

東海第二発電所 審査資料	
資料番号	SA 設-C-2 改 82
提出年月日	平成 30 年 6 月 27 日

東海第二発電所

重大事故等対処設備について

(補足説明資料)

平成 30 年 6 月

日本原子力発電株式会社

本資料のうち、 は営業秘密又は防護上の観点から公開できません。

目 次

39条

39-1 重大事故等対処設備の分類

39-2 設計用地震力

39-3 重大事故等対処施設の基本構造等に基づく既往の耐震評価手法の適用性と評価方針について

39-4 重大事故等対処施設の耐震設計における重大事故と地震の組合せについて

添付資料-1 重大事故等対処施設の網羅的な整理について

41条

41-1 重大事故等対処施設における火災防護に係る基準規則等への適合性について

41-2 火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設の分類について

41-3 火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設に係る火災区域の設定について

41-4 重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画の火災感知設備について

41-5 重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画の消火設備について

41-6 重大事故等対処施設が設置される火災区域・火災区画の火災防護対策について

共通

- 共－1 重大事故等対処設備の設備分類及び選定について
- 共－2 類型化区分及び適合内容
- 共－3 重大事故等対処設備の環境条件について
- 共－4 可搬型重大事故等対処設備の必要数，予備数及び保有数について
- 共－5 可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性について
- 共－6 重大事故等対処設備の外部事象に対する防護方針について
- 共－7 重大事故等対処設備の内部火災に対する防護方針について
- 共－8 重大事故等対処設備の内部溢水に対する防護方針について
- 共－9 自主対策設備の悪影響防止について
- 共－10 設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理について
- 共－11 共用に関する設計上の考慮について

44条

- 44－1 SA設備基準適合性 一覧表
- 44－2 単線結線図
- 44－3 配置図
- 44－4 系統図
- 44－5 試験検査
- 44－6 容量設定根拠
- 44－7 その他設備
- 44－8 A T W S 緩和設備について
- 44－9 A T W S 緩和設備に関する健全性について
- 44－10 S A バウンダリ系統図（参考図）

45条

- 45-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 45-2 電源構成図
- 45-3 配置図
- 45-4 系統図
- 45-5 試験検査
- 45-6 容量設定根拠
- 45-7 その他の原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備について
- 45-8 原子炉隔離時冷却系蒸気加減弁（H0 弁）に関する説明書
- 45-9 ECCSポンプの高温耐性評価について
- 45-10 SAバウンダリ系統図（参考図）

46条

- 46-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 46-2 単線結線図
- 46-3 配置図
- 46-4 系統図
- 46-5 試験検査
- 46-6 容量設定根拠
- 46-7 接続図
- 46-8 保管場所図
- 46-9 アクセスルート図
- 46-10 その他設備
- 46-11 過渡時自動減圧機能について

- 46-12 過渡時自動減圧機能に関する健全性について
- 46-13 高温環境下での逃がし安全弁の開保持機能維持について
- 46-14 S R Vの耐環境性向上のための取組みについて
- 46-15 S Aバウンダリ系統図（参考図）

47条

- 47-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 47-2 電源構成図
- 47-3 配置図
- 47-4 系統図
- 47-5 試験検査
- 47-6 容量設定根拠
- 47-7 接続図
- 47-8 保管場所図
- 47-9 アクセスルート図
- 47-10 その他設備
- 47-11 S Aバウンダリ系統図（参考図）

48条

- 48-1 SA 設備基準適合性 一覧表
- 48-2 電源構成図
- 48-3 計測制御系統図
- 48-4 配置図
- 48-5 系統図
- 48-6 試験検査

- 48-7 容量設定根拠
- 48-8 その他の最終ヒートシンクへ熱を輸送する設備について
- 48-9 SAバウンダリ系統図（参考図）

49条

- 49-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 49-2 電源構成図
- 49-3 配置図
- 49-4 系統図
- 49-5 試験検査
- 49-6 容量設定根拠
- 49-7 接続図
- 49-8 保管場所図
- 49-9 アクセスルート図
- 49-10 その他設備
- 49-11 SAバウンダリ系統図（参考図）

50条

- 50-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 50-2 電源構成図
- 50-3 配置図
- 50-4 系統図
- 50-5 試験検査
- 50-6 容量設定根拠
- 50-7 接続図

- 50-8 保管場所図
- 50-9 アクセスルート図
- 50-10 その他設備
- 50-11 代替循環冷却系の成立性について
- 50-12 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備（格納容器圧力逃がし装置）について
- 50-13 SAバウンダリ系統図（参考図）

51条

- 51-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 51-2 単線結線図
- 51-3 配置図
- 51-4 系統図
- 51-5 試験検査
- 51-6 容量設定根拠
- 51-7 接続図
- 51-8 保管場所図
- 51-9 アクセスルート図
- 51-10 ペDESTAL（ドライウエル部）底部の構造変更について
- 51-11 原子炉圧力容器の破損判断について
- 51-12 ペDESTAL内に設置する計器について
- 51-13 その他設備
- 51-14 SAバウンダリ系統図（参考図）

52条

- 52-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 52-2 単線結線図
- 52-3 配置図
- 52-4 系統図
- 52-5 試験検査
- 52-6 容量設定根拠
- 52-7 接続図
- 52-8 保管場所図
- 52-9 アクセスルート図
- 52-10 計装設備の測定原理
- 52-11 水素及び酸素発生時の対応について
- 52-12 SAバウンダリ系統図（参考図）

53条

- 53-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 53-2 単線結線図
- 53-3 配置図
- 53-4 系統図
- 53-5 試験検査
- 53-6 容量設定根拠
- 53-7 水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための設備について
- 53-8 その他設備
- 53-9 SAバウンダリ系統図（参考図）

54条

- 54-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 54-2 単線結線図
- 54-3 配置図
- 54-4 系統図
- 54-5 試験検査
- 54-6 容量設定根拠
- 54-7 接続図
- 54-8 保管場所図
- 54-9 アクセスルート図
- 54-10 その他の燃料プール代替注水設備について
- 54-11 使用済燃料プール監視設備
- 54-12 使用済燃料プールサイフォンブレーカの健全性について
- 54-13 使用済燃料プール水沸騰・喪失時の未臨界性評価
- 54-14 その他
- 54-15 SAバウンダリ系統図（参考図）

55条

- 55-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 55-2 配置図
- 55-3 系統図
- 55-4 試験検査
- 55-5 容量設定根拠
- 55-6 接続図
- 55-7 保管場所

55-8 アクセスルート図

55-9 その他設備

56条

56-1 SA設備基準適合性 一覧表

56-2 単線結線図

56-3 配置図

56-4 系統図

56-5 試験検査

56-6 容量設定根拠

56-7 接続図

56-8 保管場所図

56-9 アクセスルート図

56-10 その他設備

57条

57-1 SA設備基準適合性 一覧表

57-2 配置図

57-3 系統図

57-4 試験検査

57-5 容量設定根拠

57-6 アクセスルート図

57-7 設計基準事故対処設備と重大事故等対処設備のバウンダリ系統図

57-8 可搬型代替低圧電源車接続に関する説明書

57-9 代替電源設備について

57-10 全交流動力電源喪失対策設備について（直流電源設備について）

57-11 その他資料

58条

58-1 SA 設備基準適合性 一覧表

58-2 単線結線図

58-3 配置図

58-4 系統図

58-5 試験検査

58-6 容量設定根拠

58-7 主要パラメータの代替パラメータによる推定方法について

58-8 可搬型計測器について

58-9 主要パラメータの耐環境性について

58-10 パラメータの抽出について

58-11 別紙

59条

59-1 SA設備基準適合性 一覧表

59-2 単線結線図

59-3 配置図

59-4 系統図

59-5 試験検査

59-6 容量設定根拠

59-7 保管場所図

59-8 アクセスルート

- 59-9 原子炉制御室について（被ばく評価除く）
- 59-10 中央制御室の居住性（炉心の著しい損傷）に係る被ばく評価について
- 59-11 SAバウンダリ系統図（参考図）

60条

- 60-1 SA設備基準適合性一覧表
- 60-2 単線結線図
- 60-3 配置図
- 60-4 試験検査
- 60-5 容量設定根拠
- 60-6 保管場所図
- 60-7 アクセスルート図
- 60-8 監視測定設備について

61条

- 61-1 SA設備基準適合性 一覧表
- 61-2 単線結線図
- 61-3 配置図
- 61-4 系統図
- 61-5 試験検査
- 61-6 容量設定根拠
- 61-7 保管場所図
- 61-8 アクセスルート図
- 61-9 緊急時対策所について（被ばく評価除く）
- 61-10 緊急時対策所の居住性に係る被ばく評価について

62条

62-1 S A設備基準適合性一覧表

62-2 単線結線図

62-3 配置図

62-4 系統図

62-5 試験検査

62-6 容量設定根拠

62-7 アクセスルート図

62-8 設備操作及び切替に関する説明書

目 次

39 条 地震による損傷の防止 補足資料

番号	表題	内容
39-1	重大事故等対処施設の設備分類	申請対象重大事故等対処設備の耐震設計上の設備分類を示す。 重大事故等対処設備については、39 条第 1 項にて設備分類および施設区分毎に耐震要求が規定されている。
39-2	設計用地震力	重大事故等対処施設の耐震設計に適用する設計用地震力（静的地震力，動的地震力）を施設の種別（建物・構築物，機器・配管系，土木構築物）および施設区分毎に示す。
39-3	重大事故等対処施設の基本構造等に基づく既往の耐震評価手法の適用性と評価方針について	重大事故等対処施設の機種区分，型式，設置場所，設置方式及び設計基準対象施設との基本構造の差異を示し，実績のある設計基準対象施設に適用する従前の評価方針・手法が準用可能であることを確認していることを示す。
39-4	重大事故等対処施設の耐震設計における重大事故と地震の組合せについて	重大事故等対処施設の耐震設計における重大事故等時に作用する荷重と地震力の組合せおよび許容応力状態について，検討手順および検討結果を示す。

添付資料-1 重大事故等対処施設の網羅的な整理について

39-1 重大事故等対処設備の設備分類

重大事故等対処設備の設備分類

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
1. 原子炉本体			
原子炉圧力容器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	※水源としては、常設重大事故防止設備
2. 核燃料物質の取扱施設及び貯蔵施設			
使用済燃料プール	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	サイフォン防止機能含む
使用済燃料プール水位・温度 (SA 広域)	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
使用済燃料プール温度 (SA)	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む)	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備) 	
可搬型代替注水大型ポンプ	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 可搬型重大事故防止設備 ・ 可搬型重大事故緩和設備 	
可搬型代替注水中型ポンプ	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 可搬型重大事故防止設備 ・ 可搬型重大事故緩和設備 	
可搬型スプレインゾル	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 可搬型重大事故防止設備 ・ 可搬型重大事故緩和設備 	
ホース [流路]	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 可搬型重大事故防止設備 ・ 可搬型重大事故緩和設備 	
常設低圧代替注水系ポンプ	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
低圧代替注水系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
代替燃料プール注水系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
常設スプレイヘッド	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
代替燃料プール冷却系ポンプ	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	
代替燃料プール冷却系熱交換器	重大事故等対処施設	<ul style="list-style-type: none"> ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備 	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
緊急用海水ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水系ストレーナ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替燃料プール冷却系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
燃料プール冷却浄化系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
スキマサージタンク	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
放水砲	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	
可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	
代替淡水貯槽	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
3. 原子炉冷却系統施設			
常設高压代替注水系ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
高压代替注水系（蒸気系）配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
主蒸気系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
高压代替注水系（注水系）配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
高压炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備	
原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
原子炉隔離時冷却系ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
主蒸気系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁・ストレーナ〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
高圧炉心スプレイ系ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパージャ〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
逃がし安全弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備	
自動減圧機能用アキュムレータ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備	
主蒸気系配管・クエンチャ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備	
高圧炉心スプレイ系注入弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
原子炉隔離時冷却系注入弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
低圧炉心スプレイ系注入弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系A系注入弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系B系注入弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系C系注入弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
常設低圧代替注水系ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
低圧代替注水系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系（C）配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
可搬型代替注水大型ポンプ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
可搬型代替注水中型ポンプ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
低圧炉心スプレイ系配管・弁・スパージャ〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
ホース [流路]	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
残留熱除去系ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系熱交換器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
再循環系配管 [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
低圧炉心スプレイ系ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
低圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパーージャ [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
代替循環冷却系ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替循環冷却系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系 (A) 配管・弁・ストレーナ [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系海水系 (A) 配管・弁 [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系熱交換器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系海水系配管・弁・海水ストレーナ [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
緊急用海水ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水ストレーナ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系海水ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
残留熱除去系海水ストレーナ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設重大事故防止設備	
残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設重大事故防止設備	
可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）	重大事故等対処施設	・ 可搬型重大事故緩和設備	
サブプレッション・チェンバ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備	
4. 計測制御系統施設			
A TWS緩和設備（代替制御棒挿入機能）	重大事故等対処施設	・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
制御棒	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
制御棒駆動機構	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
制御棒駆動水圧系水圧制御ユニット	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
制御棒駆動系配管〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
A TWS緩和設備（代替原子炉再循環ポンプトリップ機能）	重大事故等対処施設	・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
ほう酸水注入ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備	
ほう酸水貯蔵タンク	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備 ・ 常設重大事故緩和設備	
ほう酸水注入系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・ Sクラス ・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
自動減圧系の起動阻止スイッチ	重大事故等対処施設	・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
過渡時自動減圧機能	重大事故等対処施設	・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
高圧窒素ガスポンプ	重大事故等対処施設	・ 可搬型重大事故防止設備	
高圧窒素ガス供給系（非常用）配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・ 常設耐震重要重大事故防止設備	
自動減圧機能用アキュムレータ〔流路〕	重大事故等対処施設	・ 常設耐震重要重大事故防止設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
原子炉圧力容器温度	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系熱交換器入口温度	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
原子炉圧力	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉圧力 (SA)	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉水位 (広帯域)	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉水位 (燃料域)	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉水位 (SA 広帯域)	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉水位 (SA 燃料域)	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
高压代替注水系系統流量	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	
低压代替注水系原子炉注水流量	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替循環冷却系原子炉注水流量	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉隔離時冷却系系統流量	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
高压炉心スプレイ系系統流量	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系系統流量	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
低压炉心スプレイ系系統流量	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
低压代替注水系格納容器スプレイ流量	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
低压代替注水系格納容器下部注水流量	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替循環冷却系格納容器スプレイ流量	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
ドライウェル雰囲気温度	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
サブプレッション・チェンバ 雰囲気温度	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
サブプレッション・プール水 温度	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
ドライウェル圧力	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
サブプレッション・チェンバ 圧力	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
サブプレッション・プール水 位	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
格納容器下部水位	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
格納容器内水素濃度（SA）	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
起動領域計装	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備	
平均出力領域計装	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備	
フィルタ装置水位	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
フィルタ装置圧力	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
フィルタ装置スクラビン グ水温度	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
フィルタ装置入口水素濃 度	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替循環冷却系ポンプ入 口温度	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
残留熱除去系熱交換器出 口温度	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系海水系系統 流量	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
緊急用海水系流量（残留熱 除去系熱交換器）	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水系流量（残留熱 除去系補機）	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替淡水貯槽水位	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
常設高压代替注水系ポン プ吐出圧力	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
代替循環冷却系ポンプ吐出圧力	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
残留熱除去系ポンプ吐出圧力	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
原子炉建屋水素濃度	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
格納容器内酸素濃度 (SA)	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
データ表示装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
緊急時対策支援システム 伝送装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
可搬型計測器	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
衛星電話設備 (固定型) (待避室)	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
データ表示装置 (待避室)	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
酸素濃度計	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
二酸化炭素濃度計	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
差圧計	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
緊急時対策所用差圧計	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
酸素濃度計	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
二酸化炭素濃度計	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
携行型有線通話装置	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
無線連絡設備 (携帯型)	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
衛星電話設備 (固定型)	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
衛星電話設備 (携帯型)	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
必要な情報を把握できる設備 (安全パラメータ表示システム (SPDS))	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
専用接続箱～専用接続箱電路	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
衛星電話設備 (屋外アンテナ)	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
衛星制御装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
衛星電話設備 (固定型)～衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
無線通信装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
無線通信用アンテナ	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
必要な情報を把握できる設備 (安全パラメータ表示システム (SPDS))～無線通信用アンテナ電路	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
衛星電話設備 (固定型)	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
衛星電話設備 (携帯型)	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話、IP-FAX）	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
データ伝送設備	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
衛星電話設備（屋外アンテナ）	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
衛星制御装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
衛星無線通信装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
通信機器	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話、IP-FAX）～衛星無線通信装置電路	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
5. 放射線管理施設			
フィルタ装置遮蔽	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
配管遮蔽	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
二次隔離弁操作室遮蔽	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
格納容器雰囲気放射線モニタ（D/W）	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
格納容器雰囲気放射線モニタ（S/C）	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
フィルタ装置出口放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
耐圧強化ベント系放射線モニタ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
使用済燃料プールエリア 放射線モニタ（高レンジ・ 低レンジ）	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室遮蔽	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室待避室遮蔽	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
中央制御室換気系空調 和機ファン	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室換気系フィル タ系ファン	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室換気系高性能 粒子フィルタ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室換気系チャコ ールフィルタ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス再循環系排風 機	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス処理系排風機	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス再循環系粒子 用高効率フィルタ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス再循環系よう 素用チャコールフィルタ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス処理系粒子用 高効率フィルタ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス処理系よう素 用チャコールフィルタ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室待避室空気ボン ベユニット（空気ボン ベ）	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設 備	
中央制御室換気系給・排気 隔離弁	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス再循環系 配 管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
非常用ガス処理系 配管・ 弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故緩和設備	
中央制御室待避室空気ボン ベユニット（配管・弁） 〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
可搬型モニタリング・ポスト	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
可搬型放射能測定装置 (NaIシンチレーションサーベイ・メータ, β線サーベイ・メータ, ZnSシンチレーションサーベイ・メータ及び可搬型ダスト・よう素サンブラ)	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
電離箱サーベイ・メータ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
小型船舶	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
可搬型気象観測設備	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
緊急時対策所遮蔽	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所非常用送風機	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所非常用フィルタ装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所建屋加圧設備	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	
緊急時対策所建屋差圧計	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	
緊急時対策所エリアモニタ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
緊急時対策所給気・排気配管	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所給気・排気隔離弁	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所加圧設備 (配管・弁) [流路]	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
6. 原子炉格納施設			
格納容器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
不活性ガス系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備	耐圧強化ベント系

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
耐圧強化ベント系配管・弁 〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備	耐圧強化ベント系
原子炉建屋ガス処理系配 管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備	耐圧強化ベント系
真空破壊弁(S/C→D/ W)	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	耐圧強化ベント系
常設低圧代替注水系ポン プ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替格納容器スプレイ冷 却系（常設）
代替格納容器スプレイ冷 却系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替格納容器スプレイ冷 却系（常設）
残留熱除去系配管・弁・ス プレイヘッド〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替格納容器スプレイ冷 却系（常設）
可搬型代替注水大型ポン プ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設 備 ・可搬型重大事故緩和設 備	代替格納容器スプレイ冷 却系（可搬型）
可搬型代替注水中型ポン プ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設 備 ・可搬型重大事故緩和設 備	
代替格納容器スプレイ冷 却系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替格納容器スプレイ冷 却系（可搬型）
残留熱除去系配管・弁・ス プレイヘッド〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替格納容器スプレイ冷 却系（可搬型）
ホース	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設 備 ・可搬型重大事故緩和設 備	代替格納容器スプレイ冷 却系（可搬型）
残留熱除去系ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（格納容器 スプレイ冷却系）
残留熱除去系熱交換器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（格納容器 スプレイ冷却系）
残留熱除去系海水ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（格納容器 スプレイ冷却系）
残留熱除去系配管・弁・ス トレーナ・スプレイヘッド 〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（格納容器 スプレイ冷却系）
残留熱除去系ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（サブレッ ション・プール水冷却 系）
残留熱除去系熱交換器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（サブレッ ション・プール水冷却 系）
残留熱除去系海水ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（サブレッ ション・プール水冷却 系）

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
残留熱除去系配管・弁・ストレーナ〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備	残留熱除去系（サブプレッ ション・プール水冷却 系）
緊急用海水ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	緊急用海水系
緊急用海水ストレーナ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	緊急用海水系
残留熱除去系熱交換器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	緊急用海水系
緊急用海水系配管・弁〔流 路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	緊急用海水系
残留熱除去系海水系配管・ 弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	緊急用海水系
残留熱除去系海水ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系海水系
残留熱除去系熱交換器	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	残留熱除去系海水系
残留熱除去系海水ストレ ーナ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・48条に記載	残留熱除去系海水系
残留熱除去系海水系配管・ 弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	残留熱除去系海水系
フィルタ装置	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
圧力開放板	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
遠隔人力操作機構	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故 防止設備 ・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
第一弁（S/C側）	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
第一弁（D/W側）	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
第二弁	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
第二弁バイパス弁	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
可搬型窒素供給装置	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設 備	格納容器圧力逃がし装置
二次隔離弁操作室 空気ボ ンベユニット（空気ボン ベ）	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設 備	格納容器圧力逃がし装置

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
二次隔離弁操作室 空気ポンベユニット (配管・弁) [流路]	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
移送ポンプ	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
可搬型代替注水大型ポンプ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
不活性ガス系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
耐圧強化バント系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
格納容器圧力逃がし装置 配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
真空破壊弁 (S / C → D / W)	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	格納容器圧力逃がし装置
代替循環冷却系ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替循環冷却系
残留熱除去系熱交換器 (A)	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替循環冷却系
可搬型代替注水大型ポンプ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	代替循環冷却系
代替循環冷却系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替循環冷却系
残留熱除去系 (A) 配管・弁・ストレーナ [流路]	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替循環冷却系
残留熱除去系海水系 (A) 配管・弁 [流路]	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	代替循環冷却系
常設低圧代替注水系ポンプ	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器下部注水系 (常設)
低圧代替注水系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器下部注水系 (常設)
格納容器下部注水系配管・弁 [流路]	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器下部注水系 (常設)
可搬型代替注水大型ポンプ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	格納容器下部注水系 (可搬型)
可搬型代替注水中型ポンプ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
低压代替注水系配管・弁 〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器下部注水系（可搬型）
格納容器下部注水系配管・弁 〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	格納容器下部注水系（可搬型）
コリウムシールド	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
ホース	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	格納容器下部注水系（可搬型）
静的触媒式水素再結合器	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
静的触媒式水素再結合器 動作監視装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故緩和設備	
可搬型代替注水大型ポンプ （放水用）	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故緩和設備	工場等外への放射性物質の拡散を抑制するための設備
サブプレッション・チェンバ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	水源の確保
7. 非常用電源設備			
逃がし安全弁用可搬型蓄電池	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備	
可搬型代替低圧電源車	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
常設代替高圧電源装置	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
軽油貯蔵タンク	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
常設代替高圧電源装置用 燃料移送ポンプ	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
常設代替高圧電源装置用 燃料移送系配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
125V A系蓄電池	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
125V B系蓄電池	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
中性子モニタ用蓄電池A系	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
中性子モニタ用蓄電池B系	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
可搬型代替低圧電源車	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
可搬型整流器	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
緊急用直流125V蓄電池	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用M/C	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用P/C	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
可搬型設備用軽油タンク	重大事故等対処施設	・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
タンクローリ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
非常用ディーゼル発電機	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
燃料移送ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
軽油貯蔵タンク	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
燃料デイトank	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
非常用ディーゼル発電機用燃料供給系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備	
非常用ディーゼル発電機用海水系配管・弁〔流路〕	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設重大事故防止設備	
緊急時対策所用発電機	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所用発電機給油ポンプ	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
緊急時対策所用M/C	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所用M/C電圧計	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所用発電機給油ポンプ	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急時対策所用発電機燃料移送配管・弁〔流路〕	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
8. 非常用取水設備			
SA用海水ピット取水塔	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
海水引込み管	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水取水管	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
緊急用海水ポンプピット	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
SA用海水ピット	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
貯留堰	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Sクラス ・常設耐震重要重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
取水構造物	設計基準対象施設 重大事故等対処施設	・Cクラス ・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
9. 緊急時対策所建屋			
必要な情報を把握できる設備（安全パラメータ表示システム（SPDS））	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
携行型有線通話装置	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
無線連絡設備（携帯型）	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故防止設備 ・可搬型重大事故緩和設備	
統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話、IP-FAX）	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
データ伝送設備	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	
無線通信装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 （防止でも緩和でもない設備）	

設備名称	施設区分	耐震重要度分類 設備分類	備考
無線通信用アンテナ	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
衛星電話設備(屋外アンテナ)	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
衛星制御装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故防止設備 ・常設重大事故緩和設備	
衛星無線通信装置	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
通信機器	重大事故等対処施設	・常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	
10. その他			
ホイールローダ	重大事故等対処施設	・可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	

39-2 設計用地震力

重大事故等対処施設に適用する設計用地震力（動的地震力，静的地震力）について，施設区分に応じて以下のとおり示す。

1. 静的地震力

静的地震力は，常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，及び当該設備が設置される重大事故等対処施設に適用するものとし，以下の地震層せん断力係数及び震度に基づき算定する。

種 別	(注1) 施設 区分	(注2) 耐震 クラス	(注3) 地震層せん断力係数 及び水平震度	鉛直 震度
建物・構築物	②	B	$1.5 C_i$	—
	②	C	$1.0 C_i$	—
機器・配管系	①	B	$1.8 C_i$	—
	①	C	$1.2 C_i$	—
土木・構造物	②	C	$1.0 C_i$	—

(注1) 重大事故等対処施設の施設区分

①：常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備

②：①が設置される重大事故等対処施設

(注2) 常設重大事故防止設備の代替する機能を有する設計基準事故対処設備が属する耐震重要度分類のクラス

(注3) C_i ：標準せん断力係数を0.2とし，建物・構築物の振動特性及び地盤の種類等を考慮して求められる値で次式に基づく。

$$C_i = R_t \cdot A_i \cdot C_0$$

R_t ：振動特性係数

A_i ： C_i の分布係数

C_0 ：標準せん断力係数

(備考) 常設重大事故防止設備については，設計基準事故対処設備として設定されている耐震重要度分類のクラスに従って地震力を分類する。

2. 動的地震力

動的地震力は、重大事故等対処施設の施設区分に応じて、以下の入力地震動に基づき算定する。

種 別	(注1) 施設 区分	(注2) 耐震 クラス	(注3) 入力地震動	
			水 平	鉛 直
建物・構築物	(注4) ③, ④, ⑤, ⑥, ⑦	S	弾性設計用地震動 S_d	弾性設計用地震動 S_d
			基準地震動 S_s	基準地震動 S_s
	②	B	弾性設計用 地震動 $S_d \times 1/2$ (注5)	弾性設計用 地震動 $S_d \times 1/2$ (注5)
機器・配管系	(注4) ③, ⑤	S	設計用床応答曲線 S_d 又は 弾性設計用地震動 S_d	設計用床応答曲線 S_d 又は 弾性設計用地震動 S_d
			設計用床応答曲線 S_s 又は 基準地震動 S_s	設計用床応答曲線 S_s 又は 基準地震動 S_s
	①	B	設計用床応答 曲線 $S_d \times 1/2$ (注5)	設計用床応答 曲線 $S_d \times 1/2$ (注5)
土木・構造物	⑤	S	基準地震動 S_s	基準地震動 S_s
	①, ④, ⑥	C	基準地震動 S_s	基準地震動 S_s

(注1) 重大事故等対処施設の施設区分

- ①：常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備
- ②：①が設置される重大事故等対処施設
- ③：常設耐震重要重大事故防止設備
- ④：③が設置される重大事故等対処施設
- ⑤：常設重大事故緩和設備
- ⑥：⑤が設置される重大事故等対処施設
- ⑦：緊急時対策所建屋

(注2) 常設重大事故防止設備の代替する機能を有する設計基準事故対処設備が属する耐震重要度分類のクラス、また常設重大事故緩和設備については、当該クラスをSと標記する。

(注3) 設計用床応答曲線は、弾性設計用地震動 S_d 及び基準地震動 S_s に基づき作成した設計用床応答曲線とする。

(注4) 事象の発生確率、継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、適切な地震力と組み合わせる。

(注5) 水平及び鉛直方向の地震動に対して共振のおそれのある施設に適用する。

(備考) 常設重大事故防止設備については、設計基準事故対処設備として設定されている耐震重要度分類のクラスに従って地震力を分類する。

3. 設計用地震力

設計用地震力について、下表に整理した。

種 別	(注1) 施設 区分	(注2) 耐震 クラス	水 平	鉛 直	摘 要
建物・ 構築物	(注3) ③, ④, ⑤, ⑥, ⑦	S	弾性設計用 地震動 S_d	弾性設計用 地震動 S_d	(注4) 荷重の組合せは、組合せ 係数法による。
			基準地震動 S_s	基準地震動 S_s	
	②	B	地震層せん断力 係数 $1.5C_i$	—	静的地震力とする。
			弾性設計用(注5) 地震動 $S_d \times 1/2$	弾性設計用(注5) 地震動 $S_d \times 1/2$	(注4) 荷重の組合せは、組合せ 係数法による。
	C	地震層せん断力 係数 $1.0C_i$	—	静的地震力とする。	
機器・ 配管系	(注3) ③, ⑤	S	設計用床応答曲線 S_d 又は 弾性設計用地震動 S_d	設計用床応答曲線 S_d 又は 弾性設計用地震動 S_d	(注6)(注7) 荷重の組合せは、二乗和 平方根 (SRSS) 法によ る。
			設計用床応答曲線 S_s 又は 基準地震動 S_s	設計用床応答曲線 S_s 又は 基準地震動 S_s	
	①	B	静的震度 $1.8C_i$	—	静的地震力とする。
			設計用床応答(注5) 曲線 $S_d \times 1/2$	設計用床応答(注5) 曲線 $S_d \times 1/2$	(注6)(注7) 荷重の組合せは、二乗和 平方根 (SRSS) 法によ る。
	C	静的震度 $1.2C_i$	—	静的地震力とする。	
土木・ 構築物	⑤	S	基準地震動 S_s	基準地震動 S_s	動的地震力とする。
	①, ④, ⑥	C	基準地震動 S_s	基準地震動 S_s	動的地震力とする。
	②	C	静的震度 $1.0C_i$	—	静的地震力とする。

(注1) 重大事故等対処施設の施設区分

- ①：常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備
- ②：①が設置される重大事故等対処施設
- ③：常設耐震重要重大事故防止設備
- ④：③が設置される重大事故等対処施設
- ⑤：常設重大事故緩和設備
- ⑥：⑤が設置される重大事故等対処施設
- ⑦：緊急時対策所建屋

(注2) 常設重大事故防止設備の代替する機能を有する設計基準事故対処設備が属する耐震重要度分類のクラス、また常設重大事故緩和設備については、当該クラスをSと標記する。

(注3) 事故事象の発生確率、継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、適切な地震力と組み合わせる。

(注4) 水平地震動と鉛直地震動を同時に考慮した解析結果を用いてもよいものとする。

(注5) 水平及び鉛直方向の地震動に対して共振のおそれのある施設に適用する。

(注6) 絶対値和法で組み合わせてもよいものとする。

(注7) 水平における動的と静的の大きい方の地震力と、鉛直における動的と静的の大きい方の地震力とを、絶対値和法で組み合わせてもよいものとする。

39-3 重大事故等対処施設の基本構造等に基づく
既往の耐震評価手法の適用性と評価方針について

重大事故等対処施設の基本構造等に基づく
既往の耐震評価手法の適用性と評価方針について

重大事故等対処施設の耐震評価方針を定めるにあたり、重大事故等対処施設について、実績のある設計基準対象施設に適用する従前の評価方針・手法が準用可能であることを確認する。

重大事故等対処施設のうち、新設施設については、機種区分、型式、設置場所、設置方式及び設計基準対象施設との基本構造の差異を整理し、設計基準対象施設と基本構造等が同等のものは、設計基準対象施設に適用する従前の評価方針・手法を適用するが、基本構造等が異なる設備については、適用する地震力に対して、要求される機能及び構造健全性が維持されることを確認するため、適切にモデル化する等した上での地震応答解析、または加振試験等を実施する。

重大事故等対処施設の既設施設のうち、耐震Sクラス設備については、基準地震動 S_s による評価実績がある。耐震BCクラス設備を常設耐震重要重大事故防止設備または常設重大事故緩和設備として使用する場合には基準地震動 S_s による評価を行うことになるが、基本構造等が設計基準対象施設と同等であり、従前の評価手法による実績があることから、従前の評価方針・手法は適用可能である。

上記検討結果について、新設施設を表(1)～(3)に、既設施設を表(4)～(7)に示す。

(以下の表は基本検討段階のものであり、詳細検討の進捗状況により変更となる可能性がある。)

1. 重大事故等対処施設

(1)常設耐震重要重大事故防止設備（新設）

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
計測器・検出器	ATWS緩和設備（代替制御棒挿入機能）（原子炉圧力検出器，原子炉水位検出器）	原子炉建屋 原子炉棟	原子炉圧力検出器，原子炉水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	A T W S緩和設備（代替原子炉再循環ポンプトリップ機能）（原子炉圧力検出器，原子炉水位検出器）	原子炉建屋 原子炉棟	原子炉圧力検出器，原子炉水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測制御設備	自動減圧系の起動阻止スイッチ	原子炉建屋 附属棟	—	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	常設高圧代替注水系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	高圧代替注水系（蒸気系）配管〔流路〕	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート固定	無	無	
SAクラス 2弁	高圧代替注水系（蒸気系）弁〔流路〕	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート固定	—	無	
SAクラス 2管	高圧代替注水系（注水系）配管〔流路〕	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート固定	無	無	
SAクラス 2弁	高圧代替注水系（注水系）弁〔流路〕	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート固定	—	無	
SAクラス 2ポンプ	常設低圧代替注水系ポンプ	常設低圧代替注水系格納槽	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	低圧代替注水系配管〔流路〕	常設低圧代替注水系格納槽 原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
SAクラス 2弁	低圧代替注水系弁[流路]	常設低圧代替注水系格納槽 原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替循環冷却系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	緊急用海水ポンプ	屋外（地下格納槽）	ターボ型	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	緊急用海水系ストレーナ	屋外（地下格納槽）	円筒形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	緊急用海水系配管[流路]	屋外 原子炉建屋 廃棄物処理棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	緊急用海水系弁[流路]	屋外 原子炉建屋 廃棄物処理棟	—	サポート 固定	無	無	
建物・構築物	貯留堰	屋外	鋼管杭	—	無	無	
SAクラス 2管	代替格納容器スプレイ冷却系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	代替格納容器スプレイ冷却系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替循環冷却系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	緊急用海水ポンプ	屋外（地下格納槽）	ターボ型	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2容器	フィルタ装置	フィルタ装置格納槽	円筒形容器	ボルト固定	無	無	
—	遠隔人力操作機構	原子炉建屋 附属棟	ユニハン ドラ	サポート 固定	無	無	
建物・構築物	フィルタ装置遮蔽	フィルタ装置格納槽	コンクリート	岩盤支持	無	無	
—	配管遮蔽	フィルタ装置格納槽 原子炉建屋 附属棟	—	サポート 固定	—	無	
SAクラス 2管	耐圧強化ベント系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	耐圧強化ベント系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
SAクラス 2管	格納容器圧力逃がし装置配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 原子炉建屋 附属棟 フィルタ装置格納槽	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	格納容器圧力逃がし装置弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 フィルタ装置格納槽	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替循環冷却系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	代替循環冷却系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	代替循環冷却系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2管	代替燃料プール注水系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	代替燃料プール注水系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2管	常設スプレィヘッド	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替燃料プール冷却系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2容器	代替燃料プール冷却系熱交換器	原子炉建屋 原子炉棟	—	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	緊急用海水ポンプ	屋外（地下格納槽）	ターボ型	ボルト固定	無	無	
建物・構築物	代替淡水貯槽	常設低圧代替注水系格納槽	ライニング槽	岩盤支持	無	無	
電気・電源設備	常設代替高圧電源装置	常設代替高圧電源装置置場	ディーゼル駆動	輪止め	有	有	
その他ポンプ	常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	常設代替高圧電源装置置場	スクリー型	ボルト固定	無	無	
火力技術基準	常設代替高圧電源装置用燃料移送系配管[燃料流路]	常設代替高圧電源装置置場	鋼管	サポート 固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
火力技術基準	常設代替高压電源装置用燃料移送系弁〔燃料流路〕	常設代替高压電源装置置場	—	—	無	無	
電気・電源設備	125V A系蓄電池	原子炉建屋附属棟	制御弁式据置鉛蓄電池	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	125V B系蓄電池	原子炉建屋附属棟	制御弁式据置鉛蓄電池	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急用直流125V蓄電池	常設代替高压電源装置置場	制御弁式据置鉛蓄電池	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急用M/C	常設代替高压電源装置置場	—	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急用P/C	常設代替高压電源装置置場	—	ボルト固定	無	無	
その他容器	可搬型設備用軽油タンク	屋外	横置円筒型	ボルト固定	無	無	
その他容器	軽油貯蔵タンク	屋外	横置円筒型	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉圧力(SA)	原子炉建屋原子炉棟	弾性圧力検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉水位(SA広帯域)	原子炉建屋原子炉棟	差圧式水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉水位(SA燃料域)	原子炉建屋原子炉棟	差圧式水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	高压代替注水系系統流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	低压代替注水系原子炉注水流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却系原子炉注水流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	低压代替注水系格納容器スプレイ流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	低压代替注水系格納容器下部注水流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却系格納容器スプレイ流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	ドライウエル雰囲気温度	原子炉格納容器	熱電対	ボルト固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
計測器・検出器	サブプレッション・チェンバ 雰囲気温度	原子炉格納 容器	熱電対	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サブプレッション・プール水 温度	原子炉格納 容器	測温抵抗 体	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	ドライウエル 圧力	原子炉建屋 原子炉棟	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サブプレッション・チェンバ 圧力	原子炉建屋 原子炉棟	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サブプレッション・プール水 位	原子炉建屋 原子炉棟	差圧式水 位検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 水位	格納容器圧 力逃がし装 置フィルタ 装置格納槽	差圧式水 位検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 圧力	格納容器圧 力逃がし装 置フィルタ 装置格納槽	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 スクラビング 水温度	格納容器圧 力逃がし装 置フィルタ 装置格納槽	熱電対	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 出口放射線モ ニタ（高レン ジ・低レン ジ）	原子炉建屋 廃棄物処理 棟 屋外	イオンチ ェンバ	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 入口水素濃度	廃棄物処理 棟	熱伝導式 水素検出 器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	耐圧強化ベン ト系放射線モ ニタ	原子炉建屋 原子炉棟	イオンチ ェンバ	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却 系ポンプ入口 温度	原子炉建屋 原子炉棟	熱電対	温度計ウ ェルに固 定	無	無	
計測器・検出器	緊急用海水系 流量（残留熱 除去系熱交換 器）	原子炉建屋 廃棄物処理 棟	差圧式流 量検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	緊急用海水系 流量（残留熱 除去系補機）	原子炉建屋 廃棄物処理 棟	差圧式流 量検出器	ボルト固 定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
計測器・ 検出器	代替淡水貯槽 水位	常設低圧代 替注水系格 納槽	差圧式水 位検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・ 検出器	常設高圧代 替注水系ポン プ吐出圧力	原子炉建屋 原子炉棟	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・ 検出器	常設低圧代 替注水系ポン プ吐出圧力	常設低圧代 替注水系格 納槽	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・ 検出器	代替循環冷 却系ポンプ吐 出圧力	原子炉建屋 原子炉棟	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・ 検出器	使用済燃料プ ールエリア放 射線モニタ (高レンジ・ 低レンジ)	原子炉建屋 原子炉棟	イオンチ ェンバ	ボルト固 定	無	無	

(2)常設重大事故防止設備（新設，(1)を除く。）

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
建物・構築物	緊急用海水ポンプピット	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	S A用海水ピット	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	海水引込み管	屋外	鋼管	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	S A用海水ピット取水塔	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	緊急用海水取水管	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
計測器・検出器	使用済燃料プール水位・温度（SA広域）	原子炉建屋 原子炉棟	ガイドパルス式水位検出器 測温検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	使用済燃料プール温度（SA）	原子炉建屋 原子炉棟	熱電対	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機	緊急時対策所	ディーゼル発電機	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク	緊急時対策所	横置円筒型	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機給油ポンプ	緊急時対策所	歯車式	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用M/C	緊急時対策所	—	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用M/C電圧計	緊急時対策所	交流電圧計	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機燃料移送配管〔燃料流路〕	緊急時対策所	鋼管	サポート固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機燃料移送弁〔燃料流路〕	緊急時対策所	—	サポート固定	無	無	
通信連絡設備	衛星電話設備（固定型）	緊急時対策所 原子炉建屋 原子炉棟	—	固縛	無	無	
通信連絡設備	衛星電話設備（屋外アンテナ）	緊急時対策所	アンテナ	ボルト固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
		原子炉建屋 原子炉棟					
通信連絡設備	衛星制御装置	緊急時対策所 原子炉建屋 原子炉棟	盤	ボルト固定	無	無	

(3) 常設重大事故緩和設備（新設）

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
SAクラス 2ポンプ	常設低圧代替注水系ポンプ	常設低圧代替注水系格納槽	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	低圧代替注水系配管[流路]	常設低圧代替注水系格納槽 原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート固定	無	無	
SAクラス 2弁	低圧代替注水系弁[流路]	常設低圧代替注水系格納槽 原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替循環冷却系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	緊急用海水ポンプ	屋外（地下格納槽）	ターボ型	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	緊急用海水ストレーナ	屋外（地下格納槽）	円筒形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	緊急用海水系配管[流路]	屋外 原子炉建屋 廃棄物処理棟	鋼管	サポート固定	無	無	
SAクラス 2弁	緊急用海水系弁[流路]	屋外 原子炉建屋 廃棄物処理棟	—	サポート固定	無	無	
建物・構築物	緊急用海水ポンプピット	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	SA用海水ピット	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	海水引込み管	屋外	鋼管	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	SA用海水ピット取水塔	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	緊急用海水取水管	屋外	コンクリート	岩盤支持	無	無	
建物・構築物	貯留堰	屋外	鋼管杭	—	無	—	
SAクラス 2管	代替格納容器スプレイ冷却系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	鋼管	サポート固定	無	無	
SAクラス 2弁	代替格納容器スプレイ冷却系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	—	サポート固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
SAクラス 2ポンプ	代替循環冷却 系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固 定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	緊急用海水ポ ンプ	屋外（地下 格納槽）	ターボ型	ボルト固 定	無	無	
SAクラス 2容器	フィルタ装置	フィルタ装 置格納槽	円筒形容 器	ボルト固 定	無	無	
—	圧力開放板	屋外	—	サポート 固定	—	無	
—	遠隔人力操作 機構	原子炉建屋 附属棟	ユニハン ドラ	サポート 固定	無	無	
建物・構 築物	フィルタ装置 遮蔽	フィルタ装 置格納槽	コンクリ ート	岩盤支持	無	無	
—	配管遮蔽	フィルタ装 置格納槽 原子炉建屋 附属棟	—	サポート 固定	—	無	
建物・構 築物	二次隔離弁操 作室遮蔽	原子炉建屋 附属棟	コンクリ ート	岩盤支持	無	無	
SAクラス 2管	二次隔離弁操 作室 空気ボン ベユニット （配管）[流 路]	原子炉建屋 附属棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	二次隔離弁操 作室 空気ボン ベユニット （弁）[流路]	原子炉建屋 附属棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	移送ポンプ	フィルタ装 置格納槽	キャンド ポンプ	ボルト固 定	無	無	
SAクラス 2管	耐圧強化ベン ト系配管[流 路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	耐圧強化ベン ト系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2管	格納容器圧力 逃がし装置配 管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 原子炉建屋 附属棟 フィルタ装 置格納槽	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	格納容器圧力 逃がし装置弁 [流路]	原子炉建屋 原子炉棟 フィルタ装 置格納槽	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替循環冷却 系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固 定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
SAクラス 2管	代替循環冷却系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	代替循環冷却系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2管	格納容器下部注水系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	格納容器下部注水系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	—	サポート 固定	無	無	
—	静的触媒式水素再結合器	原子炉格納容器	—	ボルト固定	無	無	
計測器・ 検出器	静的触媒式水素再結合器動作監視装置	原子炉建屋 原子炉棟	熱電対	ボルト固定	無	無	
計測器・ 検出器	原子炉建屋水素濃度	原子炉建屋 原子炉棟	触媒式水素検出器 熱伝導式水素検出器	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	代替燃料プール注水系配管[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	代替燃料プール注水系弁[流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2管	常設スプレィヘッド	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	代替燃料プール冷却系ポンプ	原子炉建屋 原子炉棟	うず巻形	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2容器	代替燃料プール冷却系熱交換器	原子炉建屋 原子炉棟	—	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2ポンプ	緊急用海水ポンプ	屋外（地下格納槽）	ターボ型	ボルト固定	無	無	
建物・構 築物	代替淡水貯槽	常設低圧代替注水系格納槽	ライニング槽	岩盤支持	無	無	
電気・電 源設備	常設代替高圧電源装置	常設代替高圧電源装置置場	ディーゼル駆動	輪止め	有	有	
その他ポ ンプ	常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	常設代替高圧電源装置置場	スクリー ー型	ボルト固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
火力技術基準	常設代替高压電源装置用燃料移送系配管〔燃料流路〕	常設代替高压電源装置置場	鋼管	サポート固定	無	無	
火力技術基準	常設代替高压電源装置用燃料移送系弁〔燃料流路〕	常設代替高压電源装置置場	—	—	無	無	
電気・電源設備	125V A系蓄電池	原子炉建屋附属棟	制御弁式据置鉛蓄電池	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	125V B系蓄電池	原子炉建屋附属棟	制御弁式据置鉛蓄電池	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急用直流125V蓄電池	常設代替高压電源装置置場	制御弁式据置鉛蓄電池	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急用M/C	常設代替高压電源装置置場	—	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急用P/C	常設代替高压電源装置置場	—	ボルト固定	無	無	
その他容器	可搬型設備用軽油タンク	屋外	横置円筒型	ボルト固定	無	無	
その他容器	軽油貯蔵タンク	屋外	横置円筒型	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉圧力(SA)	原子炉建屋原子炉棟	弾性圧力検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉水位(SA広帯域)	原子炉建屋原子炉棟	差圧式水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉水位(SA燃料域)	原子炉建屋原子炉棟	差圧式水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	低圧代替注水系原子炉注水流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却系原子炉注水流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	低圧代替注水系格納容器下部注水流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却系格納容器スプレイ流量	原子炉建屋原子炉棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
計測器・検出器	ドライウエル 雰囲気温度	原子炉格納 容器	熱電対	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サプレッション・チェンバ 雰囲気温度	原子炉格納 容器	熱電対	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サプレッション・プール水 温度	原子炉格納 容器	測温抵抗 体	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	ドライウエル 圧力	原子炉建屋 原子炉棟	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サプレッション・チェンバ 圧力	原子炉建屋 原子炉棟	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	サプレッション・プール水 位	原子炉建屋 原子炉棟	差圧式水 位検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	格納容器下部 水位	原子炉格納 容器	電極式水 位検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	格納容器内水 素濃度 (SA)	原子炉建屋 原子炉棟	熱伝導式 水素検出 器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 水位	格納容器圧 力逃がし装 置フィルタ 装置格納槽	差圧式水 位検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 圧力	格納容器圧 力逃がし装 置フィルタ 装置格納槽	弾性圧力 検出器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 スクラビング 水温度	格納容器圧 力逃がし装 置フィルタ 装置格納槽	熱電対	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 出口放射線モ ニタ (高レン ジ・低レン ジ)	原子炉建屋 廃棄物処理 棟 屋外	イオンチ ェンバ	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	フィルタ装置 入口水素濃度	廃棄物処理 棟	熱伝導式 水素検出 器	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	耐圧強化ベン ト系放射線モ ニタ	原子炉建屋 原子炉棟	イオンチ ェンバ	ボルト固 定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却 系ポンプ入口 温度	原子炉建屋 原子炉棟	熱電対	温度計ウ ェルに固 定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
計測器・検出器	緊急用海水系流量（残留熱除去系熱交換器）	原子炉建屋廃棄物処理棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	緊急用海水系流量（残留熱除去系補機）	原子炉建屋廃棄物処理棟	差圧式流量検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	代替淡水貯槽水位	常設低圧代替注水系格納槽	差圧式水位検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	常設高圧代替注水系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟	弾性圧力検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力	常設低圧代替注水系格納槽	弾性圧力検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	代替循環冷却系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟	弾性圧力検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	原子炉建屋水素濃度	原子炉建屋原子炉棟	触媒式水素検出器 熱伝導式水素検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	静的触媒式水素再結合器動作監視装置	原子炉建屋原子炉棟	熱電対	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	格納容器内酸素濃度（SA）	原子炉建屋原子炉棟	磁気力式酸素検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	使用済燃料プール水位・温度（SA広域）	原子炉建屋原子炉棟	ガイドバルブ式水位検出器 測温検出器	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	使用済燃料プール温度（SA）	原子炉建屋原子炉棟	熱電対	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	使用済燃料プールエリア放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）	原子炉建屋原子炉棟	イオンチェンバ	ボルト固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
建物・構築物	中央制御室待避室遮蔽	原子炉建屋 原子炉棟	コンクリート	岩盤支持	無	無	
SAクラス 2管	中央制御室待避室空気ポンベユニット (配管) [流路]	原子炉建屋 原子炉棟	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	中央制御室待避室空気ポンベユニット (弁) [流路]	原子炉建屋 原子炉棟	—	—	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機	緊急時対策所	ディーゼル発電機	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク	緊急時対策所	横置円筒型	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機給油ポンプ	緊急時対策所	歯車式	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用M/C	緊急時対策所	—	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用M/C電圧計	緊急時対策所	交流電圧計	ボルト固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機燃料移送配管 [燃料流路]	緊急時対策所	鋼管	サポート 固定	無	無	
電気・電源設備	緊急時対策所用発電機燃料移送弁 [燃料流路]	緊急時対策所	—	サポート 固定	無	無	
建物・構築物	緊急時対策所遮蔽	緊急時対策所	—	岩盤支持	—	無	
—	緊急時対策所非常用送風機	緊急時対策所	遠心ファン	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	緊急時対策所非常用フィルタ装置	緊急時対策所	—	ボルト固定	無	無	
計測器・検出器	緊急時対策所用差圧計	緊急時対策所	差圧計	ボルト固定	無	無	
SAクラス 2管	緊急時対策所給気・排気配管	緊急時対策所	鋼管	サポート 固定	無	無	
SAクラス 2弁	緊急時対策所給気・排気隔離弁	緊急時対策所	電動弁	サポート 固定	無	無	

機種区分	設備名称	設置場所	①型式	②設置方式	基本構造の差異		備考
					①	②	
SA クラス 2 管	緊急時対策所 加圧設備（配 管）[流路]	緊急時対策 所	鋼管	サポート 固定	無	無	
SA クラス 2 弁	緊急時対策所 加圧設備 （弁）[流路]	緊急時対策 所	—	サポート 固定	無	無	
通信連絡 設備	衛星電話設備 （固定型）	緊急時対策 所 原子炉建屋 原子炉棟	—	固縛	無	無	
通信連絡 設備	衛星電話設備 （屋外アンテ ナ）	緊急時対策 所 原子炉建屋 原子炉棟	アンテナ	ボルト固 定	無	無	
通信連絡 設備	衛星制御装置	緊急時対策 所 原子炉建屋 原子炉棟	盤	ボルト固 定	無	無	

(4) 常設耐震重要重大事故防止設備（既設）

機種区分	設備名称	耐震重要度分類	設置場所	設置方式	備考
計測制御設備	ATWS 緩和設備 （代替制御棒挿入機能）（盤）	—	原子炉建屋 附属棟	ボルト固定	
計測制御設備	ATWS 緩和設備 （代替制御棒挿入機能）（電磁弁）	—	原子炉建屋 附属棟	サポート固定	
—	制御棒	S	原子炉圧力 容器	—	
—	制御棒駆動機構	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	—	
—	制御棒駆動水圧系 水圧制御ユニット	S	原子炉建屋 原子炉棟	—	
SA クラス 2 管	制御棒駆動系配管 〔流路〕	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
計測制御設備	A T W S 緩和設備 （代替原子炉再循環 ポンプトリップ 機能）（盤）	—	原子炉建屋 附属棟	ボルト固定	
SA クラス 2 ポ ンプ	ほう酸水注入ポン プ	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
SA クラス 2 容 器	ほう酸水貯蔵タン ク	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
SA クラス 2 管	ほう酸水注入系配 管〔流路〕	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	ほう酸水注入系弁 〔流路〕	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	主蒸気系 配管〔流 路〕	S	原子炉格納 容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	主蒸気系 弁〔流 路〕	S	原子炉格納 容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	原子炉隔離時冷却 系（蒸気系）配管 〔流路〕	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	原子炉隔離時冷却 系（蒸気系）弁 〔流路〕	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	高圧炉心スプレイ 系配管〔流路〕	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
SA クラス 2 弁	高圧炉心スプレイ系弁[流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	高圧炉心スプレイ系ストレーナ[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	原子炉隔離時冷却系（注水系）配管[流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	原子炉隔離時冷却系（注水系）弁[流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	逃がし安全弁	S	原子炉格納容器	—	
SA クラス 2 容器	自動減圧機能用アキュムレータ	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	主蒸気系配管[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	主蒸気系クエンチャ[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
計測制御設備	過渡時自動減圧機能（盤）	S	原子炉建屋 付属棟	ボルト固定	
SA クラス 2 管	高圧窒素ガス供給系（非常用）配管[流路]	S C	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	高圧窒素ガス供給系（非常用）弁[流路]	S C	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 容器	自動減圧機能用アキュムレータ	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 容器	原子炉圧力容器	S	原子炉格納容器	ボルト固定	
SA クラス 2 容器	残留熱除去系熱交換器	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
SA クラス 2 管	残留熱除去系海水系配管[流路]	S	屋外 原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	
SA クラス 2 弁	残留熱除去系海水系弁[流路]	S	屋外 原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	
SA クラス 2 管	原子炉建屋ガス処理系配管[流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	
SA クラス 2 弁	原子炉建屋ガス処理系弁[流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
SA クラス 2 弁	真空破壊弁 [流路]	S	原子炉格納 容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	残留熱除去系配管 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	残留熱除去系弁 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	残留熱除去系スプレ イヘッド [流路]	S	原子炉格納 容器	サポート固定	
SA クラス 2 容 器	原子炉格納容器	S	原子炉建屋 原子炉棟	—	
SA クラス 2 管	不活性ガス系配管 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	
SA クラス 2 弁	不活性ガス系弁 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	
SA クラス 2 容 器	原子炉格納容器	S	原子炉建屋 原子炉棟	—	
SA クラス 2 容 器	残留熱除去系熱交 換器 (A)	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
SA クラス 2 管	残留熱除去系 (A) 配管 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 弁	残留熱除去系 (A) 弁 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SA クラス 2 管	残留熱除去系 (A) ストレーナ [流路]	S	原子炉格納 容器	サポート固定	
建物・構築物	使用済燃料プール	S	原子炉建屋 原子炉棟	—	
SA クラス 2 管	燃料プール冷却浄 化系配管 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	
SA クラス 2 弁	燃料プール冷却浄 化系弁 [流路]	S	原子炉建屋 原子炉棟	—	
SA クラス 2 容 器	サプレッション・ プール	S	原子炉格納 容器	—	
電気・電源設 備	中性子モニタ用蓄 電池 A 系	—	原子炉建屋 付属棟	ボルト固定	
電気・電源設 備	中性子モニタ用蓄 電池 B 系	—	原子炉建屋 付属棟	ボルト固定	
計測器・検出 器	原子炉水位 (広帯 域)	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	

機種区分	設備名称	耐震重要度分類	設置場所	設置方式	備考
計測器・検出器	原子炉水位（燃料域）	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
計測器・検出器	格納容器雰囲気放射線モニタ（D/W）	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
計測器・検出器	格納容器雰囲気放射線モニタ（S/C）	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
計測器・検出器	起動領域計装	S	原子炉格納容器	起動領域モニタ検出器は、起動領域モニタドライチューブに内包され、炉心領域に設置される。ドライチューブは上端を上部格子板の溝に挿入され、下端部は炉心支持板位置でリングにより固定	
計測器・検出器	平均出力領域計装	S	原子炉格納容器	平均出力領域モニタ検出器の局部出力領域モニタ検出器は、炉心領域に設置される。検出器は、上端を上部格子板の溝に挿入され、下端部は炉心支持板位置でリングにより固定	
建物・構築物	中央制御室遮蔽	S	原子炉建屋 原子炉棟	岩盤支持	
—	中央制御室換気系空気調和機ファン	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
—	中央制御室換気系フィルタ系ファン	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	中央制御室換気系高性能粒子フィルタ	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
SA クラス 2 管	中央制御室換気系 チャコールフィル タ	S	原子炉建屋 原子炉棟	ボルト固定	
—	中央制御室換気系 給・排気隔離弁	—	原子炉建屋 原子炉棟	サポート固定	

(5) 常設重大事故防止設備（既設，(4)を除く。）

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
建物・ 構築物	取水構造物	C	屋外	岩盤支持	

(6) 常設重大事故緩和設備（既設，(4)を兼ねるものを除く。）

機種区分	設備名称	耐震重要度分類	設置場所	設置方式	備考
建物・構築物	取水構造物	C	屋外	岩盤支持	
計測器・検出器	原子炉圧力容器温度	S	原子炉格納容器	ボルト固定	
—	非常用ガス再循環系排風機	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
—	非常用ガス処理系排風機	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	非常用ガス再循環系粒子用高効率フィルタ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	非常用ガス再循環系よう素用チャコールフィルタ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	非常用ガス処理系粒子用高効率フィルタ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	非常用ガス処理系よう素用チャコールフィルタ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	非常用ガス再循環系配管〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	非常用ガス再循環系弁〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2管	非常用ガス処理系配管〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	非常用ガス処理系弁〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	

(7)常設重大事故防止設備（当該設備が健全な場合重大事故等対処設備として使用する設備）

機種区分	設備名称	耐震重要度分類	設置場所	設置方式	備考
SAクラス2 ポンプ	原子炉隔離時冷却系ポンプ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2 管	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管 [流路]	S	原子炉建屋原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SAクラス2 弁	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）弁[流路]	S	原子炉建屋原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SAクラス2 管	主蒸気系配管[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2 弁	主蒸気系弁[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2 管	原子炉隔離時冷却系（注水系）配管 [流路]	S	原子炉建屋原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SAクラス2 弁	原子炉隔離時冷却系（注水系）弁[流路]	S	原子炉建屋原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SAクラス2 管	原子炉隔離時冷却系（注水系）ストレーナ[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2 ポンプ	高圧炉心スプレイ系ポンプ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2 管	高圧炉心スプレイ系配管[流路]	S	原子炉建屋原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SAクラス2 弁	高圧炉心スプレイ系弁[流路]	S	原子炉建屋原子炉棟 格納容器	サポート固定	
SAクラス2 管	高圧炉心スプレイ系ストレーナ[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2 管	高圧炉心スプレイ系スパージャ[流路]	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2 弁	高圧炉心スプレイ系注入弁	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2 弁	原子炉隔離時冷却系注入弁	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2 弁	逃がし安全弁（自動減圧機能）	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
計測器・検出器	自動減圧機能用アキュムレータ	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	逃がし安全弁（逃がし弁機能）	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	低圧炉心スプレイ系注入弁	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	残留熱除去系A系注入弁	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	残留熱除去系B系注入弁	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2弁	残留熱除去系C系注入弁	S	原子炉建屋原子炉棟	サポート固定	
SAクラス2ポンプ	残留熱除去系ポンプ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2容器	残留熱除去系熱交換器	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	残留熱除去系配管〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟格納容器	サポート固定	
SAクラス2弁	残留熱除去系弁〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟格納容器	サポート固定	
SAクラス2管	残留熱除去系ストレーナ〔流路〕	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2管	再循環系配管〔流路〕	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2ポンプ	低圧炉心スプレイ系ポンプ	S	原子炉建屋原子炉棟	ボルト固定	
SAクラス2管	低圧炉心スプレイ系配管〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟格納容器	サポート固定	
SAクラス2弁	低圧炉心スプレイ系弁〔流路〕	S	原子炉建屋原子炉棟格納容器	サポート固定	
SAクラス2管	低圧炉心スプレイ系ストレーナ〔流路〕	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2管	低圧炉心スプレイ系スパージャ〔流路〕	S	原子炉格納容器	サポート固定	
SAクラス2ポンプ	残留熱除去系海水ポンプ	S	屋外	ボルト固定	
SAクラス2管	海水ストレーナ	S	海水ポンプ室	ボルト固定	

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
SAクラス2 管	残留熱除去系海水 系配管〔流路〕	S	屋外 原子炉建屋原 子炉棟	サポート固定	
SAクラス2 弁	残留熱除去系海水 系弁〔流路〕	S	屋外 原子炉建屋原 子炉棟	サポート固定	
電気・電源 設備	非常用ディーゼル 発電機	S	原子炉建屋付 属棟	ボルト固定	
SAクラス2 容器	燃料デイトンク	S	原子炉建屋付 属棟	ボルト固定	
SAクラス2 ポンプ	非常用ディーゼル 発電機用海水ポン プ	S	屋外	ボルト固定	
その他管	非常用ディーゼル 発電機用燃料供給 系配管〔燃料流路〕	S	原子炉建屋付 属棟	サポート固定	
その他弁	非常用ディーゼル 発電機用燃料供給 系弁〔燃料流路〕	S	原子炉建屋付 属棟	サポート固定	
SAクラス2 管	非常用ディーゼル 発電機用海水系配 管〔流路〕	S	原子炉建屋付 属棟 屋外	サポート固定	
SAクラス2 弁	非常用ディーゼル 発電機用海水系弁 〔流路〕	S	原子炉建屋付 属棟 屋外	サポート固定	
計測器・検 出器	残留熱除去系熱交 換器入口温度	S	原子炉建屋原 子炉棟	温度計ウェル に固定	
計測器・検 出器	原子炉隔離時冷却 系系統流量	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	高圧炉心スプレイ 系系統流量	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	残留熱除去系系統 流量	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	低圧炉心スプレイ 系系統流量	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	残留熱除去系熱交 換器出口温度	S	原子炉建屋原 子炉棟	温度計ウェル に固定	
計測器・検 出器	残留熱除去系海水 系系統流量	S	原子炉建屋廃 棄物処理棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	原子炉隔離時冷却 系ポンプ吐出圧力	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	高圧炉心スプレイ 系ポンプ吐出圧力	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	

機種区分	設備名称	耐震 重要度 分類	設置場所	設置方式	備考
計測器・検 出器	残留熱除去系ポン プ吐出圧力	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
計測器・検 出器	低圧炉心スプレ イ系ポンプ吐出圧力	S	原子炉建屋原 子炉棟	ボルト固定	
放射線管理 施設	中央制御室換気系 空気調和機ファン	S	原子炉建屋付 属棟	ボルト固定	
放射線管理 施設	中央制御室換気系 フィルタ系ファン	S	原子炉建屋付 属棟	ボルト固定	
放射線管理 施設	中央制御室換気系 高性能粒子フィル タ	S	原子炉建屋付 属棟	ボルト固定	
放射線管理 施設	中央制御室換気系 チャコールフィル タ	S	原子炉建屋付 属棟	ボルト固定	

39-4 重大事故等対処施設の耐震設計における重大事故と地震の組合せについて

目 次

1. はじめに	39-4-1
2. 基準の規定内容	39-4-3
2.1 設置許可基準規則第 39 条（S A 施設）の規定内容	
2.2 設置許可基準規則第 4 条（D B 施設）の規定内容	
2.3 JEAG4601 の規定内容	
3. S A 施設の荷重の組合せと許容応力状態の設定に関する基本方針	39-4-10
4. 荷重の組合せの検討手順	39-4-15
5. 荷重の組合せの検討結果	39-4-19
5.1 地震の従属事象・独立事象の判断	
5.2 荷重の組合せの検討結果	
5.2.1 全般施設	
5.2.2 原子炉格納容器バウンダリを構成する設備	
5.2.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備	
5.2.4 S A 施設の支持構造物	
6. 許容応力状態の検討結果	39-4-46
6.1 全般施設	
6.2 原子炉格納容器バウンダリを構成する設備	
6.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備	
6.4 S A 施設の支持構造物	
7. まとめ	39-4-50

（補足 1） S A 施設に対する許容応力状態の考え方

（補足 2） 事象発生確率の考え方

（補足 3） 「地震の従属事象」と「地震の独立事象」について

（補足 4） D B A による履歴を考慮しなくてもよい理由

添付資料

1. 重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設
2. 地震動の超過確率
3. 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ
4. 建物・構築物の S A 施設としての設計の考え方
5. 対象設備，事故シーケンス，荷重条件の網羅性

6. 継続時間の検討における対象荷重の網羅性について
7. 荷重の組合せ表
8. 重大事故時の荷重条件の妥当性について
9. 東海第二発電所における運転状態V(LL)の適切性について
10. 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について

参考資料

- 〔参考1〕 設置許可基準規則第39条及び解釈（抜粋）
- 〔参考2〕 設置許可基準規則第4条及び解釈 7
- 〔参考3〕 設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）
- 〔参考4〕 耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）
- 〔参考5〕 JEAG4601（抜粋）
- 〔参考6〕 原子炉格納容器 評価温度・圧力負荷後の耐震性
- 〔参考7〕 「重大事故に至るおそれがある事故」に関する補足説明
- 〔参考8〕 重大事故等発生後の長期安定冷却手段について

1. はじめに

重大事故等^{※1}（以下「SA」という。）の状態が必要となる常設の重大事故等対処施設^{※2}（以下「SA施設」という。）については、待機状態において地震により必要な機能が損なわれず、さらにSAが長期にわたり継続することを念頭に、SAにおける運転状態と地震との組合せに対して必要な機能が損なわれない設計とする必要がある。以下にSA施設の耐震設計に対する考え方を示す。

※1：「重大事故に至るおそれがある事故（運転時の異常な過渡変化及び設計基準事故を除く）又は重大事故」を総称して重大事故等という。

※2：常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備については、代替する設備の耐震クラスに適用される地震力を適用する。

【SA施設の耐震設計の位置づけ】

設計基準事故対処施設（以下「DB施設」という。）が十分に機能せず設計基準事故（以下「DBA」という。）を超える事象が発生した場合に備え、SA施設は、SA時においても、必要な機能が損なわれるおそれがないように耐震設計を行うとともに、常設の施設、可搬型の設備又はその組み合わせによる設備対策だけでなく、マネジメントによる対策などの多様性を活かしてSAに対処する。

具体的には、

① SA施設は、SA時を含む各運転状態と地震の組合せに対して必要な機能が損なわれるおそれがないよう設計を行う。

② 可搬設備等を活用することにより、事故の緩和・収束手段に多様性を持たせ、頑健性を高める。

とする。

以上の内容を踏まえ、①に記載の施設の具体的な設計条件を決めるに当たり、S A施設については、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則（平成25年6月28日原子力規制委員会規則第5号）」（以下「設置許可基準規則」という。）及び「原子力発電所耐震設計技術指針重要度分類・許容応力編 JEAG4601・補-1984」，「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987」，「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」（一社）日本電気協会（以下、総称して「JEAG4601」という。）等の規格・基準に基づき、検討を実施した。

2. 基準の規定内容

S A施設、D B施設の耐震性の要求は、それぞれ設置許可基準規則第 39 条、第 4 条に規定されている。ここで、S A施設及びD B施設について、耐震設計に関する基準の規定内容を以下のとおり整理した。

2.1 設置許可基準規則第 39 条（S A施設）の規定内容

- (1) S A施設の耐震性については、設置許可基準規則の第 39 条に規定されている。〔参考 1〕
- (2) S A施設のうち、常設耐震重要重大事故防止設備が設置される S A施設については、設置許可基準規則の第 39 条第 1 項第 1 号において、「基準地震動による地震力に対して重大事故に至るおそれがある事故に対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること。」が求められている。〔参考 1〕
- (3) S A施設のうち、常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備が設置される S A施設については、設置許可基準規則の第 39 条第 1 項第 2 号において、「第四条第二項の規定により算定する地震力に十分に耐えることができるものであること。」が求められている。〔参考 1〕これは、D B施設の耐震 B、C クラスと同等の設計とすることが要求されているものであるが、耐震 B、C クラスは事故時荷重との組合せを実施しないため、本資料では省略する。なお、常設重大事故防止設備については、設計基準事故対処設備として設定されている耐震重要度分類のクラスに従って地震力を分類する。
- (4) S A施設のうち、常設重大事故緩和設備が設置される S A施設については、設置許可基準規則第 39 条第 1 項第 3 号において、「基準地震動による地震力に対して重大事故に対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないも

のであること。」が求められている。〔参考1〕

- (5) 設置許可基準規則の第39条の解釈において、「第39条の適用に当たっては、本規程別記2に準ずるものとする。」とされている。〔参考1〕

2.2 設置許可基準規則第4条（DB施設）の規定内容

- (1) DB施設の耐震性については、設置許可基準規則の第4条に規定されている。〔参考2〕
- (2) 耐震Sクラス施設については、設置許可基準規則の第4条第3項において、「耐震重要施設は、その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれがある地震による加速度によって作用する地震力（以下「基準地震動による地震力」という。）に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。」とされている。〔参考2〕
- (3) 設置許可基準規則の第4条の解釈において、「別記2のとおりとする。」とされている。〔参考2〕
- (4) 基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないことを満たす要件は、設置許可基準規則解釈第4条の解釈の別記2（以下「別記2」という。）において、「建物・構築物については、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力との組合せに対して、当該建物・構築物が構造物全体としての変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有し、建物・構築物の終局耐力に対し妥当な安全余裕を有していること。」が求められている。〔参考3〕
- (5) S_s に対して安全機能が損なわれるおそれがないことを満たす要件は、別記2において、「機器・配管系については、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件に対して、その施設に要求される機能を保持すること。なお、上記により求められる荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、

その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないこと。」が求められている。〔参考3〕

- (6) 別記2において、「「運転時の異常な過渡変化及び事故時に生じるそれぞれの荷重」については、地震によって引き起こされるおそれのある事象によって作用する荷重及び地震によって引き起こされるおそれのない事象であっても、いったん事故が発生した場合、長時間継続する事象による荷重は、その事故事象の発生確率、継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、適切な地震力と組み合わせて考慮すること。」が求められている。〔参考3〕

2.3 JEAG4601の規定内容

「耐震設計に係る工認審査ガイド（平成25年6月19日原子力規制委員会決定）」の「4.2 荷重及び荷重の組合せ」において、「規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601の規定を参考に」組み合わせることとされていることから、JEAG4601における規定内容を以下のとおり整理した。

(1) 荷重の組合せ

JEAG4601・補-1984 重要度分類・許容応力編における、荷重の組合せに関する記載としては、以下のとおり。

- ・「その発生確率が 10^{-7} 回/炉・年を下回ると判断される事象は、運転状態Ⅰ～Ⅳに含めない。」とされている。
- ・地震の従属事象については、「地震時の状態と、それによって引き起こされるおそれのあるプラントの状態とは、組み合わせなければならない。」とされている。
- ・地震の独立事象については、「地震と、地震の独立事象の組合せは、これを確率的に考慮することが妥当であろう。地震の発生確率が低く、継続時間が短いことを考えれば、これと組み合わせるべき状態は、その原

因となる事象の発生頻度及びその状態の継続時間との関連で決まることになる。」とされている。

以上の規定内容に基づき、JEAG4601 において組み合わせるべき荷重を整理したものを第 2.3-1 表に示す。第 2.3-1 表では、事象の発生確率、継続時間、地震動の発生確率を踏まえ、その確率が 10^{-7} / 炉年以下となるものは組合せが不要となっている。

第 2.3-1 表 運転状態と地震動との組合せの確率的評価

表 I - 1 運転状態と地震動との組合せの確率的評価

発生確率		1	10^{-1}	10^{-2}	10^{-3}	10^{-4}	10^{-5}	10^{-6}	10^{-7}	10^{-8}	10^{-9}	
運転状態の発生確率 (1/年)		I	II	III		IV						
基準地震動の発生確率 (1/年)				S_1	S_2							
基準地震動 S_1 との 組合せ	従属事象	S_1 従属										
	独立事象	1分以内									$S_1 + II$	
	1時間以内						$S_1 + II$			$S_1 + III$		
	1日以内					$S_1 + II$		$S_1 + III$		$S_1 + IV$		
	1年以内			$S_1 + II$		$S_1 + III$		$S_1 + IV$				
基準地震動 S_2 との 組合せ	従属事象	S_2 従属										
	独立事象	1分以内	($S_2 + II$ は 10^{-9} 以下となる)									
	1時間以内									$S_2 + II$	$S_2 + III$	
	1日以内						$S_2 + II$			$S_2 + III$		
	1年以内			$S_2 + II$		$S_2 + III$				$S_2 + IV$		

- 注：(1) 発生確率から見て
 ← 組合せが必要なもの。
 ← 発生確率が 10^{-7} 以下となり組合せが不要となるもの。
- (2) 基準地震動 S_2 の発生確率は $10^{-4} \sim 10^{-5}$ / サイト・年と推定されるが、ここでは $5 \times 10^{-4} \sim 10^{-5}$ / サイト・年を用いた。
- (3) 表に示す発生確率は現在の知見によるものである。

(2) 運転状態と許容応力状態

JEAG4601・補-1984 重要度分類・許容応力編における，運転状態と許容応力状態に関する記載は以下のとおりであり，プラントの運転状態Ⅰ～Ⅳに対応する許容応力状態Ⅰ_AからⅣ_A及び，地震により生ずる応力に対する特別な応力の制限を加えた許容応力状態Ⅲ_AS，Ⅳ_ASを定義している。

【運転状態】

運転状態Ⅰ：告示の運転状態Ⅰの状態

運転状態Ⅱ：告示の運転状態Ⅱの状態

運転状態Ⅲ：告示の運転状態Ⅲの状態

運転状態(長期)Ⅳ(L)：告示の運転状態Ⅳの状態のうち，長期間のものが作用している状態

運転状態(短期)Ⅳ(S)：告示の運転状態Ⅳの状態のうち，短期間のもの（例：JET，JET 反力，冷水注入による過渡現象等）が作用している状態

【許容応力状態】

許容応力状態Ⅰ_A：告示の運転状態Ⅰ相当の応力評価を行う許容応力状態

許容応力状態Ⅰ_A*：E C C S等のように運転状態Ⅳ(L)が設計条件となっているものに対する許容応力状態で許容応力状態Ⅰ_Aに準ずる。

許容応力状態Ⅱ_A：告示の運転状態Ⅱ相当の応力評価を行う許容応力状態

許容応力状態Ⅲ_A：告示の運転状態Ⅲ相当の応力評価を行う許容応力状態

許容応力状態Ⅳ_A：告示の運転状態Ⅳ相当の応力評価を行う許容応力状態

許容応力状態Ⅲ_AS：許容応力状態Ⅲ_Aを基本として，それに地震により生ずる応力に対する特別な応力の制限を加えた許容応力状態

許容応力状態 $IV_A S$ ：許容応力状態 IV_A を基本として、それに地震により生ずる
応力に対する特別な応力の制限を加えた許容応力状態

3. SA施設の荷重の組合せと許容応力状態の設定に関する基本方針

(1) 対象施設

設置許可基準規則第 39 条において、基準地震動による地震力に対しての機能維持が求められている「常設耐震重要重大事故防止設備」及び「常設重大事故緩和設備」を対象とする。主な施設を重大事故シーケンスに基づき整理したリストを添付資料 1 に示す。また、当該リストに整理した主要施設を格納容器内外で整理したものを第 3-1 表に示す。

(2) SA施設の運転状態

SA施設は、DBAを超え、SAが発生した場合に必要な措置を講じるための施設であることから、運転状態として従来のⅠ～Ⅳに加え、SAの発生している状態として運転状態Ⅴを新たに定義する。

さらに運転状態Ⅴについては、重大事故等の状態が設計基準事故を超える更に厳しい状態であることを踏まえ、事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態を運転状態Ⅴ(S)とし、一連の過渡状態を除き、ある程度落ち着いた状態を長期的に荷重が作用している状態として運転状態Ⅴ(L)、Ⅴ(L)より更に長期的に荷重が作用している状態を運転状態Ⅴ(LL)とする。

【運転状態の説明】

- Ⅰ～Ⅳ : JEAG4601 で設定している運転状態
- Ⅴ(S) : SAの状態のうち事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態
- Ⅴ(L) : SAの状態のうち長期的（過渡状態を除く一連の期間）に荷重が作用している状態
- Ⅴ(LL) : SAの状態のうちⅤ(L)より更に長期的に荷重が作用している状態

(3) 組合せの基本方針

設置許可基準規則の解釈別記2及びJEAG4601に基づき耐震評価を行うDB施設の考え方を踏まえた、SA施設における荷重組合せの基本方針は以下のとおり。

a. DB施設の組合せの考え方

- ・ S_s , S_d による地震力と運転状態の組合せを考慮する。
- ・ 運転状態I～IVを想定する。
- ・ 地震の従属事象については、地震による地震力との組合せを実施する。
- ・ 地震の独立事象については、事象の発生確率、継続時間、 S_s 若しくは S_d の超過確率を踏まえ、発生確率が 10^{-7} /炉年超の事象は組み合わせる。
- ・ 格納容器は、LOCA後の最終障壁となることから、構造体全体としての安全裕度を確認する意味でLOCA後の最大内圧と S_d による地震力との組合せを考慮する。

b. SA施設の組合せ方針

- ・ S_s , S_d による地震力と運転状態の組合せを考慮する。
- ・ 運転状態I～IVを想定するとともに、それを超えるSAの状態と、運転状態Vを想定する。
- ・ 地震の従属事象については、地震による地震力との組合せを実施する。
- ・ 地震の独立事象については、事象の発生確率、継続時間及び S_s 若しくは S_d の超過確率の積等も考慮し、工学的、総合的に組み合わせるか否かを判断する。

組み合わせるか否かの判断は、国内外の基準等でスクリーニング基準として参照されている値、炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度の性能目標値に保守性をもたせた値を目安とし、事象の発生確率、継続時間及び S_s 若しくは S_d の超過確率の積との比較等により判断する。

- ・ SAが地震によって引き起こされるおそれがある事象であるかについて

は、DB施設の耐震設計の考え方に基づくとともに、確率論的な考察も考慮した上で判断する。

- ・格納容器について、DB施設ではLOCA後の最終障壁として、SAに至らないよう強度的な余裕をさらに高めるべく、LOCA後の最大内圧と S_d による地震力との組合せを考慮することとしているが、SA施設においては、強度的に更なる余裕を確保するのではなく、以下の設計配慮を行うことにより、余裕を付加し信頼性を高めることとする。

SA施設としての格納容器については、DB施設の S_s に対する機能維持の考え方に準じた最高水準の耐震設計を行う。さらに、最終障壁としての構造体全体の安全裕度の確認として、重大事故時の格納容器の最高温度、最高内圧を大きく超える 200°C 、 $2Pd$ （最高使用圧力の2倍の圧力）の条件で、格納容器の放射性物質閉じ込め機能が損なわれることがないことの確認を行う。

(4) 許容限界の基本方針

SA施設の耐震設計として、設置許可基準規則では、「基準地震動による地震力に対して、重大事故に（至るおそれがある事故に）対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること」とされており、許容限界の設定に際しては、DB施設の機能維持設計の解釈である第4条第3項に係る別記2の規定に準ずる。具体的な許容限界の設定は、JEAG4601のDB施設に対する規定内容を踏まえ、SA施設における荷重の組合せと許容限界の設定方針を、以下のとおり定めた（補足1）。

a. DB施設における方針

- ・弾性設計の許容限界として、運転状態Ⅲに対する許容応力状態に地震力に対する制限を加えた許容応力状態Ⅲ_ASを用いる。

- ・機能維持設計の許容限界として、運転状態Ⅳに対する許容応力状態に地震力に対する制限を加えた許容応力状態Ⅳ_ASを用いる。

b. SA施設における方針

- ・SA施設の耐震設計は、DB施設に準拠することとしていることから、運転状態ⅠからⅣと地震による地震力の組合せに対しては、DB施設と同様の許容応力状態を適用する。
- ・設計条件を超える運転状態Ⅴの許容応力状態としてV_Aを定義し、さらに地震との組合せにおいては、許容応力状態V_ASを定義する。

別記2によれば、機能維持設計の要求として、「荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないこと。」とされており、DB施設では、許容応力状態Ⅳ_ASの許容限界を適用している。新たに定義する許容応力状態V_ASは、SAに対処するために必要な機能が損なわれない許容限界であり、東海第二発電所では、機能維持設計の許容限界として適用実績のある許容応力状態Ⅳ_ASと同じ許容限界を適用する。

【許容応力状態の説明】

I_A～Ⅳ_A : JEAG4601で設定している許容応力状態

Ⅲ_AS～Ⅳ_AS : JEAG4601で設定している許容応力状態

V_A : 運転状態Ⅴ相当の応力評価を行う許容応力状態

(SA時に要求される機能が満足できる許容応力状態)

V_AS : 許容応力状態V_Aを基本として、それに地震により生ずる応力に対する特別な応力の制限を加えた許容応力状態

(SA時に要求される機能が満足できる許容応力状態)

第 3-1 表 (1) 格納容器及び原子炉圧力容器を防護対象とする主要な重大事故等対
処施設

防護対象	重大事故等対処施設	
	格納容器内	格納容器外
原子炉格納容器	逃がし安全弁	常設低圧代替注水系ポンプ 代替循環冷却系ポンプ 可搬型代替注水大型ポンプ 残留熱除去系熱交換器 サプレッション・チェンバ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置
原子炉圧力容器	—	常設低圧代替注水系ポンプ 残留熱除去系ポンプ 低圧炉心スプレイ系ポンプ 高圧炉心スプレイ系ポンプ 残留熱除去系海水ポンプ 原子炉隔離時冷却系ポンプ 可搬型代替注水大型ポンプ ほう酸注入ポンプ 残留熱除去系熱交換器 代替淡水貯槽 サプレッション・プール ほう酸貯蔵タンク 格納容器圧力逃がし装置 原子炉周期（ペリオド短）原子炉スクラム

4. 荷重の組合せの検討手順

(1) 地震の従属事象・独立事象の判断

組合せの基本方針において、地震従属事象は S_s と組合せ、独立事象はその事象の発生確率、継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、 S_s 、 S_d いずれか適切な地震力と組み合わせることとしていることから、まず、荷重の組合せの検討に当たって、運転状態 V が、地震の従属事象、独立事象の何れに該当するか判断する。従属事象と判断された場合は、 S_s と組み合わせ、独立事象と判断された場合は、以下の(2)(3)項の手順に従う。

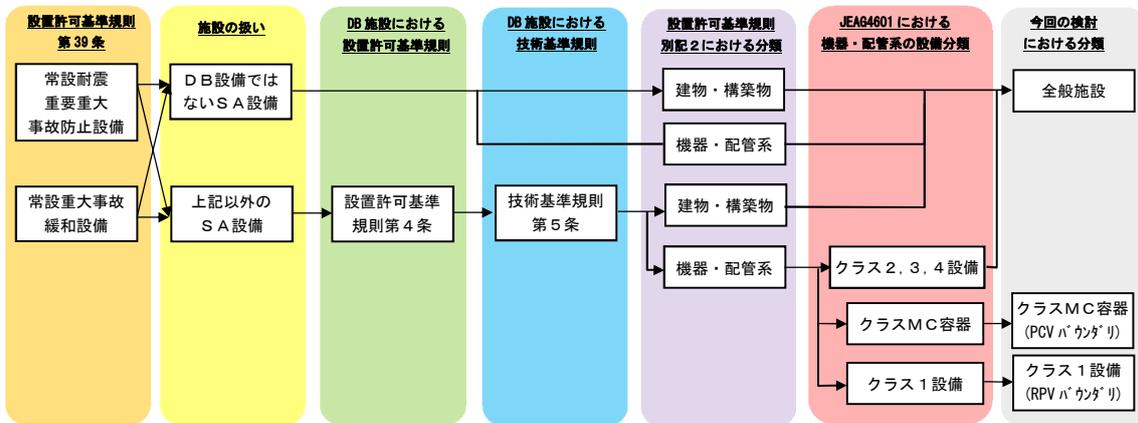
(2) 施設分類

対象施設は設置許可基準規則、技術基準規則、JEAG4601 の分類等を踏まえた分類を行い、その分類毎に組合せ方針を検討することとする。対象施設は以下のとおり分類する。

SA施設は、設置許可基準規則の解釈別記2から「機器・配管系」と「建物・構築物」に分類される。ここで、建物・構築物についても、機器・配管系と同様の考え方で組合せを考慮することとする。（添付資料4「建物・構築物のSA施設としての設計の考え方」参照）また、原子炉格納容器バウンダリを構成する設備（以下「PCVバウンダリ」という。）と原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備（以下「RPVバウンダリ」という。）については、「重大事故等対策の有効性評価」により得られたSA時の圧力・温度の推移を用いて検討を行うことから他の施設とは別にSA荷重と地震力の組合せを検討する。

以上のことから、以降の検討では施設を第4-1図のとおり分類し、建物・構築物を含む全般施設は、PCVバウンダリ、RPVバウンダリ以外の機器・配管系の組合せ方針を適用する。なお、PCVバウンダリの圧力・温度等の条件を用いて評価を行う施設については、PCVバウンダリの荷重の組

合せに従い、支持構造物については、支持される施設の荷重の組合せに従うものとする。



第4-1図 施設の分類の考え方

(3) 独立事象に対する荷重の組合せの選定手順

独立事象に対して、SA施設に適用する荷重の組合せの選定手順を示す。考え方としては、事象の発生確率、継続時間、地震動の超過確率の積等を考慮し、工学的、総合的に判断することとする。選定手順を以下に、選定フローを第4-3図に示す。

【選定手順】

- ① SA事象の発生確率としては、炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} / 炉年を適用する。
- ② 地震ハザード解析から得られる超過確率を参照し、JEAG4601・補-1984で記載されている S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d の超過確率に読み替えて適用する。（添付資料2参照）
- ③ 荷重の組合せの判断は、①と②及びSAの継続時間との積で行う。そのスクリーニングの判断基準を設定する。具体的には、国内外の基準等でスクリーニング基準として参照されている値、炉心損傷頻度及び格納容器機能

喪失頻度の性能目標値に保守性を持たせた値として、東海第二発電所では、DB施設の設計の際のスクリーニング基準である 10^{-7} / 炉年に保守性を見込んだ 10^{-8} / 炉年とする。（補足 2）

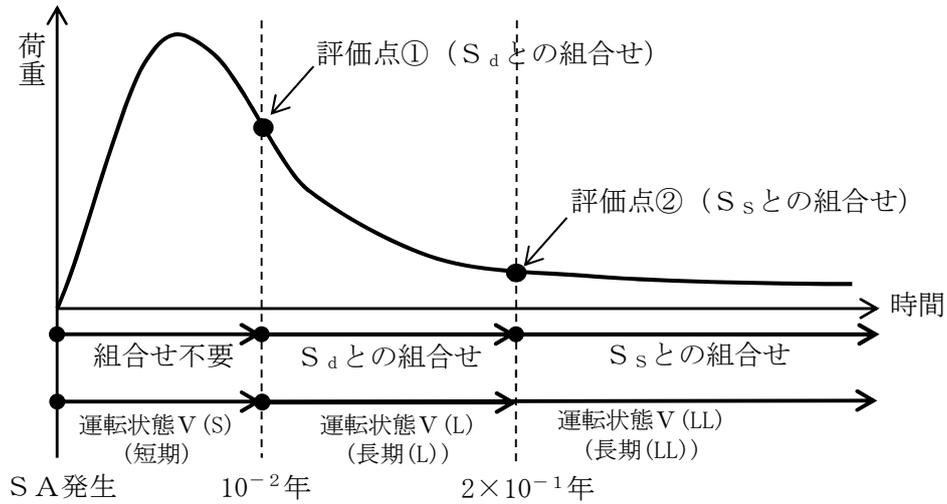
- ④ ①②の積と③を踏まえて弾性設計用地震動 S_d 又は基準地震動 S_s と組み合わせるべき SA の継続時間を設定する。事故発生時を基点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期（運転状態 V (S)），弾性設計用地震動 S_d との組合せが必要な 10^{-2} から 2×10^{-1} 年を長期 (L)（運転状態 V (L)），基準地震動 S_s との組合せが必要な期間 2×10^{-1} 年以上を長期 (LL)（運転状態 V (LL)）とする。
- ⑤ ④を踏まえて、施設分類毎に荷重の組合せを検討する。

第 4-1 表 組合せの目安となる継続時間

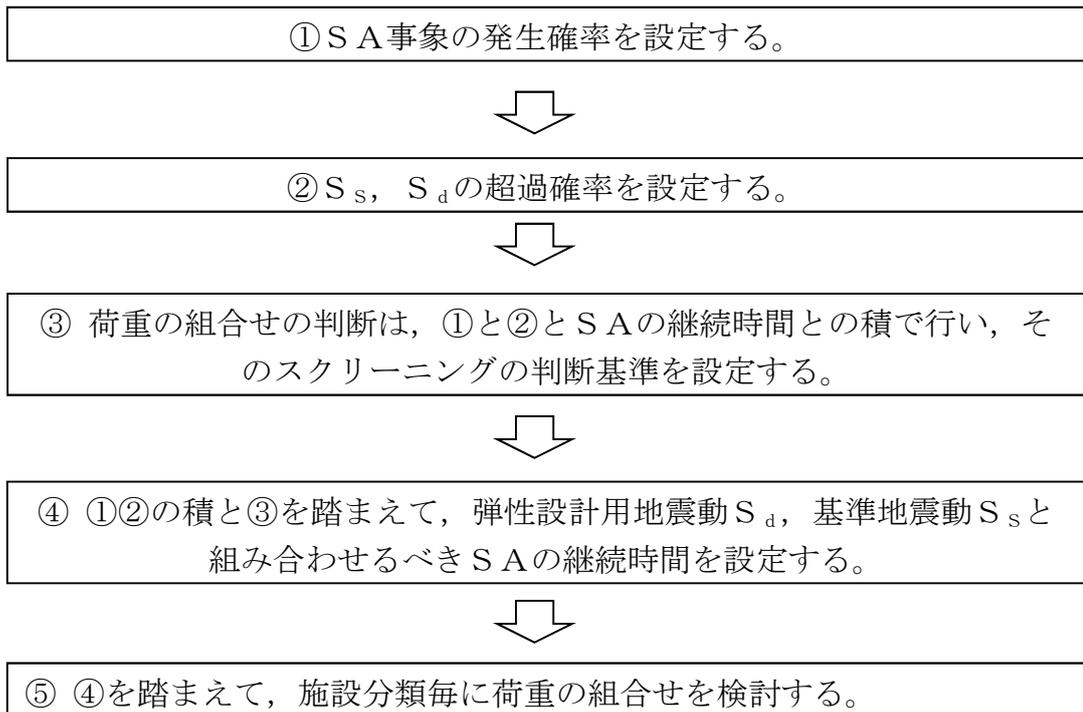
荷重の組合せを考慮する判断目安	重大事故等の発生確率	地震動の発生確率		組合せの目安となる継続時間
		弾性設計用地震動 S_d		
10^{-8} / 年以上	10^{-4} / 年 ^{※1}	弾性設計用地震動 S_d	10^{-2} / 年 ^{※2}	10^{-2} 年以上
		基準地震動 S_s	5×10^{-4} / 年 ^{※2}	2×10^{-1} 年以上

※1：原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として 10^{-4} / 年とした。

※2：JEAG4601-1984 に記載されている地震動の発生確率 S_2 ， S_1 の発生確率を S_s ， S_d に読み換えた。



第4-2図 荷重の組合せと継続時間の関係 (イメージ)



第4-3図 独立事象に対する荷重の組合せの選定手順

5. 荷重の組合せの検討結果

4 項の検討手順に基づき、まず、5.1 項では S A が地震の従属事象か独立事象であるかを判断し、5.2 項では、全般施設、P C V バウンダリ、R P V バウンダリに分けて、S A 荷重と地震力の組合せ条件を検討する。なお、S A 施設の支持構造物については、支持する施設の荷重の組合せに従うものとする。

5.1 地震の従属事象・独立事象の判断

運転状態 V が地震によって引き起こされるおそれがある事象であるかについては、D B 施設の耐震設計の考え方に基づく。なお、確率論的な考察も考慮する。ここで、D B 施設に対して従前より適用してきた考え方にに基づき、地震の従属事象とは、ある地震力を想定して、その地震力未満で設計された設備が、その地震力を上回る地震が発生した際に確定論的に設備が損傷すると仮定した場合に発生する事象、すなわち「地震によって引き起こされる事象」と定義し、地震の独立事象とは、確定論的に考慮して「地震によって引き起こされるおそれのない事象」と定義する。

耐震 S クラス施設は S_s による地震力に対して、その安全機能が損なわれるおそれのないよう設計されている。この安全機能に係る設計は、耐震 S クラス施設自体が、 S_s による地震力に対して、損傷しないよう設計するだけでなく、下位クラスに属するものの波及的影響等に対しても、その安全機能が損なわれないよう設計することも含まれる。耐震 S クラス施設が健全であれば、炉心損傷防止に係る重大事故等対策の有効性評価において想定した全ての事故シーケンスに対し、 S_s 相当の地震により、起因事象が発生したとしても緩和設備が機能し、D B 設計の範囲で事象を収束させることができることを確認することとする。

したがって、S A 施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討とし

では、 S_s 相当の地震に対して、運転状態Vは地震によって引き起こされるおそれのない「地震の独立事象」として扱い、運転状態Vの運転状態と地震力とを適切に組み合わせる。なお、地震PRAの結果を参照し、確率論的な考察を実施した。 S_A 施設に期待した場合の地震PRAにおいて、 S_s 相当までの地震力により炉心損傷に至る事故シーケンスについて、緩和設備のランダム故障を除いた炉心損傷頻度（CDF）であって、 S_A 施設による対策の有効性の評価がDB条件を超えるものの累積値は、 3.7×10^{-7} ／炉年である。性能目標のCDF（ 10^{-4} ／炉年）に対する相対割合として1%を下回る頻度の事象は、目標に対して影響がないといえるくらい小さい値と見なすことができ、 3.7×10^{-7} ／炉年はこれを下回ることから、 S_s 相当までの地震力によりDB条件を超える運転状態Vの発生確率は極めて低いと考えられる。したがって、 S_A 施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討において、運転状態Vが地震によって引き起こされるおそれがないとして扱うことは妥当と考える。

（「（補足3）「地震の従属事象」と「地震の独立事象」について」参照）

5.2 荷重の組合せの検討結果

5.1項で運転状態Vは地震の独立事象と判断したことから、以下では施設分類毎に4項(3)の手順に従って、荷重の組合せを検討する。

5.2.1 全般施設

(1) S_A の発生確率

S_A の発生確率としては、炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} ／炉年を適用する。なお、全般施設については事故シーケンスグループを特定せず全ての S_A を考慮する。

(2) 地震動の超過確率

地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し、JEAG4601・補-1984 で記載されている S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d の超過確率に読み替えて適用する。（添付資料 2 参照）

(3) 荷重の組合せの継続時間の決定

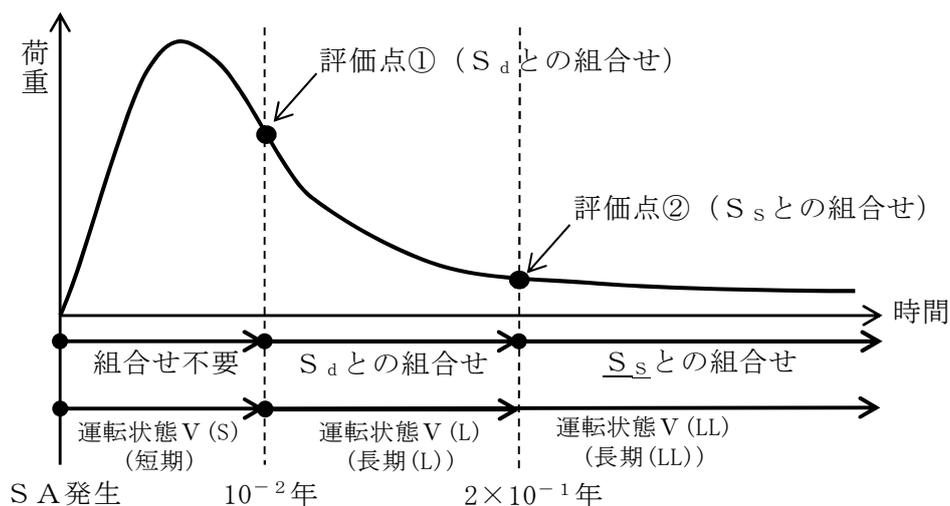
保守性を見込んだ 10^{-8} / 炉年と、(1)、(2) で得られた値の積により、組合せの目安となる継続時間を判断する。事故発生時を基点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期（運転状態 V (S)）、弾性設計用地震動 S_d との組合せが必要な 10^{-2} から 2×10^{-1} 年を長期 (L)（運転状態 V (L)）、基準地震動 S_s との組合せが必要な期間 2×10^{-1} 年以降を長期 (LL)（運転状態 V (LL)）とする。

第 5.2.1-1 表 組合せの目安となる継続時間

事故 シーケンス	重大事故等の 発生確率	地震動の発生確率		荷重の組合 せを考慮す る判断目安	組合せの目安とな る継続時間
		弾性設計用 地震動 S_d	10^{-2} / 年 ^{※2}		
全ての S A	10^{-4} / 炉年 ^{※1}	弾性設計用 地震動 S_d	10^{-2} / 年 ^{※2}	10^{-8} / 炉年 以上	10^{-2} 年以上
		基準地震動 S_s	5×10^{-4} / 年 ^{※2}		2×10^{-1} 年以上

※1：原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として 10^{-4} / 炉年とした。

※2：JEAG4601-1984 に記載されている地震動の発生確率 S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d に読み換えた。



第 5.2.1-1 図 荷重の組合せと継続時間の関係 (イメージ)

(4) 荷重組合せの検討

(1)から(3)より，S Aの発生確率，地震動の超過確率と掛け合わせた発生確率は第 5.2.1-2 表のとおりとなる。この検討に際し，S A施設としての重要性を鑑み安全裕度を確保するために，頻度が保守的に算出されるように各パラメータの設定に当たり，以下の事項を考慮している。

【全般施設のS Aの発生確率，継続時間，地震動の超過確率に関する考慮】

- ・ S Aの発生確率は，個別プラントの炉心損傷頻度を用いず，炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} / 炉年を適用している。
- ・ 地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し，地震動の超過確率は JEAG4601・補-1984 に記載の発生確率を用いている。

第 5.2.1-2 表の S Aの発生確率，地震動の超過確率，組合せの目安となる S Aの継続時間との積を考慮し，S A発生後 10^{-2} 年以上に 2×10^{-1} 年未満の期間のうち最大となる荷重と S_d を組み合わせる。また，S A発生後 2×10^{-1} 年以上の期間における最大値と S_s による地震力を組み合わせ

ることとする。

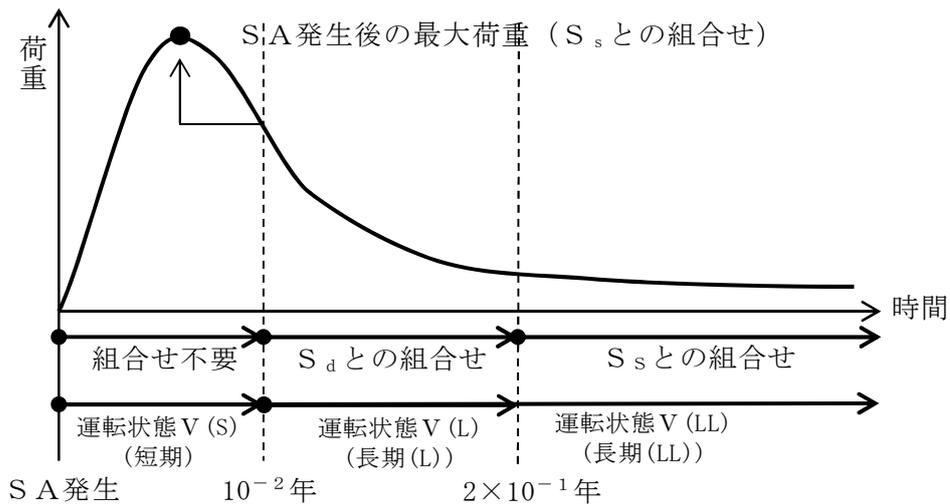
ここで、全般施設については必ずしもSAによる荷重の時間履歴を詳細に評価しないことから、上記の考え方を包絡するようにSA発生後の最大荷重と S_s による地震力を組み合わせる。

第 5.2.1-2 表 SAの発生確率・継続時間，地震の発生確率を踏まえた事象発生確率

事故シーケンス	重大事故等の発生確率	地震の発生確率	組合せの目安となる継続時間	運転状態	合計
全てのSA	10^{-4} /炉年	$S_d : 10^{-2}$ /年以下	10^{-2} 年以上 2×10^{-1} 年未満	V(L)	10^{-8} /炉年 以下
		$S_s : 5 \times 10^{-4}$ /年 以下	2×10^{-1} 年 以上	V(LL)	10^{-8} /炉年 以下

(5) まとめ

以上より、全般施設としては、SA発生後の最大荷重と S_s による地震力を組み合わせることとする。



第 5.2.1-2 図 全般施設の荷重の組合せの検討結果 (イメージ)

5.2.2 原子炉格納容器バウンダリを構成する設備

(1) SAの発生確率

SAの発生確率としては、炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} / 炉年を適用する。

(2) 地震動の超過確率

地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し、JEAG4601・補-1984 で記載されている S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d の超過確率に読み替えて適用する。（添付資料 2 参照）

(3) 荷重の組合せの継続時間の決定

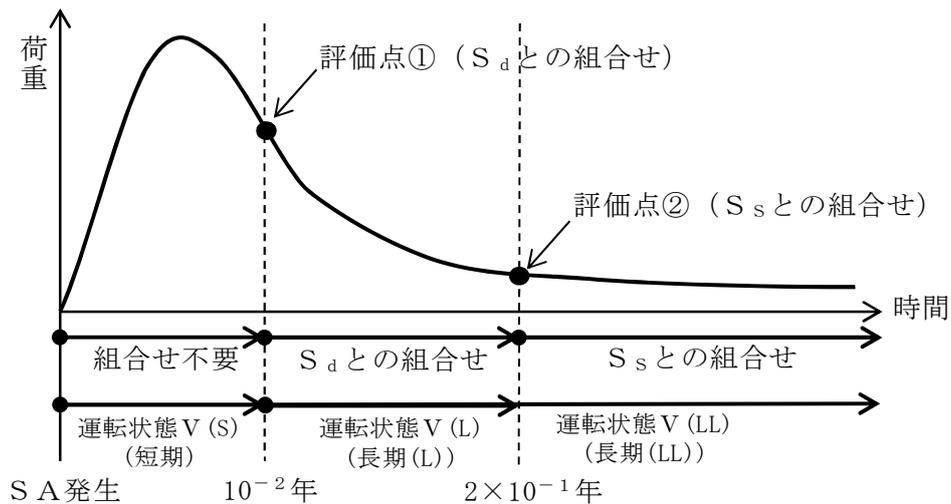
保守性を見込んだ 10^{-8} / 炉年と、(1)、(2) で得られた値の積との比較により、工学的、総合的に組合せの目安となる継続時間を判断する。事故発生時を基点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期（運転状態 V (S)）、弾性設計用地震動 S_d との組合せが必要な 10^{-2} から 2×10^{-1} 年を長期 (L)（運転状態 V (L)）、基準地震動 S_s との組合せが必要な期間 2×10^{-1} 年以降を長期 (LL)（運転状態 V (LL)）とする。

第 5.2.2-1 表 組合せの目安となる継続時間

事故 シーケンス	重大事故等の 発生確率	地震動の発生確率		荷重の組合 せを考慮す る判断目安	組合せの目安とな る継続時間
		弾性設計用 地震動 S_d	10^{-2} / 年 ^{※2}		
全ての SA	10^{-4} / 炉年 ^{※1}	基準地震動 S_s	5×10^{-4} / 年 ^{※2}	10^{-8} / 炉年 以上	10^{-2} 年 以上
					2×10^{-1} 年 以上

※1：原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として 10^{-4} / 年とした。

※2：JEAG4601-1984 に記載されている地震動の発生確率 S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d に読み換えた。



第 5.2.2-1 図 荷重の組合せと継続時間の関係 (イメージ)

(4) 荷重の組合せの検討

a. SA の選定

本発電用原子炉施設を対象とした P R A の結果を踏まえた、重大事故等対策の有効性を評価する事故シーケンスグループのうち、圧力・温度条件が最も厳しい事故シーケンスグループを選定する。参考として格納容器の D B 条件（最高使用圧力・温度）を超える事故シーケンスグループ等を選定した結果を下表に示す。

事故シーケンスグループ等	D B 条件を超えるもの
「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ	
高圧・低圧注水機能喪失	○
高圧注水・減圧機能喪失	×
全交流動力電源喪失	—
全交流動力電源喪失（長期 T B）	○
全交流動力電源喪失（T B D, T B U）	○
全交流動力電源喪失（T B P）	○
崩壊熱除去機能喪失	—
取水機能が喪失した場合	○
残留熱除去系が故障した場合	○
原子炉停止機能喪失	○
L O C A 時注水機能喪失	○

格納容器バイパス（インターフェイスシステム L O C A）	×※1
津波浸水による最終ヒートシンク喪失	○
「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モード	
雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）	—
代替循環冷却系を使用する場合	○
代替循環冷却系を使用できない場合	○
高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱	○
原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用	×※2
水素燃焼	×※3
溶融炉心・コンクリート相互作用	×※2
「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ	
崩壊熱除去機能喪失	×※4
全交流動力電源喪失	×※4
原子炉冷却材の流出	×※4
反応度の誤投入	×※4

※1：有効性評価では、インターフェイスシステム L O C A により格納容器外へ原子炉冷却材が流出する事象を評価しており、格納容器圧力・温度の評価を実施していないが、破断を想定した系（残留熱除去系）以外の非常用炉心冷却系等は使用できることから、格納容器圧力・温度が最高使用圧力・温度を超えることはない。

※2：高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱の事故シーケンスにて原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用及び溶融炉心・コンクリート相互作用に対する有効性評価を行っているため対象外とする。

※3：雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）の事故シーケンスにて水素燃焼に対する有効性評価を行っているため対象外とする。

※4：運転停止中は、炉心の冠水維持までを評価の対象としており格納容器に対する静的な過圧・過温に対する評価は実施していない。しかしながら、静的な過圧・過温の熱源となる炉心崩壊熱は、運転中と比較して十分に小さく、事象の進展も運転中に比べて遅くなることから、運転中に包絡されるものとして参照すべき事故シーケンスの対象とはしない。

これらの事故シーケンスグループ等のうち、格納容器の圧力・温度条件が最も厳しくなるという点で、最高使用圧力・温度を超え、さらに継続期間の長い事故シーケンスグループ等を抽出することを目的に、事故発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）以内及び事象発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）の圧力・温度が最も高い事故シーケンスグループ等を抽出した結果、以下の事故シーケンスが挙げられる。

- ・雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）

- ・ 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）

上記のいずれの事故シーケンスにおいても、事象発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）前までに格納容器圧力逃がし装置又は緊急用海水系を用いた代替循環冷却系等による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持される。 10^{-2} 年（約 3 日後）以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼を防止する観点から格納容器内への窒素注入を実施する運用としていることから、一時的に格納容器圧力が最高使用圧力以下の範囲で圧力上昇する期間が生じるが、上記の除熱機能により、最高使用圧力以下に抑えられる。

したがって、最高使用圧力及び 10^{-2} 年（約 3 日後）以内の温度に基づき、事故シーケンスグループ等を選定することは妥当である。

なお、「高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱」、「原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用」及び「溶融炉心・コンクリート相互作用」は同じ事故シーケンスにより各格納容器破損モードの評価を行っている。これら格納容器破損モードを評価する際には、原子炉圧力容器破損に至るまで炉心損傷を進展させ、その後生じうる格納容器破損モードに対する有効性を確認する必要があるため、解析の前提として、重大事故等対処設備として整備した原子炉への注水機能は使用しないとの前提で評価することで、各々の格納容器破損モードに対して厳しい条件となるよう保守的な条件設定を行っており、他の事故シーケンス等と比較して前提条件が異なる（本来は、高圧代替注水系及び低圧代替注水系（常設）により炉心損傷回避が可能な事故シーケンスである）。一方、格納容器に対する静的な過圧・過温に対する長期の頑健性を確認する上では、格納容器圧力及び温度は原子炉停止後の崩壊熱と除熱能力の関係

が支配的な要素であることから、「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モードとして参照する事故シナリオとして、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）を代表シナリオとすることは、原子炉圧力容器破損後のシナリオも考慮していることと等しくなる。

格納容器破損モード「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」は、大破断LOCAが発生し、流出した原子炉冷却材及び熔融炉心の崩壊熱等の熱によって発生した水蒸気、炉心損傷に伴うジルコニウム-水反応によって発生した非凝縮性ガスなどの蓄積により、格納容器の雰囲気圧力・温度が上昇することになる。

上記の2つの事故シーケンスグループ等について、事故発生後の格納容器の最高圧力及び最高温度（壁面温度）、 10^{-2} 年（約3日後）の圧力及び温度（壁面温度）を第5.2.2-2表に示す。

なお、その他の「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループについては、格納容器冷却及び除熱に係る手順において、格納容器圧力を最高使用圧力以下に抑える手順としているため抽出されない。

第 5.2.2-2 表 格納容器の S A 時の圧力・温度（有効性評価結果）

	格納容器過圧・過温破損 （代替循環冷却系を使用する 場合）	格納容器過圧・過温破損 （代替循環冷却系を使用でき ない場合）
最高圧力	約 0.31MPa[gage]	約 0.47MPa[gage]
最高温度（壁面温度）	約 139℃	約 157℃
圧力（ 10^{-2} 年後）	約 0.31MPa[gage]以下	約 0.47MPa[gage] 以下
温度（壁面温度） （ 10^{-2} 年後）	約 139℃以下	約 157℃以下

第 5.2.2-2 表に示す各事故シーケンスグループ等の有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしている。また、不確かさの影響評価を行っており、その結果として、解析コード及び解析条件の不確かさについて操作への影響を含めて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認していることから、ここでは不確かさは考慮しない。

b. S A で考慮する荷重と継続時間

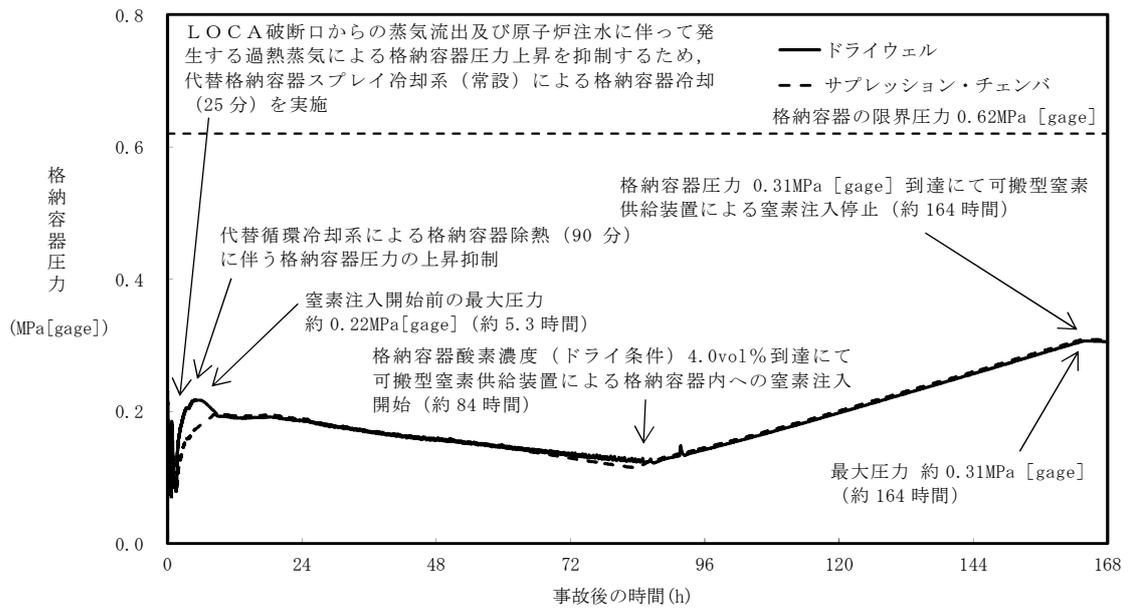
【短期荷重の継続時間】

上記の 2 つの事故シーケンスグループ等について、格納容器圧力・雰囲気温度の解析結果を第 5.2.2-2 図から第 5.2.2-5 図に示す。

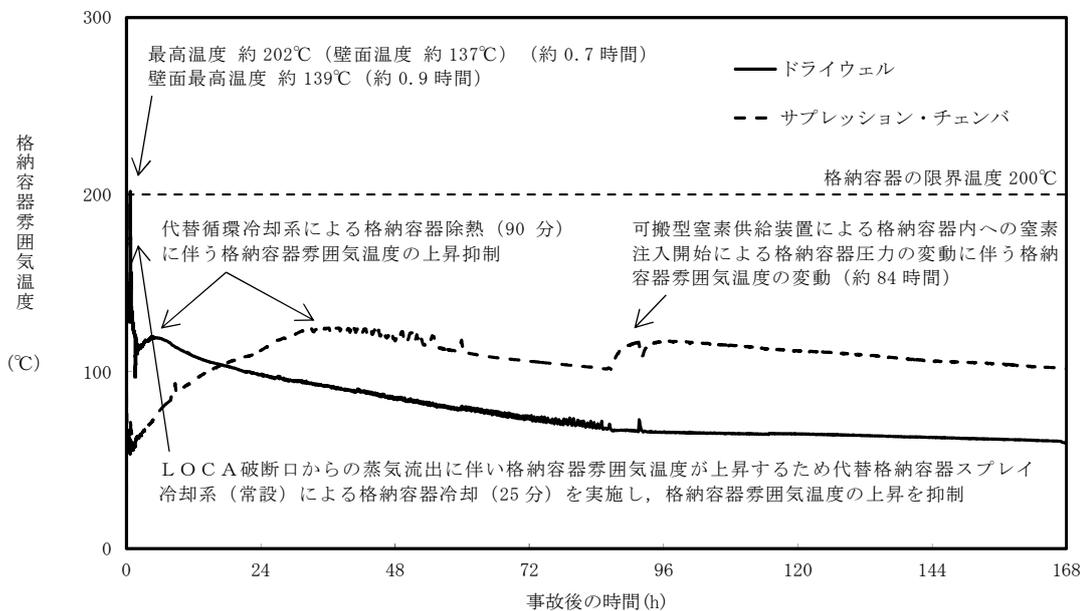
第 5.2.2-2 図から第 5.2.2-5 図より、S A 発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）前までに、格納容器圧力逃がし装置又は緊急用海水系を用いた代替循環冷却系による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持

される。代替循環冷却系を使用する場合における 10^{-2} 年（約3日後）以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼の防止のため格納容器内への窒素封入を実施する運用としていることから、一時的に上昇する期間があるが、上記の除熱機能により最高使用圧力以下に抑えられる。

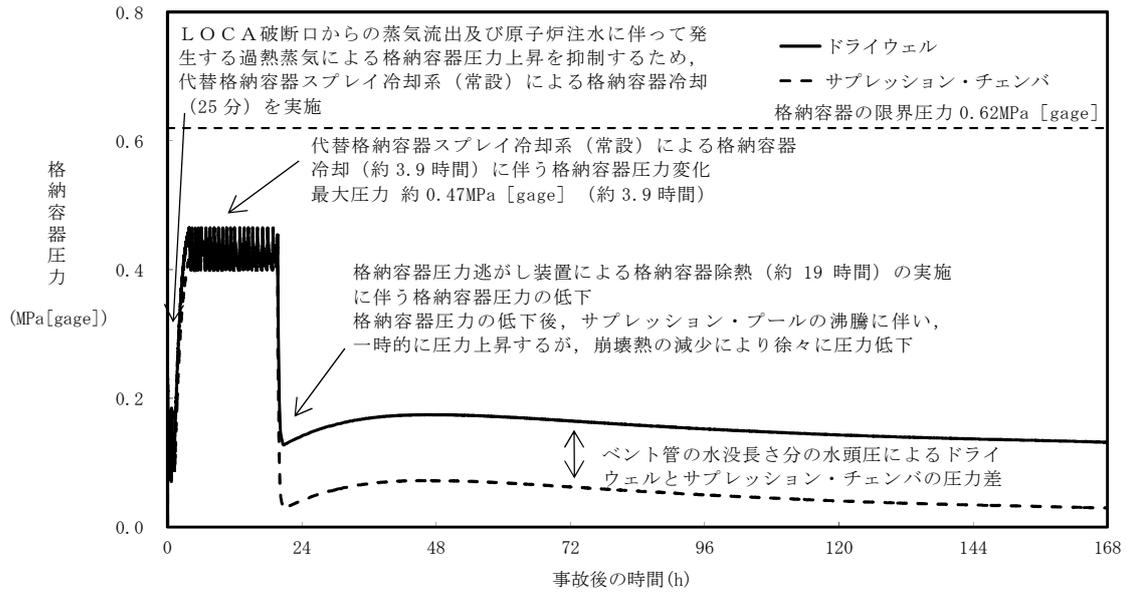
よって、SA発生後 10^{-2} 年（約3日後）前をV(S)（SAの状態のうち事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態）として設定することは適切である。



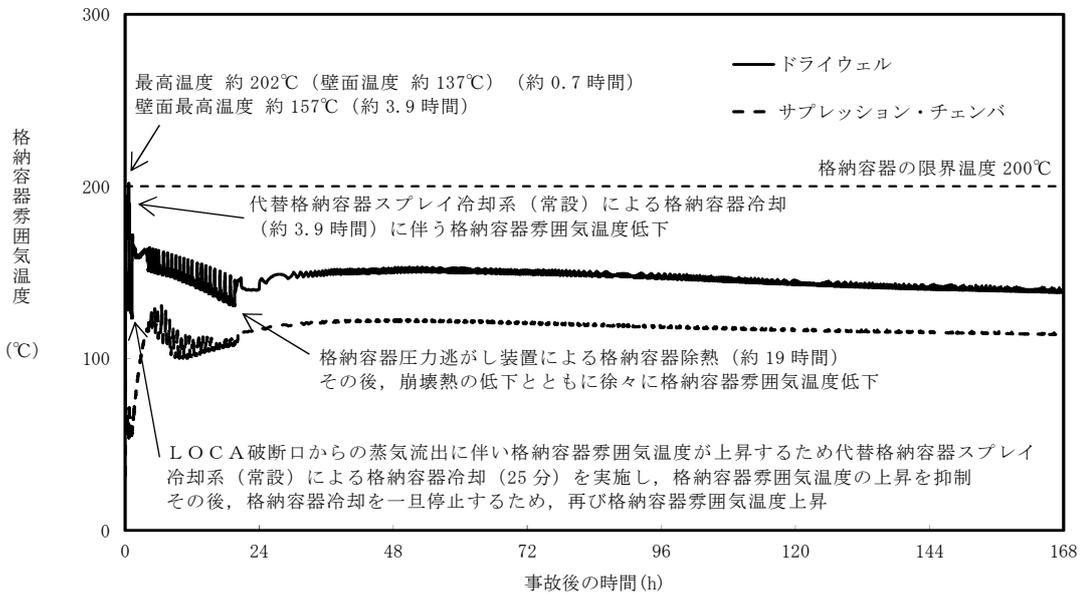
第 5.2.2-2 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における格納容器圧力の推移



第 5.2.2-3 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における格納容器雰囲気温度の推移



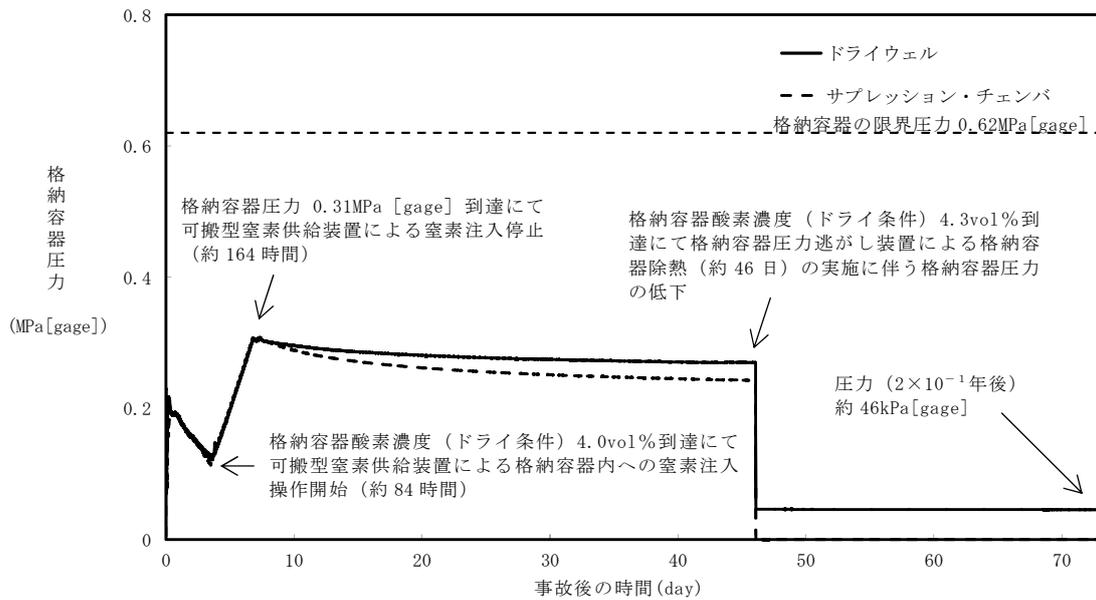
第 5.2.2-4 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却を使用できない場合）」における格納容器圧力の推移



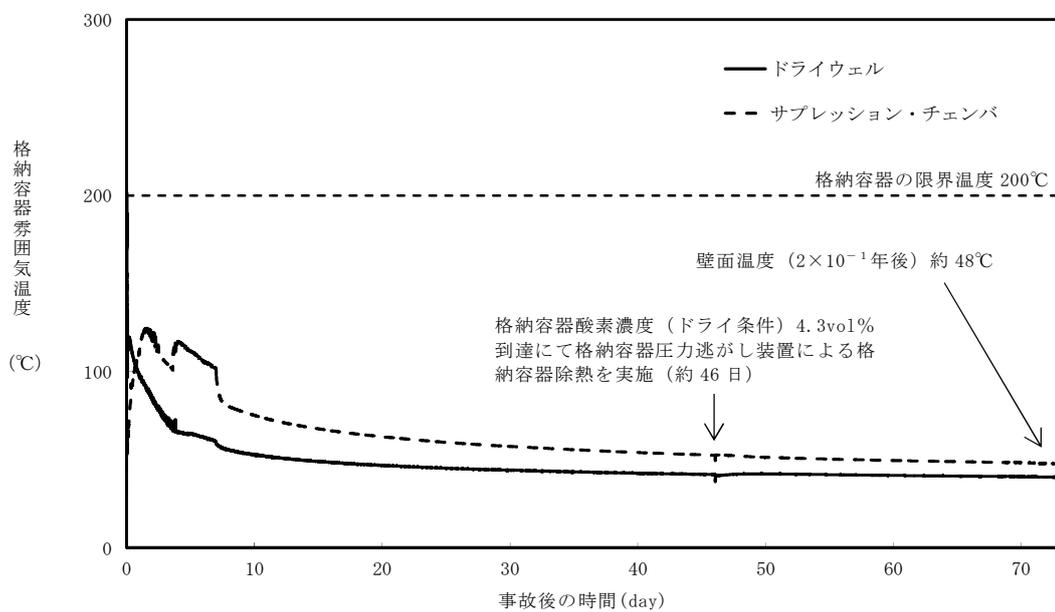
第 5.2.2-5 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」における格納容器雰囲気温度の推移

【長期(L)及び長期(LL)における荷重の継続時間】

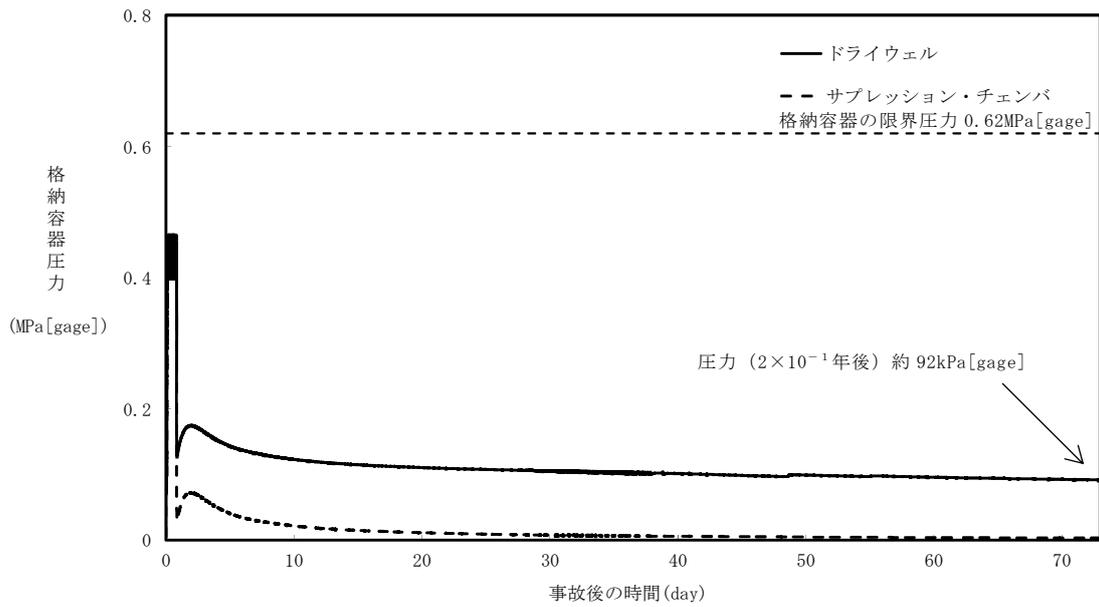
「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」の長期間解析における格納容器圧力及び雰囲気温度の推移を第 5.2.2-6 図から第 5.2.2-9 図に示す。 2×10^{-1} 年（約 70 日後）の格納容器圧力及び雰囲気温度について、「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」の方が高いため、「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」における 2×10^{-1} 年（約 70 日後）の格納容器圧力及び雰囲気温度を設定する。



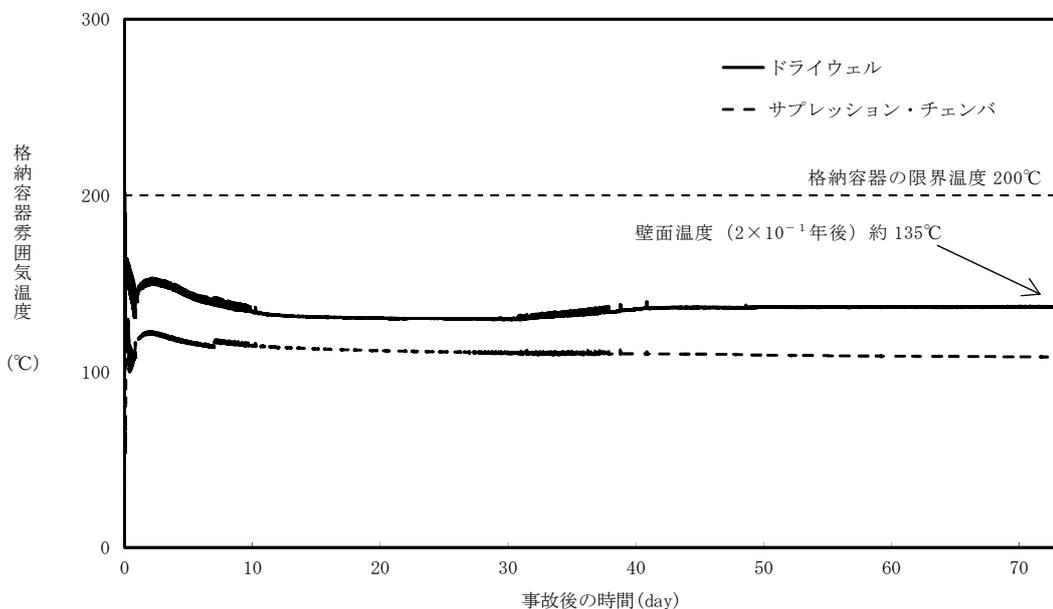
第 5.2.2-6 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における格納容器圧力の推移（長期間解析）



第 5.2.2-7 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における格納容器雰囲気温度の推移（長期間解析）



第 5.2.2-8 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」における格納容器圧力の推移（長期間解析）



第 5.2.2-9 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」における格納容器雰囲気温度の推移（長期間解析）

ここで、 2×10^{-1} 年（約 70 日後）の格納容器圧力及び温度（壁面温度）の最高値を第 5.2.2-3 表に示す。第 5.2.2-3 表に示すとおり、格納容器圧力逃がし装置による格納容器除熱により、格納容器圧力は低下傾向となり、格納容器雰囲気温度は飽和温度相当で推移するが、 2×10^{-1} 年（約 70 日後）の時点の格納容器圧力・温度（壁面温度）は通常運転条件の格納容器圧力・温度を上回ることとなる。

第 5.2.2-3 表 格納容器の S A 時の圧力・温度の最高値（ 2×10^{-1} 年後）

	雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）
格納容器圧力	約 92kPa [gage]
格納容器温度 （壁面温度）	約 135℃

(1)から(3)より、S Aの発生確率、継続時間、地震の発生確率（添付資料2参照）を踏まえた事象発生確率は第5.2.2-4表のとおりとなる。この検討に際し、S A施設としての重要性に鑑み安全裕度を確保するために、頻度が保守的に算出されるように各パラメータの設定に当たり、以下の事項を考慮している。

【PCVバウンダリにおけるS Aの発生確率、継続時間、地震動の超過確率に関する考慮】

- ・ S Aの発生確率は、個別プラントの炉心損傷頻度を用いず、炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} / 炉年を適用している。
- ・ 地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し、地震動の超過

確率は JEAG4601・補-1984 に記載の発生確率を用いている。

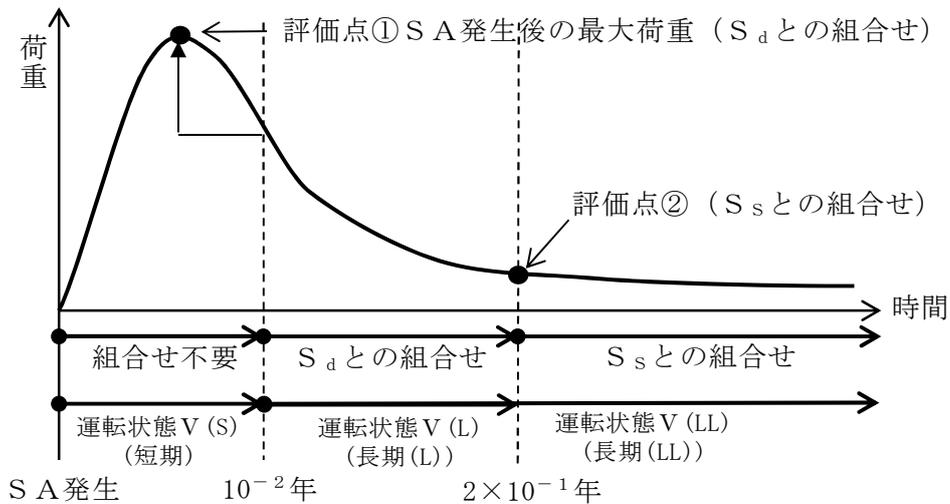
ここで、PCVバウンダリは、SA発生時における最終障壁となることから、その重要性を考慮し、SA発生後 10^{-2} 年以降 2×10^{-1} 年未満の期間として組み合わせる荷重は、保守的に事象発生以降の最大となる荷重（有効性評価結果の最高圧力・最高温度（壁面温度））を S_d と組み合わせる。また、SA発生後 2×10^{-1} 年以上の期間における最大となる荷重と S_s による地震力を組み合わせることとする。

第 5.2.2-4 表 SAの発生確率，継続時間，地震の発生確率を踏まえた事象発生確率

事故シーケンス	重大事故等の発生確率	地震の発生確率	荷重の組合せを考慮する判断目安	運転状態	合計
雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）	10^{-4} / 炉年	$S_d : 10^{-2}$ / 年	10^{-2} 年以上 2×10^{-1} 年未満	V (L)	10^{-8} / 炉年以下
		$S_s : 5 \times 10^{-4}$ / 年	2×10^{-1} 年以上	V (LL)	10^{-8} / 炉年以下

(5) まとめ

以上より、PCVバウンダリとしては、SA後長期(LL)に生じる荷重と S_s による地震力、SA発生後の最大となる荷重と S_d による地震力を組み合わせることとする。



第 5.2.2-10 図 PCVバウンダリの荷重の組合せの検討結果 (イメージ)

5.2.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備

(1) SAの発生確率

SAの発生確率としては、炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} / 炉年を適用する。

(2) 地震動の超過確率

地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し、JEAG4601・補-1984 で記載されている S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d の超過確率に読み替えて適用する。(添付資料 2 参照)

(3) 荷重の組合せの継続時間の決定

保守性を見込んだ 10^{-8} / 炉年と、(1)、(2) で得られた値の積により、組合せの目安となる継続時間を判断する。事故発生時を基点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期 (運転状態 V (S))、弾性設計用地震動 S_d との組合せが必要な 10^{-2} から 2×10^{-1} 年を長期 (L) (運転状態 V (L))、基準地震動 S_s との組合せが必要な期間 2×10^{-1} 年以降を長期 (LL) (運転状態 V (LL)) とする。

表 5.2.3-1 組合せの目安となる継続時間

事故シーケンス	重大事故等の発生確率	地震動の発生確率		荷重の組合せを考慮する判断目安	組合せの目安となる継続時間
		弾性設計用地震動 S_d	$10^{-2}/\text{年}^{*2}$		
全ての SA	$10^{-4}/\text{年}^{*1}$	弾性設計用地震動 S_d	$10^{-2}/\text{年}^{*2}$	$10^{-8}/\text{年}$ 以上	10^{-2} 年以上
		基準地震動 S_s	$5 \times 10^{-4}/\text{年}^{*2}$		2×10^{-1} 年以上

※1：原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として $10^{-4}/\text{炉年}$ とした。

※2：JGAG4601-1984 に記載されている地震動の発生確率 S_2 、 S_1 の発生確率を S_s 、 S_d に読み換えた

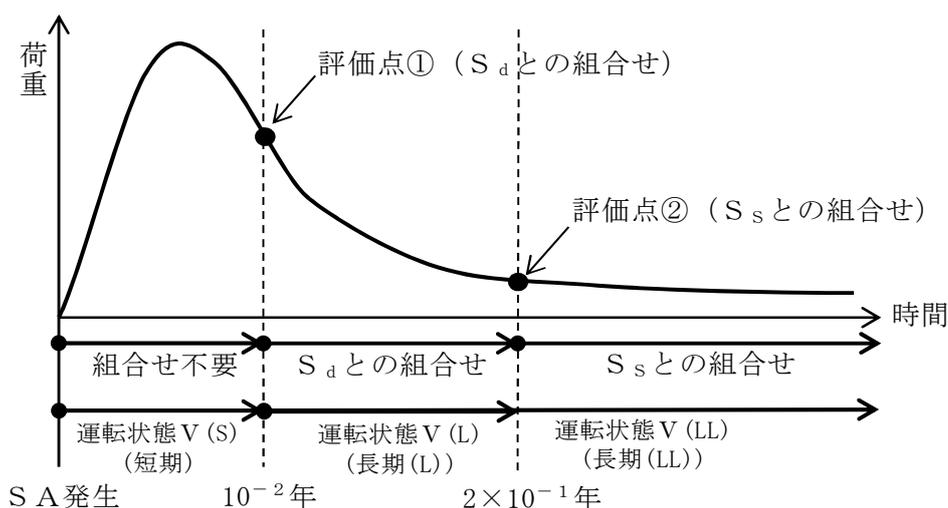


図 5.2.3-1 荷重の組合せと継続時間の関係 (イメージ)

(4) 荷重の組合せの検討

a. SA の選定

原子炉圧力容器の圧力及び温度上昇の観点で厳しい事故シーケンスグループ等は以下の理由から、「原子炉停止機能喪失」である。「原子炉停止機能喪失」は、過渡事象として主蒸気隔離弁の誤閉止の発生を仮定するとともに、原子炉自動停止機能が喪失する事象であり、緩和措置が

とられない場合には、原子炉出力が維持されるため、原子炉圧力容器が高温・高圧状態となる。

事故シーケンスグループ等	DB条件を超えるもの※ ¹
「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ	
高圧・低圧注水機能喪失	×
高圧注水・減圧機能喪失	×
全交流動力電源喪失	
全交流動力電源喪失（長期TB）	×
全交流動力電源喪失（TBD, TBU）	×
全交流動力電源喪失（TBP）	×
崩壊熱除去機能喪失	
取水機能が喪失した場合	×
残留熱除去系が故障した場合	×
原子炉停止機能喪失	○
LOCA時注水機能喪失	×
格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）	×
津波浸水による最終ヒートシンク喪失	×
「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モード	
雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）	
代替循環冷却を使用する場合	—※ ²
代替循環冷却を使用できない場合	—※ ²
高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱	—※ ²
原子炉圧力容器外の溶融燃料—冷却材相互作用	—※ ²
水素燃焼	—※ ²
溶融炉心・コンクリート相互作用	—※ ²
「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ	
崩壊熱除去機能喪失	×※ ³
全交流動力電源喪失	×※ ³
原子炉冷却材の流出	×※ ³
反応度の誤投入	×※ ³

※¹：有効性評価における原子炉圧力と最高使用圧力との比較

※²：非常用炉心冷却系が喪失し、炉心が損傷に至るシナリオである。よって、原子炉冷却材圧力バウンダリの頑健性を評価することを目的とした事故シーケンスとしては参照しない。なお、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）及び水素燃焼は大破断LOCAを起因とし、事故後、急速に減圧するシナリオであり、また、他のシナリオは、原子炉が高圧の状態維持（その間逃がし安全弁による原子炉圧力制御）するが、原子炉水位がBAF+20%の位置で減圧するシナリオであるため、原子炉圧力という点では「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループに包絡される。

※³：運転停止中は、炉心の冠水維持までを評価の対象としており原子炉圧力・温度に対する評価は実施していない。しかしながら、運転停止中であり、初期圧力は十分に低く、ま

た、過圧・過温として影響の大きい条件である炉心崩壊熱は、運転中と比較して十分に小さく、事象の進展も遅くなることから、「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループに包絡されるものとして参照すべき事故シーケンスの対象とはしない。

これ以外の事故シーケンスグループ等では、原子炉圧力容器は健全であり、また、スクラム後、急速減圧による低圧注水系による冠水維持開始までの間、逃がし安全弁（安全弁機能）の作動により、原子炉圧力は制御されることから、DBの荷重条件を超えることはない。また、「LOCA時注水機能喪失」及び「格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）」はLOCAが発生していることを前提にしており、DB条件を超えることはない。

「原子炉停止機能喪失」（以下「ATWS」という。）の炉心損傷防止対策は、主として当該事故の発生防止のために代替制御棒挿入機能（以下「ARI」という。）を備えており、プラント過渡事象が発生し、通常のスクリム機能が、電氣的な故障により喪失した場合に、後備の手段としてARIを作動させることにより原子炉停止機能を確保することとなる。有効性評価では、このARIの機能に期待せず、最も厳しい過渡事象として主蒸気隔離弁の閉止を条件とし、これによる原子炉圧力上昇による反応度投入、また、主蒸気隔離弁の閉止に伴う給水加熱喪失による反応度投入を評価している。これに対し、原子炉出力を抑制するためのATWS緩和設備（代替原子炉再循環ポンプトリップ機能）、運転員による原子炉水位維持操作（自動減圧系の自動起動阻止含む）及びほう酸水注入系による原子炉未臨界操作により原子炉を未臨界へ移行させることとなる。

以上のとおり、スクラムを前提とした他の事故シーケンスグループ等と比較し、最も早く原子炉冷却材圧力が上昇する事象である。

したがって、以下のSAとして考慮すべき事故シーケンスは以下の事

故シナリオを選定した。

- ・原子炉停止機能喪失

この事故シーケンスにおける S A 発生後の原子炉圧力の最高値，原子炉冷却材温度の最高値を第 5.2.3-2 表に示す。

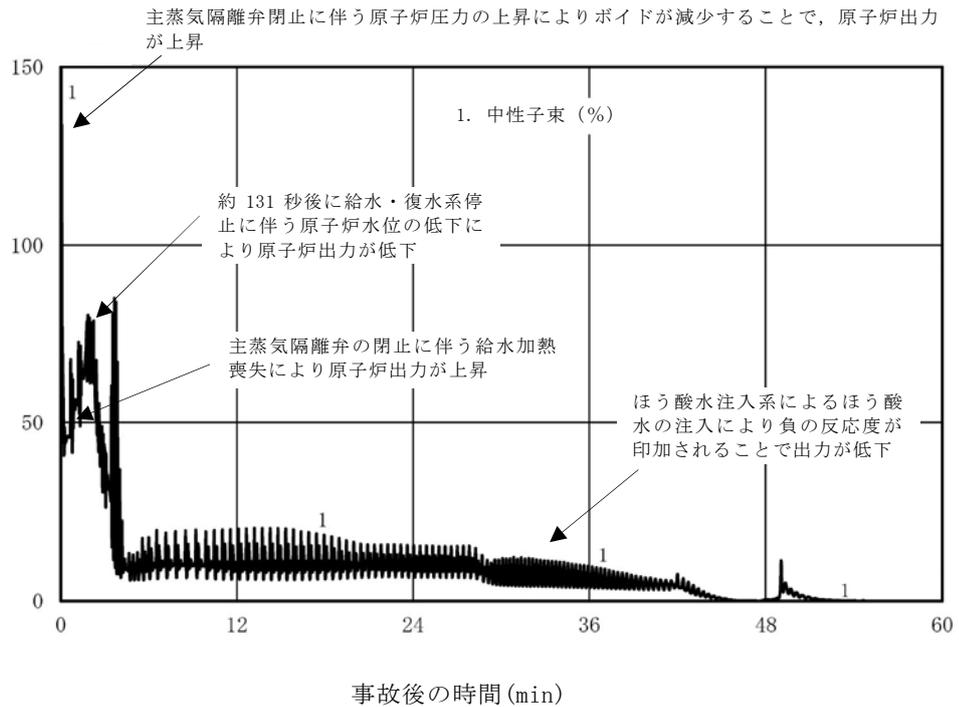
第 5.2.3-2 表 原子炉冷却材圧力バウンダリの S A 時の圧力・温度（有効性評価結果）

	原子炉停止機能喪失
最高圧力	約 8.49MPa [gage]
最高温度	約 298°C

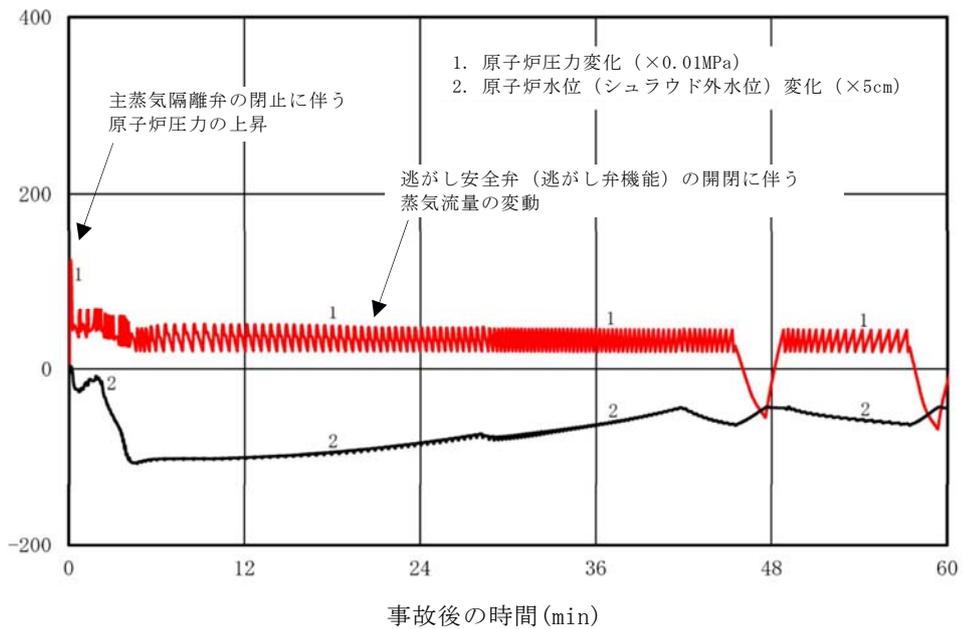
第 5.2.3-2 表に示す原子炉停止機能喪失の有効性評価における解析条件設定は，解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して，設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしている。また，不確かさの影響評価を行っており，その結果として，解析コード及び解析条件の不確かさについて操作への影響を含めて確認した結果，評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認していることから，ここでは不確かさは考慮しない。

b. S A で考慮する荷重と継続時間

a. 項で選定した事故シーケンスの過渡応答図を第 5.2.3-2 図から第 5.2.3-3 図に示す。原子炉圧力は主蒸気隔離弁の閉止に伴う圧力上昇以降，速やかに耐震設計上の設計圧力である約 8.14MPa [gage] を下回る。



第 5.2.3-2 図 原子炉停止機能喪失における中性子束の推移
(事象発生から 60 分まで)



第 5.2.3-3 図 原子炉停止機能喪失における原子炉水位及び原子炉圧力の推移 (事象発生から 60 分まで)

(1)から(3)より，S Aの発生確率，継続時間，地震の発生確率を踏まえた事象発生確率は第 5.2.3-3 表のとおりとなる。この検討に際し，S A施設としての重要性を鑑み安全裕度を確保するために，頻度が保守的に算出されるように各パラメータの設定に当たり，以下の事項を考慮している。

【R P VバウンダリのS Aの発生確率，継続時間，地震動の超過確率に関する考慮】

- ・ S Aの発生確率は，個別プラントの炉心損傷頻度を用いず，炉心損傷頻度の性能目標値である 10^{-4} / 炉年を適用している。
- ・ 地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し，地震動の超過確率は JEAG4601・補-1984 に記載の発生確率を用いている。

第 5.2.3.3 表より，S Aの発生確率，継続時間，地震動の超過確率の積等も考慮し，工学的，総合的な判断として S_d による地震力と S A後長期(L)荷重， S_s による地震力と S A後長期(LL)荷重を組み合わせる。

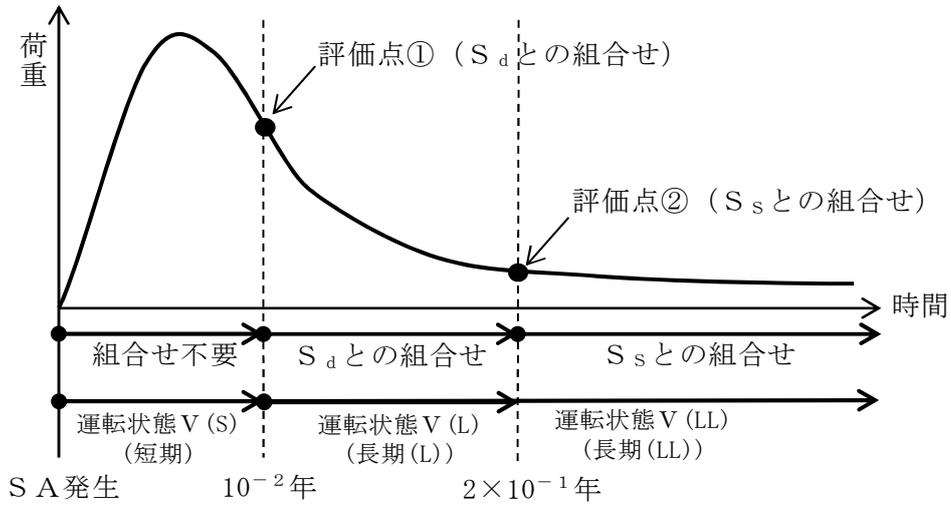
第 5.2.3-3 表 S Aの発生確率，継続時間，地震の発生確率を踏まえた事象発生確率

事故シーケンス	重大事故等の発生確率	地震の発生確率	荷重の組合せを考慮する判断目安	運転状態	合計
原子炉停止機能喪失	10^{-4} / 炉年	$S_d : 10^{-2}$ / 年	10^{-2} 年以上 2×10^{-1} 年未満	V (L)	10^{-8} / 炉年
		$S_s : 5 \times 10^{-4}$ / 年	2×10^{-1} 年以上	V (LL)	10^{-8} / 炉年

(5) まとめ

以上より，R P Vバウンダリとしては，S A後長期(LL)に生じる荷重と S_s による地震力，S A後長期(L)に生じる荷重と S_d による地震力を組

み合わせることにする。



第 5.2.3-4 図 R P Vバウンダリの荷重の組合せの検討結果 (イメージ)

5.2.4 SA施設の支持構造物

SA施設の支持構造物については、SA後長期の雰囲気温度と 5.2.1 から 5.2.3 項それぞれの地震を組み合わせる。ただし、SA施設本体からの熱伝導等を考慮するものとする。

具体的な組合せ内容は、5.2.1 から 5.2.3 項による。

6. 許容応力状態の検討結果

5. 項の組合せ方針に基づき、各施設の S A と地震の組み合わせに対する許容応力状態の考え方を以下に示す。許容応力状態の考え方は、P C V バウンダリ、R P V バウンダリ、全般施設、及び S A 施設の支持構造物に分けて検討することとした。

【運転状態の説明】

I ~IV : JEAG4601 で設定している運転状態と同じ

V (S) : S A の状態のうち事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態

V (L) : S A の状態のうち長期的（過渡状態を除く一連の期間）に荷重が作用している状態

V (LL) : S A の状態のうち V (L) より更に長期的に荷重が作用している状態

【許容応力状態】

I_A ~IV_A : JEAG4601 で設定している許容応力状態と同じ

III_AS ~IV_AS : JEAG4601 で設定している許容応力状態と同じ

V_A : 運転状態 V 相当の応力評価を行う許容応力状態

(S A 時に要求される機能が満足できる許容応力状態)

V_AS : 許容応力状態 V_A を基本として、それに地震により生ずる応力に対する特別な応力の制限を加えた許容応力状態

(S A 時に要求される機能が満足できる許容応力状態)

6.1 全般施設

5.2.1 項の荷重の組合せ方針から、各組合せ条件に対する許容応力状態を第 6.1-1 表に示す。

第 6.1-1 表 PCV バウンダリ内外の全般施設の荷重の組合せと許容応力状態

運転状態	許容応力状態	DB 施設		SA 施設		備考
		S _d	S _s	S _d	S _s	
I	I _A	III _{AS}	IV _{AS}	—	IV _{AS}	DB と同じ許容応力状態とする。
II	II _A	III _{AS}	IV _{AS}	—	IV _{AS}	DB と同じ許容応力状態とする。
III	III _A	III _{AS}	IV _{AS}	—	IV _{AS}	DB と同じ許容応力状態とする。
IV (L)	IV _A ECCS 等: I* _A	III _{AS} * ¹	—	III _{AS} * ¹	—	DB と同じ許容応力状態とする。
IV (S)	IV _A	—	—	—	—	—
V (LL)	V _A	/	/	—	V _{AS} * ²	V _{AS} の許容限界は、東海第二では、IV _{AS} と同じものを適用する。
V (L)						
V (S)						

※1: ECCS に係るもののみ

※2: SA 後短期的なものと、長期的なものを区別せず、それらを包絡する条件を SA 条件として設定する。(格納容器雰囲気温度の影響を受ける全般施設については、6.2 項の検討結果も考慮する)

6.2 原子炉格納容器バウンダリを構成する設備

5.2.2 項の荷重の組合せ方針から、各組合せ条件に対する許容応力状態を第 6.2-1 表に示す。DB 条件における評価では、S_d+事故後長期荷重では III_{AS} を許容応力状態としているが、これは、ECCS 等と同様、PCV バウンダリが事故を緩和・収束させるために必要な施設に挙げられていることによるものである。また、DB 施設として PCV バウンダリについては、LOCA 後 (DBA) の最終障壁としての安全裕度を確認する意味で、LOCA 後の最大内圧と S_d の組合せを実施している。SA 施設としての PCV バウンダリについては、最終障壁としての安全裕度の確認として、重大事故時の格納容器の最高温度、最高内圧を大きく超える 200°C、2Pd の条件で、PCV バウンダリの放射性物質閉じ込め機能が損なわれないことの確認を行う。

第 6.2-1 表 P C V バウンダリの荷重の組合せと許容応力状態

運転状態	許容応力状態	D B 施設		S A 施設		備考
		S _d	S _s	S _d	S _s	
I	I _A	III _A S	IV _A S	—	IV _A S	D B と同じ許容応力状態とする。
II	II _A	III _A S	IV _A S	—	IV _A S	D B と同じ許容応力状態とする。
III	III _A	III _A S	IV _A S	—	IV _A S	D B と同じ許容応力状態とする。
IV (L)	I* _A	III _A S	—	III _A S	—	D B と同じ許容応力状態とする。
IV (S)	IV _A	IV _A S ^{※1}	—	—	—	—
V (LL)	V _A	/	/	—	V _A S ^{※2}	V _A S の許容限界は、東海第二では、IV _A S と同じものを適用する。
V (L)	V _A	/	/	V _A S ^{※2}	—	
V (S)	V _A	/	/	—	—	

- ※ 1 : 構造体全体としての安全裕度を確認する意味で L O C A 後の最大内圧と S_d による地震力との組合せを考慮する。
- ※ 2 : 格納容器雰囲気温度の影響を受ける全般施設については、6.1 項の検討結果も考慮する。

6.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備

5.2.3 項の荷重の組合せ方針から、各組合せ条件に対する許容応力状態を第 6.3-1 表に示す。

D B 条件における評価では、S_d + 事故後長期荷重では、E C C S 等は III_AS を許容応力状態としているが、これは、E C C S 等が事故時に運転を必要とする施設に挙げられていることによるものである。

第 6.3-1 表 P R V バウンダリの荷重の組合せと許容応力状態

運転 状態	許容応力 状態	D B 施設		S A 施設		備 考
		S _d	S _s	S _d	S _s	
I	I _A	III _{AS}	IV _{AS}	—	IV _{AS}	D B と同じ許容応力状態とする。
II	II _A	III _{AS}	IV _{AS}	—	IV _{AS}	D B と同じ許容応力状態とする。
III	III _A	III _{AS}	IV _{AS}	—	IV _{AS}	D B と同じ許容応力状態とする。
IV (L)	IV _A ECCS 等: I* _A	IV _{AS} * ¹	—	IV _{AS} * ¹	—	D B と同じ許容応力状態とする。
IV (S)	IV _A	—	—	—	—	—
V (LL)	V _A	/	/	—	V _{AS}	V _{AS} の許容限界は、東海第二では、IV _{AS} と同じものを適用する。
V (L)	V _A	/	/	V _{AS}	—	
V (S)	V _A	/	/	—	—	

※1：E C C S に係るものは III_{AS}

6.4 S A 施設の支持構造物

S A 施設の支持構造物についての、具体的な許容応力状態は、6.1～6.3 項による。

7. まとめ

S A施設の耐震設計に当たっては，S Aは地震の独立事象として位置付け
たうえで，S Aの発生確率，継続時間及び地震動の超過確率の関係や様々な
対策，シーケンスを踏まえ，S A荷重と S_s ， S_d いずれか適切な地震力を組
み合わせて評価することとし，その組合せ検討結果としては，以下のとおり
となる。

【凡例】

○：組合せ要
－：組合せ不要

【全般施設】

	① S Aの 発生確率	②地震の 発生確率	③ S Aの 継続時間	①×②×③	組合せ 要否	考慮する 組合せ
全ての S A ^{※1}	10 ⁻⁴ /炉年	S _d : 10 ⁻² /年以下	S A発生 後全期間	10 ⁻⁸ /炉年 以上	○	S A荷重+ S _s
		S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下	S A発生 後全期間	10 ⁻⁸ /炉年 以上	○	

※1：短期荷重，長期(L)荷重，長期(LL)荷重を区別せず，それらを包絡する条件と S_s を
組み合わせる。

【PCV バウンダリ】

	① S Aの 発生確率	②地震の 発生確率	③ S Aの 継続時間	①×②×③	組合せ 要否	考慮する 組合せ
S A荷重 V (S)	10 ⁻⁴ /炉年	S _d : 10 ⁻² /年以下	10 ⁻² 年未満	10 ⁻⁸ /炉年 以下	－	S A発生後 の最大荷重 + S _d
		S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下		5×10 ⁻¹⁰ / 炉年以上	－	
S A荷重 V (L)	10 ⁻⁴ /炉年	S _d : 10 ⁻² /年以下	10 ⁻² 年以 上， 2×10 ⁻¹ 年 未満	2×10 ⁻⁷ /炉 年未満	○	
		S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下		10 ⁻⁹ /炉年 以下	－	
S A荷重 V (LL)	10 ⁻⁴ /炉年	S _d : 10 ⁻² /年以下	2×10 ⁻¹ 年 以上	2×10 ⁻⁷ /炉 年以下	－ ^{※1}	
		S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下		10 ⁻⁸ /炉年 以下	○	

※1： S_s による評価に包含されるため“－”としている。

【RPV バウンダリ】

	① SAの発生確率	②地震の発生確率	③ SAの継続時間	①×②×③	組合せ要否	考慮する組合せ
SA荷重 V (S)	10 ⁻⁴ /炉年	S _d : 10 ⁻² /年以下	10 ⁻² 年未満	10 ⁻⁸ /炉年以下	—	SA荷重 V (L) + S _d SA荷重 V (LL) + S _s
		S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下		5×10 ⁻¹⁰ /炉年以上	—	
S _d : 10 ⁻² /年以下		10 ⁻² 年以上, 2×10 ⁻¹ 年未満	2×10 ⁻⁷ /炉年未満	○		
S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下			10 ⁻⁹ /炉年以下	—		
SA荷重 V (LL)		S _d : 10 ⁻² /年以下	2×10 ⁻¹ 年以上	2×10 ⁻⁷ /炉年以下	—※1	
		S _s : 5×10 ⁻⁴ /年以下		10 ⁻⁸ /炉年以下	○	

※1 : S_sによる評価に包含されるため “-” としている。

(補足1) SA施設に対する許容応力状態の考え方

1. はじめに

SA施設の耐震設計として、設置許可基準規則では、「基準地震動による地震力に対して、重大事故に（至るおそれがある事故に）対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること」（第39条第1項第1号、第3号）とされており、許容限界の設定に際しては、DB施設の機能維持設計の解釈である第4条第3項に係る別記2の規定に準ずる。具体的な許容限界の設定は、JEAG4601のDB施設に対する規定内容を踏まえ、SA施設における荷重の組合せと許容限界の設定方針を定めた。

本資料では、DB施設を兼ねるSA施設である原子炉格納容器を代表に、許容応力状態の考え方を示す。

2. DB施設としての原子炉格納容器の考え方

DB施設の耐震設計として、設置許可基準規則では、弾性設計（第4条第1項）と機能維持設計（第4条第3項）が求められている。それらの基本的な考え方は、別記2によると、以下のとおりである。

【地震力】

事故事象の発生確率、継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、適切な地震力と組み合わせて考慮すること。

【許容限界】

弾性設計：局部的に弾性限界を超える場合を容認しつつも施設全体としておおむね弾性範囲に留まり得ること。

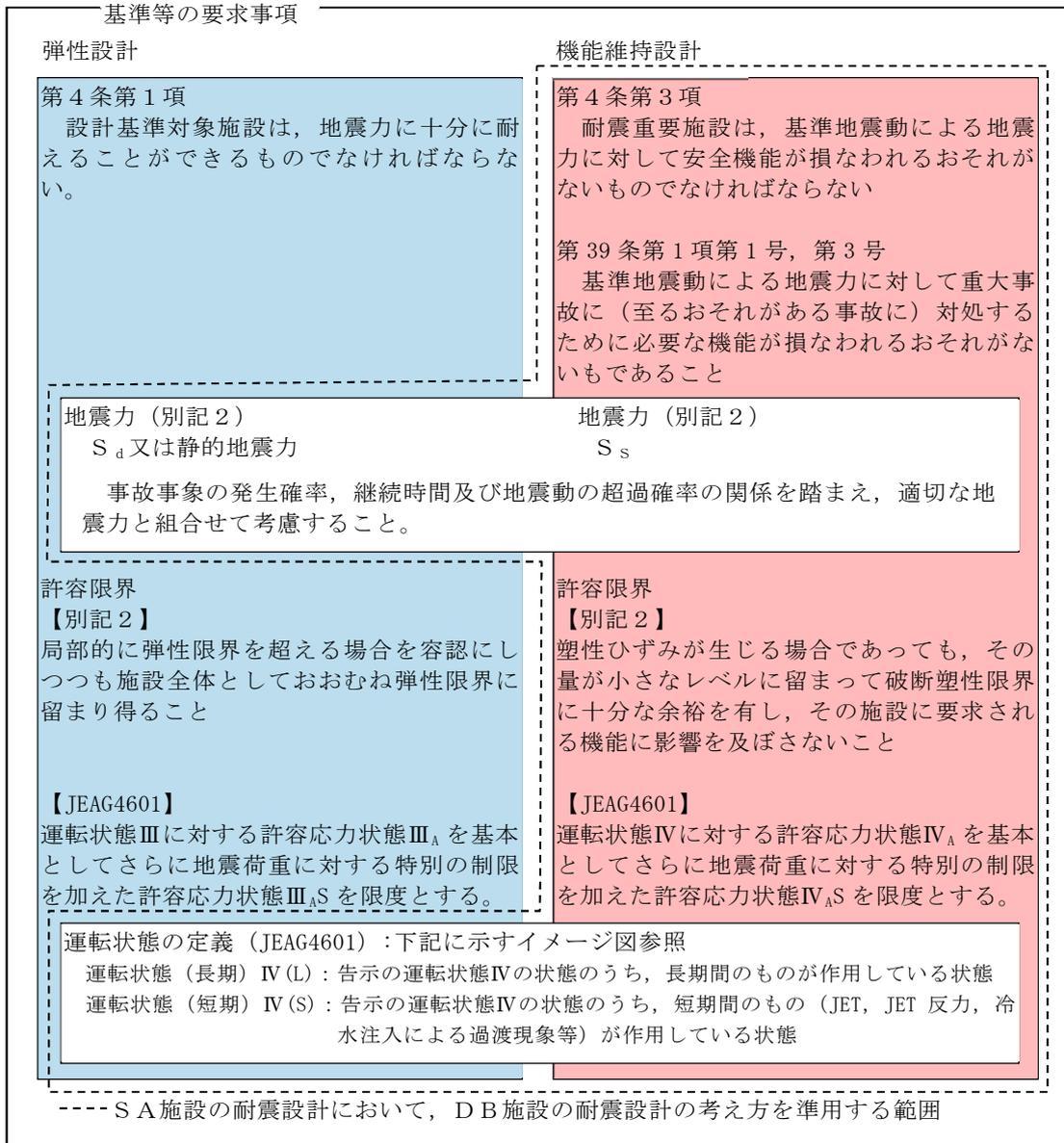
機能維持設計：塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないこと。

これらの弾性設計と機能維持設計の考え方の比較を補足第1-1図に示す。

JEAG4601 の許容応力状態の基本的な考え方を参考に、DB施設の各運転状態と地震力との組合せに対する許容応力状態を、補足第 1-1 表に整理した。運転状態Ⅰ～Ⅲと弾性設計用地震動 S_d の組合せに対しては、許容応力状態Ⅲ_ASの許容限界が、また、運転状態Ⅰ～Ⅲと基準地震動 S_s の組合せ及び運転状態Ⅳと弾性設計用地震動 S_d の組合せに対しては、許容応力状態Ⅳ_ASの許容限界が適用される。

ここで、JEAG4601において、ECCS等及び格納容器に属する機器は、本来運転状態Ⅳ(L)を設計条件としていることから、運転状態Ⅳ(L)と弾性設計用地震動 S_d の組合せに対して、許容応力状態Ⅲ_ASの許容限界を適用している。この考え方を反映し、DB施設の原子炉格納容器についての各運転状態と地震力との組合せに対する許容応力状態を補足第 1-2 表のとおり定めた。

- 弾性設計の要求事項
- 機能維持設計の要求事項



補足第1-1図 弾性設計と機能維持設計の考え方

補足第1-1表 許容応力区分（ECCS等以外）

地震動 運転状態	—※	S _d	S _s
I	I _A	III _A S	IV _A S
II	II _A	III _A S	IV _A S
III	III _A	III _A S	IV _A S
IV(L)	IV _A	IV _A S	—
IV(S)	IV _A	—	—

※ 本列には、強度評価で使用する許容応力状態を記載しているが、JEAG4601に倣い、—と記載する。（以降の表も同様）

補足第1-2表 許容応力区分（ECCS等）

地震動 運転状態	—	S _d	S _s
I	I _A	III _A S	IV _A S
II	II _A	III _A S	IV _A S
III	III _A	III _A S	IV _A S
IV(L)	I [*] _A	III _A S	—
IV(S)	IV _A	—※	—

【JEAG4601】

ECCS等に属する機器は、本来運転状態IV(L)を設計条件としている。すなわち当該設備においては、この状態が運転状態Iに相当するので、許容応力状態I^{*}_Aとした。

※格納容器は、LOCA後の最終障壁となることから、構造全体としての安全裕度を確認する意味でLOCA後の最大内圧とS_d地震動（又は静的地震力）との組合せを考慮する。この場合の評価は、許容応力状態IV_ASの許容限界を用いて行う。

3. SA施設としての格納容器の考え方

SA施設の耐震設計として、設置許可基準規則では、「基準地震動による地震力に対して重大事故に（至るおそれがある事故に）対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること」（第39条第1項第1号，第3号）とされており，以下のとおり，機能維持設計の解釈である第4条第3項に係る別記2の規定に準ずる。

【地震力】

事故事象の発生確率，継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ，適切な地震力と組み合わせて考慮すること

【許容限界】

塑性ひずみが生じる場合であっても，その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し，その施設に要求される機能に影響を及ぼさないこと

DB施設の考え方のうち，SA施設の機能維持設計で準ずる範囲を補足第1.1図に破線で示す。これらを基に，以下のとおり，SA施設としての原子炉格納容器の地震力及び許容限界を検討した。

【地震力】

事故発生時を基点として， 10^{-2} 年までの期間を短期（運転状態V(S)）， 10^{-2} から 2×10^{-2} 年を長期(L）（運転状態V(L)）， 2×10^{-1} 年以降を長期(LL）（運転状態V(LL)）と定義し，頻度概念を適用して各運転状態と組合せる適切な地震力を検討した。この検討に際し，SA施設としての重要性を鑑み安全裕度を確保するために，頻度が保守的に算出されるよう各パラメータの設定に当たり，以下の事項を考慮した。

① SAの発生確率は，個別プラントの炉心損傷頻度（CDF）を用いず，

CDFの性能目標値である 10^{-4} /炉年を適用している。

②地震ハザード解析結果から得られる超過確率を参照し、地震動の超過確率はJEAG4601・補-1984に記載の発生確率を用いた。

その結果、運転状態V(L)と組み合わせる地震力として、弾性設計用地震動 S_d による地震力、運転状態V(LL)と組み合わせる地震力として、基準地震動 S_s による地震力を選定した。(補足第1-3表参照)

補足第1-3表 原子炉格納容器のSAと地震の組合せの検討結果

運転状態	①SAの発生確率	②事象の継続時間	③地震動の超過確率	④①から③の積
V(S)	1.0×10^{-4} /炉年	0年~ 10^{-2} 年	$S_s : 5 \times 10^{-4}$ /年未満	10^{-9} /炉年未満
			$S_d : 10^{-2}$ /年未満	10^{-8} /炉年未満
V(L)		10^{-2} ~ 2×10^{-1} 年	$S_s : 5 \times 10^{-4}$ /年未満	10^{-8} /炉年未満
			$S_d : 10^{-2}$ /年未満	10^{-6} /炉年未満
V(LL)		2×10^{-1} 年以上	$S_s : 5 \times 10^{-4}$ /年以上	10^{-8} /炉年以上
			$S_d : 10^{-2}$ /年以上	10^{-6} /炉年以上

【許容限界】

設計条件を超える運転状態Vの許容応力状態として V_A を定義し、さらに地震との組合せにおいては、許容応力状態 $V_A S$ を定義した。

新たに定義する許容応力状態 $V_A S$ は、SAに対処するために必要な機能が損なわれない許容限界であり、前述の保守的な考慮により設定された運転状態V(L)と S_d による地震力との組み合わせに対して、東海第二発電所では、機能維持設計の許容限界として適用実績のある許容応力状態 $IV_A S$ と同じ許容限界を設定する。

上記の基本的な考え方にに基づき検討すると、補足第1.4表に整理される。

加えて、東海第二発電所では、DBAの状態である運転状態ⅠからⅣは、DB施設と同様の許容応力状態とし、各運転状態と地震力の組合せに対する許容応力状態を補足第1.5表のとおり設定した。

補足第 1-4 表 機能維持設計の考え方を適用した場合の格納容器の許容応力区分

地震動 運転状態	—	S_d	S_s
Ⅰ	I_A	—	IV_{AS}
Ⅱ	II_A	—	IV_{AS}
Ⅲ	III_A	—	IV_{AS}
Ⅳ(L)	I^*_A	IV_{AS}	—
Ⅳ(S)	IV_A	—	—
Ⅴ(LL)	V_A	—	V_{AS} (IV_{AS})
Ⅴ(L)	V_A	V_{AS} (IV_{AS})	—
Ⅴ(S)	V_A	—	—

事象の発生確率，継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ，適切な地震力と組み合わせて考慮すること。

塑性ひずみが生じる場合であっても，その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し，その施設に要求される機能に影響を及ぼさないこと。

補足第 1-5 表 DB 施設の許容応力状態に配慮した場合の格納容器の許容応力区分

地震動 運転状態	—※	S _d	S _s
I	I _A	—	IV _A S
II	II _A	—	IV _A S
III	III _A	—	IV _A S
IV (L)	I _A *	III _A S	—
IV (S)	IV _A	—	—
V (LL)	V _A	—	V _A S (IV _A S)
V (L)	V _A	V _A S (IV _A S)	—
V (S)	V _A	—	—

【東海第二発電所の方針】

DB A の状態である運転状態 I から IV は、DB 施設と同様の許容応力状態とする。

4. SA 施設と DB 施設の荷重条件に対する許容応力状態の比較

補足第 1-6 表に今回の SA 施設と DB 施設の荷重条件に対する許容応力状態を比較する。今回の SA 施設の荷重条件は、DB 施設として規格基準上求められる設計条件を上回るものとなっている。

補足第 1-6 表 S A施設と D B施設の荷重条件に対する格納容器の許容応力状態の比較

運転状態	許容応力状態	圧力条件 [MPa (gage)]	D B施設		S A施設	
			S _d	S _s	S _d	S _s
I	I _A	通常運転圧力	①Ⅲ _A S	②Ⅳ _A S	—	②Ⅳ _A S
II	II _A		①Ⅲ _A S	②Ⅳ _A S	—	②Ⅳ _A S
III	III _A		①Ⅲ _A S	②Ⅳ _A S	—	②Ⅳ _A S
IV (L)	IV _A E C C S等: I * _A	LOCA後 10 ⁻¹ 年後	③Ⅲ _A S	—	③Ⅲ _A S	—
IV (S)	IV _A	約 0.250 ^{*1}	④Ⅳ _A S ^{*4}	—	—	—
V (LL)	V _A	約 0.098 ^{*2}			—	V _A S ^{*5}
V (L)	V _A	約 0.304 ^{*3}			V _A S ^{*5}	—
V (S)	V _A	約 0.62			—	—

※1：運転時の異常な過渡変化又は設計基準事故のうち、格納容器圧力が最も高くなる「原子炉冷却材喪失」の評価結果

※2：重大事故に至るおそれのある事故又は重大事故のうち、「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における事故発生から 2×10⁻¹年後の圧力

※3：重大事故に至るおそれのある事故又は重大事故のうち、「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」の事故発生から 10⁻²年後の圧力

※4：構造体全体としての安全裕度を確認する意味で LOCA 後の最大内圧と S_d（又は静的地震力）との組合せを考慮する。

※5：V_AS の許容限界は、東海第二発電所は、IV_AS と同じものを適用する。

(補足 2) 事象発生確率の考え方

日本及び米国では性能目標として、炉心損傷頻度 (CDF) であれば 10^{-4} / 炉年，格納容器機能喪失頻度 (CFR) であれば 10^{-5} / 炉年程度とされている。

DB 施設の耐震設計の際のスクリーニング基準である 10^{-7} / 炉年という値は，CDF や CFR の性能目標と比較すると，事象の発生確率として一般的に十分に低いと見なされている値である。(補足第 2.1 表 参照)

米国標準審査指針においても，重大な核分裂生成物の放出に至る事故を生じさせる可能性のある事象に関する十分低い確率として許容しうる基準として， 10^{-7} / 年という値が用いられている。また，航空機落下に関しても 10^{-7} / 年という値が用いられている。

本補足では，DB 施設の耐震設計の際のスクリーニング基準である 10^{-7} / 炉年を踏まえ，SA 施設の耐震設計に用いるスクリーニングの目安を検討する。

補足第 2-1 表 日本，米国の安全目標と地震との組合せ条件

	米国 (NRC)	日本
安全目標	<p>安全目標 10^{-6} / 炉年</p> <p>【性能目標】</p> <p>10^{-4} / 炉年 (CDF)</p> <p>10^{-5} / 炉年 (LERF)</p> <p>(Regulatory Guide 1.174 Rev.1, 2002)</p> <p>【参考】IAEA の安全目標</p> <p>○既存の原子力発電所について</p> <p>重大な炉心損傷 < 約 10^{-4} / 炉年</p> <p>大規模放出頻度 < 約 10^{-5} / 炉年</p> <p>○将来の原子力発電所について</p> <p>重大な炉心損傷 < 約 10^{-5} / 炉年</p> <p>大規模放出頻度 < 約 10^{-6} / 炉年</p> <p>(75-INSAG-3 Rev.1 INSAG-12)</p>	<p>10^{-6} / 炉年</p> <p>【性能目標】</p> <p>10^{-4} / 炉年 (CDF)</p> <p>10^{-5} / 炉年 (CFF-1)</p> <p>10^{-6} / 炉年 (CFF-2) (100TBq の管理目標 (環境への影響の視点))</p> <p>(第 2 回原子力規制委員会 (平成 25 年 4 月 10 日) 資料 5)</p> <p>(第 2 回原子力規制委員会での議論)</p> <p>○平成 18 年までに旧原子力安全委員会安全目標専門部会において詳細な検討が行われており，この検討結果は原子力規制委員会が安全目標を議論する上で十分に議論の基礎となるものと考えられる。</p> <p>(安全目標に関する調査審議状況の中間とりまとめ平成 15 年 12 月)</p> <p>(発電用軽水型原子炉施設の性能目標について平成 18 年 3 月)</p> <p>○東京電力福島第一原子力発電所事故を踏まえ，放射性物質による環境への汚染の視点も安全目標の中に取り込み，万一の事故の場合でも環境への影響をできるだけ小さくとどめる必要がある。具体的には，世界各国の例も参考に，発電用原子炉については，事故時の Cs137 の放出量が 100TBq を超えるような事故の発生頻度は，100 万年に 1 回程度を超えないように抑制されるべきである (テロ等によるものを除く) ことを，追加すべきである。</p>
地震との組合せ	<p>地震との組合せを考慮する。</p> <p>具体的な記載はなし。</p> <p>(10CFR50 付則 A「一般設計指針 (GDC)」)</p>	<p>(設置許可基準規則の解釈別記 2 (=DB 施設に対する規定))</p> <p>発生確率，継続時間，地震動の超過確率を踏まえて，適切な地震力と組合せる。</p> <p>(JEAG4601 (=DB 施設に対する規定))</p> <p>10^{-7} / 炉年以下の発生確率は考慮しない。</p>
(参考) 航空機落下の判断基準	<p>10^{-7} / 年</p> <p>(SRP3.5.1.6 AIRCRAFT HAZARDS)</p> <p>【参考】</p> <p>10CFR100 (立地基準) におけるオフサイト・ハザード (重大な FP の放出に至る事故を生じさせる可能性のある事象) に関する十分低い確率として容認しうる基準として，正確に確率を推定するのが難しい場合は，10^{-7} / 年としている。</p> <p>(SRP 2.2.3 EVALUATION OF POTENTIAL ACCIDENTS)</p>	<p>10^{-7} / 年</p> <p>実用発電用原子炉施設への航空機落下確率の評価基準について」(平成 21・06・25 原院第 1 号。平成 21 年 6 月 30 日原子力安全・保安院制定)</p>

1. 確率論的リスク評価における「影響」について

原子力施設の安全性を議論する際の「リスク」とは、施設周辺の人々の健康や社会、環境に影響を及ぼす潜在的危険性、例えば、炉心が損傷し、放射性物質が放出され、人々等に被害をもたらす場合の発生確率と被害の大きさの積のことをいう。

リスクの定量的評価の技術である確率論的リスク評価（P R A）における「影響」とは、健康や社会、環境への被害である。その被害には、プラント安全の脅威となる炉心損傷や格納容器機能喪失を含んでいる。

P R Aでは炉心損傷頻度（C D F）や格納容器機能喪失頻度（C F F）を指標としているが、これらの指標は炉心損傷や格納容器機能喪失という「影響」が発生する頻度の合計を示すものである。

原子炉施設の有するリスクが安全目標に適合していることの判断の目安となる性能目標は次のとおりとされている。

安全目標に適合していることの判断の目安となる性能目標

- 炉心損傷頻度（C D F）： 10^{-4} ／炉年以下
- 格納容器機能喪失頻度（C F F）： 10^{-5} ／炉年以下

したがって、性能目標には「影響」が考慮されている。

原子力安全委員会の安全目標専門部会

- 安全目標案として、「原子力施設の事故に起因する放射線被ばくによる、施設の敷地境界付近の公衆の個人の平均急

性死亡リスクは、年あたり百万分の1程度を超えないように抑制されるべきである。また、原子力施設の事故に起因する放射線被ばくによって生じ得るがんによる、施設からある範囲の距離にある公衆の個人の平均死亡リスクは、年あたり百万分の1程度を超えないように抑制されるべきである。」（平成15年12月の中間とりまとめ）

- ▶ 発電用軽水型原子力炉施設を対象として、施設の有するリスクが安全目標案に適合していることの判断の目安となる性能目標として、「1基あたりの炉心損傷頻度は年あたり1万分の1程度以下、1基あたりの格納容器機能喪失頻度は年あたり10万分の1程度以下とし、両方が同時に満足されること」（平成18年3月報告書）

2. スクリーニング基準の設定の考え方

補足第2-2表に示すとおり、炉心損傷頻度（CDF）のスクリーニング基準（頻度への影響度を勘案し、考慮する必要がないと判断できるしきい値）として、目標値である 10^{-4} /炉年に対して2桁低い 10^{-6} /炉年が用いられている事例がある。また、格納容器機能喪失頻度（CFF）のスクリーニング基準として、目標値である 10^{-5} /炉年に対して2桁低い 10^{-7} /炉年が用いられている事例がある。これらは、目標値に対する相対割合として1%を下回る頻度の事象については目標に対して有意な影響がないとみなしていると考えられる。

補足第 2-2 表 目標値とスクリーニング基準

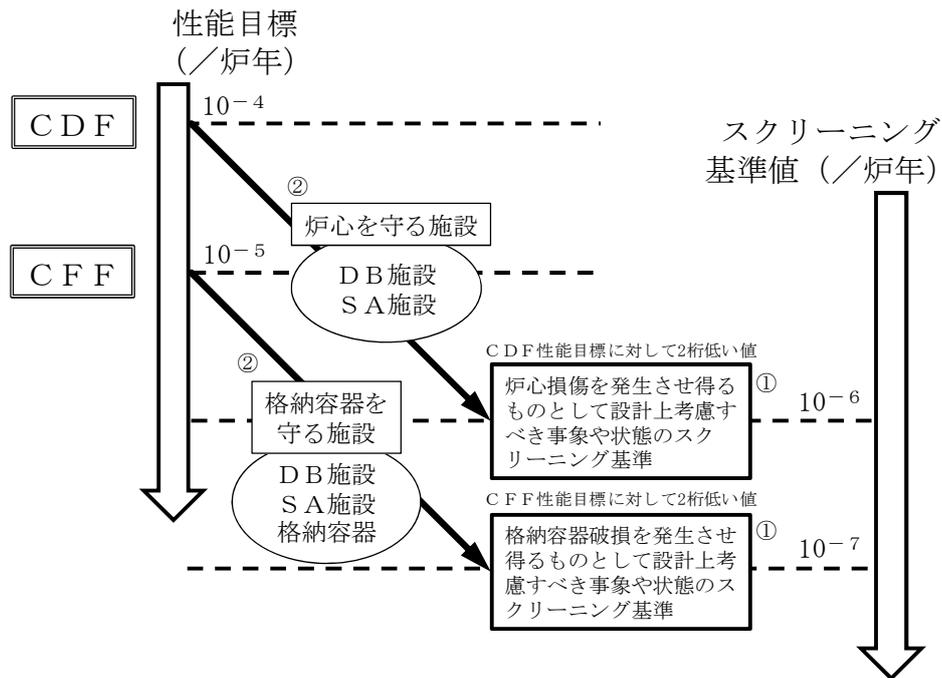
項目	目標値※ ¹	スクリーニング基準	スクリーニング基準を定めている事例※ ²
炉心損傷頻度 (CDF)	10^{-4} (/炉年)	 10^{-6} (/炉年)	<ul style="list-style-type: none"> ・原子力学会標準「外部ハザードに対するリスク評価方法の選定に関する実施基準」 ・米国 ASME/ANS RA-Sa-2009
格納容器機能喪失頻度 (CFF)	10^{-5} (/炉年)	 10^{-7} (/炉年)	<ul style="list-style-type: none"> ・米国 SRP3.5.1.6 (航空機落下) ・航空機落下確率評価基準 (平成 21 年 6 月 30 日 原子力安全・保安院)

※ 1 : 原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」より

※ 2 : 【参考 1】を参照

3. スクリーニング基準設定の体系的整理

- ① 炉心を守る施設の設計に際して、スクリーニング基準として 10^{-6} / 炉年 (性能目標 $10^{-4} \times 10^{-2}$) を適用することは妥当であり、また、格納容器を守る施設の設計に際して、スクリーニング基準として 10^{-7} / 炉年 (性能目標 $10^{-5} \times 10^{-2}$) を適用することは妥当と考える。(補足第 2-1 図参照)
- ② 「炉心を守る」という観点からは、設備による違いがあるものではなく、いずれもスクリーニング基準として 10^{-6} / 炉年を適用することが妥当と考える。また、同様に、「格納容器を守る」という観点からも設備による違いではなく、目的に応じたスクリーニング基準として 10^{-7} / 炉年を適用することは妥当と考える。(補足第 2-1 図参照)

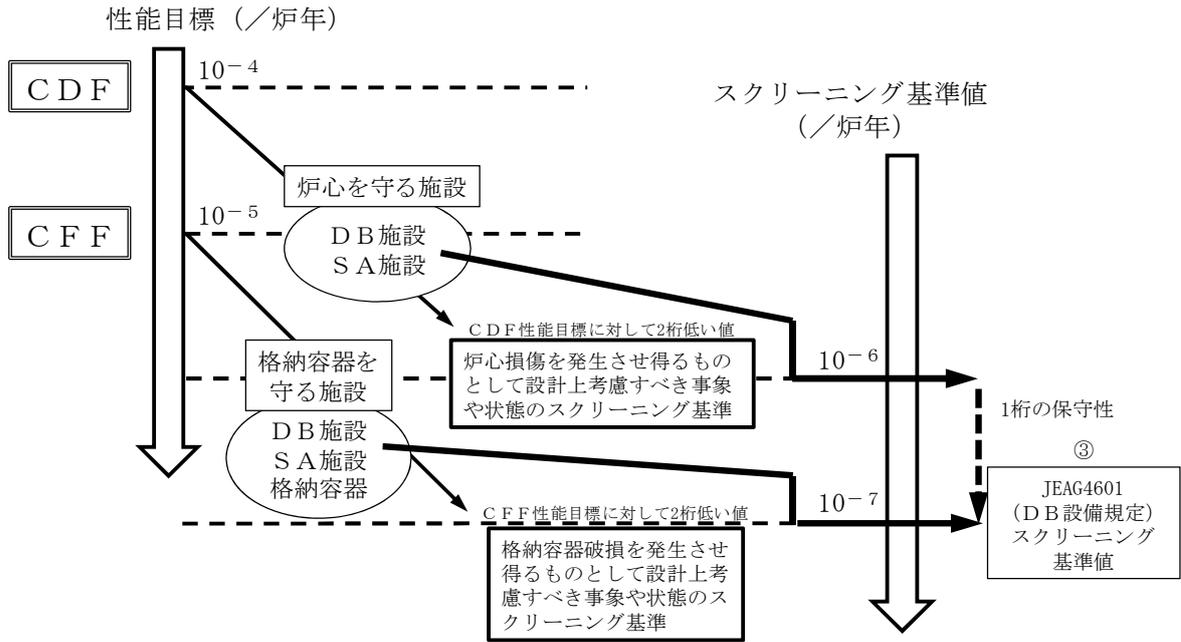


補足第 2-1 図 スクリーニング基準設定の体系的整理の概念図

4. スクリーニング基準設定の体系的整理と JEAG4601 との関係

③ DB 施設に対する基準である JEAG4601 において、炉心を守る施設と格納容器を守る施設の両方に対してスクリーニング基準として 10^{-7} / 炉年が採用されていることは、「3. スクリーニング基準設定の体系的整理」を踏まえると、 10^{-7} / 炉年は格納容器を守る施設の基準に相当し、炉心を守る施設に対して 1 桁の保守性を有している。（補足第 2-2 図参照）

東海第二発電所における荷重の組合せの検討においては、SA 施設としての重要性に鑑み、JEAG4601 に規定されている DB 施設の設計の際のスクリーニング基準である 10^{-7} / 炉年に 1 桁の保守性を見込んだ 10^{-8} / 炉年を、SA 施設共通のスクリーニングの目安とする。



補足第 2-2 図 スクリーニング基準設定の体系的整理と
JEAG4601 との関係の概念図

【参考1】スクリーニング基準を定めている事例について

文献等	スクリーニング基準に係る記載内容
<ul style="list-style-type: none"> ・ 日本原子力学会 AESJ-SC-RK008：2014「外部ハザードに対するリスク評価方法の選定に関する実施基準」 ・ 米国 ASME/ANS RA-Sa-2009「Addenda to ASME/ANS RA-S-2008 Standard for Level 1/Large Early Release Frequency Probabilistic Risk Assessment for Nuclear Power Plant Applications」 	<ul style="list-style-type: none"> ・ “ハザード発生頻度分析”，“決定論的な CDF 評価”のいずれかの評価での判断基準値発生頻度で 10^{-6}/年と置くことが考えられる。 ・ 外部ハザードのスクリーニングアウトに関して，バウンディング解析若しくは保守的であると論証可能な解析に対して，以下の3項目のうち1項目のスクリーニング基準が，容認可能な基準となる。 <ul style="list-style-type: none"> (基準 A) 当該ハザードが，現在の設計基準において炉心損傷事象を引き起こす可能性がない。 (基準 B) 現在の設計基準において，当該ハザードの平均発生頻度が 10^{-5}/ry より小さい，また，条件付き炉心損傷確率 (CCDP) が 0.1 より小さいと評価される。 (基準 C) バウンディング解析，あるいは保守的であると論証可能な解析によって計算された炉心損傷頻度 (CDF) の平均発生頻度が 10^{-6}/ry より小さい。
<ul style="list-style-type: none"> ・ 米国 SRP3.5.1.6 (航空機落下) 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 放射線影響が公衆の被ばく線量に関するガイドラインの判断基準を超える原子炉施設への航空機落下事故の発生確率が 10^{-7}/炉年以下となること。
<ul style="list-style-type: none"> ・ 航空機落下確率評価基準 (平成 21 年 6 月 30 日 原子力安全・保安院) 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 標準的な評価手法に基づき，原子炉施設への航空機が落下する確率を評価し，それらの評価結果の総和が 10^{-7}/炉年を超えないこと。 ・ 立地点における状況を現実的に考慮した評価を行い，その妥当性を確認した上で，航空機落下の発生確率の総和が 10^{-7}/炉年を超えないこと。

(補足3) 「地震の従属事象」と「地震の独立事象」について

運転状態Vが地震によって引き起こされるおそれがある事象であるかについては、DB施設の耐震設計の考え方に基づく。なお、確率論的な考察も考慮する。

1. 「地震の従属事象」と「地震の独立事象」についての当社の定義判断に当たり、SA施設の評価における「地震の従属事象」、「地震の独立事象」について当社の定義を示す。この定義はDB施設に対して従前より適用してきた考え方に基づくものであり、JEAG4601の規定とも整合したものとなっている。

(1) 地震の従属事象

設置許可基準規則の解釈別記2における「地震によって引き起こされる事象（地震の従属事象）」の当社の定義は以下のとおり。

- ・ある地震力を想定して、その地震力未満で設計された設備が、その地震力を上回る地震が発生した際に確定論的に設備が損傷すると仮定した場合に発生する事象

(2) 地震の独立事象

設置許可基準規則の解釈別記2における「地震によって引き起こされるおそれのない事象（地震の独立事象）」の当社の定義は以下のとおり。

- ・上記のような確定論的な評価では引き起こされるおそれのない事象

なお、JEAG4601においては、地震の従属事象は地震との組合せを実施し、地震の独立事象については、事象の発生頻度、継続時間、

地震の発生確率を踏まえ、 10^{-7} 回／炉年を超える事象は組合せを実施している。

2. DB施設の耐震設計の考え方等に基づく判断

耐震Sクラス施設は S_s による地震力に対して、その安全機能が損なわれるおそれのないよう設計されている。この安全機能に係る設計は、耐震Sクラス施設自体が、 S_s による地震力に対して、損傷しないよう設計するだけでなく、下位クラスに属するものの波及的影響等に対しても、その安全機能を損なわないよう設計することも含まれる。（補足第3.1表）

耐震Sクラス施設が健全であれば、炉心損傷防止に係る重大事故等対策の有効性評価において想定した全ての事故シーケンスに対し、 S_s 相当の地震により、起因事象が発生したとしても緩和設備が機能し、DB設計の範囲で事象を収束させることができることを確認した。（補足第3.2表）

したがって、SA施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討としては、 S_s 相当の地震に対して、運転状態Vは地震によって引き起こされるおそれのない「地震の独立事象」として扱い、運転状態Vの運転状態と地震力とを適切に組み合わせる。

補足第 3-1 表 耐震 S クラスの設計

地震の影響が考えられる事象		耐震性の担保
耐震重要施設自体の損傷		基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)
下位クラスの損傷の影響による耐震重要施設の損傷		耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能損なわないよう設計する。(4条)
地震随伴事象	溢水による耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)
	津波による耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)
	火災による耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)

補足第 3-2 表 地震の従属事象としての適用性について (1/4)

類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB 上の S _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	
1	高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	過渡事象	- ※ 1	-	△	運転状態 II
			高圧炉心冷却失敗	HPCS 配管	○	×	
				HPCS ポンプ	○		
				HPCS ポンプ室空調機	○		
				スパージャ	○		
				HPCS 弁	○		
			低圧炉心冷却失敗	RHR 配管	○	×	
				RHR ポンプ	○		
				RHR 熱交換器	○		
				RHR ポンプ室空調機	○		
	RHR 弁	○					
	逃がし安全弁再閉鎖失敗 + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	過渡事象	- ※ 1	-	△	運転状態 II	
		逃がし安全弁再閉鎖失敗	SRV (18 弁)	○	×		
		高圧炉心冷却失敗	HPCS 配管	○	×		
			HPCS ポンプ	○			
HPCS ポンプ室空調機			○				
スパージャ			○				
HPCS 弁			○				
低圧炉心冷却失敗		RHR 配管	○	×			
		RHR ポンプ	○				
		RHR 熱交換器	○				
	RHR ポンプ室空調機	○					
	RHR 弁	○					
2	高圧注水・減圧機能喪失	過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 原子炉減圧失敗	過渡事象	- ※ 1	-	△	運転状態 II
		高圧炉心冷却失敗	HPCS 配管	○	×		
			HPCS ポンプ	○			
			HPCS ポンプ室空調機	○			
			スパージャ	○			
			HPCS 弁	○			
		原子炉減圧失敗	SRV (18 弁)	○	×		
			SRV 用アキュムレータ	○			
			高圧窒素ガス供給系配管	○			

補足第 3-2 表 地震の従属事象としての適用性について (2/4)

類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	
3	外部電源喪失 + DG 失敗 + HPCS 失敗 (蓄電池枯渇後 R C I C 停止)	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態 II	
		DG 失敗	6.9kVM/C	○	×		
			480VP/C 用動力変圧器	○			
			480VP/C	○			
			480V MCC	○			
			非常用 DG	○			
			燃料デイトンク	○			
			DG 始動用空気だめ	○			
			DG 室送風機	○			
			燃料移送ポンプ	○			
			燃料移送配管	○			
		燃料移送配管トレンチ	○				
		軽油貯蔵タンク	○				
		HPCS 失敗 (蓄電池枯渇後 R C I C 停止)	HPCS 配管	○			×
	HPCS ポンプ		○				
	HPCS ポンプ室空調機		○				
	スパージャ		○				
	外部電源喪失 + 直流電源失敗 + 高圧炉心冷却失敗	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態 II	
		直流電源失敗	直流 125V 蓄電池	○	×		
			直流 125V 充電器盤	○			
			直流 125V 主母線盤	○			
ケーブルトレイ			○				
電線管			○				
高圧炉心冷却失敗		HPCS 配管	○	×			
		HPCS ポンプ	○				
		HPCS ポンプ室空調機	○				
		スパージャ	○				
		HPCS 弁	○				

補足第 3-2 表 地震の従属事象としての適用性について (3/4)

類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考
3	外部電源喪失 + DG 失敗 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 + HPCS 失敗	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態 II
		DG 失敗	6.9kVM/C	○	×	
			480VP/C 用動力変圧器	○		
			480VP/C	○		
			480V MCC	○		
			非常用 DG	○		
			燃料デイトank	○		
			DG 始動用空気だめ	○		
			DG 室送風機	○		
			燃料移送ポンプ	○		
			燃料移送配管	○		
			燃料移送配管トレンチ	○		
			軽油貯蔵Tank	○		
		逃がし安全弁再閉鎖失敗	SRV(18 弁)	○	×	
		HPCS 失敗	HPCS 配管	○	×	
			HPCS ポンプ	○		
			HPCS ポンプ室空調機	○		
			スパージャ	○		
	HPCS 弁		○			
	外部電源喪失 + DG 失敗 + 高圧炉心冷却失敗	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態 II
		DG 失敗	6.9kVM/C	○	×	
			480VP/C 用動力変圧器	○		
			480VP/C	○		
			480V MCC	○		
非常用 DG			○			
燃料デイトank			○			
DG 始動用空気だめ			○			
DG 室送風機			○			
燃料移送ポンプ			○			
燃料移送配管			○			
燃料移送配管トレンチ			○			
軽油貯蔵Tank			○			
高圧炉心冷却失敗		HPCS 配管	○	×		
		HPCS ポンプ	○			
		HPCS ポンプ室空調機	○			
	スパージャ	○				
	HPCS 弁	○				

補足第3-2表 地震の従属事象としての適用性について (4/4)

類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	
4	崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 + RHR失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II
			RHR失敗	RHR配管	○	×	
				RHRポンプ	○		
				RHR熱交換器	○		
				RHRポンプ室空調機	○		
		RHR弁		○			
		過渡事象 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 + RHR失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II
			逃がし安全弁再閉鎖失敗	SRV(18弁)	○	×	
			RHR失敗	RHR配管	○	×	
				RHRポンプ	○		
RHR熱交換器	○						
RHRポンプ室空調機	○						
RHR弁	○						
5	原子炉停止機能喪失	過渡事象 + 原子炉停止失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II
			原子炉停止失敗	炉心シュラウド	○	×	
		シュラウドサポート		○			
		炉心支持板		○			
		上部格子板		○			
		制御棒案内管		○			
		燃料支持金具		○			
		燃料集合体	○				
水圧制御ユニット	○						
スクラム弁	○						
6	LOCA時注水機能喪失	—					
7	格納容器バイパス(インターフェイスシステムLOCA)	—					
8	津波浸水による最終ヒートシンク喪失	—					

※1 「地震加速度大」信号によるスクラムを想定

【凡例】

DB上のS_s耐震性

○：有 ×：無

地震の従属事象としての適用の有無

○：地震の従属事象であり，地震と組合せ評価が必要なもの。

△：地震の従属事象であるが，他の事象で代表され地震と組合せ評価が不要なもの。

×：地震の従属事象でないもの

3. 確率論的な考察

2. のとおり，S A施設の耐震設計の荷重の組合せにおいて，確定論の観点から運転状態Vは地震の独立事象として取り扱うこととしている。

このことについて，参考のため確率論的な観点から考察すると，S_s相当（1.03G）までの地震力により炉心損傷に至る事故シーケンスについて，緩和設備のランダム故障を除いた^{※1}炉心損傷頻度（CDF）であって，S A施設による対策の有効性の評価がDB条件を超えるものの累積値は，一部のS A施設を考慮した場合のPRAを実施した結果，約 3.7×10^{-7} / 炉年となった。

※1 地震損傷とランダム故障の組合せによる炉心損傷シナリオについては，保守的に除かないものとした。

補足第 3-3 表 DB 条件を超える事故シーケンスに対する C D F

事故シーケンスグループ	DB 条件を超える事故シーケンス	C D F (/炉年)	合計 (/炉年)
高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	4.2E-11	3.7E-07
	過渡事象 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	3.8E-12	
全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + D G 失敗 + H P C S 失敗 (蓄電池枯渇後 R C I C 停止)	1.2E-09	
	外部電源喪失 + 直流電源失敗 + 高圧炉心冷却失敗	7.7E-08	
	外部電源喪失 + D G 失敗 + 高圧炉心冷却失敗	2.2E-11	
	外部電源喪失 + D G 失敗 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 + H P C S 失敗	6.4E-12	
崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 + R H R 失敗	1.4E-07	
	過渡事象 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 + R H R 失敗	7.1E-10	
	外部電源喪失 + D G 失敗 (H P C S 成功)	1.3E-08	
	外部電源喪失 + D G 失敗 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 (H P C S 成功)	6.9E-11	
	外部電源喪失 + 直流電源失敗 (H P C S 成功)	1.2E-07	
原子炉停止機能喪失	過渡事象 + 原子炉停止失敗	2.9E-09	
	直流電源喪失 + 原子炉停止失敗	4.2E-11	
	交流電源喪失 + 原子炉停止失敗	3.1E-12	
-	原子炉建屋損傷	4.9E-10	
	格納容器損傷	5.6E-12	
	原子炉圧力容器損傷	2.0E-08	
	格納容器バイパス	2.1E-10	
	原子炉冷却材圧力バウンダリ喪失 (E x c e s s i v e L O C A)	3.9E-12	
	計装・制御系喪失	1.7E-14	

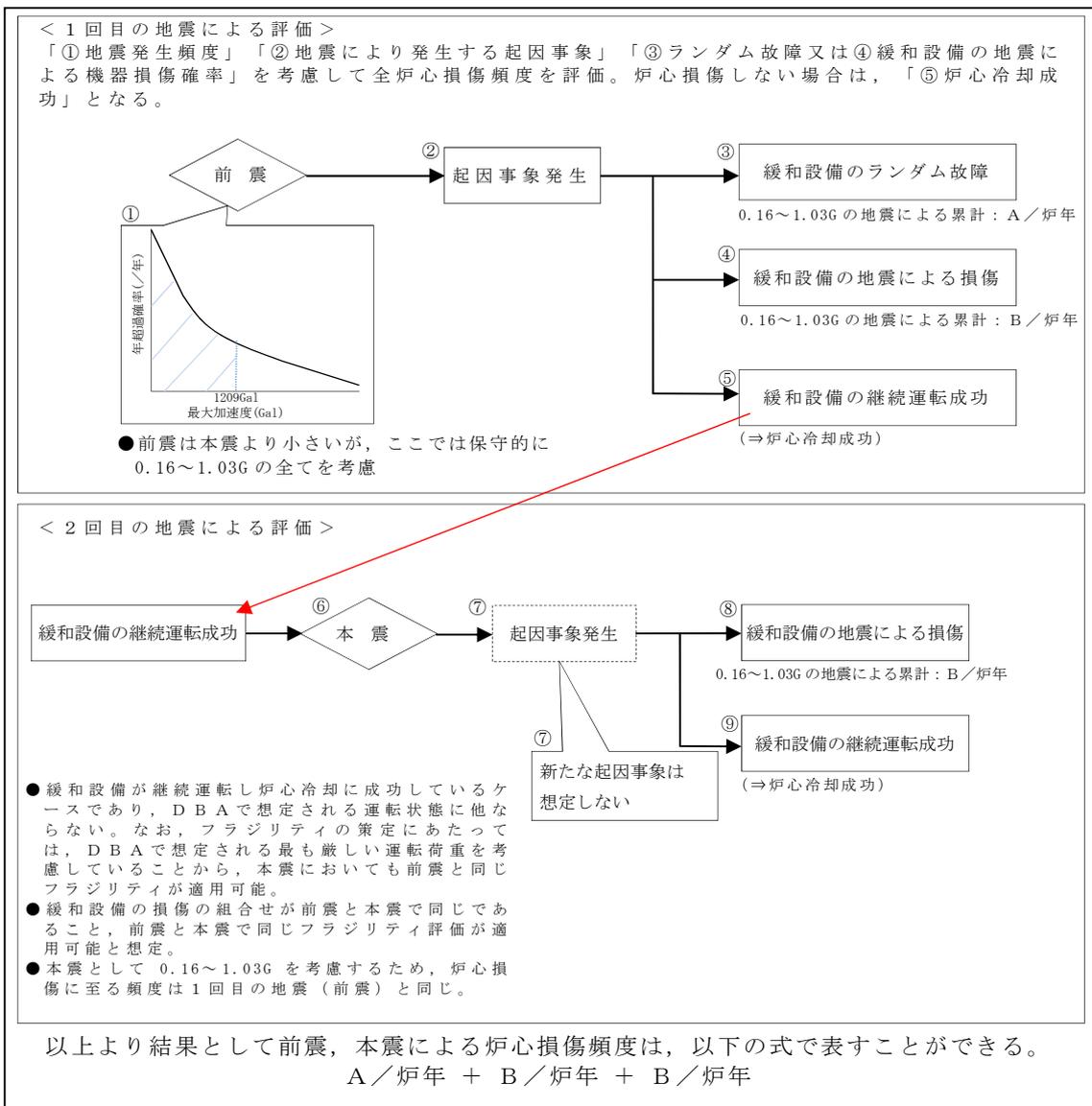
性能目標の C D F (10^{-4} / 炉年) に対して 1% を下回る頻度の事象は、目標に対して影響がないといえるくらい小さい値と見なすことができ、 3.7×10^{-7} / 炉年はこれを下回り、 S_s 相当までの地震力により DB 条件を超える運転状態 V の発生確率は極めて低いと考えられる。したがって、SA 施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討において、運転状態 V が地震によって引き起こされるおそれがないとして扱うことは妥当と考える。

(参考) 余震，前震を考慮した炉心損傷頻度の算出

1 余震，前震を考慮した炉心損傷頻度の算出方法

1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価

地震 P R A においては，前震，本震全体を考慮した評価方法はないことから，1 回の地震による評価を 2 回使用することで前震，本震を考慮することとする。評価方法の概念図を参考第 1.1-1 図に示す。

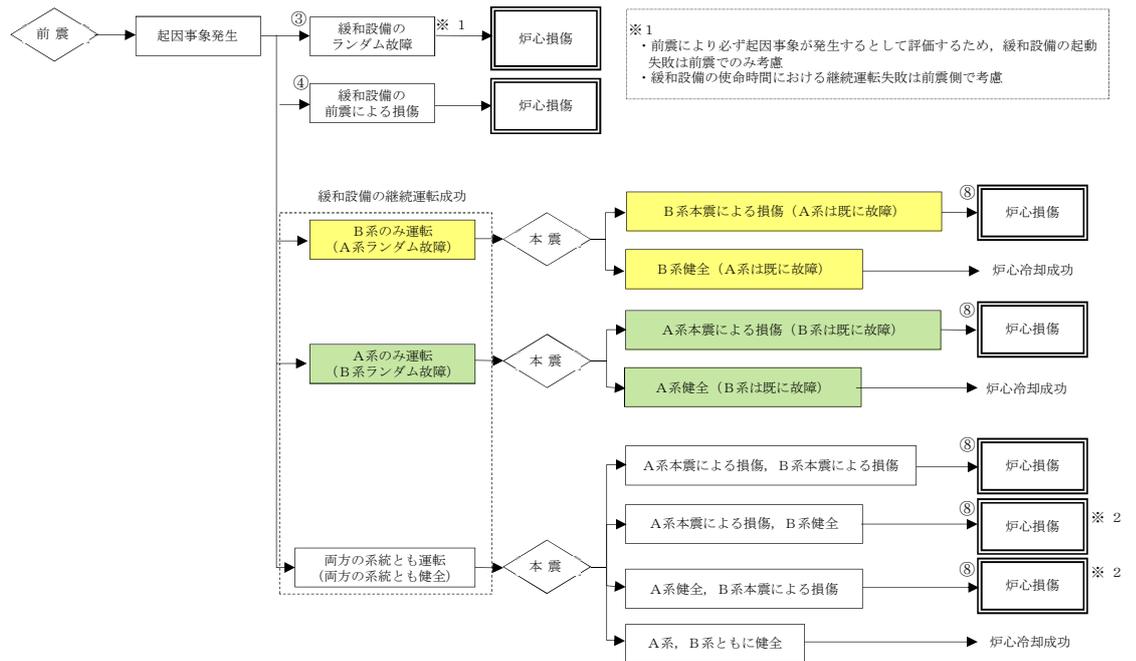


参考第 1.1-1 図 本震前に前震を考慮した場合の評価方法

次に考慮すべきケースの網羅性についての検討結果を示す。

緩和設備は冗長性を有するが、地震PRAでは冗長設備は同時に損傷するとして評価しているため、1つの系統が機器損傷し、残りの系統が健全となるケースは考慮せず、1つの設備が損傷する確率で全台の当該設備が損傷に至るものとして保守的に評価している。

そのため、緩和設備の状態について考えられる全ての組合せを抽出し、現行の地震PRAでどのように整理されるかを考慮した。なお、以下は2つの系統で冗長化されている系統の場合について代表して記載する(3つの系統で冗長化されている場合も同様の整理となる)。



前震及び前震後の本震による緩和設備の状態の組合せを次に示す。

前震による影響	A系		B系		評価
	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	
③で整理	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
④で整理	ランダム故障 (前震)	前震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
④で整理	前震による機器損傷	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
④で整理	前震による機器損傷	前震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
④で整理	○ (健全)	前震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
緩和設備の継続運転に成功	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	○ (健全)	ランダム故障 (前震)	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	ランダム故障 (前震)	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	○ (健全)	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	⇒炉心冷却成功

本震による影響	A系		B系		評価
	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	
	ランダム故障 (前震)	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	ランダム故障 (前震)	本震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	本震による機器損傷	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	本震による機器損傷	本震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	ランダム故障 (前震)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	本震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	本震による機器損傷	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	○ (健全)	本震による機器損傷	○ (健全)	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	○ (健全)	○ (健全)	本震による機器損傷	⇒炉心冷却成功
	○ (健全)	○ (健全)	○ (健全)	○ (健全)	⇒炉心冷却成功

※2
緩和設備の状態は、理論上、上記の組合せが考えられるが、地震PRAでは冗長設備は、同時に損傷するとして評価するため、片方の系統が開き損傷し、もう一方の系統が健全となるケースは考慮せず、1つの機器が損傷することで炉心損傷に至るものとして保守的に評価している。

本震により炉心損傷に至る組合せは、前震による組合せのうち③と整理したものと同じとなった。

- 前震による緩和設備の状態の組合せは、緩和設備の状態（ランダム故障，地震による機器損傷，健全）の 9 通りの全ての組合せを考慮。
- 冗長設備は同時に損傷するとして評価するため，「ランダム故障と地震による機器損傷」「片方の系統のみ地震により機器損傷」のケースについては，「両方の系統とも地震により損傷」として整理。
- 緩和設備が「両方の系統ともランダム故障」のケースはランダム故障として整理。
- 前震後の本震による緩和設備の状態の組合せは，前震後に健全な系統の緩和設備が本震により損傷するか否かの組合せであり，8 通り全ての組合せを想定。
- ランダム故障は前震側で考慮しているため，前震と前震後の本震による緩和設備の状態の組合せについては，「両方の系統ともランダム故障」となる組合せを除き，前震とその後の本震で同じ組合せとなった。
- そのため，地震規模を同程度とすると，地震により機器が損傷する確率は前震と本震で同程度となる。

1.2 本震後の余震を考慮した場合の影響について

地震 P R A においては，本震，余震全体を考慮した計算方法はな
いことから，「本震前に前震を考慮した場合」と同様に 1 回の地震
による評価を 2 回用いることで本震，余震を考慮することとし，影
響の検討を行う。

また，想定する地震規模として，本震及び余震の地震加速度を

0.16G から 1.03G の全ての地震による影響を考慮して組み合わせる場合、「1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価」においても前震及び本震の地震加速度を 0.16G から 1.03G の全ての地震による影響を考慮して組み合わせていることを踏まえると、前震を本震に、本震を余震に読み替えることで同じ影響を評価することとなる。

以上より本震，余震による炉心損傷頻度は，次式で算出される。

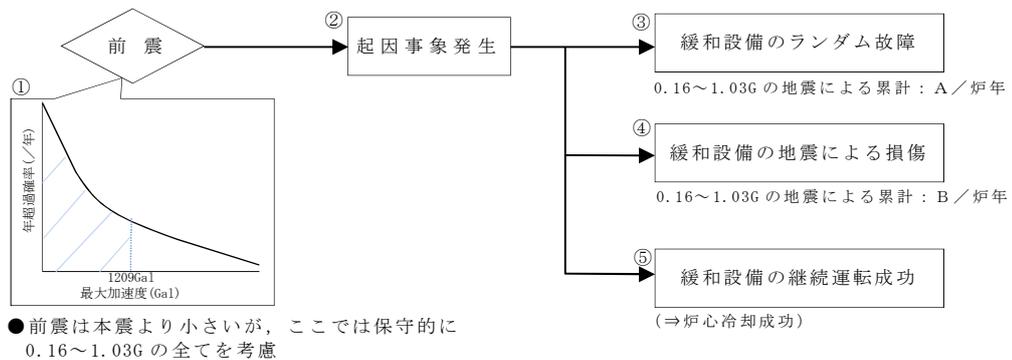
$$A / \text{炉年} + B / \text{炉年} + B / \text{炉年}$$

2 余震，前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果

2.1 S_s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積の算出結果

地震 P R A においては，本震による影響のみを評価しているが，算出した S_s 相当 (1.03G) までの本震による全炉心損傷頻度は 0.16G から S_s 相当である 1.03G までの地震による影響を累積した評価であり，緩和設備のランダム故障が重畳することで炉心損傷に至るケースが含まれている。

S_s 相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積は約 4.1×10^{-7} / 炉年であり，そのうち緩和設備のランダム故障によるものが約 3.5×10^{-8} / 炉年，緩和設備の地震による損傷によるものが約 3.7×10^{-7} / 炉年である。



2.2 余震，前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果

2.1 項の算出結果を用い，1.2 項及び 1.3 項の算出式で，評価を行った。

$$\begin{aligned} & A / \text{炉年} + B / \text{炉年} + B / \text{炉年} \\ & = \text{約 } 3.5 \times 10^{-8} / \text{炉年} + \text{約 } 3.7 \times 10^{-7} / \text{炉年} \\ & \quad + \text{約 } 3.7 \times 10^{-7} / \text{炉年} \\ & = \text{約 } 7.8 \times 10^{-7} / \text{炉年} \end{aligned}$$

以上の算出結果から，余震，前震を考慮した炉心損傷頻度は約 $7.8 \times 10^{-7} / \text{炉年}$ と非常に低い値となる。

(補足 4) D B Aによる履歴を考慮しなくてよい理由

6.1 から 6.4 項において，運転状態 I から IV と S_s の組合せにおいて適用するとした許容応力状態 IV_{AS} の適用性について，以下のとおり検討した。

JEAG4601 に規定される IV_{AS} は，材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態であり， IV_{AS} における許容応力は，設計引張強さ S_u 又は設計降伏点 S_y に一定の係数を乗じて設定するものである。

例として，クラス 1 容器及びクラス MC 容器の許容応力を補足第 4-1 表及び補足第 4-2 表に，応力-ひずみ線図と許容応力の関係を補足第 4.1 図にそれぞれ示す。

補足第 4-1 表，補足第 4-2 表及び補足第 4-1 図より， IV_{AS} は，破断延性限界に対して十分な余裕を有し， S_s に対する安全機能を損なうおそれのない用件を十分満足できるものである。

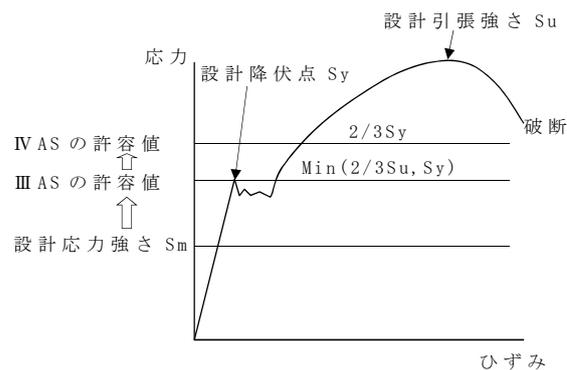
補足第 4-1 表 クラス 1 容器の許容応力

許容応力状態	1 次一般膜応力	1 次膜応力＋ 1 次曲げ応力	備 考
III_{AS}	$\text{Min}(2/3S_u, S_y)$	左欄の 1.5 倍の値	
IV_{AS}	$2/3S_u$	左欄の 1.5 倍の値	

補足第 4-2 表 クラス MC 容器の許容応力

許容応力状態	1 次一般膜応力	1 次膜応力＋ 1 次曲げ応力	備 考
III_{AS}	$\text{Min}(0.6S_u, S_y)$	左欄の α 倍の値	
IV_{AS}	$0.6S_u^{*1}$	左欄の α 倍の値	*1 不連続な部分は $\text{Min}(0.6S_u, S_y)$

(注) : α は純曲げによる全断面降伏荷重と初期降伏荷重の比又は 1.5 のいずれか小さいほうの値とする。

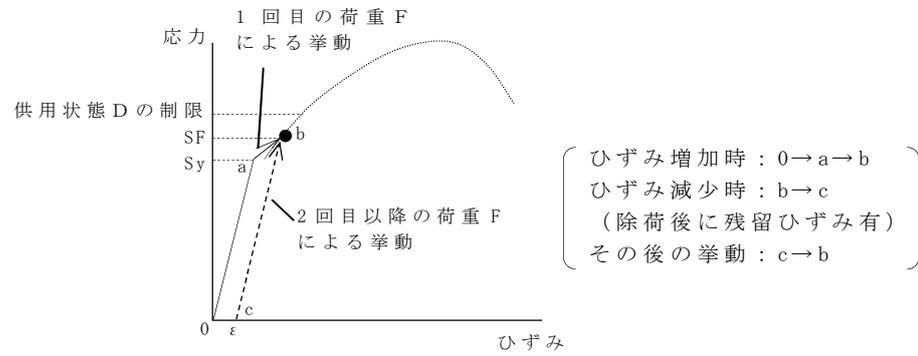


補足第 4-1 図 応力-ひずみ線図と許容応力の関係

次に、 IV_{AS} 相当の応力を生じさせる荷重が繰り返し作用した場合の耐震性への影響について、発生応力（一次応力）が S_y を超える場合に生じるひずみ履歴（イメージ図）を補足第 4-2 図に示し、以下のとおり検討する。

- (1) IV_{AS} は、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態である。
- (2) 発生応力が設計降伏点 S_y 以下なら残留ひずみは生じない。（ $0 \rightarrow a \rightarrow 0$ ）
- (3) 発生応力 S_F （荷重 F による応力）が S_y を超える場合は、除荷後に残留ひずみ ϵ_r が生じる。（ $0 \rightarrow a \rightarrow b \rightarrow c$ ）
- (4) 2 回目以降、荷重 F と同等の荷重が生じた場合、1 回目と同様の弾性的挙動を示し、 S_F が発生する。（ $c \rightarrow b$ ）
- (5) (1)により、 IV_{AS} 相当の応力に対して、材料はわずかに塑性域に入る程度であり、 IV_{AS} 相当の応力を生じる荷重が生じた場合、(3)と同様の挙動を示す。
- (6) 2 回目以降、同様の荷重が発生したとしても、(4)の挙動を示すことから、耐震設計において IV_{AS} を許容応力状態として適用する

ことにより耐震性は確保される。



補足第 4-2 図 降伏点を越える場合のひずみ履歴イメージ(一次応力)

重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設

防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設	
		格納容器内	格納容器外
格納容器	雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損） 水素燃焼	－	常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 格納容器圧力逃がし装置 可搬型窒素供給装置
	高温溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱 原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互反応	逃がし安全弁 コリウムシールド	常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 可搬型窒素供給装置
原子炉圧力容器	高圧・低圧注水機能喪失	－	常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置
	高圧注水・減圧機能喪失	－	残留熱除去系ポンプ 低圧炉心スプレイ系ポンプ サブプレッション・チェンバ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水ポンプ
	全交流動力電源喪失（長期TB）	－	原子炉隔離時冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ
	全交流動力電源喪失（TBD, TBU）	－	常設高圧代替注水系ポンプ サブプレッション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ

防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設	
		格納容器内	格納容器外
原子炉圧力容器	全交流動力電源喪失 (TBP)		原子炉隔離時冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ
	崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した 場合)	—	原子炉隔離時冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ
	崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障 した場合)	—	原子炉隔離時冷却系ポンプ 高圧炉心スプレイ系ポンプ サブプレッション・チェンバ 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置
	原子炉停止機能喪失	—	ほう酸水注入ポンプ ほう酸水貯蔵タンク 高圧炉心スプレイ系ポンプ 原子炉隔離時冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ
	LOCA時注水機能 喪失	—	常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置
	格納容器バイパス (インターフェイス システムLOCA)	—	原子炉隔離時冷却系ポンプ 低圧炉心スプレイ系ポンプ サブプレッション・チェンバ 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽

防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設	
		格納容器内	格納容器外
原子炉圧力容器	津波浸水による最終 ヒートシンク喪失	－	原子炉隔離時冷却系ポンプ サブプレッション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ
	運転停止中の原子炉 における崩壊熱除去 機能喪失（残留熱除 去系の故障による停 止時冷却機能喪失） 運転停止中の原子炉 における原子炉冷却 材の流出	－	残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ
	運転停止中の原子炉 における全交流動力 電源喪失	－	常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ
	運転停止中の原子炉 における反応度の誤 投入	－	－原子炉周期（ペリオド短） 原子炉スクラム

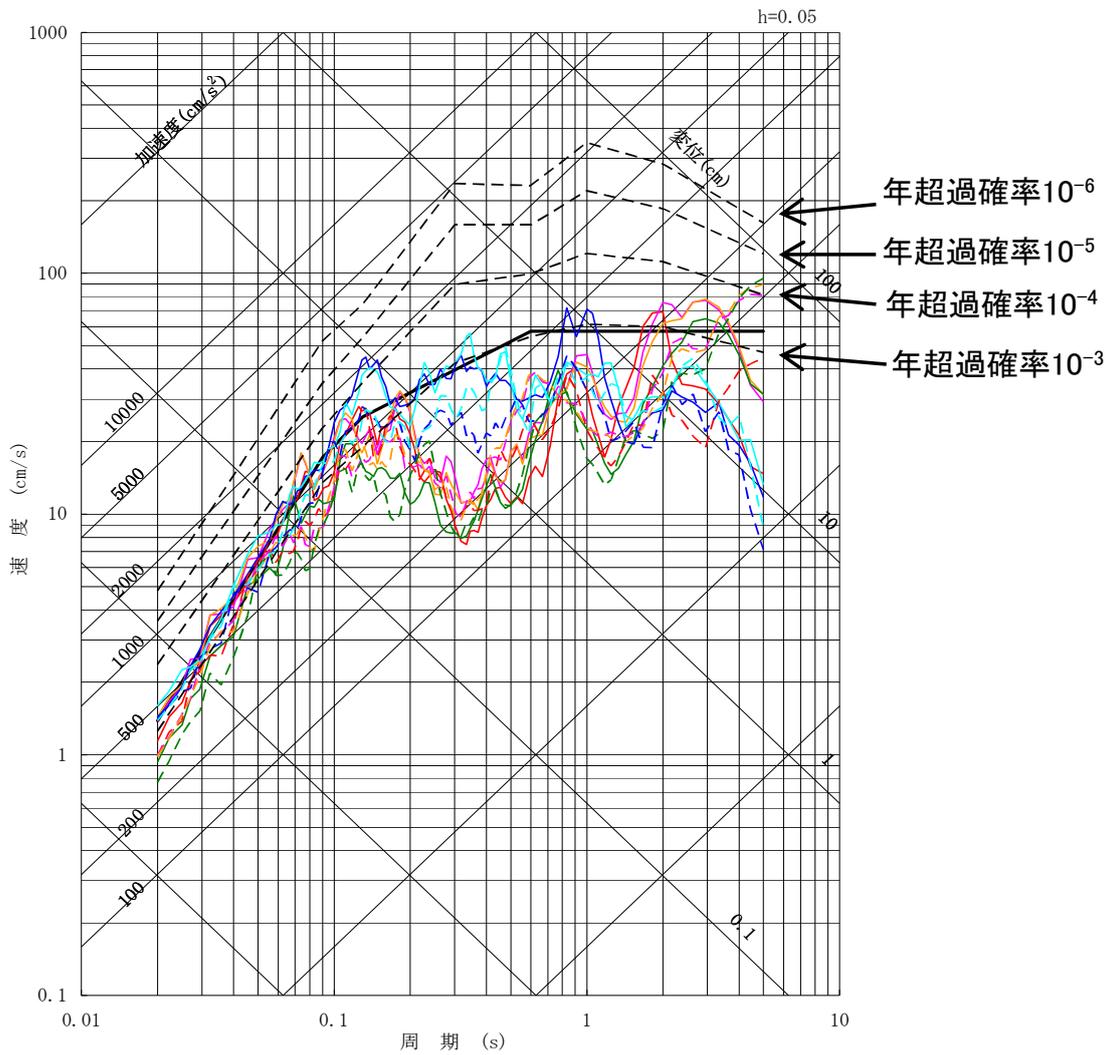
地震動の超過確率

表 I - 1 運転状態と地震動との組合せの確率的評価

発生確率		1	10^{-1}	10^{-2}	10^{-3}	10^{-4}	10^{-5}	10^{-6}	10^{-7}	10^{-8}	10^{-9}
運転状態の発生確率 (1/年)		I	II	III		IV					
基準地震動の発生確率 (1/年)				S ₁	S ₂						
基準地震動 S ₁ との組合せ	従属事象	← S ₁ 従属 →									
	1分以内	← S ₁ + II									
	1時間以内	← S ₁ + II ← S ₁ + III									
	1日以内	← S ₁ + II ← S ₁ + III ← S ₁ + IV									
	1年以内	← S ₁ + II ← S ₁ + III ← S ₁ + IV									
基準地震動 S ₂ との組合せ	従属事象	← S ₂ 従属 →									
	1分以内	(S ₂ + II は 10^{-9} 以下となる)									
	1時間以内	← S ₂ + II ← S ₂ + III									
	1日以内	← S ₂ + II ← S ₂ + III									
	1年以内	← S ₂ + II ← S ₂ + III ← S ₂ + IV									

S₂の発生確率
 $5 \times 10^{-4} \sim 10^{-5}$ /年
 S₁の発生確率
 $10^{-2} \sim 5 \times 10^{-4}$ /年

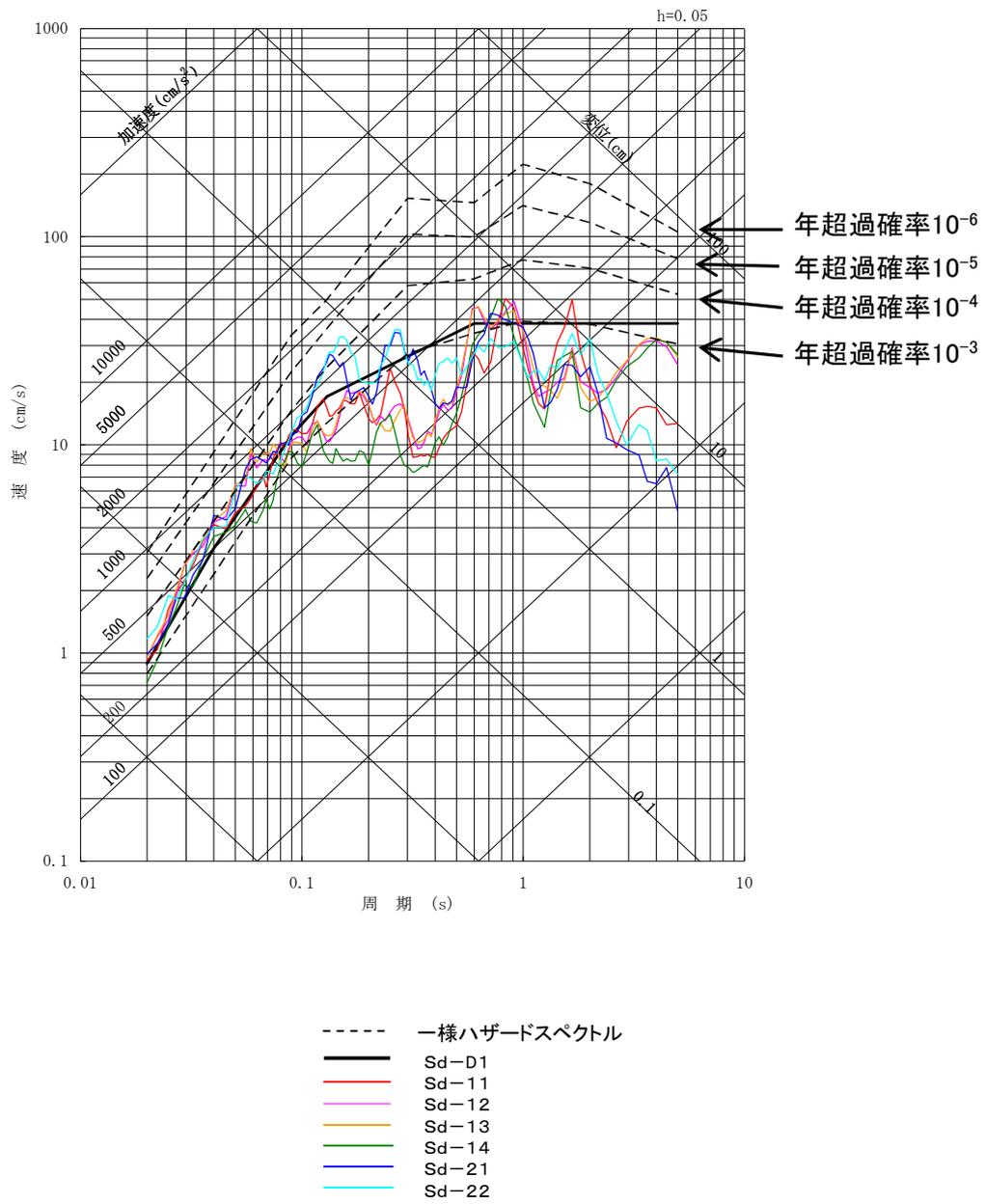
注：(1) 発生確率から見て
 ← 組合せが必要なもの。
 ←..... 発生確率が 10^{-7} 以下となり組合せが不要となるもの。
 (2) 基準地震動 S₂ の発生確率は $10^{-4} \sim 10^{-5}$ / サイト・年と推定されるが、ここでは $5 \times 10^{-4} \sim 10^{-5}$ / サイト・年を用いた。
 (3) 表に示す発生確率は現在の知見によるものである。



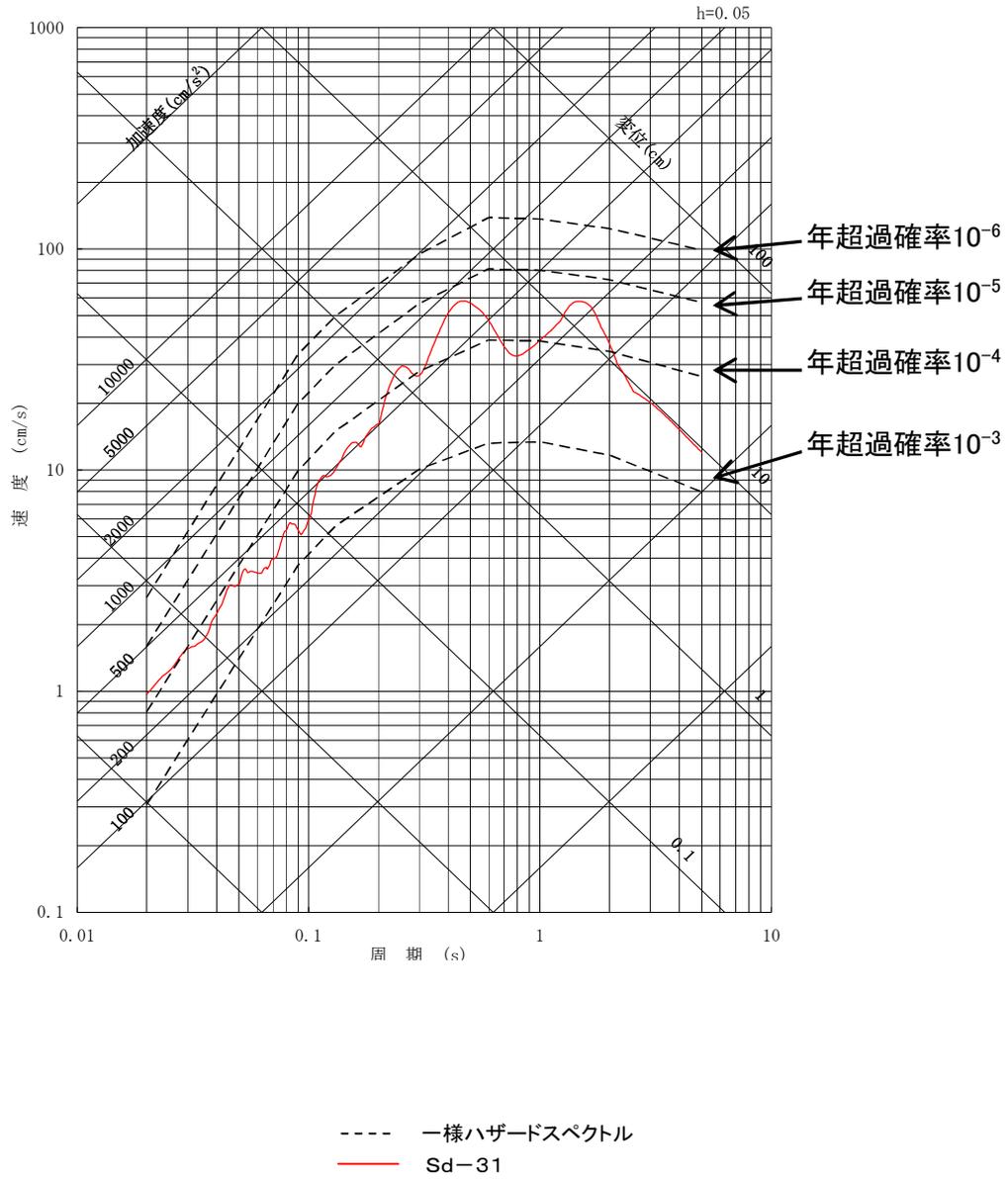
弾性設計用地震動 S_d について、実線は NS 成分、破線は EW 成分を示す。

- 一様ハザードスペクトル
- Sd-D1
- Sd-11
- Sd-12
- Sd-13
- Sd-14
- Sd-21
- Sd-22

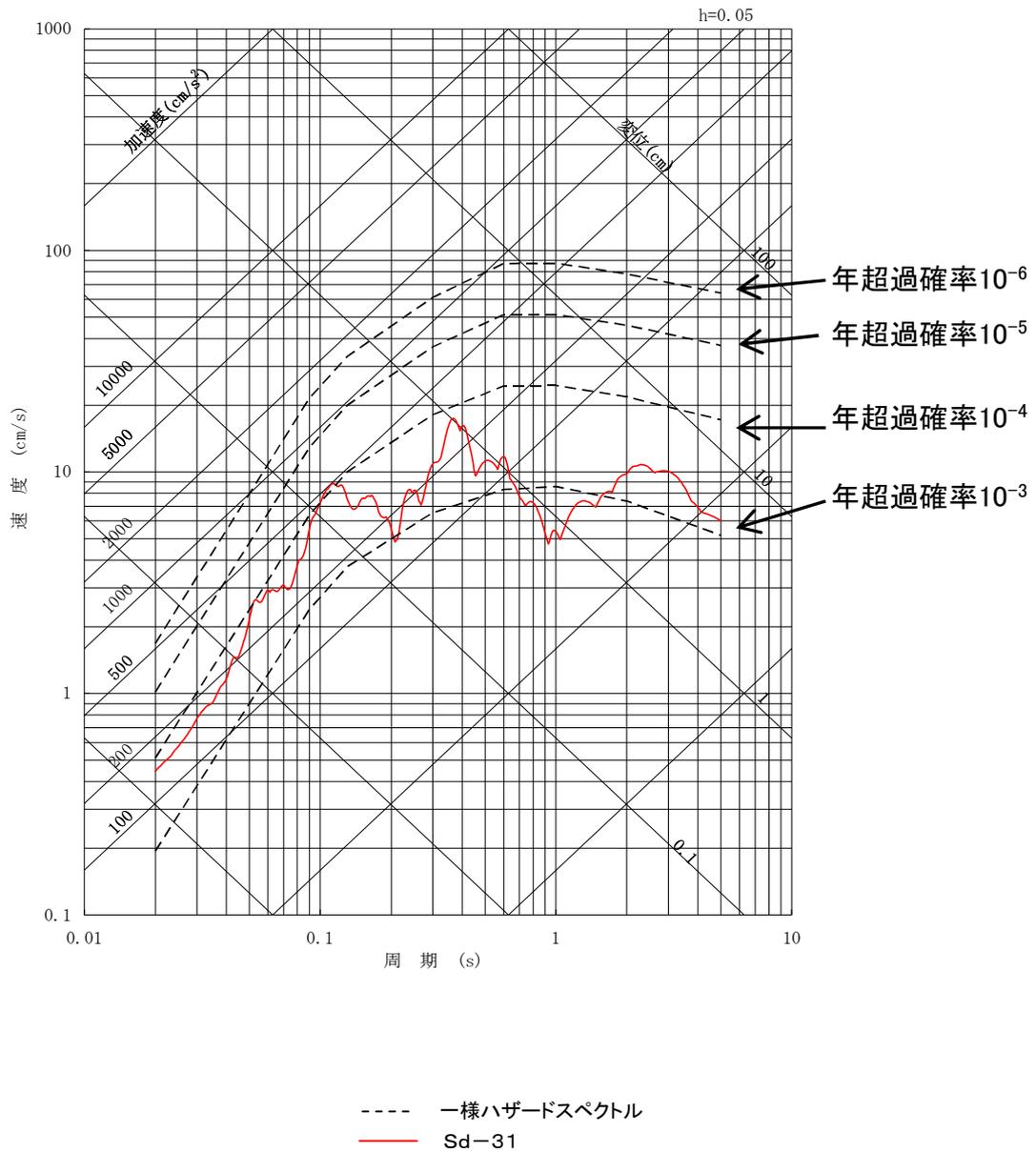
添付 2-1 図 弾性設計用地震動 S_d の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(水平方向)



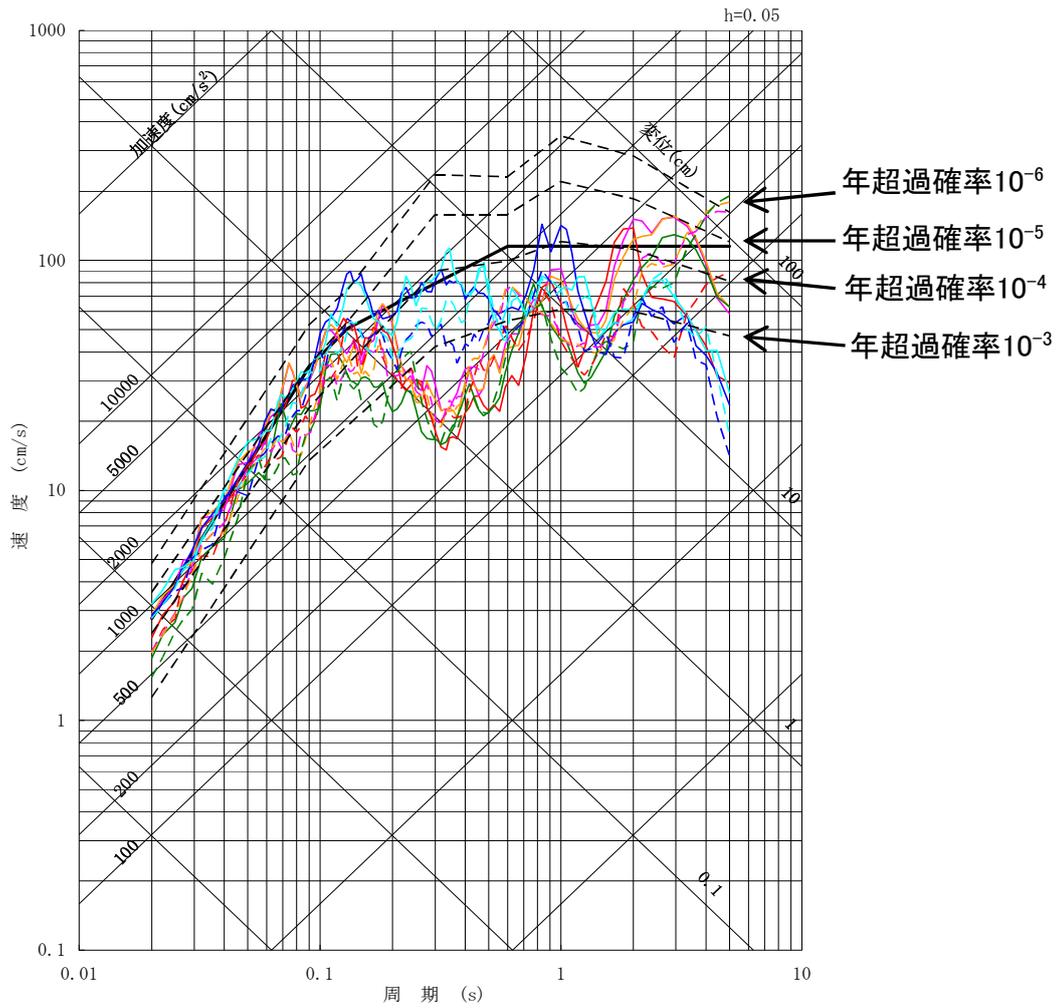
添付 2-2 図 弾性設計用地震動 S_d の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(鉛直方向)



添付 2-3 図 弾性設計用地震動 S_d の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(水平方向)



添付 2-4 図 弾性設計用地震動 S_d の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(鉛直方向)

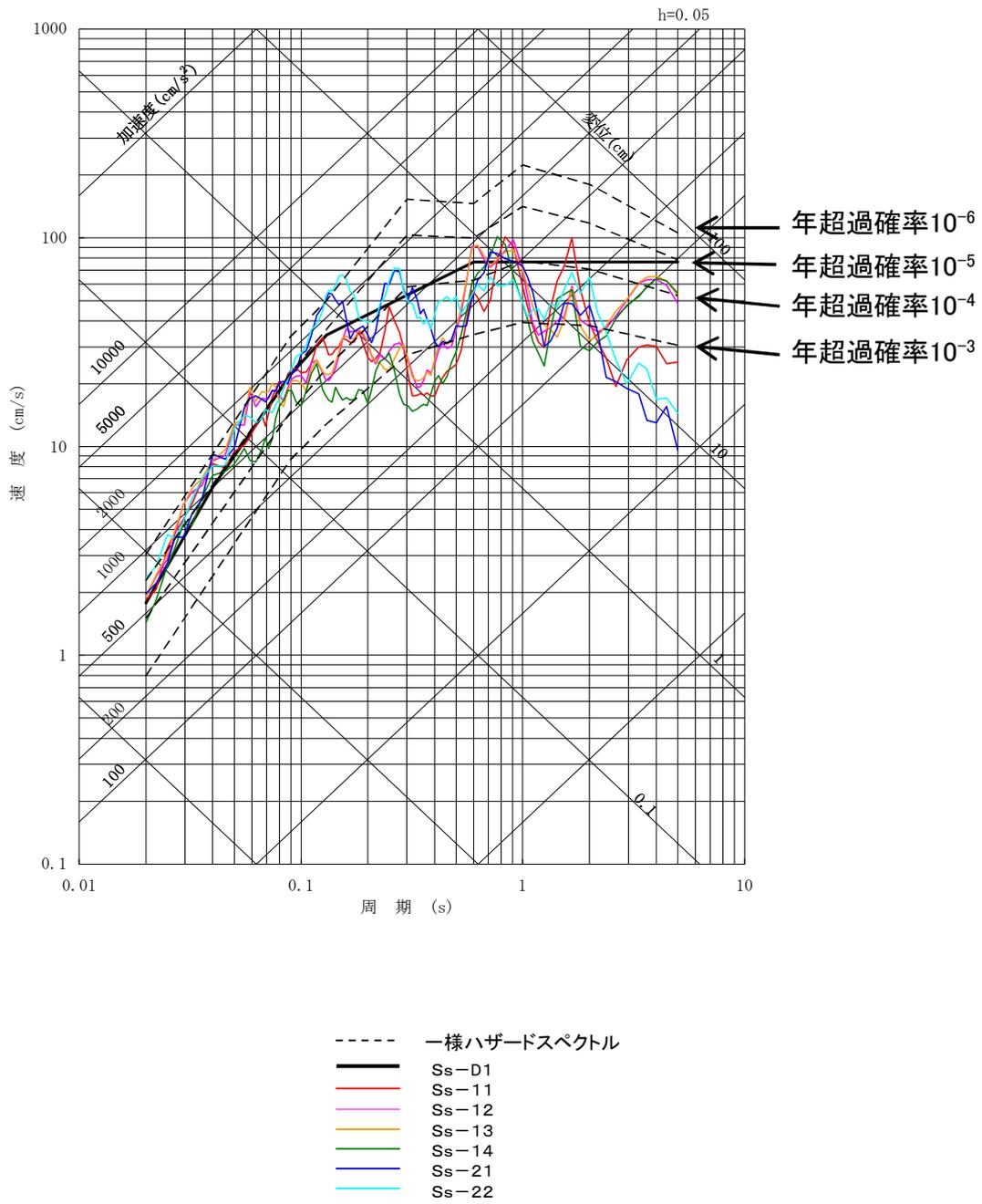


基準用地震動 S_s について、実線は NS 成分、破線は EW 成分を示す。

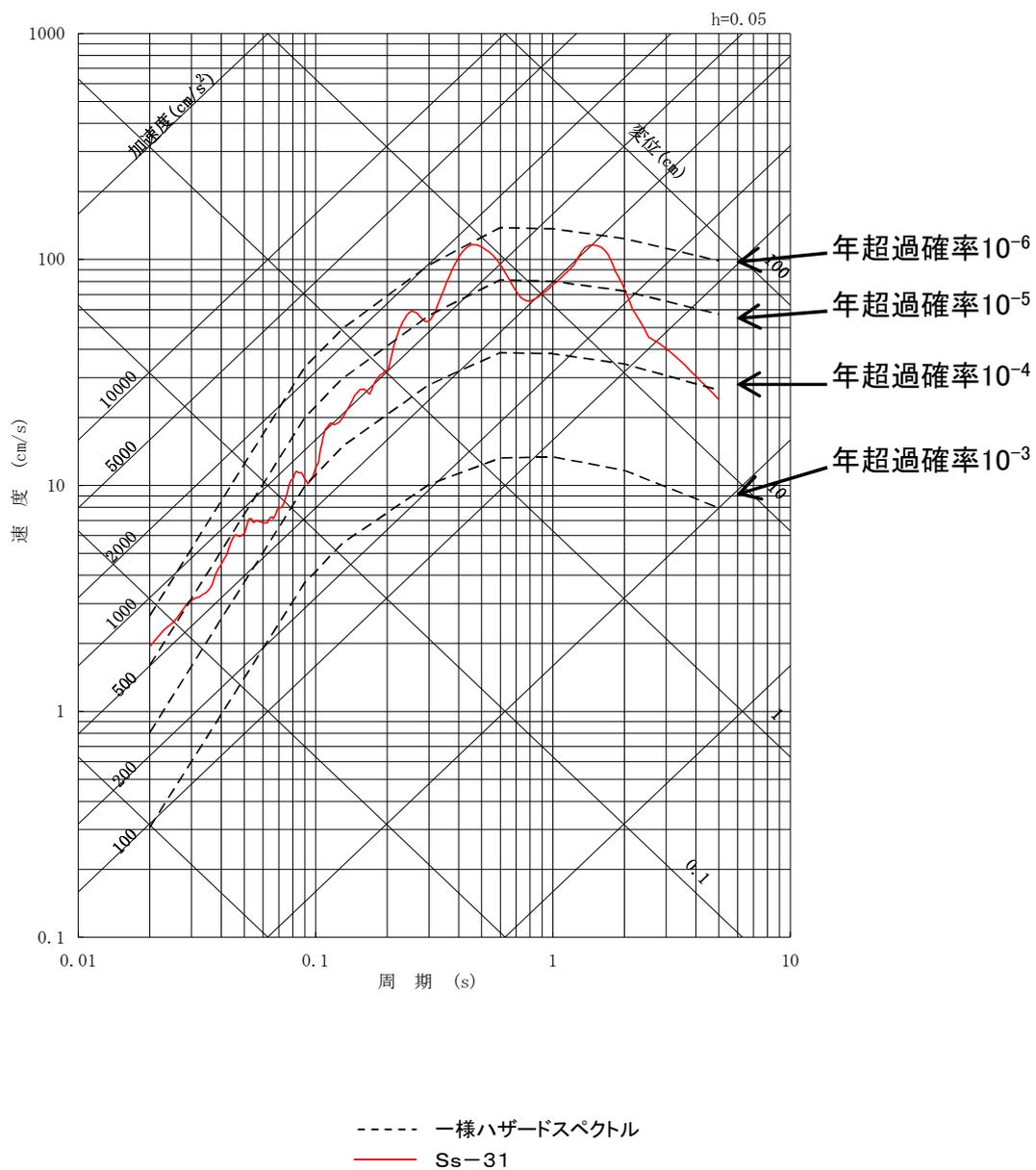
- 一様ハザードスペクトル
- S_s -D1
- S_s -11
- S_s -12
- S_s -13
- S_s -14
- S_s -21
- S_s -22

添付 2-5 図 基準地震動 S_s の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル

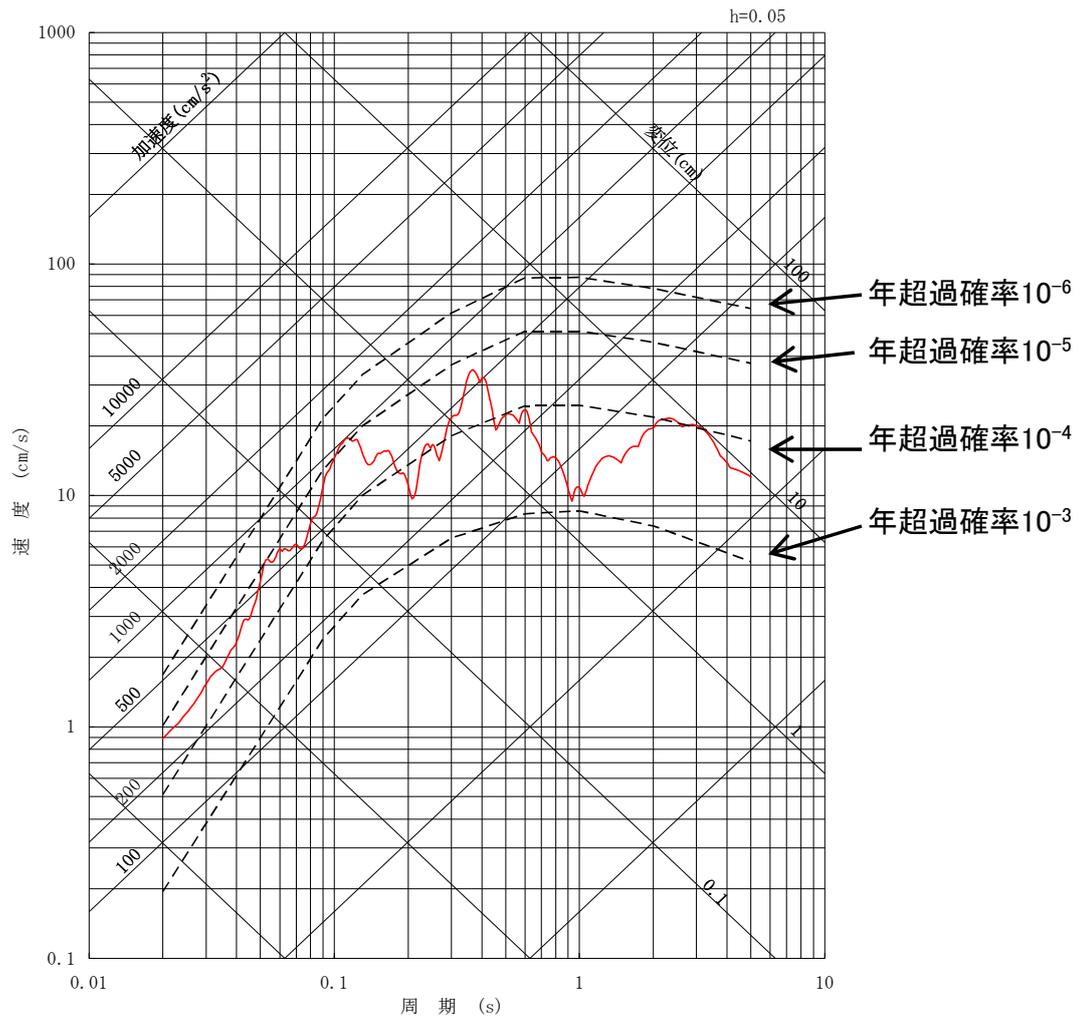
(水平方向)



添付 2-6 図 基準地震動 S_s の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(鉛直方向)



添付 2-7 図 基準地震動 S_s の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(水平方向)



添付 2-8 図 基準地震動 S_s の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(鉛直方向)

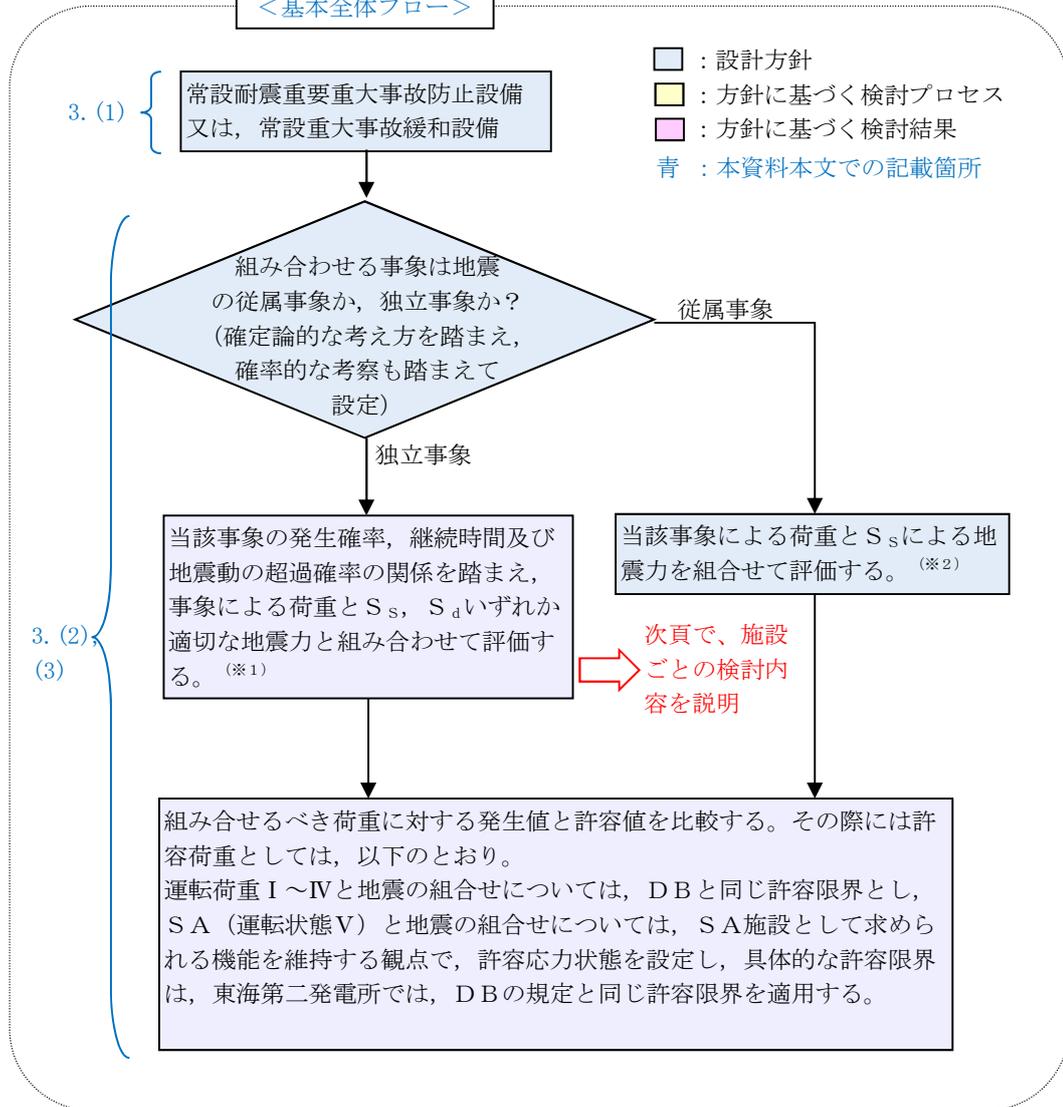
事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ

SA荷重と地震の組合せの検討の流れについて

前提条件

- ・ SA指針の耐震性に対する考え方 1.
- ・ 規制基準における要求事項 2.

<基本全体フロー>

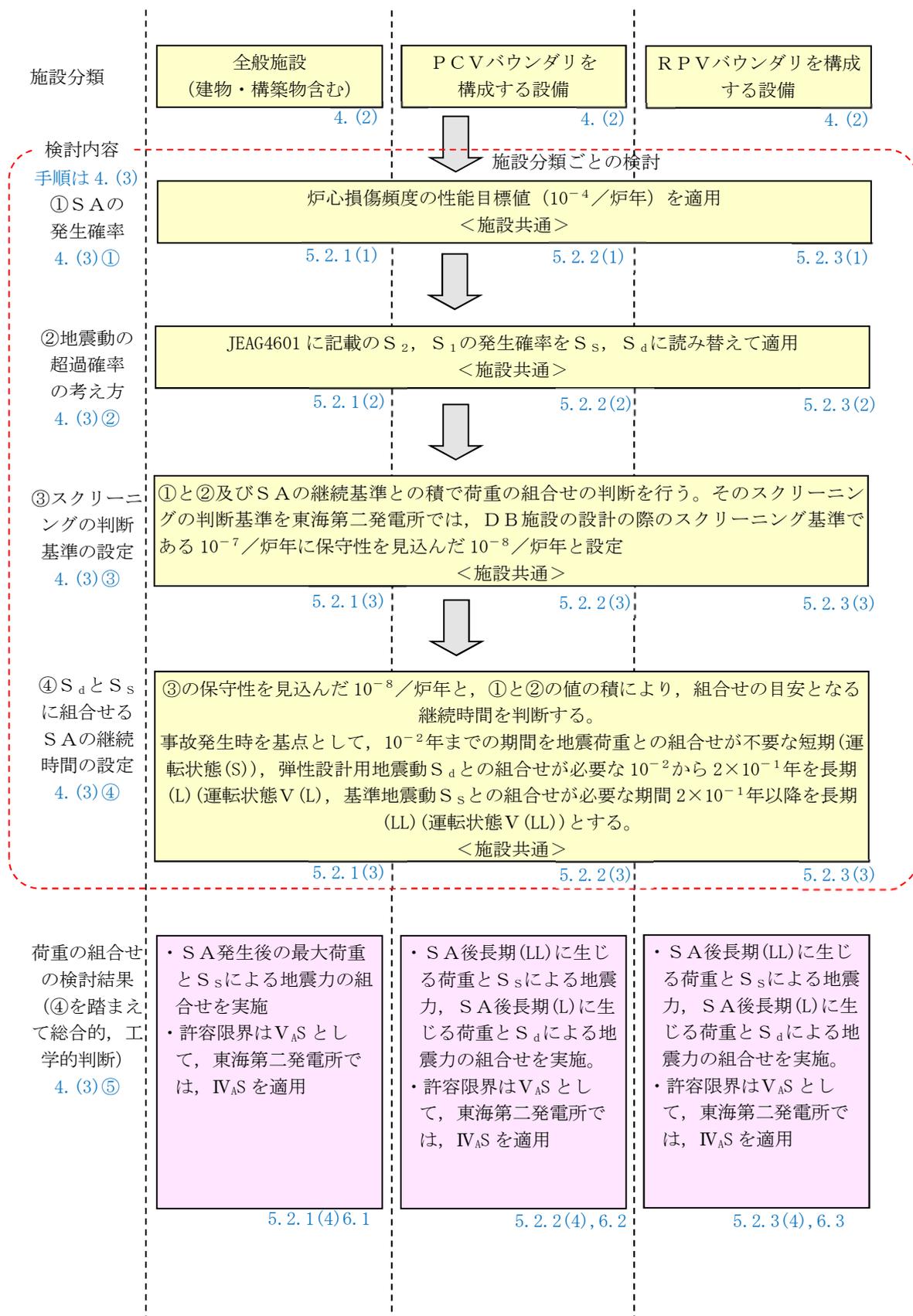


※1 : 確定論的な考え方，確率論的な考察を踏まえ，SA等を地震独立事象として取り扱う。

※2 : 確定論的な考え方，確率論的な考察を踏まえ，SA等を地震独立事象として取り扱うこと
とから従属事象としては考慮しない。

5.1

S A 荷重と地震の組合せの検討の流れについて



建物・構築物のSA施設としての設計の考え方

4 項(2)では建物・構築物を全般施設に分類しており、全般施設はSA条件を考慮した設計荷重と S_s による地震力を組み合わせることとしている。これは、建物・構築物のDB施設としての設計の考え方が、機器・配管系のそれと同じであり、SA施設としての設計については、建物・構築物、機器・配管系ともにDB施設としての設計の考え方を踏まえることを基本方針としているからである。

以下では、建物・構築物のSA施設としての設計の考え方について、DB施設としての設計の考え方も踏まえ、本文の各項毎に説明する。

(1) 対象施設とその施設分類 (3 項(1)に対する考え方)

『重大事故等対象設備について(補足説明資料)「39 条地震による損傷の防止添付資料-1 重大事故等対処施設の網羅的な整理について」』より抽出したSA施設の建物・構築物を表 1 に示す。これら 13 施設は、基準地震動 S_s による地震力に対して機能維持が求められている「常設耐震重要重大事故防止設備」, 「常設重大事故緩和設備」のいずれかに該当するため、荷重の組合せ検討の対象施設である。

表 1 S A施設（建物・構築物）の施設分類

S A施設 (建物・構築物)	常設耐震重要 重大事故防止設備	常設耐震重要重大事 故防止設備以外の常 設重大事故防止設備	常設重大事故 緩和設備
使用済燃料プール	○	—	○
緊急用海水ポンプピット	—	○	○
S A用海水ピット取水塔	—	○	○
海水引込み管	—	○	○
S A用海水ピット	—	○	○
貯留堰	○	—	○
取水路	—	○	○
フィルタ装置遮蔽	○	—	○
二次隔離弁操作室遮蔽	—	—	○
中央制御室遮蔽	○	—	○
中央制御室退避室遮蔽	—	—	○
緊急時対策所遮蔽	—	—	○
代替淡水貯槽	○	—	○

(2) D B施設としての設計の考え方

a. 新規制基準における要求事項

「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置，構造及び設備の基準に関する規則」の第 4 条（地震による損傷の防止）には，建物・構築物，機器・配管系の区分なく，次の事項が規定されている。

- ・設計基準対象施設は，地震力に十分に耐えることができるものでなければならない。
- ・耐震重要施設は，その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれのある地震による加速度によって作用する地震力（以下「基準地震動による地震力」という。）に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。

b. JEAG4601 の規定内容（2.3 項に対する考え方）

上記の規制要求を踏まえ，JEAG4601-1987 において，建物・構築物に関する荷重の組合せと許容限界については，以下のように規定されている。

【荷重の組合せ】

- ・地震力と常時作用している荷重，運転時（通常運転時，運転時の異常な過渡変化時）に施設に作用する荷重とを組合せる。
- ・常時作用している荷重，及び事故時の状態で施設に作用する荷重のうち長時間その作用が続く荷重と基準地震動 S_1 による荷重を組合せる。

【許容限界】

- ・基準地震動 S_1 による地震力との組合せに対する許容限界
安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度を許容限界とする。ただし，事故時の荷重と組合せる場合には，次項による許容限界を適用する。
- ・基準地震動 S_2 による地震力との組合せに対する許容限界
建物・構築物が構造物全体として十分変形能力（ねばり）の余裕を有し，終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする。

ここで，JEAG4601-1987 における建物・構築物の荷重の組合せは，2.3項に示す機器・配管系の荷重の組合せと同じ考え方に基づいて設定された結果として規定されているものである。

なお，JEAG4601-1987 において，機器・配管系では運転状態が定義されているが，建物・構築物については，細かな運転状態を設定する必要がないため，運転状態は定義されていない。

(3) SA施設の荷重の組合せと許容限界の設定方針 (3.(3)(4)項に対する考え方)

SA施設の建物・構築物における荷重の組合せと許容限界の設定方針は，機器・配管系と同様，JEAG4601-1987 のDB施設に対する規定内容を踏まえ，以下のとおりとする（建物・構築物では，運転状態及びそれに対応した許容応力状態が定義されていないことから，機器・配管系とは下線部が

異なる)。

【S A施設 (建物・構築物) における設定方針】

- ・ S_s 、 S_d と運転状態の組合せを考慮する。
- ・ 地震の従属事象については、地震との組合せを実施する。ここで、耐震 S クラス施設は S_s による地震力に対して、その安全機能が保持できるよう設計されていることから、地震の従属事象としての S A は発生しないこととなる。したがって、S A は地震の独立事象として取り扱う。
- ・ 地震の独立事象については、事象の発生確率、継続時間及び S_s 若しくは S_d の超過確率の積等も考慮し、工学的、総合的に組み合わせるかを判断する。組み合わせるか否かの判断は、国内外の基準等でスクリーニング基準として参照されている値、炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度の性能目標値に保守性をもたせた値を目安とし、事象の発生確率、継続時間及び S_s 若しくは S_d の超過確率の積と比較等により判断する。
- ・ また、上記により組合せ不要と判断された場合においても、事故後長期間継続する荷重と S_d による地震力と組み合わせる。
- ・ 許容限界として、D B 施設の S_s に対する許容限界に加えて、S A 荷重と地震力との組合せに対する許容限界 (機器・配管系の許容応力状態 V_{AS} に相当するもの) を設定する。ここで、東海第二発電所では、S A 荷重と地震力との組合せに対する許容限界は D B 施設の S_s に対する許容限界 (建物・構築物が構造物全体として十分変形能力 (ねばり) の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする) と同じとする。

(4) 荷重の組合せと許容限界の検討結果 (5.2.1 項に対する考え方)

5.2.1 項の全般施設の検討は、建物・構築物に対しても同様に適用される。すなわち、各項目に対する考え方は以下のとおりとなる。

S Aの発生確率 . . . 炉心損傷頻度の性能目標値 (10^{-4} /炉年) を設定
継続時間 事象発生時を起点として, 10^{-2} 年までの期間を
地震荷重との組合せが不要な短期(運転状態V
(S)), 弾性設計用地震動 S_d との組合せが必要な
 10^{-2} から 2×10^{-1} 年を長期(L) (運転状態V(L)),
基準地震動 S_s との組合せが必要な期間 2×10^{-1}
年以降を長期(LL) (運転状態V(LL)) とする。

(建物・構築物について, S A時の荷重条件を踏まえ, 施設ごとに
検討した結果を添付4 補足資料-1 に示す。)

地震動の超過確率. . . JEAG4601 の地震動の発生確率 ($S_s : 5 \times 10^{-4}$ /
年以下, $S_d : 10^{-2}$ /年以下) を設定

以上から, 機器・配管系と同様, S Aの発生確率, 継続時間, 地震動の
超過確率の積等を考慮した工学的, 総合的な判断として, 建物・構築物に
ついても, S A荷重と S_s による地震力を組み合わせることとする。

(5) S Aと地震の組合せに対する許容限界の考え方 (6.1 項に対する考え方)

(3)の荷重の組合せ方針から, S A施設(建物・構築物)の各組合せ条
件に対する許容応力状態をDB施設(建物・構築物)と比較して表2に示
す。なお, 表2に示す荷重の組合せケースのうち, 他の組合せケースと同
一となる場合, 又は他の組合せケースに包絡される場合は評価を省略する
ことになる。

表 2 荷重の組合せと許容限界

運転状態	DB施設		SA施設		備考
	S_d	S_s	S_d	S_s	
運転時	許容応力度 ^{※1}	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	DBと同じ許容限界とする。
DB事故時 (長期)	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	—	DBと同じ許容限界とする。
SA事故時	—	—	—	終局 ^{※2}	SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界として、東海第二発電所では、終局 ^{※2} とする。

※1：許容応力度：安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度

※2：終局：構造物全体として十分変形能力（ねばり）の余裕を有し、終局耐力に対して、安全余裕を持たせていること

添付 4 補足資料－2 に、 S_s による地震力と組み合わせる荷重を、施設ごとに示す。

いずれの施設も、DB事故時（長期）の荷重は、結果的に運転時と同じとなり、表 2 における「DB事故時（長期）+ S_d 」は地震力が大きい「運転時+ S_s 」に包絡されることになる。

以上より、建物・構築物は、PCV、RPV以外の機器・配管系と同様に扱うことが可能であり、全般施設に分類することができる。

S A施設（建物・構築物）のS A時の条件を踏まえた分類

S A施設 （建物・構築物）	荷重状態※ の分類	分類の根拠
使用済燃料プール	a(b)	D B設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。S A時にはD B条件とは異なる異常時荷重が作用する。
緊急用海水ポンプピット S A用海水ピット取水塔 海水引込み管 S A用海水ピット	c	緊急用海水ポンプピット、S A用海水ピット取水塔、海水引込み管及びS A用海水ピットについてはD B施設ではない
貯留堰 取水路	b	D B設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。S A時においても、地盤内でD B条件を上回るような事象は発生しないため、D B条件を上回る荷重はない。
フィルタ装置遮蔽 二次隔離弁操作室遮蔽	c	フィルタ装置遮蔽及び二次隔離弁操作室遮蔽についてはD B施設ではない。
中央制御室遮蔽	b	D B設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。S A時においても、荷重条件は変わらないため、D B条件を上回る荷重はない。
中央制御室退避室遮蔽 緊急時対策所遮蔽 代替淡水貯槽	c	中央制御室退避室遮蔽、緊急時対策所遮蔽及び代替淡水貯槽についてはD B施設ではない

※ 荷重状態の分類

- a. S A条件がD B条件を超える施設
 - (a) 新設のS A施設の運転によって、D B条件を超える施設
 - (b) S Aによる荷重・温度条件の影響によってD B条件を超える施設
- b. S A条件がD B条件に包絡される施設
- c. D B施設を兼ねないS A施設

建物・構築物において S_s による地震力と組み合わせる荷重は補足表 2-1 のとおりとなる。

補足表 2-1 S A 施設（建物・構築物）において地震力と組み合わせる荷重

	運転時	DB 事故 (長期)	S A 事故時	
組み合わせる地震力	S_s	S_d	S_s	
許容限界	終局	終局	終局	
S A 施設 (建物・構築物)	使用済燃料プール	固定荷重 積載荷重 水圧 通常時運転荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 DB 長期荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 S A 時荷重
	緊急用海水ポンプピット	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧
	S A 用海水ピット取水塔	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧
	海水引込み管	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧
	S A 用海水ピット	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧
	貯留堰	固定荷重 積載荷重 水圧	固定荷重 積載荷重 水圧	固定荷重 積載荷重 水圧
	取水路	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧
	フィルタ装置遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重
	二次隔離弁操作室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重
	中央制御室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重
	中央制御室退避室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重
	緊急時対策所遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重
	代替淡水貯槽	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧

JEAG4601-1987 では、熱応力の扱いとして、終局状態では「熱応力は考慮しない」と記載されており、原子炉格納容器底部でない基礎マットや使用済燃料

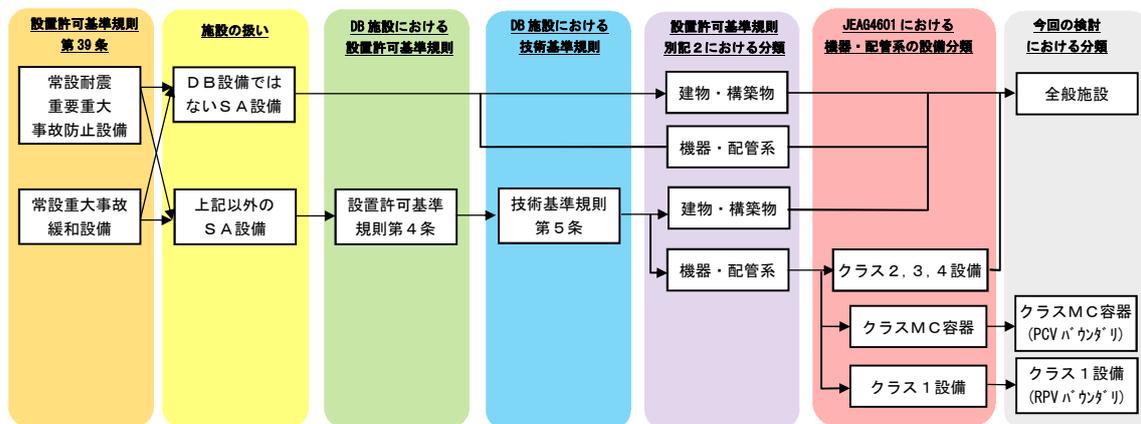
プールの解析例においても，地震時荷重と温度荷重は組み合わせられていない（参考資料〔参考5〕参照）。これを踏まえ，補足表 2-1 から温度荷重を消去すると全ての荷重組合せケースにおいて，地震力と組み合わせる荷重は常時作用している荷重（固定荷重，積載荷重，土圧，水圧）のみとなるため，DB事故時（ S_d との組合せ）は運転時（ S_s との組合せ）に包絡され，SA事故時は運転時と同一となる。

対象設備，事故シーケンス，荷重条件の網羅性

S A 荷重の組合せの検討においては，全ての対象設備，事故シーケンス，荷重条件等を網羅的に検討している。以下では，それぞれについて，その考え方を説明する。

(1) 対象設備

今回の S A 荷重の組合せの検討においては，常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備を対象とし，全ての対象施設を全般施設，格納容器バウンダリを構成する設備（以下「PCVバウンダリ」という。），原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備（以下「RPVバウンダリ」という。）のいずれかに分類している。



(2) 事故シーケンス

重大事故等対策の有効性を評価する事故シーケンスグループ等は、東海第二発電所を対象としたPRAの結果を踏まえて、以下のとおり選定されている。ここには「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」及び「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」を挙げており、考慮すべき全ての事故シーケンスグループ等を挙げている。

継続時間の検討に当たっては以下の全ての事故シーケンスグループ等から、DB条件を超える事故シーケンスグループ等を抽出し、その条件を超える時間を継続時間として設定している。

また、地震と組み合わせるSA荷重としては、全ての事故シーケンスグループ等における条件を包絡するよう設定している。

事故シーケンスグループ等
「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ
高圧・低圧注水機能喪失
高圧注水・減圧機能喪失
全交流電源喪失
全交流動力電源喪失（長期TB）
全交流動力電源喪失（TBD, TBU）
全交流動力電源喪失（TBP）
崩壊熱除去機能喪失
取水機能が喪失した場合
残留熱除去系が故障した場合
原子炉停止機能喪失
LOCA時注水機能喪失
格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）
津波浸水による最終ヒートシンク喪失
「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る格納容器破損モード
雰囲気気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）
代替循環冷却系を使用する場合
代替循環冷却系を使用できない場合
高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱
原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用

水素燃焼
溶融炉心・コンクリート相互作用
「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ
崩壊熱除去機能喪失
全交流動力電源喪失
原子炉冷却材の流出
反応度の誤投入

(3) 設計条件

耐震評価における考慮すべき荷重条件と組合せは JEAG4601・補-1984 より、下表のとおり整理されており、地震荷重以外では、以下の荷重を考慮することとされている。

- ・自重 (D)
- ・圧力による荷重 (P)
- ・機械的荷重 (自重, 地震による荷重を除く。) (M)

SA施設における上記の荷重と地震荷重の組合せを、下表のとおり整理する。DB施設で考慮する荷重 (自重, 圧力による荷重, 機械的荷重) は全て考慮している。

	施設分類 (SA) (DB) 荷重の組合せ	RPV バウンダリ	PCV バウンダリ	全般施設				炉心 支持構 造物
		重大事故等クラス2設備						
		クラス 1設備	クラス MC容器	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他	
DB荷重 の組合せ	$D+P+M+S_d$	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S
	$D+P_D+M_D+S_d$	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—
	$D+P_L+M_L+S_d$	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S
	$D+P+M+S_s$	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S
	$D+P_D+M_D+S_s$	—	—	IV _A S	IV _A S	IV _A S	IV _A S	—
SA荷重 の組合せ	$D+P_{RSA(L)}+M+S_d$	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—	SA施 設では ない
	$D+P_{RSA(LL)}+M+S_s$	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—	
	$D+P_{PSA(L)}+M+S_d$	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	
	$D+P_{PSA(LL)}+M+S_s$	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	
	$D+(P_D^{※1} \text{ 又は } P_{SA} \text{ の厳しい方})+M+S_s$	— ^{※3}	— ^{※3}	V _A S ^{※2}				

※1 DB施設を兼ねるSA施設についても考慮する。

※2 V_ASの許容限界は、IV_ASと同じものを適用する。

※3 PCVについては、 2×10^{-1} 年以降の状態、RPVについては、 10^{-2} 年以降の状態は、S_sを組み合わせ、許容応力状態V_ASを満足する状態となっていることを確認している。

【記号の説明】

- D : 自重 (JEAG4601・補-1984 では「死荷重」と記載)
- P : 地震と組み合わせるべき圧力荷重, 又は最高使用圧力等
- M : 地震, 死荷重以外で地震と組み合わせるべき機械荷重, 又は設計機械荷重等
- P_L : LOCA直後を除いてその後に生じる圧力荷重
- M_L : LOCA直後を除いてその後に生じる死荷重及び地震荷重以外の機械荷重
- P_D : 地震と組み合わせるべきプラントの運転状態Ⅰ及びⅡ (運転状態Ⅲがある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重
- M_D : 地震と組み合わせるべきプラントの運転状態Ⅰ及びⅡ (運転状態Ⅲがある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重
- $P_{PSA(L)}$: 格納容器の重大事故における長期的(長期(L))な圧力荷重
- $P_{PSA(LL)}$: 格納容器の重大事故における長期的(長期(LL))な圧力荷重
- $P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的(長期(L))な圧力荷重
- $P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的(長期(LL))な圧力荷重
- P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重
- S_d : 弾性設計用地震動 S_d により定まる地震力又は静的地震力
- S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力
- IV_{AS} : JSME S NC1 の供用状態D相当の許容応力を基準として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態
- V_{AS} : 運転状態V相当の応力評価を行う許容応力を基本として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態

【JEAG4601・補-1984 における記載からの読み替え】

耐震クラス A_s , A ⇒ 耐震クラス S

第1種 ⇒ クラス 1

第2種 ⇒ クラス MC

第3種 ⇒ クラス 2

第4種 ⇒ クラス 3

第5種 ⇒ クラス 4

S_1 ⇒ S_d

S_2 ⇒ S_s

継続時間の検討における対象荷重の網羅性について

(1) はじめに

S A施設は、S A施設としての機能要求を考慮した荷重条件により設計する。また、温度条件についても許容値の数値に影響を与える（温度が高くなると許容値が小さくなる場合がある）ことから、S A施設としての温度条件を設定する。

S A施設のうち、D B施設を兼ねるものについては、D B条件とS A条件の包絡関係により、実際の設計では、以下のように扱うこととしている。

- ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件を上回る場合
D B設計条件とは別に、S A設計条件を設ける。
- ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される場合（※）
S A設計条件はD B設計条件で代表させる。

※「S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される」とは、耐震設計において考慮する全ての荷重及び温度について、S Aを考慮した条件がD B設計条件に包絡される場合を指す

以下では、D B施設を兼ねるS A施設を対象に、S A荷重と地震荷重の組合せ検討において、検討対象とすべき荷重が網羅されていることを施設分類（全般施設、P C V、R P V）ごとに示す。

(2) 継続時間の検討で対象とする条件（荷重・温度）の網羅性

a. 全般施設

【D B設計条件とS A設計条件の整理】

全般施設はR P V（現クラス1機器（JEAG4601においては、第1種機器））とP C V（現クラスM C機器（JEAG4601においては、第

2種機器)) 以外の施設となることから、DB施設としての設計ではJEAG4601に記載の「クラス2,3,4 (JEAG4601においては第3,4,5種)」及び「その他」の組合せに基づくことになる。したがって全施設は運転状態Ⅰ～Ⅲ^{※1}を考慮して設定した設計用荷重PD,MD (以下「DB設計荷重」という。)及び温度条件と、 S_s とを組み合わせている。

このことから、SA施設としての設計においては、SA時の荷重がDB設計荷重を超える場合は、SA時の荷重を元に新たに設定した設計荷重 (以下「SA設計荷重」という。)と S_s を組合せる。また、SA時の荷重がDB設計荷重以下の場合は、DB設計荷重と S_s との組合せの評価で代表させる。温度条件についても同様に扱う。

※1 : ECCS等については運転状態Ⅳ(L)も含む。その理由は以下のとおり。

ECCS等については、JEAG4601・補-1984において、運転状態Ⅳ(L)に対する許容応力状態が I_A^* と定められており、 I_A^* の定義としては、「ECCS等のように運転状態Ⅳ(L)が設計条件となっているものに対する許容応力状態で許容応力状態 I_A に準ずる。」とされている。

つまり、ECCS等については、運転状態Ⅰ～Ⅲだけでなく、運転状態Ⅳ(L)も設計条件となっており、運転状態Ⅰ～Ⅳ(L)を考慮してDB設計条件(荷重・温度)を設定している。

なお、JEAG4601においては荷重の組合せの考え方は、運転状態Ⅰ～Ⅲと S_s を、運転状態Ⅳ(L)と S_d と組み合わせるこ

ととなっているが、実設計においては、設計用荷重である P_D 、 M_D を用いて設計を行うことから、運転状態 I ~ IV (L)を包絡するようにを設定し、それらと S_s を組み合わせている。

ここで、旧指針においては、耐震 A_s 、A、B、Cクラスというクラス分類がなされていることから、耐震 Aクラスの設備においては、 S_s との組合せは実施せず、 S_1 との組合せにより設計がなされていた。一方、現在の規制基準においては、耐震 A_s 、Aクラスを統合して、耐震 Sクラスとし、 S_s 、 S_d 双方との組合せで設計することとなっていることから、上述のとおり、 P_D 、 M_D と S_s の組合せを実施することになる。

【継続時間の検討における対象条件と網羅性】

DB設計において S_s 、 S_d との組合せを行う荷重、温度条件は、「DB設計荷重・温度」の一種類であるため、継続時間としてこの条件を超える時間を検討している。

添付 6-1 表 全般施設の荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件

	S_s	S_d
DB 荷重・温度	DB 設計荷重・温度	DB 設計荷重・温度
SA 荷重・温度	(DB 設計荷重・温度 < SA 時荷重の場合) SA・短期荷重・温度、SA 長期荷重・温度の厳しい方 (DB 設計荷重・温度 \geq SA 時荷重の場合) DB 設計荷重・温度	—

b. PCV

【DB設計条件とSA設計条件の整理】

D B 設計での組合せでは、JEAG4601 に記載のとおり、運転状態 I ～ III の荷重は S_s と組み合わせ、また運転状態 IV (L) の荷重は S_d と組み合わせている。

ここで、PCV の運転状態 I ～ III の荷重・温度は通常運転状態と同じ、また、運転状態 IV (L) (LOCA 後長期間経過した状態) の荷重・温度は、運転状態 I ～ III の条件よりも厳しい条件となっていることから、DB 設計で考慮している荷重条件は次の 2 種類となる。

- ・ 運転状態 I ～ III を踏まえて設定した条件：通常運転時圧力・温度
- ・ 運転状態 IV (L) を踏まえて設定した条件：LOCA 後の最大内圧・温度

以上を踏まえ、PCV の SA 施設としての設計においては、組合せを検討する条件として、以下の 2 種類を設定し、それぞれの継続時間を考慮して実際の組合せを設定している。

- ・ SA 後の長期 (L) における荷重・温度
- ・ SA 後の長期 (LL) における荷重・温度

【継続時間の検討における対象条件の網羅性】

DB においては、以下の組合せに対する設計を行っている。

- ・ 通常運転圧力 + S_s
- ・ LOCA 後の最大圧力 + S_d

SA における設計条件（組合せ）は、この DB 設計条件への包絡性を踏まえ、

① SA 後の長期 (LL) 荷重 + S_s

→ S_s には、継続時間を考慮して長期 (LL) 荷重 (2×10^{-1} 年以降) を組み合わせる。

② S A 後の長期 (L) 荷重 (S A 後の最高圧力・温度) + S_d

→ S_d には, 継続時間を考慮して長期 (L) 荷重 ($10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$ 年) を組み合わせる。

添付 6-2 表 P C V の荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件

	S _s	S _d
D B 荷重・温度	通常運転時圧力・温度	L O C A 後の最大内圧・温度
S A 荷重・温度	S A 後の長期 (LL) 圧力・温度	S A 後の長期 (L) 圧力・温度

c. R P V

【D B 設計条件と S A 設計条件の整理】

D B 設計での組合せでは, JEAG4601 に記載のとおり, 運転状態 I ~ III の荷重は S_s と組み合わせ, また運転状態 IV (L) の荷重は S_d と組み合わせている。

ここで, R P V の運転状態 I ~ III を踏まえて設定される圧力・温度は運転状態 II (全給水流量喪失又はタービントリップ) であり, これは運転状態 IV (L) (L O C A 後長期間経過した状態) の圧力・温度より高いため, 実際の評価では, 「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度と S_s, S_d を組み合わせで評価している。

以上を踏まえ, R P V の S A 施設としての設計においては, 組合せを検討する荷重として, S A 後の長期 (L) 荷重・温度を設定する。S A における設計条件 (組合せ) は, この D B 設計条件への包絡性を踏まえ S A 後の長期 (LL) 荷重と S_s, S A 後の長期 (L) 荷重と S_d を組み合わせる方針とする。

【継続時間の検討における対象条件の網羅性】

DBにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。

- ・全給水流量喪失又はタービントリップ + S_s
- ・全給水流量喪失又はタービントリップ + S_d

SAにおける設計条件（組合せ）は、このDB設計条件への包絡性を踏まえ、

- ① SA後の長期(LL)荷重 + S_s
→ S_s には、継続時間を考慮して長期(LL)荷重(2×10^{-1} 年以降)を組み合わせる。
- ② SA後の長期(L)荷重 (SA後の最高圧力・温度) + S_d
→ S_d には、継続時間を考慮して長期(L)荷重($10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$ 年)を組み合わせる。

添付6-3表 R P Vの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件

	S_s	S_d
DB荷重・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度
SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度	SA後の長期(L)圧力・温度

(3) JEAG4601のアプローチを用いた検討

本項では、DB設備における荷重の組合せ(JEAG4601)と今回の検討にて用いたSA荷重の組合せの考え方を整理する。

a. JEAG4601における荷重の組合せ検討のアプローチ

- ① 運転状態の発生確率を設定
- ② 地震の発生確率を設定
- ③ 「運転状態の発生確率」, 「地震の発生確率」, 「継続時間」の

積が 10^{-7} / 炉年になる継続時間を設定

- ④ 10^{-7} / 炉年となる継続時間における荷重を，地震と組み合わせる条件とする。

b. 今回の検討に用いた S A 荷重の組合せ検討のアプローチ

- ① S A 事象の発生確率を設定
- ② 地震の発生確率を設定
- ③ 「S A 事象の発生確率」，「地震の発生確率」，「継続時間」の積が 10^{-8} / 炉年になる継続時間を設定
- ④ 10^{-8} / 炉年となる継続時間における荷重を，地震と組み合わせる条件とする。

以上より，③，④で用いた組合せの判定基準は，今回の S A 荷重の組合せの検討 (10^{-8} / 炉年) の方が，JEAG4601 における荷重の組合せ検討 (10^{-7} / 炉年) のアプローチよりも，保守的な条件となっている。

(4) まとめ

以上のとおり，各施設の S A 荷重と組合せの検討では， S_s ， S_d と S A 荷重を適切に考慮しており，JEAG4601 における検討アプローチよりも保守的な条件となっている。

荷重の組合せ表

(1) 記号の説明

D：死荷重

P_D ：地震と組合すべきプラントの運転状態Ⅰ及びⅡ（運転状態Ⅲがある場合にはこれを含む），又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重

$P_{PSA(L)}$ ：格納容器の重大事故における長期圧力（長期（L））

$P_{PSA(LL)}$ ：格納容器の重大事故における長期圧力（長期（LL））

$P_{RSA(L)}$ ：原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力（長期（L））

$P_{RSA(LL)}$ ：原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力（長期（LL））

P_{SA} ：重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力

M：地震及び死荷重以外で地震と組合すべきプラントの運転状態（冷却材喪失事故後の状態は除く）で設備に作用している機械的荷重（各運転状態におけるP及びMについては，安全側に設定された値（最高使用圧力，設計機械荷重等）を用いてもよい。）

M_D ：地震と組合すべきプラントの運転状態Ⅰ及びⅡ（運転状態Ⅲがある場合にはこれを含む），又は当該設備に設計上定められた機械的荷重

T_D ：設計基準対象施設の耐震設計上の温度

T_{PSA} ：格納容器の重大事故における長期温度（最高使用温度を用いてもよい。）

$T_{RSA(L)}$ ：原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期温度（最高使用温度を用いてもよい。）

T_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計温度

T_D : 重大事故における施設本体の温度, 及び施設周辺の雰囲気温度
を考慮して設定した温度

S_d : 弾性設計用地震動 S_d により定まる地震力又は静的地震力

S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力

IV_{AS} : JSME S NC1 の供用状態 D 相当の許容応力を基準として, それに
地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力
状態

V_{AS} : 運転状態 V 相当の応力評価を行う許容応力を基本として, それ
に地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応
力状態

(2) 荷重の組合せ表

施設区分			荷重の組合せ	温度条件	許容応力状態	備考
格納容器バウンダリを構成する設備 (PCVバウンダリ)			$D+P_{PSA(L)}+M+S_d$	$T_{PSA(L)}$	V_{AS}	検討項目 6.2
			$D+P_{PSA(LL)}+M+S_d$	$T_{PSA(LL)}$	V_{AS}	
格納容器 内のSA 施設	原子炉冷却 材圧力バウ ンダリを構 成する設備 (RPVバ ウンダリ)	施設本体	$D+P_{RSA(L)}+M+S_d$	$T_{RSA(L)}$	V_{AS}	検討項目 6.3
			$D+P_{RSA(LL)}+M+S_d$	$T_{RSA(LL)}$	V_{AS}	
		支持構造 物	$D+P_{RSA(L)}+M+S_d$	T_a	V_{AS}	検討項目 6.4
			$D+P_{RSA(LL)}+M+S_d$	T_a	V_{AS}	
	全般施設	施設本体	$D+(P_D^{*1} \text{ 又は } P_{SA} \text{ の 厳 しい 方})+M_D+S_s$	$T_D^{*1} \text{ 又は } T_{SA} \text{ の 厳 しい 方}$	V_{AS}	検討項目 6.1
		支持構造 物	$D+(P_D^{*1} \text{ 又は } P_{SA} \text{ の 厳 しい 方})+M_D+S_s$	T_a	V_{AS}	検討項目 6.4
格納容器外の全般施設		施設本体	$D+(P_D^{*1} \text{ 又は } P_{SA} \text{ の 厳 しい 方})+M_D+S_s$	$T_D^{*1} \text{ 又は } T_{SA} \text{ の 厳 しい 方}$	T_{PSA}	検討項目 6.1
		支持構造 物	$D+(P_D^{*1} \text{ 又は } P_{SA} \text{ の 厳 しい 方})+M_D+S_s$	T_a	T_{PSA}	検討項目 6.1

※1：DB施設を兼ねるSA施設についても考慮する。

※2： V_{AS} の許容限界は、 IV_{AS} と同じものを適用する。

重大事故時の荷重条件の妥当性について

(1) はじめに

重大事故時の耐震評価においては、地震力と重大事故時の原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器にかかる圧力・温度を組み合わせる場合、耐震評価に用いる圧力・温度は高い方が評価結果は厳しくなる。したがって、重大事故時の耐震評価における地震力と組み合わせる圧力・温度条件としては、有効性評価結果の中から事象発生時の原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器にかかる最高圧力及び最高温度を選定することとし、全ての事故シーケンスグループ等のうち、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度が最も厳しくなるものを選定することとした。

選定した事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価（別紙1参照）を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。

有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており（別紙2から別紙4参照）、解析コード及び解析条件の不確かさについて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認していることから、耐震評価に用いる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度条件として、不確かさは考慮せず、有効性評価結果から得られる最高圧力・温度に基づいた保守的な圧力・温度を用いることとした。

耐震評価に用いる重大事故時の地震力と組み合わせる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の具体的な圧力・温度条件について次項以降に示す。

(2) 耐震評価で用いる原子炉冷却材圧力バウンダリの圧力・温度について

原子炉冷却材圧力バウンダリにかかる圧力及び温度が最高となる事故シーケンスは、有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスグループ等のうち、「原子炉停止機能喪失」であり、A T W S で考慮する運転時の異常な過渡変化のうち、過渡事象として主蒸気隔離弁の誤閉止の発生を仮定するとともに、原子炉自動停止機能が喪失する事象であり、緩和措置がとられない場合には、原子炉出力が維持されるため、原子炉圧力容器が高温・高圧状態となる。

「原子炉停止機能喪失」の炉心損傷防止対策は、主として当該事故の発生防止のために代替制御棒挿入機能（以下「A R I」という。）を備えており、プラント過渡事象が発生し、通常のスラム機能が、電氣的な故障により喪失した場合に、後備の手段としてA R I を作動させることにより原子炉停止機能を確保することとなる。有効性評価では、このA R I の機能に期待せず、最も厳しい過渡事象として主蒸気隔離弁の閉止を条件とし、これによる原子炉圧力上昇による反応度投入、また、主蒸気隔離弁の閉止に伴う給水加熱喪失による反応度投入を評価している。これに対し、原子炉出力を抑制するためのA T W S 緩和設備（代替原子炉再循環ポンプトリップ機能）、運転員による原子炉水位維持操作（自動減圧系の自動起動阻止含む）及びほう酸水注入系による原子炉未臨界操作により原子炉を未臨界へ移行させることとなる。

この事故シーケンスにおけるS A 発生後の原子炉圧力の最高値、原子炉冷却材温度の最高値を添付 8-1 表に示す。スラムを前提とした他の事故シーケンスグループ等と比較し、最も早く原子炉圧力が上昇する事象である。

添付 8-1 表に示す「原子炉停止機能喪失」の有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしている。また、不確かさの影響評価を行っており、その結果として、解析コード及び解析条件の不確かさについて操作への影響を含めて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認していることから、ここでは不確かさは考慮しない。

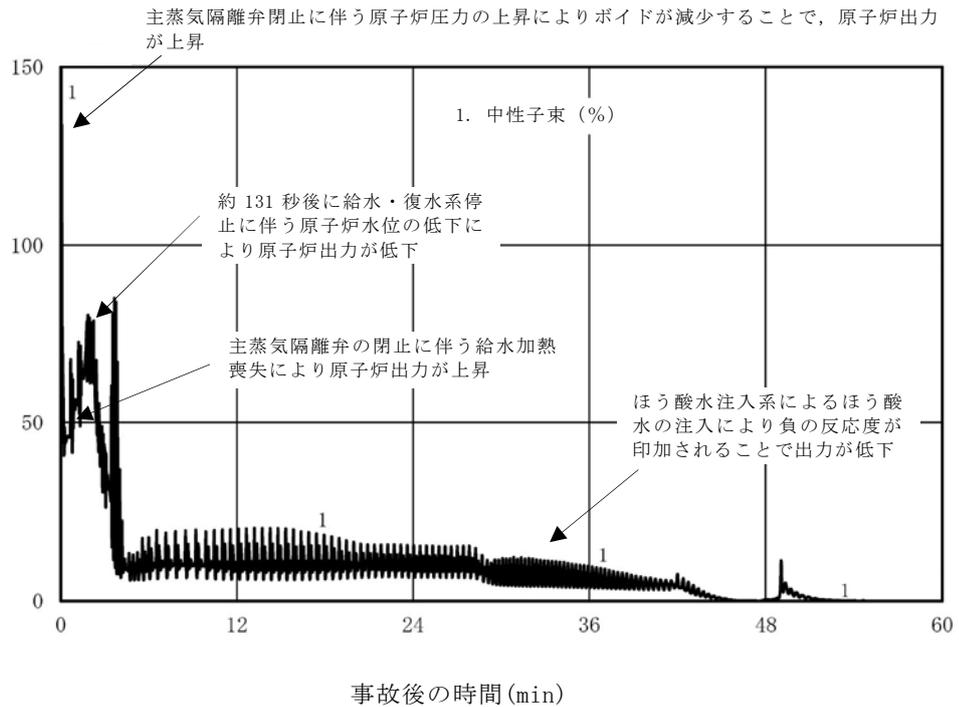
「原子炉停止機能喪失」の過渡応答図を添付 8-1 図及び添付 8-2 図に示す。原子炉圧力は 10 秒以内に A T W S 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）による原子炉出力の低下により、耐震設計上の設計圧力である約 8.14MPa[gage]を下回っている。また、冷却材温度も、原子炉圧力の上昇に伴う飽和蒸気温度が上昇するが、耐震設計上の設計温度である 301°Cを下回っている。長期的な観点では、事象発生後 10 秒以降、逃がし安全弁（逃がし弁機能）による原子炉圧力制御が行われ、原子炉圧力はほぼ一定で推移する。

運転員がほう酸注入系を起動し、事象発生後 9 分 30 秒にほう酸水の注入が開始されることにより、原子炉出力は崩壊熱レベルまで速やかに低下する。その後、運転員が原子炉の減圧、除熱及び残留熱除去系による炉心冷却を行うことにより、低温停止状態に至る。

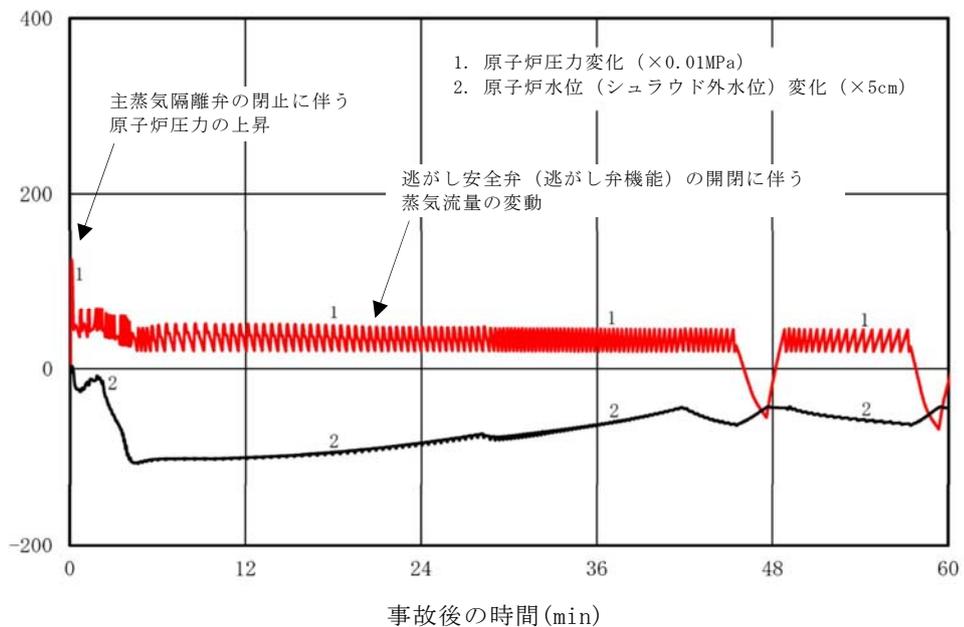
以上より、事象発生直後の圧力上昇以降、原子炉冷却材圧力バウンダリの圧力・温度は、DB 施設の耐震設計上の設計圧力・温度を十分に下回る。

添付 8-1 表 原子炉冷却材バウンダリの S A 時の圧力・温度（有効性評価結果）

	原子炉停止機能喪失	D B 条件
最高圧力	約 8.49MPa [gage]	約 8.14MPa [gage]
最高温度	約 298°C	301°C



添付 8-1 図 原子炉停止機能喪失における中性子束の推移
(事象発生から 60 分まで)



添付 8-2 図 原子炉停止機能喪失における原子炉水位及び原子炉圧力の推移
(事象発生から 60 分まで)

(3) 耐震評価で用いる格納容器の圧力・温度について

格納容器の圧力・温度条件が最も厳しくなるという点で、最高使用圧力・温度を超え、さらに継続期間の長い事故シーケンスグループ等を抽出することを目的に、事故発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）以内及び事故発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）の圧力・温度が最も高い事故シーケンスグループ等を抽出した結果、以下の事故シーケンスが挙げられる。

- ・ 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）
- ・ 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）

上記のいずれの事故シーケンスにおいても、事象発生後 10^{-2} 年（約 3 日後）前までに格納容器圧力逃がし装置又は緊急用海水系を用いた代替循環冷却系等による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持される。 10^{-2} 年（約 3 日後）以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼を防止する観点から格納容器内への窒素注入を実施する運用としていることから、一時的に格納容器圧力が最高使用圧力以下の範囲で圧力上昇する期間が生じるが、上記の除熱機能により、最高使用圧力以下に抑えられる。

したがって、 10^{-2} 年（約 3 日後）以内の温度及び最高使用圧力に基づき、事故シーケンスグループ等を選定することは妥当である。

なお、「高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱」、「原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用」及び「溶融炉心・コンクリート相互作用」は同じ事故シーケンスにより各格納容器破損モードの評価を行っている。これら格納容器破損モードを評価する際には、原子炉圧力容器破損に至るまで炉心損傷を進展させ、その後生じうる格納容器破損モードに対

する有効性を確認する必要があるため、解析の前提として、重大事故等対策設備として整備した原子炉への注水機能は使用しないとの前提で評価することで、各々の格納容器破損モードに対して厳しい条件となるよう保守的な条件設定を行っており、他の事故シーケンス等と比較して前提条件が異なる（本来は、高圧代替注水系により炉心損傷回避が可能な事故シーケンスである）。一方、格納容器に対する静的な過圧・過温に対する長期の頑健性を確認する上では、格納容器圧力及び温度は原子炉停止後の崩壊熱と除熱能力の関係が支配的な要素であることから、「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モードとして参照する事故シナリオとして、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）を代表シナリオとすることは、原子炉圧力容器破損後のシナリオも考慮していることと等しい。

格納容器破損モード「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」は、大破断 L O C A が発生し、流出した原子炉冷却材及び熔融炉心の崩壊熱等の熱によって発生した水蒸気、炉心損傷を伴うジルコニウム-水反応によって発生した非凝縮性ガスなどの蓄積により、格納容器の雰囲気圧力・温度が上昇することになる。

上記 2 つの事故シーケンスグループ等について、事故発生後の格納容器の最高圧力及び最高温度（壁面温度）を添付 8-2 表に示す。添付 8.2 表に示すとおり、最高圧力及び温度（壁面温度）はほぼ同等であり、これら 2 つの事故シーケンスグループでの最高圧力・温度（壁面温度）を、耐震評価における重大事故時の地震力と組み合わせる格納容器の圧力・温度条件とする。

なお、上記の2つの事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。

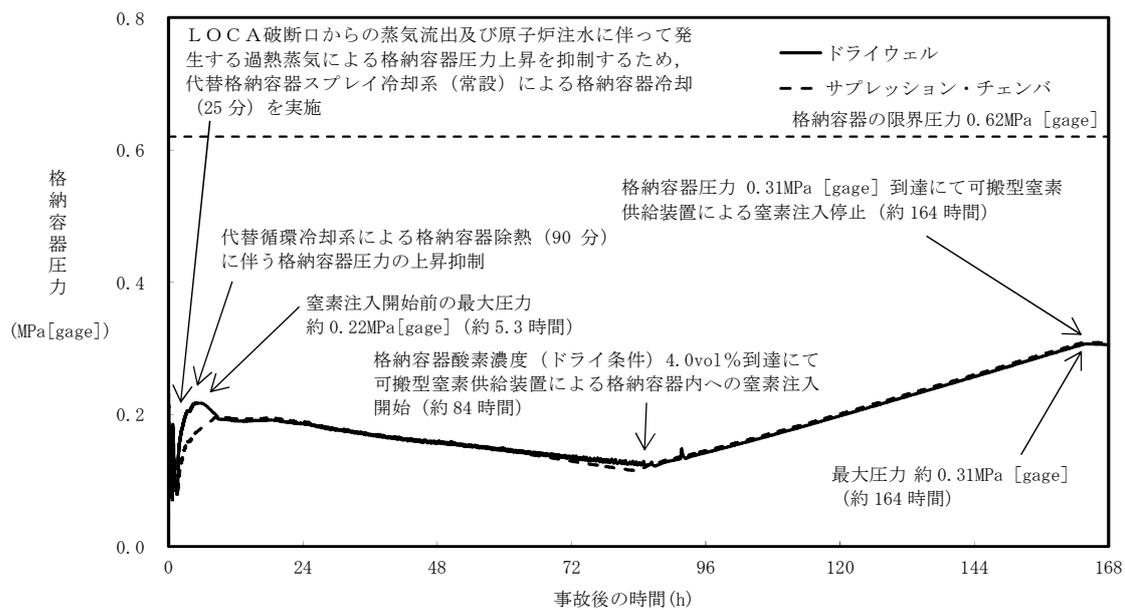
有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており、また、不確かさの影響評価を行っており、その結果として、解析コード及び解析条件の不確かさについて操作への影響を含めて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認している。しかしながら、PCVバウンダリは、SA発生時における最終障壁となることから、その重要性を考慮し、SA発生後 10^{-2} 年以降 2×10^{-1} 年未満の期間として組み合わせる荷重は、保守的に事象発生以降の最大となる荷重（有効性評価結果の最高圧力・最高温度（壁面温度））を S_d と組み合わせる。

上記の2つの事故シーケンスグループ等について、格納容器圧力・雰囲気温度の解析結果を添付8-3図から8-6図に示す。添付8-3図から8-6図より、重大事故発生後 10^{-2} 年（約3日後）前までに、格納容器圧力逃がし装置又は緊急用海水系を用いた代替循環冷却系による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持される。代替循環冷却系を使用する場合における 10^{-2} 年（約3日後）以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼の防止のため格納容器内への窒素封入を実施する運用とされていることから、一時的に上昇する期間があるが、上記の除熱機能により最高使用圧力以下に抑えられる。

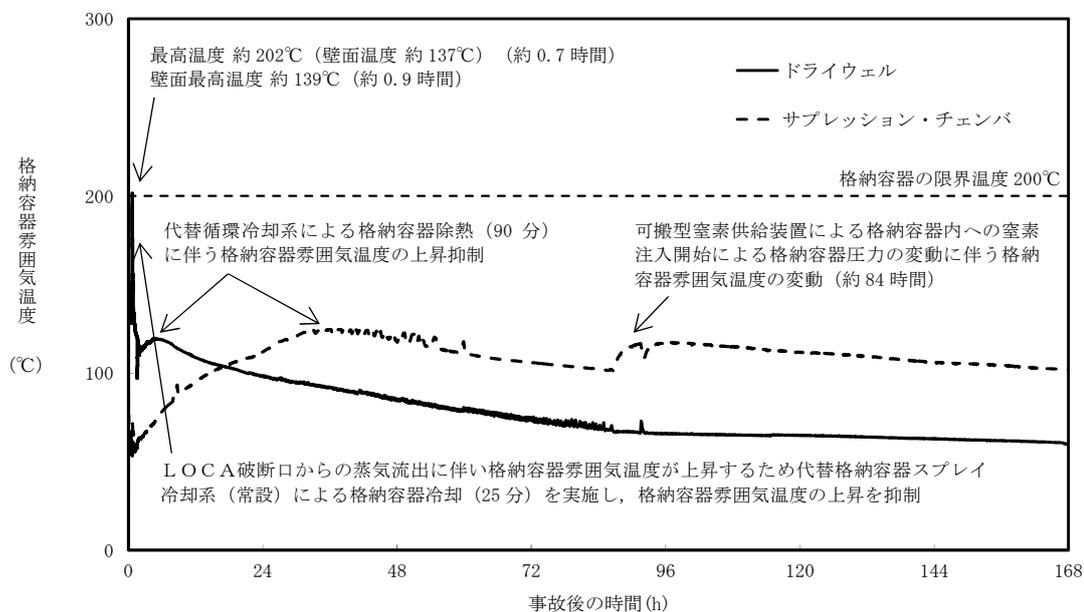
添付 8-2 表 格納容器の S A 時の圧力・温度

(有効性評価結果)

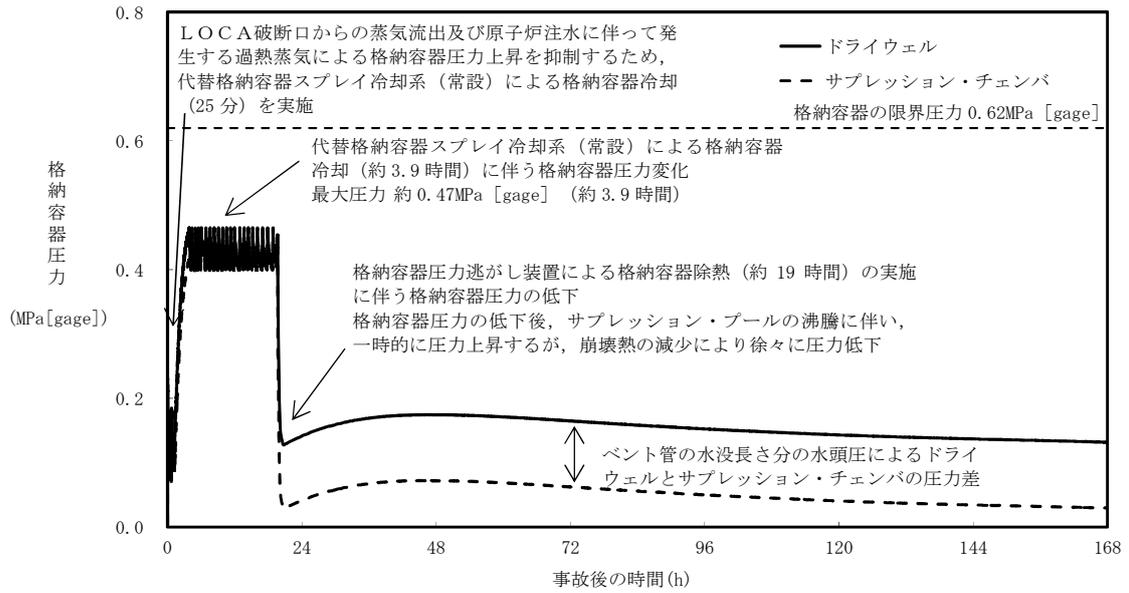
	格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用 する場合)	格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用 できない場合)
最高圧力	約 310kPa[gage]	約 465kPa[gage]
最高温度 (壁面温度)	約 139℃	約 157℃
圧力 (10 ⁻² 年後)	約 310kPa[gage]以下	約 465kPa[gage] 以下
温度 (壁面温度) (10 ⁻² 年後)	約 139℃以下	約 157℃以下



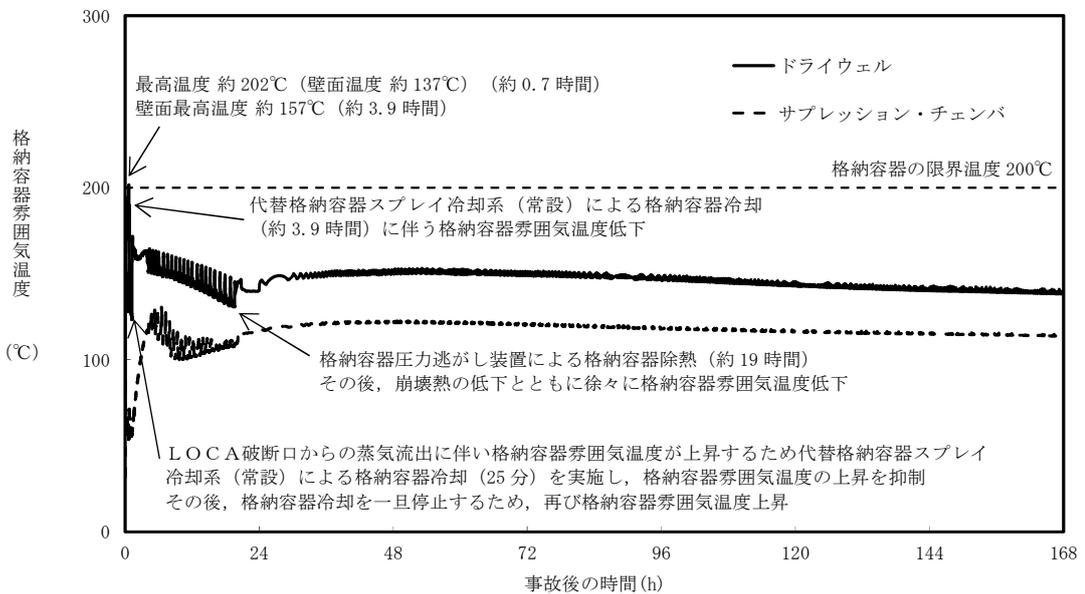
添付 8-3 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における格納容器圧力の推移



添付 8-4 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」における格納容器雰囲気温度の推移



添付 8-5 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却を使用できない場合）」における格納容器圧力の推移



添付 8-6 図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」における格納容器雰囲気温度の推移

(4) 重大事故等時の耐震評価で用いる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度評価のための解析条件について

前述のとおり，重大事故等対処施設の耐震評価で用いる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度は高い方が耐震評価は厳しくなる。このため，耐震評価における重大事故時の地震力と組み合わせる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度条件については，有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスのうち，最も厳しくなる事故シーケンスの圧力及び温度（壁面温度）を選定することとした。

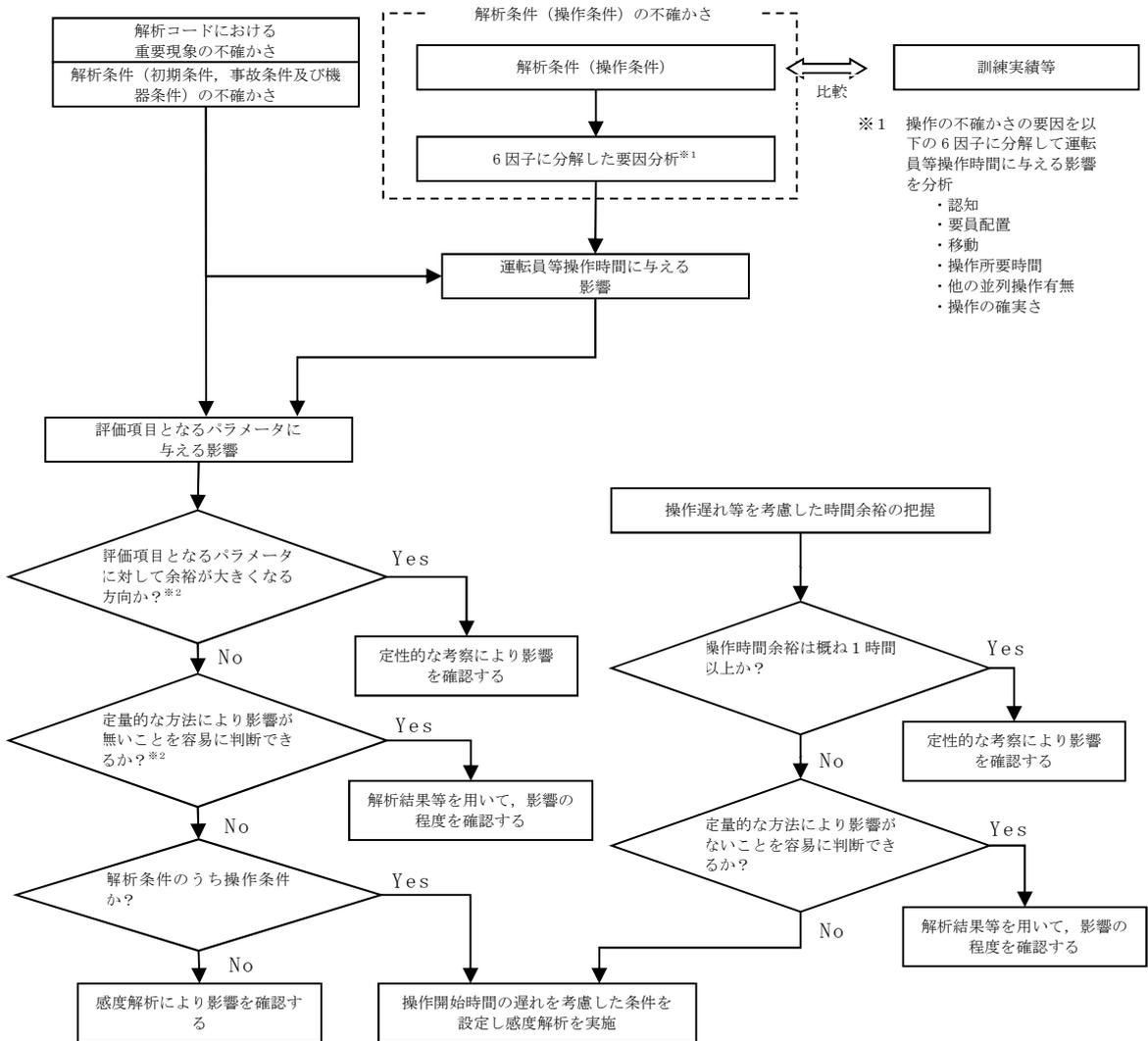
耐震評価に用いる重大事故時の地震力と組み合わせる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度評価のための解析条件の考え方を添付 8.3 表に示す。

添付 8-3 表 重大事故等対処施設の耐震評価で用いる圧力及び

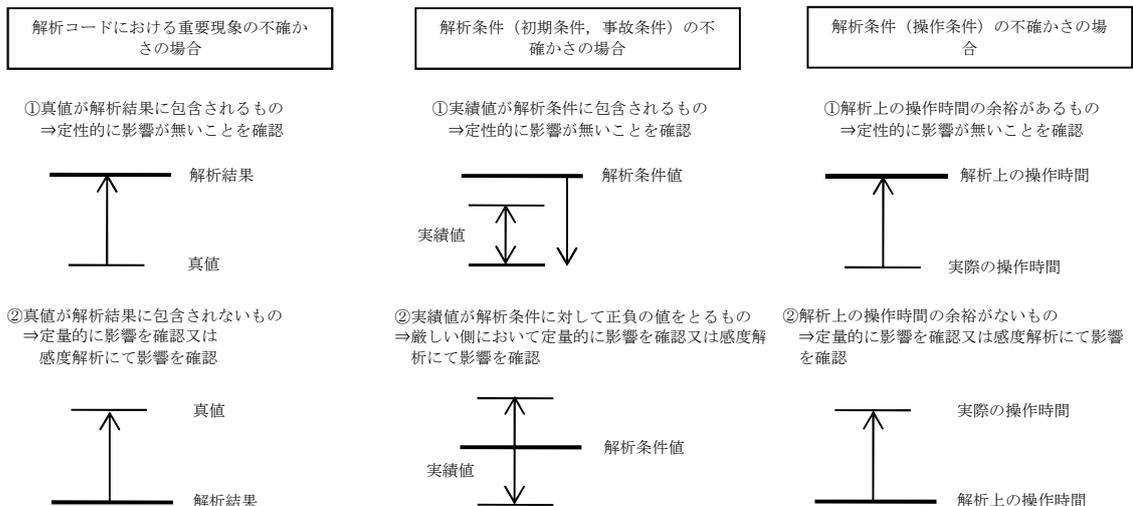
温度条件の考え方

	条件	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方
R P V	圧力	原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	原子炉熱出力，原子炉圧力，炉心流量，給水温度は，最確条件を使用するが，本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい，主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに核データ（動的ボイド係数・動的ドップラ係数）を反応度印加割合が大きくなるよう保守的な条件として設定している。
	温度		
P C V	圧力	格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	格納容器空間部容積及び初期ドライウエル雰囲気温度は設計値を使用し，サブプレッション・チェンバのプール水温（サブプレッション・チェンバ気相部温度と同じ）及びサブプレッション・チェンバのプール水位はサブプレッション・チェンバでの圧力抑制効果が厳しくなる条件として設定。 格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については，保守的な条件として設定している。
	温度		

解析コード及び解析条件の不確かさ影響評価フロー



※2 評価項目となるパラメータに対する影響評価の考え方



主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（1/6）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
解析コード	プラント動特性：REDY	—	
初期条件	原子炉熱出力	3,293MW	定格原子炉熱出力として設定
	原子炉圧力 (圧力容器ドーム部)	6.93MPa[gage]	定格原子炉圧力として設定
	原子炉水位	通常運転水位（セパレータ スカート下端から+126 cm)	通常運転時の原子炉水位として設定
	炉心流量	約 $41.06 \times 10^3 \text{ t/h}$ (85%)	原子炉定格出力時の下限流量として設定
	主蒸気流量	6,420t/h	定格主蒸気流量として設定
	給水温度	約 216°C	初期温度約 216°Cから主蒸気隔離弁閉止に伴う給水加熱喪失の後、電動駆動給水ポンプ停止時点で約 84°Cまで低下
	燃料及び炉心	9×9燃料（A型） 単一炉心	9×9燃料（A型）と9×9燃料（B型）の熱水力的な特性はほぼ同等であることから、代表的に9×9燃料（A型）を設定
	核データ（動的ボイド係数）	平衡サイクル末期の値の1.25倍	サイクル末期の方がサイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることから、サイクル末期として設定
	核データ（動的ドップラ係数）	平衡サイクル末期の値の0.9倍	
	格納容器体積（ドライウエル）	5,700m ³	設計値
	格納容器体積（サブプレッション・チェンバ）	空間部：4,100m ³ 液相部：3,300m ³	設計値（通常運転時のサブプレッション・プール水位の下限値として設定）
	サブプレッション・プール水温度	32°C	通常運転時のサブプレッション・プール水温度の上限値として設定
	格納容器圧力	5kPa[gage]	通常運転時の格納容器圧力を包含する値

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（2/6）

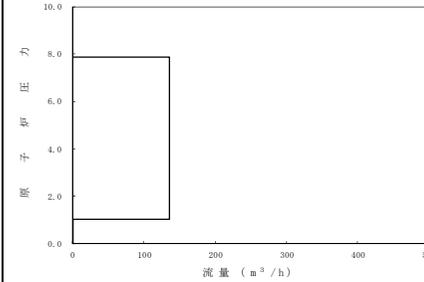
項 目		主要解析条件	条件設定の考え方
事故条件	起回事象	主蒸気隔離弁の全弁誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定
	安全機能の喪失に対する仮定	原子炉停止機能，原子炉手動スクラム及び代替制御棒挿入機能の喪失	バックアップを含めた全ての制御棒挿入機能の喪失を設定
	評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく，保守的な評価となることを考慮して設定
	外部電源	外部電源あり	外部電源がある場合，事象発生と同時に給復水系及び再循環系ポンプがトリップせず，原子炉出力が高く維持されることから，燃料被覆管温度，格納容器圧力及びサブプレッション・プール水温度の上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（3/6）

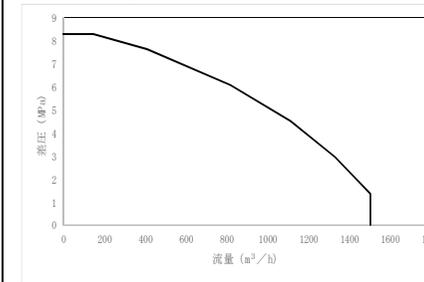
項 目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	主蒸気隔離弁の閉止に要する時間	3 秒	設計値の下限（最も短い時間）として設定
	A TWS 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）	再循環系ポンプが，原子炉圧力高（7.39MPa[gage]（遅れ時間 0.2 秒））で 2 台全てがトリップ	再循環系のインターロックとして設定
	逃がし安全弁	逃がし弁機能 7.37MPa[gage]×2 個，354.6t/h（1 個当たり） 7.44MPa[gage]×4 個，357.8t/h（1 個当たり） 7.51MPa[gage]×4 個，361.1t/h（1 個当たり） 7.58MPa[gage]×4 個，364.3t/h（1 個当たり） 7.65MPa[gage]×4 個，367.6t/h（1 個当たり）	原子炉圧力が低めに維持される方が，原子炉圧力に依存する高圧炉心スプレイ系の注水流量が大きくなり，原子炉水位が高めに維持されることで，原子炉出力の観点で厳しい設定となることから，逃がし弁機能を設定
		自動減圧系により逃がし安全弁（自動減圧系）による原子炉急速減圧 作動時間：ドライウェル圧力高（13.7kPa[gage]）及び原子炉水位異常低下（レベル 1）到達から 120 秒後	逃がし安全弁の自動減圧機能の設計値として設定
	電動駆動給水ポンプ	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔離弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが停止した後，電動駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	電動駆動給水ポンプの設計値として設定

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（4/6）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	原子炉隔離時冷却系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位異常低下（レベル2）によって自動起動 注水遅れ時間 0 秒 注水流量 $136.7\text{m}^3/\text{h}$（$7.86\text{MPa}[\text{gage}] \sim 1.04\text{MPa}[\text{gage}]$において） 	原子炉隔離時冷却系の設計値として設定 注水遅れ時間は原子炉隔離時冷却系による原子炉注水開始タイミングが早い方が、原子炉水位が高めに維持されることで原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、0 秒を設定
	高圧炉心スプレイ系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位異常低下（レベル2）又はドライウエル圧力高（$13.7\text{kPa}[\text{gage}]$）によって自動起動 注水遅れ時間 0 秒 注水流量 $145\text{m}^3/\text{h} \sim 1,506\text{m}^3/\text{h}$（$8.30\text{MPa}[\text{dif}] \sim 0\text{MPa}[\text{dif}]$において） 	炉心に冷水が大量に注水され、原子炉水位が高めに維持される方が原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、ポンプ性能評価に基づく大きめの注水流量特性を設定



原子炉隔離時冷却系
ポンプによる注水特性



高圧炉心スプレイ系
ポンプによる注水特性

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（5／6）

項 目		主要解析条件	条件設定の考え方
関連する機器条件に 重大事故等対策に	ほう酸水注入系	<ul style="list-style-type: none"> ・注入流量 163L/min ・ほう酸水濃度 13.4wt% 	注入流量はほう酸水注入系の設計値として設定 ほう酸水濃度は単位時間当たりに投入される負の反応度が小さくなるよう管理範囲の下限値として設定
	残留熱除去系（サプレッション・プール冷却系）	熱交換器 1 基当たり約 53MW （サプレッション・プール水温度 100℃，海水温度 27.2℃において）	残留熱除去系の設計値として設定
関連する操作条件に 重大事故等対策に	自動減圧系等の起動阻止操作	事象発生 4 分後	原子炉停止機能喪失の確認及び自動減圧系等の起動阻止に要する時間を考慮して設定
	ほう酸水注入系の起動操作	事象発生 6 分後	自動減圧系等の起動阻止操作後に実施するため，自動減圧系等の起動阻止操作が完了する事象発生の 4 分後からほう酸水注入系の起動操作に要する時間を考慮して設定
	残留熱除去系（サプレッション・プール冷却系）による格納容器除熱操作	事象発生 17 分後	状況の確認及び操作に要する時間を考慮して設定

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（6／6）

項 目		主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード		ホットバンドル解析：SCAT	—
初期条件	最小限界出力比	1.24	通常運転時の熱的制限値として設定
	燃料棒最大線出力密度	44.0kW/m	通常運転時の熱的制限値として設定
沸騰遷移の判定		GEXL 関連式	—
沸騰遷移後の熱伝達関連式		修正 Dougall-Rohsenow 式	—
リウエット関連式		日本原子力学会標準「BWRにおける過渡的な沸騰遷移後の燃料健全性評価基準:2003」における関連式2	—

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
（代替循環冷却系を使用する場合）（1/4）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
解析コード	MAAP	—	
初期条件	原子炉熱出力	3,293MW	定格原子炉熱出力として設定
	原子炉圧力 （圧力容器ドーム部）	6.93MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
	原子炉水位	通常運転水位（セパレータ スカート下端から+126cm）	通常運転時の原子炉水位として設定
	炉心流量	48,300t/h	定格流量として設定
	燃料	9×9燃料（A型）	—
	原子炉停止後の崩壊熱	ANSI/ANS-5.1-1979 （燃焼度 33GWd/t）	1サイクルの運転期間（13ヶ月）に調整運転期間（約1ヶ月）を考慮した運転期間に対応する燃焼度を設定
	格納容器体積 （ドライウエル）	5,700m ³	設計値
	格納容器体積 （サプレッション・チェンバ）	空間部：4,100m ³ 液相部：3,300m ³	設計値（通常運転時のサプレッション・プール水位の下限値に基づき設定）
	真空破壊装置	3.45kPa（ドライウエル-サプレ ッション・チェンバ間差圧）	真空破壊装置の設定値
	サプレッション・プール水位	6.983m（通常運転範囲の下限値）	通常運転時のサプレッション・プール水位の下限値として設定
	サプレッション・プール水温度	32℃	通常運転時のサプレッション・プール水温度の上限値として設定
	格納容器圧力	5kPa [gage]	通常運転時の格納容器圧力を包含する値
	格納容器雰囲気温度	57℃	通常運転時の格納容器雰囲気温度（ドライウエル内ガス冷却装置の設計温度）として設定
	外部水源の温度	35℃	年間の気象条件変化を包含する高めの水温を設定
ペDESTAL（ドライウエル部） のプール水	考慮しない	ペDESTAL（ドライウエル部）には通常運転時からプール水が存在するが、格納容器の熱容量に寄与することから、格納容器雰囲気温度の挙動を厳しく評価する設定として、ペDESTAL（ドライウエル部）のプール水を考慮しない	

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
（代替循環冷却系を使用する場合）（2/4）

項目		主要解析条件	条件設定の考え方
事故条件	起因事象	大破断LOCA 再循環系配管（出口ノズル）の破断	原子炉圧力容器から格納容器への冷却材流出を大きく見積もり、格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳しい設定として、原子炉圧力容器バウンダリに接続する配管のうち、口径が最大である再循環系配管（出口ノズル）における両端破断を設定
	安全機能の喪失に対する仮定	全交流動力電源喪失 高圧注水機能喪失及び低圧注水機能喪失	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定 高圧注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高圧炉心スプレイ系、低圧注水機能として残留熱除去系（低圧注水系）及び低圧炉心スプレイ系の機能喪失を設定
	外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態であるLOCAに全交流動力電源喪失を重畳することから、外部電源が喪失するものとして設定 ただし、原子炉スクラムについては、外部電源ありの場合を包括する条件として、機器条件に示すとおり設定
	水素の発生	ジルコニウム-水反応を考慮	水の放射線分解等による水素発生については、格納容器圧力及び雰囲気温度に与える影響が軽微であることから考慮していない

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
（代替循環冷却系を使用する場合）（3/4）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	原子炉スクラム信号	原子炉水位低（レベル3）信号	短時間であるが原子炉熱出力が維持される厳しい設定として、外部電源喪失時のタービン蒸気加減弁急閉及び原子炉保護系電源喪失による原子炉スクラムについては保守的に考慮せず、原子炉水位低（レベル3）信号にてスクラムするものとして設定
	主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	短時間であるが主蒸気が格納容器内に維持される厳しい設定として、原子炉保護系電源喪失及び原子炉水位異常低下（レベル2）信号による主蒸気隔離弁閉止については保守的に考慮せず、事象発生と同時に主蒸気隔離弁が閉止するものとして設定
	再循環系ポンプ	事象発生と同時に停止	事象進展に与える影響は軽微であることから、全交流動力電源喪失によるポンプ停止を踏まえて設定
	低压代替注水系（常設）	注水流量：230m ³ /h（一定）	炉心冷却の維持に必要な流量として設定
	代替格納容器スプレイ冷却系（常設）	スプレイ流量：130m ³ /h（一定）	格納容器雰囲気温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定
	格納容器下部注水系（常設）	解析上考慮しない	格納容器雰囲気温度の挙動を厳しく評価するため、初期条件としてペDESTAL（ドライウエル部）のプール水を考慮していないことから、常設低压代替注水系ポンプを用いた格納容器下部注水系（常設）によるペDESTAL（ドライウエル部）水位の確保操作についても考慮しない。
	代替循環冷却系	総循環流量：250m ³ /h ・格納容器スプレイ：150m ³ /h ・原子炉注水：100m ³ /h	炉心冷却の維持に必要な流量、格納容器圧力及び雰囲気温度の抑制に必要なスプレイ流量を考慮して設定
	緊急用海水系	代替循環冷却系から緊急用海水系への伝熱容量：約14MW （サブプレッション・プール水温度100℃，海水温度32℃において）	熱交換器の設計性能に基づき、代替循環冷却系の除熱性能を厳しくする観点で、過去の実績を包含する高めの海水温度を設定
可搬型窒素供給装置	総注入流量：200m ³ /h ・窒素198m ³ /h ・酸素2m ³ /h ガス温度：30℃	総注入流量は格納容器内の酸素濃度上昇抑制に必要な流量として設定 酸素注入流量は純度99vol%を考慮して残り全てを酸素として設定 ガス温度は気象条件を考慮して設定	

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
 （代替循環冷却系を使用する場合）（4/4）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する操作条件	常設代替高圧電源装置による緊急用母線の受電操作並びに代替格納容器スプレイ冷却系（常設）による格納容器冷却操作及び低圧代替注水系（常設）による原子炉注水操作	事象発生から 25 分後	中央制御室における常設代替高圧電源装置，代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定
	緊急用海水系による冷却水（海水）確保操作並びに代替循環冷却系による格納容器除熱操作	事象発生から 90 分後	中央制御室における緊急用海水系及び代替循環冷却系の準備時間を考慮して設定
	可搬型窒素供給装置による格納容器内への窒素注入操作	格納容器内酸素濃度が 4.0vol%（ドライ条件）に到達時	格納容器内酸素濃度がベント基準である 4.3vol%（ドライ条件）到達を防止する観点で設定

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））

（代替循環冷却系を使用できない場合）（1/4）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
解析コード	MAAP	—	
初期条件	原子炉熱出力	3,293MW	定格原子炉熱出力として設定
	原子炉圧力 （圧力容器ドーム部）	6.93MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
	原子炉水位	通常運転水位（セパレータ スカート下端から+126cm）	通常運転時の原子炉水位として設定
	炉心流量	48,300t/h	定格流量として設定
	燃 料	9×9燃料（A型）	—
	原子炉停止後の崩壊熱	ANSI/ANS-5.1-1979 （燃焼度 33Gwd/t）	1サイクルの運転期間（13ヶ月）に調整運転期間（約1ヶ月）を考慮した運転期間に対応する燃焼度を設定
	格納容器体積 （ドライウエル）	5,700m ³	設計値
	格納容器体積 （サプレッション・チェンバ）	空間部：4,100m ³ 液相部：3,300m ³	設計値（通常運転時のサプレッション・プール水位の下限值に基づき設定）
	真空破壊装置作動差圧	3.45kPa（ドライウエル-サプレ ッション・チェンバ間差圧）	真空破壊装置の設定値
	サプレッション・プール水位	6.983m（通常運転範囲の下限值）	通常運転時のサプレッション・プール水位の下限值として設定
	サプレッション・プール水温度	32℃	通常運転時のサプレッション・プール水温度の上限值として設定
	格納容器圧力	5kPa [gage]	通常運転時の格納容器圧力を包含する値
	格納容器雰囲気温度	57℃	通常運転時の格納容器雰囲気温度（ドライウエル内ガス冷却装置の設計温度）として設定
	外部水源の温度	35℃	年間の気象条件変化を包含する高めの水温を設定
ペDESTAL（ドライウエル部） のプール水	考慮しない	ペDESTAL（ドライウエル部）には通常運転時からプール水が存在するが、格納容器の熱容量に寄与することから、格納容器雰囲気温度の挙動を厳しく評価する設定として、ペDESTAL（ドライウエル部）のプール水を考慮しない	

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
 （代替循環冷却系を使用できない場合）（2/4）

項目		主要解析条件	条件設定の考え方
事故条件	起因事象	大破断LOCA 再循環系配管（出口ノズル）の破断	原子炉压力容器から格納容器への冷却材流出を大きく見積もり，格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳しい設定として，原子炉压力容器バウンダリに接続する配管のうち，口径が最大である再循環系配管（出口ノズル）における両端破断を設定
	安全機能の喪失に対する仮定	全交流動力電源喪失 高圧注水機能喪失及び低圧注水機能喪失	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し，設定高圧注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高圧炉心スプレイ系，低圧注水機能として残留熱除去系（低圧注水系）及び低圧炉心スプレイ系の機能喪失を設定
	外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から，プラント損傷状態であるLOCAに全交流動力電源喪失を重畳することから，外部電源が喪失するものとして設定 ただし，原子炉スクラムについては，外部電源ありの場合を包括する条件として，機器条件に示すとおり設定
	水素の発生	ジルコニウム-水反応を考慮	水の放射線分解等による水素発生については，格納容器圧力及び雰囲気温度に与える影響が軽微であることから考慮していない

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
（代替循環冷却系を使用できない場合）（3/4）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	原子炉スクラム信号	原子炉水位低（レベル3）信号	短時間であるが原子炉熱出力が維持される厳しい設定として、外部電源喪失時のタービン蒸気加減弁急閉及び原子炉保護系電源喪失による原子炉スクラムについては保守的に考慮せず、原子炉水位低（レベル3）信号にてスクラムするものとして設定
	主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	短時間であるが主蒸気が格納容器内に維持される厳しい設定として、原子炉保護系電源喪失及び原子炉水位異常低下（レベル2）信号による主蒸気隔離弁閉止については保守的に考慮せず、事象発生と同時に主蒸気隔離弁が閉止するものとして設定
	再循環系ポンプ	事象発生と同時に停止	事象進展に与える影響は軽微であることから、全交流動力電源喪失によるポンプ停止を踏まえて設定
	低圧代替注水系（常設）	事象初期の原子炉注水実施時： 230m ³ /h（一定） 原子炉水位LO到達判断後： 崩壊熱による蒸発を補う注水量 （最大50m ³ /h）に制御	炉心冷却の維持に必要な流量として設定
	代替格納容器スプレイ冷却系（常設）	事象初期の原子炉注水実施時： 130m ³ /h（一定）	格納容器雰囲気温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定
		格納容器圧力制御： 130m ³ /h（一定）	サプレッション・プール水位の上昇が早くなり、格納容器圧力逃がし装置による格納容器除熱操作までの操作時間余裕の観点で厳しい条件として、運転手順の流量調整範囲（102m ³ /h～130m ³ /h）における上限を設定
	格納容器下部注水系（常設）	解析上考慮しない	格納容器雰囲気温度の挙動を厳しく評価するため、初期条件としてペDESTAL（ドライウェル部）のプール水を考慮していないことから、常設低圧代替注水系ポンプを用いた格納容器下部注水系（常設）によるペDESTAL（ドライウェル部）水位の確保操作についても考慮しない
格納容器圧力逃がし装置	格納容器圧力が0.310MPa[gage]における排出流量13.4kg/sに対して、第二弁を全開にて格納容器除熱	格納容器圧力逃がし装置の設計値を考慮して、格納容器圧力及び雰囲気温度を低下させるのに必要な排出流量として設定	

主要解析条件（雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
 （代替循環冷却系を使用できない場合）（4/4）

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する操作条件	常設代替高圧電源装置による緊急用母線の受電操作並びに代替格納容器スプレイ冷却系（常設）による格納容器冷却操作及び低圧代替注水系（常設）による原子炉注水操作	事象発生から 25 分後	中央制御室における常設代替高圧電源装置，代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定
	代替格納容器スプレイ冷却系（常設）による格納容器冷却操作	格納容器圧力が 0.465MPa [gage] に到達した場合に開始 格納容器圧力が 0.400MPa [gage] 以下となった時点で停止	格納容器圧力の抑制効果を踏まえて設定
	格納容器圧力逃がし装置による格納容器除熱操作	サプレッション・プール水位が通常水位 + 6.5m 到達から 5 分後	格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定

東海第二発電所における運転状態 V (LL) の適切性について

(1) はじめに

S A 施設は、D B を超え、S A が発生した場合に必要な措置を講じるための施設であることから、運転状態として従来の I ～ IV に加え、S A の発生している状態として運転状態 V を新たに定義している。さらに重大事故等の状態が設計基準事故を超える更に厳しい状態であることを踏まえ、事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態を運転状態 V (S) とし、一連の過渡状態を除き、ある程度落ち着いた状態を長期的に荷重が作用している状態として運転状態 V (L)、V (L) より更に長期的に荷重が作用している状態を運転状態 V (LL) として定義している。ここでは、東海第二発電所において新たに定義した運転状態 V (LL) の適切性について示す。

(2) 東海第二発電所における格納容器除熱評価

添付 9-1 表に雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）における格納容器圧力・温度の推移を示す。添付 9-1 表に示す事象発生後 2×10^{-1} 年（73 日後）の格納容器圧力及び温度のとおり、事故後長期においても格納容器圧力及び温度は安定した状態を維持する。

添付 9-1 表 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）における格納容器圧力・温度の推移

項目	10 ⁻² 年後 (3日後)	2×10 ⁻¹ 年後 (73日後)	D B 耐震条件 (S s)
ドライウエル圧力	約 166kPa[gage]	約 92kPa[gage]	大気圧相当 (約 14kPa)
サブプレッション・ チェンバ圧力	約 63kPa[gage]	約 4kPa[gage]	
ドライウエル温度	約 152℃	約 137℃	57℃
サブプレッション・ チェンバ気相温度	約 122℃	約 109℃	35℃
サブプレッション・ チェンバのプール 水温度	約 116℃	約 102℃	
サブプレッション・ チェンバのプール 水位	約 14.8m	約 13.4m	HWL (約 7.1m)

(3) BWR の格納容器の特性について

(2)において、事故後長期においても格納容器温度は通常運転温度まで低下しないことを示したが、これはBWRの格納容器の特性に起因するものである。以下にPWRと比較したBWRの格納容器の特性を示す。

- ・ BWR では格納容器底部に熱の蓄積場所としてのサブプレッション・プールが存在しており、その水温は格納容器の挙動評価において考慮されている。このような大規模なプールがないPWRとは状況が異なる
- ・ BWRにおいて、ECCSが機能喪失する前提では、原子炉への注水及び格納容器スプレイに外部水源(代替淡水貯槽)を使用する。これにより通常運転時よりサブプレッション・プール水位が高くなることから、これを荷重条件として考慮した場合の影響を確認する必要がある

上記より，東海第二発電所ではその特徴を踏まえ，PWR（伊方3号）とは異なり運転状態V（LL）のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義し，格納容器内の条件（温度，圧力，水位上昇）による影響を確認する必要がある。

なお，長期安定状態における東海第二発電所とPWR（伊方3号）の格納容器除熱手段は，添付9-2表であり，同等の除熱設備を有している。

添付9-2表 長期安定状態における東海第二発電所とPWR（伊方3号）の格納容器除熱手段

東海第二発電所	残留熱除去系 （残留熱除去系熱交換器）		残留熱除去系 （緊急用海水系） 代替循環冷却系 （緊急用海水系）	格納容器ベント （格納容器圧力逃がし装置）
PWR （伊方3）	余熱除去系 （余熱除去冷却器）	格納容器スプレイ再循環 （格納容器スプレイ冷却器）	仮設格納容器スプレイ再循環 （余熱除去冷却器，使用済燃料ピット冷却器）	格納容器再循環ユニットによる自然循環冷却系

(4)まとめ

東海第二発電所はその格納容器の特徴を踏まえ，PWR（伊方3号）とは異なる運転状態V（LL）のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義する必要がある，SA時の運転状態V（LL）の格納容器内の条件（温度，圧力，水位上昇）による影響を確認することが適切であると考えられる。

荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及び
その荷重条件の保守性について

(1) はじめに

「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」について、雰囲気気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「大破断 L O C A + 高压炉心冷却失敗 + 低压炉心冷却失敗」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定し、荷重条件を設定している。

ここでは、当該シナリオを荷重条件として組み合わせることの適切性及びその荷重条件の保守性について示す。

(2) 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定について

「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は以下の二つのシナリオのうち、①雰囲気気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「大破断 L O C A + 高压炉心冷却失敗 + 低压炉心冷却失敗」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定している。

① 雰囲気気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）

「大破断 L O C A + 高压炉心冷却失敗 + 低压炉心冷却失敗」

② R P V 破損後の格納容器破損モードの評価シナリオ

「過渡事象 + 高压炉心冷却失敗 + 低压炉心冷却失敗 + 損傷炉心冷却失敗」

②のシナリオは、R P V 破損後の格納容器破損モードを評価するため、重大事故等対処設備による原子炉注水は実施しない想定

として評価しており，本来は高圧代替注水系又は低圧代替注水系（常設）による原子炉注水により炉心損傷の回避が可能なシナリオである。なお，原子炉注水の失敗によって炉心損傷までは事象が進展する前提とした場合においても，事象発生から 2 時間までに低圧代替注水系（常設）による原子炉注水を開始することで，下部プレナムへのリロケーションを回避可能である。

また，炉心損傷頻度及び低圧代替注水系（常設）による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率と，荷重の組合せにおいて用いた考え方を適用すると，添付 10-1 表に示すとおり 10^{-8} / 炉年未満となり，荷重の組合せの判断目安を下回る。

上記より，「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して，荷重条件は雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「大破断 L O C A + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗」を選定することが適切である。

添付 10-1 表 R P V 破損発生と地震動が重畳する頻度

事故シ ケンス	R P V 破損の発生頻度 × 地震動の発生確率 × 継続時間 = R P V 破損発生と地震動が重畳する頻度
過渡事象 + E C C S 機能喪失 + (S A 炉 心注水無 し)	$ \begin{aligned} & \left(\frac{10^{-4}}{\text{炉年}} \right)^{\ast 1} \times \left(\frac{10^{-2}}{\text{炉年未満}} \right)^{\ast 2} \times \left(\frac{10^{-2}}{\text{炉年}} \right)^{\ast 3} \times \left(\frac{1}{\text{年未満}} \right)^{\ast 4} \\ & \left(\text{炉心損傷頻度} \right) \times \left(\begin{array}{l} \text{低圧代替注水系} \\ \text{(常設)の注水} \\ \text{による下部プレ} \\ \text{ナムへの炉心の} \\ \text{リロケーション} \\ \text{回避の失敗確率} \end{array} \right) \times \left(\begin{array}{l} \text{弾性設計用} \\ \text{地震動 } S_d \end{array} \right) \times \left(\begin{array}{l} \text{継続} \\ \text{時間} \end{array} \right) \\ & \left(\begin{array}{l} 5 \times 10^{-4} / \text{炉年} \\ \text{基準地震動} \\ S_s \end{array} \right)^{\ast 3} \times \left(\begin{array}{l} 20 \text{年未満} \\ \text{継続} \\ \text{時間} \end{array} \right)^{\ast 4} = 10^{-8} / \text{炉年未満} \end{aligned} $

※ 1 : 原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として 10^{-4} / 炉年とした。東海第二発電所の炉心損傷頻度は 10^{-4} / 炉年よりも十分に小さいものと評価しており、この値の使用は保守的と考える。

※ 2 : 事象発生後、低圧代替注水系（常設）により下部プレナムへの炉心のリロケーションを回避可能な時間余裕のうちに、低圧代替注水系（常設）による原子炉注水の開始に失敗する確率。原子炉減圧、電源復旧、低圧代替注水系（常設）運転等の失敗確率を組み合わせで算出。

※ 3 : JEAG4601-1984に記載されている地震動の発生確率 S_2 , S_1 の発生確率を S_s , S_d に読み替えた。

※ 4 : 弾性設計用地震動 S_d を考慮する場合、荷重の組合せの対象期間は事象発生 1 年以降であり、その時点では格納容器圧力・温度は十分低下している。基準地震動 S_s を考慮する場合は、荷重の組合せの対象期間は 20 年以降とさらに長期となる。

(参考 1) 設置許可基準規則第 39 条及び解釈 (抜粋)

実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則	実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈
<p>(地震による損傷の防止)</p> <p>第三十九条 重大事故等対処施設は、次に掲げる施設の区分に応じ、それぞれ次に定める要件を満たすものでなければならない。</p>	<p>第 39 条 (地震による損傷の防止)</p> <p>1 第 39 条の適用に当たっては、本規則別記 2 に準ずるものとする。</p>
<p>一 常設耐震重要重大事故防止設備が設置される重大事故等対処施設 (特定重大事故等対処施設を除く。) 基準地震動による地震力に対して重大事故に至るおそれがある事故に対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること。</p>	<p>2 第 1 項第 2 号に規定する「第 4 条第 2 項の規定により算定する地震力」とは、本規則別記 2 第 4 条第 2 項から第 4 項までにおいて、代替する機能を有する設計基準事故対処設備が属する耐震重要度分類のクラスに適用される地震力と同等のものとする。</p>
<p>二 常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備が設置される重大事故等対処施設 (特定重大事故等対処施設を除く。) 第四条第二項の規定により算定する地震力に十分に耐えることができるものであること。</p>	<p>3 第 1 項第 4 号に規定する「第 4 条第 2 項の規定により算定する地震力」とは、本規則別記 2 第 4 条第 2 項第 1 号の耐震重要度分類の S クラスに適用される地震力と同等のものとする。</p>
<p>三 常設重大事故緩和設備が設置される重大事故等対処施設 (特定重大事故等対処施設を除く。) 基準地震動による地震力に対して重大事故に対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること。</p> <p>四 特定重大事故等対処施設 第四条第二項の規定により算定する地震力に十分に耐えることができ、かつ、基準地震動による地震力に対して重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれがないものであること。</p>	<p>4 第 1 項第 4 号に規定する「特定重大事故等対処施設」に「基準地震動による地震力に対してその重大事故等に対処するために</p>
<p>2 重大事故等対処施設は、第四条第三項の地震の発生によって生ずるおそれがある斜面の崩壊に対して重大事故等に対処するた</p>	

(参考 2) 設置許可基準規則第 4 条及び解釈

<p>実用発電用原子炉及びその附属施設に関する規則</p> <p>(地震による損傷の防止)</p> <p>第四条 設計基準対象施設は、地震力に十分に耐えることができるものでなければならぬ。</p> <p>2 前項の地震力は、地震の発生によって生ずるおそれがある設計基準対象施設の安全機能の喪失に起因する放射線による公衆への影響の程度に応じて算定しなければならない。</p> <p>3 耐震重要施設は、その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれがある地震による加速度によって作用する地震力（以下「基準地震動による地震力」という。）に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ。</p> <p>4 耐震重要施設は、前項の地震の発生によって生ずるおそれがある斜面の崩壊に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ。</p>	<p>実用発電用原子炉及びその附属施設的位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈</p> <p>第 4 条 (地震による損傷の防止)</p> <p>別記 2 のとおりとする。</p>
--	--

(参考3) 設置許可基準規則第4条の別記2 (抜粋) (1 / 2)

②上記の「震源を特定せず策定する地震動」として策定された基準地震動の妥当性については、申請時における最新の科学的・技術的知見を踏まえて個別に確認すること。その際には、地表に明瞭な痕跡を示さない震源断層に起因する震源近傍の地震動について、確率論的な評価等、各種の不確かさを考慮した評価を参考とすること。

四 基準地震動の策定に当たったの調査については、目的に応じた調査手法を選定するとともに、調査手法の適用条件及び精度等に配慮することによって、調査結果の信頼性と精度を確保すること。

また、上記の「敷地ごとに震源を特定して策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」の地震動評価においては、適用する評価手法に必要となる特性データに留意の上、地震波の伝播特性に係る次に示す事項を考慮すること。

①敷地及び敷地周辺の地下構造(深部・浅部地盤構造)が地震波の伝播特性に与える影響を検討するため、敷地及び敷地周辺における地層の傾斜、断層及び褶曲構造等の地質構造を評価するとともに、地震基盤の位置及び形状、岩相・岩質の不均一性並びに地震波速度構造等の地下構造及び地盤の減衰特性を評価すること。なお、評価の過程において、地下構造が成層かつ均質と認められる場合を除き、三次元的な地下構造により検討すること。

②上記①の評価の実施に当たって必要な敷地及び敷地周辺の調査については、地域特性及び既往文献の調査、既存データの収集・分析、地震観測記録の分析、地質調査、ボーリング調査並びに二次元又は三次元の物理探査等を適切な手順と組合せで実施すること。

なお、上記の「敷地ごとに震源を特定して策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」については、それぞれが対応する超過確率を参照し、それぞれ策定された地震動の応答スペクトルがどの程度の超過確率に相当するかを把握すること。

6 第4条第3項に規定する「安全機能が損なわれおそれがないものでなければならぬ」ことを満たすために、基準地震動に対する設計基準対象施設の設計に当たっては、以下の方針によること。

一 耐震重要施設のうち、二以外のもの

- ・ 基準地震動による地震力に対して、その安全機能が保持できること。
- ・ 建物・構築物については、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力との組合せに対して、当該建物・構築物が構築物全体としての変形能力(終局耐力時の変形)について十分な余裕を有し、建物・構築物の終局耐力に対し妥当な安全余裕を有していること。

(参考3) 設置許可基準規則第4条の別記2 (抜粋) (2 / 2)

・機器・配管系については、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件に対して、その施設に要求される機能を保持すること。なお、上記により求められる荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないこと。また、動的機器等については、基準地震動による応答に対して、その設備に要求される機能を保持すること。具体的には、実証試験等により確認されている機能維持加速度等を許容限界とすること。

なお、上記の「運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重」については、地震によって引き起こされるおそれのある事象によって作用する荷重及び地震によって引き起こされるおそれのない事象であっても、いったん事故が発生した場合、長時間継続する事象による荷重は、その事故事象の発生確率、継続時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、適切な地震力と組み合わせることを考慮すること。

二 津波防護施設、浸水防止設備及び津波監視設備並びに浸水防止設備が設置された建物・構築物

- ・基準地震動による地震力に対して、それぞれの施設及び設備に要求される機能（津波防護機能、浸水防止機能及び津波監視機能をいう。）が保持できること。
 - ・津波防護施設及び浸水防止設備が設置された建物・構築物は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力の組合せに対して、当該施設及び建物・構築物が構造全体として変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有するとともに、その施設に要求される機能（津波防護機能及び浸水防止機能）を保持すること。
 - ・浸水防止設備及び津波監視設備は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重等と基準地震動による地震力の組合せに対して、その設備に要求される機能（浸水防止機能及び津波監視機能）を保持すること。
 - ・これらの荷重組合せに関しては、地震と津波が同時に作用する可能性について検討し、必要に応じて基準地震動による地震力と津波による荷重の組合せを考慮すること。
- なお、上記の「終局耐力」とは、構造物に対する荷重を漸次増大した際、構造物の変形又は歪みが著しく増加する状態を構造物の終局状態と考え、この状態に至る限界の最大荷重負荷をいう。

また、耐震重要施設が、耐震重要度分類の下のクラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないように設計すること。この波及的影響の評価に当たっては、敷地全体を俯瞰した調査・検討の内容等を含めて、事象選定及び影響評価の結果の妥当性を示す

(参考4) 耐震設計に係る工認審査ガイド(抜粋) (1/3)

建物・構築物に関する項目 3.1 使用材料及び材料定数」及び「5. 土木構築物に関する項目 5.1 使用材料及び材料定数」のとおり材料のばらつきによる定数の変動幅が適切に設定されていること。

4.2 荷重及び荷重の組合せ

【審査における確認事項】

機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。

【確認内容】

荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。

(1) 地震力以外の荷重

施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。

・ JEAG4601

・ 発電用原子力設備規格 設計・建設規格((社)日本機械学会, 2005/2007)

(2) 荷重の組合せ

① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。

② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力(Bクラスの共振影響検討に係るもの)に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。

4.3 許容限界

【審査における確認事項】

機器・配管系の耐震設計においては、安全上適切と認められる規格及び基準等に基づき許容限界を設定していることを確認する。

(参考4) 耐震設計に係る工認審査ガイド(抜粋) (2/3)

【確認内容】

許容限界については以下を確認する。

- (1) 「安全上適切と認められる規格及び基準等」として、適用可能な規格及び基準等を以下に示す。なお、Bクラス、Cクラスの機器・配管系の基準地震動 S_s による地震力に対する波及的影響の検討を実施する際の許容限界については、JEAG4601又は既往の研究等を参考に設定していること。

- ・ JEAG4601
- ・ 発電用原子力設備規格 設計・建設規格((社)日本機械学会, 2005/2007)

- (2) 上記(1)の規格及び基準等を使用するに当たっては、昭和56年設計審査指針による A_s クラスを含むAクラスの施設をSクラスの施設、昭和56年設計審査指針による基準地震動 S_2 、 S_1 をそれぞれ基準地震動 S_s 、弾性設計用地震動 S_d と読み替え、規制基準の要求事項に留意して用いていること。

4.4 地震応答解析

4.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル

【審査における確認事項】

機器・配管系の地震応答解析においては、適切な地震応答解析手法及び地震応答解析モデルを設定していることを確認する。

【確認内容】

地震応答解析手法及び地震応答解析モデルについては以下を確認する。

(1) 地震応答解析手法

地震応答解析手法は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601の規定を参考に設定していること。

(2) 地盤・建物－機器・配管系の連成系の地震応答解析モデル

① 地盤・建物部分の地震応答解析モデル

地盤・建物－機器・配管系の連成系の地震応答解析モデルのうち、地盤・建物部分の地震応答解析モデルは、「3. 建物・構築物に関する事項 3.4 地震応答解析 3.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル」に基づき設定していること。

② 機器・配管系部分の地震応答解析モデル

a) 地盤・建物と連成させる機器・配管系部分は、地盤・建物部分と相互に影響を及ぼすと考えられるものを選定しモデル化

(参考4) 耐震設計に係る工認審査ガイド(抜粋) (3/3)

建物・構築物に関する項目 3.1 使用材料及び材料定数」及び「5. 土木構築物に関する項目 5.1 使用材料及び材料定数」のとおり材料のばらつきによる定数の変動幅が適切に設定されていること。

4.2 荷重及び荷重の組合せ

【審査における確認事項】

機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。

【確認内容】

荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。

(1) 地震力以外の荷重

施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。

・ JEAG4601

・ 発電用原子力設備規格 設計・建設規格((社)日本機械学会, 2005/2007)

(2) 荷重の組合せ

① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。

② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力(Bクラスの共振影響検討に係るもの)に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。

表 I - 3 - 1 第2種容器の運転状態の分類 (BWR)

昭和 55 年 通産省告示 第 501 号		事 象		地震と事象の組合せを 独立事象とした場合		地震の 従属事 象とし ての適 用の有 無	備 考
分 類	項 目	説 明	適用の 有 無	説 明	適用の 有 無		
運転状態-I A-1	起 動	原子炉停止時から 通常運転までの温 度, 圧力の変動荷 重。	S ₁ △ S ₂ △	事象の継続時間 は時間のオーダー。	×	×	運転状態 I の出力 運転で代表される。
	停 止	上記の逆の事象が 生じる。	S ₁ △ S ₂ △	同 上	×	×	同 上
	出力運転	通常出力運転中の 圧力, 温度, 機械 的荷重。	S ₁ ○ S ₂ ○			×	
	高温待機	第2種容器に対し ては, 上記と同じ 荷重。	S ₁ △ S ₂ △			×	運転状態 I の出力 運転で代表される。
	燃料交換		S ₁ △ S ₂ △			×	運転状態 I の出力 運転における設計 条件で代表される。

昭和 55 年 通産省告示 第 501 号		事 象		地震と事象の組合せを 独立事象とした場合		地震の 従属事 象とし ての適 用の有 無	備 考	
分 類	項 目	説 明	適用の 有 無	説 明	適用の 有 無			
運転状態-II A-2	外部電源喪失	これらの事象が 起これば, 原子 炉圧力が上昇し 逃がし安全弁が 作動する。 この場合第2種 容器に空気泡振 動による荷重が 作用する。	S ₁ △ S ₂ ×			△	運転状態 II の主蒸 気隔離弁の閉鎖で 代表される。	
	負荷の喪失		S ₁ △ S ₂ ×			△	同 上	
	主蒸気隔離 弁の閉鎖		S ₁ ○ S ₂ ×	事象後30分程度に わたる逃がし安全 弁作動。			○	
	給水制御系 の故障		S ₁ △ S ₂ ×				△	運転状態 II の主蒸 気隔離弁の閉鎖で 代表される。
	圧力制御装 置の故障		S ₁ △ S ₂ ×				△	同 上
	全給水流量 喪失 (給水ポン プ停止)		S ₁ △ S ₂ ×				△	同 上
	タービン トリップ		S ₁ △ S ₂ ×				△	同 上
逃がし安全 弁誤作動 (1個)	S ₁ △ S ₂ ×				×	同 上		
運転状態-III A-3	原子炉圧力 容器の過大 圧力	逃がし安全弁作動 による空気泡振動 が作用する。	S ₁ × S ₂ ×	この事象の継続時 間は1分以内。		×		
運転状態-IV A-4	冷却材喪失 事 故		S ₁ ○ S ₂ ×	長時間* 継続する もの。 (* 10 ⁻¹ 年以上)		×	長時間* 作用する 圧力, 温度は基準 地震動 S ₁ と組合 せるものとする。 また冷却材喪失事 故時に短時間働く 圧力, 温度以外に プール水揺動によ る衝撃力があるが, これは告示24条の ジェット荷重と同 等に扱う。 (* 10 ⁻¹ 年以上)	

(参考5) JEAG4601(抜粋) (2 / 7) (JEAG4601・補 1984 P41)

	再循環ポンプ軸固着事故 A-3	圧力容器内の温度、圧力の変動による荷重を考える。	$S_1 \times$ $S_2 \times$	同 上	×	
運転状態-IV	主蒸気管破断事故 A-4		$S_1 \times$ $S_2 \times$	同 上	×	
	冷却材喪失事故 A-4		$S_1 \Delta$ $S_2 \times$	長時間 *継続するもの。 (* 10^{-1} 年以上)	×	

(参考5) JEAG4601(抜粋) (3 / 7) (JEAG4601・補 1984 P48)

付 録 2

地震荷重と他の荷重との組合せ及び対応する許容応力状態

本参考資料での検討とJEAG 4601・補-1984「原子力発電所耐震設計技術指針-許容応力編」での検討を踏まえた結果、地震荷重と他の荷重との組合せ及び対応する許容応力状態は次のとおりである。

耐震クラス	種 別 (1) 荷重の組合せ	第1種	第2種	第3種	第4種	第5種	炉心支持構造物	そ の 他		
		機支持構造物	容支持構造物	機支持構造物	容管器	管		ポンプ・弁	炉内構造物	支持構造物
A _S	D + P + M + S ₁	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S	-	-	-	Ⅲ _A S	-	-	-
	D + P _D + M _D + S ₁	-	-	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S	-	-	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S
	D + P _L + M _L + S ₁	Ⅳ _A S ⁽²⁾	Ⅲ _A S ⁽³⁾	-	-	-	Ⅳ _A S	-	-	-
	D + P + M + S ₂	Ⅳ _A S	Ⅳ _A S	-	-	-	Ⅳ _A S	-	-	-
	D + P _D + M _D + S ₂	-	-	Ⅳ _A S	Ⅳ _A S	-	-	Ⅳ _A S	Ⅳ _A S	Ⅳ _A S
A	D + P _D + M _D + S ₁	-	-	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S	-	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S	Ⅲ _A S
B	D + P _d + M _d + S _B	-	-	B _A S	B _A S	B _A S	-	B _A S	-	B _A S
C	D + P _d + M _d + S _C	-	-	-	C _A S	C _A S	-	C _A S	-	C _A S

注：(1) 各設備の種別は、原則として告示に基づくものとする。

告示で規定されない容器・管にあっては以下による。

- 1) 耐震A又はA_Sクラスに分類される非常用予備発電装置に付属する容器・管については第3種の規定を準用する。
- 2) 第5種管に分類されないダクトについても、第5種管の規定を準用する。
- 3) 上記1), 2)以外で告示で規定されない容器・管にあっては第4種の規定を準用する。

(2) なお、ECCS及びそれに関連し、事故時に運転を必要とするものについてはⅢ_ASとする。

(3) 1) 第2種容器、許容応力状態Ⅲ_ASの荷重の組合せ(D + P_L + M_L + S₁)のP_Lは、LOCA後10⁻¹年後の原子炉格納容器内圧を用いる。

2) 原子炉格納容器は、LOCA後の最終障壁となることから、構造体全体としての安全裕度を確認する意味でLOCA後の最大内圧とS₁地震動(又は静的地震力)との組合せを考慮する。

この場合の評価は、許容応力状態Ⅳ_ASの許容限界を用いて行う。

(参考5) JEAG4601(抜粋) (4 / 7) (JEAG4601・補 1984 P49)

[記号の説明]

- D : 死荷重
- P : 地震と組合わすべきプラントの運転状態(冷却材喪失事故後の状態は除く)における圧力荷重
- M : 地震及び死荷重以外で地震と組合わすべきプラントの運転状態で(冷却材喪失事故後の状態は除く)設備に作用している機械的荷重
- { 各運転状態におけるP及びMについては、安全側に設定された値(たとえば最高使用圧力、設計機械荷重)を用いてもよい。 }
- P_L : 冷却材喪失事故直後を除き、その後に生じている圧力荷重
- M_L : 冷却材喪失事故直後を除き、その後に生じている死荷重及び地震荷重以外の機械的荷重
- P_D : 地震と組合わすべきプラントの運転状態Ⅰ及びⅡ(運転状態Ⅲがある場合にはこれを含む),又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重
- M_D : 地震と組合わすべきプラントの運転状態Ⅰ及びⅡ(運転状態Ⅲがある場合にはこれを含む),又は当該設備に設計上定められた機械的荷重
- P_d : 当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重
- M_d : 当該設備に設計上定められた機械的荷重
- S_1 : 基準地震動 S_1 により定まる地震力又は静的地震力
- S_2 : 基準地震動 S_2 により定まる地震力
- S_B : 耐震Bクラスの設備に適用される地震動より求まる地震力又は、静的地震力
- { 耐震Bクラスの設備に適用される地震動により求まる荷重とは基準地震動 S_1 に基づく地震力を1/2倍した値を用いることができる。 }
- S_C : 耐震Cクラスの設備に適用される静的地震力
- $III_A S$: 通産省告示501号の運転状態Ⅲ相当の許容応力を基準として、それに地震により生じる応力に対する特別な制限を加えた許容応力状態
- $IV_A S$: 通産省告示501号の運転状態Ⅳ相当の許容応力を基準として、それに地震により生じる応力に対する特別な制限を加えた許容応力状態
- $B_A S$: 耐震Bクラス設備の地震時の許容応力状態
- $C_A S$: 耐震Cクラス設備の地震時の許容応力状態
- { $III_A S$, $IV_A S$, $B_A S$, $C_A S$ はJEAG 4601・補-1984「原子力発電所の耐震設計技術指針-許容応力編」による。 }

(参考5) JEAG4601(抜粋)(5/7)(JEAG4601・補1984 P78, P79)

1.2 基本的考え方

1.2.1 耐震A_S及びAクラス施設について

運転状態と地震動の組合せ，これに対応する許容応力状態及び具体的許容応力を次の原則で定めた。

(1) 基準地震動S₁

基準地震動S₁による荷重を運転状態Iと組合せた状態で，原則として弾性状態にあるよう許容応力を定めた。さらにECCS等のように運転状態IV(L)が当該設備の設計条件となっているものについては基準地震動S₁による荷重を運転状態I及び/又は運転状態IV(L)により生ずる荷重と組合せた状態でも原則として弾性状態にあるよう許容応力を定めた。

すなわち，運転状態Ⅲに対する許容応力状態Ⅲ_Aを基本としてさらに地震荷重に対する特別の制限を加えた許容応力状態Ⅲ_ASを限度とする。

(参考5) JEAG4601(抜粋)(6 / 7)(JEAG4601・補 1984 P377, P378)

(e) 熱応力の扱い

S1地震応力と熱応力の組合せは、図5.3.2-2に示されるフローに沿って行われる。
熱伝導解析により求められる温度荷重を用い、弾性剛性に基ついた応力解析を行う。この場合、熱応力がコンクリートのひびわれ等による部材の剛性低下に伴い減少することに着目し熱応力を低減するが、その低減は、表5.3.2-5に示す手法が用いられる。詳細については、設計法^(5.3.2-1)、関連実験及び関連規準^(5.3.2-2-7)を参考とされたい。^(5.3.2-8)
また、熱応力との組合せによる応力に対しては、このほかひびわれ断面法^(5.3.2-9-11)を用い鉄筋等の応力度を算出しチェックすることもある。

(参考5) JEAG4601(抜粋)(7 / 7)(JEAG4601・補 1984 P427)

表5.5.1-6 荷重の組合せ(基礎マット)

荷重の組合せ		許容応力度
(1)	D+O	長期
(2)	D+O+L*	
(3)	D+O+L	短期
(4)	D+O+S ₁ *	
(5)	D+O+S ₂	機能維持の検討
(6)	D+O+L+S ₁ *	

(5); (6)の組合せは、原子炉格納容器底部鉄筋コンクリートマットの設計の際に考慮する。

- D : 死荷重 (自重及び機器支持荷重, サプレッションプール水重量等)
- O : 通常運転時荷重 (機器に加わる活荷重, 逃がし安全弁作動時空気泡圧力による荷重等)
- L* : 事故時内圧荷重 (冷却材喪失事故時最大圧力荷重)
- L : 事故時荷重 (冷却材喪失事故時圧力, 温度, 蒸気ブローダウンによる荷重)
- S₁* : 基準地震動 S₁又は静的地震力による地震荷重
- S₂ : 基準地震動 S₂による地震荷重

(参考 6) 原子炉格納容器 評価温度・圧力負荷後の耐震性

1. 検討方針

評価対象の各部位に対し、評価温度・圧力（200℃，2Pd）負荷時に部材が弾性域又は塑性域のいずれにあるか，また，除荷後に残留ひずみが生じるかを確認するとともに，除荷後の挙動により，耐震性への影響を評価する。

2. 検討結果

残留ひずみの有無及び耐震性への影響有無については，一次応力のみ考慮する部位と一次＋二次応力を考慮する部位に分けて次のとおり判断する。

評価温度・圧力負荷時に周囲の部材の変形の影響を受けず二次応力を考慮する必要がない場合は，一次応力が S_y を超えるか否かで残留ひずみの有無を確認する。この場合，一次応力が S_y 以下の場合は，除荷後に残留ひずみは生じない（図 1， $0 \rightarrow a \rightarrow 0$ ）。 S_y を超える場合は，除荷後に残留ひずみが生じる（図 1， $0 \rightarrow a \rightarrow b \rightarrow c$ ）。一次応力は与えられた荷重に対して決定する応力であるため，同じ荷重が作用した場合の発生応力は除荷後も同等であり，評価温度・圧力負荷前と同じ弾性的挙動を示す（図 1， $c \rightarrow b$ ）。また，設計・建設規格の許容値は荷重を変形前の断面積で割った公称応力を基に設定されているため（図 2），設計・建設規格の許容値内であれば発生応力を算出する際に変形前の断面積を用いることに問題ない。

なお，材料に予めひずみが作用した場合について，作用した予ひずみ（～約 19%）だけ応力－ひずみ曲線をシフトしたものと，予ひずみが作用しない材料の応力－ひずみ曲線がほぼ一致するという知見

[1]が得られており，十分小さな残留ひずみであれば発生応力に与える影響はないと言える。

地震（許容応力状態Ⅳ_AS）の一次応力の許容応力は，供用状態Dの許容応力の制限内で同等であり，さらに評価温度・圧力負荷前と同様の挙動を示すことから，耐震性に影響はないと判断できる。

[1] 日本溶接協会「建築鉄骨の地震被害と鋼材セミナー（第12回溶接構造用鋼材に関する研究成果発表会）」 JWES-IS-9701，（1997）

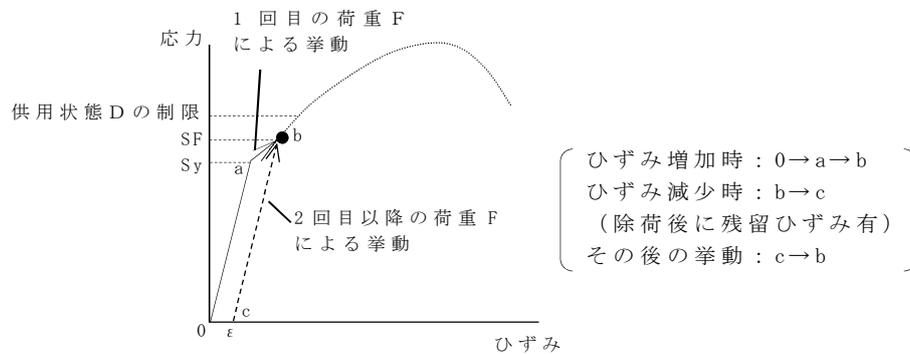


図1 降伏点を越える場合のひずみ履歴イメージ（一次応力）

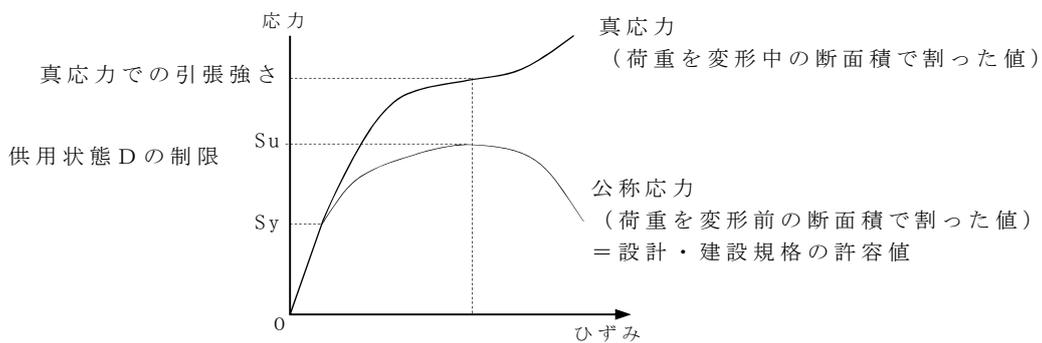


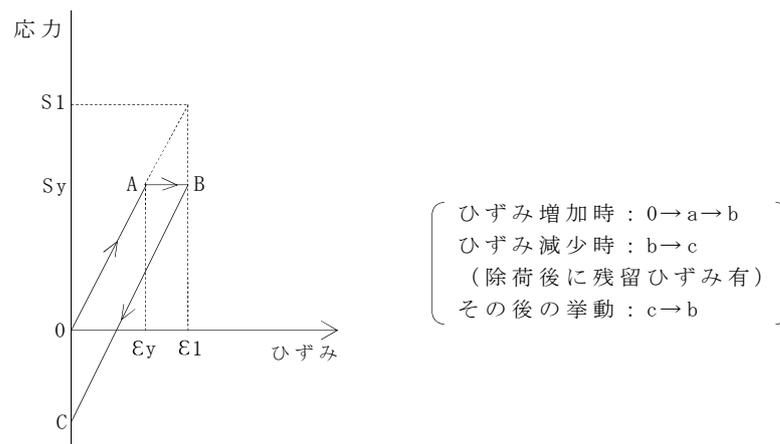
図2 公称効力と真応力について

次に，評価温度・圧力負荷時に周囲の部材の変形の影響を受ける

ため、局部的に発生する二次応力を考慮する必要がある場合は、構造不連続部に発生する二次応力も考慮して、一次＋二次応力で残留ひずみの有無を確認する。一次＋二次応力が S_y を超えると塑性域に入るが（図 3（解説 PVB-3112）, $0 \rightarrow A \rightarrow B$ ）, $2S_y$ 以下の場合には除荷時にひずみが減少し、除荷後に残留ひずみは生じない（図 3（解説 PVB-3112）, $B \rightarrow C$ ）。また、その後の挙動は図 3 の B-C 上の弾性的挙動を示し、これは評価温度・圧力負荷前と同じである。

地震（許容応力状態 $IV_A S$ ）の一次＋二次応力の許容応力は、今回の一次＋二次応力の許容応力と同等であることから、地震による外力が加わったとしても一次＋二次応力の許容応力の制限内であり、さらに評価温度・圧力負荷前と同様の挙動を示すことから、耐震性に影響はないと判断できる。

なお、一次応力が S_y を超える部位については、残留ひずみ有と判断する。このとき、上述のとおり、十分小さな残留ひずみであれば発生応力に与える影響はないと言える。



（応力 S_1 が $2 S_y$ 以下の場合）

図 3 降伏点を越える場合のひずみ履歴イメージ（1次＋2次応力）

〔参考 7〕 「重大事故に至るおそれがある事故」に関する補足説明

1. 「重大事故に至るおそれがある事故」とは

「重大事故に至るおそれがある事故」とは、運転時の異常な過渡変化及び設計基準事故に対して原子炉の安全性を損なうことがないように設計することを求められる構築物、系統及び機器（＝耐震 S クラス施設）がその安全機能を喪失した場合であって、炉心の著しい損傷に至る可能性があるとして想定する事象である。

2. 耐震重要度分類の考え方

耐震クラスは以下のように定義されており、安全上重要な施設は S クラスに分類される。耐震 B、C クラス施設は、その機能が喪失したとしても、炉心の健全性に影響を及ぼすおそれがないものとなる。

そのため耐震 B、C クラス施設のみが損傷した状態では、重大事故に至るおそれがある事故ではなく DBA である。

S クラス：地震により発生するおそれがある事象に対して、原子炉を停止し、炉心を冷却するために必要な機能を持つ施設、自ら放射性物質を内蔵している施設、当該施設に直接関係しておりその機能喪失により放射性物質を外部に拡散する可能性のある施設、これらの施設の機能喪失により事故に至った場合の影響を緩和し、放射線による公衆への影響を軽減するために必要な機能を持つ施設及びこれらの重要な安全機能を支援するために必要となる施設、並びに地震に伴って発生するおそれがある津波による安全機能の喪失を防止するために必要となる施設であって、その影響が大きいもの

Bクラス：安全機能を有する施設のうち、機能喪失した場合の影響がSクラス施設と比べ小さい施設

Cクラス：Sクラスに属する施設及びBクラスに属する施設以外の一般産業施設又は公共施設と同等の安全性が要求される施設

3. 耐震B，Cクラス施設の破損による影響について

(1) 地震PRAにおける耐震B，Cクラス施設損傷の考慮について

地震PRAでは、耐震B，Cクラス施設損傷による過渡事象として「外部電源喪失」を考慮している。また、耐震B，Cクラス施設の損傷による安全機能への間接的影響を確認するとともに、さらにプラント・ウォークダウンにおいて重点的に確認する項目の一つとして確認しており、問題のないことを確認している。

(2) 設計用荷重への影響

耐震B，Cクラス施設が破損した場合であっても、耐震Sクラス施設である緩和系が健全であれば、炉心損傷に至ることはない。JEAG4601・補-1984では、耐震B，Cクラス施設破損により発生する事象を地震従属事象として整理し、地震との組合せを規定している。この中で、耐震BCクラス施設破損によるDBAで考慮すべき荷重の影響は、「全給水流量喪失」及び「タービントリップ」で代表できるとして整理されている。

B，Cクラス施設損傷による過渡における荷重は、タービン側破損による主蒸気流量及び給水流量の喪失、電源、制御系故障による原子炉給水ポンプの停止等が外乱となり発生する。耐震B，Cクラス施設が破損することによる荷重に対する耐震Sクラスへの影響は、JEAG4601・補-1984を踏まえて東海第二発電所として、「全給水流量喪失」及び「タービントリップ」をもとに設定した設計過渡条件にて評価を行い構造上問題ないことを確認

している。

4. 「重大事故に至るおそれがある事故」が地震独立事象であることについての考察

耐震Sクラス施設が健全であれば安全機能の喪失は起きず、炉心の著しい損傷に至ることはないので、何らかの要因で耐震Sクラス施設（重大事故等対処設備含む）が損傷した場合に「重大事故に至るおそれがある事故」が発生することとなる。ここで、確定論的には、耐震Sクラス施設（重大事故等対処設備含む）は S_s によって機能喪失することはないことから、「重大事故に至るおそれがある事故」は S_s との独立事象となる。また、確定論的な扱いとは異なり、確率論的な考察では、耐震SクラスであるDB施設又は S_s 機能維持である重大事故対処設備であっても、フラジリティという考え方に基けば、 S_s 以下の地震により機能喪失に至る確率は少なからず存在する。この S_s 以下の地震によって安全機能が喪失し、「重大事故に至るおそれがある事故」に至る頻度は極めて小さく、 S_s 規模の地震の発生と「重大事故に至るおそれがある事故」の重畳を考慮する必要はないと判断できる。

〔参考 8〕 重大事故等発生後の長期安定冷却手段について

重大事故等時の原子炉格納容器除熱としては、原子炉格納容器を最高使用温度以下に除熱することを基本としている。重大事故等時、代替循環冷却系を使用することにより原子炉格納容器内温度を 100℃未満に低下させることができる。

しかし、残留熱除去系熱交換器が使用できない場合は、代替循環冷却系も使用できなくなるが、この場合には格納容器ベントを行うことにより原子炉格納容器除熱を行う。格納容器ベントによる除熱では、サプレッション・プール水温が飽和状態で維持されることとなるため、サプレッション・プール水温を 100℃未満にできず、サプレッション・プール最高使用温度近くで長期間推移することとなる。

そのため、原子炉格納容器温度低減対策として残留熱除去系熱交換器が使用できない場合の除熱手段を検討した。検討に当たっては事故発生 30 日後の崩壊熱が除去可能であることを目標とした。

重大事故等時、格納容器ベントによる原子炉格納容器除熱を実施している場合、残留熱除去系を補修により復旧し、原子炉格納容器の除熱を実施するが、残留熱除去系の機能回復が困難な場合を想定し、可搬ポンプ及び可搬型熱交換器を用いた除熱手段である「可搬型原子炉格納容器除熱システムによる原子炉格納容器除熱」を構築する。

可搬型原子炉格納容器除熱系による原子炉格納容器除熱

< 実現可能性 >

重大事故等時，格納容器ベントによる原子炉格納容器除熱を実施している場合，残留熱除去系を復旧し，サプレッション・プール水の冷却を実施する。また，残留熱除去系の復旧が困難な場合には，可搬設備等により構成される可搬型原子炉格納容器除熱系統による原子炉格納容器除熱を構築する。

この対応には，可搬型設備を運搬・設置する等の作業を伴うが，事前に可搬型設備等を準備しておくことにより，1 ヶ月程度で系統を構築することが可能であると考えられる。

可搬型原子炉格納容器除熱系統のうち，可搬ポンプの吸込み箇所は，原子炉隔離時冷却系ポンプ入口逆止弁とし，耐熱ホースで接続する構成とする。可搬ポンプの吐出については，耐熱ホースを用いて原子炉建屋原子炉棟大物搬入口に設置する可搬型熱交換器と接続する構成とする。可搬型熱交換器の出口側については低圧代替注水系（可搬型）の逆止弁と耐熱ホースで接続する構成とする。可搬型熱交換器の二次系については，可搬型代替注水大型ポンプにより海水を通水できる構成とする。

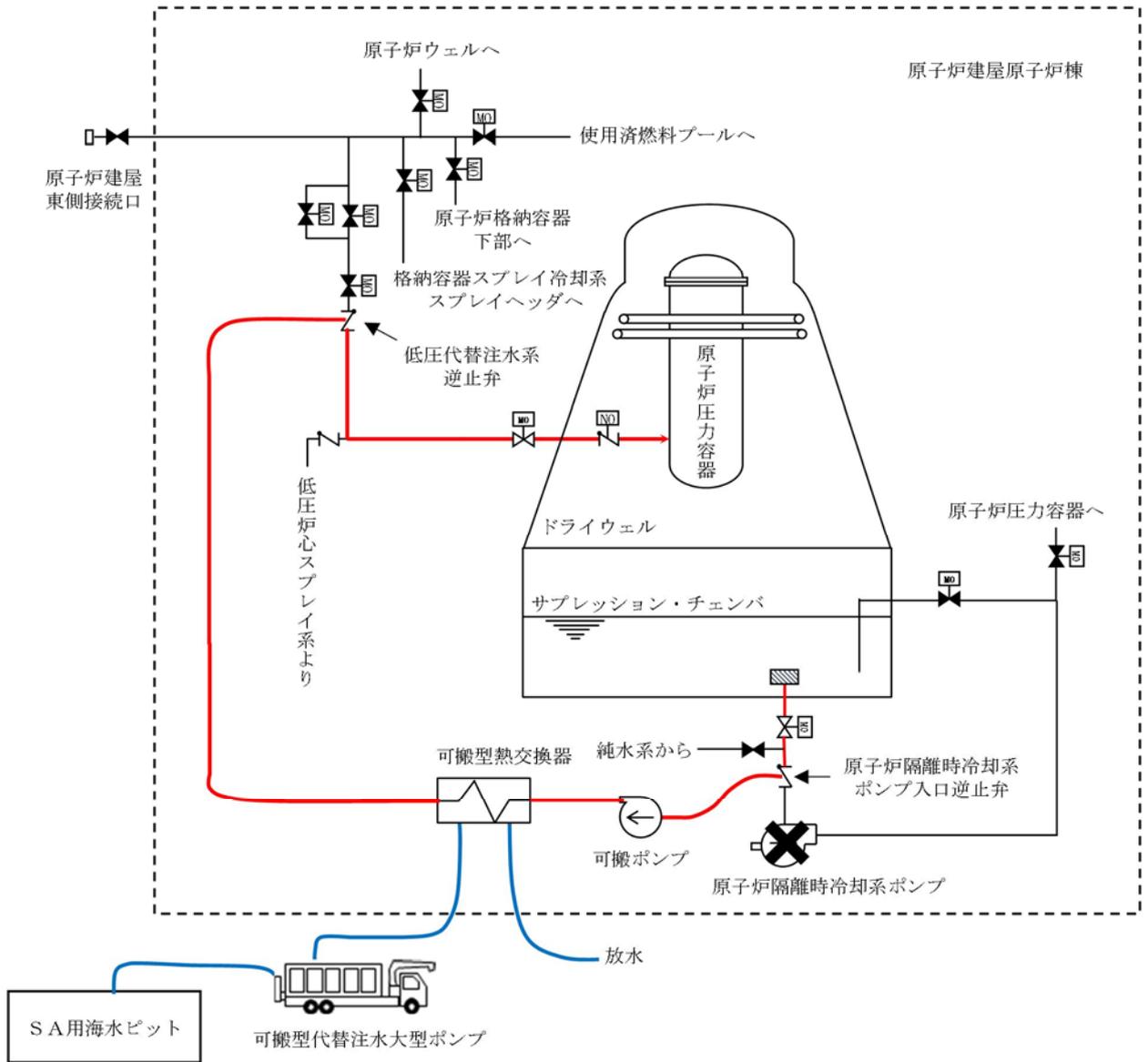


図1 可搬型原子炉格納容器除熱系統の系統概略図

表 1 可搬型原子炉格納容器除熱系統の構築に必要な作業

作業	所要期間
原子炉隔離時冷却系ポンプ入口逆止弁と低圧代替注水系（可搬型）逆止弁の上蓋等取外し，耐熱ホース取付	これらの作業は，1ヵ月程度で準備可能と考えている。
可搬ポンプ準備	
可搬型熱交換器準備	
通水試験等	

<効果>

可搬型原子炉格納容器除熱系統における除熱効果を確認するため、「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」において、事象発生 30 日後まで格納容器ベントによる除熱を行った後、格納容器ベントを停止し、可搬型原子炉格納容器除熱系統による除熱を実施した場合の原子炉格納容器パラメータ推移を評価した。ここで可搬型原子炉格納容器除熱系統の流量は、事故発生 30 日後の崩壊熱除去相当以上の流量として $100\text{m}^3/\text{h}$ とし、低圧代替注水系（常設）等による原子炉注水及び格納容器ベントを停止するとともに、原子炉格納容器内が負圧となることを防止及び原子炉格納容器内の不活性化のために、可搬型窒素供給装置によりドライウエル及びサプレッション・チェンバ内へ窒素を注入（総注入流量 $400\text{m}^3/\text{h}$ ）する。

図 2～4 に原子炉格納容器圧力，原子炉格納容器気相部温度，サプレッション・プール水温の推移を示す。図 3 及び図 4 に示すとおり，可搬型原子炉格納容器除熱系により，原子炉格納容器気相部温度，サプレッション・プール水温を低減させることができる。

なお，本評価のように，格納容器圧力逃がし装置により格納容器圧力が低下している状態では，格納容器ベント実施時に原子炉格納容器内の非凝縮性ガスは排出され，原子炉格納容器内は崩壊熱により発生する蒸気で満たされる状態となる。こうした状況において除熱系（可搬型原子炉格納容器除熱系統）の運転を開始する場合，サプレッション・プール水温が 100°C を下回ると，飽和蒸気圧に従い原子炉格納容器圧力は負圧となる可能性がある。よって，可搬型原子炉格納容器除熱系統の運転を開始する前には，原子炉格納容器内が負圧となることを防止及び原子炉格納容器内の不活性化のために，原子炉格納容器内へ

窒素を注入する。

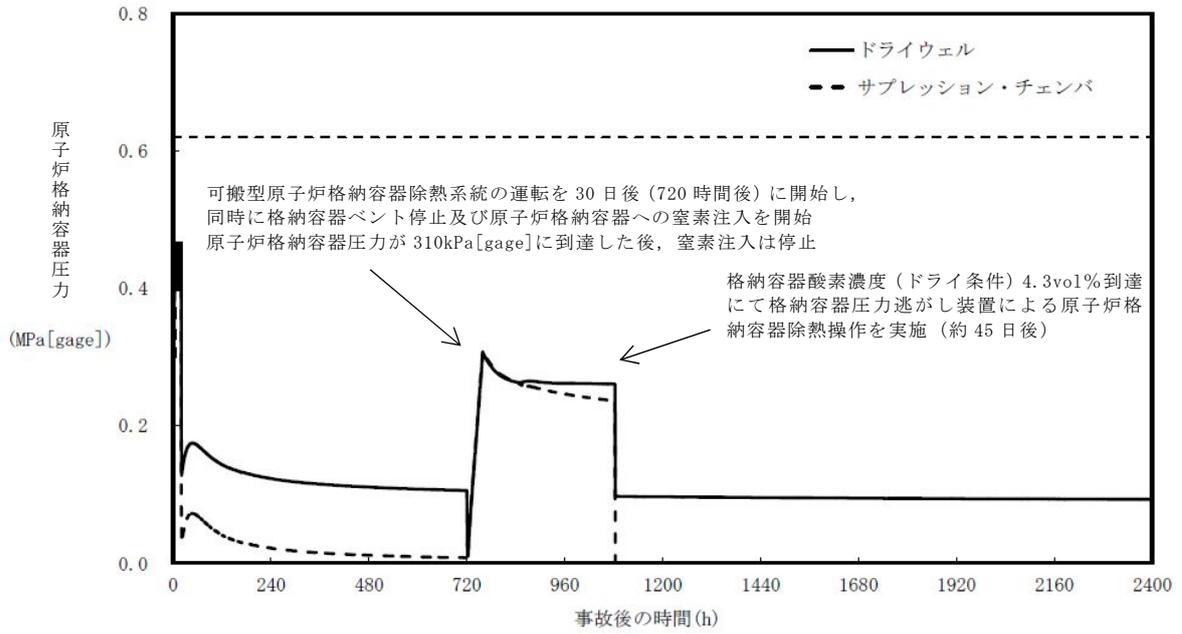


図 2 原子炉格納容器圧力の推移

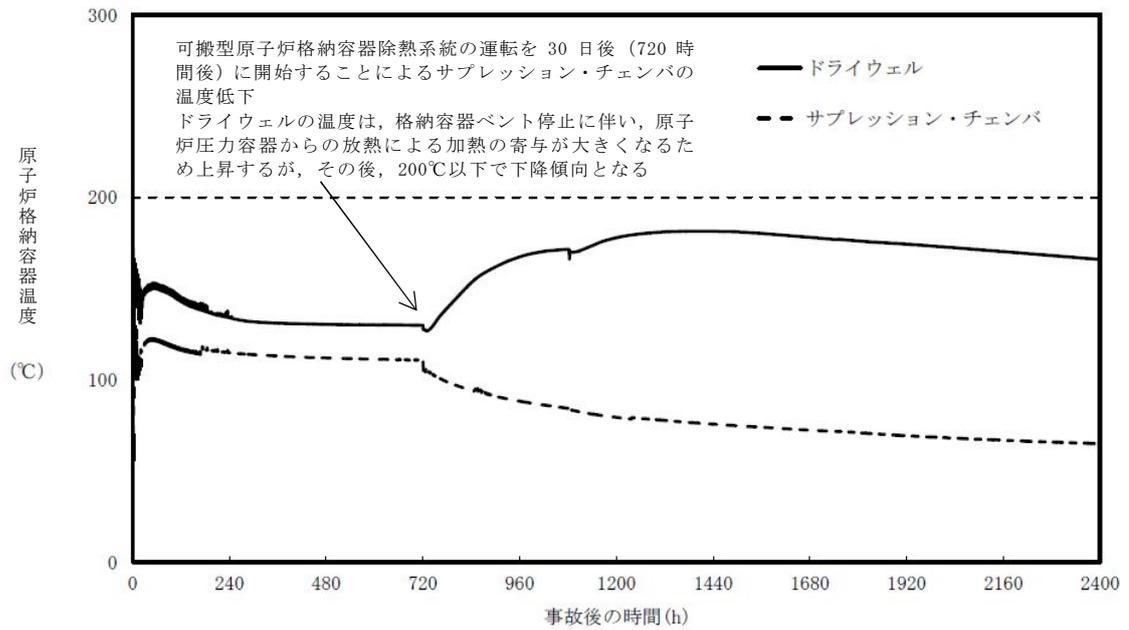


図 3 原子炉格納容器気相部温度の推移

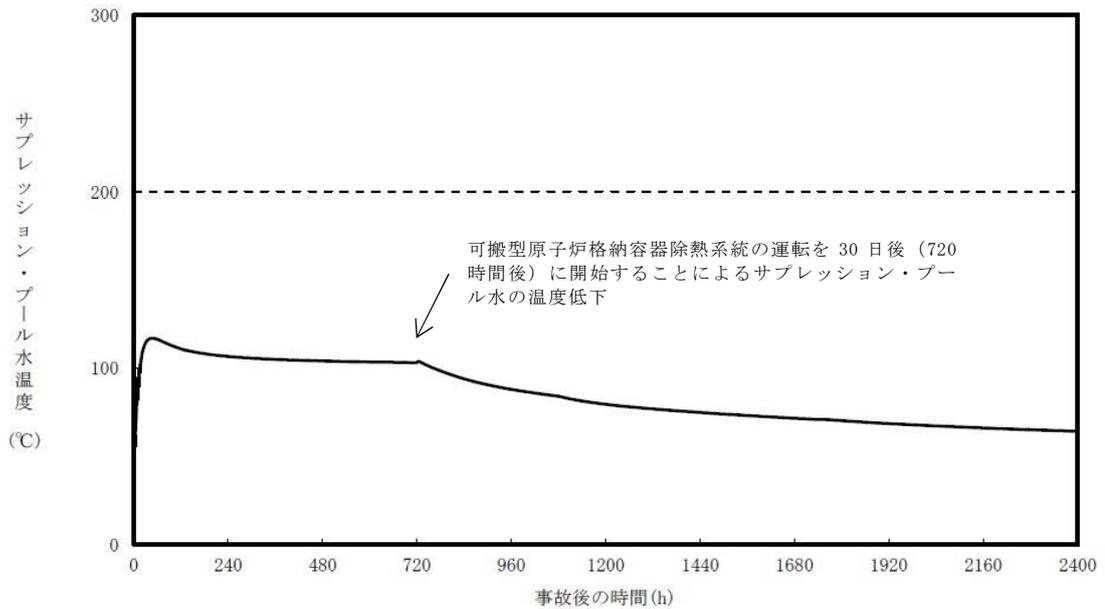


図4 サプレッション・プール水温度の推移

<系統成立性評価>

可搬型原子炉格納容器除熱系統は、事故発生30日後の崩壊熱相当（約5.7MW）を除熱できる設計とし、本章ではその系統成立性評価を示す。

評価に当たっては「①可搬ポンプのNPSH (Net Positive Suction Head) 評価」で原子炉建屋原子炉棟地下2階に設置する可搬ポンプの必要NPSHが、系統圧力損失を考慮して有効NPSHを満足することを確認する。次に「②流量評価」で系統圧力損失を考慮して、本系統で確保可能な系統流量を評価し、その流量で可搬熱交換器による除熱可能な除熱量を「③除熱量評価」で示し、本系統が事故発生30日後の崩壊熱相当（約5.7MW）を除熱できることを確認し、系統成立性を示す。

① ポンプのNPSH評価

ポンプがキャビテーションを起こさず正常に動作するためには、流体圧力や吸込配管圧力損失等により求められる「有効NPSH」が、ポンプの「必要

「NPSH」と同等かそれ以上であること（有効 NPSH \geq 必要 NPSH）を満足する必要がある。

このため、本評価では図 5 の系統構成を想定し、原子炉格納容器内圧力（サプレッション・チェンバ）、サプレッション・プール水位と可搬ポンプ軸レベル間の水頭差、吸込配管（原子炉隔離時冷却系配管及び耐熱ホース）圧力損失により求められる有効 NPSH と、可搬ポンプの必要 NPSH を比較することで、ポンプの成立性を確認する。

有効 NPSH の評価式は以下のとおりであり、評価結果は表 2 に示すとおり、ポンプの NPSH 評価は成立する。

$$\text{有効 NPSH} = P_a - P_v + H - \Delta H$$

P_a : 水源気相部の圧力 [m]

P_v : ポンプ入口温度での飽和蒸気圧力 [m]

H : 静水頭（水源水位～ポンプ） [m]

ΔH : ポンプ吸込ラインの圧力損失 [m]

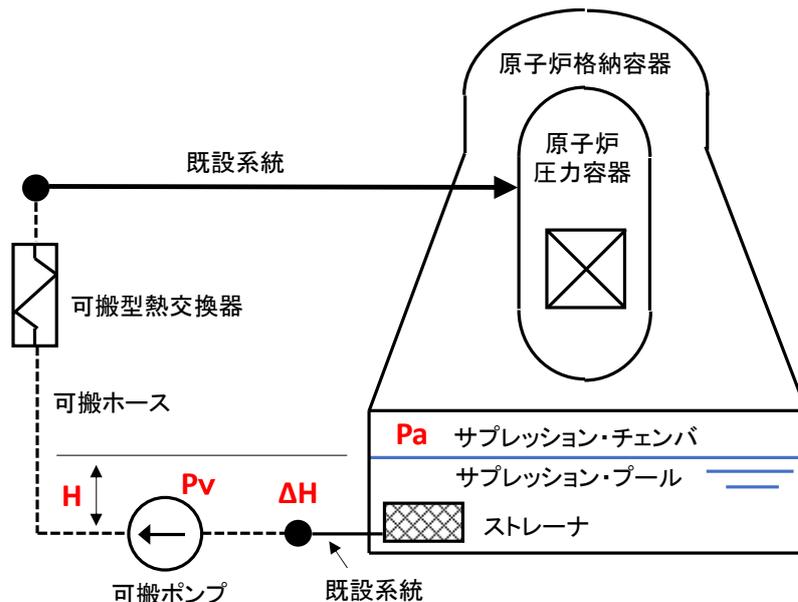


図 5 可搬型原子炉格納容器除熱系統の NPSH 評価

表 2 NPSH 評価結果

項目		評価条件	設定根拠
Pa	サプレッション・チェンバ圧力 (水頭換算値)	14.6m	安全解析における事故発生 30 日後のサプレッション・チェンバ圧力 (0.143MPa) の水頭換算値
Pv	可搬ポンプ入口温度での飽和蒸気圧 (水頭換算値)	14.6m	安全解析における事故発生 30 日後のサプレッション・プール水飽和温度 110°C での飽和蒸気圧
H	サプレッション・プール水位と可搬ポンプ軸レベル間の水頭差	約 5.9m	サプレッション・プール水位は通常最低水位 (EL. 2.9m) とし、可搬ポンプ軸レベルは原子炉建屋原子炉棟地下 2 階床上 1m を想定し EL. -3.0m とする。
ΔH	吸込配管圧損 (原子炉隔離時冷却系配管)		原子炉隔離時冷却系ストレーナ～耐熱ホース取付箇所までの配管の圧損 (100m ³ /h)
	吸込配管圧損 (耐熱ホース)		可搬ポンプ吸込み側の耐熱ホースの圧損 (100m ³ /h)
	原子炉隔離時冷却系ストレーナ圧損		原子炉隔離時冷却系ストレーナの圧損 (100m ³ /h)
	合計		配管, ホース, ストレーナ圧損合計
有効 NPSH			$Pa - Pv + H - \Delta H$
必要 NPSH			可搬ポンプの必要 NPSH
成立性評価		○	有効性 NPSH > 必要 NPSH

② 流量評価

可搬ポンプ及び可搬型熱交換器を用いた可搬型原子炉格納容器除熱系統の系統流量は、後述する評価により $100\text{m}^3/\text{h}$ 以上確保可能であることを確認している。本章では、その評価結果について示す。

流量確認方法としては、可搬ポンプの「性能曲線」（揚程と流量の関係図）と図 1 の系統構成を想定した場合の「システム抵抗曲線」との交点が、ポンプの動作点となるため、そのポンプの動作点の流量を確認する。

その結果は図 6 に示すとおり、 $100\text{m}^3/\text{h}$ 以上確保可能であることを確認した。参考として、系統流量 $100\text{m}^3/\text{h}$ 時の圧力損失を表 3 に示す。

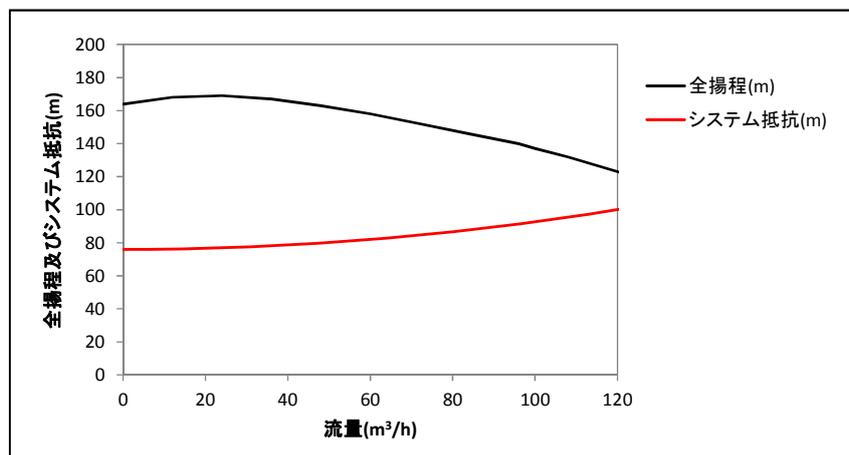


図 6 可搬型原子炉格納容器除熱系統の流量評価結果

表 3 圧力損失内訳

流量		100m ³ /h
配管・弁類圧力損失	常設ライン	
	耐熱ホース	
	可搬型熱交換器	
静水頭	水源	EL. 2.9m (通常最低水位)
	注水先	
圧力差	水源	0.465MPa
	注水先	0.920MPa
		約 46.4m
システム抵抗 (圧力損失)		

③ 除熱量評価

②の評価結果のとおり，可搬型原子炉格納容器除熱系統の流量は $100\text{m}^3/\text{h}$ 以上確保可能であることから，そのときの系統の除熱量を評価した。

評価条件は表 4 に示すとおりであり，可搬型熱交換器の性能及び可搬型代替注水大型ポンプによる海水側の条件を踏まえて本系統の除熱量を評価したところ，事故発生 30 日後の崩壊熱相当（約 5.7MW）を除熱できることを確認した。

表 4 可搬型熱交換器の除熱量評価条件

可搬型熱交換器	淡水系	1 次側入口温度	100°C
		1 次側流量	$100\text{m}^3/\text{h}$
	海水系	海水温度	32°C
		海水流量	$300\text{m}^3/\text{h}$

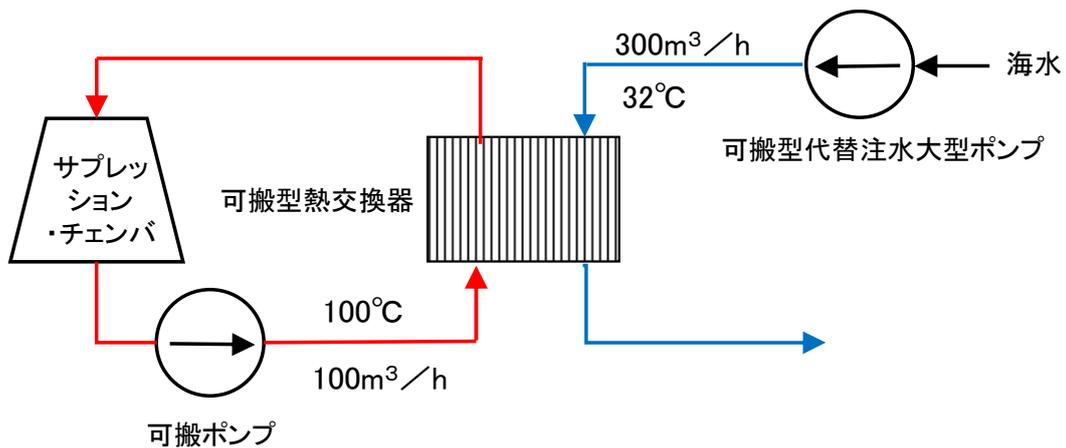


図 8 可搬型原子炉格納容器除熱系統の除熱量評価図

以上の「①ポンプの NPSH 評価」，「②流量評価」及び「③除熱量評価」の結果から，可搬型原子炉格納容器除熱系統は事故後 30 日後の崩壊熱相当（約 5.7MW）を

除熱するための系統流量が確保可能なシステムであることを確認した。

<具体的な手順の概要>

(1) 可搬型原子炉格納容器除熱系統の概要

可搬ポンプ、可搬型熱交換器を用いた可搬型原子炉格納容器除熱系統の概要を以下に示す。

原子炉隔離時冷却系ポンプ室 (EL. -4.0m) の原子炉隔離時冷却系ポンプの入口逆止弁の上蓋及び弁体を取り外し、上蓋フランジに耐熱ホースが接続できる仮蓋を取り付け、その仮蓋に耐熱ホースを接続する。原子炉隔離時冷却系ポンプの入口逆止弁に取り付けた耐熱ホースを、原子炉隔離時冷却系ポンプ室に設置した可搬ポンプの吸込側フランジに連結し、可搬ポンプ吐出側フランジに取り付けた耐熱ホースを原子炉建屋原子炉棟 1 階大物搬入口 (EL. 8.2m) に設置した可搬型熱交換器入口側フランジに連結する。また、低圧代替注水系 (可搬型) の低圧代替注水系逆止弁 (EL. 20m) の上蓋及び弁体を取り外し、上蓋フランジに耐熱ホースが接続できる仮蓋を取り付け、その仮蓋に耐熱ホースを接続し、可搬型熱交換器出口側フランジに連結する。

このように系統を構成することで、サプレッション・プール水を可搬ポンプ及び可搬型熱交換器を用いて原子炉圧力容器に注水することが可能となる。可搬型原子炉格納容器除熱系統を構成する耐熱ホース等は、作業時の被ばく線量を考慮した配置に設置する。

なお、可搬型原子炉格納容器除熱系統の使用に当たっては、汚染したサプレッション・プール水を通水する前に、可搬型代替注水大型ポンプを用いて非汚染水による水張りを実施し、可搬部位の健全性確認を行う。図 9 に系統水張りの概要図を示す。

また、可搬型熱交換器の二次系については、屋外に可搬型代替注水大型ポンプとホースを配備して連結し、可搬型代替注水大型ポンプを起動することで海水を通水する。

系統水張りによる健全性確認が完了した後、原子炉隔離時冷却系ポンプのサブプレッション・チェンバ側入口弁を開操作し、低圧代替注水系（可搬型）から原子炉圧力容器へ注水し循環することにより除熱する。

系統を構成する機器の配置イメージを図 10 に示す。また、系統を構成する機器の仕様等は表 5 のとおりである。

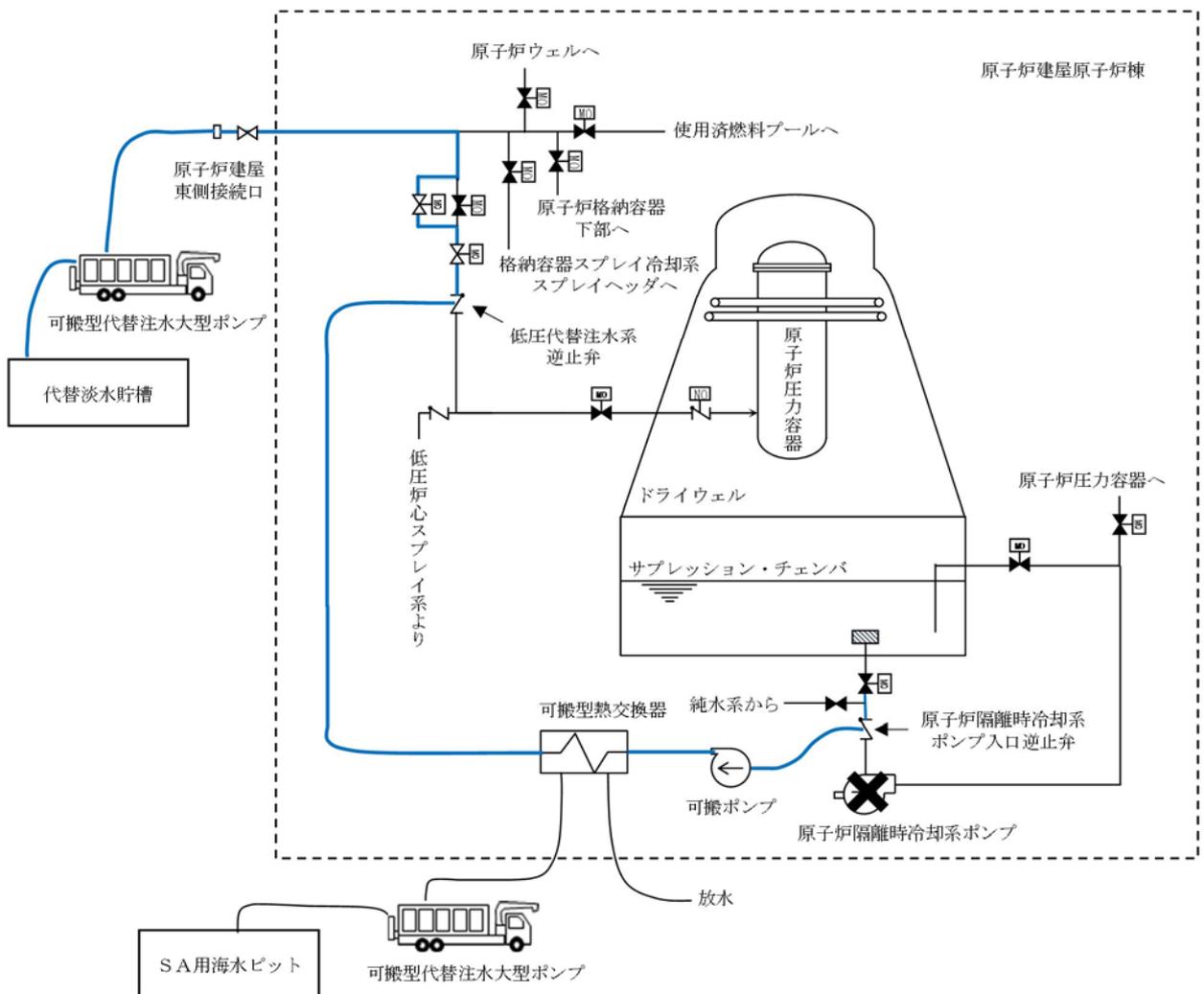


図 9 可搬型代替注水大型ポンプを用いた系統水張り概要図

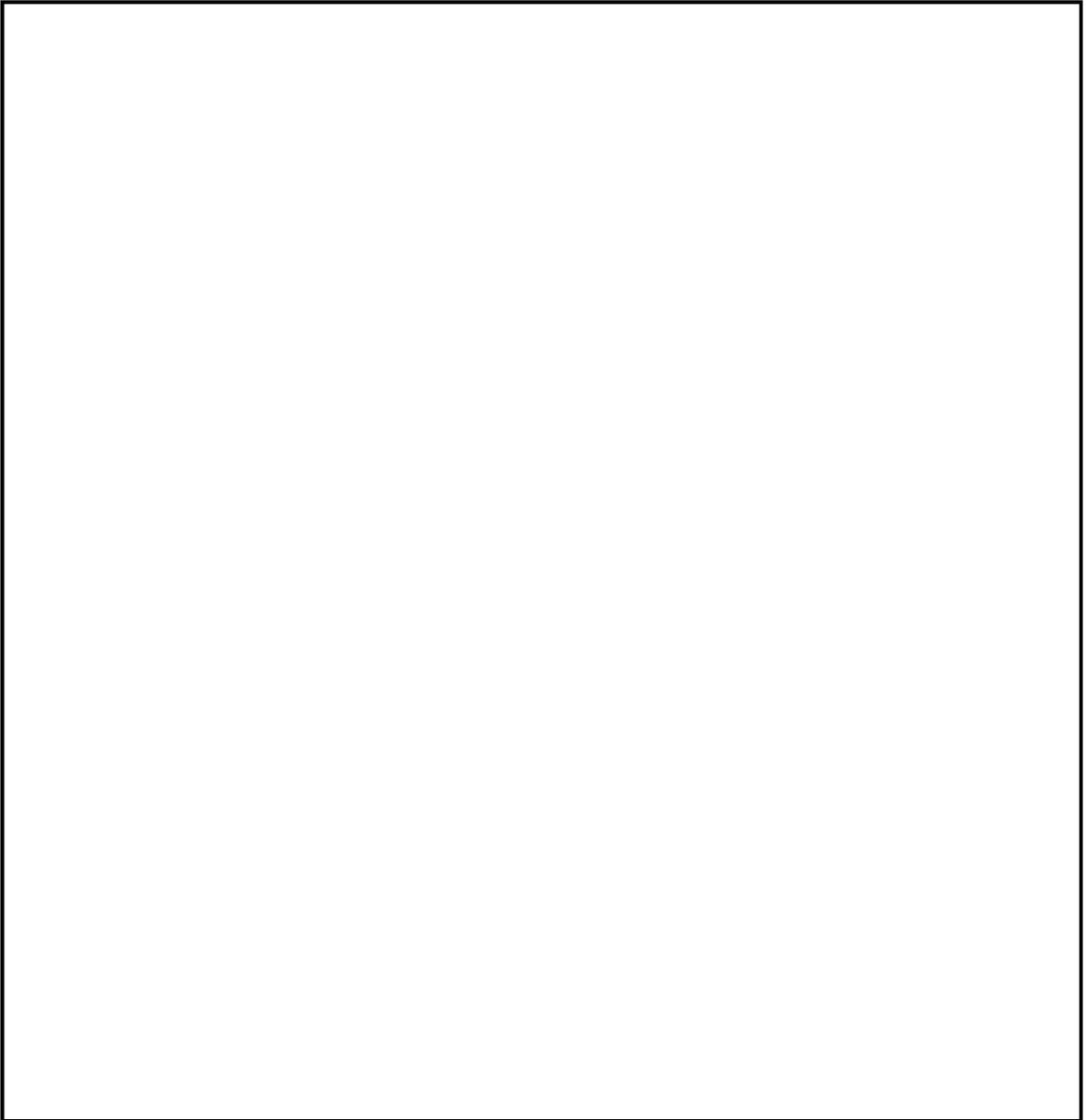


図 10-1 機器配置図 (1/5)



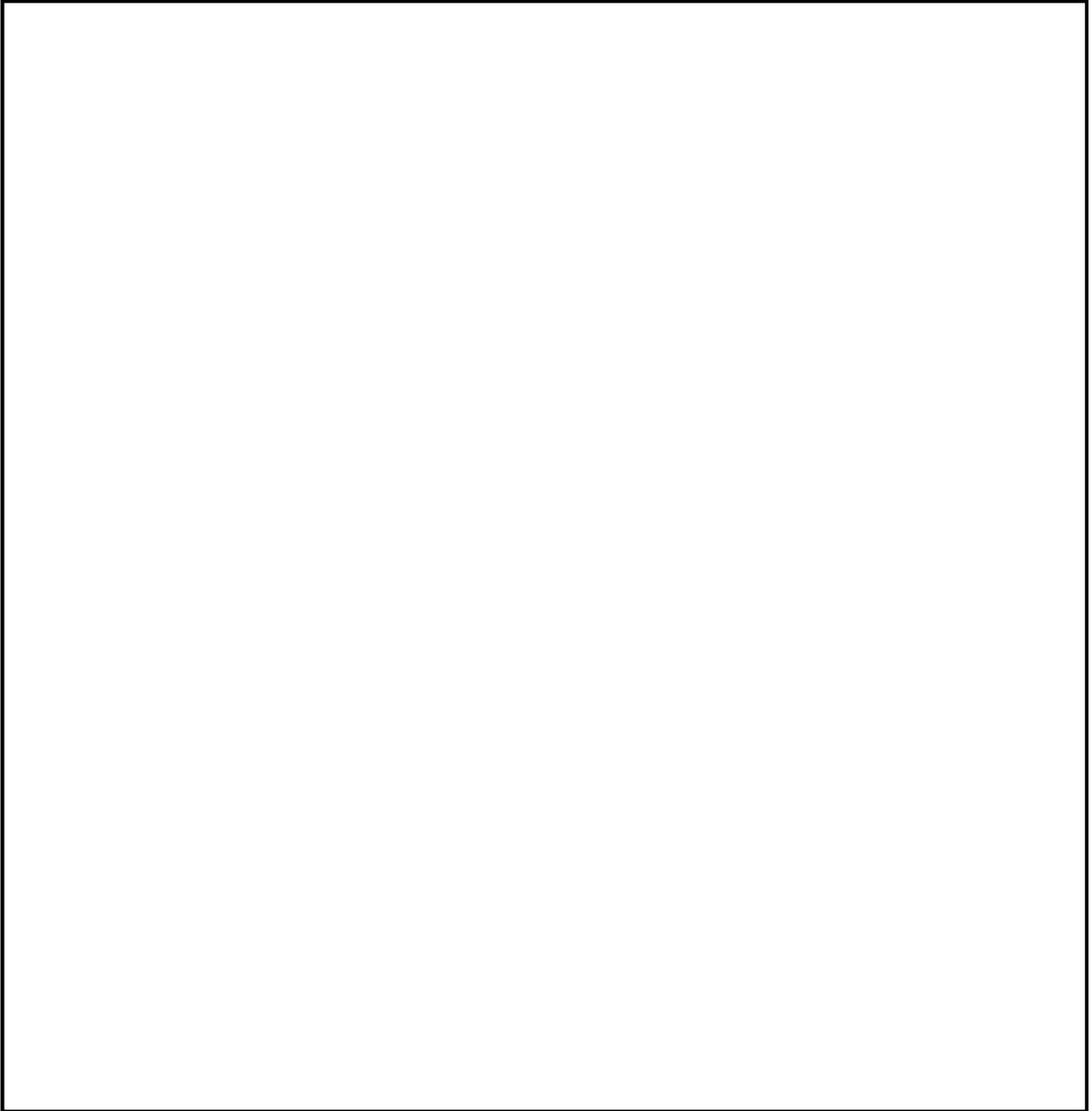
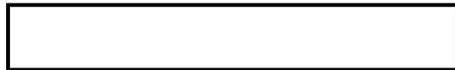


図 10-2 機器配置図 (2/5)





図 10-3 機器配置図 (3/5)



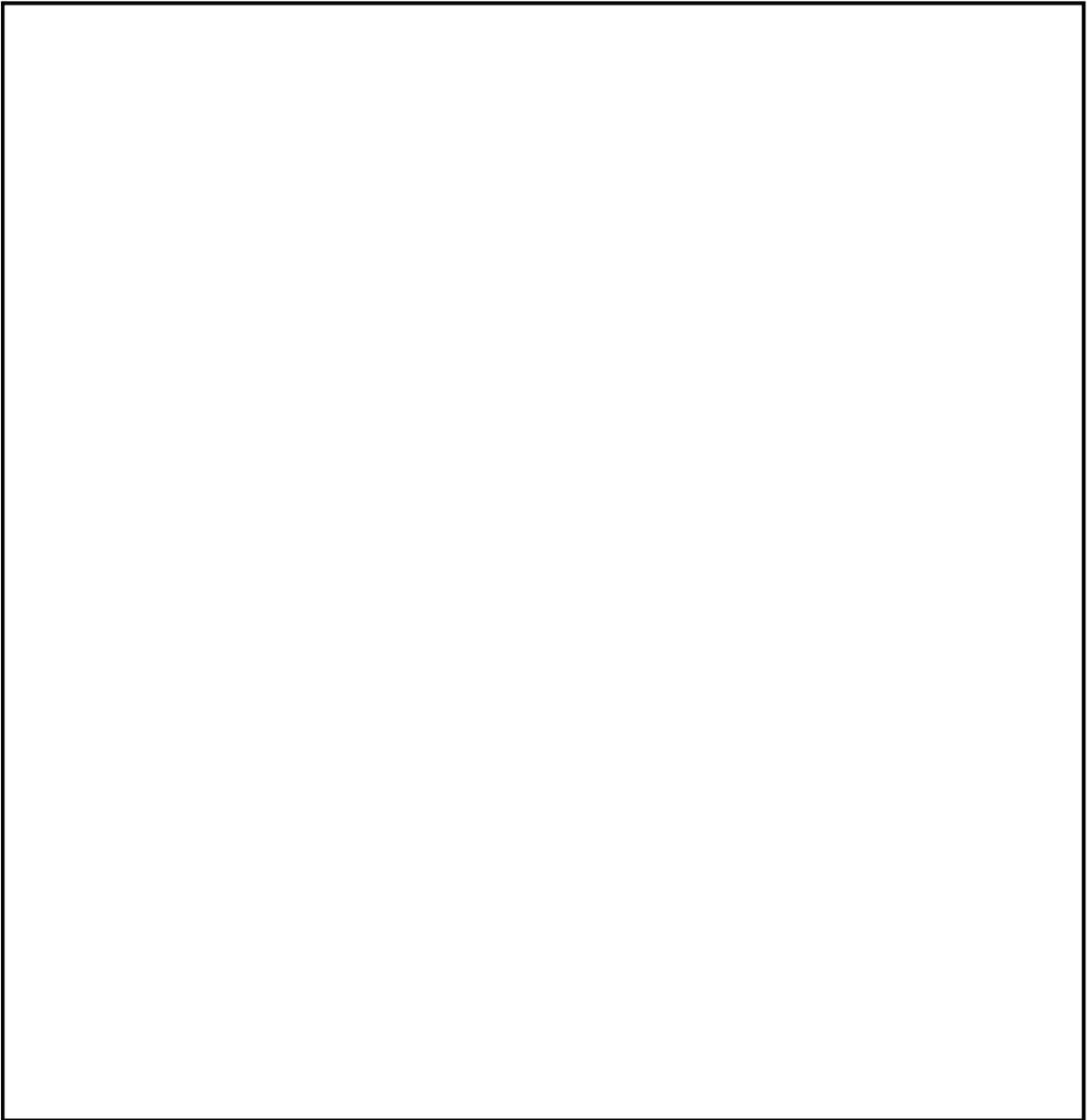


図 10-4 機器配置図 (4/5)



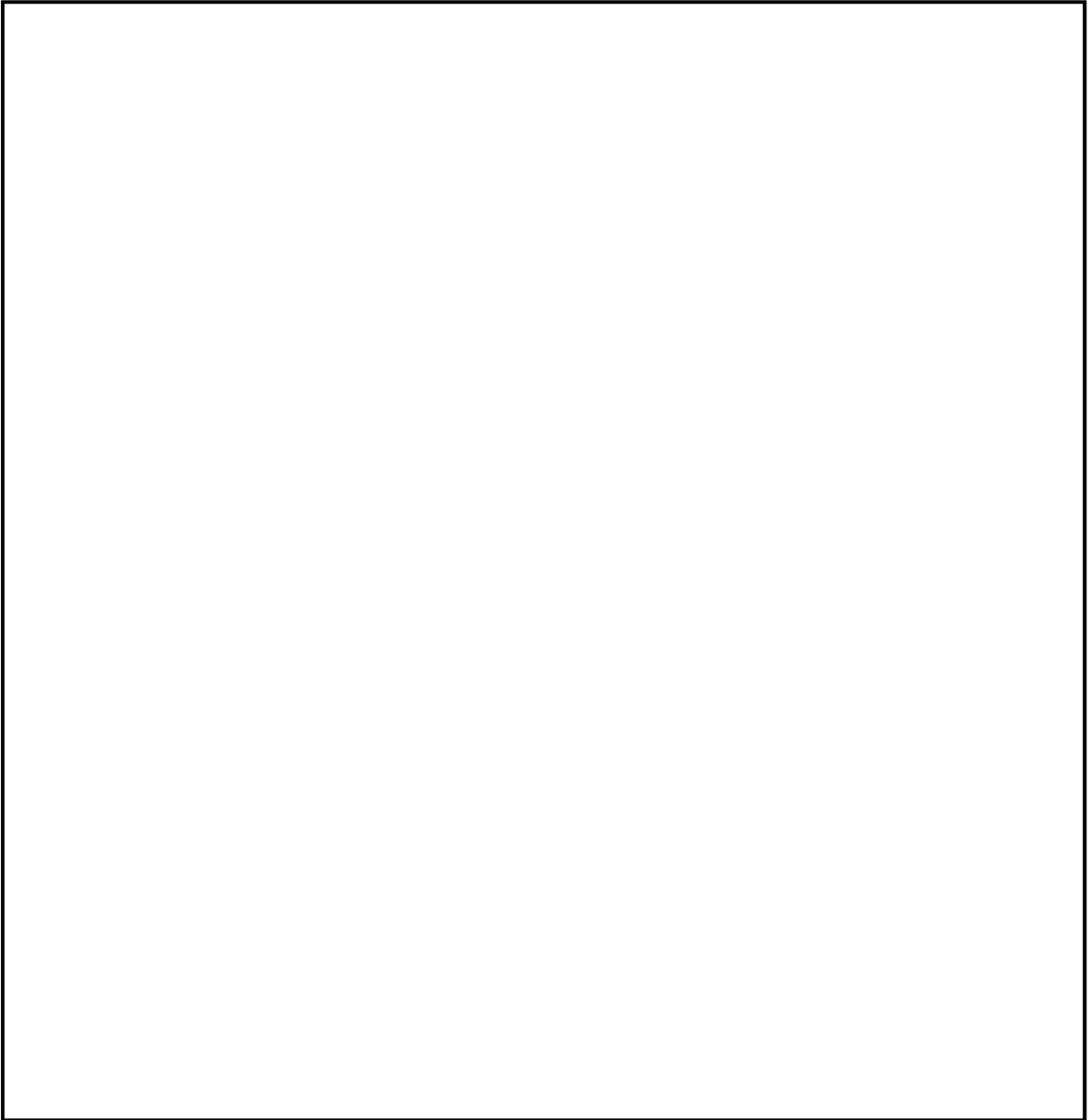
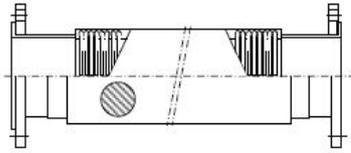
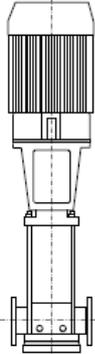
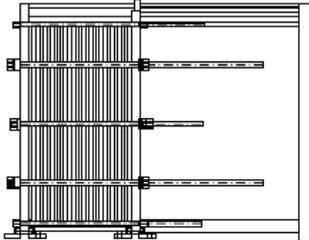


図 10-5 機器配置図 (5/5)



表 5 可搬型格納容器除熱系の機器仕様

構成機器	仕様等		備考
可搬機器			
耐熱ホース（フレキシブルメタルホース） ※弁接続部の仮蓋含む	口径 150A 圧力 2.1MPa 以上 温度 110℃		—
可搬ポンプ	容量 約 100m ³ /h 全揚程 約 135m		—
可搬型熱交換器	除熱量 5.7MW 以上		—
可搬型代替注水大型ポンプ	容量 約 1,380m ³ /h 全揚程 約 135m		—

※機器図は一般例を示すものである。

※詳細設計に伴い機器仕様の変更が必要な場合は、仕様を変更する。

(2) 作業に伴う被ばく線量

炉心損傷で発生した汚染水はサプレッション・プール水中にあるが、原子炉隔離時冷却系については、サプレッション・チェンバ側のポンプ入口弁が通常時開となっているため、原子炉隔離時冷却系ポンプ入口逆止弁にはサプレッション・プール水が流入していることが考えられる。ただし、原子炉隔離時冷却系については、運転している場合には炉心損傷を防止でき、運転が停止した後には炉心損傷に至ることが考えられる。このため、炉心損傷によってサプレッション・プール水が汚染する段階では、原子炉隔離時冷却系の系統内は流動がない状態であり、汚染したサプレッション・プール水が作業エリアに敷設されている配管系まで流入しないことも考えられる。

また、低圧代替注水系（可搬型）は、代替淡水貯槽等を水源とする系統であり、低圧代替注水系逆止弁が直接汚染水に接することはない。

原子炉隔離時冷却系ポンプ室内（EL. -4.0m）における原子炉隔離時冷却系ポンプ入口逆止弁付近の雰囲気線量は、原子炉格納容器からの漏えいに起因する室内の空間線量率及び線源配管からの直接線による線量率により約 20mSv/h となる。（参考 8－補足 1 参照）

低圧代替注水系（可搬型）の低圧代替注水系逆止弁（EL. 20m）付近の雰囲気線量は、原子炉格納容器からの漏えいに起因する室内の空間線量率及び線源配管からの直接線による線量率により約 20mSv/h となる。（参考 8－補足 1 参照）

原子炉建屋原子炉棟の大物搬入口における可搬型熱交換器設置箇所（EL. 8.2m）の雰囲気線量は、原子炉格納容器からの漏えいに起因する室内の空間線量率及び線源配管からの直接線による線量率により約 13mSv/h となる。（参考 8－補足 1 参照）

これらの作業については、準備作業、後片付けを含めて作業時間は、約 13 時間程度（6 人 1 班で作業）と想定しており、必要に応じて遮蔽等の対策を行い、作業員の交代要員を確保し、交代体制を整えることで実施可能である。

(3) フランジ部からの漏えい発生時の対応

系統のフランジ部からの漏えい発生等の異常を検知した場合は、直ちに可搬ポンプを停止し、可搬型代替注水大型ポンプからの非汚染水によりフラッシングを実施する。

フラッシングにより現場へのアクセスが可能になった後、増し締め等の補修作業を実施する。

非汚染水によるフラッシングの系統イメージを図 11 に示す。

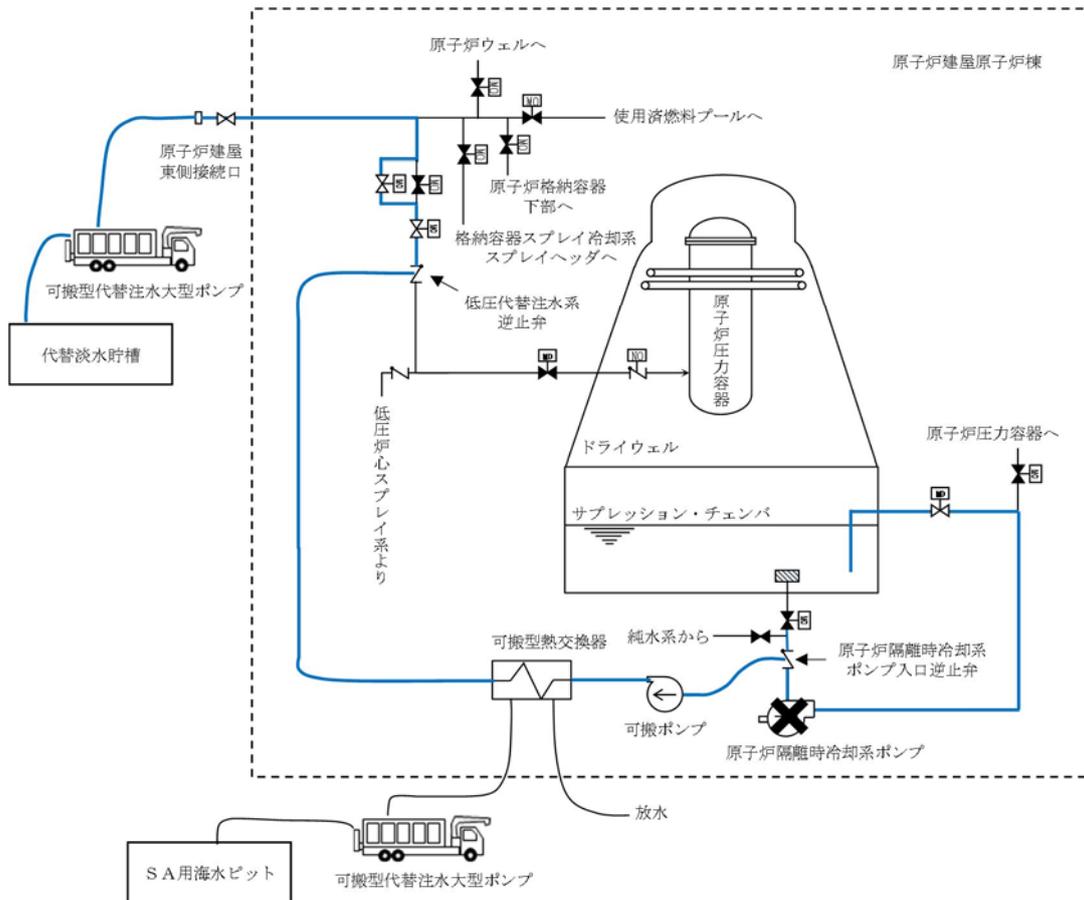


図 11 可搬型代替注水大型ポンプを用いたフラッシング

- I. 可搬型原子炉格納容器除熱系統による循環運転で使用した弁を全て全閉する。
- II. 低圧代替注水系（可搬型）の注水ラインの弁を開操作し，低圧代替注水系逆止弁接続の耐熱ホース及び可搬ポンプを逆流し，原子炉隔離時冷却系ミニフロー弁を開操作することで，サブプレッション・チェンバへ流入し，系統をフラッシングする。
- III. サプレッション・プール水位が格納容器ベントライン水没レベルに達しない範囲で，空間線量が下がるまでフラッシングを実施する。
- IV. フラッシングにより漏えいフランジ近辺の空間線量が十分低下した場合，漏えいフランジ部にアクセスする。
- V. 漏えいフランジの増し締めを行い，系統を復旧する。

作業エリアの線量評価について

各作業エリアにおける線量評価は「原子炉格納容器からの漏えいに起因する室内の線量率」と「線源配管からの直接線による線量率」の寄与を合わせて評価するものとする。

1. 評価の方法

(1) 原子炉格納容器から漏えいに起因する線量率

原子炉建屋原子炉棟内の区域の線量率は、「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温）」において、格納容器ベントを実施した場合の事故発生 30 日後の原子炉建屋原子炉棟内の放射エネルギーを考慮し、サブマージョンモデルにより計算する。原子炉格納容器から漏えいした放射性物質は原子炉建屋原子炉棟内に一様に分散しているものとし、原子炉建屋原子炉棟内から環境中への漏えいはないものとして計算した。表 1 に各作業エリア空間容積を示す。

$$D = 6.2 \times 10^{-14} \cdot \frac{Q_{\gamma}}{V_{R/B}} E_{\gamma} \cdot (1 - e^{-\mu \cdot R}) \cdot 3600$$

ここで、

D : 放射線量率 (Gy/h)

6.2×10^{-14} : サブマージョンモデルによる換算係数 $\left(\frac{\text{dis} \cdot \text{m}^3 \cdot \text{Gy}}{\text{MeV} \cdot \text{Bq} \cdot \text{s}} \right)$

Q_{γ} : 原子炉建屋内放射エネルギー

(Bq : γ 線実効エネルギー 0.5MeV 換算値)

$V_{R/B}$: 原子炉建屋原子炉棟内の区域の気相部容積 (85,000m³)

E_{γ} : γ 線エネルギー (0.5MeV/dis)

μ : 空気に対する γ 線のエネルギー吸収係数 ($3.9 \times 10^{-3} / \text{m}$)

R : 評価対象エリアの空間容積と等価な半球の半径 (m)

V_{OF} : 評価対象エリアの容積

$$R = \sqrt[3]{\frac{3 \cdot V_{OF}}{2 \cdot \pi}}$$

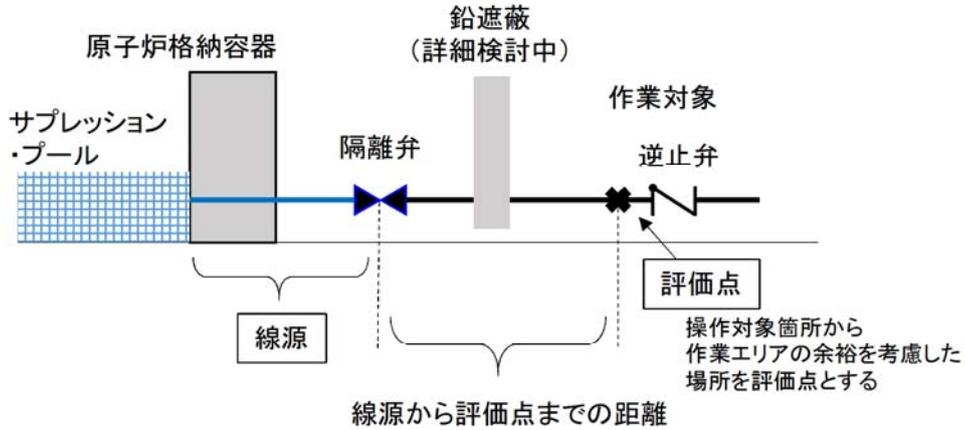
表1 各作業エリア空間容積

作業エリア	作業エリアの空間容積 (V_{OF})
原子炉隔離時冷却系ポンプ室内	5,100 m^3
低圧代替注水系逆止弁付近	10,000 m^3
大物搬入口	3,500 m^3

(2) 線源配管からの直接線による線量率

図1に示すとおり、炉心損傷により発生する汚染水は、原子炉格納容器貫通部とサプレッション・プール側一次隔離弁までの配管に存在することになるため、当該配管は線源となる。線源配管からの直接線による線量率は、必要な遮蔽対策を実施することによって、約10mSv/h以下に低減させる。線量率はQADコードを用いて図1中の評価モデルの体系により評価を実施した。表2に線源配管からの直接線の寄与を10mSv/h以下とするために必要な鉛遮蔽の厚さを示す。

<作業対象，評価点，線源配管の配置概要図>



<評価モデル図>

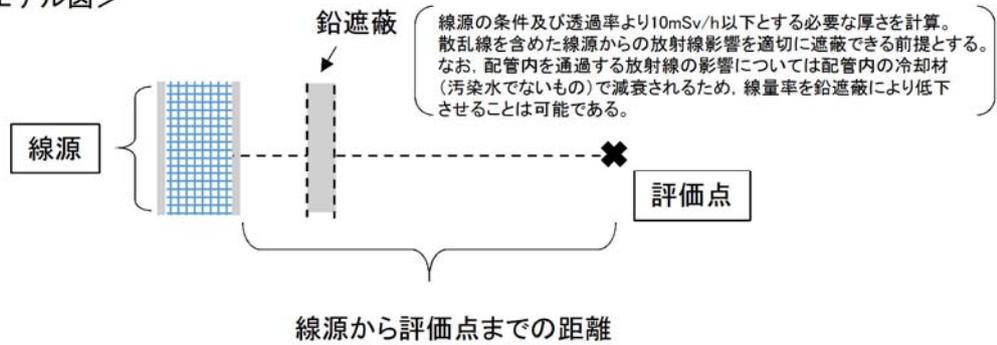


図1 線量評価概念図

表2 線量率評価条件

作業エリア	線源 (サプレッション・プール～隔離弁までの配管長さ)	線源から評価点までの距離	線源配管からの直接線による線量率を約10mSv/h以下にするために必要な鉛遮蔽厚さ
原子炉隔離時冷却系ポンプ室	約10m ^{※1}	約1m	約10cm

※1：実際は3m程度だが保守的に設定

また、低圧代替注水系逆止弁付近、大物搬入口付近には格納容器圧力逃がし装置の入口配管が存在する。線量率評価条件を表3に示す。

表3 線量率評価条件

作業エリア	線源長さ	線源から評価点までの距離
低圧代替注水系 逆止弁付近	約 10m ^{※1}	約 7.6m
大物搬入口	約 10m ^{※1}	約 14m

※1：作業場所での配置を考慮し保守的に設定

2. 評価結果

「1. 評価方法」に基づき、各作業エリアにおける線量率を評価した。表4に各作業エリアにおける線量率を示す。

表4 各作業エリアにおける線量率

作業エリア	原子炉格納容器から漏えいに起因する線量率	線源配管からの直接線による線量率	合計線量率
原子炉隔離時冷却系ポンプ室内	約 1.3×10^1 mSv/h	約 7.4mSv/h	約 2.0×10^1 mSv/h
低圧代替注水系 逆止弁付近	約 1.6×10^1 mSv/h	約 4.1mSv/h	約 2.0×10^1 mSv/h
大物搬入口	約 1.1×10^1 mSv/h	約 1.3mSv/h	約 1.3×10^1 mSv/h

重大事故等対処施設の網羅的な整理について

1. 重大事故等対処設備について，以下に該当する設備を網羅的に抽出して，重大事故等対処設備の条文毎に整理したものを表 1 に示す。

■ 設置許可基準規則第三章にて定められる以下の重大事故等対処設備

- ・ 第 43 条 アクセスルートを確保するための設備
- ・ 第 44 条 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備
- ・ 第 45 条 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備
- ・ 第 46 条 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備
- ・ 第 47 条 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備
- ・ 第 48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備
- ・ 第 49 条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備
- ・ 第 50 条 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備
- ・ 第 51 条 原子炉格納容器下部の熔融炉心を冷却するための設備
- ・ 第 52 条 水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための設備
- ・ 第 53 条 水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための設備
- ・ 第 54 条 使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための設備
- ・ 第 55 条 工場等外への放射性物質の拡散を抑制するための設備
- ・ 第 56 条 重大事故等の収束に必要なとなる水の供給設備
- ・ 第 57 条 電源設備
- ・ 第 58 条 計装設備

- ・ 第59 条 原子炉制御室
- ・ 第60 条 監視測定設備
- ・ 第61 条 緊急時対策所
- ・ 第62 条 通信連絡を行うために必要な設備

■ 設置許可基準規則第43 条から第62 条で要求されている設備が機能を発揮するために必要な系統（水源から注入先まで，流路を含む）及び間接支持構造物，直接支持構造物

■ 重大事故等発生時に設計基準対象施設としての機能を期待する重大事故等対処設備

■ 技術的能力審査基準で設置を要求されている設備

2. 第39条本文「第2.1.2.2.2表重大事故等対処設備（主要設備）の設備分類」，第39条補足説明資料39-1「重大事故等対処設備の設備分類」，及び補足説明資料39-4添付資料4「表1 SA 施設（建物・構築物）の施設分類」について，以下の図1のフローにて抽出する。

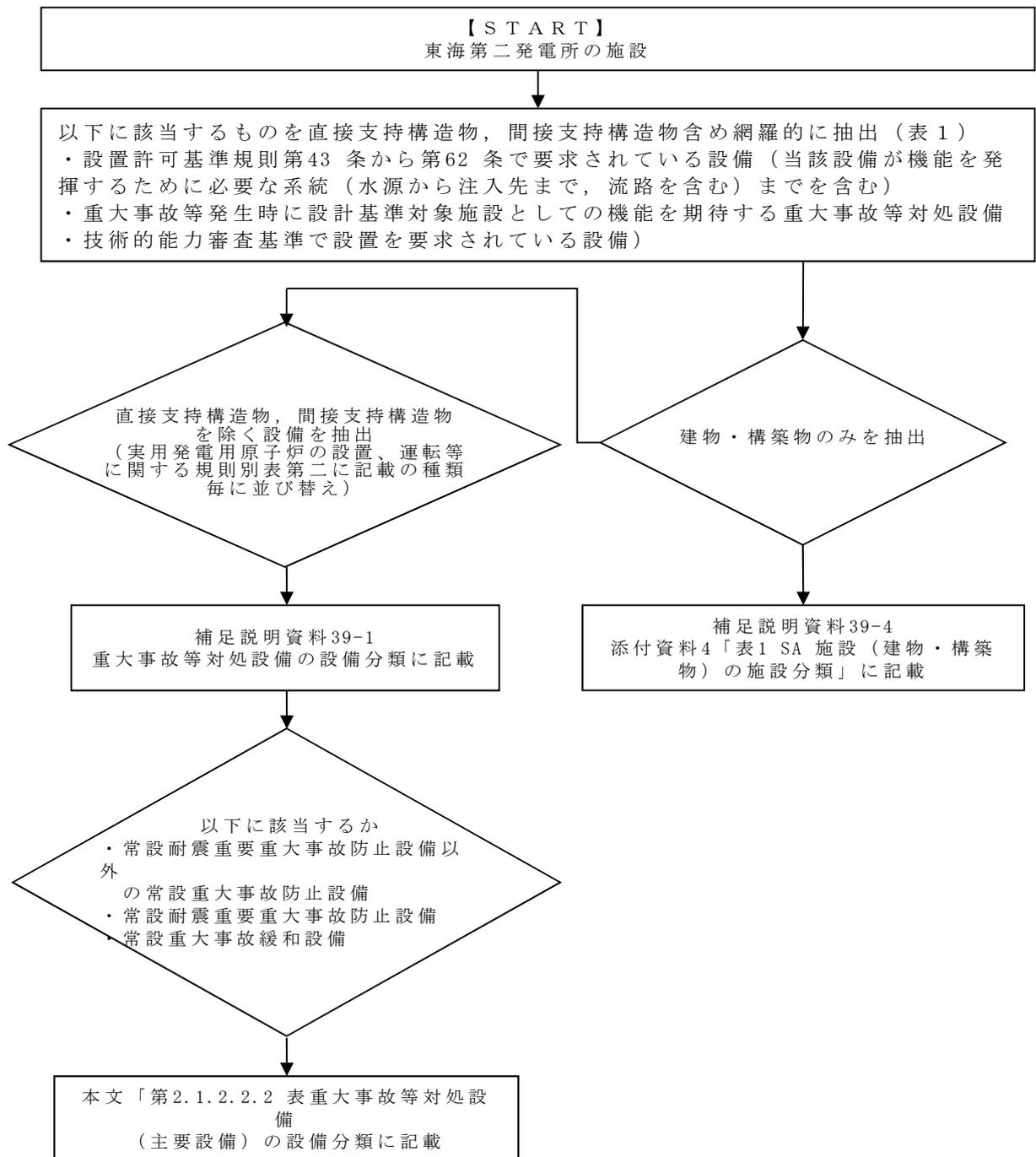


図1 重大事故等対処設備の抽出フロー

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
第43条 アクセスルートを確認するための設備									
アクセスルート確保	[主要設備]	ホイールローダ	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	－	－				
第44条 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備									
代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入	[主要設備]	A T W S 緩和設備 (代替制御棒挿入機能)	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		A T W S 緩和設備 (代替制御棒挿入機能) 手動スイッチ							
		制御棒	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		制御棒駆動機構	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		制御棒駆動水圧系水圧制御ユニット	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[流路]	制御棒駆動系配管	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	57条に記載						
	[計装設備]	平均出力領域計装	58条に記載						
		起動領域計装							
		原子炉圧力							
原子炉圧力 (SA)									
原子炉再循環ポンプ停止による原子炉出力抑制	[主要設備]	A T W S 緩和設備 (代替原子炉再循環ポンプトリップ機能)	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		原子炉再循環ポンプ遮断器手動スイッチ							
		低速度用電源装置遮断器手動スイッチ							
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	57条に記載						
	[計装設備]	平均出力領域計装	58条に記載						
		起動領域計装							
		原子炉圧力							
		原子炉圧力 (SA)							

S A機能 分類	設備名称			直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
	設備名称	設備名称	設備名称	機器・配管等の支持構造物	機器・配管等の支持構造物	原子炉建屋	S s			
ほう酸水注入	[主要設備]	ほう酸水注入ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		ほう酸水貯蔵タンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[流路]	ほう酸水注入系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[注入先]	原子炉圧力容器	47条に記載							
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備	57条に記載							
		非常用ディーゼル発電機								
		燃料移送ポンプ								
		軽油貯蔵タンク								
		燃料デイトank 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ								
	[計装設備]	平均出力領域計装	58条に記載							
起動領域計装										
サブプレッション・プール水温度										
残留熱除去系系統流量										
残留熱除去系熱交換器入口温度										
残留熱除去系熱交換器出口温度										
残留熱除去系海水系系統流量										
自動減圧系の起動阻止による 原子炉出力急上昇の防止	[主要設備]	自動減圧系の起動阻止スイッチ	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトank 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	57条に記載							

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
第45条 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備									
高圧代替注水系による原子炉注水	[主要設備]	常設高圧代替注水系ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		高圧代替注水系タービン止め弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		逃がし安全弁（安全弁機能）	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		サブプレッション・プール	56条に記載						
	[流路]	高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		主蒸気系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		高圧代替注水系（注水系）配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[注水先]	原子炉圧力容器	47条に記載						
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備	57条に記載						
		常設代替高圧電源装置							
		軽油貯蔵タンク							
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ							
		可搬型代替交流電源設備							
		可搬型代替低圧電源車							
	可搬型設備用軽油タンク								
	タンクローリ								
	常設代替直流電源設備	58条に記載							
緊急用直流125V蓄電池									
可搬型代替直流電源設備									
可搬型代替低圧電源車									
可搬型整流器									
可搬型設備用軽油タンク									
タンクローリ									
[計装設備]	高圧代替注水系系統流量	58条に記載							
	原子炉水位（広帯域）								
	原子炉水位（燃料域）								
	原子炉水位（SA広帯域）								
	原子炉水位（SA燃料域）								
	原子炉圧力								
	原子炉圧力（SA）								
	サブプレッション・プール水位								

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
原子炉隔離時冷却系による原子炉注水	[主要設備]	原子炉隔離時冷却系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		サブプレッション・プール	56条に記載						
		逃がし安全弁（安全弁機能）	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		サブプレッション・プール	56条に記載						
	[流路]	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		主蒸気系配管・弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁・ストレーナ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[注水先]	原子炉圧力容器	47条に記載						
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載						
		可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ							
		常設代替直流電源設備 緊急用直流125V蓄電池							
		可搬型代替直流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型整流器 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ							
	[計装設備]	原子炉水位（広帯域）	58条に記載						
		原子炉水位（燃料域）							
原子炉水位（SA広帯域）									
原子炉水位（SA燃料域）									
原子炉圧力									
原子炉圧力（SA）									
原子炉隔離時冷却系系統流量									
サブプレッション・プール水位									

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物			間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考
高圧炉心スプレイ系による原子炉注水	[主要設備]	高圧炉心スプレイ系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		逃がし安全弁（安全弁機能）	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[水源]	サブプレッション・プール	56条に記載						
	[流路]	高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパージャ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[注水先]	原子炉圧力容器	47条に記載						
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	非常用交流電源設備 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機	57条に記載						
	[計装設備]	高圧炉心スプレイ系系統流量	58条に記載						
		原子炉水位（広帯域）							
原子炉水位（燃料域）									
原子炉水位（SA広帯域）									
原子炉水位（SA燃料域）									
原子炉圧力									
原子炉圧力（SA）									
[主要設備]	ほう酸水注入ポンプ	44条に記載							
	ほう酸水貯蔵タンク	44条に記載							
	逃がし安全弁（安全弁機能）								
[流路]	ほう酸水注入系配管・弁								
[注入先]	原子炉圧力容器	47条に記載							
[電源設備]（燃料補給設備含む）	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	57条に記載							
[計装設備]	平均出力領域計装	58条に記載							
	起動領域計装								
	サブプレッション・プール水温度								
	残留熱除去系系統流量								
	残留熱除去系熱交換器入口温度								
	残留熱除去系熱交換器出口温度								
	残留熱除去系海水系系統流量								

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
第46条 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備									
逃がし安全弁（自動減圧機能）	[主要設備]	逃がし安全弁（自動減圧機能）	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		自動減圧機能用アキュムレータ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[流路]	主蒸気系配管・クエンチャ	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	所内常設直流電源設備 125V A系蓄電池 125V B系蓄電池 常設代替直流電源設備 緊急用直流125V蓄電池 可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ 可搬型代替直流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型整流器 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ	57条に記載						
			57条に記載						
			57条に記載						
			57条に記載						
			57条に記載						
			57条に記載						
	[計装設備]	原子炉圧力	58条に記載						
		原子炉圧力（SA）	58条に記載						
		原子炉水位（広帯域）	58条に記載						
		原子炉水位（SA広帯域）	58条に記載						
		原子炉水位（燃料域）	58条に記載						
		原子炉水位（SA燃料域）	58条に記載						
		サブプレッション・プール水位	58条に記載						
		サブプレッション・プール水温度	58条に記載						
		格納容器雰囲気放射線モニタ（D/W）	58条に記載						
		格納容器雰囲気放射線モニタ（S/C）	58条に記載						
		原子炉圧力容器温度	58条に記載						
高压炉心スプレイ系系統流量		58条に記載							
原子炉隔離時冷却系系統流量		58条に記載							
高压代替注水系系統流量		58条に記載							
高压炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	58条に記載								
原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	58条に記載								
常設高压代替注水系ポンプ吐出圧力	58条に記載								
残留熱除去系ポンプ吐出圧力	58条に記載								
低压炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	58条に記載								
常設低压代替注水系ポンプ吐出圧力	58条に記載								
代替循環冷却系ポンプ吐出圧力	58条に記載								

S A機能 分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
逃がし安全弁 (逃がし弁機能)	[主要設備]	逃がし安全弁 (逃がし弁機能) 【操作対象弁】	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
原子炉減圧の自動化	[主要設備]	過渡時自動減圧機能	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		逃がし安全弁 (自動減圧機能)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	57条に記載						
		所内常設直流電源設備 125V A系蓄電池 125V B系蓄電池							
	[計装設備]	原子炉圧力	58条に記載						
		原子炉圧力 (SA)							
		原子炉水位 (広帯域)							
		原子炉水位 (SA広帯域)							
		原子炉水位 (燃料域)							
		原子炉水位 (SA燃料域)							
		サブプレッション・プール水位							
		サブプレッション・プール水温度							
		格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W)							
		格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C)							
		原子炉圧力容器温度							
		高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力							
		原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力							
常設高圧代替注水系ポンプ吐出圧力									
残留熱除去系ポンプ吐出圧力									
低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力									
常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力									
代替循環冷却系ポンプ吐出圧力									

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考			
逃がし安全弁機能回復（代替直流電源及び逃がし安全弁用可搬型代替直流電源設備）	[主要設備]	逃がし安全弁用可搬型蓄電池 常設代替直流電源装置 可搬型代替直流電源装置	57条に記載					
非常用逃がし安全弁駆動系による原子炉減圧	[主要設備]	非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ガスポンプ 逃がし安全弁（逃がし弁機能）【操作対象弁】	可搬型重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－ 機器・配管等の支持構造物	－ 常設耐震重要重大事故防止設備 原子炉建屋	－ S s		
非常用窒素供給系による代替窒素供給	[主要設備]	非常用窒素供給系高圧窒素ガスポンプ 逃がし安全弁（自動減圧機能）	可搬型重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－ 機器・配管等の支持構造物	－ 常設耐震重要重大事故防止設備 原子炉建屋	－ S s		
インターフェースシステムL OCA隔離弁	[主要設備]	高圧炉心スプレイ系注入弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
		原子炉隔離時冷却系注入弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
		低圧炉心スプレイ系注入弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
		残留熱除去系A系注入弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
		残留熱除去系B系注入弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
		残留熱除去系C系注入弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
		[計装設備]	原子炉圧力	58条に記載				
	原子炉圧力 (SA)							
	原子炉水位 (広帯域)							
	原子炉水位 (SA広帯域)							
	原子炉水位 (燃料域)							
	原子炉水位 (SA燃料域)							
	原子炉圧力容器温度							
	高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力							
原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力								
残留熱除去系ポンプ吐出圧力								
低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力								
ドライウェル雰囲気温度								
ドライウェル圧力								

SA機能 分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
第47条 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備									
低圧代替注水系（常設）による原子炉注水	[主要設備]	常設低圧代替注水系ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	S s	－	
		代替淡水貯槽	56条に記載						
	[流路]	低圧代替注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 常設低圧代替注水系格納槽	S s	－	
		残留熱除去系C系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[注水先]	原子炉圧力容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 燃料給油設備 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載						
	[計装設備]	原子炉水位（広帯域）	58条に記載						
		原子炉水位（燃料域）							
		原子炉水位（SA広帯域）							
		原子炉水位（SA燃料域）							
原子炉圧力									
原子炉圧力（SA）									
低圧代替注水系原子炉注水流量（常設ライン用）									
代替淡水貯槽水位									
常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力									
低圧代替注水系（常設）による残存溶融炉心の冷却	[主要設備]	常設低圧代替注水系ポンプ	低圧代替注水系（常設）による原子炉注水のうち常設重大事故緩和設備					－	
低圧代替注水系（可搬型）による原子炉注水	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	
		可搬型代替注水中型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	
	[水源]	西側淡水貯水設備	56条に記載						
		代替淡水貯槽	56条に記載						

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
	[流路]	低压代替注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 常設低压代替注水系格納槽	S s	－	
		低压炉心スプレイ系配管・弁・スパー ジャ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		残留熱除去系C系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		ホース	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	
	[注水先]	原子炉圧力容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置	57条に記載						
		可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低压電源車	57条に記載						
		燃料給油設備 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置燃料移送ポン プ 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ	57条に記載						
	[計装設備]	原子炉水位 (広帯域)	58条に記載						
		原子炉水位 (燃料域)							
		原子炉水位 (SA広帯域)							
		原子炉水位 (SA燃料域)							
		原子炉圧力							
		原子炉圧力 (SA)							
	低压代替注水系原子炉注水流量								
	代替淡水貯槽水位								
	西側淡水貯水設備水位								
残留熱除去系 (低压注水系) による原子炉注水	[主要設備]	残留熱除去系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		残留熱除去系海水系ポンプ	48条に記載						
		残留熱除去系熱交換器	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		残留熱除去系海水系ストレーナ	48条に記載						
		サプレッション・プール	56条に記載						
	[流路]	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
[注水先]	原子炉圧力容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備	57条に記載						
		2C非常用ディーゼル発電機							
		2D非常用ディーゼル発電機							
		2C非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ							
		2D非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ							
		常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置							
	[計装設備]	原子炉水位 (広帯域)	58条に記載						
		原子炉水位 (燃料域)							
		原子炉水位 (SA広帯域)							
		原子炉水位 (SA燃料域)							
		原子炉圧力							
		原子炉圧力 (SA)							
		残留熱除去系系統流量							
		サブプレッション・プール水位							
		残留熱除去系ポンプ吐出圧力							
		残留熱除去系 (原子炉停止時冷却系) による原子炉除熱		[主要設備]	残留熱除去系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋
残留熱除去系熱交換器	常設重大事故防止設備		機器・配管等の支持構造物		常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
残留熱除去系海水ポンプ	48条に記載								
[水源]	原子炉圧力容器		常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
[流路]	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ		常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	再循環系配管		常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
[注水先]	原子炉圧力容器		常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)		非常用交流電源設備	57条に記載					
			非常用ディーゼル発電機						
			燃料移送ポンプ						
		軽油貯蔵タンク							
		燃料デイトンク							
		非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ							
常設代替交流電源設備									
常設代替高压電源装置									
軽油貯蔵タンク									
常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ									

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考			
	[計装設備]	残留熱除去系系統流量	58条に記載						
		残留熱除去系熱交換器入口温度							
		残留熱除去系熱交換器出口温度							
		ドライウエル雰囲気温度							
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度							
		ドライウエル圧力							
		サブプレッション・チェンバ圧力							
低圧炉心スプレイ系による原子炉注水	[主要設備]	低圧炉心スプレイ系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		サブプレッション・プール	56条に記載						
	[流路]	低圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレナ・スパージャ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[注水先]	原子炉圧力容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備	57条に記載						
		非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ							
[計装設備]		常設代替交流電源設備	58条に記載						
		常設代替高圧電源装置							
		軽油貯蔵タンク							
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ							
		原子炉水位 (広帯域)							
		原子炉水位 (燃料域)							
原子炉水位 (SA広帯域)									
原子炉水位 (SA燃料域)									
低圧炉心スプレイ系系統流量									
低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力									

S A機能 分類	設備名称	直接支持構造物			間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考
代替循環冷却系による残存溶融炉心の冷却	[主要設備]	代替循環冷却系ポンプ	50条に記載					
		残留熱除去系熱交換器						
		サブプレッション・プール	56条に記載					
	[付属設備]	残留熱除去系海水系ポンプ						
		残留熱除去系海水系ストレーナ						
		緊急用海水ポンプ						
		緊急用海水系ストレーナ						
		可搬型代替注水大型ポンプ	56条に記載					
	[流路]	代替循環冷却系配管・弁	50条に記載					
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド						
		緊急用海水系配管・弁						
		残留熱除去系海水系（A）配管・弁	48条に記載					
		非常用取水設備 貯留堰、取水路、取水ビット、S A用海水ビット、海水引込み管、S A用海水ビット取水塔、緊急用海水取水管、緊急用海水ポンプビット						
	[注入先]	原子炉圧力容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－
	原子炉格納容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 燃料給油設備 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載						
[計装設備]	サブプレッション・プール水温度	58条に記載						
	原子炉水位（広帯域）	58条に記載						
	原子炉水位（燃料域）	58条に記載						

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考			
		原子炉水位 (SA広帯域)	58条に記載						
		原子炉水位 (SA燃料域)	58条に記載						
		原子炉圧力	58条に記載						
		原子炉圧力 (SA)	58条に記載						
		ドライウェル圧力	58条に記載						
		サブプレッション・チェンバ圧力	58条に記載						
		ドライウェル雰囲気温度	58条に記載						
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	58条に記載						
		代替循環冷却系ポンプ入口温度							
		代替循環冷却系原子炉注水流量							
		代替循環冷却系格納容器スプレイ流量							
		代替循環冷却系ポンプ吐出圧力							
残留熱除去系海水系	[主要設備]	残留熱除去系海水ポンプ	48条に記載						
		残留熱除去系熱交換器							
	[流路]	残留熱除去系海水系配管・弁・海水ストレーナ							
非常用取水設備	[流路]	貯留堰	48条に記載 (ただし、本条文においては、貯留						
		取水路							
		SA用海水ピット取水塔							
		海水引込み管							
		SA用海水ピット							
		緊急用海水取水管							
第48条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備									
緊急用海水系	[主要設備]	緊急用海水ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	地下格納槽	S s	－	
		緊急用海水系ストレーナ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	地下格納槽	S s	－	
	[流路]	緊急用海水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		緊急用海水ポンプピット	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－	－	－	－	○	
		緊急用海水取水管	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－	－	－	－	○	
		SA用海水ピット	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－	－	－	－	○	
		海水引込み管	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－	－	－	－	○	
		SA用海水ピット取水塔	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	－	－	－	－	○	
		残留熱除去系海水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備	57条に記載					
常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ									
[計装設備]	緊急用海水系流量 (残留熱除去系熱交換器)	58条に記載							
	緊急用海水系流量 (残留熱除去系補機)								
	サブプレッション・プール水温度								

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	[主要設備]	格納容器圧力逃がし装	50条に記載		
	[付属設備]	移送ポンプ	56条に記載		
		可搬型代替注水大型ポンプ			
[水源]	代替淡水貯槽				
	[流路]	不活性ガス系配管・弁	50条に記載		
		耐圧強化ベント系配管・弁			
		格納容器圧力逃がし装置配管・弁			
		格納容器			
		真空破壊弁(S/C→D/W)	48条に記載		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備	57条に記載		
		常設代替高圧電源装置			
		軽油貯蔵タンク			
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ			
		可搬型代替交流電源設備			
		可搬型代替低圧電源車			
	可搬型設備用軽油タンク	タンクローリ			
		常設代替直流電源設備			
緊急用直流125V蓄電池					
可搬型代替直流電源設備					
可搬型代替低圧電源車	可搬型整流器				
	可搬型設備用軽油タンク				
[計装設備]	タンクローリ	58条に記載			
	フィルタ装置水位				
	フィルタ装置圧力				
	フィルタ装置スクラビング水温度				
	フィルタ装置出口放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)				
	フィルタ装置入口水素濃度				
	ドライウエル雰囲気温度				
	サブプレッション・チェンバ雰囲気温度				
ドライウエル圧力					
サブプレッション・チェンバ圧力					

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考		
耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	[付属設備]	第一弁（S/C側）	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		第一弁（D/W側）	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		耐圧強化ベント系一次隔離弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		耐圧強化ベント系二次隔離弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[流路]	不活性ガス系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		耐圧強化ベント系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		原子炉建屋ガス処理系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		格納容器	50条に記載							
		真空破壊弁（S/C→D/W）	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ 常設代替直流電源設備 緊急用直流125V蓄電池 可搬型代替直流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ 可搬型整流器	57条に記載							
	[計装設備]	ドライウエル雰囲気温度 サブプレッション・チェンバ雰囲気温度 ドライウエル圧力 サブプレッション・チェンバ圧力 耐圧強化ベント系放射線モニタ	58条に記載							
	残留熱除去系		残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）	47条に記載						
			残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）	49条に記載						
			残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）							
	残留熱除去系海水系による除熱	[主要設備]	残留熱除去系海水ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		残留熱除去系熱交換器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		海水ストレーナ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	海水ポンプ室	S s	－		
[流路]		残留熱除去系海水系配管・弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	海水ポンプ室 原子炉建屋	S s	－		
[流路]										
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載							
	[計装設備]	残留熱除去系海水系系統流量	58条に記載							
遠隔人力操作機構による現場操作	[主要設備]	遠隔人力操作機構	耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱							

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
第49条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備									
代替格納容器スプレイ冷却系 (常設) 原子炉格納容器内の冷却	[主要設備]	常設低圧代替注水系ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	S s	－	
		代替淡水貯槽	56条に記載						
	[流路]	代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		残留熱除去系配管・弁・スプレイヘッド	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[注水先]	格納容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ 常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載						
	[計装設備]	低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	58条に記載						
		常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力							
		ドライウエル雰囲気温度							
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度							
		ドライウエル圧力							
サブプレッション・チェンバ圧力									
サブプレッション・プール水位									
代替淡水貯槽水位									

SA機能 分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
代替格納容器スプレィ冷却系 (可搬型)による原子炉格納 容器内の冷却	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－		
		可搬型代替注水中型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－		
		西側淡水貯水設備	56条に記載						
		代替淡水貯槽	56条に記載						
	[流路]	代替格納容器スプレィ冷却系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		残留熱除去系配管・弁・スプレィヘッド	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		ホース	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	
	[注水先]	格納容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	可搬型設備用軽油タンク	57条に記載						
		タンクローリ							
	[計装設備]	低圧代替注水系格納容器スプレィ流量	58条に記載						
		ドライウェル雰囲気温度							
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度							
		サブプレッション・プール水温度							
ドライウェル圧力									
サブプレッション・チェンバ圧力									
サブプレッション・プール水位									
代替淡水貯槽水位									

SA機能 分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
代替循環冷却系による原子炉 格納容器内の除熱	[主要設備]	代替循環冷却系ポンプ	50条に記載			
		緊急用海水系	48条に記載			
		残留熱除去系熱交換器				
		サブプレッション・プール				
	[付属設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	56条に記載			
	[流路]	代替循環冷却系配管・弁	50条に記載			
		残留熱除去系（A）配管・弁・ストレナー				
		残留熱除去系海水系（A）配管・弁	48条に記載			
	[注水先]	原子炉圧力容器	47条に記載			
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載			
		可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ				
	[計装設備]	サブプレッション・プール水温度	58条に記載			
		代替循環冷却系ポンプ入口温度				
		代替循環冷却系原子炉注水流量				
代替循環冷却系格納容器スプレイ流量						
代替循環冷却系ポンプ吐出圧力						

SA機能 分類	設備名称		直接支持構造物			間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
			機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋			S s
残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）	[主要設備]	残留熱除去系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		残留熱除去系熱交換器	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		残留熱除去系海水ポンプ	48条に記載							
		サブプレッション・プール	56条に記載							
	[流路]	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[注水先]	格納容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	57条に記載							
		常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ								
	[計装設備]	残留熱除去系系統流量	58条に記載							
		残留熱除去系ポンプ吐出圧力								
		ドライウエル雰囲気温度								
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度								
		ドライウエル圧力								
サブプレッション・チェンバ圧力										
サブプレッション・プール水位										

S A機能 分類	設備名称		直接支持構造物			間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
			機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s				
残留熱除去系（サブプレッショ ン・プール水冷却系）による サブプレッショ ン・プール水の 冷却	[主要設備]	残留熱除去系ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		残留熱除去系熱交換器	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		残留熱除去系海水ポンプ	48条に記載							
		サブプレッショ ン・プール	56条に記載							
	[流路]	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
	[注水先]	サブプレッショ ン・プール	56条に記載							
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	非常用交流電源設備 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ 軽油貯蔵タンク 燃料デイトンク 非常用ディーゼル発電機用海水ポン プ 常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポ ンプ	57条に記載							
	[計装設備]	残留熱除去系系統流量	58条に記載							
		残留熱除去系ポンプ吐出圧力								
		サブプレッショ ン・プール水温度								
残留熱除去系系統流量										
サブプレッショ ン・プール水位										
緊急用海水系	[主要設備]	緊急用海水ポンプ	48条に記載							
		緊急用海水ストレーナ								
	[流路]	緊急用海水系配管・弁								
		緊急用海水ポンプビット								
		緊急用海水取水管								
		S A用海水ビット								
		海水引込み管								
		S A用海水ビット取水塔								
		残留熱除去系海水系配管・弁								

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載		
	[計装設備]	緊急用海水系流量 (残留熱除去系熱交換器) 緊急用海水系流量 (残留熱除去系補機) サプレッション・プール水温度	58条に記載		
残留熱除去系海水系	[主要設備]	残留熱除去系海水ポンプ 残留熱除去系熱交換器	48条に記載		
	[付属設備]	海水ストレーナ			
	[流路]	残留熱除去系海水系配管・弁			
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載		
	[計装設備]	残留熱除去系海水系系統流量	58条に記載		

第50条 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備

格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	[主要設備]	フィルタ装置	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	フィルタ装置格納槽	S s	－	
		圧力開放板	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
		遠隔人力操作機構	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		第一弁 (S/C側)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		第一弁 (D/W側)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		第二弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		第二弁バイパス弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		二次隔離弁操作室遮蔽	常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	○	
		二次隔離弁操作室 空気ポンプユニット (空気ポンプ)	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	
		差圧計	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s		
		窒素供給装置	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s		
	[付属設備]	移送ポンプ	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	フィルタ装置格納槽	S s	－	
	[水源]	可搬型代替注水大型ポンプ	56条に記載						
	代替淡水貯槽								

SA機能 分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
			機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s			
	[流路]	不活性ガス系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		耐圧強化ベント系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		格納容器圧力逃がし装置配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 フィルタ装置格納槽	S s	－	
		格納容器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		真空破壊弁(S/C→D/W)	48条に記載						
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備	57条に記載						
		常設代替高圧電源装置							
		軽油貯蔵タンク							
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ							
		可搬型代替交流電源設備							
		可搬型代替低圧電源車							
	可搬型設備用軽油タンク	58条に記載							
	タンクローリ								
	常設代替直流電源設備								
	緊急用直流125V蓄電池								
	可搬型代替直流電源設備								
	可搬型代替低圧電源車								
	可搬型整流器	58条に記載							
	可搬型設備用軽油タンク								
タンクローリ									
[計装設備]	フィルタ装置水位								
フィルタ装置圧力									
フィルタ装置スクラビング水温度									
フィルタ装置出口放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)									
フィルタ装置入口水素濃度									
ドライウエル雰囲気温度									
サブプレッション・チェンバ雰囲気温度									
ドライウエル圧力									
サブプレッション・チェンバ圧力									

S A機能 分類	設備名称		直接支持構造物			間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考	
			機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s				
代替循環冷却系による原子炉 格納容器内の減圧及び冷却	[主要設備]	代替循環冷却系ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－		
		緊急用海水系	48条に記載							
		残留熱除去系熱交換器								
	[付属設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	56条に記載							
	[水源]	サブプレッション・プール								
	[流路]	代替循環冷却系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		残留熱除去系（A）配管・弁・ストレーナ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		残留熱除去系海水系（A）配管・弁	48条に記載							
	[注入先]	原子炉圧力容器	47条に記載							
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載							
		可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ								
	[計装設備]	サブプレッション・プール水温度	58条に記載							
		代替循環冷却系ポンプ入口温度								
代替循環冷却系原子炉注水流量										
代替循環冷却系格納容器スプレイ流量										
代替循環冷却系ポンプ吐出圧力										

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○:該当 -:該当なし)	備考				
第51条 原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備									
格納容器下部注水系（常設）によるペDESTAL（ドライウエル部）への注水	[主要設備]	常設低圧代替注水系ポンプ	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	S s	-	
		コリウムシールド	常設重大事故緩和設備						
		代替淡水貯槽	56条に記載						
	[流路]	低圧代替注水系配管・弁	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 常設低圧代替注水系格納槽	S s	-	
		格納容器下部注水系配管・弁	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-	
	[注入先]	格納容器	50条に記載						
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載						
	[計装設備]	ドライウエル雰囲気温度	58条に記載						
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度							
		サブプレッション・プール水温度							
		格納容器下部水位							
低圧代替注水系格納容器下部注水流量									
常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力									
代替淡水貯槽水位									
格納容器下部注水系（可搬型）によるペDESTAL（ドライウエル部）への注水	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
		可搬型代替注水中型ポンプ	可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
		コリウムシールド	常設重大事故緩和設備						
		西側淡水貯水設備	56条に記載						
		代替淡水貯槽	56条に記載						
	[流路]	低圧代替注水系配管・弁	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 常設低圧代替注水系格納槽	S s	-	
		格納容器下部注水系配管・弁	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-	
		ホース	可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
	[注水先]	格納容器	50条に記載						
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	可搬型設備用軽油タンク	57条に記載						
		タンクローリ							
[計装設備]	ドライウエル雰囲気温度	58条に記載							
	サブプレッション・チェンバ雰囲気温度								
	サブプレッション・プール水温度								
	格納容器下部水位								
	低圧代替注水系格納容器下部注水流量								
	代替淡水貯槽水位								

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考			
溶融炉心の落下遅延及び防止		原子炉隔離時冷却系	45条に記載						
		高压代替注水系							
		ほう酸水注入系	44条に記載						
		低压代替注水系（常設）	47条に記載						
		低压代替注水系（可搬型）							
		代替循環冷却系	50条に記載						
第52条 水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための設備									
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出	[主要設備]	窒素供給装置	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	フィルタ装置格納槽	S s	－	
格納容器内水素濃度（SA）及び格納容器内酸素濃度（SA）による原子炉格納容器内水素及び酸素濃度監視	[主要設備]	格納容器内水素濃度（SA）	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	フィルタ装置格納槽	S s	－	
		格納容器内酸素濃度（SA）	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出	[主要設備]	フィルタ装置	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	フィルタ装置格納槽	S s	－	
		圧力開放板	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
		遠隔人力操作機構	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		第一弁（S/C側）	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－	
		第一弁（D/W側）	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		第二弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		第二弁バイパス弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s		
		二次隔離弁操作室遮蔽	常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	○	
		二次隔離弁操作室 空気ポンプユニット（空気ポンプ）	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	
		差圧計	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s		
		窒素供給装置	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s		
		[付属設備]	移送ポンプ						
			可搬型代替注水大型ポンプ	56条に記載					
[水源]	代替淡水貯槽								
[流路]	不活性ガス系配管・弁	50条に記載							
	耐圧強化ベント系配管・弁								
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁								
	格納容器								
	真空破壊弁（S/C→D/W）	48条に記載							
[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備	57条に記載							
	常設代替高压電源装置								
	軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ								
	可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低压電源車								

SA機能 分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考
		可搬型設備用軽油タンク タンクローリ				
	[計装設備]	常設代替直流電源設備 緊急用直流125V蓄電池 可搬型代替直流電源設備 可搬型代替低圧電源車 可搬型整流器 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ	58条に記載			
		フィルタ装置水位				
		フィルタ装置圧力				
		フィルタ装置スクラビング水温度				
		フィルタ装置出口放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)				
		フィルタ装置入口水素濃度				
		ドライウェル雰囲気温度				
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度				
		ドライウェル圧力				
		サブプレッション・チェンバ圧力				

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
第53条 水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための設備									
原子炉建屋ガス処理系による水素排出	[主要設備]	非常用ガス処理系排風機	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
		非常用ガス処理系フィルタユニット	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
		日出生用ガス再循環系排風機	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s		
		非常用ガス再循環系フィルタユニット	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s		
静的触媒式水素再結合器による水素濃度抑制	[主要設備]	静的触媒式水素再結合器	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
		静的触媒式水素再結合器動作監視装置	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備	57条に記載						
		常設代替高压電源装置							
		軽油貯蔵タンク							
		常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ							
		可搬型代替交流電源設備							
可搬型代替低压電源車									
可搬型設備用軽油タンク									
タンクローリ									
常設代替直流電源設備	57条に記載								
緊急用直流125V蓄電池									
可搬型代替直流電源設備									
可搬型代替低压電源車									
可搬型整流器									
可搬型設備用軽油タンク									
タンクローリ									

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○:該当 -:該当なし)	備考					
原子炉建屋原子炉棟内の水素濃度監視	[主要設備]	原子炉建屋水素濃度	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載							
		可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低压電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ								
		常設代替直流電源設備 緊急用直流125V蓄電池 可搬型代替直流電源設備 可搬型代替低压電源車 可搬型整流器 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ								
第54条 使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための設備										
代替燃料プール注水系 (注水ライン) (常設低压代替注水系ポンプ使用時)	[主要設備]	常設低压代替注水系ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設低压代替注水系格納槽	S s	-		
		代替淡水貯槽	56条に記載							
	[付属設備]	サイフォン防止機能	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	-	
	[流路]	低压代替注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 常設低压代替注水系格納槽	S s	-		
		代替燃料プール注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	[注水先]	使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	○		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載							
	[計装設備]	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)	58条に記載							
		使用済燃料プール温度 (SA)								
		使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)								
使用済燃料プール監視カメラ										
代替淡水貯槽水位										
常設低压代替注水系ポンプ吐出圧力										
代替燃料プール注水系 (注水ライン) (可搬型代替注水大型ポンプ使用時)	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-		
		代替淡水貯槽	56条に記載							
	[付属設備]	サイフォン防止機能	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	-	
	[流路]	低压代替注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
		代替燃料プール注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
		ホース	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	-	
	[注水先]	使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	○		

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○:該当 -:該当なし)	備考		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	可搬型設備用軽油タンク タンクローリ	57条に記載				
	[計装設備]	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域) 使用済燃料プール温度 (SA) 使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ) 使用済燃料プール監視カメラ 代替淡水貯槽水位	58条に記載				
	代替燃料プール注水系 (可搬型スプレインノズル)	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ 可搬型スプレインノズル 代替淡水貯槽	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備 可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	- - -	- - -	
		[付属設備]	サイフォン防止機能	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	-	-	
		[流路]	ホース	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	
	[注水先]	使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 S s ○	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	可搬型設備用軽油タンク タンクローリ	57条に記載				
	[計装設備]	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域) 使用済燃料プール温度 (SA) 使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ) 使用済燃料プール監視カメラ 代替淡水貯槽水位	58条に記載				
	代替燃料プール注水系常設スプレインノズル (常設低圧代替注水系ポンプ使用時)	[主要設備]	常設低圧代替注水系ポンプ 常設スプレインノズル 代替淡水貯槽	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物 機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備 常設耐震重要重大事故防止設備	常設低圧代替注水系格納槽 原子炉建屋 S s S s -
		[付属設備]	サイフォン防止機能	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	-	-	
		[流路]	低圧代替注水系配管・弁 代替燃料プール注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物 機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 常設低圧代替注水系格納槽 S s S s -
	[注水先]	使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 S s ○	
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載				
	[計装設備]	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域) 使用済燃料プール温度 (SA) 使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ) 使用済燃料プール監視カメラ 代替淡水貯槽水位 常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力	58条に記載				

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 -：該当なし)	備考	
代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）（可搬型代替注水大型ポンプ使用時）	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
		常設スプレイヘッド	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		代替淡水貯槽	56条に記載						
	[付属設備]	サイフォン防止機能	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
	[流路]	低圧代替注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋 常設低圧代替注水系格納槽	S s	-	
		代替燃料プール注水系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		ホース	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
	[注水先]	使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	○	
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	可搬型設備用軽油タンク	57条に記載						
		タンクローリ							
	[計装設備]	使用済燃料プール水位・温度（SA広域）	58条に記載						
		使用済燃料プール温度（SA）							
		使用済燃料プールエリア放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）							
使用済燃料プール監視カメラ									
代替淡水貯槽水位									
代替燃料プール冷却設備	[主要設備]	代替燃料プール冷却系ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		代替燃料プール冷却系熱交換器	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	○	
		緊急用海水ポンプ	48条に記載						
	[付属設備]	緊急用海水ストレナ							
	[流路]	代替燃料プール冷却系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		燃料プール冷却浄化系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		スキマサージタンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		緊急用海水系配管・弁	48条に記載						
		残留熱除去系海水系配管・弁							
	[注水先]	使用済燃料プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	○	
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備	57条に記載						
		常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ							
[計装設備]	使用済燃料プール水位・温度（SA広域）	58条に記載							
	使用済燃料プール温度（SA）								
	使用済燃料プール監視カメラ								
	緊急用海水系流量（残留熱除去系熱交換器）								
	緊急用海水系流量（残留熱除去系補機）								
	サブプレッション・プール水温度								

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考				
非常用取水設備	[流路]	緊急用海水取水管	48条に記載							
		緊急用海水ポンプビット								
		SA用海水ビット取水塔								
		海水引込み管								
		SA用海水ビット								
大気への放射性物質の拡散抑制	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	55条に記載							
		放水砲								
	[流路]	ホース								
使用済燃料プール監視設備	[主要設備]	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－		
		使用済燃料プール温度 (SA)	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	－		
		使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	－		
		使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷)	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋	S s	－		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備		57条に記載						
		常設代替高压電源装置								
		軽油貯蔵タンク								
		常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ								
		可搬型代替交流電源設備								
		可搬型代替低压電源車								
		可搬型設備用軽油タンク								
		タンクローリ								
		常設代替直流電源設備								
		緊急用直流125V蓄電池								
可搬型代替直流電源設備										
可搬型代替低压電源車										
可搬型整流器										
可搬型設備用軽油タンク										
タンクローリ										
第55条 工場等外への放射性物質の拡散を抑制するための設備										
工場等外への放射性物質の拡散を抑制するための設備	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ (放水用)	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
		放水砲	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
		放射性物質吸着材	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
		汚濁防止膜	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
		泡消火薬剤容器 (大型ポンプ用)	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
	[付属設備]	泡消火薬剤容器 (消防車用)	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
		泡消火薬剤容器 (大型ポンプ用)	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
	[水源]	SA用海水ビット	48条に記載							
	[流路]	ホース	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	可搬型設備用軽油タンク		57条に記載						
		タンクローリ								

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○:該当 -:該当なし)	備考				
第56条 重大事故等の収束に必要な水の供給設備									
水源の確保	[主要設備]	代替淡水貯槽	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	S s	○	
		サブプレッション・プール	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		ほう酸水貯蔵タンク	44条に記載						
		使用済燃料プール	54条に記載						
	[計装設備]	代替淡水貯槽水位	58条に記載						
		サブプレッション・プール水位							
使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)									
水の移送手段	[主要設備]	可搬型代替注水大型ポンプ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
		ホース	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
	[流路]	S A用海水ビット取水塔	48条に記載						
		海水引込み管							
		S A用海水ビット							
		貯留堰							
		取水路							
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	可搬型設備用軽油タンク	57条に記載						
		タンクローリ							
	[計装設備]	代替淡水貯槽水位	58条に記載						
第57条 電源設備									
可搬型代替交流電源設備	[主要設備]	可搬型代替低圧電源車	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
		可搬型設備用軽油タンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	可搬型設備用軽油タンク基礎	S s	-	
		タンクローリ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
	[交流電路]	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	
常設代替交流電源設備	[主要設備]	常設代替高圧電源装置	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	-	
		軽油貯蔵タンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	軽油貯蔵タンク基礎	S s	-	
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	-	
	[燃料流路]	常設代替高圧電源装置用燃料移送系配管・弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	-	
	[交流電路]	常設代替高圧電源装置～緊急用断路器電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設代替高圧電源装置置場 地下ケーブルトンネル 原子炉建屋	S s	-	
所内常設直流電源設備	[主要設備]	125V A系蓄電池	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		125V B系蓄電池	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		中性子モニタ用蓄電池A系	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		中性子モニタ用蓄電池B系	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
	[直流電路]	125V A系蓄電池～直流125V主母線盤2 A電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		125V B系蓄電池～直流125V主母線盤2 B電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
		中性子モニタ用蓄電池A系～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 A電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-	
		中性子モニタ用蓄電池B系～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 B電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-	

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考		
可搬型代替直流電源設備	[主要設備]	可搬型代替低圧電源車	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－		
		可搬型整流器	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－		
		可搬型設備用軽油タンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	可搬型設備用軽油タンク基礎	S s	
		タンクローリ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－		
	[交流電路]	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）電路	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	
		可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）～可搬型整流器電路	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	
		可搬型代替低圧電源車接続盤（東側）～可搬型整流器電路	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	
	[直流電路]	可搬型整流器～可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）電路	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	
	常設代替直流電源設備	[主要設備]	緊急用直流125V蓄電池	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s
		[直流電路]	緊急用直流125V蓄電池～緊急用直流125V主母線盤電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s
代替所内電気設備	[主要設備]	緊急用M/C	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	
	[主要設備]	緊急用P/C	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	
	[交流電路]	緊急用断路器～緊急用M/C電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	
		緊急用M/C～緊急用動力変圧器、M/C 2C及び2D電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設代替高圧電装置置場 地下ケーブルトンネル 原子炉建屋	S s	
		緊急用動力変圧器～緊急用P/C電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場 原子炉建屋	S s	
		緊急用P/C～緊急用MCC電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場 原子炉建屋	S s	
		可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）～緊急用P/C、P/C 2C2及びD電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設代替高圧電源装置置場 原子炉建屋	S s	
		可搬型代替低圧電源車接続盤（東側）～緊急用P/C、P/C 2C及び2D電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	常設代替高圧電源装置置場 原子炉建屋	S s	
		可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）～可搬型整流器用変圧器電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
		可搬型代替低圧電源車接続盤（東側）～可搬型整流器用変圧器電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
		緊急用MCC～緊急用直流125V充電器及び緊急用電源切替盤電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
		[直流電路]	可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）～可搬型代替直流電源設備用電源切替盤電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s
			可搬型代替低圧電源車接続盤（東側）～可搬型代替直流電源設備用電源切替盤電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s
			可搬型代替直流電源設備用電源切替盤～緊急用直流125V主母線盤、直流125V主母線盤2A及び2B電路	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s
	緊急用直流125V充電器～緊急用直流125V主母線盤電路		常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
	緊急用直流125V主母線盤～緊急用直流125V計装用分電盤電路		常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
	緊急用直流125V主母線盤～緊急用直流125VMCC電路		常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
	緊急用直流125V計装用分電盤～緊急用電源切替盤電路		常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	
	緊急用直流125VMCC～緊急用電源切替盤電路		常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場 原子炉建屋	S s	
	燃料補給設備	[主要設備]	可搬型設備用軽油タンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	可搬型設備用軽油タンク基礎	S s
[主要設備]		タンクローリ	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－		
[燃料補給先]		可搬型代替注水大型ポンプ	56条に記載					
		ホイールローダ	43条に記載					
		可搬型窒素供給装置	50条に記載					

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 -：該当なし)	備考
非常用交流電源設備	[主要設備]	非常用ディーゼル発電機	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		燃料移送ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	-
		軽油貯蔵タンク	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設代替高圧電源装置置場	S s	-
		燃料デイトンク	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	海水ポンプ室	S s	-
	[燃料流路]	非常用ディーゼル発電機用燃料供給系配管・弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	常設代替高圧電装置置場 地下ケーブルトンネル	S s	-
[海水流路]	非常用ディーゼル発電機用海水系配管・弁	常設重大事故防止設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備	海水ポンプ室 原子炉建屋	S s	-	
[交流電路]	非常用ディーゼル発電機～M/C 2 C及び2D電路	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	

第58条 計装設備

計装設備	[主要設備]	原子炉圧力容器温度	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-
		残留熱除去系熱交換器入口温度	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉圧力 (SA)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉水位 (広帯域)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉水位 (燃料域)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉水位 (SA広帯域)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉水位 (SA燃料域)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		高圧代替注水系系統流量	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		低圧代替注水系原子炉注水流量	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		代替循環冷却系原子炉注水流量	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		原子炉隔離時冷却系系統流量	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		高圧炉心スプレイ系系統流量	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		残留熱除去系系統流量	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		低圧炉心スプレイ系系統流量	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		低圧代替注水系格納容器下部注水流量	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		代替循環冷却系格納容器スプレイ流量	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		ドライウエル雰囲気温度	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		サブプレッション・プール水温度	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		ドライウエル圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		サブプレッション・チェンバ圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		サブプレッション・プール水位	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		格納容器下部水位	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-
		格納容器内水素濃度 (SA)	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-
		格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		起動領域計装	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-
		平均出力領域計装	常設耐震重要重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-

SA機能 分類	設備名称			直接支持構造物		間接支持構造物		建物・構築物 (○：該当 -：該当なし)	備考
	フィルタ装置水位	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	フィルタ装置格納槽	S s	-		
	フィルタ装置圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	フィルタ装置格納槽	S s	-		
	フィルタ装置スクラビング水温度	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	フィルタ装置格納槽	S s	-		
	フィルタ装置出口放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	フィルタ装置入口水素濃度	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	耐圧強化ベント系放射線モニタ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	代替循環冷却系ポンプ入口温度	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	残留熱除去系熱交換器出口温度	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	残留熱除去系海水系系統流量	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	緊急用海水系流量 (残留熱除去系熱交換器)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	緊急用海水系流量 (残留熱除去系補機)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	代替淡水貯槽水位	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設低圧代替注水系格納槽	S s	-		
	常設高圧代替注水系ポンプ吐出圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	常設低圧代替注水系格納槽	S s	-		
	代替循環冷却系ポンプ吐出圧力	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	残留熱除去系ポンプ吐出圧力	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	常設重大事故防止設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	原子炉建屋水素濃度	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	静的触媒式水素再結合器動作監視装置	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	格納容器内酸素濃度 (SA)	常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	使用済燃料プール温度 (SA)	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
	使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む)	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋	S s	-		
	データ伝送装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋	-	-		
	データ表示装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋	-	-		
	緊急時対策支援システム伝送装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋建屋	-	-		
	SPDSデータ表示装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋建屋	-	-		
	可搬型計測器	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-	-	-		

S A機能 分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ 非常用交流電源設備 D/G (HPCS D/Gを含む) 所内常設直流電源設備 125V A系蓄電池 125V B系蓄電池 中性子モニタ用蓄電池A 中性子モニタ用蓄電池B 常設代替直流電源設備 緊急用直流125V蓄電池 可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低压電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ 可搬型代替直流電源設備 可搬型代替低压電源車 可搬型整流器 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ 代替所内電気設備 緊急用M/C 緊急用P/C	57条に記載			
第59条 原子炉制御室						
照明を確保するための設備	[主要設備]	可搬型照明 (S A)	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載			

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 -：該当なし)	備考				
居住性を確保するための設備	[主要設備]	中央制御室遮蔽	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	○		
		中央制御室待避室遮蔽	常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	○		
		中央制御室換気系空調機ファン	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
		中央制御室換気系フィルタ系ファン	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
		中央制御室換気系高性能粒子フィルタ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
		中央制御室換気系チャコールフィルタ	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-		
		非常用ガス再循環系排風機	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
		非常用ガス処理系排風機	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
		非常用ガス再循環系粒子用高効率フィルタ	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
		非常用ガス再循環系よう素用チャコールフィルタ	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
		非常用ガス処理系粒子用高効率フィルタ	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
		非常用ガス処理系よう素用チャコールフィルタ	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
		衛星電話設備（固定型）（待避室）	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋	-	-	-	
		データ表示装置（待避室）	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-	-	-	-	
		中央制御室待避室空気ポンプユニット (空気ポンプ)	可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-	-	
		酸素濃度計	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-	-	-	-	
		二酸化炭素濃度計	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-	-	-	-	
		差圧計	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋	-	-	-	
		[流路]	中央制御室換気系給・排気隔離弁	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設耐震重要重大事故防止設備	原子炉建屋	S s	-	
			非常用ガス再循環系 配管・弁	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-	
	非常用ガス処理系 配管・弁		常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	中央制御室待避室空気ポンプユニット (配管・弁)		常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	原子炉建屋	S s	-		
	衛星電話設備（固定型）（屋外アンテナ）		62条に記載							
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高圧電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載							

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 -：該当なし)	備考			
第60条 監視測定設備								
監視測定設備	[主要設備]	可搬型モニタリング・ポスト	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-		
		可搬型放射能測定装置 (NaIシンチレーションサーベイ・メータ, β線サーベイ・メータ, ZnSシンチレーションサーベイ・メータ及び可搬型ダスト・よう素サンブラ)	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-		
		電離箱サーベイ・メータ	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-		
		小型船舶	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-		
		可搬型気象観測設備	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-		
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備	57条に記載					
		常設代替高圧電源装置						
		軽油貯蔵タンク						
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ						
		可搬型代替交流電源設備						
	可搬型代替低圧電源車							
	可搬型設備用軽油タンク							
	タンクローリ							
第61条 緊急時対策所建屋建屋								
緊急時対策所建屋における必要な情報を把握できる設備及び通信連絡設備	[主要設備]	必要な情報を把握できる設備 (安全パラメータ表示システム (SPDS))	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋建屋	-	-
		携帯型有線通話装置	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	-	-	-	-	-
		衛星電話設備 (固定型)	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	-
		衛星電話設備 (携帯型)	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-
		無線連絡設備 (携帯型)	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	-	-	-	-	-
		統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話, IP-FAX)	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	-	-
		データ伝送設備	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	-	-
	[流路] (伝送路)	無線通信装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	-	-
		無線通信用アンテナ	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	-	-
		衛星電話設備 (屋外アンテナ)	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	-
		衛星制御装置	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	-
		衛星無線通信装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	-	-
		通信機器	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	-	-

SA機能分類	設備名称		直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考						
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	常設代替交流電源設備	57条に記載									
		常設代替高圧電源装置										
		軽油貯蔵タンク										
		常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ										
		代替所内電気設備										
		M/C 2D										
		代替交流電源設備					－	－	－	－	－	
		緊急時対策所建屋用発電機					常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－
		緊急時対策所建屋用発電機燃料油貯蔵タンク					常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－
		緊急時対策所建屋用発電機給油ポンプ					常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－
緊急時対策所建屋電気設備	－	－	－	－	－	－						
緊急時対策所建屋用M/C	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－						
緊急時対策所建屋における代替電源設備からの給電設備	[主要設備]	緊急時対策所建屋用発電機	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用発電機給油ポンプ	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用発電機燃料油貯蔵タンク	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用M/C	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
	[付属設備]	緊急時対策所建屋用M/C電圧計	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		[流路] (電路含む)	緊急時対策所建屋用発電機給油ポンプ	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－			
	緊急時対策所建屋用発電機燃料移送配管・弁		常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
	[電源設備] (燃料補給設備含む)	緊急時対策所建屋用発電機	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用発電機～緊急時対策所建屋用M/C電路	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
	緊急時対策所建屋における居住性を確保するための設備	[主要設備]	緊急時対策所建屋遮蔽	常設重大事故緩和設備	建物・構築物棟の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	○			
緊急時対策所建屋非常用送風機			常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
緊急時対策所建屋非常用フィルタ装置			常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
緊急時対策所建屋加圧設備			可搬型重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	可搬型重大事故緩和設備	－	－	－				
緊急時対策所建屋用差圧計			常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
酸素濃度計			可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	－	－	－	－	－				
二酸化炭素濃度計			可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	－	－	－	－	－				
可搬型モニタリング・ポスト			60条に記載									
緊急時対策所建屋エリアモニタ			可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	－	－	－	－	－				
[流路]			緊急時対策所建屋給気・排気配管	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－			
		緊急時対策所建屋給気・排気隔離弁	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋加圧設備 (配管・弁)	常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
[電源設備] (燃料補給設備含む)		緊急時対策所建屋用発電機	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用発電機燃料油貯蔵タンク	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用発電機給油ポンプ	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器・配管等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				
		緊急時対策所建屋用M/C	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	緊急時対策所建屋	S s	－				

SA機能分類	設備名称	直接支持構造物	間接支持構造物	建物・構築物 (○：該当 －：該当なし)	備考					
第62条 通信連絡を行うために必要な設備										
通信連絡設備（発電所内の通信連絡）	[主要設備]	携行型有線通話装置	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	－	
		無線連絡設備（携帯型）	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	－	
		衛星電話設備（固定型）	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	S s	－	－	－
		衛星電話設備（携帯型）	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	－	－	－	－	－	－	－
		必要な情報を把握できる設備（安全パラメータ表示システム（SPDS））	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	－	－	－	－
	[流路]（伝送路）	専用接続箱～専用接続箱電路	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	S s	－	－	－
		衛星電話設備（屋外アンテナ）	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	S s	－	－	－
		衛星制御装置	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	S s	－	－	－
		衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	S s	－	－	－
		無線通信装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	－	－	－	－
		無線通信用アンテナ	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	－	－	－	－
		必要な情報を把握できる設備（安全パラメータ表示システム（SPDS））～無線通信用アンテナ電路	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	原子炉建屋 緊急時対策所建屋	－	－	－	－
	[電源設備]（燃料補給設備含む）	常設代替交流電源設備 常設代替高压電源装置 軽油貯蔵タンク 常設代替高压電源装置用燃料移送ポンプ	57条に記載							
		可搬型代替交流電源設備 可搬型代替低压電源車 可搬型設備用軽油タンク タンクローリ	61条に記載							
	通信連絡設備（発電所外の通信連絡）	[主要設備]	衛星電話設備（固定型）	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－
			衛星電話設備（携帯型）	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	－	－	－	－	－	－
			統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話、IP-FAX）	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－
			データ伝送設備	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－
		[流路]（伝送路）	衛星電話設備（屋外アンテナ）	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－
			衛星制御装置	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－
衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路			常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－	
衛星無線通信装置			常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－	
通信機器			常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－	
統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話、IP-FAX）～衛星無線通信装置電路			常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	電気計装設備等の支持構造物	常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	緊急時対策所建屋	－	－	－	
[電源設備]（燃料補給設備含む）			代替交流電源設備 緊急時対策所建屋用発電機 緊急時対策所建屋用発電機燃料油貯蔵タンク 緊急時対策所建屋用発電機給油ポンプ	61条に記載						

41-1 重大事故等対処施設における火災防護に係る
基準規則等への適合性について

【目次】

1. 概要
2. 火災防護に係る審査基準の要求事項について
 - 2.1 基本事項
 - 2.1.1 火災発生防止
 - 2.1.1.1 発電用原子炉施設内の火災発生防止
 - 2.1.1.2 不燃性・難燃性材料の使用
 - 2.1.1.3 落雷・地震等の自然現象による火災発生の防止
 - 2.1.2 火災の感知，消火
 - 2.1.2.1 早期の火災感知及び消火
 - 2.1.2.2 地震等の自然現象への対策
 - 2.1.2.3 消火設備の破損，誤動作及び誤操作による安全機能の確保
 - 2.2 個別の火災区域又は火災区画における留意事項
 - 2.3 火災防護計画について

添付資料 1 漏えいした潤滑油又は燃料油の拡大防止対策について

添付資料 2 難燃ケーブルの使用について

添付資料 3 不燃性又は難燃性の換気フィルタの使用状況について

添付資料 4 保温材の使用状況について

添付資料 5 建屋内装材の不燃性について

添付資料 6 消火用非常照明器具の配置図

添付資料 7 中央制御室・緊急時対策所の排煙設備について

添付資料 8 常設代替高圧電源装置置場の火災感知設備及び消火設備について

参考資料 1 重大事故等対処施設における潤滑油又は燃料油の引火点,
室内温度及び機器運転時の温度について

参考資料 2 火災区域又は火災区画に設置するガスボンベについて

参考資料 3 水密扉の止水機能に対する火災影響について

参考資料 4 配管フランジパッキンの火災影響について

重大事故等対処施設における火災防護に係る基準規則等への適合性について

1. 概要

「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」（以下、「設置許可基準規則」という。）第四十一条では、重大事故等対処施設に関する火災による損傷防止について、以下のとおり要求されている。

（火災による損傷の防止）

第四十一条 重大事故等対処施設は、火災により重大事故等に対処するために必要な機能を損なうおそれがないよう、火災の発生を防止することができ、かつ、火災感知設備及び消火設備を有するものでなければならない。

設置許可基準規則第四十一条の解釈には、以下のとおり、重大事故等対処施設に関する火災による損傷防止の適用に当たっては、設置許可基準規則第八条第一項の解釈に準じるよう要求されている。

第41条（火災による損傷の防止）

1 第41条の適用に当たっては、第8条第1項の解釈に準ずるものとする。

設置許可基準規則第八条第一項の解釈には、以下のとおり、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下、「火災防護に係る審査基準」という。）に適合することが要求されている。

第8条（火災による損傷の防止）

1 第8条については、設計基準において発生する火災により、発電用原子炉施設の安全性が損なわれないようにするため、設計基準対象施設に対して必要な機能（火災の発生防止、感知及び消火並びに火災による影響の軽減）を有することを求めている。

また、上記の「発電用原子炉施設の安全性が損なわれない」とは、安全施設が安全機能を損なわないことを求めている。

したがって、安全施設の安全機能が損なわれるおそれがある火災に対して、発電用原子炉施設に対して必要な措置が求められる。

2 第8条については、別途定める「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（原規技発第1306195号（平成25年6月19日原子力規制委員会決定））に適合するものであること。

以降では、東海第二発電所の重大事故等対処施設に対して講じる内部火災防護対策が、火災防護に係る審査基準に適合していることを説明する。

2. 火災防護に係る審査基準の要求事項について

火災防護に係る審査基準では、火災の発生防止、火災の感知及び消火設備の設置をそれぞれ要求している。

2.1 基本事項 [火災防護に係る審査基準] (抜粋)

2. 基本事項

(1) 原子炉施設内の火災区域又は火災区画に設置される安全機能を有する構造物、系統及び機器を火災から防護することを目的として、以下に示す火災区域及び火災区画の分類に基づいて、火災発生防止、火災の感知及び消火、火災の影響軽減のそれぞれを考慮した火災防護対策を講じること。

① 原子炉の高温停止及び低温停止を達成し、維持するための安全機能を有する構築物、系統及び機器が設置される火災区域及び火災区画

② 放射性物質の貯蔵又は閉じ込め機能を有する構築物、系統及び機器が設置される火災区域

(参考)

審査に当たっては、本基準中にある(参考)に示す事項について確認すること。また、上記事項に記載されていないものについては、JEAC4626-2010 及びJEAG4607-2010 を参照すること。

なお、本基準の要求事項の中には、基本設計の段階においてそれが満足されているか否かを確認することができないものもあるが、その点については詳細設計の段階及び運転管理の段階において確認する必要がある。

本要求は、重大事故等対処施設を火災から防護することを目的とした要

求であることを考慮すると、重大事故等に対処するために必要な機能を有する構築物、系統及び機器を火災から防護することを目的として、以下に示す火災区域又は火災区画の分離に基づき、火災発生防止、火災の感知及び消火のそれぞれを考慮した火災防護対策を講じる。

なお、火災防護に関する新たな知見が今後得られた場合には、これらの知見も反映した火災防護対策に取り組んでいくこととする。

(1) 火災区域及び火災区画の設定

原子炉建屋原子炉棟，原子炉建屋付属棟，原子炉建屋廃棄物処理棟，緊急時対策所建屋の建屋内の火災区域は、「1.5.2.1(2) 火災防護対象機器及び火災防護対象ケーブル」において選定する構築物，系統及び機器と設計基準事故対処設備の配置も考慮して，火災区域を設定する。

建屋内の火災区域は，設計基準対象施設の火災防護に関する基本方針に基づき設定した火災区域を適用し，他の区域と分離して火災防護対策を実施するために，重大事故等対処施設を構成する構築物，系統及び機器と設計基準事故対処設備の配置も考慮して，設定する。

建屋内の重大事故等対処施設を設置する火災区域は，3時間以上の耐火能力を有する耐火壁として，3時間耐火に設計上必要な150mm以上の壁厚を有するコンクリート壁や火災耐久試験により3時間以上の耐火能力を有することを確認した耐火壁（耐火隔壁，貫通部シール，防火扉，防火ダンパ等）により隣接する他の区域と分離する。

屋外については，軽油貯蔵タンク及び海水ポンプ室を設置する火災区域は，設計基準対象施設の火災防護に関する基本方針に基づき設定した火災区域を適用する。また，他の区域と分離して火災防護対策を実施するために，重大事故等対処施設を設置する区域を，「1.5.2.1(2) 火災防

「火災防護対象機器及び火災防護対象ケーブル」において選定する構築物，系統及び機器と設計基準事故対処設備の配置も考慮して火災区域として設定する。

屋外の火災区域の設定に当たっては，火気作業管理，危険物管理，可燃物管理，巡視を行う。本管理については火災防護計画に定める。

また，火災区画は，建屋内及び屋外で設定した火災区域を重大事故等対処施設と設計基準対処設備の配置も考慮し，分割して設定する。

(資料 41-3)

(2) 火災防護対象機器及び火災防護対象ケーブル

重大事故等対処施設のうち常設のもの及び当該設備に使用しているケーブルを火災防護対象とする。

なお，重大事故等対処施設のうち，可搬型のものに対する火災防護対策については，火災防護計画に定めて実施する。

(資料41-2)

(3) 火災防護計画

設計基準対象施設の火災防護に関する基本方針を適用する。

その内容については，「2.3 火災防護計画について」に示すとおりである。

(8条-別添1-資料1)

2.1.1 火災発生防止

2.1.1.1 発電用原子炉施設内の火災発生防止

[要求事項]

2.1 火災発生防止

2.1.1 原子炉施設は火災の発生を防止するために以下の各号に掲げる火災防護対策を講じた設計であること。

(1) 発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備を設置する火災区域は、以下の事項を考慮した、火災の発生防止対策を講じること。

① 漏えいの防止、拡大防止

発火性物質又は引火性物質の漏えいの防止対策、拡大防止対策を講じること。ただし、雰囲気の不活性化等により、火災が発生するおそれがない場合は、この限りでない。

② 配置上の考慮

発火性物質又は引火性物質の火災によって、原子炉施設の安全機能を損なうことがないように配置すること。

③ 換気

換気ができる設計であること。

④ 防爆

防爆型の電気・計装品を使用するとともに、必要な電気設備に接地を施すこと。

⑤ 貯蔵

安全機能を有する構築物、系統及び機器を設置する火災区域における発火性物質又は引火性物質の貯蔵は、運転に必要な量にとどめること。

- (2) 可燃性の蒸気又は可燃性の微粉が滞留するおそれがある火災区域には、滞留する蒸気又は微粉を屋外の高所に排出する設備を設けるとともに、電気・計装品は防爆型とすること。また、着火源となるような静電気が溜まるおそれのある設備を設置する場合には、静電気を除去する装置を設けること。
- (3) 火花を発生する設備や高温の設備等発火源となる設備を設置しないこと。ただし、災害の発生を防止する附帯設備を設けた場合は、この限りでない。
- (4) 火災区域内で水素が漏えいしても、水素濃度が燃焼限界濃度以下となるように、水素を排気できる換気設備を設置すること。また、水素が漏えいするおそれのある場所には、その漏えいを検出して中央制御室にその警報を発すること。
- (5) 放射線分解等により発生し、蓄積した水素の急速な燃焼によって、原子炉の安全性を損なうおそれがある場合には、水素の蓄積を防止する措置を講じること。
- (6) 電気系統は、地絡、短絡等に起因する過電流による過熱防止のため、保護継電器と遮断器の組合せ等により故障回路の早期遮断を行い、過熱、焼損の防止する設計であること。

(参考)

(1) 発火性又は引火性物質について

発火性又は引火性物質としては、例えば、消防法で定められる危険物、高圧ガス保安法で定められる高圧ガスのうち可燃性のもの等が挙げられ、発火性又は引火性気体、発火性又は引火性液体、発火性又は引火性固体が含まれる。

(5) 放射線分解に伴う水素の対策について

BWRの具体的な水素対策については、社団法人火力原子力発電技術協会「BWR配管における混合ガス(水素・酸素)蓄積防止に関するガイドライン(平成17年10月)」に基づいたものとなっていること。

重大事故等対処施設は、以下のとおり、火災の発生を防止するための対策を講じる。

(1) 火災の発生防止対策

発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備を設置する火災区域又は火災区画には、以下の火災発生防止対策を講じる。

なお、発火性又は引火性物質としては、消防法で定められている危険物のうち「潤滑油」及び「燃料油」、高圧ガス保安法で高圧ガスとして定められている水素、窒素、液化炭酸ガス及び空調用冷媒等のうち可燃性である「水素」を対象とする。

① 漏えいの防止，拡大防止

本要求は、「発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備を設置する火災区域」に対して要求していることから、該当する設備を設置する火災区域に対する漏えいの防止対策，拡大防止対策について以下に示す。

○発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備

建屋内で重大事故等対処施設を設置する火災区域における，発火性

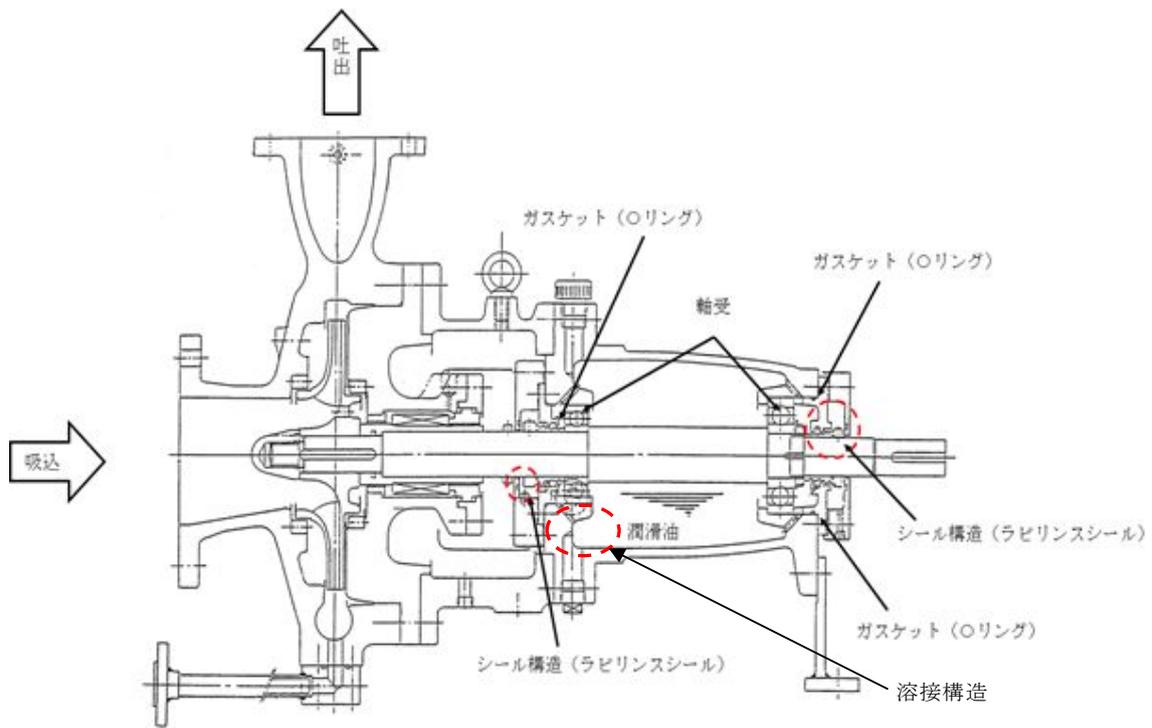
又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備（以下、「油内包設備」という。）は、溶接構造、シール構造の採用により漏えいの防止対策を講じるとともに、堰等を設置し、漏えいした潤滑油又は燃料油が拡大することを防止する設計とする。万一、軸受が損傷した場合には、当該機器が過負荷等によりトリップするため軸受は異常加熱しないこと、オイルシールにより潤滑油はシールされていることから、潤滑油が漏えいして発火するおそれはない。（第41-1-1表、第41-1-1図～第41-1-2図）

油内包設備からの漏えいの有無については、日常の油内包設備の巡視により確認する。火災区域内に設置する油内包設備に対する拡大防止対策を添付資料1に示す。

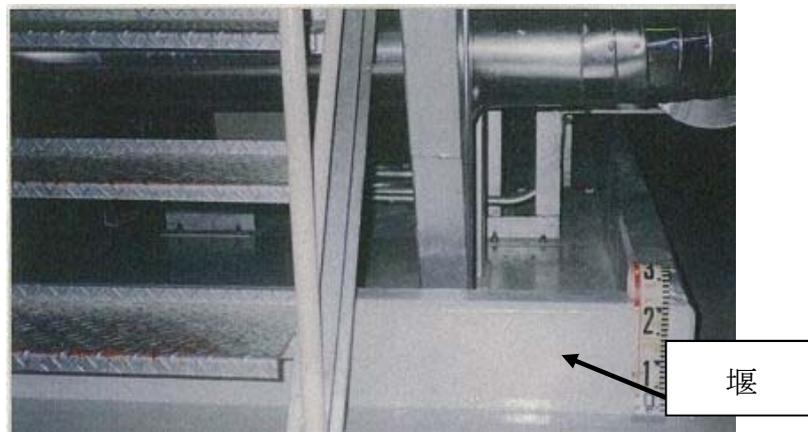
以上より、火災区域内に設置する油内包設備については、漏えい防止を講じているとともに、添付資料1に示すとおり拡大防止対策を講じる設計とすることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものと考ええる。

第 41-1-1 表 重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画における油内包設備の漏えい防止，拡大防止対策

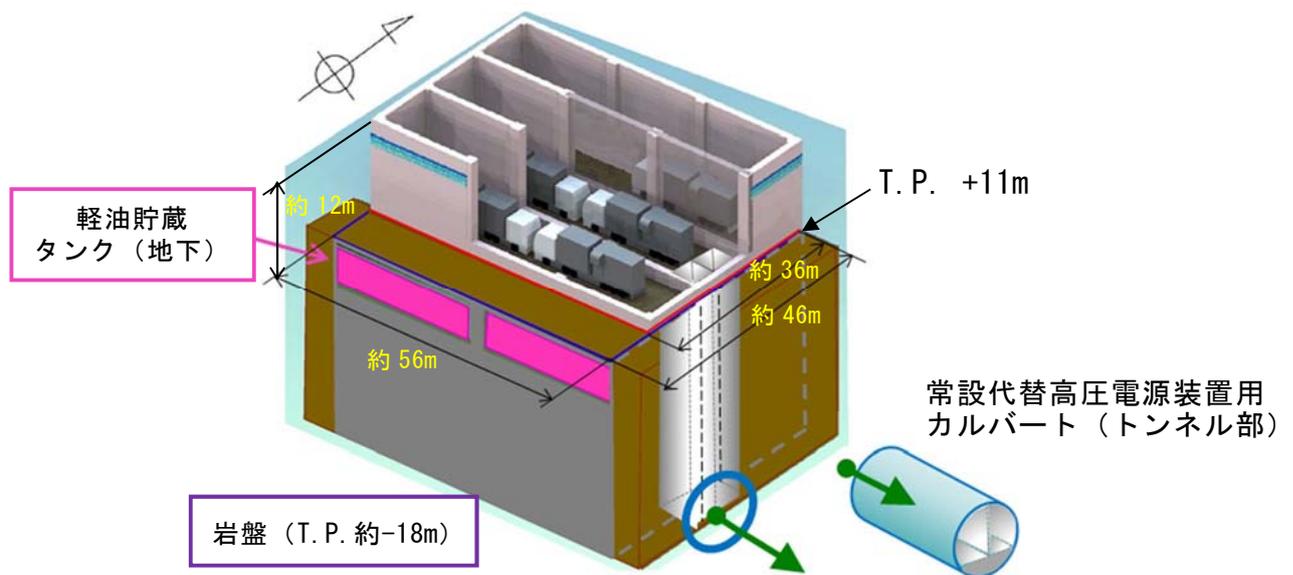
油内包設備のある建屋等	漏えい防止，拡大防止対策
原子炉建屋原子炉棟	堰
原子炉建屋附属棟	堰
原子炉建屋廃棄物処理棟	堰
常設代替高圧電源装置置場	堰
非常用ディーゼル発電機室 (ダイタンク室含む)	堰
緊急時対策所用発電機室	堰



第41-1-1図 溶接構造、シール構造による漏えい防止対策概要図



第41-1-2図 堰による拡大防止対策の例 (1/2)



第41-1-2図 堰による拡大防止対策の例（常設代替高圧電源装置）（2/2）

○発火性又は引火性物質である水素を内包する設備

重大事故等対処施設を設置する火災区域における，発火性又は引火性物質である水素を内包する設備（以下，「水素内包設備」という。）は，溶接構造等による水素の漏えいを防止する設計とする。

なお，充電時に水素が発生する蓄電池は，機械換気を行うとともに，当該設備を設置する部屋の扉を通常閉運用とすることにより，水素の拡散を防止する設計とする。

水素内包設備からの漏えいの有無については，日常の水素内包設備の巡視により確認する。

・水素ポンベ

「⑤ 貯蔵」に示す格納容器雰囲気監視系校正用ポンベは，ポンベ使用時のみポンベ元弁を閉操作し，通常時は閉運用とする。

以上より，火災区域に設置する水素内包設備については，漏えい防止

対策を講じる設計とするとともに、「③ 換気」に示すとおり拡大防止対策を講じる設計とすることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

② 配置上の考慮

本要求は、「発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備を設置する火災区域」に対して要求していることから、該当する油内包設備、水素内包設備を設置する火災区域に対する配置上の考慮について以下に示す。

○発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備

火災区域に設置する発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備の火災により、重大事故等に対処する機能が損なわれないよう、潤滑油又は燃料油を内包する設備と重大事故等対処施設は、壁等の設置及び離隔による配置上の考慮を行う設計とする。油内包設備を添付資料1に示す。

○発火性又は引火性物質である水素を内包する設備

火災区域内に設置する水素内包設備の火災により、重大事故等に対処する機能が損なわれないよう、水素内包設備と重大事故等対処施設は、壁等の設置による配置上の考慮を行う設計とする。水素内包設備の配置状況を資料3の添付資料1に示す。

以上より、火災区域内又は火災区画に設置する油内包設備及び水素内包設備については、重大事故等に対処する機能がすべて損なわれないよ

う配置上の考慮がなされていることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

③ 換気

本要求は、「発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備を設置する火災区域」に対して要求していることから、該当する設備を設置する火災区域又は火災区画に対する設備の換気について以下に示す。

○発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備

油内包設備を設置する建屋内の火災区域は、火災の発生を防止するために、原子炉建屋送風機及び排風機等の空調機器による機械換気を行う設計とする。また、屋外開放の火災区域（常設代替高圧電源装置置場、海水ポンプ室）については、自然換気を行う設計とする。各油内包設備に対する換気設備を添付資料1に示す。

添付資料1において、重大事故対処設備の油内包設備は、耐震Sクラス又は基準地震動 S_s によっても機能を維持(以下、「 S_s 機能維持」という。)する設計としており、かつ「2.1.1.1(1)① 漏えいの防止、拡大防止」に示すように漏えい防止対策を実施するため、基準地震動 S_s によっても油が漏えいするおそれはないこと、潤滑油を内包する設備は万が一機器の故障により油が漏えいしても、潤滑油の引火点が十分高いため火災が発生するおそれは小さいことから、これらの機器を設置する場所の換気設備の耐震性は、基準地震動 S_s によっても機能を維持する設計としない。

また、燃料油である軽油を内包する設備としては、常設代替高圧電

源装置，常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ，緊急時対策所用発電機，緊急時対策所用発電機給油ポンプ等がある。このうち、常設代替高圧電源装置は屋外に設置されており、自然換気である。その他の機器については、常設代替高圧電源装置や緊急時対策所発電機から給電可能な換気空調設備が設置されており、耐震Sクラス又は基準地震動 S_s に対して機能維持可能な設計とする。

以上より，火災区域内に設置する油内包設備については，機械換気ができる設計とすること，潤滑油内包設備の換気設備については機能が喪失しても潤滑油内包設備の機能に影響を及ぼすおそれは小さいこと，軽油内包設備の換気設備については常設代替高圧電源装置や緊急時対策所発電機が接続される母線から給電するとともに防護対象機器と同等の耐震性を確保することから，火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

○発火性又は引火性物質である水素を内包する設備

水素内包設備である蓄電池及び水素ポンベを設置する火災区域又は火災区画は，火災の発生を防止するために，以下に示すとおり，重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画については，常設代替高圧電源装置から受電できる緊急用母線から供給される換気設備による機械換気を行う設計とする。（第41-1-2表）

なお、緊急時対策所建屋の125V系蓄電池室については，緊急時対策所用発電機から受電する母線から給電される換気設備による機械換気を行う設計とする。第41-1-3図に緊急時対策所建屋の単線結線図を示す。

- ・蓄電池

蓄電池を設置する火災区域又は火災区画は機械換気を行うことにより，水素濃度を燃焼限界濃度以下とするように設計する。特に，重大事故等対処施設である緊急用125V系蓄電池を設置する火災区域又は火災区画は常設代替高圧電源装置からも給電できる緊急用母線に接続される耐震Sクラス又はS_s機能維持設計の排風機による機械換気を行うことにより，水素濃度を燃焼限界濃度以下とするように設計する。

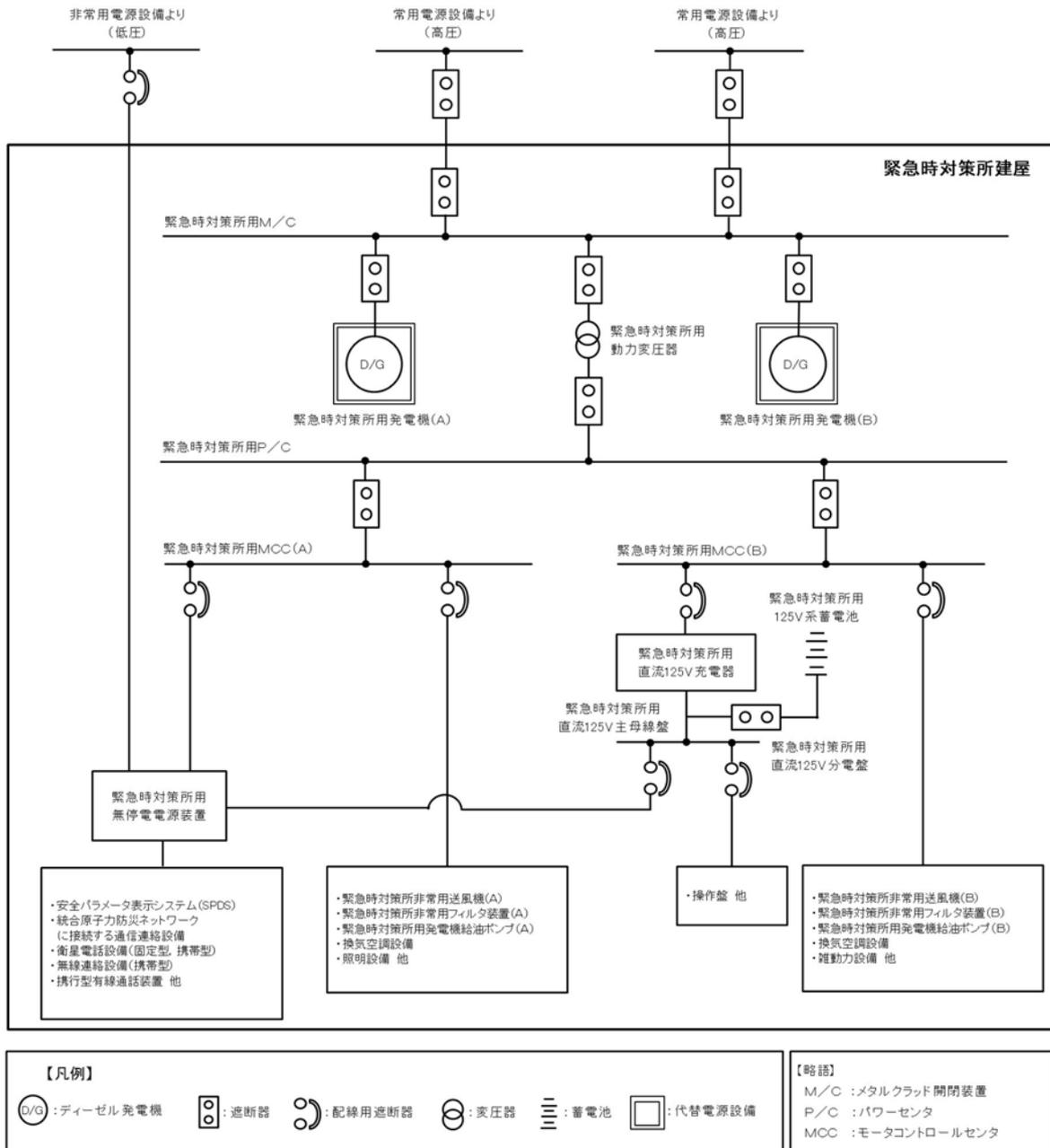
- ・水素ポンペ

格納容器雰囲気監視系校正用ポンペを設置する火災区域又は火災区画は，常用電源から給電される原子炉建屋送風機・排風機による機械換気を行うことにより，水素濃度を燃焼限界濃度以下とするように設計する。

第41-1-2表 水素を内包する設備を設置する場所の換気設備

水素を内包する設備		換気設備		
設備	耐震クラス	換気設備*	供給電源	耐震クラス
125V系蓄電池 (A/B系, HPCS系)	S	バッテリー室換気系 送風機, 排風機	非常用	S
中性子モニタ用蓄電池 (A/B系)	S	バッテリー室換気系 送風機, 排風機	非常用	S
緊急用蓄電池	S s 機能維持	廃棄物処理棟送風 機・排風機又は新設 する送・排風機	緊急用	S s 機能維持
緊急時対策所用 125V 系蓄電池	S s 機能維持	緊急時対策所用送・ 排風機	緊急時対 策所用	S s 機能維持
緊急時対策所用 24V 系蓄電池	S s 機能維持	緊急時対策所用送・ 排風機	緊急時対 策所用	S s 機能維持
格納容器雰囲気監視 系校正用ポンベ	C	原子炉建屋換気系送 風機, 排風機	常用	C

※換気設備は2系統により多重化



第41-1-3図 緊急時対策所建屋の単線結線図

水素内包設備を設置する火災区域又は火災区画の送風機，排風機は，多重化されており，動的機器の単一故障を想定しても換気は可能であるため，水素濃度が燃焼限界濃度に達することはとない。

水素ポンベは，「2.1.1.1(1)① 漏えいの防止，拡大の防止」に示すように水素の漏えい防止，拡大防止対策を実施する。

水素ボンベについて、格納容器雰囲気監視系校正用ボンベはボンベ内の水素濃度を燃焼限界濃度である4vol%程度とする。加えて、通常状態は元弁を閉運用とし[]で固縛の上保管すること、元弁を開放する時には作業員がいるため、誤って水素を漏えいさせてしまった場合にも速やかに閉操作し漏えいを停止することができるとともに、作業終了時や漏えい確認時は速やかに元弁を閉操作することを手順等に定める。

また、フィルタベント水素濃度計モニタの校正用に水素ボンベを使用するが、ボンベ使用時のみ建屋内に持ち込みを行う運用とし、さらに、校正の際にはボンベを固縛すること、元弁を開操作する際は、作業員は携帯型水素濃度計によって水素漏えいの有無を測定することとし、水素が漏えいした場合でも速やかに元弁を閉操作し漏えいを停止することができること、作業終了時や漏えい確認時には速やかに元弁を閉操作することを手順に定めることにより漏えい防止を図る。

以上より、火災区域に設置する水素内包設備については、機械換気ができる設計とすること、緊急用125V系蓄電池室の換気設備については常設代替高圧電源装置が接続する緊急用母線より給電するとともに防護対象機器と同等の耐震性を確保する設計とすること、その他の水素内包設備の換気設備については機能が喪失しても安全機能に影響を及ぼすおそれは小さいことから、火災防護に係る審査基準に適合しているものと考ええる。

④ 防爆

本要求は、「発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備

を設置する火災区域」に対し要求していることから、爆発性の雰囲気を形成するおそれのある設備を設置する火災区域に対する防爆対策について以下に示す。

○発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備

重大事故等対処施設を設置する火災区域における油内包設備は、

「2.1.1.1(1)① 漏えいの防止、拡大防止」に示したとおり、溶接構造、シール構造を採用することにより、潤滑油又は燃料油の漏えいを防止するとともに、万が一漏えいした場合を考慮し、堰等を設置することで、漏えいした潤滑油又は燃料油が拡大することを防止する。

・常設代替高圧電源装置置場地下の軽油移送配管について

軽油貯蔵タンクから非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク

(HPCSを含む)、常設代替高圧電源装置燃料油サービスタンクへの燃料配管は不燃材料で構成されるが、可燃性で熱の影響を受けやすく引火点が高い燃料油（軽油）を内包するため、設計基準対象施設としては、「火災防護に係る審査基準」の「2.3 火災の影響軽減」に従い、軽油移送配管の系統分離を行う。なお、重大事故等対処施設としては、「系統分離」の要求はないため、「火災発生防止」、「火災の感知、消火」について「火災防護に係る審査基準」に基づく対策を講じることとする。(第41-1-4図)。

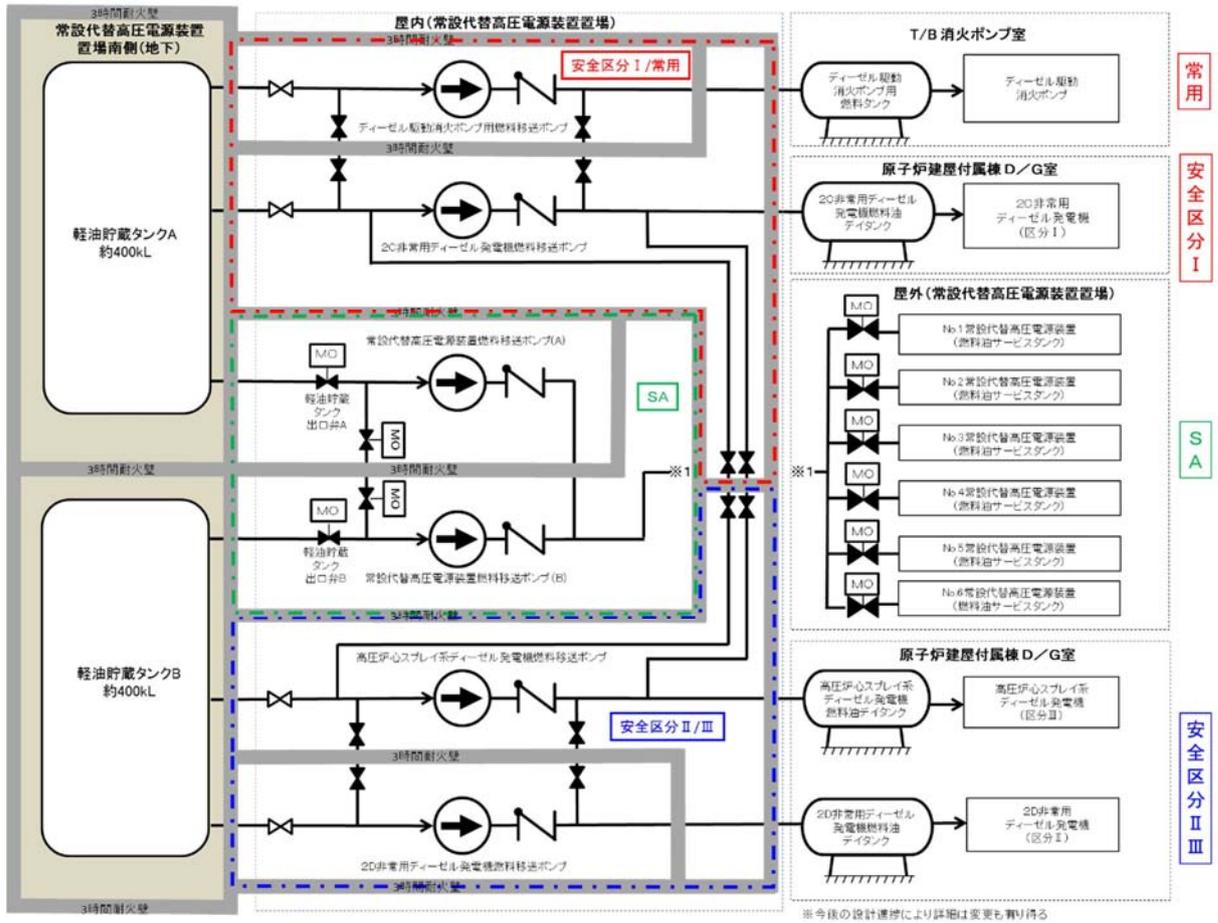
なお、緊急時対策所用発電機燃料油タンクから緊急時対策所用発電機への燃料配管については、系統分離された設計であることを確認している。(第41-1-5図)

潤滑油が機器から漏えいした場合でも、これらの引火点は設備が設置された火災区域又は火災区画の雰囲気温度よりも十分高く、機器運

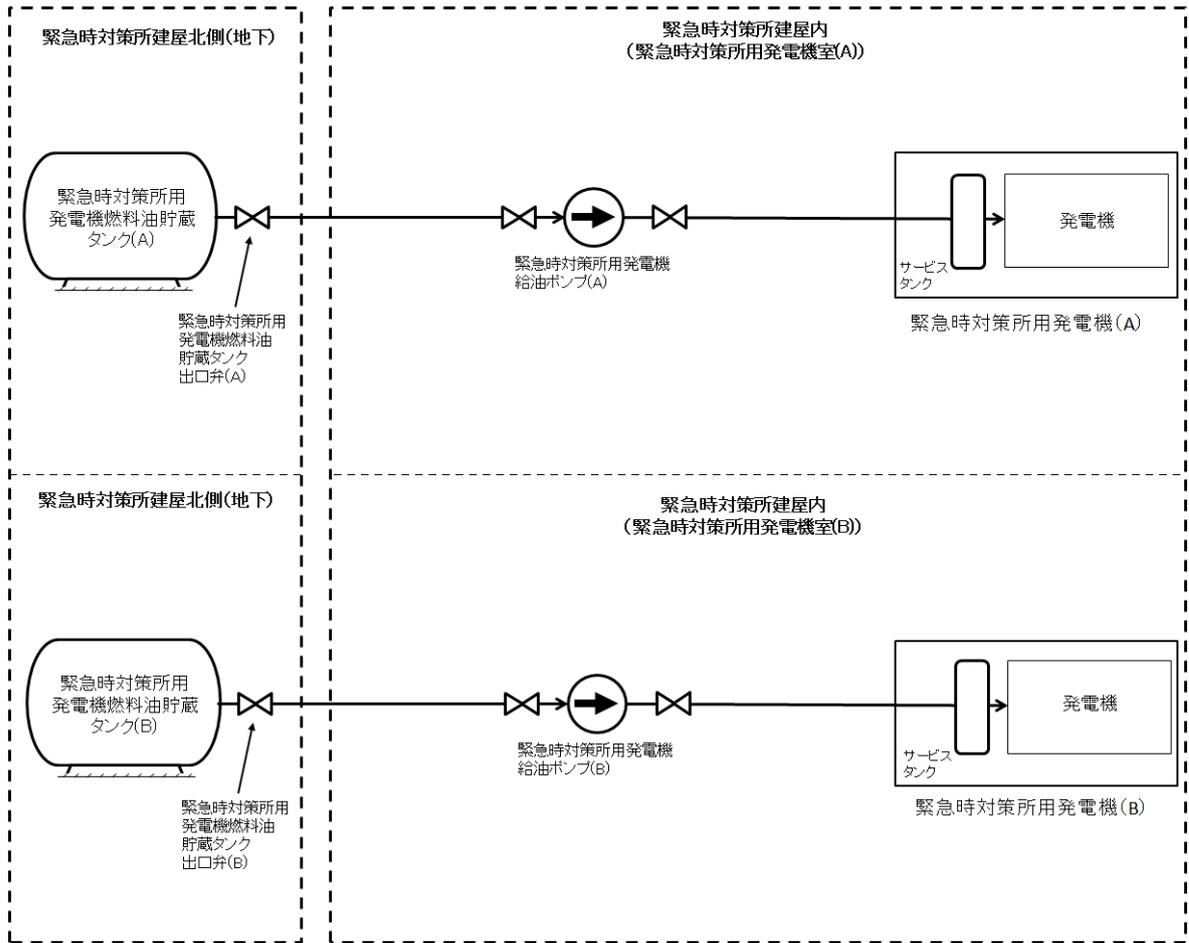
転時の温度よりも高いため、可燃性蒸気とならない。

また、重大事故等対処施設で燃料油である軽油を内包する燃料移送ポンプ(常設代替高圧電源装置用及び非常用ディーゼル発電機用)、緊急時対策所用発電機給油ポンプは、外部へ漏えいしてもそれぞれ常設代替高圧電源装置の接続する緊急用母線、緊急時対策所用発電機が接続する緊急時対策所用電源から受電する耐震Sクラス又は基準地震動 S_s に対して機能維持可能な換気設備で換気する設計とすることから、可燃性の蒸気が滞留することはない。

重大事故対処施設である常設代替高圧電源装置等について引火点等の確認結果を参考資料1に示す。潤滑油又は燃料油が爆発性の雰囲気を形成するおそれはない。



第41-1-4図 軽油移送ポンプ系統図



第41-1-5図 緊急時対策所移送ポンプ系統図

○発火性又は引火性物質である水素を内包する設備

重大事故等対処施設を設置する火災区域における水素内包設備は、
「2.1.1.1(1)③ 漏えいの防止，拡大防止」で示すように溶接構造等
を採用することにより水素の漏えいを防止する。また、「2.1.1.1(1)③
換気」に示す機械換気により水素濃度を燃焼限界濃度以下とするよう
設計とする。また、水素ポンベは使用時を除き、元弁を閉運用とする。

・水素ポンベ

「2.1.1.1(1)⑤ 貯蔵」に示す格納容器雰囲気モニタ校正用水素ポン
ベは、ポンベ使用時に作業員がポンベ元弁を開操作し、通常時は元弁を

閉とする運用とする。

したがって、「電気設備に関する技術基準を定める省令※1」第六十九条及び「工場電気設備防爆指針」で要求される爆発性雰囲気とならないため、当該火災区域又は火災区画に設置する電気・計装品を防爆型とする必要はなく、防爆を目的とした電気設備の設置も必要としない設計とする。

なお、電気設備が必要な箇所には、「原子力発電工作物に係る電気設備に関する技術基準を定める命令※2」第十条及び第十一条に基づく接地を施す設計とする。

※1 電気設備に関する技術基準を定める省令抜粋

(可燃性のガス等により爆発する危険のある場所における施設の禁止)

第六十九条 次の各号に掲げる場所に施設する電気設備は、通常の使用状態において、当該電気設備が点火源となる爆発又は火災のおそれがないように施設しなければならない。

- 一 可燃性のガス又は引火性物質の蒸気が存在し、点火源の存在により爆発するおそれがある場所
- 二 粉じんが存在し、点火源の存在により爆発するおそれがある場所
- 三 火薬類が存在する場所
- 四 セルロイド、マッチ、石油類その他の燃えやすい危険な物質を製造し、又は貯蔵する場所

※2 原子力発電工作物に係る電気設備に関する技術基準を定める命令抜粋

(電気設備の接地)

第十条 電気設備の必要な箇所には、異常時の電位上昇、高電圧の侵入等による感電、火災その他人体に危害を及ぼし、又は物件への損傷を与えるおそれがないよう、接地その他の適切な措置を講じなければならない。ただし、電路に係る部分にあつては、第五条第一項の規定に定めるところによりこれを行わなければならない。

(電気設備の接地の方法)

第十一条 電気設備に接地を施す場合は、電流が安全かつ確実に大地に通ずることができるようにならなければならない。

⑤ 貯蔵

本要求は、重大事故等対処施設を設置する火災区域における発火性又は引火性物質の貯蔵に対する要求であることから、該当する火災区域に設置される貯蔵機器について以下に記す。

貯蔵機器とは、供給設備へ補給するために設置する機器のことであり、重大事故等対処施設を設置する火災区域内における、発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油の貯蔵機器としては、常設代替高圧電源装置及び軽油貯蔵タンク、可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク、緊急時対策所用燃料油貯蔵タンク及び非常用ディーゼル発電機の燃料デイトンクがある。

軽油貯蔵タンクは、重大事故等事故時に機能を要求される設備が7日間連続で運転できるように、タンクの容量(2基合計約800m³)に対して、非常用ディーゼル発電機(2台)、高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機

(1台)及び常設代替高圧電源装置(2台)が7日間連続運転するために必要な量(5台合計 755.5m^3)を貯蔵することを考慮した設計とする。

可搬型設備用軽油タンクは、タンク容量(7基合計 210m^3)に対して、可搬型設備を7日間連続運転するために必要な量(189m^3)を考慮した容量を貯蔵する設計とする。

緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクについては、重大事故時に緊急時対策所建屋に7日間連続で電源供給するために必要な量を貯蔵することを考慮した設計とする。緊急時対策所用発電機燃料貯蔵タンク、緊急時対策所用発電機は、それぞれ2基設置し、タンク容量(75m^3 /基)に対して、緊急時対策所用発電機1台を7日間連続運転するために必要な量(70m^3 /基)を考慮した容量を貯蔵する設計とする。

燃料デイトタンクは、タンクの容量(約 14m^3 (HPCS系は約 7m^3))に対し、非常用ディーゼル発電機を8時間連続運転するために必要な量(約 11.5m^3 (HPCS系は約 6.5m^3))を考慮し、貯蔵量が約 $12.1\text{m}^3\sim 12.8\text{m}^3$ (HPCS系は約 $6.8\text{m}^3\sim 7.2\text{m}^3$)に管理し、運転上必要な量を貯蔵する設計とする。

緊急時対策所用燃料油サービスタンクは、タンク容量(2基合計 1.3m^3)に対し、緊急時対策所用発電機を1.5時間連続運転するために必要な量(約 1.2m^3)を考慮し、貯蔵量を管理し、運転上必要な量を貯蔵する設計とする。

重大事故等対処設備の設置される火災区域又は火災区画にある発火性又は引火性物質の水素の貯蔵機器としては、格納容器雰囲気監視系校正用ボンベがあり、これらボンベは容器容量(47ℓ又は10ℓ)のボンベごとに、各々の計器の校正頻度(1回/約6ヶ月)及び計器不具合等の故障対

応を想定した上で1運転サイクルに必要な量，さらに格納容器雰囲気監視系モニタについては事故後，ポンベを交換せずに一定期間（約1年間）連続監視できるように校正に必要な貯蔵量にとどめる。ポンベについては参考資料2に示す。

以上より，重大事故等対処施設を設置する火災区域における発火性又は引火性物質を貯蔵する機器は，運転に必要な量を貯蔵することとしていることから，火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

(2) 可燃性の蒸気・微粉への対策

本要求は，「可燃性の蒸気又は可燃性の微粉が滞留するおそれがある火災区域における可燃性の蒸気，可燃性の微粉及び着火源となる静電気」に対して要求していることから，該当する設備を設置する火災区域に対する可燃性の蒸気又は可燃性の微粉への対策を以下に示す。

発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備は，「2.1.1.1(1)④ 防爆」に示すとおり，可燃性の蒸気を発生するおそれはない。

また，火災区域において有機溶剤を使用する場合は必要量以上持込まないように，持ち込み可燃物管理に関する要領を社内規程「持ち込み可燃物管理要領」に定め運用するとともに，可燃性の蒸気が滞留するおそれがある場合には，使用場所において，換気，通風，拡散の措置を行うとともに，建屋の送風機・排風機による機械換気により滞留を防止する設計とする。

さらに，火災区域内には，「工場電気設備防爆指針」に記載される「可燃性粉じん（石炭のように空気中の酸素と発熱反応を起こし爆発する粉

じん)」や「爆発性粉じん（金属粉じんのよう空气中の酸素が少ない雰囲気又は二酸化炭素中でも着火し、浮遊状態では激しい爆発を生じる粉じん）」のような可燃性の微粉を発生する設備を設置しない設計とする。

したがって、火災区域には可燃性の蒸気または微粉を高所に排出するための設備を設ける必要はなく、電気・計装品を防爆型とする必要はない。

なお、電気設備の必要な箇所には、「原子力発電工作物に係る電気設備に関する技術基準を定める命令」第十条及び第十一条に基づく接地を施す。

以上より、可燃性の蒸気又は可燃性の微粉が滞留するおそれのある設備、着火源となるような静電気が溜まるおそれのある設備を火災区域に設置しないことから、火災防護に係る審査基準の要求事項は適用されないものとする。

(3) 発火源への対策

発電用原子炉施設には金属製の本体内に収納する等の対策を行い、設備外部に出た火花が発火源となる設備を設置しない設計とする。

また、発電用原子炉施設には高温となる設備があるが設計上の最高運転温度が60℃を超える系統は保温材で覆うことにより、可燃性物質との接触防止や潤滑油等可燃物の過熱防止を行う設計とする。（第41-1-3表）

第41-1-3表 高温となる設備と接触防止・過熱防止対策

高温となる設備	最高使用温度	過熱防止対策
主蒸気系配管	302℃	保温材設置
圧力容器バウンダリ	302℃	
ほう酸水注入系配管	66℃	
残留熱除去系配管	249℃	
高圧炉心スプレイ系配管	109℃	
原子炉隔離時冷却系配管	302℃	
原子炉冷却材浄化系配管	302℃	
所内蒸気系，所内蒸気系戻り配管	183℃	
原子炉給水系配管	233℃	
高圧代替注水系配管	120℃	
低圧代替注水系配管	66℃	
代替循環冷却系配管	77℃	
耐圧強化ベント系配管	171℃	
格納容器圧力逃がし装置系配管	200℃	
代替燃料プール冷却系配管	80℃	

以上より、発電用原子炉施設には設備外部に出た火花が発火源となる設備を設置しないこと、高温となる設備に対しては、発火源とならないような対策を行うことから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

(4) 水素対策

本要求は、「水素が漏えいするおそれのある火災区域」に対し要求していることから、該当する設備が設置される火災区域又は火災区画に対する水素対策について以下に示す。

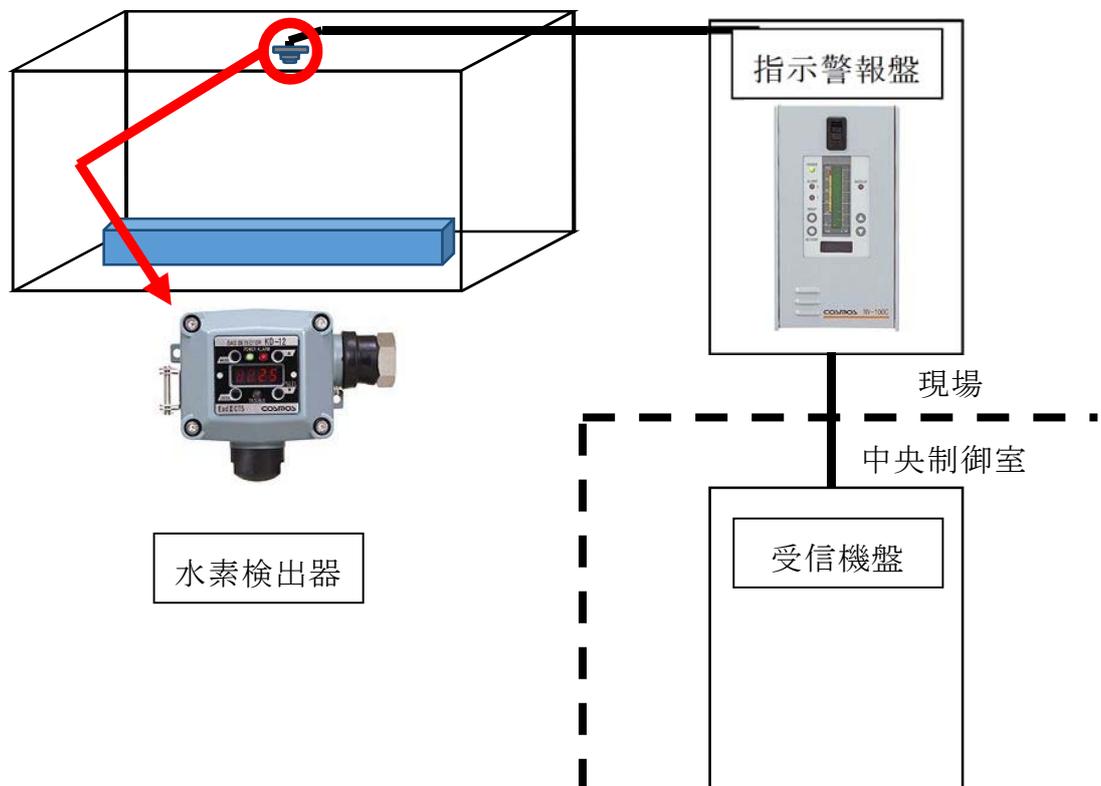
水素内包設備を設置する火災区域又は火災区画は、「2.1.1.1(1)① 漏えいの防止、拡大防止」に示すように、水素内包設備は溶接構造等により雰囲気への水素の漏えいを防止する。また、「2.1.1.1(1)③ 換気」に示すように機械換気を行うことにより水素濃度が燃焼限界濃度以下となるように設計する。また、水素の漏えいを検知できるように水素濃度検出器等を設置する設計とする。

蓄電池を設置する火災区域又は火災区画は、充電時において蓄電池から水素が発生するおそれがあることから、当該区域又は区画に可燃物を持ち込まないこととする。また、「2.1.1.1(1)③ 換気」に示すように機械換気を行うことにより水素濃度が燃焼限界濃度以下となるように設計するとともに、蓄電池室上部に水素濃度検出器を設置し、水素の燃焼限界濃度である4vol%の1/4以下で中央制御室に警報を発する設計とする。(第41-1-6図, 第41-1-7図)

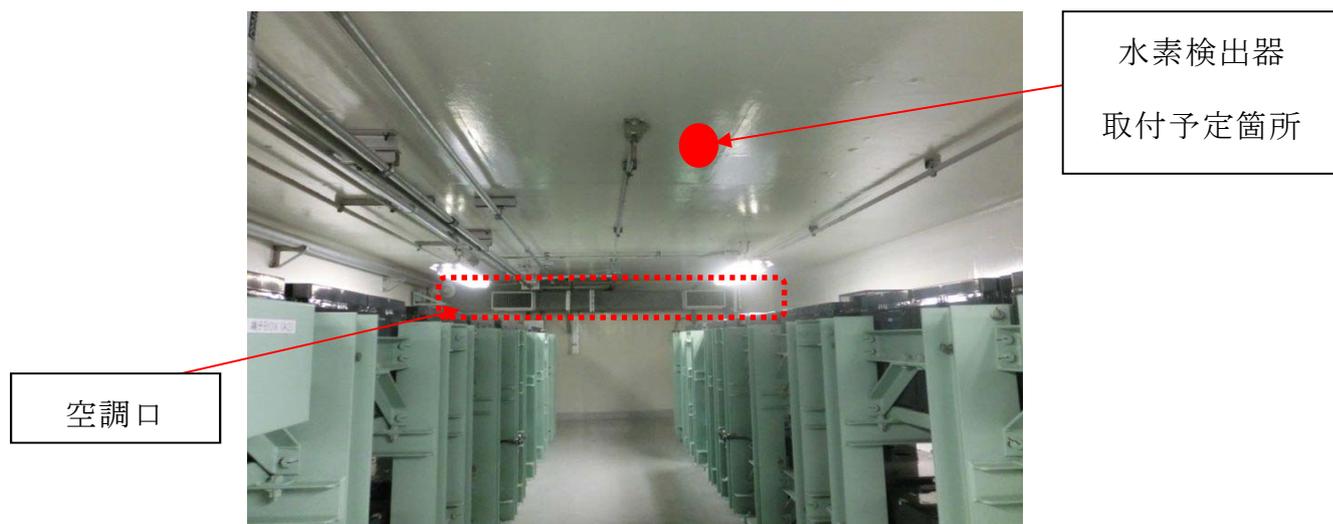
格納容器雰囲気監視系校正用ポンペを設置する火災区域については、

「2.1.1.1(1)① 漏えいの防止, 拡大防止」に示すように, 通常時は元弁を閉とする運用とすること, 「2.1.1.1(1)③ 換気」に示すとおり機械換気を行うこと, 及び万が一ボンベ内の水素全量が設置場所に漏えいしても同エリアの水素濃度は燃焼限界濃度以下となることから, 水素濃度検出器は設置しない設計とする。(第41-1-4表)

以上より, 水素内包設備を設置する火災区域又は火災区画は水素濃度が燃焼限界濃度以下となるように機械換気を行うとともに, 水素の漏えいにより水素濃度が燃焼限界濃度以上となる可能性があるものについては, 水素の漏えいが発生した場合は中央制御室に警報を発する設計とすることから, 火災防護に係る審査基準に適合しているものと考えらる。



第41-1-6図 水素濃度検出設備の例



第41-1-7図 蓄電池室内水素濃度検出器の設置イメージ

第41-1-4表 水素濃度検出器の設置場所

水素を内包する設備を設置する場所	水素検出方法	水素濃度検出器の設置個数
125V系蓄電池室（中性子モニタ用蓄電池含む）	水素濃度検出器を設置	1個以上
緊急用125V系蓄電池室	水素濃度検出器を設置	1個以上
緊急時対策所用125V系蓄電池室	水素濃度検出器を設置	1個以上
緊急時対策所用 24V系蓄電池室	水素濃度検出器を設置	1個以上
格納容器雰囲気監視系校正用ボンベ設置箇所	水素濃度検出器は設置しない	水素濃度検出器を設置しない（ボンベ内の全量が漏えいしても設置場所の水素濃度は0.1%未満）

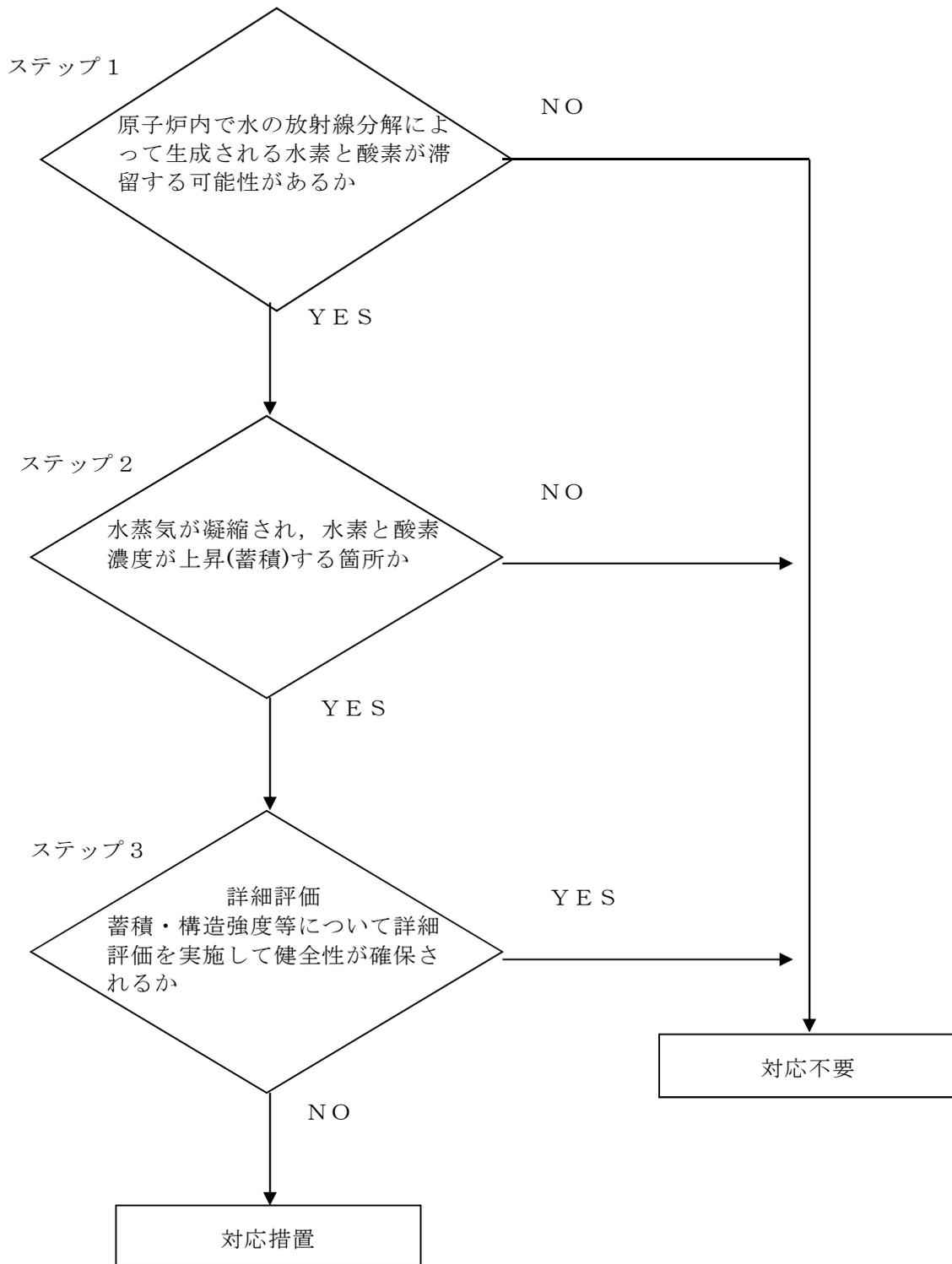
(5) 放射線分解等により発生する水素の蓄積防止対策

放射性分解により発生する水素に対する火災区域又は火災区画における蓄積防止対策としては、社団法人火力原子力発電技術協会「BWR配管における混合ガス(水素・酸素)蓄積防止に関するガイドライン(平成17年10月)」等に基づき、第41-1-5表のとおり実施する。蓄積防止対策箇所は、ガイドラインに基づき第41-1-8図のフローに従い選定する。なお、ガイドライン制定前に経済産業省指示文書「中部電力株式会社浜岡原子力発電所1号機の余熱除去系配管破断に関する再発防止対策について(平成14年5月)」を受け、水素の蓄積のおそれがある箇所に対して対策を実施している。ガイドライン制定以降、対策箇所はフロー上ステップ1の水素滞留のおそれがない場所となり、追加の対策が必要な箇所はガイドラインに基づき抽出・対策を実施している。(第41-1-5表、第41-1-9～11図)

蓄電池を設置する火災区域又は火災区画は、「2.1.1.1(4) 水素対策」に示すように、機械換気を行うことにより水素濃度が燃焼限界濃度以下となるように設計する。

なお、追加で設置する重大事故等対処設備の配管においても、水素の滞留がないような設計とする。

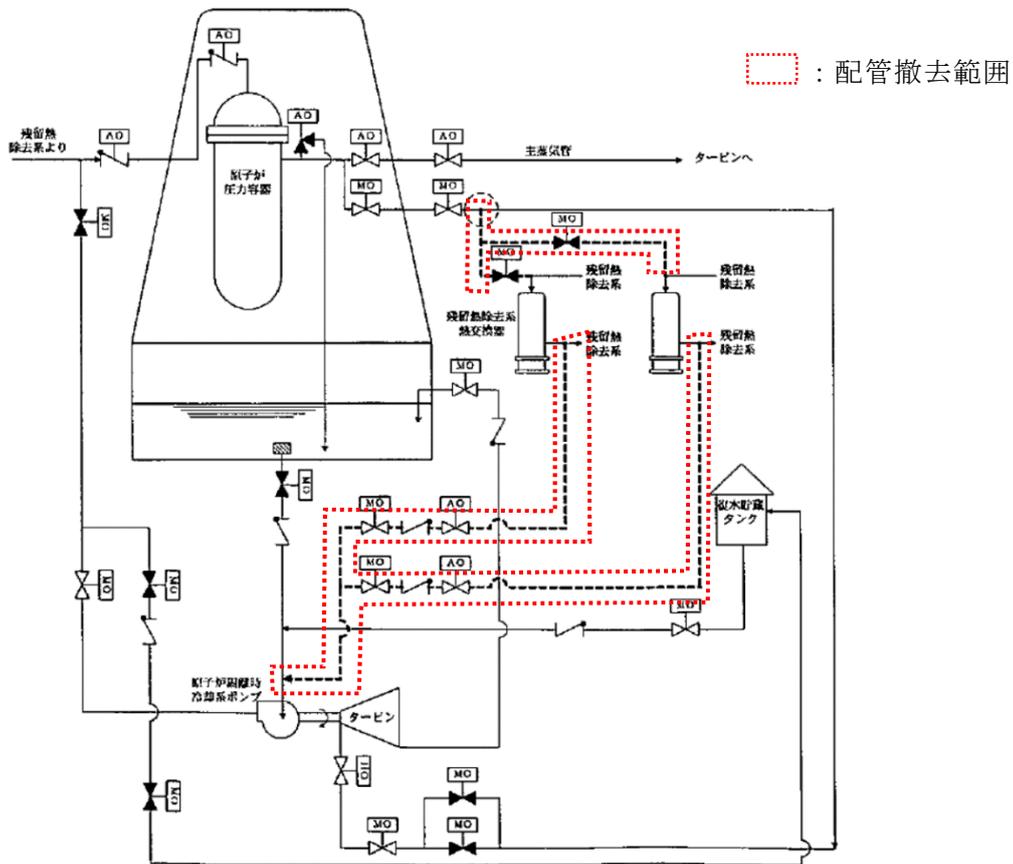
以上より、放射線分解等による水素の蓄積防止対策を実施していることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。



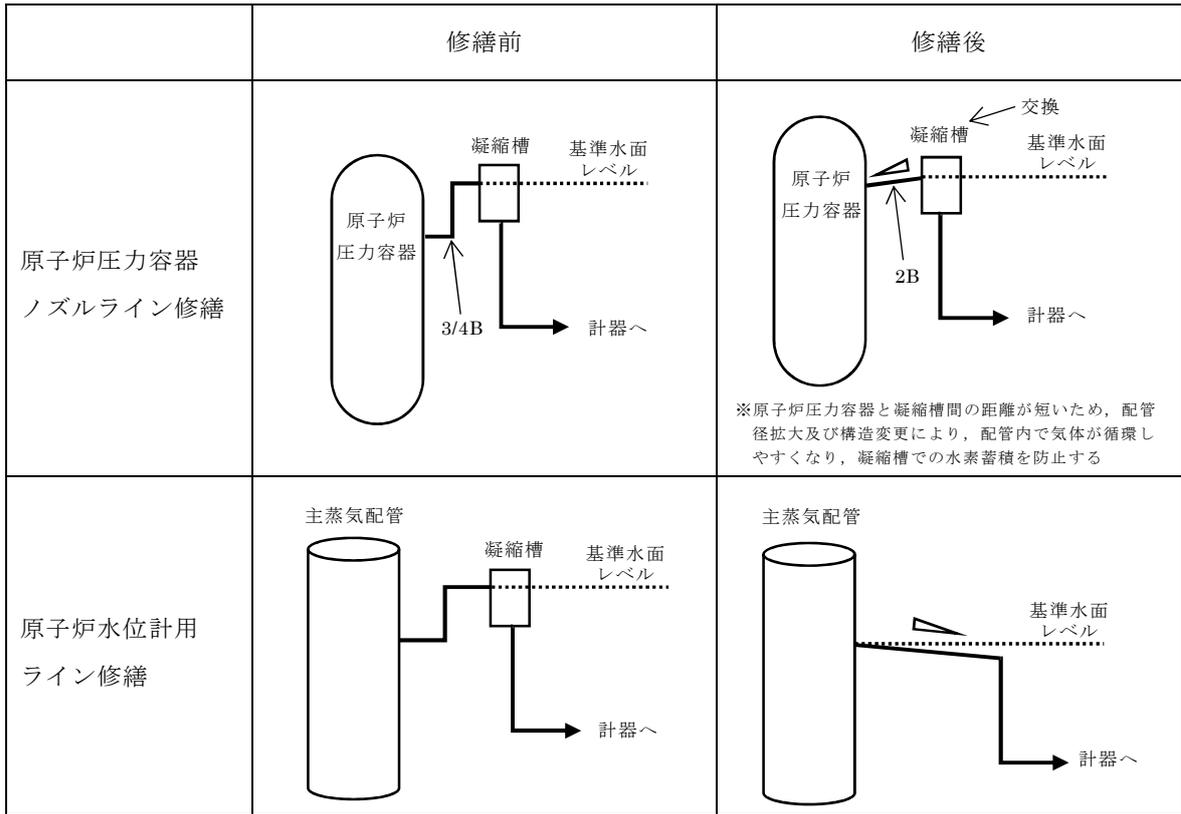
第41-1-8図 水素対策の対象選定フロー

第41-1-5表 放射線分解による水素蓄積防止対策の実施状況

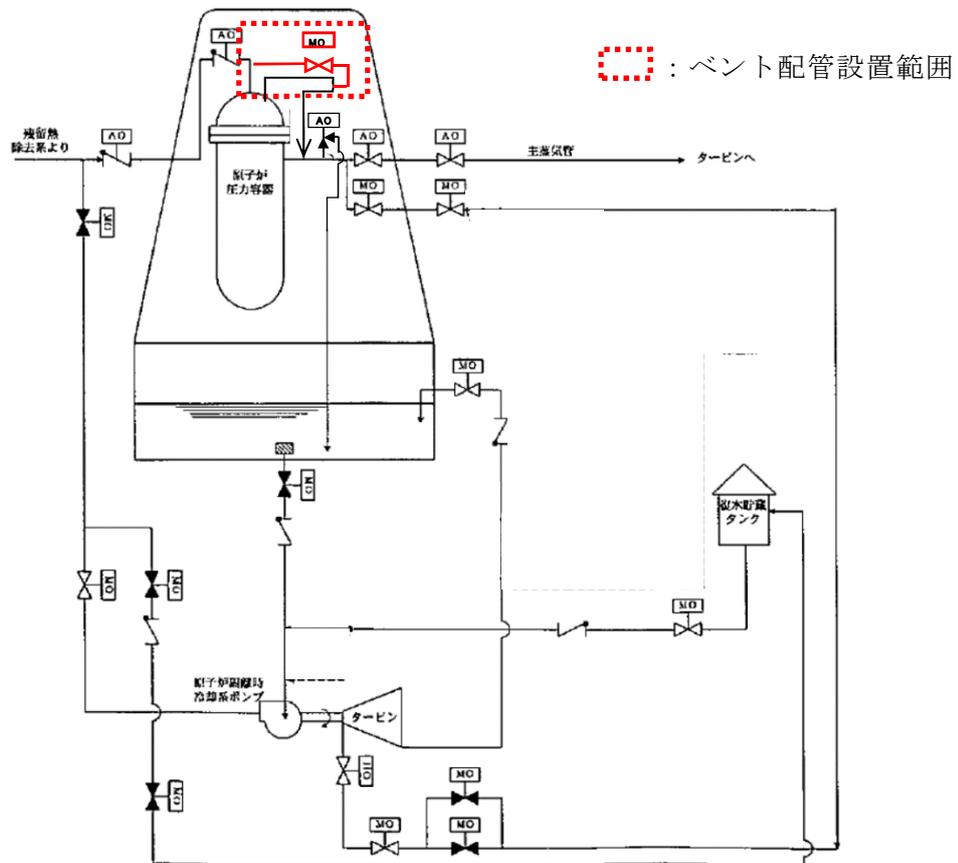
対策箇所	対策内容	対策実施根拠	実施状況
<ul style="list-style-type: none"> ・ 残留熱除去系蒸気凝縮系配管 ・ 原子炉水位計等計装配管 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 配管撤去及び取替 	<p>経済産業省指示文書</p> <p>「中部電力株式会社浜岡原子力発電所1号機の余熱除去系配管破断に関する再発防止対策について」(平成14年5月)</p>	実施済
<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉压力容器頂部スプレイ配管 	<ul style="list-style-type: none"> ・ ベント配管を設置 	<p>(社)火力原子力発電技術協会</p> <p>「BWR配管における混合ガス(水素・酸素)蓄積防止に関するガイドライン」(平成17年10月)</p>	実施済



第41-1-9図 残留熱除去系蒸気凝縮系配管撤去の概要



第41-1-10図 原子炉水位計等計装配管修繕の概要



第41-1-11図 原子炉圧力容器頂部スプレイ配管追設の概要

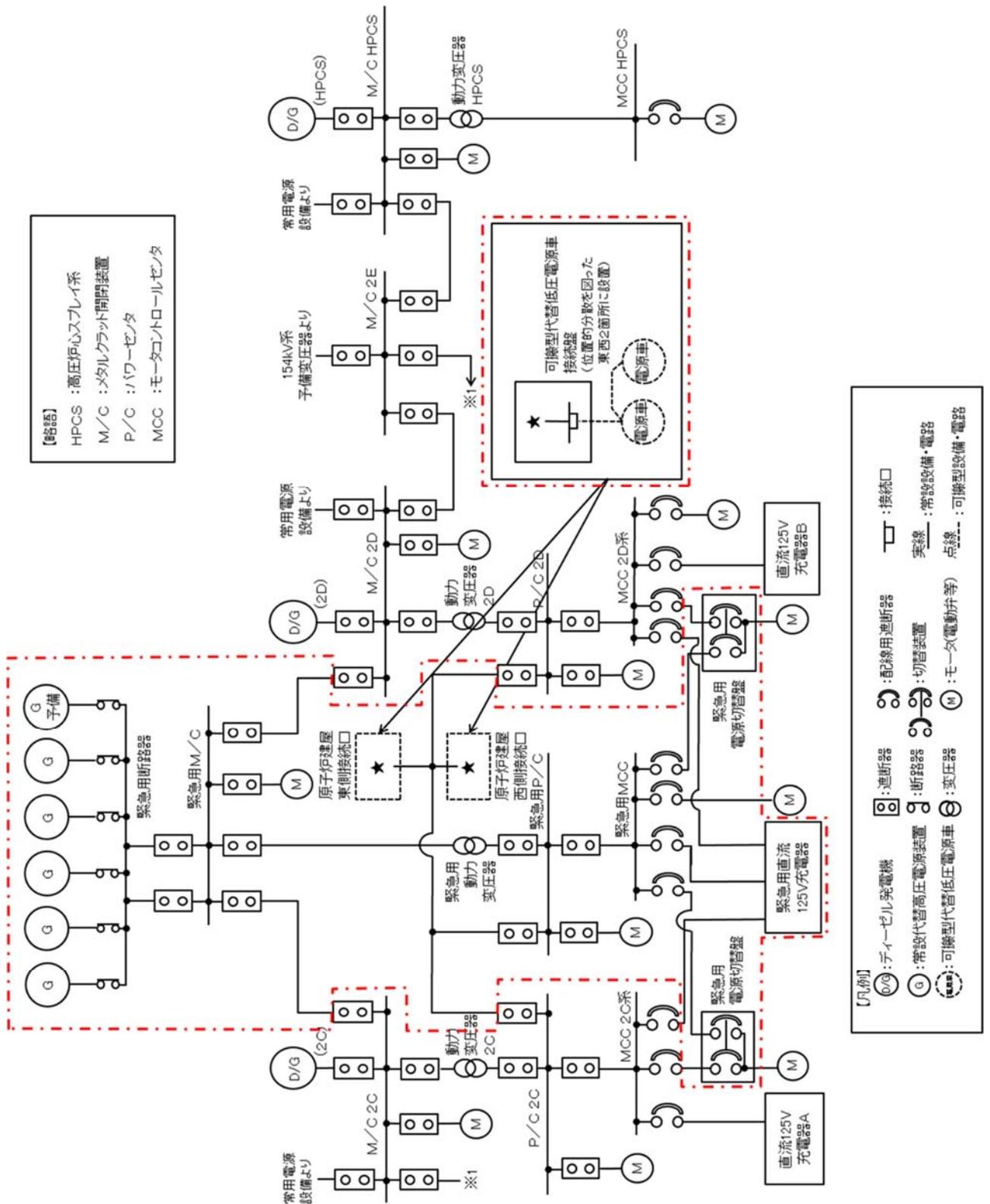
(6) 過電流による過熱防止対策

発電用原子炉施設内の電気系統の過電流による過熱の防止対策について以下に示す。

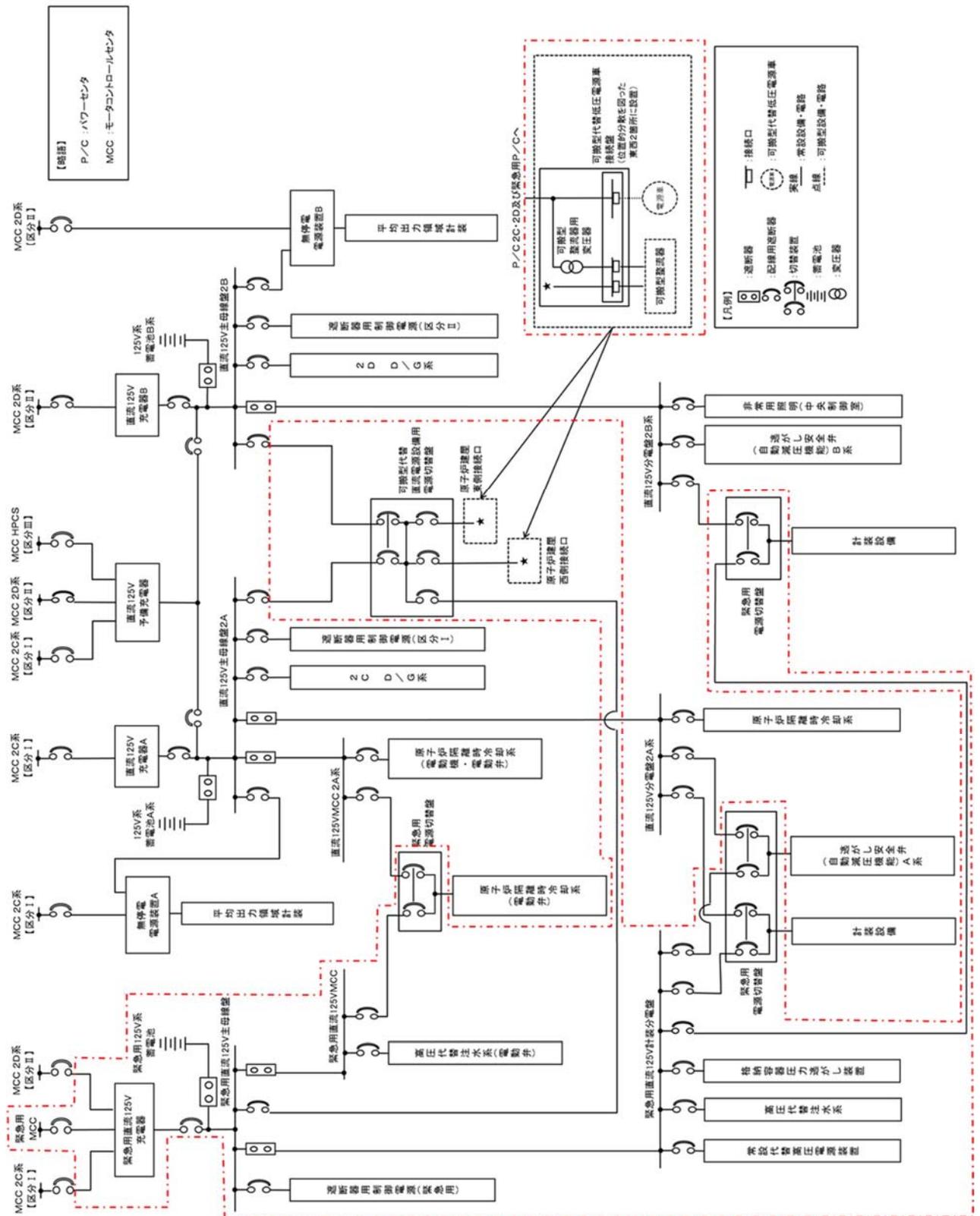
電気系統は、送電線への落雷による外部からの影響や、地絡、短絡に起因する過電流による過熱や焼損を防止するために、保護継電器、遮断器により、故障回路を早期に遮断する設計とする。

第41-1-12図に、東海第二発電所の重大事故等対処施設の電気系統(設計基準対象施設の電気系統は除く)における遮断器の設置箇所を示す。

以上より、発電用原子炉施設内の電気系統は過電流による過熱防止対策を実施していることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。



第41-1-12図 重大事故等対処施設の電気系統における遮断器の設置箇所 (1/2)



第 41-1-12 図 重大事故等対処施設の電気系統における遮断器の設置箇所(2/2)

2.1.1.2 不燃性・難燃性材料の使用

[要求事項]

2.1.2 安全機能を有する構築物、系統及び機器は、以下の各号に掲げるとおり、不燃性材料又は難燃性材料を使用した設計であること。ただし、当該構築物、系統及び機器の材料が、不燃性材料又は難燃性材料と同等以上の性能を有するもの（以下「代替材料」という。）である場合、もしくは、当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合は、この限りではない。

- (1) 機器、配管、ダクト、トレイ、電線管、盤の筐体、及びこれらの支持構造物のうち、主要な構造材は不燃性材料を使用すること。
- (2) 建屋内の変圧器及び遮断器は、絶縁油等の可燃性物質を内包していないものを使用すること。
- (3) ケーブルは難燃ケーブルを使用すること。
- (4) 換気設備のフィルタは、不燃性材料又は難燃性材料を使用すること。ただし、チャコールフィルタについては、この限りでない。
- (5) 保温材は金属、ロックウール又はグラスウール等、不燃性のものを使用すること。
- (6) 建屋内装材は、不燃性材料を使用すること。

(参考)

「当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において

火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合」とは、ポンプ、弁等の駆動部の潤滑油、機器躯体内部に設置される電気配線、不燃材料の表面に塗布されるコーティング剤等、当該材料が発火した場合においても、他の構築物、系統又は機器において火災を生じさせるおそれが小さい場合をいう。

(3) 難燃ケーブルについて

使用するケーブルについて、「火災により着火し難く、著しい燃焼をせず、また、加熱源を除去した場合はその燃焼部が広がらない性質」を有していることが、延焼性及び自己消火性の実証試験により示されていること。

(実証試験の例)

- ・自己消火性の実証試験・・・UL 垂直燃焼試験
- ・延焼性の実証試験・・・IEEE383 またはIEEE1202

本要求は、重大事故等対処施設に対する不燃性材料及び難燃性材料の使用を要求していることから、これらの対応について(1)～(6)に示す。

ただし、不燃性材料及び難燃性材料が使用できない場合は以下とする。

- ・不燃性材料又は難燃性材料と同等以上の性能を有するもの（以下、「代替材料」という。）を使用する。
- ・重大事故等対処施設の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の重大事故等対処施設において火災が発生することを防止するための措置を講じる設計とする。

(1) 主要な構造材に対する不燃性材料の使用

重大事故等対処施設を構成する機器等のうち、機器、配管、ダクト、トレイ、電線管、盤の筐体及びこれらの支持構造物の主要な構造材は、火災の発生防止及び当該設備の強度確保を考慮し、ステンレス鋼、低合金鋼、炭素鋼等の金属材料、又はコンクリートの不燃性材料を使用する設計とする。

ただし、配管のパッキン類は、その機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難であるが、金属で覆われた狭隘部に設置し直接火炎にさらされることなく、これにより他の重大事故対処施設及び設計基準事故対処設備を構成する構築物、系統及び機器において火災が発生するおそれはないことから、不燃性材料又は難燃性材料ではない材料を使用する設計とする。また、金属に覆われたポンプ及び弁の駆動部の潤滑油(グリス)、並びに金属に覆われた機器内部の電気配線は、発火した場合でも他の重大事故等対処施設を構成する構築物、系統及び機器に延焼しないことから、不燃性材料または難燃性材料ではない材料を使用する設計とする。

水密扉に使用する止水パッキンについては、自己発火性がないこと、水密扉は常時閉運用であり、パッキン自体は扉本体に押さえられている状態であり、パッキンの大部分は外部に露出しないこと、水密扉周囲には可燃性物質を内包する設備がないこと、当該構成材の量は微量であることから、他の構築物、系統及び機器に火災を生じさせるおそれは小さいものの、火災の発生防止の観点から難燃性材料を使用する設計とする。

なお、重大事故等対処施設が設置されている火災区域又は火災区画に設置される、油を内包する耐震Bクラス、Cクラスの設備は、基準地震

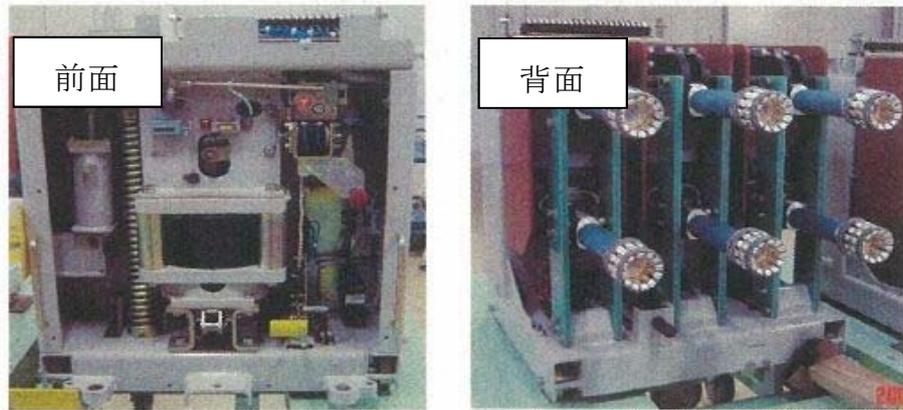
動 S_s によっても油が漏えいしないように耐震補強する設計とすることから、重大事故等対処施設が設置されている火災区域又は火災区画において、地震随伴による火災の発生の可能性は低いと考える。

以上より、重大事故等対処施設を構成する構築物、系統及び機器の主要な構造材は不燃性材料を使用する設計とすること、これ以外の構築物、系統及び機器は原則、不燃性材料又は難燃性材料を使用する設計とすること、一部配管に用いるパッキン類やポンプ及び弁等の駆動部の潤滑油(グリス)、盤内部に設置された電気配線は不燃性材料又は難燃性材料を使用するものもあるが、万が一発火した場合においても他の重大事故等対処施設を構成する構築物、系統及び機器に延焼しないことを確認していることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものと考えられる。

(2) 変圧器及び遮断器に対する絶縁油の内包

重大事故等対処施設を構成する機器等のうち、屋内の変圧器及び遮断器は、可燃物である絶縁油を内包していないものを使用する設計とする。(第41-1-13, 14図)

以上より、重大事故等対処施設の屋内の変圧器及び遮断機は、火災防護に係る審査基準に適合しているものと考えられる。



第41-1-13図 真空遮断器外観



第41-1-14図 気中遮断器外観

(3) 難燃ケーブルの使用

重大事故等対処施設に使用するケーブルには、実証試験により自己消火性（UL 垂直燃焼試験）及び延焼性（IEEE383（光ファイバケーブルの場合は IEEE1202）垂直トレイ燃焼試験）を確認した難燃ケーブルを使用する設計とする。難燃ケーブルの使用状況を添付資料 2 に示す。

ただし、重大事故等対処施設に使用するケーブルには、自己消火性を確認する UL 垂直燃焼試験は満足するが、延焼性を確認する IEEE383 垂直トレイ燃焼試験の要求を満足しない非難燃ケーブルがある。

したがって、非難燃ケーブルについては、原則、難燃ケーブルに取り替

えて使用する設計とする。ただし、ケーブルの取り替えに伴い安全上の課題が生じる場合には、非難燃ケーブルを使用し、施工後の状態において、以下に示すように範囲を限定した上で、難燃ケーブルを使用した場合と同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）を施す設計とする。

(a) ケーブルの取り替えに伴う課題が回避される範囲

(b) 難燃ケーブルと比較した場合に、火災リスク※に有意な差がない範囲

※火災リスクとは、絶縁劣化に伴う発火リスク、電気特性への影響及び可燃物量の変化による火災荷重への影響を示す

a. 複合体を形成する設計

複合体は、難燃ケーブルを使用した場合と同等以上の難燃性能を確保する設計とする。

このため、複合体外部及び複合体内部の火災を想定した設計とする。

また、複合体は、防火シートが与える化学的影響、複合体内部への熱の蓄積及び重量増加による耐震性への影響を考慮しても非難燃ケーブルの通電機能や絶縁機能及びケーブルトレイの耐震性低下により、ケーブル保持機能が損なわれないことを確認するとともに、施工後において、複合体の難燃性能を維持する上で、防火シートのずれ、隙間及び傷の範囲を考慮する設計とし、これらを実証試験により確認して使用する設計とする。使用する防火シートは耐寒性、耐水性、耐薬品性などの耐性に問題がないことを確認する。

(a) 複合体外部の火災を想定した場合の設計

複合体は、外部の火災に対して、不燃材の防火シートにより外部からの火炎を遮断し、直接ケーブルに火炎が当たり燃焼することを防止することにより、難燃ケーブルを使用した場合と同等以上の難燃性能

が確保できる設計とする。

このため、複合体は、火炎を遮断するため、非難燃ケーブルが露出しないように非難燃ケーブル及びケーブルトレイを防火シートで覆い、その状態を維持するため結束ベルトで固定する設計とする。

実証試験では、この設計の妥当性を確認するため、防火シートが遮炎性を有していること、その上で、複合体としては、延焼による損傷長が難燃ケーブルよりも短くなることを確認した上で使用する。

(b) 複合体内部の火災を想定した場合の設計

複合体は、地絡又は短絡に起因する過電流により発火した内部の火災に対して、燃焼の3要素のうち、酸素量を抑制することにより、難燃ケーブルを使用した場合と同等以上の難燃性能が確保できる設計とする。

このため、複合体は、「(a) 複合体外部の火災を想定した場合の設計」に加え、複合体内部の延焼を燃え止まらせるため、ケーブルトレイが火災区画の境界となる壁、天井又は床を貫通する部分に耐火シールを処置し、延焼の可能性のあるケーブルトレイ設置方向にファイアストップを設置する設計とする。

また、複合体内部の火炎が外部に露出しないようにするため、防火シート間を重ねて覆う設計とする。

実証試験では、この設計の妥当性を確認するため、ケーブル単体の試験により自己消火性が確保できること、防火シートで複合体内部の酸素量を抑制することにより耐延焼性を確保できることを確認した上で使用する。

b. 電線管に収納する設計

複合体とするケーブルトレイから重大事故等対処施設に接続するた

めに電線管で敷設される非難燃ケーブルは、火災を想定した場合にも延焼が発生しないように、電線管に収納するとともに、電線管の両端は電線管外部からの酸素供給防止を目的として、難燃性の耐熱シール材を処置する設計とする。

なお、放射線モニタケーブルは、放射線検出のためには微弱電流又は微弱パルスを扱う必要があり、耐ノイズ性を確保するため、絶縁体に誘電率の低い架橋ポリエチレンを使用することで高い絶縁抵抗を有する同軸ケーブルを使用する設計とする。

このケーブルは、自己消火性を確認する UL 垂直燃焼試験は満足するが、延焼性を確認する IEEE383 垂直トレイ燃焼試験の要求を満足することが困難である。

このため、放射線モニタケーブルは、火災を想定した場合にも延焼が発生しないよう、専用電線管に収納するとともに、電線管の両端は、電線管外部からの酸素供給防止を目的とし、耐火性を有するシール材による処置を行う設計とする。

耐火性を有するシール材を処置した電線管内は外気から容易に酸素の供給がない閉塞した状態であるため、放射線モニタケーブルに火災が発生してもケーブルの燃焼に必要な酸素が不足し、燃焼の維持ができなくなるので、すぐに自己消火し、ケーブルは延焼しない。

このため、専用電線管で収納し、耐火性を有するシール材により酸素の供給防止を講じた放射線モニタケーブルは、IEEE383 垂直トレイ燃焼試験の判定基準を満足するケーブルと同等以上の延焼防止性能を有する。

また、通信連絡設備の機器本体に使用する専用ケーブルについては、以下の通りとする。

通信連絡設備の機器本体に使用する専用ケーブルは、通信事業者の指定するケーブルを使用する必要がある場合や製造者等により機器本体とケーブル（電源アダプタ等含む。）を含めて電気用品としての安全性が確認されている場合、又は電話コード等のように機器本体を移動して使用することを考慮して可とう性が求められる場合は、難燃ケーブルの使用が技術上困難である。

これらのケーブルは、金属製の筐体等に収納する、延焼防止材により保護する、または専用の電線管に敷設する等の措置を講じることにより、ほかの重大事故等対処施設及び設計基準事故対処設備において火災が発生することを防止する。

なお、非難燃ケーブルの代替措置である「複合体」についての実証試験の詳細については、「設計基準対象施設について 8条 火災による損傷の防止 5. 難燃性の向上（非難燃ケーブル）（別添資料-4）東海第二発電所 非難燃ケーブルの対応について」に示す。

以上より、重大事故等対処施設の機能を有する構築物、系統及び機器に使用するケーブルについては、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。非難燃ケーブルについては、代替措置を施し、実証試験により難燃ケーブルを使用した場合と同等以上の難燃性能があることを確認した上で使用する設計とすることから、十分な保安水準が確保されていると考える。

(4) 換気設備のフィルタに対する不燃性材料又は難燃性材料の使用

重大事故等対処施設を設置するエリアの換気空調設備のフィルタは、チャコールフィルタを除き、第41-1-6表に示すとおり、「JIS L 1091(織

維製品の燃焼性試験方法)」又は「JACA No. 11A（空気清浄装置用ろ材燃焼性試験方法指針（公益社団法人日本空気清浄協会）」により難燃性（JACA No.11A クラス3適合）を満足するものを使用する設計とする。難燃性の換気フィルタの使用について添付資料3に示す。

また、第41-1-6表のフィルタは金属製の構造物内に内包しており、コンクリート製の室内に設置している。なお、フィルタ周辺には可燃物はなく、以下の管理を実施するため、火気作業等によりフィルタ火災が発生することはない。

○運用管理の概要

換気設備のフィルタを設置しているエリアは以下の運用とする。

- ①点検資機材の仮置きを禁止するエリアとする。
- ②他エリアの機器を当該エリアに持ち込んでの点検を禁止する。
- ③火気取扱い禁止エリアとする。
- ④但し、当該部屋又は金属製の構造物の補修等で火気(溶接機)を使用する場合は、当該換気空調設備を停止し隔離する。その後、火気養生を実施した上で火気作業を行う運用とする。

換気設備のフィルタの廃棄においては以下の運用とする。

- ① チャコールフィルタは、廃棄物として処理を行うまでの間、金属容器で収納し保管する。
- ② HEPAフィルタは、廃棄物として処理するまでの間、不燃シートに包んで保管する。

上記運用については、火災防護計画に定めるとともに、関連する規程、ガイド等に反映する。

以上より，重大事故等対処施設のうち，チャコールフィルタを除く換気空調設備のフィルタは，難燃性のフィルタを使用する設計とすることから，火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

第41-1-6表 重大事故等対処施設を設置するエリアの換気空調設備のフィルタ

フィルタの種類 (チャコールフィルタ以外)	材質	性能
プレフィルタ	グラスファイバ (ガラス繊維)	難燃性
HEPAフィルタ		
給気フィルタ	不織布	

※給気フィルタ：バグフィルタ，中性能粒子フィルタ等，空調内の異物を除去するための総称

(5) 保温材に対する不燃性材料の使用

重大事故等対処施設を構成する構築物，系統及び機器に対する保温材は，ロックウール，ガラス繊維，ケイ酸カルシウム，パーライト，金属等，平成12年建設省告示第1400号に定められたもの，または建築基準法で不燃性材料として定められたものを使用する設計とする。保温材の使用の詳細について添付資料4に示す。

以上より，重大事故等対処施設を構成する構築物，系統及び機器に対する機器に対する保温材には不燃性材料を使用する設計とすることから，火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

(6) 建屋内装材に対する不燃性材料の使用

重大事故等対処施設を構成する構築物，系統及び機器を設置する建屋の内装材は，ケイ酸カルシウム等，建築基準法に基づく不燃性材料を使用する設計とする。

ただし，中央制御室の床カーペットは消防法施行規則第四条の三に基づく，第3者機関で防災物品の試験を実施し，防災性能を有することを確認した材料を使用する設計とする。

また，管理区域の床には耐放射線性，除染性及び耐腐食性を確保すること，原子炉格納容器内の床，壁には耐放射線性，除染性及び耐腐食性を確保することを目的としてコーティング剤を塗布する設計とする。

このコーティング剤は，旧建設省告示 1231 号第 2 試験に基づく難燃性が確認された塗料であること，不燃性材料であるコンクリート表面に塗布すること，加熱源を除去した場合はその燃焼部が広がらないこと，原子炉格納容器内を含む建屋内に設置する安全機能を有する機器等は不燃性又は難燃性の材料を使用し，周辺には可燃物がないことから，当該コーティング材が発火した場合においても他の構築物，系統及び機器に火災を生じさせるおそれは小さい。

建屋内装材の仕様を，添付資料5に示す。

以上より，重大事故等対処施設を設置する建屋の内装材は，耐放射線性，除染性を確保するため，一部，不燃性でないコーティング剤を使用するが，発火した場合においても他の構築物，系統及び機器において火災を生じさせるおそれは小さいことから，火災防護に係る審査基準に適合しているものと同等と考える。

2.1.1.3 落雷・地震等の自然現象による火災発生の防止

[要求事項]

2.1.3 落雷、地震等の自然現象によって、原子炉施設内の構築物、系統及び機器に火災が発生しないように以下の各号に掲げる火災防護対策を講じた設計であること。

- (1) 落雷による火災の発生防止対策として、建屋等に避雷設備を設置すること。
- (2) 安全機能を有する構築物、系統及び機器は、十分な支持性能をもつ地盤に設置するとともに、自らが破壊又は倒壊することによる火災の発生を防止すること。なお、耐震設計については実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈（原規技発第1306193号（平成25年6月19日原子力規制委員会決定））に従うこと。

東海第二発電所の安全を確保する上で設計上考慮すべき自然現象を網羅的に抽出するために、発電所敷地及びその周辺での発生実績の有無に関わらず、国内外の基準や文献等に基づき事象を収集した。これらの事象のうち、発電所敷地及びその周辺での発生可能性、重大事故等対処施設への影響度、事象進展速度や事象進展に対する時間的余裕の観点から、重大事故等対処施設に影響を与えるおそれがある事象として、地震、津波（基準津波を超え敷地に遡上する津波（以下「敷地に遡上する津波」という。）を含む。）、洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を抽出した。

これらの自然現象のうち、津波（敷地に遡上する津波を含む。）については、重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれないように防護することで火災の発生を防止する設計とする。

生物学的事象のうちネズミ等の小動物に対して、屋外の重大事故等対処施設は侵入防止対策により影響を受けない設計とする。

凍結、降水、積雪、高潮及び生物学的事象のうちクラゲ等の海生生物の影響については、火災が発生する自然現象ではなく、火山の影響についても、火山から発電用原子炉施設に到達するまでに火山灰等が冷却されることを考慮すると、火災が発生する自然現象ではない。

洪水については、立地的要因により、重大事故等に対処するために必要な機能に影響を与える可能性がないため、火災が発生するおそれはない。

したがって、落雷、地震、竜巻（風（台風）を含む）について、これらの現象によって火災が発生しないように、以下のとおり火災防護対策を講じる設計とする。

また、森林火災についても、以下のとおり火災防護対策を講じる設計とする。

(1) 落雷による火災の発生防止

重大事故等対処施設の構築物、系統及び機器は、落雷による火災発生を防止するため、地盤面から高さ20mを超える建物には、建築基準法

「JIS A 4201 建築物等の避雷設備（避雷針）（1992年度版）」又は「JIS A 4201建築物等の雷保護（2003年度版）」に準拠した避雷設備の設置、接地網の敷設を行う設計とする。なお、これらの避雷設備は、基準地震動 S_s に対して機能維持可能な排気筒、常設代替高圧電源装置置場、緊急時対策所建屋に設置する設計とする。

また、送電線は、架空地線を設置する設計とするとともに、

「2.1.1.1(6) 過電流による過熱防止対策」に示すとおり、故障回路を早期に遮断する設計とする。

避雷設備の設置建屋を第41-1-15図に、排気筒の避雷設備を第41-1-16

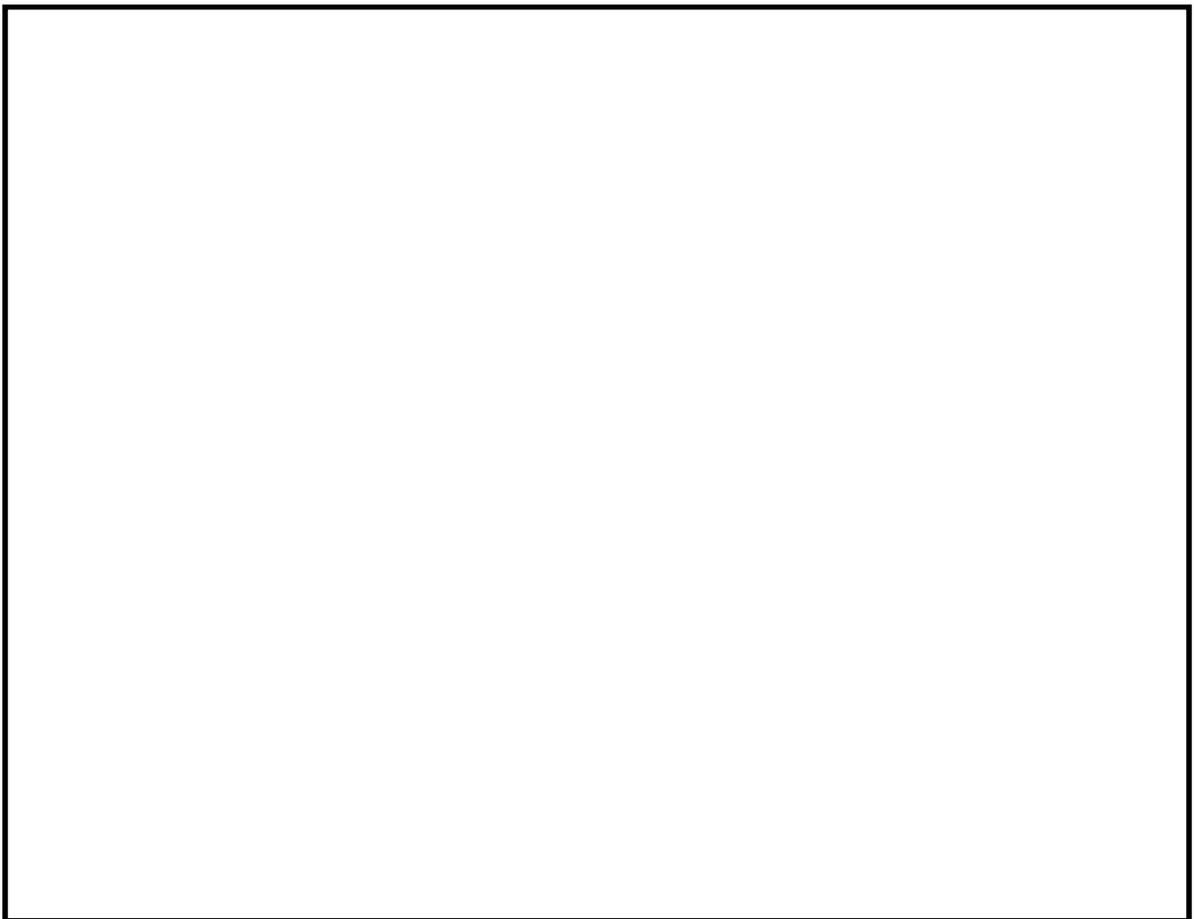
図に示す。

常設代替高圧電源装置置場には、落雷による火災発生を防止するため、避雷設備の設置、設置網の敷設を行う設計とする。

以上より、重大事故等対処施設の構築物、系統及び機器は、落雷による火災の発生防止対策を実施する設計としていることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

【避雷設備設置箇所】

- ・ 排気筒（避雷針）
- ・ 常設代替高圧電源装置置場（避雷針）
- ・ 緊急時対策所建屋（避雷針）



第41-1-15図 避雷設備の設置建屋



 : 避雷設備

第41-1-16図 排気筒の避雷設備

(2) 地震による火災の発生防止

重大事故等対処施設は、施設の区分に応じて十分な支持性能をもつ地盤に設置するとともに、自らが破壊又は倒壊することによる火災の発生を防止する。

なお、耐震については「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則第三十九条」に示す要求を満足するよう、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈」に従い耐震設計を行う設計とする。

また、重大事故等対処施設の設置場所にある油内包の耐震Bクラス、Cクラス設備等は、基準地震動 S_s により油が漏えいしないよう設計する。

以上より、発電用原子炉施設内の構築物、系統及び機器は、地震による火災の発生防止対策を実施する設計とすることから、火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

(3) 竜巻（風（台風）を含む。）による火災の発生防止

屋外の重大事故等対処施設は、重大事故等時の竜巻（風（台風）を含む。）発生を考慮し、竜巻飛来物防護対策設備の設置や固縛等により、火災の発生防止を講じる設計とする。

(4) 森林火災による火災の発生防止

屋外の重大事故等対処施設は、「原子炉設置許可変更申請書 添付資料八 1.7.9 外部火災防護に関する基本方針」に基づき外部火災影響評価（発電所敷地外で発生する森林火災の影響評価）を行い、森林火災による発電用原子炉施設への延焼防止対策として発電所敷地内に設置した防火帯で囲んだ内側に配置することで、火災の発生を防止する設計とする。

2.1.2 火災の感知，消火

2.1.2.1 早期の火災感知及び消火

[要求事項]

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に掲げるように、安全機能を有する構築物、系統及び機器に対する火災の影響を限定し、早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

(1) 火災感知設備

- ① 各火災区域における放射線、取付面高さ、温度、湿度、空気流等の環境条件や予想される火災の性質を考慮して型式を選定し、早期に火災を感知できる場所に設置すること。
- ② 火災を早期に感知できるよう固有の信号を発する異なる種類の感知器又は同等の機能を有する機器を組合せて設置すること。
また、その設置にあたっては、感知器等の誤作動を防止するための方策を講じること。
- ③ 外部電源喪失時に機能を失わないように、電源を確保する設計であること。
- ④ 中央制御室等で適切に監視できる設計であること。

(参考)

(1) 火災感知設備について

早期に火災を感知し、かつ、誤作動（火災でないにもかかわらず火災信号を発すること）を防止するための方策がとられていること。

(早期に火災を感知するための方策)

- ・固有の信号を発する異なる種類の感知器としては、例えば、煙感知器と炎感知器のような組み合わせとなっていること。

- ・感知器の設置場所を1つずつ特定することにより火災の発生場所を特定することができる受信機を用いられていること。

(誤作動を防止するための方策)

- ・平常時の状況（温度、煙の濃度）を監視し、かつ、火災現象（急激な温度や煙の濃度の上昇）を把握することができるアナログ式の感知器を用いられていること。感知器取付面の位置が高いこと等から点検が困難になるおそれがある場合は、自動試験能又は遠隔試験機能により点検を行うことができる感知器が用いられていること。炎感知器又は熱感知器に代えて、赤外線感知機能等を備えた監視カメラシステムを用いても差し支えない。この場合、死角となる場所がないように当該システムが適切に設置されていること。

火災の感知及び消火については、重大事故等対処施設を構成する構築物、系統及び機器に対して、早期の火災感知及び消火を行うための火災感知設備及び消火設備を設置する設計とする。

(1) 火災感知設備

火災感知設備は、重大事故等対処施設を構成する構築物、系統及び機器を設置する火災区域又は火災区画の火災を早期に感知できるよう設置する設計とする。(資料41-4)

火災感知器と受信機を含む火災受信機盤等で構成される火災感知設備は、以下を踏まえて設置する設計とする。

① 火災感知器の環境条件等の考慮

火災感知設備の火災感知器は、火災区域又は火災区画における放射線、取付面高さ、温度、湿度、空気流等の環境条件や、炎が生じる前に発煙すること等、予想される火災の性質を考慮して設置する設計とする。

設計基準対象設備であり、かつ、重大事故等対処施設でもある機器に使用する難燃ケーブルの代替措置とした複合体内部についても火災感知器を設置する設計とする。

なお、重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画のうち、常設代替高圧電源装置置場、海水ポンプを設置するエリアは、屋外環境であることを踏まえアナログ式の屋外仕様の熱感知カメラ（赤外線方式）、及び非アナログ式の屋外仕様の炎感知器（赤外線方式）を設置する設計とする。また、中央制御室の床下コンクリートピットは、煙感知器及び熱感知器を設置する設計とする。

② 固有の信号を発する異なる種類の感知器の設置

火災感知設備の火災感知器は、上記①の環境条件等を考慮し、火災感知器を設置する火災区域又は火災区画の重大事故等対処施設の火災を早期に感知できるよう固有の信号を発するアナログ式煙感知器、アナログ式熱感知器を組合せて設置する設計とする。

非アナログ式の防爆型の煙感知器、非アナログ式の防爆型の熱感知器及び炎感知器の異なる種類の感知器も環境条件を考慮し、アナログ式に非アナログ式も含めた組み合わせで設置する設計とする。炎感知器は非アナログ式であるが、炎が発する赤外線や紫外線を検知するため、煙や熱と比べて感知器に到達する時間遅れがなく、火災の早期感知に優位性がある。

ここで、アナログ式とは「平常時の状況（温度、煙の濃度）を監視し、かつ、火災現象（急激な温度や煙の濃度の上昇）の火災情報信号を連続的に送信し受信機にて把握することができる」ものと定義し、非アナログ式とは「平常時の状況（温度、煙の濃度）を監視することはできないが、火災現象（急激な温度や煙の濃度の上昇等）を把握することができる」ものと定義する。

以下に、上記に示す火災感知器の組み合わせのうち、特徴的な火災区域又は火災区画に設置する火災感知器の組合せや運用を示す。

○原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）

原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）は天井が高く大空間となっているため、火災による熱が周囲に拡散することから、熱感知器による感知は困難である。このため、アナログ式の光電分離型煙感知器と非アナログ式の炎感知器（赤外線方式）をそれぞれの監視範囲に火災の検知に影響を及ぼす死角がないように設置する設計とする。

○原子炉格納容器

原子炉格納容器内の火災感知器は、上記①のとおり環境条件や予想される火災の性質を考慮し、原子炉格納容器内には異なる2種類の感知器としてアナログ式の煙感知器及び熱感知器を設置する設計とする。

原子炉格納容器内は、通常運転中は窒素が封入され不活性化環境となることから火災が発生するおそれはない。しかしながら、通常運転中の原子炉格納容器内は、閉鎖状態で長期間にわたり、高温、高線量環境となることから、火災感知器で使用されている半導体部品が損傷することにより、アナログ式の火災感知器が故障するおそれがある。このため、

原子炉格納容器内の火災感知器は、原子炉起動時の窒素封入完了後に中央制御室内の受信機にて作動信号を除外する運用とし、原子炉停止後に火災感知器を速やかに取り替える設計とする。

○蓄電池室

充電時に水素発生のおそれがある蓄電池室は、万が一の水素濃度の上昇を考慮し、火災が早期に感知できるよう、非アナログ式の防爆型で、かつ固有の信号を発する異なる種類の煙感知器及び熱感知器を設置する設計とする。

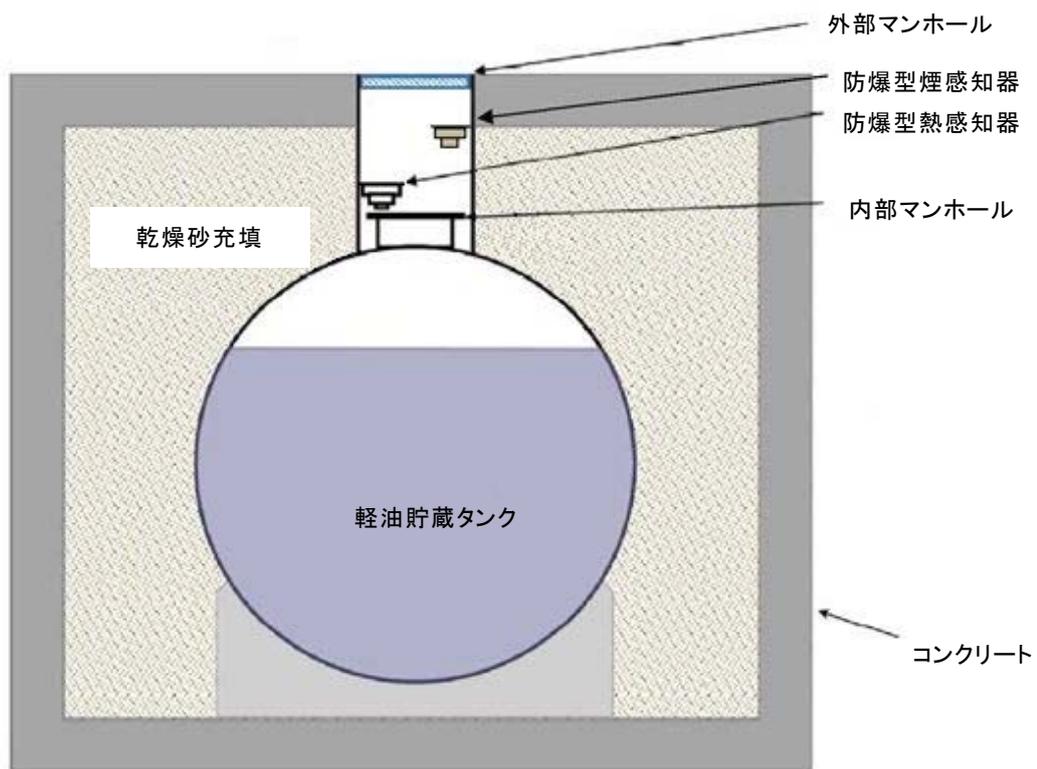
これらの防爆型の感知器は非アナログ式であるが、蓄電池室には蒸気を発生するような設備はなく、換気空調設備により安定した室内環境を維持していることから、蒸気等が充満するおそれはなく、非アナログ式の煙感知器であっても誤作動する可能性は低い。また、換気空調設備により安定した室温を維持していることから、火災感知器の作動値を室温より高めに設定する非アナログ式の熱感知器であっても誤作動する可能性は低い。このため、水素による爆発のリスクを低減する観点から、非アナログ式の防爆型の火災感知器を設置する設計とする。

○軽油貯蔵タンク設置区域、可搬型設備用軽油タンク設置区域及び緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク設置区域

常設代替高圧電源装置、非常用ディーゼル発電機（HPCS含む）用の燃料を貯蔵する軽油貯蔵タンク、可搬型設備用の燃料を貯蔵する可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機の燃料を貯蔵する緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは、地下構造であり、引火性又は発火性の雰囲気形成のおそれのある場所であるため、万が一の軽油燃料の気化

を考慮し、火災を早期に感知できるように、軽油貯蔵タンク上部の点検用マンホール部に非アナログ式の防爆型の煙感知器と防爆型の熱感知器を設置する設計とする。

軽油貯蔵タンク、可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは地下構造であるため、安定した環境を維持することから、非アナログ式の煙感知器であっても誤作動する可能性は低い。また、非アナログ式の熱感知器は、軽油の引火点、当該タンクの最高使用温度を考慮した温度を作動値とすることで誤作動を防止する設計とする。感知器設置の概要を第41-1-17図に示す。



第41-1-17図 軽油貯蔵タンクの火災感知器の設置概要

○常設代替高圧電源装置置場及び海水ポンプ室

常設代替高圧電源装置置場、海水ポンプ室は屋外であるため、エリア

全体の火災を感知する必要があるが、火災による煙は大気に拡散し、煙感知器による感知が困難であること、また降水等の浸入により火災感知器の故障が想定されることから、エリア全体の火災を感知するために、アナログ式の屋外仕様の熱感知カメラ（赤外線方式）、及び非アナログ式の屋外仕様の炎感知器（赤外線方式）をそれぞれの監視範囲に火災の検知に影響を及ぼす死角がないように設置する。これらはそれぞれ誤作動防止対策として以下の機能を有する。

- ・炎感知器 : 平常時より炎の波長の有無を連続監視し、火災現象(急激な環境変化)を把握できることから、アナログ式と同等の機能を有する。また、感知原理に「赤外線3波長式」(物質の燃焼時に発生する特有な放射エネルギーの波長帯を3つ検知した場合にのみ発報する)を採用し誤作動防止を図る。
- ・熱感知カメラ : 外部環境温度を考慮した温度をカメラ設定温度とすることによる誤作動防止機能を有する。また、熱サーモグラフィにより、火源の早期確認・判断誤り防止を図る。なお、熱感知カメラの感知原理は赤外線による熱監視であるが、感知する対象が熱であることから炎感知器とは異なる種類の感知器と考える。

○格納容器圧力逃がし装置格納槽

格納容器圧力逃がし装置のフィルタ装置は原子炉建屋の南側のエリアの鉄筋コンクリート製の地下格納槽に設置される。当該エリアに設置される機器としては、フィルタ装置、移送ポンプ、電動弁、現場制御盤、計器ラック等である。

フィルタ装置は、金属製容器であり、火災の発生する可能性は低い。

また、水位、流量等の信号を現場の検出器から現場制御盤・計装ラックを經由して中央制御室に信号を伝送するケーブルは、難燃性ケーブルを使用し、電線管布設とすることから火災の発生する可能性は低い。

当該区域で火災が発生した場合、煙は格納槽内部に充満するため、煙感知器での感知が可能である。また、フィルタベント装置が稼働した場合、フィルタ容器の温度上昇に伴い、雰囲気温度も上昇するがその温度は約65℃程度であり、アナログ式の熱感知器の使用が可能である。

以上を踏まえ、異なる種類の感知器としてアナログ式の煙感知器と熱感知器を選定する。煙感知器と熱感知器は当該エリア全体をカバーできるよう配置する設計とする。

○常設低圧代替注水系ポンプ室

常設低圧代替注水系ポンプ室は、原子炉建屋南側に隣接する地下格納槽である。当該区域には、常設低圧代替注水系ポンプ、計装ラック、電動弁が設置される。当該区域で火災が発生した場合、煙はポンプ室内部に充満するため、煙感知器での感知が可能であるため、異なる種類の感知器としてアナログ式の煙感知器と熱感知器を設置する設計とする。

○緊急用海水ポンプピット

緊急用海水ポンプピットは、原子炉建屋東側に隣接する地下格納槽である。当該区域には緊急用海水ポンプ、ストレーナなどが設置される。当該区域で火災が発生した場合、煙は格納槽内部に充満するため、煙感知器での感知が可能であるため、異なる種類の感知器としてアナログ式の煙感知器と熱感知器を設置する設計とする。

○主蒸気管トンネル室

主蒸気管トンネル室については、通常運転中は高線量環境となることから、放射線の影響により火災感知器の制御回路が故障するおそれがある。さらに、火災感知器が故障した場合の取替えも出来ない。このため、放射線の影響を受けないよう検出器部位を当該室外に設置するアナログ式の煙吸引式検出設備を設置する設計とする。加えて、放射線の影響を考慮した非アナログ式の熱感知器を設置する設計とする。

○常設代替高圧電源装置置場トレンチ（トンネル部）

常設代替高圧電源装置置場トレンチ（トンネル部）は、常設代替高圧電源装置置場と原子炉建屋の間を結ぶ地下トンネルであり、内部には非常用ディーゼル発電機（HPCS含む）用の軽油移送配管、電源ケーブル、水配管、換気系ダクトなどが設置される。本トンネルの内部は、中央の耐火壁により分割されており、別々の火災区画として設定する。また、トンネル内部は常時機械換気する設計とする。火災感知器としては、アナログ式の熱感知器と煙感知器を設置する設計とする。

○火災の影響を受けるおそれが考えにくい火災区域又は火災区画

火災の影響を受けるおそれが考えにくい火災区域又は火災区画は、消防法又は建築基準法に基づく火災感知器を設置する設計とする。

③ 火災受信機盤

重大事故等対処設備を設置する火災区域又は火災区画の火災感知設備の火災受信機は、中央制御室に設置し火災感知設備の作動状況を常時監視で

きる設計とする。また、受信機盤はアナログ式の受信機により以下のとおり、火災発生場所を特定できる設計とする。

○アナログ式の火災感知器が接続可能であり、作動した火災感知器を1つずつ特定できる設計とする。

○水素の漏えいの可能性が否定できない蓄電池室及び可燃性ガスの発生が想定される軽油貯蔵タンク、可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクが設置される火災区域又は火災区画に設置する防爆型の熱感知器及び主蒸気管トンネル室内の非アナログ式の熱感知器が接続可能であり、作動した火災感知器を1つずつ特定できる設計とする。

○常設代替高圧電源装置置場、屋外の海水ポンプ室を監視する非アナログ式の炎感知器及びアナログ式の熱感知カメラが接続可能であり、感知区域を1つずつ特定できる設計とする。なお、屋外エリア熱感知カメラ火災受信機盤においては、火災発生場所の詳細はカメラ機能により映像監視(熱サーモグラフィ)により特定が可能な設計とする。

○原子炉建屋原子炉棟6階(オペレーティングフロア)を監視する非アナログ式の炎感知器が接続可能であり、作動した炎感知器を1つずつ特定できる設計とする。

また、火災感知器は以下のとおり点検を行うことができるものを使用する設計とする。

○自動試験機能または遠隔試験機能を有する火災感知器は、火災感知の機能に異常がないことを確認するため、定期的に自動試験または遠隔試験を実施する。

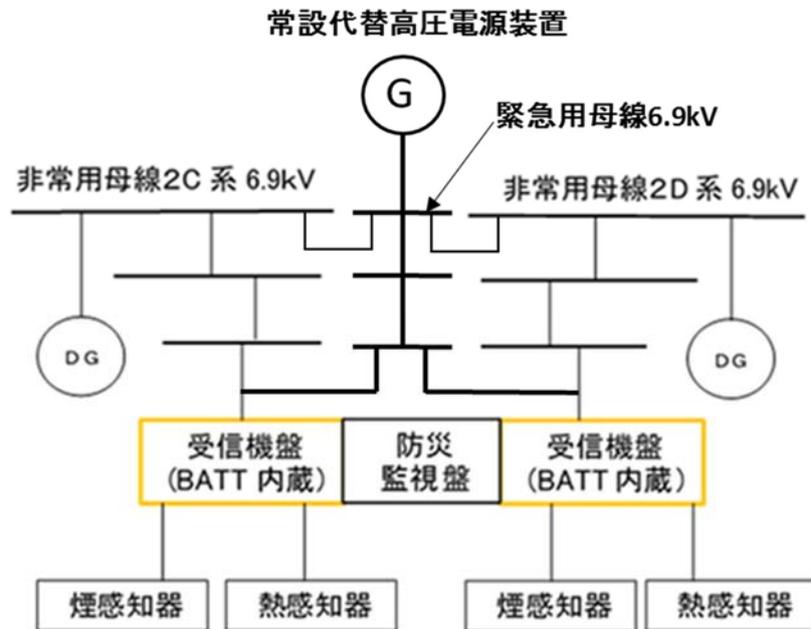
○自動試験機能または遠隔試験機能を持たない火災感知器は、火災感知器の機能に異常がないことを確認するため、消防法施行規則に基づき、煙等の火災を模擬した試験を定期的の実施する。

④ 火災感知設備の電源確保

緊急時対策所建屋を除く重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災感知設備は、全交流動力電源喪失時に常設代替交流電源から電力が供給されるまでの92分間以上の電力を供給できる容量を有した蓄電池を設け、電源を確保する設計とする。

また、緊急時対策所建屋を除く重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災感知設備に供給する電源は、非常用ディーゼル発電機が接続されている非常用電源及び常設代替高圧電源装置が接続されている緊急用電源より供給する設計とする。

火災感知設備の電源確保の概要を第41-1-18図に示す。



第 41-1-18 図 火災感知設備の電源確保の概要

緊急時対策所建屋の火災区域又は火災区画の火災感知設備については、外部電源喪失時にも感知ができるように、緊急時対策所用発電機から受電できる設計とするとともに、緊急時対策所用発電機からの電源が供給されるまでの間、電力を供給できる容量を有した蓄電池を設け、電源を確保する設計とする。蓄電池の容量については、外部電源喪失時は緊急時対策所用発電機が自動起動し、速やかに電力を供給する設計であるが、保守的な条件として自動起動に失敗し、緊急時対策所への移動時間も考慮した手動起動により電力を供給する場合に電力が供給されるまでの時間である30分間*以上の容量を有する設計とする。

※内訳としては、事務本館から緊急時対策所への移動時間15分＋状況把握5分の計20分に緊急時対策所での手動起動に必要な時間10分を加えた30分間とする。

以上より、重大事故等対処設備を設置する火災区域又は火災区画に設置する火災感知器については、火災防護に係る審査基準に準じ、環境条件等を考慮した火災感知器で、異なる種類を組合わせて設置する。火災受信機盤は中央制御室に設置し、火災感知設備の作動状況を常時監視できる設計とする。火災感知設備は非常用電源から受電する設計とする。一部アナログ機能を持たない感知器を設置するが、それぞれ誤作動防止対策を実施する。また、受信機盤については、作動した感知器または感知エリアを1つずつ特定できる機能を有する設計とする。これらにより、火災感知設備については十分な保安水準が確保されているものとする。

(2) 消火設備

[要求事項]

(2) 消火設備

- ① 原子炉の高温停止及び低温停止を達成し、維持するための安全機能を有する構築物、系統及び機器が設置される火災区域または火災区画であって、火災時に煙の充満、放射線の影響等により消火活動が困難なところには、自動消火設備又は手動操作による固定式消火設備を設置すること。
- ② 放射性物質の貯蔵又は閉じ込め機能を有する構築物、系統及び機器が設置される火災区域であって、火災時に煙の充満、放射線の影響等により消火活動が困難なところには、自動消火設備又は手動操作による固定式消火設備を設置すること。
- ③ 消火用水供給系の水源及び消火ポンプ系は、多重性又は多様性を備えた設計であること。
- ④ 原子炉の高温停止及び低温停止に係る安全機能を有する構築物、系統及び機器相互の系統分離を行うために設けられた火災区域又は火災区画に設置される消火設備は、系統分離に応じた独立性を備えた設計であること。
- ⑤ 消火設備は、火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線、爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物、系統及び機器に悪影響を及ぼさないように設置すること。
- ⑥ 可燃性物質の性状を踏まえ、想定される火災の性質に応じた十分な容量の消火剤を備えること。
- ⑦ 移動式消火設備を配備すること。
- ⑧ 消火剤に水を使用する消火設備は、2時間の最大放水量を確保できる設

計であること。

- ⑨ 消火用水供給系をサービス系または水道水系と共用する場合には、隔離弁等を設置して遮断する等の措置により、消火用水の供給を優先する設計であること。
- ⑩ 消火設備は、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計であること。
- ⑪ 消火設備は、外部電源喪失時に機能を失わないように、電源を確保する設計であること。
- ⑫ 消火栓は、全ての火災区域の消火活動に対処できるよう配置すること。
- ⑬ 固定式のガス系消火設備は、作動前に職員等の退出ができるように警報を吹鳴させる設計であること。
- ⑭ 管理区域内で消火設備から消火剤が放出された場合に、放射性物質を含むおそれのある排水が管理区域外へ流出することを防止する設計であること。
- ⑮ 電源を内蔵した消火設備の操作等に必要な照明器具を、必要な火災区域及びその出入通路に設置すること。

(参考)

(2) 消火設備について

- ①-1 手動操作による固定式消火設備を設置する場合は、早期に消火設備の起動が可能となるよう中央制御室から消火設備を起動できるように設計されていること。

上記の対策を講じた上で、中央制御室以外の火災区域又は火災区画に消火設備の起動装置を設置することは差し支えない。

- ①-2 自動消火設備にはスプリンクラー設備、水噴霧消火設備及びガス系消火設備（自動起動の場合に限る。）があり、手動操作による固定式消火設備には、ガス系消火設備等がある。中央制御室のように常時

人がいる場所には、ハロン1301 を除きガス系消火設備が設けられていないことを確認すること。

- ④ 「系統分離に応じた独立性」とは、原子炉の高温停止及び低温停止に係る安全機能を有する構築物、系統及び機器が系統分離を行うため複数の火災区域又は火災区画に分離して設置されている場合に、それらの火災区域又は火災区画に設置された消火設備が、消火ポンプ系（その電源を含む。）等の動的機器の単一故障により、同時に機能を喪失することがないことをいう。
- ⑦ 移動式消火設備については、実用発電用原子炉の設置、運転等に関する規則（昭和53年通商産業省令第77号）第85条の5」を踏まえて設置されていること。
- ⑧ 消火設備のための必要水量は、要求される放水時間及び必要圧力での最大流量を基に設計されていること。この最大流量は、要求される固定式消火設備及び手動消火設備の最大流量を合計したものであること。

なお、最大放水量の継続時間としての2時間は、米国原子力規制委員会(NRC)が定めるRegulatory Guide 1.189 で規定されている値である。

上記の条件で設定された防火水槽の必要容量は、Regulatory Guide1.189 では1,136,000 リットル (1,136 m³) 以上としている。

消火設備は、重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災を早期に消火するために設置する設計とする。

(資料41-5)

なお、消火設備の故障警報が発信した場合には、中央制御室及び必要な現場の制御盤の警報を確認し、消火設備が故障している場合には早期に補修を行う。

消火設備は以下を踏まえて設置する。

① 重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置する消火設備

重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置する消火設備は、当該火災区域又は火災区画が、火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となるかを考慮して、ハロゲン化物自動消火設備（全域）、ハロゲン化物自動消火設備（局所）、二酸化炭素自動消火設備（全域）等を設置する設計とする。

(a) 火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となる火災区域又は火災区画の選定

建屋内の重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画は、「(b) 火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画の選定」に示した火災区域又は火災区画を除き、火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となるものとして選定する。

(b) 火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画の選定

建屋内の重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画のうち、消火活動が困難とならないところを以下に示す。

なお、屋外については煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とはならないものとする。

○中央制御室及び緊急時対策所

中央制御室は、常駐する運転員によって火災感知器による早期の火災感知及び消火活動が可能であり、火災の規模が拡大する前に消火可能であること、なお、万が一火災によって煙が発生した場合でも建築基準法に準拠した容量の排煙設備によって排煙が可能であることから、消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画として選定する。

緊急時対策所は、火災発生時には中央制御室同様に建築基準法に準拠した容量の排煙設備により煙を排出することが可能なため、消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画として選定する。

なお、中央制御室床下コンクリートピットは、速やかな火災発生場所の特定が困難であると考えられることから、固有の信号を発する異なる種類の火災感知設備（煙感知器と熱感知器）、及び中央制御室からの手動操作により早期の起動も可能なハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

（添付資料7）

○原子炉格納容器

原子炉格納容器内において万が一火災が発生した場合でも、原子炉格納容器内の空間体積（約9,800m³）に対してページ用排風機の容量が約16,980m³/hであり、排煙が可能な設計とすることから、消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画として選定する。

○常設代替高圧電源装置置場及び海水ポンプ室

常設代替高圧電源装置置場及び海水ポンプ室は、屋外の火災区域又は火災区画であり、火災発生時にも煙が充満することはないため、消火活動が困難とはならない火災区域又は火災区画として選定する。

○軽油貯蔵タンク，可搬型設備用軽油タンク及び緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク

軽油貯蔵タンク，可搬型設備用軽油タンク及び緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは、屋外の火災区域又は火災区画に設置されており、火災発生時にも煙が充満することはないため、消火活動が困難とはならない火災区域又は火災区画として選定する。

○格納容器圧力逃がし装置格納槽

格納容器圧力逃がし装置格納槽は、原子炉建屋に隣接した地下格納槽であり、本区域に設置される機器はフィルタ装置，テストタンク，移送ポンプ，排水ポンプ，電動弁である。

フィルタ装置，テストタンクは金属製の容器であり、可燃物ではなく、移送ポンプ，排水ポンプは潤滑油を有しないため、油内包設備ではない。また、電動弁の動力ケーブルには難燃ケーブルを使用し、電線管に収納する設計としている。以上のことから当該区域の火災荷重は小さく、煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域として選定する。

○緊急時対策所建屋通路部等

緊急時対策所建屋の通路部，階段室，エアロック室等には油内包設備など可燃物を設置しない運用とすることから，可燃物が少ない火災区域又は火災区画となる。したがって，煙の充満により消火活動が困難とならないエリアとして選定する。

○原子炉建屋原子炉棟 6 階（オペレーティングフロア）

原子炉建屋原子炉棟 6 階（オペレーティングフロア）は可燃物が少なく大空間となっているため，煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画として選定する。

○可燃物が少なく，火災が発生しても煙が充満しない火災区域又は火災区画

以下に示す火災区域又は火災区画は，可燃物を少なくすることで煙の発生を抑える設計とし，煙の充満により消火困難とはならない箇所として選定する。各火災区域又は火災区画とも不要な可燃物を持ち込まないよう持ち込み可燃物管理を実施するとともに，点検に係る資機材等の可燃物を一時的に仮置きする場合は，不燃性のシートによる養生を実施し火災発生時の延焼を防止する。なお，可燃物の状況については，重大事故等対処施設以外の構築物，系統及び機器も含めて確認する。

・主蒸気管トンネル室

室内に設置している機器は，主蒸気外側隔離弁（空気作動弁），電動弁等である。これらは，不燃性材料又は難燃性材料で構成されており，可燃物としては駆動部に潤滑油を使用している。駆動部は，不燃性材料である金属で覆われており，設備外部で燃え広がること

はない。その他に可燃物は設置しておらず、ケーブルは電線管及び金属製の可とう電線管で敷設する設計とする。

・FPC ポンプ室，FPC 保持ポンプ A 室，FPC 保持ポンプ B 室，FPC 熱交換器室

室内に設置している機器は，ポンプ，熱交換器，電動弁，計器等である。これらは，不燃性材料又は難燃性材料で構成されており，可燃物としては軸受に潤滑油グリスを使用している。

軸受は，不燃性材料である金属で覆われており，設備外部で燃え広がることはない。その他に可燃物は設置しておらず，ケーブルは電線管及び金属製の可とう電線管で敷設する設計とする。

(c) 火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となる火災区域又は火災区画に設置する消火設備

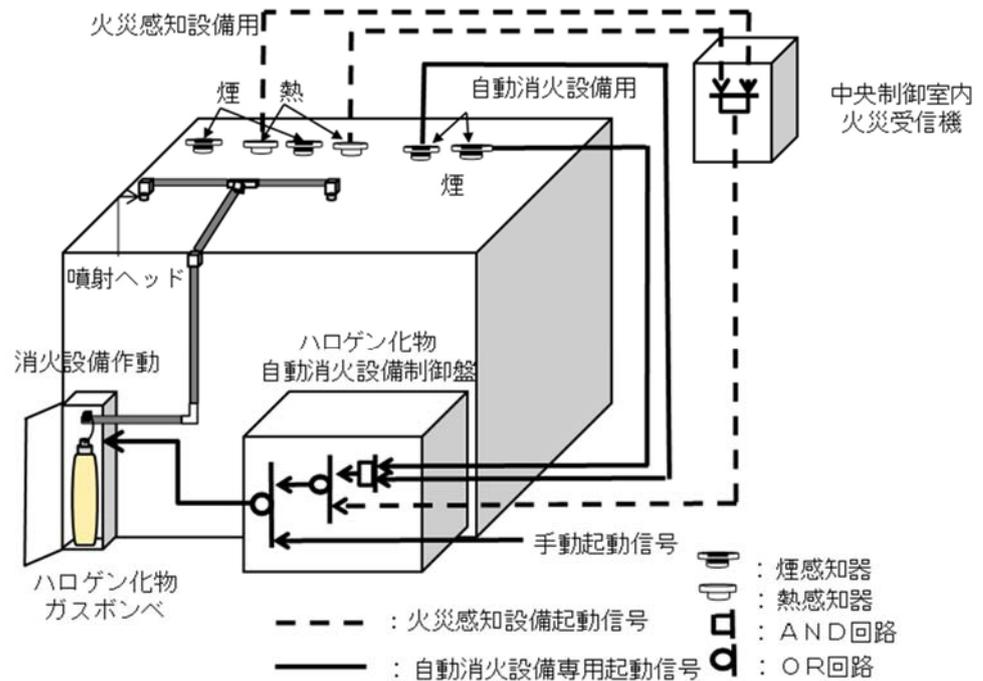
火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となる火災区域又は火災区画は，自動又は中央制御室からの手動操作による固定式消火設備であるハロゲン化物自動消火設備（全域）を設置し消火を行う設計とする。

なお，常設代替高圧電源装置置場トレンチ（トンネル部）は，1時間当たりトンネル空間部容積の約2倍の容積を排気できる十分な排気能力を有する換気装置^{*}により，常時，機械換気が行われていることから煙の充満により消火活動が困難なところにはならないと考えられるが，トンネル内部は消火器等の運搬に十分な空間が確保できないおそれがあること，トンネル長が長いことから，早期の消火活動に影響を及ぼすおそれがあり，消火活動が困難となる火災区画と同様に固定

式の消火設備を設置することとする。よって、常設代替高圧電源装置置
場地下ケーブルトンネルには、手動起動による固定式消火設備を設置
する。なお、消火設備に使用する消火剤はハロン1301とする。

※道路管理施設等設計指針 第20条（設計風量）の(1)換気所用時間30分に準拠し、トンネル容積の2倍以上の容量を持つ換気装置としている。

第41-1-19(1)図にハロゲン化物自動消火設備（全域）の概要を示す。本消火設備を自動起動する場合は、単一の感知器の誤作動によって消火設備が誤動作することのないよう、煙感知器及び熱感知器それぞれ2つの動作をもって消火する設計とする。さらに、中央制御室からの遠隔手動起動又は現場での手動起動によっても消火を行うことができる設計とする。



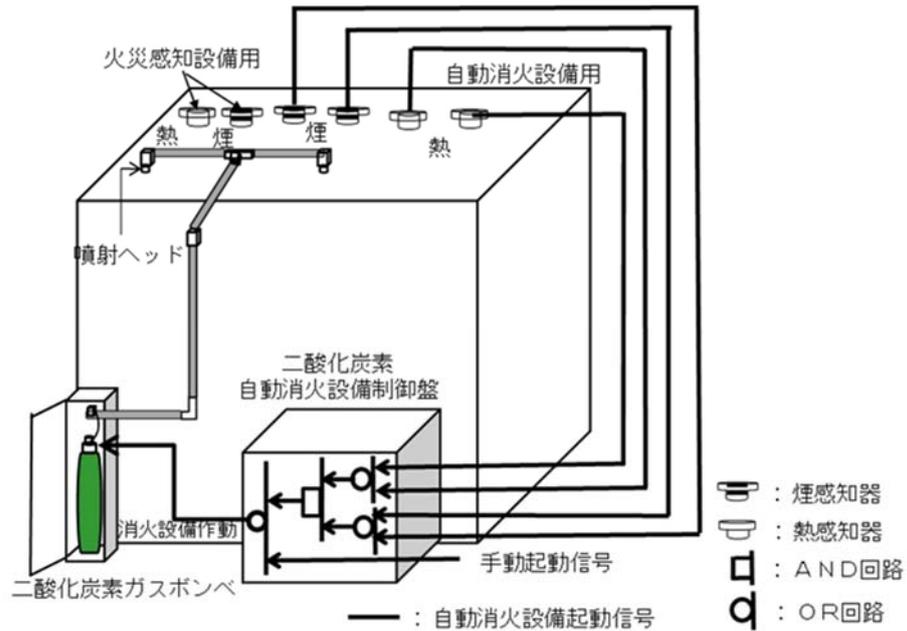
第41-1-19(1)図 ハロゲン化物自動消火設備（全域）の概要

ただし、燃料油等を多量に貯蔵し、人が常駐する場所ではない区域又は区画は二酸化炭素自動消火設備（全域）を設置する設計とする。

第41-1-19(2)図に二酸化炭素自動消火設備（全域）の概要を示す。

また、通路部等に設置される油内包設備など可燃物についてはハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

上記のことから、以下については、ハロゲン化物自動消火設備（全域）と異なる消火設備を設置し、消火を行う設計とする。



第41-1-19(2)図 二酸化炭素自動消火設備（全域）の概要

○常設低圧代替注水系ポンプ室及び緊急用海水ポンプピット

常設低圧代替注水系ポンプ室及び緊急用海水ポンプピットは、いずれも原子炉建屋に隣接した地下格納槽であるため、これらの区域で火災が発生した場合、煙が格納槽内部に充満し、消火活動が困難となる可能性が否定できないことから、可燃物である油内包設備については、自動又は中央制御室からの手動操作により早期の消火も可能なハロゲン化物自動消火設備（全域）又はハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置し消火を行う設計とする。

○原子炉建屋通路部

原子炉建屋通路部は、ほとんどの階層が周回できる通路となっており、その床面積は最大で約969m²（原子炉建屋3階周回通路）と大きい。さらに、各階層間は開口部（機器ハッチ）が存在するが、これらは水素対策により通常より開口状態となる。

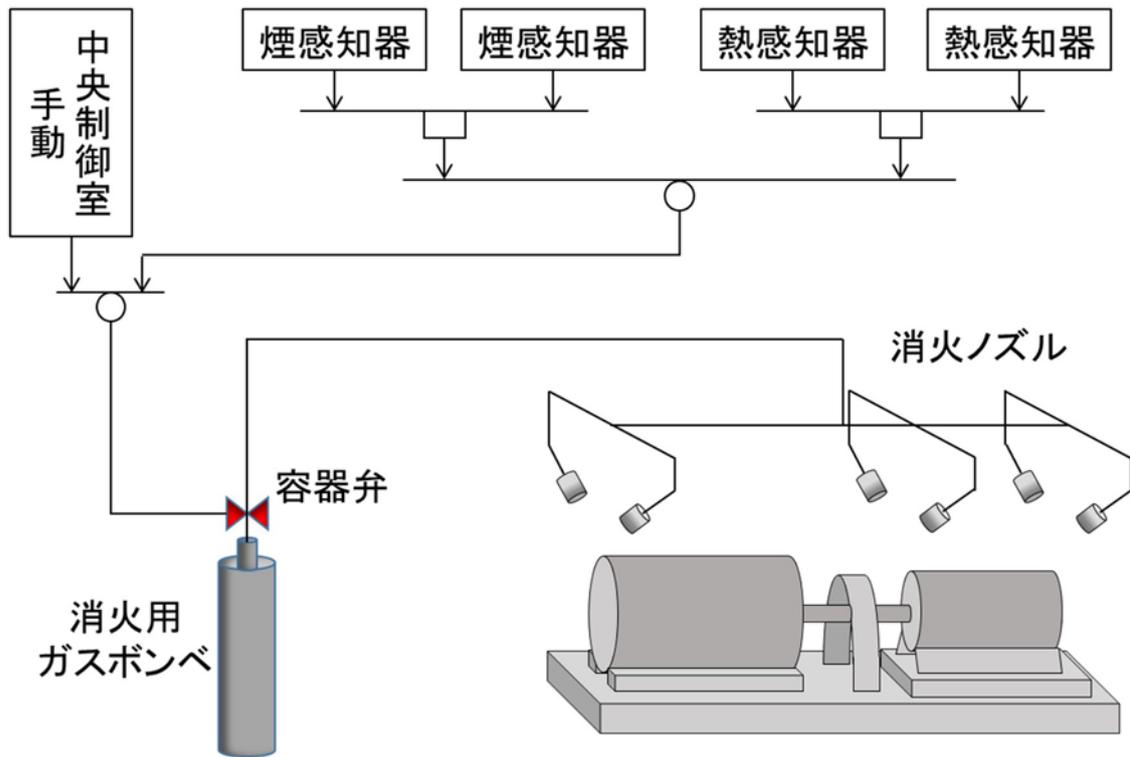
原子炉建屋通路部は、火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となる可能性が否定できないことから、通路部等に設置される油内包設備等可燃物に対しては、自動又は中央制御室からの手動操作により早期の起動も可能なハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置し消火を行う設計とし、これ以外の可燃物（計器など）については消火器で消火を行う設計とする。

なお、これらの固定式消火設備に使用するガスは、ハロン1301またはFK-5-1-12とする。設備の概要図を第4-1-20図に示し、具体的な設備の詳細は資料41-5に示す。

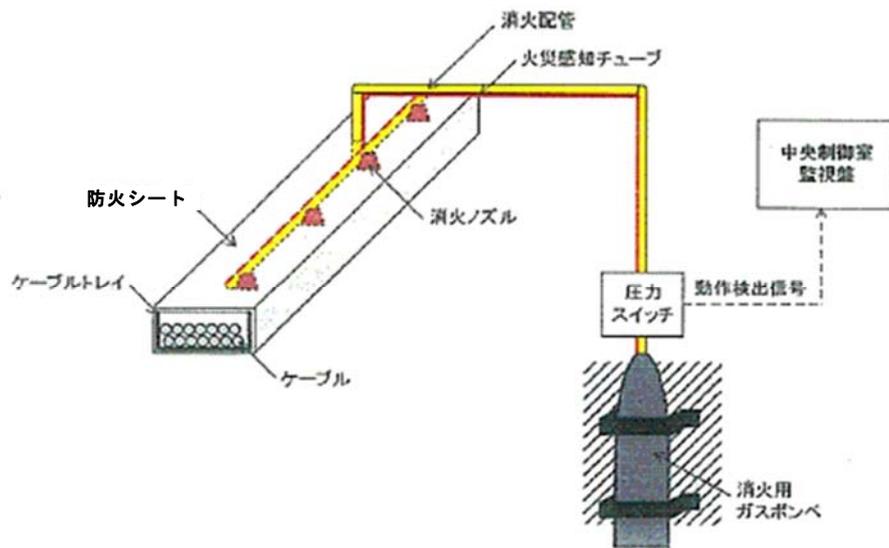
○緊急時対策所用発電機室，非常用ディーゼル発電機室及び非常用ディーゼル発電機燃料デイトンク室

緊急時対策所用発電機室，非常用ディーゼル発電機室及び非常用ディーゼル発電機燃料デイトンク室は、人が常駐する場所ではないことから、二酸化炭素自動消火設備（全域）を設置する設計とする。

また、自動起動については、万が一当該エリアに作業員等がいた場合の人身安全を考慮し、自動消火設備用の煙感知器と熱感知器の両方（熱感知器と煙感知器それぞれ2つのうち1つずつ）の動作をもって消火する設計とする。



油内包設備に対する消火設備の例（ハロン 1301）



電気品消火設備の例（ケーブルトレイを例示）（FK-5-1-12）

第41-1-20図 ハロゲン化物自動消火設備（局所）の概要

- (d) 火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画に設置する消火設備

○中央制御室及び緊急時対策所

中央制御室は、火災発生時には排煙ファンにより煙は排出され、煙の充満により消火活動が困難とならない火災区画であることから、駐在している運転員により消火が可能であるため、ハロゲン化物自動消火設備（全域）、ハロゲン化物自動消火設備（局所）は設置せず、粉末消火器で消火を行う設計とする。また、中央制御室制御盤内の火災については、電気機器への影響がない二酸化炭素消火器で消火を行う設計とする。

なお、中央制御室床下コンクリートピットは、火災に関する系統分離の観点からハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する。

緊急時対策所は、火災発生時には排煙ファンにより煙は排出され、煙の充満により消火活動が困難とならないエリアであることから、中央制御室の運転員あるいは監視所の警備員により、粉末消火器または二酸化炭素消火器で消火を行う設計とする。

○原子炉格納容器

原子炉格納容器内において万が一火災が発生した場合でも、原子炉格納容器の空間体積（約9,800m³）に対してページ用排風機の容量が約16,980m³/hであることから、煙が充満することはないため、消火活動が可能である。

よって、原子炉格納容器内の消火については、消火器を用いて行う設計とする。また、消火栓を用いても対応できる設計とする。

低温停止中の原子炉の原子炉格納容器内の火災に対して設置する消火器については、消防法施行規則第六，七条に基づき算出される必要量の消火剤を有する消火器を設置する設計とする。設置位置については原子炉格納容器内の各フロアに対して火災防護対象機器並びに火災源から消防法施行規則に定めるところの20m以内の距離に配置する。また，原子炉格納容器漏えい率検査及び起動中においては，原子炉格納容器から消火器を移動し，原子炉格納容器入口に消火器を設置する。

原子炉格納容器内の火災発生時には，初期消火要員，自衛消防隊が建屋内の消火器を持って現場に向かうことを定め，定期的に訓練を実施する。

原子炉格納容器内での消火栓による消火活動を考慮し，原子炉格納容器入口に必要な数量の消火ホースを配備する設計とする。

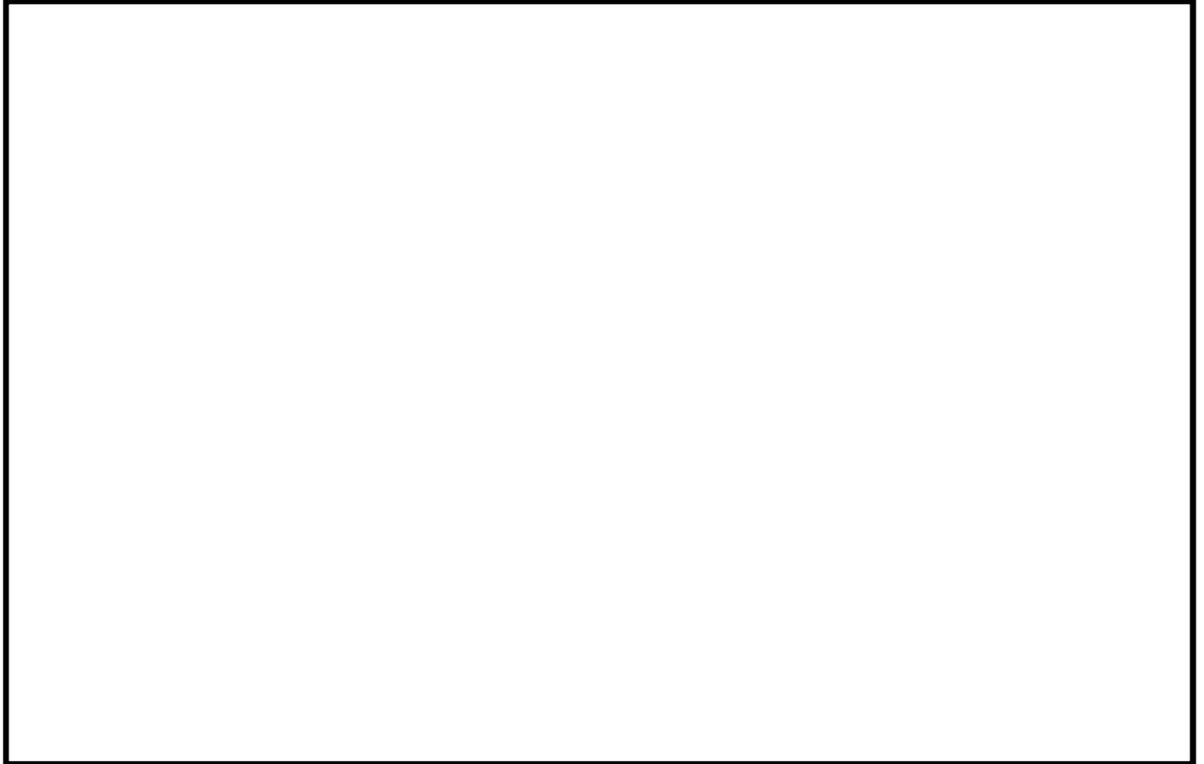
定期検査中において，原子炉格納容器内での点検に関連し，火気作業，危険物取扱作業を実施する場合は，火災防護計画にて定める管理手順に従って消火器を配備する。

○常設代替高圧電源装置置場及び海水ポンプ室等

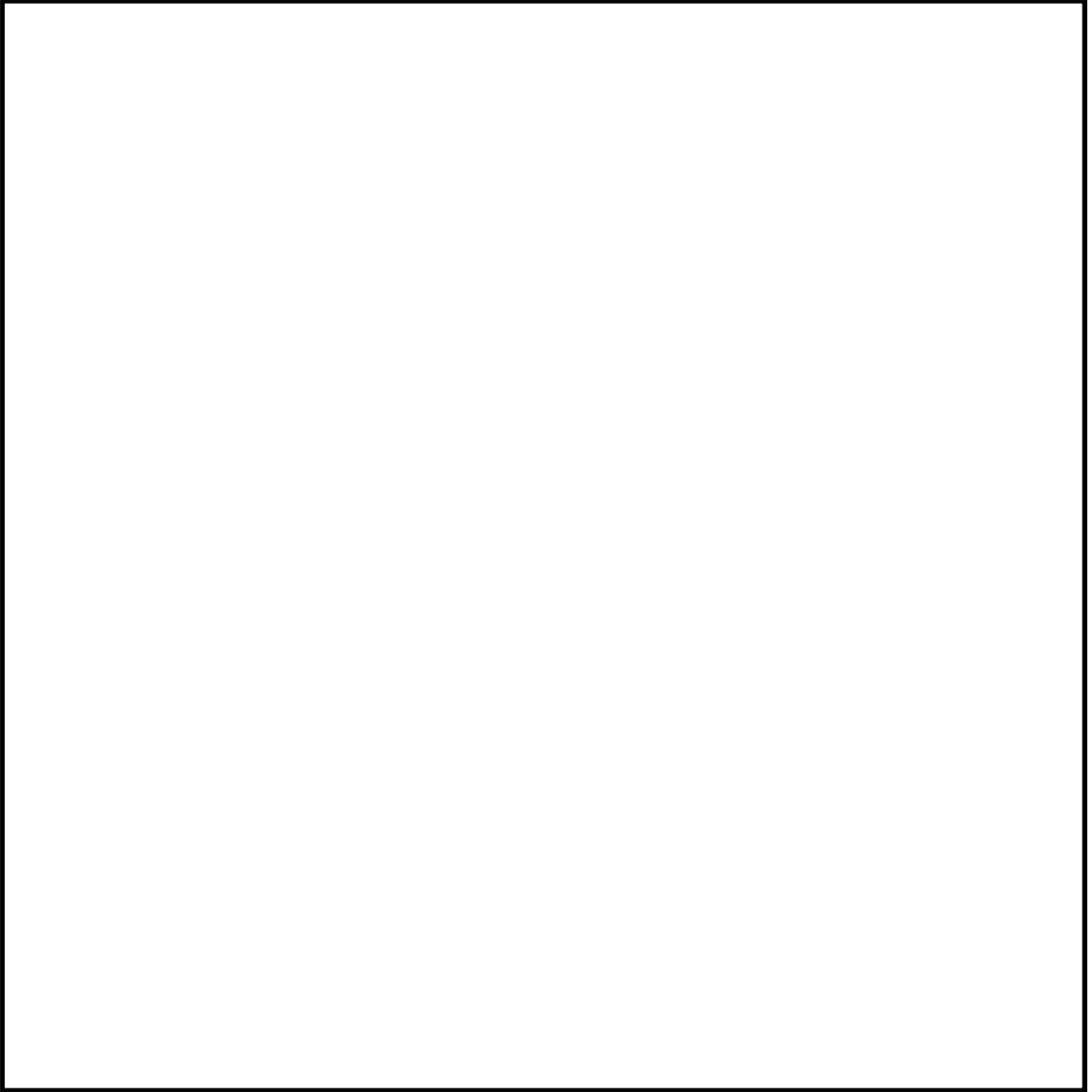
火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とならない常設代替高圧電源装置置場，海水ポンプ室の屋外の火災区域については，消火器又は移動式消火設備で消火を行う設計とする。

常設代替高圧電源装置置場は，四方を壁で囲まれた火災区域であるが上部は大気開放状態であるため，火災が発生した場合にも煙が充満することはない。また，常設代替高圧電源装置と壁との離隔距離は約3 mと消火器運搬、ホース展張には十分なスペースを有し，かつ，第

41-1-21-2 図に示すように消火活動のためのアクセスルートは複数確保できる。したがって、消火活動が困難にはならないエリアとして、消火器又は移動式消火設備による消火を行う設計とする。



第41-1-21-1図 屋外の火災区域



○軽油貯蔵タンク，可搬型設備用軽油タンク及び緊急時対策所用発電機
燃料油貯蔵タンク

火災発生時の煙の充満等により消火活動が困難とならない屋外の火災区域については，消火器または移動式消火設備で消火を行う設計とする。

○格納容器圧力逃がし装置格納槽

格納容器圧力逃がし装置格納槽は，原子炉建屋に隣接した地下格納槽であり，本区域に設置される機器はフィルタ装置，テストタンク，移送ポンプ，排水ポンプ，電動弁である。フィルタ装置，テストタンクは金属製の容器であり，可燃物ではなく，移送ポンプ，排水ポンプは潤滑油を有しないため，油内包設備ではない。また，電動弁の動力ケーブルには難燃ケーブルを使用し，電線管に収納する設計としている。

以上のことから当該区域の可燃物量は少なく、煙の充満により消火活動が困難とならないエリアと選定し，消火器にて消火を行う設計とする。

○緊急時対策所建屋通路部等

緊急時対策所建屋の通路部，階段室，エアロック室等は煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画であるため，消火器で消火を行う設計とする。

○原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）

原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）は煙の充満に

より消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画であるため、消火器で消火を行う設計とする。

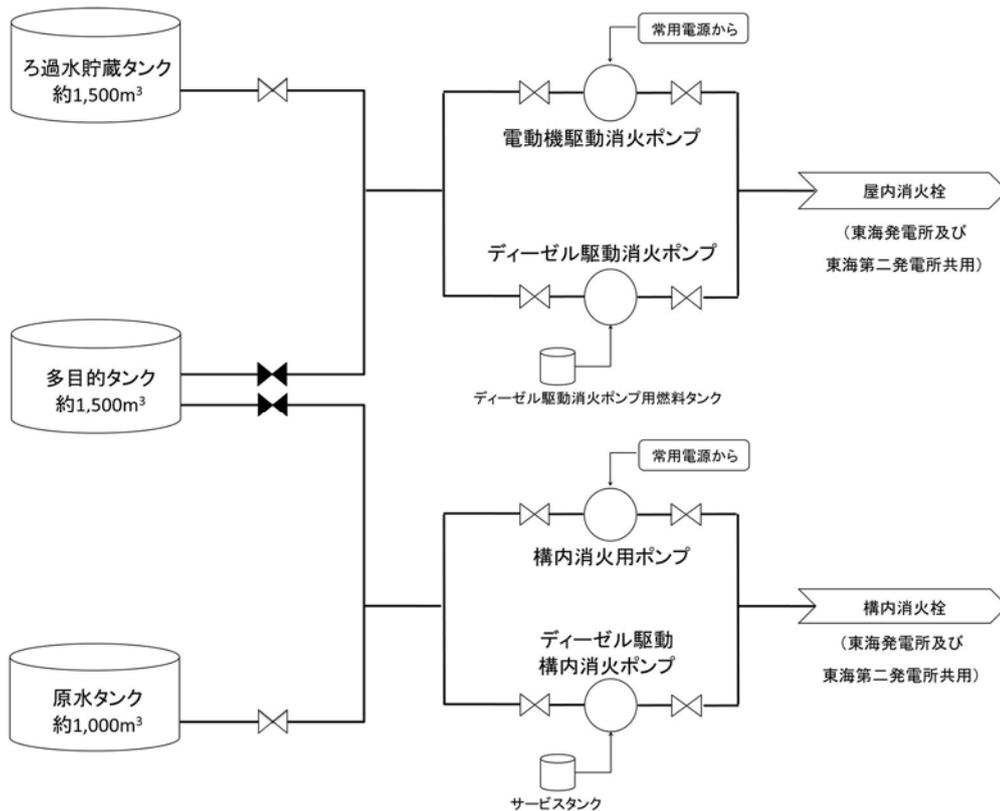
○可燃物が少ない火災区域又は火災区画

火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画のうち、可燃物が少ない火災区域又は火災区画については、消火器で消火を行う設計とする。

② 消火用水供給系の多重性又は多様性の考慮

消火用水供給系の水源は、屋内の火災区域又は火災区画用としては、ろ過水貯蔵タンク（約1,500m³）、多目的タンク（約1,500m³）を設置し多重性を有する設計とする。構内（屋外）の火災区域用としては、原水タンク（約1,000m³）、多目的タンク（約1,500m³）を設置し多重性を有する設計とする。なお、多目的タンクについては、屋内及び構内（屋外）で共用する設計とする。（第41-1-22図）

屋内及び構内（屋外）消火用水供給系の消火ポンプは、電動機駆動ポンプ、ディーゼル駆動ポンプをそれぞれ1台ずつ設置し多様性を有する設計とする。なお、消火ポンプは外部電源喪失時であっても機能を喪失しないようディーゼル駆動消火ポンプについては起動用の蓄電池を配備する設計とする。



第41-1-22図 屋内消火用水供給系の概要

③ 系統分離に応じた独立性の考慮

重大事故等対処施設は，重大事故に対処する機能と設計基準事故対処設備の安全機能が単一の火災によって同時に機能喪失しないように，区分分離や位置的分散を図る設計とする。

本要求は，重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画における消火設備に対して，「消火ポンプ系（その電源含む。）等の動的機器の単一故障により，同時に機能を喪失することがないこと」を要求していることから，該当する消火設備について以下に示す。

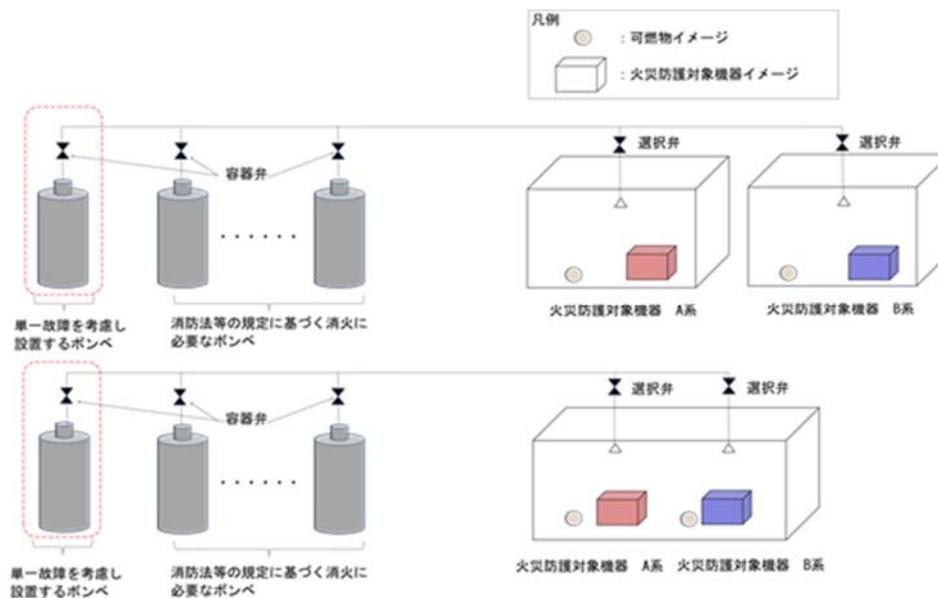
これらの設備がある火災区域又は火災区画に設置するハロゲン化物消火設備及び二酸化炭素消火設備は，第41-1-23図に示すとおり，消火設備の動的機器の単一故障によっても，系統分離された機器等に対する消火

設備の消火機能が同時に喪失することがないように設計する。

- a. 静的機器である消火配管は、静的機器であり24時間以内の単一故障の想定が不要であり、また、基準地震動 S_s で損傷しないよう設計するため、多重化しない設計とする。
- b. ハロゲン化物自動消火設備（全域）及び二酸化炭素自動消火設備（全域）の動的機器である選択弁・容器弁の単一故障を想定しても、系統分離された常設重大事故防止設備のある火災区域又は火災区画に設置する消火設備の機能が同時に機能喪失しないよう設計する。

具体的には、系統分離された火災防護対象機器等を設置するそれぞれの火災区域又は火災区画に対して一つの消火設備で消火を行う場合、容器弁及びポンペを必要数より1以上多く設置する。

また、容器弁の作動信号についても動的機器の単一故障により同時に機能を喪失しない設計とする。さらに、選択弁を介した一つのラインで系統分離された相互の火災防護対象機器を消火する場合は、当該選択弁を多重化する。



第41-1-23図 系統分離に応じた独立性を考慮した消火設備概要

④ 火災に対する二次的影響の考慮

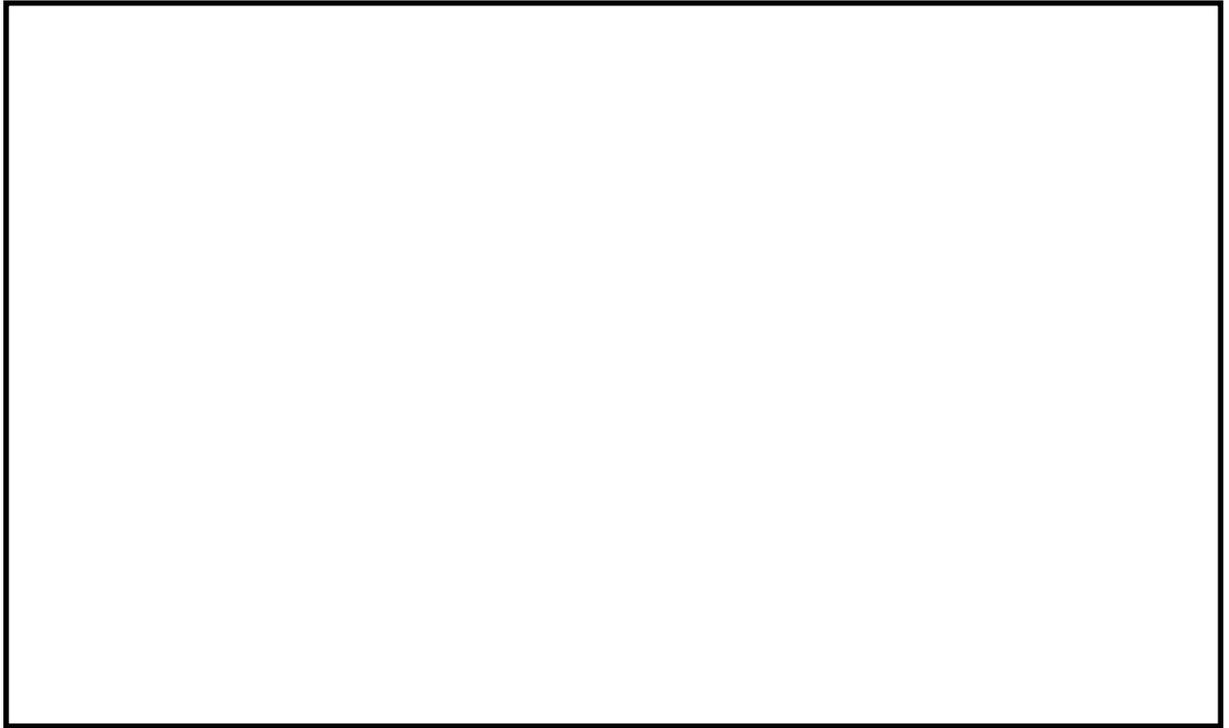
重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置するハロゲン化物消火設備及び二酸化炭素消火設備は、火災が発生している火災区域又は火災区画からの火災の火炎、熱による直接的な影響の他、煙、流出流体、断線及び爆発等の二次的影響を受けず、重大事故等対処施設に悪影響を及ぼさないよう、消火対象となる火災区域又は火災区画とは別の火災区域又は火災区画にポンベ及び制御盤等を設置する設計とする。(第41-1-24図, 第41-1-25図, 第41-1-26図)

また、これら消火設備のポンベは、火災による熱の影響を受けても破損及び爆発が発生しないよう、ポンベに接続する安全弁等によりポンベの過圧を防止する設計とする。

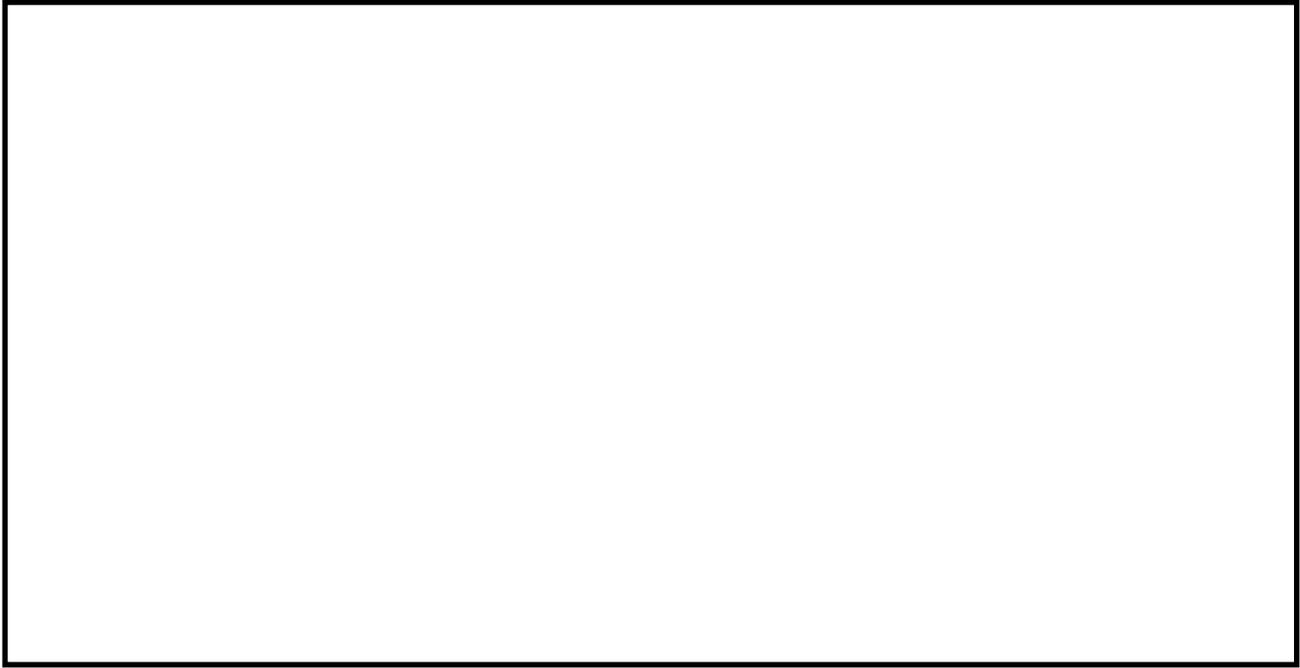
ハロゲン化物自動消火設備(局所)は、電気絶縁性の高いガスを採用するとともに、ケーブルトレイ消火設備及び電源盤・制御盤消火設備に

については、ケーブルトレイ内又は盤内に消火剤を留めることとする。消火対象とは別のエリアにボンベ及び制御盤等を設置することで、火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線及び爆発等の二次的影響が、火災が発生していない安全機能を有する機器等によらない設計とする。

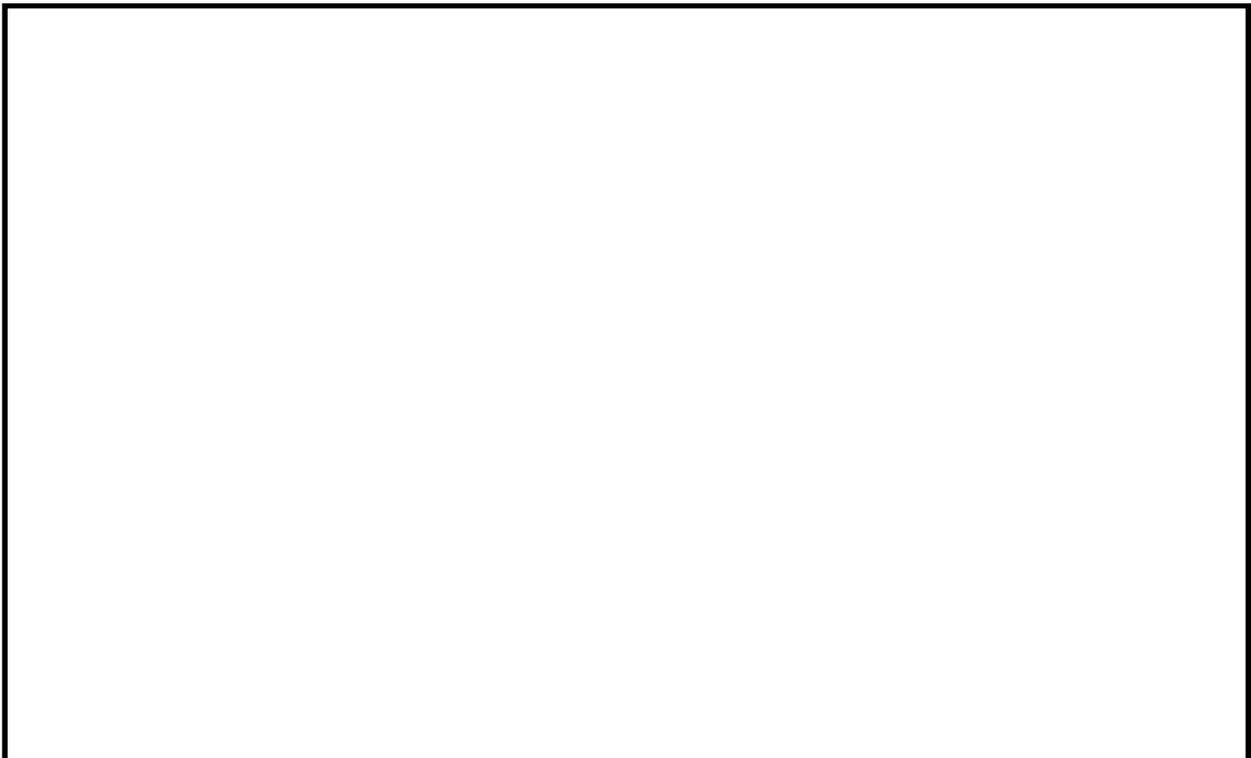
また、中央制御室床下コンクリートピットに設置するハロゲン化物自動消火設備（局所）についても電気絶縁性が高く、人体への影響が小さいハロン1301を採用するとともに、消火対象となる機器が設置されている火災区域又は火災区画とは別の区画に設置し、火災による熱の影響を受けても破損及び爆発が発生しないよう、ボンベに接続する安全弁によりボンベの過圧を防止する設計とする。



第41-1-24図 火災に対する二次的影響を考慮したハロゲン化消火設備の例



第41-1-25図 火災に対する二次的影響を考慮した
二酸化炭素消火設備の消火対象物の例



第41-1-26図 火災に対する二次的影響を考慮した
二酸化炭素消火設備の消火対象物の例

⑤ 想定火災の性質に応じた消火剤の容量

油火災（油内包設備，燃料タンクからの火災）が想定される非常用ディーゼル発電機室，非常用ディーゼル発電機燃料デイトンク室及び緊急時対策所用発電機室（緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク含む）には，消火性能の高い二酸化炭素消火設備を設置しており，消防法施行規則第十九条に基づき算出される必要量の消火剤を配備する設計とする。

その他の重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置するハロゲン化物自動消火設備については消防法施行規則第二十条並びに試験結果に基づき，単位体積あたりに必要な消火剤を配備する設計とする。

火災区域又は火災区画に設置する消火器については，消防法施行規則第六条～八条に基づき延床面積又は床面積から算出される必要量の消火剤を配備する設計とする。

消火剤に水を使用する水消火設備の容量は，「⑦ 消火用水の最大放水量の確保」に示す。

第41-1-7表 消火剤の容量（残留熱除去系ポンプ（A）室の例）

対 象	容積 (m^3)	消火に必要な 消火剤容量 (kg)	消火用ボンベ容量	
			容量(kg)	本数
残留熱除去系ポンプ(A)室	319	106.9	180	3

⑥ 移動式消火設備の配備

移動式消火設備は，「実用発電用原子炉の設置，運転等に関する規則」第八十三条第五号に基づき，恒設の消火設備の代替として消火ホースな

ど資機材を備え付けている移動式消火設備1台（予備1台）を監視所近傍に配備する設計とする（第41-1-27, 41-1-28図）。

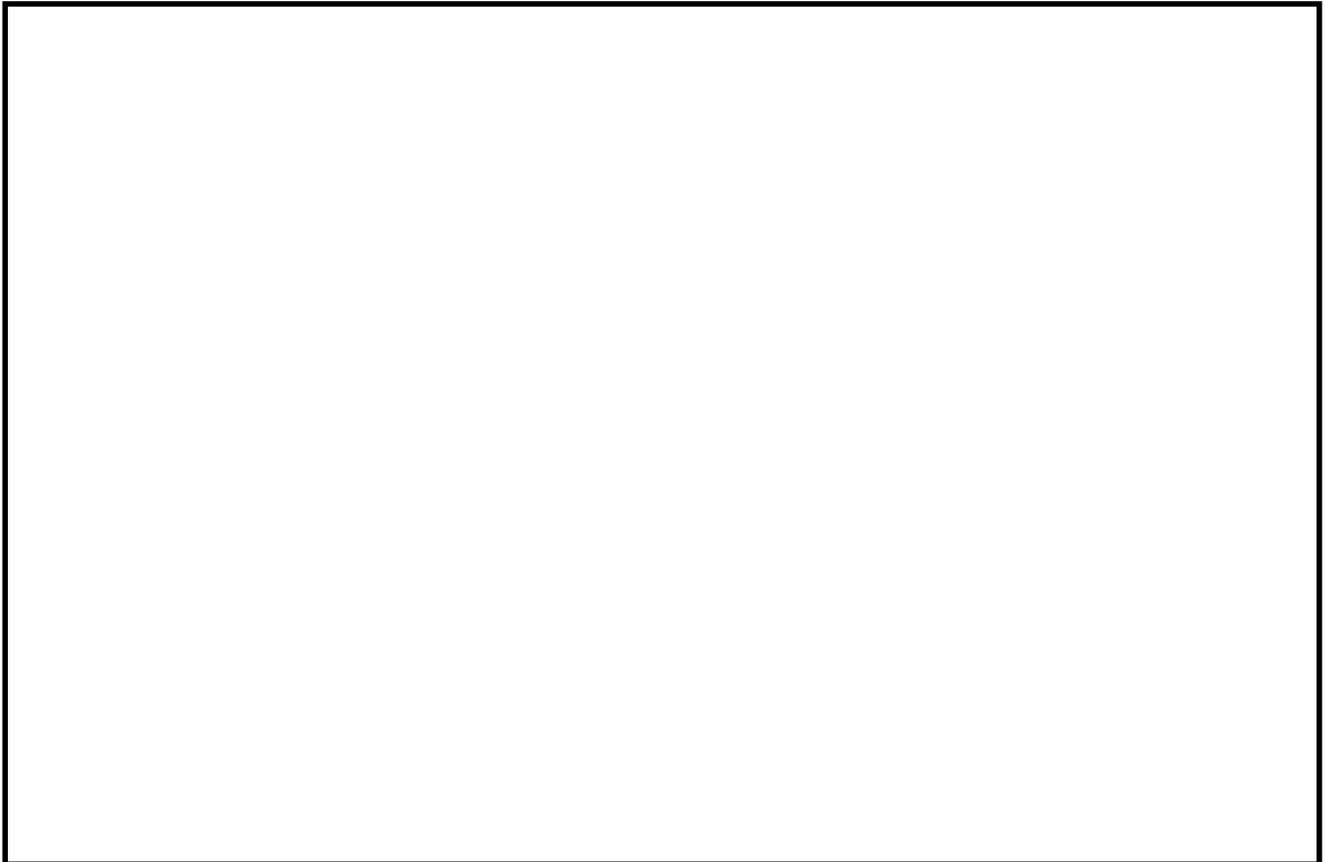
また，監視所には自衛消防隊が24時間待機していることから，速やかな消火活動が可能である。



化学消防自動車

水槽付消防ポンプ車

第41-1-27図 化学消防自動車及び水槽付消防ポンプ車



第41-1-28図 移動式消火設備の配置概要

⑦ 消火用水の最大放水量の確保

消火用水供給系の水源の供給先は、屋内、屋外の各消火栓である。屋内、屋外の消火栓については、消防法施行令第十一条（屋内消火栓設備に関する基準）、屋外消火栓は消防法施行令第十九条（屋外消火栓設備に関する基準）を満足するよう、2時間の最大放水量（120m³）確保する設計とする。また、消火用水供給系の水源は東海発電所と東海第二発電所で一部共用であるが、万一、東海発電所、東海第二発電所においてそれぞれ単一の火災が同時に発生し、消火栓による放水を実施した場合に必要な240m³に対して十分な水量を確保する設計とする。

a. 消防法施行令第十一条要求

$$\text{屋内消火栓必要水量} = 2 \text{ 箇所(消火栓)} \times 1300/\text{min} \times 2 \text{ 時間} = 31.2\text{m}^3$$

b. 消防法施行令第十九条

$$\text{屋外消火栓必要水量} = 2 \text{ 箇所(消火栓)} \times 3500/\text{min} \times 2 \text{ 時間} = 84.0\text{m}^3$$

屋内消火栓並びに構内（屋外）消火栓について、2時間の放水に必要な水量の総和は以下のとおりである。

$$\text{屋内消火栓 } 31.2\text{m}^3 + \text{屋外消火栓 } 84.0 \text{ m}^3 = 115.2\text{m}^3 \doteq 120\text{m}^3$$

なお、屋内消火栓並びに屋外消火栓は東海発電所と一部共用しているため、万一、東海発電所、東海第二発電所においてそれぞれ単一の火災が同時に発生し、消火栓による放水を実施した場合に必要な量は以下の通りである。

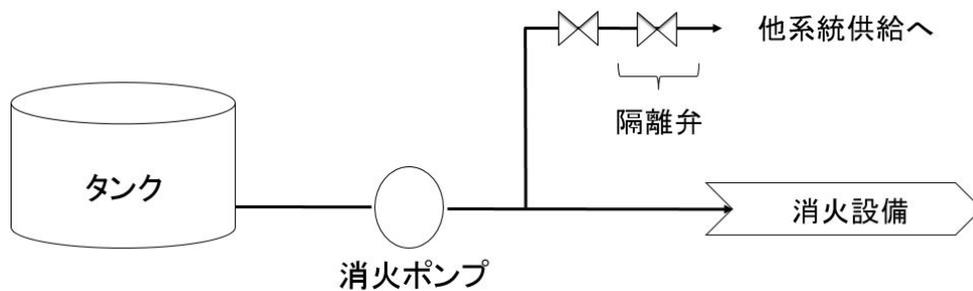
$$\text{東海発電所：屋内消火栓 } 31.2\text{m}^3 + \text{屋外消火栓 } 84.0\text{m}^3 = 115.2\text{m}^3$$

$$\text{東海第二発電所：屋内消火栓 } 31.2\text{m}^3 + \text{屋外消火栓 } 84.0\text{m}^3 = 115.2\text{m}^3$$

$$\text{東海発電所 } 115.2\text{m}^3 + \text{東海第二発電所 } 115.2\text{m}^3 = 230.4\text{m}^3 \doteq 240\text{m}^3$$

⑧ 水消火設備の優先供給

消火水供給系は，所内用水系や飲料水系等と共用する場合には，隔離弁を設置して遮断する措置により，消火水供給系の優先供給が可能な設計とする。（第41-1-29図）



第41-1-29図 消火水供給系の優先供給の概略図

⑨ 消火設備の故障警報

消火用水系の消火ポンプ，固定式消火設備は，第41-1-8表に示すとおり故障警報を中央制御室に発する設計とする。

消火設備の故障警報が発報した場合には，中央制御室及び必要な現場の制御盤警報を確認し，消火設備が故障している場合には早期に補修を行う。

第41-1-8表 消火設備の主な故障警報

設備		主な警報要素
消火ポンプ	電動機駆動消火ポンプ 構内消火用ポンプ	ポンプ自動停止，電動機負荷地絡・短絡
	ディーゼル駆動消火ポンプ ディーゼル駆動構内消火ポンプ	ポンプ自動停止，装置異常 (燃料及び冷却水レベルの低下)
全域	二酸化炭素自動消火設備 ハロゲン化物自動消火設備	設備異常（電源故障，断線等）
局所	ハロゲン化物自動消火設備 (ハロン1301)	設備異常（電源故障，断線等）
	ハロゲン化物自動消火設備 (FK-5-1-12)	ガス放出

※火災検知は火災区域に設置された感知器または消火設備のガス放出信号により中央制御室に警報を発報する。また，動作原理を含め極めて単純な構造であることから故障は考えにくい
が，中央制御室での警報と現場状況を確認することにより誤動作は確認可能。

⑩ 消火設備の電源確保

消火用水供給系のうち，電動機駆動消火ポンプ，構内消火用ポンプは常用電源から受電する設計とするが，ディーゼル駆動消火ポンプ，ディーゼル駆動構内消火ポンプは，外部電源喪失時でもディーゼル機関を起動できるように，専用の蓄電池により電源を確保する設計とし，外部電源喪失時においてもディーゼル機関より消火ポンプへ動力を供給することにより消火用水系の機能を確保ができる設計とする（第41-1-30図）。

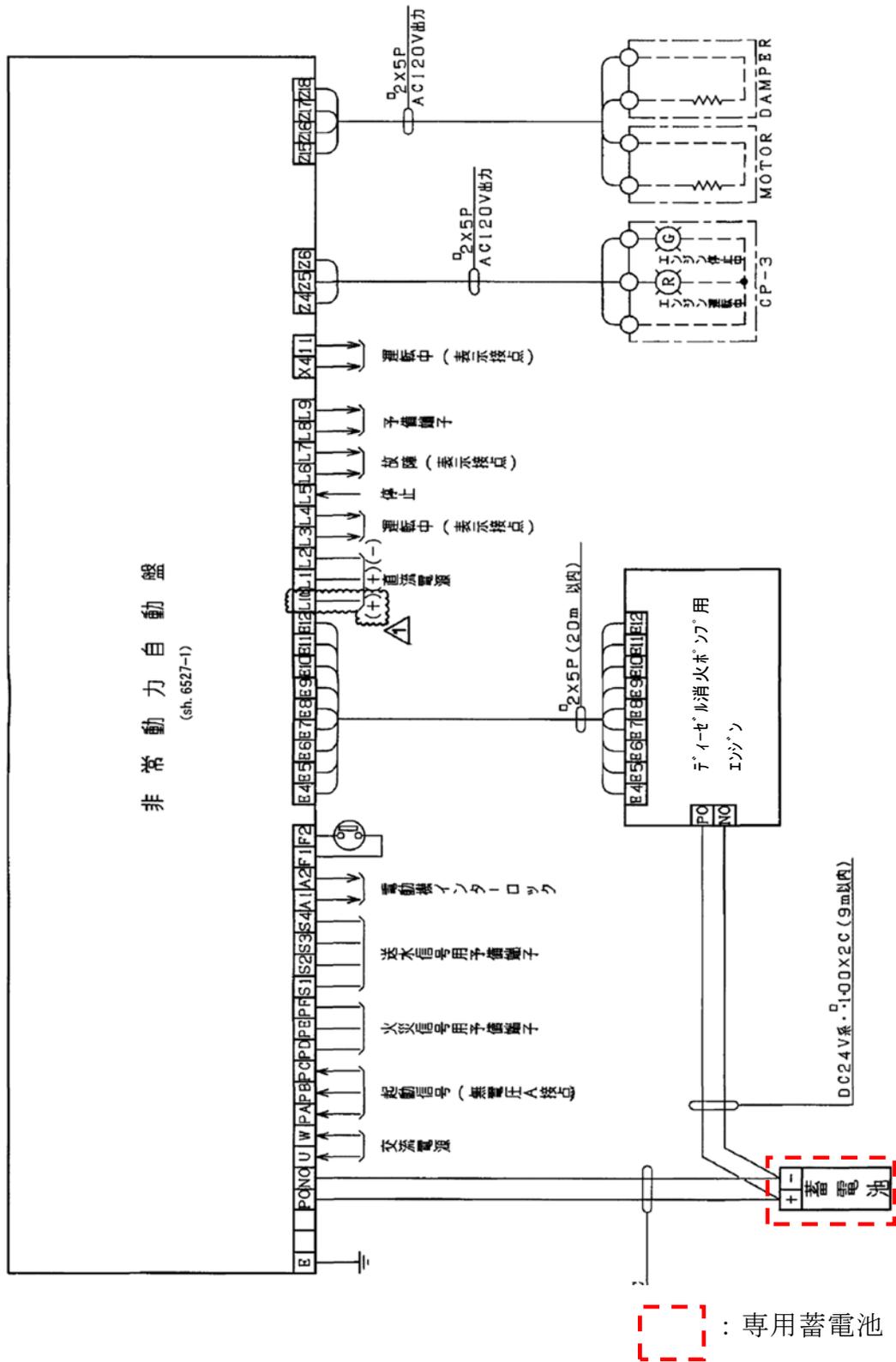
重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の二酸化炭素自動消火設備（全域），ハロゲン化物自動消火設備（全域），ハロゲン化物自動消火設備（局所）（ケーブルトレイ用の消火設備は除く）は，非常用電源から受電できる設計にするとともに，常設代替高圧電源装置からの電源が供給されるまでの92分間以上の電力を供給できる容量を有した蓄電池を設け，設備の作動に必要な電源を供給する設計とする（第41-1-31

図)。

緊急時対策所建屋の火災区域又は火災区画のハロゲン化物自動消火設備（全域）、二酸化炭素自動消火設備（全域）は、外部電源喪失時にも消火ができるように、緊急時対策所用発電機から受電できる設計とするとともに、緊急時対策所用発電機からの電源が供給されるまでの間、設備の作動に必要な蓄電池を設け、電源を確保する設計とする。蓄電池の容量については、外部電源喪失時は緊急時対策所用発電機が自動起動し、速やかに電力を供給する設計であるが、保守的な条件として自動起動に失敗し、緊急時対策所への移動時間も考慮した手動起動により電力を供給する場合に電力が供給されるまでの時間である30分間*以上の容量を有する設計とする。

※必要な要員が緊急時対策所に集合するまでの時間20分（移動時間15分＋状況把握5分）と緊急時対策所から緊急時対策所用発電機を起動し、給電完了するまでの時間10分を足し合わせた時間

ケーブルトレイ用のハロゲン化物自動消火設備（局所）は、作動に電源が不要な設計とする。



第 41-1-30 図 ディーゼル駆動消火ポンプ制御盤内蓄電池



 : 蓄電池

第41-1-31図 二酸化炭素自動消火設備（全域）制御盤内蓄電池

⑪ 消火栓の配置

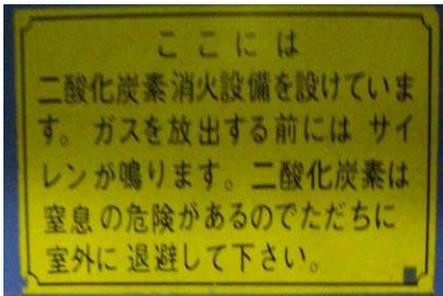
重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置する消火栓は、消防法施行令第十一条（屋内消火栓設備に関する基準）及び第十九条（屋外消火栓設備に関する基準）に準拠し、屋内は消火栓から半径25mの範囲、屋外は消火栓から半径40mの範囲における消火活動に対処できる配置することによって、全ての火災区域又は火災区画の消火活動に対処できるように配置する設計とする。（資料5 添付資料9）

⑫ 固定式消火設備等の職員退避警報

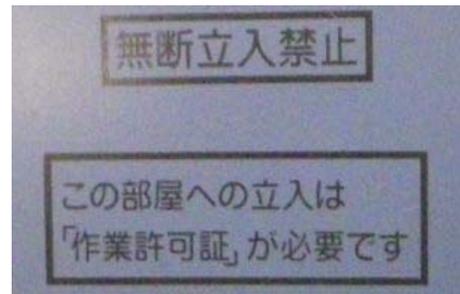
固定式ガス消火設備として設置するハロゲン化物自動消火設備（全域）及び二酸化炭素自動消火設備（全域）は、作動前に職員等の退出ができるように警報又は音声警報を吹鳴し、25秒以上の時間遅れをもってハロンガス又は二酸化炭素を放出する設計とする（第41-1-32図）。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）のうち油内包設備の消火のために設置するものについては、消火剤に毒性がないが、消火時に生成されるフッ化水素ガスが周囲に拡散することを踏まえ、設備作動前に退避警報

を発する設計とする。また、局所ガス消火設備のうちケーブルトレイに設置するものについては、消火剤に毒性がなく、消火時に生成されるフッ化水素は防火シートを設置したケーブルトレイ内に留まり、外部に有意な影響を及ぼさないため、消火設備作動前に退避警報を発しない設計とする。



退避用標識



立入禁止表示



退避サイレン用音響装置



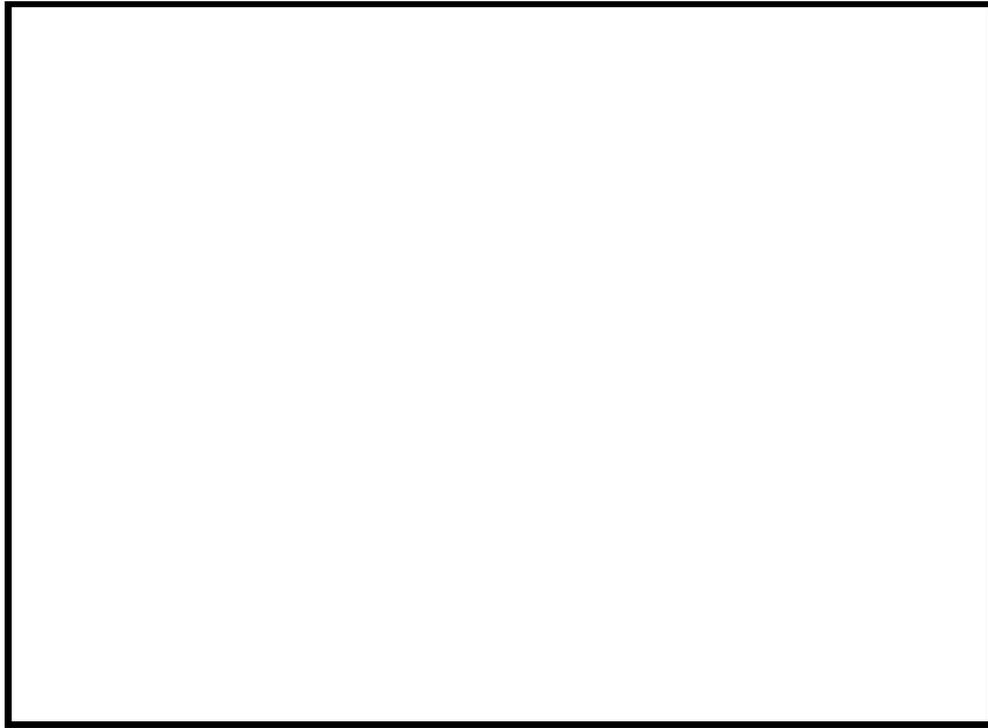
表示灯

第41-1-32図 二酸化炭素自動消火設備（全域）の退避警報装置の例

⑬ 管理区域内からの放出消火剤の流出防止

管理区域内で放出した消火用水は、放射性物質を含むおそれがあることから、管理区域外への流出を防止するため、管理区域と非管理区域の境界に堰等を設置する（第41-1-33図）とともに、各フロアの建屋内排水系により液体廃棄物処理設備に回収し、処理する設計とする。万一、流出した場合であっても建屋内排水系から系外に放出する前にサンプリン

グを実施し, 検出が可能な設計とする。



第 41-1-33 図 原子炉建屋原子炉棟大物搬入口における堰の設置

⑭ 消火用非常照明

屋内及び構内（屋外）の消火栓，消火設備現場盤が設置される場所及び設置場所までの移動経路には，移動及び消火設備の操作を行うため，現場への移動等の時間（最大約1時間程度（中央制御室での受信機盤確認後，建屋内及び構内（屋外）の火災発生場所に到達する時間約10分，消火活動準備約30分～40分）に加え，消防法の消火継続時間20分を考慮して，12時間以上の容量の蓄電池を内蔵する照明器具を設置する設計とする（第41-1-34図）。

消火用の照明器具の配置を添付資料6に示す。



第41-1-34図 蓄電池を内蔵する照明器具の例

以上より，消火設備は火災防護に係る審査基準に則った設計とすることから，火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。

2.1.2.2 地震等の自然現象への対策

[要求事項]

2.2.2 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に示すように、地震等の自然現象によっても、火災感知及び消火の機能、性能が維持される設計であること。

(1) 凍結するおそれがある消火設備は、凍結防止対策を講じた設計であること。

(2) 風水害に対して消火設備の性能が著しく阻害されない設計であること。

(3) 消火配管は、地震時における地盤変位対策を考慮した設計であること

(参考)

火災防護対象機器等が設置される火災区画には、耐震B・Cクラスの機器が設置されている場合が考えられる。これらの機器が基準地震動により損傷しSクラス機器である原子炉の火災防護対象機器の機能を失わせることがないことが要求される場所であるが、その際、耐震B・Cクラス機器に基準地震動による損傷に伴う火災が発生した場合においても、火災防護対象機器等の機能が維持されることについて確認されていなければならない。

(2) 消火設備を構成するポンプ等の機器が水没等で機能しなくなることを防ぐよう、設計に当たっては配置が考慮されていること。

東海第二発電所の安全を確保する上で設計上考慮すべき自然現象を網羅的に抽出するために、発電所敷地及びその周辺での発生実績の有無に関わらず、国内外の基準や文献等に基づき事象を収集した。これらの事象のうち、発電所敷地及びその周辺での発生可能性、安全施設への影響度、事象進展速度や事象進展に対する時間的余裕の観点から、原子炉設備に影響を与えるおそれがある自

然現象として、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を抽出した。

これらの自然現象のうち、落雷については、「2.1.1.3(1) 落雷による火災の発生防止」に示す対策により、機能を維持する設計とする。

凍結については、以下「(1) 凍結防止対策」に示す対策により機能を維持する設計とする。風（台風）及び竜巻に対しては、「(2) 風水害対策」に示す対策により機能を維持する設計とする。地震については、「(3) 地震対策」に示す対策により機能を維持する設計とする。

上記以外の津波（敷地に遡上する津波を含む。）、洪水、降水、積雪、火山の影響、生物学的事象、森林火災、高潮については、「(4) 想定すべきその他の自然現象に対する対策について」に示す対策により機能を維持する設計とする。

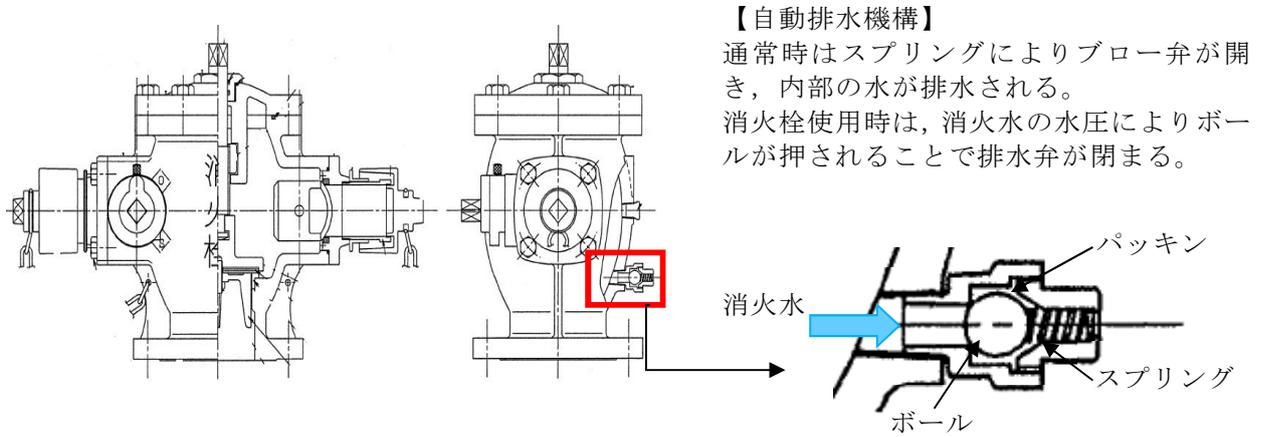
(1) 凍結防止対策

屋外に設置する火災感知設備は、東海第二発電所において考慮している最低気温 -12.7°C （水戸地方気象台（1897年～2012年））を踏まえ、約 -20°C まで気温が低下しても使用可能な火災感知設備を設置する設計とする。

屋外消火設備の配管は、保温材により凍結防止対策を実施する。また、屋外消火栓は、消火栓内部に水が溜まらないような構造とし、自動排水機構により通常は排水弁を通水状態、消火栓使用時は排水弁を閉にして放水する設計とする（第41-1-35～37図）。

以上より、火災感知設備及び消火設備は、凍結防止対策を実施する設計

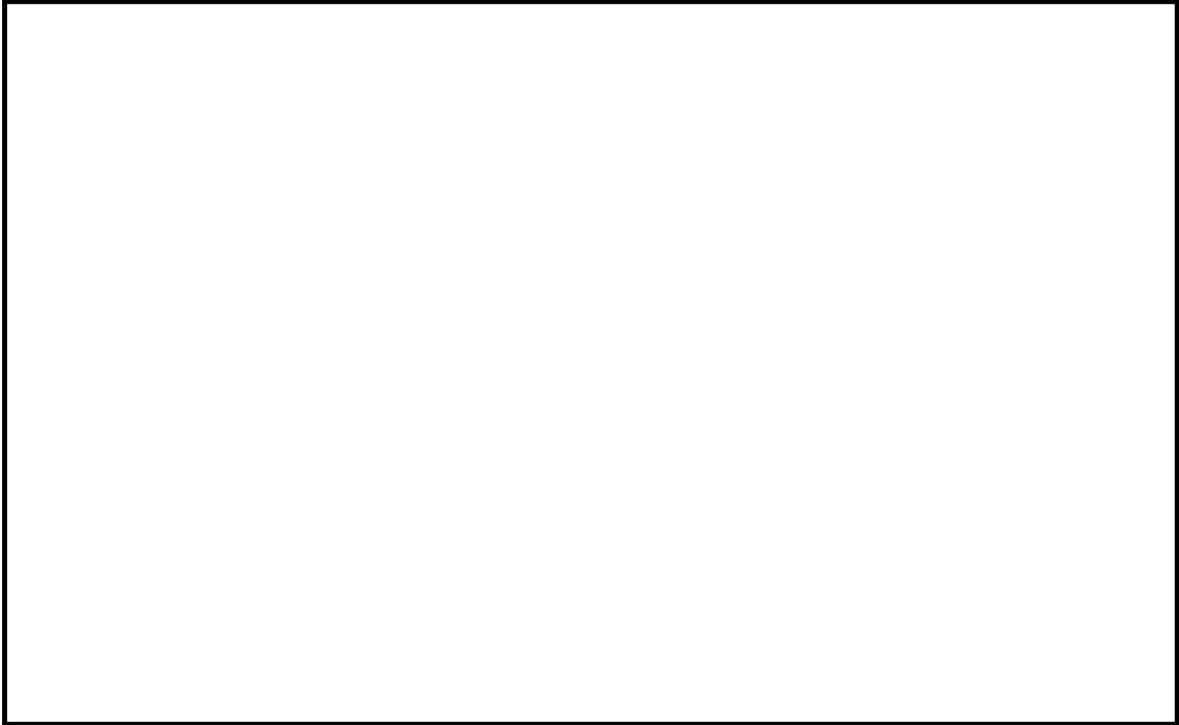
とすることから、火災防護に係る審査基準に適合するものとする。



第41-1-35図 屋外消火栓の構造概要



第41-1-36図 屋外消火配管への保温材設置状況



第41-1-37図 屋外消火栓配置図

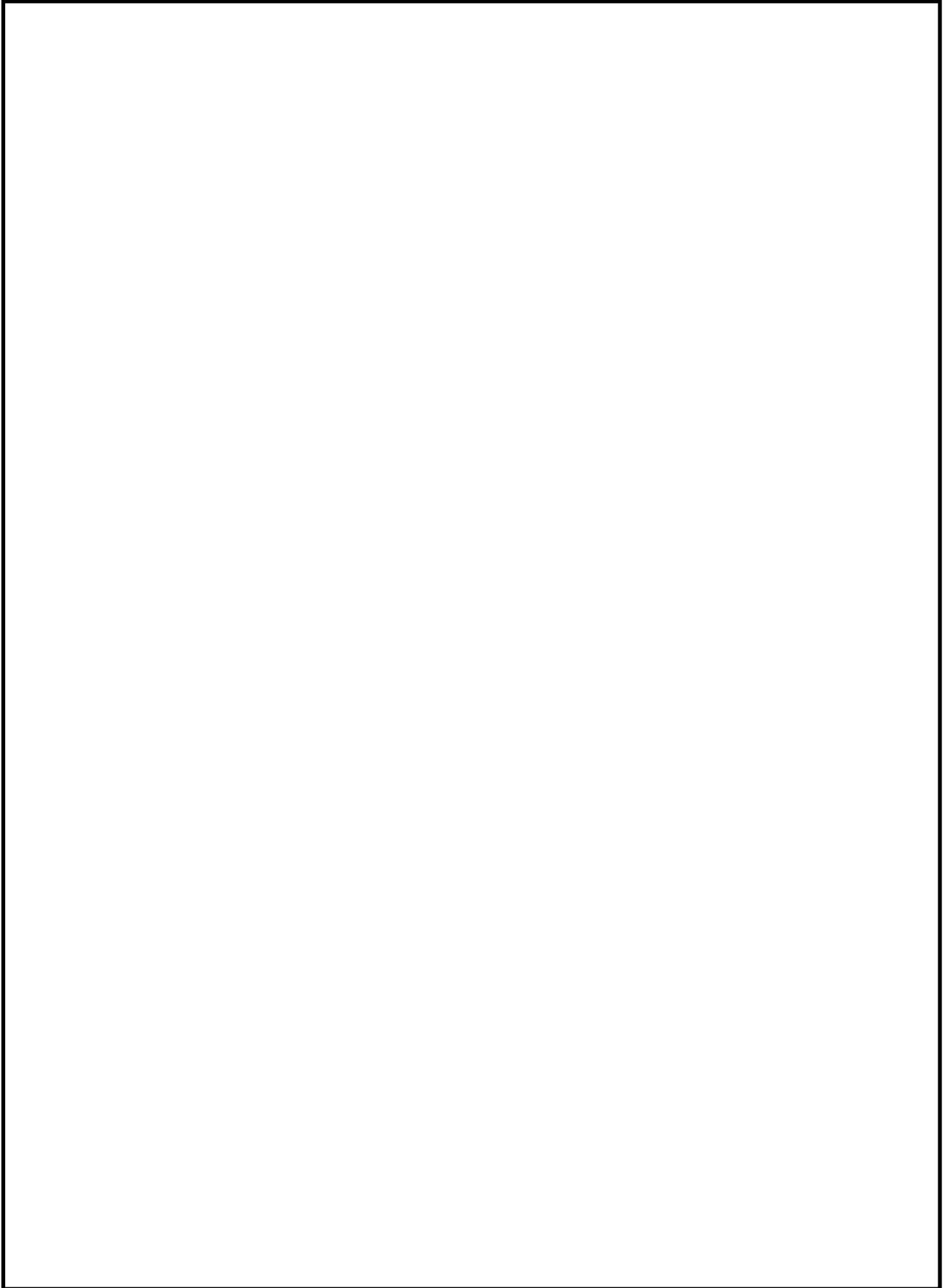
(2) 風水害対策

消火用水供給系の消火設備を構成するポンプ等の機器は，風水害に対してその性能が著しく阻害されることがないように，火災区域外の防潮堤が設置された敷地内の建屋内に配置する設計とする。二酸化炭素自動消火設備（全域），ハロゲン化物自動消火設備（全域），ハロゲン化物自動消火設備（局所）についても，風水害に対してその性能が著しく阻害されることがないように，原子炉建屋，緊急時対策所建屋，常設代替高圧電源装置置場（地下階）等の建屋内に配置する設計とする。

また，屋内消火用のディーゼル駆動消火ポンプ，電動機駆動消火ポンプを設置しているポンプ室の壁，扉に対してその性能が著しく阻害され

ることがないように浸水対策を実施する（第41-1-38図）。屋外消火用のディーゼル駆動構内消火ポンプ、構内消火用ポンプが設置されるエリアについても同様に浸水対策を実施する設計とする。屋外の火災感知設備は、火災感知器の予備を確保し、風水害の影響を受けた場合は、早期に火災感知器の取替を行うことにより、当該設備の機能及び性能を復旧する設計とする。

以上より、火災感知設備及び消火設備は、風水害対策を実施する設計とすることから、火災防護に係る審査基準に適合するものとする。



第 41-1-38 図 消火ポンプ室ルーバー防水板設置状況

(3) 地震対策

① 地震対策

重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災感知設備及び消火設備は、重大事故等対処施設と同等の耐震性を有する設計とし、地震時にも機能を維持できる設計とする。

重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置される、油を内包する耐震Bクラス及び耐震Cクラスの機器は、以下のいずれかの設計とすることで、地震によって耐震Bクラス及び耐震Cクラスの機器が機能喪失しても重大事故等対処施設の機能喪失を防止する設計とする。

- ・基準地震動 S_s により油が漏えいしない。
- ・基準地震動 S_s によって火災が発生しても、重大事故等対処施設に影響を及ぼすことがないように、基準地震動 S_s によっても機能を維持する固定式消火設備によって速やかに消火する。
- ・基準地震動 S_s によって火災が発生しても、重大事故等対処施設の機能に影響を及ぼすことがないように隔壁等により分離する。基準地震動 S_s により油が漏えいしない設計とする。

② 地盤変位対策

屋外消火配管は、地上又はトレンチに設置し、地震時における地盤変位に対し、配管の自重や内圧、外的荷重を考慮し地盤沈下による建屋と周辺地盤との相対変位を考慮する設計とする。

地盤変位対策としては、水消火配管のレイアウト、配管の曲げ加工や配管支持長さからフレキシビリティを考慮した配置とすることで、地盤

変位による変形を配管系統全体で吸収する設計とする（第 41-1-39 図）。

さらに，万が一，屋外消火配管が破断した場合でも消防車を用いて屋内消火栓へ消火用水の供給ができるよう，原子炉建屋の東西（各 1 ヶ所）に給水接続口を設置する。

以上より，火災感知設備及び消火設備は，地震対策及び地盤変位対策を実施する設計とすることから，火災防護に係る審査基準に適合するものと考えられる。



第41-1-39図 消火配管地下トレンチ,地上化状況

(4) 想定すべきその他の自然現象に対する対策について

審査基準の2.2.2に記載のある凍結，風水害，地震以外の東海第二発電所で考慮すべき自然現象については，津波（敷地に遡上する津波を含む。），洪水，降水，積雪，火山の影響，生物学的事象，森林火災及び高潮がある。これらの自然現象により感知及び消火の性能，性能が阻害された場合は，原因の除去または早期の取替え，復旧を図る設計とするが，必要に応じて監視の強化や，代替消火設備の配備等を行い，必要な火災感知及び消火機能，性能が維持できる設計とする。

2.1.2.3 消火設備の破損，誤動作及び誤操作による安全機能の確保

[要求事項]

2.2.3 安全機能を有する構築物、系統及び機器は、消火設備の破損、誤動作又は誤操作によって、安全機能を失わない設計であること。また、消火設備の破損、誤動作又は誤操作による溢水の安全機能への影響について「原子力発電所の内部溢水影響評価ガイド」により確認すること。

(参考)

原子力発電所の内部溢水影響評価ガイドでは、発生要因別に分類した以下の溢水を想定することとしている。

- a. 想定する機器の破損等によって生じる漏水による溢水
- b. 発電所内で生じる異常状態（火災を含む。）の拡大防止のために設置される系統から放水による溢水
- c. 地震に起因する機器の破損等により生じる漏水による溢水

このうち、b.に含まれる火災時に考慮する消火水系統からの放水による溢水として、以下が想定されていること。

- ① 火災感知により自動作動するスプリンクラーからの放水
- ② 建屋内の消火活動のために設置される消火栓からの放水
- ③ 原子炉格納容器スプレイ系統からの放水による溢水

二酸化炭素は不活性であること，ハロゲン化物消火剤は，電気絶縁性が大きく揮発性も高いことから，設備の破損，誤作動または誤操作により消火剤が放出されても電気及び機械設備に影響を与えないことから，火災区域又は火災区画に設置するガス消火設備には，二酸化炭素自動消火設備（全域），ハロゲン化物自動消火設備（全域）等を選定する設計とする。

なお、非常用ディーゼル発電機は、非常用ディーゼル発電機室に設置する二酸化炭素自動消火設備（全域）の破損、誤作動又は誤操作により二酸化炭素が放出されることによる室内充満を考慮しても機能が喪失しないよう、外部から給気を取り入れる設計とする。

消火設備の放水による溢水等に対しては、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」第九条に基づき、安全機能への影響がないよう設計する。

以上より、固定式ガス消火設備については、設備の破損、誤動作又は誤操作によっても電気及び機械設備に影響を与えないこと、消火設備の放水等による溢水等に対しては「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」第九条に基づき、安全機能に影響がないことを確認していることから、火災防護に係る審査基準に適合するものとする。

2.2 個別の火災区域又は火災区画における留意事項

[要求事項]

3. 個別の火災区域又は火災区画における留意事項

火災防護対策の設計においては、2. に定める基本事項のほか、安全機能を有する構築物、系統及び機器のそれぞれの特徴を考慮した火災防護対策を講じること。

(参考)

安全機能を有する構築物、系統及び機器の特徴を考慮した火災防護対策として、NRC が定めるRegulatory Guide 1.189 には、以下のものが示されている。

(1) ケーブル処理室

- ① 消防隊員のアクセスのために、少なくとも二箇所の入口を設けること。
- ② ケーブルトレイ間は、少なくとも幅0.9m、高さ1.5m 分離すること。

(2) 電気室

電気室を他の目的で使用しないこと。

(3) 蓄電池室

- ① 蓄電池室には、直流開閉装置やインバーターを収容しないこと。
- ② 蓄電池室の換気設備が、2%を十分下回る水素濃度に維持できるようにすること。
- ③ 換気機能の喪失時には制御室に警報を発する設計であること。

(4) ポンプ室

煙を排気する対策を講じること。

(5) 中央制御室等

- ① 周辺の部屋との間の換気設備には、火災時に閉じる防火ダンパを設

置すること。

- ② カーペットを敷かないこと。ただし、防炎性を有するものはこの限りではない。

なお、防炎性については、消防法施行令第4条の3によること。

(6) 使用済燃料貯蔵設備，新燃料貯蔵設備

消火中に臨界が生じないように，臨界防止を考慮した対策を講じること。

(7) 放射性廃棄物処理設備及び放射性廃棄物貯蔵設備

- ① 換気設備は，他の火災区域や環境への放射性物質の放出を防ぐために，隔離できる設計であること。
- ② 放水した消火水の溜り水は汚染のおそれがあるため，液体放射性廃棄物処理設備に回収できる設計であること。
- ③ 放射性物質を含んだ使用済イオン交換樹脂，チャコールフィルタ及びHEPA フィルタなどは，密閉した金属製のタンクまたは容器内に貯蔵すること。
- ④ 放射性物質の崩壊熱による火災の発生を考慮した対策を講じること

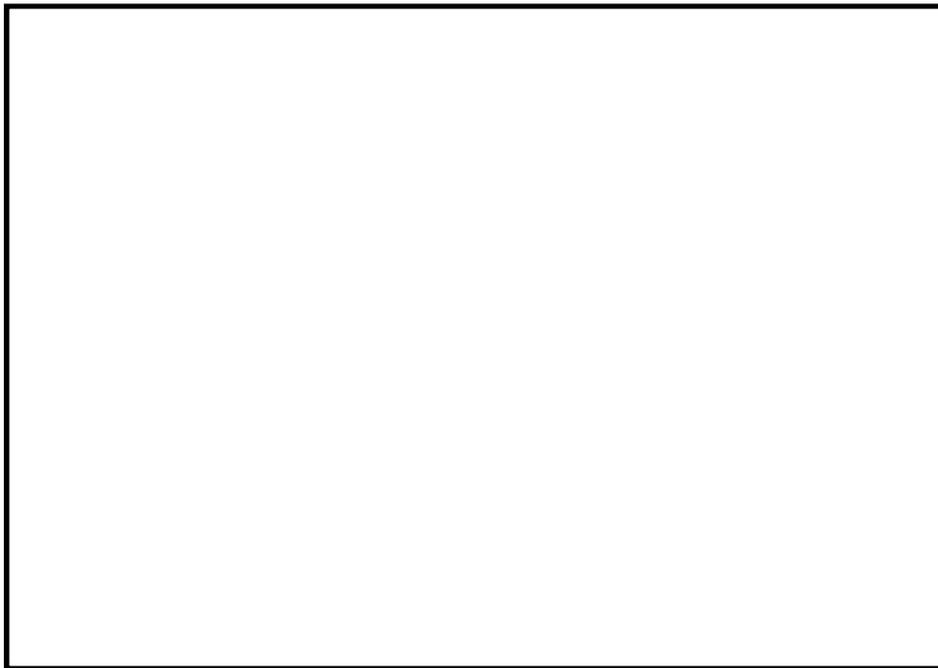
以下に示す火災区域又は火災区画は，それぞれの特徴を考慮した火災防護対策を実施する。

(1) ケーブル処理室

ケーブル処理室は，ハロゲン化物自動消火設備（全域）により消火する設計とするが，消火活動のため2箇所を入口を設置する設計とし，ケーブル処理室内においても消火要員による消火活動を可能とする（第41-1-40図）

また、ケーブル処理室の同一区域内には、異なる区分のケーブルが敷設されているが、区画による区分分離ができないことから、火災の影響軽減のための対策として、ケーブルトレイ間では、互いに相違する系列の間で水平方向0.9m、垂直方向1.5mを最小分離距離として設計する。最小分離距離を確保できない場合は耐火障壁で分離する設計とする。

一方、中央制御室床下コンクリートピットは、アナログ式の煙感知器、熱感知器を設置するとともに、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。また、安全区分の異なるケーブルについては、1時間以上の耐火能力を有するコンクリートピット構造にて分離する設計とする。



第41-1-40図 ケーブル処理室の入口状況

(2) 電気室

電気室は、電源供給のみに使用する設計とする。

(3) 蓄電池室

蓄電池室は，以下のとおりとする。

- ①蓄電池室には，蓄電池のみを設置し，直流開閉装置やインバータは設置しない設計とする。（第41-1-41図）
- ②蓄電池室の換気設備は，社団法人電池工業会「蓄電池室に関する設計指針」（SBA G 0603-2001）に基づき，水素の排気に必要な換気量以上となるよう設計することによって，蓄電池室内の水素濃度を2vol%以下の0.8vol%程度に維持する設計とする（第41-1-9表）。
- ③蓄電池室の換気設備が停止した場合には，中央制御室に警報を発する設計とする。



第41-1-41図 蓄電池の設置状況

第41-1-9表 蓄電池室の換気風量

蓄電池	必要換気量[m ³ /h]	空調換気風量[m ³ /h]
125V系蓄電池A系	1,537	3,740
125V系蓄電池HPCS系	128	
125V系蓄電池B系	1,537	3,740
中性子モニタ用蓄電池B系 ±24V(2B-1, 2B-2)	16	
中性子モニタ用蓄電池A系 ±24V(2A-1, 2A-2)	16	
緊急用125V系蓄電池*	1,537	3,740
緊急時対策所用125V系蓄電池*	265	300
緊急時対策所用24V系蓄電池*	61	100

※：新設であり、空調機設計を実施中。今後の設計進捗により変更も有り得る。

(4) ポンプ室

重大事故対処設備に該当するポンプの設置場所のうち、火災発生時の煙の充満により消火困難な場所には、消火活動によらなくても迅速に消火できるよう固定式消火設備を設置する設計とする。

また、火災が発生したポンプ室内に設置される重大事故等対処設備は火災の影響を受けている可能性があるため、運転操作では当該室に入室せず、当該室外の機器等により原子炉停止操作を行う。

なお、固定式消火設備による消火後、鎮火確認のために運転員や消防隊員がポンプ室に入室する場合は、消火直後に換気をするると新鮮な空気が供給され、再発火のおそれがあることから、十分に冷却時間を確保した上で、可搬型の排煙装置を準備し、扉の開放、換気空調系、可搬型排煙装置により換気し、呼吸具の装備及び酸素濃度を測定し安全確認後に入室する。

(5) 中央制御室等

中央制御室，緊急時対策所は，以下のとおり設計する。

- ① 中央制御室を含む火災区域の境界、緊急時対策所の火災区域又は火災区画の換気空調系の境界には，防火ダンパを設置する設計とする。
- ② 中央制御室のカーペット，緊急時対策所のタイルカーペットは，消防法施行令第四条の三の防炎性を満足するカーペットを使用する設計とする。

2.3 火災防護計画について

[要求事項]

2. 基本事項

- (2) 火災防護対策並びに火災防護対策を実施するために必要な手順、機器及び職員の体制を含めた火災防護計画を策定すること。

火災防護計画について

1. 原子炉施設設置者が、火災防護対策を適切に実施するための火災防護計画を策定していること。
2. 同計画に、各原子炉施設の安全機能を有する構築物、系統及び機器の防護を目的として実施される火災防護対策及び計画を実施するために必要な手順、機器、組織体制が定められていること。なお、ここでいう組織体制は下記に関する内容を含む。
 - ① 事業者の組織内における責任の所在。
 - ② 同計画を遂行する各責任者に委任された権限。
 - ③ 同計画を遂行するための運営管理及び要員の確保。
3. 同計画に、安全機能を有する構築物、系統及び機器を火災から防護するため、以下の3つの深層防護の概念に基づいて火災区域及び火災区画を考慮した適切な火災防護対策が含まれていること。
 - ① 火災の発生を防止する。
 - ② 火災を早期に感知して速やかに消火する。
 - ③ 消火活動により、速やかに鎮火しない事態においても、原子炉の高温停止及び低温停止の機能が確保されるように、当該安全機能を有する構築物、系統及び機器を防護する。
4. 同計画が以下に示すとおりとなっていることを確認すること。

- ① 原子炉施設全体を対象とする計画になっていること。
- ② 原子炉を高温停止及び低温停止する機能の確保を目的とした火災の発生防止，火災の感知及び消火，火災による影響の軽減の各対策の概要が記載されていること。

発電用原子炉施設全体を対象とした火災防護対策を実施するため，火災防護計画を策定する。火災防護計画には，計画を遂行するための体制，責任の所在，責任者の権限，体制の運営管理，必要な要員の確保及び教育訓練並びに火災防護対策を実施するために必要な手順等について定めるとともに，発電用原子炉施設の安全機能を有する機器等については，火災の発生防止，火災の早期感知・消火並びに，火災の影響軽減の3つの深層防護の概念に基づき，必要な火災防護対策を行うことについて定める。重大事故等対処施設については，火災の発生防止並びに，火災の早期感知・消火の2つの深層防護の概念に基づき必要な火災防護対策を行うことについて定める。その他の発電用原子炉施設については，消防法，建築基準法，日本電気協会電気技術規程・指針に従った火災防護対策を行うことについて定める。

外部火災については，安全施設を外部火災から防護するための運用等について定める。

(1) 火災防護計画の策定

火災防護計画は，以下の項目を含めて策定する。

- ① 火災防護に係る責任及び権限
- ② 火災防護に係る体制
- ③ 火災防護に係る運営管理（要員の確保を含む）
- ④ 火災発生時の消火活動に係る手順

⑤ 火災防護に係る教育訓練・力量管理

⑥ 火災防護に係る品質保証

火災防護計画は、東海第二発電所保安規定に基づく社内規程として定める。火災防護活動に係る具体的な要領、手順については、火災防護計画及び関連文書として定める他、関連する規程に必要事項を定め、適切に管理する。

(2) 責任と権限

管理職は火災防護について十分に認識し、発電所職員が火災防護計画の記載事項を理解し遵守できるよう、教育等を実施する責任を有する。

東海第二発電所の作業に従事する全ての職員は、以下の責任を有する。

- ・ 火災発生時における対応手順を把握する。
- ・ 作業区域においては火災の危険性を最小限に留めるような方法で作業する。
- ・ 火災発見時、速やかな報告を行うとともに、初期消火に努める。
- ・ 火災発生のおそれに対する修正処置を行う。また、火災発生のおそれに対する修正措置ができない場合は、状況を報告する。
- ・ 火災防護設備の不適切な使用、損傷及び欠損などを発見した場合は、報告する。
- ・ 作業区域における非常口や消火設備（固定式消火設備、消火器、消火栓）の位置を把握する。

(3) 文書・記録の保管期間

火災防護計画に係る業務における文書・記録の管理について、保管責任者、

保管場所，保管期間を火災防護計画に定める。

(4) 消防計画の作成

防火・防災管理者は，消防法に基づき防火・防災管理業務について必要な事項を定め，火災の予防及び火災・大規模地震・その他の災害による人命の安全，被害の軽減，二次的な災害の発生防止を目的とした消防計画を作成し，公設消防に届出る。

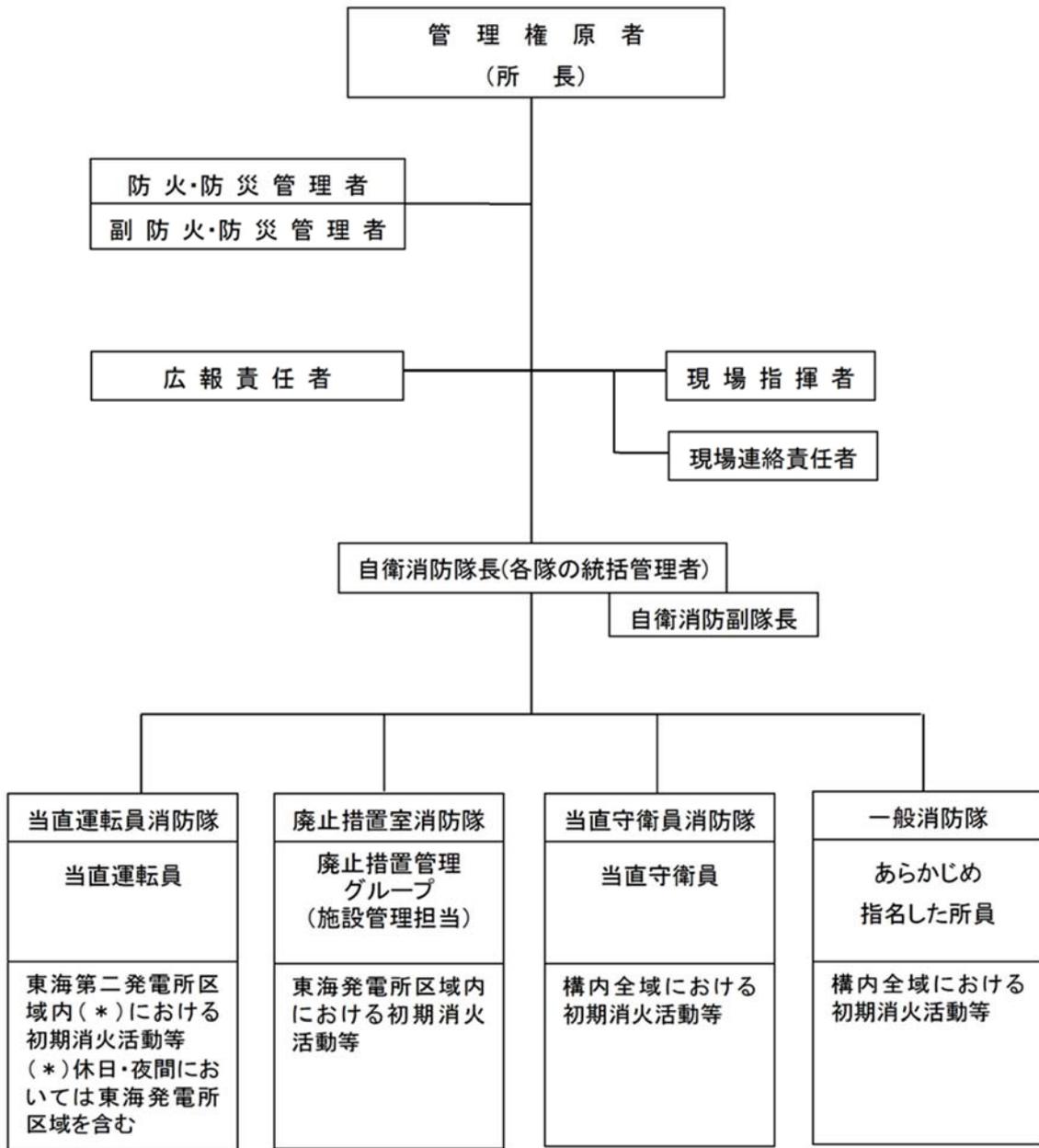
また，消防計画の作成は，保安規定に基づき定められる火災防護計画の中で管理する。

(5) 自衛消防隊の編成及び役割

東海第二発電所では，火災及び地震等の災害発生に備えて，被害を最小限に留めるために，自衛消防隊を編成し，火災防護計画にその役割を定める。

以下に自衛消防隊の構成を示す。なお，要員変更があった場合はその都度更新する。

自衛消防隊の編成



第 41-1-42 図 自衛消防隊の編成図

(6) 消火活動の体制

①初期消火要員の配備

- a. 安全・防災グループマネージャーは、初期消火要員の役割に応じた体制を構築し、11名以上の要員を敷地内で基準津波の影響が及ばない位

置に 24 時間常駐させる。なお、消火活動にあたる人員は、火災の規模や場所(例えば管理区域内)により適切に対応できる人数で対応する。

- b. 安全・防災グループマネージャーは、火災発生時の初期消火要員の火災現場への参集について、通報連絡体制を定める。

②消火活動に必要な資機材

安全・防災グループマネージャーは、消火活動に必要な資機材を配備する。

a. 移動式消火設備の配備

移動式消火設備は、監視所付近に 1 台（予備 1 台）配備する。施設防護グループマネージャーは、移動式消火設備について必要な点検を実施する。

b. 泡消火薬剤の配備

1 時間の泡放射（400ℓ毎分を同時に 2 口）が可能な泡消火薬剤（1,500ℓ以上*）を常時配備し、維持・管理する。訓練を実施する場合は、1,500ℓを下回らないよう予め泡消火薬剤を配備する。また、消火活動で使用した場合は遅滞なく補給する。

※JEAC4626-2010「原子力発電所の火災防護規程」に基づき、最も保有油量の多い主要変圧器の火災を想定し、概ね 1 時間程度泡放射を継続できる泡消火剤量として 1,500ℓを設定)

c. その他の資機材の配備

消火活動に必要な化学消防自動車及び泡消火薬剤以外のその他資機材を配備し、維持・管理する。

(7) 火災発生時の対応

①火災対応手順について

- a. 防火・防災管理者は，発電所構内での火災発生に備え，火災対応手順及び消火戦略を定め，維持・管理を行う。また，消火における人身安全を優先に，原子力特有の放射線環境等を踏まえた各手順等を制定する。

○火災対応手順には，以下を含める。

- ・ 役割と権限
- ・ 消火体制と連絡先
- ・ 複数同時火災発生時の対策

○消火戦略には，以下を含める。

- ・ 消防隊員の入室経路と退室経路
- ・ 消防隊員の配置(指揮者の位置，確認位置等)
- ・ 安全上重要な構築物，系統，機器の設置場所
- ・ 火災荷重
- ・ 放射線，有害物質，高電圧等の特別な危険性(爆発の可能性含む)
- ・ 使用可能な火災防護設備(例:固定式消火設備，消火器，消火栓等)
- ・ 臨界その他の特別な懸念のための，特定の消火剤に対する使用制限と代替手段
- ・ 熱や煙に感度の高い安全上重要な設備や機器の配置
- ・ 固定式消火設備，消火器，消火栓の配置
- ・ 手動消火活動のための給水
- ・ 消火要員が使用する通信連絡システム
- ・ 個別の火災区域の消火対応手順
- ・ 大規模損壊時の火災対応

- ・外部火災(変圧器, 森林火災等)の対応

②火災発生時の注意事項

防火・防災管理者は, 火災発生時の注意事項として以下の項目を定める。

- a. 通報連絡
- b. 火災現場での活動に向けた準備
- c. 消火活動
 - ・初期消火活動
 - ・自衛消防隊到着以降の消火活動
- d. 公設消防への対応
 - ・公設消防への報告
 - ・公設消防の装備(管理区域での汚染区分に応じた装備を予め定める)
 - ・火災現場及び現場指揮本部での指揮命令系統の統一
 - ・公設消防の汚染検査
 - ・負傷者対応
- e. 避難活動
 - ・避難周知
 - ・作業員等の把握
 - ・避難誘導
- f. 自衛消防隊の招集
 - ・平日勤務時間
 - ・平日夜間・休祭日

③中央制御室制御盤内の消火活動に関する注意事項

中央制御室制御盤内で火災が発生した場合の消火活動は, 常駐する運転

員が初期の消火を実施するものの、自衛消防隊が出動して消火活動にあたることとする。具体的な消火手順については、消火戦略に以下の事項を定める。

a. 消火設備

中央制御室制御盤内の火災については、電気機器への影響がない二酸化炭素消火器を使用して、消火を行う。

b. 消火手順

- ・火災が発生した場合、運転員は受信機盤により、火災が発生している区域・部屋を特定するとともにプラント運転状況を監視する。
- ・消火活動は2名で行い、1名は直ちに至近の二酸化炭素消火器を準備し、火災発生箇所に対して、消火活動を行う。もう1名は、予備の二酸化炭素消火器の準備等を行う。
- ・制御盤内での消火活動を行う場合は、セルフエアセットを装着して消火活動を行う。
- ・中央制御室主盤及び中央制御室裏盤への移動は、距離が短いことから、短時間で移動して、速やかに消火活動を実施する。
- ・中央制御室の火災発生時の煙を排気するために排煙装置を配備する。また、排煙装置の起動手順を定める。

④中央制御室床下コンクリートピットでの火災発生時の注意事項

中央制御室床下コンクリートピットで火災が発生した場合は、消火剤には毒性がないが、消火時にフッ化水素が生成されることを踏まえ、運転員はセルフエアセットを装着することを社内規定に定める。

⑤火災鎮火後の処置

発電長は、公設消防からの鎮火確認を受けたのち、設備状態の確認を行い、設備担当箇所にて点検依頼を行う。設備担当箇所は、火災後に設備の健全性確認を行う。

(8) 原子炉格納容器内の火災防護対策

原子炉格納容器内は、プラント運転中は窒素が封入され不活性化された環境となることから、火災の発生は想定されない。

窒素が封入されていない期間のほとんどは原子炉が低温停止となる期間であるが、わずかではあるものの原子炉が低温停止に到達していない期間もあることを踏まえ、「2.1.3.1② 原子炉格納容器内の系統分離」及び資料 8 に示す火災防護対策及び以下の運用を行うことについて火災防護計画に定める。

- ・原子炉格納容器内での作業に伴い持込み可燃物が発生する場合、持込み期間・可燃物量・持込み場所等を管理する。また、原子炉格納容器内への持込み可燃物の仮置きは禁止する。やむを得ず仮置きが発生する場合は、不燃シートで覆うまたは金属箱の中に収納するとともに、その近傍に消火器を準備する。
- ・原子炉格納容器内で火気作業を実施する場合は、火災防護計画にて定める管理手順に従って実施する。
- ・原子炉格納容器内での火災発生に対し、原子炉格納容器内への入退域箇所や、原子炉格納容器内外の消火器・近傍の消火栓・通信設備の位置、原子炉格納容器内の安全系設備やハザードの位置を明記した消火戦略を作成する。

(9) 重大事故等対処施設並びにこれらが設置される火災区域に対する火災

防護対策

①重大事故等対処施設並びにこれらが設置される火災区域

重大事故等対処施設並びにこれらが設置される火災区域は、重大事故等に対処するために必要な機能を有する構築物、系統及び機器を火災から防護することを目的として、適切に火災区域を設定し、火災の発生防止、火災の感知・消火、それぞれを考慮した火災防護対策を実施する。

特に、火災防護対策については、以下の事項を火災防護計画に定め、実施する。

- ・ 建屋内に設置される重大事故等対処施設である常設重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備は、火災により重大事故等に対処する機能が同時に喪失することがないように、設計基準対象設備の配置を考慮して火災区域に設置する。
- ・ 屋外の重大事故等対処施設については、火災により重大事故等に対処する機能が同時に喪失しないよう配置上の考慮を行う。
- ・ 屋外の常設重大事故等対処施設は、発電所敷地外からの火災による延焼を防止するため、発電所敷地内に設定した防火帯で囲んだ範囲の内側に防火帯と重複しないように配置する。
- ・ 屋外の重大事故等対処施設を設置するエリアについて、附属設備を含めて火災区域に設定する。
- ・ 常設代替高圧電源装置置場は、附属設備を含めて火災区域を設定する。常設代替高圧電源装置を構成する主要機器である、地下タンクに対して消防法等から空地の確保は要求されないが、危険物である燃料油や可燃物があることから、その保管場所については、「危険物の規制に関する政令」第九条第一項第二号で示される「製造所」の指定数量の倍数が十以

下の空地の幅を参考にして、燃料タンクは 3m 以上の幅の空地を確保した範囲を火災区域として設定する。

- ・上記で設定した火災区域の境界付近は、可燃物を置かない管理を実施するとともに、周辺施設または植生との離隔、周辺の植生区域の除草等の管理を実施する。
- ・上記で設定した火災区域は、点検に係る資機材等の可燃物の仮置きを禁止する。
- ・常設代替交流電源装置置場の火災区域は、区域全体の火災を感知するために、炎感知器及び熱感知カメラを設置する。
- ・重大事故等対処施設（屋外に設定した火災区域、緊急時対策所建屋含む）への屋外アクセスルートを決める。
- ・屋外アクセスルート及びその周辺は、地震発生に伴う火災の発生防止対策（変圧器等火災対策、可燃物・危険物管理等）及び火災の延焼防止対策（消火配管の地上化、防油堤設置等）を行う。
- ・屋外アクセスルート近傍で設備工事、補修工事を実施する場合は、火災発生の影響を考慮すること、必要な評価（内部火災影響評価、外部火災影響評価）を実施することを火災防護計画に定める。
- ・屋外の火災区域での火災発生に対し、火災発生区域への入退域箇所やアクセスルート、敷地内の消火栓、消火器、防火水槽等の位置を明記した消火手順を作成する。

②可搬型重大事故等対処設備の火災防護対策について

可搬型重大事故等対処設備に対して実施する火災防護対策を以下に示す。

- ・保管場所の可燃物管理
 - 可搬型重大事故等対処設備は、建屋内及び屋外に保管しており、建

屋内については、基準規則第八条及び第四十一条に基づき設定した火災区域又は火災区画に保管している。

- 屋外については、可搬型重大事故等対処設備を保管する保管場所の境界付近には可燃物を置かない管理を実施するとともに、保管場所内の潤滑油又は燃料油を内包する設備は、樹木等の可燃物に隣接する場所に配置しないなどの保管場所外への延焼防止を考慮する。

・屋外の可搬型重大事故等対処設備の火災発生防止

- 可搬型重大事故等対処設備のうち、発火性又は引火性物質である潤滑油又は燃料油を内包する設備は、溶接構造、シール構造の採用等により、漏えいの防止対策を講ずる。
- 保管にあたっては、保管場所内での他の設備への火災の影響軽減のため、金属製のコンテナへの保管、距離による離隔を考慮して保管する。
- 可搬型重大事故等対処設備の主要構造材には、不燃性材料を使用する設計とするが、不燃性材料及び難燃性材料、代替材料の使用が技術上困難な可搬型ホース等については、金属製のコンテナ等に収納し、火災の発生を防止する。使用時は、周囲に可燃物がないよう設置するとともに、使用時に定期的な状態確認等、火災発生防止のための配慮を行う。
- 可搬型重大事故等対処設備に使用するケーブルは、原則、難燃ケーブルを使用する。難燃ケーブルを使用しない可搬型重大事故等対処設備については、保管時においては通電せず、金属製のコンテナに保管する。使用時は、周囲に可燃物がないよう設置するとともに、通電時に温度が異常に上昇しないことの確認等、火災発生防止のための配慮を行う。

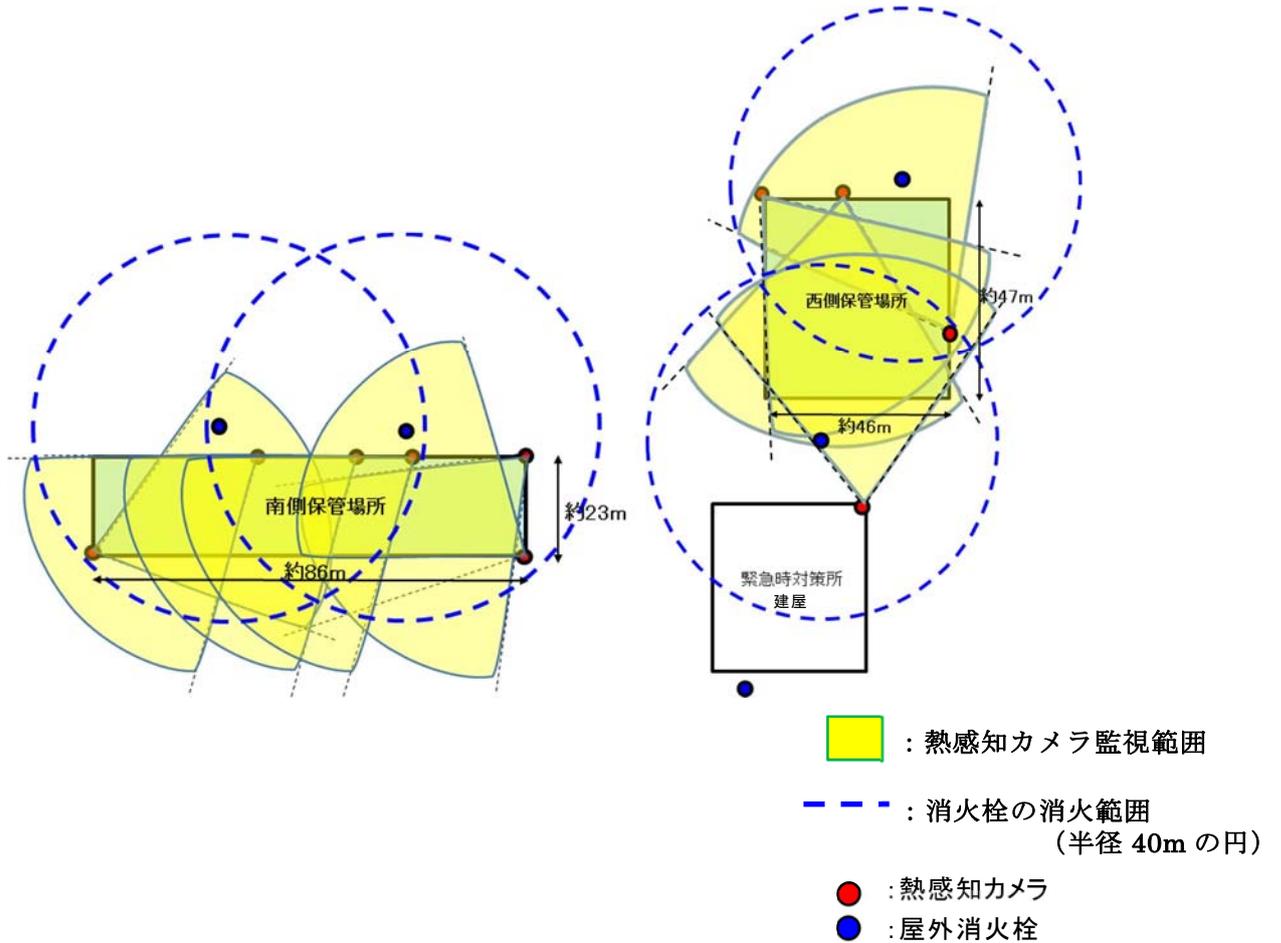
- 可搬型重大事故等対処設備は、転倒防止対策により、地震による火災の発生を防止する。
- 屋外の可搬型重大事故等対処設備は、固縛、複数箇所への分散配置等により、竜巻（風（台風含む））による火災発生防止のための配慮を行う。
- ・ 屋外の可搬型重大事故等対処設備保管場所の火災感知及び消火
 - 可搬型重大事故等対処設備保管場所の火災感知設備は、早期に感知できるように、固有の信号を発する異なる種類の火災感知設備として、炎感知器と熱感知カメラを設置する。可搬型重大事故等対処設備は、火災感知設備により保管場所全体の火災の感知ができる範囲に保管する。（第 41-1-43 図）
 - 可搬型重大事故等対処設備保管場所の火災感知器は、故障時に早期に取替えられるよう予備を保有する。
 - 可搬型重大事故等対処設備保管場所の消火のため、消火器及び消火活動を行うための屋外消火栓を設置する。消火栓は、消防法に従い保管場所全体が消火栓の消火範囲内（40m）となるように消火栓を設置する。（第 41-1-43 図）
 - なお、地震時に消火栓が使用できない場合は、消火器及び移動式消火設備にて消火する。
 - 可搬型重大事故等対処設備保管場所の消火器は、地震時の損傷防止のための転倒防止対策を実施する。

次頁に屋外の可搬型重大事故等対処設備のリストを示す。

東海第二発電所

屋外の可搬型重大事故等対処設備一覧表

名称
可搬型代替注水大型ポンプ（原子炉注水等及び水源補給用）
可搬型代替注水中型ポンプ（原子炉注水等及び水源補給用）
ホース（原子炉注水等用）
ホース（水源補給用）
ホース（水中ポンプ用）
ホース展張車（原子炉注水等及び水源補給用）
可搬型代替低圧電源車
ケーブル
可搬型整流器
可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）
ホース（放水用）
ホース展張車（放水用）
放水砲
タンクローリ
汚濁防止膜
小型船舶
ホイールローダ
窒素供給装置
泡混合器
泡消火薬剤容器（大型ポンプ用）



※：炎感知器についても保管場所全体が監視できるように配置する

第 41-1-43 図 屋外の可搬型重大事故等対処設備保管場所の感知設備、消火設備

(10) 消防法に基づく危険物施設予防管理・活動業務

防火・防災管理者は、消防法に基づき危険物施設予防規程を作成し、市町村長へ届出する。防火・防災管理者は、危険物保安監督者に対し、危険物災害予防規程に基づき、危険物施設の保安業務の実施を指導する。

危険物施設予防規程には、危険物施設の保安業務を以下のとおり定める。

- ・ 危険物施設の保安関係者に対する教育
- ・ 危険物施設における訓練
- ・ 巡視点検
- ・ 運転操作
- ・ 危険物の取扱い作業及び貯蔵
- ・ 危険物施設の補修
- ・ 非常時の措置
- ・ 油漏えい時の対応方法
- ・ 公設消防との連絡
- ・ 立入検査

(11) 内部火災影響評価

防火・防災管理者は、内部火災影響評価の手順及び実施頻度を定め、内部火災影響評価を定期的に実施し原子炉の高温停止及び低温停止ができることを確認する。

(12) 外部火災影響評価

防火・防災管理者は、外部火災影響評価条件を定期的に確認する。評価結果に影響がある場合は、発電所敷地内外で発生する火災が安全施設へ影響を与えないこと、及び火災の二次的影響に対する適切な防護対策が実施されて

いることを確認するために、外部火災影響評価の再評価を実施する。

(13) 防火管理

建屋内通路部も含めた設備の増改良による現場状況の変化に対する火災防護について、規定に取り込み管理する。

①防火監視

防火・防災管理者は、可燃物の持込み状況、防火扉の状態、火災の原因となり得る過熱や引火性液体の漏えい等を監視するための監視手順を定め、防火監視を実施する。防火監視の結果、過熱や引火性液体の漏えい等が確認された場合には、改善を指示する。

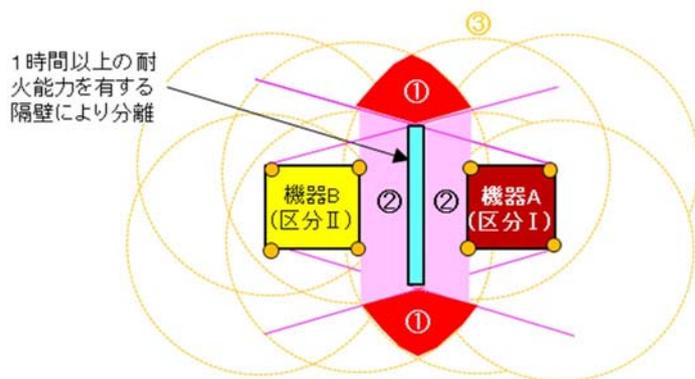
②持込み可燃物の管理

防火・防災管理者は、火災の発生防止及び火災発生時の火災規模の最小化、影響軽減を目的とした、持込み可燃物の運用管理手順を定め、その管理状況を定期的に確認する。持込み可燃物の運用管理手順には、発電所の運転に係る可燃物、設備の保守点検のために一時的に持ち込まれる可燃物の管理を実施する。

持込み可燃物管理における、火災の発生防止、延焼防止に関する遵守事項は以下のとおりである。

- ・ 発電用原子炉施設内の各火災区域又は火災区画の耐火障壁の耐火能力、設置されている火災感知器、消火設備の情報から社内管理基準（持込み可燃物管理要領）を定め、火災区域又は火災区画に持ち込まれ 1 日以上仮置きされる可燃物と火災区域又は火災区画の既存の可燃物の火災荷重の総和を評価し、その管理基準を超過しないよう、電算機のシステムにより持込み可燃物を管理する。

- ・ケーブルトレイ直下への可燃物の仮置きを禁止する。
- ・火災区域又は火災区画で周囲に火災防護対象機器がない場所に可燃物を仮置きする場合には，不燃シートで覆うまたは金属箱の中に収納するとともに，その近傍に消火器を準備する。
- ・系統分離のために設置する隔壁に対し，開口部の特徴を考慮した可燃物管理を行う。管理は以下を考慮し，現場への仮置き禁止及び新規設備設置時は火災影響評価を行い，適切な分離対策を講じる。
 - 物品，設備の配備が原因となる火災の影響によって，両区分の火災防護対象機器が同時に機能喪失することを防ぐ
 - 物品，設備の配備が原因となる火災の影響によって，系統分離のための隔壁の設計（壁高さ，設置幅等）に影響が及ぶことを防ぐ
 - 物品，設備の配備が原因となる火災の影響によって，火災防護対象機器の機能に影響が及ぶことを防ぐ



第 41-1-44 図 仮置き及び新規設備設置禁止区域平面イメージ図

- ・火災区域又は火災区画での作業により，火災防護対象機器近傍に可燃物を持ち込む場合には，作業員が目視確認できる範囲内とし，休

憩・作業終了後は、火災防護対象機器近傍から移動する。

- ・火災発生時の煙が充満しない火災区域又は火災区画には、可燃物の仮置きは、原則禁止とする。

なお、定期検査中に持ち込まれる可燃物の仮設資材（分電盤他）については、必要に応じて防火監視の強化を図るとともに、仮設資材近傍での火気作業禁止といった措置を実施し、火災の発生防止、延焼防止に努めることを可燃物の運用管理手順に定める。

③火気作業管理

防火・防災管理者は、火気作業（溶接、溶断作業等）における火災発生防止及び火災発生時の火災規模の最小化、影響軽減を目的とした火気作業管理手順について定め、発電所内における火気作業管理状況を定期的に確認する。火気作業管理手順には、以下を含める。

- ・火気作業における作業体制
- ・火気作業中の確認事項
- ・火気作業中の留意事項（火気作業時の養生、消火器等の配備、監視人の配置等）
- ・火気作業後の確認事項（火気作業終了後 30 分後における残り火確認）
- ・安全上重要と判断された区域における火気作業の管理
- ・火気作業養生材に関する事項
- ・仮設ケーブルの使用制限
- ・火気作業に関する教育
- ・作業以外の火気取扱について（喫煙等）

火気使用時の養生は、不燃シート・不燃テープを用いて養生することを

定める。なお、屋内における火気作業以外の作業で使用する養生シート及び汚染防止用シートは、難燃シート及び難燃テープを使用することを定める。

④危険物の保管及び危険物取扱作業の管理

防火・防災管理者は、危険物に起因する火災発生の防止を目的として、発電所の運転に係る危険物の保管や取扱、保守点検における危険物の保管及び取扱作業管理について手順を定めるとともに、発電所内における危険物の管理状況を定期的に確認する。

危険物の管理手順には以下を含める。

- ・危険物の保管及び取扱に関する運用管理
- ・危険物作業における作業体制
- ・危険物取扱作業前の確認事項
- ・危険物取扱作業中の留意事項
- ・危険物取扱作業後の確認事項
- ・安全上重要と判断された区域における危険物の保管及び取扱作業の管理
- ・危険物取扱に関する教育

⑤有機溶剤の取扱い

火災区域において有機溶剤を使用する場合は、火災発生防止の観点から滞留を防止するため、建屋の機械換気に加え作業場所の通気・換気を行うことを定める。

⑥防火管理の適用除外項目

防火管理で要求される事項を作業環境・物理的条件から満足できない場合、火災防護設備が作業により機能低下または喪失する場合には、作業者及び当社は、その作業内容及び防火措置の必要性について検討・確認し、予め防火措置を定め必要な申請書を作成し、防火・防災管理者の承認を得た後、工事を実施できるものとする。

⑦火災防護設備に関する要求の適用除外

火災防護計画には、火災防護設備に関する要求の適用除外に関する事項を定める。

⑧火災防護設備の損傷に対する代替措置

火災防護計画には、火災防護設備が損傷した場合の代替措置に関する事項を定める。

(14) 火災防護設備の維持管理

①火災区域の維持管理

- ・ 屋内の火災区域を構成する耐火壁，貫通部等の火災防護設備の管理は社内規程に則り管理する。
- ・ 屋外の火災区域(常設代替高圧電源装置置場)は，資機材管理，火気作業管理，危険物管理，可燃物管理，巡視を行うとともに，火災区域周辺の除草を行う。
- ・ 火災区域の変更や設定した火災区域に影響を与える可能性がある工事を実施する場合には，火災影響評価を行い，火災による影響を考慮しても多重化されたそれぞれの系統が同時に機能を失うことなく，原子炉を安全停止できることを確認するとともに，変更管理を行う。

- ・可燃物が少ない火災区域又は火災区画において、可燃物となる設備(油内包設備、電源盤、ケーブル等)を追加設置する場合は、可燃物の仮置き禁止を前提に管理対象としている可燃物と合算し、一般的な10型粉末消火器(普通火災の消火能力単位:3、油火災の消火能力単位:7)の消火性能試験におけるガソリン量42L(1,300MJ)とほぼ同等の可燃物1,000MJ、等価火災時間0.1時間のいずれも超えないように管理する。

②火災防護設備の維持管理

火災防護設備の維持管理は「2.3(18)火災防護設備の保守管理」に示すとおり、社内規程に則り維持管理を行う。

③防火帯の維持管理

防火・防災管理者は、森林火災が発生した場合の延焼を防止する防火帯の管理については、以下のとおり実施する。

a. 防火帯上の駐車禁止等の措置

防火帯上に駐車場を設定しない。また、可燃物を有する設備を設置しない。

b. 防火帯の巡視点検

防火帯上に可燃物等がないこと等、防火帯に異常がないことを確認するため、防火帯の日常点検を実施する。日常点検において、防火帯の損傷等の異常を確認した場合は、速やかに補修作業を実施する。

(15) 森林火災等の敷地外火災発生時の延焼防止対策

森林火災の延焼を防止するために、防火帯を設置する。防火帯は、火災防護対象機器を防護するよう設定する(防火帯の外側となる設備は、送電線、

通信線，気象観測装置及び放射能監視設備)。防火帯は，発電所設備及び駐車場の配置状況を考慮し，干渉しないように設定する。防火帯の設定にあたっては，モルタル吹付け等を行い，可燃性物質が無い状態を維持管理する。

万が一，敷地外の森林から出火し，敷地内の植生に延焼するおそれがある場合は，統括管理者の指示により自衛消防隊が出動し，予防散水等の延焼防止措置を行う。予防散水を含む森林火災の対応手順は消火戦略に定める。なお，適切な防火帯幅を確保しており，原子炉建屋などの重要施設に延焼せず，安全機能が損なわれないことを外部火災影響評価にて確認している。

(16) 航空機衝突による発電所施設の大規模損壊に伴う火災対策

原子炉建屋周辺に航空機が衝突し，燃料火災が発生した場合，直ちに公設消防に連絡するとともに，統括管理者の指示により自衛消防隊が出動し，化学消防自動車及び水槽付消防ポンプ自動車による泡消火を実施する。また，発電所対策本部本部長（所長）が，事故対応を実施及び継続するために，可搬型代替注水大型ポンプ及び放水砲による消火の実施が必要と判断した場合は，緊急時対策要員を火災対応の指揮命令系統の下で消火活動に従事させる。

(17) 教育・訓練

①防火・防災教育の実施

防火・防災管理者及びその代行者等は，消防機関が行う講習会及び研修会に参加するとともに，自衛消防組織に配備される要員をはじめとする職員に対し，防火・防災に関する教育を計画的に実施し，記録及び報告書を総務グループマネージャーが保管する。

② 消防訓練の実施

防火・防災管理者は、消火対応の力量を維持するために、各種訓練を計画的に実施する。防火・防災管理者は、火災防護活動に係る訓練の年間計画を作成する。

③ 初期消火要員に対する訓練

- a. 安全・防災グループマネージャーは、初期消火要員としての力量が確保されていることを確認するために、社内規程に基づき作成する当該年度の運転員の教育・訓練の実施結果を年1回確認する。
- b. 中央制御室の制御盤内での火災を想定し、二酸化炭素消火器の取扱いに関する教育及び訓練を実施するとともに、制御盤内で消火活動を行う場合は、セルフエアセットを装着することから、セルフエアセットの取扱いに関する訓練も行う。
- c. 原子炉格納容器内での消火活動を迅速に行うため、原子炉格納容器内火災に対する消火戦略を作成し、速やかに消火活動ができるように訓練する。

④ 初期消火要員に対する訓練(委託員)

- a. 施設防護グループマネージャーは、委託消防員の業務に係る仕様書において、調達要求事項が社内規程に従って記載されていることを確認する。
- b. 安全・防災グループマネージャーは、初期消火要員として委託員の力量が確保されていることを確認するために、委託先の教育・訓練の実施報告書を半期ごとに確認する。

⑤ 一般職員に対する教育

防火・防災管理者は、一般職員に対し以下に関する教育を必要に応じ計画的に実施する。

- ・ 火災防護関連法令，規程類
- ・ 火災発生時における対応手順
- ・ 可燃物及び火気作業に関する運営管理
- ・ 危険物（液体，気体）の漏えい，流出時の措置

⑥ 協力会社に対する教育

防火・防災管理者は、協力会社に対して以下に関する教育を実施するよう指導する。

- ・ 火災発生時における対応手順
- ・ 可燃物及び火気作業に関する運営管理
- ・ 危険物(液体，気体)の漏えい，流出時の措置

⑦ 定期的な評価

- a. 安全・防災グループマネージャーは、消火活動に必要な体制について、総合的な訓練と実際の消火活動の結果を年 1 回以上評価して、より適切な体制となるように見直しを行う。
- b. 前項の評価の際には、社内の講評，消防機関等の外部機関からの指導事項などを踏まえて行う。
- c. 保安規定と災害対策要領にて定期的な評価実施する。また、保全計画に定期的な評価結果を反映し適切に管理する。

(18) 火災防護設備の保守管理

火災防護設備の性能及び信頼性は、当該設備の検査、試験及び保守点検が重要であることを認識した上で、消火器具など消防設備も含めて、すべての火災防護設備が機能するように維持する必要がある。

したがって、防火・防災管理者は、設備を適切に維持するために設備担当箇所のグループマネージャーに対し、指導・監督する。

設備担当箇所のグループマネージャーは、火災防護設備の検査や試験及び保守点検について、社内規程に従い、保守管理を行う。保守管理にあたっては、社内規程に基づき適切に保全重要度を設定する。

設備担当箇所のグループマネージャーは、社内規程に基づき保全の重要度に応じた保全計画を策定する。保全計画には、複合体及び1時間耐火材に対する具体的な点検方法、頻度、範囲を設定*する。なお、火災防護設備の補修、取替え等の火災防護設備の保全工事等の計画及び実施に当たっては、社内規程に基づき、必要に応じて設計計画を作成し、権限者の承認を得る。

※：点検方法：

①複合体：外観目視点検（傾向管理として定点観測など）にて、複合体に異常のないこ

と（防火シートの破損，重なり具合，結束ベルトやファイアストップパの破損，脱落など）を確認

（系統分離のための耐火材内の複合体は，耐火材外面状態を踏まえて内部を確認）

②1時間耐火材：外観目視点検（傾向管理として定点観測など）にて，発泡被覆シート

に割れ，膨れ，剥がれ等の異常がないことを確認

点検頻度，範囲：100%/10年とし，施工範囲を適切に管理

火災防護設備の保全工事等の計画及び実施に当たっては、社内規程に基づき、発注先に対しての要求事項の明確化等、保全工事等の計画を具体化

し、計画に従い実施する。

火災防護設備は、社内規程に基づき点検・補修等の結果を確認し、機器の機能を満足することを評価する。火災防護設備の点検・補修で不適合が生じた場合には、社内規程に基づき、前述の確認結果及び評価結果を踏まえて実施すべき点検の方法、実施頻度及び是正処置並びに予防処置を講じる。

火災防護設備の保全の有効性評価及びフォローアップについては、社内規程に基づき、火災防護設備に対する点検の妥当性、保全計画の妥当性を確認する。また、評価結果により改善が必要とされた場合は、点検、保全計画について改善する。

火災防護設備については、社内規程に基づき、火災防護設備に対する保守管理の妥当性を評価する。また、評価結果に基づき、必要に応じて保守管理の改善案を作成する。

(19) 固定式消火設備に係わる運用

固定式消火設備に係わる運用について、以下のとおり定める。

防火・防災管理者は、この運用を作業員に周知するとともに、現場に掲示する。固定式消火設備の操作は、基本的に初期消火要員（運転員）が行う。

①ハロゲン化物自動消火設備（全域）及びハロゲン化物自動消火設備（局所）

ハロゲン化物自動消火設備（全域）で使用するガスはハロン 1301 であり、設備作動に伴う人体への影響はないが、ハロゲン化物自動消火設備（全域）の作動時には、発電長は当該室内の職員、作業員を退避させる。

ハロゲン化物自動消火設備（全域）の設置区域は、起動時に扉が解放し

っていると消火剤が流出するため、当該設置区域の扉は閉運用であること、ハロゲン化物自動消火設備（全域）が設置されていることを現場に掲示する。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）は、原子炉建屋通路部に設置されている制御棒駆動水（CRD）ポンプ、ほう酸水注入系（SLC）ポンプといった油内包設備、ケーブルトレイを対象に設置することから、消火対象物の識別、設置場所の明示を行う。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）で使用するガスは、ハロン 1301 または FK-5-1-12 であり、設備作動に伴う人体への影響はないが、ハロゲン化物自動消火設備（局所）の作動時には、発電長は作動エリアの作業員等を退避させる。

②二酸化炭素自動消火設備（全域）

油火災が想定される非常用ディーゼル発電機（以下「DG」という。）に対する二酸化炭素自動消火設備（全域）は、通常の起動方式を自動で運用する。当該室への入室時の人身安全の確保の観点から、非常用ディーゼル発電機室入口扉は施錠管理する設計とし、さらに起動方式を自動から手動に切替ないと、施錠した鍵が開錠しない設計とする。また、二酸化炭素自動消火設備（全域）の起動方式を手動状態としている時には、中央制御室制御盤及び現場入口扉の表示を点滅させる設計とすることで、退室時の手動から自動起動に切替ることが抜けてしまうことのないような設計とする。

加えて、作業等が入室している際には設備が自動で起動しない運用を徹底するため、以下のとおり入退室管理を行う。また、この入退室手順については文書に定めるとともに、現場に掲示する。

a. 入室管理

- ・非常用ディーゼル発電機室に入室する際は、中央制御室に連絡し非常用ディーゼル発電機室入口付近の二酸化炭素自動消火設備（全域）の現場操作盤で起動方式を自動から手動に切り替える。
- ・中央制御室では、起動方式が自動から手動に切り替わったことを中央制御室内の表示で確認する。
- ・非常用ディーゼル発電機室に入室することを中央制御室に連絡した後、中央制御室で管理する鍵を用いて開錠し、非常用ディーゼル発電機室に入室する。

b. 退室管理

- ・非常用ディーゼル発電機室から退室する際には、非常用ディーゼル発電機室内に人がいないことを確認した上で、非常用ディーゼル発電機室入口の現場操作盤起動方式を手動から自動に切り替える。
- ・中央制御室では、非常用ディーゼル発電機室の起動方式が手動から自動に切り替わったことを中央制御室内の表示で確認する。
- ・非常用ディーゼル発電機室から退室後、入口扉の鍵を閉め、非常用ディーゼル発電機室での作業が完了したことを中央制御室に連絡する。

c. 入室時に火災が発生した場合の対応

- ・非常用ディーゼル発電機入室時に当該室で火災が発生した場合、発見者は火災の状況を確認し、中央制御室に連絡するとともに消火器による初期消火を実施する。
- ・初期消火要員が現場に急行し、初期消火活動を行い消火器による消火が難しいと判断した場合は、二酸化炭素自動消火設備（全域）を作動

させて消火を行う。

- ・二酸化炭素自動消火設備（全域）を起動させる際は、非常用ディーゼル発電機室内の人員を退避させるとともに、非常用ディーゼル発電機室の扉を閉じ、現場操作盤の切替スイッチが手動位置であることを確認した上で、起動スイッチを操作する（操作後、警報鳴動、25秒以上の時間遅れをもって二酸化炭素が放出される。）。

(20) 火災防護に係る品質保証

火災防護に関する品質保証は、社内規程に従い実施する。発電所の品質保証を統括するグループは、火災防護に対する品質保証活動を定期的に監査する。

(21) 火災防護計画の継続的改善

防火・防災管理者は、火災防護計画の継続的改善を図るため、火災防護活動を定期的に評価し、火災防護計画が有効に機能していることを確認するとともに、結果に応じて必要な措置を講じる。

添付資料 1

漏えいした潤滑油又は燃料油の
拡大防止対策について

漏えいした潤滑油又は燃料油の拡大防止対策について

1. はじめに

東海第二発電所でのポンプ等の油内包設備から漏えいした潤滑油又は燃料油の拡大防止対策について示す。

2. 要求事項

漏えいした油の拡大防止措置は、「発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準」という。）の「2.1 火災発生防止」の 2.1.1 に基づき実施することが要求されている。

火災防護に係る審査基準の記載を以下に示す。

2.1 火災発生防止

2.1.1 原子炉施設は火災の発生を防止するために以下の各号に掲げる火災防護対策を講じた設計であること。

(1) 発火性又は引火性物質を内包する設備及びこれらの設備を設置する火災区域は、以下の事項を考慮した、火災の発生防止対策を講じること。

①漏えいの防止、拡大防止

発火性物質又は引火性物質の漏えいの防止対策、拡大防止対策を講じること。ただし、雰囲気の不活性化等により、火災が発生するおそれがない場合は、この限りでない。

3. 漏えい拡大防止対策

重大事故等対処設備の設置場所にあるポンプ等の油内包設備のうち、耐震 S クラスの機器は、基準地震動により損壊しないよう耐震性を確保できている、また、耐震 B, C クラスの機器については、基準地震動により損壊しないよう耐震性を確保する設計とする。

さらに、重大事故等対処設備を設置する火災区域又は火災区画にあるポンプ等の油内包設備から機器の故障等により油が漏えいした場合には、機器の周囲に設置する堰、または機器周辺のファンネルをとおしてドレンサンプに回収し、漏えいした油の拡大を防止する対策を講じる。東海第二発電所の火災区域にあるポンプ等の油内包設備の油保有量と堰の容量を第 1 表に示す。

第 1 表 火災区域内の油内包設備と堰の容量

※1 原子炉の安全停止に必要な機器，放射性物質貯蔵等の機能を有する機器，重大事故等対処設備のうち，火災防護対策が必要な機器であり，耐震 S クラスまたは Ss 機能維持設計

※2 原子炉建屋通路部

※3 内包量及び堰容量は設計値を示す

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必要 な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		有	代替循環冷却系 ポンプ (A)	Ss 機能維持	3.7	—※	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	LPCS レグシールポンプ	S	1.65	11,000	LPCS 空調機	C
	LPCS ポンプ		S	595				
	HPCS レグシールポンプ		S	1.65	14,000	HPCS 空調機	C	
	HPCS ポンプ		S	309	6,900			
		有	RCIC レグシールポンプ	S	1.65	18,000	RCIC 室空調 機	C
	RCIC ポンプ		S	40				
	RCIC タービン		S					
		有	RHR ポンプ (A)	S	286	5,400	RHR 空調機	C
		有	RHR ポンプ (B)	S	286	5,100	RHR 空調機	C
		有	代替循環冷却系 ポンプ (B)	Ss 機能維持	3.7	—※	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	RHR ポンプ (C)	S	286	7,400	RHR 空調機	C
	RHR レグシールポンプ		S	1.65	7,100			
		有	非常用ディーゼル 発電機 2C 潤滑油タンク	S	5,000	36,000	D/G 室ルー フベントフ ァン	C
	非常用ディーゼル 発電機 2C ダイタンク		S	12,800	D/G 室ルー フベントフ ァン		C	
		有	非常用ディーゼル 発電機 2D 潤滑油タンク	S	5,000	36,000	D/G 室ルー フベントフ ァン	C
	非常用ディーゼル 発電機 2D ダイタンク		S	12,800	D/G 室ルー フベントフ ァン		C	

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		有	非常用ディーゼル 発電機 HPCS 潤滑油 タンク	S	5,000	36,000	D/G 室ルー フベントフ ァン	C
			非常用ディーゼル 発電機 HPCS ダイタンク	S	7,200		D/G 室ルー フベントフ ァン	C
		有	CRD 水圧ポンプ (A)	B	340	10,000	原子炉建屋 給排気ファン	C
			CRD 水圧ポンプ (B)	B	340			
		無	CUW 循環ポンプ (A)	B	20	1,700	原子炉建屋 給排気ファン	C
		無	CUW 循環ポンプ (B)	B	20	3,600		
		有	MSIV-LCS フロー (A)	S	12.5	—※	原子炉建屋 給排気ファン	C
			MSIV-LCS フロー (B)	S	12.5			
			原子炉再循環流量 制御系ユニット (A)	C	455	1,800		
		有	原子炉再循環流量 制御系ユニット (B)	C	455	1,600	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	代替燃料プール 冷却系ポンプ	Ss 機能 維持	2.5	—※	原子炉建屋 給気ファン	C
		無	CUW 逆洗水移送 ポンプ	B	0.55	11,000	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	FPC 循環ポンプ (A)	B	2.2	5,700	原子炉建屋 給排気ファン	C
			FPC 循環ポンプ (B)	B	2.2			
		無	FPC 逆洗水移送 ポンプ	B	0.55	1,400	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	FRVS ファン (A)	S	5	—※	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	FRVS ファン (B)	S	5			
		有	FPC F/D フリコト ポンプ	B	0.85	3,600	原子炉建屋 給排気ファン	C
		有	DHC 冷水ポンプ	C	1.5	—※	原子炉建屋 給排気ファン	C
			DHC 冷凍機	C	130	3,700		
有	SLC ポンプ (A)	S	45	6,825	原子炉建屋 給排気ファン	C		
有	SLC ポンプ (B)	S	45					

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		無	CUW F/D フリコート ポンプ	B	0.85	4,800	原子炉建屋 給排気ファン	C
		無	所内用空気圧縮機 (A)	B	49	—※	タービン建屋給 排気ファン	C
			所内用空気圧縮機 (B)	B	49			
			計装用空気圧縮機 (A)	B	37	—※		
			計装用空気圧縮機 (B)	B	37			
			HPCP ポンプ (A)	B	210	40,882		
			HPCP ポンプ (B)	B	210			
			HPCP ポンプ (C)	B	210			
			CST ポンプ (A)	B	17.3	—※		
		CST ポンプ (B)	B	17.3				
		無	低圧復水ポンプ (A)	B	110	104,853	タービン建屋給 排気ファン	C
			低圧復水ポンプ (B)	B	110			
			低圧復水ポンプ (C)	B	110			
		無	復水器真空ポンプ	B	59	—※	タービン建屋給 排気ファン	C
		無	密封油真空ポンプ (A)	B	6.5	9,354	タービン建屋給 排気ファン	C
			密封油真空ポンプ (B)	B	6.5			
			非常用密封油ポンプ	B	2000			
			密封油循環ポンプ	B				
			主密封油ポンプ	B	750			
			発電機固定子冷却水 ポンプ (A)	B		10		
			発電機固定子冷却水 ポンプ (B)	B		10		
				コンテナ用空気圧縮機	B	4.0		

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		無	MD-RFP シール インジェクションポンプ (A)	B	10	—※	タービン建屋給 排気ファン	C
			MD-RFP シール インジェクションポンプ (B)	B	10			
			MD 原子炉給水ポンプ (A)	B	1,052	7113.4		
			MD 原子炉給水ポンプ (B)	B	1,052	7113.4		
			TCW ポンプ (A)	B	8.1	—※		
			TCW ポンプ (B)	B	8.1			
			TCW ポンプ (C)	B	8.1			
			RCW ポンプ (A)	B	3.5	—※		
			RCW ポンプ (B)	B	3.5			
			RCW ポンプ (C)	B	3.5			
		無	RCW 薬注ポンプ	B	4.3	1,350	タービン建屋給 排気ファン	C
		無	TD 原子炉給水ポンプ (A)	B	7,500	16,300	タービン建屋給 排気ファン	C
		無	TD 原子炉給水ポンプ (B)	B	7,500	18,900	タービン建屋給 排気ファン	C
		無	ヲドウェスト建屋排気ファン (A)	C	6	—※	ヲドウェスト建屋 給排気ファン	C
		無	ヲドウェスト建屋排気ファン (B)	C	6			
		無	タービン建屋排気ファン (A)	C	6	—※	ヲドウェスト建屋 給排気ファン	C
			タービン建屋排気ファン (B)	C	6	—※		
			タービン建屋排気ファン (C)	C	6			
無	原子炉建屋排気ファン (A)	C	6	—※	ヲドウェスト建屋 給排気ファン	C		
	原子炉建屋排気ファン (B)	C	6					

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		無	原子炉建屋給気ファン (A)	C	6	—※	ヲトウエスト建屋 給排気ファン	C
			原子炉建屋給気ファン (B)	C	6			
		無	濃縮廃液ポンプ (A)	B	1	5,704	ヲトウエスト建屋 給排気ファン	C
			濃縮廃液ポンプ (B)	B	1			
			濃縮廃液ポンプ (C)	B	1			
		無	所内ホーイヤー復水収集 ポンプ (A)	C	0.36	2,176	ヲトウエスト建屋 給排気ファン	C
			所内ホーイヤー復水収集 ポンプ (B)	C	0.36			
			コンセントレーター供給ポンプ (A)	B	0.46	4,176		
			コンセントレーター供給ポンプ (B)	B	0.46			
			廃液中和ポンプ (A)	B	1.4			
			廃液中和ポンプ (B)	B	1.4			
		無	床トレンスラッジテカント ポンプ	B	0.23	3,698	ヲトウエスト建屋 給排気ファン	C
			床トレンスラッジポンプ	B	1			
			廃液スラッジテカント ポンプ (A)	B	0.8			
			廃液スラッジポンプ (A)	B	1			
			廃液スラッジテカント ポンプ (B)	B	0.8	2,429		
			廃液スラッジポンプ (B)	B	1			
			床トレンフィルター逆洗水 ポンプ	B	0.8	3,102		
			廃液収集フィルター 逆洗水ポンプ (A)	B	0.8			
			廃液収集フィルター 逆洗水ポンプ (B)	B	0.8			

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		無	サージポンプ (A)	B	1.4	4,110	ヲトウエスト建屋 給排気ファン	C
			サージポンプ (B)	B	1.4			
			床ドレン収集ポンプ	B	1.4			
			廃液収集ポンプ	B	1.4			
			洗濯廃液ドレンポンプ (A)	B	0.62	3,378		
			洗濯廃液ドレンポンプ (B)	B	0.62			
		無	使用済樹脂ポンプ	B	1	8,082	ヲトウエスト建屋 給排気ファン	C
			使用済粉末ポンプ	B	1			
			使用済粉末テカト ポンプ (A)	B	0.8			
			使用済粉末テカト ポンプ (B)	B	0.8			
			凝縮水サンプリングポンプ	B	0.5	1,953		
			床ドレンサンプリングポンプ (A)	B	0.5			
			床ドレンサンプリングポンプ (A)	B	0.5			
			廃液サンプリングポンプ (A)	B	1.2	2,667		
			廃液サンプリングポンプ (B)	B	1.2			
			無	中和苛性ポンプ	C	6		
		中和硫酸ポンプ		C	6			
		リン酸ソーダポンプ		C	23			
		フリコートポンプ (A)		C	2.1	875		
		フリコートポンプ (B)		C	2.1			
		廃液フィルター保持ポンプ (A)		B	0.36	4.1		
廃液フィルター保持ポンプ (B)	B	0.36		3.7				

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必要 な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		無	凝縮水収集ポンプ	B	1.7	3,248	トウエスト建屋 給排気ファン	C
		無	クラリファイヤ-供給ポンプ	B	0.36	3,859	トウエスト建屋 給排気ファン	C
		無	コンセントレータ-消泡ポンプ	B	6	1,658	トウエスト建屋 給排気ファン	C
		無	スポンジングフロー	C	13.2	2,209	トウエスト建屋 給排気ファン	C
		有	常設代替高圧 電源装置 A, B	Ss 機能維持	燃料油 994.6 潤滑油 155.9	—※※※	自然換気	—
		有	常設代替高圧 電源装置 C, D	Ss 機能維持	燃料油 994.6 潤滑油 155.9	—※※※	自然換気	—
		有	常設代替高圧 電源装置 E, F	C	燃料油 994.6 潤滑油 155.9	—※※※	自然換気	—
		有	常設低圧代替 注水系ポンプ	Ss 機能維持	3.7	—※	—	—
		有	緊急用海水 ポンプ	Ss 機能維持	250	—※	—	—
		有	残留熱除去系海水系 ポンプ A, C	S	560	約 200,000	自然換気	—
			補機冷却系海水系 ポンプ A, C	B	650			
		有	残留熱除去系海水系 ポンプ B, D	S	560	約 200,000	自然換気	—
			補機冷却系海水系 ポンプ B	B	650			
		有	軽油貯蔵タンク A	Ss 機能維持	400,000	約 1,380,000 ※※	—	—
		有	軽油貯蔵タンク B	Ss 機能維持	400,000	約 1,380,000 ※※	—	—
		有	可搬型用 軽油タンク	Ss 機能維持	30,000 × 4 基	約 230,000 ※※	—	—
		有	可搬型用 軽油タンク	Ss 機能維持	30,000 × 4 基	約 230,000 ※※	—	—
		有	緊急時対策所用 発電機燃料油 貯蔵タンク A	Ss 機能維持	75,000	約 120,000 ※※	—	—

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
		有	緊急時対策所用 発電機燃料油 貯蔵タンク B	Ss 機能維持	75,000	約 120,000 ※※	—	—
		有	緊急時対策所用 発電機 A 潤滑油タンク	Ss 機能維持	約 370	1200※	発電機室 送・排風機 ファン	C
			緊急時対策所用 燃料油サービスタ ンク A	Ss 機能維持	約 830	1200※	発電機室 送・排風機 ファン	C
		有	緊急時対策所用 発電機 B 潤滑油タンク	Ss 機能維持	約 370	1200※	発電機室 送・排風機 ファン	C
			緊急時対策所用 燃料油サービスタ ンク B	Ss 機能維持	約 830	1200※	発電機室 送・排風機 ファン	C
		無	固体廃棄物貯蔵庫 A 棟床トレンサンプボ ンプ (水中ポンプ)	—	1.3	—	—	—
		無	トラム運搬車	—	118	—	建屋換気系	C
			トラム運搬車	—	118			
			ガソリンフォークリ フト	—	104.5			
			バッテリーフォークリ フト	—	37			
		無	トラム運搬車	—	118	—	建屋換気系	C
			バッテリーフォークリ フト	—	37			
			バッテリーフォークリ フト	—	37			
		無	仕分け・切断作業場 ホイス A	—	1.7	—	建屋換気系	C
			仕分け・切断作業場 ホイス B	—	1.7			
		無	搬出入エアクレーン	C	143	—	建屋換気系	C
			バッテリーフォークリ フト	—	37			

火災 区画	区画 (部屋) 名称	火災防護 対策が必 要な機器 の有無※1	油内包設備		内包量 (L) ※3	堰容量 (L) ※3	換気・空調設備	
			名称	耐震クラス			名称	耐震クラス
	無		バッテリーフォークリフト(10t)	—	120	—	建屋換気系	C
			低レベル放射性廃棄物 搬出検査装置	—	4			
			リーチフォークリフト	—	19			
			リーチフォークリフト	—	19			
			点検用リフター	—	2			
	無		排気ファンメンテナンスエリア ホイス	—	1.7	—	建屋換気系	C
	無		廃棄体搬出待ちエリア ホイス	—	4	—	建屋換気系	C
			バッテリーフォークリフト	—	37			
無		廃棄体搬出待ちエリア ホイス	—	3.3	—	建屋換気系	C	

※：建屋通路部等に設置されている、または、新設機器ため、内包量以上の堰を設置する。

※※：地下タンク構造であり、タンク室の概略の容積を示す。

※※※：常設代替高圧電源装置エリアは高さ約 12m の壁で囲まれており、燃料油、潤滑油の漏えいに十分な堰容量を有する。

※※※※：今後詳細設計実施

添付資料 2

難燃ケーブルの使用について

難燃ケーブルの使用について

1. はじめに

東海第二発電所において、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準」という。）の要求に基づき、重大事故等対処施設に使用するケーブルについて、第 1 表に示す。

なお、新設する重大事故等対処施設に用いるケーブルは第 1 表に示す難燃性の確認されたケーブルとするが、設計基準事故対処設備かつ重大事故等対処施設である既設設備には非難燃ケーブルが使用されており、これらについては、非難燃ケーブル及びケーブルトレイを不燃材の防火シートで覆い難燃ケーブルを使用した場合と同等以上の難燃性能を確認した代替措置（「複合体」）を使用することから、他の重大事故等対処施設に影響を及ぼすおそれはない。これらについては、設置許可基準規則、火災防護に係る審査基準への適合性を 8 条別添 4 にて説明する。

2. 難燃ケーブルの要求事項

「火災防護に係る審査基準」における難燃ケーブルの要求事項を以下に示す。

2.1 火災発生防止

2.1.2 安全機能を有する構築物、系統及び機器は、以下の各号に掲げるとおり、不燃性材料又は難燃性材料を使用した設計であること。ただし、当該構築物、系統及び機器の材料が、不燃性材料又は難燃性材料と同等以上の性能を有するもの(以下「代替材料」という。)である場合、もしくは、当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合はこの限りではない。

(3) ケーブルは難燃ケーブルを使用すること。

(参考)

「当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合」とは、ポンプ、弁等の駆動部の潤滑油、機器躯体内部に設置される電気配線、不燃材料の表面に塗布されるコーティング剤等、当該材料が発火した場合においても、他の構築物、系統又は機器において火災を生じさせるおそれが小さい場合をいう。

(3) 難燃ケーブルについて

使用するケーブルについて、「火災により着火し難く、著しい燃焼をせず、また、加熱源を除去した場合はその燃焼部が広がらない性質」を有していることが、延焼性及び自己消火性の実証試験により示されていること。

(実証試験の例)

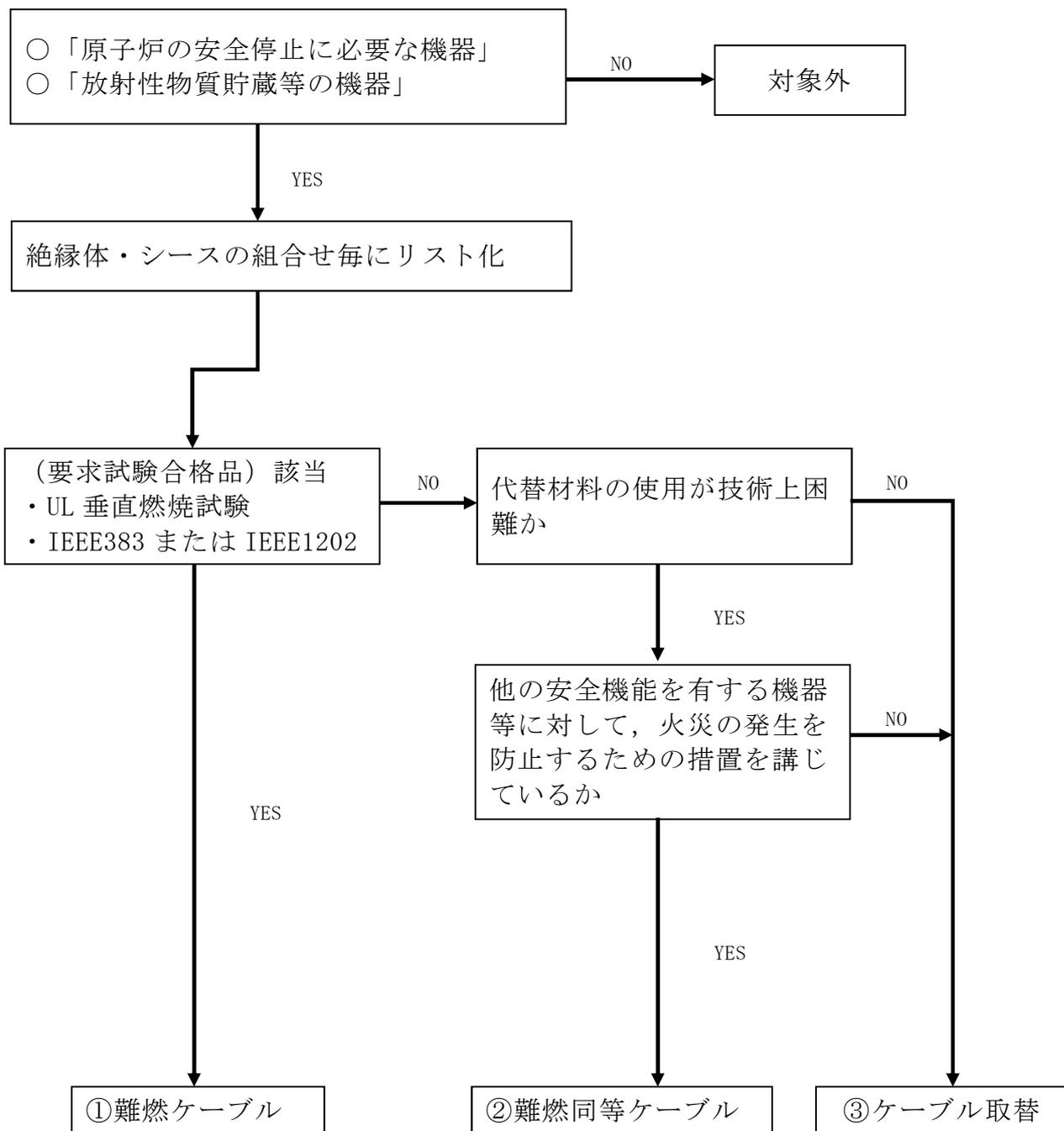
- ・ 自己消火性の実証試験・・・UL 垂直燃焼試験
- ・ 延焼性の実証試験・・・IEEE383 または IEEE1202

3. 難燃ケーブルの使用対象箇所及び確認方法

東海第二発電所で使用するケーブルは、非難燃ケーブルに延焼防止剤を施し使用している。経年劣化等による機器の取替えや、新設に伴い敷設するケーブルは、実用上可能な限り難燃ケーブルを使用することとしている。

「火災防護に係る審査基準」では、難燃ケーブルの使用にあたり、自己消火性の実証試験(UL 垂直燃焼試験)等による確認が要求されているため、以下のフローに基づき対象箇所を選定し、ケーブル使用状況及び試験状況について調査、確認を行った。

なお、ケーブルの試験方法及び試験結果については、8条-別添1-資料4「安全機能を有する機器に使用するケーブルの難燃性について」に示すとおりである。



第 1 図 難燃ケーブルの確認フロー

4. ケーブルの難燃性適合状況

第1表に重大事故等対処施設に使用するケーブルの難燃性確認結果を示す。

第1表 ケーブルの難燃性確認結果

区分	No.	絶縁体	シース	UL 垂直 燃焼試験	IEEE383 or IEEE1202	フロー 結果
高圧 ケーブル	1	架橋 ポリエチレン	難燃ビニル	○	○	①
	2	架橋 ポリエチレン	難燃特殊 耐熱ビニル	○	○	①
低圧 ケーブル	3	難燃架橋 ポリエチレン	難燃特殊 耐熱ビニル	○	○	①
	4	難燃 EP ゴム	難燃クロロ プレングム	○	○	①
	5	シリコンゴム	ガラス編組	○	○	①
制御 ケーブル	6	難燃架橋 ポリエチレン	難燃特殊 耐熱ビニル	○	○	①
	7	難燃架橋 ポリエチレン	難燃架橋 ポリエチレン	○	○	①
	8	難燃 EP ゴム	難燃クロロ プレングム	○	○	①
	9	シリコンゴム	ガラス編組	○	○	①
	10	ETFE ^{*1}	難燃特殊 耐熱ビニル	○	○	①
	11	発泡ポリエチレン	難燃ポリエチレン	○	○	①
	12	耐放射線性架橋ポ リオレフィン	耐放射線性架橋難 燃ポリオレフィン	○	○	①
計装 ケーブル	13	難燃 EP ゴム	難燃クロロ プレングム	○	○	①
	14	ETFE ^{*1}	難燃クロロ プレングム	○	○	①

	15	耐放射線性架橋 ポリエチレン	難燃架橋 ポリエチレン	○	—	②
	16	耐放射線性架橋 ポリエチレン	難燃特殊 耐熱ビニル	○	—	②
	17	静電遮蔽付 架橋ポリエチレン	難燃特殊 耐熱ビニル	○	○	①
	18	耐放射線性架橋 発泡ポリエチレン	ノンハロゲン難燃 架橋ポリエチレン	○	○	①
	19	架橋 ポリエチレン	難燃架橋 ポリエチレン	○	○	①
	20	架橋 ポリエチレン	難燃特殊 耐熱ビニル	○	○	①
光ファイ バケーブ ル	21	FRP※ ²	難燃ビニル	○	○	①
	22	難燃 ERP※ ²	難燃特殊耐熱 ビニル	○	○	①

※1 四フッ化エチレン・エチレン共重合樹脂

※2 光ファイバケーブルには絶縁体がないため、中央支持材を記載

添付資料 3

不燃性又は難燃性の換気フィルタの
使用状況について

重大事故等対処施設における

不燃性又は難燃性の換気フィルタの使用状況について

1. 不燃性又は難燃性の換気フィルタの使用状況

換気空調設備	フィルタ種類 (チャコールフィルタ以外)	材質	性能
非常用ガス処理系/原子炉建屋再循環系	プレフィルタ	ガラス繊維	難燃性
	ヘパフィルタ	ガラス繊維	難燃性
電気室送風機	バグフィルタ	ガラス繊維	難燃性
蓄電池室送排風機	バグフィルタ	ガラス繊維	難燃性
中央制御室再循環系	プレフィルタ	ガラス繊維	難燃性
	ヘパフィルタ	ガラス繊維	難燃性
緊急時対策所建屋換気系	プレフィルタ	ガラス繊維	難燃性
	ヘパフィルタ	ガラス繊維	難燃性

「－」表示：フィルタなし構造の空調機

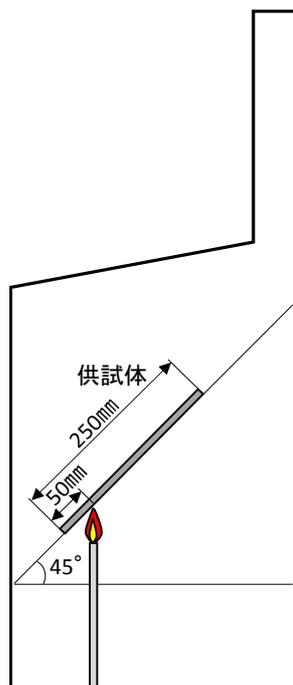
2. JACA No.11A-2003 の試験概要

JACA No.11A-2003 の難燃性確認試験は、第 1 図の試験装置にて、60 秒間試験体フィルタの端部を規定の条件の炎にさらし、燃焼速度、残炎、残じん時間、溶融滴下した物からの発火の有無、燃焼距離を測定し、難燃性に対する評価を行うものである。



3. JIS L 1091 の試験概要

JIS L 1091 の難燃性確認試験は、第 2 図の試験装置にて、120 秒間供試体を規定の条件の炎にさらし、燃焼面積、残炎・残じん時間、燃焼距離を測定し、難燃性に対する評価を行うものである。



第 2 図 JIS L 1091 の試験概要

添付資料 4

保温材の使用状況について

重大事故等対処施設における保温材の使用状況について

1. はじめに

東海第二発電所において、「実用発電用原子炉施設及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下、「火災防護に係る審査基準」という。）の要求に基づき、重大事故等対処施設に使用する保温材について以下に示す。

2. 要求事項

保温材については、「火災防護に係る審査基準」2.1 火災の発生防止 2.1.2 に基づき実施することが要求されている。

2.1.2 安全機能を有する構築物、系統及び機器は、以下の各号に掲げるとおり、不燃性材料又は難燃性材料を使用した設計であること。ただし、当該構築物、系統及び機器の材料が、不燃性材料又は難燃性材料と同等以上の性能を有するもの（以下「代替材料」という。）である場合、もしくは、当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合は、この限りではない。

(5) 保温材は金属、ロックウール又はグラスウール等、不燃性のものを使用すること。

(参考)

「当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使

用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合」とは、ポンプ、弁等の駆動部の潤滑油、機器躯体内部に設置される電気配線、不燃材料の表面に塗布されるコーティング剤等、当該材料が発火した場合においても、他の構築物、系統又は機器において火災を生じさせるおそれが小さい場合をいう。

3. 重大事故等対処施設の保温材の使用

重大事故等対処施設に対する保温材は、平成 12 年建設省告示第 1400 号に定められたもの^{*1}、又は建築基準法の不燃性材料認定品とする。

※1：＜平成 12 年建設省告示第 1400 号（不燃材料を定める件）＞

- ・ 建築基準法（昭和 25 年法律第 201 号）第 2 条第九号の規定に基づき、不燃材料を次のように定める。
- ・ 建築基準法施行令（昭和 25 年政令第 338 号）第 108 条の 2 各号（建築物の外部の仕上げに用いるものにあつては、同条第一号及び第二号）に掲げる要件を満たしている建築材料は、次に定めるものとする。

一 コンクリート

二 れんが

三 瓦

四 陶磁器質タイル

五 繊維強化セメント板

六 厚さが 3mm 以上のガラス繊維混入セメント板

七 厚さが 5mm 以上の繊維混入ケイ酸カルシウム板

八 鉄鋼

九 アルミニウム

十 金属板

十一 ガラス

十二 モルタル

十三 しっくい

十四 石

十五 厚さが 12mm 以上のせっこうボード

(ボード用原紙の厚さが 0.6mm 以下のものに限る。)

十六 ロックウール

十七 グラスウール板

以 上

添付資料 5

建屋内装材の不燃性について

建屋内装材の不燃性について

1. 概 要

東海第二発電所において、安全機能を有する機器等を設置する建屋の内装材に対する不燃性材料の使用について示す。

2. 要求事項

建屋内装材への不燃性材料の使用は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準」という。）の「2.1 火災発生防止」の2.1.2に基づき実施することが要求されている。

火災防護に係る審査基準の記載を示す。

2.1.2 安全機能を有する構築物、系統及び機器は、以下の各号に掲げるとおり、不燃性材料又は難燃性材料を使用した設計であること。ただし、当該構築物、系統及び機器の材料が、不燃性材料又は難燃性材料と同等以上の性能を有するもの（以下「代替材料」という。）である場合、もしくは、当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生することを防止するための措置が講じられている場合は、この限りではない。

(6) 建屋内装材は、不燃性材料を使用すること。

(参考)

「当該構築物、系統及び機器の機能を確保するために必要な代替材料の使用が技術上困難な場合であって、当該構築物、系統及び機器における火災に起因して他の安全機能を有する構築物、系統及び機器において火災が発生すること

を防止するための措置が講じられている場合」とは、ポンプ、弁等の駆動部の潤滑油，機器躯体内部に設置される電気配線，不燃材料の表面に塗布されるコーティング剤等，当該材料が発火した場合においても，他の構築物，系統又は機器において火災を生じさせるおそれが小さい場合をいう。

3. 建屋内装材の国内規制

建物の天井，壁，床に使用される内装材には，出火時の急速な火災拡大を防止するための防火規制が定められている。

火災拡大には天井材及び壁材の寄与が大きく，床材の寄与は小さいことから「天井材及び壁材」と「床材」で規制内容が異なる。

以下のとおり，天井材及び壁材については建築基準法により，また，床材については消防法により規制されている。

第1表 規制内容比較

	建築基準法（第三十五条の二）	消防法（第八条の三）
規制の種類	内装制限	防災規制
規制の対象	天井材，壁材	床材（じゅうたん等）
規制適合品の分類	不燃材料，準不燃材料，難燃材料	防災物品
認定（確認）の方法	・試験による大臣認定 ・仕様規定	試験による認定

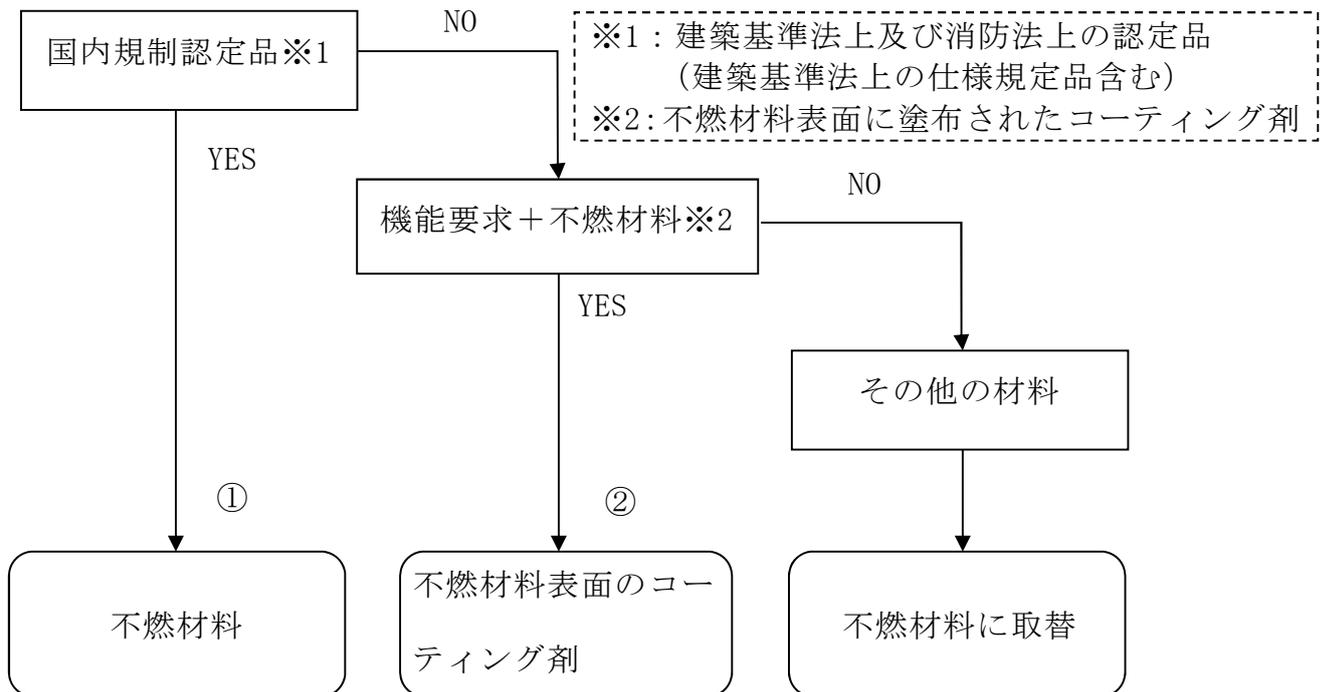
4. 建屋内装材の不燃性について

上記「3. 建屋内装材の国内規制」を踏まえ，建築基準法における不燃材料，準不燃性材料並びに消防法における防災物品として防火性能を確認した材料を「不燃性材料」とする。

なお、耐放射線性等の機能要求があり、代替材料の使用が技術上困難な場合で、不燃材料の表面に塗布するコーティング剤は、不燃性材料の適用外とする。

(火災防護に係る審査基準 2.1.2(参考)を参照)

以下に、内装材の不燃性を第1図の確認フローに基づき確認する。



第1図 内装材の不燃性確認フロー

5. 内装材の認定、仕様規定の確認 (①)

設計図書及び現場確認により、内装材における防火規制上の認定及び仕様規定への適合状況を確認した。

なお、中央制御室のタイルカーペットは、消防法施行規則第四条の三に基づき、第三者機関において防災物品の防災性能試験を実施し、性能を満足したものであり国が登録したものを使用している。

6. 内装材の仕様確認 (②)

管理区域内で使用されるエポキシ樹脂塗料等は、旧建設省告示第 1231 号第 2 試験に基づく難燃性が確認された塗料であることに加え、不燃性材料であるコンクリート表面に塗布することから、火災防護に係る審査基準 2.1.2 (参考) の「不燃材料の表面に塗布されるコーティング剤等、当該材料が発火した場合においても、他の構築物、系統又は機器において火災を生じさせるおそれが小さい」とされていることより、不燃性材料と同等である。

7. 内装材の不燃性確認結果

上記、「5. 内装材の認定、仕様規定の確認」、「6. 内装材の仕様確認」により、建屋内装材を確認した。結果、原子炉建屋 6 階燃料交換台車操作室床、中央制御室コンピューター室床、換気空調機械室床に不燃材料でない内装仕様があることを確認した。これらについては、不燃材料に取り替えることとする。以下、第 2 表に内装材使用状況を示す。

第2表 内装材使用状況

場 所	使用箇所	内装仕様	備 考
発電所全般	管理区域内全域 (天井, 床, 壁)	エポキシ樹脂塗料	難燃性材料
中央制御室, 過渡時データ収集装置室 (NATRAS室), タービン建屋2階, 換気空調機械室,	壁	合成樹脂エマルジョン系塗料	難燃性材料
原子炉建屋6階燃料交換台車操作室	鉄部		
タービン建屋2階	鉄部	合成樹脂系塗料	難燃性材料
中央制御室, 過渡時データ収集装置室 (NATRAS室), 中央制御室コンピューター室, 換気空調機械室	天井	岩綿吸音板	不燃材料
中央制御室コンピューター室, 原子炉建屋6階燃料交換台車操作室	壁	スチールパーテーション	不燃材料
原子炉建屋6階燃料交換台車操作室	床	長尺シート	その他の材料 ^{※3}
中央制御室コンピューター室, 換気空調機械室		ビニル系床シート	その他の材料 ^{※3}
中央制御室		タイルカーペット	防災認定品
キャスクピット除染室, キャスクピット	壁, 床	ステンレスライニング	不燃材料
緊急時対策所	床	タイルカーペット	不燃材料

※3：不燃材料に取替えを行う。

添付資料 6

消火用非常照明器具の配置図

消火用非常照明器具の配置図

1. 概 要

屋内の消火栓，消火設備現場操作盤の設置場所及びこれら設備までの経路には，移動及び消火設備の操作を行うため，現場への移動時間並びに消火継続時間 20 分を考慮して，1 時間以上の容量の蓄電池を内蔵する非常用照明器具を設置する。

また，火災以外の非常時も考慮し 12 時間点灯できる容量のものとしている。

なお，今後の詳細設計により追加設置等も考慮する。

第 1 表 蓄電池内蔵型照明仕様

出力電圧	DC12V
出力電流	DC5A
保護回路	NFB (5A) にて保護
内蔵電池	小型制御弁式鉛蓄電池 (消防法蓄電池設備型式認定品)
非常照明動作時間	付属 LED 照明を 12 時間以上点灯可能
照明仕様	LED 消費電力 15W LED 輝度 1150lm
入力電圧	AC100V \pm 10V
内蔵蓄電池充電方式	定電圧一定電流充電式
充電電圧	DC13.3V \pm 2%
充電電流	DC4.0A \pm 0.5A

添付資料 7

中央制御室・緊急時対策所の排煙設備 について

中央制御室・緊急時対策所の排煙設備について

1. 概 要

「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準」という。）では、中央制御室のような運転員が駐在する火災区域には、火災発生時の煙を排気するため、排煙設備を設置することが要求されていることから、以下のとおり排煙設備を配備する。

2. 要求事項

火災防護に係る審査基準の「2.2 火災の感知、消火」の2.2.1 では、火災時に煙の充満等により消火活動が困難なところには、自動消火設備又は手動操作による固定式消火設備の設置が要求されている。一方、重大事故等対処施設である中央制御室、緊急時対策所については、火災時に煙が充満しなければ迅速に消火活動が可能であることから、排煙設備を設置する。

火災防護に係る審査基準の記載を以下に示す。

2.2 火災の感知、消火

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に掲げるように、安全機能を有する構築物、系統及び機器に対する火災の影響を限定し、早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

(2) 消火設備

①原子炉の高温停止及び低温停止を達成し、維持するための安全機能を有する構築物、系統及び機器が設置される火災区域または火災区画であって、火災時に煙の充満、放射線の影響等により消火活動が困難なところに

は、自動消火設備又は固定式消火設備を設置すること。

3. 排煙設備

中央制御室、緊急時対策所の煙を排気するため、建築基準法施行令に準じて排煙設備を配備する。以下に排煙設備の仕様を示す。

(1) 排煙容量

中央制御室の排煙設備は、建築基準法施行令第百二十六条の三の排煙設備に準じて、以下の排煙容量とする。

排煙容量：290m³/min 以上×2 台 (580 m³/min 以上)

【中央制御室床面積：524m²】

建築基準法における排煙容量の算出

290m³/min 以上×2 台

=524 m³/min (中央制御室の床面積 1m²につき 1m³/min 以上)

×1.1 (ダクト圧力損失 0.1 考慮)

【建築基準法の要求排煙容量】

120m³/min 以上で、かつ、床面積 1m²につき 1m³/min (2 以上の防煙区画部分に係る排煙機にあつては、当該防煙区画部分のうち床面積の最大のものの床面積 1m²につき 2m³) 以上

※詳細設計により仕様 (容量, 台数) は変更の可能性はある。

②緊急時対策所

緊急時対策所の排煙設備は、建築基準法の排煙設備に準じて、以下の排煙容量とする。

排煙容量：約 167m³/min 以上×1 台※

【緊急時対策所 面積：約 347.1m²】

緊急時対策所内を6つの防煙区画に分割し、面積が最大となる防煙区画の床面積から排煙容量を算出する。このうち、床面積が最大となる防煙区画の面積は73.4m²。

建築基準法における排煙容量の算出

約167m³/min以上×1台

= 73.4m³/min (緊急時対策所の防煙区画のうち床面積が最大のものの

床面積1m²につき2m³/min以上)

×2m³/min×1.1(ダクト圧力損失0.1考慮)

=73.4 m³/min×2m³/min×1.1=161.48m³/min

以上より、167m³/min≒10,000m³/hrとする。

※今後の詳細検討により、容量・台数等の変更も有り得る。

(2) 排煙設備の使用材料

排煙設備の排煙機及びダクトは、火災時における煙の排気を考慮し以下の材料とする。

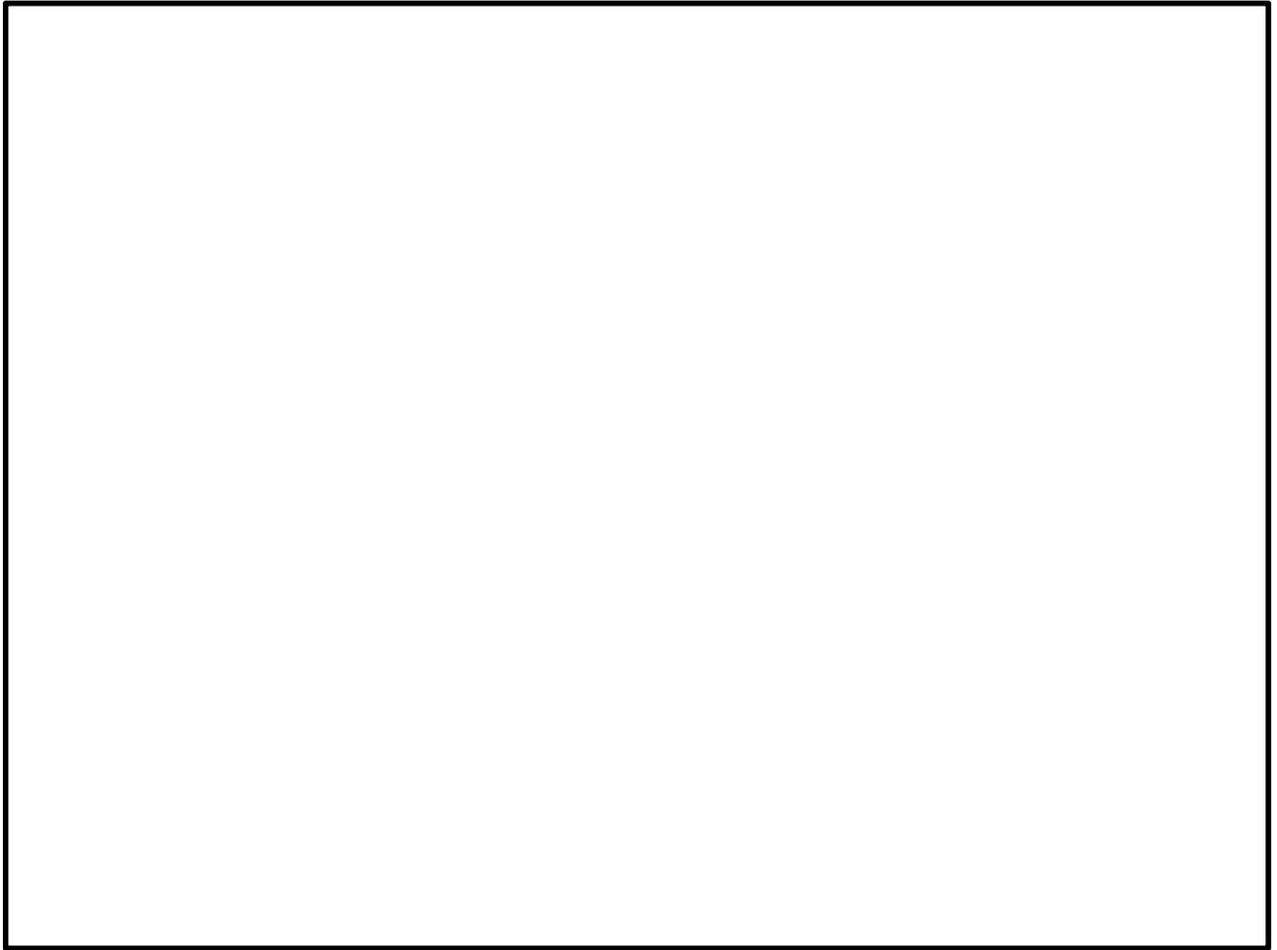
- ・排煙機：金属製
- ・ダクト：耐火性・耐熱性を有するダクト

(3) 電源

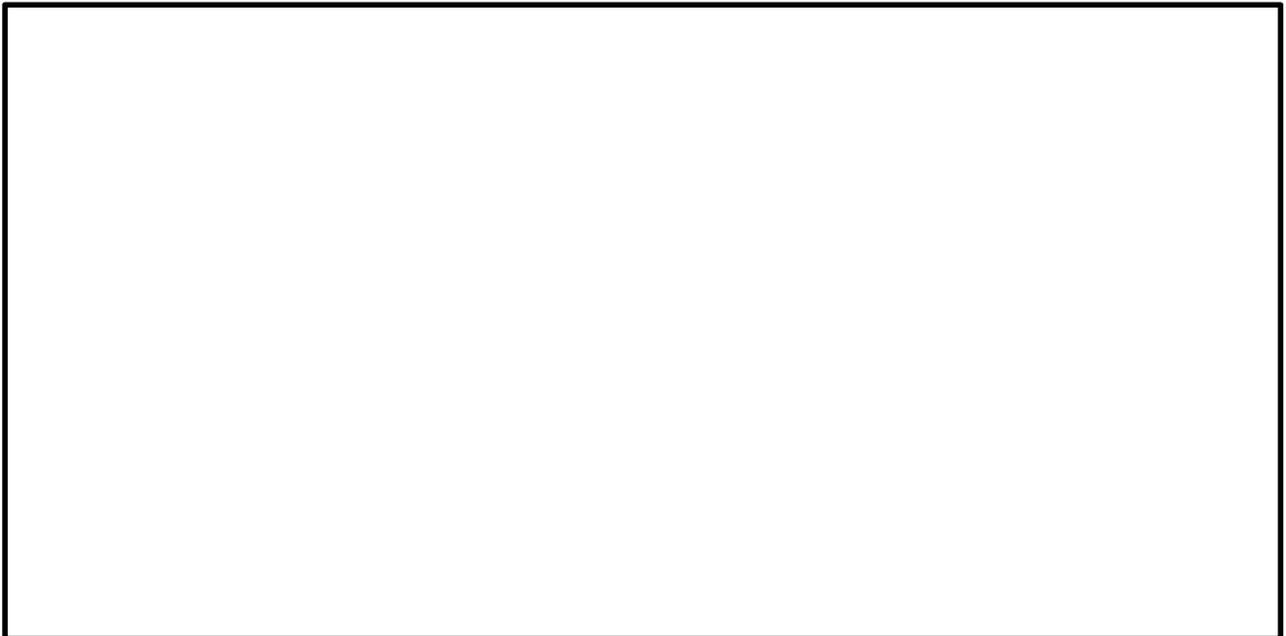
排煙設備の電源は、外部電源喪失を考慮し、中央制御室の排煙設備は非常用電源より供給し、緊急時対策所の排煙設備の電源は、緊急時対策所用発電機が接続する電源から供給する設計とする。

(4) その他

- ・ 自然災害（竜巻，火山灰）における屋外排気口の防護対策として，十分な厚さの鉄板を設置し下向きの排気とする。
- ・ 中央制御室の気密性を確保するため，中央制御室バウンダリ機能を満足する隔離弁を設置する。



第 1 図 中央制御室非常用換気空調系系統図



第 2 図 中央制御室排煙設備概要

添付資料 8

常設代替高圧電源装置置場の
火災感知設備及び消火設備について

常設代替高圧電源装置置場の火災感知設備及び消火設備について

1. 常設代替高圧電源装置置場（地下部）の火災感知設備及び消火設備について

- ① 2C・2D 非常用ディーゼル燃料移送ポンプ室 [] , HPCS ディーゼル燃料移送ポンプ室 [] ディーゼル駆動消火ポンプ用燃料移送ポンプ室 [] 及び常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ室 []

当該火災区画は、燃料油である軽油を取り扱う燃料移送ポンプが設置されるが、常時、換気設備により機械換気されており、可燃性の蒸気が滞留するおそれはないことから、防爆型の火災感知器は設置せず、アナログ式の煙感知器、熱感知器を異なる種類の感知器として設置する。

消火設備は、油内包設備である軽油移送ポンプが設置され、火災発生時に煙の充満により消火活動が困難となる可能性が否定できないことから、ハロゲン化物自動消火設備（全域）を設置することとする。なお、人が立ち入る場合には自動消火設備が動作しないように起動信号を除外する運用とする。

- ② 燃料移送ポンプ前室 []

燃料移送ポンプ前室は、各移送ポンプ室へ連絡する通路部であり、油内包設備、電源盤など可燃物となる設備は設置されないこと、持込み可燃物の管理を行うことにより火災の発生防止を図ることから、当該火災区画は火災の影響を受けるおそれが考えにくい。したがって、消防法又は建築基準法に基づく火災感知器を設置する設計とする。

消火設備は、火災防護対象機器は設置されず、可燃物が少ないことから煙の充満により消火活動が困難となることはないため、消火器で消火を行う設計とする。

- ③ 換気機械室 []

当該火災区画には、軽油移送ポンプ室、常設代替高圧電源装置置場カルバート（トンネル部、立坑部）、緊急用電気品室用の換気設備が設置される。

これらの換気設備は、油内包設備ではなく、持込み可燃物の管理を行うことにより火災の発生防止を図ることから、当該火災区画は火災の影響を受けるおそれが考えにくい。したがって、消防法又は建築基準法に基づく火災感知器を設置する設計とする。

消火設備は、油内包設備は設置せず、持込み可燃物の管理を行うことにより可燃物量を少なくすることから煙の充満により消火活動が困難となることはないため、消火器で消火を行う設計とする。

④緊急用電気品室

当該火災区画には、常設代替高圧電源装置から給電される緊急用 M/C、緊急用 P/C など緊急用電源に関する設備が設置される。

火災感知設備は、異なる種類の組み合わせとしてアナログ式の煙感知器、熱感知を設置する設計とする。

消火設備は、電源盤が設置されることから、火災発生時に煙の充満により消火活動が困難となることが否定できないため、ハロゲン化物自動消火設備（全域）を設置する設計とする。なお、人が立ち入る場合には自動消火設備が動作しないように起動信号を除外する運用とする。

⑤階段室

階段室には、可燃物なる設備は設置されないこと、持込み可燃物の管理を行うことにより火災の発生防止を図ることから、当該火災区画は火災の影響を受けるおそれが考えにくい。したがって、消防法又は建築基準法に基づく火災感知器を設置する設計とする。

消火設備は、火災防護対象機器は設置されず、可燃物が少ないことから煙の充満により消火活動が困難となることはないため、消火器で消火を行う設計とする

⑥機器ハッチ室（地下1階部分）

当該火災区画には、2C 非常用ディーゼル発電機及び高圧注水系ディーゼル発電機用燃料移送ポンプ室から常設代替高圧電源装置置場カルバート（DB トンネル部）へ繋がる軽油移送配管が設置される。火災感知器は、異なる種類の感知器として、アナログ式の煙感知器、熱感知器を設置する設計とする。

消火設備は、ハロゲン化物自動消火設備（全域）を設置する設計とする。

⑦西側淡水貯水設備

重大事故等の収束に必要な水源となる西側淡水貯水設備が、常設代替高圧電源装置置場の最下層に設置される。西側淡水貯水設備は、不燃材料のみで構成されており、水を内包しており、火災の発生する恐れがないことから火災防護対策が不要であるため、消防法又は建築基準法に基づく火災感知設備及び消火設備を設置する設計とする。

⑧西側淡水貯水設備水位計室

西側淡水貯水設備の設置階よりも一つ上の階層に西側淡水貯水設備水位計が設置される。火災感知器は、異なる種類の感知器として、アナログ式の煙感知器、熱感知器を設置する設計とする。

消火設備は、可燃物が少ない火災区画であることから、消火器にて消火する設計とする。

⑨ハロン消火設備ポンベ室

ハロン消火ポンベ室は、ハロゲン化物消火設備（全域）の消火用ハロンポンベが設置される火災区画である。ハロンポンベは不燃物で構成され、また、当該火災区画の可燃物量は少ないことから火災の影響を受ける可能性は少ない。したがって、消防法又は建築基準法に基づく火災感知器を設置する。消火設備は、可燃物が少ないことから消火器により消火を行う設計とする。

⑩常設代替電源装置置場カルバート（トンネル部）

当該火災区画は、燃料油である軽油を内包する軽油配管が設置されるが、常時、換気設備により機械換気されており、可燃性の蒸気が滞留するおそれはないことから、防爆型の火災感知器は設置せず、アナログ式の煙感知器、熱感知器を異なる種類の感知器として設置する。

消火設備は、1時間当たりトンネル空間部容積の約2倍の容積を排気できる十分な排気能力を有する換気装置により、常時、機械換気が行われていることから煙の充満により消火活動が困難なところにはならないと考えられるが、トンネル内部は消火器等の運搬に十分な空間が確保できないおそれがあること、トンネル長が長いことから、早期の消火活動に影響を及ぼすおそれがあるため固定式の消火設備を設置する設計とする。

⑪DB/SA トンネル室（立ち下がり部）

常設代替電源装置置場カルバート（トンネル部）につながるDB トンネル室及びSA トンネル室については、常設代替電源装置置場カルバート（トンネル部）と同じ火災区画として設定しており、火災感知器及び消火設備ともに常設代替電源装置置場カルバート（トンネル部）と同じ設計とする。

参考資料 1

重大事故等対処施設における

潤滑油又は燃料油の引火点，室内温度及び

機器運転時の温度について

重大事故等対処施設における潤滑油又は燃料油の引火点，
室内温度及び機器運転時の温度について

1. はじめに

重大事故等対処施設を設置する火災区域にある油内包設備に使用する潤滑油又は燃料油は，その引火点が油内包設備を設置する環境温度よりも高く，機器運転時の温度よりも高いため，可燃性蒸気とならないことを以下のとおり確認した。

2. 潤滑油の引火点，室内温度，機器運転時の温度

火災区域に設置する油内包設備に使用している潤滑油の引火点は，約 220℃～270℃であり，各火災区域の温度（空調設計上の上限値である室内設計温度：約 10℃～40℃）及び機器運転時の潤滑油温度（運転時最高使用温度：約 80℃～95℃）に対し高いことを確認した。また，常設代替高圧電源設備に使用している潤滑油の引火点は約 250℃であり設置場所の温度（外気温 40℃）及び機器運転時の潤滑油温度（外気温 40℃における運転時の最高使用温度：約 105℃）に対し大きいことを確認した。

第 1 表に主要な潤滑油内包設備に使用している潤滑油の引火点，室内温度及び機器運転時の温度を示す。

第1表 主要な潤滑油の引火点，室内温度及び機器運転時の温度

潤滑油品種	潤滑油内包機器	引火点 [°C]	室内 温度 [°C]	機器運転時 潤滑油温度 [°C]
FBK タービン 56	低圧炉心スプレイ系ポンプ	260	40	85
DTE オイルライト	原子炉隔離時冷却系ポンプ	226	40	80
モービル DTE24	制御棒駆動水ポンプ	220	40	85
FBK タービン 68	残留熱除去系ポンプ	270	40	95
タービン油 ^{※2}	常設代替高圧電源装置	250	40 [※]	105
ディーゼル CF30 ^{※2}	緊急時対策所発電機	256	40	105
タービン油 ^{※2}	常設代替低圧注入系ポンプ	250	40 [※]	85
タービン油 ^{※2}	代替循環冷却系ポンプ	250	40	90
タービン油 ^{※2}	代替燃料プール冷却系ポンプ	250	40	90
タービン油 ^{※2}	緊急用海水ポンプ	250	40 [※]	85

※屋外設備の設計温度 38.4°Cに余裕を見た値

※2 今後の設計進捗により変更も有り得る

3. 燃料油の引火点，室内温度，機器運転時の温度

火災区域内に設置する燃料油は，非常用ディーゼル発電機（以下「D/G」という。）に使用する軽油である。

軽油の引火点は約 45°Cであり，プラント通常運転時の D/G 室の室内設計温度である 40°Cに対し高いことを確認した。なお，D/G 起動時は，D/G 室専用の換気ファンが起動し，D/G 室内の換気を行うよう設計されている。

また，常設代替高圧電源装置は，運転中は冷却ファンにより内燃機関を冷却し，外気温 40°Cの時，排気空気温度は 76°C近くになるが，内燃機関の燃料供給部分付近の空気は，エンジンの放熱量と換気流量のバランスより，軽油の引火点 45°C以下となる。仮に燃料供給部分付近の温度が軽油の引火点を越えた

としても、火災区域内は多量の空気により換気されることから、可燃性蒸気とはならない。

参考資料 2

火災区域又は火災区画に設置する

ガスボンベについて

火災区域又は火災区画に設置するガスボンベについて

発火性又は引火性の気体であるガスボンベの使用状況を確認するために、火災区域に設置するガスボンベを抽出した。以下に設置状況を示す。

第 1 表 火災区域に設置するガスボンベ

火災区域	ボンベ種類	容量(L/本)	本数	用途
原子炉建屋	水素ボンベ	47	2	格納容器内雰囲気監視系校正ラック

火災区域に設置するガスボンベとしては、空気、窒素、水素、酸素、二酸化炭素ガスボンベ等であるが、発火性又は引火性の気体としては、水素のみであることを確認した。

参考資料 3

水密扉の止水機能に対する火災影響 について

水密扉の止水機能に対する火災影響について

1. 概要

水密扉は、溢水発生時に安全機能を有する機器を防護することを目的とし設置している。一方、水密扉のパッキンは難燃性であるため、火災時に止水機能が低下するおそれがある。これについて、「火災防護に係る審査基準 2.2.3」の（参考）においては、建屋内の消火活動のために設置される消火栓から放水される溢水に対して安全機能が確保されていることが必要となる。火災は、単一火災と地震随伴火災が想定されることを踏まえ、水密扉が設置された箇所を整理し、安全機能への影響を評価する。

2. 水密扉の設置箇所と火災発生時の影響

火災防護の観点から、水密扉の設置箇所を確認した結果、以下の区域の境界に設置されている。

- ①固定式消火設備を設置する安全機能を有する火災区域
- ②現場確認により固定式消火設備の対象から除いた安全機能を有する火災区域
- ③安全機能を有しない火災区域

2.1 単一火災

単一火災は、上記 2. ①②③のいずれの区域においても火災の発生が想定される。一方、消火活動における消火水系からの放水による溢水に関し、内部溢水影響評価ガイドでは、消火栓による消火活動は想定される場合は、溢水を想定することとしている。

①固定式消火設備を設置した火災区域の境界は、速やかに固定式消火設備により消火を実施するため、基本的には消火栓による消火活動に期待しない。また、②現場確認により固定式消火設備の対象から除いた安全機能を有する火災区域の境界は、可燃物量が少なく、金属製の筐体や電線管に覆われていることから、消火器による消火活動を行う設計であるため、基本的には、消火栓による消火活動は期待していない。しかしながら、①、②において消火栓の使用は考慮する必要があることから溢水による影響の有無を評価した。その結果、溢水防護への影響は生じない。③安全機能を有しない火災区域の境界については、消火栓による消火活動が想定されることから、消火活動に伴う放水による溢水により安全機能への影響の有無を評価した。評価の結果、安全機能へ影響をおよぼす区域はないことを確認している。

2.2 地震随伴火災

地震随伴による火災は、耐震B、Cクラス機器の破損による火災が想定される。出火源となる耐震B、Cクラス機器については安全機能を有する火災区域に設置されたものの他に、安全機能を有していない火災区域に設置されたものを含めて、隣接する火災区域への温度影響を評価した上で、安全機能を有する火災区域に対して影響をおよぼすものは耐震性を確保する設計とする。これにより、火災の発生と隣接区域への影響を防止するとともに安全機能を有する火災区域で、万が一、耐震B、Cクラス機器の破損によって火災が発生した場合であっても、固定式消火設備が設置された火災は速やかに消火を実施すること、固定式消火設備を設置する対象から除いた安全機能を有する火災区域に設置された耐震B、Cクラス機器は、可燃物量が少なく、消火器により速やかに消火することから、地震随伴による火災により①、②の安全機能を有する火災区域で水密扉の機能が喪失することはない。

3. 消火設備の破損，誤動作又は誤操作について

「火災防護に係る審査基準 2.2.3」の(参考)においては，消火活動時の消火水の溢水の他に，消火設備の破損，誤動作又は誤操作を踏まえ内部溢水影響評価ガイドにより確認することが求められている。内部溢水影響評価ガイドでは，想定破損に対し他設備の健全性を仮定していること，誤動作，誤操作は消火栓の元弁が手動弁であることから，現場での意図した操作を除き，原因や状況が特定されない事象であると考えられ，これらも想定破損の同様な考え方と言えることから，水密扉により溢水から安全機能を防護可能である。なお，消火設備の破損については地震による破損も考えられるが，2.2「地震随伴火災」に記載したとおり，安全機能を有する火災区域に影響が考えられる耐震B，Cクラス機器については耐震性を確保することにより，発生防止を図っていることから，水密扉の機能は確保され，配管破損に伴う溢水により安全機能への影響は生じない。

4. まとめ

火災区域毎の境界の水密扉と，各火災並びに溢水について，安全機能への影響の有無を以下の第1表に整理する。

水密扉については，単一火災並びに地震随伴火災による火災とその際の消火活動に対する溢水に対して，安全機能を損なうものではない。

第1表 水密扉と設置状況と各火災並びに溢水に対する影響一覧

水密扉の設置箇所		単一火災		地震随伴火災	消火設備の破損，誤動作または誤操作による安全機能への影響
		消火水の溢水想定	水密扉の機能喪失による安全機能への影響	水密扉の機能並びに安全機能への影響	
安全機能を有する火災区域の境界	固定式消火設備有	—	溢水評価の結果影響なし	低耐震クラス機器の火災発生防止による機能確保	水密扉により防護
	固定式消火設備無（消火器による対応）	—	溢水評価の結果影響なし	低耐震クラス機器の火災発生防止による機能確保	水密扉により防護
安全機能を有しない火災区域の境界	固定式消火設備無	—	溢水評価の結果影響なし	低耐震クラス機器の火災発生防止による機能確保	水密扉により防護

参考資料 4

配管フランジパッキンの火災影響について

配管フランジパッキンの火災影響について

1. 概要

東海第二発電所の火災防護対象機器の選定においては、不燃性材料である金属製の配管、タンク、手動弁、逆止弁等については火災により安全機能や重大事故等対処設備の機能に影響がおよぼさないものと整理している。これらのうち、配管フランジや、弁のフランジについては、内包するものの漏えいを防止するために、不燃性でないパッキン類が取り付けられていることから、燃焼試験により火災影響を確認した。

2. 燃焼試験

2.1 試験体の選定

安全機能を有する系統、機器及び重大事故等対処施設で使用されているパッキンは、耐熱性の高い黒鉛系パッキン、低温配管などに用いられるシートパッキン(黒鉛系パッキンと比較し耐熱性が落ちる)、ゴムパッキンを使用している。したがって、熱影響を考慮する必要があると考えられるシートパッキン、ゴムパッキンについて以下の代表品を用いて燃焼試験を行う。試験においては、体積が小さく入熱による温度影響を受けやすい小口径の配管を模擬する。

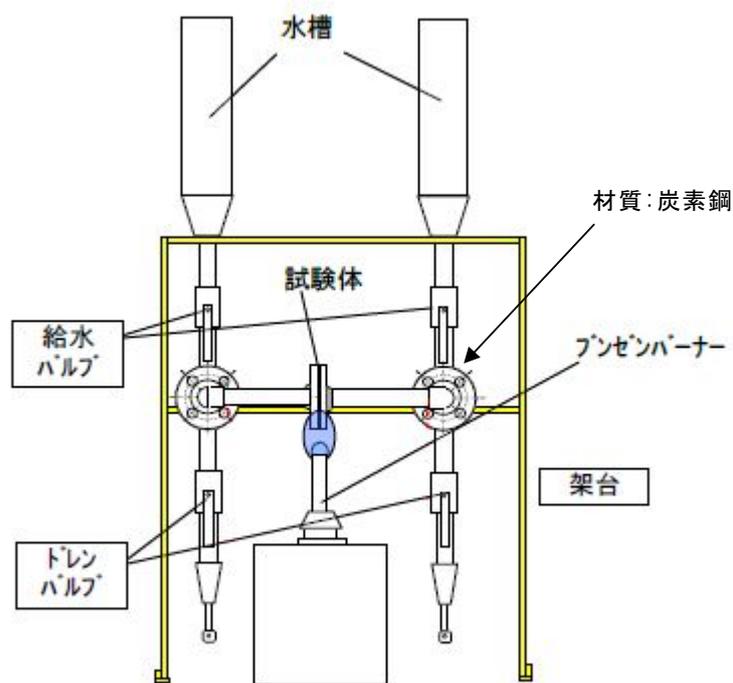
第1表 試験体(パッキン)の仕様

名称	サイズ	使用温度	厚さ
	25A	-100℃～183℃	1.5t
	25A	-30℃～120℃	3.0t

2.2 試験方法・判定基準

試験は、フランジ部にパッキンを取り付けた状態を模擬して、パッキンの直下からバーナーによる直接加熱を3時間実施する。加熱後、シート面の外観確認と燃烧によるパッキンの構成成分の酸化消失の有無を確認するため、熱重量測定を行い加熱前後で比較する。また、1.0MPaにて10分間の耐圧試験により漏えいが無いことを確認する。

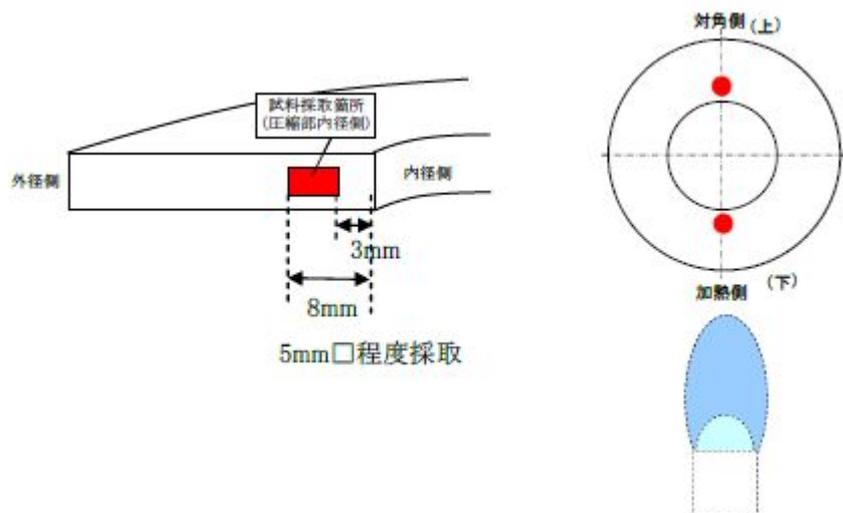
加熱試験の概要を第1図、試験体の加熱前後の状況を第2図、熱重量測定の測定箇所を第3図に示す。



第1図 加熱試験の概要

	汎用非石綿ジョイントシート	ゴム打ち抜きガスケット
加熱中		
加熱後		

第2図 試験体の加熱状況



第3図 熱定量測定のための測定箇所

2.3 試験結果

2.3.1 の試験結果

各試験について試験結果を以下の第2表に示す。

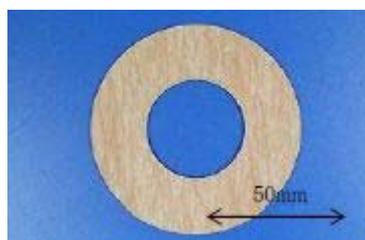
第2表 試験結果

試験体	シート面外観確認	熱重量測定	耐圧試験
汎用非石綿ジョイントシート	異常なし	変化なし	漏えいなし

第4図に示すとおり、外観確認においてはシート面に変化は見られなかった。また、熱重量測定について測定結果を第5図に示す。加熱の前後で変化が見られないことから、ガスケット内部の構成成分に焼失等の影響はなく、健全性を維持できることを確認した。耐圧試験時にも漏えいは確認されなかった。

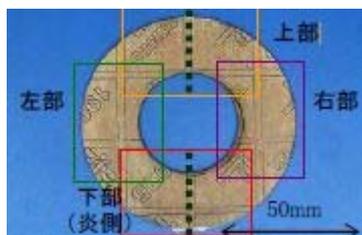


表

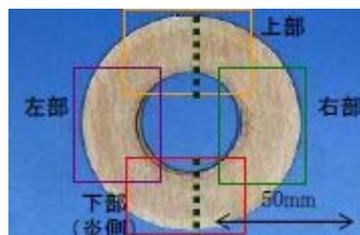


裏

加熱試験前



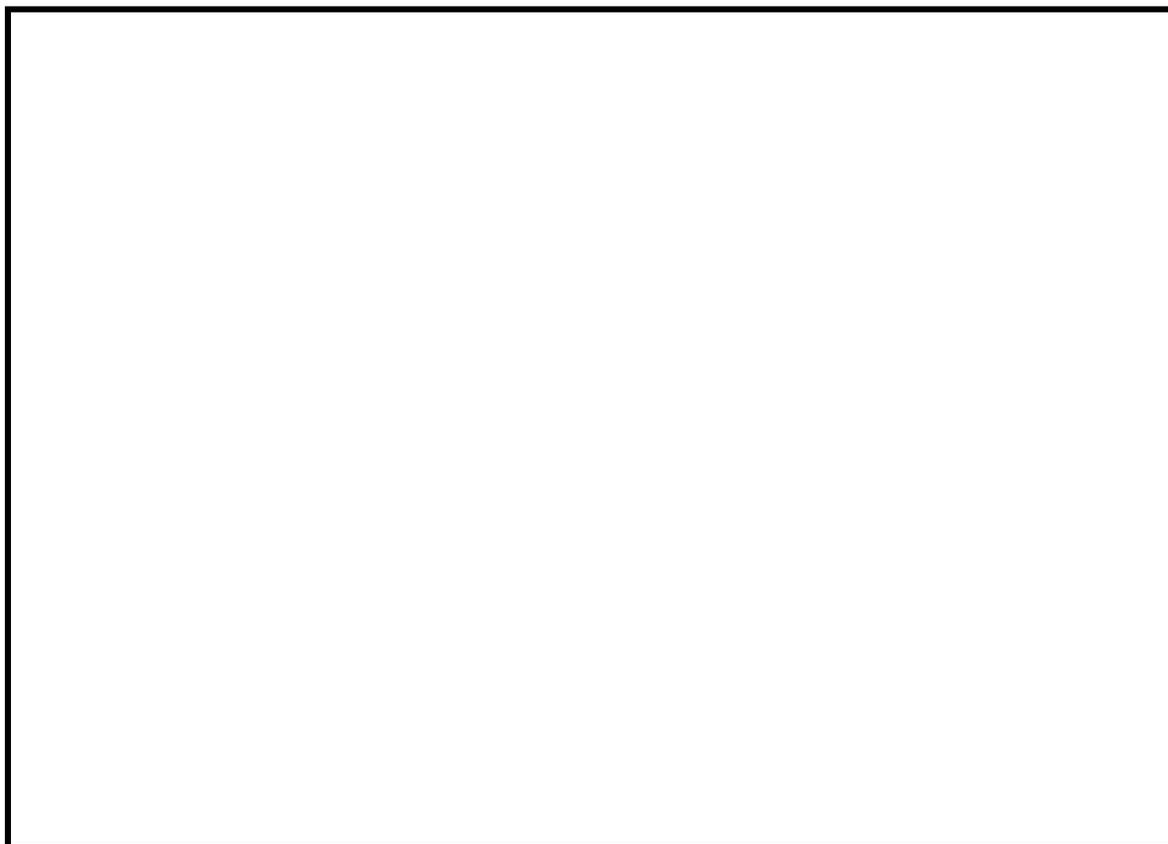
表



裏

加熱試験後

第4図 加熱前後の試験体シート面(汎用非石綿ジョイントシート)



第 5 図 熱定量測定結果（汎用非石綿ジョイントシート）

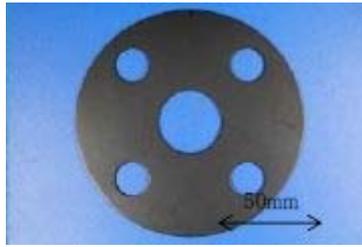
2.3.2 の試験結果

各試験について試験結果を以下の第 3 表に示す。

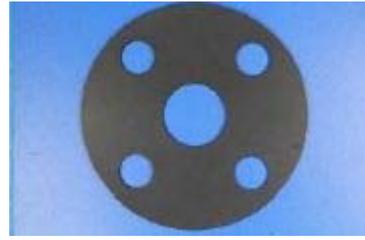
第 3 表 試験結果

試験体	シート面外観確認	熱重量測定	耐圧試験
ゴム抜き打ちガスケット	異常なし	変化なし	漏えいなし

第 6 図に示すとおり，外観確認においては加熱側になる下部の縁沿いに焦げ跡が確認されたが，シート面に変化は見られなかった。また，熱重量測定について測定結果を第 7 図に示す。加熱前後で変化が確認されないことから，ガスケット内部の構成成分に焼失等の影響はなく，健全性を維持できることを確認した。耐圧試験時にも漏えいは確認されなかった。

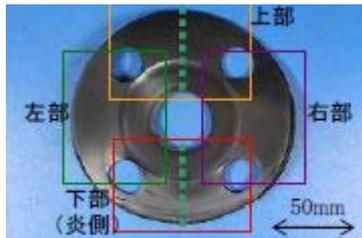


表

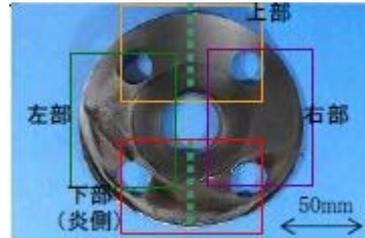


裏

加熱試験前



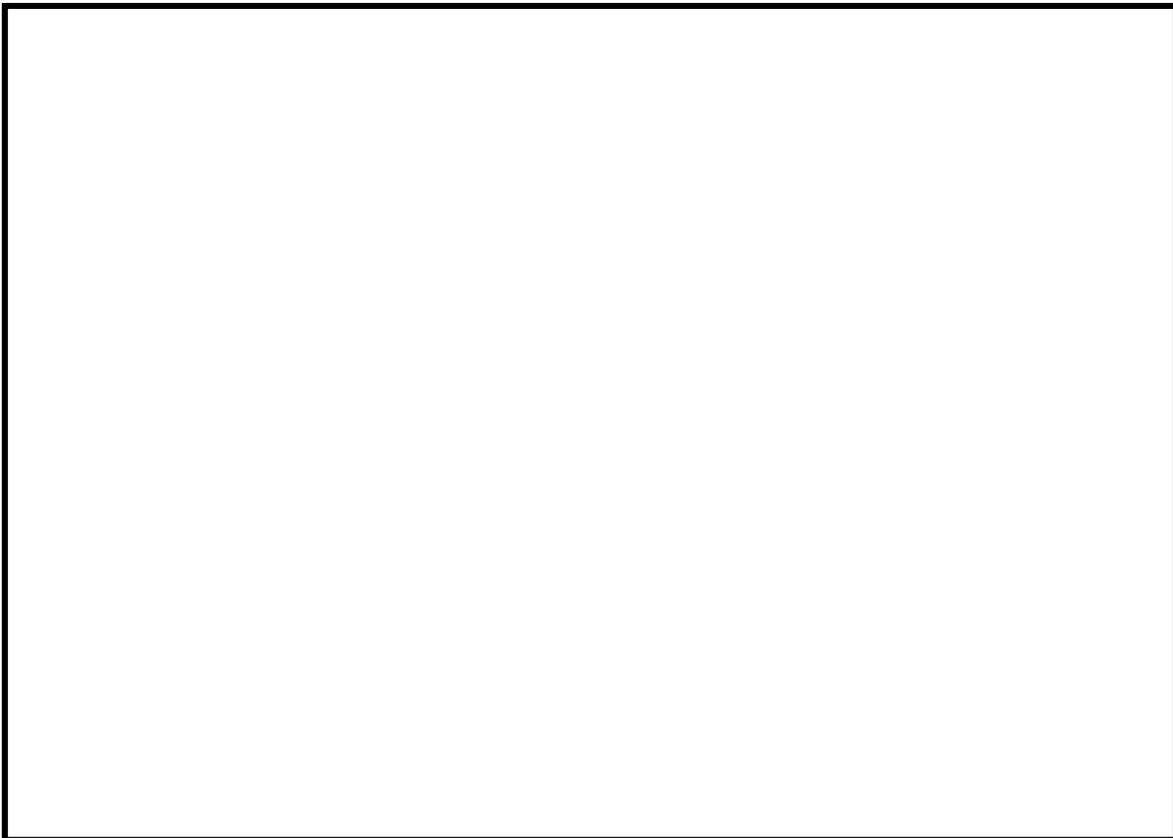
表



裏

加熱試験後

第 6 図 加熱前後の試験体シート面(ゴム抜き打ちガスケット)



第 7 図 熱定量測定結果(ゴム抜き打ちガスケット)

3. まとめ

以上の試験により，液体を内包する配管フランジに使用する熱影響に弱いパッキンについて3時間の直接加熱に対しても配管径からの放熱ならびに内部流体による熱除去により熱影響による機能喪失が生じないことを確認した。これらより高い耐熱性を有する黒鉛系パッキンについても熱影響に対して同等以上の性能を有するものである。

41-2 火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設の分類について

火災による損傷の防止を行う
重大事故等対処施設の分類について

【目次】

1. 概要
 2. 火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設
 - 2.1 重大事故等対処施設
- 添付資料 1 重大事故等対処施設一覧表

火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設の分類について

1. 概要

重大事故等対処施設は、一部、設計基準対象施設でもある施設があることから、本資料では、火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設を、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」(以下、「設置許可基準規則」という。)第八条及び「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」(以下、「火災防護に係る審査基準」という。)に基づき実施する施設と、設置許可基準規則第四十一条に基づき実施する施設に分類する。

設置許可基準規則第八条及び第四十一条の要求事項を以下に示す。

(火災による損傷の防止)

第八条 設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう、火災の発生を防止することができ、かつ、早期に火災発生を感知する設備(以下「火災感知設備」という。)及び消火を行う設備(以下「消火設備」といい、安全施設に属するものに限る。)並びに火災の影響を軽減する機能を有するものでなければならない。

2 消火設備(安全施設に属するものに限る。)は、破損、誤動作又は誤操作が起きた場合においても発電用原子炉を安全に停止させるための機能を損なわないものでなければならない。

(火災による損傷の防止)

第四十一条 重大事故等対処施設は、火災により重大事故等に対処するために必要な機能を損なうおそれがないよう、火災の発生を防止することができ、かつ、火災感知設備及び消火設備を有するものでなければならない。

2. 火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設

火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設として、常設の重大事故等対処設備及び当該設備に使用しているケーブルを火災防護対象とする。重大事故等対処施設のうち一部の施設については、設計基準対象施設として火災防護に係る審査基準上の火災防護対象となる施設でもある。

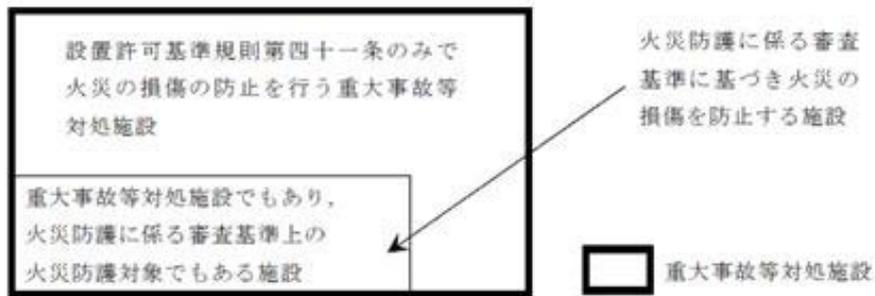
重大事故等対処施設のうち、設計基準対象施設として火災防護に係る審査基準上の火災防護対象となる施設は、審査基準に基づき火災による損傷の防止を行っていることから、ここでは、設置許可基準規則第四十一条のみが適用となる重大事故等対処施設（施設に使用しているケーブルを含む）について、火災防護に係る審査基準に基づき火災による損傷の防止を行う施設と消防法等に基づき火災防護を行う施設とに分類する。

2.1. 重大事故等対処施設

火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設を添付資料1に示す。重大事故等対処施設のうち、金属製の接続口、配管等やコンクリート製の構造物等は不燃性材料で構成されていることから、火災発生や機能への影響のおそれはない。これら以外については火災防護対象とする。ただし、金属製の配管等においても一部で内部の液体の漏えいを防止するため不燃性でないパッキン類が装着されている。パッキン類についてはフランジ取り付け状態を模擬した耐火試験において接液したシート面に大幅な温度上昇が生じず、機能に影響しない

ことを確認している。なお、添付資料 1 に示す火災防護対象機器等は、重大事故等対処施設の対象が追加となった場合は、他の重大事故等対処施設と同様に火災防護対策を実施することとする。

重大事故等対処施設を添付資料 1 に示す。



添付資料 1

重大事故等対処施設一覽表

添付資料 1

注) 以下の対策を実施する設計とする
 ①: 火災防護に係る審査基準に基づく火災防護対策
 ②: 消防法又は建築基準法に基づく火災防護対策

重大事故等対処施設一覧表 (建屋内及び建屋外) (1 / 36)

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
44	代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入	A T W S 緩和設備※ ¹ (代替制御棒挿入機能) 代替制御棒挿入機能手動スイッチ ※1: 具体的な作動設備は以下	①	
		制御棒 制御棒駆動機構 制御棒駆動水圧系水圧制御ユニット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと, 火災により電磁弁が機能喪失すると, スクラム動作すること, 不作動した場合であっても電源を切ることによりスクラム動作可能であることから系統機能に影響を及ぼすものではない
		制御棒駆動系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
44	再循環系ポンプ停止による原子炉出力抑制	A T W S 緩和設備 (代替再循環系ポンプトリップ機能) 再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ 低速度用電源装置遮断器手動スイッチ	①	
44	ほう酸水注入	ほう酸水注入ポンプ	①	
		ほう酸水貯蔵タンク	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		ほう酸水注入系配管・弁[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注入先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
44	自動減圧系の起動阻止スイッチによる原子炉出力急上昇防止	自動減圧系の起動阻止スイッチ	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（2 / 3 6）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
45	高圧代替注水系による 原子炉注水	常設高圧代替注水系ポンプ	①	
		高圧代替注水系タービン止め弁	①	
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁 [流路]	①	
		主蒸気系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・ 弁[流路]	①	
		高圧代替注水系（注水系）配管・弁 [流路]	①	
		高圧炉心スプレイ系配管・弁・スト レーナ[流路]	①	
		原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・ 弁[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
45	原子炉隔離時冷却系に よる原子炉注水	原子炉隔離時冷却系ポンプ	①	
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・ 弁[流路]	①	
		原子炉隔離時冷却系蒸気供給弁	①	
		主蒸気系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・ 弁・ストレーナ[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
45	高圧炉心スプレイ系に よる原子炉注水	高圧炉心スプレイ系ポンプ	①	
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		高圧炉心スプレイ系配管・弁・スト レーナ・スパージャ[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（3 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
45	ほう酸水注入系による 原子炉注水（ほう酸水注 入）	ほう酸水注入ポンプ	①	
		ほう酸水注入系配管・弁[流路]	①	
		ほう酸水貯蔵タンク[水源]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
45	原子炉冷却材圧力バウ ンダリの圧力上昇抑制	逃がし安全弁（安全弁機能）	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・ クエンチャ[流路]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
46	逃がし安全弁	逃がし安全弁[操作対象弁]	①	
		自動減圧機能用アキュムレータ	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・ クエンチャ[流路]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
46	原子炉減圧の自動化	過渡時自動減圧機能	①	
		自動減圧系の起動阻止スイッチ	①	
46	可搬型代替直流電源設 備による逃がし安全弁 機能回復	可搬型代替直流電源設備	①	
46	逃がし安全弁用可搬型 蓄電池による逃がし安 全弁機能回復	逃がし安全弁用可搬型蓄電池	①	
46	非常用窒素供給系による 窒素確保	非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ	①	
		非常用窒素供給系配管・弁[流路]	①	
		自動減圧機能用アキュムレータ[流 路]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
46	非常用逃がし安全弁駆 動系による原子炉減圧	非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素 ポンベ	①	
		非常用逃がし安全弁駆動系配管・弁 [流路]	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（４／３６）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
46	インターフェイスシステムLOCA隔離弁	高压炉心スプレイ系注入弁	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと、また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後に操作が可能である
		原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと、また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後に操作が可能である
		低压炉心スプレイ系注入弁	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと、また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後に操作が可能である
		残留熱除去系A系注入弁	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと、また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後に操作が可能である
		残留熱除去系B系注入弁	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと、また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後に操作が可能である
		残留熱除去系C系注入弁	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと、また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後に操作が可能である
47	低压代替注水系（常設）による原子炉注水	常設低压代替注水系ポンプ	①	
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低压代替注水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系C系配管・弁[流路]	①	
		原子炉压力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
47	低压代替注水系（常設）による残存熔融炉心の冷却	低压代替注水系（常設）	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（5 / 36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
47	低圧代替注水系（可搬型）による原子炉注水	代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		低圧炉心スプレイ系配管・弁・スパーージャ[流路]	①	
		残留熱除去系C系配管・弁[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
47	低圧代替注水系（可搬型）による残存溶融炉心の冷却	低圧代替注水系（可搬型）	①	
47	残留熱除去系（低圧注水系）による原子炉注水	残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
47	残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）による原子炉除熱	残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁[流路]	①	
		再循環系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉圧力容器[注水先，水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
47	低圧炉心スプレイ系による原子炉注水	低圧炉心スプレイ系ポンプ	①	
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパーージャ[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（6 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
47	代替循環冷却系による 残存溶融炉心の冷却	代替循環冷却系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替循環冷却系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
47	緊急用海水系	緊急用海水ポンプ	①	
		緊急用海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
47	残留熱除去系海水系	残留熱除去系海水系ポンプ	①	
		残留熱除去系海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]	①	
47	非常用取水設備	貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（7 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
48	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	フィルタ装置	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第一弁（S/C側）	①	
		第一弁（D/W側）	①	
		第二弁	①	
		第二弁バイパス弁	①	
		圧力開放板	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室 空気ポンプユニット（空気ポンプ）	①	
		第二弁操作室差圧計	①	
		遠隔人力操作機構	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない。また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後の操作が可能である。
		フィルタ装置遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		配管遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		移送ポンプ	①	
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		不活性ガス系配管・弁[流路]	①	
		耐圧強化ベント系配管・弁[流路]	②	当該弁は通常閉、機能要求時も閉であり、火災により機能喪失した場合も通常時と機能要求時で状態が変わらないこと、万が一、誤作動した場合であっても二重化されていることから、火災により系統機能に影響を及ぼさない
		格納容器圧力逃がし装置配管・弁[流路]	①	
原子炉格納容器（サブプレッション・チェンバを含む）[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない		
真空破壊装置[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない		

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（8 / 36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
48	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱（続き）	窒素供給配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと
		第二弁操作室空気ポンプユニット（配管・弁）[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと
		移送配管・弁[流路]	②	万が一，当該弁が火災影響により機能喪失した場合であっても手動操作により対応可能である
		補給水配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けないこと
48	耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	第一弁（S/C側）	①	
		第一弁（D/W側）	①	
		耐圧強化ベント系一次隔離弁	①	
		耐圧強化ベント系二次隔離弁	①	
		遠隔人力操作機構	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない。また，周囲で火災が発生した場合であっても消火後の操作が可能である。
		不活性ガス系配管・弁[流路]	①	
		耐圧強化ベント系配管・弁[流路]	①	
		非常用ガス処理系配管・弁[流路]	②	当該弁は通常閉，機能要求時も兵であり，火災により機能喪失した場合も通常時と機能要求時で状態が変わらないこと，万が一，誤作動した場合であっても消火後の手動操作に対応が可能である
		非常用ガス処理系排気筒[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉格納容器（サブプレッション・チェンバを含む）[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
48	残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）による原子炉除熱	真空破壊装置(S/C→D/W) [流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁 [流路]	①	
		再循環系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉圧力容器[注水先，水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（9 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
48	残留熱除去系（格納容器 スプレイ冷却系）による 原子炉格納容器内の除 熱	残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ スプレイヘッド[流路]	①	
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
48	残留熱除去系（サブプレッ ション・プール冷却系） によるサブプレッション・ プール水の除熱	残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[注水先, 水源]	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]	①	
48	残留熱除去系海水系に よる除熱	残留熱除去系海水系ポンプ	①	
		残留熱除去系海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
48	非常用取水設備	緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		緊急用海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（10／36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
48	緊急用海水系による除熱	緊急用海水ポンプ	①	
		緊急用海水系ストレータ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
49	代替格納容器スプレイ冷却系（常設）による原子炉格納容器内の冷却	常設低圧代替注水系ポンプ	①	
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系B系配管・弁・スプレイヘッド[流路]	①	
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
49	代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却	代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁[流路]	①	
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		代替燃料プール注水系配管[流路]	①	
		残留熱除去系配管・弁・スプレイヘッド[流路]	①	
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（11 / 36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
49	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による格納容器内の除熱	残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド[流路]	①	
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
49	残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）によるサブプレッション・プール水の除熱	残留熱除去系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ[流路]	①	
		サブプレッション・チェンバ[注水先, 水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
49	緊急用海水系	緊急用海水ポンプ	①	
		緊急用海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
49	残留熱除去系海水系	残留熱除去系海水系ポンプ	①	
		残留熱除去系海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
49	非常用取水設備	緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（12／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
50	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	フィルタ装置	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第一弁（S/C側）	①	
		第一弁（D/W側）	①	
		第二弁	①	
		第二弁バイパス弁	①	
		圧力開放板	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室 空気ポンプユニット（空気ポンプ）	①	
		第二弁操作室差圧計	①	
		遠隔人力操作機構	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない。また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後の操作が可能である。
		フィルタ装置遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		配管遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		移送ポンプ	①	
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		不活性ガス系配管・弁[流路]	①	
耐圧強化ベント系配管・弁[流路]	②	当該弁は通常閉、機能要求時も閉であり、火災により機能喪失した場合も通常時と機能要求時で状態が変わらないこと、万が一、誤作動した場合であっても二重化されていることから、火災により系統機能に影響を及ぼさない		

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（13 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
50	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱 (続き)	格納容器圧力逃がし装置配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器（サブプレッション・チェンバ含む）[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		真空破壊装置[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		窒素供給配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室空気ボンベユニット（配管・弁）[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		移送配管・弁[流路]	②	万が一、当該弁が火災影響により機能喪失した場合であっても手動操作により対応可能である
		補給水配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
50	代替循環冷却系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	代替循環冷却系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[注水先, 水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替循環冷却系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッダ・ポンプ[流路]	①	
		緊急用海水系配管・弁[流路]	①	
		緊急用海水ポンプ	①	
		緊急用海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系海水系ポンプ	①	
		残留熱除去系海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（14／36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
50	代替循環冷却系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱（続き）	S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
51	格納容器下部注水系（常設）によるペDESTAL（ドライウエル部）への注水	常設低圧代替注水系ポンプ	①	
		コリウムシールド	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		格納容器下部注水系配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器床ドレン系配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
51	格納容器下部注水系（可搬型）によるペDESTAL（ドライウエル部）への注水	コリウムシールド	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		代替燃料プール注水系配管[流路]	①	
		格納容器下部注水系配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器床ドレン系配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（15／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
51	溶融炉心の落下遅延及び防止	常設高圧代替注水系ポンプ	①	
		高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁 [流路]	①	
		主蒸気系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁 [流路]	①	
		高圧代替注水系（注水系）配管・弁 [流路]	①	
		高圧炉心スプレイ系配管・弁・スト レーナ[流路]	①	
		原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁 [流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		ほう酸水注入ポンプ	①	
		ほう酸水貯蔵タンク[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		ほう酸水注入系配管・弁[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		常設低圧代替注水系ポンプ	①	
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系C系配管・弁[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		低圧炉心スプレイ系配管・弁・スパー ージャ[流路]	①	
残留熱除去系C系配管・弁[流路]	①			
原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない		
西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない		

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（16 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
51	溶融炉心の落下遅延及び防止 (続き)	代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替循環冷却系ポンプ	①	
		残留熱除去系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替循環冷却系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ[流路]	①	
		原子炉圧力容器[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水ポンプ	①	
		緊急用海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
		残留熱除去系海水系ポンプ	①	
		残留熱除去系海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		残留熱除去系海水系配管・弁[流路]	①	
		貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
緊急用海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない		

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（17／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
52	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出	フィルタ装置	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第一弁（S/C側）	①	
		第一弁（D/W側）	①	
		第二弁	①	
		第二弁バイパス弁	①	
		圧力開放板	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室 空気ポンプユニット（空気ポンプ）	①	
		第二弁操作室差圧計	①	
		遠隔人力操作機構	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない。また、周囲で火災が発生した場合であっても消火後の操作が可能である。
		フィルタ装置遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		配管遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		移送ポンプ	①	
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
不活性ガス系配管・弁[流路]	①			

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（18／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
52	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出 (続き)	耐圧強化ベント系配管・弁[流路]	②	当該弁は通常閉, 機能要求時も閉であり, 火災により機能喪失した場合も通常時と機能要求時で状態が変わらないこと, 万一, 誤作動した場合であっても二重化されていることから, 火災により系統機能に影響を及ぼさない
		格納容器圧力逃がし装置配管・弁[流路]	①	
		原子炉格納容器(サブプレッション・チェンバ含む)[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		真空破壊装置[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		窒素供給配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		第二弁操作室空気ボンベユニット(配管・弁)	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		移送配管・弁[流路]	②	万一, 当該弁が火災影響により機能喪失した場合であっても手動操作により対応可能である
		補給水配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		フィルタ装置出口放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)	①	
		フィルタ装置入口水素濃度	①	
52	格納容器内水素濃度(SA)及び格納容器内酸素濃度(SA)による原子炉格納容器内の水素濃度及び酸素濃度監視	格納容器内水素濃度(SA)	①	
		格納容器内酸素濃度(SA)	①	
52	可搬型窒素供給装置による原子炉格納容器内の不活性化	不活性ガス系配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		窒素供給配管・弁[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉格納容器[注入先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
53	静的触媒式水素再結合器による水素濃度抑制	静的触媒式水素再結合器	①	
		静的触媒式水素再結合器動作監視装置	①	
		原子炉建屋原子炉棟	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
53	原子炉建屋内の水素濃度監視	原子炉建屋水素濃度	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（19／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
53	原子炉建屋ガス処理系 による水素排出	非常用ガス処理系排風機	①	
		非常用ガス処理系フィルタトレイン	①	
		非常用ガス処理系配管・弁[流路]	②	当該弁はフェイルオープン設計であり、火災による影響を受けても機能要求を満足する
		非常用ガス処理系排気筒[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		非常用ガス再循環系排風機	①	
		非常用ガス再循環系フィルタトレイン	①	
		非常用ガス再循環系配管・弁[流路]	②	当該弁はフェイルオープン設計であり、火災による影響を受けても機能要求を満足する
54	常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水	常設低圧代替注水系ポンプ	①	
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		代替燃料プール注水系配管・弁[流路]	①	
		使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
54	可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水	代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		西側淡水貯水設備[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁[流路]	①	
		代替燃料プール注水系配管・弁[流路]	①	
		使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
54	可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（可搬型スプレインゾル）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	可搬型スプレインゾル	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽[水源]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		ホース[流路]	①	
		使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）[注水先]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（20／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
54	常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	常設低圧代替注水系ポンプ	①	
		常設スプレイヘッド	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽〔水源〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁〔流路〕	①	
		代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕	①	
		使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
54	可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	常設スプレイヘッド	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽〔水源〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		低圧代替注水系配管・弁〔流路〕	①	
		代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕	①	
		使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
54	代替燃料プール冷却系による使用済燃料プール冷却	代替燃料プール冷却系ポンプ	①	
		代替燃料プール冷却系熱交換器	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水ポンプ	①	
		緊急用海水系ストレーナ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替燃料プール冷却系配管・弁〔流路〕	①	
		燃料プール冷却浄化系配管・弁〔流路〕	①	
		スキマサージタンク〔流路〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水系配管・弁〔流路〕	①	
		残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		使用済燃料プール〔注水先〕	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急用海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（21 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
54	代替燃料プール冷却系 による使用済燃料プール冷却 (続き)	S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
54	使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度（S A 広域）	①	
		使用済燃料プール温度（S A）	①	
		使用済燃料プールエリア放射線モニ タ（高レンジ・低レンジ）	①	
		使用済燃料プール監視カメラ （使用済燃料プール監視カメラ用空 冷装置を含む）	①	
55	大気への放射性物質の 拡散抑制 ※水源は海を使用	S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
55	航空機燃料火災への泡 消火	S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
56	重大事故等収束のため の水源 ※水源としては海も使 用可能	西側淡水貯水設備	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		代替淡水貯槽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		サブプレッション・チェンバ	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		ほう酸水貯蔵タンク	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（22／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
56	水の供給	S A用海水ピット取水塔	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		S A用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
57	非常用交流電源設備	2 C非常用ディーゼル発電機	①	
		2 D非常用ディーゼル発電機	①	
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機	①	
		2 C非常用ディーゼル発電機燃料油 デイトンク	①	
		2 D非常用ディーゼル発電機燃料油 デイトンク	①	
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 燃料油デイトンク	①	
		2 C非常用ディーゼル発電機～メタル クラッド開閉装置 2 C 電路 [交流 電路]	①	
		2 D非常用ディーゼル発電機～メタル クラッド開閉装置 2 D 電路 [交流 電路]	①	
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 ～メタルクラッド開閉装置 H P C S 電路 [交流電路]	①	
		2 C非常用ディーゼル発電機用海水 ポンプ	①	
		2 D非常用ディーゼル発電機用海水 ポンプ	①	
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 用海水ポンプ	①	
		2 C非常用ディーゼル発電機用海水 ポンプ～2 C非常用ディーゼル発電機 流路 [海水流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		2 D非常用ディーゼル発電機用海水 ポンプ～2 D非常用ディーゼル発電機 流路 [海水流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 用海水ポンプ～高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電機流路 [海水流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（23 / 36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
57	非常用交流電源設備 (続き)	軽油貯蔵タンク	①	
		2C非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	①	
		2D非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	①	
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	①	
		2C非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁[燃料流路]	①	
		2D非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁[燃料流路]	①	
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁[燃料流路]	①	
57	常設代替交流電源設備 による給電	常設代替高圧電源装置	①	
		常設代替高圧電源装置～緊急用M/C～M/C 2C及び2D電路[交流電路]	①	
		緊急用M/C～緊急用MCC電路[交流電路]	①	
		燃料給油設備（軽油貯蔵タンク）	①	
		燃料給油設備（常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ）	①	
		燃料給油設備（常設代替高圧電源装置燃料移送系配管・弁[燃料流路]）	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（24／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
57	非常用直流電源設備	125V 系蓄電池A系	①	
		125V 系蓄電池B系	①	
		125V 系蓄電池H P C S系	①	
		中性子モニタ用蓄電池A系	①	
		中性子モニタ用蓄電池B系	①	
		直流 125V 充電器A～直流 125V 主母線盤 2 A 電路[直流電路]	①	
		直流 125V 充電器B～直流 125V 主母線盤 2 B 電路[直流電路]	①	
		直流 125V 充電器H P C S～直流 125V 主母線盤H P C S電路[直流電路]	①	
		120/240V 計装用主母線盤 2 A～直流±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路[交流及び直流電路]	①	
		120/240V 計装用主母線盤 2 B～直流±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路[交流及び直流電路]	①	
		125V 系蓄電池A系～直流 125V 主母線盤 2 A 電路[直流電路]	①	
		125V 系蓄電池B系～直流 125V 主母線盤 2 B 電路[直流電路]	①	
		125V 系蓄電池H P C S系～直流 125V 主母線盤H P C S電路[直流電路]	①	
		中性子モニタ用蓄電池A系～直流±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路[直流電路]	①	
		中性子モニタ用蓄電池B系～直流±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路[直流電路]	①	
57	可搬型代替直流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車接続盤(西側)及び(東側)～直流 125V 主母線盤 2 A 及び 2 B 電路[直流電路]	①	
		燃料給油設備（可搬型設備用軽油タンク）	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（25／36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
57	可搬型代替交流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）～P/C 2C及び2D 電路[交流電路]	①	
		燃料給油設備（可搬型設備用軽油タンク）	①	
57	所内常設直流電源設備による給電	125V 系蓄電池A系	①	
		125V 系蓄電池B系	①	
		125V 系蓄電池A系～直流 125V 主母線盤 2 A 電路[直流電路]	①	
		125V 系蓄電池B系～直流 125V 主母線盤 2 B 電路[直流電路]	①	
57	代替所内電気設備による給電	緊急用M/C	①	
		緊急用P/C	①	
		緊急用MCC	①	
		緊急用電源切替盤	①	
		緊急用 125V 系蓄電池	①	
		緊急用直流 125V 主母線盤	①	
		緊急用 125V 系蓄電池～緊急用直流 125V 主母線盤電路[直流電路]	①	
57	燃料給油設備による給油	可搬型設備用軽油タンク	①	
		軽油貯蔵タンク	①	
		常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ	①	
		常設代替高圧電源装置燃料移送系配管・弁[燃料流路]	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（26／36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
58	原子炉圧力容器内の温度	原子炉圧力容器温度	①	
58	原子炉圧力容器内の圧力	原子炉圧力	①	
		原子炉圧力（S A）	①	
58	原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位（広帯域）	①	
		原子炉水位（燃料域）	①	
		原子炉水位（S A広帯域）	①	
		原子炉水位（S A燃料域）	①	
58	原子炉圧力容器への注水量	高压代替注水系系統流量	①	
		低压代替注水系原子炉注水流量（常設ライン用）	①	
		低压代替注水系原子炉注水流量（常設ライン狭帯域用）		
		低压代替注水系原子炉注水流量（可搬ライン用）		
		低压代替注水系原子炉注水流量（可搬ライン狭帯域用）		
		代替循環冷却系原子炉注水流量	①	
		原子炉隔離時冷却系系統流量	①	
		高压炉心スプレー系系統流量	①	
残留熱除去系系統流量	①			
①	低压炉心スプレー系系統流量	①		
58	原子炉格納容器への注水量	低压代替注水系格納容器スプレー流量（常設ライン用）	①	
		低压代替注水系格納容器スプレー流量（可搬ライン用）		
		低压代替注水系格納容器下部注水流量	①	
58	原子炉格納容器内の温度	ドライウエル雰囲気温度	①	
		サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	①	
		サブプレッション・プール水温度	①	
		格納容器下部水温	①	
58	原子炉格納容器内の圧力	ドライウエル圧力	①	
		サブプレッション・チェンバ圧力	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（27／36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
58	原子炉格納容器内の水位	サブプレッション・プール水位	①	
		格納容器下部水位	①	
58	原子炉格納容器内の水素濃度	格納容器内水素濃度（S/A）	①	
58	原子炉格納容器内の放射線量率	格納容器雰囲気放射線モニタ（D/W）	①	
		格納容器雰囲気放射線モニタ（S/C）	①	
58	未臨界の維持又は監視	起動領域計装	①	
		平均出力領域計装	①	
58	最終ヒートシンクの確保（格納容器圧力逃がし装置）	フィルタ装置水位	①	
		フィルタ装置圧力	①	
		フィルタ装置スクラビング水温度	①	
		フィルタ装置出口放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）	①	
		フィルタ装置入口水素濃度	①	
58	最終ヒートシンクの確保（耐圧強化ベント系）	耐圧強化ベント系放射線モニタ	②	屋外に設置されており、周囲に可燃物がないことから火災による影響はない
58	最終ヒートシンクの確保（代替循環冷却系）	サブプレッション・プール水温度	①	
		代替循環冷却系ポンプ入口温度	①	
		代替循環冷却系格納容器スプレイ流量	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（28／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
58	最終ヒートシンクの確保（残留熱除去系）	残留熱除去系熱交換器入口温度	①	
		残留熱除去系熱交換器出口温度	①	
		残留熱除去系系統流量	①	
58	格納容器バイパスの監視（原子炉圧力容器内の状態）	原子炉水位（広帯域） 原子炉水位（燃料域）	①	
		原子炉水位（SA広帯域） 原子炉水位（SA燃料域）	①	
		原子炉圧力	①	
		原子炉圧力（SA）	①	
58	格納容器バイパスの監視（原子炉格納容器内の状態）	ドライウエル雰囲気温度	①	
		ドライウエル圧力	①	
58	格納容器バイパスの監視（原子炉建屋内の状態）	高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	①	
		原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	①	
		残留熱除去系ポンプ吐出圧力	①	
		低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	①	
58	水源の確保	サブプレッション・プール水位	①	
		代替淡水貯槽水位	①	
		西側淡水貯水設備水位	①	
	原子炉建屋内の水素濃度	原子炉建屋水素濃度	①	
	原子炉格納容器内の酸素濃度	格納容器内酸素濃度（SA）	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（29／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
58	使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度（SA 広域）	①	
		使用済燃料プール温度（SA）	①	
		使用済燃料プールエリア放射線モニ タ（高レンジ・低レンジ）	①	
		使用済燃料プール監視カメラ （使用済燃料プール監視カメラ用空 冷装置を含む）	①	
58	発電所内の通信連絡	安全パラメータ表示システム（SP DS）	①	
58	温度，圧力，水位，注水 量の計測・監視	可搬型計測器（原子炉圧力容器及び 原子炉格納容器内の温度，圧力，水 位及び流量（注水量）計測用）	①	
58	圧力，水位，注水量の計 測・監視	可搬型計測器（原子炉圧力容器及び 原子炉格納容器内の圧力，水位及び 流量（注水量）計測用）	①	
58	その他*	M/C 2C電圧	①	
		M/C 2D電圧	①	
		M/C HPCS電圧	①	
		P/C 2C電圧	①	
		P/C 2D電圧	①	
		緊急用M/C電圧	①	
		緊急用P/C電圧	①	
		直流125V主母線盤 2A電圧	①	
		直流125V主母線盤 2B電圧	①	
		直流125V主母線盤 HPCS電圧	①	
		直流±24V中性子モニタ用分電盤 2A電圧	①	
		直流±24V中性子モニタ用分電盤 2B電圧	①	

※重大事故等対処設備を活用する手順等の着手の判断基準として用いる補助パラメータ

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（30 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
58	その他※ (続き)	緊急用直流 125V 主母線盤電圧	①	
		非常用窒素供給系供給圧力	①	
		非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ圧力	①	
		非常用逃がし安全弁駆動系供給圧力	①	
		非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベ圧力	①	
59	中央制御室換気系による居住性の確保	中央制御室	①	
		中央制御室遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		中央制御室換気系空気調和機ファン	①	
		中央制御室換気系フィルタ系ファン	①	
		中央制御室換気系給排気隔離弁[流路]	②	当該弁は万一火災により駆動源機能が喪失した場合でも消火後、手動操作することで機能維持可能
		中央制御室換気系フィルタユニット	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		中央制御室換気系ダクト・ダンパ[流路]	②	当該弁はフェイルオープン設計であり、給気及び排気を可能な設計とする
59	原子炉建屋ガス処理系による居住性の確保	非常用ガス再循環系排風機	①	
		非常用ガス再循環系 配管・弁・フィルタトレイン[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		非常用ガス処理系排風機	①	
		非常用ガス処理系 配管・弁・フィルタトレイン[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		非常用ガス処理系排気筒[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		原子炉建屋原子炉棟	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない

※重大事故等対処設備を活用する手順等の着手の判断基準として用いる補助パラメータ

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（31 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
59	原子炉建屋外側ブローアウトの閉止による居住性の確保	ブローアウトパネル閉止装置	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		ブローアウトパネル閉止装置開閉状態表示	①	
		ブローアウトパネル開閉状態表示	①	
59	中央制御室待避室による居住性の確保	中央制御室待避室	①	
		中央制御室待避室遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		中央制御室待避室空気ボンベユニット（空気ボンベ）	①	
		中央制御室待避室空気ボンベユニット（配管・弁）[流路]	①	
		中央制御室待避室差圧計	①	
		衛星電話設備（可搬型）（待避室）	①	
		データ表示装置（待避室）	①	
59	可搬型照明（SA）による居住性の確保	可搬型照明（SA）	①	
59	酸素濃度計及び二酸化炭素濃度計による居住性の確保	酸素濃度計	①	
		二酸化炭素濃度計	①	
59	チェン징ングエリアの設置及び運用による汚染の持ち込み防止	可搬型照明（SA）	①	
60	放射線量の代替測定	可搬型モニタリング・ポスト	①	
		可搬型モニタリング・ポスト端末	①	
60	放射能観測車の代替測定	可搬型ダスト・よう素サンプラ	①	
		NaIシンチレーションサーベイ・メータ	①	
		β線サーベイ・メータ	①	
		ZnSシンチレーションサーベイ・メータ	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（32／36）

関連条文	系統機能	主要設備	対策	備考
60	気象観測設備の代替測定	可搬型気象観測設備	①	
		可搬型気象観測設備端末	①	
60	放射線量の測定	可搬型モニタリング・ポスト	①	
		電離箱サーベイ・メータ	①	
		小型船舶	①	
		可搬型モニタリング・ポスト端末	①	
60	放射性物質濃度（空气中・水中・土壌中）及び海上モニタリング	可搬型ダスト・よう素サンプラ	①	
		N a I シンチレーションサーベイ・メータ	①	
		β線サーベイ・メータ	①	
		Z n S シンチレーションサーベイ・メータ	①	
		小型船舶	①	
61	必要な情報の把握	安全パラメータ表示システム（SPDS）	①	
		無線通信装置[伝送路]	①	
		無線通信装置アンテナ[伝送路]	①	
		安全パラメータ表示システム（SPDS）～無線通信装置アンテナ回路[伝送路]	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（33／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
61	通信連絡	無線連絡設備（携帯型）	①	
		衛星電話設備（固定型）	①	
		衛星電話設備（携帯型）	①	
		携行型有線通話装置	①	
		統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話、IP-FAX）	①	
		衛星電話設備（屋外アンテナ）[伝送路]	①	
		衛星制御装置[伝送路]	①	
		衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路[伝送路]	①	
		専用接続箱～専用接続箱電路[伝送路]	①	
		衛星無線通信装置[伝送路]	①	
		通信機器[伝送路]	①	
61	緊急時対策所非常用換気設備及び緊急時対策所加圧設備による放射線防護	緊急時対策所	①	
		緊急時対策所遮蔽	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急時対策所非常用送風機	①	
		緊急時対策所非常用フィルタ装置	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急時対策所給排気設備（配管・弁）[流路]	②	不燃材で構成されているため火災によって影響を受けない
		緊急時対策所加圧設備	①	
		緊急時対策所加圧設備（配管・弁）[流路]	①	
		緊急時対策所用差圧計	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（34／36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
61	緊急時対策所内の酸素濃度及び二酸化炭素濃度の測定	酸素濃度計	①	
		二酸化炭素濃度計	①	
61	放射線量の測定	可搬型モニタリング・ポスト	①	
		緊急時対策所エリアモニタ	①	
61	緊急時対策所用代替電源設備による給電	緊急時対策所用発電機	①	
		緊急時対策所用発電機給油ポンプ	①	
		緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク	①	
		緊急時対策所用M/C電圧計	①	
		緊急時対策所用発電機～緊急時対策所用M/C電路[交流電路]	①	
		緊急時対策所用M/C～緊急時対策所用動力変圧器電路[交流電路]	①	
		緊急時対策所用動力電圧器～緊急時対策所用P/C電路[交流電路]	①	
		緊急時対策所用P/C～緊急時対策所用MCC電路[交流電路]	①	
		緊急時対策所用MCC～緊急時対策所用分電盤電路[交流電路]	①	
		緊急時対策所用 125V 系蓄電池～緊急時対策所用直流 125V 主母線盤電路[直流電路]	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（35 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
61	緊急時対策所用代替電源設備による給電 (続き)	緊急時対策所用直流 125V 主母線盤 ～緊急時対策所用直流 125V 分電盤 電路[直流電路]	①	
		緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク～緊急時対策所用発電機給油ポンプ流路[燃料流路]	①	
		緊急時対策所用発電機給油ポンプ～緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク[燃料流路]	①	
		緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク～緊急時対策所用発電機[燃料流路]	①	
62	発電所内の通信連絡	携行型有線通話装置	①	
		無線連絡設備（携帯型）	①	
		衛星電話設備（固定型）	①	
		衛星電話設備（携帯型）	①	
		安全パラメータ表示システム（SPDS）	①	
		専用接続箱～専用接続箱電路[伝送路]	①	
		衛星電話設備（屋外アンテナ）[伝送路]	①	
		衛星制御装置[伝送路]	①	
		衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路[伝送路]	①	
		無線通信装置[伝送路]	①	
		無線通信装置アンテナ[伝送路]	①	
		安全パラメータ表示システム（SPDS）～無線通信装置アンテナ電路[伝送路]	①	

重大事故等対処施設一覧表（建屋内及び建屋外）（36 / 36）

関連 条文	系統機能	主要設備	対策	備考
62	発電所外（社内外）の通 信連絡	衛星電話設備（固定型）	①	
		衛星電話設備（携帯型）	①	
		統合原子力防災ネットワークに接続 する通信連絡設備（テレビ会議シス テム，IP電話及びIP-FAX）	①	
		データ伝送設備	①	
		衛星電話設備（屋外アンテナ）[伝送 路]	①	
		衛星制御装置[伝送路]	①	
		衛星電話設備（固定型）～衛星電話 設備（屋外アンテナ）電路[伝送路]	①	
		衛星無線通信装置[伝送路]	①	
		通信機器[伝送路]	①	
		統合原子力防災ネットワークに接続 する通信連絡設備（テレビ会議シス テム，IP電話及びIP-FAX） ～衛星無線通信装置電路[伝送路]	①	
その 他設 備	重大事故等時に対処す るための流路，注水先， 注入先，排出元等	原子炉圧力容器	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		原子炉格納容器	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		使用済燃料プール	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		原子炉建屋原子炉棟	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
	非常用取水設備	貯留堰	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		取水構造物	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		SA用海水ピット取水搭	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		海水引込み管	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		SA用海水ピット	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		緊急用海水取水管	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない
		緊急海水ポンプピット	②	不燃材で構成されているため火災に よって影響を受けない

41-3 火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設に係る
火災区域又は火災区画の設定について

火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設に係る
火災区域又は火災区画の設定について

【目次】

1. 概要
2. 要求事項
 - 2.1 火災区域
 - 2.2 火災区画
3. 火災区域又は火災区画の設定要領
4. 火災区域又は火災区画の設定及び重大事故等対処施設の配置

添付資料 1 重大事故等対処施設の配置を明示した図面

火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設に係る
火災区域又は火災区画の設定について

1. 概要

東海第二発電所の重大事故等対処施設が設置される区域に対し，火災区域又は火災区画（以下，「火災区域（区画）」という。）の設定を行う。

2. 要求事項

火災区域（区画）の要求事項については，「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準」という。）から以下のとおり整理した。

2.1 火災区域

建屋内の火災区域は，耐火壁によって囲まれ，他の区域と分離されている建屋内の区域（部屋）であり，以下により設定する。

- (1) 建屋毎に耐火壁（床，壁，天井，扉等耐火構造物の一部であって，必要な耐火能力を有するもの）により囲われた区域を火災区域として設定する。
- (2) 重大事故等対処施設と設計基準事故対処設備の配置も考慮して，火災区域を設定する。

屋外の火災区域は、他の区域と分離して火災防護対策を実施するために、重大事故等対処施設を構成する構築物、系統及び機器を設置する区域を、火災区域として設定する。

2.2 火災区画

「火災区域」を細分化したものであって、耐火壁、離隔距離、固定式消火設備等により分離された火災防護上の区画であり、以下により設定する。

- (1) 火災区画は全周囲を耐火壁で囲まれている必要は必ずしもなく、隔壁や扉の配置状況等を目安に火災防護の観点から設定する。
- (2) 建屋内及び屋外で設定した火災区域を重大事故等対処設備と設計基準事故対処設備との配置も考慮し、分割して設定する。

3. 火災区域又は火災区画の設定要領

重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画の設定にあたっては、機器の設置箇所、建屋の間取り、機器やケーブル等の配置、耐火壁の能力等を総合的に勘案し設定する設計とし、具体的な設定要領を以下に示す。

(1) 火災区域の設定

資料2「火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設の選定」で選定された機器が設置されている建屋内の区域について、以下のように火災区域を設定する。なお、原子炉建屋原子炉棟、原子炉建屋付属棟、原子炉建屋廃棄物処理棟の火災区域は設置許可基準規則第八条に基づき設定した火災区域を適用する。

- a. 重大事故等対処施設が設置されている建屋等について、火災区域として設定する。ただし、緊急時対策所建屋のように新たに設置する

建物については、個別に火災区域を設定する。

- b. 屋内の重大事故等対処施設について、3時間以上の耐火能力を有する耐火壁として、3時間耐火に設計上必要な150mm以上の壁厚を有するコンクリート耐火壁や火災耐久試験により3時間以上の耐火能力を有することを確認した耐火壁（耐火隔壁、貫通部シール、防火扉、防火ダンパ等）によって、他の区域と分離し、火災区域として設定する。
- c. 屋外については、軽油貯蔵タンク及び海水ポンプ室を設置する開催区域は、設計基準対象施設の火災防護に関する基本方針に基づき設定した火災区域を適用する。また、他の区域と分離して火災防護対策を実施するために、重大事故等対処施設を設置する区域を、「火災防護対象機器及び火災防護対象ケーブル」において選定する構築物、系統及び機器と設計基準事故対処設備の配置も考慮して火災区域として設定する。
- d. 常設代替交流電源装置置場、格納容器圧力逃がし装置格納槽、低圧代替注入系格納槽、緊急用海水ポンプピット、可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機燃料油タンクは重大事故等対処施設として屋外に設置される施設であり、個別に火災区域として設定する。

(2) 火災区画の設定

(1) で設定した火災区域について、重大事故等対処施設と設計基準事故対処設備の配置も考慮し、分割して設定する。なお、原子炉建屋

原子炉棟，原子炉建屋付属棟，原子炉建屋廃棄物処理棟の火災区域は設置許可基準規則第八条に基づき設定した火災区域及び区画を適用する。

以下に，重大事故等対処施設と設計基準事故対処設備の配置も考慮した火災区画の設定について示す。

具体的には，重大事故等対処施設と重大事故等対処設備の機能を代替する設計基準事故対処設備が設置される火災区画において発生した火災により同時に機能を喪失することがないように配置上の考慮を行い別々の火災区画となるように区画する。具体例を以下に示す。（第1図）

ただし，フロントライン系の機器についての考え方であり，サポート系にまでの適用はしない。

a. 低圧炉心スプレイ系ポンプ（LPCSポンプ）室

のLPCSポンプ室には，重大事故等対処設備である常設代替高圧注水系ポンプを設置する。常設代替高圧注水系ポンプの機能を代替する設計基準事故対象設備は，原子炉隔離時冷却系ポンプ（RCICポンプ），高圧炉心スプレイ系ポンプ（HPCSポンプ）であり，RCICポンプ室 ，HPCSポンプ室 とLPCSポンプ室とは異なる火災区域に設置されている。したがって，LPCSポンプ室あるいはRCICポンプ室，HPCSポンプ室のどこかの火災区画で火災が発生し，当該火災区画に設置される設備の機能が喪失しても，同一の機能を有する常設代替高圧注水系ポンプと原子炉隔離時冷却系ポンプ，高圧炉心スプレイ系ポンプが同時に機能喪失することなく高圧注水系の機能が確保されるように配置上の考慮を行い設定する。

b. 残留熱除去系熱交換器 A 室 []

[]の残留熱除去系熱交換器 A 室には，重大事故等対処設備である代替循環冷却系ポンプを設置する。代替循環冷却系ポンプの機能を代替する設計基準事故対処設備は，低圧炉心スプレイ系ポンプ []，残留熱除去系ポンプ []であり，これら機器とは異なる火災区画として，いずれかの火災区画で火災が発生しても同時に機能が喪失しないよう配置上の考慮を行い設定する。

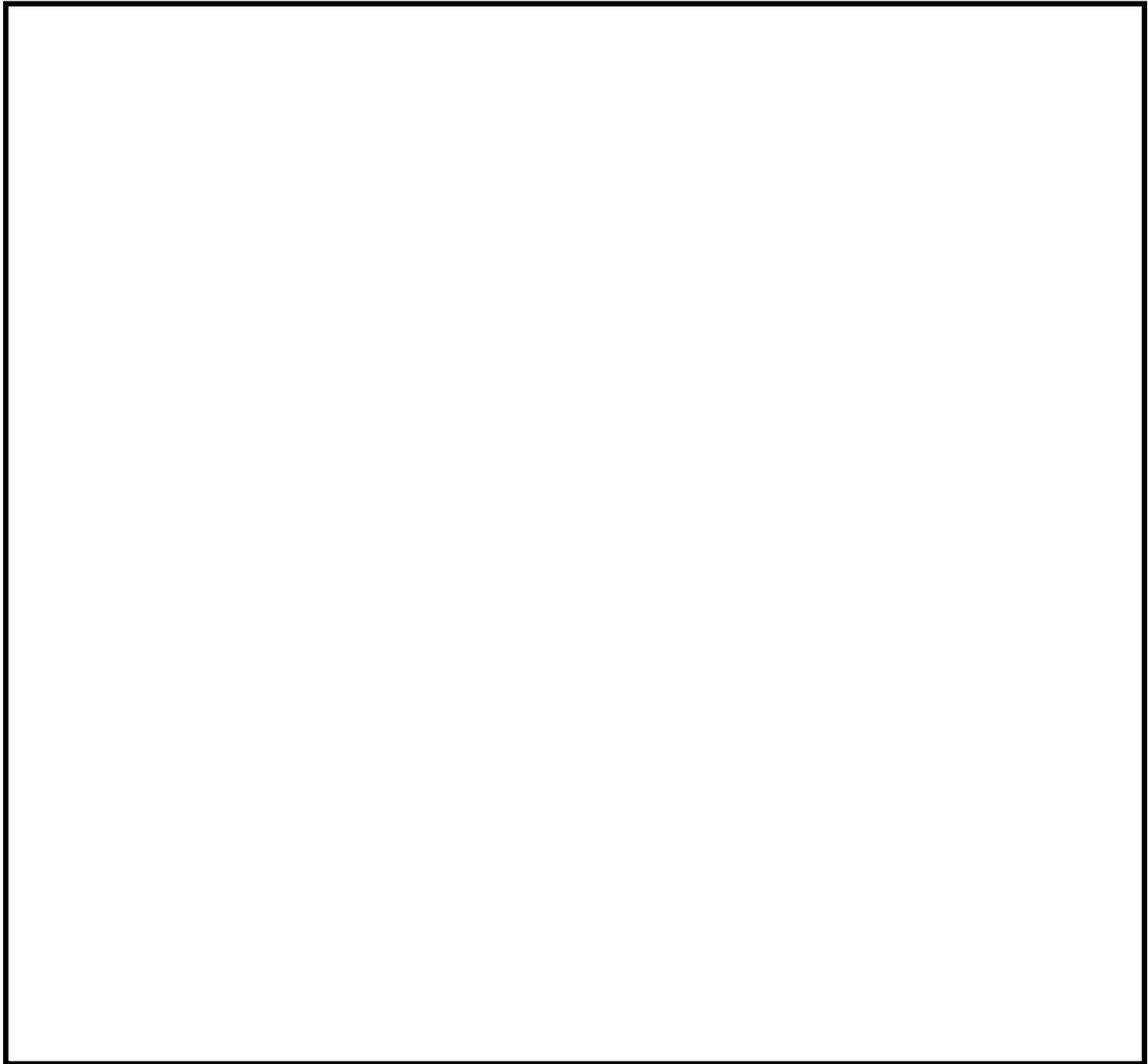
(3) 火災区域又は火災区画の再設定

火災区域又は火災区画への機器等の新設等，必要な場合は火災区域又は火災区画の再設定を行う。

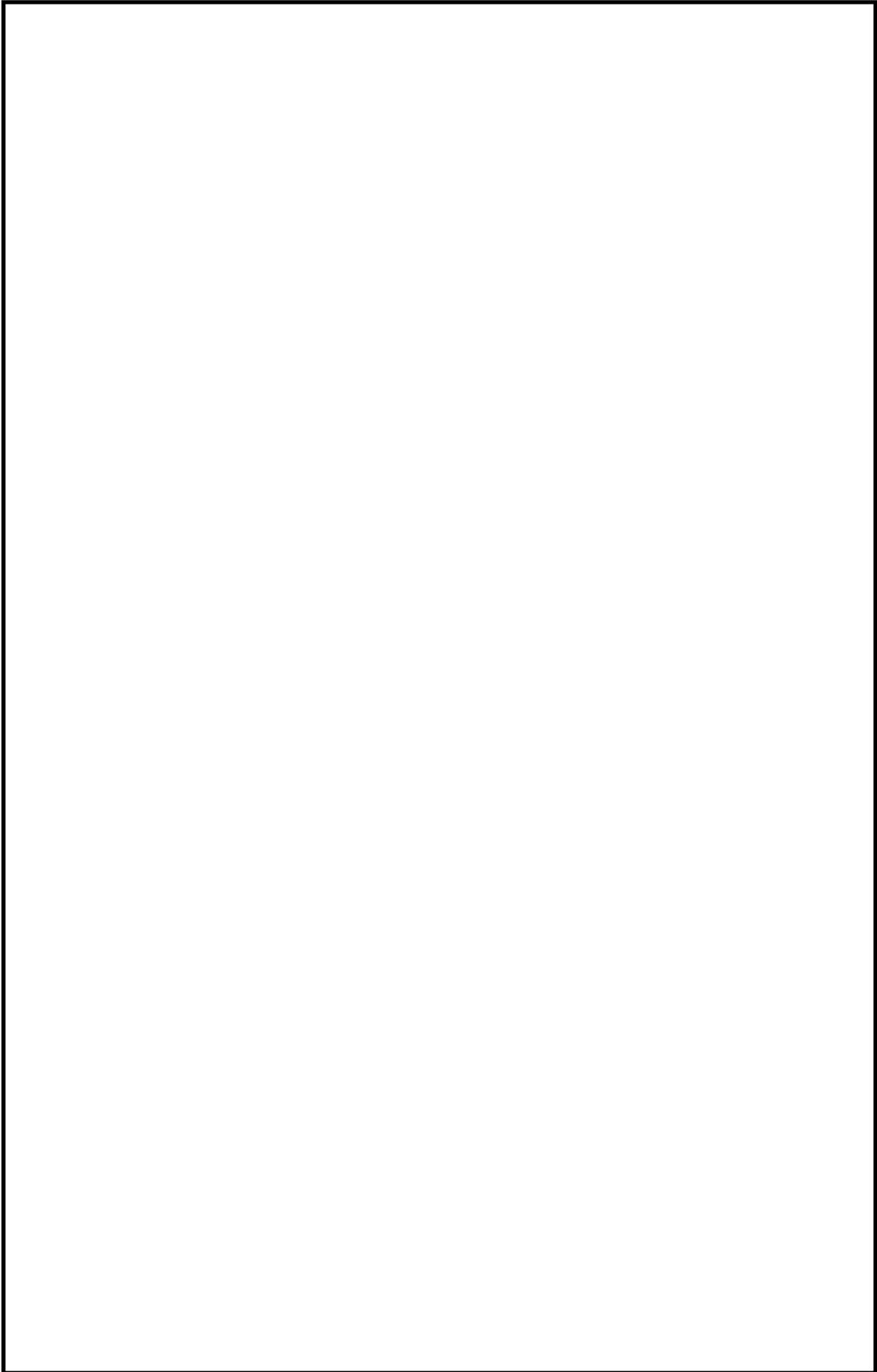
4. 火災区域又は火災区画の設定及び重大事故等対処施設の配置

3. 「火災区域又は火災区画の設定要領」により設定した火災区域又は火災区画及び重大事故等対処施設の配置を添付資料 1 に示す。

なお，屋外の重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画を第 2 図に示す。



第1図 1つの火災区画内に設計基準事故対処設備と重大事故等対処設備が存在する例



第2図 屋外の重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画

添付資料 1
重大事故等対処施設の配置を
明示した図面

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	RHR熱交換器A室 代替循環冷却系ポンプA室
	B2階通路
	RCICポンプ室
	サンプポンプ室(東)
	LPCSポンプ室 常設高圧代替注水系ポンプ室
	HPCSポンプ室
	サンプポンプ室(西)
	RHR熱交換器B室 代替循環冷却系ポンプB室
	RHRポンプB室
	RHRポンプC室
	RHRポンプA室
	非常用ディーゼル(2C)室
	非常用ディーゼル(HPCS)室
	非常用ディーゼル(2D)室
	A系スイッチギア室
	HPCS系スイッチギア室
	RHR熱交換器A室
	B1階通路(東)
	B1階通路(西)
	RHR熱交換器B室
	非常用ディーゼル(2C)室
	非常用ディーゼル(HPCS)室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	非常用ディーゼル(2D)室
	B系スイッチギア室 (MCR外操作盤)
	B系スイッチギア室
	D/G-2Dデイトンク室
	D/G-HPCSデイトンク室
	D/G-2Cデイトンク室
	RHR熱交換器A室
	1階通路(東)
	1階通路(西)
	RHR熱交換器B室
	125Vバッテリー室(2B)
	24Vバッテリー室(2A)
	125Vバッテリー室(2B)
	MG(A)エリア
	MG(B)エリア
	125V充電器2Aエリア
	125V充電器2Bエリア
	直流125V蓄電池2A室
	直流125V蓄電池HPCS室
	エレベータマシン室
	TIPドライブメカニズム室
	2階通路(東)

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	2階通路(西)
	CUWポンプB室
	CUW配管室
	CUWポンプA室
	MSトンネル室
	ケーブル処理室
	コンピュータ室
	中央制御室
	中央制御室床下コンクリートピット
	バッテリー排気ファンA室
	バッテリー排気ファンB室
	プロセスコンピュータ室
	3階通路(東)
	3階通路(西)
	RHR弁室
	メタクラ空調機Aエリア
	メタクラ空調機Bエリア
	MCR空調機Aエリア
	MCR空調機Bエリア
	MCRバイパスフィルタAエリア
	MCRバイパスフィルタBエリア
	代替燃料プール冷却系ポンプ，熱交換器室
	制御棒補修室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	4階通路(東)
	4階通路(西)
	CUW熱交換器室
	CUW逆洗タンク/ポンプ室
	FPCポンプ室
	FPC熱交換器室
	FPC輸送ポンプ室
	FPC保持ポンプA室
	FPC逆洗受けタンク室
	FPC保持ポンプB室
	5階通路(エレベータ側)
	キャスクピット除染室
	非常用ガス再循環系(A)エリア
	非常用ガス再循環系(B)エリア
	非常用ガス処理系(A)エリア
	非常用ガス処理系(B)エリア
	5階通路(西)
	SLCポンプ(A)エリア
	SLCポンプ(B)エリア
	CUW F/D(A)室
	CUW F/D(B)室
	CUW保持ポンプ3A室
	CUW保持ポンプ3B室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	C UWプリコートポンプ室
	新燃料貯蔵庫
	FPC F/D(A, B)室
	キャスクピット
	FPCプリコートポンプ室
	オペフロ
	PCV全域
	復水脱塩塔室
	B1階通路
	ACID/CAUSTICポンプ室
	低圧復水ポンプ室
	樹脂再生塔室
	バッチオイルタンク室
	EHC制御油圧装置室
	B1復水器室
	ディーゼル消火ポンプ室
	タービン電気室
	所内ボイラー室
	1階通路
	真空ポンプ室
	グラントコンデンサー室
	空気抽出器室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	排ガスコンデンサB室
	1階階段室
	排ガスコンデンサA室
	MDRFP (A), (B) エリア
	ヒーター室
	主油タンク室
	RCW/TCW熱交換器エリア
	OG再結合器B室
	OG再結合器A室
	2階階段室
	T/B1FL 機械工作室
	タービン建屋給気ファン室 (2A/2B)
	メンテナンス室
	HVAC制御室
	タービン建屋給気ファン室 (1A/1B)
	タービンオペレーティングフロア
	オペレーティングフロア排気ファン室 (A/B/C)
	RW建屋給気ファン室 (A/B)
	タービン建屋排気ファン室 (A/B/C)
	RW建屋排気ファン室 (3B)
	RW建屋排気ファン室 (3A)
	原子炉建屋排気ファン室 (2A/2B)

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	NATRAS室
	エレベータマシン室
	原子炉建屋給気ファン室(3A/3B)
	サンプルラック室
	オフガス室
	TDRFP(A)室
	TDRFP(B)室
	使用済樹脂タンク室
	B1階北側ポンプエリア
	B1階北側通路
	廃液収集ポンプ他室入口
	廃液収集タンク室
	廃液収集ポンプ室
	廃液スラッジ貯蔵室
	廃液中和ポンプ室
	廃液中和タンク室
	濃縮廃液ポンプ室
	廃液中和ポンプ他室入口エリア 緊急用海水系隔離弁 (Hx行き，補機行き)エリア
	南側中地下1階ポンプエリア
	北側中地下1階床ドレンポンプエリア
	洗濯廃液ドレンポンプエリア
	廃液サンプルタンク室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	オフガスサンプルラック室
	1階北側通路
	オフガス弁室
	オフガスブロワ室
	RW制御室
	1階中央通路
	緊急用電気室（緊急用MCC他）
	緊急用電気室（緊急用蓄電池）
	1階南側通路
	オフガスハッチエリア
	クラリファイヤーポンプエリア
	樹脂充填筒エリア
	サンプルタンク室
	クラリファイヤータンク室
	ディストレートコレクターポンプエリア
	ディストレートコレクタータンク室
	連絡配管路出入口エリア
	緊急用電気室（緊急用直流125V MCC他）
	廃液濃縮器ポンプ室入口
	コンセンレータポンプ(B)室
	コンセンレータポンプ(A)室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	レシービングタンク室
	北側階段室
	遠心分離器B室
	遠心分離器A室
	3階通路
	廃液濃縮器A室
	廃液濃縮器B室
	活性炭ベッド室
	再生ガスメッシュフィルター室
	除湿器室
	除湿器室
	排ガス再生装置室
	真空ポンプ室
	コンプレッサー室
	AUXタンク室
	メンテナンスエリア
	原子炉建屋換気系弁エンクロージャー
	原子炉建屋換気系弁エンクロージャー
	クレーンA給電用ケーブルリール室
	セメント混練固化装置室
	減容固化系移送ポンプ室
	減容固化系溶解タンク室
	高電導度ドレンサンプリングポンプ室
	減容固化系溶解ポンプ室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	階段室
	通路
	洗濯廃液受タンク室
	電磁ろ過器供給ポンプ室
	クラッドスラリ上澄水受タンク室
	シール水ポンプ・タンク室
	ポンプ保守室
	階段室
	予備室C
	機器ドレン処理水ポンプ・凝縮水収集ポンプ室
	機器ドレンサンプリングポンプ・床ドレンサンプリングポンプ室
	除染シンク室廊下
	除染シンク室
	エレベーター室
	(欠番)
	洗濯廃液供給ポンプ室
	減容固化体移送装置室
	減容固化系キャッピング装置室
	減容固化系ペレット充填装置室
	減容固化系容器移送装置室
	減容固化体空容器置場
	空気圧縮機室
	(欠番)
	所内蒸気復水ポンプ・タンク室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	配管ダクト室
	使用済樹脂貯蔵タンク室
	ろ過水ポンプ・タンク室
	電磁ろ過器供給タンク室
	前置ろ過器室
	廃活性炭吸引装置室
	通路
	濃縮廃液受けタンク室
	機器ドレン処理水タンク室
	（欠番）
	パワーセンタ室
	減容固化系硫酸ソーダ添加タンク室
	バルブ室
	固化剤供給タンク室
	減容固化系ペレットホッパ室
	排気ブロワ・排気フィルタ室
	廃油供給ポンプ・タンク室
	焼却炉灰取出ボックス室
	熔融炉 2次燃焼器燃焼室
	熔融電源室
	I R室
	タンク保守室B
	チェス室
	クラッドスラリ濃縮器循環ポンプ室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	サンプリングシンク室
	集中清掃機器室
	バッテリー室
	電気室空調器
	通路
	バルブエリア室
	クラッドスラリー濃縮器室
	クラッドスラリー濃縮器加熱器室
	連絡通路
	チェス室
	パイプチェス室
	減容固化系造粒機室
	減容固化系放射線モニタサンプルラック室
	ドラム挿入室
	エレベーター室
	焼却炉室
	セラミックフィルタ灰取出コンベア室
	通路
	階段室
	機器搬出入用トラックエリア室
	ポンプメンテナンス除染パン室
	超ろ過器供給ポンプ室
	チェス室
	電磁ろ過器バルブ室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	電磁ろ過器循環供給ポンプ・スポンジボール移送ポンプ室
	予備室A
	(欠番)
	サイトバンカトラックエリア室
	(欠番)
	クラッドスラリー濃縮器室
	キャスク除染ピット室
	スキマサージタンク室
	電磁ろ過器A室
	電磁ろ過器B室
	連絡配管路室
	減容固化系電気ヒーター室
	減容固化系乾燥機室
	階段室
	2次セラミックフィルタ室
	(欠番)
	階段室
	操作室中3階
	操作室2階
	超ろ過器供給タンク室
	チェス室
	電磁ろ過器保守室
	パイプチェス室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	超ろ過器室
	サイドバンカ更衣室
	使用済燃料用キャスク保管スペース室
	階段室
	階段室
	減容固化系粒子ブロワ
	チェス室
	サンプリングシンク室
	チェス室
	通路
	冷凍機室
	補機冷却水機器室
	減容固化系ミストセパレータ室
	チェス室
	減容固化系供給ポンプ室
	階段室
	雑固体切断機室
	雑固体前処理室
	投入室
	通路
	排ガス処理室
	排ガス処理室
	チェス室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	送風機C室
	給気加熱コイルC室
	送風機B室
	給気加熱コイルB室
	送風機A室
	給気加熱コイルA室
	(欠番)
	減容固化系循環ポンプ室
	サンプリングシンク室
	減容固化系供給タンク
	減容固化系乾燥機室
	減容固化系乾燥機排気ブロワ
	減容固化系乾燥機復水器室
	計器保守室
	排ガスフィルタ室
	タンクベント室
	エレベーター機械室
	サンプルラック室
	建屋排気系フィルタユニット室
	通路
	主排気系排風機
	階段室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	補機冷却水サージタンク・冷水膨張タンク室
	（欠番）
	チェンジングスペース室
	階段室
	復水貯蔵タンクエリア
	海水ポンプ室北側
	海水ポンプ室南側
	DG-2Cルーフベントファン室
	DG-2Dルーフベントファン室
	DG-HPCSルーフベントファン室
	バッテリー空調機Aエリア
	バッテリー空調機Bエリア
	メタクラチラーユニット4Bエリア
	メタクラチラーユニット4Aエリア
	MCRチラーユニット-2エリア
	MCRチラーユニット-1エリア
	メタクラチラーユニット3Aエリア
	メタクラチラーユニット3Bエリア
	軽油貯蔵タンクA室
	軽油貯蔵タンクB室
	可搬型設備用軽油タンク室（西側）
	可搬型設備用軽油タンク室（南側）

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	緊急時対策所用発電機燃料油タンクA室
	緊急時対策所用発電機燃料油タンクB室
	常設低圧代替注水系ポンプ室
	常設低圧代替注水系配管カルバート
	常設低圧代替注水系配管カルバート
	代替淡水貯槽
	格納容器圧力逃がし装置格納槽
	格納容器圧力逃がし装置弁・制御盤室
	格納容器圧力逃がし装置用配管カルバート
	緊急用海水ポンプピット
	排気筒モニタA室
	排気筒モニタB室
	給水加熱器保管庫
	排水ポンプ室
	西側淡水貯水設備
	ハロン消火設備ボンベ室A
	機器ハッチ室
	燃料移送ポンプ前室
	D/G 2D燃料移送ポンプ室
	D/G HPCS燃料移送ポンプ室
	D/G 2C燃料移送ポンプ室
	ディーゼル駆動消火ポンプ用燃料移送ポンプ室
	常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプA室
	常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプB室
	換気機械室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	緊急用電気品室
	ハロン消火設備ボンベ室B
	常設代替高圧電源装置エリアA
	常設代替高圧電源装置エリアB
	常設代替高圧電源装置エリアC
	階段室
	DBトンネル
	SAトンネル
	西側淡水貯水設備水位計室
	緊急時対策所建屋発電機室2A
	緊急時対策所建屋発電機室2B
	緊急時対策所建屋ハロン消火設備室
	緊急時対策所建屋CO2消火設備室
	緊急時対策所建屋防護具保管室
	緊急時対策所建屋試料分析室
	緊急時対策所建屋階段室
	緊急時対策所建屋1階通路部
	緊急時対策所建屋1階エアロック室
	緊急時対策所建屋チェンジングエリア
	緊急時対策所建屋1階通路部
	緊急時対策所建屋空気ボンベ室
	緊急時対策所建屋階段室
	緊急時対策所建屋通信機械室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	緊急時対策所建屋2階通路部
	緊急時対策所建屋発電機給気ファン室
	緊急時対策所建屋2階エアロック室
	緊急時対策所
	緊急時対策所建屋2階電気品室
	緊急時対策所建屋24V蓄電池室2B
	緊急時対策所建屋24V蓄電池室2A
	緊急時対策所建屋2階エアロック室
	緊急時対策所建屋食料庫
	緊急時対策所建屋災害対策本部室空調機械室
	緊急時対策所建屋排煙機械室
	緊急時対策所建屋災害対策本部冷凍機室
	緊急時対策所建屋125V蓄電池室
	緊急時対策所建屋125V充電器盤室
	緊急時対策所建屋通路部
	緊急時対策所建屋3階電気品室
	緊急時対策所建屋非常用換気設備室
	緊急時対策所建屋建屋空調機械室
	緊急時対策所建屋4階エアロック室
	緊急時対策所建屋屋上
	廃棄物収納容器置き場・サーベイエリア
	西側階段室

※区画番号R：原子炉建屋（付属棟含む）-B2（地下2階）-1，T：タービン建屋，RW：廃棄物処理棟，
 NRW：廃棄物処理建屋，O：屋外（地下埋設エリア含む）D：常設代替高圧電源装置置場
 K：緊急時対策所建屋，LLW：固体廃棄物作業建屋，DY：固体廃棄物貯蔵庫，DC：使用済燃料乾式貯蔵建屋

区画番号	区画名称
	仕分け・切断作業場
	搬出入エリア
	輸送容器置き場・廃棄体検査場
	東側階段室
	排気機械室
	検査待ち廃棄体置き場・廃棄体搬出入エリア
	仕分け・切断作業場天井
	機器・予備品エリア
	固体廃棄物貯蔵庫A棟地下1階
	固体廃棄物貯蔵庫B棟地下1階
	固体廃棄物貯蔵庫A棟1階
	固体廃棄物貯蔵庫B棟1階
	固体廃棄物貯蔵庫B棟2階
	使用済燃料乾式貯蔵建屋

火災区域の配置を明示した図面（区域・区画）

配置図			41条
1	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟	地下2階	その1 ○
2	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟	地下1階	その2 ○
3	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟	1階	その3 ○
4	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟	2階	その4 ○
5	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟	3階	その5 ○
6	原子炉付属棟	3階	その6 ○
7	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟	4階	その7 ○
8	原子炉建屋原子炉棟	5階	その8 ○
9	原子炉建屋原子炉棟	6階	その9 ○
10	タービン建屋	地下1階	その10 -
11	タービン建屋	地下1階	その11 -
12	タービン建屋	地下1階（オフガス系機器エリア）	その12 -
13	タービン建屋	1階	その13 -
14	タービン建屋	2階	その14 -
15	タービン建屋	屋上	その15 -
16	タービン建屋	屋上	その16 -
17	原子炉建屋廃棄物処理棟	地下1階	その17 ○
18	原子炉建屋廃棄物処理棟	1階	その18 ○
19	原子炉建屋廃棄物処理棟	2階	その19 ○
20	原子炉建屋廃棄物処理棟	3階/4階	その20 ○
21	廃棄物処理建屋	地下3階	その21 -
22	廃棄物処理建屋	地下2階	その22 -
23	廃棄物処理建屋	地下1階	その23 -
24	廃棄物処理建屋	1階	その24 -
25	廃棄物処理建屋	2階	その25 -
26	廃棄物処理建屋	3階	その26 -
27	廃棄物処理建屋	4階	その27 -
28	復水貯蔵タンクエリア及び排気棟モニター小屋		その28 -
29	海水ポンプ室		その29 ○
30	固体廃棄物作業建屋	1階	その30 -
31	固体廃棄物作業建屋	2階	その31 -
32	固体廃棄物作業建屋	3階	その32 -
33	固体廃棄物貯蔵庫A棟・B棟	地下	その33 -
34	固体廃棄物貯蔵庫A棟・B棟	1階	その34 -
35	固体廃棄物貯蔵庫B棟	2階	その35 -
36	使用済燃料乾式貯蔵建屋		その36 -
37	軽油貯蔵タンク設置区域及び非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ室		その37 ○
38	常設代替高圧電源装置置場用カルバート/（トンネル部）断面概略図		その38 ○
39	常設代替高圧電源装置置場用カルバート（立坑部）		その39 ○
40	常設代替高圧電源装置置場		その40 ○
41	常設代替高圧電源装置置場		その41 ○
42	格納容器圧力逃がし装置格納槽及び配管カルバート		その42 ○
43	常設低圧代替注水系ポンプ室、配管カルバート及び代替淡水貯槽		その43 ○
44	緊急用海水ポンプピット		その44 ○
45	緊急時対策所	1階	その45 ○
46	緊急時対策所	2階	その46 ○
47	緊急時対策所	3階	その47 ○
48	緊急時対策所	4階	その48 ○
49	南側可搬型設備用軽油タンク室/西側可搬型設備用軽油タンク室		その49 ○
50	給水加熱器保管庫		その50 -

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その1）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その2)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その3)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その4)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その5）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その6)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その7)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その8）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その9）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その17）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その18）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その19）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その20)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その28）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その37)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その38）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その38）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その40)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その41)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その42)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その43)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その44)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その45)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その46）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その47）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その48）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その48）

日本原子力発電株式会社

41-4 重大事故等対処施設が設置される火災区域又は
火災区画の火災感知設備について

【目次】

1. 概要
 2. 要求事項
 3. 火災感知設備の概要
 - 3.1 火災感知設備の火災感知器について
 - 3.2 火災感知設備の受信機盤について
 - 3.3 火災感知設備の電源について
 - 3.4 火災感知設備の中央制御室等での監視について
 - 3.5 火災感知設備の耐震設計について
 - 3.6 火災感知設備に対する試験検査について
- 添付資料 1 実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準
(抜粋)
- 添付資料 2 防爆型火災感知器について
- 添付資料 3 火災感知器の型式ごとの特徴等について
- 添付資料 4 火災感知器の配置を明示した図面
- 参考資料 1 複合体内の非難燃ケーブルに対する火災感知器について

重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画の
火災感知設備について

1. 概要

東海第二発電所の重大事故等対処施設への火災の影響を限定し、早期に火災を感知するための火災感知設備について以下に示す。

2. 要求事項

「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下、「火災防護に係る審査基準」という。）における火災感知設備の要求事項を以下に示す。

2. 基本事項

(1) 原子炉施設内の火災区域又は火災区画に設置される安全機能を有する構造物、系統及び機器を火災から防護することを目的として、以下に示す火災区域及び火災区画の分類に基づいて、火災発生防止、火災の感知及び消火、火災の影響軽減のそれぞれを考慮した火災防護対策を講じること。

① 原子炉の高温停止及び低温停止を達成し、維持するための安全機能を有する構造物、系統及び機器が設置される火災区域及び火災区画

② 放射性物質の貯蔵又は閉じ込め機能を有する構造物、系統及び機器が設置される火災区域

2.2 火災の感知、消火

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に掲げるように、安全機能を有する構築物、系統及び機器に対する火災の影響を限定し、早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

(1) 火災感知設備

- ① 各火災区域における放射線、取付面高さ、温度、湿度、空気流等の環境条件や予想される火災の性質を考慮して型式を選定し、早期に火災を感知できる場所に設置すること。
- ② 火災を早期に感知できるよう固有の信号を発する異なる種類の感知器又は同等の機能を有する機器を組合せて設置すること。また、その設置にあたっては、感知器等の誤作動を防止するための方策を講じること。
- ③ 外部電源喪失時に機能を失わないように、電源を確保する設計であること。
- ④ 中央制御室等で適切に監視できる設計であること。

2.2.2 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に示すように、地震等の自然現象によっても、火災感知及び消火の機能、性能が維持される設計であること。

- (1) 凍結するおそれがある消火設備は、凍結防止対策を講じた設計であること。
- (2) 風水害に対して消火設備の性能が著しく阻害されない設計であること。
- (3) 消火配管は、地震時における地盤変位対策を考慮した設計であること。

本資料では、重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画への火災感知設備の設置方針を示す。

3. 火災感知設備の概要

東海第二発電所において火災が発生した場合に、重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災を早期に感知するために、要求事項に応じた「火災感知設備」を設置する。

「火災感知設備」は、周囲の環境条件を考慮して設置する「火災感知器」と、中央制御室での火災の監視等の機能を有する「受信機」を含む火災受信機盤等により構成される。東海第二発電所に設置する「火災感知器」及び「受信機」について以下に示す。

3.1 火災感知設備の火災感知器について

火災感知器は、早期に火災を感知するため、放射線、火災感知器の取付面高さ、火災感知器を設置する周囲の温度、湿度及び空気流等の環境条件を考慮して設置する。

重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画には、火災時に炎が生じる前の発煙段階から感知できる煙感知器を設置し、その他、蒸気及びガスの発生により煙感知器が誤作動する可能性のある火災区域又は火災区画には、熱感知器を設置する。

さらに、「固有の信号を発する異なる種類の火災感知器」の設置要求を満足するため、既存の火災感知器に加えて熱感知器又は煙感知器を組み合わせで設置する。設置にあたっては、消防法に準じた設置条件で設置する。

これらの組合せは、平常時の状況を監視し、かつ、火災現象（急激な温度や煙の濃度の上昇）を把握することができるアナログ機能を有するものとする。

周囲の環境条件により、アナログ機能を有する熱感知器又は煙感知器を設置することが適さない箇所の火災感知器等の選定方法を以下に示す。なお、屋外の常設代替高圧電源装置を設置する火災区域又は火災区画、海水ポンプを設置する火災区域又は火災区画については、非アナログ式の屋外仕様の炎感知器及び赤外線感知機能を備えたアナログ式の熱感知カメラを設置する設計とする。これらは火災を感知した個々の感知器を特定せずエリア毎の警報を発報するが、監視対象エリアは屋外の大空間であり、警報確認後の赤外線カメラの画像確認において火災源の特定が可能であることから適用可能とする。

○原子炉建屋原子炉棟 6 階（オペレーティングフロア）

原子炉建屋原子炉棟 6 階（オペレーティングフロア）は、天井が高く大空間となっているため、火災による熱が周囲に拡散することから、熱感知器による感知は困難である。そのため、非アナログ式の炎感知器（赤外線方式）とアナログ式の光電式分離型煙感知器をそれぞれの監視範囲に火災の検知に影響を及ぼす死角がないように設置する設計とする。炎感知器は非アナログ式であるが、平常時より炎の波長の有無を連続監視し、火災現象（急激な環境変化）を把握できることから、アナログ式と同等の機能を有する。また、外光が当たらず、高温物体が近傍にない箇所に設置することにより、誤作動防止を図る設計とする。

さらに、感知原理に「赤外線 3 波長式」（物質の燃焼時に発生する特有な放射エネルギーの波長帯を 3 つ検知した場合にのみ発報する）を採用し誤作動防止を図る設計とする。

○原子炉格納容器

起動中における原子炉格納容器内の火災感知器は、環境条件や予想される火災の性質を考慮し、原子炉格納容器内には異なる 2 種類の感知器としてアナログ式の煙感知器及び熱感知器を設置する設計とする。

原子炉格納容器内は、通常運転中、窒素封入により不活性化しており、火災が発生する可能性がない。しかしながら、運転中の原子炉格納容器は、閉鎖した状態で長期間高温かつ高線量環境となることから、アナログ式の火災感知器が故障する可能性がある。このため、原子炉格納容器内の火災感知器は、起動時の窒素封入後に中央制御室内の受信機にて作動信号を除外する運用とし、プラント停止後に速やかに取り替える設計とする。冷温停止中における原子炉格納容器内の火災感知器は、起動中と同様にアナログ式の煙感知器及び熱感知器を設置する設計とする。

○蓄電池室

蓄電池室は、蓄電池内の圧力が上昇した場合に作動する制御弁によって水素を放出する可能性があることから、換気空調設備を設置しており、安定した室内環境を維持している。

万が一の水素濃度の上昇^{*1}を考慮し、防爆型の煙感知器及び熱感知器を設置する設計とする。

防爆型の煙感知器及び熱感知器は非アナログ式しか製造されていないが、蓄電池室に設置する非アナログ式の防爆型煙感知器はアナログ式の煙

感知と同様に、炎が生じる前の発煙段階から煙の早期感知が可能である。

また、蓄電池室に設置する非アナログ式の防爆型熱感知器については、蓄電池室は換気空調設備により安定した室内環境(室温最大 40℃)を維持していることから、通常の熱感知器と同様、周囲温度を考慮した作動温度を設定することによって、早期の火災感知及び誤作動の防止を図る。

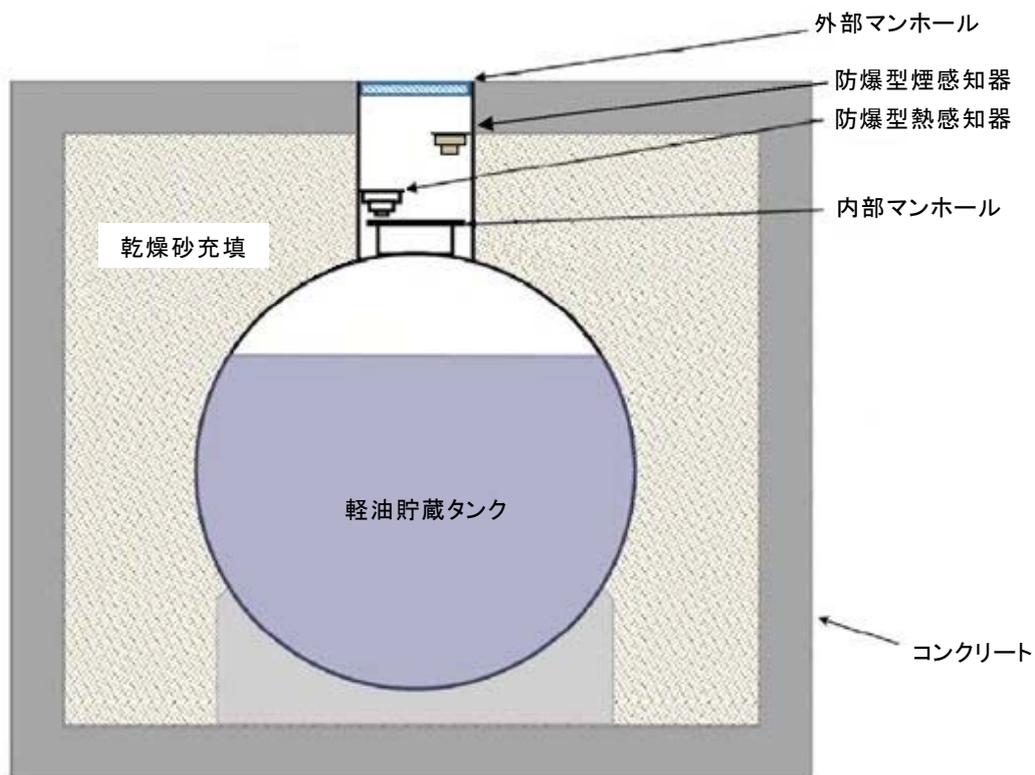
防爆型の熱感知器及び煙感知器の概要を添付資料 2 に示す。

※1 蓄電池室は、換気空調設備の機械換気により水素濃度の上昇を防止する設計である

○軽油貯蔵タンク設置区域、可搬型設備用軽油タンク設置区域、緊急時対策所用発電機燃料油タンク設置区域

常設代替高圧電源装置及び非常用ディーゼル発電機（HPCS含む）へ供給する軽油を貯蔵する軽油貯蔵タンク、可搬型設備用の軽油を貯蔵する可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機へ供給する軽油を貯蔵する緊急時対策所用発電機燃料油タンクは、ともに地下埋設構造としており安定した環境を維持する。

一方、これらタンク上部の点検用マンホールから地上までの空間においては軽油燃料が気化して内部に充満する可能性が否定できない。そのため、万が一気化した軽油燃料による爆発リスクを低減する観点からマンホール上部空間内に非アナログ式の防爆型の熱感知器及び防爆型の煙感知器を設置する設計とする。



第 41-4-1 図：軽油貯蔵タンクの火災感知器の設置概要

○海水ポンプ室及び常設代替高圧電源装置置場の火災感知器

海水ポンプ室及び常設代替高圧電源装置置場は屋外であるため、火災による煙は周囲に拡散し、煙感知器による火災感知は困難である。

このため、海水ポンプ室及び常設代替高圧電源装置置場全体の火災を感知するために、非アナログ式の屋外仕様の防爆型炎感知器及びアナログ式の熱感知カメラ（赤外線方式）をそれぞれの監視範囲内に火災の検知に影響を及ぼす死角がないように設置する。これらはそれぞれ誤作動防止対策として以下の機能を有する。

炎感知器は、炎から発する放射エネルギーを連続監視し、この放射エネルギーから発せられる3つの波長帯を検知した場合にのみ検知するもので誤作動防止を図る設計とする。

温度監視カメラ又はエリア監視カメラは、屋外の温度環境を踏まえてカメラの温度を設定し、熱サーモグラフィによる確認に加えエリア監視カメラを採用することで、現場状況の早期確認・誤った判断をすることを防止する設計とする。

- ・炎感知器：平常時より炎の波長の有無を連続監視し、火災現象(急激な環境変化)を把握できることから、アナログ式と同等の機能を有する。また、感知原理に「赤外線3波長式」(物質の燃焼時に発生する特有な放射エネルギーの波長帯を3つ検知した場合にのみ発報する)を採用し誤動作防止を図る。さらに、降水等の浸入により火災感知器の故障が想定されるため屋外仕様を採用する設計とする。なお、太陽光の影響については、火災発生時の特有な波長帯のみを感知することで誤作動を防止する設計とする。
- ・熱感知カメラ：アナログ式の熱感知カメラを使用することによって、誤作動防止を図る。また、熱サーモグラフィにより、火災源の早期確認・判断誤り防止を図る。さらに、屋外に設置することから、降水等の浸入により火災感知器の故障が想定されるため屋外仕様を採用する設計とする。なお、熱感知カメラの感知原理は赤外線による熱監視であるが、感知する対象が熱であることから炎感知器とは異なる種類の感知器と考える。

○格納容器圧力逃がし装置格納槽

格納容器圧力逃がし装置のフィルタ装置は原子炉建屋の南側のエリア

の鉄筋コンクリート製の地下格納槽に設置される。当該格納槽に設置される機器としては、フィルタ装置、移送ポンプ、電動弁、現場制御盤、計器ラック等である。

フィルタ装置は、金属製容器であり、火災の発生する可能性は低い。また、水位、流量等の信号を現場の検出器から現場制御盤・計装ラックを經由して中央制御室に信号を伝送するケーブルは、難燃性ケーブルを使用し、電線管布設とすることから火災の発生する可能性は低い。

当該区域で火災が発生した場合、煙は格納槽内部に充満するため、煙感知器での感知が可能である。また、フィルタベント装置が稼働した場合、フィルタ容器の温度上昇に伴い雰囲気温度も上昇するが、その温度は65℃程度であることから、アナログ式の熱感知器の使用が可能な範囲内である。

以上を踏まえ、異なる種類の感知器としてアナログ式の煙感知器と熱感知器を選定する。煙感知器と熱感知器は当該エリア全体をカバーできるよう配置する設計とする。

○常設低圧代替注水系ポンプ室

常設低圧代替注水系ポンプ室は、原子炉建屋南側に隣接する鉄筋コンクリート製の地下格納槽である。当該区域には、常設低圧代替注水系ポンプ、計装ラック、電動弁が設置される。当該区域で火災が発生した場合、煙はポンプ室内部に充満するため、煙感知器での感知が可能であるため、異なる種類の感知器としてアナログ式の煙感知器と熱感知器を設置する設計とする。

○緊急用海水ポンプピット

緊急海水ポンプピットは、原子炉建屋東側に隣接する鉄筋コンクリート製の地下格納槽である。当該区域には緊急用海水ポンプ、ストレーナなどが設置される。当該区域で火災が発生した場合、煙は格納層内部に充満するため、煙感知器での感知が可能であるため、異なる種類の感知器としてアナログ式の煙感知器と熱感知器を設置する設計とする。

○主蒸気管トンネル室

主蒸気管トンネル室内は、通常運転中は高線量環境となるため、放射線の影響により火災感知器の制御回路が故障するおそれがあり、火災感知器が故障した場合の取替えも出来ない。したがって、放射線の影響を受けにくい非アナログ式の熱感知器を設置する。非アナログ式の熱感知器は、主蒸気管トンネル室の環境温度を考慮した設定温度とすることで誤作動防止を図る設計とする。

加えて、放射線の影響を受けないよう検出部位を当該区画外に配置するアナログ式の煙吸引式検出設備を設置する設計とする。

○常設代替高圧電源装置置場トレンチ（トンネル部）

常設代替高圧電源装置置場トレンチ（トンネル部）は、常設代替高圧電源装置置場と原子炉建屋の間を結ぶ地下トンネルであり、内部には非常用ディーゼル発電機（HPCS含む）用の軽油移送配管、電源ケーブル、水配管、換気系ダクトなどが設置される。本トンネルの内部は、中央の耐火壁により分割されており、別々の火災区画として設定する。また、トンネル内部は常時機械換気する設計とする。火災感知器としては、アナログ式の熱感知器と煙感知器を設置する設計とする。

○火災の影響を受けるおそれが考えにくい火災区域又は火災区画

火災の影響を受けるおそれが考えにくい火災区域又は火災区画は，消防法又は建築基準法に基づく火災感知器を設置する設計とする。

火災感知器の型式毎の特徴等を添付資料 3 に示す。また，火災感知器の配置を添付資料 4 に示す。なお，火災感知器の配置図は，火災防護に係る審査基準に基づき設計基準対象施設に対して設置する感知器に加え，重大事故等対処施設に対して設置する感知器も記載している。

3.2 火災感知設備の受信機盤について

火災感知設備の受信機盤は，以下の機能を有するアナログ式の受信機を設置する。

○アナログ式の火災感知器が接続可能であり，作動した火災感知器を 1 つずつ特定できる設計とする。

○水素の漏えいの可能性がある蓄電池室及び可燃性ガスの発生が想定される軽油貯蔵タンク，可搬型設備用軽油タンク，緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクが設置される火災区域又は火災区画に設置する防爆型の火災感知器を 1 つずつ特定できる設計とする。

○屋外の海水ポンプ室，常設代替高圧電源装置置場を監視する非アナログ式の炎感知器，アナログ式の熱感知カメラが接続可能であり，感知区域を 1 つずつ特定できる設計とする。なお，屋外エリア熱感知カメラ火災受信機盤においては，火災発生場所の詳細はカメラ機能により映像監視(熱サーモグラフィ)が可能な設計とする。

○原子炉建屋原子炉棟 6 階（オペレーティングフロア）を監視する非アナログ式の炎感知器が接続可能であり，作動した炎感知器を 1 つずつ

特定できる設計とする。

3.3 火災感知設備の電源について

緊急時対策所建屋を除く重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災感知設備の受信機は、外部電源喪失時及び全交流動力電源喪失時においても火災の感知が可能となるよう、非常用ディーゼル発電機が接続されている非常用電源、常設代替高圧電源装置が接続されている緊急用電源から受電できる設計とする。さらに、全交流動力電源喪失時に常設代替高圧電源装置から電力が供給されるまでの間も火災の感知が可能となるように、蓄電池を内蔵し電源供給が可能となる設計とする。

緊急時対策所建屋の火災区域又は火災区画の火災感知設備については、外部電源喪失時にも感知ができるように、緊急時対策所用発電機から受電できる設計とするとともに、緊急時対策所用発電機からの電源が供給されるまでの間、電力を供給できる容量を有した蓄電池を設け、電源を確保する設計とする。蓄電池の容量については、外部電源喪失時は緊急時対策所用発電機が自動起動し、速やかに電力を供給する設計であるが、保守的な条件として自動起動に失敗し、緊急時対策所への移動時間も考慮した手動起動により電力を供給する場合に電力が供給されるまでの時間である30分間^{*}以上の容量を有する設計とする。

※内訳は、事務本館から緊急時対策所への移動時間15分＋状況把握5分の計20分に緊急時対策所での手動起動に必要な時間10分を加えた30分間とする。

3.4 火災感知設備の中央制御室等での監視について

重大事故等対処施設で発生した火災は、中央制御室に設置されている火災感知設備の受信機で監視できる設計とする。緊急時対策所で発生した火災につい

でも同様に，中央制御室に設置されている火災感知設備の受信機で監視できる設計とする。

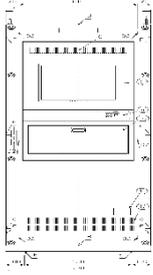
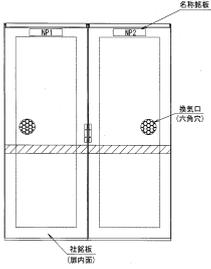
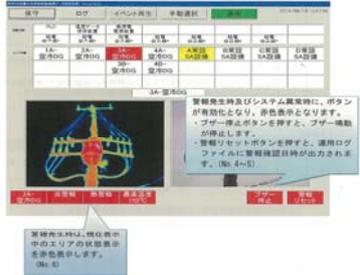
なお，火災が発生していない平常時には，中央制御室内の巡視点検によって，火災が発生していないこと及び火災感知設備に異常がないことを火災受信機盤で確認する。

重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災感知設備の火災受信機盤の概要について第 41-4-1 表，機能について第 41-4-2 表に示す。

第 41-4-1 表 火災感知設備の火災受信機盤の概要

火災受信機盤	配置場所	電源供給	監視エリア	作動した火災感知器を1つずつ特定できる機能
<p>防災監視盤・受信機盤 (CRT画像確認含む)</p>	<p>中央制御室</p>	<p>非常用電源から受電する。さらに、全交流動力電源喪失時時に常設代替高圧電源装置から電力が供給されるまでの間も火災の感知が可能となるよう、92分間以上電力を供給できる容量を有した蓄電池を設ける。</p>	<p>○建屋内 (原子炉建屋原子炉棟, 原子炉建屋付属棟, 原子炉建屋廃物処理棟, 緊急時対策所建屋)</p>	<p>有り (アナログ式)</p>
			<p>○海水ポンプ室など炎感知器設置区域 ○蓄電池室など防爆型の感知器設置区域 ○主蒸気管トンネル室など高線量区域の感知器</p>	<p>非アナログ式は感知器への配線を単独とすることや, 死角がないように設置することでアナログ式と同等の特定機能を確保</p>
			<p>○ケーブルトレイ内部 (複合体内部含む)</p>	<p>光ファイバケーブル式熱感知器は受信機にて約2m間隔で火災源を特定可能</p>
<p>屋外エリア熱感知カメラ火災受信機盤</p>	<p>中央制御室</p>	<p>非常用電源から受電する。さらに、全交流動力電源喪失時時に常設代替高圧電源装置から電力が供給されるまでの間も火災の感知が可能となるよう、92分間以上電力を供給できる容量を有した蓄電池を設ける。</p>	<p>海水ポンプ室, 常設代替高圧電源装置置場</p>	<p>熱感知カメラはエリア毎の警報を発するが監視画像の確認により火災源の特定が可能</p>

第 41-4-2 表 火災感知設備の火災受信機盤の機能

火災感知設備	主な機能	画面表示 (イメージ)
<p>火災受信機盤</p> 	<ul style="list-style-type: none"> 火災発生場所を感知器単位で文字表示 トレンドグラフで煙濃度又は温度を表示 火災に至る前の注意警報により，早期の初期対応が可能 自動試験機能あり 	 <p>感知器単位で文字表示 (トレンドによる注意警報)</p>
<p>防災監視盤 (表示盤)</p> 	<ul style="list-style-type: none"> 火災発生場所を感知器単位で平面地図表示 火災発生場所を感知器単位で文字表示 履歴リスト表示 	 <p>地図表示</p>
<p>屋外エリア熱感知 カメラ火災受信機 盤</p> 	<ul style="list-style-type: none"> 温度表示 警報発生表示 履歴リスト表示 	<p>警報発生時の画面表示</p> 

3.5 火災感知設備の耐震設計について

重大事故等対処施設を防護するために設置する火災感知設備は、重大事故等対処施設の施設区分に応じて機能を維持できる設計とする。(第 41-4-3 表)

また、耐震設計を確認するための対応は第 41-4-4 表、火災感知設備の加振試験の概要は第 41-4-5 表のとおりである。

第 41-4-3 表 火災感知設備の耐震設計

主な重大事故等対処施設	火災感知設備の耐震設計
常設代替高圧電源装置	Ss 機能維持
非常用ディーゼル発電機	Ss 機能維持
緊急用 125V 系蓄電池	Ss 機能維持
残留熱除去系ポンプ	Ss 機能維持
常設高圧代替注水系ポンプ	Ss 機能維持
常設低圧代替注水系ポンプ	Ss 機能維持
格納容器圧力逃がし装置	Ss 機能維持
代替循環冷却系ポンプ	Ss 機能維持
代替燃料プール冷却系ポンプ	Ss 機能維持
緊急用海水ポンプ	Ss 機能維持

第 41-4-4 表 Ss 機能維持を確認するための対応

確認対象火災感知設備	耐震設計の確認方法
受信機	加振試験
感知器	加振試験

第 41-4-5 表 火災感知設備の加振試験の概要

試験名称	試験内容
共振検索試験	スウィープ波試験を実施。加速度及び周波数範囲については、0.1G, 1Hz～35Hz（往復）とする。
耐加速度試験	サインビート波加振試験を実施。試験加速度は、水平方向 5.0G、鉛直方向 3.0G を最大とする。
加振試験前後動作確認試験	加振試験前後に以下の内容を実施。 <ul style="list-style-type: none"> ・ 外観検査 ・ 動作確認試験

3.6 火災感知設備に対する試験検査について

アナログ式の火災感知器を含めた火災感知設備は、機能に異常がないことを確認するために、自動試験や遠隔試験[※]を実施する。

なお、試験機能のない火災感知器は、機能に異常が無いことを確認するために、消防法施行規則第三十一の六に基づき、6 ヶ月に 1 度の機器点検及び 1 年に 1 回の総合点検時に、煙等の火災を模擬した試験を実施する。

※消防法（昭和三十二年法律第百八十六号）第二十一条の二第二項の規定に基づく、中継器に係る技術上の規格を定める省令（昭和三十六年自治省令第十八号。以下「中継器規格省令」という。）第二条第十二号に規定する自動試験機能又は同条第十三号に規定する遠隔試験機能

自動試験機能・・・火災報知設備に係る機能が適正に維持されていることを自動的に確認することができる装置による火災報知設備に係る試験機能をいう

遠隔試験機能・・・感知器に係る機能が適正に維持されていることを、当該感知器の設置場所から離れた位置において確認することができる装置による試験機能をいう

以上より、重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画に設置する火災感知器については、火災防護に係る審査基準により、環境条件等を考慮した火災感知器の設置、異なる種類を組合わせた火災感知器の設置、非常用電源、常設代替高圧電源装置からの受電、火災受信機盤の中央制御室等への設置を行う設計とする。一部非アナログ式の感知器を設置するが、それぞれ誤作動防止対策を実施する。また、炎感知器及び熱感知カメラについては作動した火災感知器を1つずつ特定できる機能はないが、火災発生場所を感知区域ごとに特定できる機能を有しており、火災感知後の現場確認において火災源の特定が可能である。

添付資料 1

実用発電用原子炉及びその附属施設の
火災防護に係る審査基準

(抜粋)

実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準(抜粋)

2.2 火災の感知、消火

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に掲げるように、安全機能を有する構築物、系統及び機器に対する火災の影響を限定し、早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

(1) 火災感知設備

- ①各火災区域における放射線、取付面高さ、温度、湿度、空気流等の環境条件や予想される火災の性質を考慮して型式を選定し、早期に火災を感知できる場所に設置すること。
- ②火災を早期に感知できるよう固有の信号を発する異なる種類の感知器又は同等の機能を有する機器を組合せて設置すること。また、その設置にあたっては、感知器等の誤作動を防止するための方策を講じること。
- ③外部電源喪失時に機能を失わないように、電源を確保する設計であること。
- ④中央制御室等で適切に監視できる設計であること。

(参考)

(1) 火災感知設備について

早期に火災を感知し、かつ、誤作動(火災でないにもかかわらず火災信号を発すること)を防止するための方策がとられていること。

(早期に火災を感知するための方策)

- ・固有の信号を発する異なる種類の感知器としては、例えば、煙感知器と炎感知器のような組み合わせとなっていること。
- ・感知器の場所を1つずつ特定することにより火災の発生場所を特定するこ

とができる受信機を用いられていること。

(誤作動を防止するための方策)

- ・ 平常時の状況(温度、煙の濃度)を監視し、かつ、火災現象(急激な温度や煙の濃度の上昇)を把握することができるアナログ式の感知器を用いられていること。

感知器取付面の位置が高いこと等から点検が困難になるおそれがある場合は、自動試験機能又は遠隔試験機能により点検を行うことができる感知器が用いられていること。

炎感知器又は熱感知器に代えて、赤外線感知機能等を備えた監視カメラシステムを用いても差し支えない。この場合、死角となる場所がないように当該システムが適切に設置されていること。

2.2.2 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に示すように、地震等の自然現象によっても、火災感知及び消火の機能、性能が維持される設計であること。

- (1) 凍結するおそれがある消火設備は、凍結防止対策を講じた設計であること。
- (2) 風水害に対して消火設備の性能が著しく阻害されない設計であること。
- (3) 消火配管は、地震時における地盤変位対策を考慮した設計であること。

(参考)

火災防護対象機器等が設置される火災区画には、耐震B、Cクラスの機器が設置されている場合が考えられる。これらの機器が基準地震動により損傷しSクラス機器である原子炉の火災防護対象機器の機能を失わせることがないこ

とが要求されるところであるが、その際、耐震B、Cクラス機器に基準地震動による損傷に伴う火災が発生した場合においても、火災防護対象機器等の機能が維持されることについて確認されていなければならない。

(2) 消火設備を構成するポンプ等の機器が水没等で機能しなくなるものがないよう、設計に当たっては配置が考慮されていること。

添付資料 2

防爆型火災感知器について

防爆型火災感知器について

1. はじめに

蓄電池室などに設置する防爆型火災感知器は、熱感知器と煙感知器並びに炎感知器であるが、これらの感知器の防爆性能について以下に示す。

なお、炎感知器は、一般産業における需要が少ないことから、消防検定を有する防爆型の感知器は存在しない。

2. 防爆型熱感知器

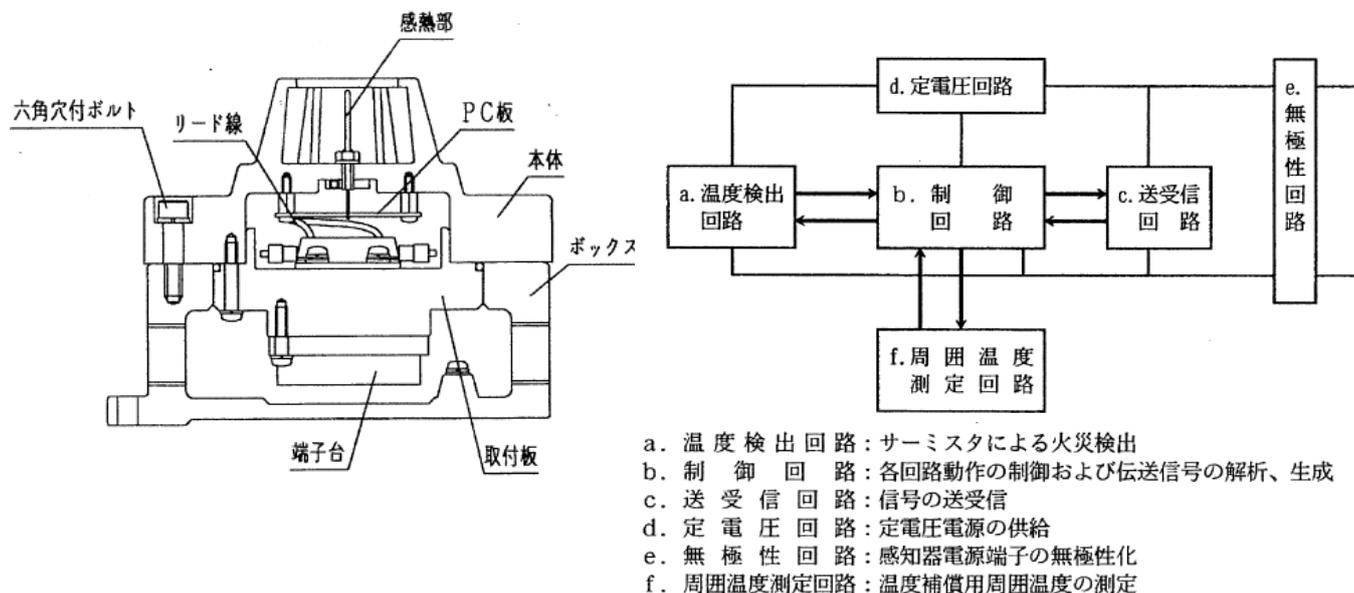
防爆型熱感知器は、感熱素子サーミスタを用いて熱を検出し、周囲温度が一定値以上になったときに受信機に火災信号を発する。サーミスタは温度変化により抵抗値が変化する素子で、一定周期で電流を流してサーミスタの両端にかかる電圧を測定し、温度検出回路にて変換した電圧値を内部制御回路に送り、制御回路にて一定時間内での温度上昇値を測定し、温度上昇率が設定値を超えた場合に火災と判断し、受信機に火災信号を発する。(第1図)

防爆型熱感知器は、内部の電気回路に可燃性ガスなどが侵入し、爆発が生じても、爆発による可燃が外部の可燃性ガス等に点火しないよう、全閉の構造となっていることから、防爆性能(耐压防爆構造^{*1})を有する。

※1 耐压防爆構造(「電気機器器具防爆構造規格」労働省告示第16条)

全閉構造であって、可燃性ガス(以下「ガス」という。)又は引火性の蒸気(以下「蒸気」という。)が容器内部に侵入して爆発を生じた場合に、当該容器

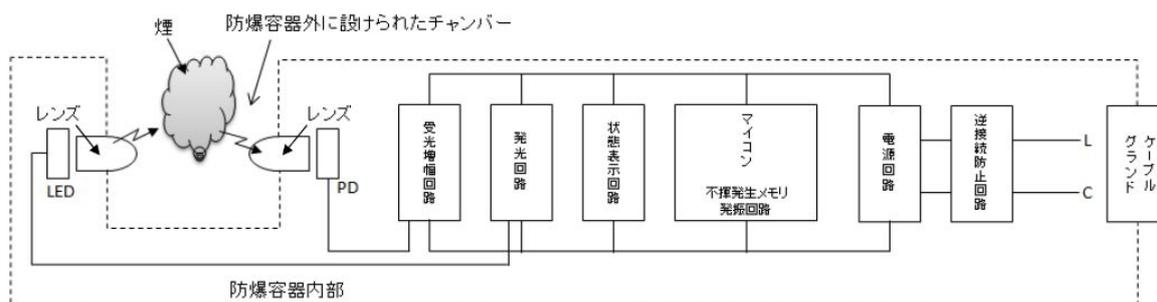
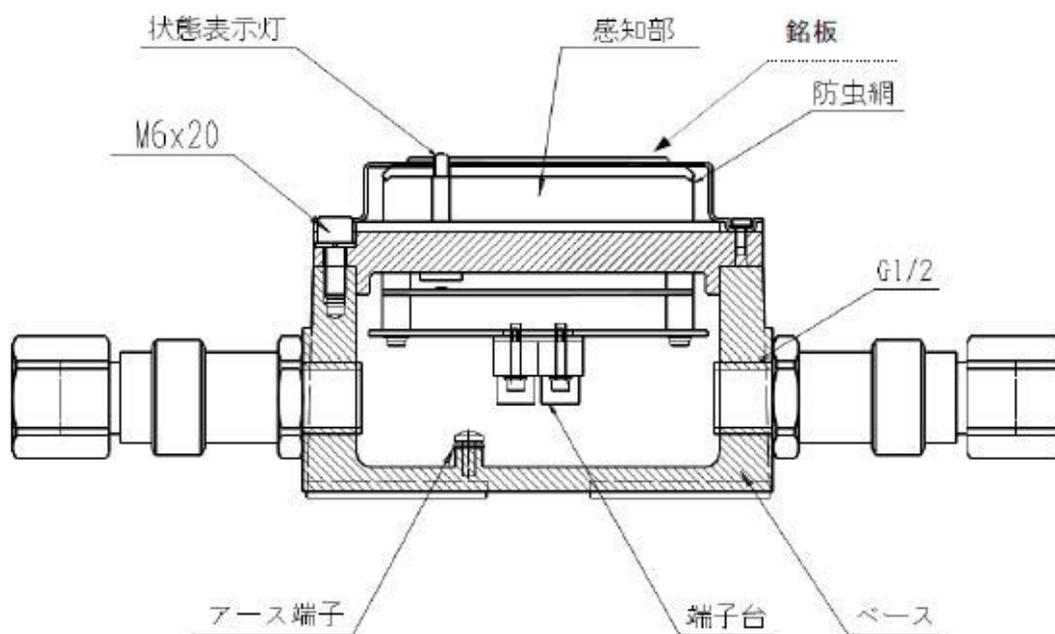
が爆発圧力に耐え、かつ、爆発による火災が当該容器の外部のガス又は蒸気に点火しないようにしたものをいう。



第1図 防爆型熱感知器概要

3. 防爆型煙感知器

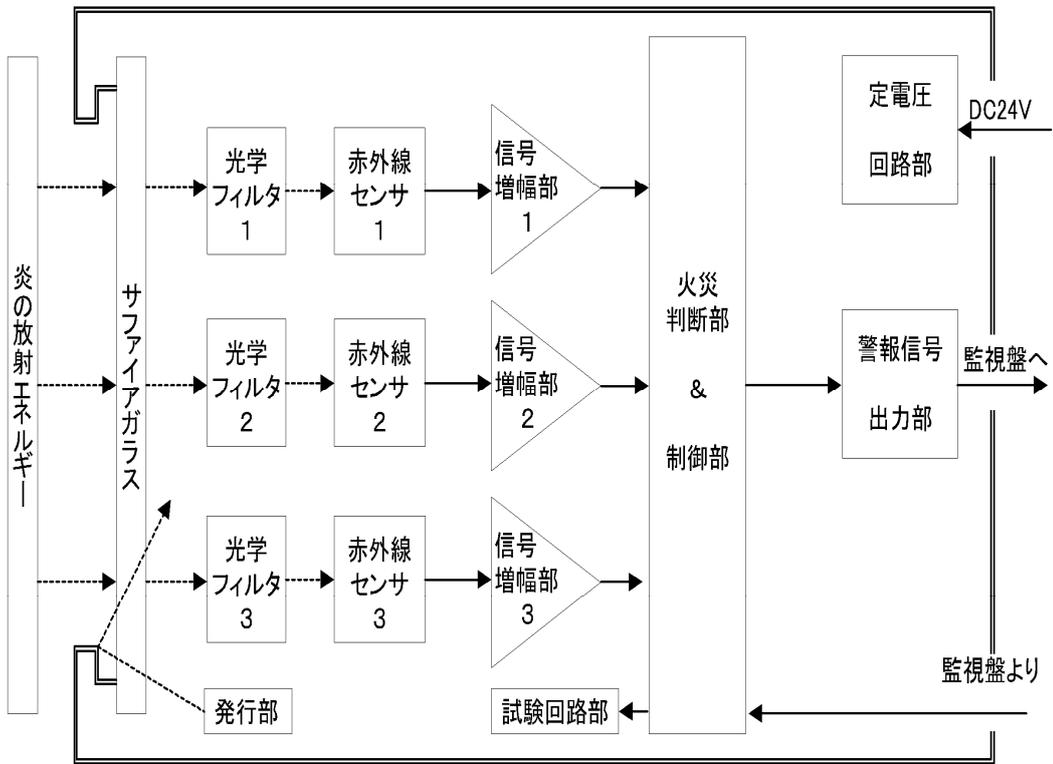
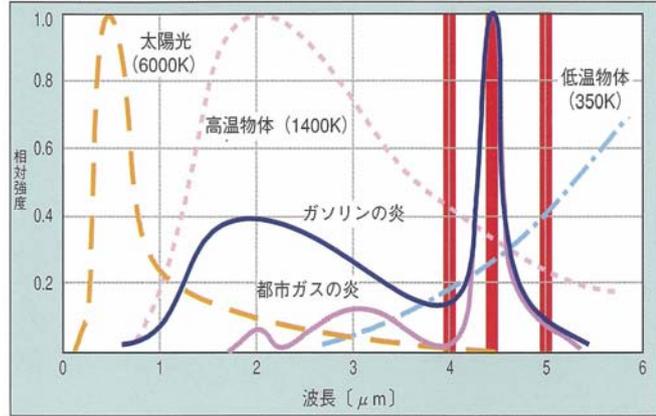
防爆型煙感知器(耐压防爆型光電式スポット型煙感知器)の概要を第2図に示す。動作原理は、発光回路で一定時間毎にLED（発光素子）に対して電流を流し発光させ、発光した光は、レンズを通して防爆容器外部へ照射される。その光を、煙がチャンバー内に流入すると、煙に反射して散乱光を生じる。この散乱光を、レンズを通してPD（受光素子）が検知し、電気信号に変換し、受光回路でこれを検出する。受光回路で検出した信号は、マイコンで測定され、一定のレベルを越えると火災信号をL-C線（P型受信機、中継器等）を通じ、受信機へ送信する。



第 2 図 耐圧防爆型光電式スポット型煙感知器の概要

4. 防爆型炎感知器

防爆型炎感知器(赤外線 3 波長式炎感知器)の概要を第 3 図に示す。Co2 共鳴放射帯域を検出する原理であり、波長 $4.0\mu\text{m}$, $4.4\mu\text{m}$, $5.0\mu\text{m}$ の赤外線域のみ検出するよう、3 つの赤外線センサが搭載されている。3 つのセンサの出力は、炎からの Co2 共鳴放射帯域を検知した場合にのみ火災と判断し、警報を発報する。なお、蛍光灯等人工照明には反応しない。



第3図 防爆型炎感知器の概要

5. 感知器の感知方式と発報箇所の特定

誤作動防止の観点より、平常時の状況を監視し、かつ、火災現象を把握することができるアナログ式の感知器の採用を基本としているが、防爆型火災感知器を設置する蓄電池室は換気空調設備により室内環境が安定しており誤作動は起きにくいため、蓄電池内の圧力が上昇した場合に作動する制御弁によって水素を放出することを考慮し、水素による爆発リスクを低減する観点から、防爆型の非アナログ式の火災感知器を設置する。

常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ室、非常用ディーゼル発電機用燃料移送ポンプ室についても、室内環境が安定しており誤作動は起きにくい。また、軽油貯蔵タンク、可搬型設備用軽油タンク、緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは地下埋設構造としており安定した環境を維持するが、タンク上部の点検用マンホールから地上までの空間においては軽油燃料が気化して内部に充満する可能性が否定できない。万が一気化した軽油燃料による爆発リスクを低減する観点からポンプ室内及びマンホール上部空間内には、防爆型の非アナログ式の熱感知器及び防爆型の煙感知器を設置する設計とする。

常設代替高圧電源装置置場、可搬型設備保管場所、海水ポンプ室は、降水等の浸入による故障が想定されるため、非アナログ式の屋外仕様の防爆型炎感知器とアナログ式の屋外仕様の熱感知カメラ（赤外線方式）を設置する。非アナログ式の炎感知器及び熱感知カメラは、作動した火災感知器を1つずつ特定できる機能はないが、感知器ごとの単独配線や熱感知カメラの画像確認により、発報箇所の特定を行う。

添付資料 3

火災感知器の型式ごとの特徴等について

火災感知器の型式ごとの特徴等について

1. はじめに

東海第二発電所において重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の火災感知器の型式ごとの特徴等について示す。

2. 要求事項

火災感知設備は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」の「2.2 火災の感知、消火」の2.2.1に基づき実施することが要求されている。

「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」の記載を以下に示す。

2.2 火災の感知、消火

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に掲げるように、安全機能を有する構築物、系統及び機器に対する火災の影響を限定し、早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

(1) 火災感知設備

①各火災区域における放射線、取付面高さ、温度、湿度、空気流等の環境条件や予想される火災の性質を考慮して型式を選定し、早期に火災を感知できる場所に設置すること。

②火災を早期に感知できるよう固有の信号を発する異なる種類の感知器又は同等の機能を有する機器を組合せて設置すること。また、その設置にあたっては、感知器等の誤作動を防止するための方策を講じること。

③外部電源喪失時に機能を失わないように、電源を確保する設計であること。

と。

④中央制御室等で適切に監視できる設計であること。

(参考)

(1) 火災感知設備について

早期に火災を感知し、かつ、誤作動(火災でないにもかかわらず火災信号を発すること)を防止するための方策がとられていること。

(早期に火災を感知するための方策)

- ・固有の信号を発する異なる種類の感知器としては、例えば、煙感知器と炎感知器のような組み合わせとなっていること。
- ・感知器の場所を1つずつ特定することにより火災の発生場所を特定することができる受信機を用いられていること。

(誤作動を防止するための方策)

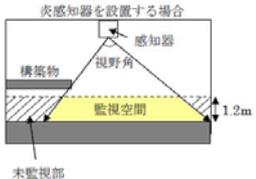
- ・平常時の状況(温度、煙の濃度)を監視し、かつ、火災現象(急激な温度や煙の濃度の上昇)を把握することができるアナログ式の感知器を用いられていること。

感知器取付面の位置が高いこと等から点検が困難になるおそれがある場合は、自動試験機能又は遠隔試験機能により点検を行うことができる感知器が用いられていること。

炎感知器又は熱感知器に代えて、赤外線感知機能等を備えた監視カメラシステムを用いても差し支えない。この場合、死角となる場所がないように当該システムが適切に設置されていること。

3. 火災感知器の型式毎の特徴

第 1 表 火災感知器ごとの特徴

型 式	特 徴	適 用 箇 所
煙感知器	<ul style="list-style-type: none"> ・ 感知器内に煙を取り込むことで感知 ・ 炎が発生する前の発煙段階からの早期感知が可能 ・ 防爆型の検定品あり 【適用高さ例】 20m 以下 【設置範囲例】 75m ² 又は 150m ² あたり 1 個	適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 大空間(通路等) ・ 小空間(室内) 不適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ ガス, 蒸気が恒常的に発生する場所 ・ 湿気, 結露が多い場所
熱感知器	<ul style="list-style-type: none"> ・ 感知器周辺の雰囲気温度を感知 ・ 炎が生じ, 感知器周辺の温度が上昇した場合に感知 ・ 防爆型の検定品なし 【適用高さ例】 8m 以下 【設置範囲例】 15m ² ~70m ² あたり 1 個	適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 小空間(天井高さ 8m 未満) 不適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ ガスが多量に滞留する場所 ・ 常時高温な場所 ・ 天井が高いことにより火災源と感知器の距離が離れ, 温度上昇が遅い場所
炎感知器	<ul style="list-style-type: none"> ・ 炎の紫外線や赤外線を感知 ・ 炎が生じた時点で感知 ・ 防爆型の検定品なし 【適用高さ例】 20m 以上 	適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 大空間 ・ 小空間 不適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 構築物が多く, 死角が多い場所 ・ 天井が低く, 監視空間が小さい場所
熱感知カメラ	<ul style="list-style-type: none"> ・ 熱エネルギー(赤外線)を感知(別紙 3) ・ 熱が発生した時点で感知 ・ 防塵, 防止構造のハウジングに入れることで, 屋外でも使用可能 	適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 大空間(広範囲) ・ 小空間 不適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 構築物が多い場所
光ファイバケーブル式熱感知器	<ul style="list-style-type: none"> ・ 光ファイバケーブル周辺の雰囲気温度を感知(別紙 1) ・ 炎が生じる前段階で, かつ, 温度上昇した場合に感知 	適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 火災源近傍(火災源直上等) 不適切な場所 <ul style="list-style-type: none"> ・ 火災源から距離が離れ, 温度上昇が遅いと考えられる場所

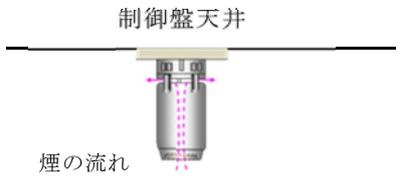
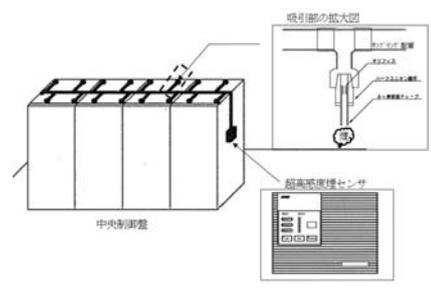
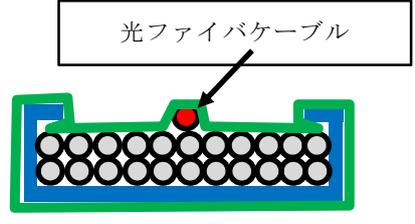
※ 消防法施行規則第 23 条で定める設置範囲

4. 火災感知器の組合せ

(1) 区域ごとの組合せ

火災感知器の設置場所	火災感知器の型式	
一般区域 「異なる2種類の火災感知器」の設置要求を満足するため、火災感知器を設置 ・格納容器圧力逃がし装置格納槽 ・常設低圧代替注水系ポンプ室 ・緊急用海水ポンプピット	煙感知器 (感度:煙濃度 10%)	熱感知器 (感度:温度 60℃~75℃)
	火災時に炎が生じる前の発煙段階から感知できる煙感知器を設置 (アナログ式)	火災時に生じる熱を感知できる熱感知を設置 (アナログ式)
・緊急用 125V 系蓄電池室, 非常用 125V 系蓄電池室等 蓄電池室は万が一の水素濃度上昇を考慮 ・軽油貯蔵タンク, 可搬型設備用軽油タンク, 緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク 万が一の燃料気化による引火性又は発火性の雰囲気形成する可能性を考慮	防爆型煙感知器 (感度:煙濃度 10%)	防爆型熱感知器 (感度:65℃)
・原子炉建屋原子炉棟 6階 (オペレーティングフロア)	防爆機能を有する火災感知器として煙感知器を設置 (非アナログ式)	防爆機能を有する火災感知器として熱感知器を設置 (非アナログ式)
・海水ポンプ室, 常設代替高圧電源装置置場 (屋外区域)	煙感知器 (感度:煙濃度 50%/スパン)	炎感知器 (公称監視距離最大 60m 以内)
	天井が高く大空間であるため、煙の拡散を考慮し光電式分離型煙感知器を設置 (アナログ式)	炎から発生する赤外線波長を感知する炎感知器を設置 (非アナログ式)
・原子炉格納容器内	炎感知器 (公称監視距離最大 60m 以内)	熱感知カメラ (感度:温度 80℃)
	炎感知器(赤外線)を設置。なお、炎感知器(紫外線)は太陽光による誤動作の頻度が高いため設置しない (非アナログ式)	屋外であり煙による火災感知が困難であるため、炎から放射される赤外線エネルギーを感知する熱感知カメラを設置 (アナログ式)
・原子炉格納容器内	煙感知器 (感度:煙濃度 10%)	熱感知器 (感度:温度 70℃~80℃)
	火災時に炎が生じる前の発煙段階から感知できる煙感知器を設置 (アナログ式)	火災時に生じる熱を感知できる熱感知を設置 (アナログ式)
・主蒸気管トンネル室 (高線量区域)	煙感知器 (感度:煙濃度 10%)	熱感知器 (感度:温度 70℃~93℃)
	検出器部分を高線量区域外に設置可能な煙吸引式感知器を設置 (アナログ式)	放射線の影響を受けにくい非アナログ式の熱感知器を設置 (非アナログ式)

(2) 機器単体における組合せ

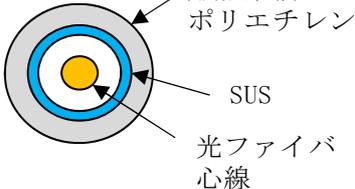
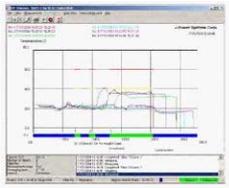
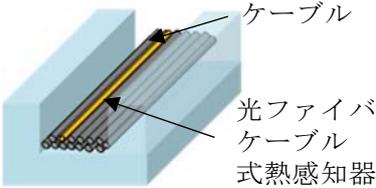
火災感知器の設置場所	火災感知器の型式
<p>中央制御盤内 複数の区分の安全系機能を有する制御盤内でのケーブル延焼火災に対する早期消火活動を行うことを考慮</p> <ul style="list-style-type: none"> 盤内のケーブル延焼火災を初期段階から検知するため、制御装置や電源盤用に開発された高感度煙感知器、超高感度煙センサを設置(別紙2)(アナログ式) 盤内天井に間仕切りがある場合は、感知器までの煙の伝搬が遅れる可能性を考慮し、盤内伝上の間仕切り毎に感知器を設置する。また、動作感度を一般区域の煙濃度10%に対し煙濃度0.1%~0.5%と設定することにより、高感度感知を可能としている。 動作感度は、誤作動の可能性を考慮し、盤内の設置環境に応じて適切に設置する。 	<p>高感度煙感知器(体積の小さい盤に採用)</p>  <p>煙の動線構造を垂直にし、電子部品の発熱による気流の煙突効果を促すことにより、異常時に生じた煙をより早く確実に捉える。</p> <hr/> <p>超高感度煙センサ(体積の大きい盤に採用)</p>  <p>超高感度煙センサは、サンプリング管に複数設置することが可能であるため、火災発生個所の特定が短時間に可能である。</p>
<p>複合体 (別紙1参照)</p>	<p>光ファイバケーブル式熱感知器</p> 

光ファイバケーブル式熱感知器の仕様及び動作原理について

1. はじめに

難燃ケーブルの代替措置とした複合体内部に、周囲の環境条件等を考慮し、火災を早期に感知するために光ファイバケーブル式熱感知器を設置する。光ファイバケーブル式熱感知器の仕様及び動作原理を以下に示す。

2. 光ファイバケーブル式熱感知器の仕様

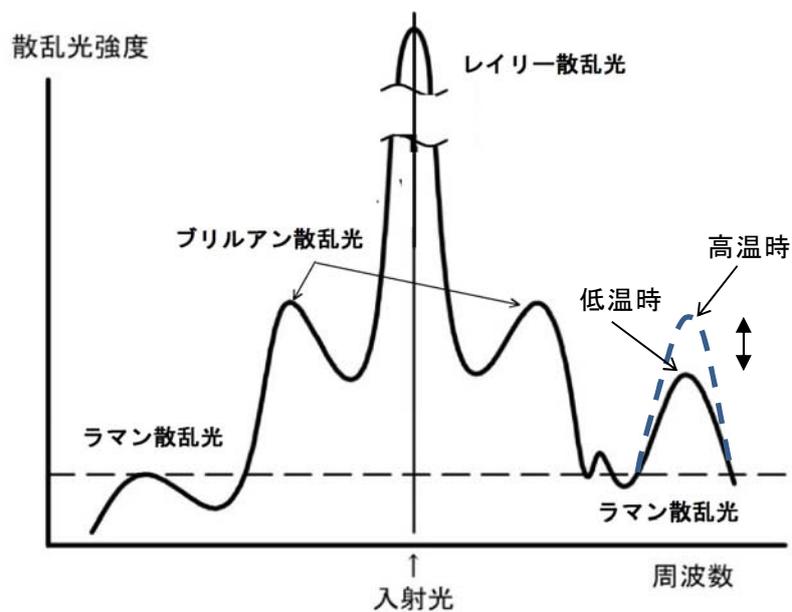
	仕様	概要図
光ファイバケーブル	<ul style="list-style-type: none"> 外被材料：SUS316L (被覆：FRPE(難燃架橋ポリエチレン)) 外径：2.0mm (被覆：3.0mm) 光ファイバ芯線数：1 芯 光ファイバ材質：石英 適用温度範囲：-20℃～150℃ 	
光ファイバ温度監視装置	<ul style="list-style-type: none"> 光ファイバ敷設方向に対し 2m 以下の分解能 温度表示範囲：-200℃～320℃ 非常用電源から給電し、無停電電源装置も設置 	 <p>代表的な機種の外観</p>
監視表示方法	<ul style="list-style-type: none"> ケーブル敷設区域毎に 0.1℃ 刻みで温度表示 温度測定値が設定値 (60℃) を超えた場合に警報を発報 	
光ファイバケーブル設置位置	監視対象物近傍の上部等にセンサ用光ファイバケーブルを敷設し、火災の早期感知を図る。	

3. 温度測定及び位置特定の原理

(1) 温度測定の原理

入射光は、光ファイバケーブル内の分子によって散乱され、一部の散乱光は波長(周波数)がシフトする。このうち、ラマン散乱光と呼ばれる散乱光は温度依存性を有している。

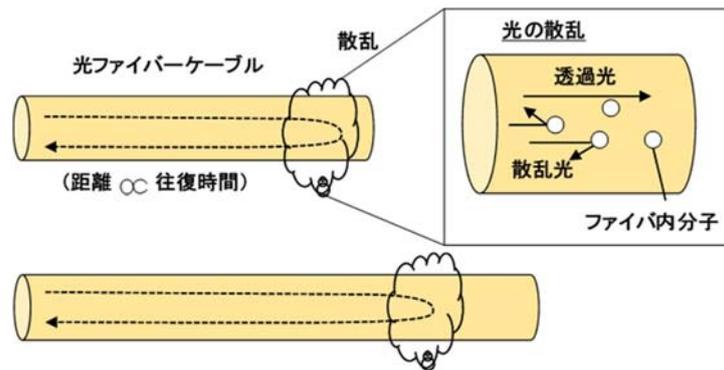
したがって、ラマン散乱光の強度を測定することにより、光ファイバケーブルの温度を測定することができる。(第1図)



第1図 温度測定の原理

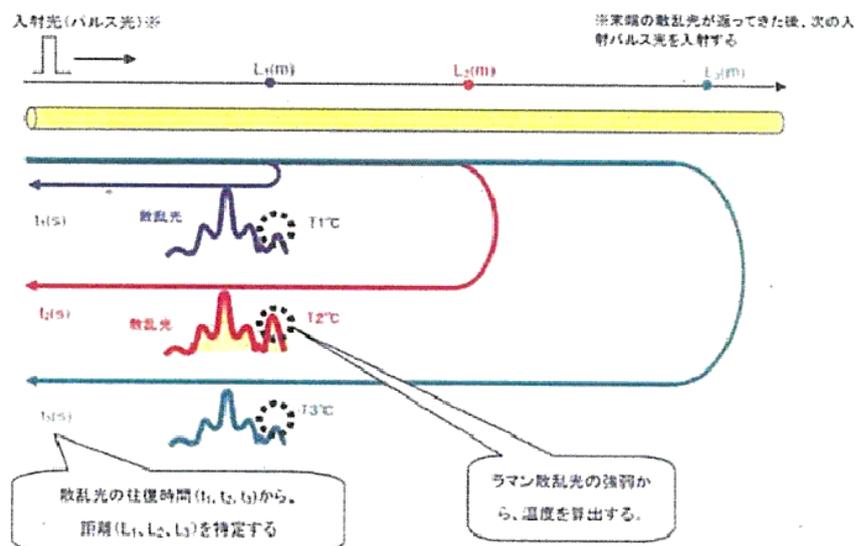
(2) 位置特定の原理

光ファイバケーブル内にパルス光を入射してから、ラマン散乱光が入射端に戻ってくるまでの往復時間を測定することで、散乱光が発生した地点を特定することができる。(第2図)



第2図 位置特定の原理 (その1)

入射光(パルス光)の往復時間(入射～受光)を測定することにより、入射点からの距離を特定できる。(第3図)



第3図 位置特定の原理 (その2)

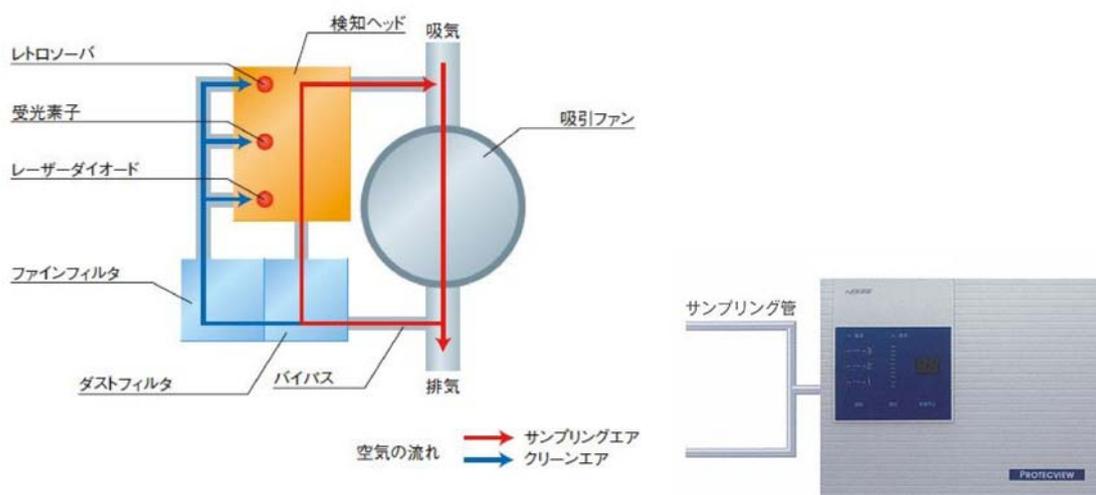
超高感度煙センサについて

1. 煙検知の原理

吸引ファンによって制御盤等から導かれたサンプリングエアは、ファン内部で攪拌、均一化され、その一部が検知部へ送出される。

サンプリングエアにレーザー光を照射して得られる総散乱光を受光素子が捕える。(第1図)

超高感度煙センサの外観を第2図に示す。



第1図 超高感度煙センサの構成

第2図 超高感度煙センサの外観

2. 性能

消防法認定感知器ではないが、動作感度を一般区域の煙濃度 10% に対し煙濃度 0.1%～0.5% に設定することで、高感度感知が可能である。

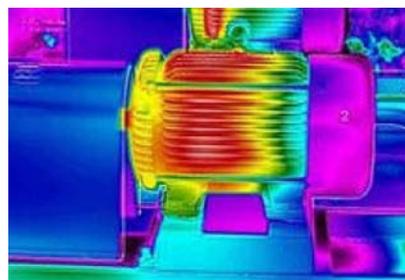
熱感知カメラについて

1. 熱感知の原理

熱感知カメラは物体から発する赤外線波長の温度信号として捕え、赤外線は温度が高くなるほど強くなる特徴を利用し、強さを色別して温度マップとして画像に映すことにより、一定の温度に達すると警報を発する火災感知設備である。熱感知カメラの外観と画像を第1図、第2図に示す。



第1図 熱感知カメラの外観



第2図 熱感知カメラの画像

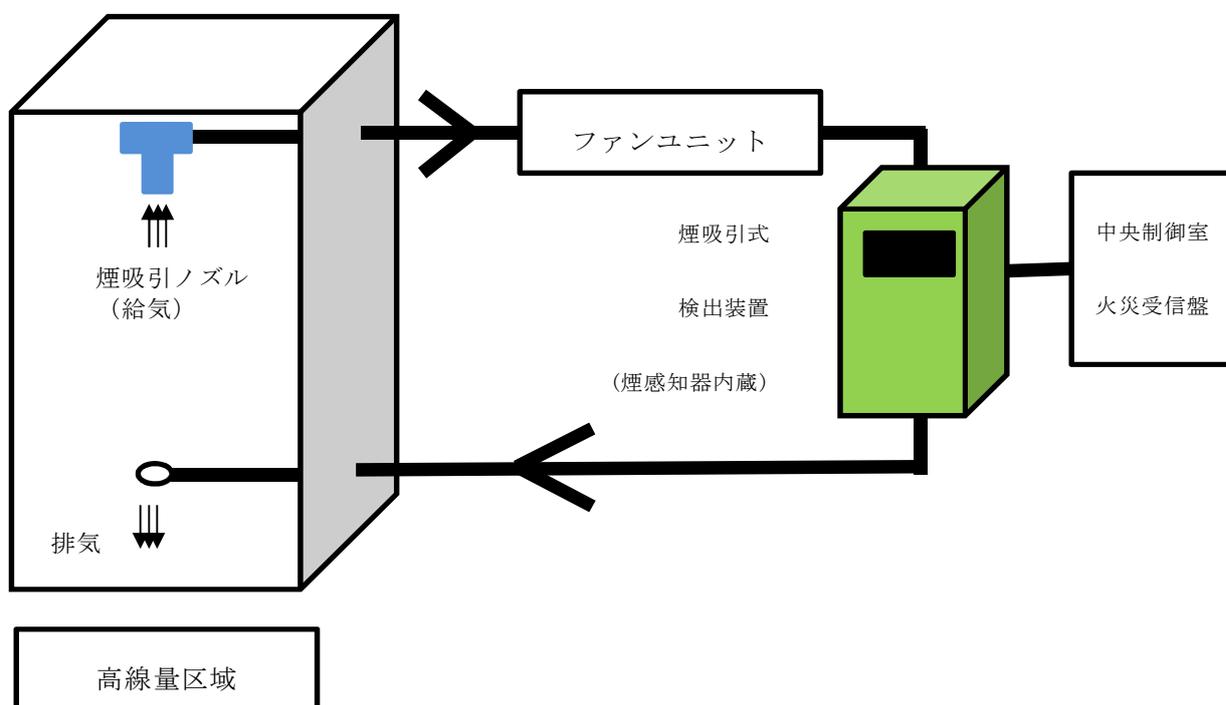
2. 性能

消防法認定感知器ではないが、「火災報知設備の感知器及び発信機に係る技術上の規格を定める省令」の第17条の八（炎感知器の公称距離の区分、感度及び視野角）に基づく試験を実施し、感知器として十分な性能を満足していることを確認している。

煙吸引式感知器について

1. 原理

高線量区域にて発生する煙をファンにて吸引し，感知器内部に取り込む。
感知器内部の発光素子の光が煙流入により散乱することで，煙を感知する。
煙吸引ノズルは，半径 12m 以下ごとに設置する。



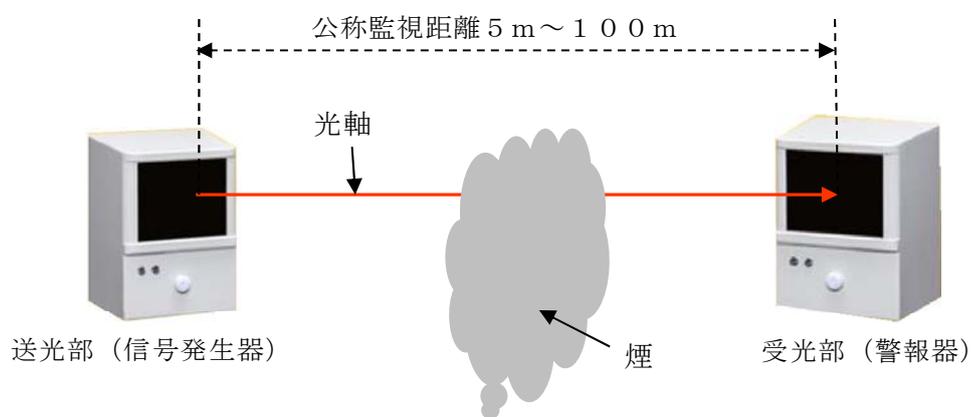
2. 性能

アナログ式煙感知器と吸引装置を組み合わせた構成となっているため，平常時の状況（温度，煙の濃度）を監視し，火災現象（急激な温度や煙の濃度上昇）を把握することが可能である。

光電式分離型煙感知器について

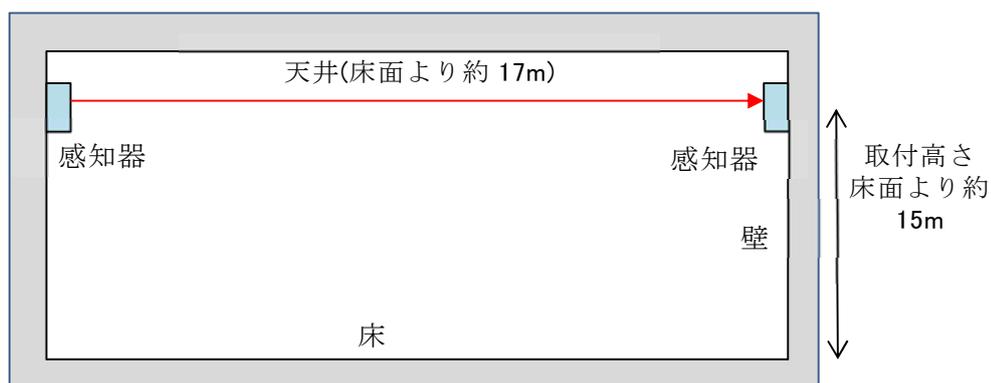
1. 原理

光電式分離型煙感知器は、赤外光を発する送光部とそれを受ける受光部を5m～100mの距離に対向設置し、この光路上を煙が遮ったときの受光量の変化で火災を検出する。大空間での広く拡散した煙を感知する。



2. 取付位置

原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）



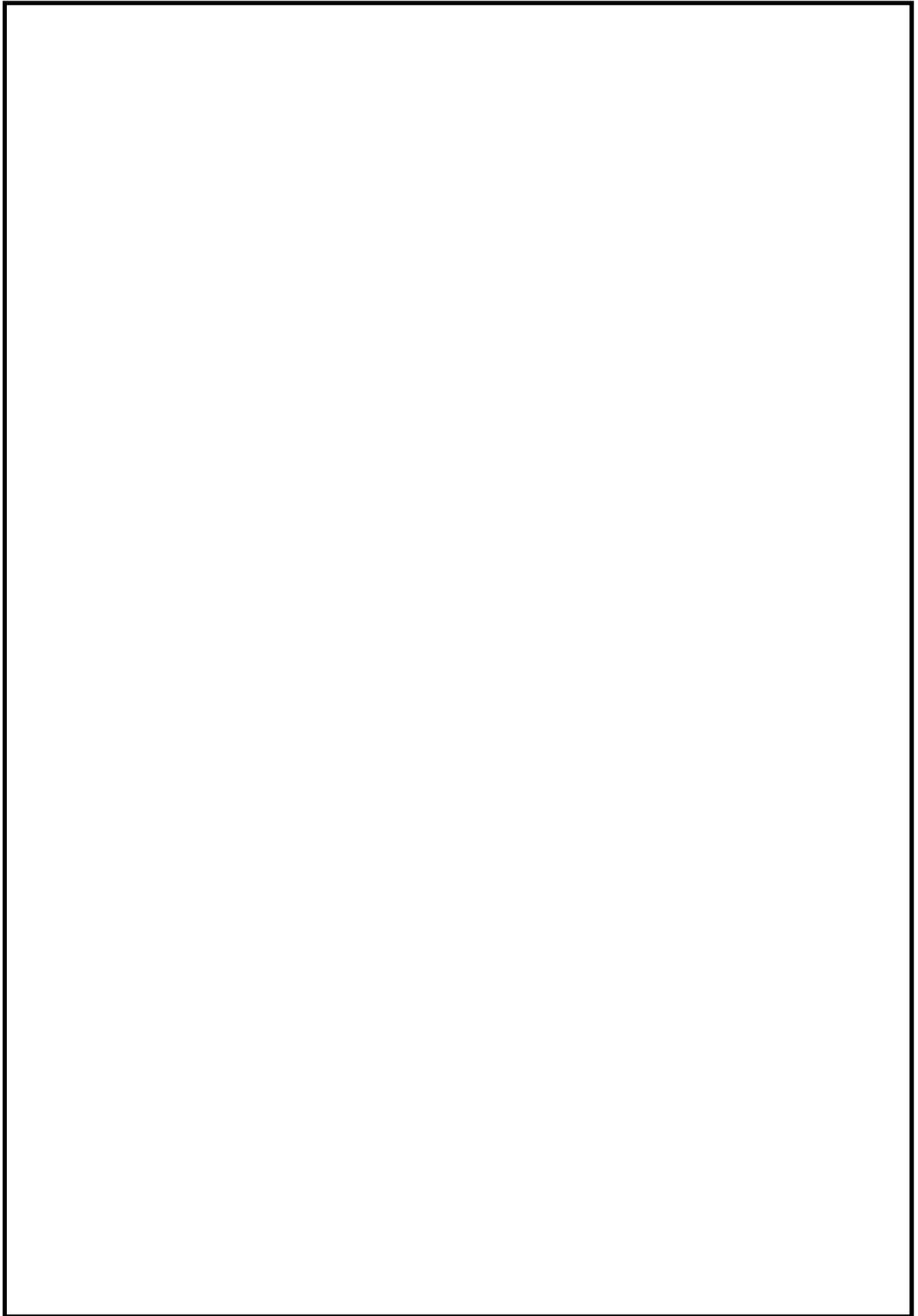
3. 設置基準

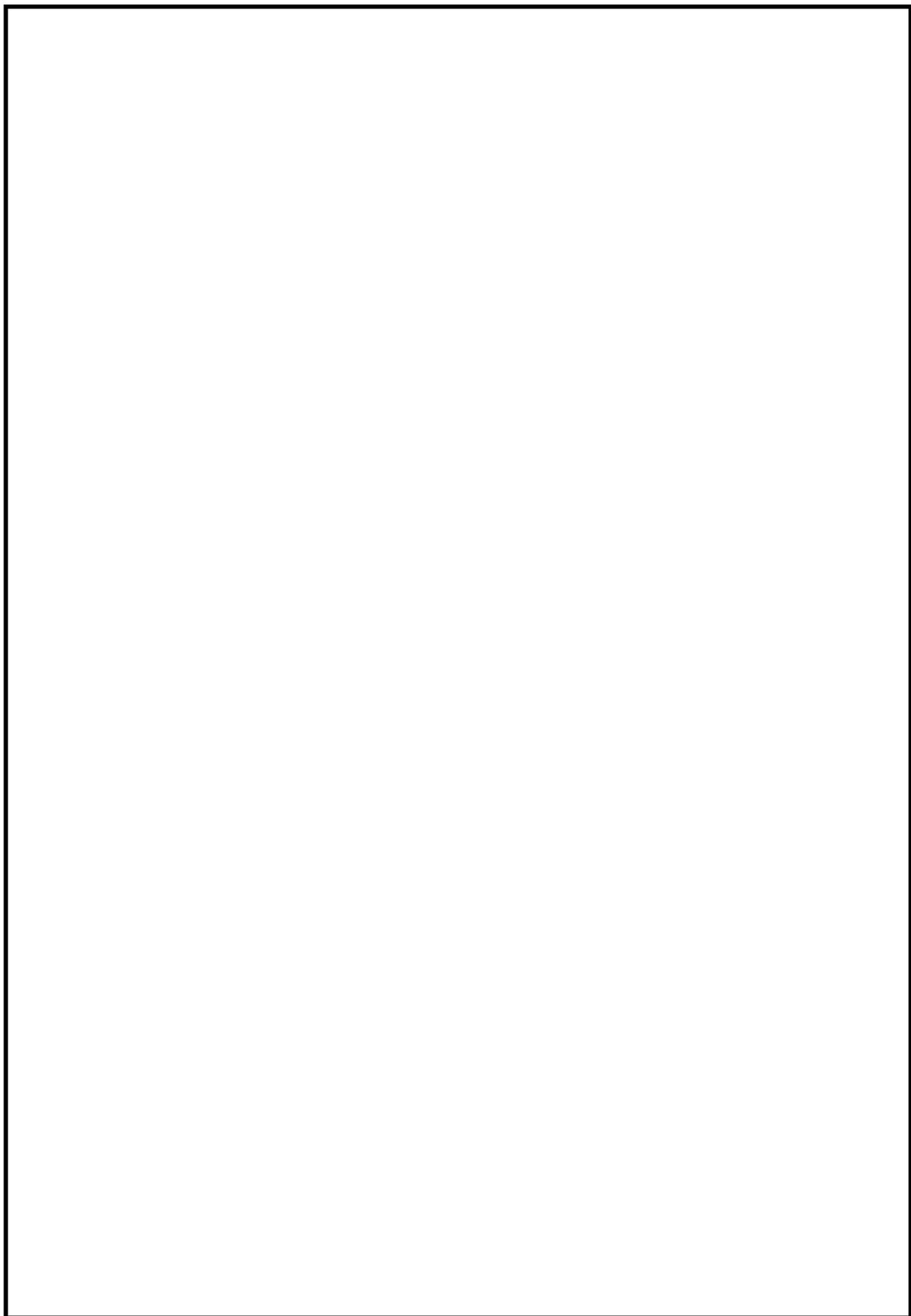
消防法施行規則第二十三条（自動火災報知設備の感知器等）にて、感知器の光軸の高さが天井等の高さの八十パーセント以上となるように設けることが定められている。

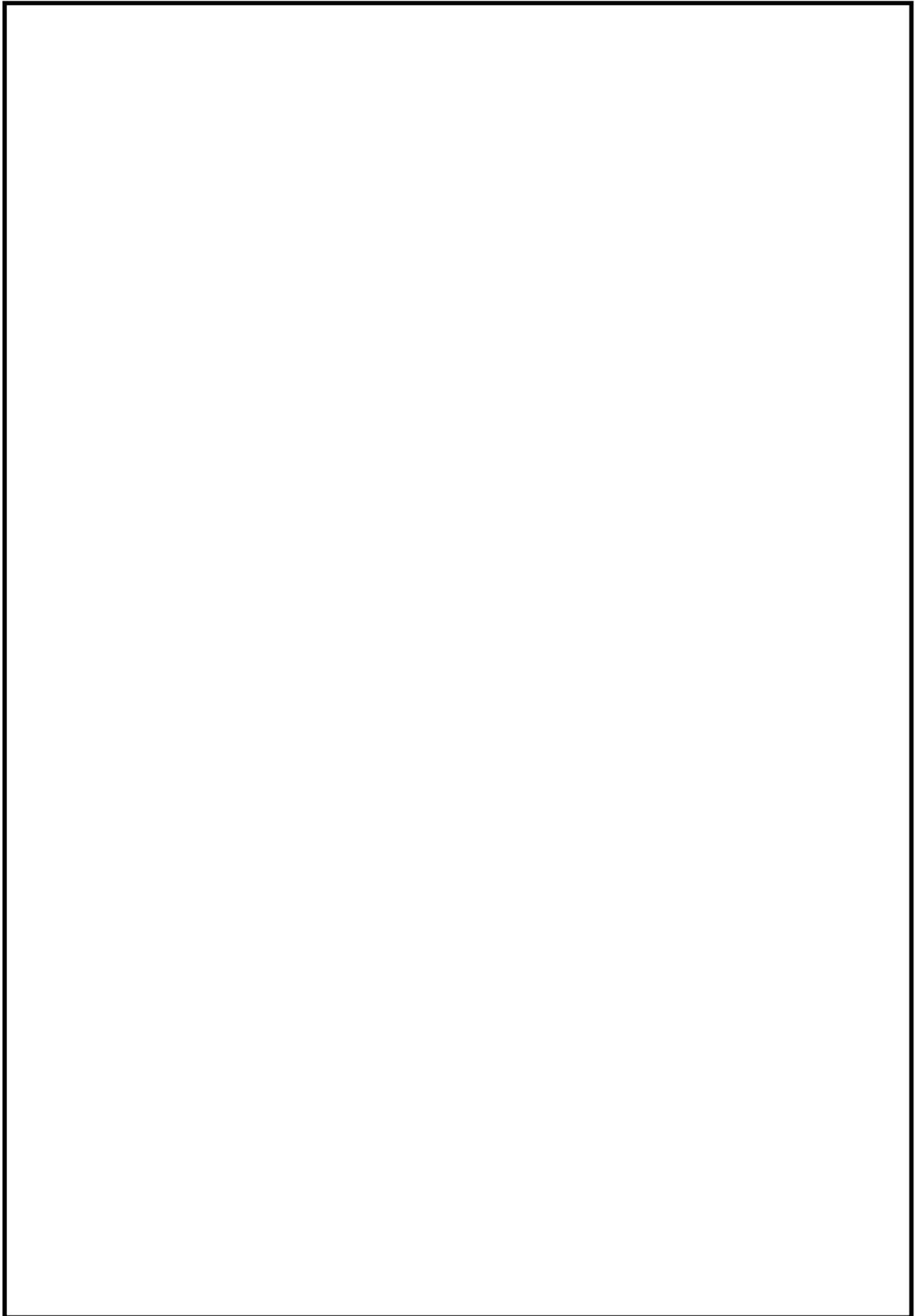
添付資料 4

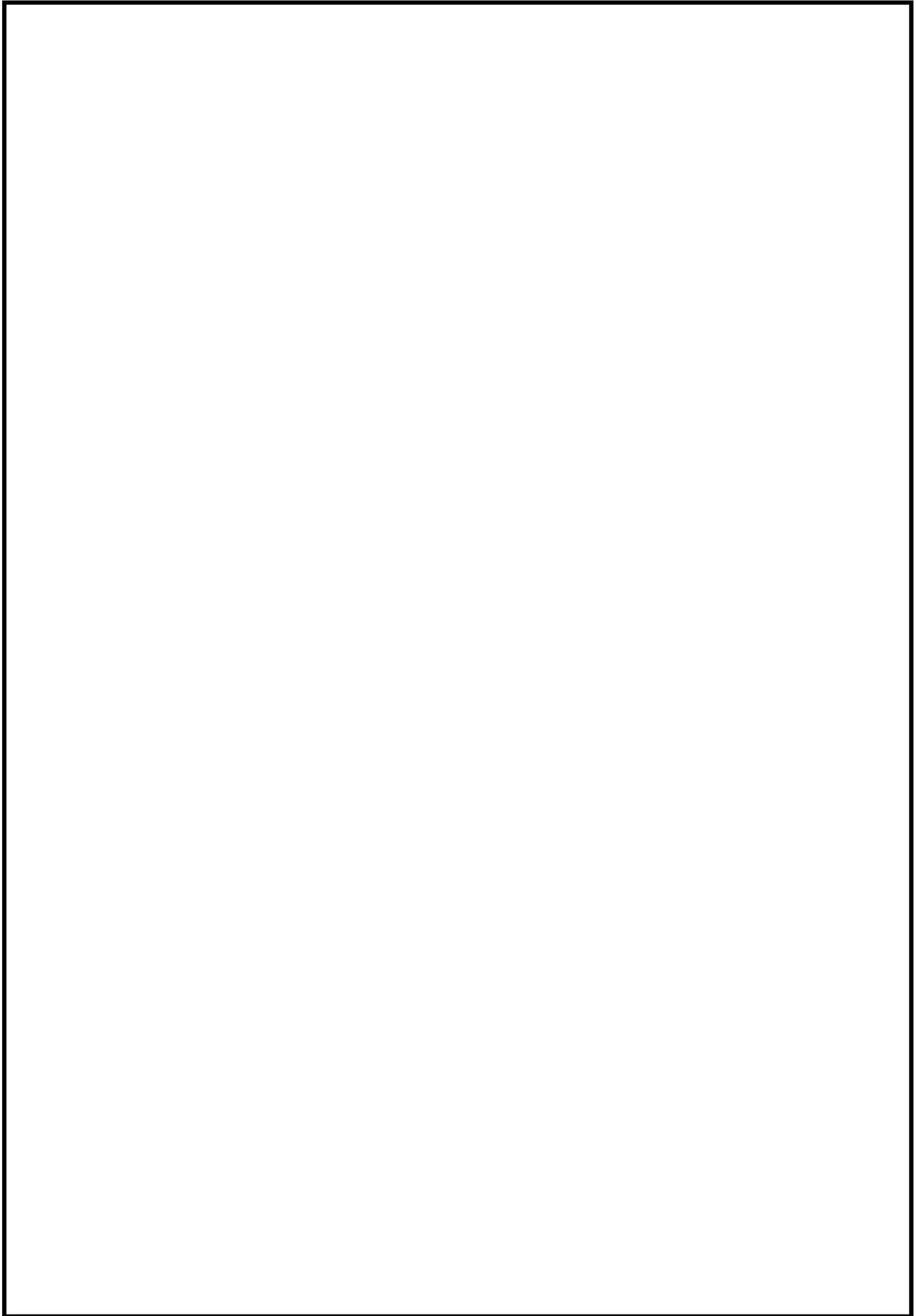
火災感知器の配置を明示した図面

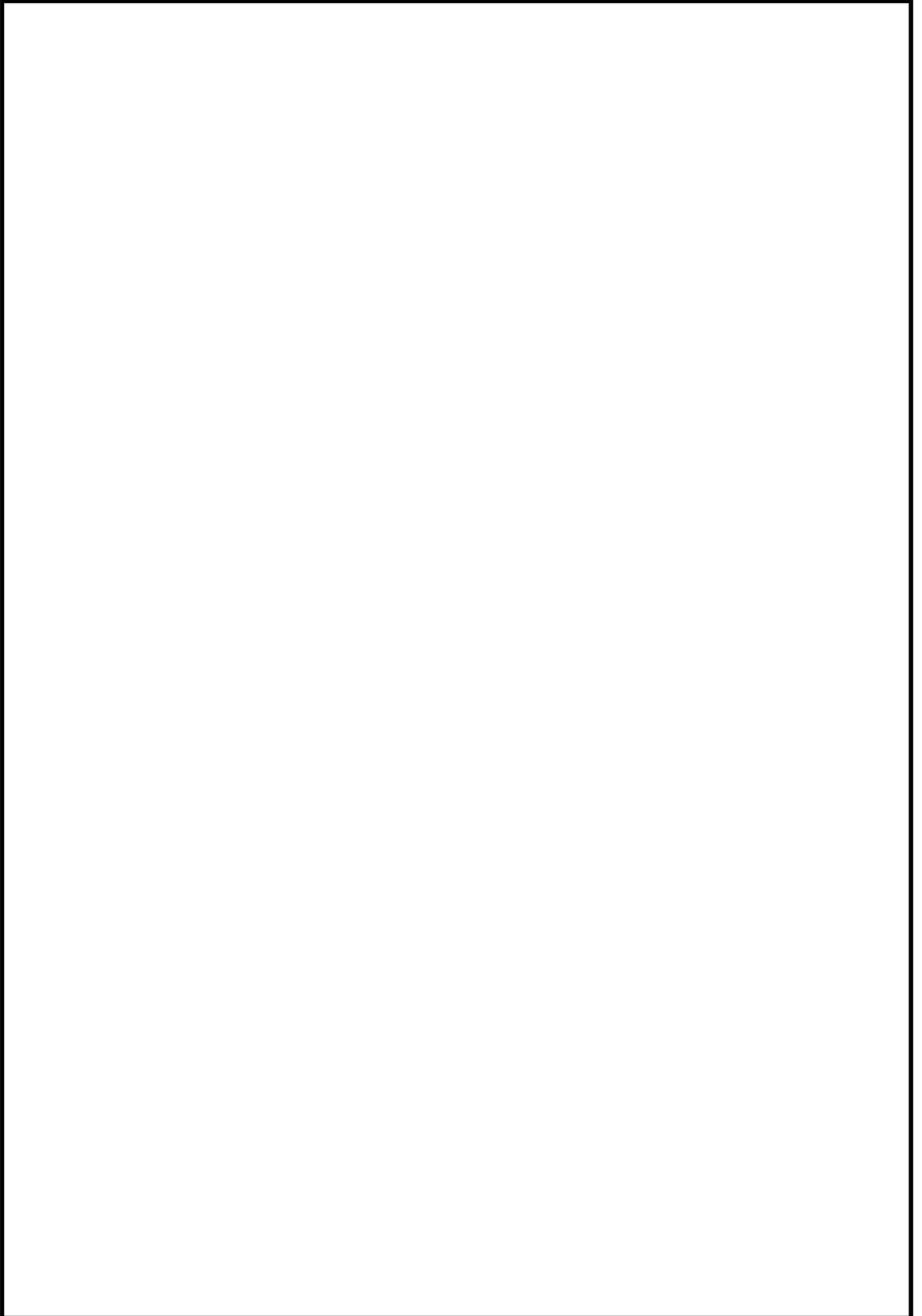


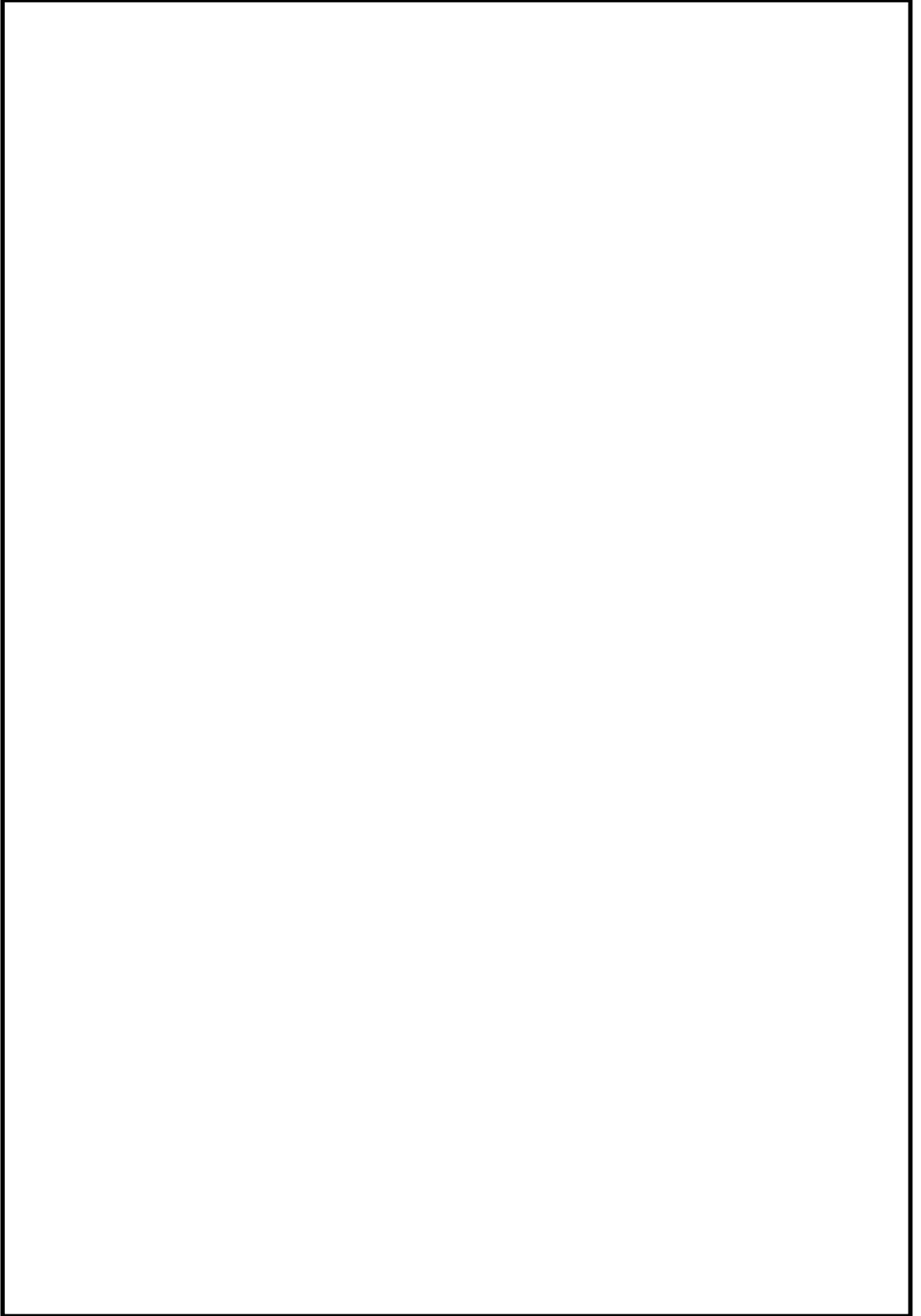


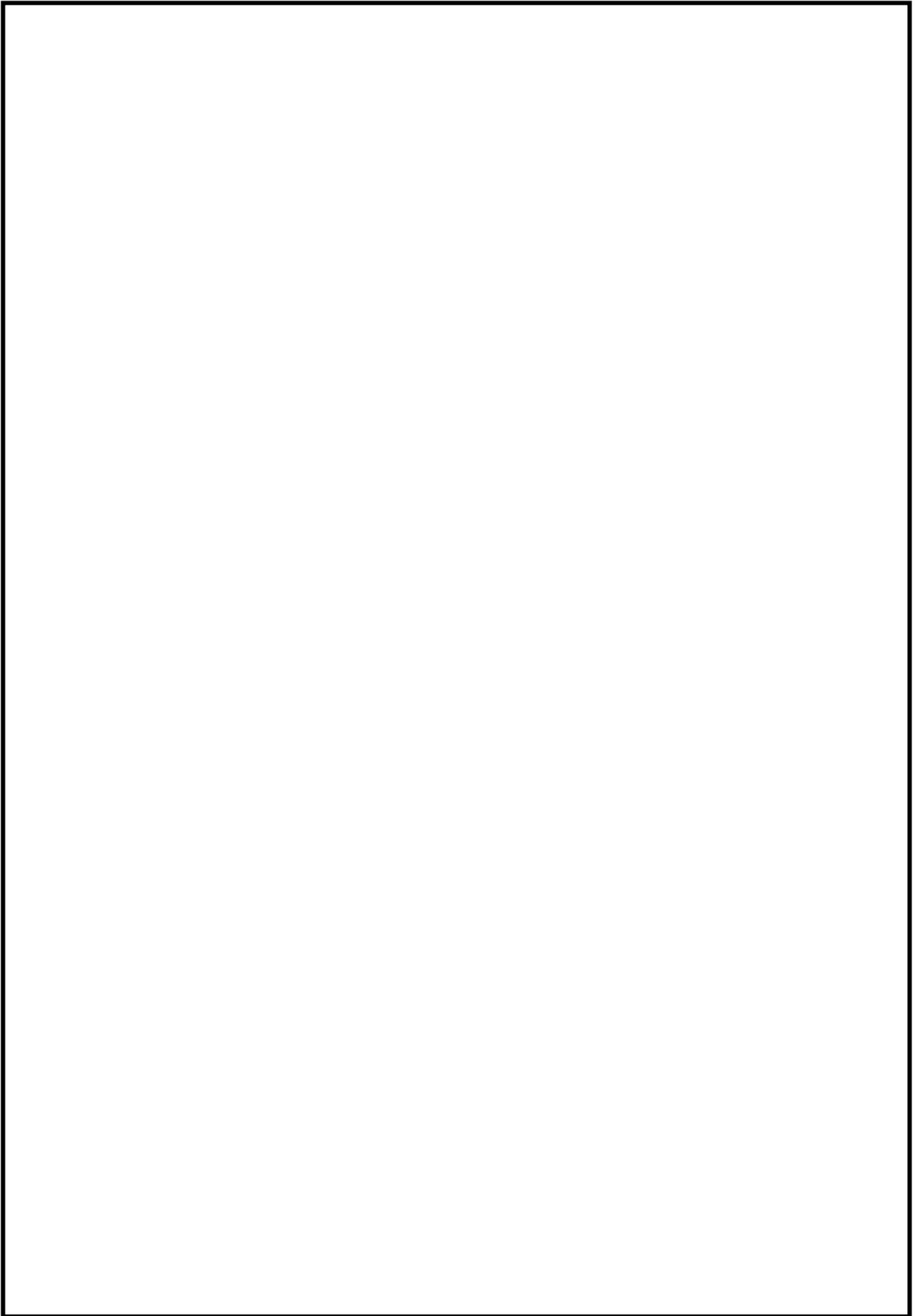


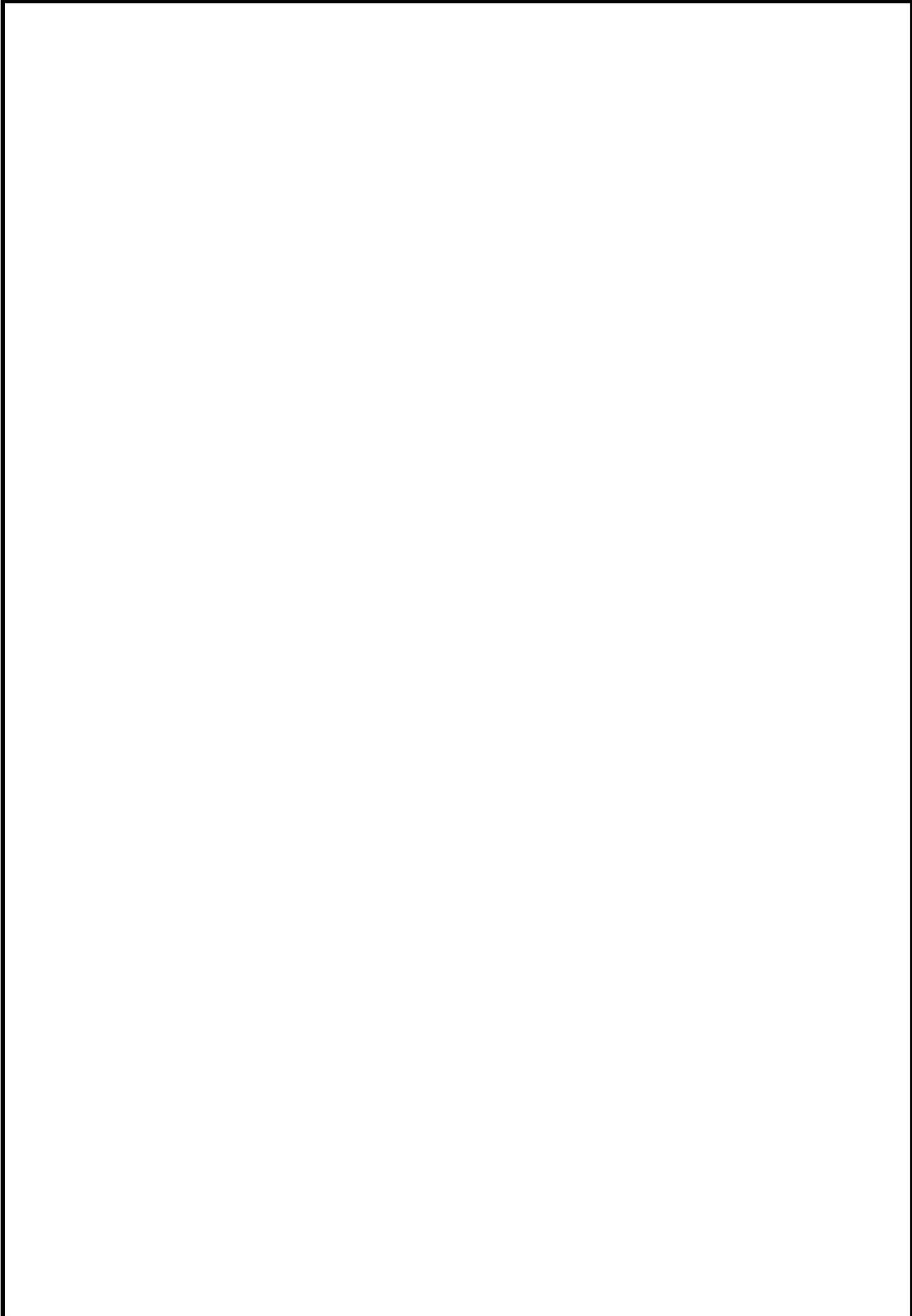


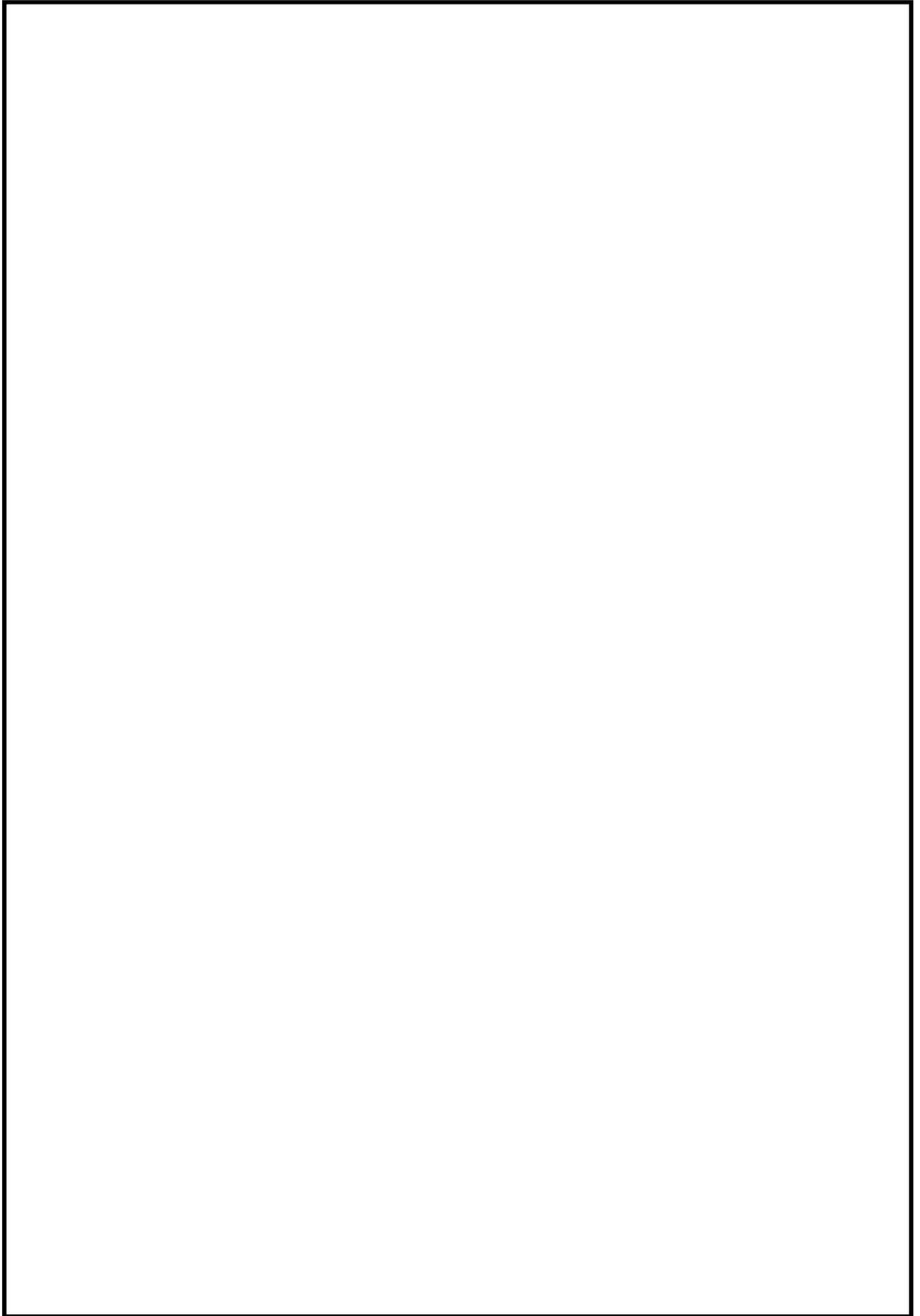




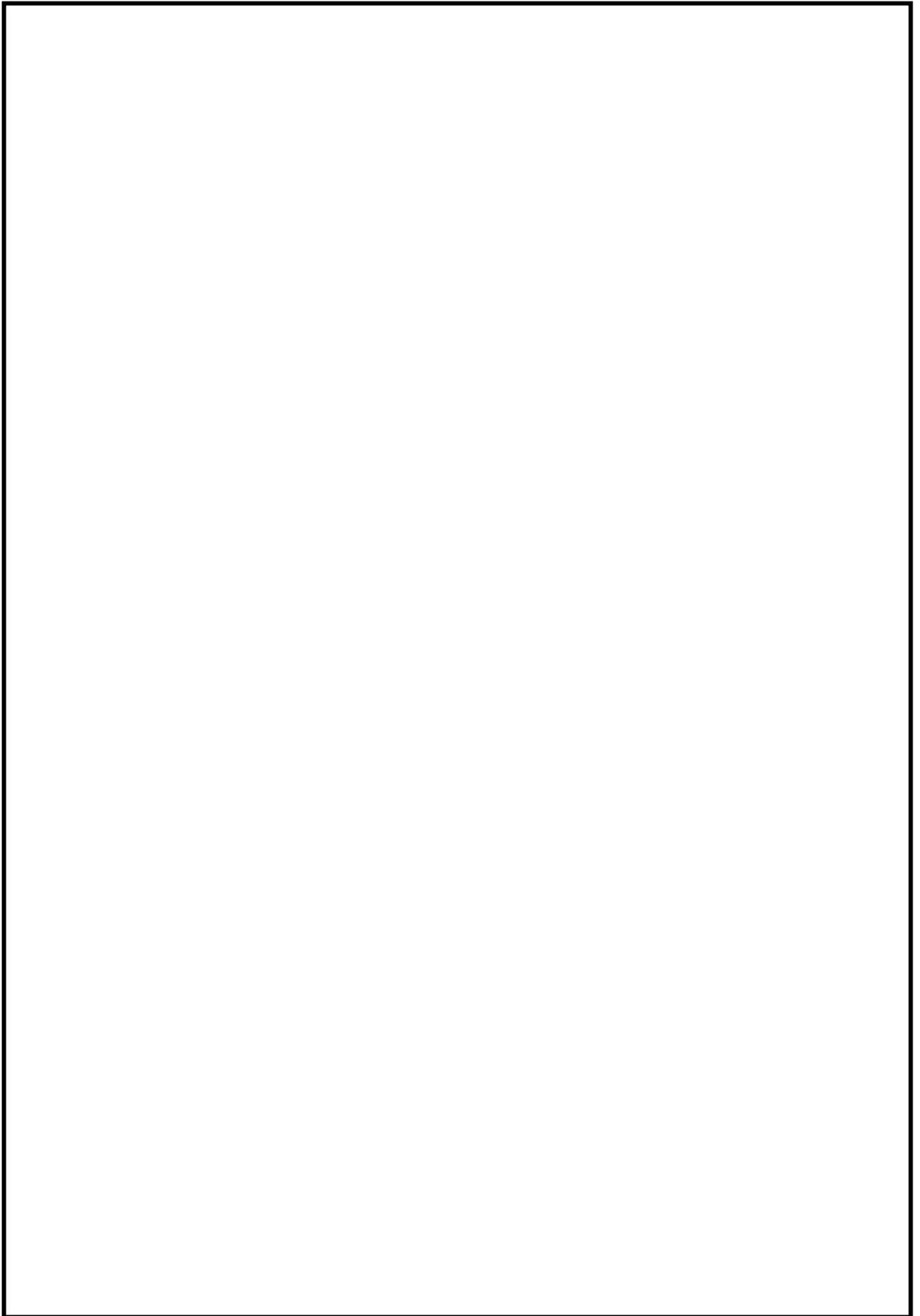


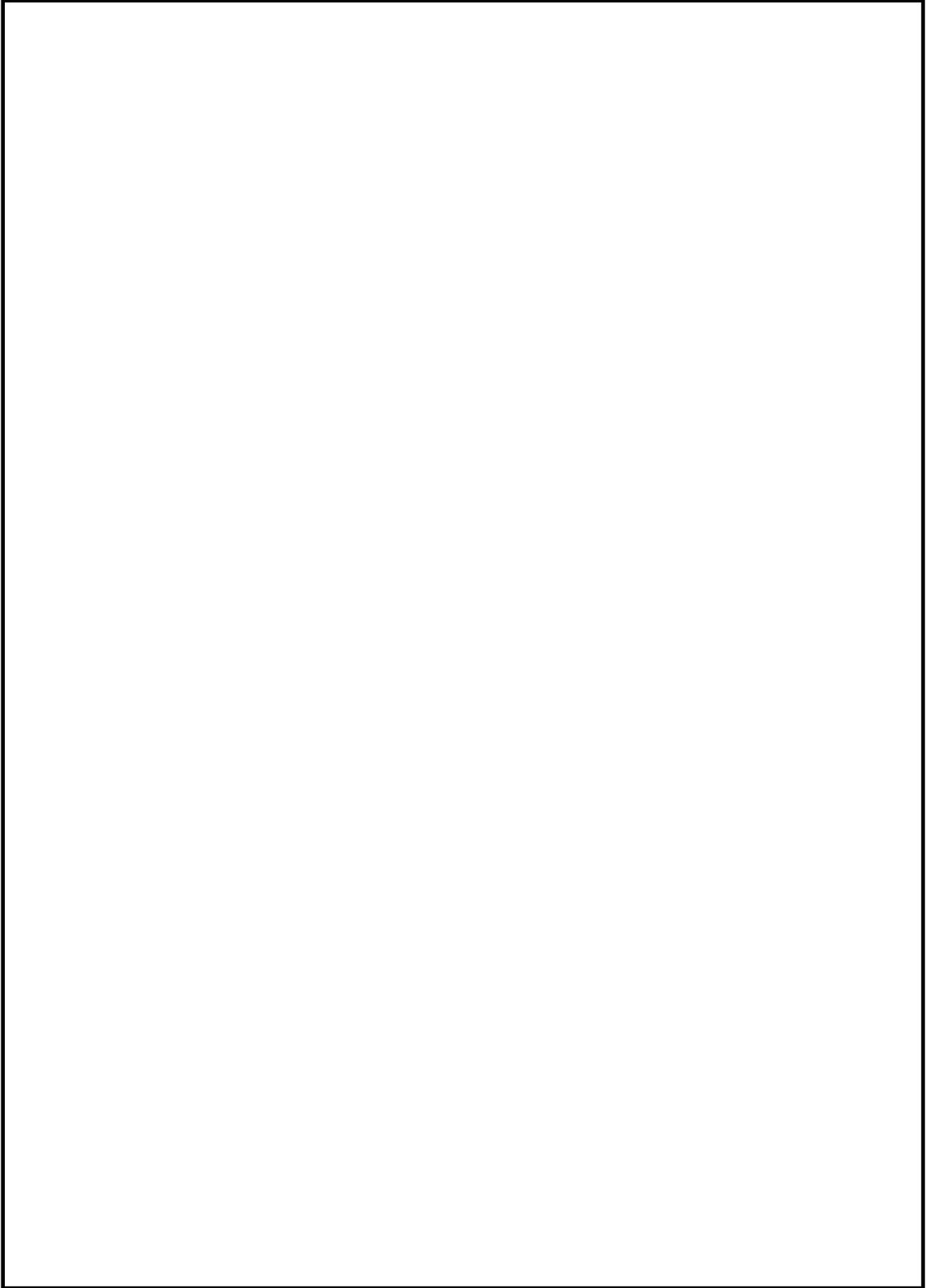


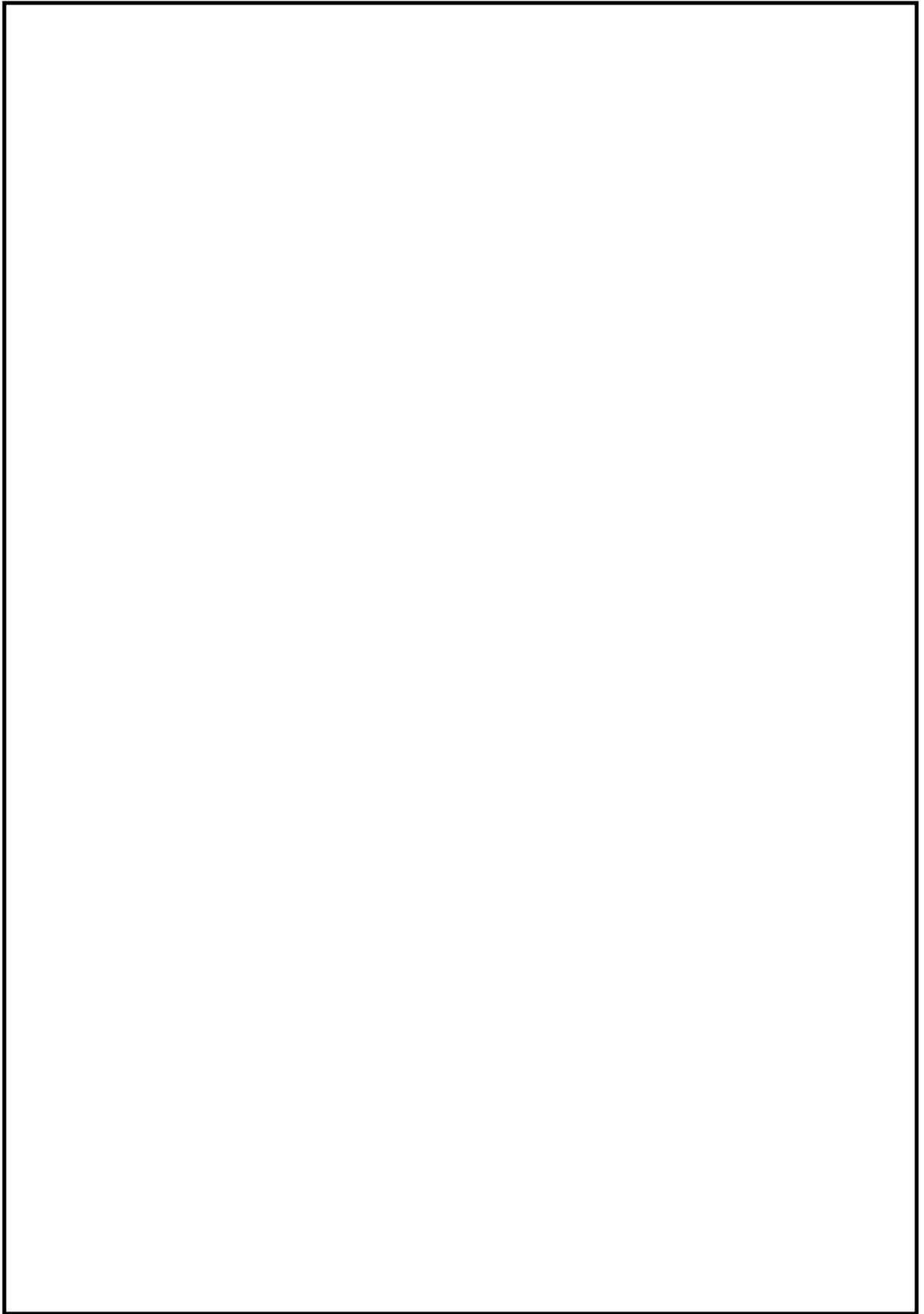


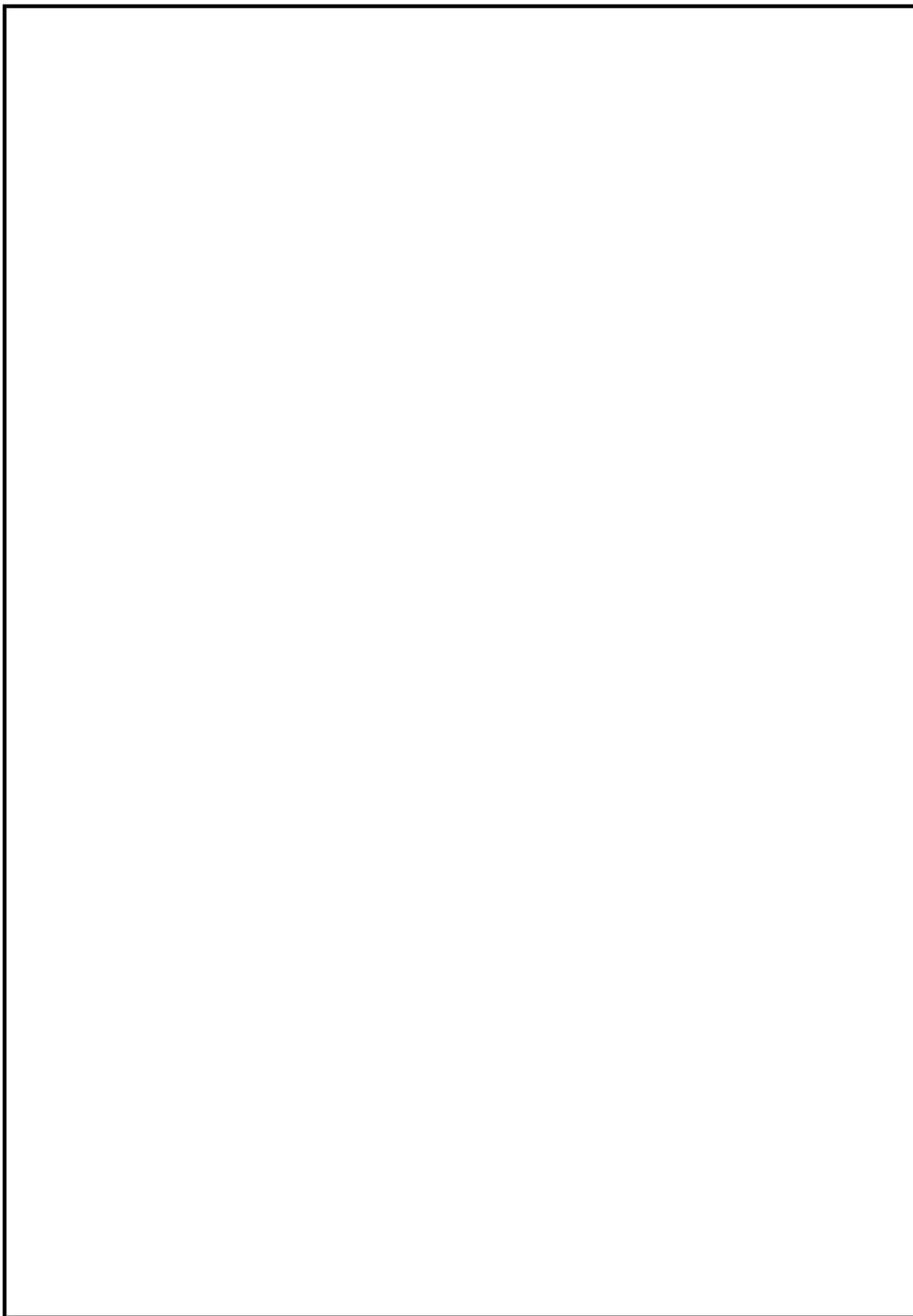


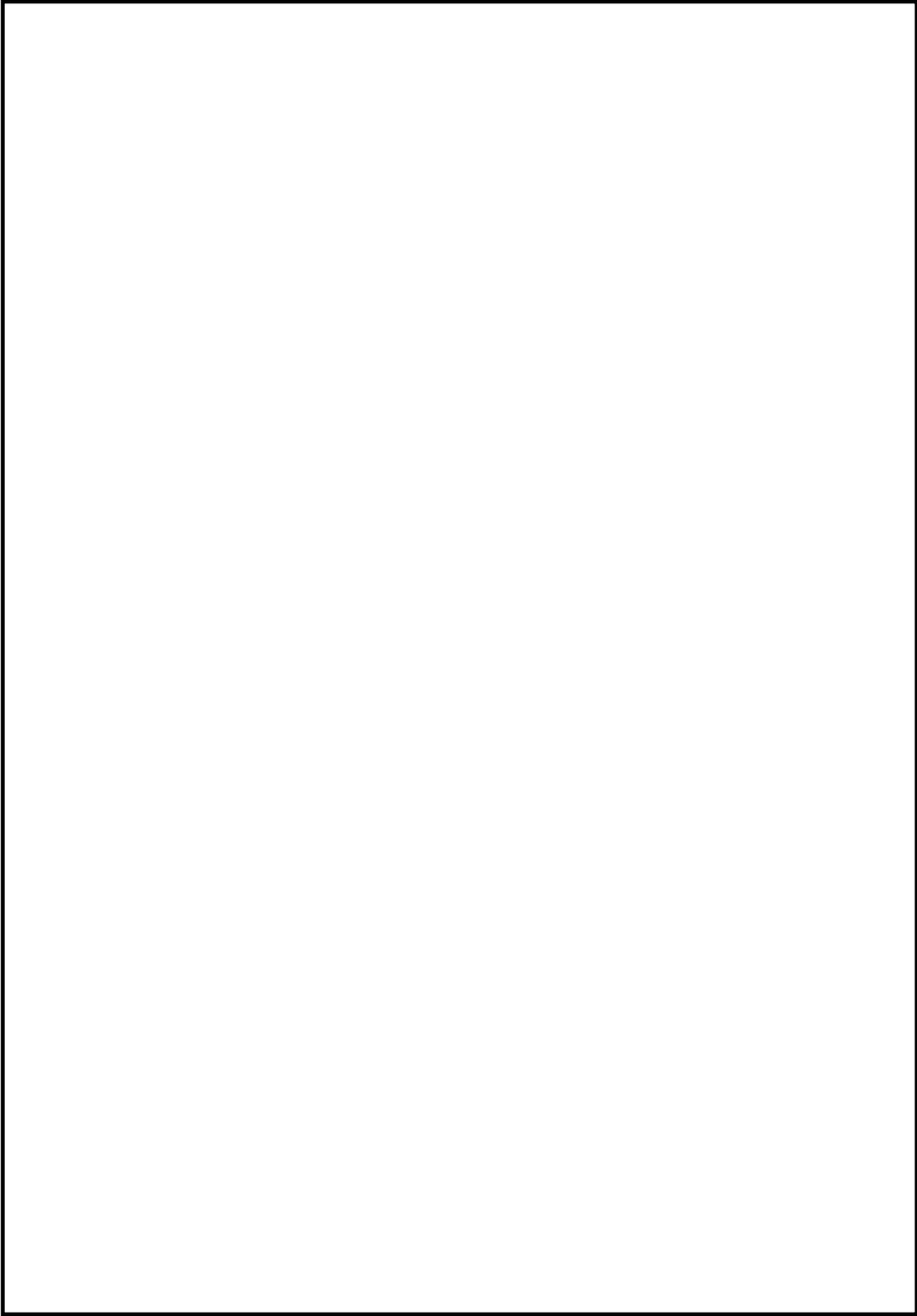


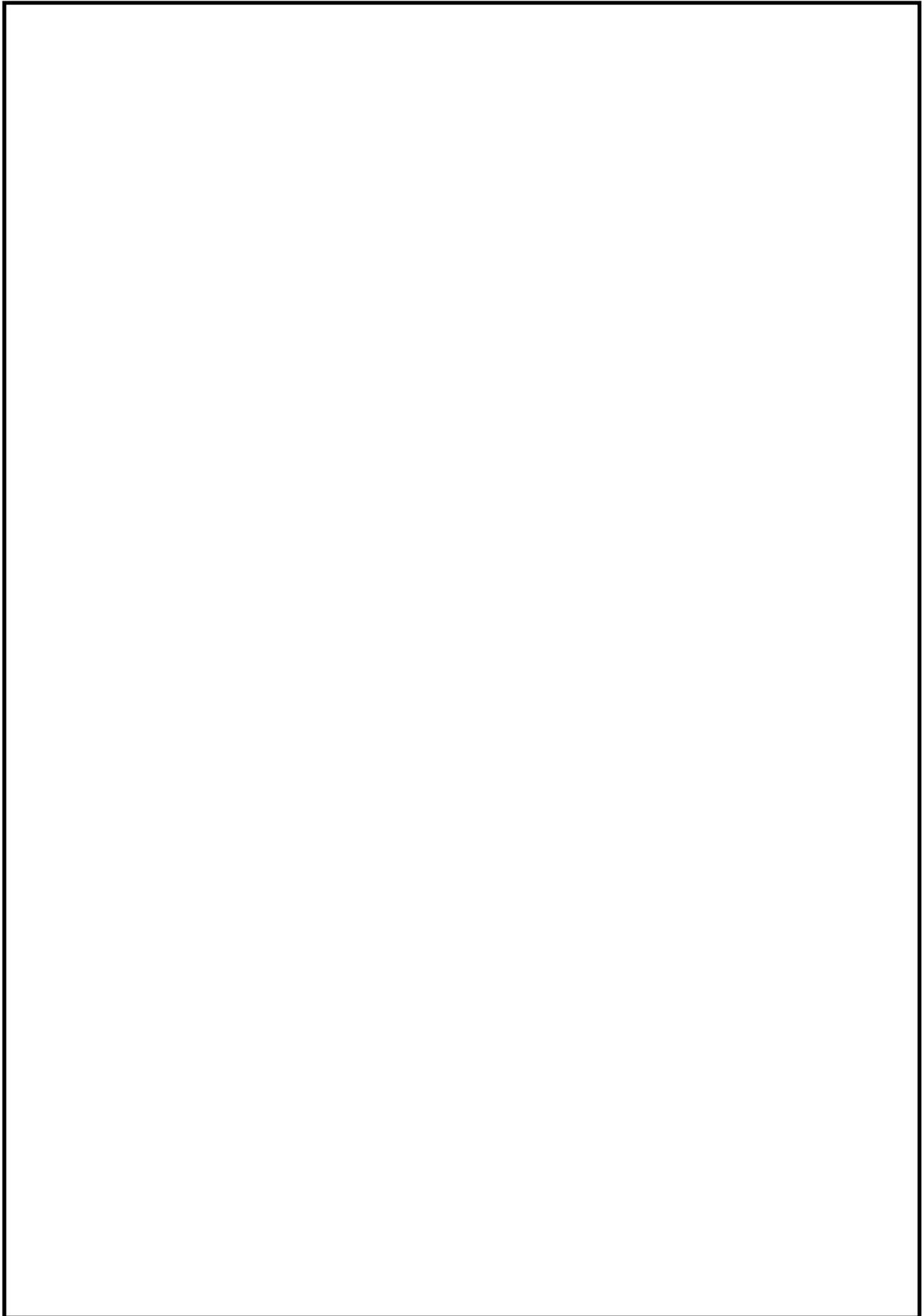


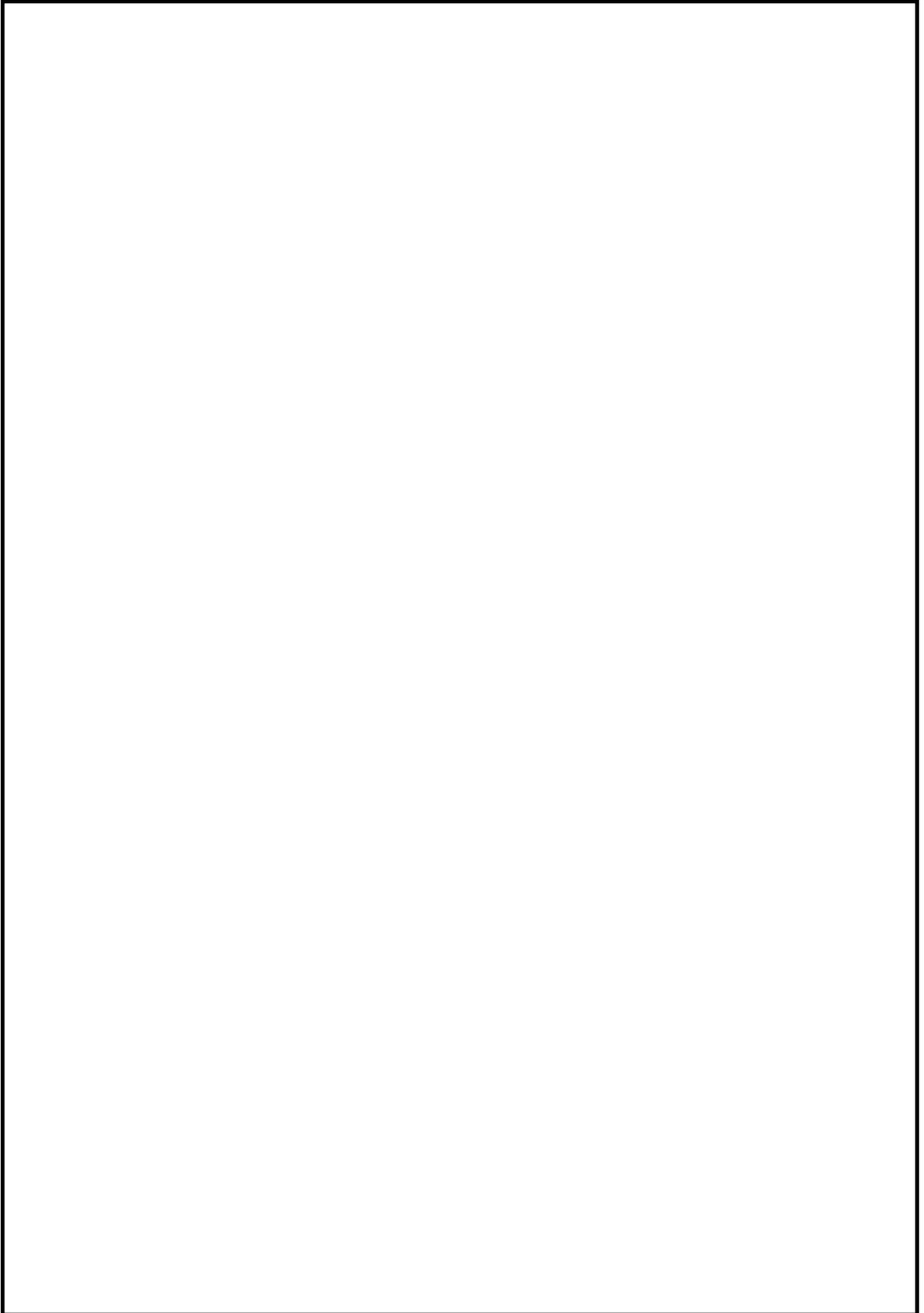


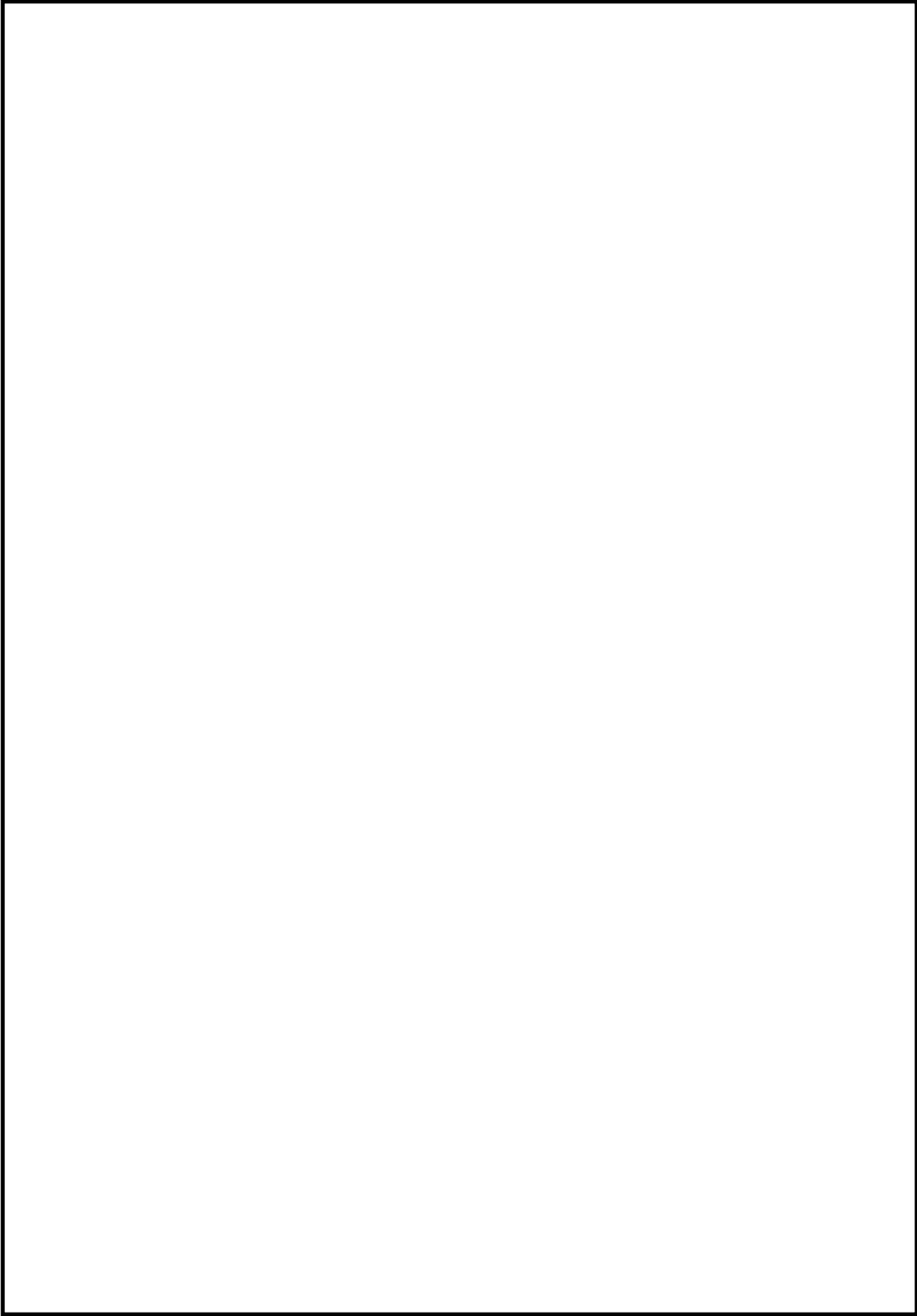


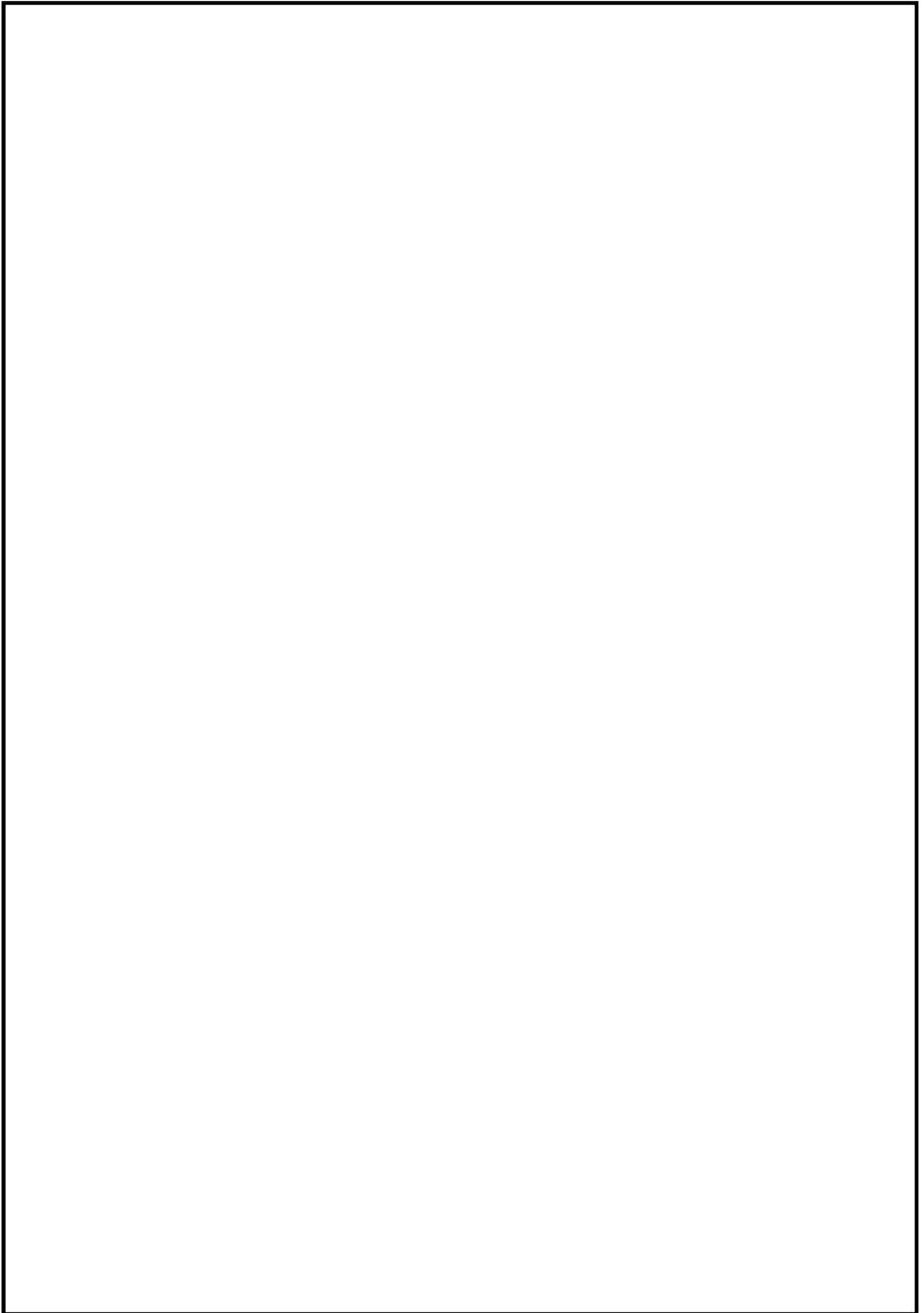




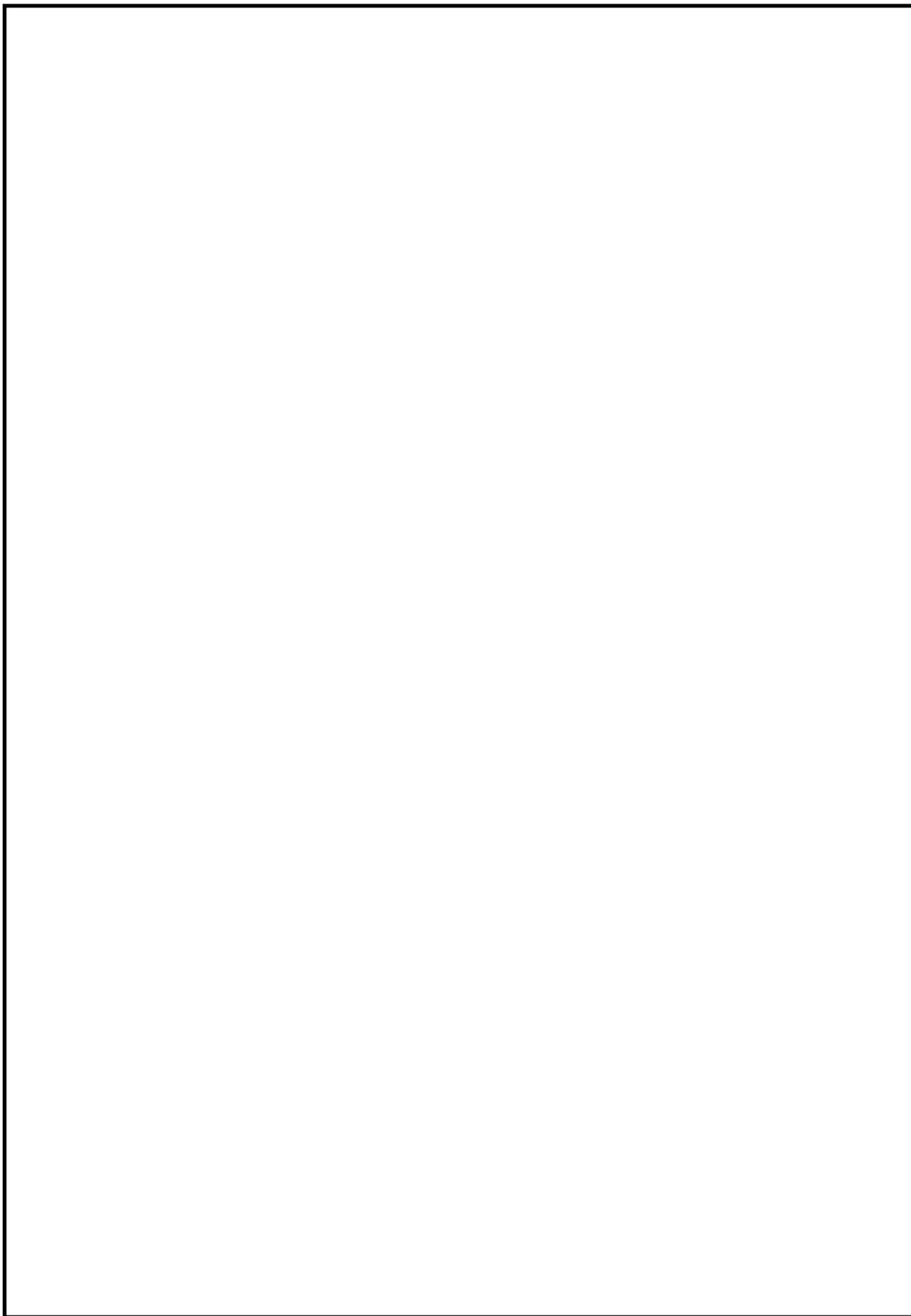


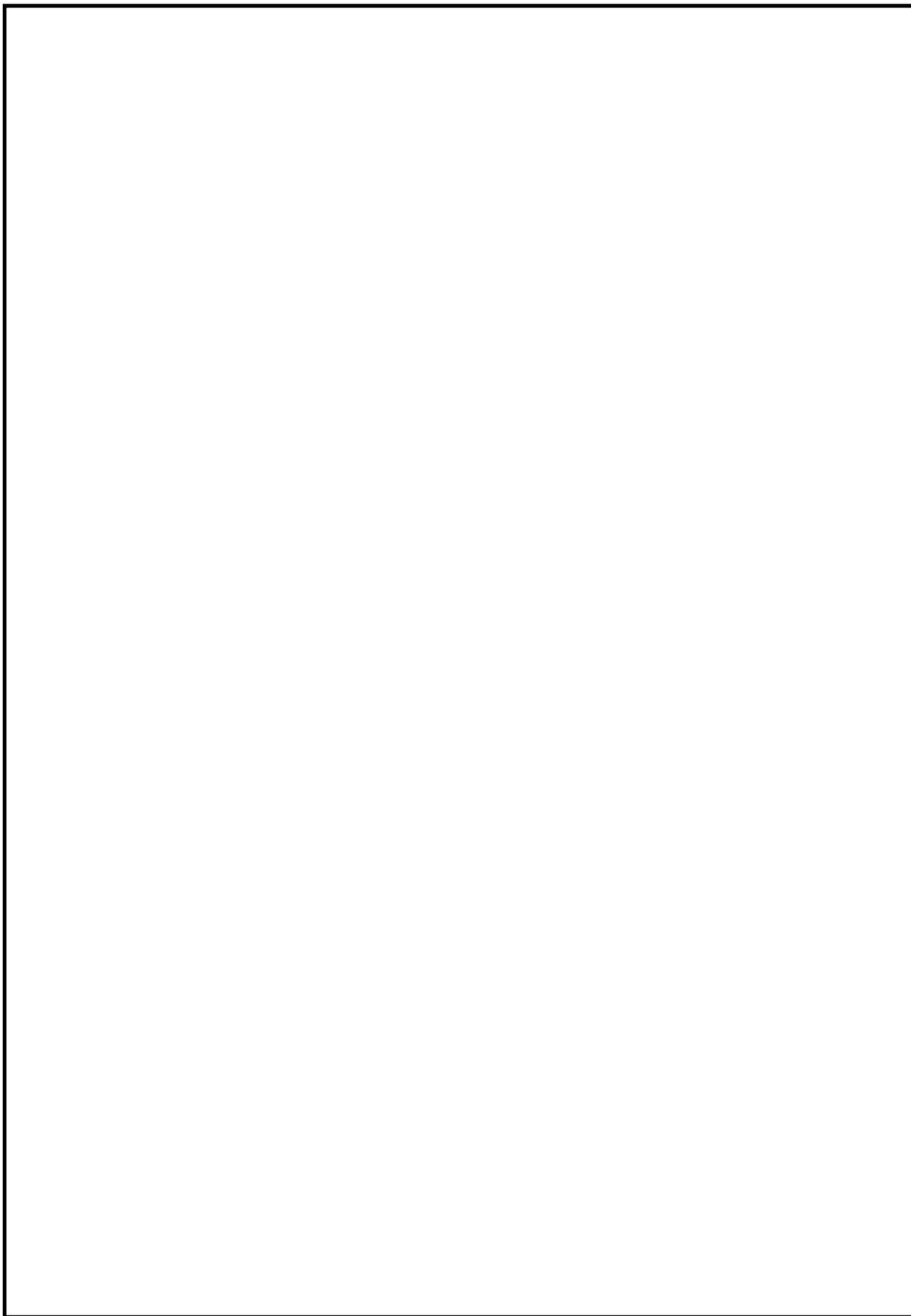












東海第二発電所における火災感知器及び消火設備の区画別設置状況について

※1 原子炉の安全停止に必要な機器・放射性物質貯蔵等の機能を有する機器・重大事故等対処設備のうち、火災防護対策が必要な機器であり、耐震SクラスまたはSs機能維持設計

※2 全域及び局所とは、ハロゲン化物自動消火設備を示し、使用するガスはハロゲン化物を示す。

※3 備考欄にSAと記載のあるものは41条のみで火災防護が要求される重大事故対象設備が設置される火災区画
※今後の詳細設計で変更する可能性がある

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	RHR 熱交換器 A 室 代替循環冷 却系ポンプ A 室	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	B2 階通路	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	可燃物が殆どない ため消火活動が困 難とならない SA
	RCIC ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	サンプポンプ室 (東)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	LPCS ポンプ室 常設高圧代替注 水系ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	HPCS ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	サンプポンプ室 (西)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	RHR 熱交換器 B 室 代替循環冷 却系ポンプ B 室	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	RHR ポンプ B 室	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	RHR ポンプ C 室	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	RHR ポンプ A 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	非常用ディーゼ ル(2C)室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	非常用ディーゼ ル(HPCS)室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	非常用ディーゼ ル(2D)室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	A 系スイッチギ ア室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	HPCS 系スイッ チギア室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	RHR 熱交換器 A 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	B1 階通路(東)	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	B1 階通路(西)	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	RHR 熱交換器 B 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	非常用ディーゼ ル(2C)室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	非常用ディーゼ ル(HPCS)室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	非常用ディーゼ ル(2D)室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	B 系スイッチギ ア室(MCR 外操 作盤)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	B 系スイッチギ ア室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	D/G-2D デイタ ンク室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	D/G-HPCS デイ タンク室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	D/G-2C デイタ ンク室	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	RHR 熱交換器 A 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	1 階通路(東)	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	1 階通路(西)	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	RHR 熱交換器 B 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	125V バッテリ ー室(2B)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	24V バッテリ ー室(2A)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	125V バッテリ ー室(2B)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	MG(A)エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	MG(B)エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	125V 充電器 2A エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	125V 充電器 2B エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	直流 125V 蓄電 池 2A 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	直流 125V 蓄電 池 HPCS 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	エレベータマシ ン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	TIP ドライブメ カニズム室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	2 階通路(東)	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	2 階通路(西)	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構 成し，火災荷重を低 く抑えることで，煙 充満により消火困 難にならない SA
	CUW ポンプ B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	CUW 配管室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	CUW ポンプ A 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	MS トンネル室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材、難燃材で構成し、火災荷重を低く抑えることで、煙充満により消火困難にならない
	ケーブル処理室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	コンピュータ室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	SA
	中央制御室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	運転員が常駐していることから早期に感知し消火活動による消火が可能 SA
	中央制御室床下 コンクリートピット	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	バッテリー排気 ファン A 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	バッテリー排気 ファン B 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	プロセスコンピュータ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	3 階通路(東)	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	3 階通路(西)	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	RHR 弁室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	当該火災区画の弁は消火後に手動操作することで対応可能。SA
	メタクラ空調機 A エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	メタクラ空調機 B エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	MCR 空調機 A エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	MCR 空調機 B エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	MCR バイパスフィルタ A エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	
	MCR バイパスフィルタ B エリア	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	代替燃料プール 冷却系ポンプ、熱 交換器室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	制御棒補修室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	4階通路(東)	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	4階通路(西)	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	CUW 熱交換器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	CUW 逆洗タンク /ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	FPC ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	不燃材、難燃材で構 成し、火災荷重を低 く抑えることで、煙 充満により消火困 難にならない SA
	FPC 熱交換器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	FPC 輸送ポンプ 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	FPC 保持ポンプ A室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	FPC 逆洗受けタ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	FPC 保持ポンプ B室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	5階通路(エレ ベータ側)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	キャスクビット 除染室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	非常用ガス再循 環系(A)エリア	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	非常用ガス再循 環系(B)エリア	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	非常用ガス処理 系(A)エリア	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	非常用ガス処理 系(B)エリア	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	5階通路(西)	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	不燃材、難燃材で構 成し、火災荷重を低 く抑えることで、煙 充満により消火困 難にならない SA

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	SLC ポンプ (A) エリア	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	SLC ポンプ (B) エリア	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	CUW F/D(A)室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	CUW F/D(B)室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	CUW 保持ポンプ 3A 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	CUW 保持ポンプ 3B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	CUW プリコート ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	新燃料貯蔵庫	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	FPC F/D(A, B)室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	キャスクピット	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	FPC プリコート ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	SA
	オペフロ	有	光電分離式 煙感知器 炎感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	不燃材，難燃材で構成 し，火災荷重を低く抑 えることで，煙充満に より消火困難になら ない， SA
	PCV 全域	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	ページ用排風機に より排煙可能な設 計とすることから， 煙充満により消火 困難にならない SA
	復水脱塩塔室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	B1 階通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ACID/CAUSTIC ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	低圧復水ポンプ 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	樹脂再生塔室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	バッチオイルタンク室	無	—	二酸化炭素 消火設備	自動	Cクラス/ —	
	EHC 制御油圧装置室	無	—	二酸化炭素 消火設備	自動	Cクラス/ —	
	B1 復水器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ディーゼル消火ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タービン電気室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	所内ボイラー室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	1 階通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	真空ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	グランドコンデンサー室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	空気抽出器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排ガスコンデンサ B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	1 階階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排ガスコンデンサ A 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	MDRFP (A) , (B) エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ヒーター室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ Cクラス	
	主油タンク室	無	—	二酸化炭素 消火設備	自動	Cクラス/ —	
	RCW/TCW 熱交換器エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	OG 再結合器 B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	OG 再結合器 A 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	2 階階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	T/B1FL 機械工作 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タービン建屋給 気 ファン 室 (2A/2B)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	メンテナンス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	HVAC 制御室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タービン建屋給 気ファン室 (1A/1B)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タービンオペレ ーティングフロ ア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	オペレーティングフ ロア排気ファン室 (A/B/C)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	RW 建屋給気フ ァン室(A/B)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タービン建屋排 気ファン室 (A/B/C)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	RW 建屋排気フ ァン室(3B)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	RW 建屋排気フ ァン室(3A)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	原子炉建屋排気 ファン室 (2A/2B)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	NATRAS 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	エレベータマシ ン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	原子炉建屋給気 ファン室 (3A/3B)	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サンプルラック 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	オフガス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	TDRFP (A) 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	TDRFP (B) 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	使用済樹脂タン ク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	B1 階北側ポン プエリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	B1 階北側通路	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	
	廃液収集ポンプ 他室入口	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	廃液収集タンク 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液収集ポンプ 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液スラッジ貯 蔵室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液中和ポンプ 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液中和タンク 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	濃縮廃液ポンプ 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液中和ポンプ 他室入口エリア 緊急用海水系隔 離弁(Hx 行き, 補機行き)エリ ア	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	SA
	南側中地下1階 ポンプエリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	北側中地下1階 床ドレンポンプ エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	洗濯廃液ドレン ポンプエリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液サンプルタ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	オフガスサンプ ルラック室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	1階北側通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	オフガス弁室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	オフガspbロワ 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	
	RW 制御室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	1階中央通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	緊急用電気室 (緊急用 MCC 他)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	緊急用電気室 (緊急用蓄電池)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	1階南側通路	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	SA
	オフガスハッチ エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	クラリファイヤ ーポンプエリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	樹脂充填筒エリ ア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サンプルタンク 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	クラリファイヤ ータンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ディストレート コレクターポン プエリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ディストレート コレクタータン ク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	連絡配管路出入 口エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	緊急用電気室 (緊急用直流 125V MCC)	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	廃液濃縮器ポン プ室入口	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	コンセントレー タポンプ(B)室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	コンセントレー タポンプ(A)室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	レシービングタ ンク室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	SA
	北側階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	遠心分離器 B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	遠心分離器 A 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	SA
	3 階通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液濃縮器 A 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃液濃縮器 B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	活性炭ベッド室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	再生ガスメッ シュフィルター室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	除湿器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	除湿器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排ガス再生装置 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	真空ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	コンプレッサー 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	AUX タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	メンテナンスエ リア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	原子炉建屋換気 系弁エンクロー ジャー	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	原子炉建屋換気 系弁エンクロー ジャー	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	クレーンA給電 用ケーブルリール 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	セメント混練固 化装置室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	減容固化系移送 ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	減容固化系溶解 タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	高電導度ドレン サンプリングポ ンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	減容固化系溶解 ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	洗濯廃液受タン ク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	電磁ろ過器供給 ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	クラッドスラリ 上澄水受タンク 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	シール水ポン プ・タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	ポンプ保守室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	予備室C	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	機器ドレン処理 水ポンプ・凝縮 水収集ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	機器ドレンサン プリングポン プ・床ドレンサ ンプリングポン プ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	除染シンク室廊 下	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	除染シンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	エレベーター室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	洗濯廃液供給ポ ンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化体移送 装置室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系キャ ッピング装置室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系ペレ ット充填装置室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系容器 移送装置室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化体空容 器置場	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	空気圧縮機室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	所内蒸気復水ポ ンプ・タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	配管ダクト室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	使用済樹脂貯蔵 タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ろ過水ポンプ・ タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	電磁ろ過器供給 タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	前置ろ過器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	廃活性炭吸引装 置室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	濃縮廃液受けタ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	機器ドレン処理 水タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	パワーセンタ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系硫酸 ソーダ添加タン ク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	バルブ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	固化剤供給タン ク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系ペレ ットホッパ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排気ブロワ・排 気フィルタ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	廃油供給ポン プ・タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	焼却炉灰取出ボ ックス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	熔融炉2次燃焼 器燃焼室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	熔融電源室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	I R室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タンク保守室B	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	クラッドスラリ 濃縮器循環ポン プ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サンプリングシ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	集中清掃機器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	バッテリー室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	電気室空調器	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	バルブエリア室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	クラッドスラリ 濃縮器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	クラッドスラリ 濃縮器加熱器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	連絡通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	パイプチェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系造粒 機室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系放射 線モニタサンプ ルラック室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ドラム挿入室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	エレベーター室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	焼却炉室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	セラミックフィ ルタ灰取出コン ベア室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	機器搬出入用ト ラックエリア室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	ポンプメンテナ ンス除染パン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	超ろ過器供給ポ ンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	電磁ろ過器バル ブ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	電磁ろ過器循環 供給ポンプ・スポン ジボール移送 ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	予備室A	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	サイトバンク トラックエリア室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	クラッドスラリ 濃縮器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	キャスク除染ピ ット室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	スキマサージタ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	電磁ろ過器A室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	電磁ろ過器B室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	連絡配管路室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系電気 ヒーター室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系乾燥 機室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	2次セラミック フィルタ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	操作室中3階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	操作室2階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	超ろ過器供給タ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	電磁ろ過器保守 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	パイプチェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	超ろ過器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サイドバンカ更 衣室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	使用済燃料用キ ャスク保管スペ ース室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系粒子 ブロワ	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サンプリングシ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	冷凍機室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	補機冷却水機器 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系ミス トセバレータ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系供給 ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	雑固体切断機室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	雑固体前処理室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	投入室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排ガス処理室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排ガス処理室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	チェス室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	送風機C室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	給気加熱コイル C室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	送風機B室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	給気加熱コイル B室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	送風機A室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	給気加熱コイル A室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	減容固化系循環 ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サンプリングシ ンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系供給 タンク	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系乾燥 機室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系乾燥 機排気ブロワ	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	減容固化系乾燥 機復水器室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	計器保守室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排ガスフィルタ 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	タンクベント室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	エレベーター機 械室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	サンプルラック 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	建屋排気系フィ ルタユニット室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	通路	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	主排気系排風機	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	補機冷却水サー ジタンク・冷水 膨張タンク室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	(欠番)	—	—	—	—	—	—
	チェンジングス ペース室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	復水貯蔵タンク エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	海水ポンプ室北 側	有	炎感知器 熱感知カメラ	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	海水ポンプ室南 側	有	炎感知器 熱感知カメラ	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	DG-2C ルーフベ ントファン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	不燃性材料で構成 し多重化されてい るため、火災により 全機能喪失となら ない
	DG-2D ルーフベ ントファン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	不燃性材料で構成 し多重化されてお り、火災により全機 能喪失とならない
	DG-HPCS ルーフ ベントファン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	不燃性材料で構成 し多重化されてお り、火災により全機 能喪失とならない
	バッテリー空調 機 A エリア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	バッテリー空調 機 B エリア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	メタクラチラー ユニット 4B エ リア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	メタクラチラー ユニット 4A エ リア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	MCR チラーユニ ット-2 エリア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	MCR チラーユニ ット-1 エ リア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	メタクラチラー ユニット 3A エ リア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	メタクラチラー ユニット 3B エ リア	有	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	軽油貯蔵タンク A 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	軽油貯蔵タンク B 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない
	可搬型設備用軽 油タンク室 (西 側)	有	煙感知器 熱感知器	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA
	可搬型設備用軽 油タンク室 (南 側)	有	煙感知器 熱感知器	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA
	緊急時対策所用 発電機燃料油タ ンク A 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA
	緊急時対策所用 発電機燃料油タ ンク B 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA
	常設低圧代替注 水系ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	局所	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	SA
	常設低圧代替注 水系配管カルバ ート	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	可燃物が殆どない ため消火活動が困 難とならない SA
	常設低圧代替注 水系配管カルバ ート	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	可燃物が殆どない ため消火活動が困 難とならない SA
	代替淡水貯槽	無	—	—	—	—	不燃材で構成され ているため火災に よって影響を受け ない。 SA
	格納容器圧力逃 がし装置格納槽	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	設置機器の火災荷 重が小さく、消火困 難とはならない SA
	格納容器圧力逃 がし装置弁・制 御盤室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	設置機器の火災荷 重が小さく、消火困 難とはならない SA
	格納容器圧力逃 がし装置用配管 カルバート	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	可燃物が殆どない ため消火活動が困 難とならない SA

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	緊急用海水ポン プピット	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	排気筒モニタ A 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排気筒モニタ B 室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	給水加熱器保管 庫	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排水ポンプ室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	西側淡水貯水設 備	無	—	—	—	—	不燃材で構成され ているため火災に よって影響を受け ない。SA
	ハロン消火設備 ポンベ室 A	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	機器ハッチ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	燃料移送ポンプ 前室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	D/G 2D 燃料移送 ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	D/G HPCS 燃料移 送ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	D/G 2C 燃料移送 ポンプ室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	ディーゼル駆動 消火ポンプ用燃 料移送ポンプ室	無	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	常設代替高圧電 源装置用燃料移 送ポンプ A 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	常設代替高圧電 源装置用燃料移 送ポンプ B 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	換気機械室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	緊急用電気品室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	ハロン消火設備 ポンベ室 B	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	不燃材で構成し、火 災荷重を低く抑え ることで、煙充満に よって消火困難にな らない
	常設代替高圧電 源装置エリア A	有	炎感知器 熱感知カメラ	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	常設代替高圧電 源装置エリア B	有	炎感知器 熱感知カメラ	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA
	常設代替高圧電 源装置エリア C	有	炎感知器 熱感知カメラ	消火器又は 移動式消火 設備	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	屋外であり煙充満 により消火困難に ならない SA
	階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	DB トンネル	有	煙感知器 熱感知器	全域	手動	C(Ss 機能維持)/ 同上	常時換気されてお り、煙充満により消 火困難にはならな いが、トンネル長が 長いこと、消火器運 搬のためのスペース が十分でないおそ れがあることから、 固定式の消火設 備を設置する。
	SA トンネル	有	煙感知器 熱感知器	全域	手動	C(Ss 機能維持)/ 同上	
	西側淡水貯水設 備水位計室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	SA
	緊急時対策所建 屋 発電機室 2A	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	緊急時対策所建 屋 発電機室 2B	有	煙感知器 熱感知器	二酸化炭素 消火設備	自動	C(Ss 機能維持)/ 同上	SA
	緊急時対策所建 屋 ハロン消火 設備室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 CO2 消火設 備室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	緊急時対策所建 屋 防護具保管 室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	・緊急時対策所の運 用に必要な物品を 配備する火災区画 ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 試料分析室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	・防護具保管エリア へのアクセスルー ト ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 階段室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所のア クセスルート
	緊急時対策所建 屋 1 階通路部	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)/ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所のア クセスルート

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	緊急時対策所建 屋 1階エアロ ック室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所のア クセスルート
	緊急時対策所建 屋 チェンジン グエリア	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・汚染の持ち込みを 防止する区画 ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 1階通路部	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・緊急時対策所のア クセスルート ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 空気ポンベ 室	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・不燃材で構成し、 火災荷重を低く抑 えることで、煙充満 により消火困難に ならない SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 階段室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所への アクセスルート
	緊急時対策所建 屋 通信機械室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・ SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 2階通路部	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・緊急時対策所への アクセスルート ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 発電機給気 ファン室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	緊急時対策所建 屋 2階エアロ ック室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・緊急時対策所への アクセスルート ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	緊急時対策所	有	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 2階電気品室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 24V 蓄電池 室 2B	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 24V 蓄電池 室 2A	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA 緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 2階エアロ ック室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・緊急時対策所への アクセスルート ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 食料庫	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・緊急時対策所の運 用に必要な物品を 配備する火災区画 ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 災害対策本 部室空調機械室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 排煙機械室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 災害対策本 部冷凍機室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備／感知 器の耐震クラス	備考
	緊急時対策所建 屋 125V 蓄電池 室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 125V 充電器 盤室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 通路部	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	・屋上へのアクセ ス ルート ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 3階電気品室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 非常用換気 設備室	有	煙感知器 熱感知器	全域	自動	C(Ss 機能維持)／ 同上	・SA ・緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 建屋空調機 械室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	緊急時対策所給 気・排気配管 (SA) は不燃材で構成さ れており火災の影 響を受けない。
	緊急時対策所建 屋 4階エアロ ック室	無	煙感知器 熱感知器	消火器	手動	固縛(消火器)／ C(Ss 機能維持)	屋上へのアクセ ス ルート
	緊急時対策所建 屋 屋上	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	廃棄物収納容器 置き場・サーベ イエリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	西側階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	仕分け・切断作 業場	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	搬出入エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	
	輸送容器置き 場・廃棄体検査 場	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)／ —	

火災区域 又は 火災区画	区画 (部屋) 名称	火災防護対策 が必要な機器 の有無※1	火災感知器 (消防法要求の 感知器は除く)	消火 設備※2	消火 方法	消火設備/感知 器の耐震クラス	備考
	東側階段室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	排気機械室	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	検査待ち廃棄体 置き場・廃棄体 搬出入エリア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	仕分け・切断作 業場天井	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	機器・予備品エ リア	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	固体廃棄物貯蔵 庫 A 棟地下 1 階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	固体廃棄物貯蔵 庫 B 棟地下 1 階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	固体廃棄物貯蔵 庫 A 棟 1 階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	固体廃棄物貯蔵 庫 B 棟 1 階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	固体廃棄物貯蔵 庫 B 棟 2 階	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	
	使用済燃料乾式 貯蔵建屋	無	—	消火器	手動	固縛(消火器)/ —	

参考資料 1

複合体内の非難燃ケーブル
に対する火災感知器について

複合体内の非難燃ケーブルに対する火災感知について

1. はじめに

東海第二発電所において難燃ケーブル使用の代替措置として、ケーブル及びケーブルトレイに防火シートで巻いて複合体を形成する。このため、複合体内部の火災感知について示す。

2. 要求事項

火災感知設備は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」の「2.2 火災の感知、消火」の2.2.1に基づき実施することが要求され、火災区域又は火災区画に設置する設計としている。

複合体内部にはケーブルが敷設されており、内部で火災が発生した場合には被覆される防火シートの重ね部から煙及び熱が発せられ、火災区画に設置された煙感知器及び熱感知器が作動する。しかしながら、熱感知においては、複合体の防火シートで妨げられ感知が遅れる可能性がある。

そのため、複合体内の火災感知として火災区画とは別に火災感知器を設置する。

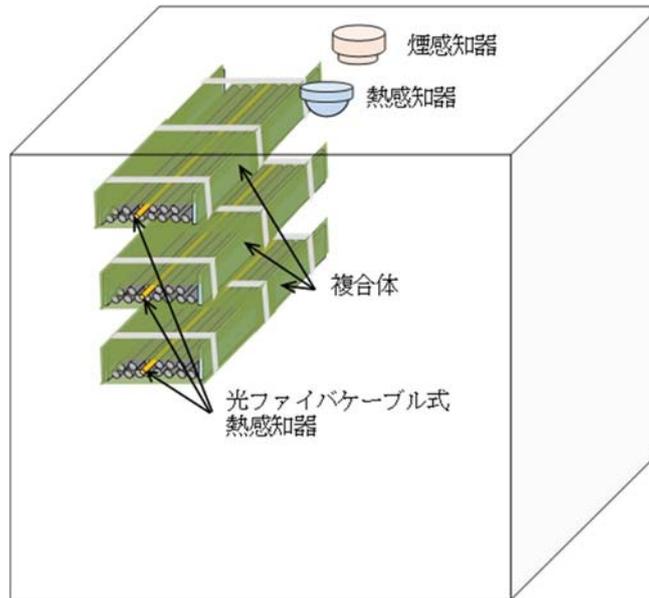
3. 火災感知器の選定及び設置

複合体に設置する火災感知器は、中央制御室床下コンクリートピット内に設置する感知器と同様の光ファイバケーブル式熱感知器を選定する。

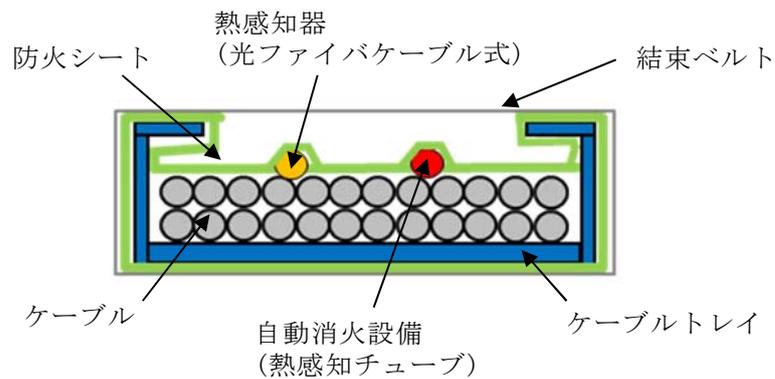
火災区域又は火災区画に設置する火災感知器の組合せと複合体の感知器について第1表に、感知器設置イメージを第1図に示す。

第1表 複合体を設置する火災区域又は火災区画の感知器の設置

火災感知器の設置場所		火災感知器の型式	
電気室，ケーブル処理室等一般エリア	火災区画（火災区域）	アナログ式煙感知器	アナログ式熱感知器
	複合体	光ファイバケーブル式熱感知器	



感知器の設置イメージ



ケーブルトレイ断面イメージ

第1図 火災感知器設置イメージ

41-5 重大事故等対処施設が設置される火災区域又は
火災区画の消火設備について

【目次】

1. 概要
2. 要求事項
3. 消火設備について
 - 3.1 消火設備の設置必要箇所の選定
 - 3.2 消火設備の概要
 - 3.2.1 ハロゲン化物自動消火設備(全域)
 - 3.2.2 二酸化炭素自動消火設備(全域)
 - 3.2.3 ハロゲン化物自動消火設備(局所)
 - 3.2.4 消火器及び水消火設備について
 - 3.2.5 移動式消火設備について
4. 消火活動が困難となる火災区域又は火災区画の考え方
5. 重大事故等対処施設を迫設する場合の消火設備選定の考え方
6. まとめ

添付資料 1 実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準
(抜粋)

添付資料 2 ガス消火設備について

添付資料 3 ガス消火設備等の耐震設計について

添付資料 4 ガス消火設備等の作動に伴う機器等への影響について

添付資料 5 狭隘な場所へのハロン系消火剤の有効性について

添付資料 6 ガス消火設備等の消火能力について

添付資料 7 二酸化炭素自動消火設備(全域)について

添付資料 8 消火設備の必要容量について

添付資料 9 消火器及び消火栓配置図

添付資料 10 移動式消火設備について

添付資料 11 重大事故等対処施設を設けた原子炉建屋通路部の消火方針について

添付資料 12 重大事故等対処施設周辺の可燃物等の状況について

重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画の消火設備について

1. 概要

東海第二発電所における重大事故等対処施設への火災を早期に消火するための消火設備について以下に示す。

2. 要求事項

「発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準」という。）における消火設備の要求事項は以下のとおりである。

「発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（抜粋）

2. 基本事項

(1) 原子炉施設内の火災区域又は火災区画に設置される安全機能を有する構造物、系統及び機器を火災から防護することを目的として、以下に示す火災区域及び火災区画の分類に基づいて、火災発生防止、火災の感知及び消火、火災の影響軽減のそれぞれを考慮した火災防護対策を講じること。

① 原子炉の高温停止及び低温停止を達成し、維持するための安全機能を有する構造物、系統及び機器が設置される火災区域及び火災区画

② 放射性物質の貯蔵又は閉じ込め機能を有する構造物、系統及び機器が設置される火災区域

2.2 火災の感知、消火

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に掲げるように、安全機能を有する構造物、系統及び機器に対する火災の影響を限定し、早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

2.2.2 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に示すように、地震等の自然現象によっても、火災感知及び消火の機能、性能が維持される設計であること。

(1)凍結するおそれがある消火設備は、凍結防止対策を講じた設計であること。

(2)風水害に対して消火設備の性能が著しく阻害されない設計であること。

(3)消火配管は、地震時における地盤変位対策を考慮した設計であること。

なお、「2.2.1 (2) 消火設備」の要求事項を添付資料1に示す。

3. 消火設備について

東海第二発電所において、重大事故等対処施設に火災が発生した場合に、火災を早期に消火するため、火災防護に係る審査基準の「2.2 火災の感知，消火」に基づき、消火設備を設置する。

3.1 消火設備の設置必要箇所を選定

火災防護に係る審査基準の「2.2 火災の感知，消火」では、火災時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難となる場所に対する固定式消火設備の設置を要求している。

このことから、消火活動が困難となる場所への消火設備の設置要否を検討することとする。

重大事故等対処施設のうち、火災により機能が影響を受ける設備を設置する火災区域又は火災区画については、原則煙の充満により消火活動が困難となる場所として選定し、「4. 消火活動が困難となる火災区域又は火災区画の考え方」にて個別に検討する。

3.2消火設備の概要

3.2.1 ハロゲン化物自動消火設備（全域）

ハロゲン化物自動消火設備（全域）は、火災防護に係る審査基準「2.2 火災の感知、消火」に基づき、火災時の煙の充満又は放射線の影響により消火が困難となる火災区域又は火災区画の早期の消火を目的として設置する。

重大事故等対処施設のうち、火災により機能が影響を受ける設備を設置する火災区域又は火災区画で、火災時の煙の充満又は放射線の影響により消火が困難となるところに対しては、火災防護に係る審査基準の「2.2 火災の感知、消火」に基づき、自動又は手動操作により起動する「ハロゲン化物自動消火設備（全域）」を設置することとする。ハロゲン化物自動消火設備（全域）の概要を添付資料2に、耐震設計を添付資料3に示す。設置においては火災の直接影響のみならず二次的影響が重大事故等対処施設に悪影響をおよぼさぬように設計する。設置した火災区域又は火災区画に応じて、動的機器の単一故障により機能を喪失することがないように重大事故等対処施設と設計基準対象施設の配置に応じた独立性を備える設計とする。また、建屋内の設備となることから、凍結、風水害(風(台風))による影響は考えにくく、地震に対しては添付資料3に示すと通りの耐震性を確保する設計とする。その他の津波、洪水、竜巻、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮についても建屋内に設置しており影響は考えにくい。機能が阻害される場合は原因の除去または早期取替、復旧を図る設計とする。

ハロゲン化物自動消火設備（全域）は、機能に異常がないことを確認するため、消火設備の作動確認を実施する。

また、ハロゲン化物自動消火設備（全域）の設置に当たっては、消火能力を維持するために、自動ダンパの設置または空調設備の手動停止による消火

剤の流出防止、安全対策のための警報装置を設置する。さらに、起動時に扉が開状態では消火剤が流出することから、扉を閉運用とするよう手順等に定める。また、消火設備起動後には発電所内に設置している避難誘導灯及び安全避難通路等により屋外等の安全な避難場所へ避難することが可能である。

重大事故等対処施設のうち、緊急時対策所建屋を除く、火災により影響を受ける恐れのある設備を設置する火災区域又は火災区画のハロゲン化物自動消火設備（全域）は、外部電源喪失時、全交流動力電源喪失時においても電源が確保できるよう、非常用電源、緊急用電源からも受電できる設計とする。また、外部電源喪失時の非常用ディーゼル発電機による非常用電源、常設代替高圧電源装置による緊急用電源が供給されるまでの時間（92分間）を考慮して、設備の作動に必要な内蔵型の蓄電池を設置する。

緊急時対策所建屋の火災により影響を受ける可能性のある重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画のハロゲン化物自動消火設備（全域）は、外部電源喪失時においても電源が確保できるように緊急時対策所用発電機からの電源も受電できる設計とする。また、外部電源喪失時に緊急時対策所用発電機からの電源が供給されるまでの時間（30分間）を考慮して、設備の作動に必要な内蔵型の蓄電池を設置する。

ハロゲン化物自動消火設備（全域）の動作に伴う人体及び機器への影響を添付資料4に、狭隘な場所への消火剤（ハロン1301）の有効性を添付資料5に、消火能力を添付資料6に示す。

なお、添付資料4に示すとおりハロゲン化物自動消火設備（全域）の動作に伴う人体への影響はないが、人身安全を考慮し動作時に退避警報を発する設計とする。

3.2.2 二酸化炭素自動消火設備（全域）

油火災が想定される緊急時対策所用発電機室，非常用ディーゼル発電機室，非常用ディーゼル発電機燃料ディタンク室には，全域自動放出方式の二酸化炭素自動消火設備（全域）を設置し，当該室に必要な消火剤（約2,469kg（代表として非常用ディーゼル発電機室2C室を記載））に対して十分な消火剤（約2,475kg（代表として非常用ディーゼル発電機室2C室を記載））を有する設計とする。二酸化炭素自動消火設備（全域）の概要を添付資料7に示し，二酸化炭素自動消火設備（全域）の耐震設計を添付資料3に示す。

二酸化炭素自動消火設備（全域）は，機能に異常がないことを確認するため，消火設備の作動確認を実施する。

また，二酸化炭素自動消火設備（全域）に用いる二酸化炭素は不活性であり，機器への影響はないが，人体に対する影響があるため，二酸化炭素自動消火設備（全域）が作動する前に人員の退避が重要であることから，警報を発する設計とする。さらに，二酸化炭素自動消火設備（全域）起動時に扉が開状態では消火剤が流出することから，扉を閉運用とするよう手順等に定める。

なお，二酸化炭素自動消火設備（全域）は，消防法施行規則第十九条「不活性ガス消火設備に関する基準」に基づき設置する。二酸化炭素自動消火設備（全域）は，外部電源喪失時においても電源が確保できるよう，緊急時対策所用発電機室の消火設備は緊急時対策所用発電機から供給される電源から，非常用ディーゼル発電機室の消火設備は非常用ディーゼル発電機が接続する非常用電源及び常設代替高圧電源装置が接続する緊急用電源から受電できる設計とする。また，全交流動力電源喪失時に緊急時対策所用発電機，常設代替高圧電源装置による電源が供給がされるまでの時間を考慮して消火設備の作動に必要な内蔵型の蓄電池を設置する。

3.2.3ハロゲン化物自動消火設備（局所）

ハロゲン化物自動消火設備（局所）は、火災防護に係る審査基準「2.2 火災の感知，消火」に基づき，火災時の煙の充満又は放射線の影響により消火が困難となる火災区域又は火災区画の早期の消火を目的として設置する。

（添付資料11）

重大事故等対処施設のうち火災により影響を受ける設備を設置する原子炉建屋通路部の油内包機器，ケーブルトレイ，電源盤，制御盤等のうち，火災時に煙の充満等により消火が困難となるものに対しては，火災防護に係る審査基準の「2.2 火災の感知，消火」に基づき，自動又は手動操作により起動する「ハロゲン化物自動消火設備（局所）」を設置することとする。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）の概要を添付資料2に，耐震設計を添付資料3に示す。設置においては，火災の直接影響のみならず二次的影響が重大事故等対処施設に悪影響をおよぼさないような設計とする。また，建屋内の設備となることから，凍結，風水害（風（台風））からの影響は考えにくく，地震に対しては添付資料3に示すと通りの耐震性を確保する設計とする。その他津波，洪水，竜巻，降水，積雪，落雷，火山の影響，生物学的事象，森林火災及び高潮についても建屋内に設置することから影響は考えにくい，機能が阻害される場合は原因の除去または早期取替，復旧を図る設計とする。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）は，機能に異常がないことを確認するため，消火設備の作動確認を実施する。

また，ハロゲン化物自動消火設備（局所）の対象に応じて周囲にガスの影響がおよぶ場合は，安全対策のための警報装置を設置する。

重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画のハロゲン化物自動

消火設備（局所）は、外部電源喪失時、全交流動力電源喪失時においても電源が確保できるよう、非常用電源、緊急用電源からも受電できる設計とする。なお、ケーブルトレイの消火設備であるハロゲン化物自動消火設備（局所）は、動作に電源が不要の設計とする。また、外部電源喪失時、全交流動力電源喪失時に非常用ディーゼル発電機、常設代替高圧電源装置による非常用電源、緊急用電源が供給されるまでの時間を考慮して、設備の作動に必要な内蔵型の蓄電池を設置する。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）の動作に伴う人体及び機器への影響を添付資料4に、狭隘な場所への消火剤（ハロン1301またはFK-5-1-12）の有効性を添付資料5に、ハロゲン化物自動消火設備（局所）の消火能力を添付資料6に示す。

東海第二発電所における各固定式消火設備の消火剤の必要容量を添付資料8に示す。

以上より、消火活動が困難となるおそれがある火災区域又は火災区画に対して自動又は手動操作により起動する固定式消火設備を設置し、必要な消火剤の容量を確保すること、火災の二次的影響を考慮した設計^{*}とすること、外部電源喪失時にも機能を失わないような設計とすること、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計とすること、作動前に警報を吹鳴させる設計とすること、屋内設置により凍結、風水害（風（台風））等に対して消火設備の性能が著しく阻害されるものではないこと、安全機能を有する機器等の耐震クラスに応じて耐震性を確保すること、消火剤の種類は誤動作時の安全機能への影響を考慮して選定していることから、火災防護に係る審査基準に適合するものとする。

^{*}一般高圧ガス保安規則第五十五条第十三号に規定されている許容圧力を超えた場合に直ちにその圧力を許容圧力以下に戻すことができる安全弁等

3.2.4 消火器及び水消火設備について

重大事故等対処施設のうち、火災により影響を受ける設備を設置するすべての火災区域又は火災区画の消火が早期に行えるよう、消火器、消火栓を配置する。

消火用水供給系の供給先は、屋内、屋外の各消火栓である。屋内、屋外の消火栓については、消防法施行令第十一条(屋内消火栓設備に関する基準)、屋外消火栓は消防法施行令第十九条(屋外消火栓設備に関する基準)を満足するよう、2時間の最大放水量(120m³)を確保する設計とする。

屋内及び構内(屋外)消火用水供給系の消火ポンプは、それぞれ電動機駆動ポンプ、ディーゼル駆動ポンプを各1台ずつ設置し多様性を有する設計とする。ポンプ容量については消防法施行令にて要求される屋内消火栓並びに屋外消火栓の必要流量(1300ℓ/min×2台+3500ℓ/min×2台=9600ℓ/min)に対して十分な容量を有しており、設置場所についても風水害に対して性能を著しく阻害されないよう止水対策を施した建屋に設置する。

a. 消防法施行令第十一条要求

$$\text{屋内消火栓必要水量} = 2 \text{ 箇所(消火栓)} \times 1300/\text{min} \times 2 \text{ 時間} = 31.2\text{m}^3$$

b. 消防法施行令第十九条

$$\text{屋外消火栓必要水量} = 2 \text{ 箇所(消火栓)} \times 3500/\text{min} \times 2 \text{ 時間} = 84.0\text{m}^3$$

屋内消火栓並びに屋外消火栓について、2時間の放水に必要な水量の総和は以下のとおりである。

$$\text{屋内消火栓 } 31.2\text{m}^3 + \text{屋外消火栓 } 84.0 \text{ m}^3 = 115.2\text{m}^3 \simeq 120\text{m}^3$$

なお、屋内消火栓並びに屋外消火栓は東海発電所と一部共用しているため、万一、東海発電所、東海第二発電所においてそれぞれ単一の火災が同時に発生し、消火栓による放水を実施した場合に必要な量は以下の通りである。

$$\text{東海発電所：屋内消火栓 } 31.2\text{m}^3 + \text{屋外消火栓 } 84.0\text{m}^3 = 115.2\text{m}^3$$

$$\text{東海第二発電所：屋内消火栓 } 31.2\text{m}^3 + \text{屋外消火栓 } 84.0\text{m}^3 = 115.2\text{m}^3$$

$$\text{東海発電所 } 115.2\text{m}^3 + \text{東海第二発電所 } 115.2\text{m}^3 = 230.4\text{m}^3 \simeq 240\text{m}^3$$

水消火設備の耐震クラスは、これまで耐震Cクラスとして整理されているが、火災防護に係る審査基準において消火設備に対して地震等の自然現象によっても消火の機能、性能が維持される設計であることが求められる。消火設備については、重大事故等対処施設を火災から防護することを目的として、重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画に対し、対策を講じる。

重大事故等対処施設のうち火災防護対象機器が設置される火災区域又は火災区画については、当該設備の破損によって上位クラスの機器に影響を及ぼさないよう、Ss機能維持された固定式ガス消火設備及び水消火設備を設置する。一部の火災区域又は火災区画については、内包する可燃物量

(火災の発生・延焼が考えにくい弁のグリス・計装ラック，金属筐体に覆われた分電盤等を除く)について1,000MJ，等価火災時間0.1時間を基準として設け，現場の詳細な調査の上，いずれの可燃物についても金属製筐体に覆われ，煙が充満しにくく，可燃物間の相互の延焼防止が図られ大規模な火災や煙が発生しにくい環境であることを確認し，手動消火活動が可能な火災区域又は火災区画と整理し消火器にて消火活動を行う設計とする。また，消火器については，基準地震動に対して転倒，破損等しないよう固縛を行うものとする。添付資料9に配置を示す。

なお，地震後の手動消火活動への影響を考慮すると，低耐震クラスの油内包機器からの油漏えい火災または電源盤からの火災発生が考えられる。安全機能を有する火災区域*のうち，固定式消火設備を設けない火災区域又は火災区画とそれらの火災区域又は火災区画に設置された低耐震クラス機器については，以下のとおり分類される。

※リスト上は重大事故等対処施設を有する火災区域を含む

- ①可燃物量が特に大きく，通常時に発火の可能性が否定できないことからSs機能維持されたハロゲン化物自動消火設備（局所）の設置対象としている機器
- ②金属筐体に覆われ，外部への影響が考えにくく，可燃物量が少ない機器であることから消火器による手動消火が可能な機器
- ③使用時のみ電源を入れ，使用中の発火の際は周囲の作業員により初期消火活動が可能な機器

よって，固定式消火設備を設置しない火災区域について，地震後も消火器による手動消火活動が可能と考えることから消火機能が維持される。

以上より地震後も固定式消火設備、消火器により各火災区域又は火災区画の消火機能が維持される（第41-5-1図）ことから、消火用水供給系について水源・ポンプも含めて耐震Cクラス設計とする。ただし、消火用水供給系配管は、地震時における地盤変位対策として、消火用水供給系配管のレイアウト、配管支持長さからフレキシビリティを考慮した配置とすることで、地盤変位による変形を配管系統全体で吸収する設計とする。

また、消火用水供給系配管が屋外に設置されることも踏まえ、保温材の取付けや、消火栓内部に水が溜まらないような自動排水機構を有する消火栓の採用といった凍結防止を図る設計とする。

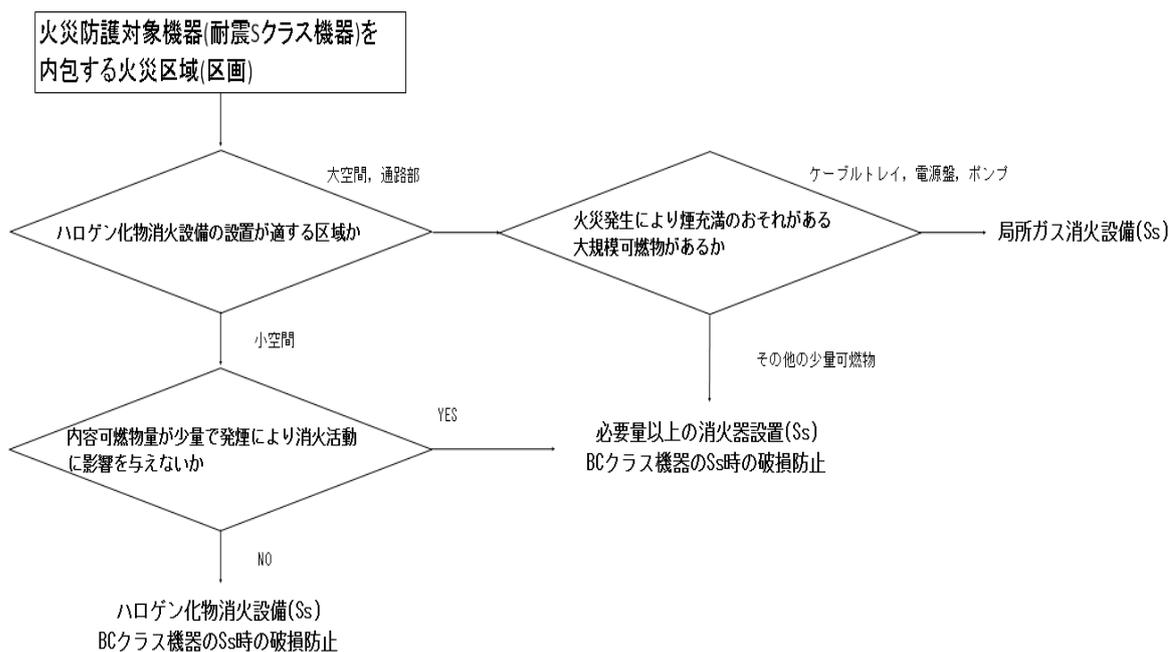
屋外に設置された消火系の機器がその他津波、洪水、竜巻、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮といった自然現象によって機能を阻害される場合は、原因の除去または早期の取替、復旧を図る設計とする。

消火用水供給系は、他系統と共用する場合には、隔離弁を設置して遮断する措置により、消火系の供給を優先する設計とする。

なお、消火栓は消防法施行令第十一条(屋内消火栓設備に関する基準)、消防法施行令第十九条(屋外消火栓設備に関する基準)に基づき、すべての火災区域又は火災区画を消火できるように設置する。火災区域又は火災区画の消火栓の配置を添付資料9に示す。消火器は、消防法施行規則第六条「大型消火器以外の消火器具の設置」及び消防法施行規則第七条「大型消火器の設置」に基づき設置する。

以上により、消火用水供給系について水源の多重化、ポンプの多様化を図ること、消防法施行令に基づき必要な水量、ポンプ容量を備える設計とすること、また東海発電所との共用に対し十分な容量を有していること、

地震時の地盤変位や風水害，凍結等を考慮した設計とすることから，火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。また，消火栓に関して，全ての火災区域又は火災区画を消火できるように設置すること，消防法施行令に基づき必要な容量を確保することから火災防護に係る審査基準に適合しているものとする。



第41-5-1図 重大事故等対処施設を設置する火災区域又は火災区画の消火設備の耐震性について

3.2.5 移動式消火設備について

移動式消火設備については，移動式消火設備を1台（予備1台）配備し，消火ホース等の資機材を備える。添付資料10に移動式消火設備を示す。また，消火用水のバックアップラインとして屋外に設置された連結送水口に移動式消火設備を接続することで，建屋内の屋内消火栓に対しても給水は可能である。

なお，移動式消火設備の操作については，発電所構内の監視所に24時間

体制で配置している自衛消防隊にて実施する。

4. 消火活動が困難となる火災区域又は火災区画の考え方

火災防護に係る審査基準の「2.2.1(2) 消火設備」では、重大事故等対処施設のうち、火災により機能が影響を受ける設備を設置する火災区域又は火災区画であって、火災時に煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難なところには、自動消火設備又は手動操作による固定式消火設備の設置が要求されている。以下に「火災時に煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難なところ」の選定方針について示す。

東海第二発電所では、補足説明資料41-2「火災による損傷の防止を行う重大事故等対処施設の分類について」の添付資料1「重大事故等対処施設一覧表」に記載されている機器等の設置場所の火災区域又は火災区画は、基本的に「火災時に煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難なところ」として設定する。

ただし、火災発生時の煙の充満又は放射線の影響により消火活動が困難とならないところとして以下を選定する。これらの火災区域又は火災区画については、消火活動により消火を行う設計とする。

(1) 中央制御室

中央制御室は、常駐する運転員によって、火災感知器による早期の火災感知及び消火活動が可能であり、火災の規模が拡大する前に消火可能であること、万が一火災により煙が発生した場合でも建築基準法に準拠した容量の排煙設備によって排煙が可能であることから、消火活動が困難とならない火災区域として選定する。

緊急時対策所は、万が一火災により煙が発生した場合でも建築基準法に準拠した容量の排煙設備により排煙が可能であることから、煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域として選定する。

このため、中央制御室、緊急時対策所の消火は、消火器で行う設計とする。

なお、中央制御室の床下コンクリートピット内は、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

(2) 原子炉格納容器

原子炉格納容器内において万が一火災が発生した場合でも、原子炉格納容器内の空間体積(約9,800m³)に対してパージ用排風機の容量が約16,980m³/hであり、排煙が可能な設計とすることから、消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画として選定する。

(3) 屋外の火災区域(常設代替高圧電源装置置場及び海水ポンプ室)

常設代替高圧電源装置置場及び海水ポンプ室については屋外の火災区域であり、火災が発生しても煙は充満しない。よって、煙の充満等により消火活動が困難とならない火災区域として選定する。なお、常設代替高圧電源装置置場は、常設代替高圧電源装置と壁の離隔は約3mであり、消火器の運搬並びに消火ホースの展張に十分なスペースを確保し、かつ複数のアクセスルートを確保していることから、消火活動が困難となることはない。

(4) 軽油貯蔵タンク、可搬型設備用軽油タンク及び緊急時対策所用発電機 燃料油貯蔵タンク

軽油貯蔵タンク，可搬型設備用軽油タンク及び緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは，屋外の火災区域又は火災区画に設置されており，火災発生時にも煙が充満することはないため，消火活動が困難とはならない火災区域又は火災区画として選定する。

(5) 格納容器圧力逃がし装置格納槽

格納容器圧力逃がし装置格納槽は，原子炉建屋に隣接した地下格納槽であり，本区域に設置される機器はフィルタ装置，テストタンク，移送ポンプ，排水ポンプ，電動弁である。

フィルタ装置，テストタンクは金属製の容器であり，可燃物ではなく，移送ポンプ，排水ポンプは潤滑油を有しないため，油内包設備ではない。また，電動弁の動力ケーブルには難燃ケーブルを使用し，電線管に収納する設計としている。以上のことから当該区域の火災荷重は小さく、煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域として選定する。

(6) 緊急時対策所建屋通路部等

緊急時対策所建屋の通路部，階段室，エアロック室等には油内包設備など可燃物を設置しない運用とすることから，可燃物が少ない火災区域又は火災区画となる。したがって，煙の充満により消火活動が困難とならないエリアとして選定する。

(7) 原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）

原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）は可燃物が少なく大空間となっているため，煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域又は火災区画として選定する。

(8) 可燃物が少なく、火災が発生しても煙が充満しない火災区域又は火災
区画

以下に示す火災区域又は火災区画は、可燃物を少なくすることで煙の発生を抑える設計とし、煙の充満により消火困難とはならない箇所として選定する。各火災区域又は火災区画とも不要な可燃物を持ち込まないよう持ち込み可燃物管理を実施するとともに、点検に係る資機材等の可燃物を一時的に仮置きする場合は、不燃性のシートによる養生を実施し火災発生時の延焼を防止する。なお、可燃物の状況については、重大事故等対処施設以外の構築物、系統及び機器も含めて確認する。

・主蒸気管トンネル室

室内に設置している機器は、主蒸気外側隔離弁（空気作動弁）、電動弁等である。これらは、不燃性材料又は難燃性材料で構成されており、可燃物としては駆動部に潤滑油を使用している。駆動部は、不燃性材料である金属で覆われており、設備外部で燃え広がることはない。その他に可燃物は設置しておらず、ケーブルは電線管及び金属製の可とう電線管で敷設する設計とする。

・FPCポンプ室、FPC保持ポンプA室、FPC保持ポンプB室、FPC熱交換器室

室内に設置している機器は、ポンプ、熱交換器、電動弁、計器等である。これらは、不燃性材料又は難燃性材料で構成されており、可燃物としては軸受に潤滑油グリスを使用している。

軸受は、不燃性材料である金属で覆われており、設備外部で燃え広がることはない。その他に可燃物は設置しておらず、ケーブルは電線管及び金属製の可とう電線管で敷設する設計とする。

5. 重大事故等対処施設を迫設する場合の消火設備選定の考え方

重大事故等対処施設を設計基準事故対処設備の設置される火災区画又は火災区域に設置する場合の消火設備選定の考え方については下表のとおり。

設計基準事故対処設備が設置される火災区域又は火災区画の消火設備	重大事故等対処施設に対する消火設備	考え方
ハロゲン化物自動消火設備（全域） または 二酸化炭素自動消火設備（全域）	同左	設計基準事故対処設備の消火設備として設置される消火設備を兼用とする
ハロゲン化物自動消火設備	○設置する機器に応じて選定する ・油内包機器，電源盤，制御盤 ハロゲン化物自動消火設備（局所） ・その他（電動弁、計器など） 消火器	設置する重大事故等対処施設より火災が発生した場合に，消火活動が困難となるかどうかで判断する
手動消火（消火器など）	○設置する機器に応じて選定する ・油内包機器，電源盤，制御盤 ハロゲン化物自動消火設備（局所） ・その他（電動弁、計器など） 消火器	設置する重大事故等対処施設より火災が発生した場合に，消火活動が困難となるかどうかで判断する

また，以下に具体例を示す。

○低圧炉心スプレイ系ポンプ室

当該火災区画には設計基準事故対処設備として油内包機器である低圧炉心スプレイ系ポンプ（LPCSポンプ）が設置されており，消火設備としてハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計である。この火災区画に，重大事故等対処施設である常設高圧代替注水系ポンプが設置される。この場合の消火設備選定の考え方を以下に示す。

常設代替高圧注水系ポンプは、以下のような特徴を有する。

- ・ 常設高圧代替注水系ポンプは電源を必要としない機械式ガバナを採用している。
- ・ 軸受は自給水により潤滑する方式であるため、潤滑油装置も不要な設計としており、油を内包する機器ではない。
- ・ ポンプ、駆動用タービンが一体型のケーシング（金属筐体）に収められており、周囲の火災によっても機能に影響を受けない。
- ・ 電源がない状態でも、系統の弁操作のみで起動停止が可能な設計となっている。（高圧代替注水系注入弁の開操作、高圧代替注水系蒸気供給弁の開閉操作で起動停止操作が可能な設計としている。）

以上より、当該機器の火災により消火活動が困難なところとはならないため、ハロゲン化物自動消火設備を設置する必要はない。

6. まとめ

東海第二発電所における重大事故等対処施設の火災を早期に消火するための消火設備を第41-5-1表に示す。

第41-5-1表 東海第二発電所における重大事故等対処施設を設置する
火災区域又は火災区画の消火設備

消火設備	消火剤	必要消火剤量	主な消火対象
ハロゲン化物 自動消火設備（全 域）	ハロン 1301	1m ³ あたり0.32kg	煙の充満等により消火 活動が困難な火災区域 又は火災区画
二酸化炭素 自動消火設備（全 域）	二酸化炭 素	1 m ³ あたり 0.8kg ～ 0.9kg以下	
ハロゲン化物 自動消火設備（局 所）	ハロン 1301	1m ³ あたり5.0kg以下	原子炉建屋通路部の油 内包機器，中央制御室 床下コンクリートピッ ト
	FK-5-1- 12	1 m ³ あたり 0.84kg ～ 1.46kgに開口補償を含 む	原子炉建屋通路部のケ ーブルトレイ
消火栓	水	屋内：130ℓ/min以上 屋外：350ℓ/min以上	重大事故等対処施設を 設置する火災区域又は 火災区画
消火器	粉末他	消防法施行規則第六， 七条に基づく必要数に 裕度を見込む	煙の充満等により消火 活動が困難とならない 火災区域又は火災区画

添付資料 1

実用発電用原子炉及びその附属施設の
火災防護に係る審査基準

(抜粋)

実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準(抜粋)

2. 基本事項

(1)原子炉施設内の火災区域又は火災区画に設置される安全機能を有する構造物，系統及び機器を火災から防護することを目的として，以下に示す火災区域及び火災区画の分類に基づいて，火災発生防止，火災の感知及び消火，火災の影響軽減のそれぞれを考慮した火災防護対策を講じること。

①原子炉の高温停止及び低温停止を達成し，維持するための安全機能を有する構造物，系統及び機器が設置される火災区域及び火災区画

②放射性物質の貯蔵又は閉じ込め機能を有する構造物，系統及び機器が設置される火災区域

2.2 火災の感知，消火

2.2.1 火災感知設備及び消火設備は，以下の各号に掲げるように，安全機能を有する構造物，系統及び機器に対する火災の影響を限定し，早期の火災感知及び消火を行える設計であること。

(2)消火設備

①原子炉の高温停止及び低温停止を達成し，維持するための安全機能を有する構造物，系統及び機器が設置される火災区域または火災区画であって，火災時に煙の充満，放射線の影響等により消火活動が困難なところには，自動消火設備又は固定式消火設備を設置すること。

②放射性物質の貯蔵閉じ込め機能を有する構造物，系統及び機器が設置される火災区域であって，火災時に煙の充満，放射線の影響等により消火活動が困難なところには，自動消火設備又は手動操作による固定式消火設備を設置すること。

- ③消火用水供給系の水源及び消火ポンプ系は、多重性又は多様性を備えた設計であること。
- ④原子炉の高温停止及び低温停止に係る安全機能を有する構築物、系統及び機器相互の系統分離を行うために設けられた火災区域又は火災区画に設置される消火設備は、系統分離に応じた独立性を備えた設計であること。
- ⑤消火設備は、火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線、爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物、系統及び機器に悪影響を及ぼさないように設置すること。
- ⑥可燃性物質の性状を踏まえ、想定される火災の性質に応じた十分な容量の消火剤を備えること。
- ⑦移動式消火設備を配備すること。
- ⑧消火剤に水を使用する消火設備は、2時間の最大放水量を確保できる設計であること。
- ⑨消火用水供給系をサービス系または水道水系と共用する場合には、隔離弁等を設置して遮断する等の措置により、消火用水の供給を優先する設計であること。
- ⑩消火設備は、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計であること。
- ⑪消火設備は、外部電源喪失に機能を失わないように、電源を確保する設計であること。
- ⑫消火栓は、全ての火災区域の消火活動に対処できるよう配置すること。
- ⑬固定式のガス系消火設備は、作動前に職員等の退出ができるように警報を吹鳴させる設計であること。
- ⑭管理区域内で消火設備から消火剤が放出された場合に、放射性物質を含むおそれのある排水が管理区域外へ放出することを防止する設計であること。
- ⑮電源を内蔵した消火設備の操作等に必要な照明器具を、必要な火災区域及

びその出入通路に設置すること。

(参考)

(2) 消火設備について

①-1 手動操作による固定式消火設備を設置する場合は、早期に消火設備の起動が可能となるよう中央性制御室から消火設備を起動できるように設計されていること。

上記対策を講じた上で、中央制御室以外の火災区域又は火災区画に消火設備の起動装置を設置することは差し支えない。

①-2 自動消火設備にはスプリンクラー設備、水噴霧消火設備及びガス系消火設備(自動起動の場合に限る。)があり、手動操作による固定式消火設備には、ガス系消火設備等がある。中央制御室のように常時人がいる場所には、ハロン1301を除きガス系消火設備が設けられていないことを確認すること。

④ 「系統分離に応じた独立性」とは、原子炉の高温停止及び低温停止に係る安全機能を有する構築物、系統及び機器が系統分離を行うため複数の火災区域又は火災区画に分離して設置されている場合に、それらの火災区域又は火災区画に設置された消火設備が、消火ポンプ系(その電源を含む。)等の動的機器の単一故障により、同時に機能を喪失することがないことをいう。

⑦ 移動式消火設備については、「実用発電用原子炉の設置、運転等に関する規則(昭和53年通商産業省令第77号)第85条の5」を踏まえて設置されていること。

⑧ 消火設備のための必要水量は、要求される放水時間及び必要圧力での最大流量を基に設計されていること。この最大流量は、要求される固定式消火設備及び手動消火設備の最大流量を合計したものであ

ること。なお、最大放水量の継続時間としての2時間は、米国原子力規制委員会(NRC)が定めるRegulatory Guide 1.189で規定されている値である。

上記の条件で設定された防火水槽の必要容量は、Regulatory Guide 1.189では、1,136,000リットル(1,136m³)以上としている。

2.2.2 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に示すように、地震等の自然現象によっても、火災感知及び消火の機能、性能が維持される設計であること。

- (1)凍結するおそれがある消火設備は、凍結防止対策を講じた設計であること。
- (2)風水害に対して消火設備の性能が著しく阻害されない設計であること。
- (3)消火配管は、地震時における地盤変位対策を考慮した設計であること。

(参考)

火災防護対象機器等が設置される火災区画には、耐震B・Cクラスの機器が設置されている場合が考えられる。これらの機器が基準地震動により損傷しSクラス機器である原子炉の火災防護対象機器の失わせることがないことが要求される場所であるが、その際、耐震B・Cクラス機器に基準地震動による損傷に伴う火災が発生した場合においても、火災防護対象機器等の機能が維持されることについて確認されていなければならない。

- (2)消火設備を構成するポンプ等の機器が水没等で機能しなくなることをのたないように、設計に当たっては配置が考慮されていること。

添付資料 2

ガス消火設備について

ガス消火設備について

1. 設備構成及び系統構成

火災時に煙の充満により消火が困難となる可能性のある火災区域又は火災区画に必要となる固定式消火設備は、人体、設備に対する影響を考慮し、「ハロゲン化物自動消火設備（全域）並びにハロゲン化物自動消火設備（局所）」を設置する。（緊急時対策所用発電機室，非常用ディーゼル発電機室を除く）

ガス消火設備の仕様概要を第 1 表，使用箇所及び選定理由を第 2 表に示す。また，単一の部屋に対し使用する専用のハロゲン化物自動消火設備（全域）を第 1 図に示す。また，油内包機器に使用するハロゲン化物自動消火設備（局所）を第 2 図に示す。ケーブルトレイ並びに盤に使用するハロゲン化物自動消火設備（局所）を第 3 図，第 4 図に示す。

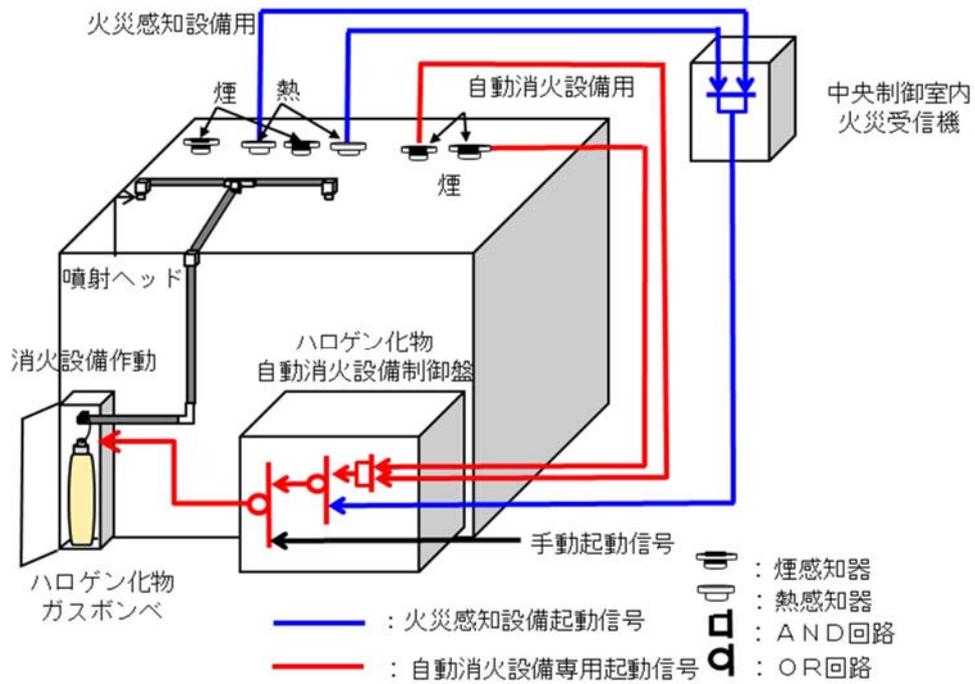
なお，ガス消火設備の耐震設計については，添付資料 3 に示す。

第 1 表 ガス消火設備の仕様概要

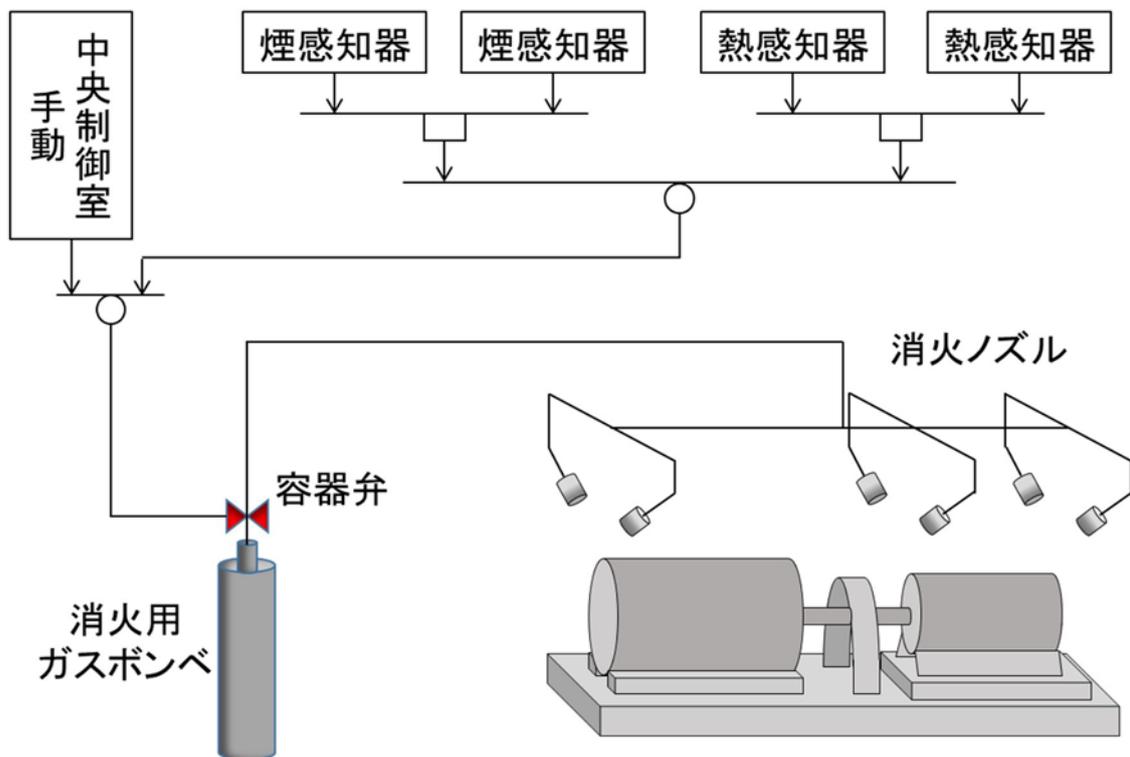
	項目		仕様
ハロゲン 化物 消火設備	消火剤	消火剤	ハロン 1301
		消火剤の特徴	設備及び人体に対して無害
		消火原理	燃焼連鎖反応抑制(負触媒効果)
	消火設備	適用規格	消防法その他関係法令
		火災感知	複数の火災感知器のうち 2 系統の動作信号
		放出方式	自動起動及び現場での手動起動
		消火方式	全域放出方式又は局所放出方式
		電源	非常用(緊急用)電源及び蓄電池を消火設備制御盤内に設置
	消火剤	消火剤	FK-5-1-12
		消火剤の特徴	設備及び人体に対して無害
		消火原理	燃焼連鎖反応抑制(負触媒効果)
	消火設備	適用規格	消防法その他関係法令
		火災感知	センサーチューブ方式
		放出方式	自動起動
		消火方式	局所放出方式
電源		電源不要	

第 2 表 ガス消火設備の使用箇所及び選定理由

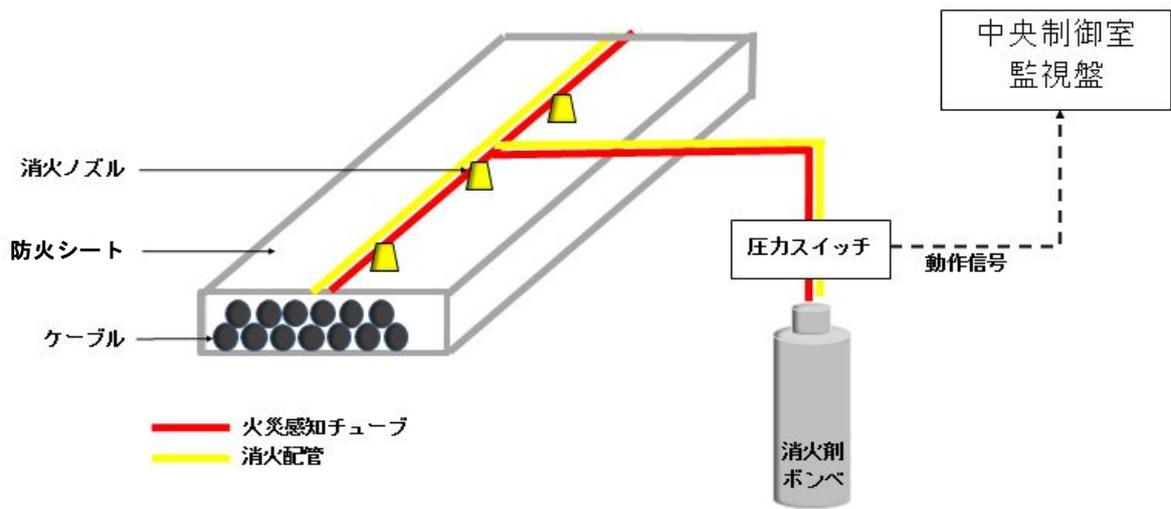
消火剤	使用箇所	選定理由
二酸化炭素	緊急時対策所用発電機室 非常用ディーゼル発電機室	燃料油、潤滑油を多量に貯蔵し、可燃性ガスが発生しやすく爆発的な燃焼においても確実に消火できる
ハロン 1301	緊急用電気品室、電気室、ポンプ室(常設低圧代替注水系ポンプ室、緊急用海水ポンプピット含む)、ケーブル処理室、局所消火(ケーブルトレイ以外の油内包機器等)	誤作動しても人や機器に被害がなく早期消火に有意
FK-5-1-12	局所消火(ケーブルトレイ)	検知管により早期に消火設備が動作し初期消火が必要な箇所



第1図 ハロゲン化物自動消火設備（全域）（ハロン 1301）動作概要

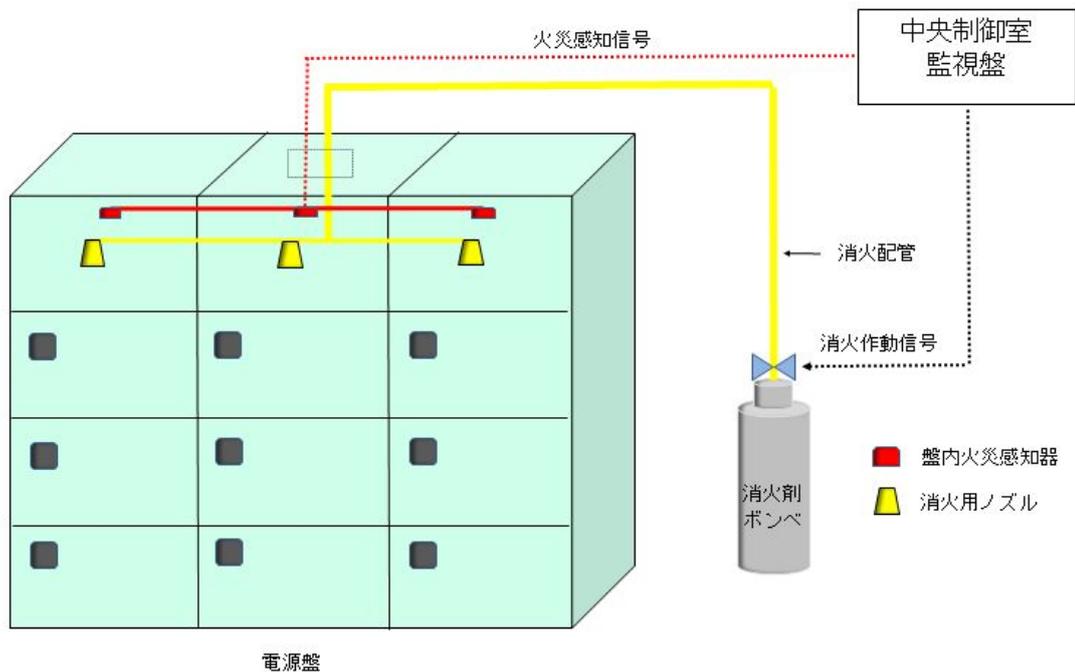


第2図 ハロゲン化物自動消火設備（局所）（ハロン 1301）概要図（油内包機器）



ケーブルトレイ

第 3 図 ハロゲン化物自動消火設備(局所)(FK-5-1-12)概要図(ケーブルトレイ)



盤(自動又は手動消火設備)

第 4 図 ハロゲン化物自動消火設備(局所)(ハロン 1301)概要図(盤)

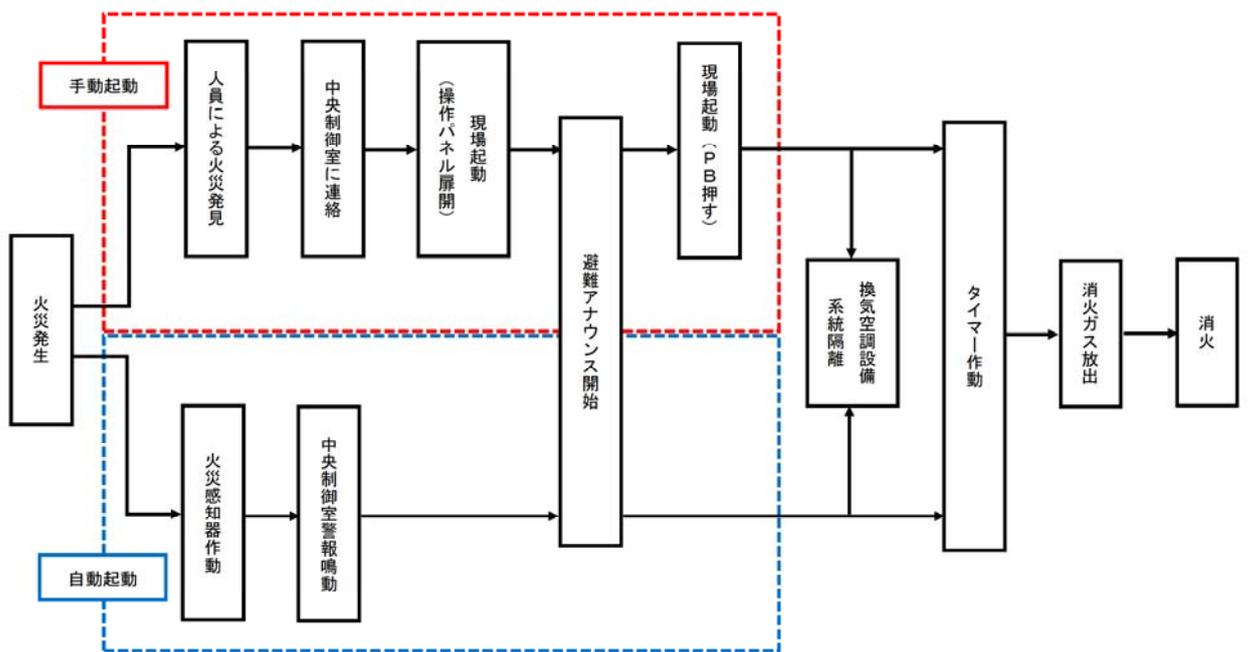
2. ハロゲン化物自動消火設備（全域）の作動回路

2.1 作動回路の概要

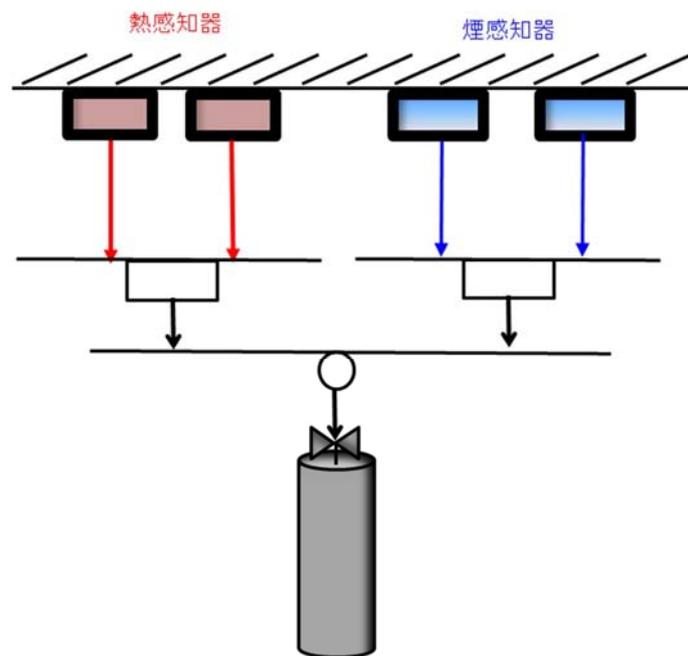
消火活動が困難な火災区域又は火災区画の火災発生時におけるハロゲン化物自動消火設備（全域）作動までの信号の流れを第5図に示す。

自動待機状態では複数の感知器が動作した場合に自動起動する。起動条件としては、火災感知用の「熱感知器」あるいは自動消火設備用の「煙感知器」のそれぞれ2つが感知した場合、ハロゲン化物自動消火設備（全域）が自動起動する設計とし、誤作動防止を図っている。（第6図）

中央制御室における遠隔起動、現地（火災範囲外）での手動操作による消火設備の起動（ガス噴出）も可能な設計としており、現場での火災発見時における早期消火が対応可能な設計とする。また、火災感知用の熱感知器又は自動消火用の煙感知器のうち、煙感知器の誤不動作により自動起動しない場合であっても、熱感知器の動作により中央制御室に警報を発するため、運転員が火災の発生を確認した場合は、中央制御室または現場での手動起動により早期消火が対応可能な可能である。



第 5 図 ハロゲン化物自動消火設備（全域）の作動までの流れ



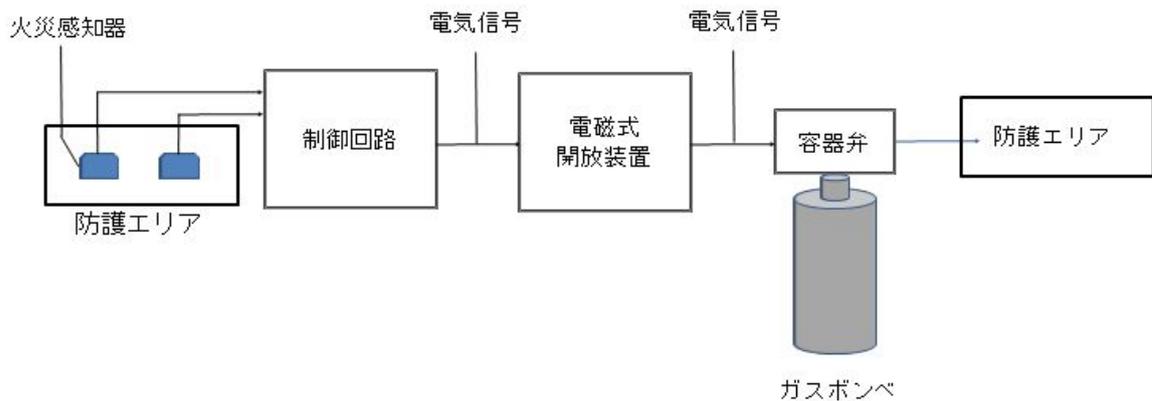
自動消火設備起動ロジック

第 6 図 ハロゲン化物自動消火設備（全域）起動ロジック

2.2 ハロゲン化物自動消火設備（全域）の系統構成

火災感知器からの信号を制御回路が受信した後、一定時間後に、電磁式開放装置に起動信号(電気)が入力され、電磁式開放装置からの放出電気信号が容器弁に発信し、ハロゲンガスを放出する。

第7図にハロゲン化物自動消火設備（全域）の系統構成を示す。



第7図 ハロゲン化物消火設備の系統構成

3. ハロゲン化物自動消火設備（局所）の作動回路

3.1 作動回路の概要

通路部において消火活動が困難となるおそれがある油内包機器、盤に対して設置するハロゲン化物自動消火設備（局所）作動までの信号の流れはハロゲン化物自動消火設備（全域）と同様であり、第5図に示す。

自動待機状態では、複数の感知器が動作した場合に自動起動する。起動条件としては、火災感知用の「煙感知器」及び「熱感知器」のそれぞれ2つが感知した場合、ハロゲン化物自動消火設備（局所）が自動起動する設計とし、誤作動防止を図っている。また、火災感知用感知器(熱感知器)又は自動消火用感知器(熱感知器、煙感知器)のうち、一方の誤不動作により自動起動しない場合で

あっても、いずれか一方の感知器の動作により中央制御室に警報を発するため、運転員が火災の発生を確認した場合は、中央制御室または現場での手動起動により早期消火が対応可能な設計とする。

また、ケーブルトレイのハロゲン化物自動消火設備（局所）は、火災区域又は火災区画に設置する感知器とは別に、狭隘なケーブルトレイでも設置可能なセンサーチューブ式の火災感知器を設置し、ハロゲン化物自動消火設備（局所）が作動する設計とする。起動条件は、火災近傍のセンサーチューブが火炎の熱で破裂することでセンサーチューブの圧力が変化による火災感知信号を発信し、消火ガスの放出を行う。本設備は簡略化された単純な構造であることから誤動作の可能性は小さく、万が一誤動作が発生した場合でも機器・人体に影響をおよぼさない。センサーチューブ式のハロゲン化物自動消火設備（局所）のケーブルトレイへの適用について、消火性能が確保されていることを別紙1に示す。

中央制御室では消火ガスの放出信号を検知する設計であり、人による火災発見時においても、現場での手動起動が可能な設計とする。また、誤不動作で消火設備が起動しない場合があっても、火災区域又は火災区画の感知器の動作により中央制御室に警報が発報するため、運転員が火災の発生を確認した場合は、現場で手動起動することにより消火対応可能な設計とする。

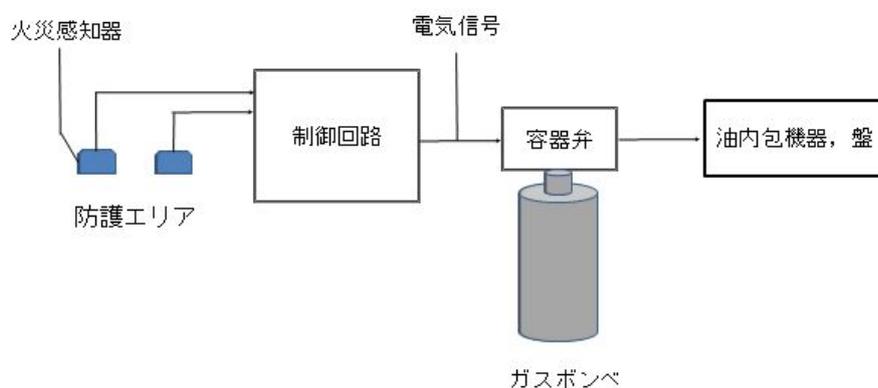
3.2 ハロゲン化物自動消火設備（局所）の系統構成

(1) ハロゲン化物自動消火設備（局所）（油内包機器，盤）

油内包機器，盤に対するハロゲン化物自動消火設備（局所）は、火災感知器からの信号を制御回路部が受信した後、一定時間後に制御回路部から容器弁に対して放出信号を発信して、消火ガスが放出される。ガスを噴射するヘッドは消防法施行規則第二十条に基づき、防護対象物のすべての表面が必ず

れかの噴射ヘッドの有効射程内となり、消火剤の放射によって可燃物が飛び散らない箇所に設置し、消防法施行規則に基づく消火剤の量を 25 秒以内に放射できる設計とする。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）（油内包機器，盤）の系統構成を第 8 図に示す。

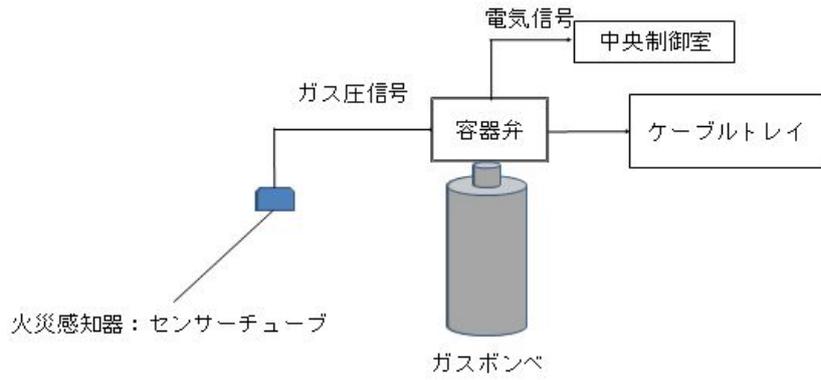


第 8 図 ハロゲン化物自動消火設備（局所）（油内包機器，盤）起動ロジック

(2) ハロゲン化物自動消火設備（局所）（ケーブルトレイ）

ケーブルトレイに設置する火災感知器(センサーチューブ)が火災により火炎の熱で破裂するとチューブ内部のガス圧が低下し、容器弁へ圧力信号が発せられる。圧力制御された容器弁が圧力信号により開放し、消火ガスが放出される。なお、圧力信号を電気信号に変換し、消火ガスが放出される。なお、圧力信号を電気信号に変換し、消火ガスを放出されたことを中央制御室に警報として発報する。

ハロゲン化物自動消火設備（局所）（ケーブルトレイ）の系統構成を第 9 図に示す。



第9図 ハロゲン化物自動消火設備（局所）（ケーブルトレイ）の系統構成

ケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）の消火性能について

1. はじめに

原子炉建屋通路部においては、ケーブル火災が発生した場合、煙の充満により消火活動が困難となる可能性があるため、ケーブルトレイにチューブ式のハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

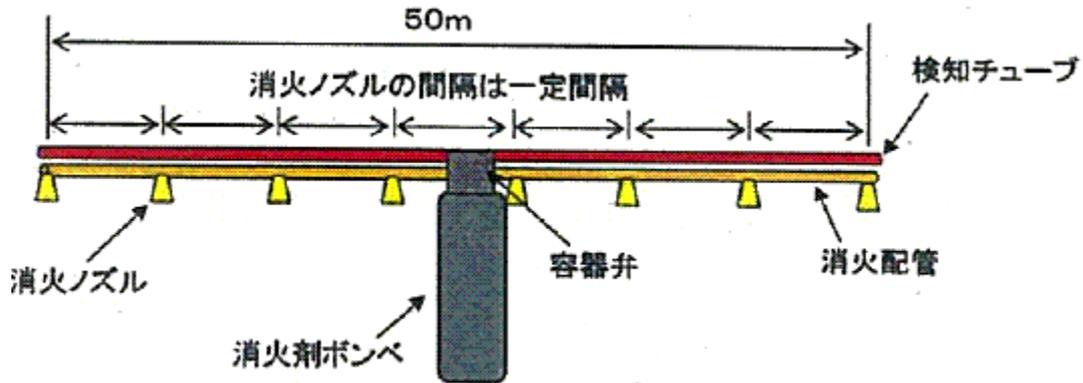
以降では、実証試験によりチューブ式のハロゲン化物自動消火設備（局所）がケーブルトレイの火災に対し有効であることを示す。

2. チューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）の仕様

チューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）の概要を第 1 図に示す。チューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）は、ケーブルトレイ内の火災の炎を検知し自動的に消火剤を放出し有効に消火すること等を目的とし、防災メーカーにおいて取扱われている。また、一部製品については第 1 表に示す仕様でケーブルトレイ火災を有効に消火するものであることを日本消防設備安全センターから性能評定^{*}を受けている。

東海第二発電所の原子炉建屋通路部のケーブルトレイに適用するチューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）についても、上記仕様と同等以上の設計とし、消火性能を確保する。

※出典元：「消火設備(電気設備用自動消火装置)性能評定書 型式記号：IHP-14.5」，15-046号，(一財)日本消防設備安全センター 平成23年9月)



第1図 チューブ式ハロゲン化物自動消火設備(局所)の概要図

第1表 チューブ式ハロゲン化物自動消火設備(局所)の仕様

構成部品		仕様
検知チューブ	消火剤	FK-5-1-12
	材質	ポリアミド系樹脂
	使用環境温度	-20℃~50℃
	探知温度	約180℃
	内圧	1.8MPa
消火配管		軟銅管
消火ノズル個数		最大8個/セット
消火剤ポンペ本数		1本/セット

3. 電力中央研究所におけるケーブルトレイ消火実証試験

電力中央研究所の研究報告^{*}において、原子力発電所への適用を目的として第1表に示す仕様のチューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）を用いたケーブルトレイ消火実証試験を実施、その結果が有効であったことが示されている。

※出典元：「チューブ式自動消火設備のケーブルトレイ火災への適用性評価」，N14008，電力中央研究所 平成26年11月

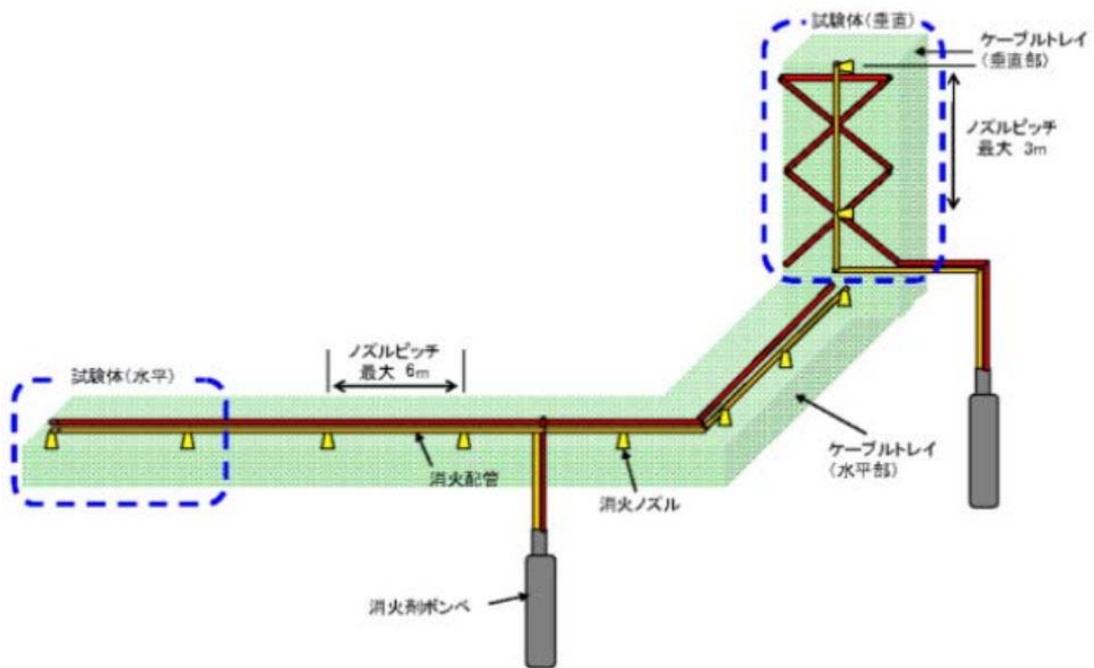
以降では、電力中央研究所にて行われた実証試験の概要を示し、東海第二発電所の原子炉建屋通路部のケーブルトレイ消火に有効となることを示す。

3.1 実証試験装置の仕様

実証試験装置の概要を第2図に、試験条件を第2表に示す。実証試験では、実機状態を模擬するため、ケーブルトレイは水平と垂直の2種類としている。垂直の場合は、火災による熱が垂直上方に伝搬することを考慮し、ケーブル敷設方向（鉛直方向）に対し、検知チューブが直交するよう一定間隔で交差するよう検知チューブを配置している。また、実機状態では、ケーブルトレイ内に敷設されるケーブルが少ない箇所と複数ある箇所があるため、試験においては、その双方を模擬している。（試験 H1, V1：ケーブルトレイ内1本，試験 H2, V2：ケーブルトレイ内複数本）着火方法は過電流を用い、電流の大きさはケーブルの許容電流の6倍の2000Aで実施されている。

なお、電力中央研究所での実証試験では、チューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）を火災防護対策のうち火災の影響軽減対策に適用することが考慮されていたため、ケーブルトレイは金属蓋とし、さらにその周囲を防火シート

で巻いた試験体であった。(第3図)東海第二発電所においては、消火設備作動時に消火剤がケーブルトレイの外部に漏れないように防火シートで覆う設計とする。防火シートの耐久性を別紙2, 防火シートを施工することによるケーブルの許容電流低減率への影響を別紙3, 防火シートのケーブルトレイへの取付方法を別紙4にそれぞれ示す。



第2図 実証試験装置の概要

第2表 実証試験の試験条件

試験名	電流	トレイ姿勢	着火管理位置※1	可燃物	ケーブルトレイ寸法	
H1	2000A	水平	ケーブルトレイ端部から4m	6600V CV 3C 150sq 1本	幅 1.8m ^{※2} × 長さ 9.6m × 高さ 0.15m	
H2				6600V CV 3C 150sq 3本 6600V CV 3C 150sq 27本		
V1		垂直	ケーブルトレイ上端部から4m	6600V CV 3C 150sq 1本		幅 1.8m ^{※2} × 長さ 6.0m × 高さ 0.25m
V2				6600V CV 3C 150sq 3本 6600V CV 3C 150sq 14本		

※1 過電流による着火位置を管理するため、ケーブルに切り込みを入れている。

※2 東海第二発電所の原子炉建屋通路部に設置するケーブルトレイは最大幅が約0.6mであるため、実機設計よりも試験条件の方がケーブルトレイ内の空間が広がっている。したがって、実機設計よりも火災感知及び消火されにくい条件であり、保守的な試験であると考えられる。

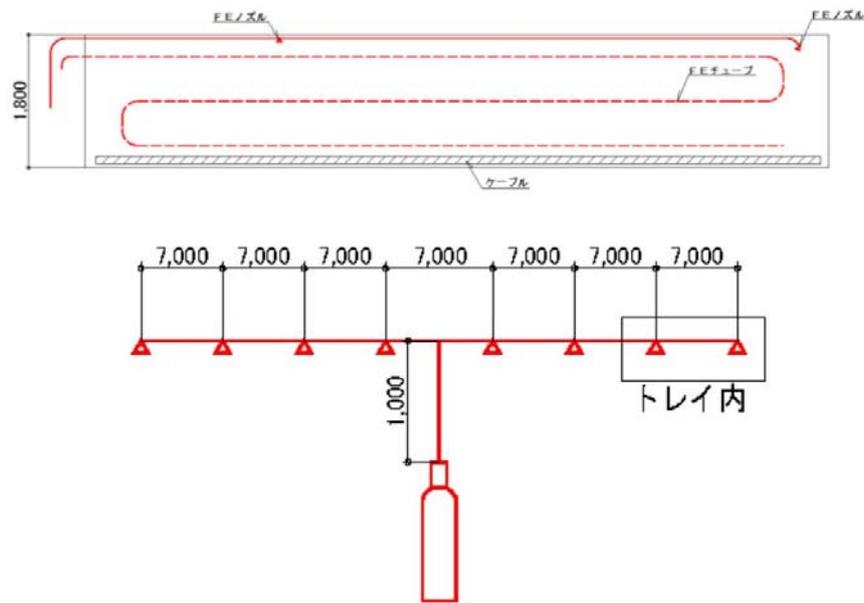


第3図 実証試験用のケーブルトレイ

3.2 実証試験の結果

3.2.1 試験 H1 結果

第 4 図に示す配置でケーブルトレイに過電流を通電したところ、通電開始後 30 分 35 秒着火し、着火から 16 秒後(通電開始後 30 分 51 秒)でチューブ式ハロゲン化物自動消火設備(局所)(報告では FE 装置)が作動し、消火されることが確認された。(第 5 図)



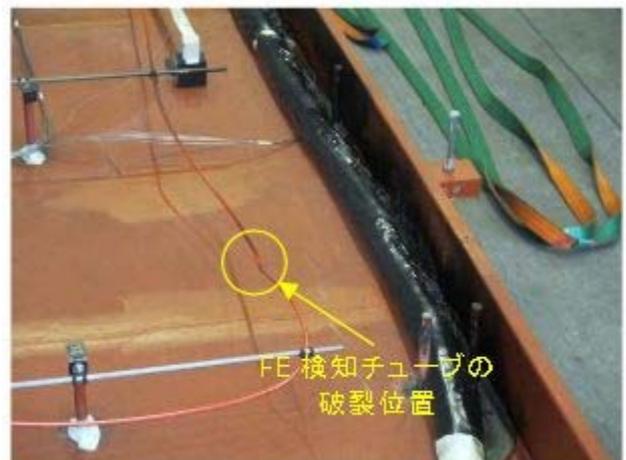
第 4 図 試験 H1 の概要



(着火時)



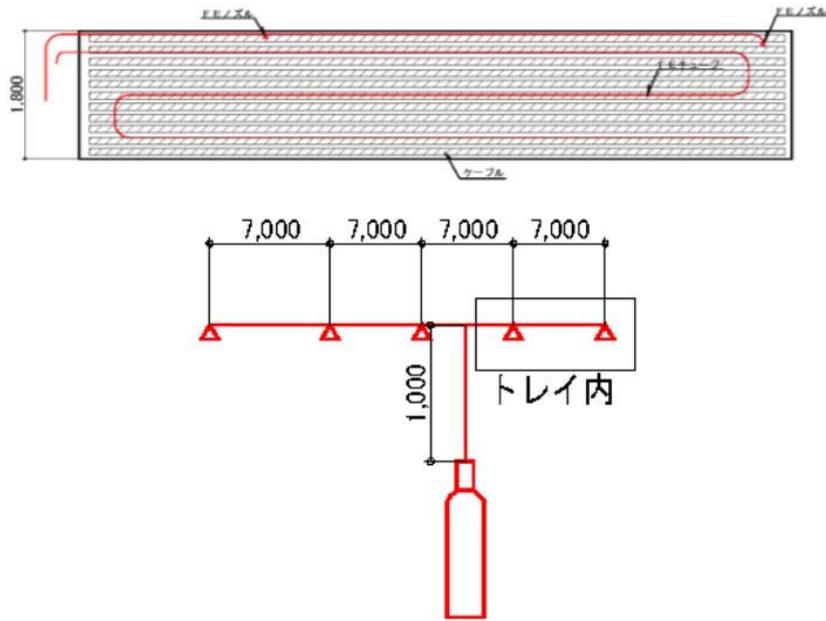
(FE 作動時)



第 5 図 試験 H1 発火・消火・試験後の状態

3.2.2 試験 H2 結果

第 6 図に示す配置でケーブルトレイに過電流を通電したところ、通電開始後 32 分 29 秒着火し、着火から 15 秒後(通電開始後 32 分 44 秒)でチューブ式ハロゲン化物自動消火設備(局所)(報告では FE 装置)が作動し、消火されることが確認された。(第 7 図)



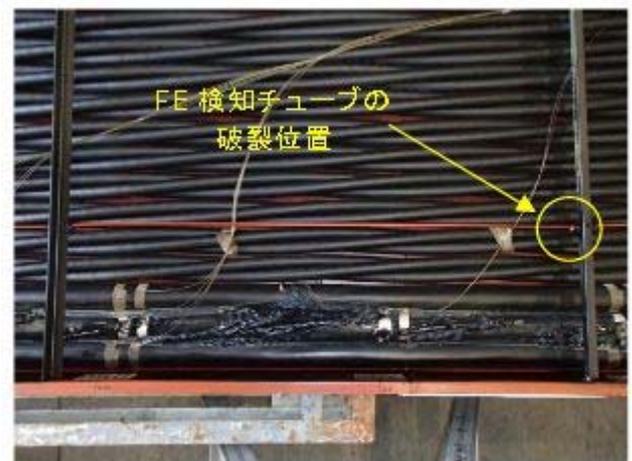
第 6 図 試験 H2 の概要



(着火時)



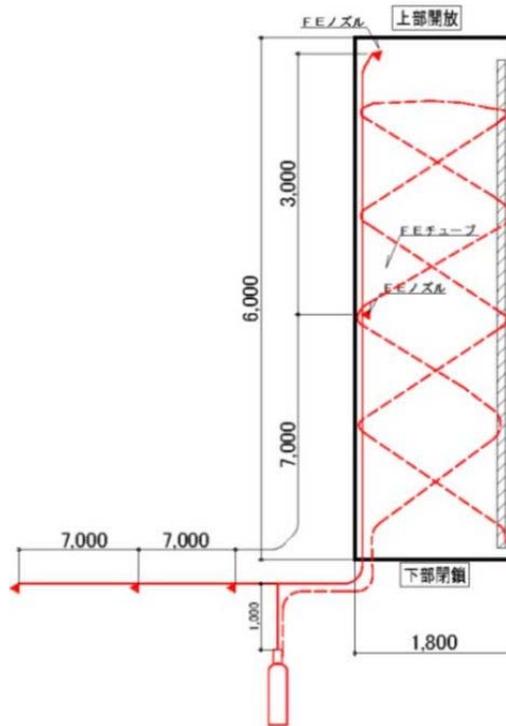
(FE 作動時)



第 7 図 試験 H2 発火・消火・試験後の状態

3.2.3 試験 V1 結果

第 8 図に示す配置でケーブルトレイに過電流を通電したところ、通電開始後 17 分 6 秒着火し、着火から 1 分 39 秒後(通電開始後 18 分 45 秒)でチューブ式ハロゲン化物自動消火設備 (局所) (報告では FE 装置) が作動し、消火されることが確認された。(第 9 図)



第 8 図 試験 V1 の概要



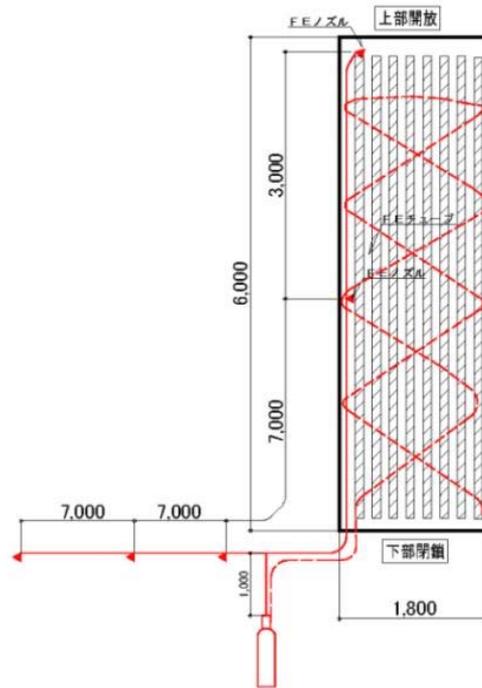
(着火時)

(消火時)

第 9 図 試験 H2 発火・消火・試験後の状態

3.2.4 試験 V2 結果

第 10 図に示す配置でケーブルトレイに過電流を通電したところ、通電開始後 17 分 6 秒着火し、着火から 1 分 39 秒後(通電開始後 18 分 45 秒)でチューブ式ハロゲン化物自動消火設備 (局所) (報告では FE 装置)が作動し、消火されることが確認された。(第 11 図)



第 10 図 試験 V2 の概要



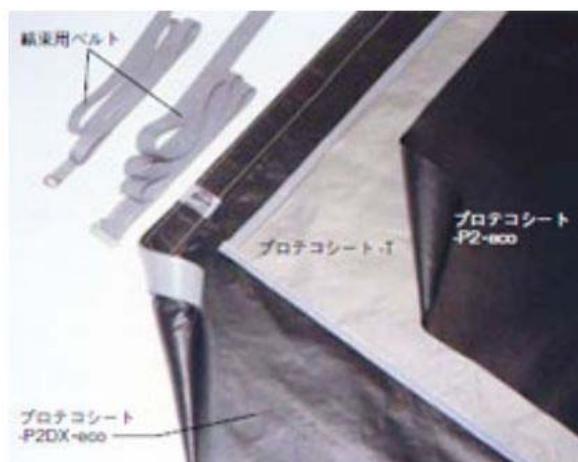
第 11 図 試験 V2 発火・消火・試験後の状態

以上より、実機を模擬したケーブルトレイの火災について、チューブ式ハロゲン化物自動消火設備（局所）が有効に機能することを確認した。

ケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）に使用する
ケーブルトレイカバーについて

東海第二発電所のケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）では、消火設備の作動時に消火剤がケーブルトレイの外部に漏れないようにするため、ケーブルトレイを防火シートで覆う設計とする。（第 1 図）ケーブルトレイを覆う防火シートは酸素指数 60 以上であり、消防法上、難燃性または不燃性を有する材料(酸素指数 26 以上)に指定される*。

※出典元：「消防法施行令の一部改正に伴う運用について(合成樹脂類の範囲)(指定数量)」，消防予第 184 号，消防庁予防救急課，昭和 54 年 10 月



第 1 図 防火シートの概要

また、防火シートは、ケーブルトレイに巻き付けた状態で IEEE383 std1974 に基づく垂直トレイ燃焼試験(20 分間のバーナ加熱)を実施しても、第 2 図に示すように接炎による破れ等がないことを確認している*。

したがって、ケーブル火災等により防火シートが接炎する状態となっても、燃焼や破れ等の生じるおそれはなく、ハロゲン化物自動消火設備（局所）作動後に消火剤が外部に漏えいすることがないため、ハロゲン化物自動消火設備（局所）の消火性能は維持される。

※出典元：「延焼防止シート「プロテコエコシート-P2・eco」電力ケーブルによる延焼防止性確認試験報告書」，FT-技一第 71338 号，古河電気工業(株)・(株)古河テクノマテリアル，平成 18 年 10 月

経過時間 (分)	5	10	15	20	試験終了後の ケーブル損傷状況
加熱部全体(0~800mm)					
加熱部詳細(0~300mm)					

シートに燃焼や破れ等は発生していない

第 2 図 防火シートの IEEE383 垂直トレイ燃焼試験実施後の状態

防火シート施工に伴うケーブルの許容電流低減率の評価について

東海第二発電所のケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）では、消火設備作動時に消火剤がケーブルトレイ内部に可能な限り滞留するように、ケーブルトレイを防火シートで覆う設計とする。防火シートを施工することにより、ケーブルの許容電流が低下する可能性が考えられることから、許容電流低減率の評価を実施した。

1. ケーブルトレイ許容電流の評価式

ケーブルの許容電流は、ケーブルの導体抵抗、誘電体損失、熱的定数及び周囲条件に影響を受ける。ケーブルの許容電流を I とすると、日本電線工業会規格 (JCS0168-1) に定められるように式(1)で表すことができる。

$$I = \sqrt{\frac{T_1 - T_2 - T_d}{nrR_{th}}} \quad (\text{A}) \quad (1)$$

R_{th} : 全熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

T_1 : 常時許容温度 ($^{\circ}\text{C}$)

T_2 : 基底温度 ($^{\circ}\text{C}$)

T_d : 誘電体損失による温度上昇* ($^{\circ}\text{C}$)

n : ケーブル線心数

r : 交流導体抵抗 (Ω)

*11kV 以下のケーブルでは無視できる

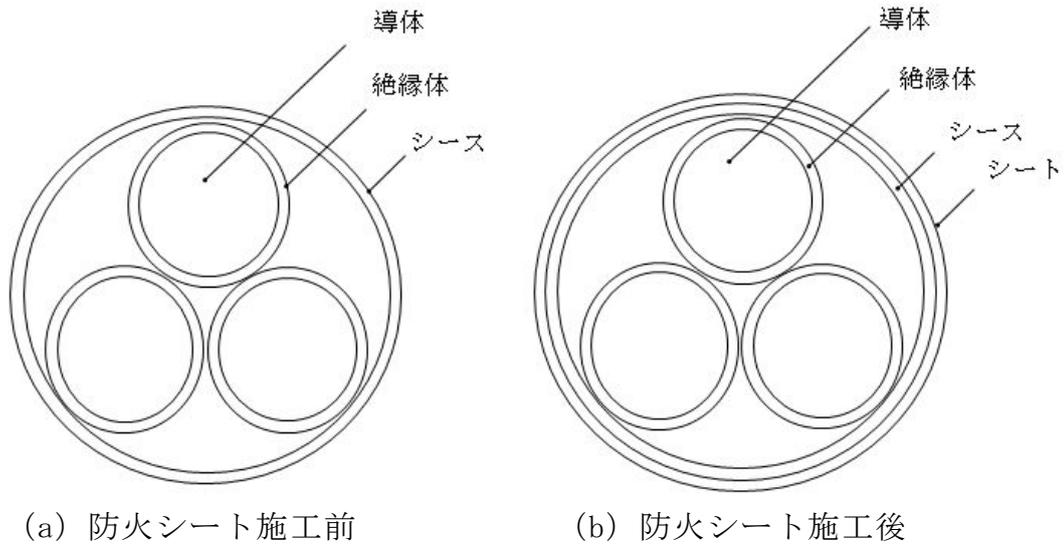
東海第二発電所においてケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）の消火対象となるケーブルは全て 11kV 以下の仕様であることから、誘電体損失による温度上昇 T_d は無視することができるため、許容電流 I は式(2)で表される。

$$I = \sqrt{\frac{T_1 - T_2}{nrR_{th}}} \quad (\text{A}) \quad (2)$$

2. 防火シート施工に伴う許容電流低減率の評価

東海第二発電所で使用する代表的なケーブルは(600V-CV-3C-5.5)について、防火シート施工に伴う許容電流低減率を評価する。

第1図(a)(b)に示すように、ケーブルに防火シートを施工する前、施工した後の許容電流 I_1 、 I_2 は式(3)(4)で表される。



第1図 防火シート施工に伴う許容電流低減率の評価モデル

$$I_1 = \sqrt{\frac{T_1 - T_2}{nrR_{th1}}} \quad (A) \quad (3)$$

R_{th1} : 防火シート施工前の全熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

ここで、 $R_{th1} = R_1 + R_2 + R_3 = 16.7 + 9.9 + 48.6 = 75.2$

R_1 : 絶縁体の熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

R_2 : シースの熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

R_3 : シースの表面放散熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

$$I_2 = \sqrt{\frac{T_1 - T_2}{nrR_{th2}}} \quad (A) \quad (4)$$

R_{th2} : 防火シート施工後の全熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

ここで、 $R_{th2} = R_1 + R_2 + R_4 + R_5 = 16.7 + 9.9 + 0.6 + 47.9 = 75.1$

R_4 : シートの熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

R_5 : シートの表面放散熱抵抗 ($^{\circ}\text{C} \cdot \text{cm}/\text{W}$)

防火シート施工に伴う許容低減率を η とすると式(5)で表される。

$$\eta = \left(1 - \frac{I_2}{I_1} \right) \times 100 = \left(1 - \sqrt{\frac{R_{th1}}{R_{th2}}} \right) \times 100 \text{ (\%)} \quad (5)$$

ここで、 R_{th1} と R_{th2} がそれぞれ $75.2 (\text{°C} \cdot \text{cm/W})$ 、 $75.1 (\text{°C} \cdot \text{cm/W})$ であり、式(6)に示すように、防火シート施工に伴う許容電流低減率はほぼゼロである。

$$\eta = \left(1 - \sqrt{\frac{75.2}{75.1}} \right) \times 100 \cong 0 \text{ (\%)} \quad (6)$$

上記の許容電流低減率の評価は、ケーブルに防火シートを直接巻いた場合を想定したものであるが、ケーブルトレイに防火シートを巻いた場合においても、防火シートの熱抵抗は変わらないことから、許容電流低減率に大きな差異は生じないと考えられる。

以上より、防火シートを施工してもケーブルの許容電流に影響が生じないことを確認した。

ケーブルトレイへの防火シートの取付方法について

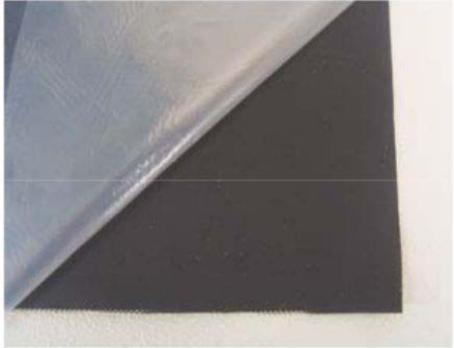
東海第二発電所のケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）では、消火設備作動時に消火剤がケーブルトレイの外部に漏えいしないように、ケーブルトレイを防火シートで覆う設計とする。防火シートは、遮炎性を確保するために、シート端部に重ね代を取る等、製造メーカーにより標準的な施工方法（取付方法）が定められている^{※1}。ケーブルトレイハロゲン化物自動消火設備（局所）への適用にあたっては、製造メーカーの標準施工を施した試験体を用いて消火性能の実証試験を行い、取付方法の妥当性確認を行うこととする。防火シートについて、製造メーカー標準的なケーブルトレイへの取付方法は以下のとおりである。

※1 出典元：「延焼防止シート「プロテコエコシート P2・eco」「プロテコエコシート P2DX・eco」シート固定用「結束用ベルト」技術資料・施工要領書」，FT-資料一第 0843 号，古河電気工業(株)・(株)古河テクノマテリアル

1. 材料の仕様

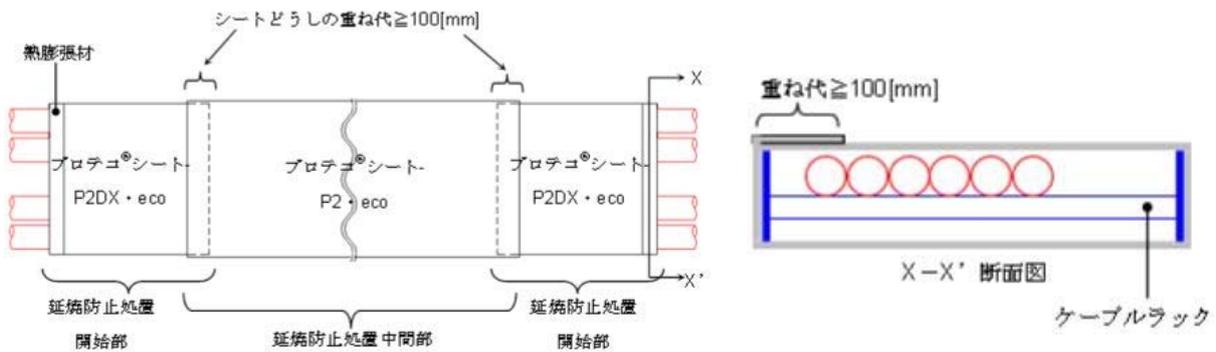
ケーブルトレイへの防火シート取付けで使用する材料の仕様を第 1 表に示す。

第 1 表 材料仕様(※1 資料抜粋)

名称	仕様	外観
プロテコシートー P2・eco	基材のガラスクロス両面に難燃化ゴムがコーティングされた構造。 厚さ 0.4mm	
プロテコシートーP2DX・eco	プロテコ®シート-P2・eco の片端に、熱に反応して膨張する幅 50mm×厚さ 3mm の熱膨張材が縫製された構造	
結束用ベルト	シリコンコートガラスクロス製ベルトの片端に鋼製バックルが縫い付けられた構造	

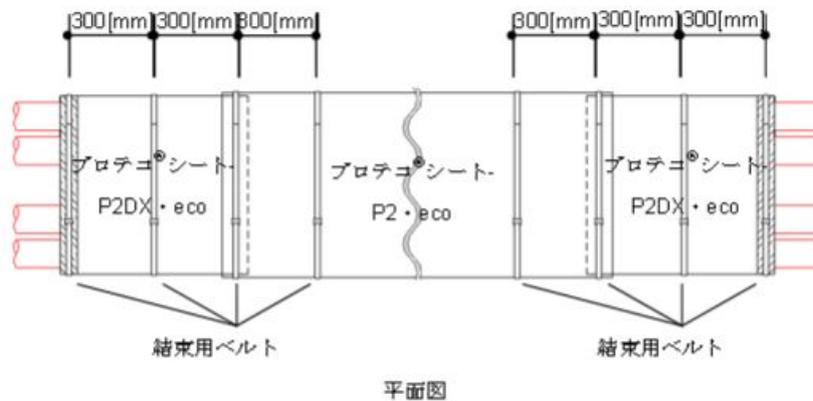
2. 標準的な防火シートの取付方法

以下第1図のとおりケーブルトレイには、熱膨張材を取付けたプロテコシート-P2DX・ecoを以下第1図断面図のように、シートを100mm以上重ね合わせて巻き付ける。延焼防止措置の中間部においては、プロテコシート-P2・ecoを延焼防止措置開始部に対し、シートを100mm以上重ね合わせて巻き付ける。



第1図 防火シートの標準的な巻き付け方法(※1資料抜粋)

また、第1図のとおり防火シートを巻き付け後に、以下第2図のとおり結束用ベルトを用いて300mm間隔で取り付ける。なお、結束用ベルトは、シートの重ね部にも取り付ける。



第2図 結束用ベルトの標準的な取付方法(※1資料抜粋)

ハロゲン化物自動消火設備（全域），二酸化炭素自動消火設備（全域），
ハロゲン化物自動消火設備（局所）の配置を明示した図面

火災区域の配置を明示した図面（区域・区画）

配置図			41条
1	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟 地下2階	その1	○
2	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟 地下1階	その2	○
3	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟 1階	その3	○
4	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟 2階	その4	○
5	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟 3階	その5	○
6	原子炉付属棟 3階	その6	○
7	原子炉建屋原子炉棟及び原子炉付属棟 4階	その7	○
8	原子炉建屋原子炉棟 5階	その8	○
9	原子炉建屋原子炉棟 6階	その9	-
10	タービン建屋 地下1階	その10	-
11	タービン建屋 地下1階	その11	-
12	タービン建屋 地下1階（オフガス系機器エリア）	その12	-
13	タービン建屋 1階	その13	-
14	タービン建屋 2階	その14	-
15	タービン建屋 屋上	その15	-
16	タービン建屋 屋上	その16	-
17	原子炉建屋廃棄物処理棟 地下1階	その17	-
18	原子炉建屋廃棄物処理棟 1階	その18	○
19	原子炉建屋廃棄物処理棟 2階	その19	○
20	原子炉建屋廃棄物処理棟 3階/4階	その20	-
21	廃棄物処理建屋 地下3階	その21	-
22	廃棄物処理建屋 地下2階	その22	-
23	廃棄物処理建屋 地下1階	その23	-
24	廃棄物処理建屋 1階	その24	-
25	廃棄物処理建屋 2階	その25	-
26	廃棄物処理建屋 3階	その26	-
27	廃棄物処理建屋 4階	その27	-
28	復水貯蔵タンクエリア及び排気棟モニター小屋	その28	-
29	海水ポンプ室	その29	-
30	固体廃棄物作業建屋 1階	その30	-
31	固体廃棄物作業建屋 2階	その31	-
32	固体廃棄物作業建屋 3階	その32	-
33	固体廃棄物貯蔵庫A棟・B棟 地下	その33	-
34	固体廃棄物貯蔵庫A棟・B棟 1階	その34	-
35	固体廃棄物貯蔵庫B棟 2階	その35	-
36	使用済燃料乾式貯蔵建屋	その36	-
37	軽油貯蔵タンク設置区域及び非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ室	その37	○
38	常設代替高圧電源装置置場用カルバート/（トンネル部）断面概略図	その38	○
39	常設代替高圧電源装置置場用カルバート（立坑部）	その39	○
40	常設代替高圧電源装置置場	その40	○
41	常設代替高圧電源装置置場	その41	○
42	格納容器圧力逃がし装置格納槽及び配管カルバート	その42	-
43	常設低圧代替注水系ポンプ室、配管カルバート及び代替淡水貯槽	その43	○
44	緊急用海水ポンプピット	その44	○
45	緊急時対策所 1階	その45	○
46	緊急時対策所 2階	その46	○
47	緊急時対策所 3階	その47	○
48	緊急時対策所 4階	その48	-
49	南側可搬型設備用軽油タンク室/西側可搬型設備用軽油タンク室	その49	-
50	給水加熱器保管庫	その50	-

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その2）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その3)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その4)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その6）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その7）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その8)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その18)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その19)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その37)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その38)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その39)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面（その40）

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その41)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その43)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その4)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その45)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その46)

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所

名称 火災区域の配置を明示した図面 (その47)

日本原子力発電株式会社

添付資料 3

ガス消火設備等の耐震設計について

ガス消火設備等の耐震設計について

1. はじめに

「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（以下「火災防護に係る審査基準という。」）における，地震等の災害に対する要求事項は以下のとおりである。

「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」（抜粋）

<p>2.2.2 火災感知設備及び消火設備は、以下の各号に示すように、地震等の自然現象によっても、火災感知及び消火の機能、性能が維持される設計であること。</p>

東海第二発電所における，本要求を満足するための耐震上の設計について以下に示す。

2. 消火設備の耐震設計

重大事故等対処施設を防護するために設置するハロゲン化物自動消火設備（全域），二酸化炭素自動消火設備（全域），ハロゲン化物自動消火設備（局所）は，重大事故等対処施設の施設区分に応じて，機能を維持できる設計とする。具体的な耐震設計は第1表のとおりである。

また，耐震Sクラスの機器等を防護するハロゲン化物自動消火設備（全域）等に対する耐震設計方針を第2表に示す。

第1表 火災感知設備及び消火設備の耐震設計

主な重大事故等対処施設	感知・消火設備の耐震設計
低圧代替注水系	Ss機能維持
格納容器圧力逃がし装置	Ss機能維持
耐圧強化ベント系	Ss機能維持
代替循環冷却系	Ss機能維持
代替燃料プール冷却系	Ss機能維持
常設代替高圧電源装置	Ss機能維持
常設代替直流電源設備 (緊急用125V系蓄電池)	Ss機能維持
緊急時対策所用発電機 [※]	Ss機能維持
非常用ディーゼル発電機 [※]	Ss機能維持

※二酸化炭素自動消火設備（全域）を設置

第2表 ハロゲン化物自動消火設備（全域）等の耐震設計方針

消火設備の機器	Ss 機能維持するための対応
制御盤・受信機 感知器 電磁式開放装置 ガス圧開放装置	加振試験による確認
ボンベラック ガス供給配管 電路	耐震解析による確認

3. 複数同時火災の可能性について

重大事故等対処施設を設置する区画にある耐震B, Cクラスの油内包機器は、漏えい防止対策を行うとともに、主要構造を不燃性とする。また、使用する潤滑油も引火点が高い(約 220°C~270°C)ため、容易に着火しないものとする。

さらに、ハロゲン化物自動消火設備(全域)、ハロゲン化物自動消火設備(局所)は防護対象である重大事故等対処施設の施設区分に応じて、機能維持する設計であることから、地震により消火設備の機能が失うことはない。

以上のことから、複数同時火災の可能性はないと判断する。

添付資料 4

ガス消火設備等の作動に伴う

機器等への影響について

ガス消火設備等の作動に伴う機器等への影響について

1. はじめに

東海第二発電所は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」に基づき設置する消火設備として、ガス消火設備を設置する。

ガス消火設備の消火後及び誤作動時における人体や設備への影響について確認した。

2. 使用するハロゲンガスの種類

ガス消火設備にハロゲンガスの種類は以下のとおり。

(1) ハロン 1301 (一臭化三フッ化メタン : CF_3Br)

(2) FK-5-1-12 (ドデカフロオロ-2-メチルペンタン-3-オン : $\text{CF}_3\text{-CF}_3\text{-C(=O)-CF(CF}_3)_2$)

3. ハロゲンガスの影響について

3.1 消火後の影響

3.1.1 人体への影響

消火後に発生するガスは、フッ化水素 (HF) 及びフッ化カルボニル (COF_2)、臭化水素 (HBr) 等の有毒ガスが生成されるが、ハロンゲンガス消火後に入室する場合は、ガス濃度の確認及び防護服を着用するため、人体への影響はない。

また、通路部は空間容積が大きく、拡散によるガス濃度の低下が想定されることや消火後の再入域時はガス濃度の確認及び防護服を着用するため、人体への影響はない。

3.1.2 設備への影響

ガス消火設備の消火剤が消火後に発生するガスは、電気絶縁性が大きいことから、電気品への直接的な影響は小さい。

また、沸点が低く揮発性が高いため、腐食性物質であるフッ素等の機器等への残留は少ないことから、機器への影響も小さい。

仮に、機器等の表面に水分が存在している場合は、腐食性のあるフッ化水素酸を生成することが想定されることから、必要に応じ、ハロンガスが放射した機器の不純物検査及び機器の洗浄を行い、不純物による機器への影響がないことを確認する。

3.2 誤作動による影響

3.2.1 人体への影響

- ・ハロゲン化物自動消火設備（全域）が誤作動した場合のハロン 1301 の濃度は、約 5%であり、これは、ハロン 1301 の無毒性最高濃度 (NOAEL)^{※1} と同等の濃度である。

また、ハロゲン化物自動消火設備（全域）が誤作動した場合の濃度（約 5%）は、雰囲気中の酸素濃度を低下させる濃度（誤操作後の酸素濃度は 20%）ではないことから酸欠にもならない。

- ・沸点が -58°C と低いため、直接接触すると凍傷にかかるおそれがあるが、ハロゲン化物自動消火設備（全域）のハロン 1301 の放射ノズルの設置箇所は、高所であり、直接接触の可能性は小さい。

- ・ハロゲン化物自動消火設備（局所）のハロン 1301 が誤動作した場合の濃度は、油内包機器設置エリア周辺の通路部の容積に対して、約 4%～5%程度でハロン 1301 の無毒性最高濃度 (NOAEL) と同等の濃度である。また、ハロン 1301 が誤動作した場合の濃度 (5%程度) は、雰囲気中の酸素濃度を低下させる濃度ではない (誤動作後の酸素濃度は 20%) ことから、酸欠にもならない。

※1 人が消火剤にさらされた時、何の変化も観察できない濃度

- ・ハロゲン化物自動消火設備（局所）の FK-5-1-12 が誤動作した場合については、ケーブルトレイへの噴射となるため、ケーブルトレイ上部の開口を閉鎖する。したがって、消火ガスはケーブルトレイに残留するため、人体への影響はない。

以上のことから、ハロン 1301、FK-5-1-12 を消火剤とするガス消火設備が誤作動しても、人体への影響はない。

3.2.2 設備への影響

ガス消火設備の消火剤であるハロン 1301、FK-5-1-12 は、電気絶縁性があり電気品への影響は小さい。

また、沸点が低く揮発性が高いため、腐食性物質であるフッ素等への機器等への残留は少ないことから、機器への影響は小さい。

添付資料 5

狭隘な場所へのハロン系消火剤の
有効性について

狭隘な場所へのハロゲン化物消火剤の有効性について

1. はじめに

火災区域又は火災区画に対し、ハロゲン化物消火設備による消火を実施した場合、ケーブルトレイなどケーブルを多条に敷設する等、狭隘な場所が燃焼する場合でも有効であることを示す。

2. ハロゲン化物消火剤の有効性

燃焼とは「ある物質が酸素，または酸素を含む物質と激しく化合して化学反応を起こし，その結果，多量の熱と光を出す現象」とされている。

燃焼には以下の3つの要素が必要である。

- ・可燃物があること。
- ・火源(熱エネルギー)があること。
- ・酸素供給源があること。

また，燃焼を継続するためには連鎖反応が必要である。

なお，ケーブルトレイ等ケーブルを多条に敷設する狭隘な場所で火災が発生し，ハロゲン化物自動消火設備（局所）が作動した状況を想定する。

ハロゲン化物による消火は，他のガス系消火設備(窒素，二酸化炭素)のように窒息により消火・消炎するものではなく，化学的に燃焼反応を中断・抑制することで消火する原理である。したがって，ハロゲン化物自動消火設備は，狭隘部に消火ガスが到達するより，火炎まわりに消火ガスが存在すれば消火の効果が得られる。

燃焼するケーブルは、燃焼を継続するために酸素を取り込もうとするが、ケーブルトレイ内に放出されたハロン消火剤も酸素とともに取り込まれることから、ケーブルは消火される。

また、ハロン消火剤が届かない箇所には酸素も届かないことからケーブルの燃焼は継続しないことから狭隘部においても有効に作用する。

添付資料 6

ガス消火設備等の消火能力について

ガス消火設備の消火能力について

1. はじめに

東海第二発電所は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の火災防護に係る審査基準」に基づき設置する消火設備として、ハロン系の消火剤を用いたハロゲン化物自動消火設備（全域）及びハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する。

ガス消火設備の消火能力及びガス量の妥当性について以下のとおり確認した。

2. ハロン 1301 のガス濃度について

2.1 消防法で定められたハロゲンガス濃度

消防法施行規則第二十条第三号では、全域放出方式のハロン消火設備の防護区画体積 1m^3 当たりの消火剤（ハロン 1301）の必要量は、 0.32kg 以上と定められている。

上記消火剤必要量を濃度に換算すると、ハロン 1301 濃度は約 5% である。（消火剤量 $0.55\text{kg}/\text{m}^3$ の場合）

また、ハロン 1301 のガスの最高濃度を 10% 以下とする必要がある^{*1} ため、ハロンの設計濃度は 5%～10% で設計する。

なお、ハロゲン化物自動消火設備（全域）の防護区画に開口部があり、開口部に自動閉鎖装置を設けない場合は、消防法施行規則に基づき、開口部面積 1m^2 当たりハロン 1301 を 2.4kg 加算する。

※1 昭和 51 年 5 月 22 日 消防予第 6 号「ハロン 1301 を使用するハロゲン化物消火設備
の取扱いについて」

2.2 ハロン 1301 の消火能力

消火に必要なハロン濃度は 3.4%※であり，消防法による設計濃度は 5%
であることから十分に消火可能である。

※ n-ヘプタンを用いたカップバーナー法により算出された消炎濃度

(平成 12 年 3 月 消防庁 日本消防検定協会ハロン代替消火剤の安全基準の確立に係る
調査検討報告書)

3. ハロゲン化物自動消火設備（局所）におけるハロン 1301 及び FK-5-1-12 の ガス濃度について

3.1 消防法で定められたハロン系ガスの濃度について

消防法施行規則第二十条 3 号において，ハロン 1301 のハロゲン化物自動消
火設備（局所）における消火剤の必要量について，防護対象物の空間体積に対
し周辺の壁の設置状況に応じた係数を乗じた量を定めている。したがって，ハ
ロン 1301 のハロゲン化物自動消火設備（局所）は，消防法に定められた必要
量を満足するものとする。

ケーブルトレイ火災に適用する FK-5-1-12 のハロゲン化物自動消火設備（局
所）は，トレイの上面は防炎シートにて覆うが，トレイの両端部にトレイの構
造上開口となる。消防法施行規則第二十条 3 号においては，FK-5-1-12 の必要
ガス量は $0.84\text{kg}/\text{m}^3 \sim 1.46\text{kg}/\text{m}^3$ と定められている。一方で，開口補償係数は
定められていない。開口補償係数に関しては，電力中央研究所報告「チューブ
式自動消火設備のケーブルトレイ火災への適用性評価」(N14008)にて消防法の
必要ガス量に加えて， $6.3\text{kg}/\text{m}^3$ の開口補償係数を設定することで，消火性能が

確保されることを試験にて確認していることから、上記量を満足するよう設計する。

4. 東海第二発電所に対する適用性について

東海第二発電所で想定される火災として、油内包機器の漏えい油、電源盤及びケーブルなどの火災を想定するが、これらの機器は、火力発電所、工場等の一般産業施設にも設置されているものであり、原子力発電所特有の消火困難な可燃物ではない。

したがって、消防法に基づいた上記設計濃度で十分に消火可能である。

添付資料 7

二酸化炭素自動消火設備（全域）について

二酸化炭素自動消火設備（全域）について

1. 設備概要及び系統構成

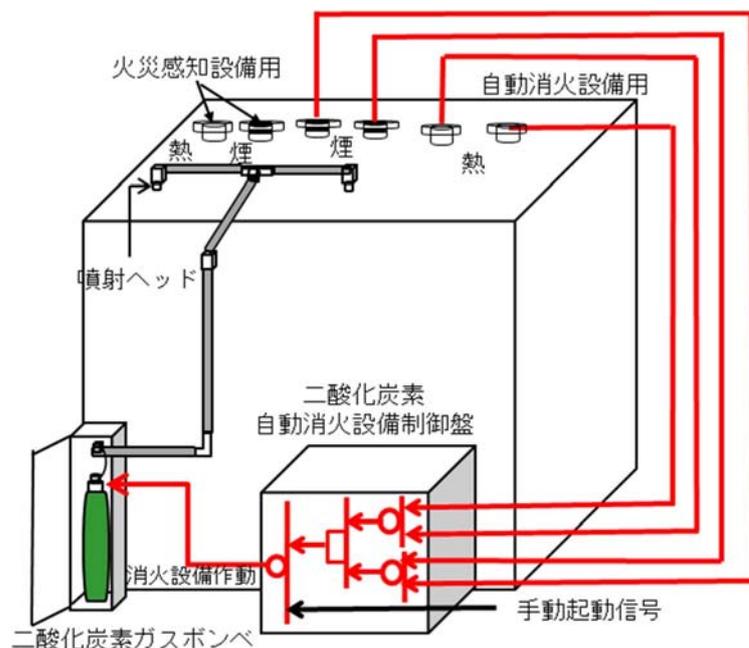
火災時に煙の充満により消火が困難となる緊急時対策所用発電機室，非常用ディーゼル発電機室には，二酸化炭素自動消火設備（全域）を設置する。

二酸化炭素自動消火設備（全域）の仕様を第1表に，概要を第1図に示す。

なお，二酸化炭素自動消火設備（全域）の耐震設計は，添付資料3に示す。

第1表 二酸化炭素自動消火設備（全域）の仕様

項目		仕様
消火剤	消火薬剤	二酸化炭素
	消火原理	窒息消火
	消火剤の特徴	設備に対して無害
消火設備	適用規格	消防法その他関係法令
	火災感知	火災感知設備 (自動消火設備用の「熱感知器」2つのうち1つと「煙感知器」2つのうち1つ)
	放出方式	自動（現場での手動起動も可能な設計とする）
	消火方式	全域放出方式
	電源	非常用電源として蓄電池を設置



第1図 二酸化炭素自動消火設備（全域）の概要

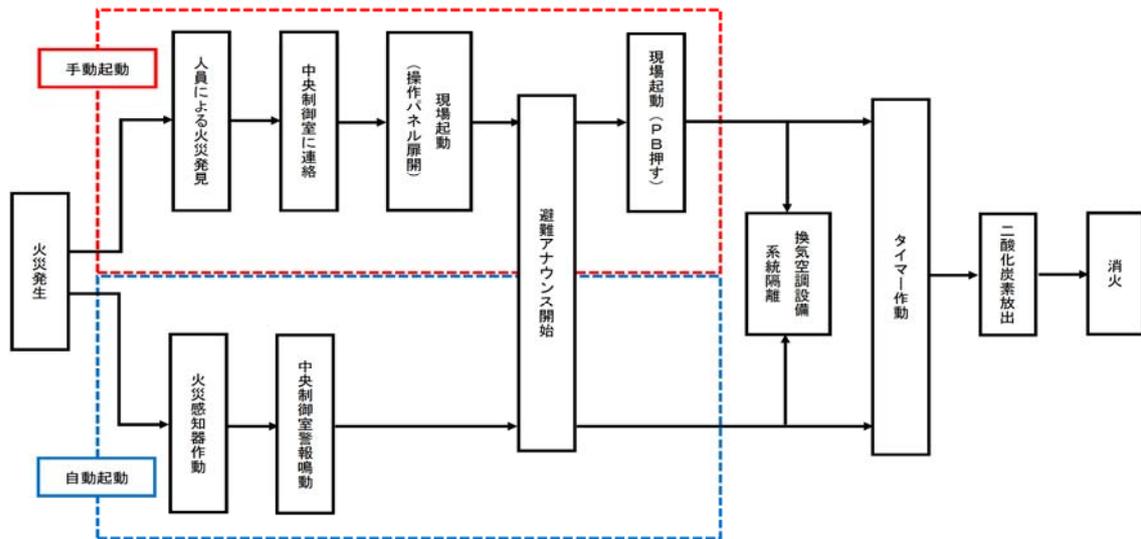
2. 二酸化炭素自動消火設備（全域）の作動回路

2.1 作動回路の概要

火災発生時における二酸化炭素自動消火設備（全域）作動時までの信号の流れを第2図に示す。

通常時は自動待機状態であり、複数の感知器が動作した場合に自動起動する。起動条件としては、感知器単体の誤作動による不要な消火設備の自動起動を防止し、確実に消火するため、自動消火設備用の「熱感知器」2つのうち1つと「煙感知器」2つのうち1つが感知した場合、二酸化炭素自動消火設備（全域）が自動起動する設計とする。

また、現地（火災エリア外）での手動操作による消火設備の起動（ガス噴出）も可能な設計としており、現場での火災発見時における早期消火が対応可能な設計とする。

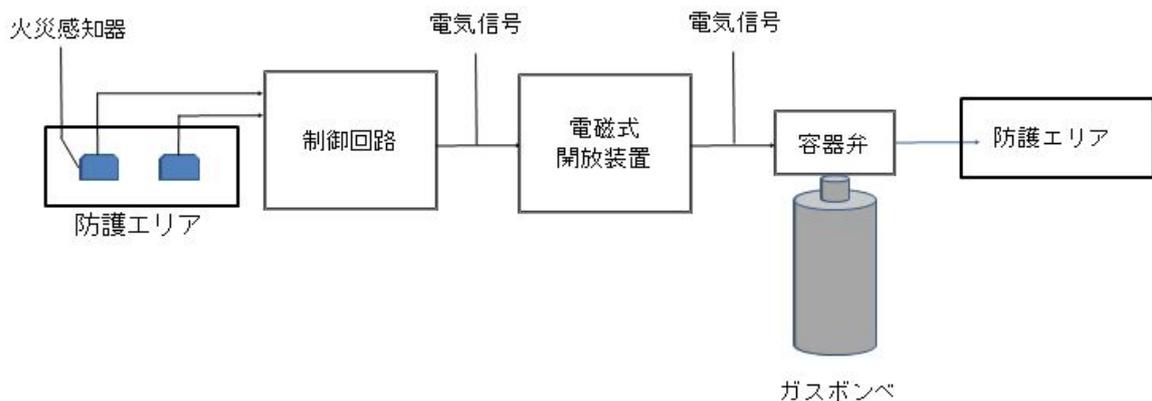


第2図 二酸化炭素自動消火設備（全域） 火災時の信号の流れ

2.2 二酸化炭素自動消火設備（全域）の系統構成

火災感知器からの信号を制御回路が受信した後、一定時間後に、電磁式開放装置に起動信号(電気)が入力され、電磁式開放装置からの放出電気信号が容器弁に発信し、二酸化炭素を放出する。

第3図に二酸化炭素自動消火設備（全域）の系統構成を示す。



第3図 二酸化炭素自動消火設備（全域）の系統構成

添付資料 8

消火設備の必要容量について

第1表 消火設備の必要容量

消火対象	消火剤種類	消火剤必要量 (消火剤設置量)	消火剤必要量算出式	消防法施行 規則関係条項
非常用ディーゼル発電機室(2C)	二酸化炭素	2,469kg (2,475kg)	火災区域(部屋)の体積×0.8kg/m ³ (EL-4.0m~0.7m) ^{※1} 火災区域(部屋)の体積×0.75kg/m ³ (EL0.7m~9.0m) ^{※1} 火災区域(部屋)の体積×0.8kg/m ³ (EL4.05m~9.0m) ^{※1}	第十九条
非常用ディーゼル発電機室(2D)	二酸化炭素	2,484kg (2,520kg)	火災区域(部屋)の体積×0.8kg/m ³ (EL-4.0m~0.7m) ^{※1} 火災区域(部屋)の体積×0.75kg/m ³ (EL0.7m~9.0m) ^{※1} 火災区域(部屋)の体積×0.9kg/m ³ (EL4.65m~9.0m) ^{※1}	第十九条
非常用ディーゼル発電機室(HPCS)	二酸化炭素	2,393kg (2,430kg)	火災区域(部屋)の体積×0.8kg/m ³ (EL-4.0m~0.7m) ^{※1} 火災区域(部屋)の体積×0.75kg/m ³ (EL0.7m~9.0m) ^{※1} 火災区域(部屋)の体積×0.9kg/m ³ (EL4.65m~9.0m) ^{※1}	第十九条
緊急時対策所用発電機室A	二酸化炭素	900 kg (990 kg)	火災区域(部屋)の体積×0.8kg/m ³ ^{※1}	第十九条
緊急時対策所用発電機室B	二酸化炭素	900 kg (990 kg)	火災区域(部屋)の体積×0.8kg/m ³ ^{※1}	第十九条
重大事故等対処施設 (全域)	ハロン 1301	対象箇所の体積 に応じ実施 ^{※2}	火災区域(区画)の体積×0.32kg/m ³	第二十条
重大事故等対処施設 (局所)	ハロン 1301	対象箇所の体積 に応じ実施	対象機器の空間体積×対象機器の周辺状況による係数×1.25	第二十条
	FK-5-1-12		対象機器の空間体積×0.84kg/m ³ 以上, 1.46kg/m ³ 以下に開口 補償見込む	

※1 消火対象区画の体積により, 1m³当たりの消火剤の量が定められている。

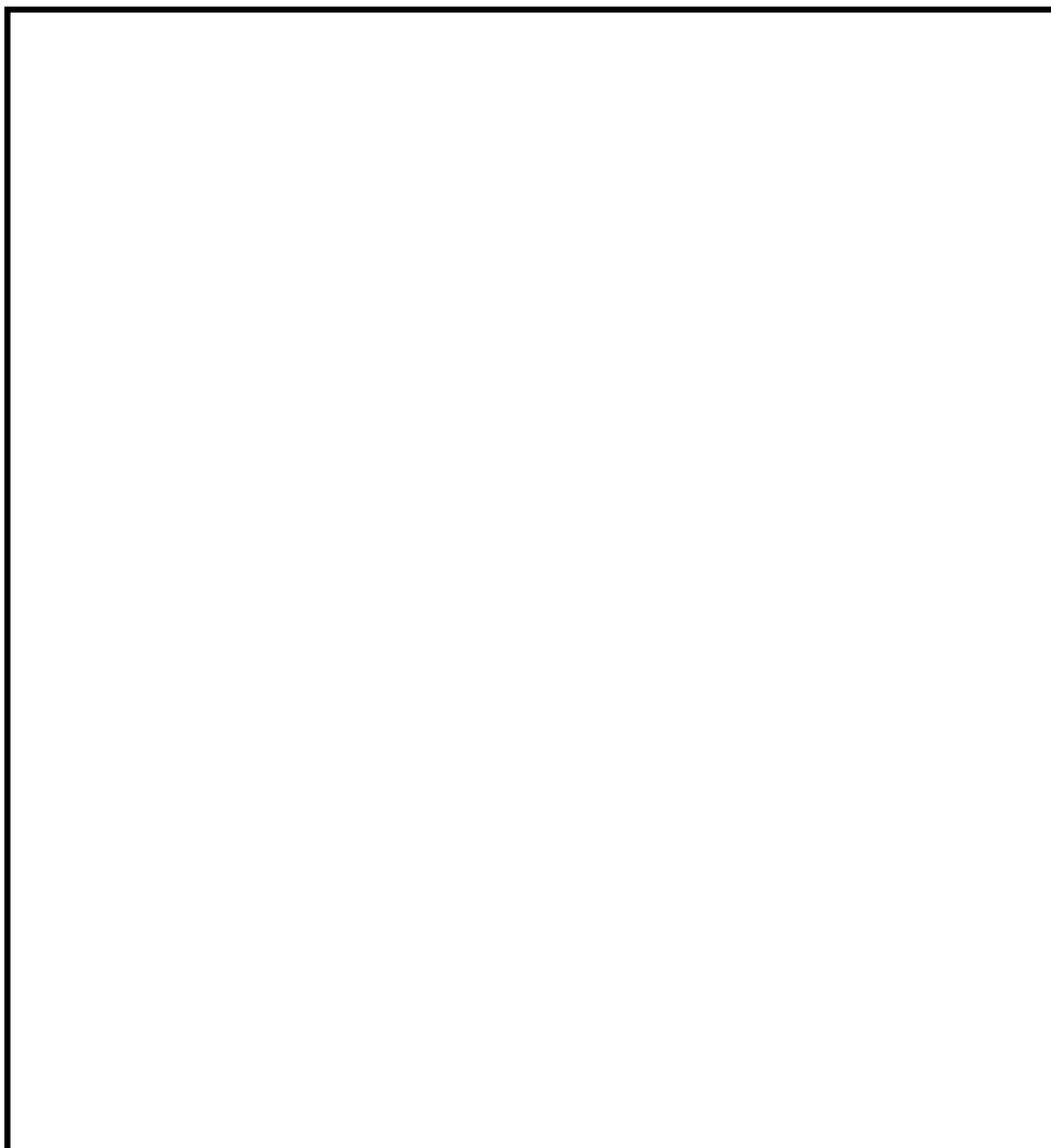
50m³以上 150m³未満 0.9kg/m³, 150m³以上 1500m³未満 0.8kg/m³, 1500m³以上 0.75kg/m³

※2 例：RHR ポンプ A 室 ①部屋の体積×②算出係数+③部屋開口部×④算出係数 より，ポンペ本数：2本+予備1本=3本(60kg/本)

①体積：319m³, ②算出係数 0.32kg/m³, ③開口部 2m², ④算出係数：2.4kg/m²

添付資料 9

消火器及び消火栓配置図



凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

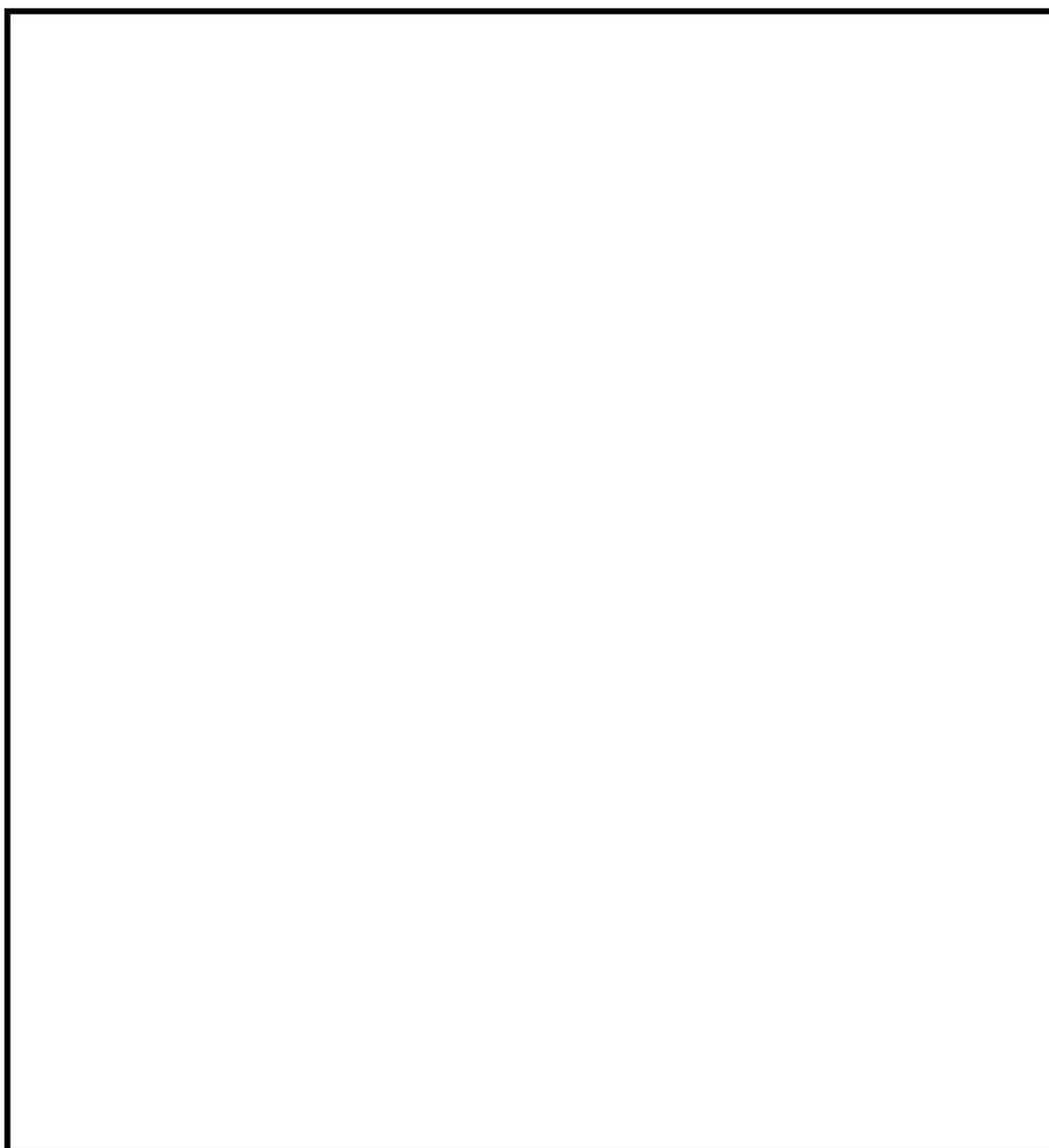


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

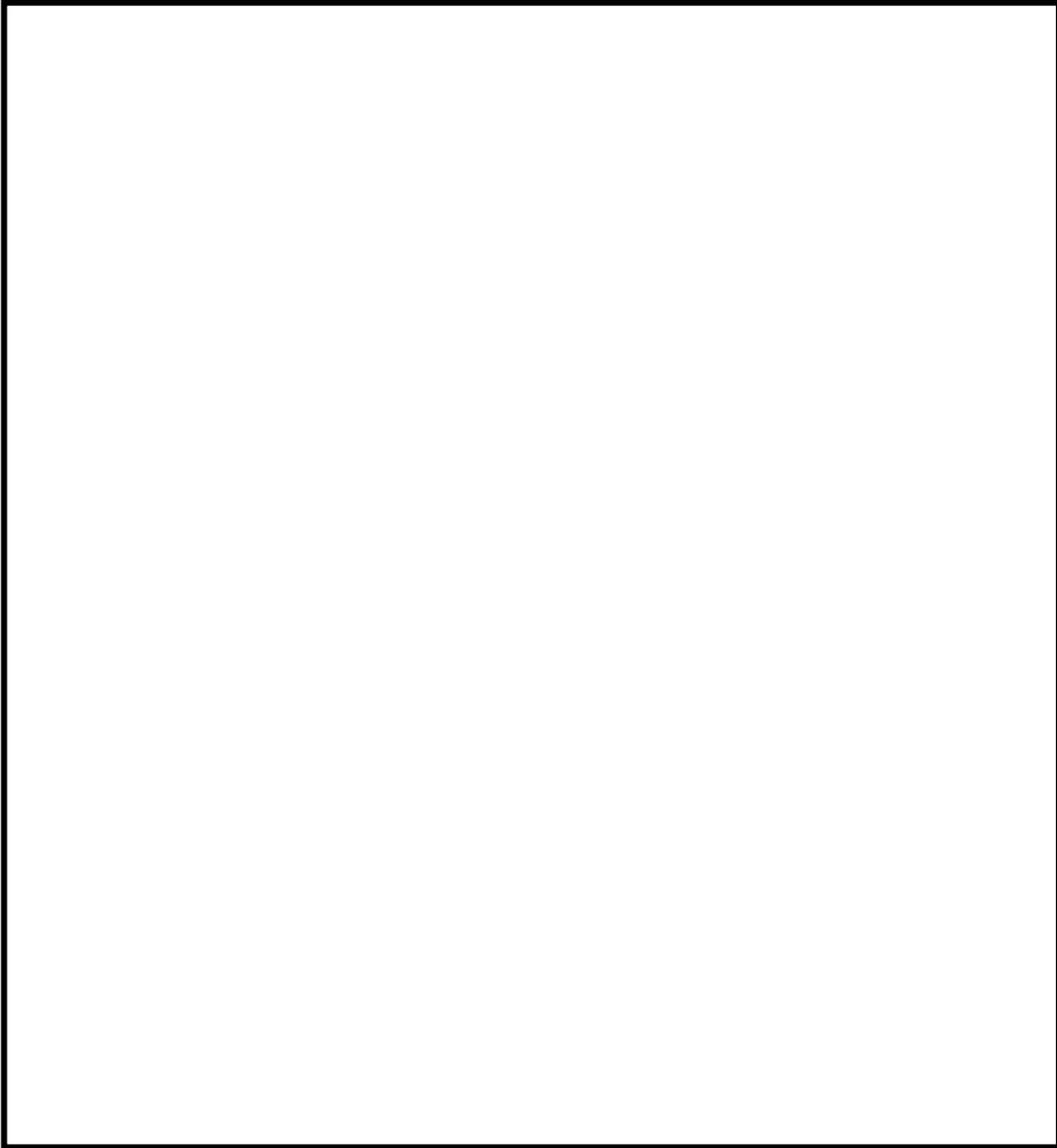


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

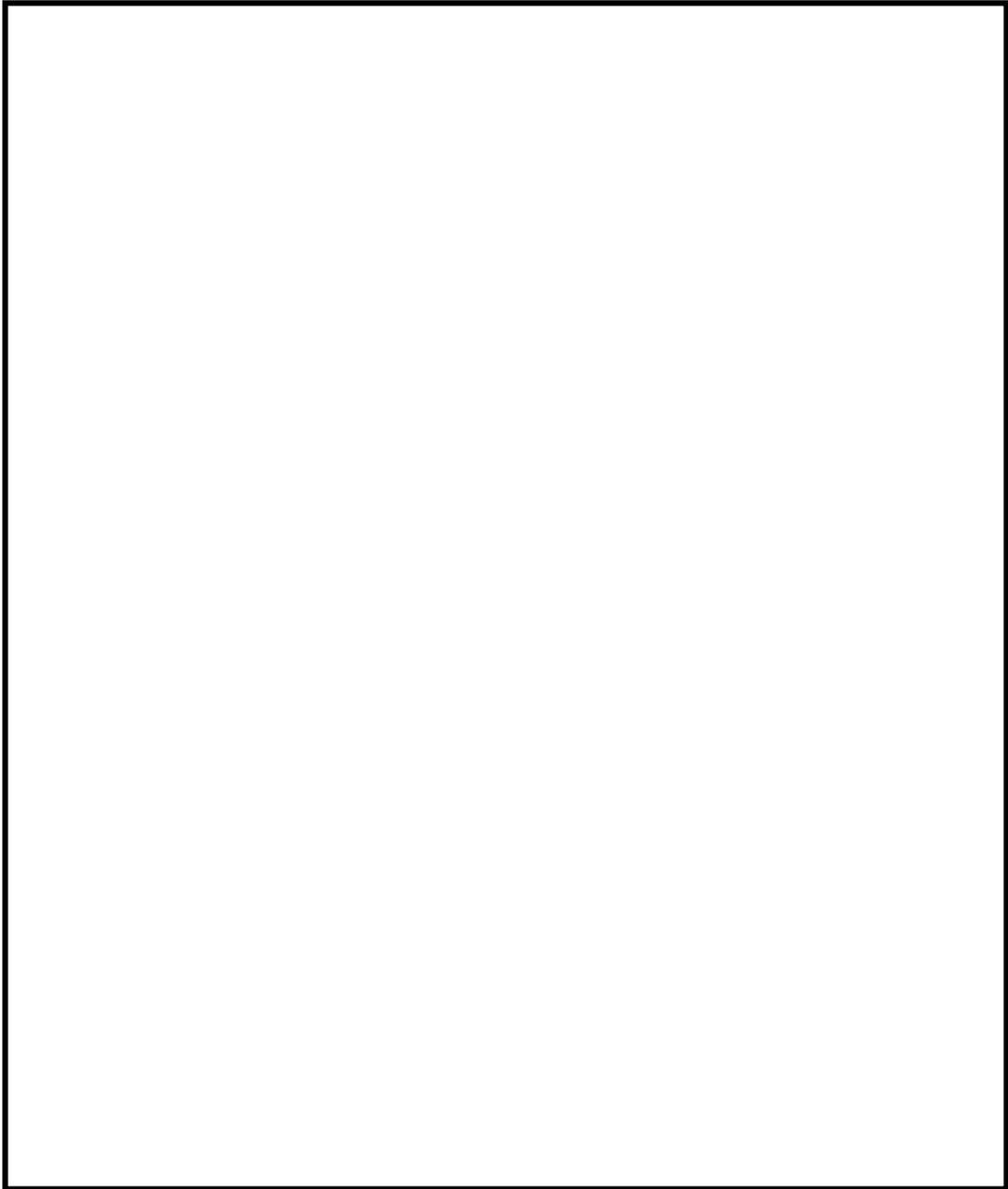


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

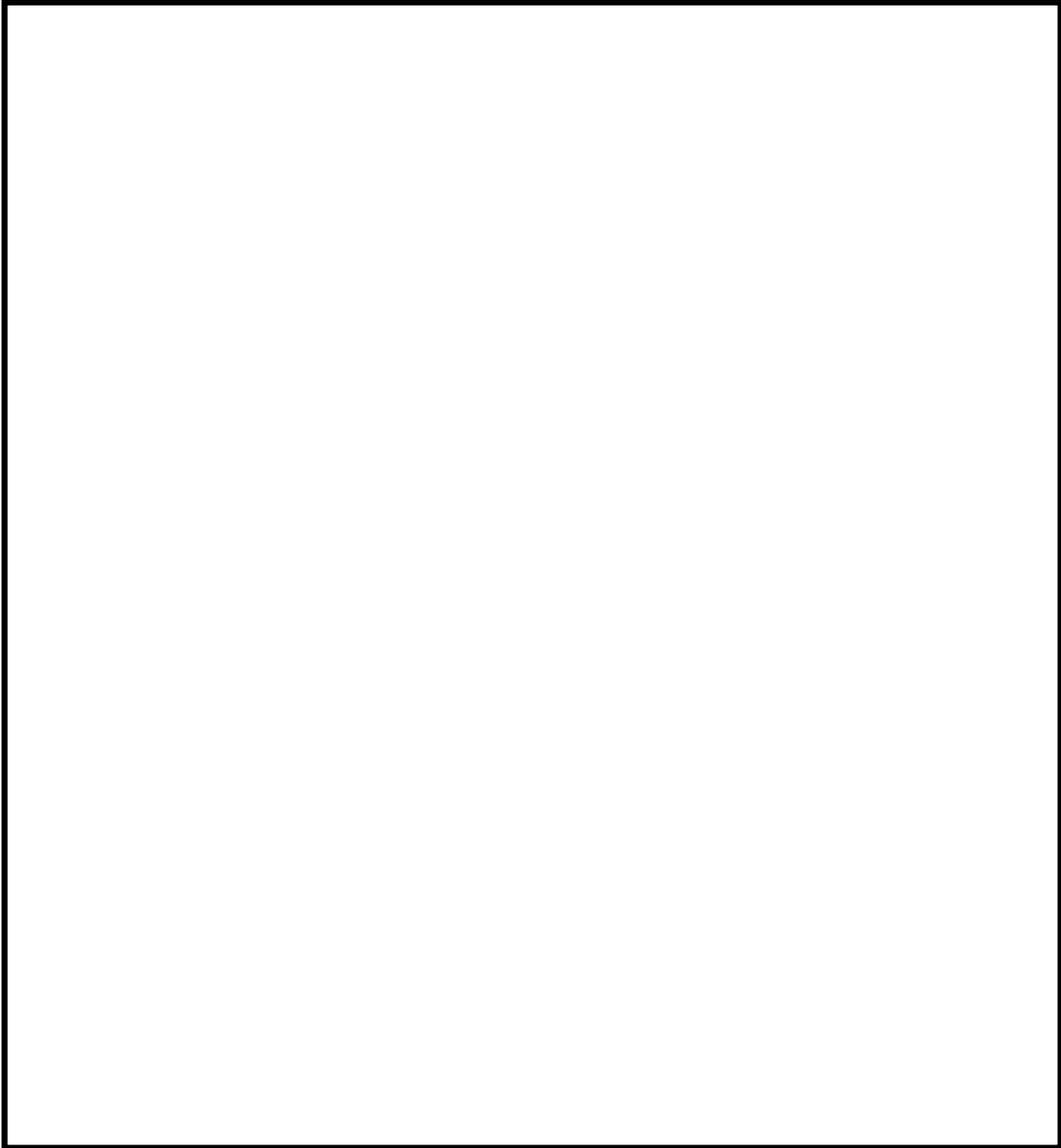


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

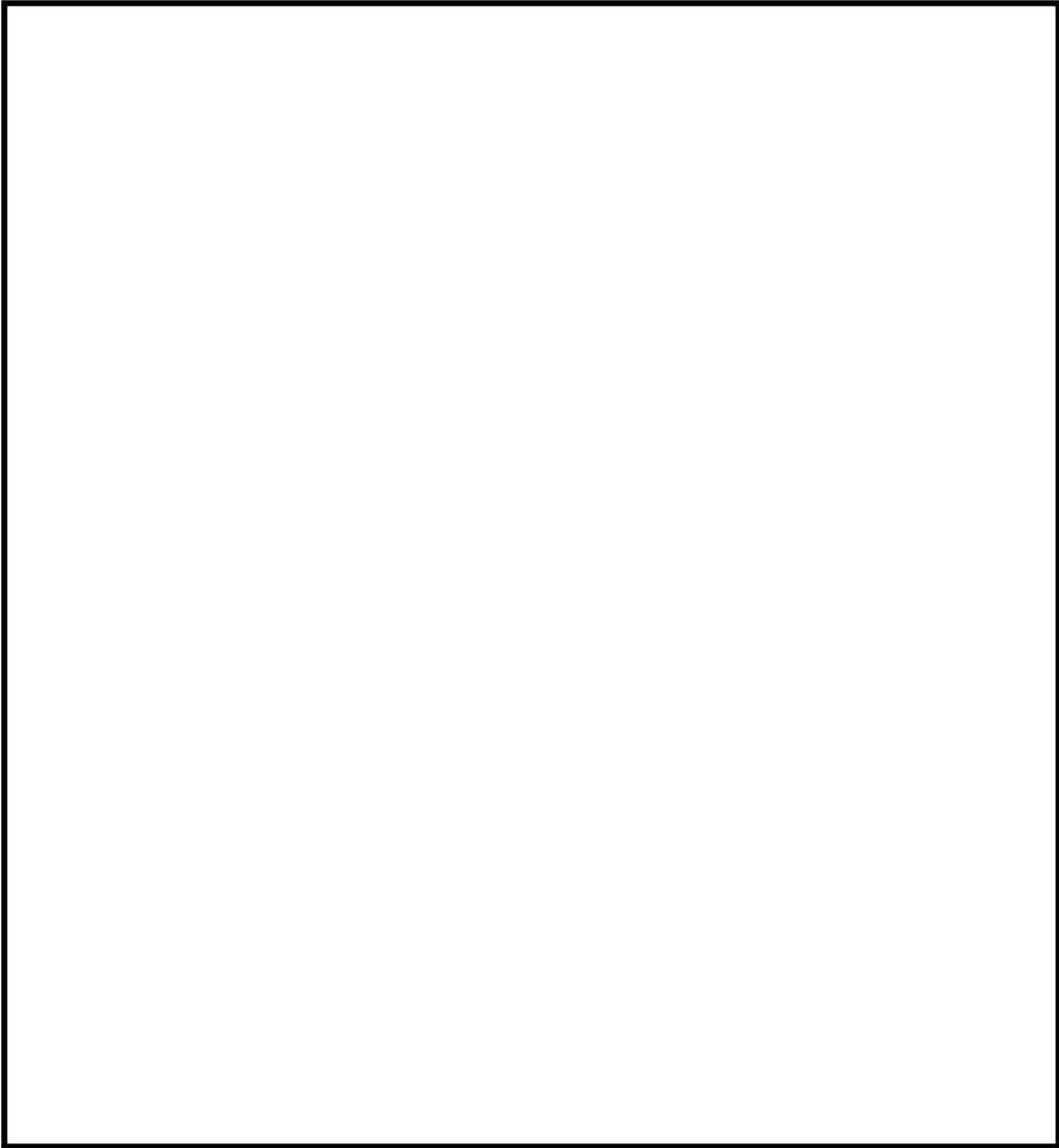


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域



凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

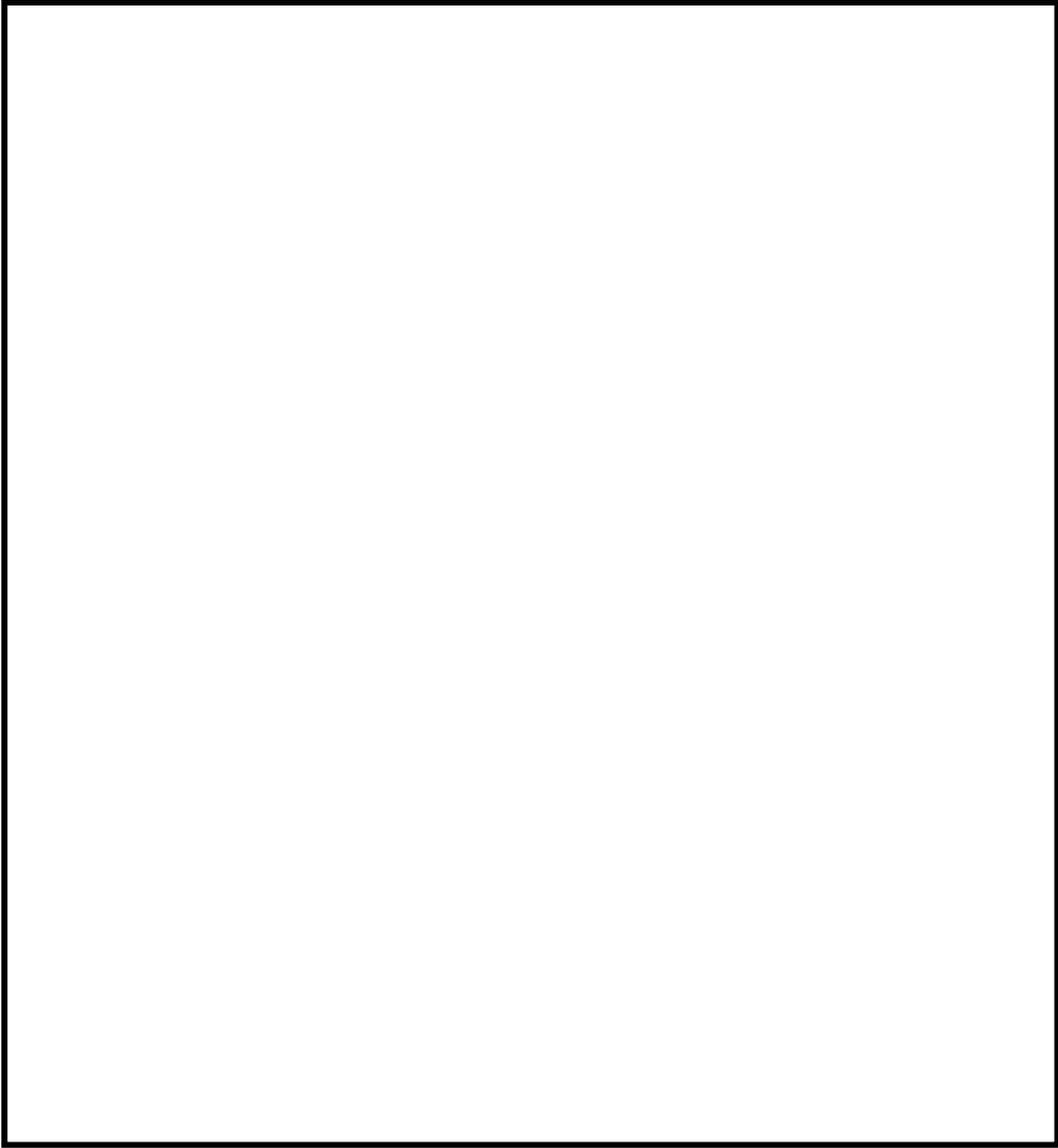


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

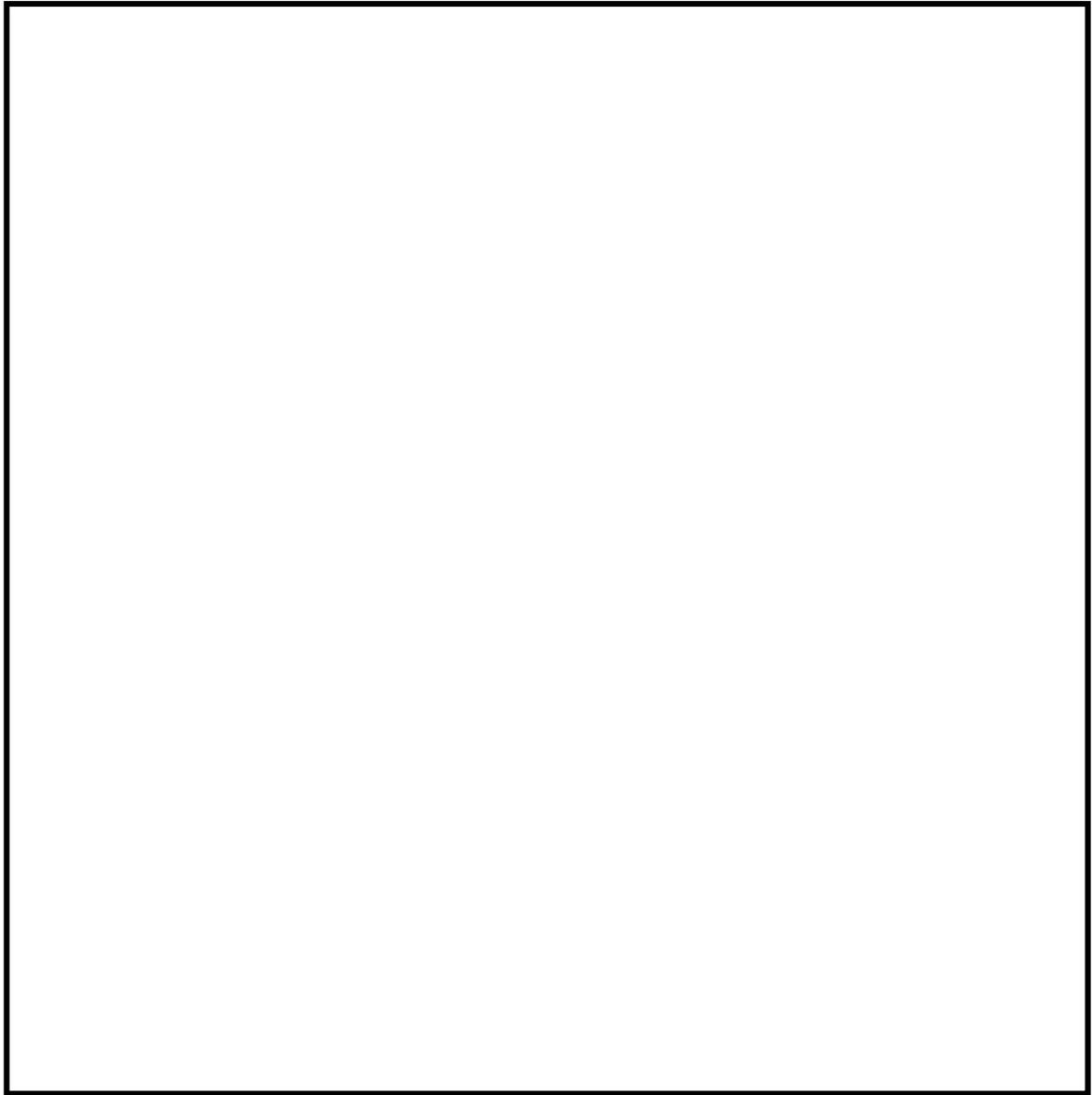


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域



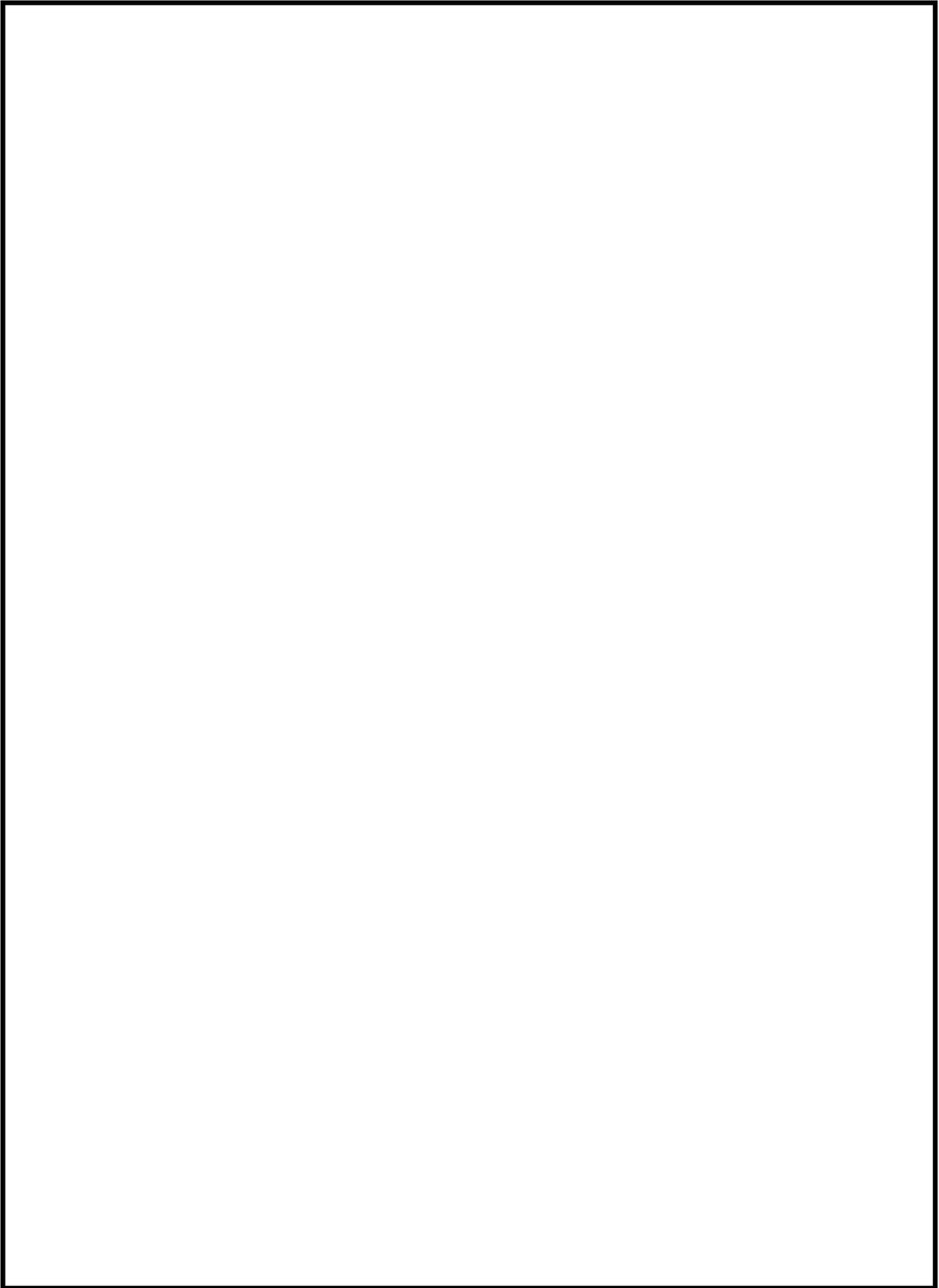
緊急時対策所建屋

常設代替高圧電源装置置場

凡 例

- : 屋外消火ポンプ
- ▲ : 屋外消火栓
- : 防火水槽

 内の屋外消火栓は今後設置予定。詳細設計により数、位置の変更はあり得る。

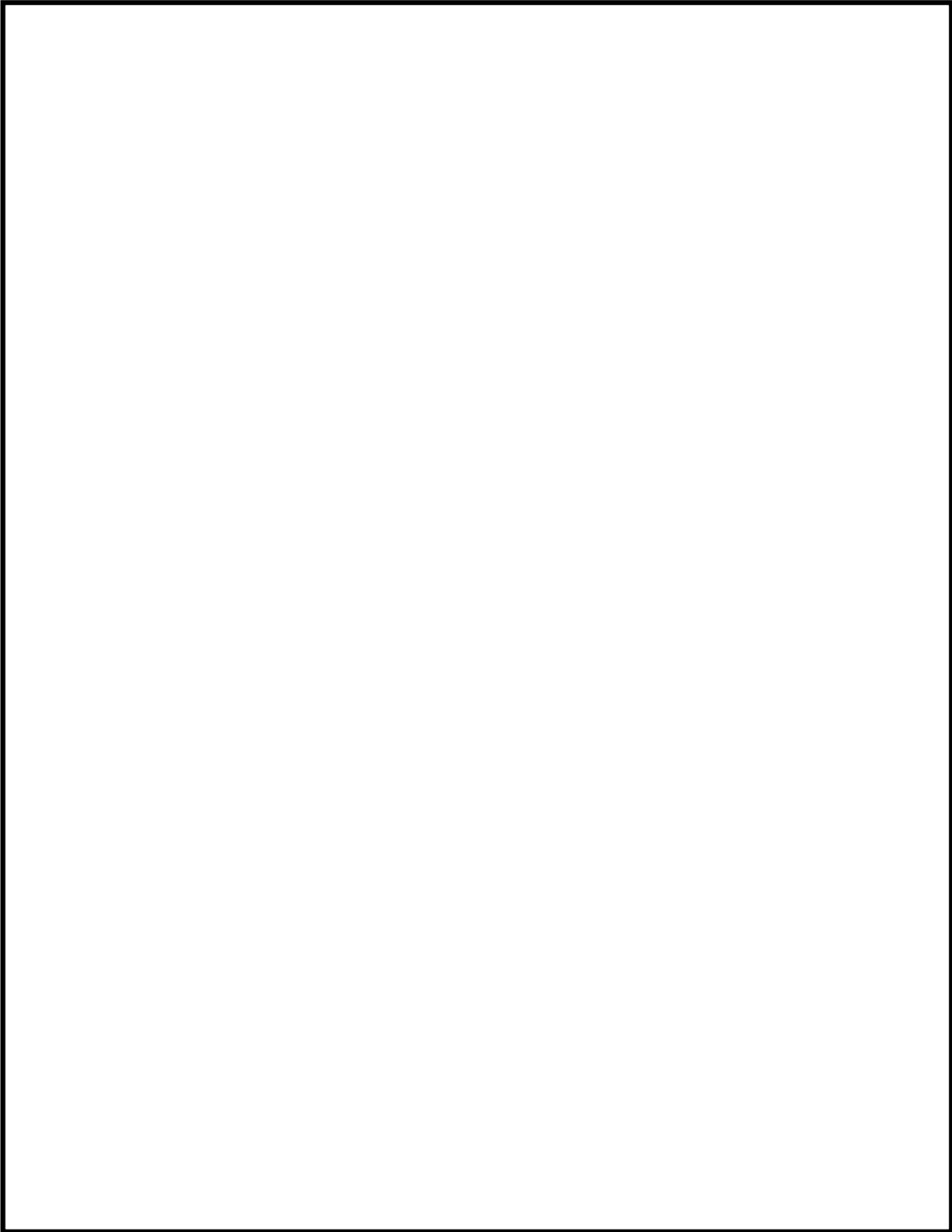


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

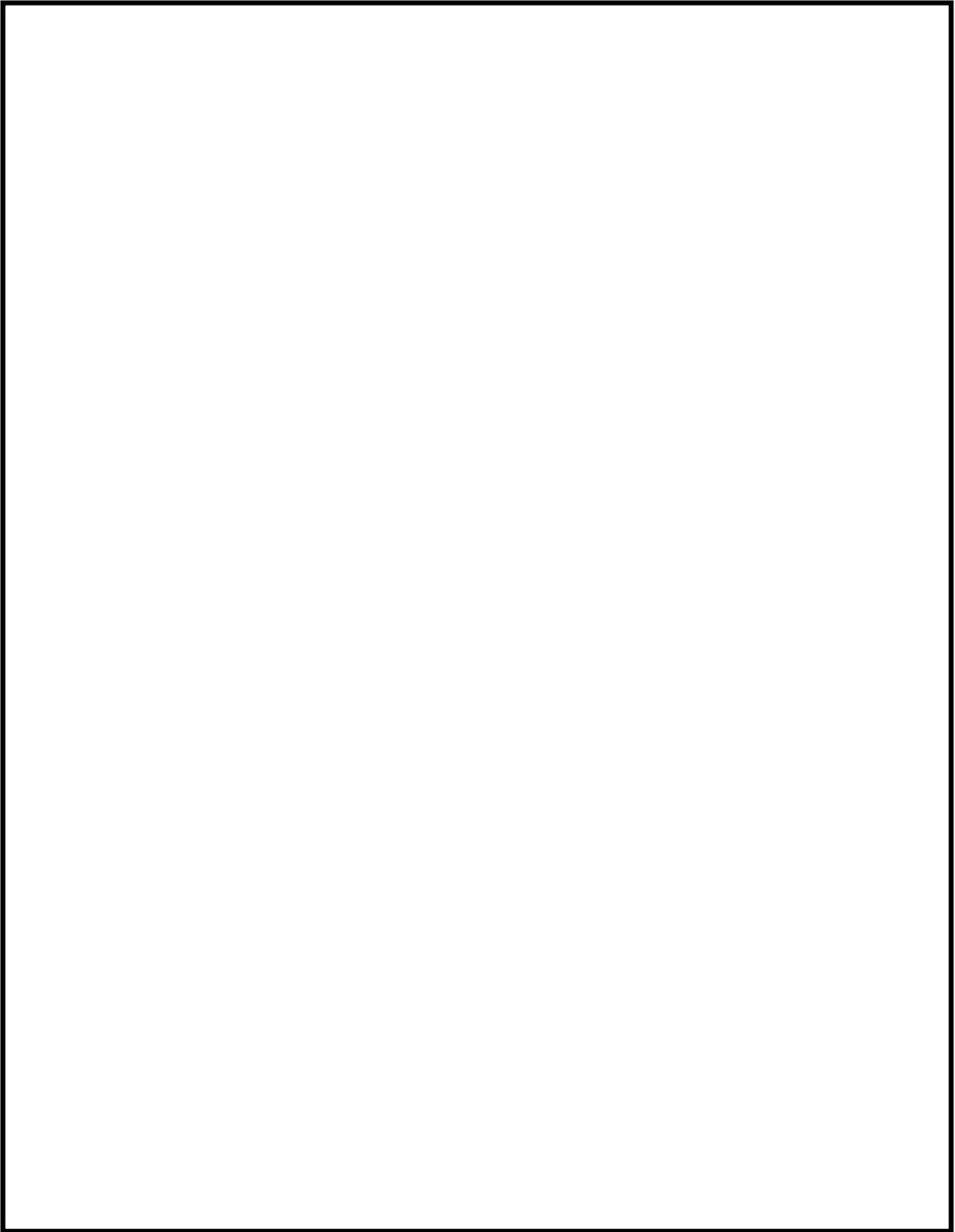


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

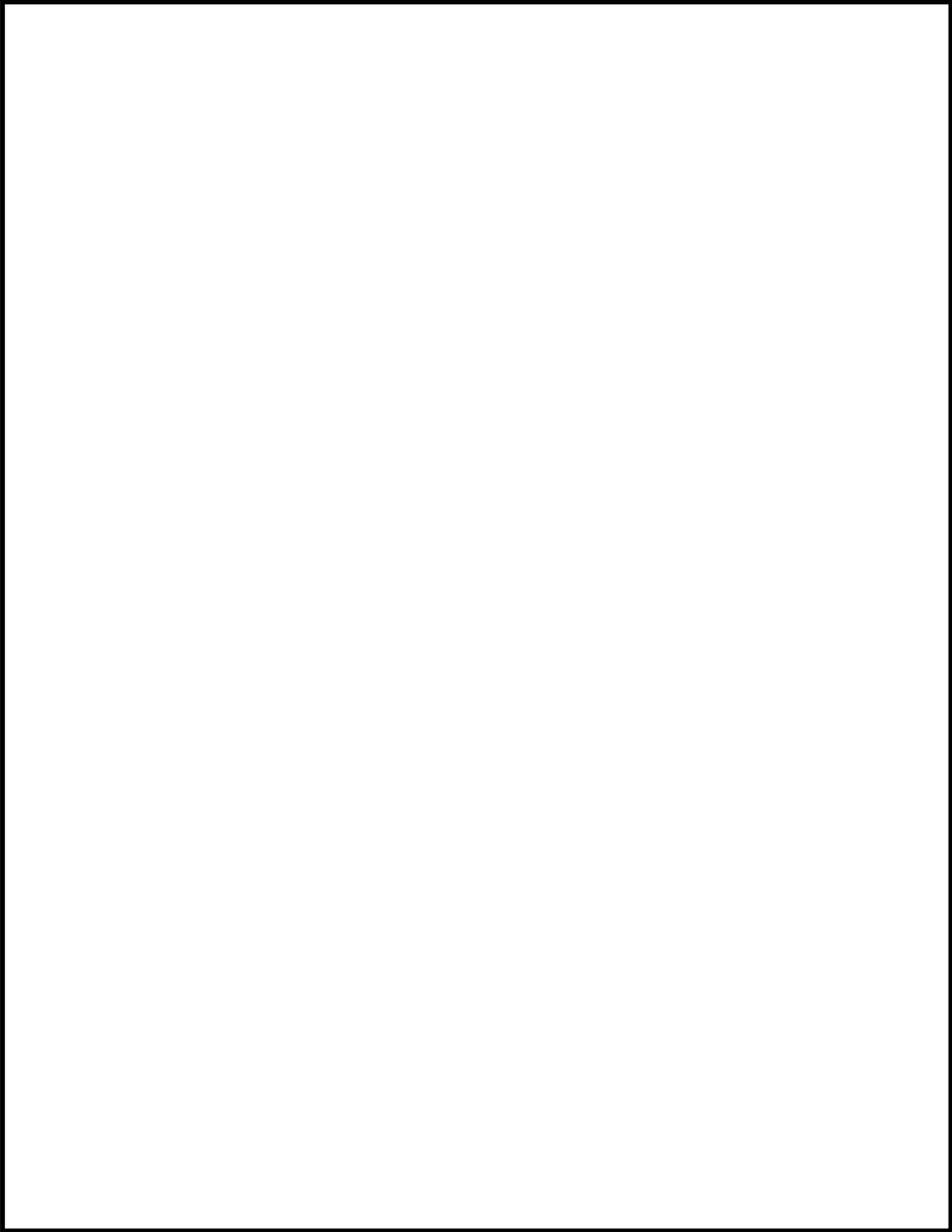


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

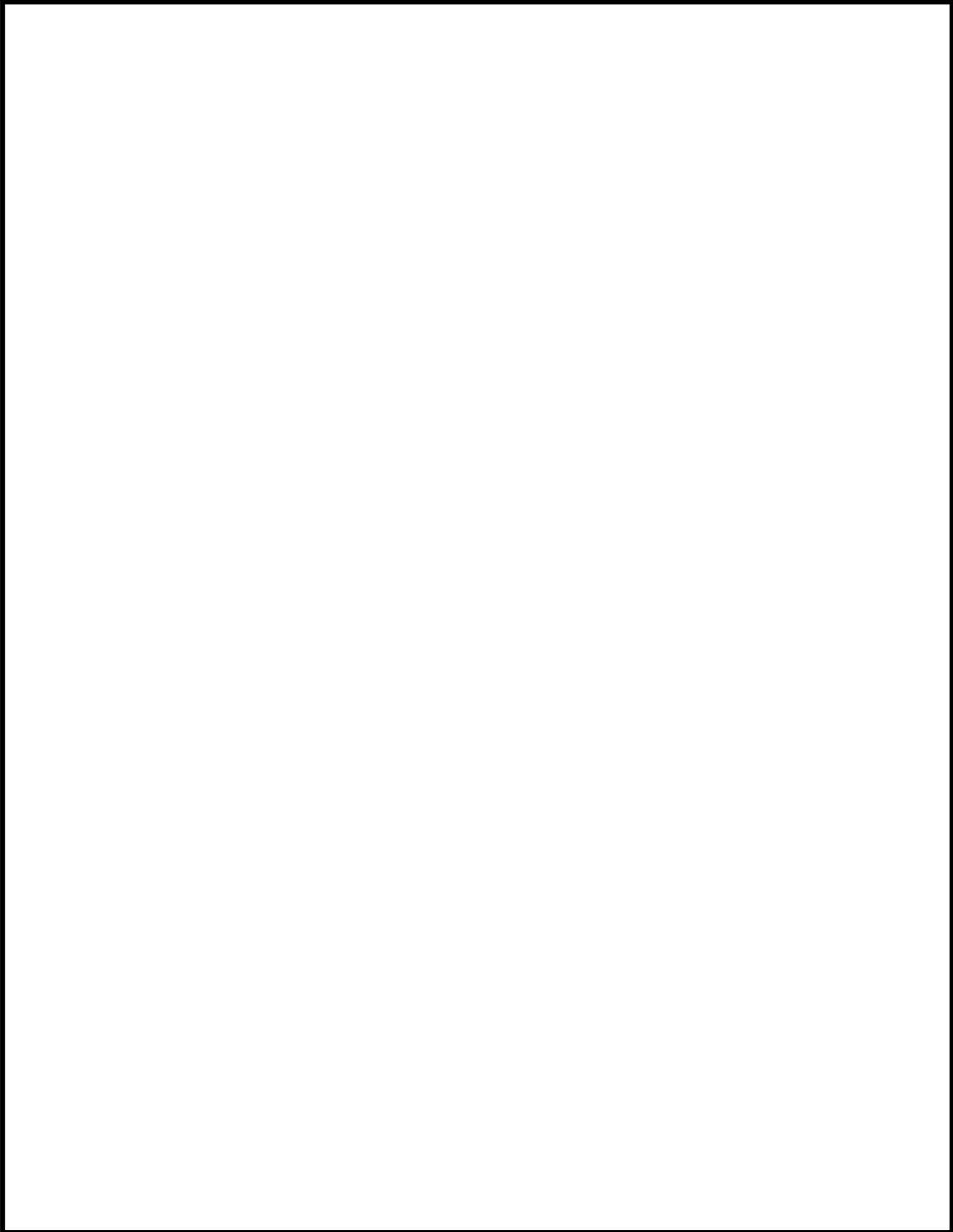


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

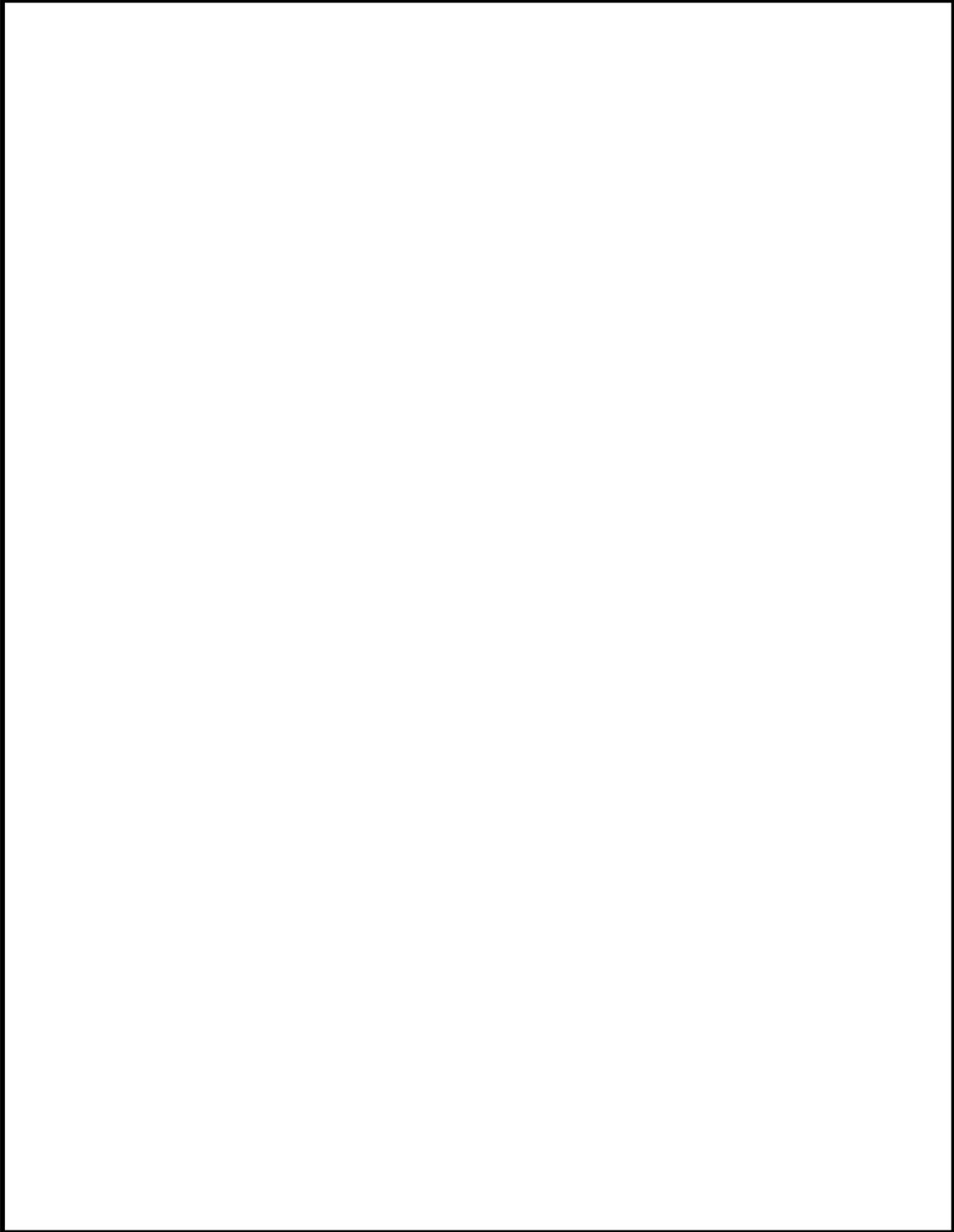


凡 例

● : 消火器

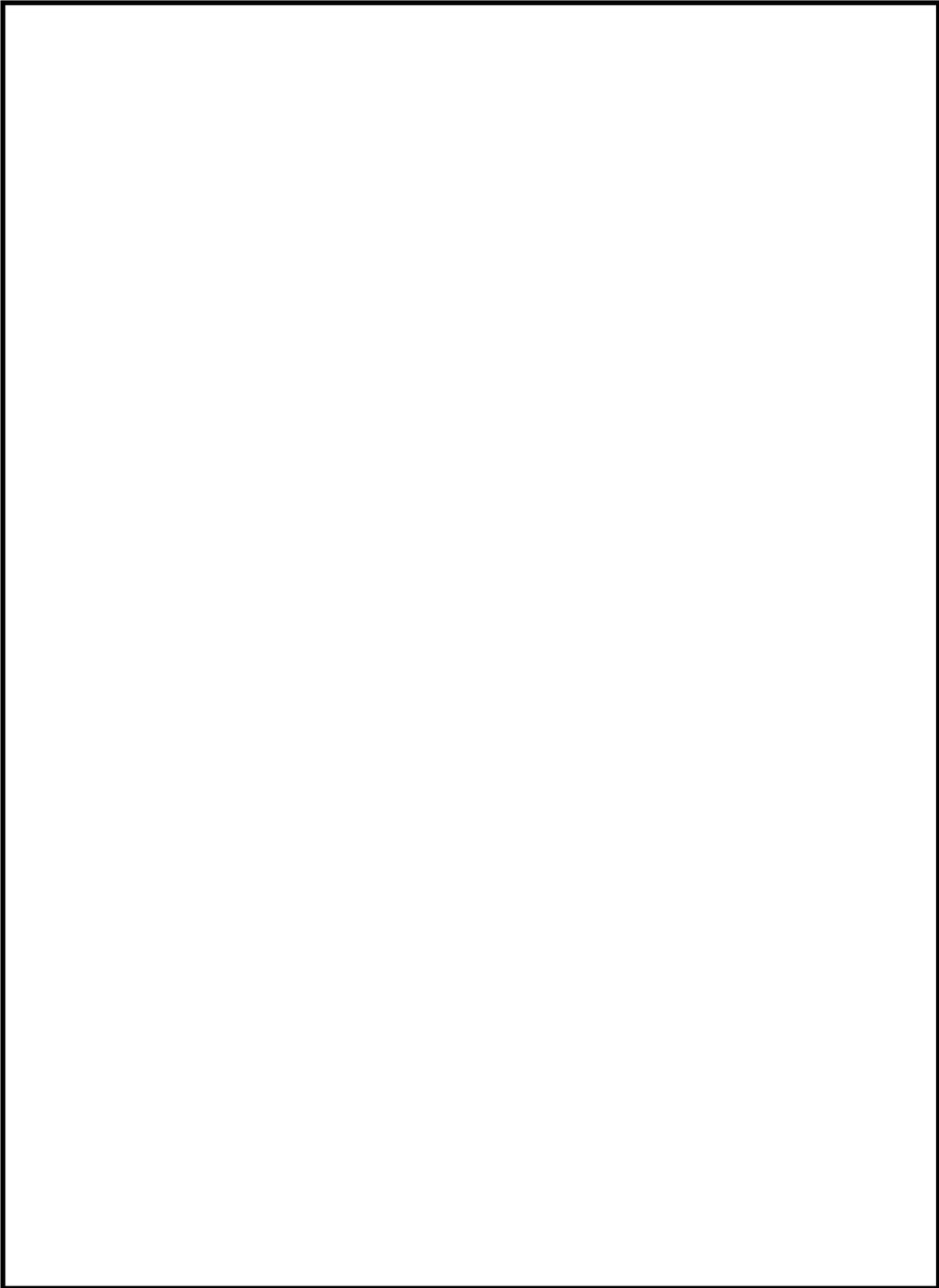
■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域



凡 例

- : 消火器
- : 屋内消火栓
- ▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

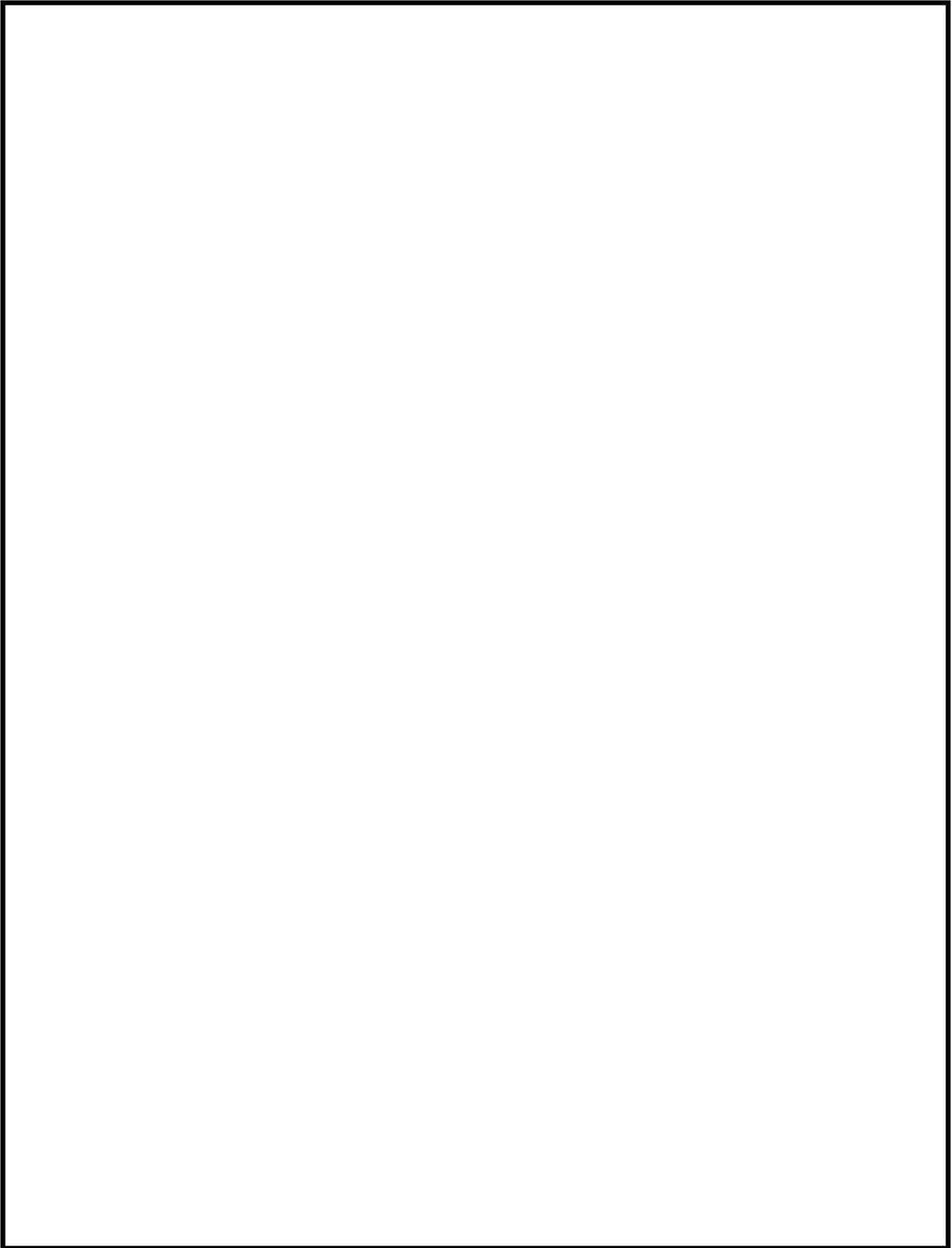


凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

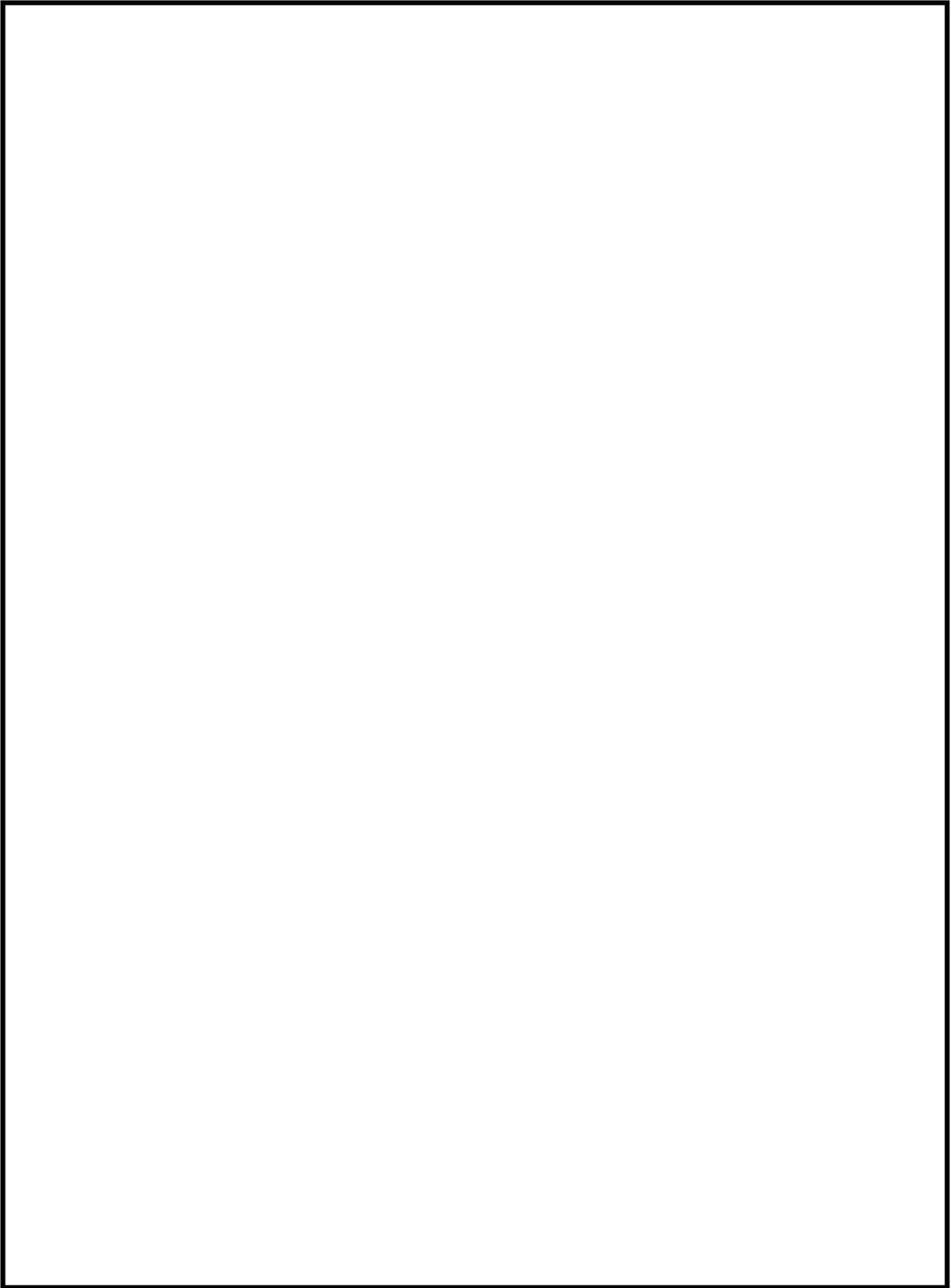


凡 例

● : 消火器

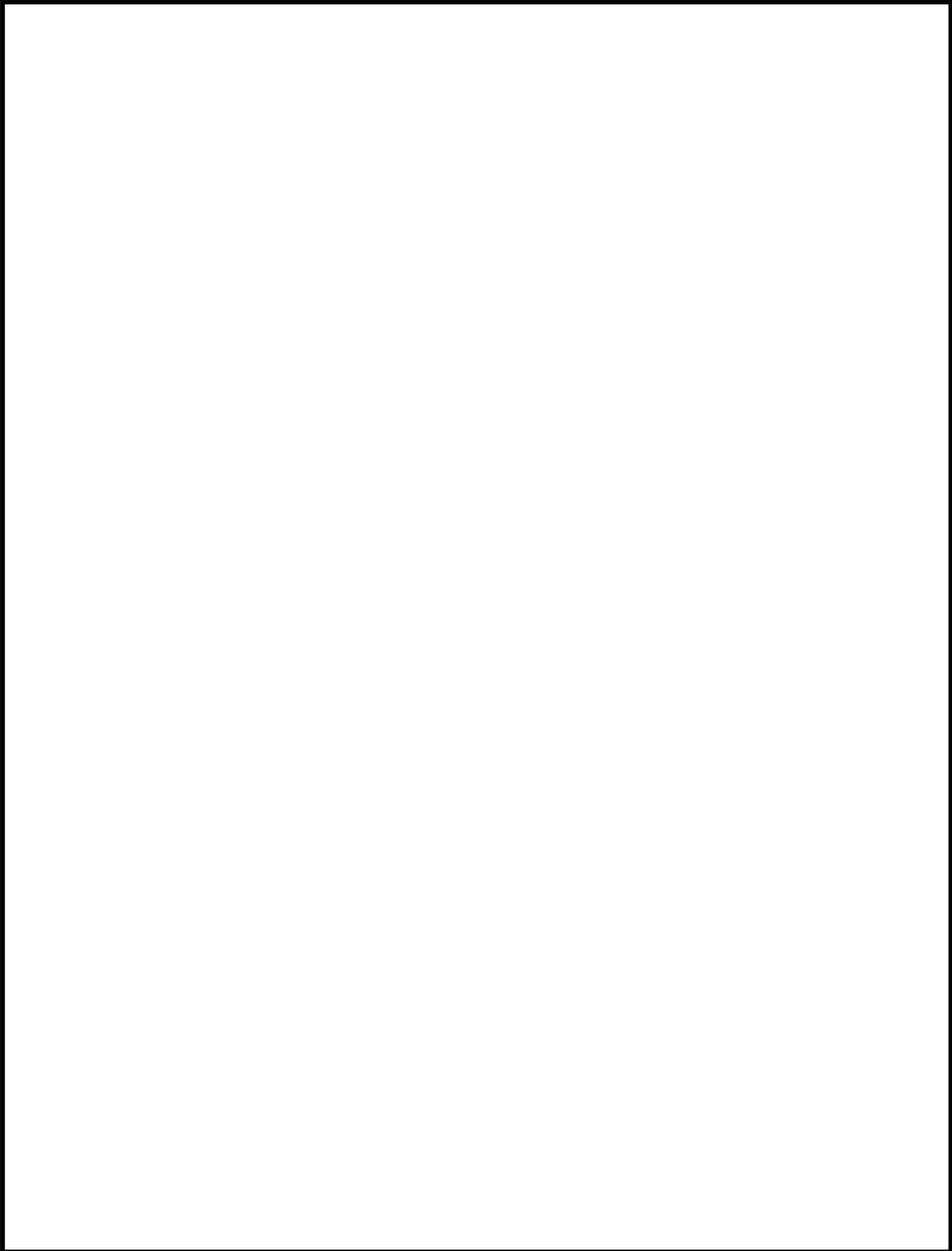
■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域



凡 例

- : 消火器
- : 屋内消火栓
- ▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域



凡 例

● : 消火器

■ : 屋内消火栓

▨ : 二酸化炭素自動消火設備（全域）設置区域

添付資料 10

移動式消火設備について

移動式消火設備について

1. 設計概要

発電所内の火災時の初期消火として、移動式消火設備を1台（予備1台）を配備している。移動式消火設備の仕様、配備台数及び配備場所を第1表に示す。

化学消防自動車(第1図)は、水または水と泡消火薬剤とを混合希釈した泡消火も可能とする。

また、水槽付消防ポンプ車(第1図)は、2,000リットル容量の水槽を有していることから、消火用水の確保が厳しい状況での消火活動に有効である。

これらの移動式消火設備には、消火栓や防火水槽等から給水し、車両に積載しているホースにより、約400mの範囲の消火が可能である。

移動式消火設備の操作については、発電所構内の監視所に24時間体制で配置している自衛消防隊にて実施する。



化学消防自動車



水槽付消防ポンプ車

第1図 化学消防自動車及び水槽付消防ポンプ車

第1表 移動式消火設備の仕様，配備台数及び配備場所

項目		仕様	
車種		化学消防自動車 I 型	水槽付消防ポンプ自動車
消火剤	消火剤	水又は泡水溶液	水
	水槽 薬槽容量	水槽：1,500リットル 薬槽：300リットル	2,000リットル
	消火原理	冷却及び窒息及び連鎖反応	冷却
	薬液濃度	3%	—
	消火剤の特徴	水：消火剤の確保が容易 泡：油火災に有効	消火剤の確保が容易
消火設備	適用規格	消防法その他関係法令	消防法その他関係法令
	放水能力	水：2.8m ³ /min 以上 (泡消火について，薬液濃度維持のため0.8m ³ /min)	2.8m ³ /min 以上
	放水圧力	0.85MPa	0.7MPa
	ホース長	20m×20 本	20m×22 本
	水槽への給水	消火栓 防火水槽 ろ過水貯蔵タンク 多目的タンク	消火栓 防火水槽 ろ過水貯蔵タンク 多目的タンク
配備台数		1 台	1 台
配備場所		監視所近傍	監視所近傍

添付資料 1 1

重大事故等対処施設を設けた

原子炉建屋通路部の消火方針について

重大事故等対処施設を設けた原子炉建屋通路部の消火方針について

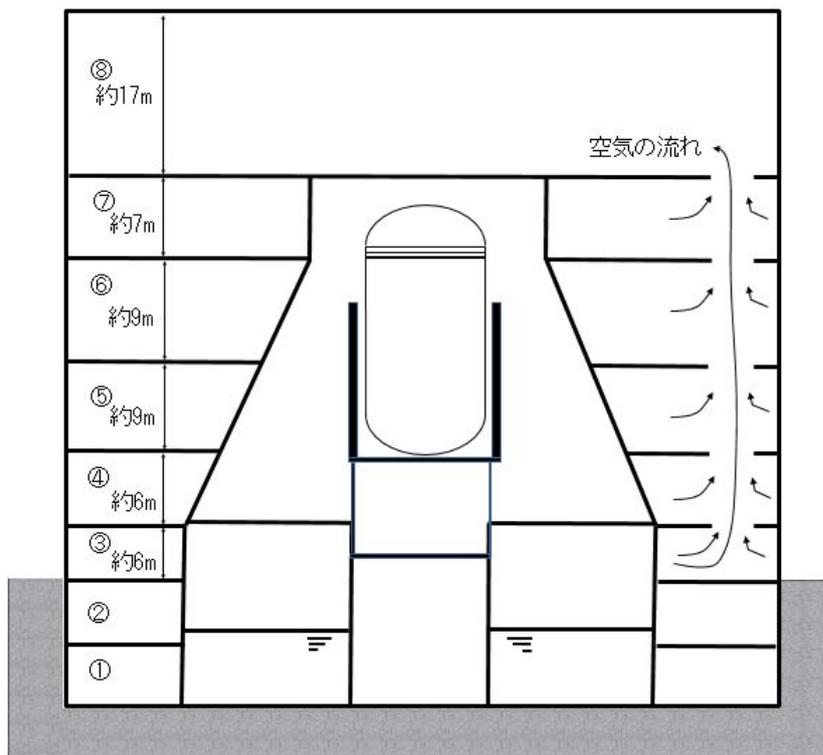
1. 概要

東海第二発電所の重大事故等対処施設を設けた原子炉建屋通路部について、建屋内のレイアウトの特徴と、火災発生時の対応方針について以下に示す。

原子炉建屋通路部の油内包機器などの主な可燃物に対しては、局所消火方式によるハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置し消火する設計とする。また、その他の可燃物に対しては、筐体、金属被覆等により煙の発生を抑えることから原子炉建屋通路部は煙充満により消火活動が困難とならないため、消火器による消火とする。

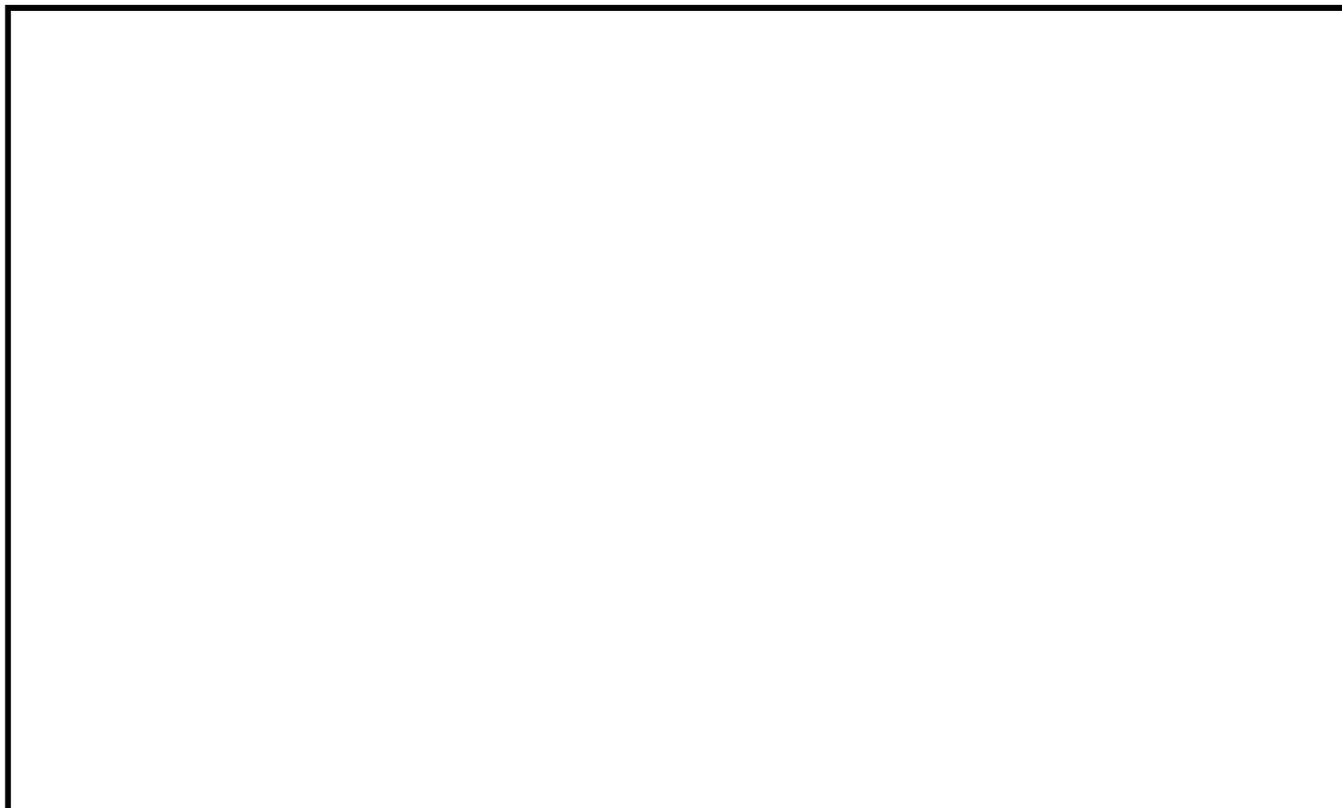
2. 原子炉建屋内のレイアウト

東海第二発電所における原子炉建屋通路部の特徴についてレイアウトを踏まえ第1図に原子炉建屋の断面図を、第2図に原子炉建屋通路部の特徴を示す。



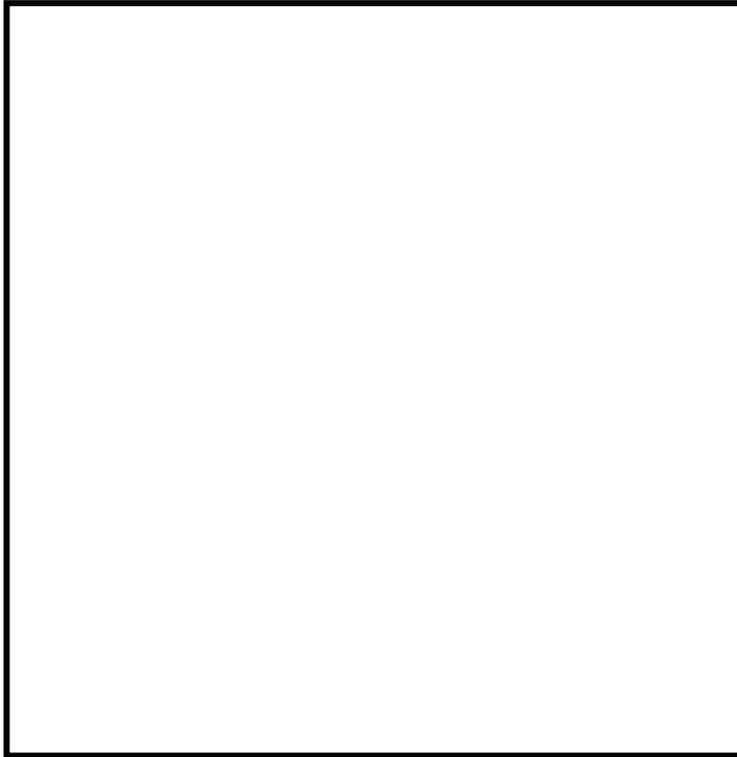
第1図 原子炉建屋断面図

①原子炉建屋地下2階，②原子炉建屋地下1階



第1図 原子炉建屋通路部の特徴(その1)

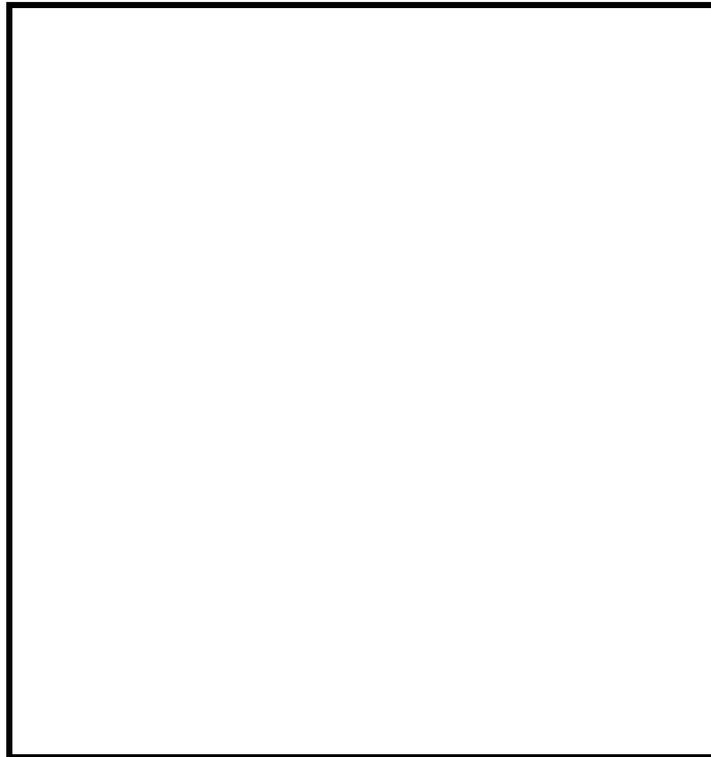
③原子炉建屋1階



1階機器ハッチ開口状況

第1図 原子炉建屋通路部の特徴(その2)

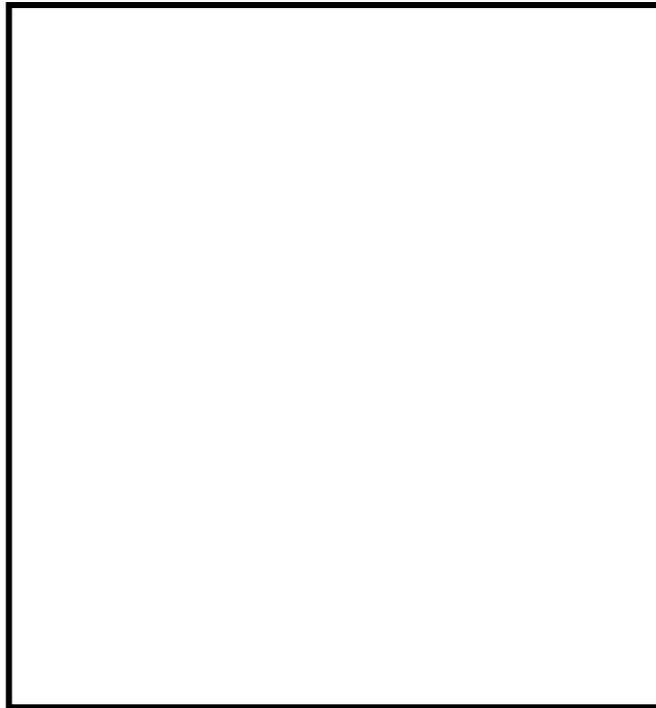
④原子炉建屋2階



1階から2階機器ハッチ開口状況

第1図 原子炉建屋通路部の特徴(その3)

⑤原子炉建屋3階



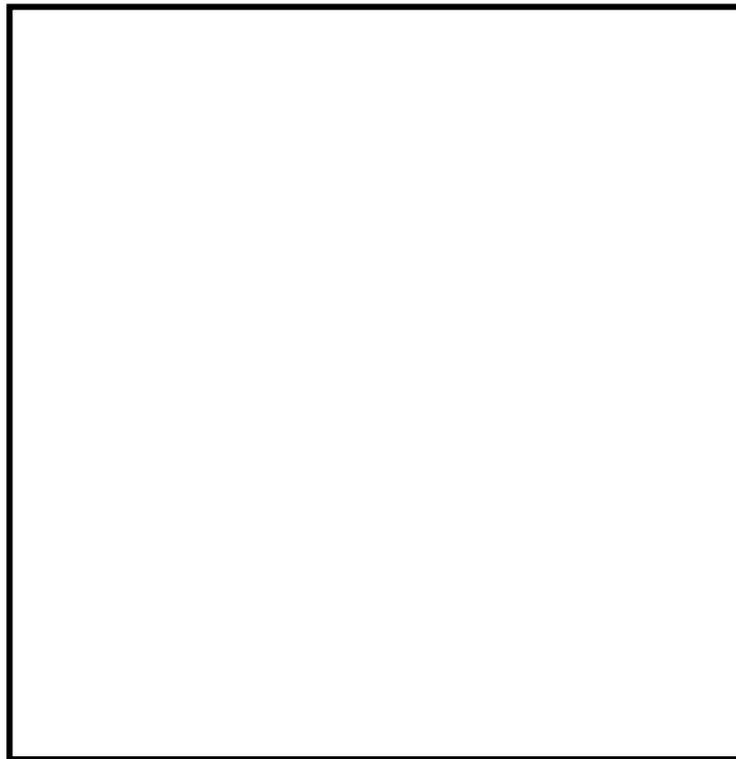
-  対象エリア(通路部)
-  機器ハッチ(開口部)
-  通路部



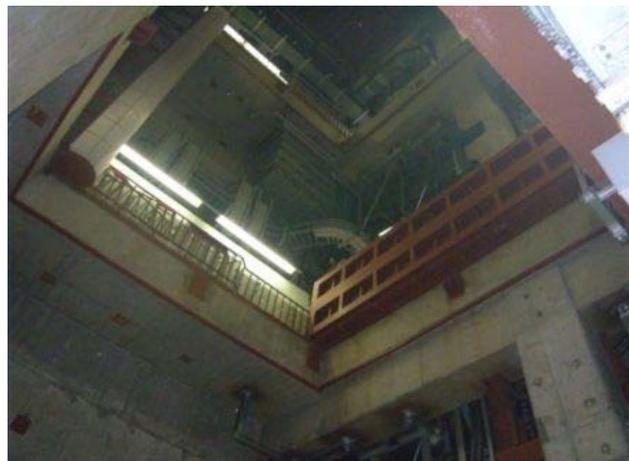
2階から3階機器ハッチ開口状況

第1図 原子炉建屋通路部の特徴(その4)

⑥原子炉建屋4階



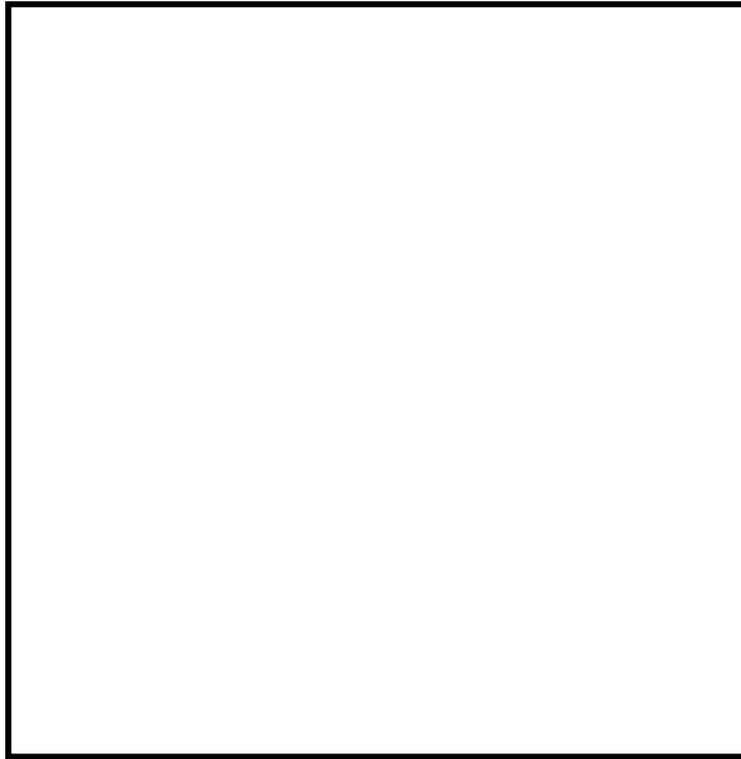
-  対象エリア(通路部)
-  機器ハッチ(開口部)
-  通路部



3階から4階機器ハッチ開口状況

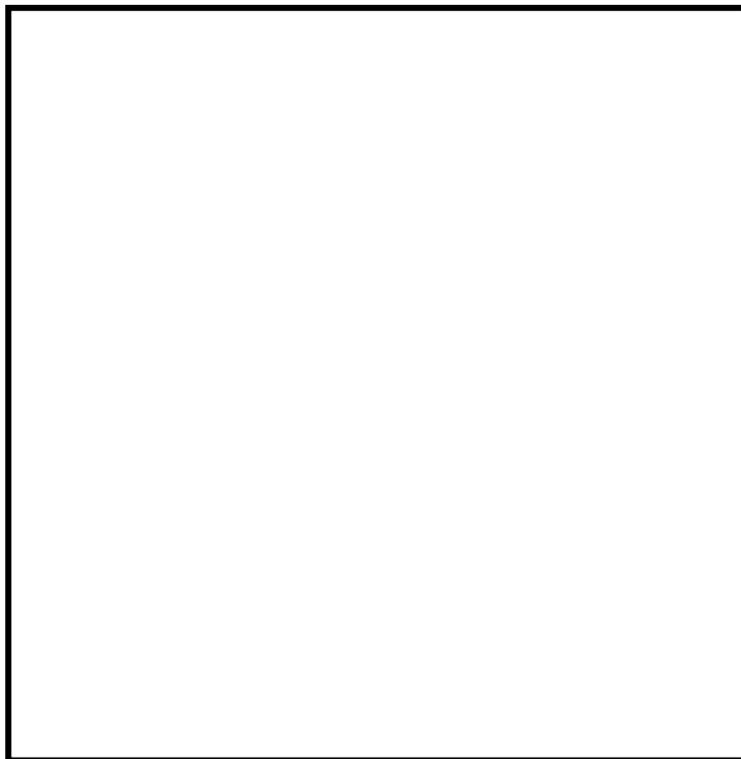
第1図 原子炉建屋通路部の特徴(その5)

⑦原子炉建屋5階



⑧原子炉建屋6階

対象エリア(通路部)
機器ハッチ(開口部)
→ 通路部



第1図 原子炉建屋通路部の特徴(その6)

3. 原子炉建屋内の通路部における火災発生時の対応方針

3.1 原子炉建屋内通路部の特徴

2. 原子炉建屋内のレイアウトで示したとおり，東海第二発電所の原子炉建屋通路部は，大部分の階層で周回できる通路となっている。また，その床面積は原子炉建屋6階で最大で1,319㎡と大きい。さらに階層間は機器ハッチで開口部が存在し，水素対策として通常から開状態となる。

3.2 原子炉建屋内通路部への全域消火による消火設備の設置検討

原子炉建屋通路部に対する消火方法として，全域消火方式となる全域ガス消火設備及びスプリンクラー設備について設置を検討した。

(1) 原子炉建屋通路部における全域ガス消火設備の評価

全域ガス消火設備は，不活性ガス消火設備，ハロゲン化物消火設備に大別される。またそれぞれに使用する主な薬剤は，第1表のとおりある。

第1表 全域ガス消火設備と消火ガスの種類

消火設備	不活性ガス消火設備				ハロゲン化物消火設備			
消火ガスの種類	二酸化炭素	IG-541	IG-55	窒素	ハロン1301	HFC-227ea	HFC-23	FK-5-1-12

第1表に示す消火ガスを使用する全域ガス消火設備は，火災防護に係る審査基準の要求2.2.1(2)①のとおり，原子炉建屋通路部が煙の充満等により消火活動が困難となっても消火が可能な設備である。

また，火災防護に係る審査基準の要求2.2.1(2)⑤では，消火設備は，火災の炎，熱による直接的な影響のみならず，煙，流出流体，断線，爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物，系統または機器に悪影響をおよぼ

さないように設置することが要求される。第1表の消火ガスは機器に対し悪影響をおよぼさないことを確認している。さらに、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑩、⑪の要求では、全域ガス消火設備は、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計とするとともに、外部電源喪失時に機能を失わないよう電源を確保することが必要となる。

一方で、全域ガス消火設備の消防法施行規則上の要求事項を第2表に整理する。

第2表 消防法施行規則上の要求事項の整理

消火設備	消火ガスの種類	消防法施行規則の要求事項
不活性ガス消火設備	二酸化炭素	【19条第5項第4号イ(ロ)】 階高の2/3以下にある開口部は消火剤放射前に閉鎖できる自動閉鎖装置を設ける
	IG-541 IG-55 窒素	【19条第5項第4号ロ】 消火剤放射前に閉鎖できる自動閉鎖装置を設ける
ハロゲン化物消火設備	ハロン1301	【20条第3項第一号イ(ロ)】 階高の2/3以下にある開口部は消火剤放射前に閉鎖できる自動閉鎖装置を設ける
	HFC-227ea HFC-23 FK-5-1-12	【20条第4項第2の2号】 防護区画の面積が1000㎡以上には適用不可 【20条第4項第2の4号ロ】 消火剤放射前に閉鎖できる自動閉鎖装置を設ける

原子炉建屋通路部には床面積1,000㎡を超える階層があり、ハロゲン化物消火設備のうちHFC-227ea、HFC-23、FK-5-1-12は、第2表のとおり適用不可である。

また、不活性ガス消火設備である二酸化炭素、窒素は、消火設備作動時及び万が一の誤作動時に消火ガスが原子炉建屋通路部に侵入し窒息という人身安全上の問題がある。ハロン1301についても火災発生時に消火ガスを原子炉建屋通路部に放出することを想定すると、比重の重い気体であるため、フロアレベルに滞留し人身に対し安全上の懸念が否定できない。

以上より、全域ガス消火設備の採用は優先順位として低いと評価する。

(2) 原子炉建屋通路部におけるスプリンクラー設備の評価

スプリンクラー設備は、火災発生時に火災発生場所及びその周辺に消火水を噴霧し冷却することにより消火を行うものである。

原子炉建屋通路部の上部にはケーブルトレイが敷設されているため、スプリンクラー設備はこれを網羅するよう原子炉建屋通路部全域に設置することとなる。

スプリンクラー設備は、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)①の要求にあるとおり、原子炉建屋通路部が煙の充満等により消火活動が困難となっても消火が可能な設備である。

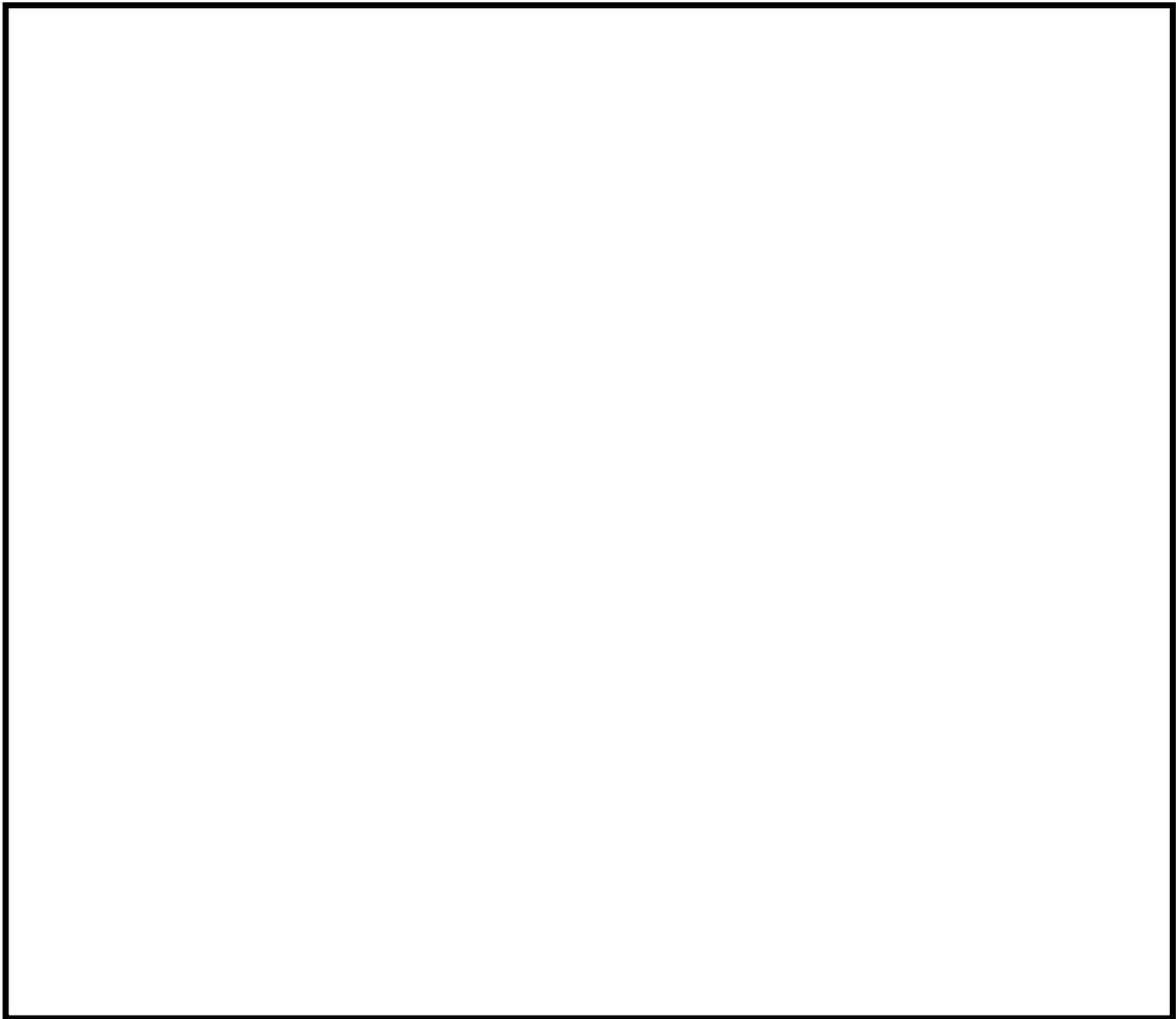
また、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑤では、消火設備は火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線、爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物、系統または機器に悪影響をおよぼさないように設置することが要求されている。したがって、スプリンクラー設備では作動時に発生する水について内部溢水への影響を評価し問題ないことを確認するとともに、スプリンクラー設備の作動により安全機能を有する機器等が被水する場合には、被水による影響を防止するための対策を講じることが必要となる。さらに、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑩、⑪の要求のとおり、スプリンクラー設備は、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計にするとともに、外部電源喪失時に機能を失わないよう電源を確保することが必要となる。

一方で、原子炉建屋通路部にはケーブルトレイや安全機能を有する電源盤が設置されている(第2図)。万が一、ケーブルトレイや盤で火災が発生しスプリンクラー設備が作動、水噴霧をした場合、噴霧による滞留した水を伝って作業員等が感電する可能性がある。また、原子炉建屋通路部の安全機能を有する機器等の被水対策により、当該機器の監視、操作性等に影響をおよぼ

す可能性が否定できない。

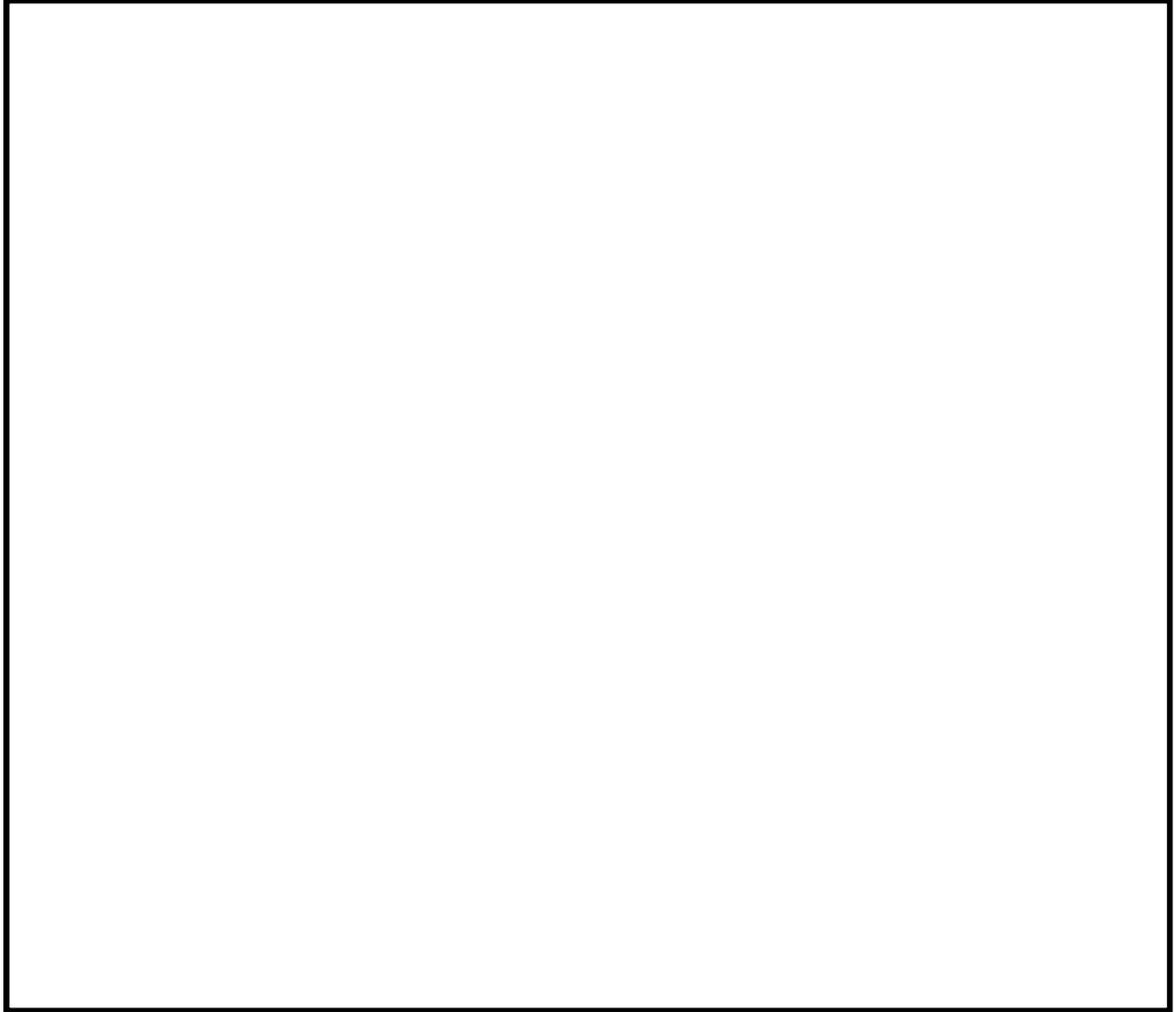
以上のことから、スプリンクラー設備の採用は優先順位として低いと評価する。

①原子炉建屋地下2階



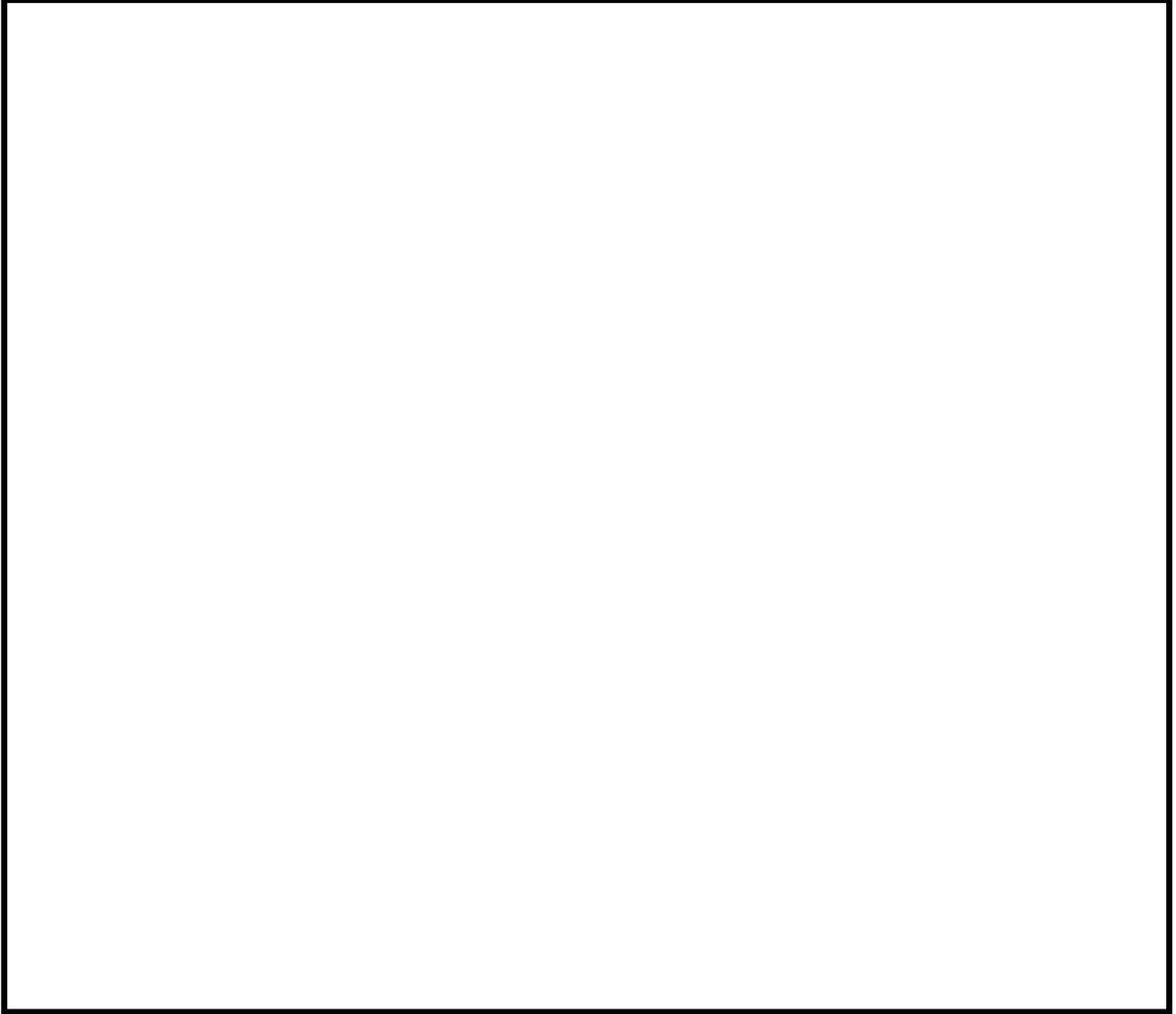
第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・電源盤の配置(その1)

②原子炉建屋地下1階



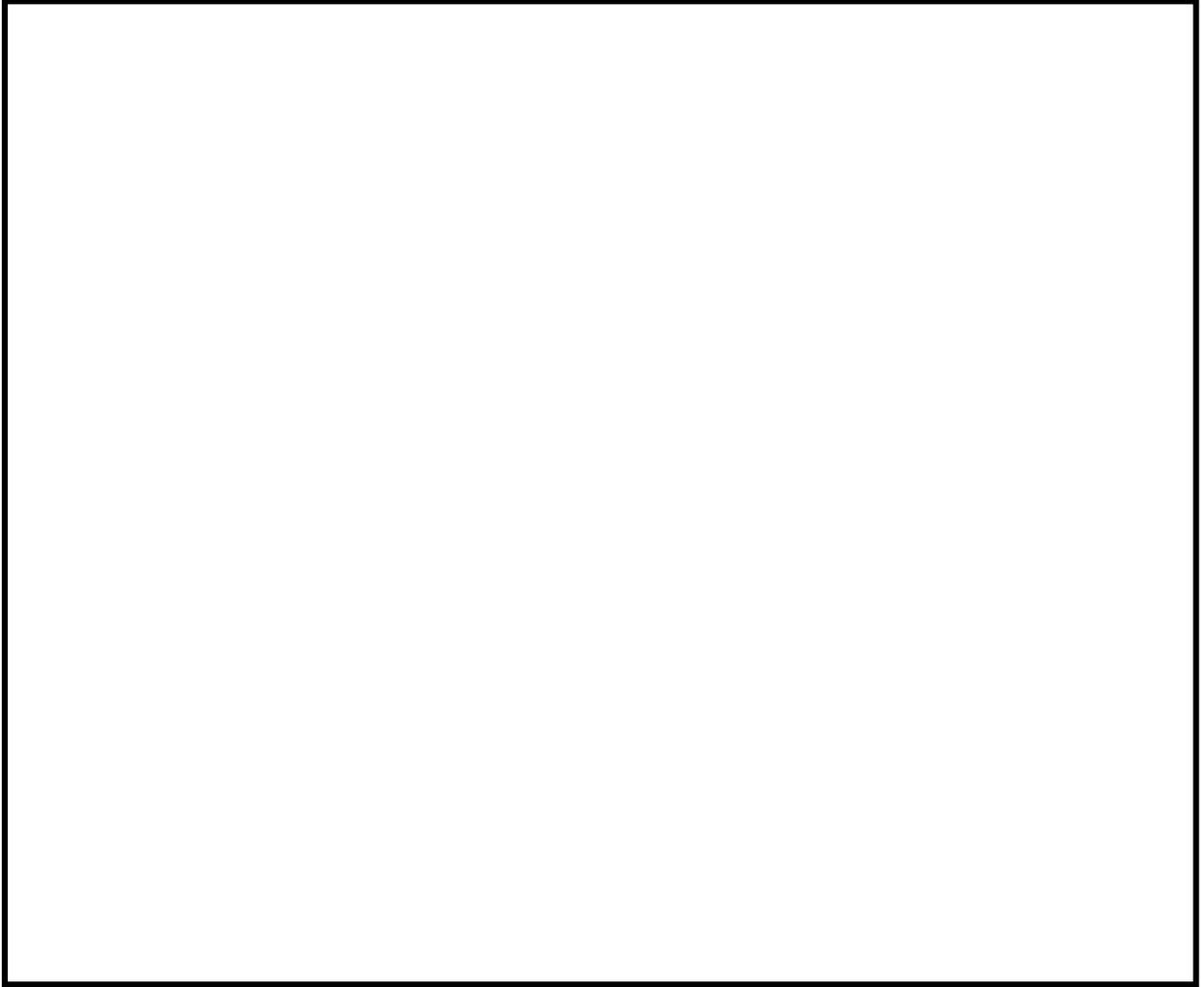
第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・電源盤の配置(その2)

③原子炉建屋1階



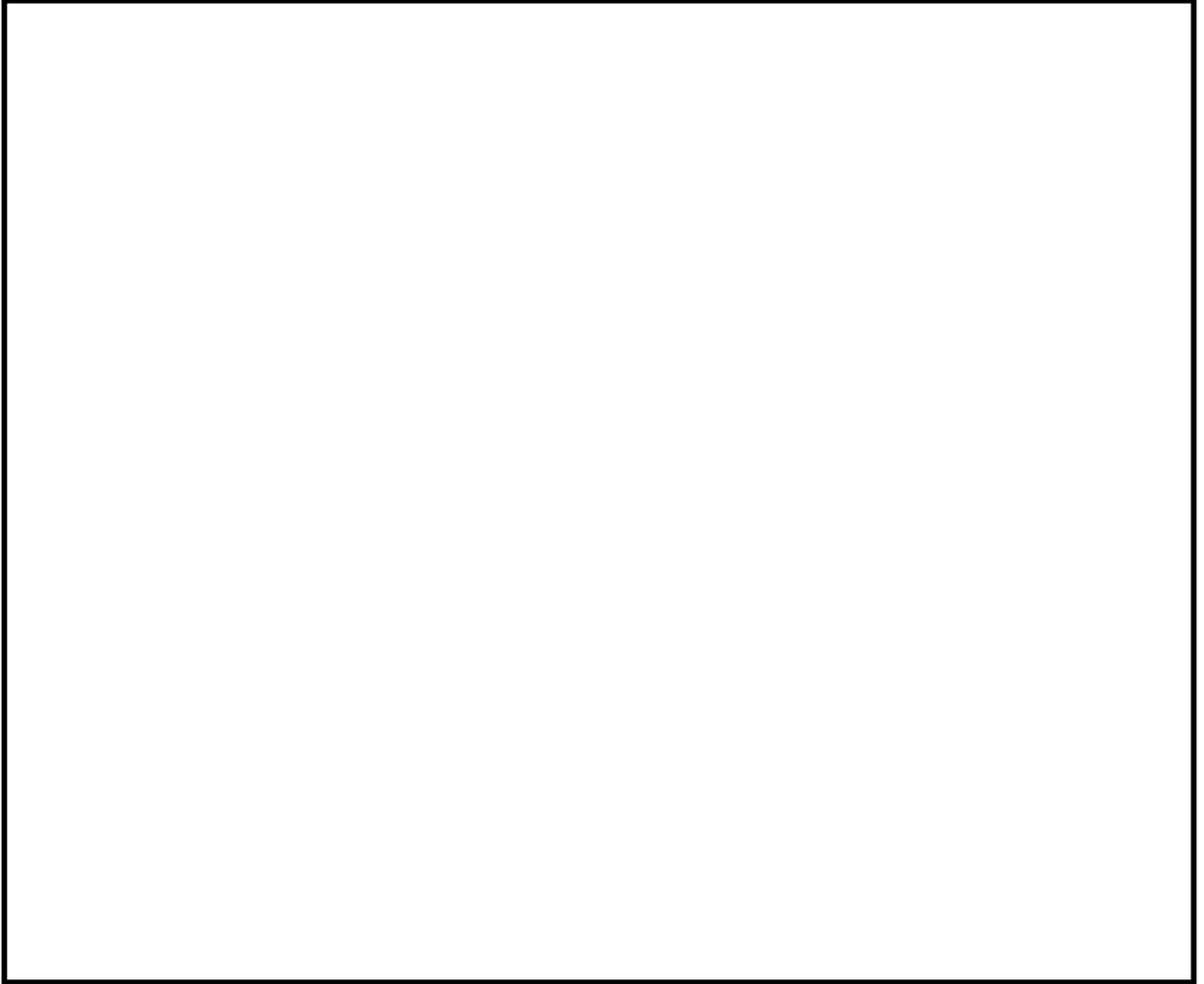
第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・電源盤の配置(その3)

④原子炉建屋2階



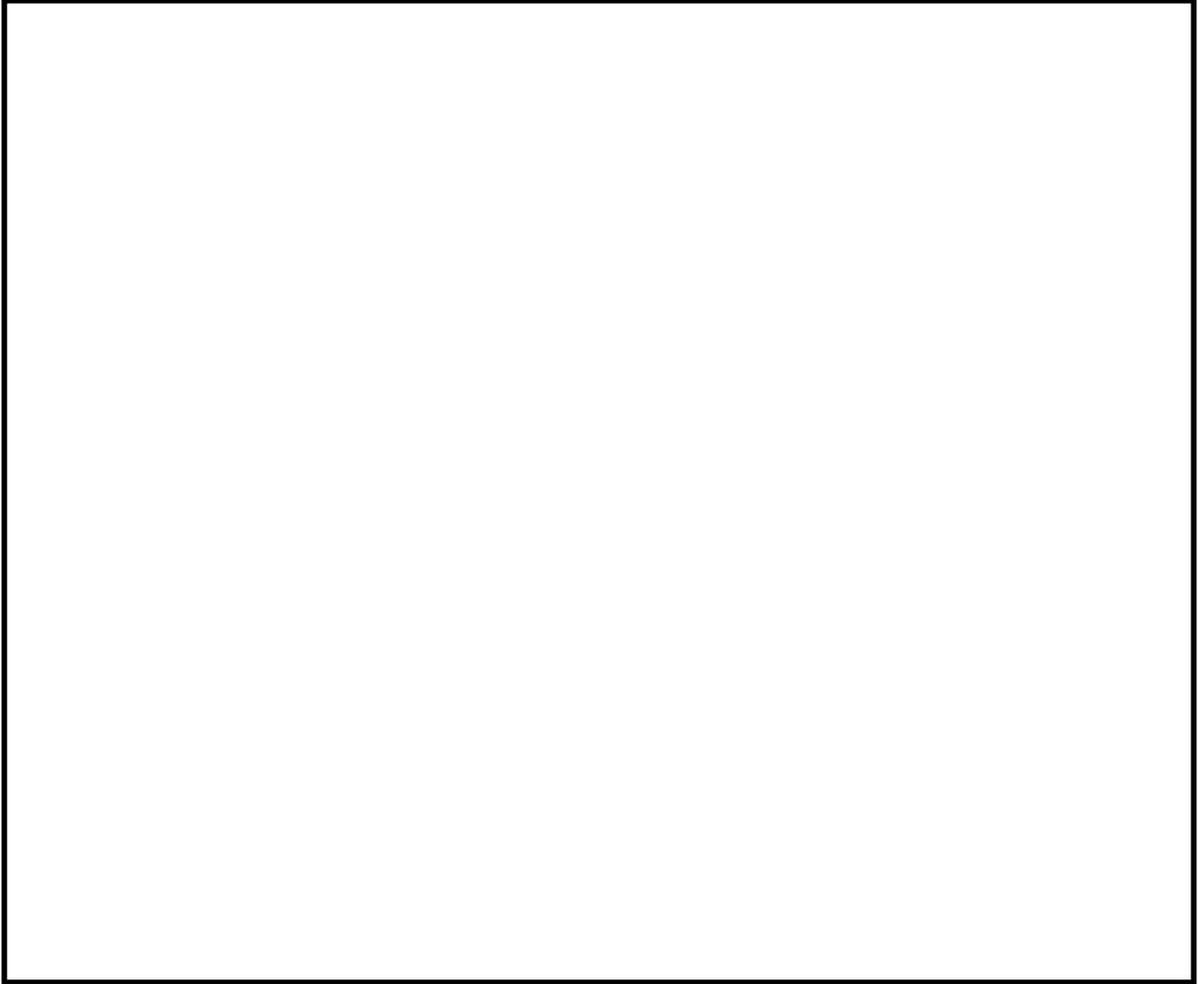
第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・電源盤の配置(その4)

⑤原子炉建屋3階



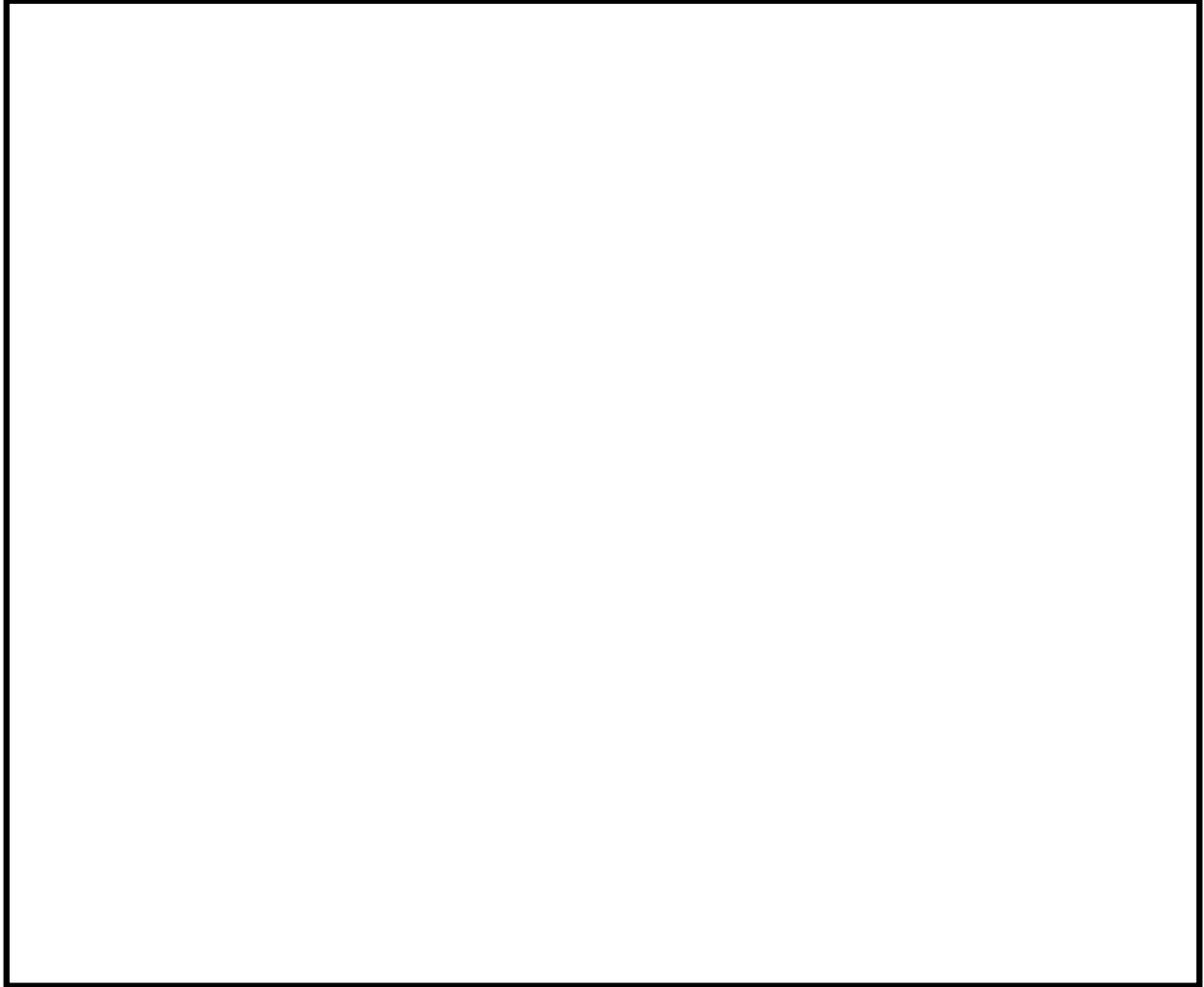
第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・安全系盤の配置(その5)

⑥原子炉建屋4階



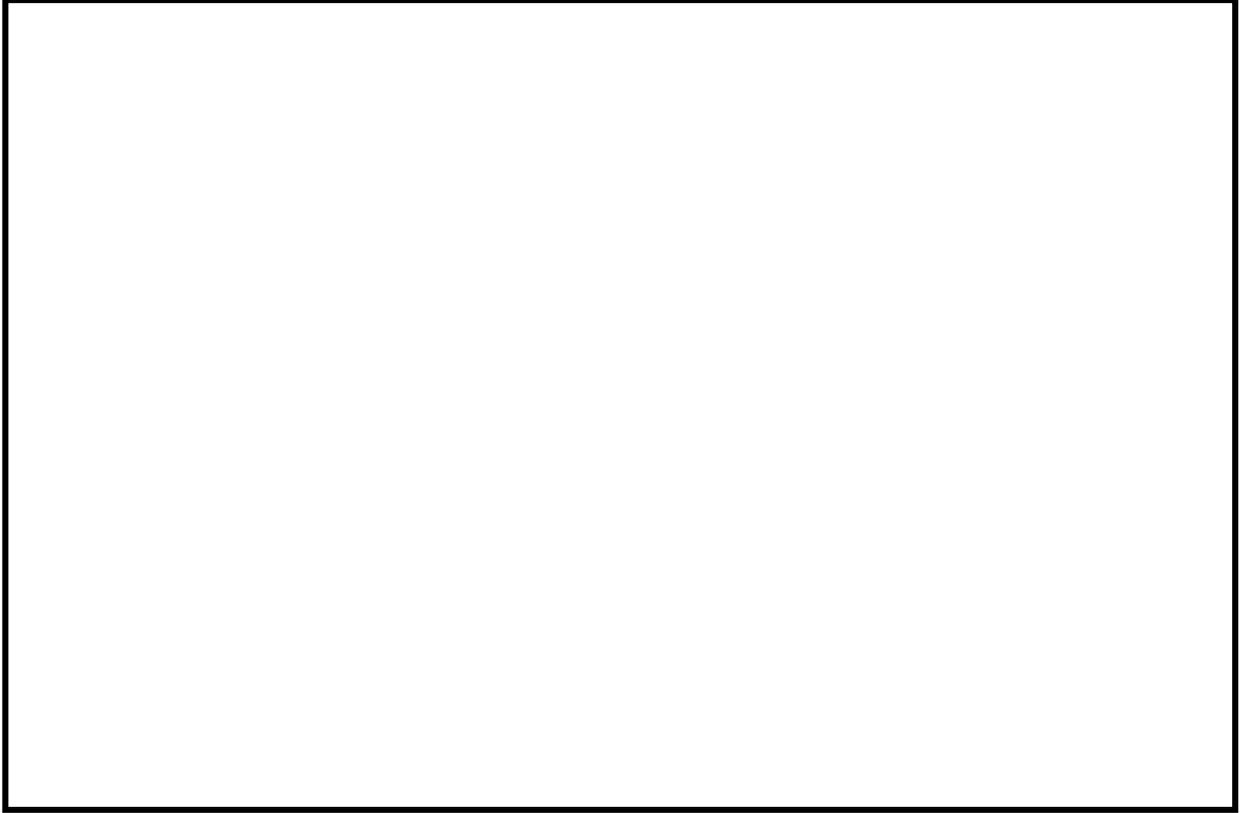
第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・安全系盤の配置(その6)

⑦原子炉建屋5階



第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・安全系盤の配置(その7)

⑧原子炉建屋6階



第2図 原子炉建屋通路部のケーブルトレイ・安全系盤の配置(その8)

3.3原子炉建屋通路部における局所消火の検討

3.1, 3.2において原子炉建屋通路部に対し全域ガス消火設備及びスプリンクラー設備の採用は優先順位として低いと評価したことから、原子炉建屋通路部における局所消火の採用について検討する。

(1)原子炉建屋通路部における油内包機器に対する局所消火の検討

原子炉建屋通路部にある油内包機器は、主なものとしてCRDポンプ、制御油発生装置(HPU)、冷凍機、PLR-MGセット(低速度用電源装置)、SLCポンプがある。これらの機器に内包する潤滑油が燃焼した場合は煙が発生する可能性がある。

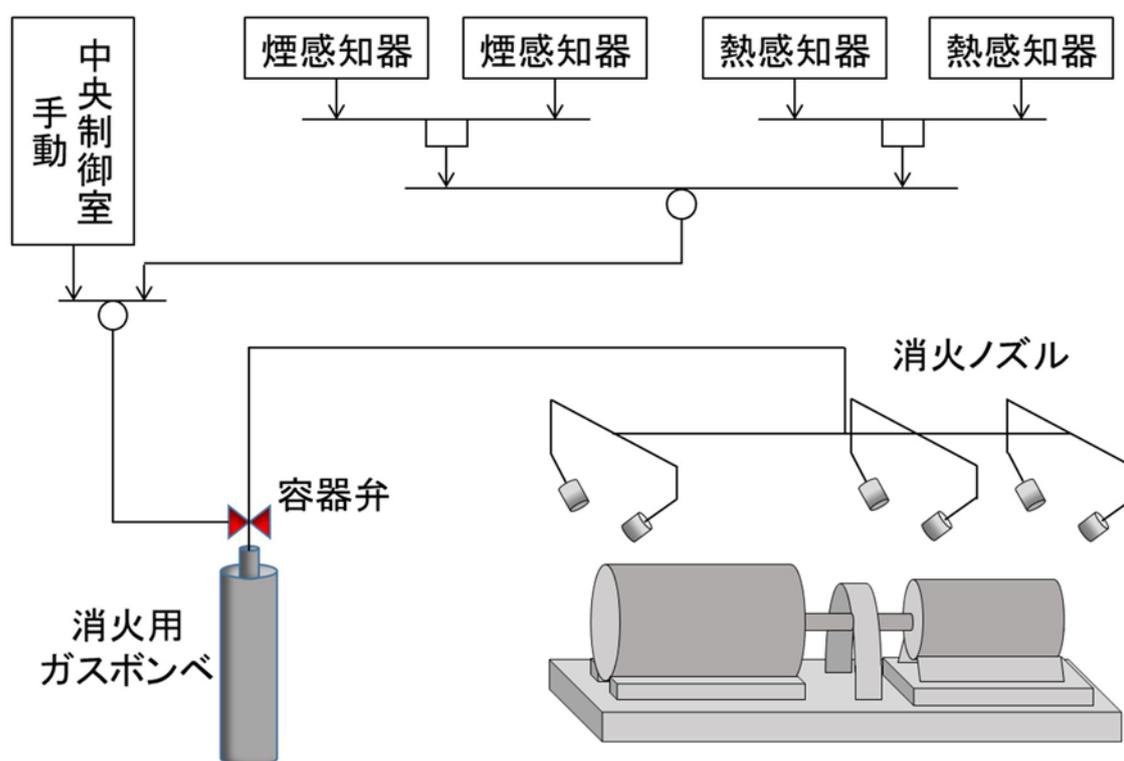
したがって、油内包機器には迅速な消火が必要であり、固定式の局所消火設備の消火剤のうち、ガス消火剤は他の機器に対し悪影響をおよぼすおそれ小さいことから、油内包機器には固定式のハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する。

固定式のハロゲン化物自動消火設備(局所)は、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)①の要求にあるとおり、原子炉建屋通路部が煙の充満等により消火活動が困難となっても、自動又は中央制御室からの遠隔手動によって消火が可能な設備とする。

また、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑤の要求では、消火設備は火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線、爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物、系統または機器に悪影響をおよぼさないように設置することとされている。固定式のハロゲン化物自動消火設備(局所)は、消火剤としてハロン1301を使用し、ハロン1301が機器に悪影響をおよぼさないことを確認している。さらに、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑩、⑪の要求にあるとおり、固定式のハロゲン化物自動消火設備(局

所) は、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計とし、外部電源喪失時に機能を失わないよう電源を確保することが必要となる。

油内包機器に対する固定式のハロゲン化物自動消火設備(局所)の概要を第3図に示す。



第3図 固定式のハロゲン化物自動消火設備(局所) (ハロン1301)の概要

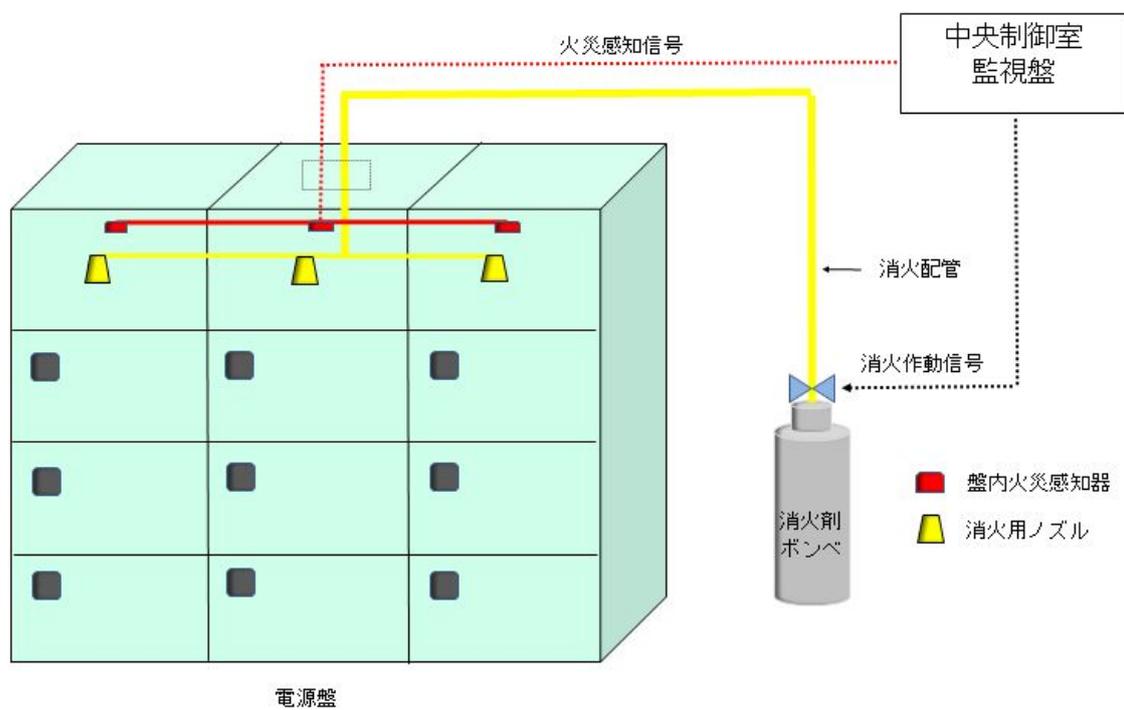
(2) 原子炉建屋通路部における電源盤に対する局所消火の検討

原子炉建屋通路部に設置される電源盤は、過電流保護装置が設置され、当該電源盤で過電流が継続し火災が発生するおそれはない。しかしながら、万一、電源盤で火災が発生した場合に速やかな消火が可能となるように、固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する。

電源盤に対する固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）は、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)①の要求にあるとおり、原子炉建屋通路部が煙の充満等により消火活動が困難となっても、自動又は中央制御室からの遠隔手動により消火が可能な設備とする。

また、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑤では、消火設備は火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線、爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物、系統または機器に悪影響をおよぼさないように設置することとされている。電源盤に対する固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）は、ハロン1301を使用し、機器に悪影響をおよぼさないことを確認している。さらに、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑩、⑪の要求にあるとおり、電源盤に対する固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）は、故障警報を中央制御室に吹鳴する設計とし、外部電源喪失時に機能を失わないよう電源を確保することが必要となる。

電源盤に対する固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）の概要を第4図に示す。



第4図 電源盤に対する固定式のハロゲン化物自動消火設備(局所)(ハロン1301)
の概要

(3) 原子炉建屋通路部におけるケーブルトレイに対する局所消火の検討

原子炉建屋通路部に設置されるケーブルは、原子炉建屋通路部の中でも可燃物量が大きく、火災が発生した場合は速やかな消火が必要である。ケーブルを敷設するケーブルトレイに対する局所の消火方法としては、固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）、消火活動による消火がある。

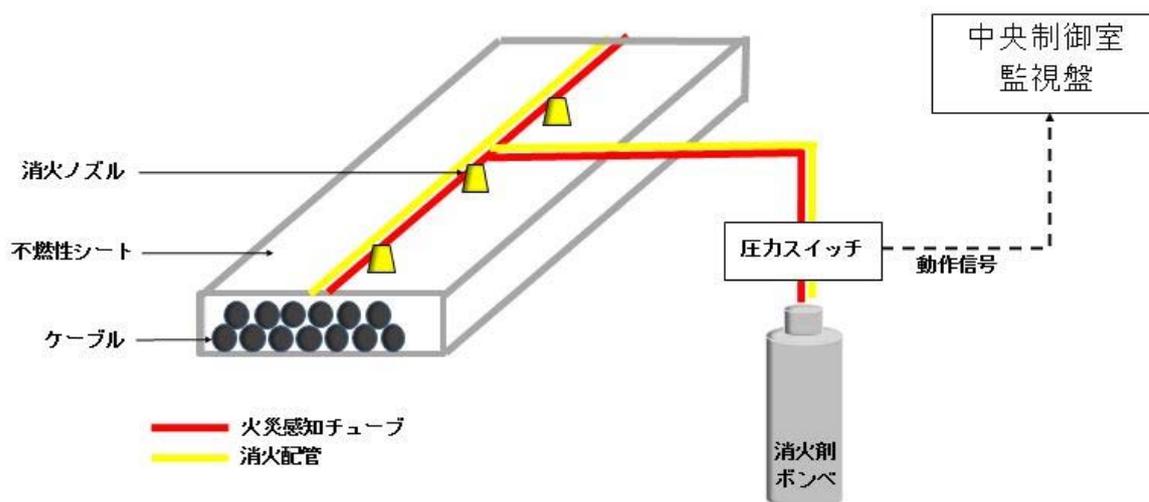
ケーブルトレイに対する固定式消火設備は、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)①の要求にあるとおり、原子炉建屋通路部が煙の充満等により消火活動が困難となっても、自動又は中央制御室からの遠隔手動により消火が可能な設備とする。

また、火災防護に係る審査基準2.2.1(2)⑤では、消火設備は火災の火炎、熱による直接的な影響のみならず、煙、流出流体、断線、爆発等による二次的影響が安全機能を有する構築物、系統または機器に悪影響をおよぼさないように設置することとされている。

ケーブルトレイに対するハロゲン化物自動消火設備（局所）としては、ガス消火剤の場合FK-5-1-12があり、本消火剤は機器に対し悪影響がないことを確認している。

以上のことから、原子炉建屋通路部におけるケーブルトレイは、安全機能を有する機器に対する悪影響を考慮し、FK-5-1-12を消火剤とする固定式のハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する。

ケーブルトレイに対するハロゲン化物自動消火設備（局所）の概要を第5図に示す。



第5図 ケーブルトレイに対する
ハロゲン化物自動消火設備(局所)(FK-5-1-12)の概要

(4) その他の可燃物に対する消火方針の検討

原子炉建屋通路部に設置される上記(1)～(3)以外の可燃物は、可燃物が少ないこと、金属管体・金属被覆の可とう電線管に収納されていることにより、万が一、当該機器及びケーブルで火災が発生したとしても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としていること、又は使用时以外は通電せずに発火源とならないような設計とする。したがって、火災が発生するおそれはなく、万が一火災が発生したとしても煙の発生を抑えることから、消火活動が困難とならない。(別紙1)

なお、これらのものに対しては、火災発生時に備え東海第二発電所に常駐する初期消火要員にて消火器等を使用し消火活動を行うものとする。

(5) 原子炉建屋通路部の持込み可燃物管理

原子炉建屋通路部については、電算機のシステムにより持込み可燃物管理を実施する。持込み可燃物管理における火災の発生防止、延焼防止に関

する遵守事項は以下のとおり。

- ・ケーブルトレイ直下への可燃物の仮置きを禁止する。
- ・火災区域(区画)において、周囲に火災防護対象機器がない場所に可燃物を仮置きする場合には、不燃シートで覆うまたは金属箱の中に収納するとともに、その近傍には消火器を準備する。
- ・火災区域(区画)での作業に伴い、火災防護対象機器近傍に作業場必要な可燃物を持ち込む際には、作業員の近くに置くとともに、休憩時及び作業終了時には火災防護対象機器近傍から移動する。
- ・火災発生時の煙の充満等により消火活動が困難とならない火災区域(区画)は、可燃物の仮置きを禁止する。

なお、原子炉建屋通路部において定期検査中の放射線管理資機材等の設置、仮設分電盤の設置、工事用ケーブル・ホース類等の仮設資機材となる可燃物を設置する場合は、防火監視の強化、可燃性の資機材から6m(火災防護に係る審査基準2.3.1項(2)bで示される水平距離を参考に設定)以内での火気作業禁止といった措置を行い、火災の発生防止、延焼防止も努めることを持込み可燃物の運用管理手順に定めるとともに、火災防護計画書にて定める。

(6)まとめ

原子炉建屋通路部には資料5で示すとおり異なる2種類の感知器を設置し、主な可燃物に対しては、局所消火方式によるハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とすることにより、火災発生時に速やかに火災を感知し消火する。その他の可燃物に対しては、煙の発生を抑えるため消火活動が困難とならない。したがって、消火器による消火活動とする。

原子炉建屋通路部において消火活動が困難とならない機器について

○原子炉建屋地下2階 EV前通路

原子炉建屋地下2階 EV前通路に設置されている機器は、地震加速度検出器、通路上部の電動弁等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

エリアレイアウト



設置されている機器

地震加速度検出器



電動弁



○原子炉建屋地下2階 RCICポンプ前通路

原子炉建屋地下2階 RCICポンプ前通路に設置されている機器は,RCICポンプ, RCICタービン, 空調機, 電動弁, 計器, 計器収納箱である。

当該エリアは, 固定式消火設備を設置する設計とする。

したがって, 万が一, 当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても, 他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

エリアレイアウト



設置されている機器

空調機



計器 (伝送器)



計器収納箱



○原子炉建屋地下2階 東側サンプポンプ前通路

原子炉建屋地下2階 東側サンプポンプ前通路に設置されている機器は、サンプポンプである。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

サンプポンプ設置状況



○原子炉建屋地下2階 LPCSポンプ前通路

原子炉建屋地下2階 LPCSポンプ前通路に設置されている機器は、LPCSポンプ、空調機、電動弁、計器である。

当該エリアは、固定式消火設備を設置する設計とする。

したがって、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

エリアレイアウト



設置されている機器

空調機



電動弁



計器（伝送器）



○原子炉建屋地下2階 HPCSポンプ前通路

原子炉建屋地下2階 HPCSポンプ前通路に設置されている機器は、HPCSポンプ、空調機、電動弁である。

当該エリアは、固定式消火設備を設置する設計とする。

したがって、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

エリアレイアウト



設置されている機器

空調機



電動弁



○原子炉建屋地下2階 RHRポンプ(B)前通路

原子炉建屋地下2階 RHRポンプ(B)前通路に設置されている機器は、RHRポンプ(B)、空調機、電動弁、地震加速度検出器である。

当該エリアは、固定式消火設備を設置する設計とする。

したがって、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

エリアレイアウト



設置されている機器

空調機



電動弁(遮蔽内に設置)



地震加速度検出器



○原子炉建屋地下2階 RHRポンプ(C)前通路

原子炉建屋地下2階 RHRポンプ(C)前通路に設置されている機器は、RHRポンプ(C)、空調機、計器、電動弁である。

当該エリアは、固定式消火設備を設置する設計とする。

したがって、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

エリアレイアウト



設置されている機器

空調機



計器（伝送器）



電動弁



○原子炉建屋地下2階 西側サンプポンプ前通路

原子炉建屋地下2階 西側サンプポンプ室に設置されている機器は，サンプポンプである。これらは，筐体，金属被覆の可とう電線管に収納していること等により，万が一，当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても，他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また，可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから，煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお，通路上部にあるケーブルトレイには，ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

サンプポンプ設置状況



○原子炉建屋地下1階 北側通路

原子炉建屋地下1階 北側通路に設置されている機器は、電動弁である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器



○原子炉建屋地下1階 南側通路

原子炉建屋地下1階 南側通路に設置されている機器は、電動弁、計器ラック等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上にある電源盤及び通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

電動弁



計器ラック



○原子炉建屋地下1階 東側通路

原子炉建屋地下1階に設置されている機器は、通路上部の電動弁、計器ラック等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上にある電源盤及び通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

電動弁



計器ラック



○原子炉建屋地下1階 西側通路

原子炉建屋地下1階 西側通路に設置されている機器は、通路上部の空気作動弁、電動弁、計器ラック等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上にある油内包機器のCRDポンプ及び通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

空気作動弁



電動弁



計器ラック



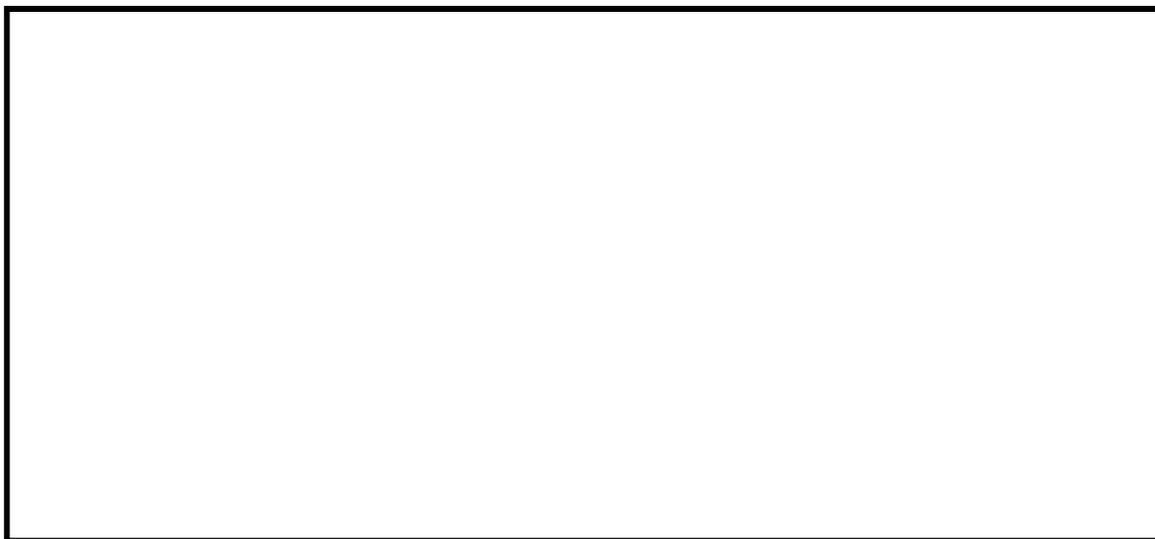
○原子炉建屋1階 北側通路

原子炉建屋1階 北側通路に設置されている機器は、計器、エリアモニタ等である。これらは筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としているとともに、クレーンは、通常は通電されておらず発火源がないこと、使用時のみ電源を投入し、使用時は近傍に作業員が居るため、万が一火災が発生してもすぐに消火が可能であることから、火災が発生するおそれはない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計器（伝送器）



エリアモニタ



○原子炉建屋1階 南側通路

原子炉建屋1階 北側通路に設置されている機器は、電動弁、現場盤等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

電動弁



現場盤



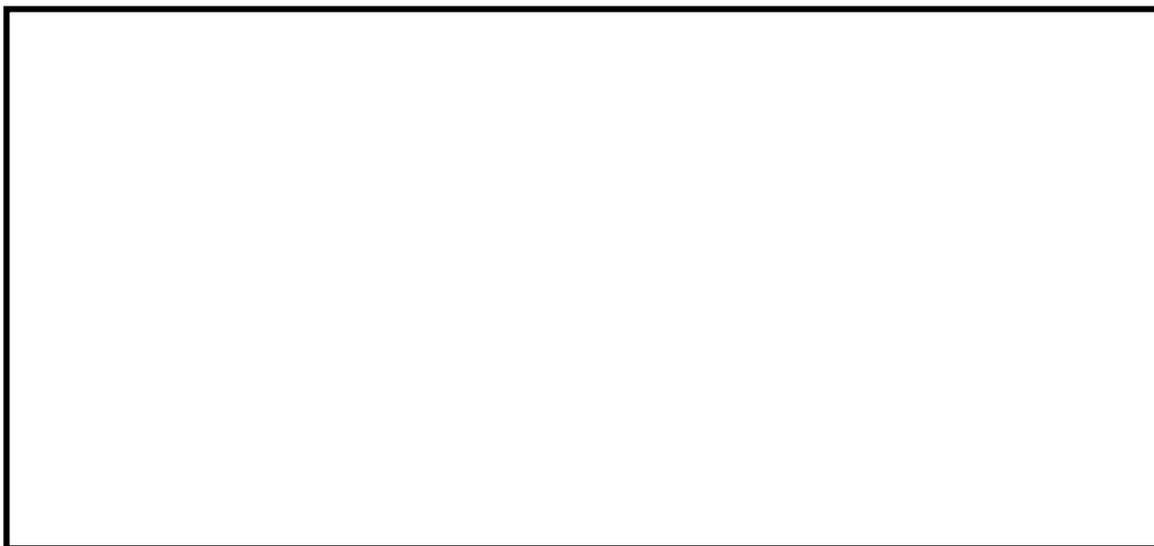
○原子炉建屋1階 東側通路

原子炉建屋1階 東側通路に設置されている機器は、計器ラック、電動弁、空気作動弁等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計器ラック



電動弁



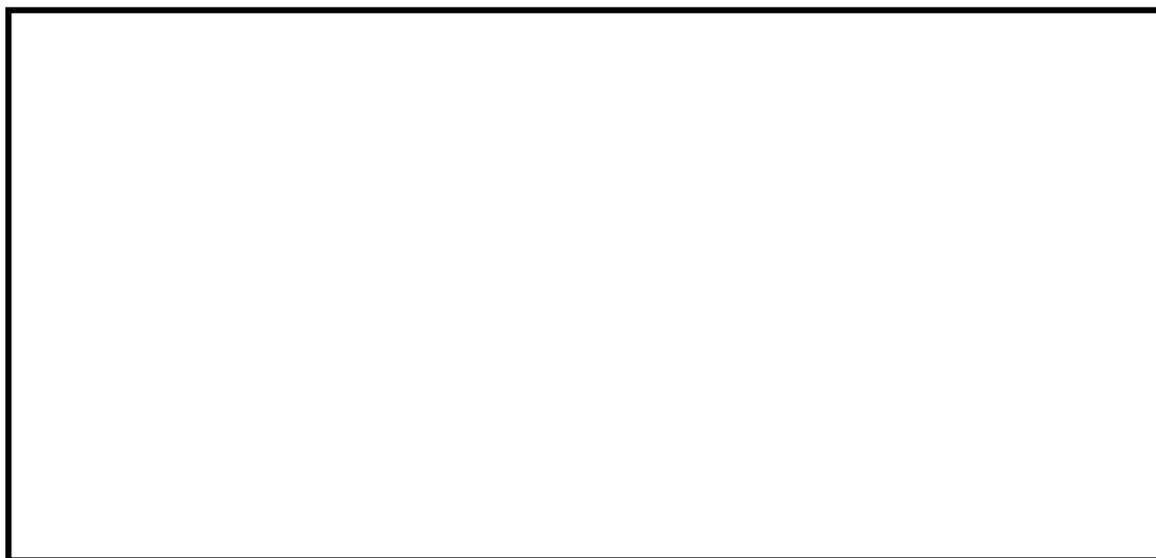
○原子炉建屋1階 西側通路

原子炉建屋1階 東側通路に設置されている機器は、電動弁、サンプルラック、電磁弁等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

電磁弁



電動弁



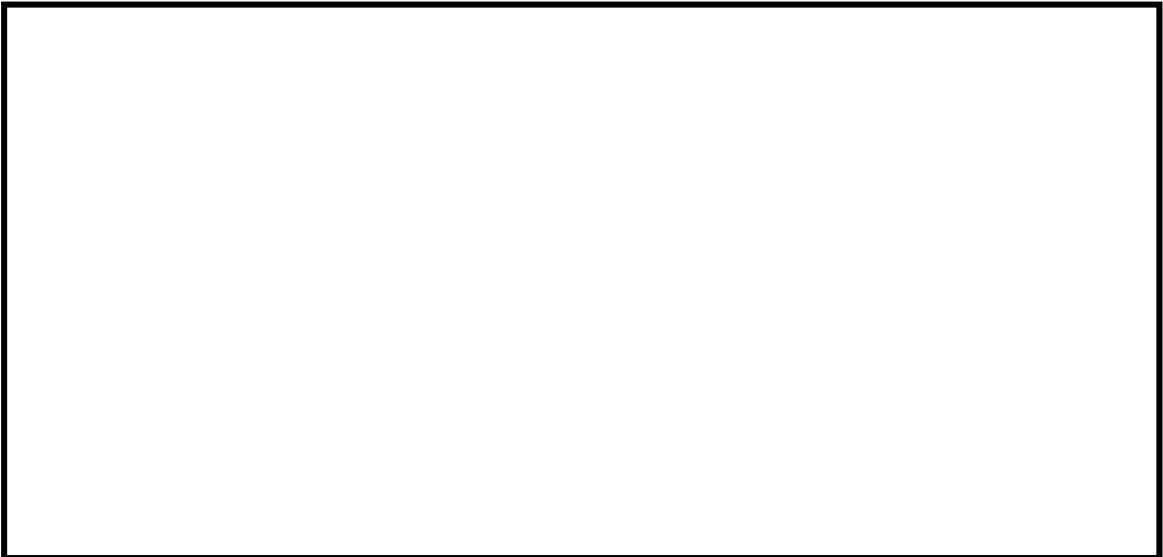
○原子炉建屋2階 東側通路

原子炉建屋2階 東側通路に設置されている機器は、計器ラック、通路上部の電動弁等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計器ラック



電動弁



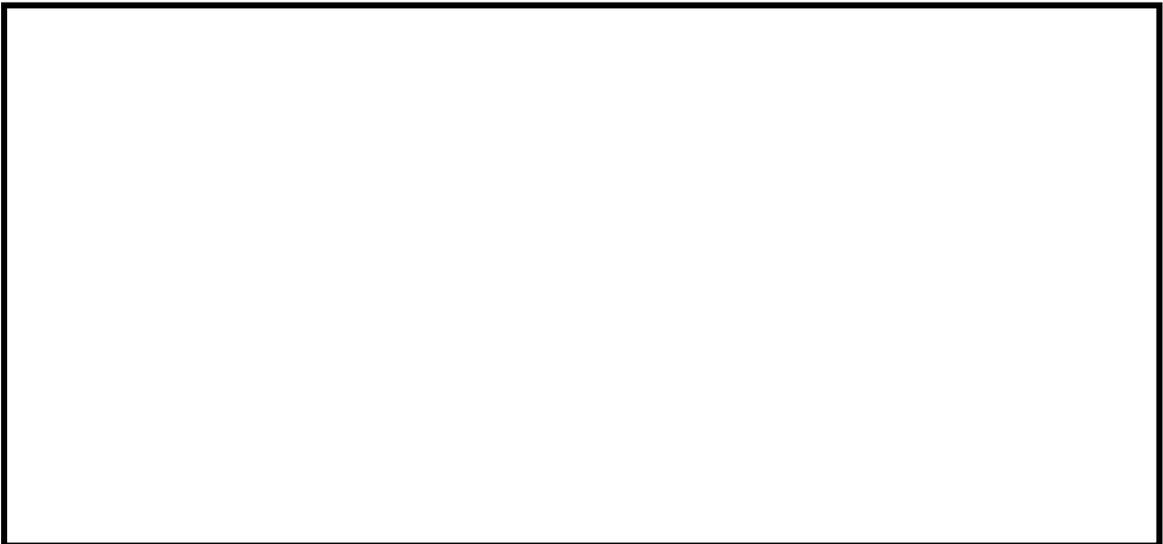
○原子炉建屋2階 南側通路

原子炉建屋2階 南側通路に設置されている機器は、空気作動弁、作業用台車、現場盤等である。これらは筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

空気作動弁



作業用台車



現場盤



○原子炉建屋2階 西側通路

原子炉建屋2階 西側通路に設置されている機器は、現場盤、エリアモニタ等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

現場盤



エリアモニタ



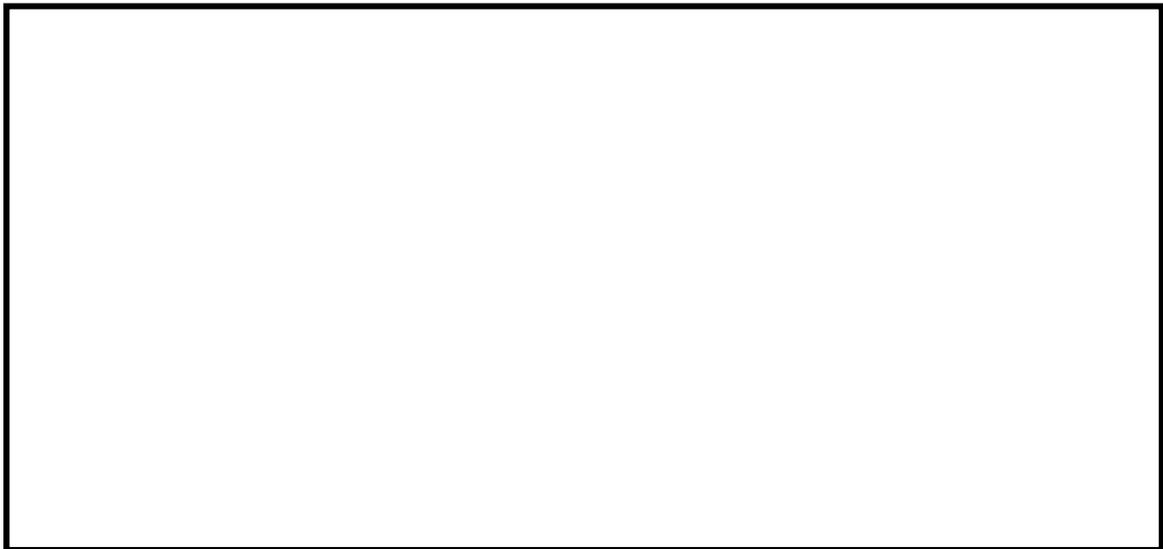
○原子炉建屋3階 北側通路

原子炉建屋3階 北側通路に設置されている機器は、電動弁、検出器等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にあるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

電動弁



検出器



○原子炉建屋3階 東側通路

原子炉建屋3階 東側通路に設置されている機器は、通路上部の電動弁、計器、制御盤、水圧制御ユニット(HCU)等である。これらは、筐体、金属容器、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上にある電源盤、通路上部のケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト

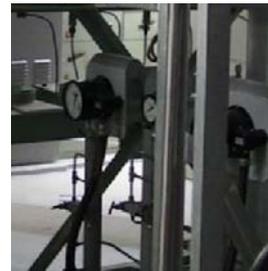


設置されている機器

電動弁



計器（圧力計）



○原子炉建屋3階 西側通路

原子炉建屋3階 西側通路に設置されている機器は、東側同様に水圧制御ユニット(HCU)が設置されており、この他計器や通路上部に電動弁などがある。である。これらは、筐体、金属容器、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上に設置されるHPU(制御油発生装置)、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計器 (ラック・伝送器等)



電動弁



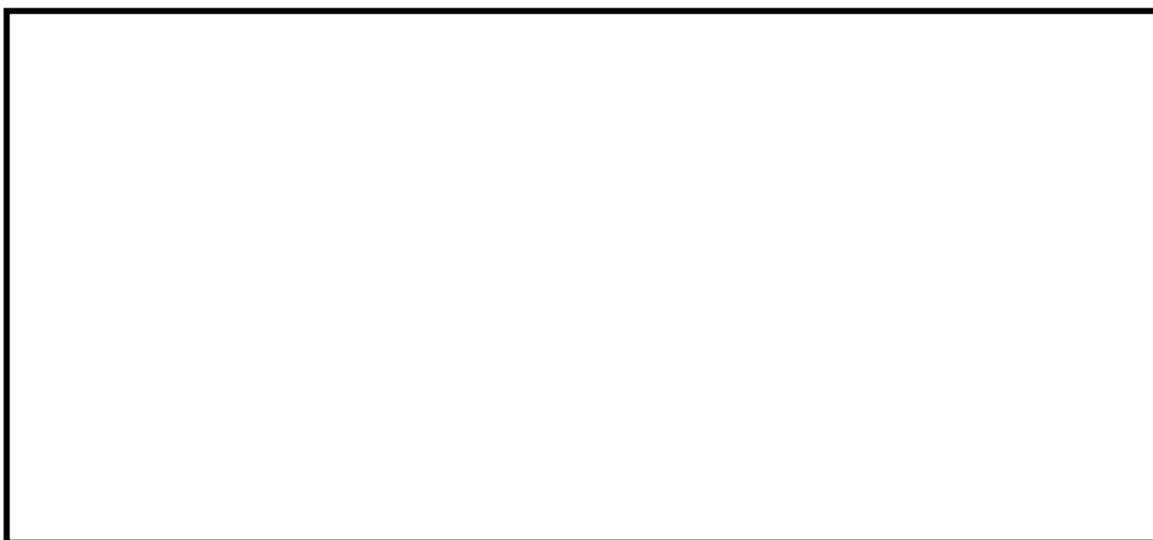
○原子炉建屋3階 南側通路

原子炉建屋3階 南側通路に設置されている機器は、FCSユニット、空気作動弁、計器等である。これらは、不燃性の鋼製容器で覆われていること、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上に設置されるHPU(制御油発生装置)、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

FCSユニット



空気作動弁



計器



○原子炉建屋4階 北側通路

原子炉建屋4階 北側通路に設置されている機器は、エリアモニタ、現場盤等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上の電源盤、通路上部にある一部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

エリアモニタ



現場盤



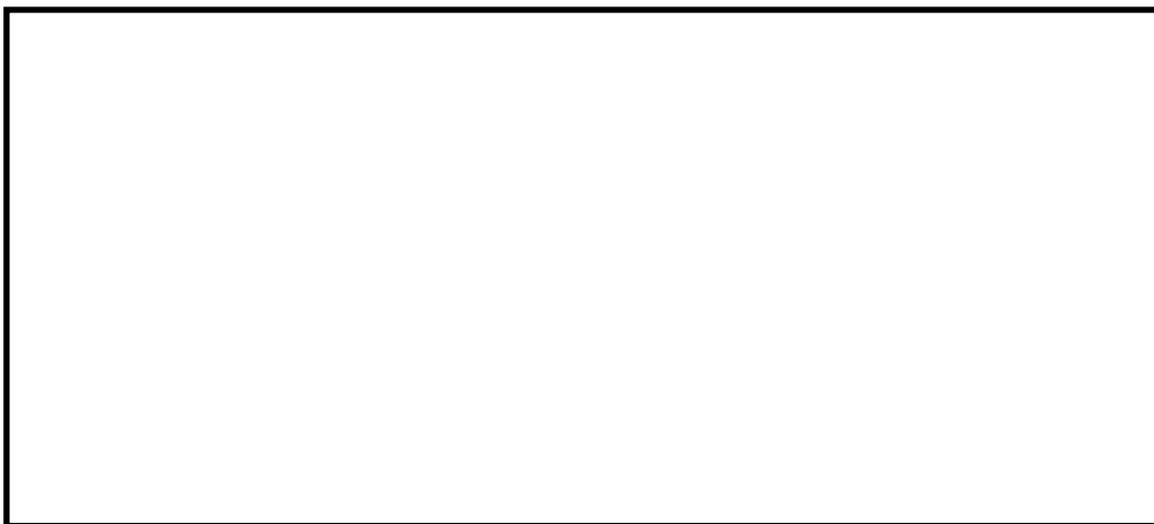
○原子炉建屋4階 南側通路

原子炉建屋4階 南側通路に設置されている機器は、現場盤、計器等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上に設置される油内包機器のPLR-MGセット(低速度用電源装置)、冷凍機、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

現場盤



計器

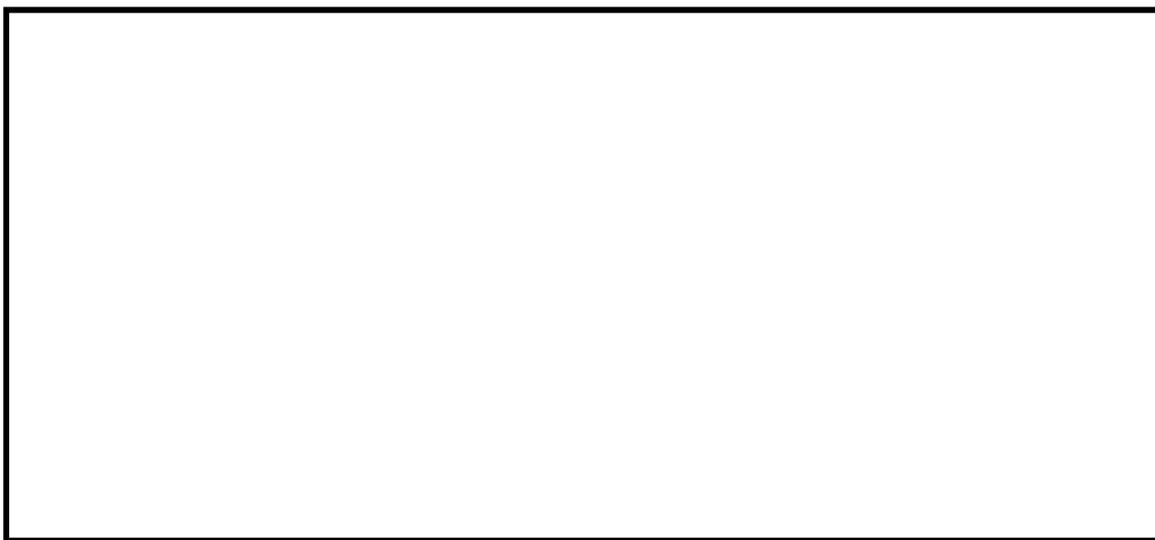


○原子炉建屋4階 東側通路

原子炉建屋4階 東側通路に設置されている機器は、計器や手動弁、電動弁等である。これらは、不燃材の金属、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としているとともに、クレーンは通常は通電されておらず発火源がないこと、使用時のみ電源を投入し、使用時は近傍に作業員が居るため、万が一火災が発生してもすぐに消火が可能であることから、火災が発生するおそれはない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

エリアレイアウト



設置されている機器

計器



電動弁



○原子炉建屋4階 西側通路

原子炉建屋4階 西側通路に設置されている機器は、計器ラックや現場盤等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上に設置される油内包機器のPLR-MGセット(低速度用電源装置)、冷凍機、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計器ラック



現場盤



○原子炉建屋5階 東側通路

原子炉建屋5階 東側通路に設置されている機器は、計装ラック、現場盤等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上部にある一部のケーブルトレイ及び原子炉建屋ガス処理系の設備にはハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計装ラック



現場盤



○原子炉建屋5階 西側通路

原子炉建屋5階 西側通路に設置されている機器は、計装ラック、制御盤等である。これらは、筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

なお、通路上にある油内包機器のSLCポンプ及びケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている機器

計装ラック



現場盤



○原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）

原子炉建屋原子炉棟6階（オペレーティングフロア）に設置している機器は、エリアモニタ、クレーン等である。これらは筐体、金属被覆の可とう電線管に収納していること等により、万が一、当該機器及びケーブルにおける火災が発生しても、他の機器で火災が発生することを防止する設計としていること、また、クレーンは通常で通電されておらず発火源がないこと、使用時のみ電源を投入し、使用の際は近傍に作業員がいるため、万が一、火災が発生しても初期消火活動が可能であることから、火災が発生するおそれはない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならない。

エリアレイアウト



設置されている機器

エリアモニタ



クレーン



添付資料 1 2

重大事故等対処施設周辺の可燃物等
の状況について

重大事故等対処施設周辺の可燃物等の状況について

1. 目的

重大事故等対処施設が設置される火災区域又は火災区画(以下、「火災区域(区画)」という。)は、基本的に火災発生時の煙の充満により消火活動が困難となるものとして選定するが、屋外のように火災が発生しても煙が大気へ排気される火災区域(区画)、煙の充満のおそれがある可燃物に対してハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする通路部に加え、可燃物が少ない火災区域(区画)は、火災発生時に煙の充満により消火活動が困難とならないことから、消火器及び消火栓による消火が可能である。

したがって、重大事故等対処施設を設置する火災区域(区画)の現場の状況を確認し、火災発生時の煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域(区画)を選定する。

2. 火災発生時の煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域(区画)の可燃物状況について

重大事故等対処施設を設置する火災区域(区画)のうち、火災発生時の煙の充満により消火活動が困難とならない火災区域(区画)の現場状況を以下に示す。なお、これらの火災区域(区画)は、発火源となる高温の熱源がないことや、火災源となる可燃物がほとんどないことに加え、持込み可燃物管理により火災荷重を低く抑える。具体的には、危険物の仮置き禁止、火災区域(区画)に仮置きされる可燃物の種類、量の確認と、火災荷重の評価を行う。火災区域(区画)内の仮置きについても、重大事故等対処施設の周辺には仮置きしないよう管理す

る。以上の持込み可燃物管理に係る要領については、火災防護計画に定める。

(1) R/B B2階 通路

R/B B2 階通路に設置している機器は、通路上部に電動弁があり、ケーブルは電線管又は可とう式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置していない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路部に一部敷設されるケーブルトレイについては、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

通路部



通路部上部の電動弁，電線管他



(2)R/B B1 階 東側通路

R/B B1階東側通路に設置している機器は、計器ラックや通路上部に電動弁があり、ケーブルは電線管又は可とう式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置されていない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路部に設置される電源盤や、通路上部に設置されるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト

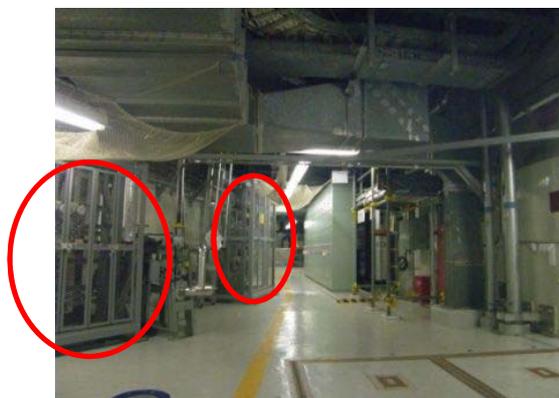


設置されている主な機器等

通路上部の電動弁，電線管他



計器ラック



(3)R/B B1階 西側通路

R/B B1階 西側通路に設置している機器は、計器ラックや電動弁があり、ケーブルは電線管又は可とう式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置されていない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路部に設置されるCRDポンプや電源盤、通路上部に設置されるケーブルトレイには、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

電動弁



計器ラック



(4) R/B B1 階 RHR 熱交換器 B 室

R/B B1 階 RHR 熱交換器 B 室に設置している機器は、熱交換器や電動弁等があり、ケーブルは電線管又は可とう式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置していない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

熱交換器



電動弁他



(5) R/B 1階 東側通路

R/B 1階 東側通路に設置している機器は、計器ラックや電動弁などがあり、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置していない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上部敷設にされるケーブルトレイについては、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

計器ラック



電動弁



(6) R/B 1 階 西側通路

R/B1 階 西側通路に設置している機器は、配管や配管サポート、電動弁などがある。ケーブルは電線管または可倒式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置していない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上部に敷設されるケーブルトレイについては、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

通路上の機器設置状況



電動弁及び電線管他



(7) R/B 2階 MS トンネル室

MS トンネル室に設置している機器は、主蒸気隔離弁、電動弁、主蒸気管トンネル冷却ファンが設置されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物としては駆動部に潤滑油を使用している。駆動部は不燃材である金属で覆われており、設備外部に燃え広がることはない。その他に可燃物は設置しておらず、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

主蒸気隔離弁



電動弁



冷却ファン



(8) R/B 2階 CUW 弁操作室

CUW 弁操作室に設置している機器は、電動弁や配管などが設置されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

電動弁他



可とう式電線管他



(9) R/B 2階 東側通路

R/B 2階 東側通路に設置している機器は、計器ラックや通路上部の電動弁、作業用台車などがあり、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。これらは不燃材、難燃材で構成されており、可燃物は設置していない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上部に敷設されるケーブルトレイについては、局ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

計器ラック



通路上部の電動弁



作業用台車他



(10) R/B 2階 西側通路

R/B 2階 西側通路に設置している機器は、空気作動弁、作業用台車、制御盤等などがある。これらは不燃材、難燃材で構成されており、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。制御盤は不燃材である金属で覆われており、設備外部に燃え広がることはない。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上部に敷設されるケーブルトレイについては、ハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

空気作動弁



作業用台車



制御盤等



(11) R/B 3 階 東側通路

R/B3 階東側通路に設置している機器は、電動弁、計器、制御盤、水圧制御ユニット(HCU)等などがある。これらは不燃材、難燃材で構成されており、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上に設置される HPU(制御油発生装置)、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

電動弁



HCU 上部



HCU



(12) R/B 3階 西側通路

R/B3 階西側通路に設置している機器は、東側同様に水圧制御ユニット(HCU)が設置されており、この他計器や通路上部に電動弁などがある。これらは不燃材、難燃材で構成されており、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上に設置される制御油発生装置(HPU)、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

計器



通路上部の電動弁



(13) R/B 4階 東側通路

R/B 4階東側通路に設置している機器は、計器や手動弁、電動弁、クレーンなどがある。これらは不燃材、難燃材で構成されており、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器または消火栓による消火が可能である。

なお、通路上に設置される電源盤、通路上部の一部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

計器



電動弁



(14) R/B 4階 西側通路

R/B 4階東側通路に設置している機器は、計器ラックやモニタ盤などがある。モニタ盤は不燃性の筐体で覆われており、ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器による消火が可能である。

なお、通路上に設置される油内包機器のPLR-MGセット(低速度用電源装置)、冷凍機、電源盤、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備(局所)を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

計器ラック，モニタ盤等



(15) R/B 5階 西側通路

R/B5 階西側通路に設置している機器は、計器ラック、制御盤などがある。

ケーブルは電線管または可とう式電線管に敷設されている。

また、可燃物管理により火災荷重を低く抑えることから、煙の充満により消火活動が困難とならないため、消火器による消火が可能である。

なお、通路上に設置される油内包機器の SLC ポンプ、通路上部のケーブルトレイにはハロゲン化物自動消火設備（局所）を設置する設計とする。

エリアレイアウト



設置されている主な機器等

計器，計器ラック等



41-6 重大事故等対処施設が設置される火災区域・火災区画の
火災防護対策について

【目次】

1. 概要
2. 火災区域(区画)の設定について
3. 火災感知設備について
4. 消火設備について

添付資料 1 重大事故等対処施設が設置される火災区域・火災区画及び火災防護対策一覧

重大事故等対処施設が設置される火災区域・火災区画の火災防護対策について

1. 概要

重大事故等対処施設を設置する火災区域の火災防護対策のうち、「火災区域(区画)の設定」「火災感知設備」「消火設備」について以下のとおり設定した。

2. 火災区域(区画)の設定について

重大事故等対処施設の火災防護対策を講じるために、屋内の重大事故等対処施設を設置するエリアと、屋外の重大事故等対処施設を設置するエリアについて、火災区域(区画)を設定した。(資料 41-3)

3. 火災感知設備について

重大事故等対処施設を設置する火災区域(区画)の火災の影響を限定するよう、火災を早期に感知するために、要求事項に応じた「火災感知設備」を設定した。(資料 41-4)

4. 消火設備について

重大事故等対処施設に火災が発生した場合に、火災を早期に消火するため、火災防護に係る審査基準の 2.2 火災の感知、消火に基づき消火設備を設定した。(資料 41-5)

添付資料 1

重大事故等対処施設が設置される

火災区域・火災区画及び火災防護対策一覧

添付資料 1

※今後の設計進捗により変更となる可能性があります。

東海第二発電所 重大事故等対処設備が設置される
火災区域又は火災区画及び火災防護対策一覧表

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
44	【代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入】 A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能） A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能） 手動スイッチ 制御棒 制御棒駆動機構 制御棒駆動水圧系水圧制御ユニット 制御棒駆動系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
44	【再循環系ポンプ停止による原子炉出力抑制】 A T W S 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能） 再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ 低速度用電源装置遮断器手動スイッチ		煙感知器・熱感知器	消火器
44	【ほう酸水注入】 ほう酸水注入ポンプ、ほう酸水貯蔵タンク、ほう酸水注入系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
44	【自動減圧系の起動阻止スイッチによる原子炉出力急上昇防止】 自動減圧系の起動阻止スイッチ		煙感知器・熱感知器	消火器
45	【高圧代替注水系による原子炉注水】 常設高圧代替注水系ポンプ、高圧代替注水系タービン止め弁、高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁[流路]、主蒸気系配管・弁[流路]、原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁[流路]、高圧代替注水系（注水系）配管・弁[流路]、高圧炉心スプレー系配管・弁・ストレーナ[流路]、原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
45	【原子炉隔離時冷却系による原子炉注水】 原子炉隔離時冷却系ポンプ、原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁[流路]、原子炉隔離時冷却系蒸気供給弁、主蒸気系配管・弁[流路]、原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁・ストレーナ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
45	【高圧炉心スプレー系による原子炉注水】 高圧炉心スプレー系ポンプ、高圧炉心スプレー系配管・弁・ストレーナ・スパーチャ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備	
45	【ほう酸水注入系による原子炉注水（ほう酸水注入）】 ほう酸水注入ポンプ，ほう酸水貯蔵タンク〔水源〕，ほう酸水注 入系配管・弁〔流路〕		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器	
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器	
45	【原子炉冷却材圧力バウンダリの圧力上昇抑制】 逃がし安全弁（安全弁機能） 主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ〔流路〕		煙感知器・熱感知器	消火器	
46	【逃がし安全弁】 逃がし安全弁〔操作対象弁〕，自動減圧機能用アキュムレータ， 主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ〔流路〕		煙感知器・熱感知器	消火器	
46	【原子炉減圧の自動化】 過渡時自動減圧機能，自動減圧系の起動阻止スイッチ		煙感知器・熱感知器	消火器	
			煙感知器・熱感知器	消火器	
46	【可搬型代替直流電源設備による逃がし安全弁機能回復】		57 条に記載		
46	【逃がし安全弁用可搬型蓄電池による逃がし安全弁機能回復】 逃がし安全弁用可搬型蓄電池		煙感知器・熱感知器	消火器	
46	【非常用窒素供給系による窒素確保】 非常用窒素供給系高圧窒素ポンペ，非常用窒素供給系配管・弁 〔流路〕，自動減圧機能用アキュムレータ〔流路〕		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器	
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器	
		煙感知器・熱感知器	消火器		
46	【非常用逃がし安全弁駆動系による原子炉減圧】 非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンペ，非常用逃がし安全 弁駆動系配管・弁〔流路〕	煙感知器・熱感知器	消火器		
		煙感知器・熱感知器	消火器		
		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器		
		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器		
		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器		
		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器		
		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器		
		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（局所）又は消火器		
46	【インターフェイスシステムLOCA隔離弁】 高圧炉心スプレイ系注入弁 原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁 低圧炉心スプレイ系注入弁 残留熱除去系A系注入弁 残留熱除去系B系注入弁 残留熱除去系C系注入弁	不燃材料のため追加対策不要。 (周囲で火災が発生しても消火後に手動操作が可能)			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
47	【低圧代替注水系（常設）による原子炉注水】 【低圧代替注水系（常設）による残存溶融炉心の冷却】 常設低圧代替注水系ポンプ，低圧代替注水系配管・弁[流路]， 残留熱除去系C系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
47	【低圧代替注水系（可搬型）による原子炉注水】 【低圧代替注水系（可搬型）による残存溶融炉心の冷却】 低圧代替注水系配管・弁[流路]，低圧炉心スプレイ系配管・弁・ スパージャ[流路]，残留熱除去系C系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
47	【残留熱除去系（低圧注水系）による原子炉注水】 残留熱除去系ポンプ，残留熱除去系熱交換器，残留熱除去系配 管・弁・ストレーナ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器			
煙感知器・熱感知器	消火器			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
47	【残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）による原子炉除熱】 残留熱除去系ポンプ，残留熱除去系熱交換器，残留熱除去系配管・弁[流路]，再循環系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
47	【低圧炉心スプレイ系による原子炉注水】 低圧炉心スプレイ系ポンプ，低圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパージャ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
47	【代替循環冷却系による残存熔融炉心の冷却】 代替循環冷却系ポンプ，残留熱除去系熱交換器，代替循環冷却系配管・弁[流路]，残留熱除去系配管・弁・ストレーナ，ポンプ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
47	【残留熱除去系海水系】 残留熱除去系海水系ポンプ，残留熱除去系海水系ストレーナ，残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
47	非常用取水設備		不燃材料のため追加対策不要	
47	【緊急用海水系】 緊急用海水ポンプ，緊急用海水系ストレーナ，緊急用海水系配管・弁[流路]，残留熱除去系海水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
48	【格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱】 フィルタ装置, 第一弁 (S/C側), 第一弁 (D/W側), 第二弁, 第二弁バイパス弁, 圧力開放板, 第二操作室遮蔽, 第二弁操作室 空気ポンプユニット (空気ポンプ), 遠隔人力操作機構, 第二弁操作室差圧計, フィルタ装置遮蔽, 配管遮蔽, 移送ポンプ, 不活性ガス系配管・弁[流路], 耐圧強化ベント系配管・弁[流路], 格納容器圧力逃がし装置配管・弁[流路], 真空破壊装置[流路], 窒素供給配管・弁[流路], 第二弁操作室空気ポンプユニット (配管・弁), 移送配管・弁[流路], 補給水配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
48	【耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱】 第一弁 (S/C側), 第一弁 (D/W側), 耐圧強化ベント系一次隔離弁, 耐圧強化ベント系二次隔離弁, 遠隔人力操作機構, 不活性ガス系配管・弁[流路], 耐圧強化ベント系配管・弁[流路], 非常用ガス処理系配管・弁[流路], 非常用ガス処理系排気筒[流路], 真空破壊装置 (S/C→D/W) [流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
48	【残留熱除去系 (原子炉停止時冷却系) による原子炉除熱】 残留熱除去系ポンプ, 残留熱除去系熱交換器, 残留熱除去系配管・弁 [流路], 再循環系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器			
煙感知器・熱感知器	消火器			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
48	【残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による原子炉格納容器内の除熱】 残留熱除去系ポンプ，残留熱除去系熱交換器，残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
48	【残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）によるサブプレッション・プール水の除熱】 残留熱除去系ポンプ，残留熱除去系熱交換器，残留熱除去系配管・弁・ストレーナ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器			
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
48	【残留熱除去系海水系による除熱】 残留熱除去系海水系ポンプ，残留熱除去系海水系ストレーナ， 残留熱除去系海水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備
48 49 50 54 55	非常用取水設備		不燃材料のため追加対策不要	
48	【緊急用海水系による除熱】 緊急用海水ポンプ，緊急用海水系ストレーナ，緊急用海水系配管・弁[流路]， 残留熱除去系海水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
49	【代替格納容器スプレィ冷却系（常設）による原子炉格納容器内の冷却】 常設低圧代替注水系ポンプ，低圧代替注水系配管・弁 [流路]， 代替格納容器スプレィ冷却系配管・弁[流路]，残留熱除去系B系配管・弁・スプレィヘッド[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
煙感知器・熱感知器	消火器			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
49	【代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却】 代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁[流路]， 低圧代替注水系配管・弁 [流路]， 代替燃料プール注水系配管 [流路]， 残留熱除去系配管・弁・スプレイヘッド[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
49	【残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による原子炉格納容器内の除熱】 残留熱除去系ポンプ， 残留熱除去系熱交換器， 残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
49	【残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）によるサブプレッション・プール水の除熱】 残留熱除去系ポンプ，残留熱除去系熱交換器，残留熱除去系配管・弁・ストレーナ[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
49	【緊急用海水系】 緊急用海水ポンプ，緊急用海水系ストレーナ，緊急用海水系配管・弁[流路]，残留熱除去系海水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
49	【残留熱除去系海水系】 残留熱除去系海水系ポンプ，残留熱除去系海水系ストレーナ，残留熱除去系海水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
50	【格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱】 フィルタ装置, 第一弁 (S/C側), 第一弁 (D/W側), 第二弁, 第二弁バイパス弁, 圧力開放板, 第二操作室遮蔽, 第二弁操作室 空気ポンプユニット (空気ポンプ), 遠隔人力操作機構, 第二弁操作室差圧計, フィルタ装置遮蔽, 配管遮蔽, 移送ポンプ, 不活性ガス系配管・弁[流路], 耐圧強化ベント系配管・弁[流路], 格納容器圧力逃がし装置配管・弁[流路], 真空破壊装置[流路], 窒素供給配管・弁[流路], 第二弁操作室空気ポンプユニット (配管・弁), 移送配管・弁[流路], 補給水配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
50	【代替循環冷却系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱】 代替循環冷却系ポンプ, 残留熱除去系熱交換器, 代替循環冷却系配管・弁[流路], 残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド・ポンプ[流路], 緊急用海水ポンプ, 緊急用海水系ストレーナ, 緊急用海水系配管・弁[流路], 残留熱除去系海水系配管・弁[流路], 残留熱除去系海水系ポンプ, 残留熱除去系海水系ストレーナ		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	消火器
51	【格納容器下部注水系 (常設) によるペDESTAL (ドライウェル部) への注水】 常設低圧代替注水系ポンプ, コリウムシールド, 低圧代替注水系配管・弁[流路], 格納容器下部注水系配管・弁[流路], 原子炉格納容器床ドレン系配管・弁[流路], 原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (局所) 又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
51	【格納容器下部注水系（可搬型）によるペDESTAL（ドライウエル部）への注水】 コリウムシールド， 低圧代替注水系配管・弁〔流路〕， 代替燃料プール注水系配管〔流路〕， 格納容器下部注水系配管・弁〔流路〕， 原子炉格納容器床ドレン系配管・弁〔流路〕， 原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁〔流路〕		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
51	【溶融炉心の落下遅延及び防止】 （高圧代替注水系）常設高圧代替注水系ポンプ， 高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁〔流路〕， 主蒸気系配管・弁〔流路〕， 原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁〔流路〕， 高圧代替注水系（注水系）配管・弁〔流路〕， 高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ〔流路〕， 原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁〔流路〕 （ほう酸水注入系）ほう酸水注入ポンプ， ほう酸水貯蔵タンク〔水源〕， ほう酸水注入系配管・弁〔流路〕 （低圧代替注水系）常設低圧代替注水系ポンプ， 低圧代替注水系配管・弁〔流路〕， 残留熱除去系C系配管・弁〔流路〕， 低圧代替注水系配管・弁〔流路〕， 低圧炉心スプレイ系配管・弁・スパージャ〔流路〕， 残留熱除去系C系配管・弁〔流路〕 （代替循環冷却系）代替循環冷却系ポンプ， 残留熱除去系熱交換器， 代替循環冷却系配管・弁〔流路〕， 残留熱除去系配管・弁・ストレーナ〔流路〕 （緊急用海水系）緊急用海水ポンプ， 緊急用海水系ストレーナ， 緊急用海水系配管・弁〔流路〕， 残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕， 残留熱除去系海水系ポンプ， 残留熱除去系海水系ストレーナ， 残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		（高圧代替注水系）45条に記載	
			（ほう酸水注入系）44条に記載	
			（低圧代替注水系）47条に記載	
			（代替循環冷却系）50条に記載	
			（緊急用海水系）48条に記載	
52	【格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出】 フィルタ装置， 第一弁（S/C側）， 第一弁（D/W側）， 第二弁， 第二弁バイパス弁， 圧力開放板， 第二弁操作室遮蔽， 第二弁操作室 空気ポンプユニット（空気ポンベ）， 遠隔人力操作機構， 第二弁操作室差圧計， フィルタ装置遮蔽， 配管遮蔽， 移送ポンプ， 不活性ガス系配管・弁〔流路〕， 耐圧強化ベント系配管・弁〔流路〕， 格納容器圧力逃がし装置配管・弁〔流路〕， 真空破壊装置〔流路〕， 窒素供給配管・弁〔流路〕， 第二弁操作室空気ポンプユニット（配管・弁）， 移送配管・弁〔流路〕， 補給水配管・弁〔流路〕， フィルタ装置出口放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）， フィルタ装置入口水素濃度		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
52	【格納容器内水素濃度（S A）及び格納容器内酸素濃度（S A）による原子炉格納容器内の水素濃度及び酸素濃度監視】 格納容器内水素濃度（S A），格納容器内酸素濃度（S A）		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
52	【可搬型窒素供給装置による原子炉格納容器内の不活性化】 不活性ガス系配管・弁[流路]，窒素供給配管・弁[流路]	不活性ガス系配管・弁は，不燃性材料のため追加対策不要。 窒素供給系配管・弁は空気作動弁であるが，機能要求時“閉”であり，FC設計であるため，追加対策不要。		
53	【静的触媒式水素再結合器による水素濃度抑制】 静的触媒式水素再結合器，静的触媒式水素再結合器動作監視装置		光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
53	【原子炉建屋内の水素濃度監視】 原子炉建屋水素濃度		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
53	【原子炉建屋ガス処理系による水素排出】 非常用ガス処理系排風機，非常用ガス処理系フィルタトレイン，非常用ガス処理系配管・弁[流路]，非常用ガス処理系排気筒[流路]，非常用ガス再循環系排風機，非常用ガス再循環系フィルタトレイン，非常用ガス再循環系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
54	【常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水】 常設低圧代替注水系ポンプ，低圧代替注水系配管・弁[流路]，代替燃料プール注水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
54	【可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水】 低圧代替注水系配管・弁[流路]，代替燃料プール注水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
54	【可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（可搬型スプレインノズル）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレインノズル，ホース[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
54	【常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレインヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレインヘッド】 常設低圧代替注水系ポンプ，常設スプレインヘッド，低圧代替注水系配管・弁[流路]，代替燃料プール注水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
54	【可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレインヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレインヘッド】 常設スプレインヘッド，低圧代替注水系配管・弁[流路]，代替燃料プール注水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
54	【代替燃料プール冷却系による使用済燃料プール冷却】 代替燃料プール冷却系ポンプ，代替燃料プール冷却系熱交換器，緊急用海水ポンプ，緊急用海水系ストレーナ，代替燃料プール冷却系配管・弁[流路]，燃料プール冷却浄化系配管・弁[流路]，スキマサージタンク[流路]，緊急用海水系配管・弁[流路]，残留熱除去系海水系配管・弁[流路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
54	【使用済燃料プールの監視】 使用済燃料プール水位・温度（SA広域） 使用済燃料プール温度（SA） 使用済燃料プールエリア放射線モニタ（高レンジ・低レンジ） 使用済燃料プール監視カメラ （使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む）		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
55	【大気への放射性物質の拡散抑制】 SA用海水ピット，海水引込み管，SA用海水ピット取水塔		不燃材料のため追加対策不要	
55	【航空機燃料火災への泡消火】 SA用海水ピット，海水引込み管，SA用海水ピット取水塔		不燃材料のため追加対策不要	
56	【重大事故等収束のための水源】 代替淡水貯槽 西側淡水貯水設備 サブプレッション・チェンバ ほう酸水貯蔵タンク		不燃材料のため追加対策不要	
56	【水の供給】 SA用海水ピット取水塔，海水引込み管，SA用海水ピット，貯留堰，取水構造物		不燃材料のため追加対策不要	

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
57	<p>【非常用交流電源設備】</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油デイトンク</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 2 C 電路[交流電路]</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 2 D 電路[交流電路]</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 H P C S 電路[交流電路]</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機用海水ポンプ</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 C非常用ディーゼル発電機流路 [海水流路]</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 D非常用ディーゼル発電機流路 [海水流路]</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機用海水ポンプ～高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機流路 [海水流路]</p> <p>軽油貯蔵タンク</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ</p> <p>2 C非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁[燃料流路]</p> <p>2 D非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁[燃料流路]</p> <p>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁 [燃料流路]</p>		煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備
			熱感知カメラ・炎感知器	消火器又は移動式消火設備

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
57	<p>【常設代替交流電源設備による給電】</p> 常設代替高圧電源装置 常設代替高圧電源装置～緊急用M/C～M/C 2C及び2D 電路[交流電路] 緊急用M/C～緊急用MC C電路 [交流電路] 燃料給油設備（軽油貯蔵タンク） 燃料給油設備（常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ） 燃料給油設備（常設代替高圧電源装置燃料移送系配管・弁[燃料 流路]）		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（全域）
			熱感知カメラ・炎感知 器	消火器又は移動式消火設 備
			熱感知カメラ・炎感知 器	消火器又は移動式消火設 備
			熱感知カメラ・炎感知 器	消火器又は移動式消火設 備
			煙感知器・熱感知器	消火器又は移動式消火設 備
			煙感知器・熱感知器	消火器又は移動式消火設 備
			57	<p>【非常用直流電源設備】</p> 125V 系蓄電池A系 125V 系蓄電池B系 125V 系蓄電池HPCS系 中性子モニタ用蓄電池A系 中性子モニタ用蓄電池B系 直流 125V 充電器A～直流 125V 主母線盤 2 A 電路[直流電路] 直流 125V 充電器B～直流 125V 主母線盤 2 B 電路[直流電路] 直流 125V 充電器HPCS～直流 125V 主母線盤HPCS電路 [直流電路] 120/240V 計装用主母線盤 2 A～直流±24V 中性子モニタ用分電 盤 2 A 電路[交流及び直流電路] 120/240V 計装用主母線盤 2 B～直流±24V 中性子モニタ用分電 盤 2 B 電路[交流及び直流電路] 125V 系蓄電池A系～直流 125V 主母線盤 2 A 電路[直流電路] 125V 系蓄電池B系～直流 125V 主母線盤 2 B 電路[直流電路] 125V 系蓄電池HPCS系～直流 125V 主母線盤HPCS電路[直 流電路] 中性子モニタ用蓄電池A系～直流±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路[直流電路] 中性子モニタ用蓄電池B系～直流±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路[直流電路]
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（全域）			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
57	【可搬型代替直流電源設備による給電】 可搬型代替低圧電源車接続盤(西側)及び(東側)～直流 125V 主 母線盤 2 A 及び 2 B 電路[直流電路] 燃料給油設備(可搬型設備用軽油タンク)		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
57	【可搬型代替交流電源設備による給電】 可搬型代替低圧電源車接続盤(西側)及び(東側)～P/C 2 C 及び 2 D 電路[交流電路] 燃料給油設備(可搬型設備用軽油タンク)		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
57	【燃料給油設備による給油】 可搬型設備用軽油タンク 軽油貯蔵タンク 常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ 常設代替高圧電源装置燃料移送系配管・弁[燃料流路]		煙感知器・熱感知器	消火器又は移動式消火設 備
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
57	【所内常設直流電源設備による給電】 125V 系蓄電池 A 系 125V 系蓄電池 B 系 125V 系蓄電池 A 系～直流 125V 主母線盤 2 A 電路[直流電路] 125V 系蓄電池 B 系～直流 125V 主母線盤 2 B 電路[直流電路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備(全域)

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
57	【代替所内電気設備による給電】 緊急用M/C 緊急用P/C 緊急用MCC 緊急用電源切替盤 緊急用125V系蓄電池 緊急用直流125V主母線盤 緊急用125V系蓄電池～緊急用直流125V主母線盤電路[直流電路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
58	・計装設備 【原子炉圧力容器内の温度】 【原子炉圧力容器内の圧力】 【原子炉圧力容器内の水位】 【原子炉圧力容器への注水量】 【原子炉格納容器への注水量】 【原子炉格納容器内の温度】 【原子炉格納容器内の圧力】 【原子炉格納容器内の水位】 【原子炉格納容器内の水素濃度】 【原子炉格納容器内の放射線量率】 【未臨界の維持又は監視】 【最終ヒートシンクの確保（代替循環冷却系、格納容器圧力逃がし装置、耐圧強化ベント系、残留熱除去系）】 【格納容器バイパスの監視（原子炉圧力容器内の状態、原子炉格納容器内の状態、原子炉建屋内の状態）】 【水源の確保】 【原子炉建屋内の水素濃度】 【原子炉格納容器内の酸素濃度】 【使用済燃料プールの監視】 【発電所内の通信連絡】 【温度、圧力、水位、注水量の計測・監視】 【圧力、水位、注水量の計測・監視】 【その他】		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器			

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			59	【可搬型照明（S A）による居住性の確保】 可搬型照明（S A）

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
59	<p>【中央制御室換気系による居住性の確保】 中央制御室，中央制御室遮蔽，中央制御室換気系空気調和機ファン，中央制御室換気系フィルタ系ファン，中央制御室換気系給排気隔離弁[流路]，中央制御室換気系ダクト・ダンパ，中央制御室換気系フィルタユニット</p> <p>【原子炉建屋ガス処理系による居住性の確保】 非常用ガス再循環系排風機，非常用ガス再循環系配管・弁・フィルタトレイン[流路]，非常用ガス処理系排風機，非常用ガス処理系配管・弁・フィルタトレイン[流路]，非常用ガス処理系排気筒[流路]，原子炉建屋原子炉棟</p>		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			光電分離式煙感知器・炎感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
59	<p>【原子炉建屋外側ブローアウトパネルの閉止による居住性の確保】 ブローアウトパネル閉止装置，ブローアウトパネル閉止装置開閉状態表示，ブローアウトパネル開閉状態表示</p>		煙感知器・熱感知器	消火器
59	<p>【中央制御室待避室による居住性の確保】 中央制御室待避室，中央制御室待避室遮蔽，中央制御室待避室空気ポンベユニット（空気ポンベ），中央制御室待避室空気ポンベユニット（配管・弁）[流路]，中央制御室待避室差圧計，衛星電話設備（可搬型）（待避室），データ表示装置（待避室）</p>		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
59	<p>【酸素濃度計及び二酸化炭素濃度計による居住性の確保】 酸素濃度計 二酸化炭素濃度計</p>		煙感知器・熱感知器	消火器
59	<p>【チェンジングエリアの設置及び運用による汚染の持ち込み防止】 可搬型照明（SA）</p>		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備（局所）又は消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
60	【放射線量の代替測定】 可搬型モニタリング・ポスト, 可搬型モニタリング・ポスト端 末		煙感知器・熱感知器	消火器
60	【放射能観測車の代替測定】 可搬型ダスト・よう素サンプラ, NaI シンチレーションサーベ イ・メータ, β線サーベイ・メータ, ZnS シンチレーションサ ーベイ・メータ		煙感知器・熱感知器	消火器
60	【気象観測設備の代替測定】 可搬型気象観測設備, 可搬型気象観測設備端末		煙感知器・熱感知器	消火器
60	【放射線量の測定】 可搬型モニタリング・ポスト 電離箱サーベイ・メータ 小型船舶 可搬型モニタリング・ポスト端末		煙感知器・熱感知器	消火器
60	【放射性物質濃度（空气中・水中・土壌中）及び海上モニタリ ング】 可搬型ダスト・よう素サンプラ N a I シンチレーションサーベイ・メータ β線サーベイ・メータ Z n S シンチレーションサーベイ・メータ 小型船舶		煙感知器・熱感知器	消火器
61	【必要な情報の把握】 安全パラメータ表示システム（SPDS） 無線通信装置[伝送路] 無線通信装置アンテナ[伝送路] 安全パラメータ表示システム（SPDS）～無線通信装置アン テナ電路[伝送路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
61	【通信連絡】 無線連絡設備（携帯型） 衛星電話設備（固定型） 衛星電話設備（携帯型） 携行型有線通話装置 統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ 会議システム, I P電話, I P-FAX） 衛星電話設備（屋外アンテナ）[伝送路] 衛星制御装置[伝送路] 衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路[伝 送路] 専用接続箱～専用接続箱電路[伝送路] 衛星無線通信装置[伝送路] 通信機器[伝送路] 統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ 会議システム, I P電話, I P-FAX）～衛星無線通信装置 電路[伝送路]		煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
61	【緊急時対策所用代替電源設備による給電】 緊急時対策所用発電機 緊急時対策所用発電機給油ポンプ 緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク 緊急時対策所用M/C電圧計 緊急時対策所用発電機～緊急時対策所用M/C電路[交流電路] 緊急時対策所用M/C～緊急時対策所用動力変圧器電路[交流電路] 緊急時対策所用動力電圧器～緊急時対策所用P/C電路[交流電路] 緊急時対策所用P/C～緊急時対策所用M/C電路[交流電路] 緊急時対策所用M/C～緊急時対策所用分電盤電路[交流電路] 緊急時対策所用125V系蓄電池～緊急時対策所用直流125V主母線盤電路[直流電路] 緊急時対策所用直流125V主母線盤～緊急時対策所用直流125V分電盤電路[直流電路] 緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク～緊急時対策所用発電機給油ポンプ[燃料流路] 緊急時対策所用発電機給油ポンプ～緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク[燃料流路] 緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク～緊急時対策所用発電機[燃料流路]		煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	二酸化炭素自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
			煙感知器・熱感知器	消火器又は消火栓
			煙感知器・熱感知器	消火器又は消火栓
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設備 (全域)
61	【緊急時対策所非常用換気設備及び緊急時対策所加圧設備による放射線防護】 緊急時対策所、緊急時対策所遮蔽、緊急時対策所非常用送風機、緊急時対策所非常用フィルタ装置、緊急時対策所給排気設備(配管・弁)[流路]、緊急時対策所加圧設備、緊急時対策所加圧設備配管・弁[流路]、緊急時対策所用差圧計		煙感知器・熱感知器	消火器
61	【緊急時対策所内の酸素濃度及び二酸化炭素濃度の測定】 酸素濃度計 二酸化炭素濃度計		煙感知器・熱感知器	消火器
61	【放射線量の測定】 可搬型モニタリング・ポスト 緊急時対策所エリアモニタ		煙感知器・熱感知器	消火器

関連 条文	【系統機能】 主要設備	火災区域又は 火災区画番号	感知設備	消火設備
62	【発電所内の通信連絡】 携行型有線通話装置 無線連絡設備（携帯型） 衛星電話設備（固定型） 衛星電話設備（携帯型） 安全パラメータ表示システム（SPDS） 専用接続箱～専用接続箱電路[伝送路] 衛星電話設備（屋外アンテナ）[伝送路] 衛星制御装置[伝送路] 衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路 [伝送路] 無線通信装置[伝送路] 無線通信装置アンテナ[伝送路] 安全パラメータ表示システム（SPDS）～無線通信装置アン テナ電路[伝送路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器
62	【発電所外（社内外）の通信連絡】 衛星電話設備（固定型） 衛星電話設備（携帯型） 統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ 会議システム，IP電話及びIP-FAX） データ伝送設備 衛星電話設備（屋外アンテナ）[伝送路] 衛星制御装置[伝送路] 衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路 [伝送路] 衛星無線通信装置[伝送路] 通信機器[伝送路] 統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ 会議システム，IP電話及びIP-FAX）～衛星無線通信装 置電路[伝送路]		煙感知器・熱感知器	消火器
			煙感知器・熱感知器	ハロゲン化物自動消火設 備（全域）
			煙感知器・熱感知器	消火器

共－1 重大事故等対処設備の設備分類及び選定について

1. 重大事故等対処設備の選定について

重大事故等対処設備の選定にあたっては、設置許可基準規則の要求を踏まえ、以下の方針に基づき設備を選定する。

- (1) 技術的能力の手順において、重大事故等対処設備として位置づけた設備
- (2) 重大事故等時に使用する系統に含まれる設備
(例：代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入にて使用する系統に含まれる制御棒，制御棒駆動機構，制御棒駆動系水圧制御ユニット)
- (3) 重大事故等時の対処において、流路を形成する設備
(例：残留熱除去系熱交換器，排気筒)
- (4) その他、重大事故等時に使用し、有効性評価においてその機能に期待する設備

2. 重大事故等対処設備の設備分類等の記載について

- (1) 重大事故等対処設備は、常設のものと可搬型のものがあり、それぞれ設置許可基準規則に示される名称を踏まえて以下のとおり分類し、記載する。また、「常設」又は「可搬型」の設備種別を記載する。

a. 常設重大事故等対処設備

重大事故等対処設備のうち常設のもの

(a) 常設重大事故防止設備（第43.1-1図中①）

重大事故に至るおそれがある事故が発生した場合であって、設計基準事故対処設備の安全機能又は使用済燃料プールの冷却機能若しくは注水機能が喪失した場合において、その喪失した機能（重大事故に至るおそれがある事故に対処するために必要な機能に限る。）を代替することにより重大事故の発生を防止する機能を有する設備（重大事故防止設備）のうち、常設のもの

(b) 常設耐震重要重大事故防止設備（第43.1-1図中②）

常設重大事故防止設備であって、耐震重要施設（耐震Sクラス施設）に属する設計基準事故対処設備が有する機能を代替するもの

(c) 常設重大事故緩和設備（第43.1-1図中③）

重大事故等対処設備のうち、重大事故が発生した場合において、当該重大事故の拡大を防止し、又はその影響を緩和するための機能を有する設備（重大事故緩和設備）のうち、常設のもの

(d) 常設重大事故等対処設備のうち防止でも緩和でもない設備（第43.1-1図中④）

常設重大事故等対処設備のうち、上記(a)，(b)，(c)以外の常設設備で、防止又は緩和の機能がないものを有する設備（重大事故緩和設備）のうち、常設のもの

b. 可搬型重大事故等対処設備

重大事故等対処設備のうち可搬型のもの

(a) 可搬型重大事故防止設備（第43.1-1図中⑤）

重大事故防止設備のうち可搬型のもの

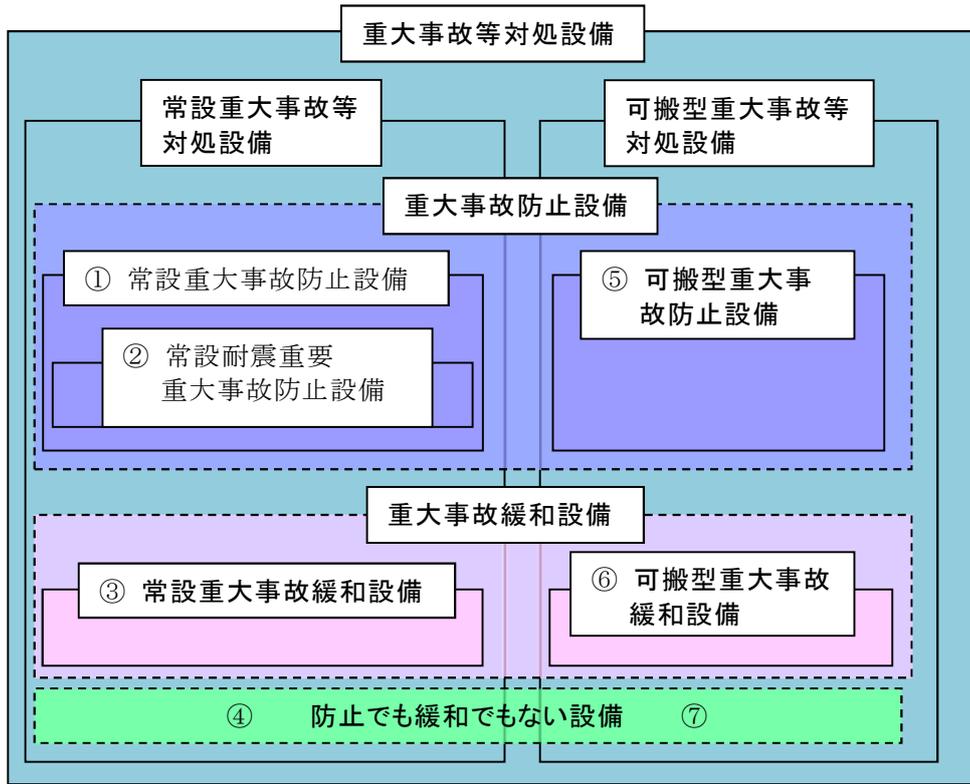
(b) 可搬型重大事故緩和設備（第43.1-1図中⑥）

重大事故緩和設備のうち可搬型のもの

(c) 可搬型重大事故等対処設備のうち防止でも緩和でもない設備（第43.1-1図中⑦）

可搬型重大事故等対処設備のうち、上記(b)，(c)以外の可搬型設備で、防止又は緩和の機能がないもの

重大事故等対処設備の分類の概念を、第43.1-1図に示す。



第 43.1-1 図 重大事故等対処設備の分類

(2) 機器クラスについて、以下のとおり記載する。

「実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則」の第二条（定義）に基づき、重大事故等クラスを記載する。常設のもののうち容器、管、ポンプ及び弁については、「SA-2」（重大事故等クラス2）を記載し、それ以外については、「-」を記載する。可搬型のもののうち容器、管、ポンプ及び弁については、「SA-3」（重大事故等クラス3）を記載し、それ以外については、「-」を記載する。

内燃機関については、「発電用火力設備に関する技術基準」を準用することから、「-」を記載する。

(3) 重大事故等対処設備が代替する機能を有する設計基準対象施設につい

て、以下のとおり記載する。

- a. 重大事故等対処設備（計測設備（設置許可基準規則第58条）を除く）について、代替する機能を有する設計基準対象施設がある場合は、その名称及び耐震重要度分類を記載し、代替する機能を有する設計基準対象施設がない場合は、「－」を記載する。

重大事故等対処設備のうち、重大事故等時に設計基準対象施設としての機能を期待するため、設計基準対象施設であり、かつ重大事故等対処設備である設備については、（ ）内に当該設備を記載する。

- b. 計測設備(設置許可基準規則 第58条)は、主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータの名称及び耐震重要度を記載する。重要代替監視パラメータがない場合は、「－」を記載する。

43 条 重大事故等対処設備

系統機能	設備	代替する機能を有する 設計基準対象施設		設備 種別	設備分類	
		設備	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
アクセスルート確保	ホイールローダ	—	—	常設 可搬型 可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—

44 条 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類		
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス	
代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入	A T W S 緩和設備 (代替制御棒挿入機能)	原子炉緊急停止系	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	A T W S 緩和設備 (代替制御棒挿入機能) 手動スイッチ			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	制御棒			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	制御棒駆動機構			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	制御棒駆動系水圧制御ユニット			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	制御棒駆動系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	再循環系ポンプ停止による原子炉出力抑制	A T W S 緩和設備 (代替再循環系ポンプトリップ機能)	原子炉緊急停止系 制御棒	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ	制御棒駆動系水圧制御ユニット	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		低速度用電源装置遮断器手動スイッチ		S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		ほう酸水注入ポンプ			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2
ほう酸水注入	ほう酸水貯蔵タンク			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2	
	ほう酸水注入系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2	
	原子炉圧力容器 [注入先]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2 ^{*1}	
		その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)					
自動減圧系の起動阻止スイッチによる原子炉出力急上昇防止		46 条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)					

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く

45 条 原子炉炉冷却材圧カバウンダリ 高压時に發電用原子炉を冷却するのための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	機器クラス
		設備	耐震重要度分類			
高压代替注水系による原子炉注水	常設高压代替注水系ポンプ	高压炉心スプレイス 原子炉隔離時冷却系	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	高压代替注水系タービン止め弁		S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	高压代替注水系（蒸気系）配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	主蒸気系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	高压代替注水系（注水系）配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	高压炉心スプレイス配管・弁・ストレーナ [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉圧力容器 [注水先]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	サブレーション・チェンバ [水源]			その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）		
原子炉隔離時冷却系による原子炉注水	原子炉隔離時冷却系ポンプ 原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁 [流路] 原子炉隔離時冷却系蒸気供給弁 主蒸気系配管・弁 [流路] 原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁・ストレーナ [流路]	(S) S	56条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）			SA-2 SA-2 SA-2 SA-2 SA-2※1

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く

45 条 原子炉炉冷却材圧カバウンダリ 高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉隔離時冷却系による原子炉注水 (続き)	原子炉圧力容器 [注水先]	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		常設 可搬型		機 器 ク ラ ス
	サブレーション・チェンバ [水源]	56条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
高圧炉心スプレイ系による原子炉注水	高圧炉心スプレイ系ポンプ	(高圧炉心スプレイ系) 原子炉隔離時冷却系	(S) S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパージャ [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	原子炉圧力容器 [注水先]	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
ほう酸水注入系による原子炉注水 (ほう酸水注入)	サブレーション・チェンバ [水源]	56条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	ほう酸水注入ポンプ	44条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	ほう酸水注入系配管・弁 [流路]					
	ほう酸水貯蔵タンク [水源]					
原子炉冷却材圧カバウンダリの圧力上昇抑制	原子炉圧力容器 [注水先]	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	逃がし安全弁 (安全弁機能)	(逃がし安全弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ [流路]	(主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く

46 条 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
逃がし安全弁	逃がし安全弁 [操作対象弁]	(逃がし安全弁)	(S)	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	クラス SA-2
	自動減圧機能用アキュムレータ	(アキュムレータ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ [流路]	(主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
原子炉減圧の自動化	過渡時自動減圧機能	自動減圧系	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	自動減圧系の起動阻止スイッチ			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	可搬型代替直流電源設備				57条に記載 (可搬型重大事故防止設備)	
可搬型代替直流電源設備による逃がし安全弁機能回復	逃がし安全弁用可搬型蓄電池	125V系蓄電池A系・B系	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	非常用室素供給系高压室素ボンベ	(アキュムレータ)	(S)	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	非常用室素供給系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
非常用室素供給系による室素確保	自動減圧機能用アキュムレータ [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	非常用逃がし安全弁駆動系高压室素ボンベ	(アキュムレータ)	(S)	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	非常用逃がし安全弁駆動系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2

46 条 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
インターフェェイシシステムLOCA隔離弁 ^{※1}	高圧炉心スプレイス注入弁	(高圧炉心スプレイス注入弁)	(S)	常設可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁	(原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	低圧炉心スプレイス注入弁	(低圧炉心スプレイス注入弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系A系注入弁	(残留熱除去系A系注入弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系B系注入弁	(残留熱除去系B系注入弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系C系注入弁	(残留熱除去系C系注入弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2

※1 減圧を行う設備ではないが、インターフェェイシシステムLOCA発生時に現場で手動操作により隔離し、漏えい抑制のための減圧を不要とするための設備

47 条 原子炉炉冷却材圧カバウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
低圧代替注水系（常設）による原子炉注水	常設低圧代替注水系ポンプ	残留熱除去系（低圧注水系）	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	低圧代替注水系配管・弁〔流路〕	低圧炉心スプレイ系	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系C系配管・弁〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	原子炉圧力容器〔注水先〕	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
代替淡水貯槽〔水源〕						
低圧代替注水系（常設）による残留融炉心の冷却	低圧代替注水系（常設）	低圧代替注水系（常設）による原子炉注水に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
低圧代替注水系（可搬型）による原子炉注水	可搬型代替注水中型ポンプ	残留熱除去系（低圧注水系）	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	可搬型代替注水大型ポンプ	低圧炉心スプレイ系	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	低圧代替注水系配管・弁〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	低圧炉心スプレイ系配管・弁・スパー ज्या〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	残留熱除去系C系配管・弁〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	原子炉圧力容器〔注水先〕	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
	西側淡水貯水設備〔水源〕		56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）			
代替淡水貯槽〔水源〕		※ 水源としては海も使用可能				

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く

47 条 原子炉炉冷却材圧カバウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
低圧代替注水系（可搬型）による残存溶融炉心の冷却 代替循環冷却系による残存溶融炉心の冷却	低圧代替注水系（可搬型）	低圧代替注水系（可搬型）		常設 可搬型		機器 クラス
	代替循環冷却系ポンプ	代替循環冷却系ポンプ				
	残留熱除去系熱交換器	残留熱除去系熱交換器				
	代替循環冷却系配管・弁〔流路〕	代替循環冷却系配管・弁〔流路〕				
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ〔流路〕	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ〔流路〕				
原子炉圧力容器〔注水先〕	原子炉圧力容器〔注水先〕					
	サブレーション・チェンバ [水 源]					
残留熱除去系（低圧注水系）による原子炉注水の冷却	残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（低圧注水系）	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系熱交換器	低圧炉心スプレイ系	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	原子炉圧力容器〔注水先〕				その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）	
	サブレーション・チェンバ [水 源]				56条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）	

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く

47 条 原子炉炉冷却材圧カバウンダリ低圧時に發電用原子炉を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類別 可搬型	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
低圧炉心スプレイ系による原子炉注水	低圧炉心スプレイ系ポンプ	(低圧炉心スプレイ系) 残留熱除去系 (低圧注水系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	低圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパーージャ [流路]		S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2※1
	原子炉圧力容器 [注水先]			その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		
	サブレーション・チェンバ [水源]			56条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		
残留熱除去系 (原子炉停止時冷却系) による原子炉除熱	残留熱除去系ポンプ	(残留熱除去系 (原子炉停止時冷却系))	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系熱交換器			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	再循環系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉圧力容器 [注水先, 水源]			その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		
緊急用海水系	緊急用海水ポンプ			48条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		
	緊急用海水系ストレーナ					
	緊急用海水系配管・弁 [流路]					
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]					

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く

47 条 原子炉炉冷却材圧カバウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
残留熱除去系海水系	残留熱除去系海水系ポンプ	48条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		常設 可搬型	分類	機器 クラス
	残留熱除去系海水系ストレーナ					
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕					
非常用取水設備	貯留堰	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	取水構造物※1	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	S A用海水ピット取水塔					
	海水引込み管					
	S A用海水ピット					
	緊急用海水取水管					
	緊急用海水ポンプピット					

※1 取水路及び取水ピットの総称

48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	フィルタ装置	50条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)	常設	(代替する機能を有する設計基準対象施設は、残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系) 及び残留熱除去系 (サブプレッション・プール冷却系) であり、耐震重要度分類は S)	分類	機器クラス
	第一弁 (S/C側)		可搬型			
	第一弁 (D/W側)					
	第二弁					
	第二弁バイパス弁					
	遠隔人力操作機構	50条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	第二弁操作室遮蔽					
	第二弁操作室空気ボンベユニット (空気ボンベ)	50条に記載 (可搬型重大事故防止設備)				
	第二弁操作室差圧計※1	50条に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	圧力開放板	50条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
	窒素供給装置	50条に記載 (可搬型重大事故防止設備)				
	窒素供給装置用電源車					
	フィルタ装置遮蔽	50条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				
配管遮蔽						
移送ポンプ						

※1 計測器本体を示すため計器名を記載

48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱(続き)	可搬型代替注水中型ポンプ		56条に記載(可搬型重大事故防止設備)	常設可搬型	分類	機器クラス
	可搬型代替注水大型ポンプ					
	西側淡水貯水設備 [水源]		56条に記載(常設重大事故防止設備)			
	代替淡水貯槽 [水源]					
	不活性ガス系配管・弁 [流路]		50条に記載(常設耐震重要重大事故防止設備)			
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]					
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁 [流路]					
	原子炉格納容器(サブレーション・チェンバを含む) [流路]					
	真空破壊装置 [流路]					
	窒素供給配管・弁 [流路]					
	第二弁操作室空気ボンベユニット(配管・弁) [流路]					
	移送配管・弁 [流路]					
	補給水配管・弁 [流路]					

48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類		
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス	
耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	第一弁 (S/C 側)	残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系)	S	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	第一弁 (D/W 側)	残留熱除去系 (サブレーション・プールの冷却系)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	耐圧強化ベント系一次隔離弁			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	耐圧強化ベント系二次隔離弁			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	遠隔人力操作機構			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	不活性ガス系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	非常用ガス処理系配管・弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2	
	非常用ガス処理系排気筒 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	
	原子炉格納容器 (サブレーション・チェンバを含む) [流路]			50 条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)			
	真空破壊装置 (S/C→D/W) [流路]			50 条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)			
	残留熱除去系ポンプ			47 条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)			
	残留熱除去系熱交換器						
残留熱除去系配管・弁 [流路]							
再循環系配管・弁 [流路]							
原子炉压力容器 [注水先, 水源]			その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)				

48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
残留熱除去系（サブレーション・プールの冷却系）によるサブレーション・プールの除熱	残留熱除去系ポンプ	49 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）		常設可搬型		機器クラス
	残留熱除去系熱交換器					
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]					
	サブレーション・チェンバ [注水先, 水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
残留熱除去系（格納容器・サブレーション冷却系）によるサブレーション冷却系内の除熱	残留熱除去系ポンプ	49 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
	残留熱除去系熱交換器					
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド [流路]					
	原子炉格納容器 [注水先]	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
残留熱除去系海水系による除熱	サブレーション・チェンバ [水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
	残留熱除去系海水系ポンプ	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2
	残留熱除去系海水系ストレーナ		常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2
緊急用海水系による除熱	緊急用海水ポンプ	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2
	緊急用海水系ストレーナ		常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2
	緊急用海水系配管・弁 [流路]		常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		常設	常設耐震重要重大事故防止設備		SA-2

48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
非常用取水設備	貯留堰	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
	取水構造物※1	その他設備に記載（常設重大事故防止設備）				
	S A用海水ピット取水塔					
	海水引込み管					
	S A用海水ピット					
	緊急用海水取水管					
	緊急用海水ポンプピット					

※1 取水路及び取水ピットの総称

49 条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
代替格納容器スプレレイ冷却系（常設）による原子炉格納容器内の冷却	常設低圧代替注水ポンプ	残留熱除去系（格納容器スプレレイ冷却系）	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	低圧代替注水配管・弁 [流路]	残留熱除去系（サブプレシジョン・プール冷却系）	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	代替格納容器スプレレイ冷却系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系 B 系配管・弁・スプレレイヘッド [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉格納容器 [注水先]	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備）				
代替淡水貯槽 [水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備）					
代替格納容器スプレレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却	可搬型代替注水中型ポンプ	残留熱除去系（格納容器スプレレイ冷却系）	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	可搬型代替注水大型ポンプ	残留熱除去系（サブプレシジョン・プール冷却系）	S	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	低圧代替注水配管・弁 [流路]	—	—	常設	可搬型重大事故緩和設備	SA-2
	代替燃料プール注水系配管 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	代替格納容器スプレレイ冷却系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	残留熱除去系配管・弁・スプレレイヘッド [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	原子炉格納容器 [注水先]	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備）				

49 条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却（続き） 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による格納容器内の除熱	西側淡水貯水設備 [水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備） ※ 水源としては海も使用可能		常設可搬型		機 器 ク ラ ス
	代替淡水貯槽 [水源]					
	残留熱除去系ポンプ	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	SA-2	
	残留熱除去系熱交換器	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	SA-2	
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド [流路] 原子炉格納容器 [注水先]	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	SA-2	
サブレーション・チェンバ [水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備）					
残留熱除去系（サブレーション・プールの冷却系）によるサブレーション・プールの除熱	残留熱除去系ポンプ	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	SA-2	
	残留熱除去系熱交換器	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	SA-2	
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	SA-2	
	サブレーション・チェンバ [注水先，水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備）				

49 条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備分類
		設備	耐震重要度分類	
緊急用海水系	緊急用海水ポンプ	48 条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備)	機器クラス	
	緊急用海水系ストレーナ			
	緊急用海水系配管・弁 [流路]			
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]			
	残留熱除去系海水系ポンプ	48 条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備)		
	残留熱除去系海水系ストレーナ			
非常用取水設備	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]			
	貯留堰	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備)		
取水構造物※1	取水構造物※1	その他設備に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備)		
	SA用海水ピット取水塔			
	海水引込み管			
	SA用海水ピット			
	緊急用海水取水管			
	緊急用海水ポンプピット			

※1 取水路及び取水ピットの総称

50 条 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
代替循環冷却系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	代替循環冷却系ポンプ	—	—	常設 可搬型	常設重大事故緩和設備	SA-2
	残留熱除去系熱交換器	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	代替循環冷却系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド・ポンプ [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2※1
	サブレシジョン・チェンバ [注水先, 水源]	56条に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	残留熱除去系海水系ポンプ	48条に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	残留熱除去系海水系ストレーナ					
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]					
	緊急用海水ポンプ	48条に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	緊急用海水系ストレーナ					
	緊急用海水系配管・弁 [流路]					
	貯留堰	その他設備に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	取水構造物※2					
SA用海水ピット取水塔						

※1 原子炉圧力容器内部構造物を除く。

※2 取水路及び取水ピットの総称

50 条 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
代替循環冷却系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱 (続き)	海水引込み管			常設		その他設備に記載 (常設重大事故緩和設備)
	SA用海水ピット			可搬型		
	緊急用海水取水管					
	緊急用海水ポンプピット					
	原子炉圧力容器 [注水先]					
	原子炉格納容器 [注水先]					
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	フィルタ装置	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	第一弁 (S/C側)	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	第一弁 (D/W側)	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	第二弁	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	第二弁バイパス弁	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	遠隔人力操作機構	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	第二弁操作室遮蔽	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	第二弁操作室空気ボンベユニット (空気ボンベ)	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	第二弁操作室差圧計※1	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—

※1 計測器本体を示すため計器名を記載

50 条 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類		
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス	
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱(続き)	圧力開放板	—	—	常設可搬型	常設重大事故緩和設備	—	
	窒素供給装置	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—	
	窒素供給装置用電源車	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—	
	フィルタ装置遮蔽	—	—	常設	常設重大事故緩和設備※1	—	
	配管遮蔽	—	—	常設	常設重大事故緩和設備※1	—	
	移送ポンプ	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2	
	可搬型代替注水中型ポンプ	56 条に記載 (可搬型重大事故緩和設備)					
	可搬型代替注水大型ポンプ	56 条に記載 (常設重大事故緩和設備)					
	西側淡水貯水設備 [水源]						
	代替淡水貯槽 [水源]						
	不活性ガス系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2	
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2	
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2	
	原子炉格納容器 (サブレッシュン・チェンバ含む) [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2	
真空破壊装置 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—		

※1 常設耐震重要重大事故防止設備・常設重大事故緩和設備等を操作する人が健全であることを担保する常設設備であるため、本分類としている。

50 条 原子炉格納容器の過圧破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱(続き)	窒素供給配管・弁 [流路]	—	—	常設 可搬型 常設	常設重大事故緩和設備	S A - 2
	第二弁操作室空気ボンベユニット (配管・弁) [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	S A - 2
	移送配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	S A - 2
	補給水配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	S A - 2

51 条 原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
格納容器下部注水系（常設）によるペデスタル（ドライウエル部）への注水	常設低圧代替注水系ポンプ	—	—	常設 可搬型	常設重大事故緩和設備	SA-2
	コリウムシールド			常設	常設重大事故緩和設備	—
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	格納容器下部注水系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器床ドレン系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器 [注水先]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	代替淡水貯槽 [水源]				その他設備に記載（常設重大事故緩和設備）	
	可搬型代替注水中型ポンプ				56 条に記載（常設重大事故緩和設備）	
	可搬型代替注水大型ポンプ					
格納容器下部注水系（可搬型）によるペデスタル（ドライウエル部）への注水	コリウムシールド	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	代替燃料プール注水系配管 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	—
	格納容器下部注水系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	代替燃料プール注水系配管 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	格納容器下部注水系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器床ドレン系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2

51 条 原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
格納容器下部注水系（可搬型）によるペデスタル（ドライウエル部）への注水（続き） 溶融炉心の落下遅延及び防止	原子炉格納容器 [注水先]	原子炉格納容器 [注水先]	その他設備（常設重大事故緩和設備）	常設 可搬型	分類	機器 クラス
	西側淡水貯水設備 [水源]	西側淡水貯水設備 [水源]	56 条に記載（常設重大事故緩和設備） ※ 水源としては海も使用可能			
	代替淡水貯槽 [水源]	代替淡水貯槽 [水源]				
	常設高圧代替注水系ポンプ	常設高圧代替注水系ポンプ	45 条に記載（常設重大事故緩和設備）			
	高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁 [流路] 主蒸気系配管・弁 [流路]	高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁 [流路] 主蒸気系配管・弁 [流路]				
	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁 [流路]	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁 [流路]				
	高圧代替注水系（注水系）配管・弁 [流路]	高圧代替注水系（注水系）配管・弁 [流路]				
	高圧炉心スプレー系配管・弁・ストレーナ [流路]	高圧炉心スプレー系配管・弁・ストレーナ [流路]				
	原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁 [流路]	原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁 [流路]				
	原子炉圧力容器 [注水先]	原子炉圧力容器 [注水先]	その他設備に記載（常設重大事故緩和設備）			
	サプレッション・チェンバ [水源]	56 条に記載（常設重大事故緩和設備）				
	ほう酸水注入ポンプ	44 条に記載（常設重大事故緩和設備）				
	ほう酸水貯蔵タンク [水源]					
	ほう酸水注入系配管・弁 [流路]					
	原子炉圧力容器 [注水先]	その他設備に記載（常設重大事故緩和設備）				

51 条 原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
溶融炉心の落下遅延及び防止 (続き)	常設低圧代替注水系ポンプ		47 条に記載 (常設重大事故緩和設備)	常設可搬型		機器クラス
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]					
	残留熱除去系 C 系配管・弁 [流路]					
	原子炉圧力容器 [注水先]		その他設備に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	代替淡水貯槽 [水源]		56 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	可搬型代替注水中型ポンプ		47 条に記載 (可搬型重大事故緩和設備)			
	可搬型代替注水大型ポンプ					
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		47 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	低圧炉心スブレイ系配管・弁・スパー ज्या [流路]					
	残留熱除去系 C 系配管・弁 [流路]					
	原子炉圧力容器 [注水先]		その他設備に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	西側淡水貯水設備 [水源]		56 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	代替淡水貯槽 [水源]		※ 水源としては海も使用可能			

51 条 原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
溶融炉心の落下遅延及び防止 (続き)	代替循環冷却系ポンプ		50 条に記載 (常設重大事故緩和設備)	常設 可搬型		
	残留熱除去系熱交換器					
	代替循環冷却系配管・弁 [流路]					
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ [流路]					
	原子炉圧力容器 [注水先]		その他設備に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	サブレーション・チェンバ [水源]		56 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	緊急用海水ポンプ		48 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	緊急用海水系ストレーナ					
	緊急用海水系配管・弁 [流路]					
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]					
	残留熱除去系海水系ポンプ		48 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			
	残留熱除去系海水系ストレーナ					
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]					

51 条 原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
溶融炉心の落下遅延及び防止 (続き)	貯留堰			常設	その他設備に記載(常設重大事故緩和設備)	
	取水構造物 ^{※1}			可搬型		
	S A用海水ピット取水塔					
	海水引込み管					
	S A用海水ピット					
	緊急用海水取水管					
緊急用海水ポンプピット						

※1 取水路及び取水ピットの総称

52 条 水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
不活性ガス系による原子炉格納容器内の不活性化 可搬型窒素供給装置による原子炉格納容器内の不活性化	(不活性ガス系)	—	—	常設 可搬型	(設計基準対象施設)	—
	窒素供給装置	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	窒素供給装置用電源車	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	不活性ガス系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	窒素供給配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	原子炉格納容器 [注入先]	その他設備に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	格納容器内水素濃度 (SA) ※1	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	格納容器内酸素濃度 (SA) ※1	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	フィルタ装置	50条に記載 (常設重大事故緩和設備)				
	第一弁 (S/C側)					
第一弁 (D/W側)						
第二弁						
第二弁バイパス弁						
遠隔人力操作機構						
第二弁操作室遮蔽						

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

52 条 水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出(続き)	第二弁操作室空気ポンプユニット(空気ポンプ)		50条に記載(可搬型重大事故緩和設備)	可搬型		機器クラス
	第二弁操作室差圧計※1		50条に記載(常設重大事故緩和設備)			
	圧力開放板		50条に記載(常設重大事故緩和設備)			
	窒素供給装置		50条に記載(可搬型重大事故緩和設備)			
	窒素供給装置用電源車					
	フィルタ装置遮蔽		50条に記載(常設重大事故緩和設備)			
	配管遮蔽					
	移送ポンプ					
	可搬型代替注水中型ポンプ		56条に記載(可搬型重大事故緩和設備)			
	可搬型代替注水大型ポンプ					
	西側淡水貯水設備 [水源]		56条に記載(常設重大事故緩和設備)			
	代替淡水貯槽 [水源]					

※1 計測器本体を示すための計器名を記載

52 条 水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類		
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス	
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出(続き)	不活性ガス系配管・弁 [流路]		50 条に記載 (常設重大事故緩和設備)	常設可搬型	分類	機器クラス	
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]						
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁 [流路]						
	原子炉格納容器 (サブレンジョン・チェンバ含む) [流路]						
	真空破壊装置 [流路]						
	窒素供給配管・弁 [流路]						
	第二弁操作室空気ボンユニット (配管・弁) [流路]						
	移送配管・弁 [流路]						
	補給水配管・弁 [流路]						
	フィルタ装置出口放射線モニタ (高レンジ・低レンジ) ※1						
	フィルタ装置入口水素濃度 ※1						
				58 条に記載 (常設重大事故緩和設備)			

※1 計測器本体を示すため計器名を記載

53 条 水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉建屋ガス処理系による水素排出	非常用ガス処理系排風機	—	—	常設 可搬型	常設重大事故緩和設備	—
	非常用ガス処理系フィルタトレイン			常設	常設重大事故緩和設備	—
	非常用ガス処理系配管・弁〔流路〕			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	非常用ガス処理系排気筒〔流路〕			常設	常設重大事故緩和設備	—
	非常用ガス再循環系排風機	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	非常用ガス再循環系フィルタトレイン			常設	常設重大事故緩和設備	—
静的触媒式水素再結合器による水素濃度抑制	非常用ガス再循環系配管・弁〔流路〕	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	静的触媒式水素再結合器	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
原子炉建屋原子炉棟	静的触媒式水素再結合器動作監視装置			常設	常設重大事故緩和設備	—
	原子炉建屋原子炉棟	その他設備に記載（重大事故等対処施設）				
原子炉建屋内の水素濃度監視	原子炉建屋水素濃度 ^{※1}	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—

※1 計装設備については計装グループ全体を示すため要素名を記載

54 条 使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水	可搬型代替注水中型ポンプ	残留熱除去系（使用済燃料プールの冷却及び補給）	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	可搬型代替注水大型ポンプ	燃料プール冷却浄化系	B	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	低圧代替注水系配管・弁〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕					
西側淡水貯水設備〔水源〕						
代替淡水貯槽〔水源〕						
常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水	常設低圧代替注水系ポンプ	残留熱除去系（使用済燃料プールの冷却及び補給）	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	低圧代替注水系配管・弁〔流路〕	燃料プール冷却浄化系	B	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕					
	代替淡水貯槽〔水源〕					
		その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
		56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
		※ 水源としては海も使用可能				
		その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
		56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				
		※ 水源としては海も使用可能				

54 条 使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレィヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレィ	常設低圧代替注水系ポンプ	残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給）	S	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	クラス S A - 2
	常設スプレィヘッド	燃料プール冷却浄化系	B	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2
	代替燃料プール注水系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A - 2
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレィヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレィ	可搬型代替注水大型ポンプ	残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給）	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	S A - 3
	常設スプレィヘッド	燃料プール冷却浄化系	B	常設	可搬型重大事故緩和設備	S A - 2
低圧代替注水系配管・弁 [流路]	低圧代替注水系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故緩和設備	S A - 2
	代替燃料プール注水系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故緩和設備	S A - 2
使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先]	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	代替淡水貯槽 [水源]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備）	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備）	—	—	—	—	—
	※ 水源としては海も使用可能	—	—	—	—	—
56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備）	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備）	—	—	—	—	—
	※ 水源としては海も使用可能	—	—	—	—	—

54 条 使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（可搬型スプレインゾル）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイン	可搬型代替注水大型ポンプ	残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給）	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	可搬型スプレインゾル	燃料プール冷却浄化系	B	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	ホース [流路]	—	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先] 代替淡水貯槽 [水源]	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先]	その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備）				
	代替淡水貯槽 [水源]	56 条に記載（常設耐震重要重大事故防止設備，常設重大事故緩和設備） ※ 水源としては海も使用可能				
大気への放射性物質の拡散抑制 ※ 水源は海を使用	可搬型代替注水大型ポンプ（放水用） 放水砲	55 条に記載（可搬型重大事故緩和設備）				
	代替燃料プール冷却系ポンプ	残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却）	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
代替燃料プール冷却系による使用済燃料プール冷却	代替燃料プール冷却系熱交換器	燃料プール冷却浄化系	B	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	代替燃料プール冷却系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	燃料プール冷却浄化系配管・弁 [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	スキマサージタンク [流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	使用済燃料プール [注水先]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
		その他設備に記載（常設耐震重要重大事故防止設備）				

54 条 使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類		
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス	
代替燃料プール冷却系による使用済燃料プール冷却 (続き)	緊急用海水ポンプ	48条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)		常設	48条に記載 (常設耐震重要重大事故防止設備)	分類	機器クラス
	緊急用海水ストレーナ			可搬型			
	緊急用海水系配管・弁 [流路]						
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]						
	S A用海水ピット取水塔						
	海水引込み管						
	S A用海水ピット						
	緊急用海水取水管						
	緊急用海水ポンプピット						
	使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度 (S A 広域) ※1 使用済燃料プール温度 (S A) ※1 使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ) ※1 使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む) ※1	使用済燃料プール水位 燃料プール冷却浄化系 ポンプ入口温度 使用済燃料プール温度 燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ 原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタ 原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタ	C C C C S S			

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

55 条 工場外への放射線物質の拡散を抑制するための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
大気への放射性物質の拡散抑制 ※ 水源は海を使用	可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	放水砲			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	ホース [流路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	SA用海水ピット取水塔			その他設備に記載（常設重大事故緩和設備）		
海洋への放射性物質の拡散抑制 航空機燃料火災への泡消火	海水引込み管					
	SA用海水ピット					
	汚濁防止膜	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	放水砲			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	泡混合器			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	泡消火薬剤容器（大型ポンプ用）			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	ホース [流路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	SA用海水ピット取水塔			その他設備に記載（常設重大事故緩和設備）		
	海水引込み管					
SA用海水ピット						

56 条 重大事故等の収束に必要な水の供給設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
重大事故等収束のための水源 ※ 水源としては海も使用可能	西側淡水貯水設備	(サブレーション・チェンバ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	代替淡水貯槽	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	サブレーション・チェンバ	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
	多目的タンク, 原水タンク, ろ過水貯蔵タンク, 純水貯蔵タンク	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	ほう酸水貯蔵タンク	原子炉緊急停止系 制御棒 制御棒駆動系水圧制御 ユニット	S S S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故防止設備	SA-2
水の供給	可搬型代替注水中型ポンプ	—	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	可搬型代替注水大型ポンプ	—	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	ホース [流路]	—	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備	SA-3
	SA用海水ピット取水塔	その他設備に記載 (常設重大事故防止設備)			可搬型重大事故防止設備	
	海水引込み管					
	SA用海水ピット					
	貯留堰					
取水構造物 ^{※2}						

※1 重大事故等対処設備ではなく代替淡水源 (措置) であるが, 本条文において必要なため記載

※2 取水路及び取水ピットの総称

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
常設代替交流電源設備による給電	常設代替高压電源装置	2C・2D非常用 ディーゼル発電機	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	常設代替高压電源装置～緊急用M/C～M/C 2C及び2D電路 [交流電路]	高压炉心スプレイ系 ディーゼル発電機	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	緊急用M/C～緊急用MCC電路 [交流電路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	燃料給油設備（軽油貯蔵タンク）	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	燃料給油設備（常設代替高压電源装置燃料移送ポンプ）	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	燃料給油設備（常設代替高压電源装置燃料移送系配管・弁 [燃料流路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車	2C・2D非常用 ディーゼル発電機	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）電路 [交流電路]	高压炉心スプレイ系 ディーゼル発電機	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）～P/C 2C及び2D電路 [交流電路]	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	燃料給油設備（可搬型設備用軽油タンク）	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
可搬型代替交流電源設備による給電	燃料給油設備（タンクローリ）	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	SA-3	

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
所内常設直流電源設備による給電	125V 系蓄電池 A 系	2C・2D 非常用 ディーゼル発電機 高圧炉心スプレイス ディーゼル発電機	S	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	125V 系蓄電池 B 系			常設		
	125V 系蓄電池 A 系～直流 125V 主母線盤 2 A 電路 [直流電路]			常設		
	125V 系蓄電池 B 系～直流 125V 主母線盤 2 B 電路 [直流電路]			常設		
	可搬型代替低圧電源車			可搬型		
	可搬型整流器			可搬型		
可搬型代替直流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]	125V 系蓄電池 A 系・B 系・HPCS 系	S	可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
燃料給油設備 (可搬型設備用軽油タンク)	燃料給油設備 (可搬型設備用軽油タンク)	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	燃料給油設備 (タンクローリ)			可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	燃料給油設備 (タンクローリ)			可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	SA-3

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する 設計基準対象施設		設備 種別	設備分類	
		設備	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
代替所内電気設備による 給電	緊急用M/C	非常用所内電気設備 —	S	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用P/C	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用MCC	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用電源切替盤	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用直流 125V 主母線盤	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用 125V 系蓄電池	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
非常用交流電源設備	緊急用 125V 系蓄電池～緊急用直 流 125V 主母線盤電路 [直流電 路]	125V 系蓄電池A系・B 系・HPCS系 —	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	2 C 非常用ディーゼル発電機	(2 C 非常用ディーゼ ル発電機) —	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	2 D 非常用ディーゼル発電機	(2 D 非常用ディーゼ ル発電機) —	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	高圧炉心スプレイス系ディーゼル発 電機	(高圧炉心スプレイス ディーゼル発電機) —	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料 油タンク	(2 C 非常用ディーゼ ル発電機燃料油ダイタ ンク) —	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	2 D 非常用ディーゼル発電機燃料 油タンク	(2 D 非常用ディーゼ ル発電機燃料油ダイタ ンク) —	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
非常用交流電源設備 (続き)	高圧炉心スプレイスライ系ディーゼル発電機燃料油デイトンク	(高圧炉心スプレイスライ系ディーゼル発電機燃料油デイトンク)	(S)	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	2C非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置2C電路 [交流電路]	(2C非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置2C電路)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	2D非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置2D電路 [交流電路]	(2D非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置2D電路)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	高圧炉心スプレイスライ系ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置HPCS電路 [交流電路]	(高圧炉心スプレイスライ系ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置HPCS電路)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	2C非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	(2C非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	2D非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ	(2D非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	高圧炉心スプレイスライ系ディーゼル発電機用海水ポンプ	(高圧炉心スプレイスライ系ディーゼル発電機用海水ポンプ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
非常用交流電源設備 (続き)	2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 C 非常用ディーゼル発電機流路 [海水流路]	(2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 C 非常用ディーゼル発電機流路)	(S)	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 D 非常用ディーゼル発電機流路 [海水流路]	(2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 D 非常用ディーゼル発電機流路)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	高圧炉心スプレイス系ディーゼル発電機用海水ポンプ～高圧炉心スプレイス系ディーゼル発電機流路 [海水流路]	(高圧炉心スプレイス系ディーゼル発電機用海水ポンプ～高圧炉心スプレイス系ディーゼル発電機流路)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	軽油貯蔵タンク	(軽油貯蔵タンク)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	(2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	(2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	高圧炉心スプレイス系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	(高圧炉心スプレイス系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する 設計基準対象施設		設備 種別	設備分類						
		設備	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス					
非常用交流電源設備 (続き)	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料 移送系配管・弁 [燃料流路]	(2 C 非常用ディーゼル 発電機燃料移送系配 管・弁)	(S)	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—					
							(2 D 非常用ディーゼル 発電機燃料移送系配 管・弁)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
非常用直流電源設備	125V 系蓄電池 A 系	(125V 系蓄電池 A 系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—					
	125V 系蓄電池 B 系	(125V 系蓄電池 B 系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—					
	125V 系蓄電池 HPCS 系	(125V 系蓄電池 HPC S 系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—					
	中性子モニタ用蓄電池 A 系	(中性子モニタ用蓄電 池 A 系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—					
	中性子モニタ用蓄電池 B 系	(中性子モニタ用蓄電 池 B 系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—					
	直流 125V 充電器 A ～ 直流 125V 主 母線盤 2 A 電路 [直流電路]	(直流 125V 充電器 A ～ 直流 125V 主母線盤 2 A 電路)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—					
	直流 125V 充電器 B ～ 直流 125V 主 母線盤 2 B 電路 [直流電路]	(直流 125V 充電器 B ～ 直流 125V 主母線盤 2 B 電路)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—					
			—								
			—								
			—								

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	機器クラス	
		設備	耐震重要度分類				
非常用直流電源設備 (続き)	直流 125V 充電器 HPCS ～ 直流 125V 主母線盤 HPCS 電路 [直流電路] 120/240V 計装用主母線盤 2 A ～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路 [交流及び直流電路] 120/240V 計装用主母線盤 2 B ～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路 [交流及び直流電路] 125V 系蓄電池 A 系～ 直流 125V 主母線盤 2 A 電路 [直流電路] 125V 系蓄電池 B 系～ 直流 125V 主母線盤 2 B 電路 [直流電路] 125V 系蓄電池 HPCS 系～ 直流 125V 主母線盤 HPCS 電路 [直流電路] 中性子モニタ用蓄電池 A 系～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路 [直流電路] 中性子モニタ用蓄電池 B 系～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路 [直流電路]	(直流 125V 充電器 HPCS 系～ 直流 125V 主母線盤 HPCS 電路) (120/240V 計装用主母線盤 2 A ～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路) (120/240V 計装用主母線盤 2 B ～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路) (125V 系蓄電池 A 系～ 直流 125V 主母線盤 2 A 電路) (125V 系蓄電池 B 系～ 直流 125V 主母線盤 2 B 電路) (125V 系蓄電池 HPCS 系～ 直流 125V 主母線盤 HPCS 電路) (中性子モニタ用蓄電池 A 系～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 A 電路) (中性子モニタ用蓄電池 B 系～ 直流 ±24V 中性子モニタ用分電盤 2 B 電路)	(S)	(S)	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			
		常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—			

57 条 電源設備

系統機能	設備	代替する機能を有する 設計基準対象施設		設備 種別	設備分類	
		設備	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
燃料給油設備による給油	可搬型設備用軽油タンク※1	(軽油貯蔵タンク), 2 C・2D 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ, 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	タンクローリ※1			可搬型	常設重大事故緩和設備	
	軽油貯蔵タンク			可搬型	可搬型重大事故防止設備	
	常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	
	常設代替高圧電源装置燃料移送系配管・弁 [燃料流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備	

※1 ホイールローダ, 可搬型代替注水中型ポンプ, 可搬型代替注水大型ポンプ (放水用) 及び窒素供給装置用電源車にも燃料を給油する設備として使用する。

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する 設計基準対象施設※2		設備 種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
原子炉圧力容器内の 温度	原子炉圧力容器温度	主要パラメータの他チャンネル	—	常設 可搬型 常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		原子炉圧力	S			
		原子炉圧力 (SA)	—			
原子炉圧力容器内の 圧力	原子炉圧力	原子炉水位 (広帯域)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		原子炉水位 (燃料域)	S			
		原子炉水位 (SA広帯域)	—			
		原子炉水位 (SA燃料域)	—			
		残留熱除去系熱交換器入口温度	C			
		主要パラメータの他チャンネル	S			
		原子炉圧力 (SA)	—			
		原子炉水位 (広帯域)	S			
		原子炉水位 (燃料域)	S			
		原子炉水位 (SA広帯域)	—			
原子炉水位 (SA燃料域)	—					
原子炉圧力容器温度	原子炉圧力 (SA)	主要パラメータの他チャンネル	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		原子炉圧力	S			
		原子炉水位 (広帯域)	S			
		原子炉水位 (燃料域)	S			
		原子炉水位 (SA広帯域)	—			
原子炉水位 (SA燃料域)	—					

※1 計装設備については計装グループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種類	設備分類	
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域)	主要パラメータの他チャネル 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 高圧代替注水系系統流量 低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用) 代替循環冷却系原子炉注水流量 原子炉隔離時冷却系系統流量 高圧炉心スプレイ系系統流量 残留熱除去系系統流量 低圧炉心スプレイ系系統流量 原子炉圧力 原子炉圧力 (SA) サブレクション・チェンバ圧力	S — — — — — — — — — S S S S S — —	常設 可搬型 常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器 クラス —

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する 設計基準対象施設※2		設備 種別	設備分類		
		設備※1	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス	
原子炉圧力容器内の 水位 (続き)	原子炉水位 (S A広帯域)	原子炉水位 (広帯域)	S	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—	
	原子炉水位 (S A燃料域)	原子炉水位 (燃料域)	S	常設			
		高圧代替注水系系統流量	—	—			—
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用)	—	—			—
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用)	—	—			—
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用)	—	—			—
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用)	—	—			—
		代替循環冷却系原子炉注水流量	—	—			—
		原子炉隔離時冷却系系統流量	S	S			S
		高圧炉心スプレイ系系統流量 残留熱除去系系統流量	S	S			S
		低圧炉心スプレイ系系統流量 原子炉圧力	S	S			S
		原子炉圧力 (S A)	—	—			—
		サブレンジション・チェンバ圧力	—	—			—

※1 計装設備については計装グループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種別	設備分類		機器クラス
		設備※1	耐震重要度分類		分類		
原子炉圧力容器への注水量	高压代替注水系統流量 低压代替注水系統流量 (常設ライン用) 低压代替注水系統流量 (燃料域用) 低压代替注水系統流量 (可搬ライン用) 低压代替注水系統流量 (可搬ライン狭帯域用) 代替循環冷却系統流量	サプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 常設高压代替注水系統ポンプ吐出 圧力	— S S — — —	常設 可搬型 常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—	
		代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域)	— — S S — —	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—	
原子炉隔離時冷却系統流量	代替循環冷却系統流量 原子炉隔離時冷却系統流量	サプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 代替循環冷却系統ポンプ吐出圧力	— S S — — —	常設	常設重大事故緩和設備	—	
		サプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 原子炉隔離時冷却系統ポンプ吐出 圧力	— S S — — C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—	

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種類	設備分類	
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉圧力容器への注水量 (続き)	高圧炉心スプレイス系統流量	サブレーション・プールの水位	—	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		原子炉水位 (広帯域)	S			
		原子炉水位 (燃料域)	S			
		原子炉水位 (SA広帯域)	—			
		原子炉水位 (SA燃料域)	—			
		高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	C			
残留熱除去系系統流量	サブレーション・プールの水位	原子炉水位 (広帯域)	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		原子炉水位 (燃料域)	S			
		原子炉水位 (SA広帯域)	S			
		原子炉水位 (SA燃料域)	—			
		残留熱除去系ポンプ吐出圧力	C			
低圧炉心スプレイス系統流量	サブレーション・プールの水位	原子炉水位 (広帯域)	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
		原子炉水位 (燃料域)	S			
		原子炉水位 (SA広帯域)	S			
		原子炉水位 (SA燃料域)	—			
		低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	C			
原子炉格納容器への注水量	低圧代替注水系統格納容器スプレイ流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系統格納容器スプレイ流量 (可搬ライン用) 低圧代替注水系統格納容器下部注水流量	代替淡水貯槽水位	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		西側淡水貯水設備水位	—			
		サブレーション・プールの水位	—			
		代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位 格納容器下部水位	—			

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する 設計基準対象施設※2		設備 種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
原子炉格納容器内の 温度	ドライウエル雰囲気温度	主要パラメータの他チヤンネル ドライウエル圧力 サブプレッション・チエンバ圧力	—	常設 可搬型	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	サブプレッション・チエンバ雰 囲気温度	主要パラメータの他チヤンネル サブプレッション・プール水温度 サブプレッション・チエンバ圧力	—	常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	サブプレッション・プール水温 度	主要パラメータの他チヤンネル サブプレッション・チエンバ雰 囲気温度	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	格納容器下部水温	主要パラメータの他チヤンネル	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
原子炉格納容器内の 圧力	ドライウエル圧力	サブプレッション・チエンバ圧力 ドライウエル雰囲気温度	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	サブプレッション・チエンバ圧 力	ドライウエル圧力 サブプレッション・チエンバ雰 囲気温度	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉格納容器内の水位	サブレーション・プールの水位	低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用)	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用)	—	—		
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用)	—	—		
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用)	—	—		
		低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 (常設ライン用)	—	—		
		低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 (可搬ライン用)	—	—		
		低圧代替注水系格納容器下部注水流量	—	—		
		代替淡水貯槽水位	—	—		
		西側淡水貯水設備水位	—	—		
		ドラウエル圧力	—	—		
サブレーション・チェンバ圧力	—	—				
格納容器下部水位	主要パラメータの他チャンネル 低圧代替注水系格納容器下部注水流量	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
		代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位	—	—		

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉格納容器内の水素濃度	格納容器内水素濃度 (S/A)	主要パラメータの他チャンネル	—	常設可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
原子炉格納容器内の放射線量率	格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W)	主要パラメータの他チャンネル 格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C)	S S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C)	主要パラメータの他チャンネル 格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W)	S S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
未臨界の維持又は監視	起動領域計装	主要パラメータの他チャンネル 平均出力領域計装	S S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	平均出力領域計装	主要パラメータの他チャンネル 起動領域計装	S S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
最終ヒートシンクの確保 (代替循環冷却系)	サブレーション・プールの水温度	主要パラメータの他チャンネル サブレーション・チェンバール雰囲気温度	— —	常設	常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	代替循環冷却系ポンプ入口温度	残留熱除去系熱交換器出口温度	—	常設	常設耐震重要重大事故緩和設備	—
計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ	代替循環冷却系格納容器スプレイ流量	代替循環冷却系原子炉注水流量 サブレーション・プール水温度 ドラウエール雰囲気温度 サブレーション・チェンバール雰囲気温度	— — — —	常設	常設耐震重要重大事故緩和設備	—

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種類	設備分類	
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス
最終ヒートシンクの確保（格納容器圧力逃がし装置）	フィルタ装置水位	主要パラメータの他チャンネル	—	常設可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	フィルタ装置圧力	ドライウエール圧力 サブレシジョン・チェンバ圧力 フィルタ装置スクラビング水温	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	フィルタ装置スクラビング水温	フィルタ装置圧力	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	フィルタ装置出口放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）	主要パラメータ（フィルタ装置出口放射線モニタ（高レンジ））の他チャンネル	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
最終ヒートシンクの確保（耐圧強化ベント系）	耐圧強化ベント系放射線モニタ	主要パラメータの他チャンネル 格納容器内水素濃度（SA）	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	残留熱除去系熱交換器入口温度	原子炉圧力容器温度 サブレシジョン・プール水温度	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
最終ヒートシンクの確保（残留熱除去系）	残留熱除去系熱交換器出口温度	残留熱除去系熱交換器入口温度 残留熱除去系海水系系統流量	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	残留熱除去系熱交換器出口温度	緊急用海水系流量（残留熱除去系熱交換器）	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—
	残留熱除去系系統流量	緊急用海水系流量（残留熱除去系補機）	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設耐震重要重大事故緩和設備	—

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する 設計基準対象施設※2		設備 種類	設備分類	
		設備※1	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
格納容器バイパスの 監視(原子炉圧力容 器内の状態)	原子炉水位(広帯域)	主要パラメータの他チャンネル 原子炉水位(SA広帯域)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉水位(燃料域)	原子炉水位(SA燃料域)	—	常設	—	—
	原子炉水位(SA広帯域)	原子炉水位(広帯域)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉水位(SA燃料域)	原子炉水位(燃料域)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉圧力	主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力(SA)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉圧力(SA)	原子炉圧力(広帯域)	—	常設	—	—
	原子炉圧力	原子炉水位(燃料域)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉圧力	原子炉水位(SA広帯域)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉圧力	原子炉水位(SA燃料域)	—	常設	—	—
	原子炉圧力	原子炉圧力容器温度	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
格納容器バイパスの 監視(原子炉格納容 器内の状態)	原子炉圧力(SA)	主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	原子炉圧力	原子炉水位(広帯域)	S	常設	—	—
	原子炉圧力	原子炉水位(燃料域)	S	常設	—	—
	原子炉圧力	原子炉水位(SA広帯域)	—	常設	—	—
原子炉圧力	原子炉水位(SA燃料域)	—	常設	—	—	
原子炉圧力	原子炉圧力容器温度	—	常設	—	—	
原子炉圧力	原子炉圧力	主要パラメータの他チャンネル ドライウエル圧力	—	常設	常設重大事故防止設備	—
原子炉圧力	原子炉圧力	サブレーション・チェンバール圧力 ドライウエル雰囲気温度	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種別	設備分類		
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス	
格納容器バイパスの監視（原子炉建屋内の状態）	高圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	原子炉圧力	S	常設	常設重大事故防止設備	—	
	原子炉隔離時冷却系ポンズ吐出圧力	原子炉圧力 (S.A)	—	常設	常設重大事故防止設備	—	
	残留熱除去系ポンズ吐出圧力	原子炉圧力 (S.A)	S	常設	常設重大事故防止設備	—	
	低圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	原子炉圧力 (S.A)	S	常設	常設重大事故防止設備	—	
	サブプレッション・プールの水位	原子炉圧力 (S.A)	—	常設	常設重大事故防止設備	—	
	水源の確保	高圧代替注水系系統流量	高圧代替注水系系統流量	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		原子炉隔離時冷却系系統流量	原子炉隔離時冷却系系統流量	—	常設		
計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載 ※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ	高圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	高圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—	
	原子炉隔離時冷却系ポンズ吐出圧力	原子炉隔離時冷却系ポンズ吐出圧力	S	常設			
	残留熱除去系ポンズ吐出圧力	残留熱除去系ポンズ吐出圧力	S	常設			
	低圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	低圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	S	常設			
	代替循環冷却系ポンズ吐出圧力	代替循環冷却系ポンズ吐出圧力	—	常設			
	高圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	高圧炉心スプレイスポンズ吐出圧力	—	常設			
	残留熱除去系ポンズ吐出圧力	残留熱除去系ポンズ吐出圧力	—	常設			

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する 設計基準対象施設※2		設備 種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
水源の確保 (続き)	代替淡水貯槽水位	低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用) 低圧代替注水系格納容器スプレイ 流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系格納容器スプレイ 流量 (可搬ライン用) 低圧代替注水系格納容器下部注水 流量 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) サプレッション・プール水位 常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧 力	— — — — — — — — S S — — — —	常設 可搬型 常設	分類 常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	機器 クラス —

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する 設計基準対象施設※2		設備 種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要 度分類		分類	機器 クラス
水源の確保 (続き)	西側淡水貯水設備水位	低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用)	—	常設 可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用)	—	常設		
原子炉建屋内の水素 濃度	原子炉建屋水素濃度	低圧代替注水系格納容器スプレイ 流量 (常設ライン用)	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		低圧代替注水系格納容器下部注水 流量	—	常設		
		原子炉水位 (広帯域)	S	常設		
		原子炉水位 (燃料域)	S	常設		
		原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) サブレンジション・プール水位	—	常設		
原子炉格納容器内の 酸素濃度	格納容器内酸素濃度 (SA)	主要パラメータの他チャンネル 静的触媒式水素再結合器動作監視 装置	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		主要パラメータの他チャンネル 格納容器雰囲気放射線モニタ (D /W) 格納容器雰囲気放射線モニタ (S /C) ドライウエル圧力 サブレンジション・チェンバ圧力	— S S — —	常設		

※1 計装設備については計装グループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58条 計装設備

系統機能	設備※1	代替する機能を有する設計基準対象施設※2		設備種別	設備分類	
		設備※1	耐震重要度分類		分類	機器クラス
使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)	使用済燃料プール温度 (SA)	—	常設	常設重大事故防止設備	—
	使用済燃料プール温度 (SA)	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
発電所内の通信連絡	使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)	使用済燃料プール監視カメラ	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む)	使用済燃料プール監視カメラ	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	安全パラメータ表示システム (SPDS)	—	—	常設	常設重大事故防止設備	—

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備 ^{※1}	代替する機能を有する設計基準対象施設 ^{※2}		設備種別	設備分類	
		設備 ^{※1}	耐震重要度分類		分類	機器クラス
温度, 圧力, 水位, 注水量の計測・監視	可搬型計測器 (原子炉圧力容器及び原子炉格納容器内の温度, 圧力, 水位及び流量 (注水量) 計測用)	—	—	常設 可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	—
		—	—	可搬型	可搬型重大事故防止設備 可搬型重大事故緩和設備	—
圧力, 水位, 注水量の計測・監視	可搬型計測器 (原子炉圧力容器及び原子炉格納容器内の圧力, 水位及び流量 (注水量) 計測用)	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
その他 ^{※3}	M/C 2 C 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	M/C 2 D 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	M/C HPCS 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	P/C 2 C 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	緊急用M/C 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	緊急用P/C 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	直流125V主母線盤 2 A 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
		—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	直流125V主母線盤 2 B 電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—

※1 計装設備については計装グループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

※3 重大事故等対処設備を活用する手順等の着手の判断基準として用いる補助パラメータ

58 条 計装設備

系統機能	設備 ^{※1}	代替する機能を有する設計基準対象施設 ^{※2}		設備種類	設備分類	
		設備 ^{※1}	耐震重要度分類		分類	機器クラス
その他 ^{※3} (続き)	直流125V主母線盤HPC S電圧	—	—	常設可搬型	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	直流±24V中性子モニタ用分電盤2 A電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	直流±24V中性子モニタ用分電盤2 B電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用直流125V主母線盤電圧	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	非常用窒素供給系供給圧力	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	非常用窒素供給系高圧窒素ボンベ圧力	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	非常用逃がし安全弁駆動系供給圧力	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ボンベ圧力	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—

※1 計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載

※2 主要設備の計測が困難となった場合の重要代替監視パラメータ

※3 重大事故等対処設備を活用する手順等の着手の判断基準として用いる補助パラメータ

59 条 運転員が原子炉制御室にとどまるための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
中央制御室換気系による居住性の確保	中央制御室	(中央制御室)	(S)	常設 可搬型	(重大事故等対処施設)	—
	中央制御室遮蔽	(中央制御室遮蔽)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	—
	中央制御室換気系空気調和機ファン	(中央制御室換気系)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	—
	中央制御室換気系ファイルタファン			常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	—
	中央制御室換気系給排気隔離弁 [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	—
	中央制御室換気系ファイルタユニット			常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	—
	中央制御室換気系ダクト・ダンパ [流路]			常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	—
	非常用ガス再循環系排風機			常設	常設耐震重要重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備※1	SA-2
	非常用ガス再循環系配管・弁・ファイルタトレイン [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	—
	非常用ガス処理系排風機			常設	常設重大事故緩和設備	—
原子炉建屋ガス処理系による居住性の確保	非常用ガス処理系配管・弁・ファイルタトレイン [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	—
	非常用ガス処理系排気筒 [流路]			常設	常設重大事故緩和設備	—
	原子炉建屋原子炉棟			常設	常設重大事故緩和設備	—
その他設備に記載						

※1 常設耐震重要重大事故防止設備・常設重大事故緩和設備等を操作する人が健全であることを担保する常設設備であるため、本分類としている。

59 条 運転員が原子炉制御室にとどまるための設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
原子炉建屋外側ブローアウトパネルの閉止による居住性の確保	ブローアウトパネル閉止装置	—	—	常設可搬型	常設重大事故緩和設備	—
	ブローアウトパネル閉止装置開閉状態表示	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	ブローアウトパネル開閉状態表示	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
中央制御室待避室による居住性の確保	中央制御室待避室	—	—	常設	(重大事故等対処施設)	—
	中央制御室待避室遮蔽	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	中央制御室待避室空気ポンプユニット (空気ポンプ)	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	中央制御室待避室空気ポンプユニット (配管・弁) [流路]	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	中央制御室待避室差圧計 ^{※1}	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
可搬型照明 (SA) による居住性の確保	衛星電話設備 (可搬型) (待避室)	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	データ表示装置 (待避室)	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	可搬型照明 (SA)	中央制御室照明	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	酸素濃度計 ^{※1}	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
可搬型照明 (SA) による居住性の確保	二酸化炭素濃度計 ^{※1}	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	可搬型照明 (SA)	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—

※1 計測器本体を示すため計器名を記載

60 条 監視測定設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
放射線量の代替測定	可搬型モニタリング・ポスト	モニタリング・ポスト	C	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	可搬型モニタリング・ポスト端末			可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	放射能観測車の代替測定	放射能観測車	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
気象観測設備の代替測定	N a I シンチレーションカウンタ※1 β線サーベイ・メータ※1	気象観測設備	C	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	Z n S シンチレーションカウンタ※1			可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	可搬型気象観測設備			可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
放射線量の測定	可搬型モニタリング・ポスト	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	電離箱サーベイ・メータ			可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	小型船舶			可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—
	可搬型モニタリング・ポスト端末			可搬型	可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備)	—

※1 計測器本体を示すための計器名を記載

60 条 監視測定設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
放射性物質濃度（空気中・水中・土壌中）及び海上モニタリング	可搬型ダスト・よう素サンンプラ※1	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	NaIシンチレーションサーベイ・メータ※1	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	β線サーベイ・メータ※1	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	ZnSシンチレーションサーベイ・メータ※1	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	小型船舶	—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
		—	—	可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—

※1 計測器本体を示すため計器名を記載

61条 緊急時対策所

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
緊急時対策所非常用換気設備及び緊急時対策所加圧設備による放射線防護	緊急時対策所	—	—	常設 可搬型 常設	(重大事故等対処施設)	—
	緊急時対策所遮蔽			常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所非常用送風機			常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所非常用フィルタ装置			常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所排気設備（配管・弁）〔流路〕			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	緊急時対策所加圧設備			可搬型	可搬型重大事故緩和設備	SA-3
	緊急時対策所加圧設備（配管・弁）〔流路〕			常設	常設重大事故緩和設備	SA-2
	緊急時対策所用差圧計			常設	常設重大事故緩和設備	—
	酸素濃度計※1			可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	二酸化炭素濃度計※1			可搬型	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
放射線量の測定	緊急時対策所エアリアモニタ	—	—	可搬型	可搬型重大事故緩和設備	—
	可搬型モニタリング・ポスト	60条に記載（可搬型重大事故緩和設備）				

※1 計測器本体を示すための計器名を記載

61条 緊急時対策所

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
必要な情報の把握	安全パラメータ表示システム (SPDS)	62条に記載 (常設重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備)		常設可搬型		機器具
	無線通信装置 [伝送路]					
	無線通信装置アンテナ [伝送路]					
	安全パラメータ表示システム (SPDS) ~ 無線通信装置アンテナ電路 [伝送路]					
通信連絡	無線連絡設備 (携帯型)	62条に記載 (可搬型重大事故防止設備, 可搬型重大事故緩和設備)				
	衛星電話設備 (固定型)	62条に記載 (常設重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備, 常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備))				
	衛星電話設備 (携帯型)	62条に記載 (可搬型重大事故防止設備, 可搬型重大事故緩和設備, 可搬型重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備))				
	携行型有線通話装置	62条に記載 (可搬型重大事故防止設備, 可搬型重大事故緩和設備)				
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話, I P - F A X)	62条に記載 (常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備))				
	衛星電話設備 (屋外アンテナ) [伝送路]	62条に記載 (常設重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備, 常設重大事故等対処設備 (防止でも緩和でもない設備))				
	衛星制御装置 [伝送路]					
	衛星電話設備 (固定型) ~ 衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路 [伝送路]					
	専用接続箱 ~ 専用接続箱電路 [伝送路]	62条に記載 (常設重大事故防止設備, 常設重大事故緩和設備)				

61条 緊急時対策所

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
通信連絡 (続き)	衛星無線通信装置 [伝送路]	62条に記載 (常設重大事故等対処設備 (防止でも緩やでもない設備))		常設 可搬型		機器 クラス
	通信機器 [伝送路]					
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話, IP-FAX) ~ 衛星無線通信装置電路 [伝送路]					
	緊急時対策所用発電機	常用電源設備	C	常設	常設重大事故防止設備	—
	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク	—	—	常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用発電機給油ポンプ			常設	常設重大事故防止設備	—
	緊急時対策所用M/C電圧計			常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用発電機~緊急時対策所用M/C電路 [交流電路]			常設	常設重大事故防止設備	—
	緊急時対策所用M/C~緊急時対策所用動力変圧器電路 [交流電路]			常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用動力変圧器~緊急時対策所用P/C電路 [交流電路]			常設	常設重大事故防止設備	—
	緊急時対策所用P/C~緊急時対策所用M/C電路 [交流電路]			常設	常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用M/C~緊急時対策所用分電盤電路 [交流電路]			常設	常設重大事故防止設備	—
	緊急時対策所用M/C~緊急時対策所用分電盤電路 [交流電路]			常設	常設重大事故緩和設備	—

61 条 緊急時対策所

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
緊急時対策所用代替電源設備による給電(続き)	緊急時対策所用 125V 系蓄電池～緊急時対策所用直流 125V 主母線盤電路 [直流電路]	常用電源設備 —	C —	常設 可搬型 常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用直流 125V 主母線盤～緊急時対策所用直流 125V 分電盤電路 [直流電路]			常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク～緊急時対策所用発電機給油ポンプ [燃料流路]			常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用発電機給油ポンプ～緊急時対策所用発電機燃料油サージスタック [燃料流路]			常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
	緊急時対策所用発電機燃料油サージスタック～緊急時対策所用発電機 [燃料流路]			常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—
				常設	常設重大事故防止設備 常設重大事故緩和設備	—

62 条 通信連絡を行うために必要な設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
発電所内の通信連絡	携行型有線通話装置	送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話機、PHS端末及びFAX）	C	可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
		無線連絡設備（携帯型）		可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
		衛星電話設備（固定型）		常設	可搬型重大事故防止設備	—
		衛星電話設備（携帯型）		可搬型	可搬型重大事故防止設備	—
	安全パラメータ表示システム（SPDS）	（安全パラメータ表示システム（SPDS））	(C)	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—		常設重大事故防止設備	—
	専用接続箱～専用接続箱電路〔伝送路〕	送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話機及びPHS端末）	C	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—	常設	常設重大事故防止設備	—
	衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路〔伝送路〕	（安全パラメータ表示システム（SPDS））	(C)	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—	常設	常設重大事故防止設備	—
		—	—	常設	常設重大事故防止設備	—
無線通信装置〔伝送路〕	無線通信装置アンテナ〔伝送路〕		常設	常設重大事故防止設備	—	
	安全パラメータ表示システム（SPDS）～無線通信装置アンテナ電路〔伝送路〕		常設	常設重大事故防止設備	—	

62 条 通信連絡を行うために必要な設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種類	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
発電所外（社内外）の通信連絡	衛星電話設備（固定型）	—	—	常設可搬型	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	衛星電話設備（携帯型）	—	—	常設	可搬型重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話及びIP-FA X）	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	データ伝送設備	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	衛星電話設備（屋外アンテナ）〔伝送路〕	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	衛星制御装置〔伝送路〕	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	衛星電話設備（固定型）～衛星電話設備（屋外アンテナ）電路〔伝送路〕	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	衛星無線通信装置〔伝送路〕	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	通信機器〔伝送路〕	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議システム、IP電話及びIP-FA X）～衛星無線通信装置電路〔伝送路〕	—	—	常設	常設重大事故等対処設備（防止でも緩和でもない設備）	—

その他の設備

系統機能	設備	代替する機能を有する設計基準対象施設		設備種別	設備分類	
		設備	耐震重要度分類		分類	機器クラス
重大事故等時に対処するための流路, 注水先, 注水先, 排出元等	原子炉圧力容器	(原子炉圧力容器)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A-2
	原子炉格納容器	(原子炉格納容器)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A-2
	使用済燃料プール	(使用済燃料プール)	(S)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	S A-2
	原子炉建屋原子炉棟	—	—	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
非常用取水設備	貯留堰	(貯留堰)	S	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	取水構造物※1	(取水路, 取水ピット)	(C)	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	S A用海水ピット取水塔	取水路, 取水ピット	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	海水引込み管	取水路, 取水ピット	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	S A用海水ピット	取水路, 取水ピット	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用海水取水管	取水路, 取水ピット	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用海水ポンプピット	取水路, 取水ピット	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—
	緊急用海水ポンプピット	取水路, 取水ピット	C	常設	常設耐震重要重大事故防止設備	—

※1 取水路及び取水ピットの総称

共－2 類型化区分及び適合内容

■設置許可基準規則 第43条 第1項 第1号

重大事故等時の環境条件における健全性について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、重大事故等時の環境条件における健全性を確保するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等対処設備は、重大事故等時の温度、放射線、荷重その他の使用条件において、その機能が有効に発揮できるように、その設置（使用）・保管場所に応じた耐環境性を有する設計とするとともに、操作が可能な設計とする。

重大事故等時の環境条件については、重大事故等時の温度（環境温度^①、使用温度^⑥）、放射線^③、荷重^⑥に加えて、その他の使用条件として、環境圧力^①、湿度による影響^①、屋外の天候による影響（凍結及び降水）^②、重大事故等時に海水を通水する系統への影響^④、電磁的障害^⑤及び周辺機器等からの悪影響^⑦について考慮する。

荷重^⑥としては、重大事故等時の機械的荷重に加えて、環境圧力、環境温度及び自然現象（地震、津波（基準津波を超え敷地に遡上する津波（以下「敷地に遡上する津波」という。）を含む。）、風（台風）、竜巻、積雪、火山の影響）による荷重を考慮する。

自然現象による荷重の組合せについては、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、風（台風）、積雪及び火山の影響を考慮する。

これらの環境条件のうち、重大事故等時の環境温度^①、環境圧力^①、湿度による影響^①、屋外の天候による影響（凍結及び降水）^②、重大事故等時の放射線による影響^③及び荷重^⑥に対しては、重大事故等対処設備を設

置（使用）・保管する場所に応じて、以下の設備分類ごとに必要な機能を有効に発揮できる設計とする。

原子炉格納容器内の重大事故等対処設備は、重大事故等時の原子炉格納容器内の環境条件を考慮した設計とする。操作は、中央制御室で可能な設計とする。また、地震による荷重を考慮して、機能を損なわない設計とする。

原子炉建屋原子炉棟内の重大事故等対処設備は、重大事故等時における環境条件を考慮した設計とする。操作は、中央制御室、異なる区画若しくは離れた場所又は設置場所で可能な設計とする。また、地震による荷重を考慮して、機能を損なわない設計とするとともに、可搬型重大事故等対処設備は、必要により当該設備の落下防止、転倒防止、固縛の措置をとる。

原子炉建屋付属棟内（中央制御室含む）、緊急時対策所建屋内、常設代替高圧電源装置置場（地下階）、格納容器圧力逃がし装置格納槽内、常設低圧代替注水系格納槽内、緊急用海水ポンプピット内及び立坑内の重大事故等対処設備は、重大事故等時におけるそれぞれの場所の環境条件を考慮した設計とする。操作は、中央制御室、異なる区画若しくは離れた場所又は設置場所で可能な設計とする。また、地震による荷重を考慮して、機能を損なわない設計とするとともに、可搬型重大事故等対処設備は、必要により当該設備の落下防止、転倒防止、固縛の措置をとる。

屋外及び常設代替高圧電源装置置場（地上階）の重大事故等対処設備は、重大事故等時における屋外の環境条件を考慮した設計とする。操作は、中央制御室、離れた場所又は設置場所で可能な設計とする。

また、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、積雪及び火山の影響による荷重を考慮して機能を損なわない設計とするとともに、風（台風）及び竜巻による風荷重の影響に対しては、位置的分散を考慮した保管によ

り、機能を損なわない設計とする。また、可搬型重大事故等対処設備については、必要により当該設備の落下防止、転倒防止、固縛等の措置をとる。

海水を通水する系統への影響^④に対しては、常時海水を通水する、海に設置する又は海で使用する重大事故等対処設備は耐腐食性材料を使用する。常時海水を通水するコンクリート構造物については、腐食を考慮した設計とする。使用時に海水を通水する重大事故等対処設備は、海水の影響を考慮した設計とする。原則、淡水を通水するが、海水も通水する可能性のある重大事故等対処設備は、可能な限り淡水を優先し海水通水を短期間とすることで、設備への海水の影響を考慮する。また、海から直接取水する際の異物の流入防止を考慮した設計とする。

電磁的障害^⑤に対しては、重大事故等対処設備は、重大事故等時においても電磁波によりその機能が損なわれない設計とする。

重大事故等対処設備は、事故対応のために設置・配備している自主対策設備や風（台風）及び竜巻等を考慮して当該設備に対し必要により講じた落下防止、転倒防止、固縛等の措置を含む周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない設計とする。周辺機器等からの悪影響としては、地震、火災、溢水による波及的影響を考慮する。

溢水に対しては、重大事故等対処設備が溢水によりその機能を喪失しないように、想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置又は保管する。

地震による荷重を含む耐震設計については、「2.1.2 耐震設計の基本方針」に、津波（敷地に遡上する津波を含む。）による荷重を含む耐津波設計については、「2.1.3 耐津波設計の基本方針」に、火災防護については「2.2 火災による損傷の防止」に示す。

(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ①重大事故等時における環境温度，環境圧力，湿度による影響
- ②屋外の天候による影響（凍結及び降水）
- ③重大事故等時の放射線による影響（被ばく・設備）
- ④重大事故時に海水を通水する系統への影響
- ⑤電磁的障害
- ⑥荷重（重大事故等時の圧力，温度，機械的荷重及び地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），風（台風）及び竜巻の風荷重，積雪，火山の影響による荷重）
- ⑦周辺機器等からの悪影響

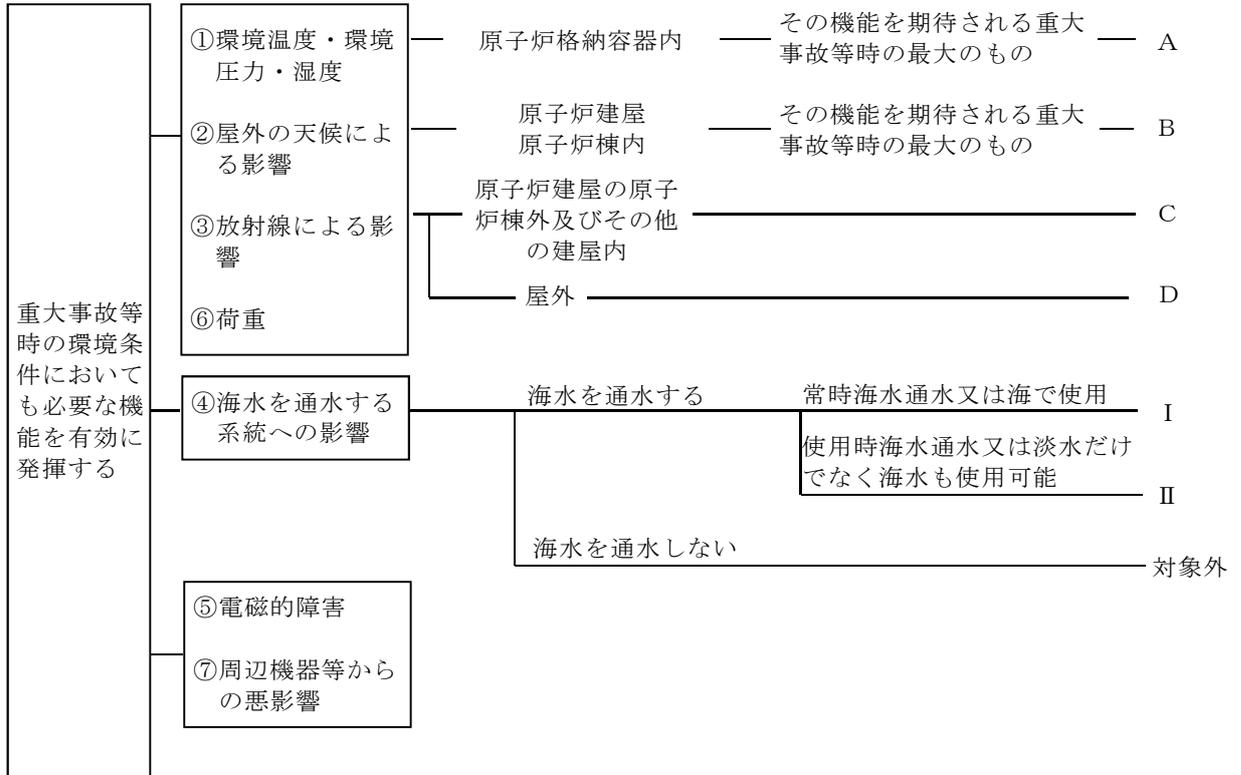
b. 類型化

- ・①～③，⑥の項目については，A：原子炉格納容器内，B：原子炉建屋原子炉棟内，C：原子炉建屋の原子炉棟外及びその他の建屋内，D：屋外に分類するとともに，重大事故等時における環境条件を考慮したものとする。

なお，類型化区分「C」は，原子炉建屋付属棟，緊急時対策所建屋，常設代替高圧電源装置置場（地下階），格納容器圧力逃がし装置格納槽，常設低圧代替注水系ポンプ室，緊急用海水ポンプピット，常設代替高圧電源装置用カルバート（立坑部），常設代替高圧電源装置用カルバート（トンネル部），常設代替高圧電源装置用カルバート（カルバート部），格納容器圧力逃がし装置用配管カルバート，常設低圧代替注水系配管カルバート他の「建屋等」を示す。

- ・④海水を通水する系統については，Ⅰ：常時海水を通水又は海で使用する系統，Ⅱ：淡水だけでなく海水も使用できる系統で分類する。

- ・⑤, ⑦は共通事項であるため分類しない。



・ 類型化区分と考慮事項の対応

区分	原子炉格納容器内	原子炉建屋 原子炉棟内	原子炉建屋原子炉棟外及びその他の建屋内	屋外
設備	A	B	C	D
①, ③	○	○	○	○
②	×			○
⑥	○ (地震)			○ (地震, 津波 (敷地に遡上する津波を含む。), 風 (台風) 及び竜巻の風荷重, 積雪, 火山の影響)

区分	I (常時海水通水又は海で使用する系統)	II (使用する系統)	対象外 (海水を通過しない系統)
④	○	○	×

○ : 考慮必要 × : 考慮不要

・重大事故等による環境温度，環境圧力，湿度の影響範囲

運転中の原子炉における重大事故に至る恐れがある事故

事故シーケンスグループ	温度	湿度	圧力	放射線	影響範囲	備考
高圧・低圧注水機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
高圧注水・減圧機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
全交流動力電源喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
崩壊熱除去機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
原子炉停止機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内	※
LOCA時注水機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
格納容器バイパス (インターフェイスシステムLOCA)	○	○	○	○	・原子炉建屋原子炉棟内	※
津波浸水による注水機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※

運転中の原子炉における重大事故

格納容器破損モード	温度	湿度	圧力	放射線	影響範囲	備考
雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内 ・その他建屋内(放射線) ・屋外(放射線)	※
高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
原子炉圧力容器外の溶融燃料—冷却材相互作用	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
水素燃焼	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※
格納容器直接接触 (シェルアタック)	×	×	×	×	—	
溶融炉心・コンクリート相互作用	○	○	○	○	・原子炉格納容器内 ・原子炉建屋原子炉棟内	※

使用済燃料プールにおける重大事故に至るおそれがある事故

事故シーケンスグループ	温度	湿度	圧力	放射線	影響範囲	備考
想定事故 1	○	○	○	○	・原子炉建屋原子炉棟内	※
想定事故 2	○	○	○	○	・原子炉建屋原子炉棟内	※

運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故

事故シーケンスグループ	温度	湿度	圧力	放射線	影響範囲	備考
崩壊熱除去機能喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内	※
全交流動力電源喪失	○	○	○	○	・原子炉格納容器内	※
原子炉冷却材流出	○	○	○	○	・原子炉格納容器内	
反応度誤投入	×	×	×	×	—	

○：環境条件を確認する必要がある対象機器の機能を期待する各事故シーケンスの環境条件を確認し，適切に設定

×：影響なし，又は評価不要

—：該当なし

※：使用済燃料プール冷却機能喪失による影響考慮

2. 設計方針について

【要求事項：想定される重大事故等が発生した場合における温度，放射線，荷重その他の使用条件において，重大事故等に対処するために必要な機能を有効に発揮するものであること。】

各区分における設計方針について，以下の表にまとめた。

- (1) ①環境温度・圧力・湿度，②屋外の天候による影響（凍結及び降水），
③放射線による影響（被ばく・設備），⑥荷重（重大事故等時の圧力，温度，機械的荷重及び地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），風（台風）及び竜巻の風荷重，積雪，火山の影響による荷重）

設備分類		設計方針	関連資料	備考
A	原子炉格納容器内	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉格納容器内の重大事故等対処設備は，その機能を期待される<u>重大事故等時における原子炉格納容器内の環境条件を考慮した設計</u>とする。 中央制御室で操作可能な設計とする。 地震による荷重を考慮し，機能を損なうことのない設計とする。 	配置図・仕様表 健全性説明書 強度計算書 耐震計算書	
B	原子炉建屋原子炉棟内	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉建屋原子炉棟内の重大事故等対処設備は，その機能を期待される<u>重大事故等時における原子炉建屋原子炉棟内の環境条件を考慮した設計</u>とする。 使用済燃料プール冷却機能喪失時の原子炉建屋原子炉棟内において，使用済燃料プール水の温度上昇及び蒸発の影響を考慮する。 中央制御室，異なる区画若しくは離れた場所又は設置場所で操作可能な設計とする。 地震による荷重を考慮し，機能を損なうことのない設計とするとともに，可搬型重大事故等対処設備については，必要により当該設備の落下防止，転倒防止，固縛等の措置をとる。 		
C	原子炉建屋原子炉棟外及びその他の建屋内	<ul style="list-style-type: none"> 重大事故等対処設備は，<u>重大事故等時におけるそれぞれの場所の環境条件を考慮した設計</u>とする。 中央制御室，異なる区画若しくは離れた場所又は設置場所で操作可能な設計とする。 地震による荷重を考慮し，機能を損なうことのない設計とするとともに，可搬型重大事故等対処設備については，必要により当該設備の落下防止，転倒防止，固縛等の措置をとる。 		
D	屋外	<ul style="list-style-type: none"> 屋外の重大事故等対処設備は，<u>重大事故等時における屋外の環境条件を考慮した設計</u>とする。 中央制御室又は設置場所で操作可能な設計とする。 地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），積雪及び火山の影響による荷重を考慮して，機能を損なうことのない設計とするとともに，風（台風）及び竜巻による風荷重に対しては，位置的分散を考慮した保管により，機能を損なわない設計とする。可搬型重大事故等対処設備については，必要により当該設備の落下防止，転倒防止，固縛等の措置をとる。 降水及び凍結により機能を損なうことのないよう防水対策及び凍結対策を行うことが可能な設計とする。 		

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

(2) ④海水を通水する系統への影響

設備分類		設計方針	関連資料	備考
I	常時海水を通水又は海で使用	<ul style="list-style-type: none"> 常時海水を通水する，海に設置する，又は海で使用する重大事故等対処設備は耐腐食性材料を使用する。常時海水を通水するコンクリート構造物については，腐食を考慮した設計とする。使用時に海水を通水する重大事故等対処設備は，海水の影響を考慮した設計とする。また，海から直接取水する際の異物の流入防止を考慮した設計とする。 	系統図 健全性説明書	
II	使用時に海水を通水又は淡水だけでなく海水も使用可能	<ul style="list-style-type: none"> 使用時に海水を通水する設備は海水の影響を考慮する。 淡水だけでなく海水も使用できる機器は，海水の影響を考慮する。具体的には，可能な限り淡水源を優先し，海水通水を短期間とすることで，設備への影響を考慮する。 海から直接取水する際の異物の流入防止を考慮する。 		
対象外	海水を通水しない	<ul style="list-style-type: none"> 海水を通水しないため設計上の考慮は必要ない（海水通水なし）。 		

(3) ⑤電磁的障害／⑦周辺機器等からの悪影響

影響評価項目	設計方針	関連資料	備考
電磁的障害	<p>重大事故等時においても電磁波によりその機能が損なわれるおそれのない設計とする。</p>	健全性説明書	
周辺機器等からの悪影響	<p>事故対応のために配置・配備している自主対策設備を含む周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない設計とする。</p> <p>具体的には以下に示すとおりである。</p> <ul style="list-style-type: none"> 期待する安全機能は想定される重大事故等で発生する内部溢水（I S - L O C A）によりその機能が喪失しないように，溢水伝搬防止策等を実施する。 常設重大事故等対処設備は，設計基準事故対処設備並びに使用済燃料プールの冷却設備及び注水設備（以下「設計基準事故対処設備等」という。）と位置的分散を図り，可搬型重大事故等対処設備は設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図る設計とする。位置的分散は「常設重大事故防止設備の共通要因故障について」及び「可搬型重大事故防止設備の共通要因故障について」に示す。 溢水に対しては，溢水によりその機能を喪失しないように，想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置又は保管する。 地震による荷重を含む耐震設計については，「2.1.2 耐震設計の基本方針」に，津波（敷地に遡上する津波を含む。）による荷重を含む耐津波設計については，「2.1.3 耐津波設計の基本方針」に，火災防護については，「2.2 火災による損傷の防止」に示す。 		

重大事故等時における環境温度，環境圧力，湿度，放射線の最大値^{※1, 3, 5}

	A：原子炉格納容器内				B：原子炉建屋原子炉棟内 ^{※2}				C：原子炉建屋の原子炉棟外及びその他の建屋内				D：屋外				
	環境温度 (気温)	環境圧力	湿度	放射線	環境温度 (気温)	環境圧力	湿度	放射線	環境温度 (気温)	環境圧力	湿度	放射線	環境温度 (気温)	環境圧力	湿度	放射線	
運転中の原子炉における重大事故にいたるおそれがある事故	高圧・低圧注水機能喪失 高圧注水・減圧機能喪失 全交流動力電源喪失 崩壊熱除去機能喪失 原子炉停止機能喪失 LOCA時注水機能喪失 格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA） 津波浸水による最終ヒートシンク喪失	従来設計と同等 (171.1℃) ^{※6} 又はそれ以下	従来設計と同等 (0.31MPa [gage]) ^{※6} 又はそれ以下	従来設計と同等 (蒸気) ^{※6} 又はそれ以下	640kGy (168hour) 又はそれ以下												
運転中の原子炉における重大事故 ^{※4}	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損) 高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱 原子炉圧力容器外の溶融燃料—冷却材相互作用 水素燃焼 溶融炉心・コンクリート相互作用	200℃ (5分間) 又は235℃ を考慮)	0.62MPa [gage]	蒸気	640kGy (168hour) 又はそれ以下	65.6℃又はそれ以下	6.9kPa [gage] 又はそれ以下	従来設計と同等 (100% RH) ^{※6} 又はそれ以下	従来設計と同等 (1.7kGy) ^{※7} 又はそれ以下	通常状態における設計値と同等 (40℃) ^{※8}	大気圧	通常状態における設計値と同等 (90% RH) ^{※8}	設置場所及び格納容器圧力逃がし装置の使用可否によるため個別評価 (3Gy (168hour))	外気温 (最大約40℃)	大気圧	通常状態における設計値と同等	設置場所及び格納容器圧力逃がし装置の使用可否によるため個別評価 (3Gy (168hour))
使用済燃料プールにおける重大事故にいたるおそれがある事故	想定事故1 想定事故2	—															
運転停止中の原子炉における重大事故にいたるおそれがある事故	崩壊熱除去機能喪失 全交流動力電源喪失 原子炉冷却材流出	従来設計と同等 (171.1℃) ^{※6} 又はそれ以下	従来設計と同等 (0.31MPa [gage]) ^{※6} 又はそれ以下	従来設計と同等 (蒸気) ^{※6} 又はそれ以下	640kGy (68hour) 又はそれ以下												

※1 表中は各環境条件の項目の最大値を記載する。また、評価値は詳細評価により今後見直す可能性もある
 ※2 格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA），使用済燃料プール沸騰時等の原子炉建屋原子炉棟内の環境への影響が大きく，必要な設備が限定される事象については，個別に設定する。
 ※3 設備設置場所や設備の固有の条件(付近に発熱源や線源があるもの)の影響を受けるもの（主蒸気逃し安全弁等）は個別に評価する
 ※4 物理化学現象の評価のためのシーケンスは原子炉圧力容器破損までの条件を記載する。
 ※5 炉心損傷の有無や格納容器圧力逃がし装置の使用可否，設備の配置場所等により大きく異なるため，それらの影響が大きいのものは個別に評価する。
 ※6 従来設計値は非常状態における安全系機器の設計値の一例を示す。
 ※7 従来設計値は非常状態における一般階の設計値の一例を示す。
 ※8 従来設計値は通常状態における原子炉建屋の原子炉棟外及びその他の建屋内の設計値の一例を示す。

■設置許可基準規則 第43条 第1項 第2号

操作の確実性について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、操作の確実性を確保するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等対処設備は、重大事故等時においても操作を確実なものとするため、重大事故等時の環境条件に対し、操作が可能な設計とする（「2.3.3 環境条件等」）。

操作する全ての設備に対し、十分な操作空間を確保するとともに、確実な操作ができるよう、必要に応じて操作台を近傍に配置できる設計とする。また、防護具、照明等は重大事故等時に迅速に使用できる場所に配備する。

現場操作において工具を必要とする場合は、一般的に用いられる工具又は専用の工具を用いて、確実に作業ができる設計とする。工具は、操作場所の近傍又はアクセスルートの近傍に保管できる設計とする。可搬型重大事故等対処設備は、運搬、設置が確実に行えるように、人力又は車両等による運搬、移動ができるとともに、設置場所にてアウトリガの設置又は固縛等が可能な設計とする。

現場のスイッチは、運転員等の操作性を考慮した設計とする。また、電源操作が必要な設備は、感電防止のため充電露出部への近接防止を考慮した設計とする。

現場で操作を行う弁は、手動操作又は専用工具による操作が可能な設計とする。

現場での接続操作は、ボルト・ネジ接続、フランジ接続又は簡便な接続規格等、接続規格を統一することにより、確実に接続が可能な設計とする。

重大事故等に対処するために迅速な操作を必要とする機器は、必要な時間内に操作できるように中央制御室での操作が可能な設計とする。中央制御室の操作盤のスイッチは、運転員等の操作性を考慮した設計とする。

重大事故等時に操作する重大事故等対処設備のうち動的機器については、その作動状態の確認が可能な設計とする。

(2) 類型化の考え方

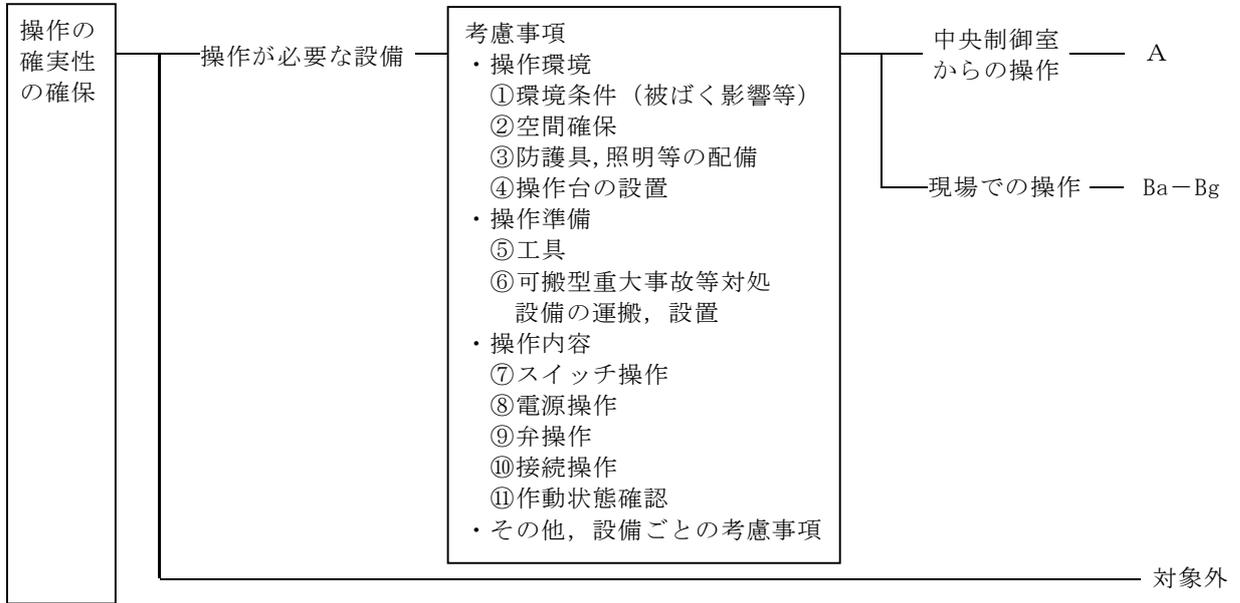
a. 考慮事項

- ・ 操作環境（①環境条件(被ばく影響等)、②空間確保、③防護具、照明等の配備、④操作台の設置)
- ・ 操作準備（⑤工具、⑥可搬型重大事故等対処設備の運搬、設置)
- ・ 操作内容（⑦スイッチ操作、⑧電源操作、⑨弁操作、⑩接続操作)
- ・ 状態確認（⑪作動状態確認)
- ・ その他、設備ごとの考慮事項

b. 類型化

- ・ 操作が必要な設備のうち中央制御室での操作は、中央制御室の環境条件や操作盤の設計で考慮されることから「A」に分類、現場操作については「B」に分類する。
- ・ 現場操作の考慮事項のうち、④操作台の設置、⑤工具、⑥可搬型重大事故等対処設備の運搬、設置、⑦スイッチ操作、⑧電源操作、⑨弁操作、⑩接続操作については、設備ごとに対応の組合せが異なるため、その対応を設備ごとに明記する。

- ・操作が不要な設備については，設備対応不要となる。



	考慮事項	A 中央制御室での操作	B 現場操作	対象外 (操作不要)
操作環境	①環境条件(被ばく影響等)	○ (中央制御室設計)	○	—
	②空間確保	○ (中央制御室設計)	○	
	③防護具, 照明等の配備	—	○	
	④操作台の設置	○ (中央制御室設計)	○	
操作準備	⑤工具	—	○	
	⑥可搬型重大事故等対処設備の運搬, 設置	—	○	
操作内容	⑦スイッチ操作	○ (中央制御室設計)	○	
	⑧電源操作	—	○	
	⑨弁操作	—	○	
	⑩接続操作	—	○	
状態確認	⑪作動状態確認	○ (中央制御室設計)	○	

○：考慮必要， —：考慮不要

2. 設計方針について

【要求事項：想定される重大事故等が発生した場合において確実に操作できるものであること】

各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

類型化区分		設計方針	関連資料	備考
A 中央制御室 操作		重大事故等に対処するために迅速な操作を必要とする機器は、必要な時間内で操作できるように <u>中央制御室から操作盤のスイッチで操作可能な設計とする。</u> 操作盤のスイッチは運転員等の操作性を考慮した設計とする。	(第 26 条 原子炉 制御室等)	(スイッチ操作)
B 現場操作	操作環境	— 共通の設計方針 ①環境条件(被ばく影響等) 重大事故等時の環境条件に対し、操作場所での操作が可能な設計とする。(「重大事故等時の環境条件における健全性について」) ②空間確保 操作する全ての設備に対し、十分な操作空間を確保する設計とする。 ③防護具、照明等の配備 防護具、照明等は重大事故等時に迅速に使用できる場所に配備する。	配置図	*設備ごとに対応の組合せが異なるため、その対応を設備ごとに記載する。 (足場有) (工具有) (運搬設置) (スイッチ操作) (電源操作) (弁操作) (接続操作)
		Ba ④操作台の設置* 確実な操作ができるように、必要に応じて、 <u>操作台を近傍に配置できる設計とする。</u>		
	操作準備	Bb ⑤工具* 一般的に用いられる <u>工具又は専用工具を用いて、確実に作業ができる設計とする。</u> 工具は、操作場所近傍、又はアクセスルートの近傍に保管できる設計とする。		
		Bc ⑥可搬型重大事故等対処設備の運搬、設置* <u>人力又は車両等による運搬、移動ができるとともに、必要により設置場所にてアウトリガの設置又は固縛等が可能な設計とする。</u>		
		Bd ⑦スイッチ操作* 運転員等の操作性を考慮した <u>スイッチ、遮断器等により操作可能な設計とする。</u>		
		Be ⑧電源操作* 感電防止のため <u>露出充電部への近接防止を考慮した設計とする。</u>		
	操作内容	Bf ⑨弁操作* 現場において人力で操作を行う弁は、直接又は遠隔で <u>手動操作が可能な設計とする。</u>		
		Bg ⑩接続操作* <u>ボルト・ネジ接続、フランジ接続又は簡便な接続規格等、接続規格を統一することにより、確実に接続が可能な設計とする。</u>		
		— 共通の設計方針 ⑪作動状態確認 重大事故等時に操作する重大事故等対処設備のうち動的機器については、その作動状態の確認が可能な設計とする。		
	操作不要			

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第1項 第3号

試験又は検査性について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、重大事故等対処設備の試験・検査性を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等対処設備は、健全性及び能力を確認するため、発電用原子炉の運転中又は停止中に必要な箇所の保守点検、試験又は検査を実施できるように、機能・性能の確認、漏えいの有無の確認、分解点検等ができる構造とする。また、接近性を考慮して必要な空間等を備え、構造上接近又は試験及び検査が困難である箇所を極力少なくする。

試験及び検査は、使用前検査、施設定期検査、定期安全管理検査及び溶接安全管理検査の法定検査に加え、保全プログラムに基づく点検が実施できる設計とする。

原子炉の運転中に待機状態にある重大事故等対処設備は、原子炉の運転に大きな影響を及ぼす場合を除き、運転中に定期的な試験又は検査ができる設計とする。また、多様性又は多重性を備えた系統及び機器にあっては、各々が独立して試験又は検査ができる設計とする。

重大事故等対処設備のうち電源は、電気系統の重要な部分として適切な定期試験及び検査が可能な設計とする。

構造・強度の確認又は内部構成部品の確認が必要な設備は、原則として分解・開放（非破壊検査を含む。）が可能な設計とし、機能・性能確認、各部の経年劣化対策及び日常点検を考慮することにより、分解・開放が不要なものについては、外観の確認が可能な設計とする。

(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

重大事故等対処設備の試験・検査性は、「(1)基本設計方針」に示す基本的な設計方針に従うことで、設置許可基準規則第12条第4項の解釈に準じた設計とする。

試験・検査性を考慮する対象の具体的な試験又は検査項目は、これまでの類似設備の保守経験等を基に策定することとし、「2.(2)設備区分ごとの設計方針の整理」に示す。「2.(2)設備区分ごとの設計方針の整理」においては、機器種類ごとに試験・検査性に関する設計方針を具体的に定め、これらの方針に従うことで「(1)基本設計方針」に示す基本的な設計方針に従う設備設計を実現する。

設備設計にあたっては試験又は検査項目を踏まえた上で以下を考慮する。

○検査性のある構造

- ・分解ができる構造
- ・点検口等の設置
- ・非破壊検査ができる構造

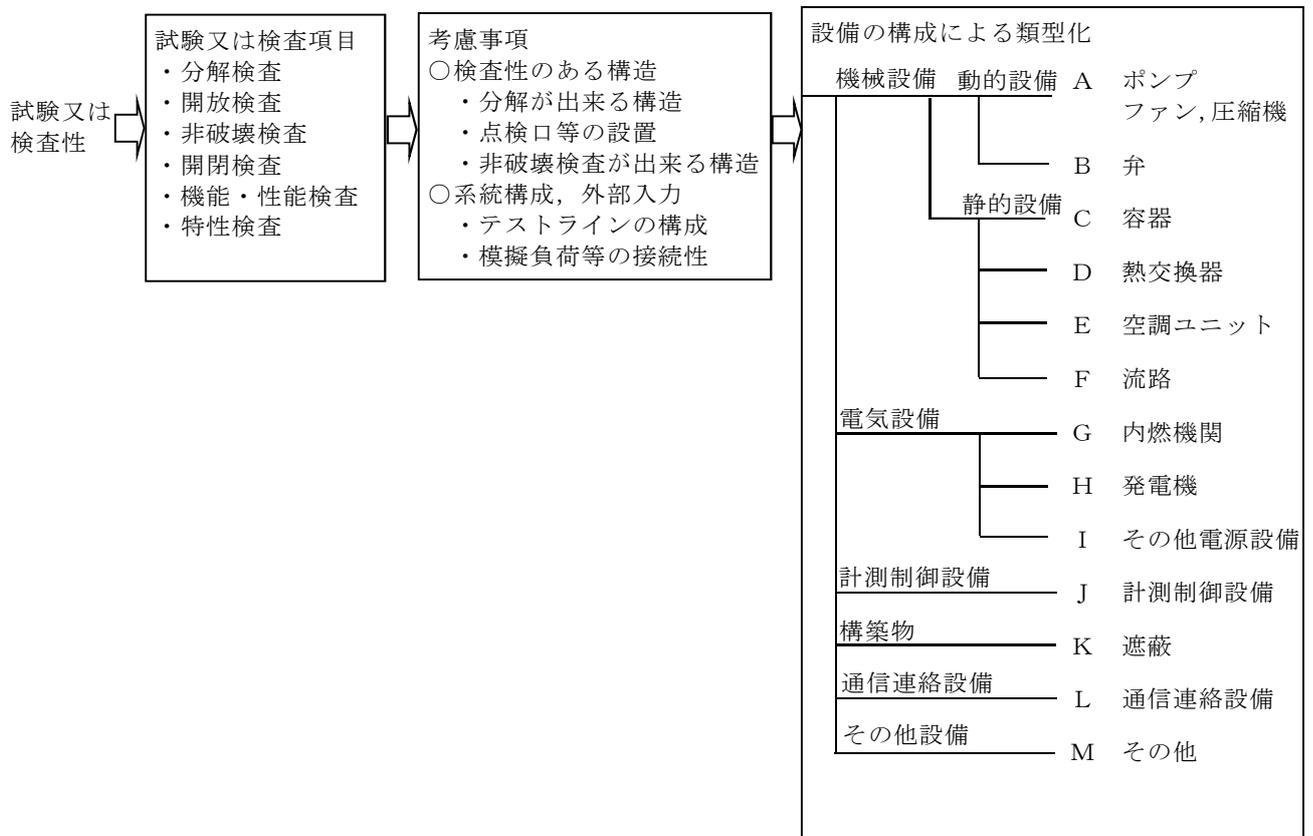
○系統構成，外部入力

- ・テストラインの構成
- ・模擬負荷等の接続性

b. 類型化

- (a) 設置許可基準規則で要求されている設備における試験又は検査項目を抽出する。

- (b) 考慮事項を踏まえて、分解点検が可能な構造であること、開放点検を行うためのマンホールや点検口等が設置されていること、非破壊検査が可能な構造であること、機能・性能検査を行うためのテストラインの系統構成が可能であること、機能・性能検査及び特性検査を行うための模擬負荷等の接続が可能な構造であることの整理を行う。
- (c) 設備区分は、設置 v 許可基準規則で要求されている設備を機械設備（動的機器，静的機器），電気設備，計測制御設備，構築物，通信連絡設備に分類し，分類した設備を代表的な設備区分ごとに A～M に分類する。
- (d) A～L の区分に対して，試験及び検査項目に対する設計ができない場合は，個別に理由及び個別の設計方針を定める。

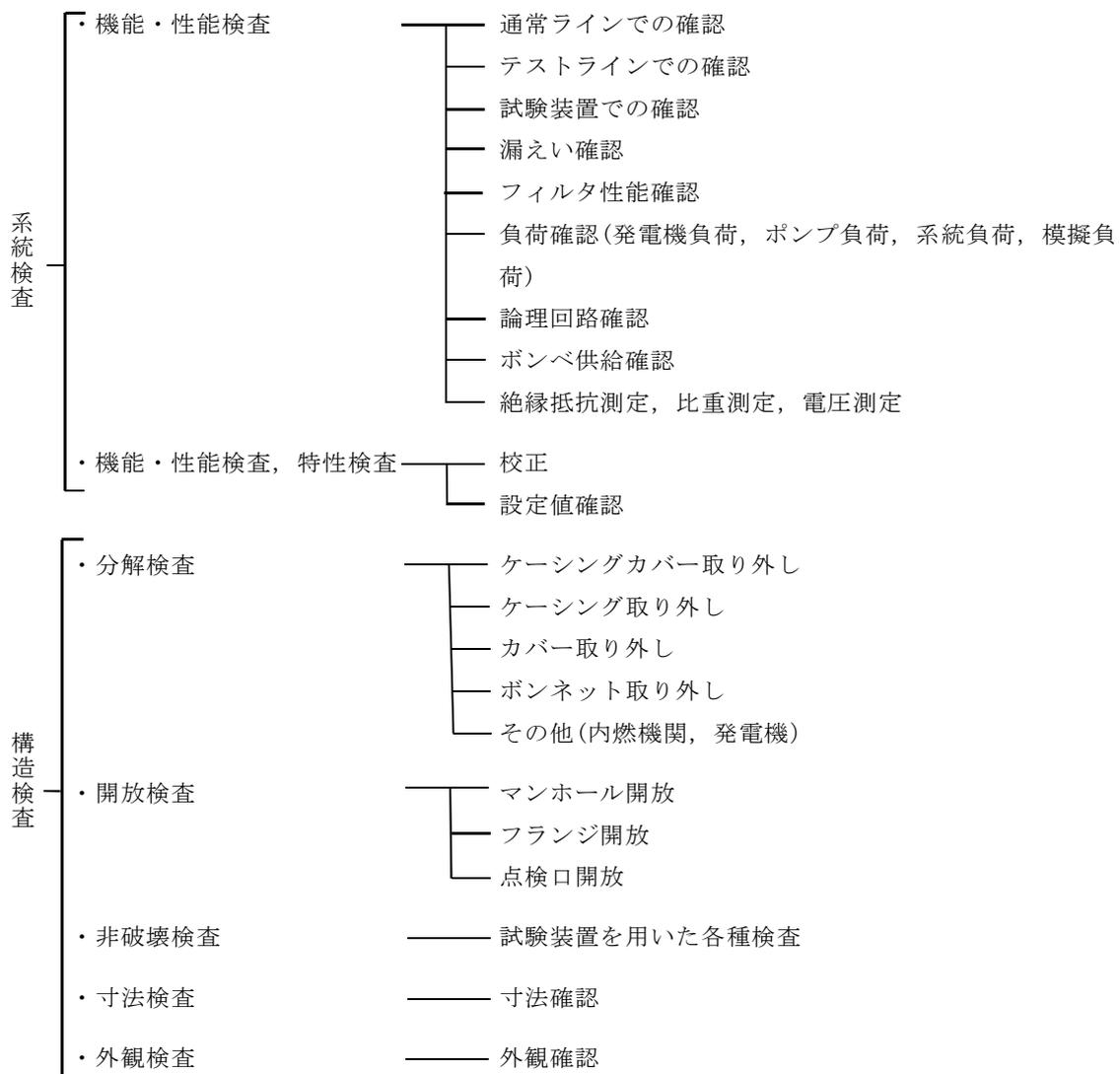


c. 試験項目による類型化

(a) 設置許可基準規則で要求されている設備における試験又は検査項目を抽出する。

(b) 各設備の試験又は検査項目を考慮し、機能・性能検査、特性検査、分解検査、開放検査、非破壊検査、寸法検査及び外観検査に分類し、各検査における確認内容を分類する。

(c) 分類に対して、試験及び検査項目に対する設計が出来ない場合は、個別に理由及び個別の設計方針を定める。



2. 設計方針について

【要求事項：健全性及び能力を確認するため、発電用原子炉の運転中又は停止中に試験又は検査が出来るものであること】

(1) 設備区分ごとにおける試験又は検査項目の抽出について

設置許可基準規則で要求されている設備を代表的な設備区分ごとに、定期安全管理検査及び溶接安全管理検査の法定検査に加え、保全プログラムに基づく点検を考慮し、試験又は検査項目を抽出する。

設備区分	使用前社内検査	定期事業者検査	保全プログラム		溶接事業者検査	PSI	ISI	
			停止時	運転時				
A	ポンプ ファン 圧縮機	構造検査 機能・性能検査	分解検査 (非破壊検査含む) 機能・性能検査	分解検査又は取替 (非破壊検査含む) 機能・性能検査	起動試験	—	○ (ポンプ)	○ (ポンプ)
B	弁 (手動弁) (電動弁) (空気作動弁) (安全弁)	構造検査 機能・性能検査 (開閉検査)	分解検査 (開閉検査) 機能・性能検査 漏えい試験	分解検査 (非破壊検査含む) 機能・性能検査 (開閉試験) 漏えい試験	開閉試験	—	○	○
C	容器 (タンク類)	構造検査 機能・性能検査 (容量確認検査)	—	開放検査 漏えい試験	水量, 濃度, 漏えい確認	○	○	○
D	熱交換器	構造検査 機能・性能検査	開放検査 (非破壊検査含む)	開放検査 (非破壊検査含む)	漏えい確認	—	○	○
E	空調ユニット	構造検査 機能・性能検査	機能・性能検査	開放点検 機能・性能検査	差圧確認 (フィルタに関するもの)	—	—	—
F	流路	構造検査 機能・性能検査	—	開放点検 外観点検	—	○ (配管)	○ (配管)	○ (配管)
G	内燃機関	機能・性能検査 (負荷検査)	分解検査 (非破壊検査含む) 機能・性能検査 (負荷検査)	分解検査 (非破壊検査含む) 機能・性能検査 (負荷検査)	起動検査 負荷試験	—	—	—
H	発電機	機能・性能検査 (模擬負荷による 負荷検査)	機能・性能検査 (模擬負荷による 負荷検査)	分解検査 (非破壊検査含む) 機能・性能検査 (模擬負荷による 負荷検査)	起動検査 負荷試験	—	—	—
I	その他電源 設備	機能・性能検査	機能・性能検査	機能・性能検査	電圧, 比重 確認	—	—	—
J	計測制御設備	機能・性能検査(ロ ジック検査, 校正) 特性検査(設定値確 認検査・校正)	機能・性能検査(ロ ジック検査, 校正) 特性検査(設定値確 認検査・校正)	機能・性能検査(ロ ジック検査, 校正) 特性検査(設定値確 認検査・校正)	パラメータ確認	—	—	—
K	遮蔽	構造検査	—	外観点検	外観点検	—	—	—
L	通信連絡設備	機能・性能検査	機能・性能検査	外観点検	外観点検	—	—	—
M	その他	(個別の設計)	(個別の設計)	(個別の設計)	(個別の設計)	—	—	—

(2) 設備区分ごとの設計方針の整理

(1)で抽出した設備区分ごとにおける試験又は検査項目について、試験又は検査を可能とする設計方針について以下に整理する。なお、A～Lの区分に対して、以下の試験及び検査項目に対する設計が出来ない場合は、個別に理由及び個別に設計方針を定める。

設備区分		設計方針	関連資料
A	ポンプ, ファン, 圧縮機	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能, 分解が可能 ・<u>機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能</u>な設計とするとともに, これらは他の系統へ悪影響を及ぼさず試験可能な設計とする。 ・<u>分解が可能</u>な設計とする。ただし, <u>可搬型設備は, 分解又は取替が可能</u>な設計とする。 ・ポンプ車は, <u>車両として運転状態の確認及び外観の確認</u>が可能 	構造図 系統図
B	弁 (手動弁) (電動弁) (空気作動弁) (安全弁)	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能, 分解が可能 ・<u>機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能</u>な設計とするとともに, これらは他の系統へ悪影響を及ぼさず試験可能な設計とする。 ・分解点検が可能 ・人力による手動開閉機構を有する弁は, 規定トルクによる開閉確認が可能 	構造図 系統図
C	容器 (タンク類)	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能, 内部の確認が可能・マンホール等設置 ・<u>機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能</u>な設計とするとともに, これらは他の系統へ悪影響を及ぼさず試験可能な設計とする。 ・<u>内部確認が可能</u>なよう, マンホール等を設ける。又は<u>外観の確認が可能</u>な設計とする。 ・原子炉格納容器は, <u>全体漏えい率試験が可能</u>な設計とする。 ・ポンベは<u>規定圧力の確認及び外観の確認</u>が可能 ・<u>ほう酸水貯蔵タンクは, ほう酸濃度及びタンク水位を確認</u>できる設計とする。 ・よう素フィルタは, <u>銀ゼオライトの性能試験</u>が可能 ・軽油貯蔵タンク等は, <u>油量を確認</u>できる設計とする。 ・タンクローリは, <u>車両としての運転状態の確認及び外観の確認</u>が可能 	構造図
D	熱交換器	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能, 分解が可能 ・<u>機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能</u>な設計とするとともに, これらは他の系統へ悪影響を及ぼさず試験可能な設計とする。 ・<u>分解が可能</u>な設計とする。 	構造図
E	空調 ユニット	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能の確認が可能, 内部の確認が可能・点検口の設置 ・<u>機能・性能の確認が可能</u>な設計とするとともに, これらは他の系統へ悪影響を及ぼさず試験可能な設計とする。 ・フィルタを設置するものは, <u>差圧確認が可能</u>な設計とする。また<u>内部確認が可能</u>なように, 点検口を設けるとともに, 性能の確認が可能 ・<u>分解又は取替が可能</u>な設計とする。 	構造図
F	流路	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能 ・<u>機能・性能及び漏えいの有無の確認が可能</u>な設計とするとともに, これらは他の系統へ悪影響を及ぼさず試験可能な設計とする。 ・熱交換器を流路とするものは, 熱交換器の設計方針に従う。 	構造図

設備区分		設計方針	関連資料
G	内燃機関	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能の確認が可能，分解が可能 ・機能・性能の確認が可能のように，発電機側の負荷を用いる試験系統等により，機能・性能確認ができる系統設計とする。 ・分解が可能な設計とする。ただし，可搬型設備は，分解又は取替が可能な設計とする。 	構造図 系統図
H	発電機	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能の確認が可能，分解が可能 ・機能・性能の確認が可能のように，各種負荷(ポンプ負荷，系統負荷，模擬負荷)により機能・性能確認ができる系統設計とする。 ・分解が可能な設計とする。ただし，可搬型設備は，分解又は取替が可能な設計とする。 ・電源車は，車両として運転状態の確認及び外観の確認が可能な設計とする。 	系統図
I	その他電源設備	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能の確認が可能，分解が可能 ・各種負荷(系統負荷，模擬負荷)，絶縁抵抗測定，弁の開閉又は試験装置により，機能・性能の確認ができる系統設計とする。 ・鉛蓄電池は，電圧測定が可能な系統設計とする。ただし，鉛蓄電池(ベント型)は，電圧及び比重測定が可能な系統設計とする。 	構造図 系統図
J	計測制御設備	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能の確認が可能，校正が可能，作動確認が可能 ・模擬入力により機能・性能の確認(特性確認又は設定値確認)及び校正が可能な設計とする。 ・論理回路を有する設備は，模擬入力による機能確認として，論理回路作動確認が可能な設計とする。 	ブロック図
K	遮蔽	<ul style="list-style-type: none"> ○主要部分の断面寸法の確認が可能，外観の確認が可能 ・主要部分の断面寸法の確認が可能な設計とする。 ・外観の確認が可能な設計とする。 	構造図
L	通信連絡設備	<ul style="list-style-type: none"> ○機能・性能の確認が可能，外観の確認が可能 ・機能・性能の確認及び外観の確認が可能な設計とする。 	—
M	その他	<ul style="list-style-type: none"> ・A～Lに該当しない設備(静的触媒式水素再結合器等)は，個別の設計とする。 	—

* 個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第1項 第4号

系統の切替性について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、切替性を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等対処設備のうち、本来の用途以外の用途（本来の用途以外の用途とは、設置している設備の本来の機能とは異なる目的で使用する場合に、本来の系統構成とは異なる系統構成を実施し設備を使用する場合をいう。）として重大事故等に対処するために使用する設備はない。

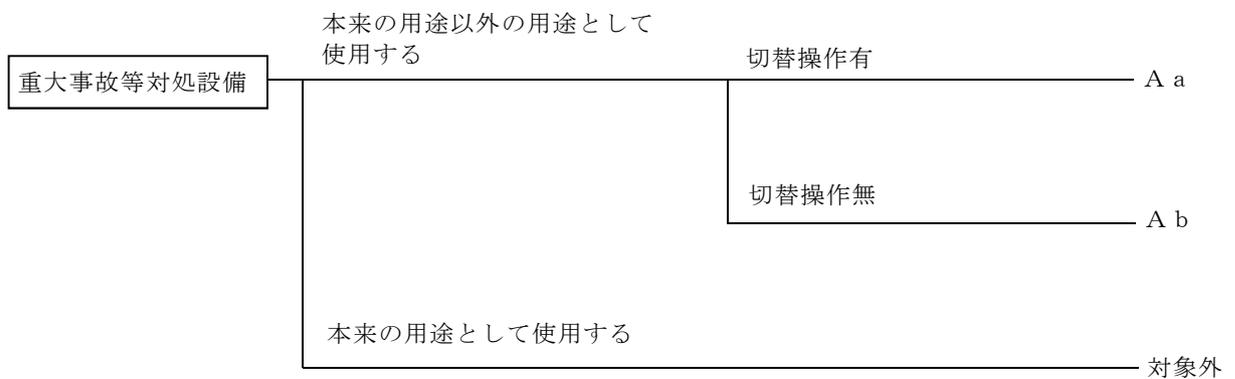
(2) 対象選定の考え方

a. 考慮事項

- ・速やかにシステムを切り替えられること。

b. 対象選定

- ・重大事故等に対処するために使用するシステムであって、重大事故等時に本来の用途以外の用途として使用するシステムのうち、通常待機時から切り替えるシステムを選定する。



2. 設計方針について

【要求事項：本来の用途以外の用途として重大事故等に対処するために使用する設備にあっては，通常時に使用する系統から速やかに切り替えられる機能を備えるものであること】

設計方針について，以下の表にまとめた。

区分		設計方針	関連資料
本来の用途以外の用途として使用する			
切替操作が必要	A a	・通常待機時に使用する系統から速やかに切替操作が可能のように，系統に必要な弁等を設ける。	系統図
切替操作が不要	A b	・切替せずに使用可能な設計とする。	
本来の用途として使用する		－	・(対象外)

■設置許可基準規則 第43条 第1項 第5号

重大事故等対処設備の悪影響の防止について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、重大事故等対処設備の他の設備に対する悪影響を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等対処設備は、発電用原子炉施設内の他の設備（設計基準対象施設及び当該重大事故等対処設備以外の重大事故等対処設備）に対して悪影響を及ぼさない設計とする。

他の設備への悪影響としては、重大事故等対処設備使用時及び通常待機時の系統的な影響（電氣的な影響を含む。）並びにタービンミサイル等の内部発生飛散物による影響を考慮する。

系統的な影響に対して重大事故等対処設備は、弁等の操作によって設計基準対象施設として使用する系統構成から重大事故等対処設備としての系統構成とすること、通常待機時の隔離若しくは分離された状態から弁等の操作や接続により重大事故等対処設備としての系統構成とすること、他の設備から独立して単独で使用可能なこと、又は設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で重大事故等対処設備として使用することにより、他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。

放水砲による建屋への放水により、放水砲の使用を想定する重大事故時において必要となる屋外の他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。

内部発生飛散物による影響に対しては、内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する弁及び配管の破断、高速回転機器の破損、ガス爆発並びに重量機器の落下を考慮し、これらにより重大事故等対処設備が悪影響を及ぼさ

ない設計とする。

(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

○系統設計的考慮事項

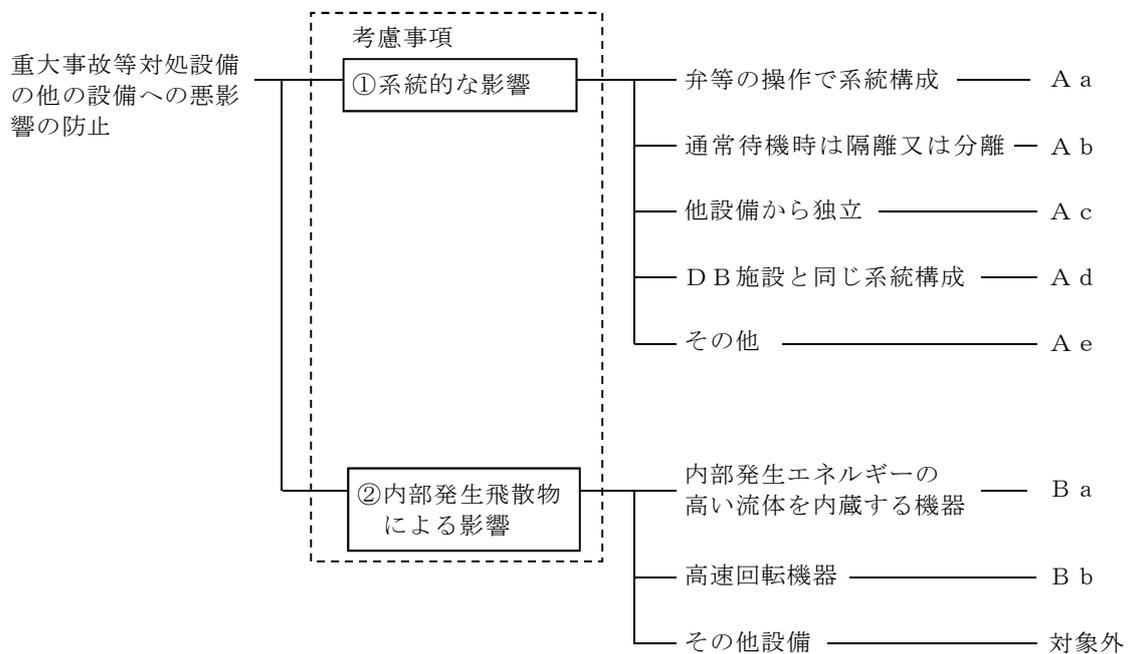
①系統的な影響

○その他の考慮事項

②内部発生飛散物による影響

b. 類型化

- ・①について「A a」～「A e」に分類し考慮する。
- ・②については、内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する機器を「B a」，タービン等を有する高速回転機器を「B b」と分類し考慮する。



2. 設計方針について

【要求事項：工場等内の他の設備に対して悪影響を及ぼさないものであること】

(1) 各考慮事項に対する設計方針は以下のとおり。

① 系統的な影響

類型化区分	重大事故等対処設備
系統的な影響	<p>他の系統へ悪影響を及ぼさない系統構成が可能なよう以下のいずれかの設計とする。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・通常待機時の系統構成から、弁等の操作によって重大事故等対処設備としての系統構成が可能な設計とする。 ・通常待機時の隔離若しくは分離された状態から弁等の操作や接続により重大事故等対処設備としての系統構成が可能な設計とする。 ・他の設備から独立して単独で使用可能な設計とする。 ・設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用可能な設計とする。 ・上記のいずれにも該当しない場合は、設備ごとの設計により他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。

② 内部発生飛散物による影響

項目	設計方針
内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する弁及び配管の破断	内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する弁及び配管について、十分な強度を持たせた設計とする。 ポンペは高圧ガス保安法に適合する容器弁により飛散物が発生しないものとする。
高速回転機器	飛散物とならない設計とする。
ガス爆発	爆発性のガスを内包する機器は設置しない。
重量機器の落下	落下により他の設備に悪影響を与えるような重量機器は設置しない。

(2) 各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

類型化区分		設計方針	関連資料	
①系統的な影響	A a	弁等の操作で系統構成	<ul style="list-style-type: none"> 通常待機時の系統構成から、<u>弁等の操作によって重大事故等対処設備としての系統構成が可能な設計とする。</u> 	系統図 配置図
	A b	通常待機時は隔離又は分離	<ul style="list-style-type: none"> 通常待機時の隔離又は分離された状態から、<u>弁等の操作や接続により重大事故等対処設備としての系統構成が可能な設計とする。</u> 	
	A c	他設備から独立	<ul style="list-style-type: none"> 他の設備から独立して<u>単独で使用可能な設計とする。</u> 	
	A d	D B 施設と同じ系統構成	<ul style="list-style-type: none"> <u>設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用可能な設計とする。</u> 	
	A e	その他	<ul style="list-style-type: none"> 設備ごとの設計により他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。 	
②内部発生飛散物	B a	内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する機器	<ul style="list-style-type: none"> 内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する弁及び配管について、<u>十分な強度を持たせた設計とする。</u> 	強度計算書
	B b	高速回転機器	<ul style="list-style-type: none"> <u>タービン等が破損により飛散することがないように設計する。</u> 	構造図
		対象外	—	—

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第1項 第6号

重大事故等対処設備の設置場所について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、設置場所を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等対処設備の設置場所は、重大事故等時においても操作及び復旧作業に支障がないように、遮蔽の設置や線源からの離隔距離の確保により放射線量が高くなるおそれの少ない場所を設置場所として選定した上で、設置場所から操作可能、放射線の影響を受けない異なる区画若しくは離れた場所から遠隔で操作可能、又は中央制御室遮蔽区域内である中央制御室から操作可能な設計とする。

(2) 類型化の考え方

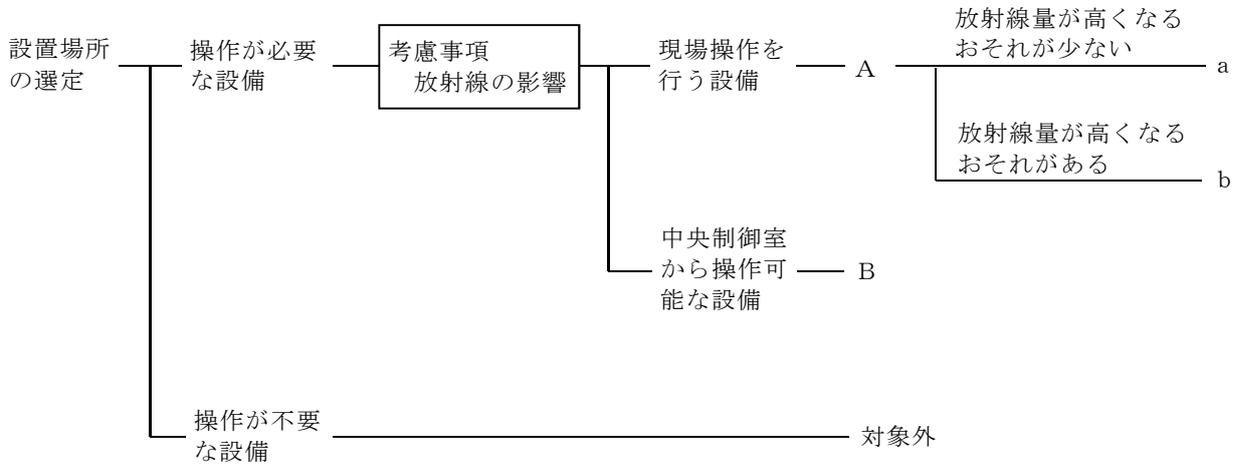
a. 考慮事項

- ・放射線の影響

b. 類型化

- ・操作(復旧作業を含む。以下同じ。)の有無で分類を行い、操作が必要な設備を「A」、 「B」に、操作が不要な設備を「対象外」として分類。
- ・中央制御室遮蔽区域の内外で分類し、放射線の影響を受ける中央制御室外で現場操作を行う設備を「A」として分類し、設置場所の放射線量が高くなるおそれが少ない場合を「a」、放射線量が高くなるおそれがある場合を「b」として分類。
- ・放射線の影響を考慮した設計を行っている中央制御室遮蔽区域内であ

る中央制御室から操作可能な設備を「B」として分類。



2. 設計方針について

【要求事項：想定される重大事故等が発生した場合において重大事故等対処設備の操作及び復旧作業を行うことができるよう、放射線量が高くなるおそれが少ない設置場所の選定，設置場所への遮蔽物の設置その他の適切な措置を講じたものであること。】

各区分における設計方針について，以下の表にまとめた。

類型化区分			設計方針	関連資料
A 現場操作	A a	現場（設置場所）で操作可能	○現場操作（設置場所） 遮蔽の設置や線源からの離隔距離により放射線量が高くなるおそれが少ない場所を設置場所として選定した上で、 <u>設置場所（使用場所）で操作可能な設計とする。</u>	配置図
	A b	現場（遠隔）で操作可能	○現場操作（遠隔） 放射線量の影響を受けない異なる区画若しくは離れた場所から遠隔で操作可能な設計とする。	配置図
B 中央制御室操作	B	中央制御室で操作可能	○中央制御室操作 中央制御室遮蔽区域内である <u>中央制御室から操作可能な設計とする。</u>	—
操作不要	対象外	操作不要	○対象外（操作不要） 操作不要な設備については、設置場所に係る設計上の配慮はない。	仕様表

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第2項 第1号

常設重大事故等対処設備の容量等について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、常設重大事故等対処設備の容量等の適合性を確認するための区分及び操作方針について整理した。

(1) 基本設計方針

常設重大事故等対処設備は、想定される重大事故等の収束において、想定する事象及びその事象の進展等を考慮し、重大事故等時に必要な目的を果たすために、事故対応手段として必要な容量等を有する系統設計を行う。重大事故等の収束は、これらの系統の組合せにより達成する。

「容量等」とは、ポンプ流量、タンク容量、伝熱容量、弁吹出量、発電機容量、蓄電池容量、計装設備の計測範囲、作動信号の設定値等とする。

常設重大事故等対処設備のうち設計基準対象施設の系統及び機器を使用するものについては、設計基準対象施設の容量等の仕様が、系統の目的に応じて必要となる容量等の仕様に対して十分であることを確認した上で、設計基準対象施設の容量等と同仕様の設計とする。

常設重大事故等対処設備のうち設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもので、重大事故等時に設計基準対象施設の容量等を補う必要があるものは、その後の事故対応手段と合わせて、系統の目的に応じて必要となる容量等を有する設計とする。

常設重大事故等対処設備のうち重大事故等への対処を本来の目的として設置する系統及び機器を使用するものについては、系統の目的に応じて必要な容量等を有する設計とする。

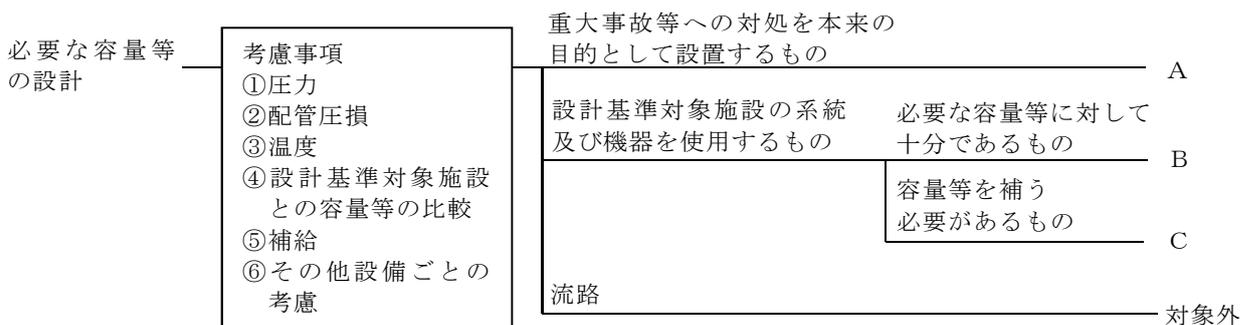
(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ・ 必要な容量等
 - ① 圧力, ② 配管圧損, ③ 温度について, 設計仕様により考慮する。
- ・ ④ 設計基準対象施設との容量等の比較
- ・ ⑤ 補給による追加手段
- ・ その他, 設備ごとの考慮事項があれば, 必要により個別設備の設計方針に加える。

b. 類型化

- ・ 常設重大事故等対処設備のうち重大事故等への対処を本来の目的として設置する系統及び機器は, 「A」と分類する。
- ・ 常設重大事故等対処設備のうち設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもので, 設計基準対象施設の容量等の仕様が, 系統の目的に応じて必要となる容量等に対して十分であるものについては, 「B」, 重大事故等時に設計基準対象施設の容量等を補う必要があるものについては, 「C」に分類する。
- ・ 流路として期待する配管, ストレーナ等は, 対象外とする。(これら設備の圧力損失は, 詳細設計段階でポンプ流量の設定において考慮する。)



2. 設計方針について

【要求事項：想定される重大事故等の収束に必要な容量を有するものであること】

各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

類型化区分		設計方針	関連資料
A	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの	常設重大事故等対処設備は、 <u>系統の目的に応じて必要な容量等を有する設計とする。</u>	容量設定根拠
B	設計基準対象施設の系統及び機器の容量等が十分	<u>設計基準対象施設の容量等の仕様が、系統の目的に応じて必要となる容量等の仕様に対して十分であることを確認した上で、設計基準対象施設の容量等と同仕様の設計とする。</u>	
C	設計基準対象施設の容量等を補うもの	重大事故等時に設計基準対象施設の容量等を補う必要があるものについては、 <u>その後の事故対応手段と合わせて、系統の目的に応じて必要な容量等を有する設計とする。</u>	
対象外	流路、その他設備	詳細設計の段階でポンプ流量の設定において、圧力損失を考慮する。弁（逃がし弁、安全弁以外）、制御設備、遮蔽等は容量等の設定がないため対象外とする。	—

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第2項 第2号

発電用原子炉施設での共用の禁止について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、共用の禁止を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

敷地内に二以上の発電用原子炉施設はないことから、常設重大事故等対処設備は共用しない。

(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ・敷地内に二以上の発電用原子炉施設はない。

b. 類型化

- ・なし

2. 設計方針について

【要求事項：二以上の発電用原子炉施設において共用するものでないこと。

ただし、二以上の発電用原子炉施設と共用することによって当該二以上の発電用原子炉施設の安全性が向上する場合であって、同一の工場等内の他の発電用原子炉施設に対して悪影響を及ぼさない場合は、この限りではない。】

設計方針について、以下の表にまとめた。

設計方針	備考
常設重大事故等対処設備は、二以上の発電用原子炉施設において共用しない設計とする。ただし、共用対象の施設ごとに要求される技術的要件（重大事故等に対処するための必要な機能）を満たしつつ、二以上の発電用原子炉施設と共用することによって、安全性が向上する場合があつて、更に同一の発電所内又は隣接する発電所内の他の発電用原子炉施設に対して悪影響を及ぼさない場合は、共用できる設計とする。	

■設置許可基準規則 第43条 第2項 第3号

常設重大事故防止設備の共通要因故障について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、常設重大事故防止設備の共通要因故障防止に関する健全性を確保するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備の安全機能又は使用済燃料プールの冷却機能若しくは注水機能と共通要因によって同時にその機能が損なわれるおそれがないように、共通要因の特性を踏まえ、可能な限り多様性及び独立性を有し、位置的分散を図ることを考慮して適切な措置を講じる設計とする。ただし、常設重大事故防止設備のうち、計装設備については、重要代替監視パラメータ（当該パラメータの他のチャンネルの計器を除く。）による推定を重要監視パラメータと異なる物理量（水位、注水量等）又は測定原理とすることで、重要監視パラメータに対して可能な限り多様性を持った方法により計測できる設計とする。重要代替監視パラメータは、重要監視パラメータと可能な限り位置的分散を図る設計とする。

共通要因としては、環境条件、自然現象、発電所敷地又はその周辺において想定される発電用原子炉施設の安全性を損なわせる原因となるおそれがある事象であって人為によるもの（故意によるものを除く。）（以下「外部人為事象」という。）、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム、溢水、火災及びサポート系の故障を考慮する。

自然現象については、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、

洪水，風（台風），竜巻，凍結，降水，積雪，落雷，火山の影響，生物学的的事象，森林火災及び高潮を考慮する。

自然現象による荷重の組合せについては，地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），風（台風），積雪及び火山の影響による組合せを考慮する。

外部人為事象については，飛来物（航空機落下），ダムの崩壊，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス，船舶の衝突及び電磁的障害を考慮する。

故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムについては，可搬型重大事故等対処設備による対策を講じることとする。

建屋等及び地中の配管トレンチについては，地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），火災及び外部からの衝撃による損傷を防止できる設計とする。

サポート系の故障については，系統又は機器に供給される電力，空気，油，冷却水，水源を考慮する。

重大事故緩和設備についても，共通要因の特性を踏まえ，可能な限り多様性を有し，位置的分散する設計とする。

環境条件に対しては，重大事故等時の温度，放射線，荷重その他の使用条件において，常設重大事故防止設備がその機能を確実に発揮できる設計とする。重大事故等時の環境条件における健全性については，「2.3.3 環境条件等」に記載する。風（台風）及び竜巻のうち風荷重，凍結，降水，積雪，火山の影響並びに電磁的障害に対して常設重大事故防止設備は，環境条件にて考慮し機能が損なわれない設計とする。

地震に対して常設重大事故防止設備は，「2.1.1 発電用原子炉施設の位置」に基づく地盤上に設置するとともに，地震，津波（敷地に遡上す

る津波を含む。)及び火災に対しては、「2.1.2 耐震設計の基本方針」, 「2.1.3 耐津波設計の基本方針」及び「2.2 火災による損傷の防止」に基づく設計とする。

地震による共通要因故障の特性は、設備等に発生する地震力（設備が設置される地盤や建物の影響によって設備等に発生する地震力は異なる。）又は地震による低耐震クラス設備からの波及的影響により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時に機能を損なうおそれがないように、可能な限り設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

津波（敷地に遡上する津波を含む。）による共通要因故障の特性は、津波の流入、進入、引き波による水位低下により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時に機能を損なうおそれがないように、可能な限り設計基準事故対処設備等と高さ方向に位置的分散を図る。

風（台風）による共通要因故障の特性は、風（台風）による荷重（風圧力、気圧差）により同じ機能を有する機器が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、外部からの衝撃による損傷の防止が図られた建屋等内に設置するか、又は設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないように設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

竜巻による共通要因故障の特性は、竜巻による荷重（風圧力、気圧差、飛来物の衝撃荷重）により同じ機能を有する機器が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、外部からの衝撃による損傷の防止が図られた建屋等内に設置するか、又は設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないように設計基準事故対処設備等

と位置的分散を図る。

落雷による共通要因故障の特性は、雷撃電流により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであるから、常設代替交流電源設備である常設代替高圧電源装置は、避雷設備又は接地設備により防護する設計とする。

生物学的事象のうちネズミ等の小動物による共通要因故障の特性は、電気盤内での地絡・短絡により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、屋外の常設重大事故防止設備は、侵入防止対策により重大事故等に対処するための必要な機能が損なわれるおそれのない設計とするか、又は設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないように設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

生物学的事象のうちクラゲ等の海生生物による共通要因故障の特性は、海水ポンプの閉塞等により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、屋外の常設重大事故防止設備は、侵入防止対策により重大事故等に対処するための必要な機能が損なわれるおそれのない設計とするか、又は設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないように設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

高潮による共通要因故障の特性は、没水、被水により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備（非常用取水設備は除く。）は、高潮の影響を受けない敷地高さに設置する。

外部火災（森林火災、爆発、近隣工場等の火災及び有毒ガス）による共通要因故障の特性は、熱損傷、ばい煙により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時に機能を損なうおそれがないように、設

計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

船舶の衝突による共通要因故障の特性は、主水路閉塞により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないように、設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

飛来物（航空機落下）による共通要因故障の特性は、衝突荷重により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないように、設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

溢水による共通要因故障の特性は、没水、被水、蒸気の流出により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであるから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時に機能を損なうおそれがないように、可能な限り設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

内部火災による共通要因故障の特性は、熱損傷により同じ機能を有する設備が同時に機能喪失に至ることであることから、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と同時に機能を損なうおそれがないように、可能な限り設計基準事故対処設備等と位置的分散を図る。

なお、自然現象のうち洪水については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。また、外部人為事象のうちダムの崩壊については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。

常設重大事故緩和設備についても、共通要因の特性を踏まえ、可能な限り上記を考慮して多様性を有し、位置的分散を図る設計とする。

サポート系の故障に対して、常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と異なる駆動源又は冷却源を用いる設計とするか、駆動源又は冷却源が同じ場合は別の手段による対応が可能な設計とする。また、

常設重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等と可能な限り異なる水源を有する設計とする。

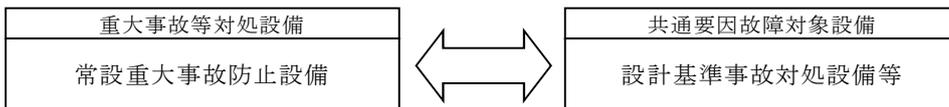
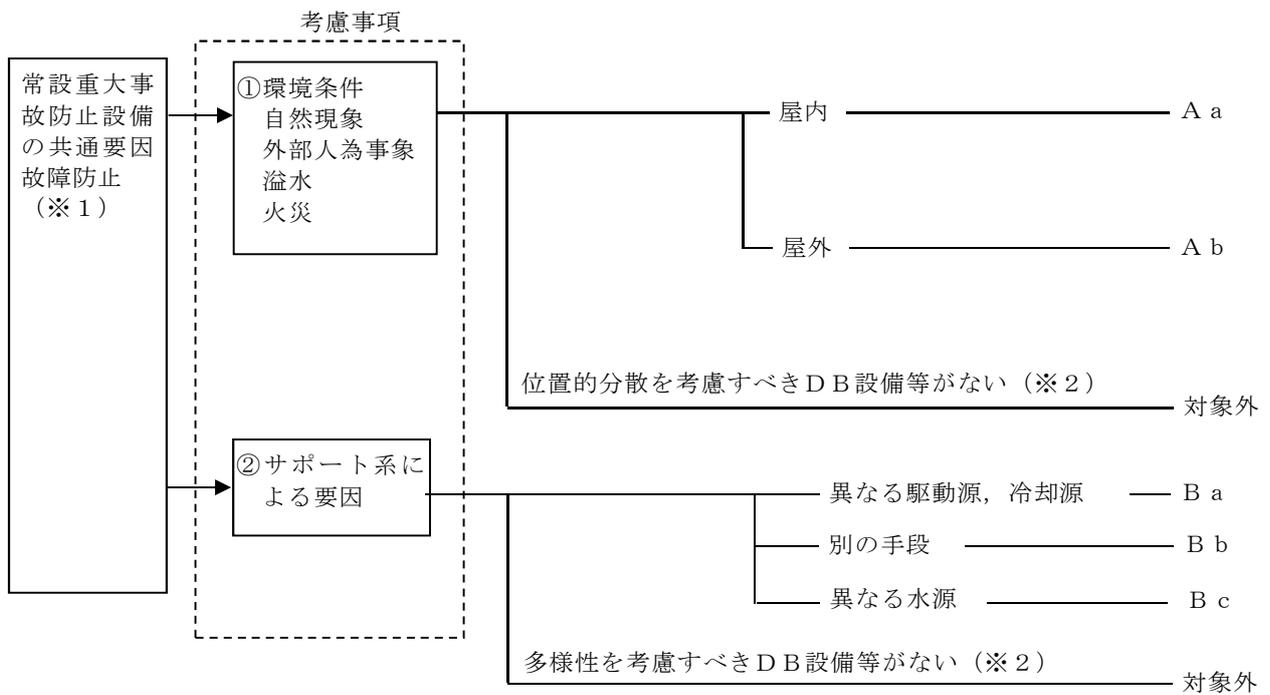
(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ①環境条件，自然現象，外部人為事象，溢水，火災
- ②サポート系による要因：系統又は機器に供給される電力，油，空気，冷却水，水源

b. 類型化

- ①環境条件，自然現象，外部人為事象，溢水，火災については，屋内設備と屋外設備に分類する。
- ②サポート系による要因については，設備ごとに考慮する。



※1 常設重大事故緩和設備についても，可能な限り多様性を有し，位置的分散を図る設計とする。
 ※2 常設重大事故防止設備のうち重大事故等時においても使用する設計基準事故対処設備等は，共通要因による機能喪失を想定しないことから，多様性，位置的分散の対象外とする。

2. 設計方針について

【要求事項：常設重大事故防止設備は、共通要因によって設計基準事故対処設備の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれがないよう、適切な措置を講じたものであること】

(1) 各考慮事項に対する設計方針は以下のとおり。

①環境条件，地震，津波，その他自然現象，外部事象，溢水，火災

項目	DB設備		常設SA設備		
	屋外	屋内	屋外	屋内	
環境条件	第12条（安全施設）に基づく設計とする。		第43条第1項第1号の環境条件として健全性を確認している。		
地盤	第3条（設計基準対象施設の地盤）に基づく地盤上に設置する。		第38条（重大事故等対処施設の地盤）に基づく地盤上に設置する。		
自然現象	地震	第4条（地震による損傷の防止）に基づく設計とする。		第39条（地震による損傷の防止）に基づく設計とする。	
		位置的分散（2項）			
	津波	第5条（津波による損傷の防止）に基づく設計とする。		第40条（津波による損傷の防止）に基づく設計とする。	
		位置的分散（2項）			
	洪水	立地的要因により設計上考慮する必要はない。			
	風（台風） 竜巻	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。		—	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づき設計された建屋内に設置する。
		位置的分散（2項）			
	凍結 降水 積雪	環境条件にて考慮する。			
	落雷	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。		常設代替高圧電源装置は、避雷設備又は接地設備により防護する設計とする。	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づき設計された建屋内に設置する。
		位置的分散（2項）			
火山の影響	環境条件にて考慮する				
生物学的 事象	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。		ネズミ等の小動物に対して、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づき設計された建屋内に設置する。	
			クラゲ等の海生生物からの影響を受けるおそれのある設備は、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。	クラゲ等の海生生物からの影響を受けるおそれのある設備は、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。	
高潮	影響を受けない敷地高さに設置する（非常用取水設備は除く）				
外部火災	森林火災	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。		—	
		位置的分散（2項）			

項目		DB設備		常設SA設備	
		屋外	屋内	屋外	屋内
外部人為事象	外部火災	爆発 近隣工場等 の火災 有毒ガス	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。	—	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）の基づき設計された建屋内に設置する。
			位置的分散（2項）		
		船舶の衝突	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。	—	
			位置的分散（2項）		
		飛来物 （航空機落下）	第6条（外部からの衝撃による損傷の防止）に基づく設計とする。	—	
		位置的分散（2項）			
	ダムの崩壊	立地的要因により設計上考慮する必要はない。			
	電磁的障害	環境条件にて考慮する。			
	溢水	第9条（溢水による損傷の防止等）に基づく設計とする。	想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。		
		位置的分散（区画）（2項）			
	火災	第8条（火災による損傷の防止）に基づく設計とする。	第41条（火災による損傷の防止）に基づく設計とする。		
		位置的分散（区画）（2項）			

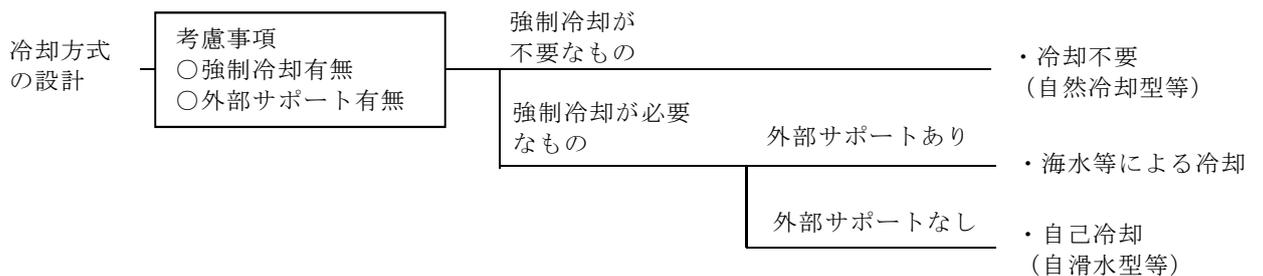
②サポート系

共通要因	ポンプ等	発電機	弁	パラメータ
電源	・電源の多様性[常設代替交流電源設備, 可搬型代替交流電源設備(⇔非常用ディーゼル発電機)]	—	・電源の多様性[常設代替交流電源設備, 可搬型代替交流電源設備, 常設代替直流電源設備, 可搬型代替直流電源設備, 所内常設代替直流電源設備(⇔非常用ディーゼル発電機)]	・電源の多重性 [直流 125V 蓄電池 (2A)] [直流 125V 蓄電池 (2B)] 重大事故等対処設備のみに使用するパラメータは, 緊急用直流 125V 蓄電池より給電可能 ・電源の多様性[常設代替直流電源設備, 常設代替交流電源設備, 可搬型代替交流電源設備, 可搬型代替直流電源設備(⇔直流電源設備, 非常用ディーゼル発電機)]
燃料油	—	・燃料移送の多重性 [常設代替高圧電源装置用燃料移送ポンプ (⇔非常用ディーゼル発電機用燃料移送ポンプ)]	—	—
空気	—	—	・駆動方式の多様性 [高圧窒素ガスポンベ(⇔アキュムレータ)]	—
冷却方式	・冷却方式の多様性 [自己冷却(⇔残留熱除去系海水系)]	・冷却方式の多様性 [空気冷却(⇔非常用ディーゼル発電機海水系)]	—	—
水源	・異なる水源[代替淡水貯槽, 淡水貯水池, 海水(⇔サプレッション・プール)]	—	—	—

※弧内の設備は, 多様性, 多重性等の対象となる設計基準対象施設を表す

○ポンプサポート系 (冷却水) の分類について

ポンプ等のサポート系 (冷却水) の分類方針を以下に示す。



- ・「冷却不要」について（常設代替注水系ポンプの例）

常設代替注水系ポンプは、汎用型の横置きポンプで、ポンプケーシングと軸受は分離されており内部流体の温度上昇等の影響は受けない構造である。また、冷却水として吐出水の一部を取り出す等の設計ではないことから、冷却水としては、「冷却不要」と整理する（電動機は含まず）。

なお、常設低圧代替注水系ポンプについては、常設低圧代替注水系格納槽内に設置されており、当該格納槽内の環境条件で運転することから「（自然冷却）」を付記するものとし、それぞれの設備の環境に応じて記載要否を判断する。

- ・「海水等による冷却」について（残留熱除去系ポンプの例）

残留熱除去系ポンプは、メカニカルシール冷却用クーラの冷却水として、残留熱除去系海水ポンプからの海水（強制冷却，外部サポート）を必要とすることから、その旨記載する。それぞれの設備に応じた内容を記載する。

- ・自己冷却（常設高圧代替注水系ポンプの例）

常設高圧代替注水系ポンプの軸受等は、ポンプ吐出水の一部を冷却水として使用し強制冷却を行うが、自己完結型の冷却方式であることから「自己冷却」と整理する。

(2) 各区分における設計方針については、以下の表にまとめた

類型化区分		設計方針	関連資料	
①環境条件 自然現象 外部人為事象 溢水 火災	共通（屋内・屋外）	<ul style="list-style-type: none"> 地震に対して常設重大事故防止設備は、「2.1.1 発電用原子炉施設の位置」に基づく地盤上に設置するとともに、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）及び火災に対しては、「2.1.2 耐震設計の基本方針」、「2.1.3 耐津波設計の基本方針」及び「2.2 火災による損傷の防止」に基づく設計とする。 地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、溢水及び火災に対しては、設計基準事故対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように、<u>可能な限り設計基準事故対処設備と位置的分散を図る設計とする。</u> 高潮に対しては、影響を受けない敷地高さに設置する（非常用取水設備は除く。）。 飛来物（航空機落下）に対しては、設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないよう、設計基準事故対処設備等と位置的分散を図り設置する。 海生生物からの影響に対しては、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。 	配置図 系統図	
	屋内	A a		<ul style="list-style-type: none"> 風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス及び電磁的障害に対して、外部からの衝撃による損傷の防止が図られた<u>建屋内に設置する設計とする。</u>
	屋外	A b		<ul style="list-style-type: none"> 風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス及び電磁的障害に対して、設計基準事故対処設備等と同時にその機能が損なわれないよう、設計基準事故対処設備等と<u>位置的分散を図り設置する設計とする。</u> 落雷に対して常設代替高圧電源装置は、避雷設備又は接地設備により防護する設計とする。 生物学的事象のうちネズミ等の小動物に対しては、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。
	位置的分散を考慮すべき対象の設計基準事故対処設備等がないもの	—		・（対象外）
②サポート系の故障	異なる駆動源又は冷却源	B a	<ul style="list-style-type: none"> <u>設計基準事故対処設備等と異なる駆動源、冷却源を用いる設計とする。</u> 	系統図
	別的手段	B b	<ul style="list-style-type: none"> 設計基準事故対処設備等と駆動源又は冷却源が同じ場合は<u>別的手段による対応が可能な設計とする</u> 	
	異なる水源	B c	<ul style="list-style-type: none"> 設計基準事故対処設備等と可能な限り異なる水源をもつ設計とする。 	
	多様性を考慮すべき対象の設計基準事故対処設備等がないもの	—	・（対象外）	

※1 個別条文で記載する事項を下波部で示す。

※2 別的手段には、異なる作動論理を用いることも含まれる。

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第1号

可搬型重大事故等対処設備の容量等について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、可搬型重大事故等対処設備の容量等の適合性を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

可搬型重大事故等対処設備は、想定される重大事故等の収束において、想定する事象及びその事象の進展を考慮し、事故対応手段として必要な容量等を有する系統設計を行う。重大事故等の収束は、これらの系統の組合せにより達成する。

「容量等」とは、ポンプ流量、タンク容量、発電機容量、蓄電池容量、ポンベ容量、計装設備の計測範囲等とする。

可搬型重大事故等対処設備は、系統の目的に応じて必要な容量等を有する設計とするとともに、設備の機能、信頼度を考慮し、予備を含めた保有数を確保することにより、必要な容量等に加え、十分に余裕のある容量等を有する設計とする。

可搬型重大事故等対処設備のうち複数の機能を兼用することで、設置の効率化、被ばく低減が図れるものは、同時に要求される可能性がある複数の機能に必要な容量等を合わせた容量等とし、兼用できる設計とする。

可搬型重大事故等対処設備のうち、原子炉建屋の外から水又は電力を供給する注水設備及び電源設備は、必要となる容量等を有する設備を2セット持つことに加え、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を発電所全体で確保する。

また、可搬型重大事故等対処設備のうち、負荷に直接接続する高圧室素

ポンベ（非常用窒素供給系），逃がし安全弁用可搬型蓄電池等は，必要となる容量等を有する設備を1負荷当たり1セット持つことに加え，故障時及び保守点検による待機除外時の予備を発電所全体で確保する。

ただし，保守点検が目視点検等であり保守点検中でも使用可能なものは，保守点検による待機除外時の予備は考慮せずに，故障時の予備を発電所全体で確保する。

上記以外の可搬型重大事故等対処設備は，必要となる容量等を有する設備を1セット持つことに加え，設備の信頼度等を考慮し，予備を確保する。

(2) 類型化

a. 考慮事項

(a) 容量

- ・想定する事象及びその事象の進展を考慮し，事故対応手段としての系統設計を行う。（類型化なし）

(b) 数量

- ・可搬型重大事故等対処設備の使用方法を考慮し，必要数量を設計する。

①原子炉建屋の外から水又は電力を供給する設備かどうか

②負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備かどうか

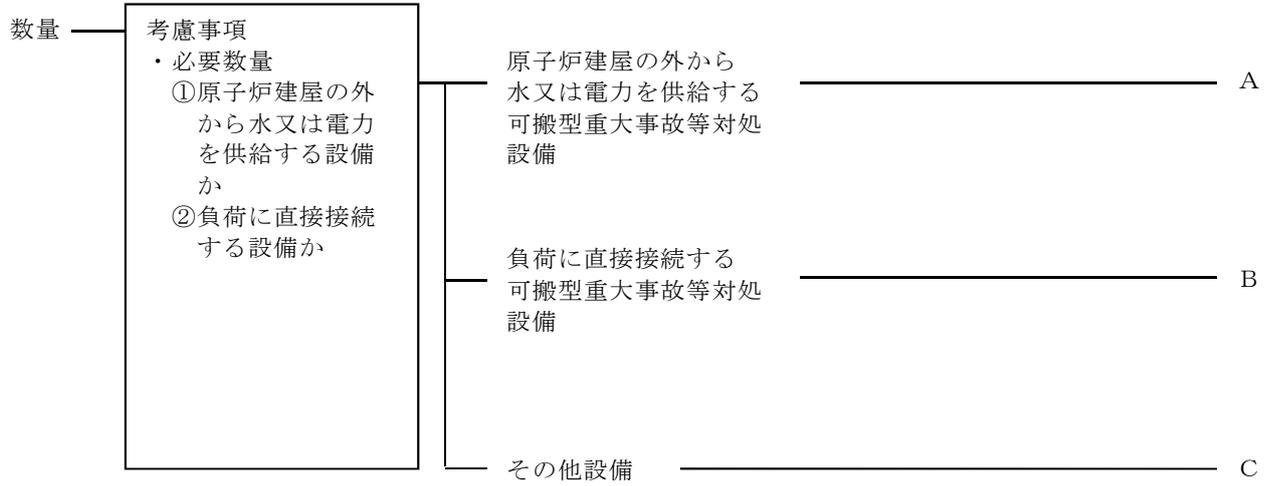
b. 類型化

(a) 容量

- ・類型化なし

(b) 数量

- ・原子炉建屋の外から水又は電力を供給する可搬型重大事故等対処設備を「A」、負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備を「B」、それ以外を「C」に分類する。



2. 設計方針について

【要求事項：想定される重大事故等の収束に必要な容量に加え，十分に余裕のある容量を有するものであること】

各区分における設計方針について，以下にまとめた。

(1) 必要容量

系統の目的に応じて必要な容量等を有する設計とする。

複数の機能を兼用することで，設置の効率化及び被ばくの低減を図れるものは，同時に要求される可能性のある複数の機能に必要な容量等を合わせた容量とし，兼用できる設計とする。

(2) 数量

類型化区分	設計方針	主な対象設備
A 原子炉建屋の外から水又は電力を供給する可搬型重大事故等対処設備	必要となる容量等を有する設備を2セットに加え，故障時及び保守点検による待機除外時の予備を1台確保する。	<ul style="list-style-type: none">・可搬型代替注水大型ポンプ・可搬型代替低圧電源車・可搬型整流器
B 負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備	必要となる容量等を有する設備を1負荷当たり1セットに加え，故障時及び保守点検による待機除外時の予備を確保する。	<ul style="list-style-type: none">・高圧窒素ポンプ（非常用窒素供給系）・逃がし安全弁用可搬型蓄電池
C その他設備	必要となる容量等を有する設備を1セットに加え，設備の信頼度等を考慮し，予備を確保する。	<ul style="list-style-type: none">・その他設備

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第2号

可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

可搬型重大事故等対処設備を常設設備と接続するものについては、容易かつ確実に接続できるように、原則として、ケーブルは、ボルト、ネジ又は簡便な接続規格を用い、配管は、フランジを用いる設計とする。他の方法で容易かつ確実に接続できる場合は、専用の接続方法を用いる設計とする。また、フランジについては、口径を統一することにより、複数のポンプでの規格の統一を考慮する。

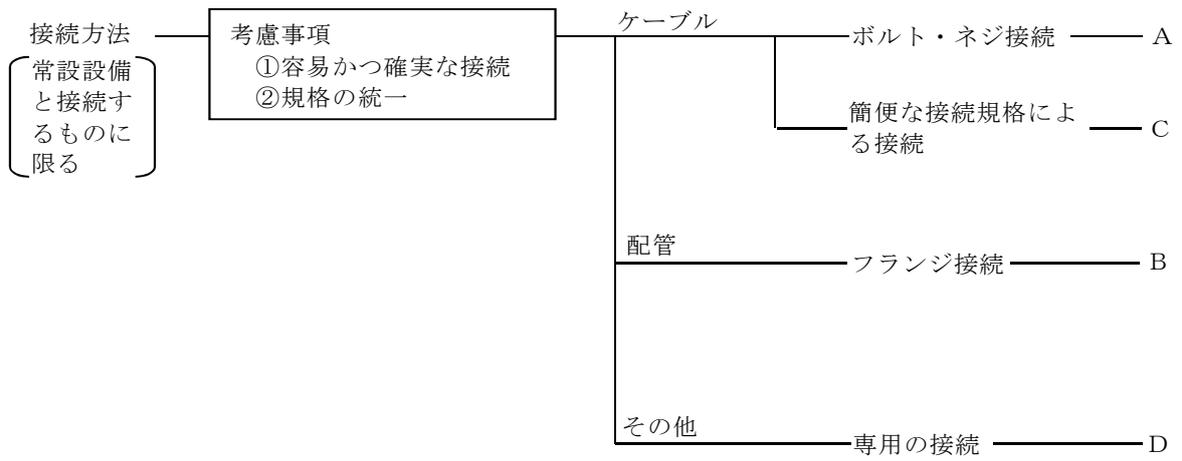
(2) 対象選定の考え方

a. 考慮事項

- ・容易かつ確実な接続
- ・規格の統一

b. 類型化

- ・内部流体等(水, 空気, 電気)に応じて各々適切な接続方式を採用しており, その接続形態に応じた区分に類型化する。



2. 設計方針について

【要求事項:常設設備(発電用原子炉施設と接続されている設備又は短時間に発電用原子炉施設と接続することができる常設の設備をいう。以下同じ。)と接続するものにあつては、当該常設設備と容易かつ確実に接続することができ、かつ、二以上の系統又は発電用原子炉施設が相互に使用することができるよう、接続部の規格の統一その他の適切な措置を講じたものであること】

各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

区 分	設計方針	主な対象設備
A ボルト・ネジ接続	・ケーブルは、 <u>ボルト・ネジ接続等を用い、容易かつ確実に接続できる設計とする。</u>	逃がし安全弁用可搬型蓄電池
B フランジ接続	・配管は、 <u>フランジ接続により容易かつ確実に接続できる設計とする。</u> ・接続口を兼用することにより、 <u>複数の系統で接続方式の統一を図った設計とする。</u>	可搬型代替大型ポンプ
C 簡便な現場規格による接続	・ケーブルは、 <u>簡便な接続規格としてコネクタ型とし、容易かつ確実に接続できる設計とする。</u>	可搬型代替低圧電源車
D 専用の接続	・上記以外の接続方式については、 <u>個別に設計する。</u>	高圧窒素ボンベ タンクローリ

※個別条文中に記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第3号

異なる複数の接続箇所の確保について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、異なる複数の接続箇所の確保を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

可搬型重大事故等対処設備のうち、原子炉建屋の外から水又は電力を供給する設備と常設設備との接続口は、共通要因によって接続することができなくなることを防止するため、それぞれ互いに異なる複数の場所に設置する設計とする。

共通要因としては、環境条件、自然現象、外部人為事象、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム、溢水及び火災を考慮する。

自然現象については、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を考慮する。

自然現象による荷重の組合せについては、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、風（台風）、積雪及び火山の影響による組合せを考慮する。

外部人為事象については、飛来物（航空機落下）、ダムの崩壊、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス、船舶の衝突及び電磁的障害を考慮する。

故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムについては、可搬型重大事故等対処設備による対策を講じることとする。

建屋等及び地中の配管トレンチについては、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、火災及び外部からの衝撃による損傷を防止できる設計

とする。

環境条件に対しては、重大事故等時の温度、放射線、荷重その他の使用条件において、その機能を確実に発揮できる設計とするとともに、建屋等内及び建屋等壁面の適切に離隔した隣接しない位置に複数箇所設置する。重大事故等時の環境条件における健全性については、「2.3.3 環境条件等」に記載する。風（台風）及び竜巻のうち風荷重、凍結、降水、積雪、火山の影響並びに電磁的障害に対しては、環境条件にて考慮し機能が損なわれない設計とする。

地震に対して接続口は、「2.1.1 発電用原子炉施設の位置」に基づく地盤上の建屋等内又は建屋等壁面に設置する設計とする。

地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）及び火災に対しては、「2.1.2 耐震設計の基本方針」、「2.1.3 耐津波設計の基本方針」及び「2.2 火災による損傷の防止」に基づく設計とする。

溢水に対しては、想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。

地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、溢水及び火災に対しては、建屋等内及び建屋等壁面の適切に離隔した隣接しない位置に複数箇所設置する。

風（台風）、竜巻、落雷、生物学的事象、森林火災、飛来物（航空機落下）爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス、船舶の衝突及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対しては、建屋等内及び建屋等壁面の適切に離隔した隣接しない位置に複数箇所設置する。

生物学的事象のうちネズミ等の小動物に対して屋外に設置する場合は、開口部の閉止により重大事故等に対処するための必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。

高潮に対して接続口は，高潮の影響を受けない位置に設置する。

なお，自然現象のうち洪水については，立地的要因により設計上考慮する必要はない。また，外部人為事象のうちダムの崩壊については立地的要因により設計上考慮する必要はない。

また，一つの接続口で複数の機能を兼用して使用する場合には，それぞれの機能に必要な容量が確保できる接続口を設け，状況に応じて，それぞれの系統に必要な流量を同時に供給できる設計とする。

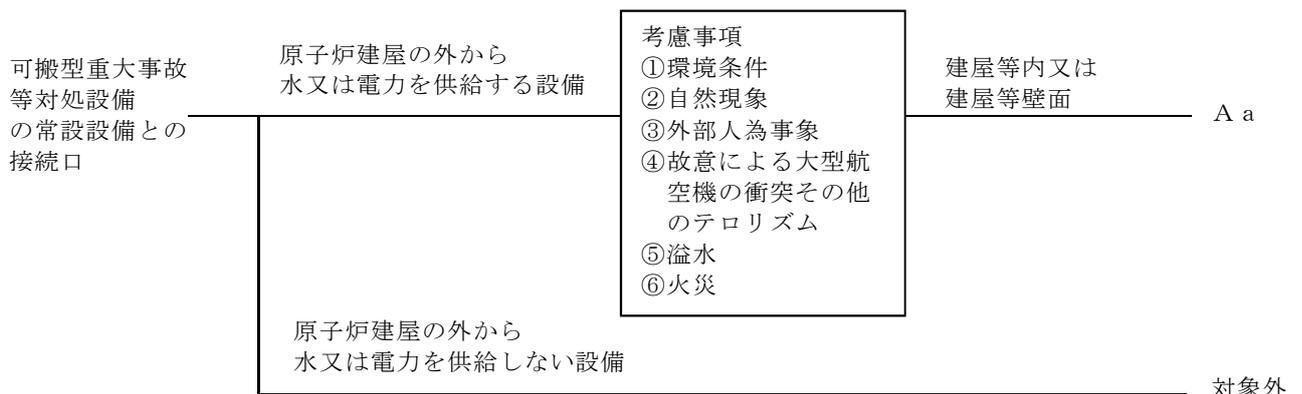
(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ① 重大事故等時における環境条件
- ② 自然現象
- ③ 外部人為事象
- ④ 故意による大型航空機の衝突その他テロリズム
- ⑤ 溢水
- ⑥ 火災

b. 類型化

- ・可搬型重大事故等対処設備の接続対象として、原子炉建屋の外から水又は電力を供給するものを「A」と分類し、その他設備を「対象外」と分類。
- ・接続口が建屋等内又は建屋等壁面に設置する場合には、「a」と分類。



2. 設計方針について

【要求事項:常設設備と接続するものにあつては、共通要因によって接続することができなくなることを防止するため、可搬型重大事故等対処設備(原子炉建屋の外から水又は電力を供給するものに限る。)の接続口をそれぞれ互いに異なる複数の場所に設けるものであること】

(1) 考慮事項に対する設計方針

項目		可搬型SA設備と常設SA設備の接続口	
		建屋等壁面	建屋等内
環境条件	温度, 放射線, 荷重, その他の使用条件	第43条第1項第1号の環境条件を考慮した設計とする。	
		位置的分散(複数箇所)	
地盤		第38条(重大事故等対処施設の地盤)に基づく地盤上に設置する。	
		位置的分散(複数箇所)	
自然現象	地震	第39条(地震による損傷の防止)に基づく設計とする。	
		複数箇所※	
	津波	第40条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。	
		複数箇所※	
	洪水	立地的要因により設計上考慮する必要ない。	
		—	
	風(台風), 竜巻	—	
		位置的分散(複数箇所)	
	凍結, 降水, 積雪	環境条件にて考慮する。	
		位置的分散(複数箇所)	
落雷	—		
	位置的分散(複数箇所)		
火山の影響	環境条件にて考慮する。		
生物学的事象	ネズミ等の小動物に対して, 開口部の閉止により, 重大事故等に対処するための必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。		
	—		
	位置的分散(複数箇所)		
高潮	高潮の影響を受けない位置に設置する。		
外部人為事象	外部火災 森林火災 爆発 近隣工場等の火災 有毒ガス 船舶の衝突	—	
		位置的分散(複数箇所)	

項目		可搬型 SA 設備と常設 SA 設備の接続口	
		建屋等壁面	建屋等内
外部人為事象	飛来物 (航空機落下)	—	
		位置的分散 (複数箇所)	
	ダムの崩壊	立地的要因により設計上考慮する必要ない。	
	電磁的障害	環境条件にて考慮する。	
故意による 大型航空機の衝突 その他のテロリズム		—	
		位置的分散 (複数箇所)	
溢水		想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。	
		位置的分散 (複数箇所)	
火災		第 41 条 (火災による損傷の防止) に基づく設計とする。	
		位置的分散 (複数箇所)	

(2) 各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

類型化区分	設計方針	関連資料
A a	<ul style="list-style-type: none"> ・可搬型重大事故等対処設備のうち、原子炉建屋の外から水又は電力を供給する設備と常設設備との接続口は、環境条件、自然現象、外部人為事象、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム、溢水及び火災の影響による共通要因によって接続することができなくなることを防止するため、<u>建屋等内及び建屋等壁面の適切に離隔した隣接しない位置に複数箇所設置する。</u> ・一つの接続口で複数の機能を兼用して使用する場合には、それぞれの機能に必要な容量が確保できる接続口を設け、それぞれの系統に同時に供給できる設計とする。 ・地震に対して、「1.12 原子炉設置変更許可申請に係る安全設計の方針」に基づく地盤上の建屋に設置する。 	接続図
対象外	—	

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第4号

可搬型重大事故等対処設備の設置場所について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、可搬型重大事故等対処設備の設置場所を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

可搬型重大事故等対処設備の設置場所は、重大事故等時においても設置及び常設設備との接続に支障がないように、遮蔽の設置や線源からの離隔距離の確保により放射線量が高くなるおそれが少ない設置場所を選定することにより、当該設備の設置及び常設設備との接続が可能な設計とする。

(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ・放射線の影響

b. 類型化

- ・なし

2. 設計方針について

【要求事項:想定される重大事故等が発生した場合において可搬型重大事故等

対処設備を設置場所に据え付け、及び常設設備と接続することができ
るよう、放射線が高くなるおそれが少ない設置場所の選定、設置
場所への遮蔽物の設置その他の適切な措置を講じたものであるこ
と】

各区分における設計方針について、以下の表にまとめた

設計方針	関連資料
・遮蔽の設置や線源からの離隔距離により放射線量が高くなるおそれが少ない設置場所を選定することで、 <u>重大事故等時においても当該設備の設置及び常設設備との接続が可能な設計とする。</u>	配置図 接続図

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第5号

保管場所について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、重大事故等対処設備の保管場所を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

可搬型重大事故等対処設備は、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）その他の自然現象又は故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムによる影響、設計基準事故対処設備等及び重大事故等対処設備の配置その他の条件を考慮した上で常設重大事故等対処設備と異なる保管場所に保管する設計とする。

共通要因としては、環境条件、自然現象、外部人為事象、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム、溢水及び火災を考慮する。

自然現象については、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を考慮する。

自然現象による荷重の組合せについては、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、風（台風）、積雪及び火山の影響による組合せを考慮する。

外部人為事象については、飛来物（航空機落下）、ダムの崩壊、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス、船舶の衝突及び電磁的障害を考慮する。

故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムについては、可搬型重大事故等対処設備による対策を講じることとする。

建屋等及び地中の配管トレンチについては、地震、津波（敷地に遡上す

る津波を含む。），火災及び外部からの衝撃による損傷を防止できる設計とする。

重大事故緩和設備についても、共通要因の特性を踏まえ、可能な限り多様性を有し、位置的分散を図る設計とする。

環境条件に対しては、重大事故等時の温度、放射線、荷重その他の使用条件において、可搬型重大事故等対処設備がその機能を確実に発揮できる設計とする。重大事故等時の環境条件における健全性については、「2.3.3 環境条件等」に記載する。風（台風）及び竜巻のうち風荷重、凍結、降水、積雪、火山の影響並びに電磁的障害に対して可搬型重大事故等対処設備は、環境条件にて考慮し機能が損なわれない設計とする。

地震に対して屋内の可搬型重大事故等対処設備は、「2.1.1 発電用原子炉施設の位置」に基づく地盤上に設置された建屋内に保管する。屋外の可搬型重大事故等対処設備は、転倒しないことを確認する、又は必要により固縛等の処置をするとともに、地震により生じる敷地下斜面のすべり、液状化及び揺すり込みによる不等沈下、地盤支持力の不足、地中埋設構造物の損壊等の影響を受けない複数の保管場所に分散して保管する設計とする。

地震及び津波（敷地に遡上する津波を含む。）に対して可搬型重大事故等対処設備は、「2.1.2 耐震設計の基本方針」、「2.1.3 耐津波設計の基本方針」にて考慮された設計とする。

火災に対して可搬型重大事故等対処設備は、「2.2 火災による損傷の防止」に基づく火災防護を行う。

溢水に対して可搬型重大事故等対処設備は、想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に保管する。

地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、溢水及び火災に対して可

搬型重大事故等対処設備は、設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように、設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り、複数箇所に分散して保管する。

風（台風）、竜巻、落雷、生物学的事象、森林火災、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス及び船舶の衝突に対しては、外部からの衝撃による損傷の防止が図られた建屋等内に保管するか、又は設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように、設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する。クラゲ等の海生生物の影響を受けるおそれのある屋外の可搬型重大事故等対処設備は、複数の取水箇所を選定できる設計とする。

高潮に対して可搬型重大事故等対処設備は、高潮の影響を受けない敷地高さに保管する。

飛来物（航空機落下）及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対して屋内の可搬型重大事故等対処設備は、可能な限り設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する設計とする。

屋外の可搬型重大事故等対処設備は、設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備が設置されている建屋等及び屋外の設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備のそれぞれから 100m の離隔距離を確保した上で、複数箇所に分散して保管する設計とする。

なお、自然現象のうち洪水については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。また、外部人為事象のうちダムの崩壊については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。

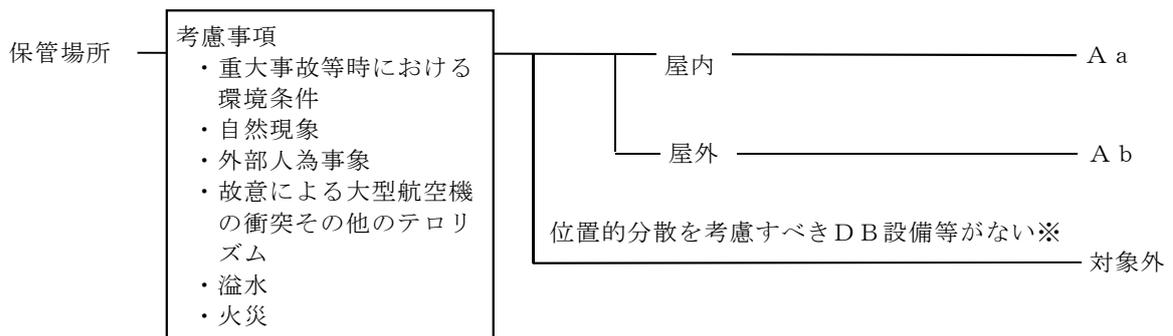
(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ・ 重大事故等時における環境条件
- ・ 自然現象
- ・ 外部人為現象
- ・ 故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム
- ・ 溢水
- ・ 火災

b. 類型化

- ・ 環境条件，自然現象，外部人為事象，溢水，火災については，屋外，屋内設備に分類する。



※可搬型重大事故等対処設備のうち重大事故等時においても使用する設計基準事故対処設備等は，共通要因による機能喪失を想定しないことから，位置的分散の対象外とする。

2. 設計方針について

【要求事項:地震, 津波その他の自然現象又は故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムによる影響, 設計基準事故対処設備の配置その他の条件を考慮した上で常設重大事故等対処設備と異なる保管場所に保管すること】

(1) 各考慮事項における設計方針について, 以下の表にまとめた。

項目	DB設備等		常設SA設備		可搬型SA設備		
	屋外	屋内	屋外	屋内	屋外	屋内	
環境条件	第12条(安全施設)に基づく設計とする。		第43条第1項第1号の環境条件を考慮した設計とする。				
地盤	第3条(設計基準対象施設の地盤)に基づく地盤上に設置する。		第38条(重大事故等対処設備の地盤)に基づく地盤上に設置する。		地震により生ずる敷地下斜面のすべり, 液状化及び揺すり込みによる不平等沈下, 地盤支持力の不足, 地中埋設構造物の損壊等の影響により, 必要な機能を喪失しない複数の位置に分散して保管する。		
自然現象	地震	第4条(地震による損傷の防止)に基づく設計とする。		第39条(地震による損傷防止)に基づく設計とする。		第39条(地震による損傷の防止)に基づく設計とする。	
		位置的分散(2項)					
		位置的分散(3項)					
	津波	第5条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。		第40条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。(高台及び水密区画)		第40条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。(高台及び水密区画)	
		位置的分散(2項)					
		位置的分散(3項)					
	洪水	立地的要因により設計上考慮する必要はない。					
	風(台風) 竜巻	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。		—		第6条(外側からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計された建屋内に保管する設計とする。	
		位置的分散(2項)					
		位置的分散(3項)					
凍結 降水 積雪	環境条件にて考慮する。						
落雷	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。		常設代替高圧電源装置は, 避雷設備又は接地設備により防護する設計とする。		第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計された建屋内に保管する設計とする。		
	位置的分散(2項)						
	位置的分散(3項)						
火山の影響	環境条件にて考慮する。						

項目	DB設備等		常設SA設備		可搬型SA設備	
	屋外	屋内	屋外	屋内	屋外	屋内
自然現象	生物学的事象	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	ネズミ等の小動物、又はクラゲ等の海生生物に対して、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする。	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設計された建屋内に設置する。	クラゲ等の海生生物からの影響を受けるおそれのある設備は、複数の取水箇所を選定できる設計とする。	第6条(外側からの衝撃による損傷の防止)に基づき設計された建屋内に保管する。
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)		
		高潮	影響を受けない敷地高さに設置する(非常用取水設備は除く)。			影響を受けない敷地高さに設置する。
外部人為事象	外部火災 森林火災 爆発 近隣工場等の火災 有毒ガス 船舶の衝突	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	—	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	—	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)※1		
	飛来物 (航空機落下)	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	—	—	※1 DB等設備及び常設SA設備が設置されている建屋及び建屋外のDB設備等又は常設SA設備のそれぞれから100m以上の離隔距離を確保する。	※2 可能な限り
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)※1		
ダムの崩落	立地的要因により設計上考慮する必要はない。					
電磁的障害	環境条件にて考慮する。					
故意による 大型航空機の衝突 その他のテロリズム	—	—	—	—	※1 DB等設備及び常設SA設備が設置されている建屋並びに建屋外のDB設備等又は常設SA設備のそれぞれから100m以上の離隔距離を確保する。	※2 可能な限り
	位置的分散(2項)		位置的分散(3項)※1			
	位置的分散(3項)※2					
溢水	第9条(溢水による損傷の防止等)に基づく設計とする。	想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。	想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。			
	位置的分散(区画)(2項)		位置的分散(区画)(3項)			
火災	第8条(火災による損傷の防止)に基づく設計とする。	第41条(火災による損傷の防止)に基づく設計とする。	第41条(火災による損傷の防止)に基づく設計とする。			
	位置的分散(区画又は措置)(2項)		位置的分散(区画又は措置)(3項)			

(2) 各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

類型化区分		設計方針	関連箇所
共通（屋内，屋外）		<ul style="list-style-type: none"> 地震及び津波（敷地に遡上する津波を含む。）に対しては、「1.4.2 重大事故等対処施設の耐震設計」，「1.5.2 重大事故等対処施設の耐津波方針」にて考慮された設計とする。 火災に対しては、「1.6.2 重大事故等対処施設の火災防護に関する基本方針」に基づく火災防護を行う。 溢水に対して，想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に保管する。 地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），溢水及び火災に対して，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように，設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り，複数箇所に分散して保管する。 高潮に対して可搬型重大事故等対処設備は，高潮の影響を受けない敷地高さに保管する。 	配置図， 保管場所 図
屋内	A a	<ul style="list-style-type: none"> 地震に対して，「1.12 原子炉設置変更許可申請に係る安全設計の方針」に基づく地盤上に設置された建屋内に保管する。 風（台風），竜巻，落雷，生物学的事象，森林火災，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス及び船舶の衝突に対して，可搬型重大事故等対処設備は，外部からの衝撃による損傷の防止が図られた建屋等内に保管する。 飛来物（航空機落下）及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対して，可能な限り設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と<u>位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する設計とする。</u> 	
屋外	A b	<ul style="list-style-type: none"> 屋外の可搬型重大事故等対処設備は，転倒しないことを確認する，若しくは必要により固縛等の処置をするとともに，地震により生ずる敷地下斜面のすべり，液状化及び揺すり込みによる不等沈下，地盤支持力の不足，地中埋設構造物の損壊等の影響を受けない複数の保管場所に分散して保管する設計とする。 風（台風），竜巻，落雷，生物学的事象，森林火災，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス及び船舶の衝突に対しては，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように，設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と<u>位置的分散を図り保管場所に複数箇所に分散して保管する設計とする。</u> 飛来物（航空機落下）及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対しては，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備が設置されている建屋及び屋外の<u>設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備のそれぞれから100mの離隔距離を確保した上で，複数箇所に分散して保管する設計とする。</u> 	
位置的分散を考慮すべき対象等がないもの	—	・（対象外）	

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第6号

アクセスルートについて

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、発電所内の屋外道路及び屋内通路を確保するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

重大事故等時において、可搬型重大事故等対処設備を運搬し、又は他の設備の被害状況を把握するため、発電所内の道路及び通路が確保できるよう、以下の設計とする。

アクセスルートは、自然現象、外部人為事象、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム、溢水及び火災を想定しても、運搬、移動に支障をきたすことのないように、別ルートも考慮した複数のアクセスルートを確保する。

なお、屋外アクセスルートは、基準地震動 S_s 及び敷地に遡上する津波の影響を受けないルートを確保する。

屋外及び屋内アクセスルートは、自然現象に対して地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を考慮し、外部人為事象に対して飛来物（航空機落下）、ダムの崩壊、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス、船舶の衝突及び電磁的障害を考慮する。

なお、自然現象のうち洪水については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。

また、外部人為事象のうちダムの崩壊については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。

電磁的障害に対しては、道路面が直接影響をうけることはないことからアクセスルートへの影響はない。

屋外アクセスルートに対する地震による影響（周辺構造物の倒壊、周辺斜面の崩壊及び道路面のすべり）、その他自然現象による影響（風（台風）及び竜巻による飛来物、積雪、火山の影響）を想定し、複数のアクセスルートの中から、早期に復旧可能なアクセスルートを確保するため、障害物を除去可能なホイールローダを1セット2台使用する。ホイールローダの保有数は、1セット2台、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として3台の合計5台を分散して保管する設計とする。

また、降水及び地震による屋外タンクからの溢水に対しては、道路上への自然流下も考慮した上で、通行への影響を受けない箇所にアクセスルートを確保する設計とする。

津波の影響については、敷地に遡上する津波による遡上高さに対して十分余裕を見た高さに高所のアクセスルートを確保する設計とする。

また、高潮に対しては、通行への影響を受けない敷地高さにアクセスルートを確保する設計とする。

自然現象のうち凍結、森林火災、外部人為事象のうち飛来物（航空機落下）、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス、船舶の衝突に対しては、複数のアクセスルートを確保する設計とする。落雷に対しては、道路面が直接影響を受けることはないため、生物学的事象に対しては、容易に排除可能なため、アクセスルートへの影響はない。

屋外のアクセスルートは、地震の影響による周辺斜面の崩壊及び道路面のすべりで崩壊土砂が広範囲に到達することを想定した上で、ホイールローダによる崩壊箇所の復旧又は別ルートの通行を行うことで、通行性を確保できる設計とする。また、地震時に使用を想定するルートに不等沈下等

に伴う段差の発生が想定される箇所においては、段差緩和対策等を行う設計とする。

屋外アクセスルートは、考慮すべき自然現象のうち凍結及び積雪に対しては、道路については融雪剤を配備し、車両についてはタイヤチェーン等を装着することにより通行性を確保できる設計とする。また、地震による薬品タンクからの漏えいに対しては、必要に応じて薬品防護具の着用により通行する。なお、融雪剤の配備等については、「『実用発電用原子炉に係る発電用原子炉設置者の重大事故の発生及び拡大の防止に必要な処置を実施するために必要な技術的能力に係る審査基準』に係る適合状況説明資料（以下「技術的能力説明資料」という）1.0 重大事故等対策における共通事項」に示す。

故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対しては、速やかな消火活動等を実施する。なお、消火活動等の対応については、「技術的能力説明資料 2.0 大規模な自然災害又は故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムへの対応」に示す。

屋外アクセスルートの地震発生時における、火災の発生防止策（可燃物収納容器の固縛による転倒防止）及び火災の拡大防止策（大量の可燃物を内包する変圧器の防油堤の設置）については、「火災防護計画」に定める。

屋内アクセスルートは、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、その他の自然現象による影響（風（台風）及び竜巻による飛来物、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象及び森林火災）及び外部人為事象（飛来物（航空機落下）、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス及び船舶の衝突）に対しては、外部からの衝撃による損傷の防止が図られた施設内に確保する設計とする。

屋内アクセスルートにおいては、溢水等に対してアクセスルートでの被

ばくを考慮した放射線防護具を着用する。

また、地震時に資機材の転倒により通行が阻害されないように火災の発生防止対策や、通行性確保対策として、アクセスルートへは通行可能な通路幅が確保できない資機材を設置しないこととするとともに、通行可能な通路幅が確保できる資機材についても必要に応じて落下防止、転倒防止、固縛等により通行に支障をきたさない措置を講じる。

屋外及び屋内アクセスルートにおいては、被ばくを考慮した放射線防護具の配備を行い、移動時及び作業時の状況に応じて着用する。また、夜間及び停電時の確実な運搬や移動のため可搬型照明装置を配備する。これらの運用については、「技術的能力説明資料 1.0 重大事故等対策における共通事項」に示す。

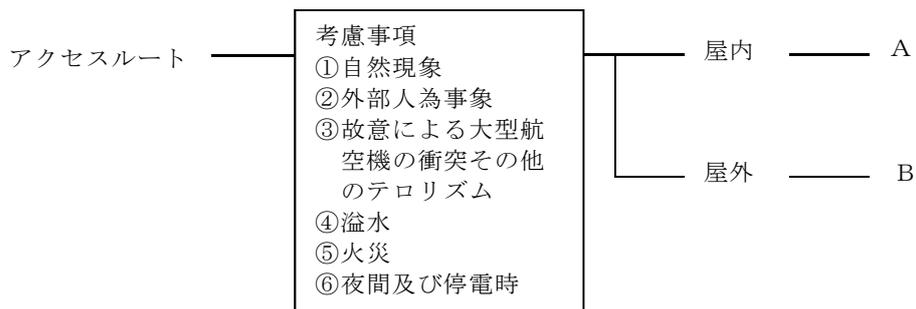
(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ① 自然現象
- ② 外部人為事象
- ③ 故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム
- ④ 溢水
- ⑤ 火災
- ⑥ 夜間及び停電時

b. 類型化

- ・ 屋内アクセスルートと屋外アクセスルートに分類した。



2. 設計方針について

【要求事項:想定される重大事故等が発生した場合において、可搬型重大事故等対処設備を運搬し、又は他の設備の被害状況を把握するため、工場等内の道路及び通路が確保できるよう、適切な措置を講じたものであること】

各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

(1) 各考慮事項に対する設計方針は以下のとおり。

① 環境要因，地震，津波その他自然現象，外部人為事象，故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム，溢水，火災，夜間及び停電時

項目	屋内	屋外	
地盤	第 38 条(重大事故等対処設備の地盤)に基づく地盤上に設置する。	地震の影響による周辺斜面の崩壊及び道路面のすべりで崩壊土砂が広範囲に到達することを想定した上で、ホイールローダによる崩壊箇所の復旧又は別ルートの通行を行うことで、通行性を確保できる設計とする。 また、地震時に使用を想定するルートに不等沈下等に伴う段差の発生が想定される箇所においては、段差緩和対策等を行う設計とする。	
自然現象	地震	第 39 条(地震による損傷防止)に基づく設計とする。 また、地震時に通行が阻害されないように、アクセスルート上の資機材の固縛、転倒防止対策及び火災の発生防止対策を実施する。	地震の影響による周辺斜面の崩壊及び道路面のすべりで崩壊土砂が広範囲に到達することを想定した上で、ホイールローダによる崩壊箇所の復旧又は別ルートの通行を行うことで、通行性を確保できる設計とする。 また、地震時に使用を想定するルートに不等沈下等に伴う段差の発生が想定される箇所においては、段差緩和対策等を行う設計とする。
	津波	第 40 条(津波による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	津波の影響については、敷地に遡上する津波による遡上高さに対して十分余裕を見た高さに高所のアクセスルートを確保する設計とする。
	洪水	立地的要因により設計上考慮する必要はない。	
	風(台風) 竜巻	第 6 条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	早期に復旧可能なアクセスルートを確保するため、障害物を除去可能なホイールローダを 1 セット 2 台使用する。
	凍結	第 6 条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	融雪剤の散布及び走行可能なタイヤの装着により、通行性を確保できる設計とする。
	降水	第 6 条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	道路上への自然流下も考慮した上で、通行への影響を受けない箇所にアクセスルートを確保する設計とする。
	積雪	第 6 条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	早期に復旧可能なアクセスルートを確保するため、障害物を除去可能なホイールローダを 1 セット 2 台使用する。 融雪剤の散布及び走行可能なタイヤの装着により、通行性を確保できる設計とする。

項目		屋内	屋外
自然現象	火山の影響	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	早期に復旧可能なアクセスルートを確認するため、障害物を除去可能なホイールローダを1セット2台使用する。
	生物学的事象	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設置された建屋内に確保する設計とする。	容易に排除可能なため、アクセスルートへの影響はない。
外部人為事象	高潮	通行への影響を受けない敷地高さにアクセスルートを確保する。	
	森林火災 爆発 近隣工場等の火災 有毒ガス 船舶の衝突	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	複数のアクセスルートを確保する設計とする。
	飛来物 (航空機落下)	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	複数のアクセスルートを確保する設計とする。
	ダムの崩落	立地的要因により設計上考慮する必要はない。	
	電磁的障害	道路面が直接影響をうけることはないことから、アクセスルートへの影響はない。	
故意による 大型航空機の衝突 その他のテロリズム	速やかな消火活動等を実施する。(「添付書類十5.2大規模な自然災害又は故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムへの対応における事項」。)		
溢水	アクセスルートでの被ばくを考慮した放射線防護具を着用する。	地震による屋外タンクからの溢水に対しては、道路上への自然流下も考慮した上で、通行への影響を受けない箇所にアクセスルートを確保する設計とする。	
火災	地震時に通行が阻害されないように、通行可能な通路幅が確保できない常置品は、予め移設・撤去等の実施及び火災の発生防止対策を実施する。	地震発生時における火災の発生防止策(可燃物収納器の固縛による転倒防止)及び火災の拡大防止策(大量の可燃物を内包する変圧器の防油堤の設置)については、「火災防護計画」に定める。	
夜間及び停電時	停電時及び夜間時の確実な運搬や移動のため可搬照明装置を配備する。		

(2) 各区分における設計方針について、以下の表にまとめた。

類型化区分		設計方針	関連資料	備考
共通	—	・複数のアクセスルートを確認する設計とする。		
屋内	A	<p>○屋内アクセスルートの確保</p> <ul style="list-style-type: none"> ・津波（敷地に遡上する津波を含む。）、その他の自然現象による影響（風（台風）及び竜巻による飛来物、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象及び森林火災）及び外部人為事象（飛来物（航空機落下）、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス及び船舶の衝突）に対しては、外部からの衝撃による損傷の防止が図られた建屋内に確保する設計とする。 	アクセスルート 説明資料	
屋外	B	<p>○屋外アクセスルートの確保</p> <ul style="list-style-type: none"> ・地震による影響（周辺建造物の倒壊、周辺斜面の崩壊及び道路面のすべり）、その他自然現象による影響（風（台風）及び竜巻による飛来物、積雪、火山の影響）を想定し、複数のアクセスルートの中から、早期に復旧可能なアクセスルートを確認するため、障害物を除去可能なホイールローダを1セット2台使用する。ホイールローダの保有数は、1セット2台、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として3台の合計5台を分散して保管する設計とする。また、降水及び地震による屋外タンクからの溢水に対しては、道路上への自然流下も考慮した上で、通行への影響を受けない箇所にアクセスルートを確認する設計とする。 ・津波の影響については、敷地に遡上する津波による遡上高さに対して十分余裕を見た高さに高所のアクセスルートを確認する設計とする。 ・高潮に対しては、通行への影響を受けない敷地高さにアクセスルートを確認する設計とする。 ・地震の影響による周辺斜面の崩壊及び道路面のすべりで崩壊土砂が広範囲に到達することを想定した上で、ホイールローダによる崩壊箇所の復旧または別ルートの通行を行うことで、通行性を確保できる設計とする。また、地震時に使用を想定するルートに不等沈下等に伴う段差の発生が想定される箇所においては、段差緩和対策等を行う設計とする。 		

※個別条文中に記載する事項を下波部で示す。

■設置許可基準規則 第43条 第3項 第7号

可搬型重大事故防止設備の共通要因故障について

1. 概要

重大事故等対処設備の基準適合性を確認するに当たり、設置許可基準規則により要求されている項目のうち、可搬型重大事故防止設備の共通要因故障防止に関する健全性を確認するための区分及び設計方針について整理した。

(1) 基本設計方針

可搬型重大事故防止設備は、設計基準事故対処設備等又は常設重大事故防止設備と共通要因によって同時にその機能が損なわれるおそれがないように、共通要因の特性を踏まえ、可能な限り多様性及び独立性を有し、位置的分散を図ることを考慮して適切な措置を講じた設計とする。

共通要因としては、環境条件、自然現象、外部人為事象、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム、溢水、火災及びサポート系の故障を考慮する。

自然現象については、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を考慮する。

自然現象による荷重の組合せについては、地震、津波（敷地に遡上する津波を含む。）、風（台風）、積雪及び火山の影響による組合せを考慮する。

外部人為事象については、飛来物（航空機落下）、ダムの崩壊、爆発、近隣工場等の火災、有毒ガス、船舶の衝突及び電磁的障害を考慮する。

故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムについては、可搬型重大事故等対処設備による対策を講じることとする。

建屋等及び地中の配管トレンチについては、地震、津波（敷地に遡上す

る津波を含む。）、火災及び外部からの衝撃による損傷を防止できる設計とする。

サポート系の故障については、系統又は機器に供給される電力、空気、油、冷却水、水源を考慮する。

重大事故緩和設備についても、共通要因の特性を踏まえ、可能な限り多様性を有し、位置的分散を図ることを考慮する。

環境条件に対しては、重大事故等時の温度、放射線、荷重その他の使用条件において、可搬型重大事故等対処設備がその機能を確実に発揮できる設計とする。重大事故等時の環境条件における健全性については、「2.3.3 環境条件等」に記載する。風（台風）及び竜巻のうち風荷重、凍結、降水、積雪、火山の影響並びに電磁的障害に対して可搬型重大事故等対処設備は、環境条件にて考慮し機能が損なわれない設計とする。

地震に対して屋内の可搬型重大事故等対処設備は、「2.1.1 発電用原子炉施設の位置」に基づく地盤上に設置された建屋内に保管する。屋外の可搬型重大事故等対処設備は、転倒しないことを確認する、又は必要により固縛等の処置をするとともに、地震により生じる敷地下斜面のすべり、液状化及び揺すり込みによる不等沈下、地盤支持力の不足、地中埋設構造物の損壊等の影響を受けない複数の保管場所に分散して保管する設計とする。

地震及び津波（敷地に遡上する津波を含む。）に対して可搬型重大事故等対処設備は、「2.1.2 耐震設計の基本方針」、「2.1.3 耐津波設計の基本方針」にて考慮された設計とする。

火災に対して可搬型重大事故等対処設備は、「2.2 火災による損傷の防止」に基づく火災防護を行う。

溢水に対して可搬型重大事故等対処設備は、想定される溢水水位に対し

て機能を喪失しない位置に保管する。

地震，津波（敷地に遡上する津波を含む。），溢水及び火災に対して可搬型重大事故等対処設備は，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように，設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り，複数箇所分散して保管する。

風（台風），竜巻，落雷，生物学的事象，森林火災，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス及び船舶の衝突に対しては，外部からの衝撃による損傷の防止が図られた建屋等内に保管するか，又は設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように，設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する。クラゲ等の海生生物の影響を受けるおそれのある屋外の可搬型重大事故等対処設備は，複数の取水箇所を選定できる設計とする。

高潮に対して可搬型重大事故等対処設備は，高潮の影響を受けない敷地高さに保管する。

飛来物（航空機落下）及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対して屋内の可搬型重大事故等対処設備は，可能な限り設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する設計とする。

屋外の可搬型重大事故等対処設備は，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備が設置されている建屋等並びに屋外の設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備のそれぞれから 100m の離隔距離を確保した上で，複数箇所に分散して保管する設計とする。

なお，自然現象のうち洪水については，立地的要因により設計上考慮す

る必要はない。また、外部人為事象のうちダムの崩壊については、立地的要因により設計上考慮する必要はない。

サポート系の故障に対しては、可搬型重大事故等対処設備は、設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備と異なる駆動源又は冷却源を用いる設計とするか、駆動源又は冷却源が同じ場合は別の手段による対応が可能な設計とする。また、可搬型重大事故等対処設備は、設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備と可能な限り異なる水源をもつ設計とする。

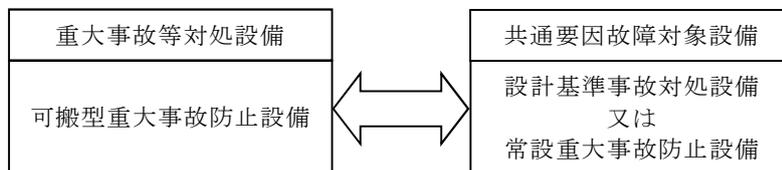
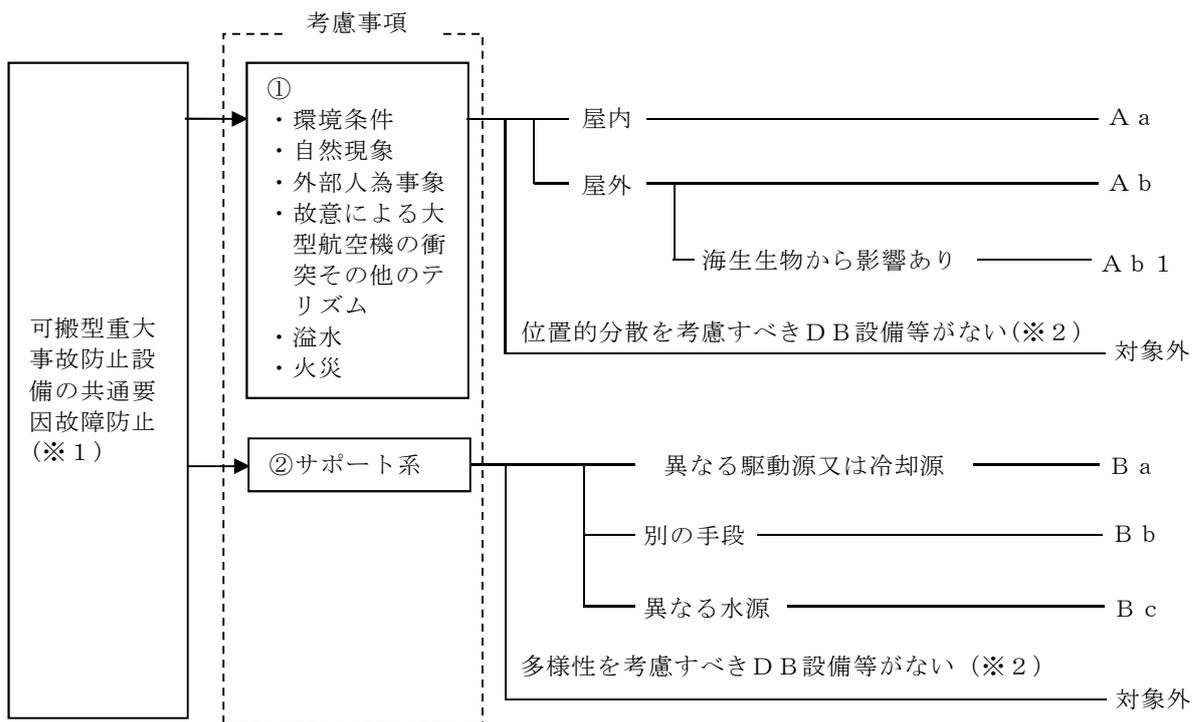
(2) 類型化の考え方

a. 考慮事項

- ① 環境条件，自然現象，外部人為事象，故意による大型航空機の衝突
その他のテロリズム，溢水，火災
- ② サポート系の故障：系統又は機器に供給される電源，油，空気，冷却水，水源

b. 類型化

- ① 環境条件，自然現象，外部人為事象，溢水，火災については，屋内設備と屋外設備に分類する。
- ② サポート系による要因については，設備ごとに考慮する。



- ※1 可搬型重大事故緩和設備についても、可能な限り多様性を有し、位置的分散を図る設計とする。
- ※2 可搬型重大事故防止設備のうち重大事故等時においても使用する設計基準事故対処設備等は、共通要因による機能喪失を想定しないことから、多様性、位置的分散の対象外とする。

2. 設計方針について

【要求事項:重大事故防止設備のうち可搬型のものは、共通要因によって、設計基準事故対処設備の安全機能、使用済燃料貯蔵槽の冷却機能若しくは注水機能又は常設重大事故防止設備の重大事故に至るおそれがある事故に対処するために必要な機能と同時にその機能が損なわれるおそれがないよう、適切な措置を講じたものであること】

(1) 各考慮事項に対する設計方針は以下のとおり。

- ① 環境条件，地震，津波，その他自然現象，外部人為事象，故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム，溢水，火災

項目	DB設備等		常設SA設備		可搬型SA設備	
	屋外	屋内	屋外	屋内	屋外	屋内
環境条件	第12条(安全施設)に基づく設計とする。		第43条第1項第1号の環境条件を考慮した設計とする。			
地盤	第3条(設計基準対象施設の地盤)に基づく地盤上に設置する。		第38条(重大事故等対処設備の地盤)に基づく地盤上に設置する。		地震により生ずる敷地下斜面のすべり、液状化及び揺すり込みによる不平等沈下、地盤支持力の不足、地中埋設構造物の損壊等の影響により、必要な機能を喪失しない位置に保管する。	
自然現象	地震	第4条(地震による損傷の防止)に基づく設計とする。		第39条(地震による損傷防止)に基づく設計とする。		第39条(地震による損傷の防止)に基づく設計とする。
		位置的分散(2項)				
		位置的分散(3項)				
	津波	第5条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。		第40条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。(高台及び水密区画)		第40条(津波による損傷の防止)に基づく設計とする。(高台及び水密区画)
		位置的分散(2項)				
	位置的分散(3項)					
洪水	立地的要因により設計上考慮する必要はない。					
風(台風) 竜巻	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。		-		第6条(外側からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計された建屋内に保管する。	
	位置的分散(2項)				位置的分散(3項)	

項目	D B設備等		常設S A設備		可搬型S A設備		
	屋外	屋内	屋外	屋内	屋外	屋内	
自然現象	凍結 降水 積雪	環境条件にて考慮する					
	落雷	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	常設代替高圧電源装置は、避雷設備又は接地設備により防護する設計とする。	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設計された建屋内に設置する。	—		第6条(外側からの衝撃による損傷の防止)に基づき設計された建屋内に保管する設計とする。
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)			
		火山の影響					
	生物学的事象	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	ネズミ等の小動物、又はクラゲ等の海生生物に対して、侵入防止対策により重大事故等に対処するために必要な機能が損なわれるおそれのない設計とする	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づき設計された建屋内に設置する。	クラゲ等の海生生物からの影響を受けるおそれのある設備は、複数の取水箇所を選定できる設計とする。	第6条(外側からの衝撃による損傷の防止)に基づき設計された建屋内に保管する設計とする。	
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)			
		高潮					
	外部火災	森林火災 爆発 近隣工場等の火災 有毒ガス 船舶の衝突	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	—	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	—	
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)			
		外部人為事象					
外部人為事象	飛来物 (航空機落下)	第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)に基づく設計とする。	—		※1 D B等設備及び常設S A設備が設置されている建屋並びに建屋外のD B設備等又は常設S A設備のそれぞれから100m以上の離隔距離を確保する。	※2 可能な限り	
		位置的分散(2項)		位置的分散(3項)※1			
		位置的分散(3項)※1		位置的分散(3項)※2			
		ダムの崩落					
電磁的障害	環境条件にて考慮する。						

項目	DB設備等		常設SA設備		可搬型SA設備	
	屋外	屋内	屋外	屋内	屋外	屋内
故意による 大型航空機の衝突 その他のテロリズム	—		—		※1 DB等設備及び 常設SA設備が 設置されている 建屋並びに建屋 外のDB設備等 又は常設SA設 備のそれぞれか ら100m以上の離 隔距離を確保す る。	※2 可能な限り
	位置的分散(2項)					
	位置的分散(3項)※1					
	位置的分散(3項)※2					
溢水	第9条(溢水による損傷の防止等)に基づく設計とする。		想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。		想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に設置する。	
	位置的分散(区画)(2項)					
	位置的分散(区画)(3項)					
火災	第8条(火災による損傷の防止)に基づく設計とする。		第41条(火災による損傷の防止)に基づく設計とする。		第41条(火災による損傷の防止)に基づく設計とする。	
	位置的分散(区画又は措置)(2項)					
	位置的分散(区画又は措置)(3項)					

②サポート系

共通要因	ポンプ等	発電機
電源	・駆動源の多様性[エンジン駆動(⇔非常用ディーゼル発電機)]	—
燃料油	・燃料の多重性[軽油貯蔵タンク(⇔軽油貯蔵タンク)]	・位置的分散[可搬型設備用軽油タンク(⇔軽油貯蔵タンク)] ・燃料移送の多重性[タンクローリー(⇔燃料移送ポンプ)]
空気	—	—
冷却水	・冷却方式の多様性[自己冷却(⇔—)]	・冷却方式の多様性[空冷(⇔非常用冷却系海水系)]
水源	・異なる水源[代替淡水貯槽, 淡水貯水池, 海水(⇔サプレッション・プール)]	—

※括弧内の設備は、多様性、多重性等の対象となる設計基準対象施設を表す。

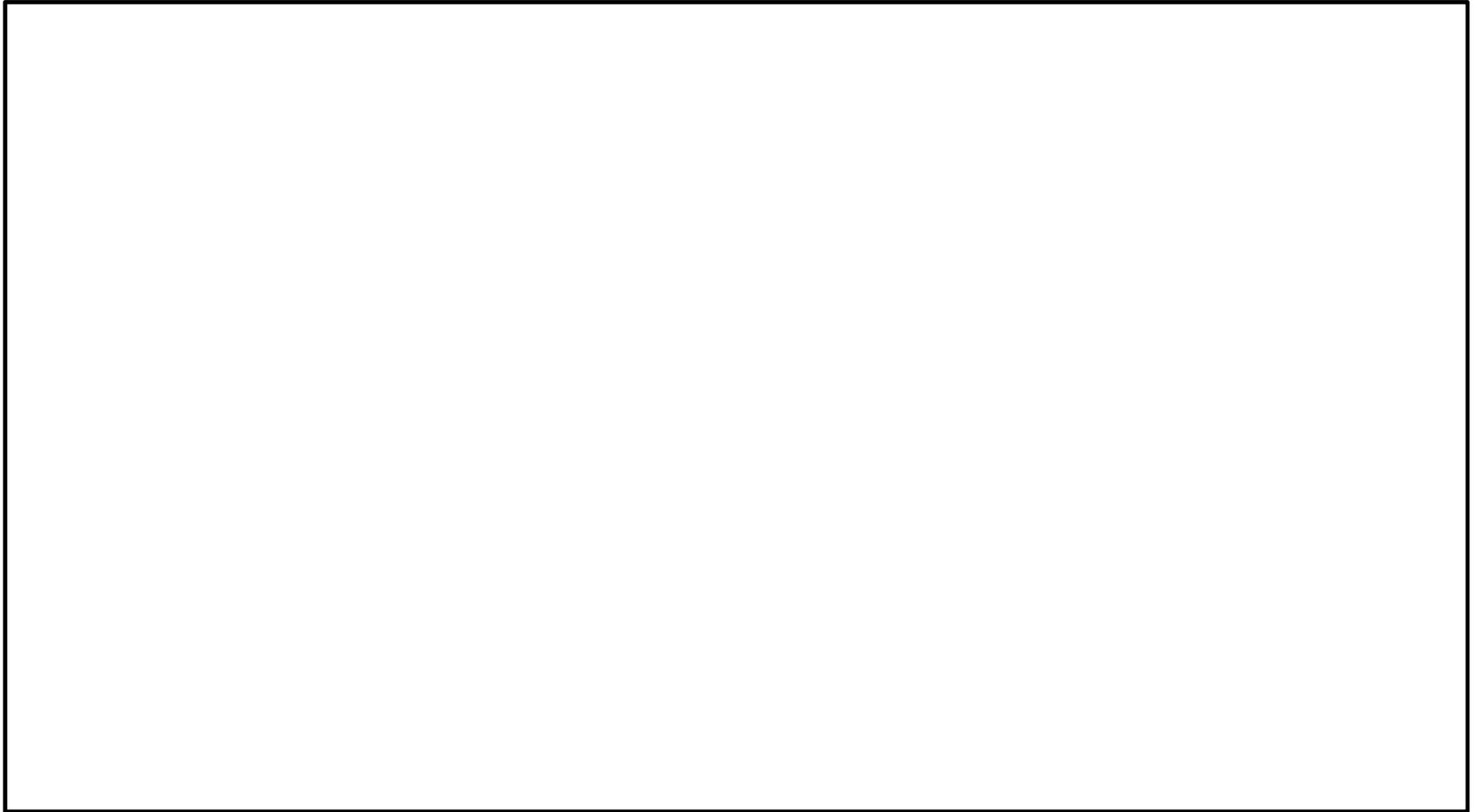
(2) 各区分における設計方針については、以下の表にまとめた

類型化区分		設計方針	関連資料
① ・環境条件 ・自然現象 ・外部人為事象 ・故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム ・溢水 ・火災	共通（屋内，屋外）	<ul style="list-style-type: none"> 地震及び津波（敷地に遡上する津波を含む。）に対して可搬型重大事故等対処設備は、「1.4.2 重大事故等対処施設の耐震設計」，「1.5.2 重大事故等対処施設の耐津波設計」にて考慮された設計とする。 火災に対して可搬型重大事故等対処設備は「1.6.2 重大事故等対処施設の火災防護に関する基本方針」に基づく火災防護を行う。 溢水に対しては，想定される溢水水位に対して機能を喪失しない位置に保管する。 地震，津波（敷地に遡上する津波を含む），溢水及び火災に対して，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように，<u>設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り，複数箇所に分散して保管する。</u> 高潮に対して可搬型重大事故等対処設備は，高潮の影響を受けない敷地高さに保管する。 	配置図 系統図
	屋内	A a <ul style="list-style-type: none"> 地震に対しては，「1.12 原子炉設置変更許可申請に係る安全設計の方針」に基づく地盤上に設置された建屋内に保管する。 風（台風），竜巻，落雷，生物学的事象，森林火災，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス及び船舶の衝突に対しては，外部からの衝撃による損傷の防止が図られた<u>建屋内に保管する。</u> 飛来物（航空機落下）及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対しては，可能な限り設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する。 	
	屋外	A b <ul style="list-style-type: none"> 地震に対しては，転倒しないことを確認する，若しくは必要により固縛等の処置をするとともに，地震により生ずる敷地下斜面のすべり，液状化及び揺すり込みによる不等沈下，地盤支持力の不足，地中埋設構造物の損壊等の影響を受けない複数の保管場所に分散して保管する。 風（台風），竜巻，落雷，生物学的事象，森林火災，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス及び船舶の衝突に対しては，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備と同時に機能を損なうおそれがないように，<u>設計基準事故対処設備等の配置も含めて常設重大事故等対処設備と位置的分散を図り複数箇所に分散して保管する。</u> 飛来物（航空機落下）及び故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムに対しては，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備が設置されている建屋並びに屋外の設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備のそれぞれから<u>100mの離隔距離</u>を確保した上で，複数箇所に分散して保管する設計とする。 	
	海生生物からの影響	A b 1 <ul style="list-style-type: none"> 複数の取水箇所を選定できる設計とする。 	

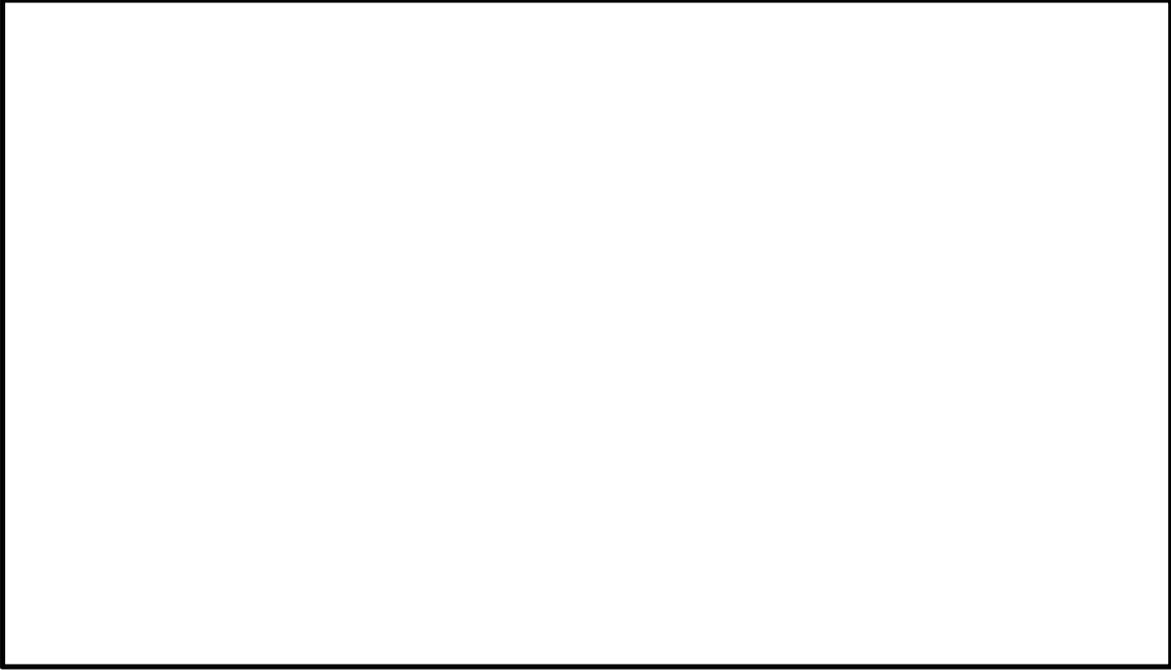
類型化区分		設計方針		関連資料
	位置分散を考慮すべき対象の設計基準事故対処設備等がないもの	—	・(対象外)	系統図
②サポート系の故障	異なる駆動源又は冷却源	B a	・設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備と異なる駆動源, 冷却源を用いる設計とする。	
	別の手段	B b	・設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備と駆動源, 冷却源が同じ場合は別の手段による対応が可能な設計とする。	
	異なる水源	B c	・水源についても可能な限り異なる水源をもつ設計とする。	
	多様性を考慮すべき対象の設計基準事故対処設備等がないもの	—	・(対象外)	

※個別条文で記載する事項を下波部で示す

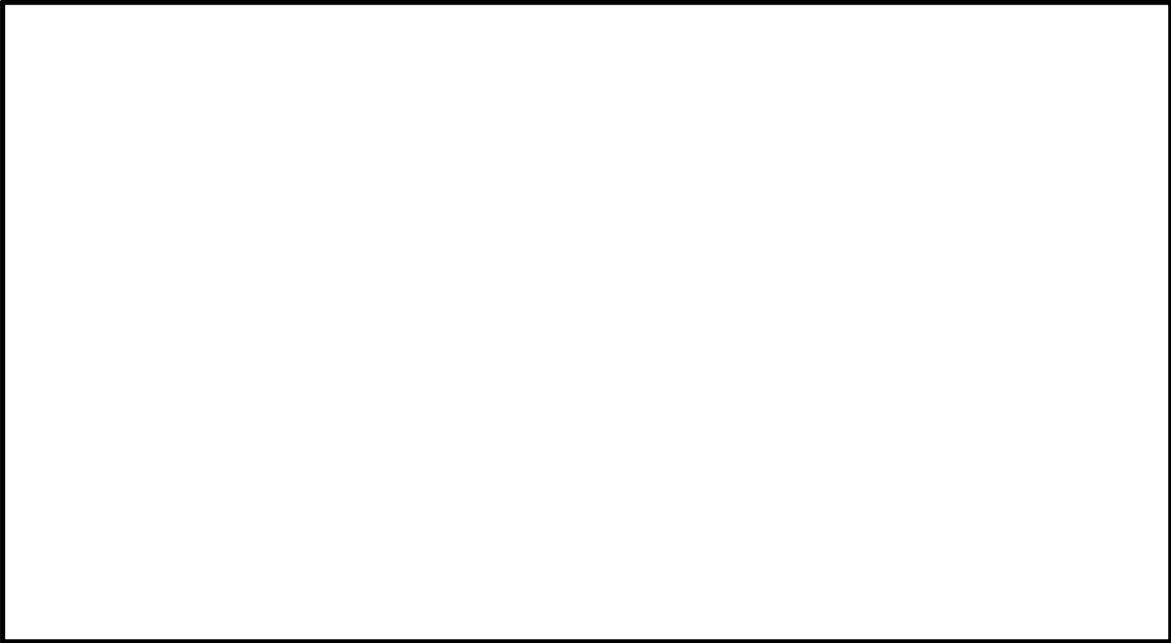
(参考図)



参考図1 建屋等及び地中の配管トレンチ配置図



参考図 2 格納容器圧力逃がし装置格納槽概要図



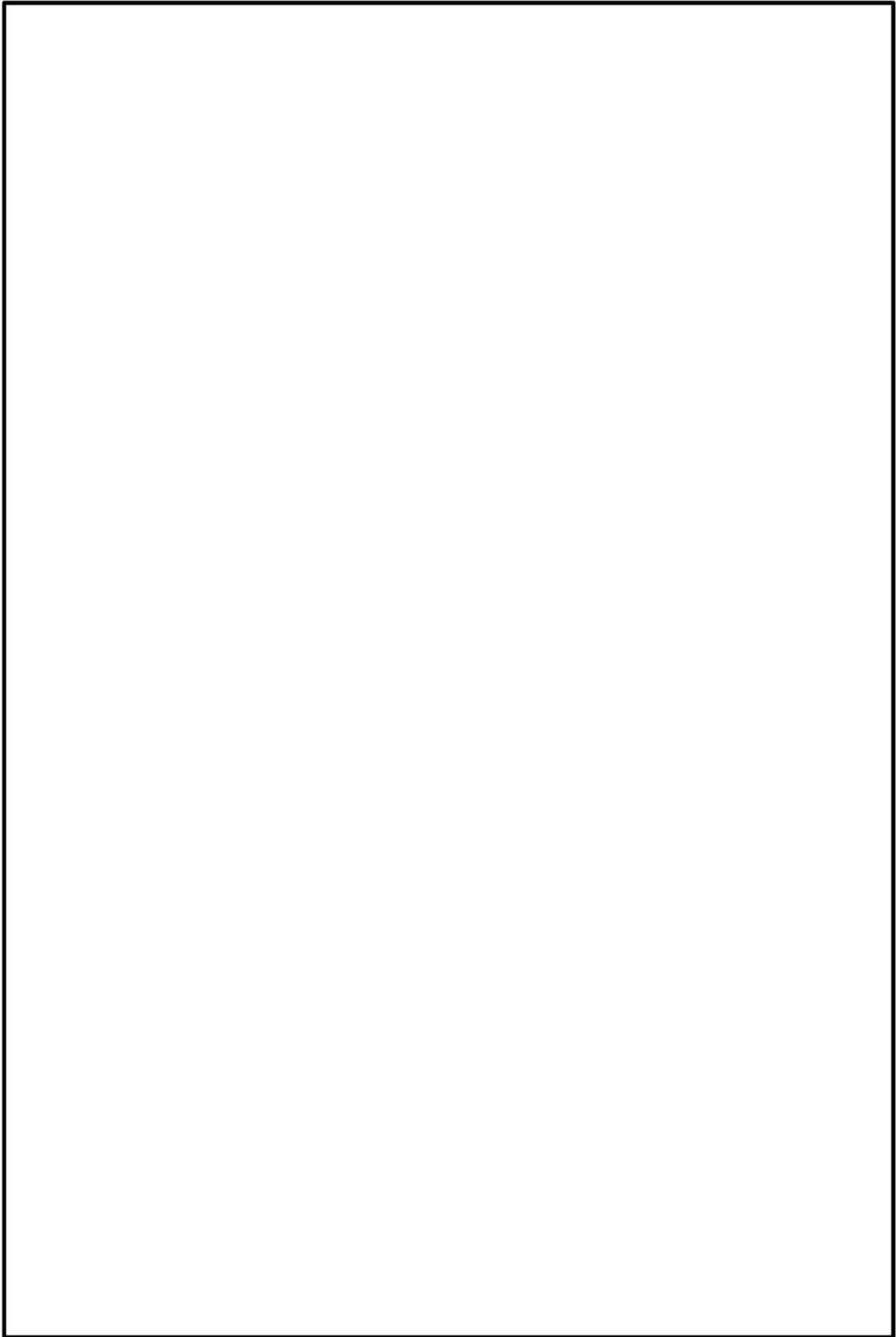
参考図 3 常設低圧代替注水系格納槽概要図



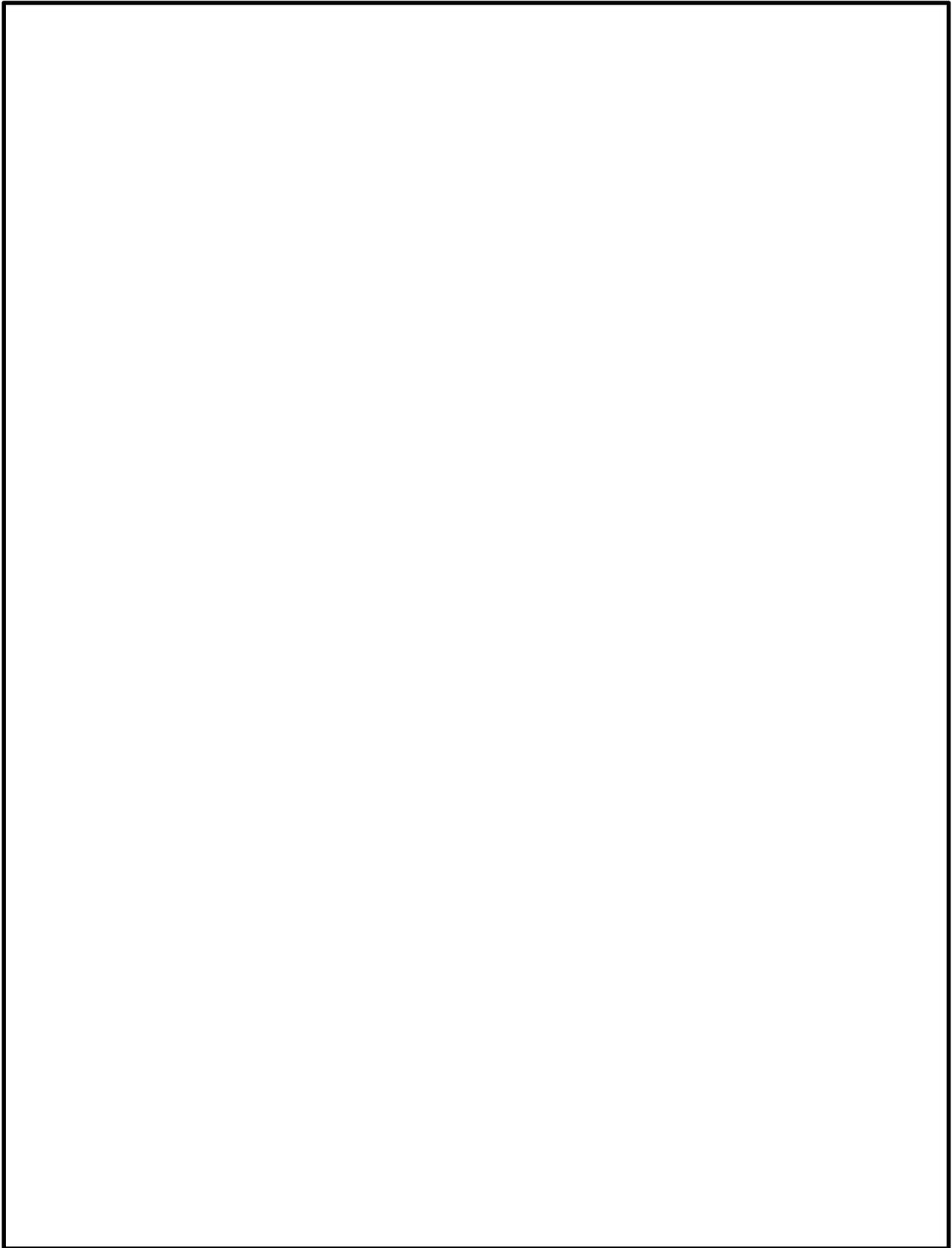
参考図 4 緊急用海水ポンプピット概要図



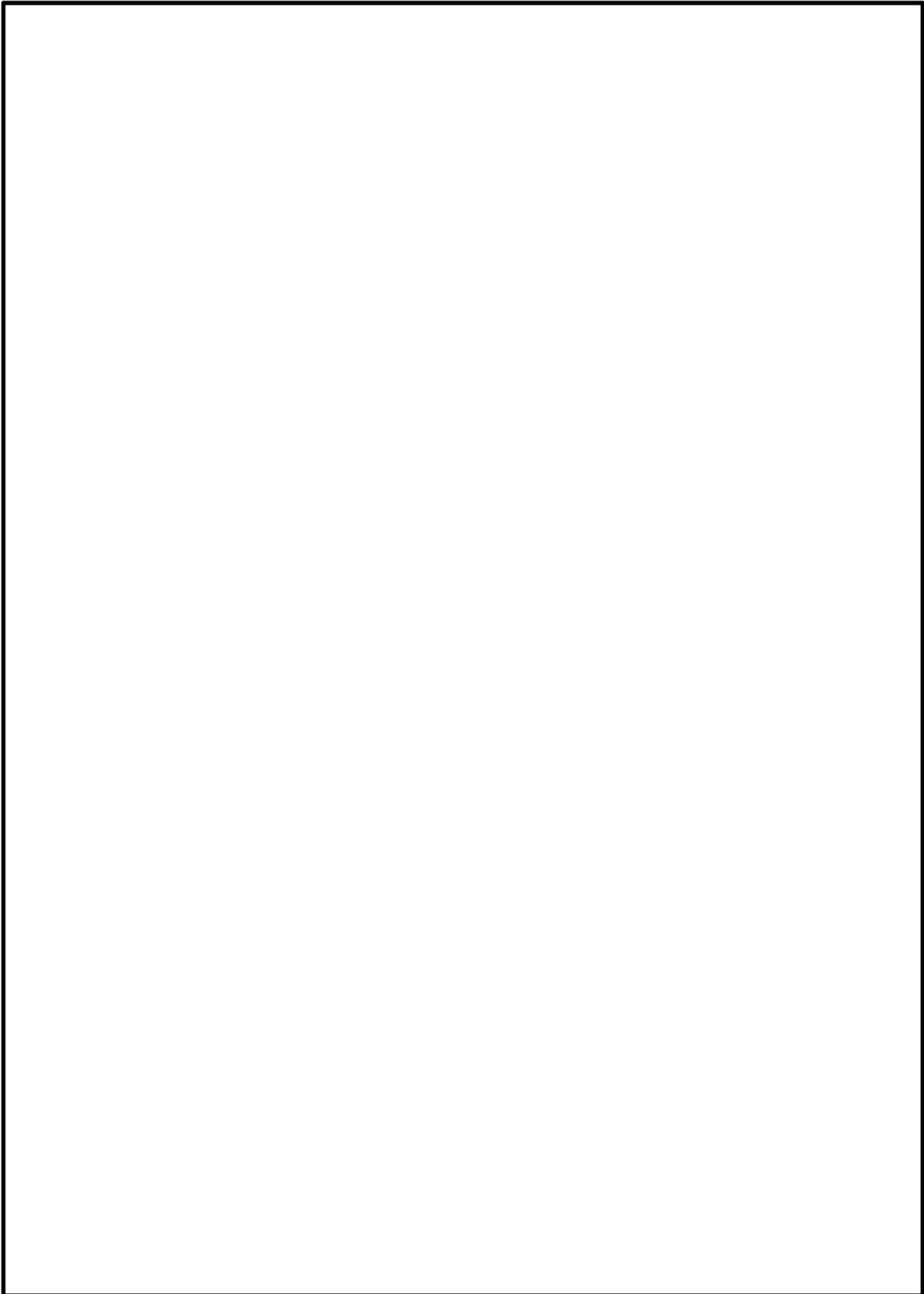
参考図 5 常設代替高圧電源装置置場概要図



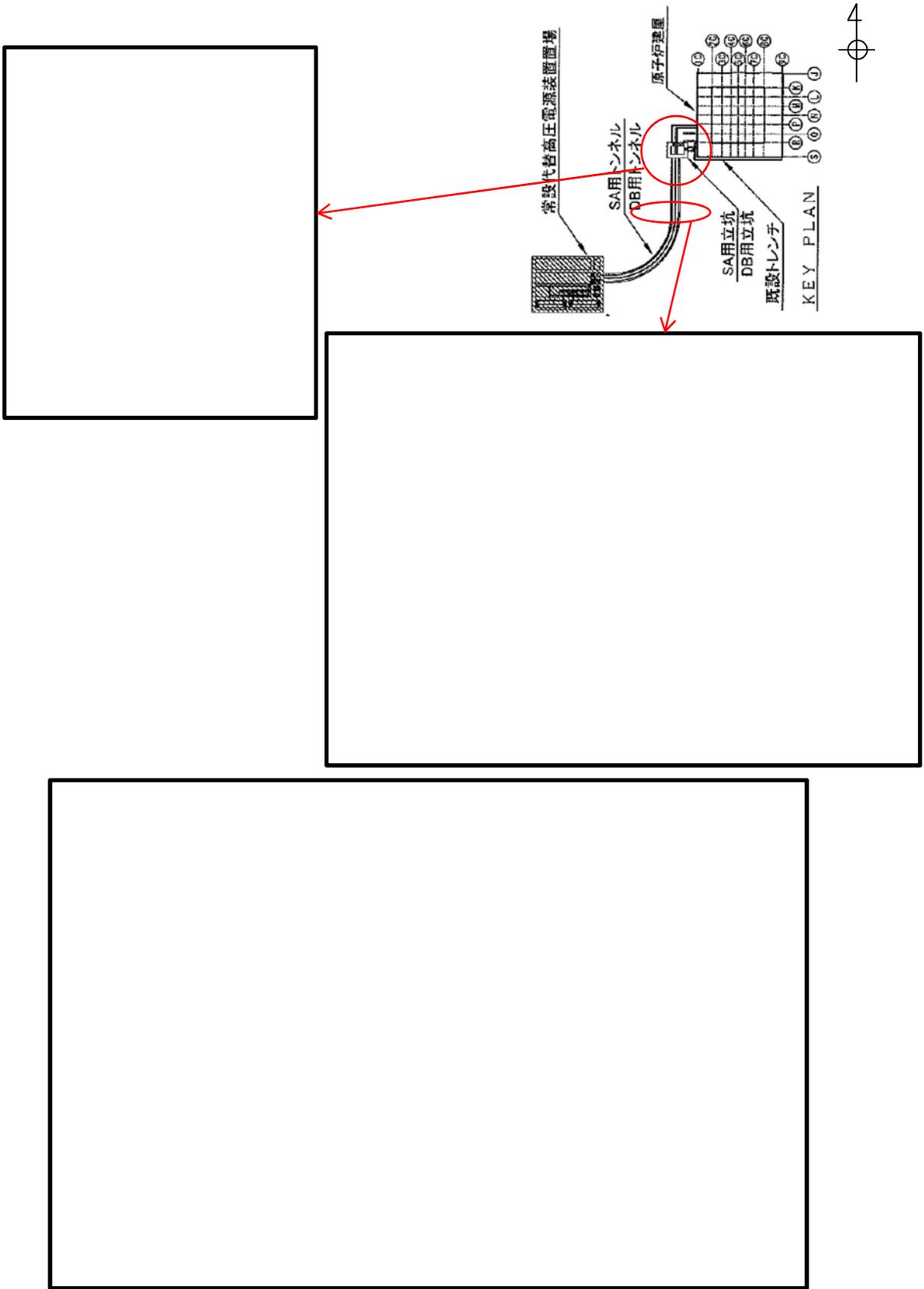
参考図 6 格納容器圧力逃がし装置格納槽概略断面図



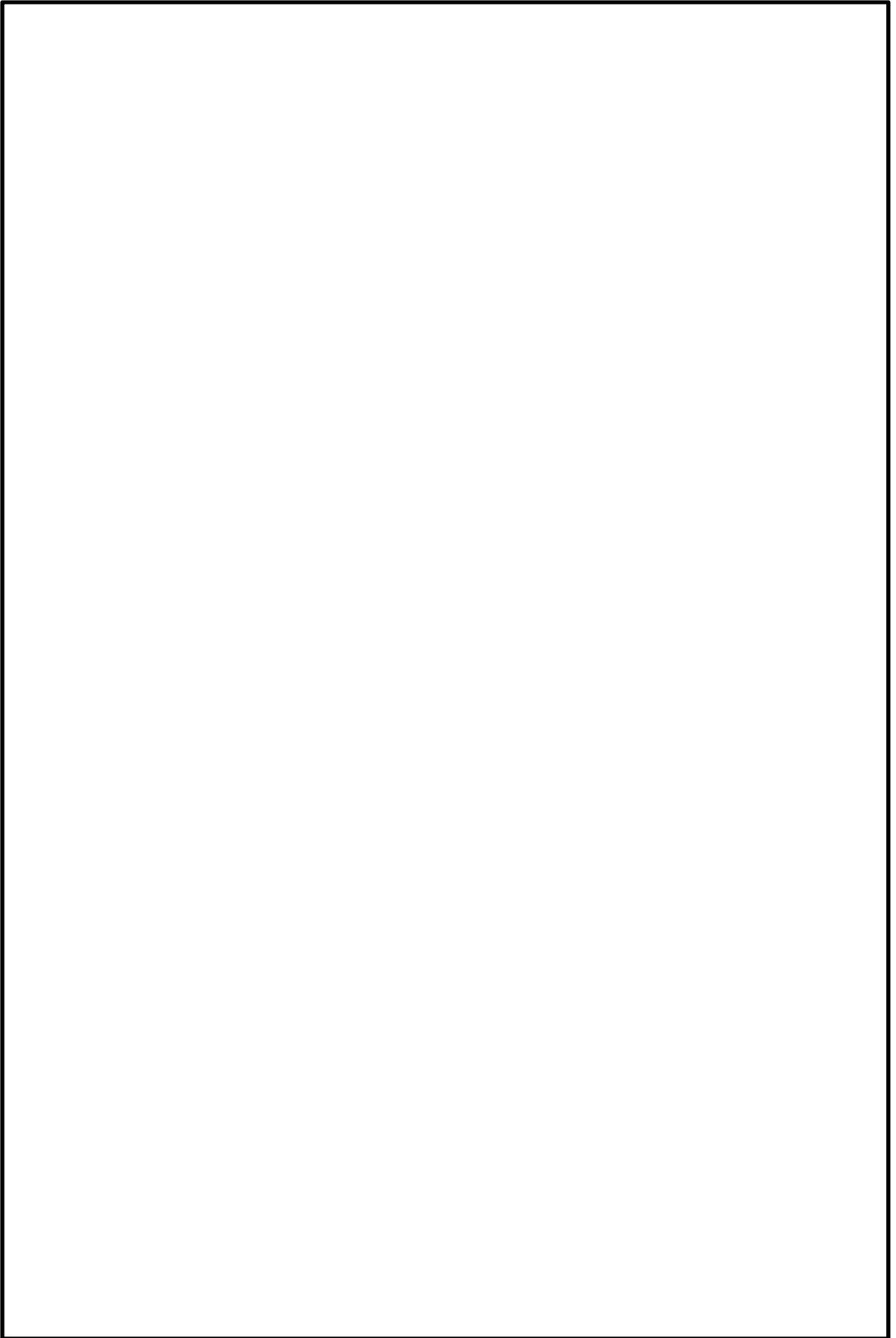
参考図 7 常設低圧代替注水系格納槽概略断面図



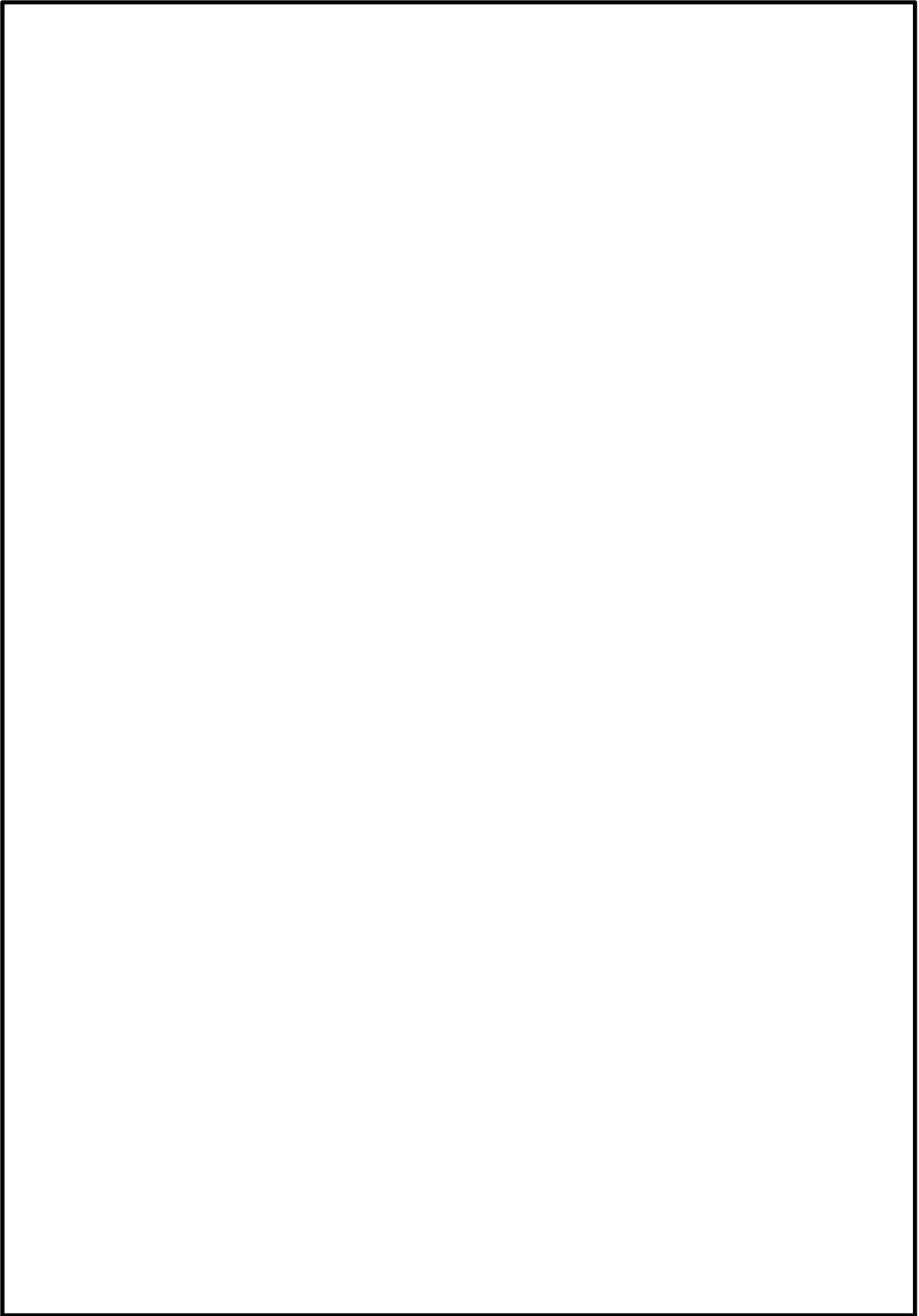
参考図 8 緊急用海水ポンプピット概略断面図



参考図 9 常設代替高压電源装置用カルバート（立坑部，カルバート部）
概略断面図



参考図 10 緊急時対策所建屋平面図・概略断面図



参考図11 常設代替高圧電源装置置場平面図・概略断面図



参考図 12 常設代替高圧電源装置置場燃料移送配管分離イメージ

共－3 重大事故等対処設備の環境条件について

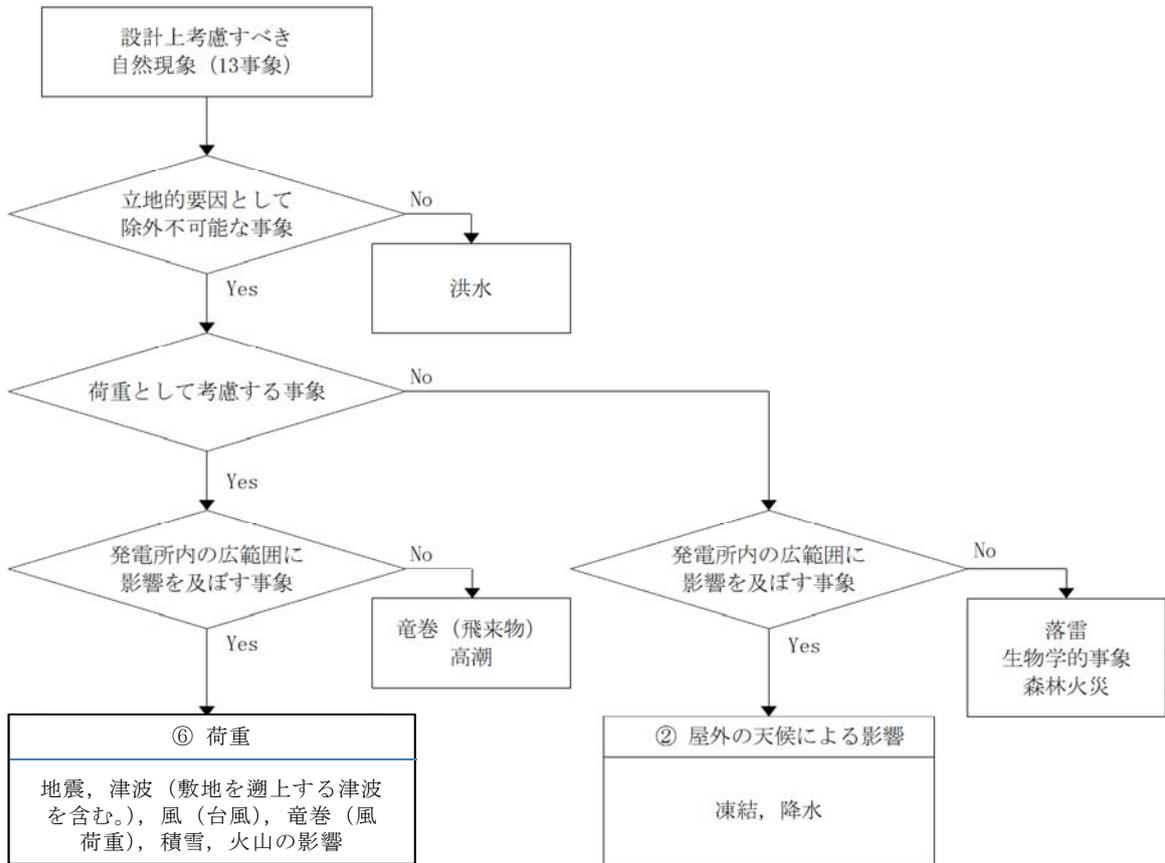
重大事故等対処設備の環境条件について

重大事故等対処設備は、想定される重大事故等が発生した場合における温度、放射線、荷重及びその他の使用条件において、その機能が有効に発揮できるよう、その措置（使用）、保管場所に応じた耐環境性を有する設計とするとともに、操作が可能な設計とする。

環境条件として、①重大事故等時における環境温度、環境圧力、湿度による影響、②屋外の天候による影響、③重大事故時の放射線による影響、④重大事故等時に海水を通水する系統への影響、⑤電磁波による影響、⑥荷重（重大事故等が発生した場合における圧力、温度、機械的荷重及び自然現象からの荷重）、⑦周辺機器等からの悪影響を考慮事項とする。

このうち、②屋外の天候による影響、⑥荷重（自然現象からの荷重）は、国内外の基準や文献等に基づいて網羅的に抽出した自然現象のうち、発生の可能性や事象進展速度等の判断理由から設計上考慮すべき想定される自然現象として抽出した洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災、高潮の11事象に地震、津波を加えた13事象から、第1図の環境条件 選定フローに従い選定する。

フローの結果から、自然現象による環境条件として、②屋外の天候による影響として「凍結」、「降水」、⑥荷重（自然現象からの荷重）として「地震」、「津波（敷地を遡上する津波を含む。）」、「風（台風）及び竜巻の風荷重」、「積雪」、「火山の影響」を選定する。



第1図 環境条件 選定フロー

共－４ 可搬型重大事故等対処設備の必要数，予備数及び保有数について

1. 可搬型重大事故等対処設備の保有数の分類について

可搬型重大事故等対処設備の分類を、第43.4-1表に示す。可搬型設備の配備数については、「 $2N + \alpha$ 」，「 $N + \alpha$ 」，「 N 」の設備に分類し，重大事故等時に屋外で使用する設備であれば西側及び南側保管場所に，屋内で使用する設備であれば建屋内の複数箇所に分散配置することにより設備の多重化を図っている。また，常設及び可搬型設備を設置することで多様化を図る。

なお，保管場所に配備する可搬型設備は，地震による転倒防止及び竜巻による飛散防止を考慮した固縛を実施していることから，隣接する可搬型設備及びアクセスルートに影響を与えることはない。

さらに，保管場所に配備する可搬型設備のうち，燃料を保有する設備は，燃料タンクに燃料を満杯の状態に保管する。ただし，タンクローリの背後搭載タンクは，空状態で保管する。

(1) 「 $2N + \alpha$ 」の可搬型重大事故等対処設備

原子炉建屋外から水・電力を供給する，可搬型代替交流電源設備（可搬型代替低圧電源車，ケーブル），可搬型代替直流電源設備（可搬型代替低圧電源車，ケーブル，可搬型整流器）及び可搬型代替注水ポンプ（可搬型代替注水大型ポンプ，可搬型代替注水中型ポンプ，ホース）は，必要となる容量を有する設備を2セット，故障時のバックアップ及び保守点検による待機除外時のバックアップとして予備を配備する。ただし，ホース及びケーブルについては，待機除外せずに目視確認等により保守点検を行うことから，故障時のバックアップのみ予備を配備する。

必要となる容量を有する設備の2セットは西側及び南側保管場所にそれぞれ分散配置し，予備は予備機置場に配備する。ただし，ホース，ケーブル，可搬型整流器の予備は西側及び南側保管場所に配備する。

なお、西側又は南側保管場所の必要となる容量を有する設備の点検を行う場合は、予備を西側又は南側保管場所に配備後に点検を行うことにより、西側及び南側保管場所に必要となる容量を有する設備は2セット確保される。

また、使用済燃料プールへのスプレイのために原子炉建屋内で使用する設備は、必要となる容量を有する設備を2セット及び予備を配備し、原子炉建屋内に分散配置する。

(2) 「N+ α 」の可搬型重大事故等対処設備

負荷に直接接続する高圧窒素ポンベ及び逃がし安全弁用可搬型蓄電池については、必要となる容量を有する設備を1セット及び予備を保有し、原子炉建屋内に配置する。

(3) 「N」の可搬型重大事故等対処設備

上記以外の可搬型設備は、必要となる容量を有する設備1セットに加えプラントの安全性向上の観点から、設備の信頼度等を考慮し、必要となる容量を有する設備1セット分並びに必要なに応じて故障時のバックアップ及び保守点検による待機除外時のバックアップの予備を配備する。ただし、ホースについては、保守点検が目視確認等であり、保守点検時に待機除外とならないため、故障時のバックアップとして予備を配備する。

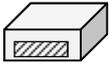
必要となる容量を有する設備は西側保管場所、予備は南側保管場所、予備機置場に配備する。

また、「N」設備は、共通要因による機能喪失を考慮し、西側及び南側保管場所に必要となる容量を有する設備1セットと予備1セットを分散配置し、故障時のバックアップ及び保守点検による待機除外時のバックアップの

予備は西側保管場所，南側保管場所又は予備機置場に配備する。

なお，サポートに使用される可搬型設備（タンクローリ，ホイールローダ）については，サポートする対象となる設備と同じ保管場所への配備を基本とする。

第43.4-1表 可搬型設備の分類

区分	設備
2N + α	<div style="display: flex; justify-content: space-around; align-items: flex-start;"> <div style="text-align: center;"> <p>可搬型代替注水 大型ポンプ</p>  </div> <div style="text-align: center;"> <p>可搬型代替注水 中型ポンプ</p>  </div> <div style="text-align: center;"> <p>可搬型代替低圧 電源車</p>  </div> </div> <div style="display: flex; justify-content: space-around; align-items: center; margin-top: 20px;"> <div style="text-align: center;"> <p>可搬型整流器</p>  </div> <div style="text-align: center;"> <p>可搬型スプレイ ノズル</p>  </div> </div>
N + α	<div style="display: flex; justify-content: space-around; align-items: center;"> <div style="text-align: center;"> <p>非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ</p>  </div> <div style="text-align: center;"> <p>逃がし安全弁用可搬型蓄電池</p>  </div> </div> <div style="text-align: center; margin-top: 20px;"> <p>非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベ</p>  </div>
N	その他

2. 可搬型重大事故等対処設備の必要数の考え方について

必要となる容量は，設置許可基準規則解釈43条5(c)において「当該原子炉において想定する重大事故等において，炉心損傷防止及び格納容器破損防止等のために有効に必要な機能を果たすことができる容量」と示されている。ここで「想定する重大事故等」とは，同解釈43条1において「第37条において想定する事故シーケンスグループ（炉心の著しい損傷後の原子炉格納容器の機能に期待できるものにあつては，計画された対策が想定するもの。）」，想定する格納容器破損モード，使用済燃料貯蔵槽内における想定事故及び想

定する「運転停止中事故シーケンスグループ」と示されていることから、重大事故等対策の有効性評価において想定しているプラント状態を考慮して必要となる容量を算出する必要がある。

一方、可搬型重大事故等対処設備は、その特性上、重大事故等発生後早期に使用することはできないため、重大事故等に対する初期対応は常設設備によって行うこととなる。したがって、可搬型重大事故等対処設備は、重大事故等発生から一定時間経過後に常設設備に加えて使用する場合、もしくは更なる安全性向上のために常設設備の予備として待機する場合に期待することとなる。この特性も勘案して必要となる容量を算出する必要がある。

また、設置許可基準規則第三章（重大事故等対処施設）においては、可搬型重大事故等対処設備の設置を必須のものとして要求する条文と、必須ではないが当該設備の機能に期待することのできる設備の設置を要求する条文が存在する。この要求の相違も踏まえて必要となる容量を算出する必要がある。

可搬型重大事故等対処設備の必要数算出における考慮事項を、第43.4-1図に示す。



第43.4-1図 可搬型重大事故等対処設備の必要数算出における考慮事項

これらの点に着目して必要となる容量を算出した結果を以下に示す。

(1) 可搬型代替低圧電源車及び可搬型整流器

可搬型代替交流電源設備（可搬型代替低圧電源車）及び可搬型代替直流電源設備（可搬型代替低圧電源車，可搬型整流器）については，原子炉建屋の外側から電力を供給する可搬型重大事故等対処設備であり，重大事故の防止及び影響緩和の観点から故障時の影響が大きい重要な設備であることから，1. (1)に示す「 $2N + \alpha$ 」の対象施設と考える。本設備の台数を，第43.4-5表(1)に示す。

重大事故等対策の有効性評価において，本設備が担う代替機能が要求されるのは，外部電源による給電に失敗している状態である。

この状態においては，早期の代替交流電源の復旧が必要となる場合があることから，常設代替交流電源設備による給電によって対応する。このため，本設備に期待するのは更なる安全性向上のために予備として待機する場合である。

一方，設置許可基準規則第三章（重大事故等対処施設）において，代替電源設備を要求しているのは，第43.4-2表に示す14条文である。

第43.4-2表 代替電源設備を要求している条文（1 / 2）

条文	要求事項
45条	可搬型代替直流電源設備（可搬型代替交流電源設備（可搬型代替低圧電源車）及び原子炉建屋付属棟内緊急用直流125V蓄電池等にて構成される設備）
46条	可搬型代替直流電源設備（同45条）
47条	設計基準事故対処設備と独立した電源（常設又は可搬型）
48条	設計基準事故対処設備と独立した電源（常設又は可搬型）
49条	設計基準事故対処設備と独立した電源（常設又は可搬型）
51条	代替電源設備（常設又は可搬型）
52条	計測設備の代替電源設備（常設又は可搬型）
53条	計測設備の代替電源設備（常設又は可搬型）
54条	計測設備の代替電源設備（常設又は可搬型）
57条	可搬型代替交流電源設備，可搬型代替直流電源設備（同45条）

第43.4-2表 代替電源設備を要求している条文（2 / 2）

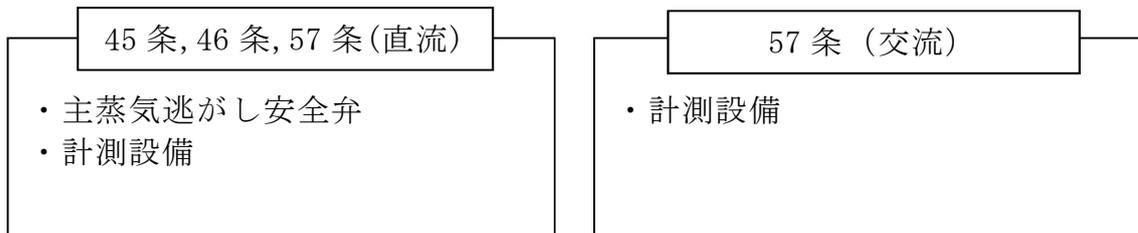
条文	要求事項
59条	代替交流電源設備（常設又は可搬型）
60条	代替交流電源設備（常設又は可搬型）
61条	代替交流電源設備（常設又は可搬型）
62条	通信連絡設備の代替電源設備（常設又は可搬型）

このうち、可搬型代替交流電源設備を必須のものとして要求している条文は45条、46条、57条である。なお、45条における要求は、人力による原子炉隔離時冷却系等の起動及び十分な期間の運転継続が容易であるが、ここでは容量算定の観点から、当該要求も加味する。

この状態での対応は、2台の可搬型代替低圧電源車にて実施可能である。

一方、45条、46条及び57条の可搬型代替直流電源設備に期待する場合は、原子炉隔離時冷却系等から低圧代替注水系（可搬型）による原子炉注水継続に移行し、各種計測設備による状態監視を続けている状態である。

この状態での対応は、1台の可搬型代替低圧電源車及び4台の可搬型整流器にて実施可能である。



第 43.4-2 図 条文毎の給電対象

以上の条文毎の最大必要数から、可搬型代替交流電源設備として可搬型代替低圧電源車の必要となる容量は2台となる。また、可搬型代替直流電源設備として可搬型代替低圧電源車の必要となる容量は1台、可搬型整流器の必要となる容量は4台となる。上述のとおり、本設備は「 $2N+\alpha$ 」の対象施設となることから、2セットを準備することが必要であるため、可搬型代替低圧電源車は、2台×2セット=4台、可搬型整流器は、4台×2セット=8台が必要となる。

(2) 可搬型代替注水中型ポンプ及び可搬型代替注水大型ポンプ

可搬型代替注水中型ポンプ及び可搬型代替注水大型ポンプについては、原子炉建屋の外側から水を供給する用途を有する可搬型重大事故等対処設備であり、重大事故の防止及び影響緩和の観点から故障時の影響が大きい重要な設備であることから、1. (1)に示す「 $2N+\alpha$ 」の対象施設と考える。本設備の個数を、第43.4-6表(1)に示す。

重大事故等対策の有効性評価において、本設備が担う機能が要求されるのは、原子炉圧力容器への注水及び格納容器スプレイ機能を有する設計基準対象施設が機能喪失している状態である。

原子炉圧力容器への注水及び格納容器スプレイ機能を有する設計基準対象施設が機能喪失している状態に対しては、早期に代替する機能の確保が必要であることから、低圧代替注水系（常設）である常設低圧代替注水系ポンプ等の常設設備によって対応することとなる。ただし、以下の場合については、本設備による原子炉圧力容器への注水等に期待する。

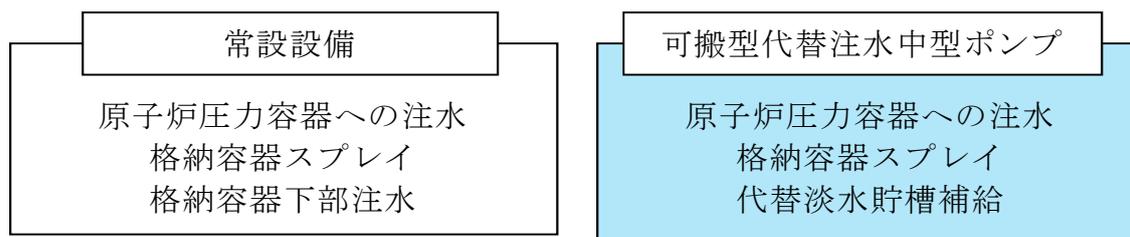
a. 全交流動力電源喪失及び津波浸水による注水機能喪失

全交流動力電源喪失及び津波浸水による最終ヒートシンク喪失では、原子炉隔離時冷却系又は高圧代替注水系による原子炉圧力容器への注水を確保するものの、事象発生24時間は交流動力電源に期待しない条件を想定することから、可搬型代替注水中型ポンプ1セット2個を使用した高所東側接続口又は高所西側接続口からの原子炉注水等に期待する。

b. 想定事故1及び想定事故2

想定事故1及び想定事故2では、常設低圧代替注水系ポンプを使用した使用済燃料プール注水に期待することもできるが、評価上、可搬型代替注水中型ポンプ1セット2個を使用した高所東側接続口又は高所西側接続口からの使用済燃料プールへの注水に期待する。なお、原子炉運転中に想定事故1又は想定事故2が発生した場合については、常設低圧代替注水系ポンプ等によって対応するため、本設備に期待するのは更なる安全性向上のために予備として待機する場合である。

水源を補給する必要がある事象は、代替淡水貯槽を水源とした常設低圧代替注水系ポンプによる原子炉注水等及び格納容器圧力逃がし装置を使用した格納容器ベントを実施する事象であり、西側淡水貯水設備を水源とした可搬型代替注水中型ポンプ1個を使用した代替淡水貯槽への補給に期待する。この場合、可搬型代替注水中型ポンプ1個を使用した高所東側接続口又は高所西側接続口からの原子炉注水等を行っていないため、a. 及びb. で使用を想定する可搬型代替注水中型ポンプを使用することとなる。



第 43. 4-3 図 重大事故等対策の有効性評価における給水対象

一方，設置許可基準規則第三章（重大事故等対処施設）において，代替注水等設備を要求しているのは，第43. 4-3表に示す5条文である。

第43. 4-3表 代替注水等設備を要求している条文

条文	要求事項
47条	可搬型低圧代替注水設備
49条	代替格納容器スプレイ冷却設備（常設又は可搬型）
51条	格納容器下部注水設備（常設又は可搬型）
54条	使用済燃料プールへの可搬型代替注水設備，可搬型スプレイ設備
56条	水源からの移送設備（常設又は可搬型）

このうち，可搬型代替注水等設備を必須のものとして要求している条文は47条，54条である。

47条の可搬型代替注水設備に期待する場合は，a. 及びb. に記載する可搬型代替注水中型ポンプに期待する場合である。このための必要数は可搬型代替注水中型ポンプ1セット2個（高所東側接続口又は高所西側接続口を使用）である。なお，燃料損傷防止・格納容器破損防止が成立しない場合もあるが，可搬型代替注水大型ポンプを用いた対策も整備する。このための必要数は可搬型代替注水大型ポンプ1セット1個（東側接続口又は西側

接続口を使用) である。

また、54条の可搬型代替注水設備に期待する状態は、崩壊熱等によって徐々に減少する使用済燃料プール水位を維持するために間欠的に注水を行っている状態である。このための必要数は可搬型代替注水中型ポンプ2個（高所東側接続口又は高所西側接続口を使用）又は可搬型代替注水大型ポンプ1セット1個（東側接続口又は西側接続口を使用）である。ここで、可搬型代替注水設備及び接続口は47条と兼用していることから、47条の必要数に包含される。

以上の有効性評価における必要数、及び条文毎の最大必要数から、必要となる容量は可搬型代替注水中型ポンプが1セット2個、可搬型代替注水大型ポンプが1セット1個となる。上述のとおり、本設備は「 $2N + \alpha$ 」の対象施設となることから、2セットを準備することが必要であるため、可搬型代替注水中型ポンプが2個 \times 2セット=4個、可搬型代替注水大型ポンプが1個 \times 2セット=2個が必要となる。

(3) 非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ

非常用窒素供給系高圧窒素ポンベについては、負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備であり、1.(2)に示す「 $N + \alpha$ 」の対象施設と考える。本設備の台数を、第43.4-5表(2)に示す。

重大事故等対策の有効性評価において、本設備が担う機能を要求するのは、減圧機能を有する逃がし安全弁の作動機能が喪失している状態であ

る。初期対応としてこのような状態になった場合、高圧注水機能が健全であれば早期の対応は不要であるが、高圧注水機能が機能喪失している状態が重畳した場合においては、早期に機能回復させ、減圧・低圧注水を行う必要がある。しかしながら、早期機能回復は困難であることから、減圧機能の多重性・頑健性確保による機能喪失回避が必須である。したがって、減圧機能の維持において、本設備に期待する。このとき、1セット10個の非常用窒素供給系高圧窒素ポンベが必要となる。

一方、設置許可基準規則第三章(重大事故等対処施設)において、代替ポンベ等ガス供給設備を要求しているのは、第43.4-4表に示す2条文である。

第43.4-4表 代替ポンベ等ガス供給設備を要求している条文

条文	要求事項
45 条	弁操作の可搬型代替直流電源設備又は代替ポンベ設備
46 条	減圧弁操作の可搬型コンプレッサー又は代替ポンベ設備

このうち、可搬型の代替ポンベ等ガス供給設備を必須のものとして要求している条文は46条である。

46条の可搬型代替ポンベ設備に期待する場合は、減圧用の逃がし安全弁操作のガスが喪失している状態である。上述のとおり、初期対応として期待する設備ではないことから、条文上要求されているものではあるが、更なる安全性向上のための予備という位置付けとなる。このための必要数は1セット10個である。

以上の有効性評価における必要数及び条文毎の最大必要数から、必要となる容量は10個となる。上述のとおり、本設備は「 $N+\alpha$ 」の対象施設となることから、1セットを準備することが必要であるため、10個が必要数となる。

(4) 逃がし安全弁用可搬型蓄電池

逃がし安全弁用可搬型蓄電池については、負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備であり、1. (2)に示す「 $N+\alpha$ 」の対象施設と考える。本設備の台数を、第43. 4-5表(2)に示す。

重大事故等対策の有効性評価において、本設備が担う機能を要求するのは、減圧機能を有する主蒸気逃がし安全弁の作動機能が喪失している状態である。初期対応としてこのような状態になった場合、高圧注水機能が健全であれば早期の対応は不要であるが、高圧注水機能が機能喪失している状態が重畳した場合においては早期に機能回復させ、減圧・低圧注水を行う必要がある。しかしながら、早期機能回復は困難であることから、減圧機能の多重性・頑健性確保による機能喪失回避が必須である。したがって、減圧機能の維持において、本設備に期待する。このとき、2個の逃がし安全弁用可搬型蓄電池が必要となる。

一方、設置許可基準規則第三章(重大事故等対処施設)において、代替ボンベ等ガス供給設備を要求しているのは、第43. 4-5表に示す46条のみである。

第43.4-5表 代替ポンベ等ガス供給設備を要求している条文

条文	要求事項
46 条	減圧弁操作用の可搬型代替直流電源設備

46条の逃がし安全弁用可搬型蓄電池に期待する場合は、減圧用の主蒸気逃がし安全弁操作用の直流電源が喪失している状態である。上述のとおり、初期対応として期待する設備ではないことから、条文上要求されているものではあるが、更なる安全性向上のための予備という位置付けとなる。このための必要数は2個である。

以上の有効性評価における必要数及び条文毎の最大必要数から、必要となる容量は2個となる。上述のとおり、本設備は「 $N+\alpha$ 」の対象施設となることから、1セットを準備することが必要であるため、2個が必要数となる。

3. 可搬型重大事故等対処設備の予備数の考え方について

(1) 可搬型代替低圧電源車

可搬型代替低圧電源車については、2.(1)のとおり、必要となる容量は2台であり、「 $2N+\alpha$ 」の対象施設となることから、合計で4台が必要数となる。これに加えて、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を確保する。

本設備は、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として合計1台を確保する。

以上から、合計で5台保有する。

可搬型代替注水ポンプ同時使用時の組み合わせについて、添付資料-1に示す。

(2) 可搬型整流器

可搬型整流器については、2. (1)のとおり、必要となる容量は4台であり、「 $2N + \alpha$ 」の対象施設となることから、合計で8台が必要数となる。これに加えて、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を確保する。

本設備は、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として合計1台を確保する。

以上から、合計で9台保有する。

(3) 可搬型代替注水大型ポンプ及び可搬型代替注水中型ポンプ

可搬型代替注水大型ポンプについては、2. (2)のとおり「 $2N + \alpha$ 」の対象施設となることから、必要数である2セット2台に加えて、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を1台確保する。以上から、合計で3台保有する。

可搬型代替注水中型ポンプについては、2. (2)のとおり「 $2N + \alpha$ 」の対象施設となることから、必要数である2セット4台に加えて、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を1台確保する。以上から、合計で5台を保有する。

(4) 非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ

非常用窒素供給系高圧窒素ポンベについては、2. (4)のとおり、必要となる容量は10個であり、「 $N + \alpha$ 」の対象施設となることから、1セットを準備することが要求となるため、10個が必要数となる。

この10個に加えて、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を確保する。

本設備は、高い信頼度を有する設備である。一方で、本設備は原子炉建屋内に分散して配置することから、予備についても非常用窒素供給系高圧窒素ガスポンプ設置場所近傍に分散配置することが適切である。したがって、最大で5本同時に保守点検を実施する運用としたうえで、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として10個確保する。

以上から、合計で20個保有する。

(5) 逃がし安全弁用可搬型蓄電池

逃がし安全弁用可搬型蓄電池については、2. (5)のとおり、必要となる容量は2個であり、「N+ α 」の対象施設となることから、1セットを準備することが要求となるため、2個が必要数となる。

この2個に加えて、故障時及び保守点検による待機除外時の予備を確保する。

本設備は、2個以上同時に保守点検することのないように運用することとしたうえで、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として1個確保する。

以上から、合計で3個保有する。

4. その他の可搬型重大事故等対処設備の台数について

その他の設備については、原子炉建屋の外側から水・電力を供給するものではなく、かつ負荷に直接接続する可搬型直流電源設備でもないことから、1. (3)に示す「N」の対象施設と考える。本設備の台数及び必要となる容量を、第43.4-5表(3)に示す。

本設備は「N」の対象施設となることから、設置許可基準規則43条3項1号に定められる「十分に余裕のある容量を有する」ための予備台数を確保す

る。

また、ホイールローダの配備数を、表43.4-6表に示す。

第 43.4-6 表 主要可搬型設備

(1) 「 $2N + \alpha$ 」の屋外に保管する可搬型設備 (1/2)

名 称	配備数 ^{※1}	必要数	予備	保管場所		予備機置場	備考
				西側	南側		
可搬型代替注水大型ポンプ	3 台	1 台 ($2N=2$)	1 台 ^{※2}	1 台	1 台	1 台	<ul style="list-style-type: none"> 点検時の待機除外及び故障時バックアップ1台 原子炉注水等及び水源補給用
可搬型代替注水中型ポンプ	5 台	2 台 ($2N=4$)	1 台	2 台	2 台	1 台	<ul style="list-style-type: none"> 点検時の待機除外及び故障時バックアップ1台 原子炉注水等及び水源補給用
ホース 3,000m : 200A (1組)	2 組 + 130m	1 組 ($2N=2$)	130m (65m ×2 組)	1 組 +65m	1 組 +65m	0 組	<ul style="list-style-type: none"> 必要数 (1 組) は水源または、可搬型代替注水大型ポンプ設置箇所と送水先を結ぶ最大ホース敷設長さを基に設定 原子炉注水等及び水源補給用 1N 当たり専用コンテナ 3 基 (コンテナ 1 基当たり約 1,000m を収納) に保管 1 組ごとに 5m, 10m, 50m のホースを 1 本ずつ配備 (上記コンテナ内に配備) ホース人力敷設用カゴ台車を 7 台配備
ホース 30m : 250A (1組)	2 組 + 20m	1 組 ($2N=2$)	10m (5m ×2 本)	1 組 +5m	1 組 +5m	0 組	<ul style="list-style-type: none"> 必要数 (1 組) は、可搬型代替注水大型ポンプ設置箇所と水源間の距離を基に設定 水中ポンプ用 200A ホースコンテナに 1 組ずつ保管 1 組ごとに 5m のホースを 1 本ずつ配備 (上記コンテナ内に配備)

※1 : 各設備の数量については、今後の検討結果等により変更となる可能性がある。

※2 : 可搬型代替注水大型ポンプ (原子炉注水等及び水源補給用) ・ (放水用) は同型設備であり、原子炉注水等及び水源補給用の予備 1 台と、放水用の予備 1 台の計 2 台は共用可能とする。

(1) 「2N+α」の屋外に保管する可搬型設備 (2/2)

名 称	配備数※1	必要数	予備	保管場所		予備機置場	備考
				西側	南側		
可搬型代替 低圧電源車	5台	2台 (2N=4)	1台	2台	2台	1台	・必要数(2台)の2セットで4台・点検時の待機除外及び故障時バックアップ1台
ケーブル 1組:360m	6組 + 180m	3組 (2N=6)	180m (30m ×6 組)	3組 +90m	3組 +90m	0組	・必要数(3組)の2セットで6組 ・1組あたり30mの予備ケーブルを1本、必要数と一緒に配備 ・電源車設置箇所と接続箇所を繋ぐケーブル敷設長さよりケーブルの必要数を設定
可搬型整流器	9台	4台 (2N=8)	1台	5台	4台	0台	・必要数(4台)の2セットで8台 ・点検時の待機除外及び故障時バックアップ1台

※1:各設備の数量については、今後の検討結果等により変更となる可能性がある。

(2) 「2N+α」の屋内に保管する可搬型設備

名 称	配備数※1	必要数	予備	原子炉建屋		備考
				西側	東側	
可搬型 スプレイノズル	7個	3個 (2N=6)	1個	3個	4個	・必要数(3個)の2セットで6個 ・故障時バックアップ1個
ホース 65A:20m/本	65本	63本 (27本 +36 本)	2本	1階		・故障時バックアップ2本 ・西側及び東側保管場所に予備ホースを1本ずつ配備 ・外部ホース接続箇所～(建屋西側にホースを敷設)～放水箇所よりホースの必要数を設定(27本) ・外部ホース接続箇所～(建屋東側にホースを敷設)～放水箇所よりホースの必要数を設定(36本) ・1階と5階のホースの分配量は、建屋内のホースを敷設する階層ごとの距離を考慮して設定
				18本	9本	
				5階		
				10本	28本	

※1:各設備の数量については、今後の検討結果等により変更となる可能性がある。

(3) 「N+α」の可搬型設備

名称	配備数 ^{※1}	必要数	予備	原子炉建屋	備考
非常用窒素供給系 高压窒素ポンペ	20本	10本	10本	20本 (5本ずつ分散)	・点検時の待機除外及び故障時バックアップ10本
逃がし安全弁用 可搬型蓄電池	3個	2個	1個	3個	・故障時バックアップ1個
非常用逃がし安全弁 駆動系高压窒素ポンペ	12本	6本	6本	12本 (3本ずつ分散)	・点検時の待機除外及び故障時バックアップ6本

※1：各設備の数量については、今後の検討結果等により変更となる可能性がある。

(4) 「N」の屋外に保管する可搬型設備 (1/2)

名称	配備数 ^{※1}	必要数	予備	保管場所		予備機置場	備考
				西側	南側		
可搬型代替注水 大型ポンプ (放水用)	2台	1台	1台 ^{※2}	1台	1台	0台	・各保管場所に必要数を配備
ホース (放水用) 2,400m : 300A (1組)	2組 + 110m	1組	2,510m (2,400m ×1組 +55m ×2組)	1組 +55m	2,455m (1組 +55m)	0組	<ul style="list-style-type: none"> ・必要数 (1組) は、可搬型代替注水大型ポンプ設置箇所と送水先を結ぶ最大ホース敷設長さを基に設定 ・1N当たり専用コンテナ4基 (コンテナ1基当たり約600mを収納) に保管 ・1組ごとに5m, 50mのホースを1本ずつ配備 (上記コンテナ内に配備)
ホース 30m : 250A (1組)	4組 +20m	2組	80m (30m ×2組+ 5m ×4本)	2組 +10m	70m (2組 +10m)	0組	<ul style="list-style-type: none"> ・必要数 (1組) は、可搬型代替注水大型ポンプ設置箇所と水源間の距離を基に設定 ・水中ポンプ用 ・300Aホースコンテナに1組ずつ保管 ・1組ごとに5mのホースを1本ずつ配備 (上記コンテナ内に配備)

※1：各設備の数量については、今後の検討結果等により変更となる可能性がある。

※2：可搬型代替注水大型ポンプ (原子炉注水等及び水源補給用) ・ (放水用) は同型設備であり、原子炉注水等及び水源補給用の予備1台と、放水用の予備1台の計2台は共用可能とする。

(4) 「N」の屋外に保管する可搬型設備 (2/2)

名 称	配備数※1	必要数	予備	保管場所		予備機置場	備考
				西側	南側		
放水砲	2台	1台	1台	1台	1台	0台	・各保管場所に必要数を配備
タンクローリ	5台	2台	3台	2台	2台	1台	・各保管場所に必要数を配備 ・点検時の待機除外及び故障時バックアップ3台
汚濁防止膜	48個	24個	24個	24個	24個	0個	・各保管場所に必要数を配備 ・雨水排水路集水柵(9箇所)用18個, 放水路(3箇所)用6個
小型船舶	2艇	1艇	1艇	1艇	1艇	0艇	・各保管場所に必要数を配備
ホイールローダ	5台	2台	3台	2台	2台	1台	・各保管場所に必要数を配備 ・点検時の待機除外及び故障時バックアップ3台
窒素供給装置	4台	2台	2台	2台	2台	0台	・各保管場所に必要数を配備
窒素供給装置用電源車	2台	1台	1台	1台	1台	0台	・各保管場所に必要数を配備
泡混合器	2個	1個	1個	1個	1個	0個	・各保管場所に必要数を配備
泡消火薬剤容器 (大型ポンプ用) 1個:5m ³	10個	5個	5個	5個	5個	0個	・各保管場所に必要数を配備

※1: 各設備の数量については, 今後の検討結果等により変更となる可能性がある。

可搬型代替注水ポンプ同時使用時の組合せについて

可搬型代替注水ポンプの配備台数は、重大事故等時に同時に使用することを想定するケースを考慮した上で、必要な容量を満足する台数並びに故障時及び保守点検による待機除外時のバックアップ用として必要な台数を元に、可搬型代替注水中型ポンプを合計5台、可搬型代替注水大型ポンプを合計3台、可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）を合計2台配備する。

各ポンプの仕様及び配備台数を第1表に示す。

可搬型代替注水ポンプ同時使用時の組合せについては、以下のパターンを想定する。同時使用時の組み合わせパターンと可搬型代替注水ポンプの台数の関係を第2表に示す。

パターンA：常設低圧代替注水系ポンプ使用時の代替淡水貯槽への
補給

パターンB：西側淡水貯水設備を水源とした可搬型代替注水中型ポンプを使用した注水及び西側淡水貯水設備への補給

パターンC：代替淡水貯槽を水源とした可搬型代替注水大型ポンプを使用した注水及び代替淡水貯槽への補給

パターンD：海を水源とした可搬型代替注水大型ポンプを使用した注水

また、有効性評価の事故シーケンスグループ等と技術的能力審査基準、設置許可基準規則、技術基準規則との関連を第3表に示す。

第1表 可搬型代替注水ポンプの仕様及び配備台数

名称	容量 ^{※1}	揚程 ^{※1}	配備台数
可搬型代替注水中型ポンプ	約 210 (m ³ /h)	約 100m	5 台
可搬型代替注水大型ポンプ	約 1,320 (m ³ /h)	約 140m	3 台
可搬型代替注水大型ポンプ (放水用) ^{※2}	約 1,380 (m ³ /h)	約 135m	2 台

※1 定格容量，定格揚程を示す。

※2 可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）は，可搬型代替注水大型ポンプと同型であるが、放水設備として使用する場合はエンジン回転数が異なることから容量・揚程が異なる。

第2表 可搬型代替注水ポンプ同時使用時の組合せ整理表※1,5

可搬型代替注水ポンプの用途	必要数（配備数）	使用する水源	パターンA			パターンA'			パターンB			パターンC			パターンD			
			運用	待機 ※2,3	予備※2	運用	待機 ※2,3	予備※2	運用	待機 ※2,3	予備※2	運用	待機 ※2,3	予備※2	運用	待機 ※2,3	予備※2	
【47条】原子炉圧力容器への注水 【49条】原子炉格納容器内の冷却 【51条】原子炉格納容器下部への注水 【53条】原子炉ウエルへの注水 【54条】使用済燃料プールへの注水/ スプレイ	可搬型代替注水中型ポンプ : 2台 (5台 (2N+α)) 又は 可搬型代替注水大型ポンプ : 1台 (3台 (2N+α))	a 西側淡水 貯水設備	—	中B 中C 中D 大A 大B 放B	中E 大C	—	中A 中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	中A 中B	中C 中D 大B 放B	中E 大C	—	中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—	中A 中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—
		b 代替淡水 貯槽	常設低圧 代替注水 系ポンプ			常設低圧 代替注水 系ポンプ			—			大A			—			
		c 海	—			—			—			—			大A ⑫			
【56条】代替淡水貯槽への補給	可搬型代替注水中型ポンプ : 1台 (3台 (2N+α)) 又は 可搬型代替注水大型ポンプ : 1台 (3台 (2N+α))	I 西側淡水 貯水設備	中A ①②③	中B 中C 中D 大A 大B 放B	中E 大C	—	中A 中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—	中C 中D 大B 放B	中E 大C	中A ⑨⑩⑪	中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—	中A 中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—
III 淡水 タンク		—				大A ④⑤			—			—						
【56条】西側淡水貯水設備への補給	可搬型代替注水大型ポンプ : 1台 (3台 (2N+α))	II 代替淡水 貯槽	—	中B 中C 中D 大A 大B 放B	中E 大C	—	中A 中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	大A ⑥⑦⑧	中C 中D 大B 放B	中E 大C	—	中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—	中A 中B 中C 中D 大B 放B	中E 大C	—
		III 淡水 タンク				—			—			—						
		IV 海				—			—			—			—			
【55条】大気への放射性物質の拡散 抑制等	可搬型代替注水大型ポンプ (放水用)※4 : 1台 (2台 (N+α))	IV 海	放A	—	—	放A	—	放A	—	—	放A	—	—	放A	—	—	放A	

※1 表中の「大」、「中」、「放」はそれぞれ「可搬型代替注水大型ポンプ」、「可搬型代替注水中型ポンプ」、「可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）」を、英文字はポンプ号機を示す。

※2 待機・予備の欄は、用途に関係なく、不使用の機器を示す。

※3 待機号機は、必要に応じ自主対策の用途で使用することがある。

※4 予備の可搬型代替ポンプは、故障時及び保守点検による待機除外時のバックアップ用であり、重大事故等対応の成立性において考慮しない。（ただし可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）は、保管場所に保管すること、可搬型代替注水大型ポンプの予備と兼用することから、成立性において考慮する）

※5 可搬代替ポンプの組み合わせ及び送水・補給経路を別紙①～⑫に示す。

	必要 台数	待機	予備												
可搬型代替注水 中型ポンプ	1	3	1	0	4	1	2	2	1	1	3	1	0	4	1
可搬型代替注水 大型ポンプ	0	2	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
可搬型代替注水 大型ポンプ（放 水用）	1	1	0	1	1	0	1	1	0	1	1	0	1	1	0

第3表 可搬型代替注水ポンプに係る有効性評価の事故シーケンスグループ等と技術的能力審査基準/設置許可基準規則/技術基準規則との関連 (1/2)

技術的能力審査基準		1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	1.10	1.11	1.12	1.13	1.14	1.15	1.16	同時使用組み合わせパターン	
設置許可基準規則/技術基準規則		44条 /59条	45条 /60条	46条 /61条	47条 /62条	48条 /63条	49条 /64条	50条 /65条	51条 /66条	52条 /67条	53条 /68条	54条 /69条	55条 /70条	56条 /71条	57条 /72条	58条 /73条	59条 /74条		
事故シーケンスグループ等		緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための手順等	原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等	原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等	最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等	原子炉格納容器内の冷却等のための手順等	原子炉格納容器の過圧破損を防止するための手順等	溶融炉心を冷却するための手順等	水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための手順等	水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための手順等	使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための手順等	発電所外への放射性物質の拡散を抑制するための手順等	重大事故等の収束に必要な水の供給手順等	電源の確保に関する手順等	事故時の計装に関する手順等	原子炉制御室の居住性等に関する手順等		
		—	—	—	Aa Ab	Ba Bb C	Aa Ab	Ba Bb	Aa Ab	—	Aa Ab	Aa Ab	D	Ea Eb	F	—	—		
炉心損傷防止	2.1	高圧・低圧注水機能喪失			○ (Aa)		○ (Aa)							● (Ea)				A	
	2.2	高圧注水・減圧機能喪失																	
	2.3	全交流動力電源喪失(長期TB)				● (Aa)		● (Aa)							○ (Eb)				B
		全交流動力電源喪失(TBD, TBU)				● (Aa)		● (Aa)							○ (Eb)				B
		全交流動力電源喪失(TBP)				● (Aa)		● (Aa)							○ (Eb)				B
	2.4	崩壊熱除去機能喪失(取水機能が喪失した場合)				○ (Aa)		○ (Aa)							○ (Eb)				A
		崩壊熱除去機能喪失(残留熱除去系が故障した場合)				○ (Aa)		○ (Aa)							● (Ea)				A
	2.5	原子炉停止機能喪失																	
	2.6	LOCA時注水機能喪失				○ (Aa)		○ (Aa)							● (Ea)				A
2.7	格納容器バイパス(インターフェイスシステムLOCA)				○ (Aa)									○ (Ea)				A	
2.8	津波浸水による最終ヒートシンク喪失				● (Aa)		● (Aa)							○ (Eb)				B	

Aa：高所東側接続口又は高所西側接続口からの送水， Ab：東側接続口又は西側接続口からの送水，
 Ba：フィルタ装置スクラビング水補給（西側淡水貯水設備以外水源）， Bb：フィルタ装置スクラビング水補給（西側淡水貯水設備水源），
 C：代替残留熱除去系海水系（自主対策設備），
 D：放射性物質の拡散抑制等，
 Ea：水源への補給（西側淡水貯水設備からの補給）， Eb：水源への補給（西側淡水貯水設備以外の水源からの補給），
 F：非常用ディーゼル発電機海水系等への代替海水送水（自主対策設備）
 ●：有効性評価で考慮する対策， ○：有効性評価で考慮しないが準備することも考えられる対策

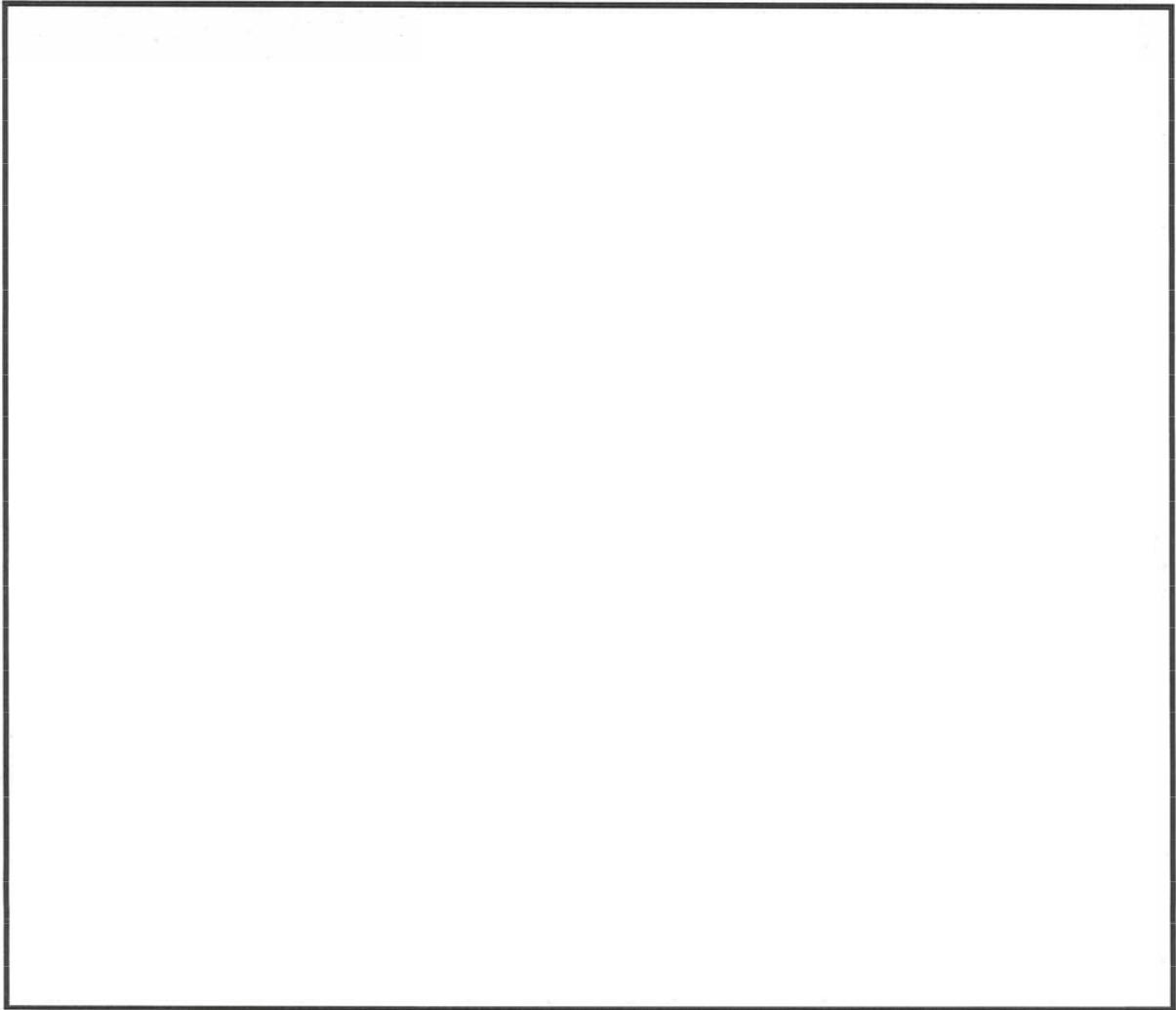
第3表 可搬型代替注水ポンプに係る有効性評価の事故シーケンスグループ等と技術的能力審査基準/設置許可基準規則/技術基準規則との関連 (2/2)

技術的能力審査基準		1.1	1.2	1.3	1.4	1.5	1.6	1.7	1.8	1.9	1.10	1.11	1.12	1.13	1.14	1.15	1.16	同時使用組み合わせパターン		
設置許可基準規則/技術基準規則		44条 /59条	45条 /60条	46条 /61条	47条 /62条	48条 /63条	49条 /64条	50条 /65条	51条 /66条	52条 /67条	53条 /68条	54条 /69条	55条 /70条	56条 /71条	57条 /72条	58条 /73条	59条 /74条			
事故シーケンスグループ等		緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための手順等		原子炉冷却材圧力バウンダリ 高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等	原子炉冷却材圧力バウンダリ 減圧するための手順等	原子炉冷却材圧力バウンダリ 低圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等	最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等	原子炉格納容器内の冷却等のための手順等	原子炉格納容器下部の 溶融炉心を冷却するための手順等	過圧破損を防止するための手順等	原子炉格納容器の破損を防止するための手順等	水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための手順等	使用済燃料貯蔵槽の冷却等のための手順等	発電所外への放射性物質の拡散を抑制するための手順等	重大事故等の収束に必要な水の供給手順等	電源の確保に関する手順等	事故時の計装に関する手順等	原子炉制御室の居住性等に関する手順等		
		—	—	—	Aa Ab	Ba Bb C	Aa Ab	Ba Bb	Aa Ab	—	Aa Ab	Aa Ab	D	Ea Eb	F	—	—			
格納容器破損防止	3.1	雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却を使用する場合)				○ (Aa)		○ (Aa)		○ (Aa)				○ (Ea)					A	
		雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却を使用できない場合)				○ (Aa)		○ (Aa)		○ (Aa)					● (Ea)					A
	3.2	高圧溶融物放出 /格納容器雰囲気直接加熱				○ (Aa)		○ (Aa)		○ (Aa)				○ (Ea)					A	
	3.3	原子炉圧力容器外の 溶融燃料-冷却材相互作用				○ (Aa)		○ (Aa)		○ (Aa)				○ (Ea)						A
	3.4	水素燃焼				○ (Aa)		○ (Aa)		○ (Aa)				○ (Ea)						A
	3.6	溶融炉心・コンクリート相互作用				○ (Aa)		○ (Aa)		○ (Aa)				○ (Ea)						A
SFP燃料 損傷防止	4.1	想定事故1										● (Aa)		○ (Eb)					B	
	4.2	想定事故2										● (Aa)		○ (Eb)					B	
停止中の燃料損傷防止	5.1	崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系の故障による停止時冷却機能喪失)																		
	5.2	全交流動力電源喪失				○ (Aa)								○ (Ea)					A	
	5.3	原子炉冷却材の流出																		
	5.4	反応度の誤投入																		

Aa: 高所東側接続口又は高所西側接続口からの送水, Ab: 東側接続口又は西側接続口からの送水,
 Ba: フィルタ装置スクラビング水補給 (西側淡水貯水設備以外水源), Bb: フィルタ装置スクラビング水補給 (西側淡水貯水設備水源),
 C: 代替残留熱除去系海水系 (自主対策設備),
 D: 放射性物質の拡散抑制等,
 Ea: 水源への補給 (西側淡水貯水設備からの補給), Eb: 水源への補給 (西側淡水貯水設備以外の水源からの補給),
 F: 非常用ディーゼル発電機海水系等への代替海水送水 (自主対策設備)

●: 有効性評価で考慮する対策, ○: 有効性評価で考慮しないが準備することも考えられる対策

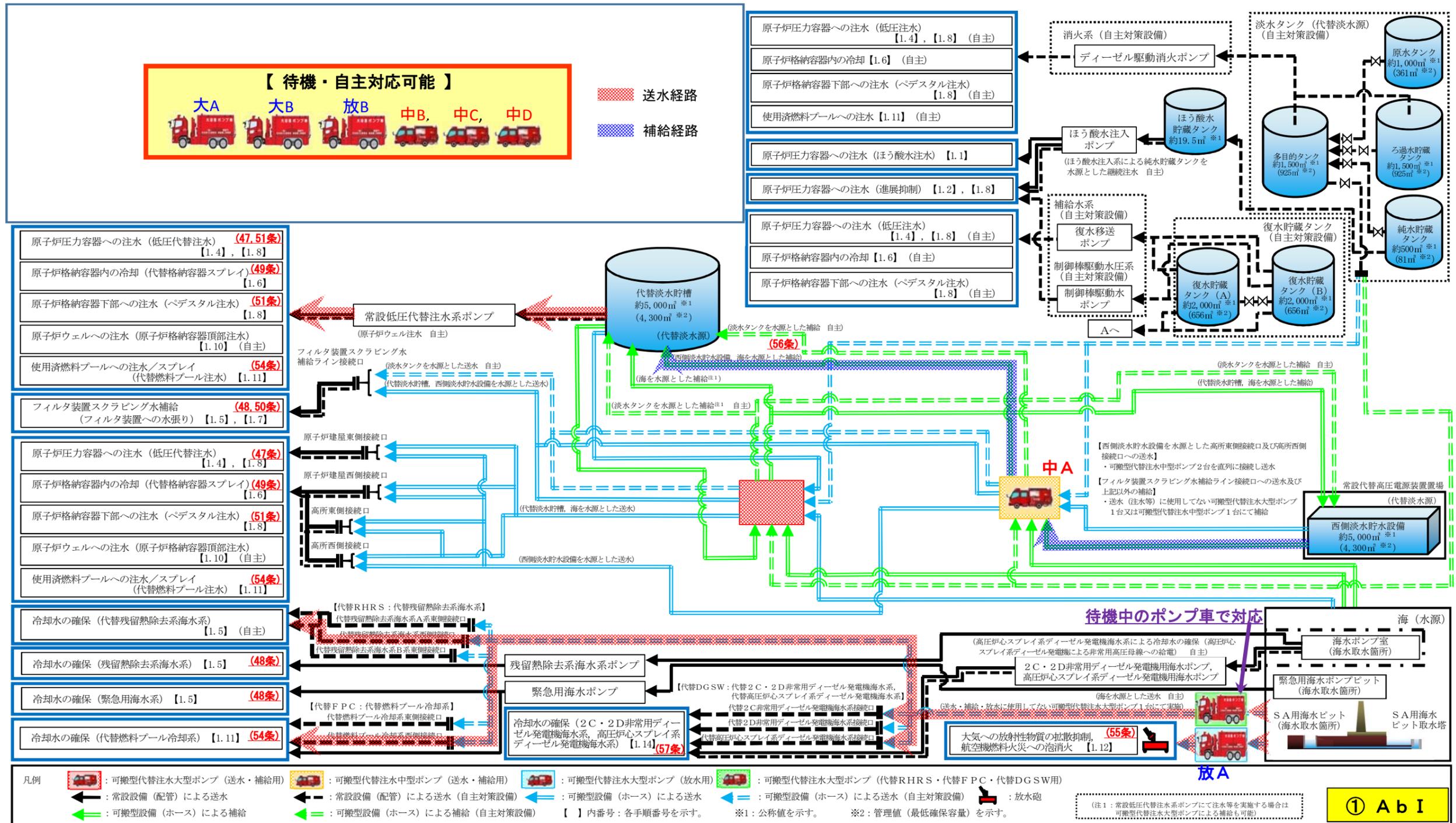
《参考》 可搬型代替注水ポンプ 保管場所

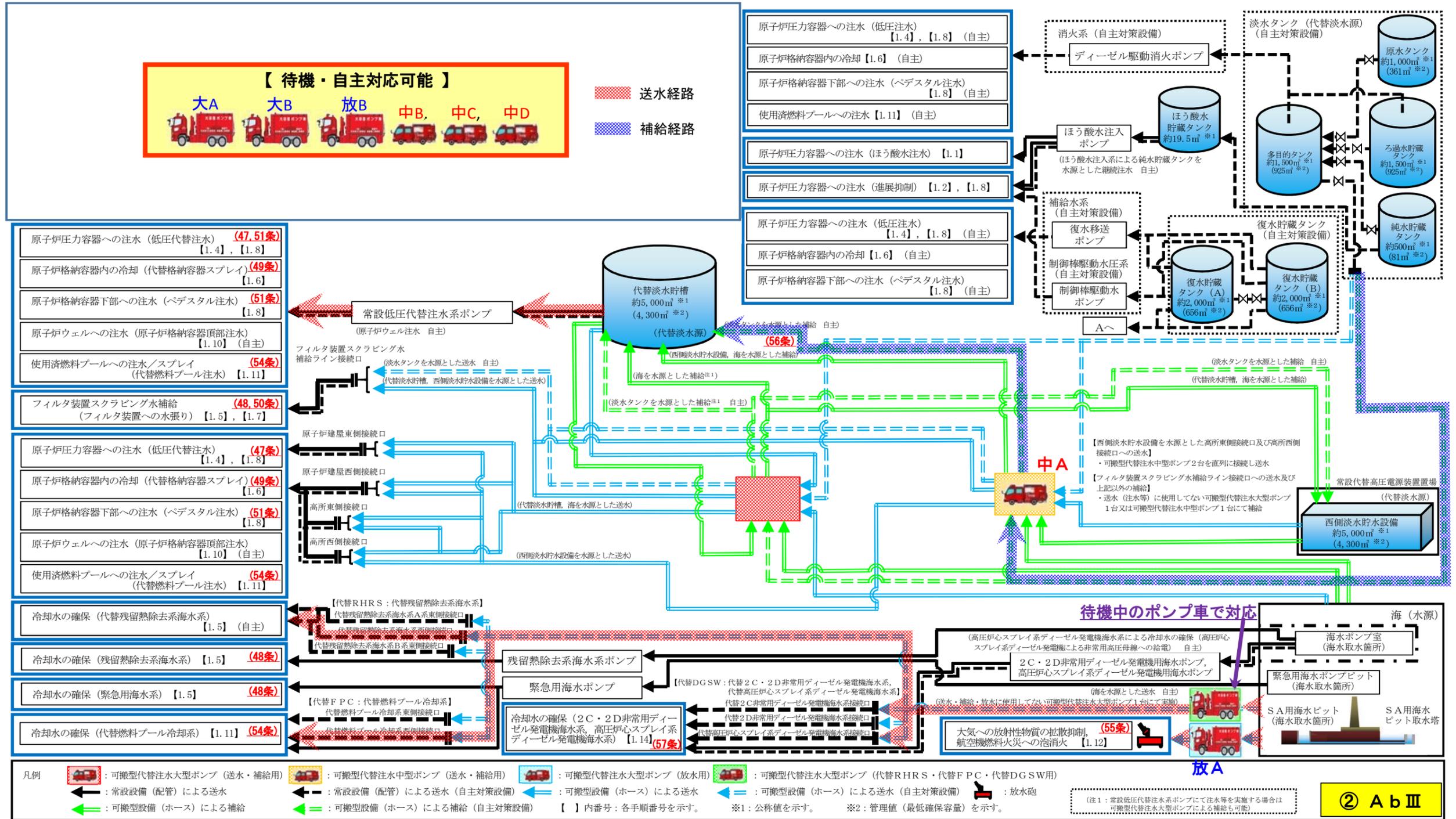


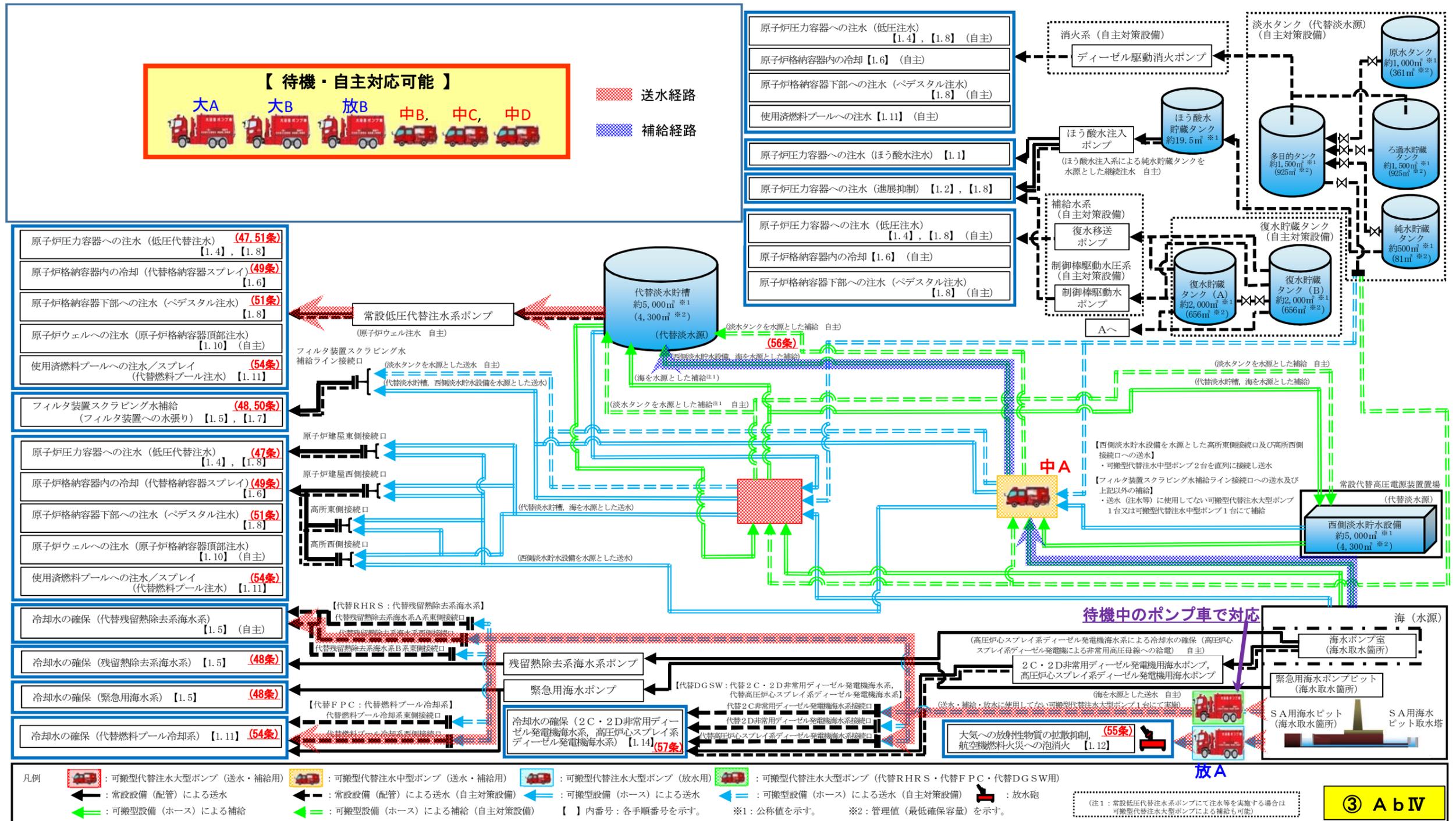
第 2.1-1 図 保管場所及びアクセスルート図

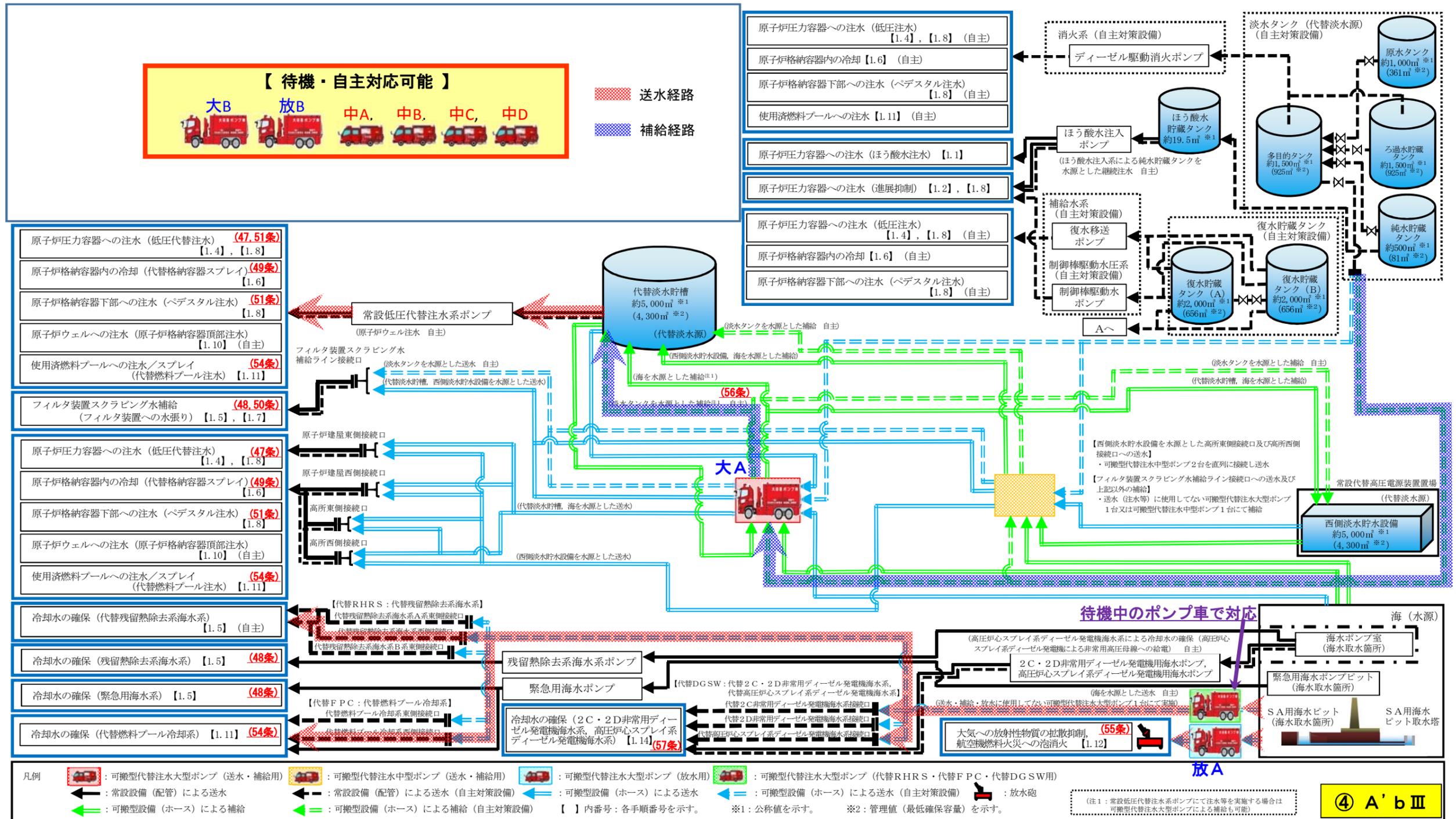
第 2.1-1 表 保管場所の標高，離隔距離，地盤の種類

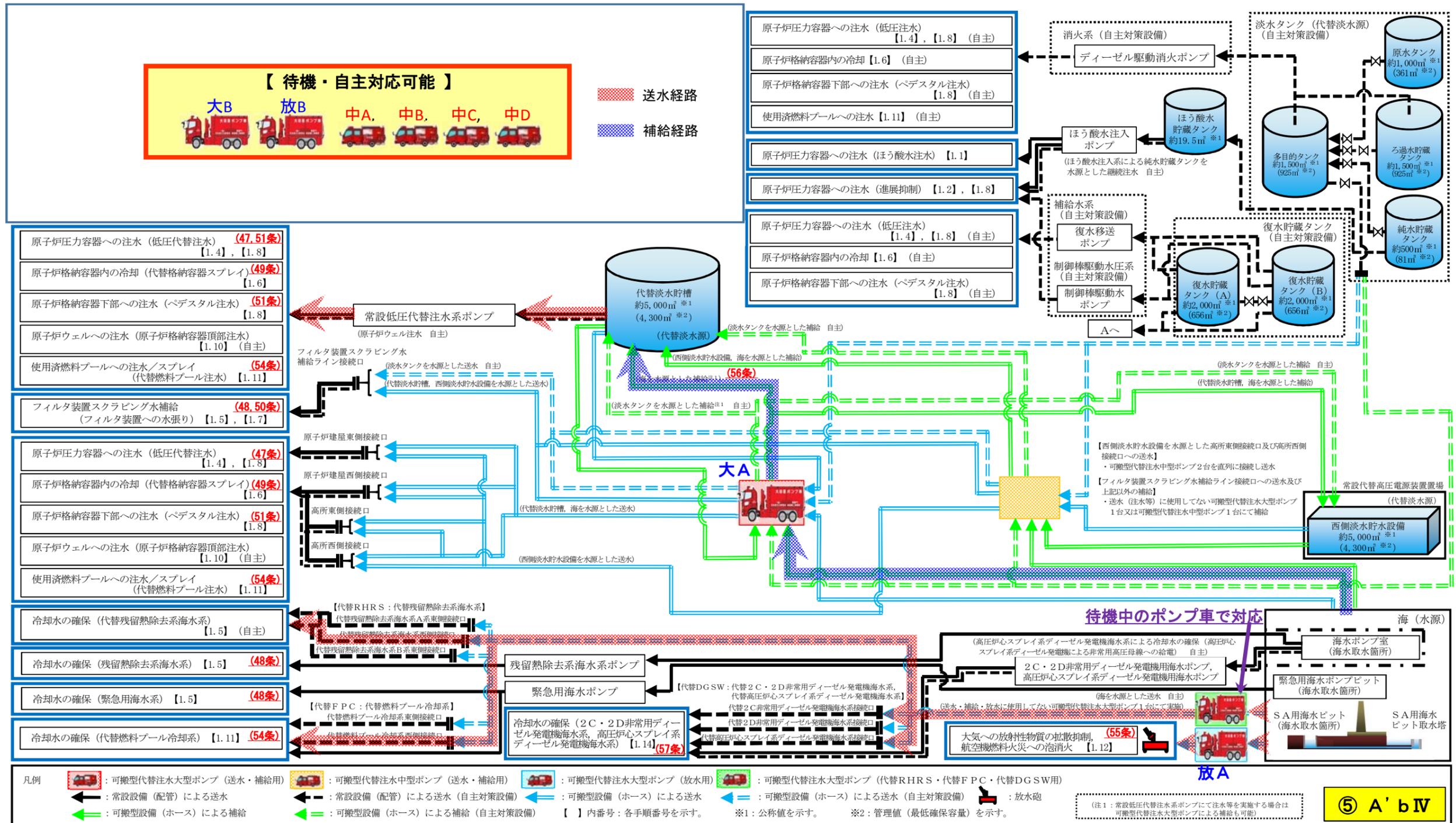
保管場所	標高	常設代替高圧電源装置等からの離隔距離	原子炉建屋からの離隔距離	地盤の種類
西側保管場所	T. P. + 23m	約 195m	約 275m	砂質地盤 盛土・切土地盤
南側保管場所	T. P. + 25m	約 120m	約 300m	砂質地盤 盛土・切土地盤
(参考)				
予備機置場	T. P. + 8m	—	—	砂質地盤

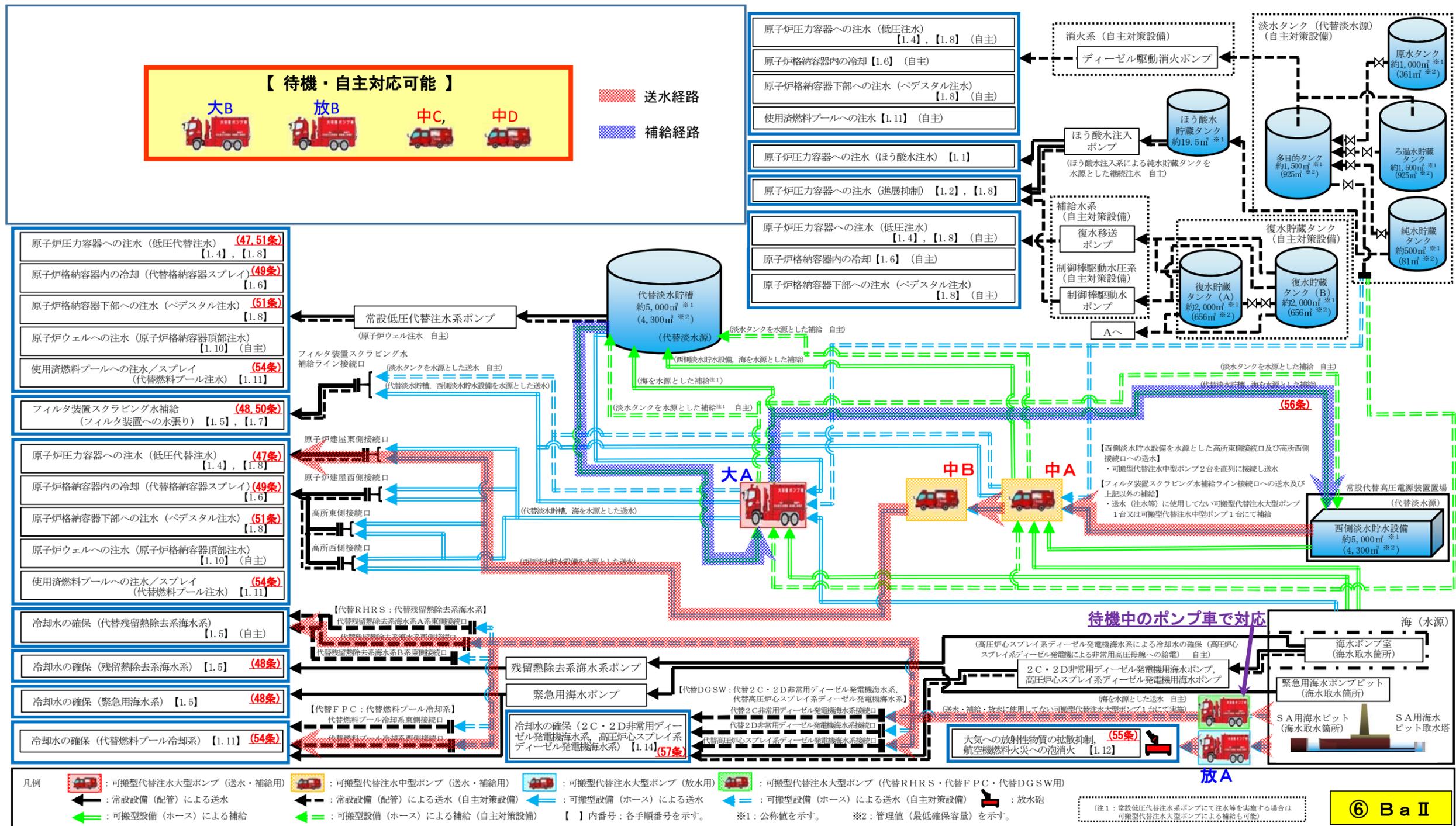


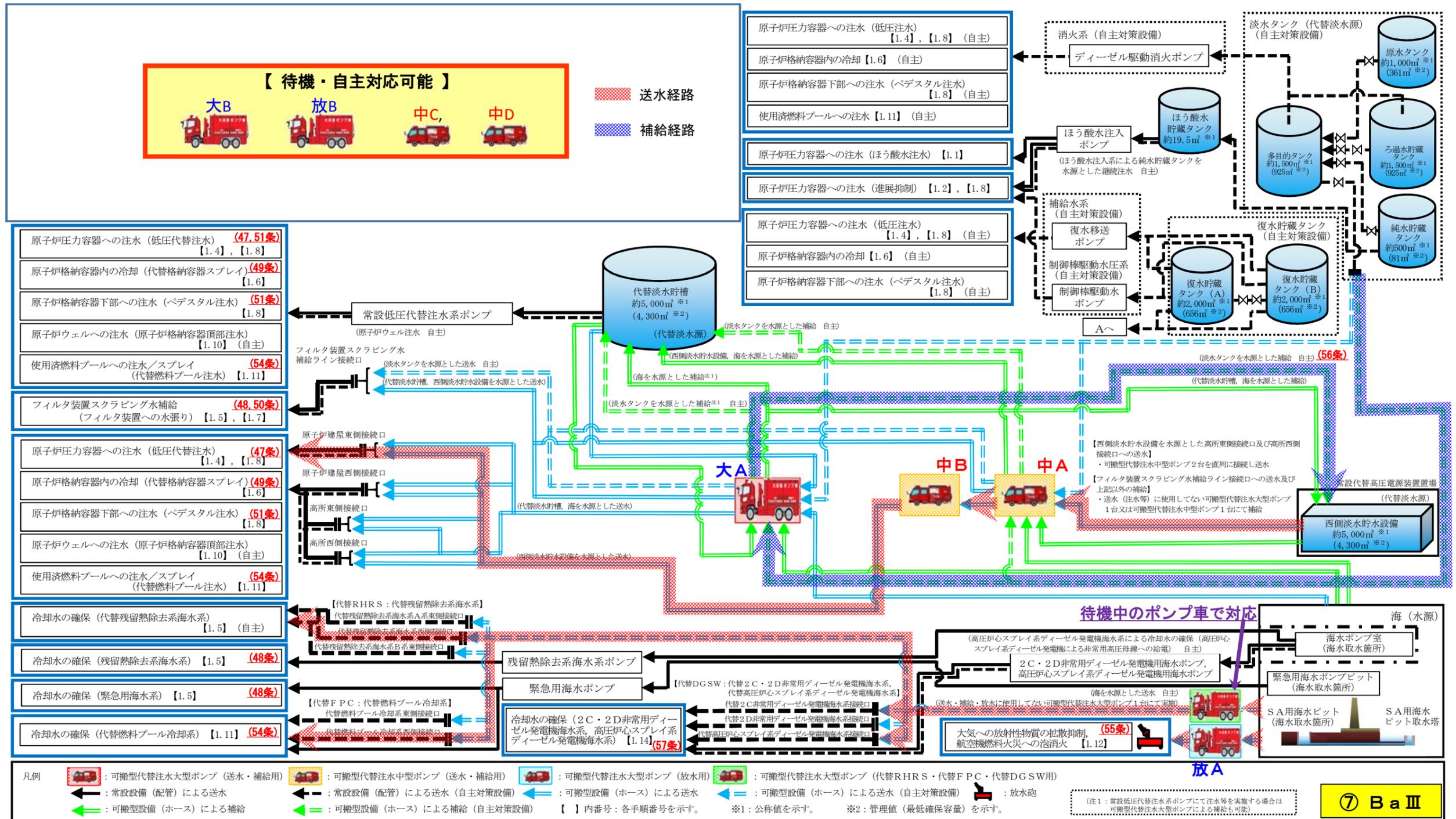


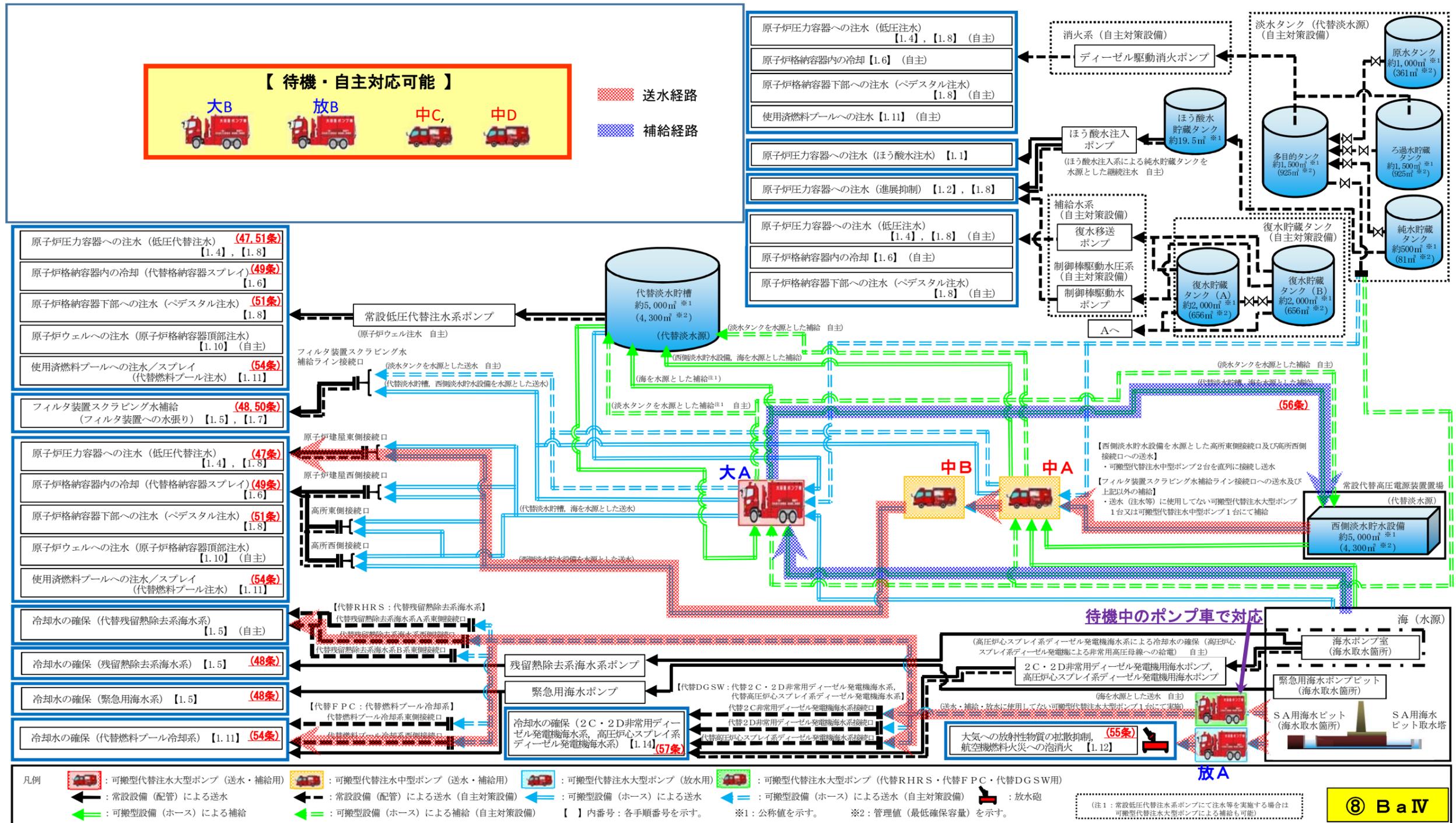


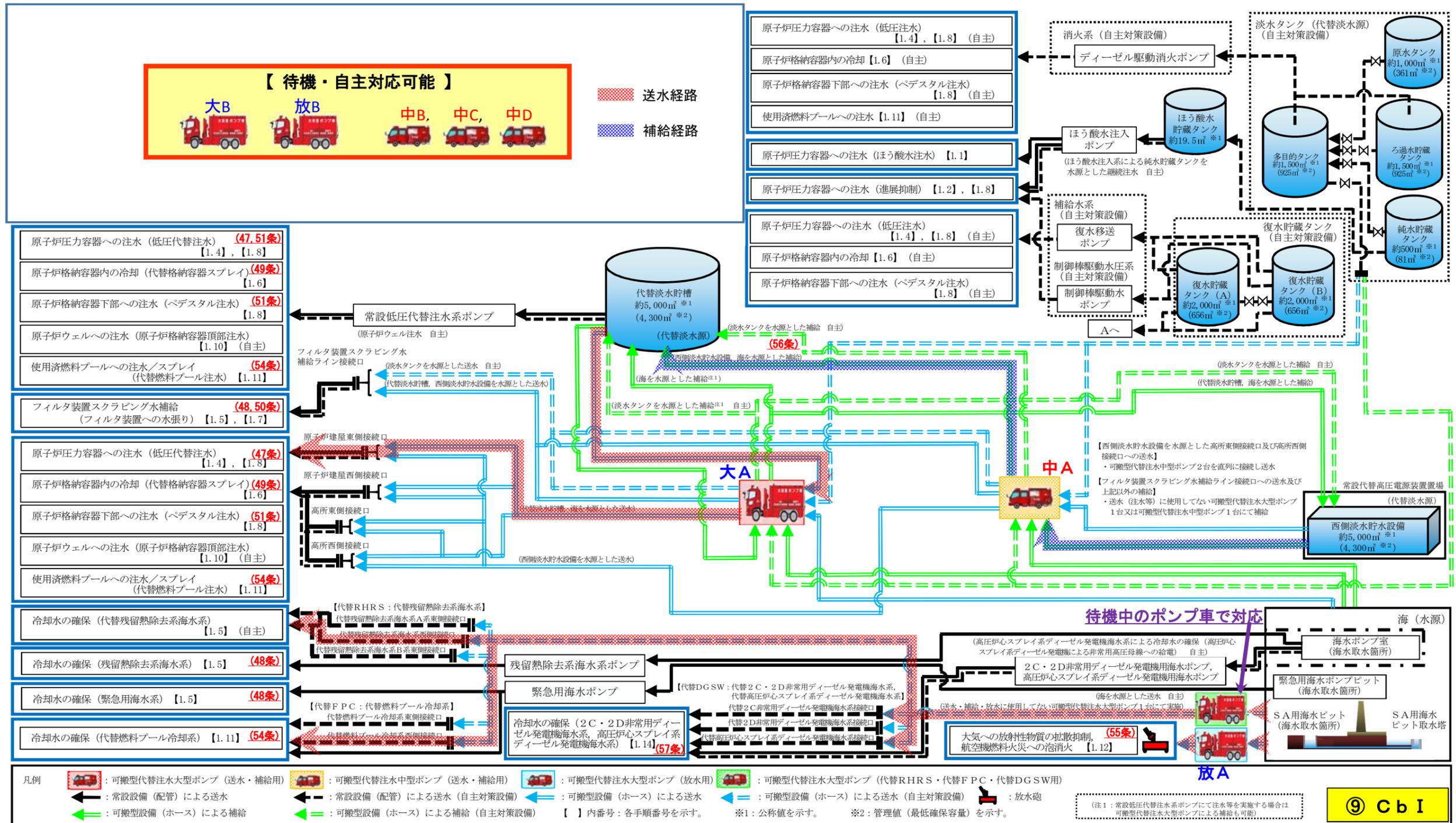


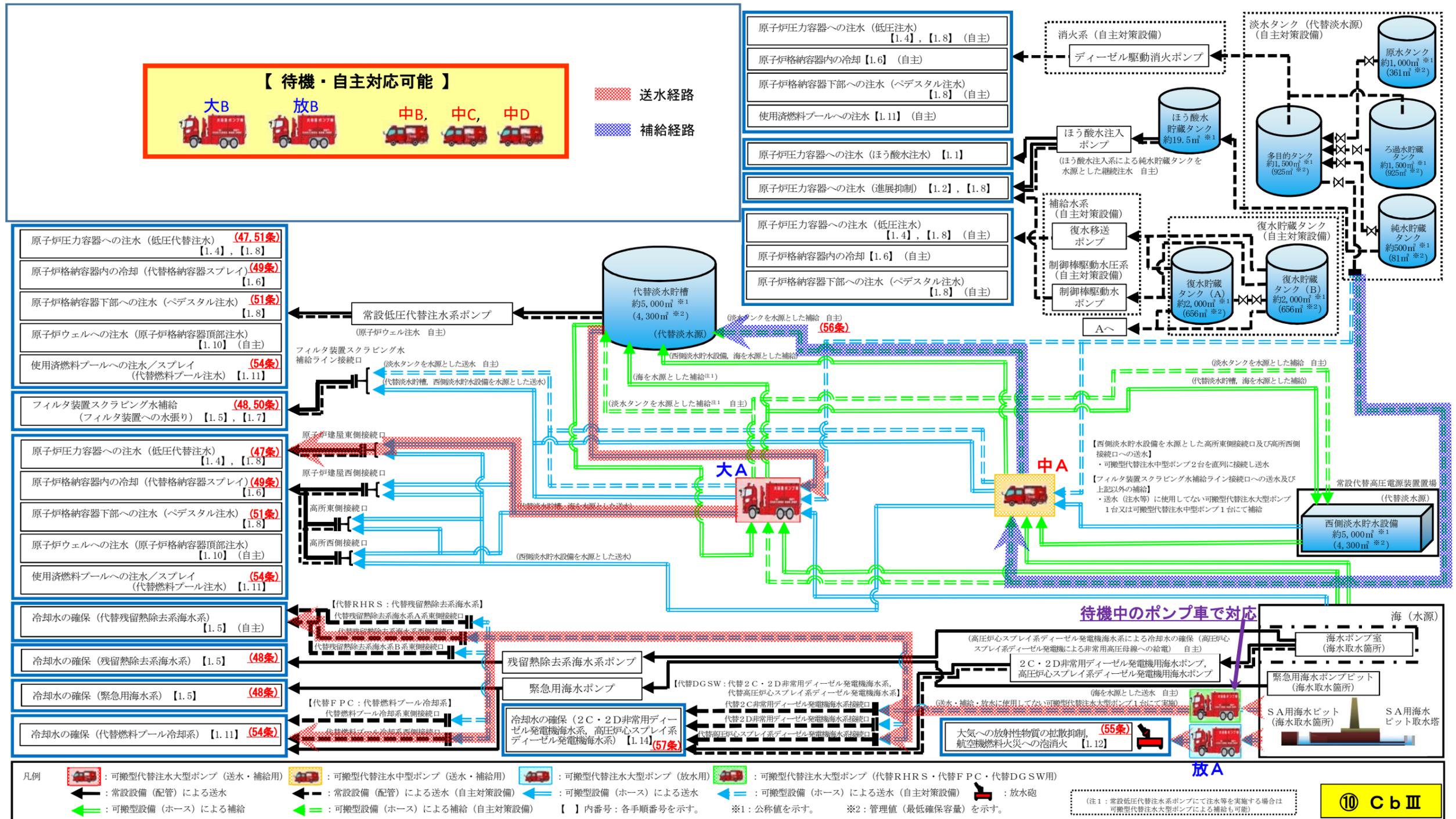


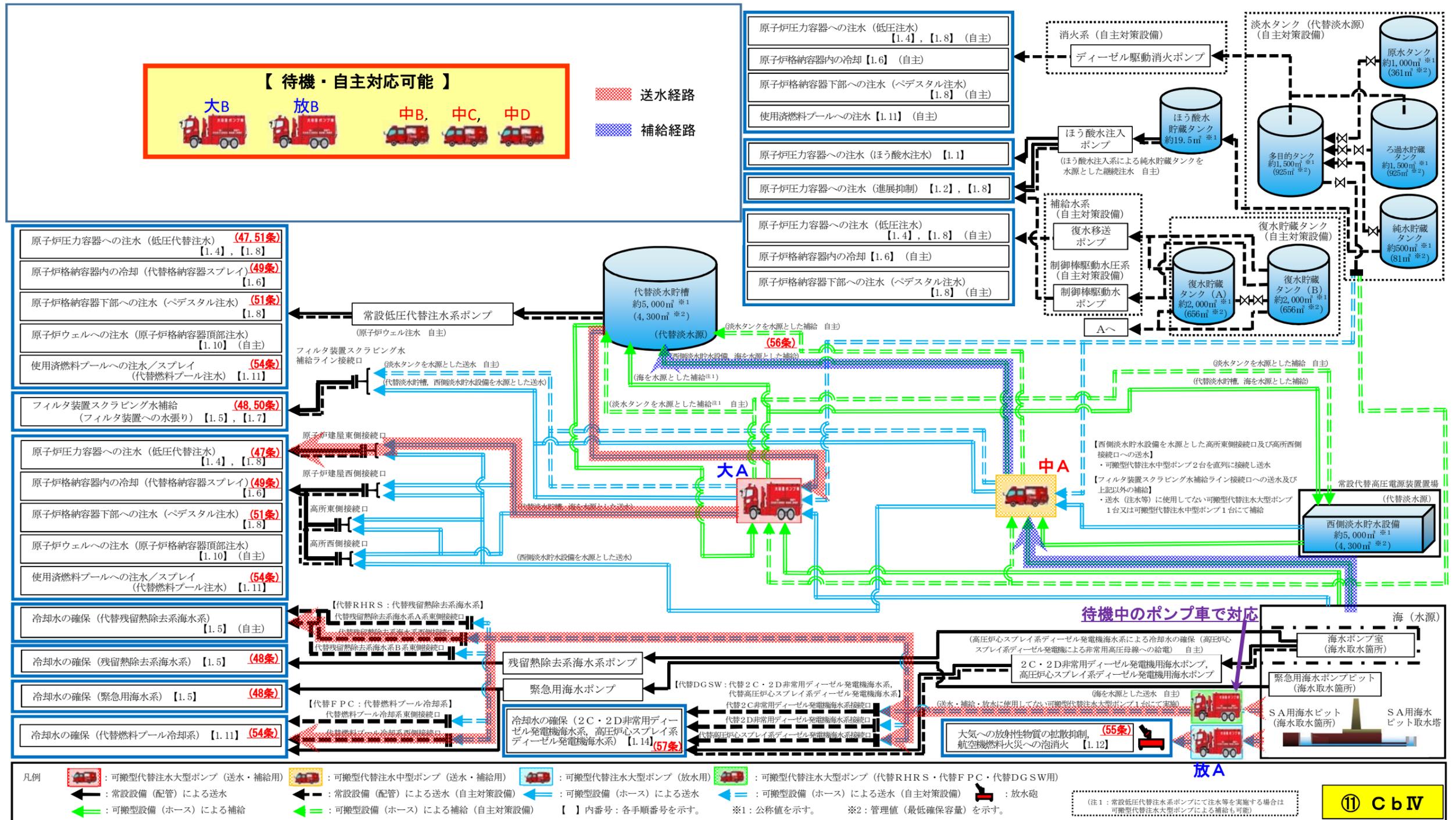


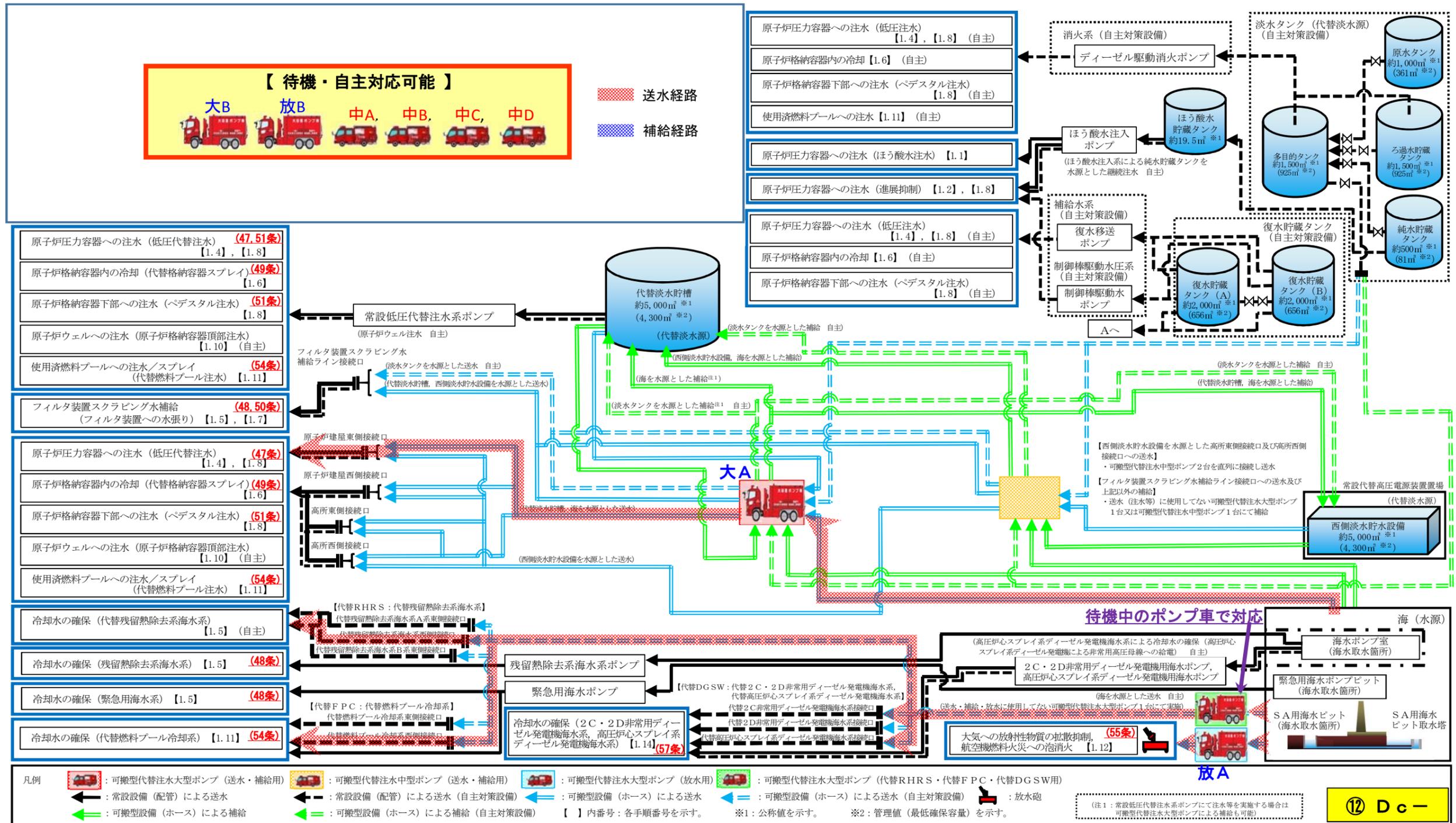












共－5 可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性について

可搬型重大事故等対処設備と常設設備との接続口の接続方式及び設置場所を以下に示す。

第 43.5-1 表 可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性について (1/3)

No	接続口／設置場所	接続口の用途	接続設備	接続方式	備考
1	低圧代替注水系 《原子炉建屋東側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 原子炉建屋壁面	<ul style="list-style-type: none"> ・ 低圧代替注水系 (可搬型) 【47条】 ・ 代替格納容器スプレイ冷却系 (可搬型) 【49条】 ・ 代替燃料プール注水系 (可搬型) 【54条】 ・ 格納容器下部注水系 (可搬型) 【51条】 ・ 格納容器頂部注水系 (可搬型) 【53条】※ 	可搬型代替注水大型ポンプ	フランジ接続	同時使用する可能性がある機能は、それらの合計の容量を確保する設計とする。同時使用の例としては、低圧代替注水系と代替格納容器スプレイ冷却系があり、いずれの接続口からでも、それぞれの系統に必要な流量を同時に供給することが可能である。
2	低圧代替注水系 《原子炉建屋西側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 常設代替高圧電源装置用カルバート (立坑部)	<ul style="list-style-type: none"> ・ 低圧代替注水系 (可搬型) 【47条】 ・ 代替格納容器スプレイ冷却系 (可搬型) 【49条】 ・ 代替燃料プール注水系 (可搬型) 【54条】 ・ 格納容器下部注水系 (可搬型) 【51条】 ・ 格納容器頂部注水系 (可搬型) 【53条】※ 	可搬型代替注水中型ポンプ		
3	低圧代替注水系 《高所東側接続口》 ・ T.P. + 11m ・ 常設代替高圧電源装置置場壁面	<ul style="list-style-type: none"> ・ 低圧代替注水系 (可搬型) 【47条】 ・ 代替格納容器スプレイ冷却系 (可搬型) 【49条】 ・ 代替燃料プール注水系 (可搬型) 【54条】 ・ 格納容器下部注水系 (可搬型) 【51条】 ・ 格納容器頂部注水系 (可搬型) 【53条】※ 			
4	低圧代替注水系 《高所西側接続口》 ・ T.P. + 11m ・ 常設代替高圧電源装置置場内部	<ul style="list-style-type: none"> ・ 低圧代替注水系 (可搬型) 【47条】 ・ 代替格納容器スプレイ冷却系 (可搬型) 【49条】 ・ 代替燃料プール注水系 (可搬型) 【54条】 ・ 格納容器下部注水系 (可搬型) 【51条】 ・ 格納容器頂部注水系 (可搬型) 【53条】※ 			

※：自主対策設備

第 43.5-1 表 可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性について (2/3)

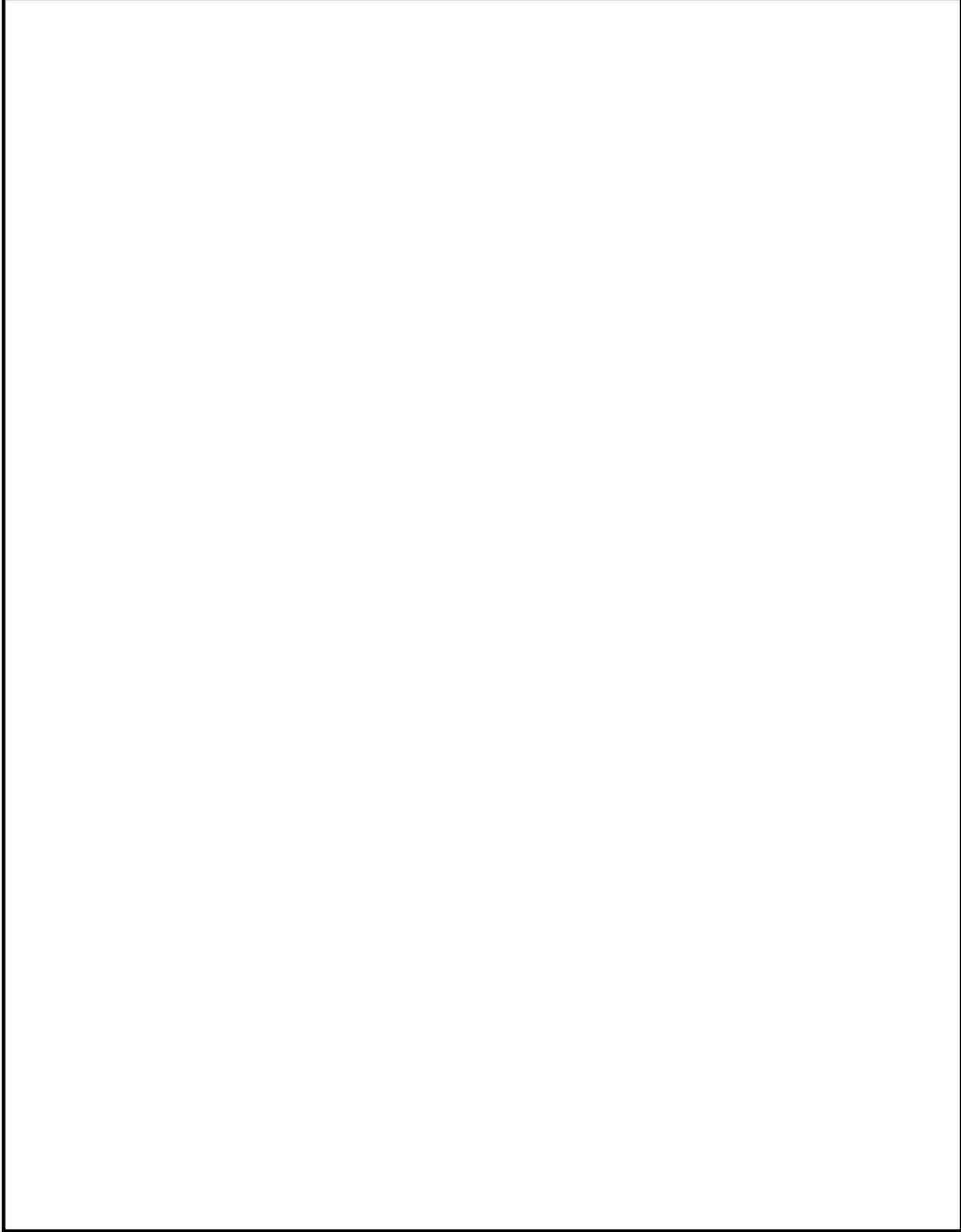
No	接続口／設置場所	接続口の使用用途	接続設備	接続方式	備考
5	代替残留熱除去系海水系 《原子炉建屋東側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 原子炉建屋壁面	・ 代替残留熱除去系海水系【48条】※ (残留熱除去系 A 系へ)	可搬型代替注水大型 ポンプ	フランジ接続	残留熱除去系の二次側に 海水を供給する。
6	代替残留熱除去系海水系 《原子炉建屋東側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 原子炉建屋壁面	(残留熱除去系 B 系へ)			
7	代替残留熱除去系海水系 《原子炉建屋西側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 常設代替高压電源装置用 カルバート (立坑部)	(緊急用海水系を経由, 残留熱除去系 A 系及び B 系へ)			
8	代替燃料プールの冷却系 《原子炉建屋東側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 原子炉建屋壁面	・ 代替燃料プールの冷却系 (可搬型) 【54条】※			代替燃料プールの冷却系の 二次側に海水を供給す る。
9	代替燃料プールの冷却系 《原子炉建屋西側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 常設代替高压電源装置用 カルバート (立坑部)				

※：自主対策設備

第 43.5-1 表 可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続性について (3/3)

No	接続口／設置場所	接続口の用途	接続設備	接続方式	備考
10	代替窒素ガス供給系（格納容器） 《原子炉建屋東側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 原子炉建屋壁面	<ul style="list-style-type: none"> 代替窒素ガス供給系（格納容器）（D/W） 【50条】 代替窒素ガス供給系（格納容器）（S/C） 【50条】 	可搬型窒素供給装置	フランジ接続	格納容器に窒素を供給する。
11	代替窒素ガス供給系（格納容器） 《原子炉建屋西側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 常設代替高压電源装置用カルバート（立坑部）	<ul style="list-style-type: none"> 代替窒素ガス供給系（格納容器）（D/W） 【50条】 代替窒素ガス供給系（格納容器）（S/C） 【50条】 	可搬型窒素供給装置	フランジ接続	
12	代替窒素ガス供給系（格納容器） 力逃がし装置 《原子炉建屋西側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 常設代替高压電源装置用カルバート（立坑部）	<ul style="list-style-type: none"> 代替窒素ガス供給系（格納容器） 力逃がし装置） 【50条】 	可搬型窒素供給装置	フランジ接続	格納容器圧力逃がし装置配管に窒素を供給する。
13	可搬型代替低圧電源車接続盤 《原子炉建屋東側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 原子炉建屋内部	<ul style="list-style-type: none"> 可搬型代替交流電源設備 【57条】 可搬型代替直流電源設備 【57条】 	可搬型代替低圧電源車 可搬型整流器	コネクタ接続 ボルト・ネジ接続	可搬型整流器を使用すること、交流電源負荷と直流電源負荷へ同時に給電可能な設計とする。
14	可搬型代替低圧電源車接続盤 《原子炉建屋西側接続口》 ・ T.P. + 8m ・ 常設代替高压電源装置用カルバート（立坑部）				

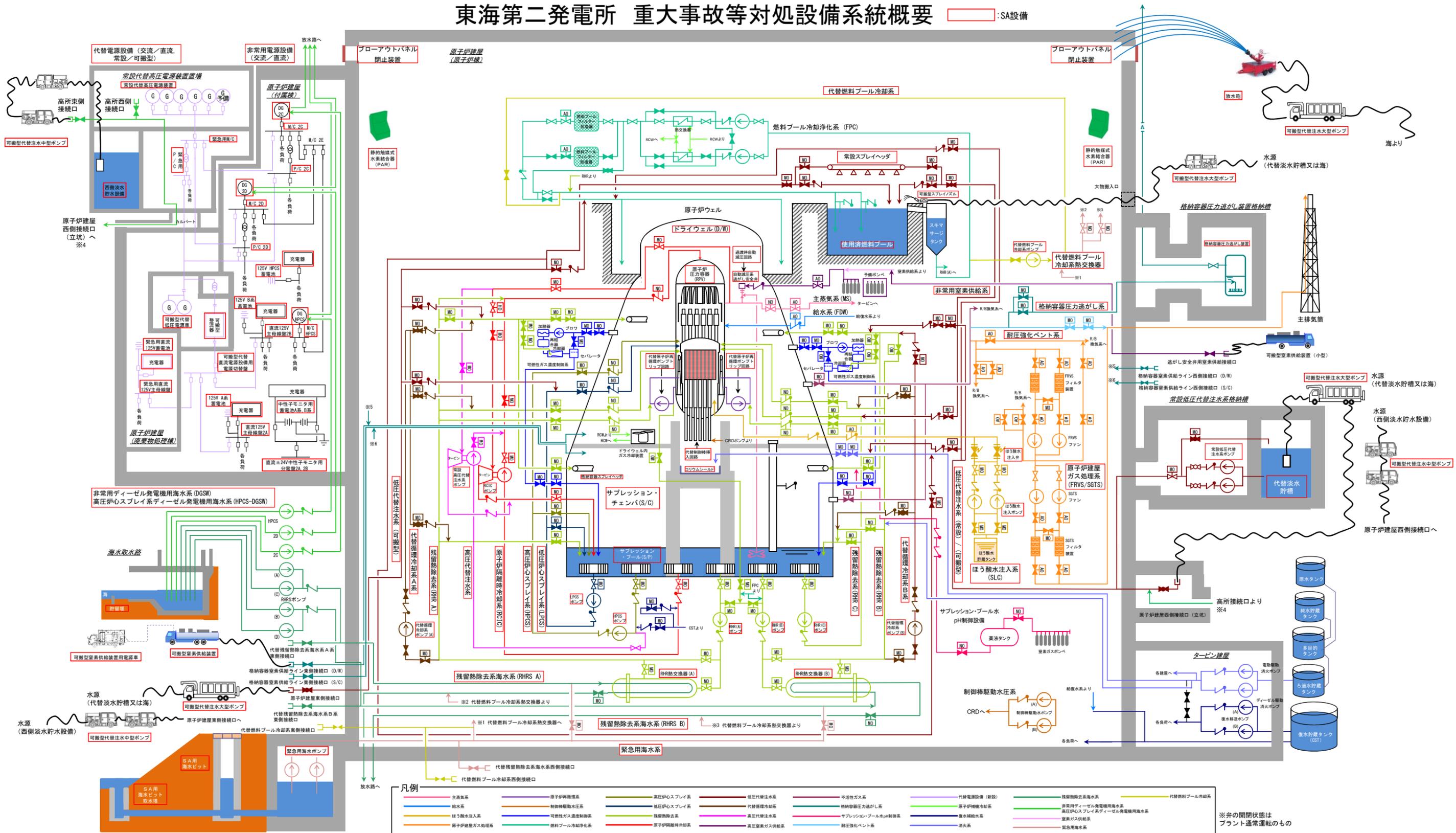
※：自主対策設備



第 43.5-1 図 可搬型重大事故等対処設備の常設設備との接続口の配置

東海第二発電所 重大事故等対処設備系統概要

□ : SA設備



第43.5-2図 重大事故等対処設備の系統概要図

共－6 重大事故等対処設備の外部事象に対する防護方針について

重大事故等対処設備の外部事象に対する防護方針について

1. 概要

重大事故等対処設備については、通常待機時・機能要求時に適切な設計条件を与える必要がある。重大事故等対処設備の保管時の外部事象に対する耐性を確保するに当たっては、共通要因故障（設置許可基準規則第43条2一三、第43条3一七）、接続箇所（同第43条3一二）、保管場所（同第43条3一五）、アクセスルート（同第43条3一六）の各観点で、発電所敷地又はその周辺で想定される自然現象（地震及び津波を除く。）及び発電所敷地又はその周辺で想定される原子炉施設の安全性を損なわせる原因となるおそれがある事象であって人為によるものを考慮する。なお、機能要求時の外部事象は、環境条件において考慮する。

2. 重大事故等対処設備に対し設計上考慮する外部事象

重大事故等対処設備の多様性、位置的分散等の設計に際し考慮する外部事象は、設置許可基準規則第6条での検討を踏まえ抽出する。

発電所敷地又はその周辺で想定される自然現象（地震及び津波を除く。）については、国内外の基準や文献等に基づいて網羅的に抽出した自然現象のうち、発生の可能性や事象進展速度等の判断理由から設計上考慮すべき想定される自然現象として選定した洪水、風（台風）、竜巻、凍結、降水、積雪、落雷、火山の影響、生物学的事象、森林火災及び高潮を考慮する。

また、発電所敷地又はその周辺において想定される原子炉施設の安全性を損なわせる原因となるおそれがある事象であって人為によるもの（故意によるものを除く。）（以下「外部人為事象」という。）についても、国内外の基準や文献等に基づいて網羅的に抽出した人為事象のうち、発生の可能性や

事象進展速度等の判断理由から設計上考慮すべき想定される人為事象として選定した飛来物（航空機落下），ダムの崩壊，爆発，近隣工場等の火災，有毒ガス，船舶の衝突及び電磁的障害を考慮する。

以上に加えて，重大事故等対処設備による対応が期待される，故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムを考慮する。

3. 重大事故等対処設備に対し設計上考慮する外部事象に対する評価

風（台風），竜巻，凍結，降水，積雪，落雷，火山の影響，生物学的事象，森林火災，爆発，近隣工場等の火災に対する評価結果を第1表に示す。

また，洪水，高潮，飛来物（航空機落下），ダムの崩壊，船舶の衝突，電磁的障害及び故意による大型航空機の衝突その他テロリズムに対する評価を以下に示す。

(1) 洪水

敷地の地形及び表流水の状況から判断して，洪水による被害が生じることはない。

(2) 高潮

高潮の影響が及ばない敷地高さに設置・保管する設計とする。

(3) 飛来物（航空機落下）

屋外の可搬型重大事故等対処設備は，設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備が設置されている建屋並びに屋外の設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備のそれぞれから100mの離隔距離を確保した上で，複数箇所に分散して保管する設計とする。

(4) ダムの崩壊

ダムの崩壊により発電所に影響を及ぼすような河川はない。

(5) 船舶の衝突

船舶の衝突の影響を受けない敷地高さに設置・保管する設計とする。

(6) 電磁的障害

環境条件として考慮し、電磁波によりその機能が損なわれるおそれのある設備については、ラインフィルタや絶縁回路を設置することによるサージ・ノイズの侵入を防止する。鋼製筐体や金属シールド付ケーブルの適用等、電磁波の侵入を防止する処置を講じた設計とする。

(7) 故意による大型航空機の衝突その他のテロリズム

屋外の可搬型重大事故等対処設備は、設計基準事故対処設備等及び常設重大事故等対処設備が設置されている建屋並びに屋外の設計基準事故対処設備等又は常設重大事故等対処設備のそれぞれから100mの離隔距離を確保した上で、複数箇所に分散して保管する設計とする。

4. 重大事故等対処設備の外部事象に対する防護方針

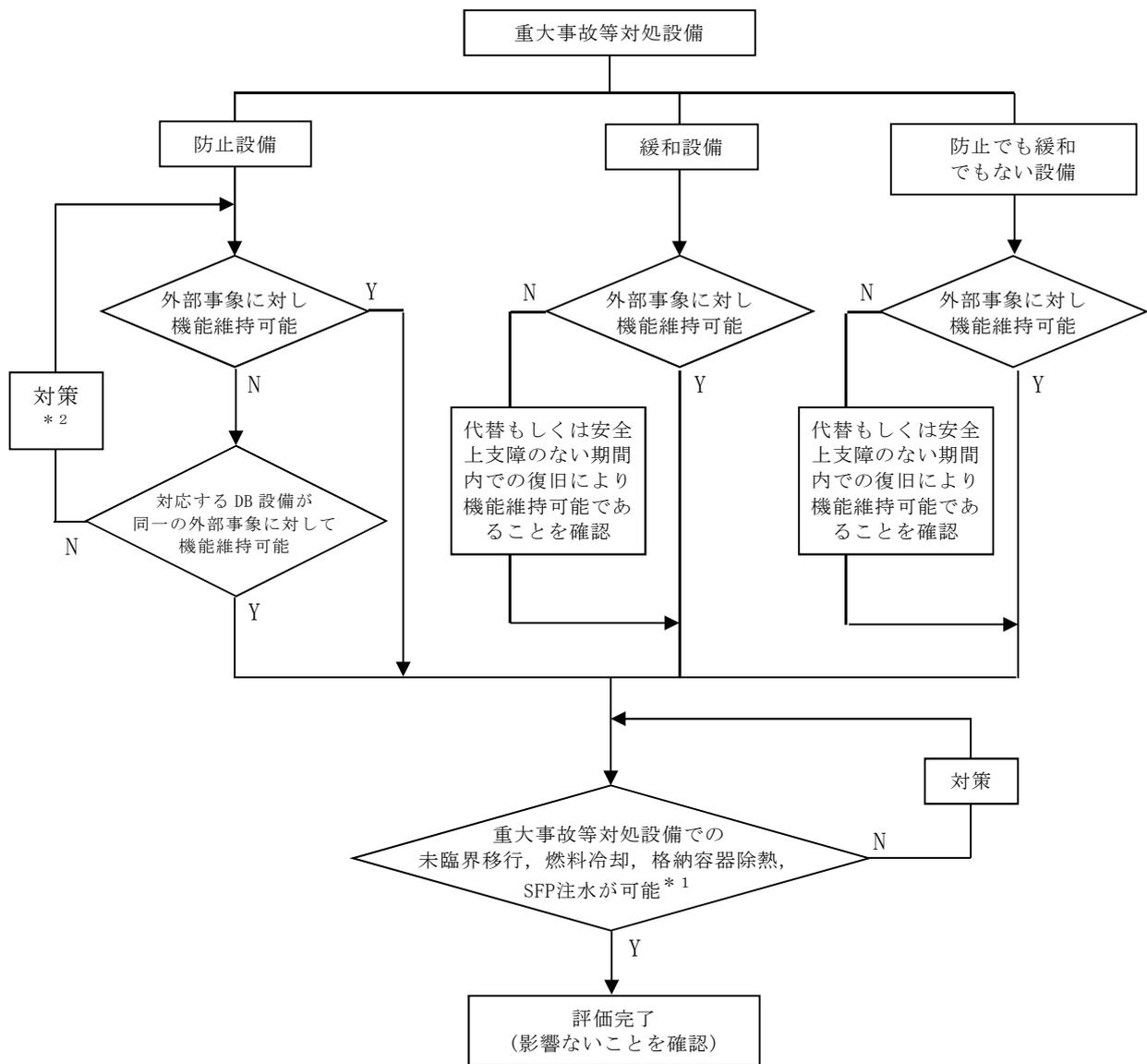
第四十三条の要求を踏まえ、外部事象によって設計基準事故対処設備の安全機能と重大事故等対処設備が同時にその機能が損なわれることがないことを確認するとともに、重大事故等対処設備の機能が喪失した場合においても、位置的分散又は頑健性のある外殻となる建屋による防護に期待できるといった観点から、代替手段により必要な機能を維持できることを確認する。

重大事故等対処設備の機能維持は、以下の方針に従い評価を実施する。

- (1) 重大事故等防止設備は、外部事象によって設計基準設備の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれのないこと
- (2) 重大事故等対処設備であって、重大事故防止設備でない設備は、代替設備もしくは安全上支障のない期間内での復旧により機能維持可能であること
- (3) 外部事象が発生した場合においても、重大事故等対処設備によりプラン

ト安全性に関する主要な機能（未臨界移行機能，燃料冷却機能，格納容器除熱機能，使用済燃料プール注水機能）が維持できること（各外部事象により重大事故等対処設備と設計基準対象施設が同時に損なわれることはないが，安全上支障のない期間内での復旧等により機能維持可能であることを確認する）

外部事象による重大事故等対処施設への評価フローを第1図に示す。



- *1：各外部事象により重大事故等対処設備と設計基準対象施設が同時に損なわれることはないが、安全上支障ない期間内での復旧等により機能維持可能であることを確認する。
- *2：ALCパネル及び埋め戻し壁に対する対策を別紙（原子炉建屋付属棟のALCパネル部への対応方針について）に示す。

第1図 共通要因故障に対する評価フロー

第1表 外部事象に対する重大事象に対処するための機能を有する設備の影響評価

設置許可基準	重大事故等対処設備	分類	設備設置箇所	自然現象による影響												外部人為事象による影響												
				風(台風)		竜巻		凍結		降水		積雪		落雷		火山の影響		生物学的事象		森林火災		爆発		近隣工場等の火災		有毒ガス		
				評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方針	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	
第37条 (重大事故等の拡大の防止等)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第38条 (重大事故等対処施設の地盤)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第39条 (地震による損傷の防止)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第40条 (津波による損傷の防止)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第41条 (火災による損傷の防止)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第42条 (特定重大事故等対処施設)	特定重大事故等対処施設	—申請範囲外	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第43条 (重大事故等対処設備)	ホイールローダ	防止でも緩和でもない設備	西側保管場所 南側保管場所	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
第44条 (緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備)	代替制御棒挿入機能	ATWS緩和設備(代替制御棒挿入機能)	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		ATWS緩和設備(代替制御棒挿入機能) 手動スイッチ	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		制御棒、制御棒駆動機構、制御棒駆動機構系水圧制御ユニット	R/B PCV RPV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
	再循環系ポンプ停止	ATWS緩和設備(代替再循環系ポンプトリップ機能)	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		低速度用電源装置遮断器手動スイッチ	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
	ほう酸水注入	ほう酸水注入ポンプ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		ほう酸水注入系配管・弁等	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		ほう酸水貯蔵タンク	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		自動減圧系の起動阻止スイッチ	—46条に記載 (防止設備)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	第45条 (原子炉冷却材圧力パウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備)	高圧代替注水水系	常設高圧代替注水水系ポンプ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
			高圧代替注水水系(蒸気系)配管・弁等	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
高圧代替注水水系(注水系)配管・弁等			防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
原子炉隔離時冷却系		原子炉隔離時冷却系ポンプ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		原子炉隔離時冷却系(蒸気系)配管・弁等	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		原子炉隔離時冷却系(注水系)配管・弁等	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
高圧炉心スプレイス		高圧炉心スプレイス系ポンプ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		高圧炉心スプレイス系配管・弁等	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		逃がし安全弁(安全弁機能)	防止設備	PCV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		主蒸気配管・クエンチャ	防止設備	PCV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
	サブプレッション・チェンバ	—56条に記載 (防止設備)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
	ほう酸水注入系	—44条に記載 (防止設備)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
第46条 (原子炉冷却材圧力パウンダリを減圧するための設備)	逃がし安全弁	逃がし安全弁 [操作対象弁]	防止設備・緩和設備	PCV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		自動減圧機能用アクチュエータ	防止設備・緩和設備	PCV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ	防止設備・緩和設備	PCV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
		過渡時自動減圧機能	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		自動減圧系の起動阻止スイッチ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		逃がし安全弁用可搬型蓄電池	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		常設代替直流電源設備	—57条に記載	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
		可搬型代替直流電源設備	—57条に記載 (防止設備)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	非常用窒素供給系	非常用窒素供給系高圧窒素ポンプ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
		非常用窒素供給系配管・弁等	防止設備	R/B, PCV	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
非常用逃がし安全弁駆動系	非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンプ	防止設備	R/B	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○		

第1表 外部事象に対する重大事等に対処するための機能を有する設備の影響評価

設置許可基準	重大事故等対処設備	分類	設備設置箇所	自然現象による影響												外部人為事象による影響												
				風(台風)		竜巻		凍結		降水		積雪		落雷		火山の影響		生物学的事象		森林火災		爆発		近隣工場等の火災		有毒ガス		
				評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方針	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	
動系	非常用逃がし安全弁駆動系 配管・弁等	防止設備	R/B, PCV	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	インターフェイスシステムLOCA隔離弁 【高压炉心スプレイス注入弁、原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁、低圧炉心スプレイス注入弁、残留熱除去系注入弁】	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
低圧代替注水系(常設)	常設低圧代替注水系ポンプ	防止設備・緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし	
	低圧代替注水系配管・弁等	防止設備・緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽 R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし	
	代替淡水貯槽	→56条に記載(防止設備・緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
低圧代替注水系(可搬型)	可搬型代替注水中型ポンプ	防止設備・緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置、固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし	
	可搬型代替注水大型ポンプ	防止設備・緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置、固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし	
	低圧代替注水系配管・弁等	防止設備・緩和設備	屋外R/B廻り 地下格納槽内 常設代替注水高圧電源装置廻り	○	固縛、屋内	○	分散配置、屋内	○	影響なし	○	影響なし	○	適切に除雪、屋内	○	分散配置、屋内	○	適切に除灰、屋内	○	開口部閉止	○	防火帯内、屋内	○	分散配置、屋内	○	分散配置、屋内	○	影響なし	
	西側淡水貯水設備	→56条に記載(防止設備・緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	代替淡水貯槽	→56条に記載(防止設備・緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
代替循環冷却系	代替循環冷却系ポンプ	→50条に記載(緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	残留熱除去系熱交換器	→50条に記載(緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	残留熱除去系配管・弁等	→50条に記載(緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	代替循環冷却系配管・弁等	→50条に記載(緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
残留熱除去系(低圧注水系)	サブプレッション・チェンバ	→56条に記載(緩和設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	残留熱除去系ポンプ	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	残留熱除去系熱交換器	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	残留熱除去系配管・弁等	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
残留熱除去系(原子炉停止時冷却系)	サブプレッション・チェンバ	→56条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	残留熱除去系ポンプ	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	残留熱除去系熱交換器	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	残留熱除去系配管・弁等	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
低圧炉心スプレイス	原子炉圧力容器	→その他設備に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	低圧炉心スプレイスポンプ	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	低圧炉心スプレイス配管・弁等	防止設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	サブプレッション・チェンバ	→56条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
緊急用海水系	残留熱除去系海水系	→48条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
	非常用取水設備	→その他設備に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
		→48条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
第48条(最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備)	格納容器圧力逃がし装置	格納容器圧力逃がし装置(以下を除く)	→50条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		
		可搬型代替注水中型ポンプ	→56条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		可搬型代替注水大型ポンプ	→56条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		西側淡水貯水設備	→56条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	耐圧強化ベント系	代替淡水貯槽	→56条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		耐圧強化ベント系[配管・弁等]	防止設備	R/B	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	残留熱除去系(原子炉停止時冷却系)	非常用ガス処理系排気筒(屋外配管含む)	防止設備	屋外	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし
		残留熱除去系(原子炉停止時冷却系)	→47条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		残留熱除去系(サブプレッション・プール冷却系)	→49条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		残留熱除去系(格納容器スプレイス冷却系)	→49条に記載(防止設備)		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	

第1表 外部事象に対する重大事等に対処するための機能を有する設備の影響評価

設置許可基準	重大事故等対処設備	分類	設備設置箇所	自然現象による影響														外部人為事象による影響															
				風(台風)		竜巻		凍結		降水		積雪		落雷		火山の影響		生物学的事象		森林火災		爆発		近隣工場等の火災		有毒ガス							
				評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方針	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法						
	残留熱除去系海水系		←48条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-							
	非常用取水設備		←その他の設備に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-							
第51条(原子炉格納容器下部の溶融炉心を冷却するための設備)	格納容器下部注水系(常設)	常設低圧代替注水系ポンプ	緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし					
		コリウムシールド	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし			
		格納容器下部注水系配管・弁等	緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽 R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし			
		代替淡水貯槽		←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
	格納容器下部注水系(可搬型)	可搬型代替注水中型ポンプ	緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし			
		可搬型代替注水大型ポンプ	緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし			
		コリウムシールド	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし			
		格納容器下部注水系配管・弁等	緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽 R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし			
		西側淡水貯水設備		←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		代替淡水貯槽		←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
	溶融炉心の落下遅延及び防止	高圧代替注水系		←45条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		ほう酸水注入系		←44条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		低圧代替注水系(常設)		←47条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		低圧代替注水系(可搬型)		←47条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		代替循環冷却系		←50条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		緊急用海水系		←48条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		残留熱除去系海水系		←48条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		サブプレッション・チェンバ		←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				
		西側淡水貯水設備		←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
		代替淡水貯槽		←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
		非常用取水設備		←その他の設備に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
		第52条(水素爆発による原子炉格納容器の破損を防止するための設備)	原子炉格納容器内の不活性化	室素供給装置 室素供給装置用電源車	緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし	
				室素供給配管・弁等	緩和設備	R/B フィルタ装置格納槽	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○
			原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出	格納容器内の水素濃度及び酸素濃度監視設備 [格納容器内水素濃度(S.A.), 格納容器内酸素濃度(S.A.)]	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○
格納容器圧力逃がし装置(以下を除く)				←50条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
可搬型代替注水中型ポンプ				←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
可搬型代替注水大型ポンプ				←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
西側淡水貯水設備				←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
代替淡水貯槽				←56条に記載(緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			
第53条(水素爆発による原子炉建屋等の損傷を防止するための設備)	原子炉建屋ガス処理系	非常用ガス処理系排風機	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし			
		非常用ガス処理系フィルタトレイン	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
		非常用ガス処理系配管・弁(建屋内)	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
		非常用ガス処理系排気筒(屋外配管含む)	緩和設備	屋外	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	
		非常用ガス再循環系排風機	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
		非常用ガス再循環系フィルタトレイン	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	

第1表 外部事象に対する重大事等に対処するための機能を有する設備の影響評価

設置許可基準	重大事故等対処設備	分類	設備設置箇所	自然現象による影響														外部人為事象による影響										
				風(台風)		竜巻		凍結		降水		積雪		落雷		火山の影響		生物学的事象		森林火災		爆発		近隣工場等の火災		有毒ガス		
				評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方針	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	評価	防護方法	
54	非常用ガス再循環系配管・弁	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	水素濃度抑制	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	静的触媒式水素再結合器	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	静的触媒式水素再結合器動作監視装置	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
	原子炉建屋内の水素濃度監視 [原子炉建屋水素濃度]	緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし	
54条 (使用済燃料貯蔵槽の冷却のための設備)	可搬型代替注水中型ポンプ	防止設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし	
	可搬型代替注水大型ポンプ	防止設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし	
	代替燃料プール注水系(注水ライン)	防止設備	屋外R/B廻り 地下格納槽内 常設代替高圧電源装置置場廻り R/B	○	固縛, 屋内	○	分散配置, 屋内	○	影響なし	○	影響なし	○	適切に除雪, 屋内	○	分散配置, 屋内	○	適切に除灰, 屋内	○	開口部閉止	○	防火帯内, 屋内	○	影響なし	○	分散配置, 屋内	○	影響なし	
		西側淡水貯水設備		→56条に記載 (防止設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		代替淡水貯槽		→56条に記載 (防止設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	代替燃料プール注水系(注水ライン)	常設低圧代替注水系格納槽	防止設備	常設低圧代替注水系格納槽	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替燃料プール注水系配管・弁等	防止設備	常設低圧代替注水系格納槽 R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替淡水貯槽		→56条に記載 (防止設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	代替燃料プール注水系(常設スプレイヘッド)	常設低圧代替注水系ポンプ	防止設備・緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		常設スプレイヘッド	防止設備・緩和設備	R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替燃料プール注水系配管・弁等	防止設備・緩和設備	常設低圧代替注水系格納槽 R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替淡水貯槽		→56条に記載 (防止設備, 緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	代替燃料プール注水系(常設スプレイヘッド)	可搬型代替注水大型ポンプ	防止設備・緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし
		常設スプレイヘッド	防止設備・緩和設備	R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替燃料プール注水系配管・弁等	防止設備・緩和設備	屋外R/B廻り 地下格納槽内 R/B	○	固縛, 屋内	○	分散配置, 屋内	○	影響なし	○	影響なし	○	適切に除雪, 屋内	○	分散配置, 屋内	○	適切に除灰, 屋内	○	開口部閉止	○	防火帯内, 屋内	○	影響なし	○	分散配置, 屋内	○	影響なし
		代替淡水貯槽		→56条に記載 (防止設備, 緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	代替燃料プール注水系(可搬型スプレイノズル)	可搬型代替注水大型ポンプ	防止設備・緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし
		可搬型スプレイノズル	防止設備・緩和設備	R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		ホース	防止設備・緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし
		代替淡水貯槽		→56条に記載 (防止設備, 緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		可搬型代替注水大型ポンプ(放水用), 放水砲		→55条に記載 (緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	代替燃料プール注水系	代替燃料プール冷却系ポンプ	防止設備	R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替燃料プール冷却系熱交換器	防止設備	R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		代替燃料プール冷却系配管・弁等	防止設備	R/B	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	屋内	○	影響なし
		緊急用海水系		→48条に記載 (防止設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		残留熱除去系海水系		→48条に記載 (防止設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		非常用取水設備		→その他設備に記載 (防止設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		使用燃料プール水位・温度 (S A広域), 使用燃料プール温度 (S A)	防止設備・緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし
		使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)	防止設備・緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし
		使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置含む。)	防止設備・緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし
		可搬型代替注水大型ポンプ(放水用)	緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし
		放水砲	緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし
	ホース	緩和設備	西側保管場所 南側保管場所	○	固縛	○	分散配置, 固縛	○	暖気運転	○	影響なし	○	適切に除雪	○	分散配置	○	適切に除灰	○	開口部閉止	○	防火帯内	○	分散配置	○	分散配置	○	影響なし	
	S A用海水ビット取水塔		→その他設備に記載 (緩和設備)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		

第1表 外部事象に対する重大事象に対処するための機能を有する設備の影響評価

設置許可基準	重大事故等対処設備	分類	設備設置箇所	自然現象による影響													外部人為事象による影響																								
				風(台風)			竜巻			凍結			降水			積雪			落雷			火山の影響			生物学的事象			森林火災			爆発			近隣工場等の火災			有毒ガス				
				評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方針	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価	評価	防護方法	評価					
第62条 (通信連絡を行うために必要な設備)	緊急時対策所エリアモニタ	緩和設備	緊急時対策所	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	R/B 緊急時対策所	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし		
				○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は風荷重に対して影響のないことを確認する。飛来物による損傷を考慮した場合でも、分散配置された代替設備(無線系、衛星系)により機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	影響なし (屋外設備についても、水没等の可能性が低いため機能維持可能)	○	影響なし (屋外設備についても、雪が積もりにくい形状であるとともに、適切に除雪するなどの対応により機能維持可能)	○	分散配置された代替設備(無線系、衛星系)により機能維持可能	○	影響なし (屋外設備についても、灰が積もりにくい形状であるとともに、適切に除灰するなどの対応により機能維持可能)	○	開口部閉止	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	影響なし																		
	防止設備・緩和設備	R/B 緊急時対策所	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし			
	防止でも緩和でもない設備	R/B 緊急時対策所	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は風荷重に対して影響のないことを確認する。飛来物による損傷を考慮した場合でも、分散配置された代替設備(無線系、衛星系)により機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	影響なし (屋外設備についても、水没等の可能性が低いため機能維持可能)	○	影響なし (屋外設備についても、雪が積もりにくい形状であるとともに、適切に除雪するなどの対応により機能維持可能)	○	分散配置された代替設備(無線系、衛星系)により機能維持可能	○	影響なし (屋外設備についても、灰が積もりにくい形状であるとともに、適切に除灰するなどの対応により機能維持可能)	○	開口部閉止	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	建屋内設備は影響なし。屋外設備は予備品(無線系、衛星系)との取替えにより機能維持可能	○	影響なし			
○	防止でも緩和でもない設備	緊急時対策所	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし			
その他の設備	重大事故等に対処するための流路、注水先、注入元等	防止設備・緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし
		緩和設備	R/B	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	建屋内	○	影響なし
	非常用取水設備	防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
		防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし		
防止設備・緩和設備	屋外(地下)	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし	○	影響なし				

○：各外部事象に対し安全機能を維持できる
 又は各外部事象による損傷を考慮した場合でも、対応するDB設備が各外部事象に対し安全機能を維持できる(防止設備)
 又は各外部事象による損傷を考慮して、代替設備による機能維持や安全上支障のない期間での修復等の対応が可能(緩和設備、防止でも緩和でもない設備)
 ー：他の項目にて整理
 R/B：原子炉建屋、PCV：原子炉格納容器、RPV：原子炉圧力容器

共－7 重大事故等対処設備の内部火災に対する防護方針について

重大事故等対処設備の内部火災に対する防護方針について

1. 概要

「実用発電用原子炉及びその付属施設の位置，構造及び設備の基準に関する規則」（以下「設置許可基準規則」という。）第四十三条第2項第3号にて，常設重大事故防止設備は，共通要因によって当該設備に対応する設計基準事故対処設備の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれがないことを要求している。また，同規則第四十三条第3項第7号にて，可搬式重大事故防止設備は，共通要因によって設計基準事故対処設備の安全機能，使用済燃料貯蔵槽の冷却機能若しくは注水機能又は常設重大事故防止設備の重大事故に至るおそれがある事故に対処するために必要な機能と同時にその機能が損なわれないことを要求している。

東海第二発電所の重大事故防止設備が，単一の火災によっても上記の要求に適合していることを以下に示す。また，これを踏まえて，内部火災が発生した場合の重大事故等対処設備に対する基本的な防護方針を以下に示す。

2. 基本事項

【要求事項】

実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則

(重大事故等対処設備)

第四十三条

2 重大事故等対処設備のうち常設のもの(重大事故等対処設備のうち可搬型のもの(以下「可搬型重大事故等対処設備」という。))と接続するものにあつては、当該可搬型重大事故等対処設備と接続するために必要な発電用原子炉施設内の常設の配管、弁、ケーブルその他の機器を含む。以下「常設重大事故等対処設備」という。)は、前項に定めるもののほか、次に掲げるものでなければならない。

三 常設重大事故防止設備は、共通要因によって設計基準事故対処設備の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれがないよう、適切な措置を講じたものであること。

3 可搬型重大事故等対処設備に関しては、第一項に定めるもののほか、次に掲げるものでなければならない。

七 重大事故防止設備のうち可搬型ものは、共通要因によって、設計基準事故対処設備の安全機能、使用済燃料貯蔵槽の冷却機能若しくは注水機能又は常設重大事故防止設備の重大事故に至るおそれがある事故に対処するために必要な機能と同時にその機能が損なわれるおそれがないよう、適切な措置を講じたものであること。

2.1 基本的な防護方針の整理

重大事故等対処施設に対する火災防護としては、設置許可基準規則第四十一条に従い、火災により重大事故等に対処するために必要な機能を損なうおそれがないよう、火災の発生防止対策及び火災感知・消火対策を実施する。

一方、設置許可基準規則第四十三条第2項第三号を火災の観点からみると、常設重大事故防止設備は、単一の火災によって当該設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能とが同時喪失しないことを要求している。また、設置許可基準規則第四十三条第3項第七号を火災の観点からみると、可搬型重大事故防止設備は、単一の火災によって当該設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能とが同時喪失しないこと、及び当該設備の機能と使用済燃料貯蔵槽の冷却機能若しくは注水機能とが同時喪失しないこと、さらには当該設備の機能と常設重大事故防止機能の重大事故対処に必要な機能とが同時喪失しないことを要求している。

これらを踏まえ、内部火災が発生した場合の重大事故等対処設備に対する基本的な防護方針を以下に整理する。この際、運転員等による各種対応操作^{※1}に関しても、火災による影響を考慮の上、期待することとする。

方針Ⅰ【独立性】

：重大事故防止設備は、内部火災によって対応する設計基準対象施設の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれのないこと。

方針Ⅱ【修復性】

：重大事故等対処設備であって重大事故防止設備でない設備は、修復性等も考慮の上、できる限り内部火災に対する頑健性を確保すること。

方針Ⅲ【重大事故等対処設備のみによる安全性確保】

: 内部火災が発生した場合においても、設計基準対象施設の機能に期待せずに重大事故等対処設備によりプラントの安全性に関する主要な機能^{※2}が損なわれるおそれのないこと。

※1:火災の影響により電動弁の遠隔操作機能が喪失した場合に、現場の環境状況を考慮の上、運転員等が現場へアクセスし、消火活動後、手動にて弁操作を実施する等。

※2:「未臨界移行」，「燃料冷却」，「格納容器除熱」及び「使用済燃料プール注水」機能とする。

2.2 方針への適合性確認の流れ

2.1に示した防護方針への適合性の確認においては、まず、設置許可基準規則第三十七条以降の各条文に該当する重大事故等対処施設を抽出し、それらを「防止設備」、「緩和設備」及び「防止でも緩和でもない設備」に分類する。これらの分類を行った上で、方針Ⅰ及びⅡへの適合性を確認する一次評価と、方針Ⅲへの適合性を確認する二次評価の二つの段階にて確認する。

(1) 方針Ⅰへの適合性の確認(一次評価)

方針Ⅰへの適合について確認すべき対象は「防止設備」に分類された設備であり、以下のような流れでその適合性を確認する。

- ①：各条文の「防止設備」が、単一の火災による影響でその安全機能を維持できるか。
- ②：①にて維持できない場合は、単一の火災で当該防止設備に対応する設計基準対象施設の安全機能が同時に喪失していないか。
- ③：②にて同時に喪失していた場合は、各種対応を実施する。

(2) 方針Ⅱへの適合性の確認(一次評価)

方針Ⅱへの適合について確認すべき対象は「緩和設備」及び「防止でも緩和でもない設備」に分類された設備であり、以下のような流れでその適合性を確認する。

- ①：各条文の「緩和設備」及び「防止でも緩和でもない設備」が、単一の火災による影響でその安全機能を維持できるか。
- ②：①にて維持できない場合は、修復性等を考慮したできる限りの頑健性を確保する。

(3) 方針Ⅲへの適合性の確認(二次評価)

方針Ⅲへの適合性については、以下のような流れで確認する。

- ①：火災による影響を考慮した上で、設計基準対象施設の機能に期待せず、重大事故等対処設備によって「未臨界移行」、「燃料冷却」、「格納容器除熱」及び「使用済燃料プール注水」機能が維持できるか。
- ②：①にて維持できない場合は、各種対応を実施する。

3. 火災による重大事故対処設備の独立性・修復性

3.1 重大事故防止設備の火災による設計基準事故対処設備等への影響(独立性)

設置許可基準規則第四十三条第2項第三号を火災の観点からみると、常設重大事故防止設備は、単一の火災によって当該設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能とが同時喪失しないことを要求している。また、設置許可基準規則第四十三条第3項第七号を火災の観点からみると、可搬型重大事故防止設備は、単一の火災によって当該設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能とが同時喪失しないこと、及び当該設備の機能と使用済燃料貯蔵槽の冷却機能若しくは注水機能とが同時喪失しないこと、さらには当該設備の機能と常設重大事故防止機能の重大事故対処に必要な機能とが同時喪失しないことを要求している。

このため、まずは単一の火災によって可搬型重大事故防止設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能が同時に喪失しないこと、当該設備の機能と使用済燃料貯蔵槽の冷却機能若しくは注水機能が同時に喪失しないこと、及び当該設備の機能と常設重大事故防止設備の重大事故対処に必要な機能が同時に機能喪失しないことを確認する。

次に、単一の火災によって常設重大事故防止設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能が同時に喪失しないことを示す。

また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置していることを示す。

なお、上記の確認は、重大事故防止設備の各機能について、火災によって当該設備の機能と、当該設備が代替する機能を有する設計基準事故対処設備の安全機能が同時に喪失しないことを確認することによって、任意の単一火災によって、重大事故防止設備の機能と設計基準事故対処設備の安全機能が

同時に喪失しないことを示す。

3.1.1 可搬型重大事故防止設備の火災による設計基準事故対処設備等への影響

重大事故防止設備のうち可搬型のものを第1表に示す。

第1表 可搬型重大事故防止設備 (1/2)

可搬型重大事故防止設備		関連 条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
可搬型代替直流電源設備による逃がし安全弁機能回復	可搬型代替直流電源設備	46	125V系蓄電池A系 125V系蓄電池B系
逃がし安全弁用可搬型蓄電池による逃がし安全弁機能回復	逃がし安全弁用可搬型蓄電池		125V系蓄電池A系 125V系蓄電池B系
非常用窒素供給系による窒素確保	非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ		(アキュムレータ)
非常用逃がし安全弁駆動系による原子炉減圧	非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベ		(アキュムレータ)
低圧代替注水系(可搬型)による原子炉注水	可搬型代替注水中型ポンプ	47	残留熱除去系(低圧注水系) 低圧炉心スプレイ系
	可搬型代替注水大型ポンプ		
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	第二弁操作室空気ポンベユニット(空気ポンベ)	48	—
	窒素供給装置		
	窒素供給装置用電源車		
	可搬型代替注水中型ポンプ		
	可搬型代替注水大型ポンプ		
代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)による原子炉格納容器内の冷却	可搬型代替注水中型ポンプ	49	残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却系) 残留熱除去系(サブプレッション・プール冷却系)
	可搬型代替注水大型ポンプ		
可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系(注水ライン)を使用した使用済燃料プール注水	可搬型代替注水中型ポンプ	54	残留熱除去系(使用済燃料プール水の冷却及び補給) 燃料プール冷却浄化系
	可搬型代替注水大型ポンプ		
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系(常設スプレイヘッド)を使用した使用済燃料プール注水及びブレイ	可搬型代替注水大型ポンプ		残留熱除去系(使用済燃料プール水の冷却及び補給) 燃料プール冷却浄化系
	可搬型代替注水大型ポンプ		
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系(可搬型スプレイノズル)を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	可搬型代替注水大型ポンプ	残留熱除去系(使用済燃料プール水の冷却及び補給) 燃料プール冷却浄化系	
	可搬型スプレイノズル		
	ホース [流路]		

第1表 可搬型重大事故防止設備 (2/2)

可搬型重大事故防止設備		関連 条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
水の供給	可搬型代替注水中型ポンプ	56	—
	可搬型代替注水大型ポンプ		
	ホース [流路]		
可搬型代替交流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車	57	2C・2D 非常用ディーゼル発電機
	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）電路 [交流電路]		
	燃料給油設備（タンクローリ）		
可搬型代替直流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車	57	125V系蓄電池A系・B系
	可搬型整流器		
	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）電路 [交流電路]		
	可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）～可搬型整流器電路 [交流電路]		
	可搬型整流器～可搬型代替低圧電源車接続盤（西側）及び（東側）電路 [直流電路]		
燃料給油設備（タンクローリ）			
燃料給油設備による給油	タンクローリ		2C・2D非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ
温度、圧力、水位、注水量の計測・監視	可搬型計測器（原子炉圧力容器及び原子炉格納容器内の温度、圧力、水位及び流量（注水量）計測用）	58	—
圧力、水位、注水量の計測・監視	可搬型計測器（原子炉圧力容器及び原子炉格納容器内の圧力、水位及び流量（注水量）計測用）		
通信連絡	携行型有線通話装置	61	送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話機、PHS端末及びFAX）
	無線連絡設備（携帯型）		
	衛星電話設備（携帯型）		
発電所内の通信連絡	携行型有線通話装置	62	送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話機、PHS端末及びFAX）
	無線連絡設備（携帯型）		
	衛星電話設備（携帯型）		

第1表の設備のうち、可搬型代替注水中型ポンプ、可搬型代替注水大型ポンプ、可搬型スプレイノズル、ホース[流路]、可搬型代替低圧電源車、可搬型整流器、タンクローリ、可搬型窒素供給装置、可搬型窒素供給装置用電源車、交流電路及び直流電路は、原子炉建屋、常設代替高圧電源装置等とは距離的に離れた場所に配備することとしており、これらの設備に火災が発生しても、各重大事故防止設備が代替する機能を有する設計基準事故対象設備、使用済燃料プールの冷却機能若しくは注水機能、又は常設重大事故防止設備に影響を及ぼすおそれはない。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。

第二弁操作室空気ボンベユニットについては、不燃性材料で構成された過圧防止の安全弁を設ける等、火災により影響を受けることは考えにくい。すなわち、2.2.(1)①において、安全機能が喪失しないと判断する。

非常用窒素供給系高圧窒素ポンベは原子炉建屋 [] に、非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベは原子炉建屋 [] に、逃がし安全弁用可搬型蓄電池は [] に、それぞれ分散して設置する。一方、当該ポンベが代替する機能を有する設計基準事故対処設備である自動減圧系の圧縮空気供給機能(駆動用窒素源)は格納容器内に設置されている。したがって、火災によって非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ及び非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベと圧縮空気供給機能(駆動用窒素源)が同時に機能喪失することはない。また、逃がし安全弁用可搬型蓄電池が代替する機能を有する設計基準事故対処設備である125V系蓄電池A系・B系は原子炉建屋 [] に設置されている。したがって、火災によって逃がし安全弁用可搬型蓄電池と125V系蓄電池A系・B系が同時に機能喪失することはない。また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。

(第1-1~1-5図)

携行型有線通話装置は中央制御室及び緊急時対策所内に設置することとしているが、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設である送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話機、PHS端末及びFAX）はサービス建屋及び事務本館に設置しており、位置的分散が図られていることから、火災によって発電所内の通信連絡機能が喪失することはない。

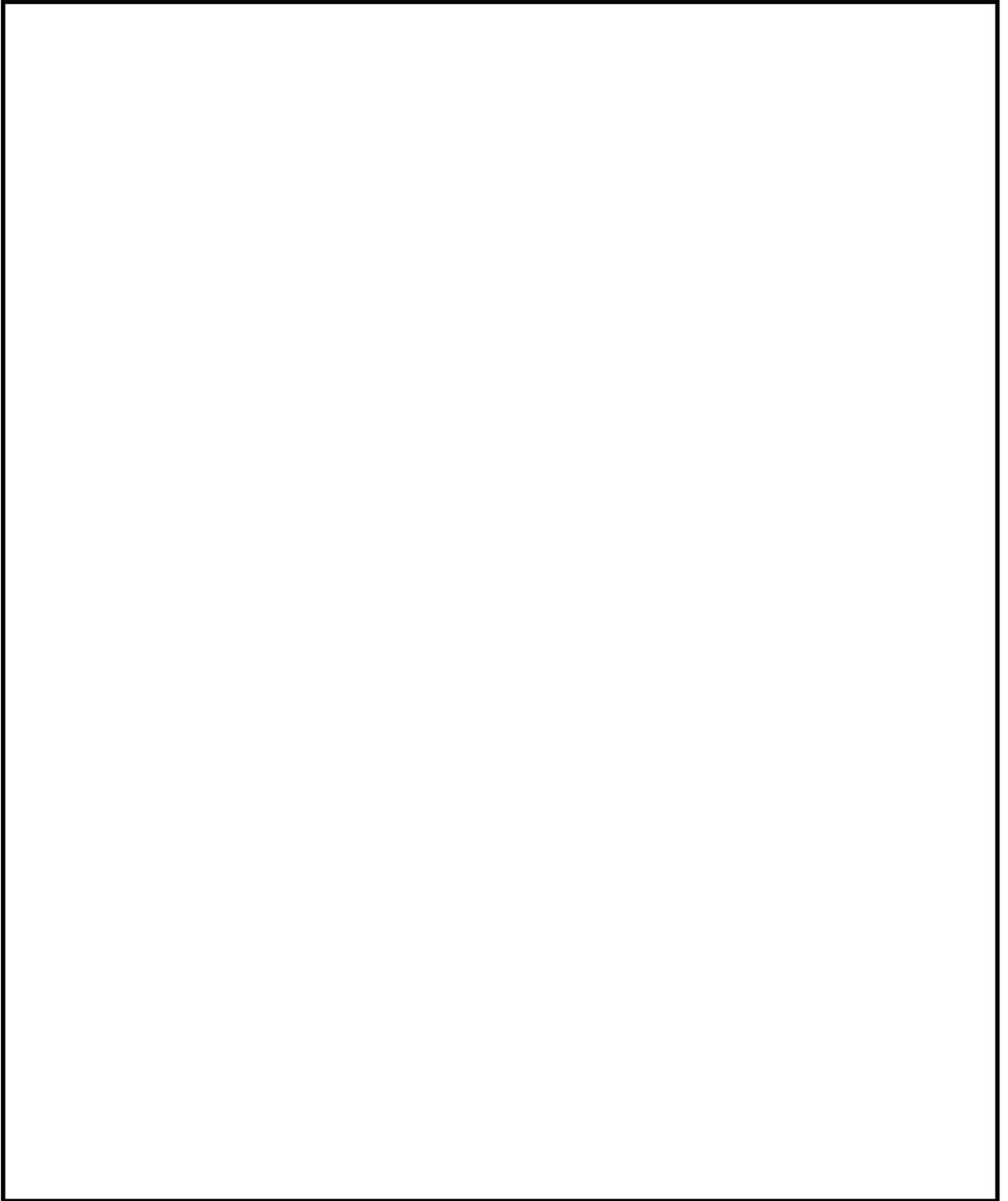
また、無線連絡設備（携帯型）、衛星電話設備（携帯型）については、緊急時対策所内に保管することとしているが、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設である送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話機、PHS端末及びFAX）はサービス建屋及び事務本館に設置しており、位置的分散が図られていることから、火災によって発電所内の通信連絡機能が喪失することはない。

すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。

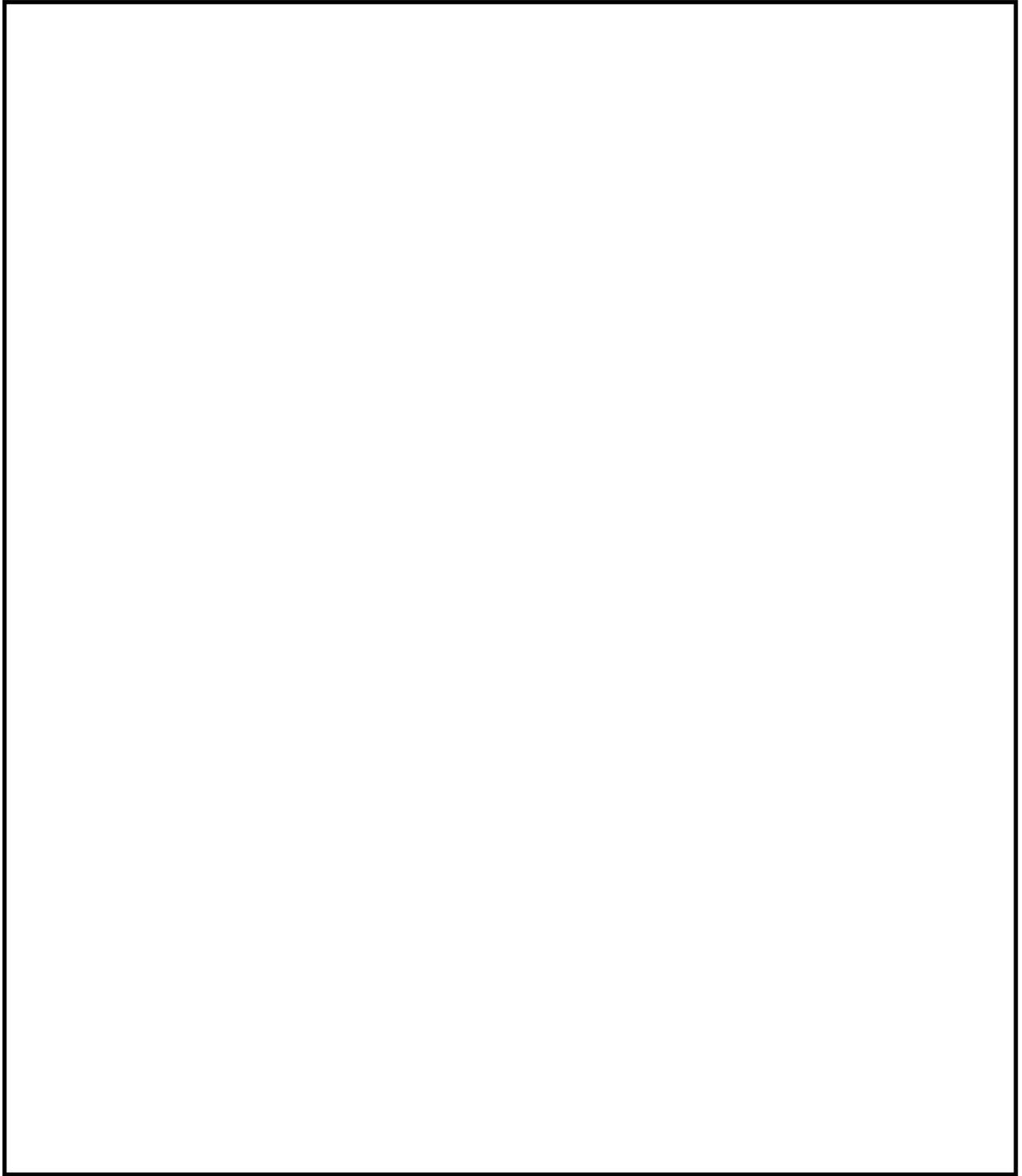
(第2-1~2-4図)

以上より、単一の火災によって、可搬型重大事故防止設備は、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれはない。

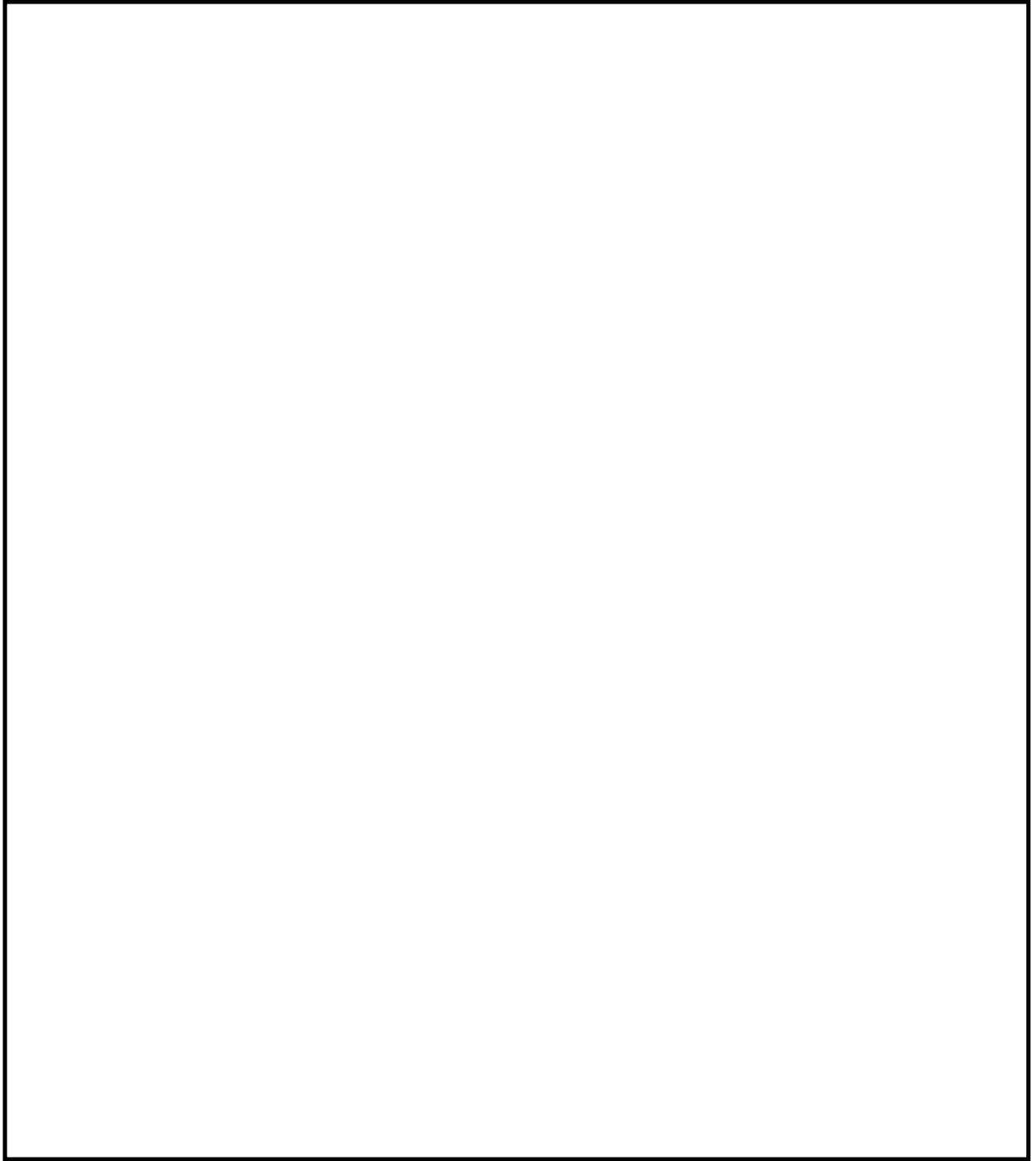
また、当該設備の機能と使用済燃料プールの冷却機能若しくは注水機能も同時に喪失しない。さらに、当該設備の機能と常設重大事故防止設備の重大事故対処に必要な機能についても同時に機能喪失しない。



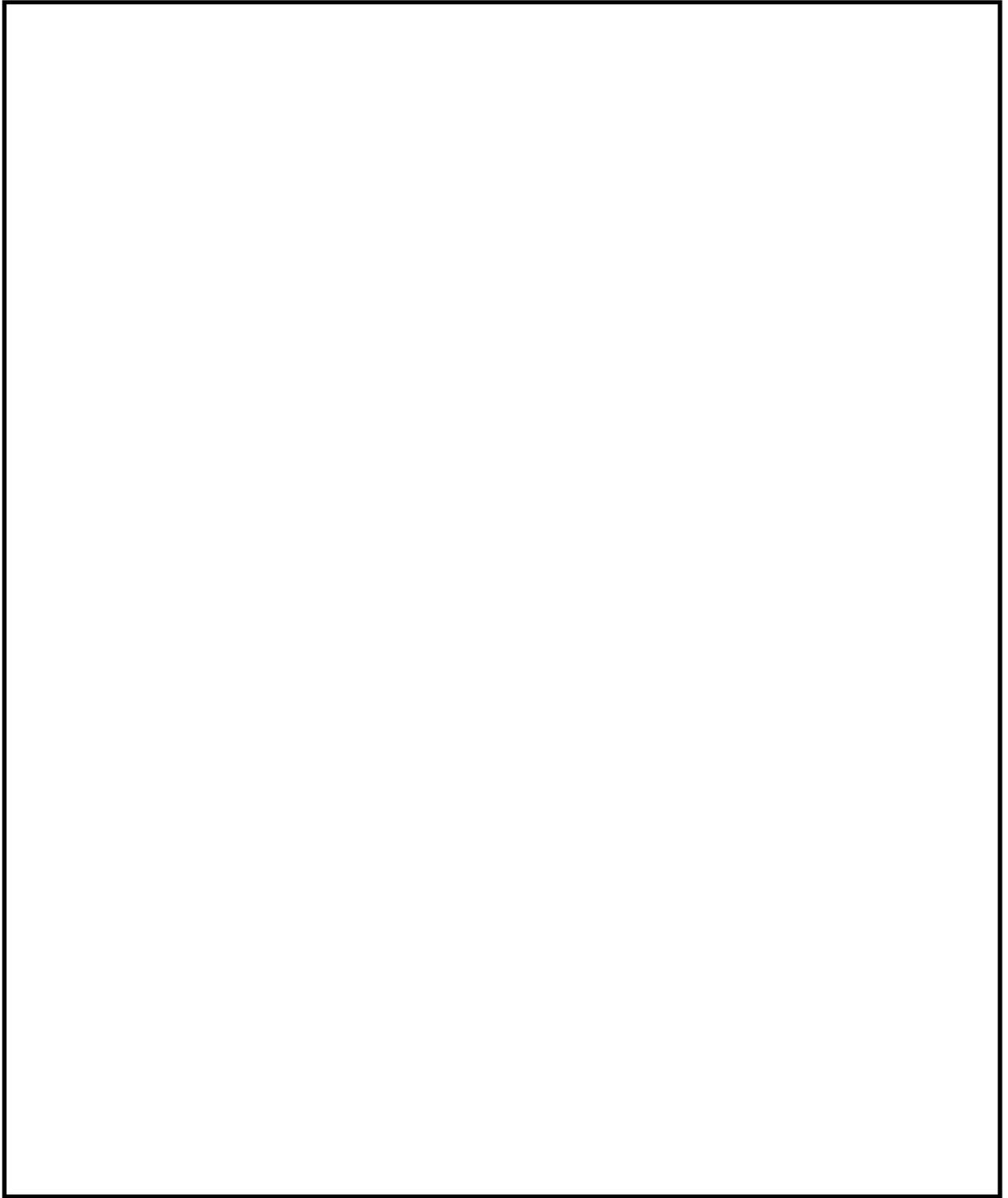
第 1-1 図 第二弁操作室空気ポンベユニットの配置



第1-2図 非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ及び自動減圧機能用アキュムレータの配置



第 1-3 図 非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベの配置



第 1-4 図 逃がし安全弁用可搬型蓄電池の配置

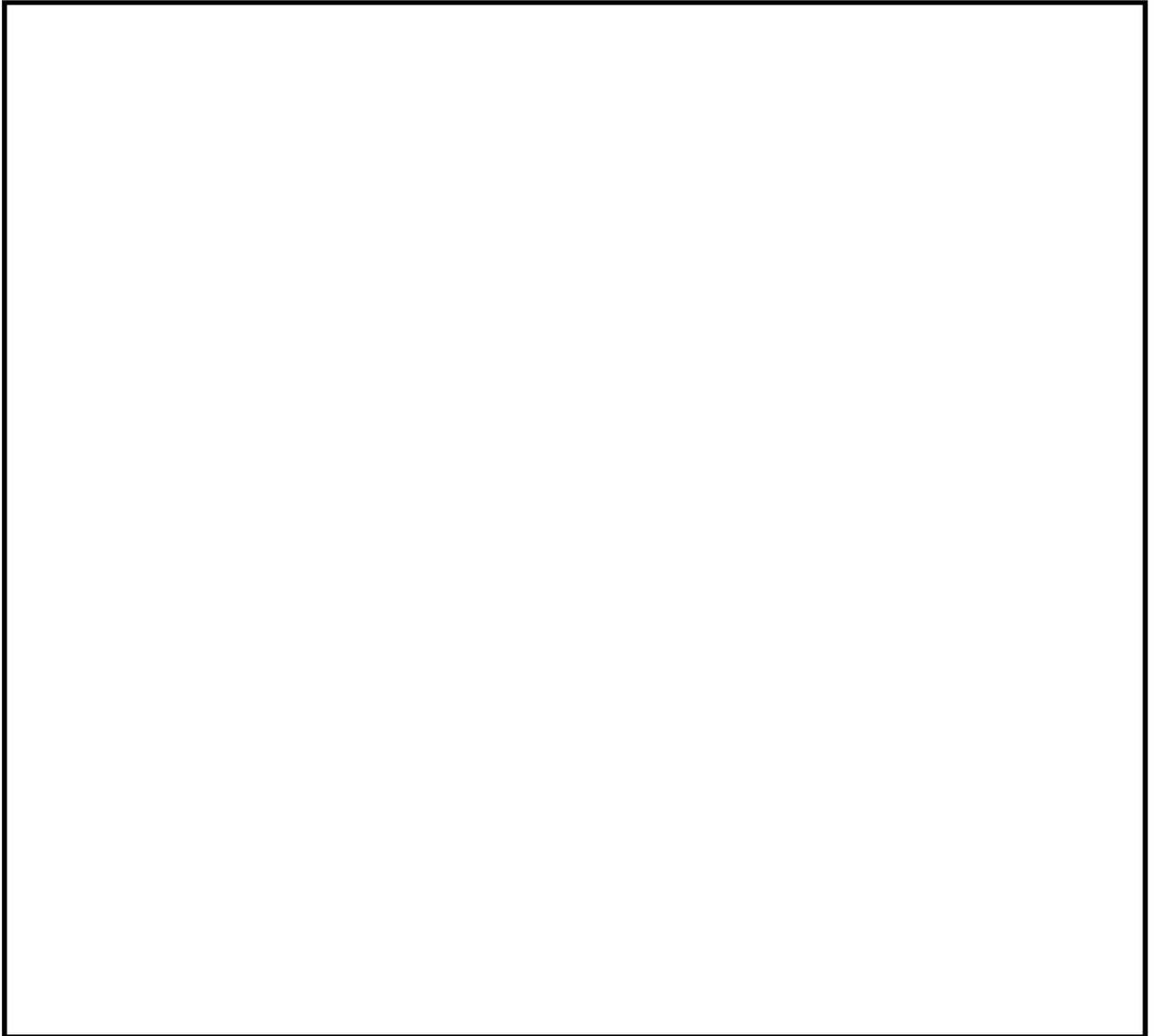
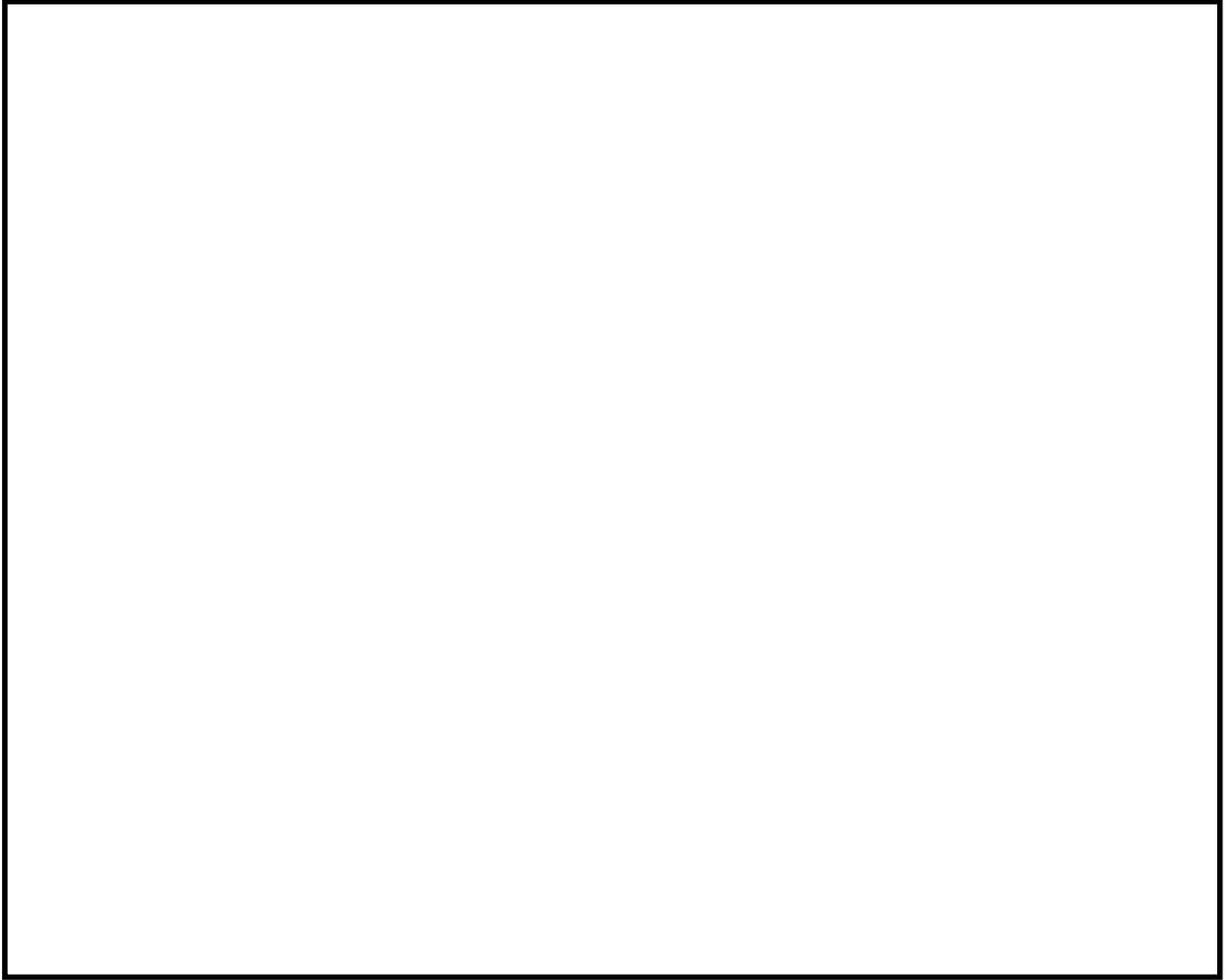
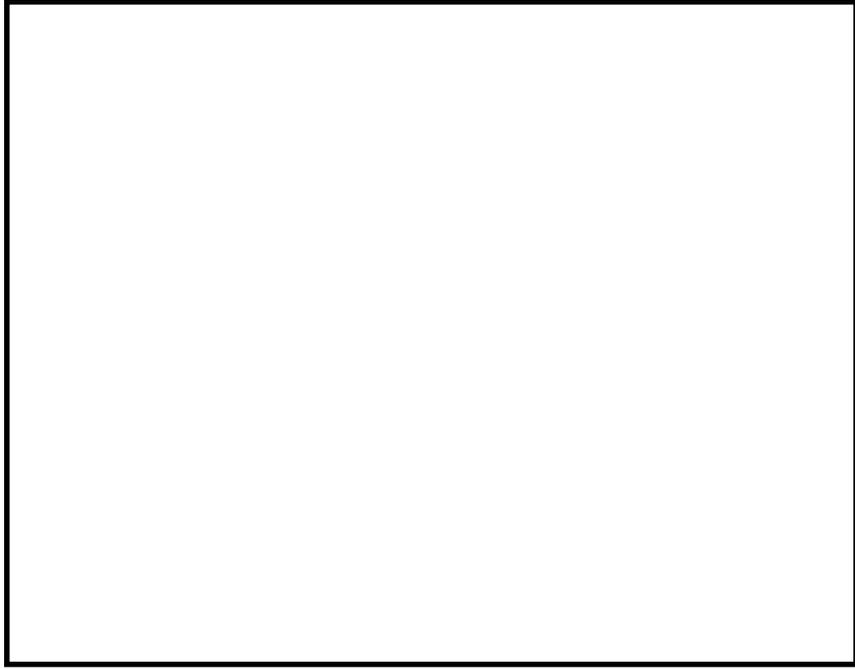


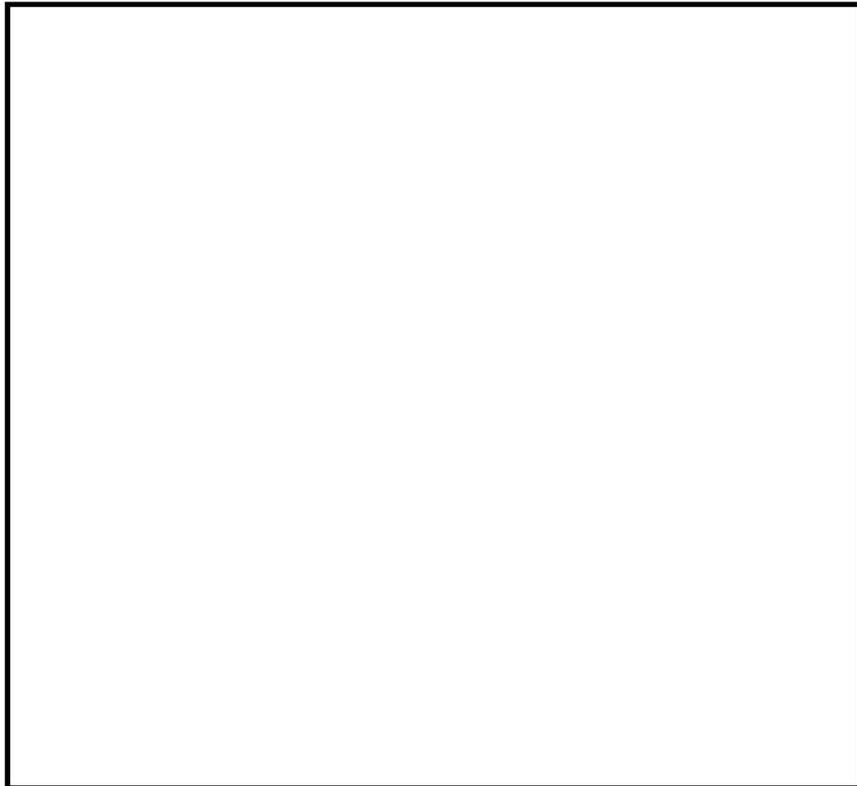
図 1-5 125V 系蓄電池 A 系・B 系の配置



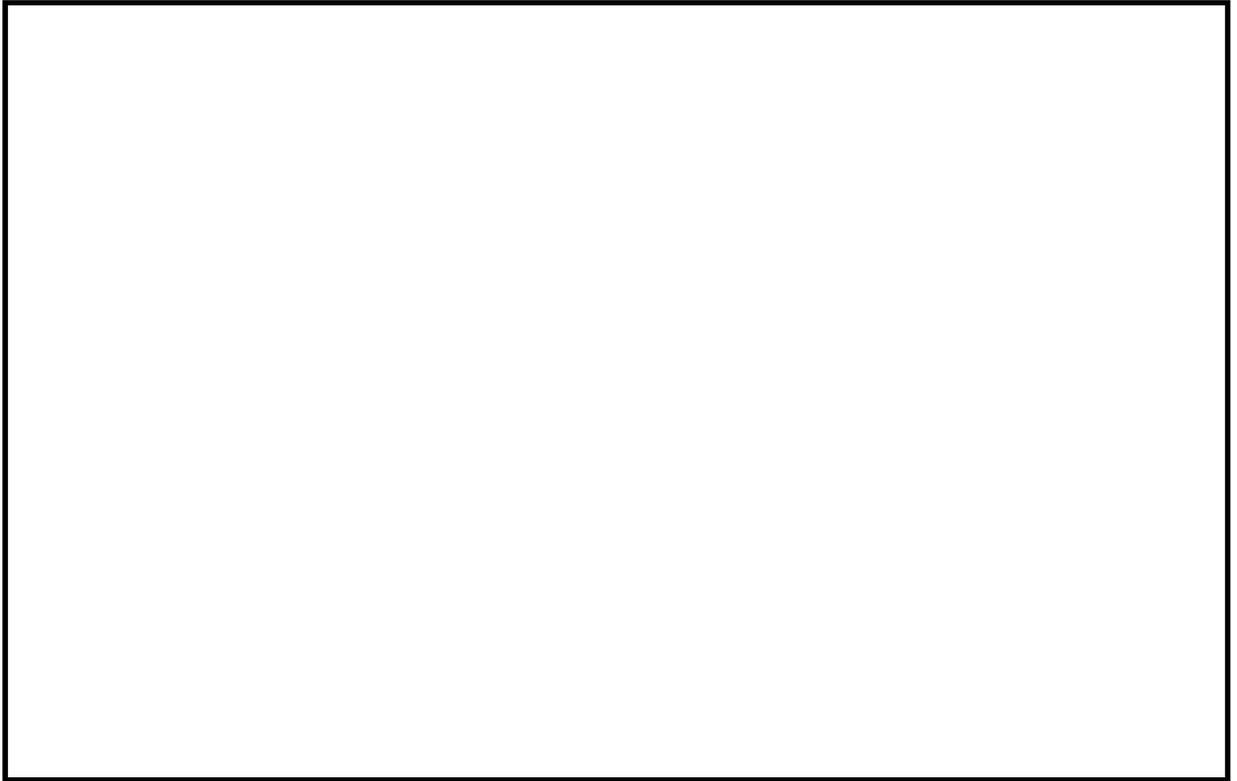
第2-1図 携行型有線通話装置の配置



第2-2図 送受話器（ページング）の配置



第2-3図 電力保安通信用電話設備の配置



第2-4図 衛星電話設備（携帯型）の配置

3.1.2 常設重大事故防止設備の火災による設計基準事故対処設備への影響

重大事故防止設備のうち常設のものを第2-1表に示す。

第2-1表 常設重大事故防止設備 (1/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入	A T W S緩和設備（代替制御棒挿入機能）	44	原子炉緊急停止系
	A T W S緩和設備（代替制御棒挿入機能）手動スイッチ		
	制御棒		
	制御棒駆動機構		
	制御棒駆動系水圧制御ユニット		
	制御棒駆動系配管・弁〔流路〕		
再循環系ポンプ停止による原子炉出力抑制	A T W S緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）		原子炉緊急停止系 制御棒 制御棒駆動系水圧制御ユニット
	再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ		
	低速度用電源装置遮断器手動スイッチ		
ほう酸水注入	ほう酸水注入ポンプ		原子炉緊急停止系 制御棒 制御棒駆動系水圧制御ユニット
	ほう酸水貯蔵タンク		
	ほう酸水注入系配管・弁〔流路〕		
	原子炉圧力容器〔注入先〕	(原子炉圧力容器)	
自動減圧系の起動阻止スイッチによる原子炉出力急上昇防止	自動減圧系の起動阻止スイッチ	自動減圧系	
高圧代替注水系による原子炉注水	常設高圧代替注水系ポンプ	45	高圧炉心スプレイ系, 原子炉隔離時冷却系
	高圧代替注水系タービン止め弁		
	高圧代替注水系（蒸気系）配管・弁〔流路〕		
	主蒸気系配管・弁〔流路〕		
	原子炉隔離時冷却系（蒸気系）配管・弁〔流路〕		
	高圧代替注水系（注水系）配管・弁〔流路〕		
	高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ〔流路〕		
	原子炉隔離時冷却系（注水系）配管・弁〔流路〕		
	原子炉圧力容器〔注水先〕		
	サブプレッション・チェンバ〔水源〕		(サブプレッション・チェンバ)

第2-1表 常設重大事故防止設備 (2/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
原子炉隔離時冷却系による原子炉注水	原子炉隔離時冷却系ポンプ	45	(原子炉隔離時冷却系) 高圧炉心スプレイ系
	原子炉隔離時冷却系 (蒸気系) 配管・弁 [流路]		
	原子炉隔離時冷却系蒸気供給弁		
	主蒸気系配管・弁 [流路]		
	原子炉隔離時冷却系 (注水系) 配管・弁・ストレーナ [流路]		
	原子炉圧力容器 [注水先]		
	サブプレッション・チェンバ [水源]		
高圧炉心スプレイ系による原子炉注水	高圧炉心スプレイ系ポンプ		(高圧炉心スプレイ系) 原子炉隔離時冷却系
	高圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパージャ [流路]		(原子炉圧力容器)
	原子炉圧力容器 [注水先]		(サブプレッション・チェンバ)
	サブプレッション・チェンバ [水源]		
ほう酸水注入系による原子炉注水 (ほう酸水注入)	ほう酸水注入ポンプ		原子炉緊急停止系 制御棒 制御棒駆動系水圧制御ユニット
	ほう酸水注入系配管・弁 [流路]		
	ほう酸水貯蔵タンク [水源]		
	原子炉圧力容器 [注水先]		
原子炉冷却材圧力バウンダリの圧力上昇抑制	逃がし安全弁 (安全弁機能)	(逃がし安全弁)	
	主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ [流路]	(主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ)	
逃がし安全弁	逃がし安全弁 [操作対象弁]	(逃がし安全弁)	
	自動減圧機能用アキュムレータ	(アキュムレータ)	
	主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ [流路]	(主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ)	
原子炉減圧の自動化	過渡時自動減圧機能	自動減圧系	
	自動減圧系の起動阻止スイッチ		
非常用窒素供給系による窒素確保	自動減圧機能用アキュムレータ [流路]	(アキュムレータ)	
	非常用窒素供給系配管・弁 [流路]		
非常用逃がし安全弁駆動系による原子炉減圧	非常用逃がし安全弁駆動系配管・弁 [流路]	(アキュムレータ)	

第2-1表 常設重大事故防止設備 (3/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
インターフェイスシステムLOCA隔離弁	高压炉心スプレイ系注入弁	46	(高压炉心スプレイ系注入弁)
	原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁		(原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁)
	低压炉心スプレイ系注入弁		(低压炉心スプレイ系注入弁)
	残留熱除去系A系注入弁		(残留熱除去系A系注入弁)
	残留熱除去系B系注入弁		(残留熱除去系B系注入弁)
	残留熱除去系C系注入弁		(残留熱除去系C系注入弁)
低压代替注水系(常設)による原子炉注水	常設低压代替注水系ポンプ	47	残留熱除去系(低压注水系) 低压炉心スプレイ系
	低压代替注水系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系C系配管・弁 [流路]		
	原子炉压力容器 [注水先]		(原子炉压力容器)
	代替淡水貯槽 [水源]		(サブプレッション・チェンバ)
低压代替注水系(可搬型)による原子炉注水	低压代替注水系配管・弁 [流路]	47	残留熱除去系(低压注水系) 低压炉心スプレイ系
	低压炉心スプレイ配管・弁・スパー ジャ [流路]		
	残留熱除去系C系配管・弁 [流路]		
	原子炉压力容器 [注水先]		(原子炉压力容器)
	西側淡水貯水設備 [水源]		(サブプレッション・チェンバ)
	代替淡水貯槽 [水源]		
残留熱除去系(低压注水系)による原子炉注水	残留熱除去系ポンプ	47	(残留熱除去系(低压注水系)) 低压炉心スプレイ系
	残留熱除去系熱交換器		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]		
	原子炉压力容器 [注水先]		(原子炉压力容器)
	サブプレッション・チェンバ [水源]		(サブプレッション・チェンバ)

第2-1表 常設重大事故防止設備 (4/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設	
系統機能	主要設備			
低圧炉心スプレイ系による原子炉注水	低圧炉心スプレイ系ポンプ	47	(低圧炉心スプレイ系) 残留熱除去系(低圧注水系)	
	低圧炉心スプレイ系配管・弁・ストレーナ・スパージャ [流路]			
	原子炉圧力容器 [注水先]			(原子炉圧力容器)
	サブプレッション・チェンバ [水源]			(サブプレッション・チェンバ)
残留熱除去系(原子炉停止時冷却系)による原子炉除熱	残留熱除去系ポンプ		(残留熱除去系(原子炉停止時冷却系))	
	残留熱除去系熱交換器			
	残留熱除去系配管・弁 [流路]			
	再循環系配管・弁 [流路]			
	原子炉圧力容器 [注水先, 水源]			(原子炉圧力容器)
緊急用海水系	緊急用海水ポンプ		残留熱除去系海水系	
	緊急用海水系ストレーナ			
	緊急用海水系配管・弁 [流路]			
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]			
残留熱除去系海水系	残留熱除去系海水系ポンプ	(残留熱除去系海水系)		
	残留熱除去系海水系ストレーナ			
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]			
非常用取水設備	貯留堰	(貯留堰)		
	取水構造物※ ¹	(取水路, 取水ピット)		
	SA用海水ピット取水塔	取水路, 取水ピット		
	海水引込み管	取水路, 取水ピット		
	SA用海水ピット	取水路, 取水ピット		
	緊急用海水取水管	取水路, 取水ピット		
	緊急用海水ポンプピット	取水路, 取水ピット		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (5/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設	
系統機能	主要設備			
格納容器圧力逃がし装置 による原子炉格納容器内 の減圧及び除熱	フィルタ装置	48	—	
	第一弁 (S/C側)			
	第一弁 (D/W側)			
	第二弁			
	第二弁バイパス弁			
	遠隔人力操作機構			
	第二弁操作室遮蔽			
	第二弁操作室差圧計			
	圧力開放板			
	フィルタ装置遮蔽			
	配管遮蔽			
	移送ポンプ			
	西側淡水貯水設備 [水源]			(サブプレッション・チェン バ)
	代替淡水貯槽 [水源]			
	不活性ガス系配管・弁 [流路]			—
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]			
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁 [流路]			
	原子炉格納容器 (サブプレッション・ チェンバ含む) [流路]			
	真空破壊装置 [流路]			
	窒素供給配管・弁 [流路]			
	第二弁操作室空気ポンプユニット (配管・弁) [流路]			
	移送配管・弁 [流路]			
	補給水配管・弁 [流路]			

第2-1表 常設重大事故防止設備 (6/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	第一弁 (S/C側)	48	残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系) 残留熱除去系 (サブプレッション・プール冷却系)
	第一弁 (D/W側)		
	耐圧強化ベント系一次隔離弁		
	耐圧強化ベント系二次隔離弁		
	遠隔人力操作機構		
	不活性ガス系配管・弁 [流路]		
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]		
	非常用ガス処理系配管・弁 [流路]		
	非常用ガス処理系排気筒 [流路]		
	原子炉格納容器 (サブプレッション・チェンバ含む) [流路]		
	真空破壊装置 (S/C→D/W) [流路]		
残留熱除去系 (原子炉停止時冷却系) による原子炉除熱	残留熱除去系ポンプ	48	(残留熱除去系 (原子炉停止時冷却系))
	残留熱除去系熱交換器		
	残留熱除去系配管・弁 [流路]		
	再循環系配管・弁 [流路]		
	原子炉圧力容器 [注水先, 水源]		
残留熱除去系 (サブプレッション・プール冷却系) によるサブプレッション・プール水の除熱	残留熱除去系ポンプ	48	(残留熱除去系 (サブプレッション・プール冷却系))
	残留熱除去系熱交換器		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]		
	サブプレッション・チェンバ [注水先, 水源]		
残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系) による原子炉格納容器内の除熱	残留熱除去系ポンプ	48	(残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系)) (原子炉格納容器) (サブプレッション・チェンバ)
	残留熱除去系熱交換器		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド [流路]		
	原子炉格納容器 [注水先]		
	サブプレッション・チェンバ [水源]		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (7/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
残留熱除去系海水系による除熱	残留熱除去系海水系ポンプ	48	(残留熱除去系海水系)
	残留熱除去系海水系ストレーナ		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
緊急用海水系による除熱	緊急用海水ポンプ		残留熱除去系海水系
	緊急用海水系ストレーナ		
	緊急用海水系配管・弁〔流路〕		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
非常用取水設備	貯留堰		(貯留堰)
	取水構造物※ ¹		(取水路, 取水ピット)
	S A用海水ピット取水塔		取水路, 取水ピット
	海水引込み管	取水路, 取水ピット	
	S A用海水ピット	取水路, 取水ピット	
	緊急用海水取水管	取水路, 取水ピット	
	緊急用海水ポンプピット	取水路, 取水ピット	

第2-1表 常設重大事故防止設備 (8/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設		
系統機能	主要設備				
代替格納容器スプレイ冷却系（常設）による原子炉格納容器内の冷却	常設低圧代替注水系ポンプ	49	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系） 残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）		
	低圧代替注水系配管・弁〔流路〕				
	代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁〔流路〕				
	残留熱除去系B系配管・弁・スプレイヘッダ〔流路〕				
	原子炉格納容器〔注水先〕			(原子炉格納容器)	
	代替淡水貯槽〔水源〕			(サブプレッション・チェンバ)	
代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却	低圧代替注水系配管・弁〔流路〕		49	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系） 残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）	
	代替燃料プール注水系配管〔流路〕				
	代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁〔流路〕				
	残留熱除去系配管・弁・スプレイヘッダ〔流路〕				
	原子炉格納容器〔注水先〕				(原子炉格納容器)
	西側淡水貯水設備〔水源〕				(サブプレッション・チェンバ)
残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による格納容器内の除熱	残留熱除去系ポンプ	49	(残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）)		
	残留熱除去系熱交換器				
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッダ〔流路〕				
	原子炉格納容器〔注水先〕			(原子炉格納容器)	
	サブプレッション・チェンバ〔水源〕			(サブプレッション・チェンバ)	
残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）によるサブプレッション・プール水の除熱	残留熱除去系ポンプ	49	(残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）)		
	残留熱除去系熱交換器				
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ〔流路〕				
	サブプレッション・チェンバ〔注水先, 水源〕			(サブプレッション・チェンバ)	

第2-1表 常設重大事故防止設備 (9/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
緊急用海水系	緊急用海水ポンプ	49	残留熱除去系海水系
	緊急用海水系ストレーナ		
	緊急用海水系配管・弁〔流路〕		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
残留熱除去系海水系	残留熱除去系海水系ポンプ		(残留熱除去系海水系)
	残留熱除去系海水系ストレーナ		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
非常用取水設備	貯留堰		(貯留堰)
	取水構造物※ ¹		(取水路, 取水ピット)
	S A用海水ピット取水塔		取水路, 取水ピット
	海水引込み管		取水路, 取水ピット
	S A用海水ピット		取水路, 取水ピット
	緊急用海水取水管		取水路, 取水ピット
	緊急用海水ポンプピット	取水路, 取水ピット	

第2-1表 常設重大事故防止設備 (10/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設	
系統機能	主要設備			
可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水	低压代替注水系配管・弁〔流路〕	54	残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給） 燃料プール冷却浄化系	
	代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕			
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕			（使用済燃料プール）
	西側淡水貯水設備〔水源〕			（サプレッション・チェンバ）
	代替淡水貯槽〔水源〕			
常設低压代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（注水ライン）を使用した使用済燃料プール注水	常設低压代替注水系ポンプ		残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給） 燃料プール冷却浄化系	
	低压代替注水系配管・弁〔流路〕			
	代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕			（使用済燃料プール）
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕			（サプレッション・チェンバ）
	代替淡水貯槽〔水源〕			
常設低压代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッダ）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	常設低压代替注水系ポンプ		残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給） 燃料プール冷却浄化系	
	常設スプレイヘッダ			
	低压代替注水系配管・弁〔流路〕			（使用済燃料プール）
	代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕			（サプレッション・チェンバ）
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕			
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッダ）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	常設スプレイヘッダ		残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給） 燃料プール冷却浄化系	
	低压代替注水系配管・弁〔流路〕			（使用済燃料プール）
	代替燃料プール注水系配管・弁〔流路〕			（サプレッション・チェンバ）
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕			
	代替淡水貯槽〔水源〕			
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（可搬型スプレイノズル）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む）〔注水先〕	（使用済燃料プール）		
	代替淡水貯槽〔水源〕	（サプレッション・チェンバ）		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (11/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
代替燃料プール冷却系による使用済燃料プール冷却	代替燃料プール冷却系ポンプ	54	残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却） 燃料プール冷却浄化系
	代替燃料プール冷却系熱交換器		
	代替燃料プール冷却系配管・弁〔流路〕		
	燃料プール冷却浄化系配管・弁〔流路〕		
	スキマサージタンク〔流路〕		
	使用済燃料プール〔注水先〕		(使用済燃料プール)
	緊急用海水ポンプ		残留熱除去系海水系
	緊急用海水系ストレナ		
	緊急用海水系配管・弁〔流路〕		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
	S A用海水ピット取水塔		
	海水引込み管		取水路，取水ピット
	S A用海水ピット		取水路，取水ピット
緊急用海水取水管	取水路，取水ピット		
緊急用海水ポンプピット	取水路，取水ピット		
使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度（S A広域）	56	使用済燃料プール水位 燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度 使用済燃料プール温度 燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ 原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタ 原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタ
	使用済燃料プール温度（S A）		
	使用済燃料プールエリア放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）		
	使用済燃料プール監視カメラ（使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む）		
重大事故等収束のための水源 ※ 水源としては海も使用可能	西側淡水貯水設備	56	(サプレッション・チェンバ)
	代替淡水貯槽		
	サプレッション・チェンバ		
水の供給	ほう酸水貯蔵タンク	56	原子炉緊急停止系，制御棒，制御棒駆動系水圧制御ユニット
	S A用海水ピット取水塔		取水路，取水ピット
	海水引込み管		取水路，取水ピット
	S A用海水ピット		取水路，取水ピット
	貯留堰		(貯留堰)
取水構造物	(取水路，取水ピット)		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (12/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
常設代替交流電源設備による給電	常設代替高圧電源装置	57	2C・2D非常用ディーゼル発電機
	常設代替高圧電源装置～緊急用M/C～M/C 2C及び2D電路 [交流電路]		
	緊急用M/C～緊急用MCC電路 [交流電路]		
	燃料給油設備 (軽油貯蔵タンク)		
	燃料給油設備 (常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ)		
	燃料給油設備 (常設代替高圧電源装置燃料移送系配管・弁 [燃料流路])		
可搬型代替交流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) ～P/C 2C及び2D電路 [交流電路]	57	2C・2D非常用ディーゼル発電機
	燃料給油設備 (可搬型設備用軽油タンク)		
所内常設直流電源設備による給電	125V系蓄電池A系	57	2C・2D非常用ディーゼル発電機
	125V系蓄電池B系		
	125V系蓄電池A系～直流125V主母線盤2A電路 [直流電路]		
	125V系蓄電池B系～直流125V主母線盤2B電路 [直流電路]		
可搬型代替直流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) ～直流125V主母線盤2A及び2B電路 [直流電路]	57	125V系蓄電池A系・B系
	燃料給油設備 (可搬型設備用軽油タンク)		
代替所内電気設備による給電	緊急用M/C	57	非常用所内電気設備
	緊急用P/C		
	緊急用MCC		
	緊急用電源切替盤		
	緊急用直流125V主母線盤		
	緊急用125V系蓄電池		
	緊急用125V系蓄電池～緊急用直流125V主母線盤電路 [直流電路]		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (13/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
非常用交流電源設備	2 C 非常用ディーゼル発電機	57	(2 C 非常用ディーゼル発電機)
	2 D 非常用ディーゼル発電機		(2 D 非常用ディーゼル発電機)
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機		(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機)
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク		(2 C 非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク)
	2 D 非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク		(2 D 非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク)
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油デイトンク		(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油デイトンク)
	2 C 非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 2 C 電路 [交流電路]		(2 C 非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 2 C 電路)
	2 D 非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 2 D 電路 [交流電路]		(2 D 非常用ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 2 D 電路)
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 H P C S 電路 [交流電路]		(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機～メタルクラッド開閉装置 H P C S 電路)
	2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ		(2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ)
	2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ		(2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ)
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機用海水ポンプ		(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機用海水ポンプ)
	2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 C 非常用ディーゼル発電機流路 [海水流路]		(2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 C 非常用ディーゼル発電機流路)
	2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 D 非常用ディーゼル発電機流路 [海水流路]		(2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポンプ～2 D 非常用ディーゼル発電機流路)
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機用海水ポンプ～高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機流路 [海水流路]		(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機用海水ポンプ～高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機流路)
	軽油貯蔵タンク		(軽油貯蔵タンク)
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ		(2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ)
2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	(2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ)		
高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ)		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (14/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
非常用交流電源設備	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁 [燃料流路]	57	(2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁)
	2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁 [燃料流路]		(2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁)
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁 [燃料流路]		(高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送系配管・弁)
非常用直流電源設備	125V系蓄電池A系	57	(125V系蓄電池A系)
	125V系蓄電池B系		(125V系蓄電池B系)
	125V系蓄電池H P C S系		(125V系蓄電池H P C S系)
	中性子モニタ用蓄電池A系		(中性子モニタ用蓄電池A系)
	中性子モニタ用蓄電池B系		(中性子モニタ用蓄電池B系)
	直流125V充電器A～直流125V主母線盤2 A電路 [直流電路]		(直流125V充電器A～直流125V主母線盤2 A電路)
	直流125V充電器B～直流125V主母線盤2 B電路 [直流電路]		(直流125V充電器B～直流125V主母線盤2 B電路)
	直流125V充電器H P C S～直流125V主母線盤H P C S電路 [直流電路]		(直流125V充電器H P C S～直流125V主母線盤H P C S電路)
	120/240V計装用主母線盤2 A～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 A電路 [交流及び直流電路]		(120/240V計装用主母線盤2 A～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 A電路)
	120/240V計装用主母線盤2 B～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 B電路 [交流及び直流電路]		(120/240V計装用主母線盤2 B～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 B電路)
	125V系蓄電池A系～直流125V主母線盤2 A電路 [直流電路]		(125V系蓄電池A系～直流125V主母線盤2 A電路)
	125V系蓄電池B系～直流125V主母線盤2 B電路 [直流電路]		(125V系蓄電池B系～直流125V主母線盤2 B電路)
	125V系蓄電池H P C S系～直流125V主母線盤H P C S電路 [直流電路]		(125V系蓄電池H P C S系～直流125V主母線盤H P C S電路)
中性子モニタ用蓄電池A系～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 A電路 [直流電路]	(中性子モニタ用蓄電池A系～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 A電路)		
中性子モニタ用蓄電池B系～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 B電路 [直流電路]	(中性子モニタ用蓄電池B系～直流±24V中性子モニタ用分電盤2 B電路)		
燃料給油設備による給油	可搬型設備用軽油タンク	57	(軽油貯蔵タンク) 2 C・2 D非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ
	軽油貯蔵タンク		
	常設代替高压電源装置燃料移送ポンプ		
	常設代替高压電源装置燃料移送系配管・弁 [燃料流路]		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (15/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
原子炉圧力容器内の 温度	原子炉圧力容器温度	58	主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力 原子炉圧力 (S A) 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (S A広帯域) 原子炉水位 (S A燃料域) 残留熱除去系熱交換器入口温 度
原子炉圧力容器内の 圧力	原子炉圧力		主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力 (S A) 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (S A広帯域) 原子炉水位 (S A燃料域) 原子炉圧力容器温度
	原子炉圧力 (S A)		主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (S A広帯域) 原子炉水位 (S A燃料域) 原子炉圧力容器温度

※1:主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (16/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設 ^{※1}
系統機能	主要設備		
原子炉压力容器内の水位	原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域)	58	主要パラメータの他チャンネル 原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域) 高压代替注水系系統流量 低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用) 代替循環冷却系原子炉注水流量 原子炉隔離時冷却系系統流量 高压炉心スプレイ系系統流量 残留熱除去系系統流量 低压炉心スプレイ系系統流量 原子炉圧力 原子炉圧力 (S A) サプレッション・チェンバ圧力
	原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域)		原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 高压代替注水系系統流量 低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用) 代替循環冷却系原子炉注水流量 原子炉隔離時冷却系系統流量 高压炉心スプレイ系系統流量 残留熱除去系系統流量 低压炉心スプレイ系系統流量 原子炉圧力 原子炉圧力 (S A) サプレッション・チェンバ圧力

※1: 主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (17/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設 ^{※1}
系統機能	主要設備		
原子炉压力容器への注水量	高压代替注水系系統流量	58	サブプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 常設高压代替注水系ポンプ吐出 圧力
	低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用) 低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用)		代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域)
	原子炉隔離時冷却系系統流量		サブプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出 圧力
	高压炉心スプレイ系系統流量		サブプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 高压炉心スプレイ系ポンプ吐出 圧力
	残留熱除去系系統流量		主要パラメータの他チャンネル サブプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 残留熱除去系ポンプ吐出圧力
	低压炉心スプレイ系系統流量		サブプレッション・プール水位 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) 低压炉心スプレイ系ポンプ吐出 圧力
原子炉格納容器への注水量	低压代替注水系格納容器スプレイ 流量 (常設ライン用) 低压代替注水系格納容器スプレイ 流量 (可搬ライン用)	代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位 サブプレッション・プール水位	

※1:主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (18/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
原子炉格納容器内の温度	ドライウエル雰囲気温度	58	主要パラメータの他チャンネル ドライウエル圧力 サブプレッション・チェンバ圧力
	サブプレッション・チェンバ雰囲気温度		主要パラメータの他チャンネル サブプレッション・プール水温度 サブプレッション・チェンバ圧力
	サブプレッション・プール水温度		主要パラメータの他チャンネル サブプレッション・チェンバ雰囲気温度
原子炉格納容器内の圧力	ドライウエル圧力		サブプレッション・チェンバ圧力 ドライウエル雰囲気温度
	サブプレッション・チェンバ圧力		ドライウエル圧力 サブプレッション・チェンバ雰囲気温度
原子炉格納容器内の水位	サブプレッション・プール水位		低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用)
			低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用)
			低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用)
			低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用)
			低压代替注水系格納容器スプレイ流量 (常設ライン用)
		低压代替注水系格納容器スプレイ流量 (可搬ライン用)	
		低压代替注水系格納容器スプレイ流量	
		低压代替注水系格納容器下部注水流量 代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位 ドライウエル圧力 サブプレッション・チェンバ圧力	
原子炉格納容器内の水素濃度	格納容器内水素濃度 (S A)	主要パラメータの他チャンネル	
原子炉格納容器内の放射線量率	格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W)	主要パラメータの他チャンネル 格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C)	
	格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C)	主要パラメータの他チャンネル 格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W)	
未臨界の維持又は監視	起動領域計装	主要パラメータの他チャンネル 平均出力領域計装	
	平均出力領域計装	主要パラメータの他チャンネル 起動領域計装	

※1: 主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (19/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
最終ヒートシンクの確保 (格納容器圧力逃がし装置)	フィルタ装置水位	58	主要パラメータの他チャンネル
	フィルタ装置圧力		ドライウェル圧力 サブプレッション・チェンバ圧力 フィルタ装置スクラビング水温度
	フィルタ装置スクラビング水温度		フィルタ装置圧力
	フィルタ装置出口放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)		主要パラメータ (フィルタ装置 出口放射線モニタ (高レンジ)) の他チャンネル
	フィルタ装置入口水素濃度		主要パラメータの他チャンネル 格納容器内水素濃度 (SA)
最終ヒートシンクの確保 (耐圧強化ベント系)	耐圧強化ベント系放射線モニタ		主要パラメータの他チャンネル
最終ヒートシンクの確保 (残留熱除去系)	残留熱除去系熱交換器入口温度		原子炉圧力容器温度 サブプレッション・プール水温度
	残留熱除去系熱交換器出口温度		残留熱除去系熱交換器入口温度 残留熱除去系海水系系統流量 緊急用海水系流量 (残留熱除去系熱交換器) 緊急用海水系流量 (残留熱除去系補機)
	残留熱除去系系統流量		残留熱除去系ポンプ吐出圧力

※1: 主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (20/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
格納容器バイパスの監視 (原子炉圧力容器内の状態)	原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域)	58	主要パラメータの他チャンネル 原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域)
	原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域)		原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域)
	原子炉圧力		主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力 (S A) 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域) 原子炉圧力容器温度
	原子炉圧力 (S A)		主要パラメータの他チャンネル 原子炉圧力 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域) 原子炉圧力容器温度
格納容器バイパスの監視 (原子炉格納容器内の状態)	ドライウエル雰囲気温度	58	主要パラメータの他チャンネル ドライウエル圧力
	ドライウエル圧力	サブプレッション・チェンバ圧力 ドライウエル雰囲気温度	
格納容器バイパスの監視 (原子炉建屋内の状態)	高压炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	58	原子炉圧力 原子炉圧力 (S A)
	原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	原子炉圧力 原子炉圧力 (S A)	
	残留熱除去系ポンプ吐出圧力	原子炉圧力 原子炉圧力 (S A)	
	低压炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	原子炉圧力 原子炉圧力 (S A)	
水源の確認 (1 / 2)	サブプレッション・プール水位	58	高压代替注水系系統流量 代替循環冷却系原子炉注水流量 原子炉隔離時冷却系系統流量 高压炉心スプレイ系系統流量 残留熱除去系系統流量 低压炉心スプレイ系系統流量 常設高压代替注水系ポンプ吐出圧力 代替循環冷却系ポンプ吐出圧力 原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力 高压炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力 残留熱除去系ポンプ吐出圧力 低压炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力

※1: 主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (21/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
水源の確認 (2/2)	代替淡水貯槽水位	58	低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用) 低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 (可搬ライン用) 低圧代替注水系格納容器下部注水流量 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) サプレッション・プール水位 常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力
	西側淡水貯水設備水位		低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用) 低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 (常設ライン用) 低圧代替注水系格納容器下部注水流量 原子炉水位 (広帯域) 原子炉水位 (燃料域) 原子炉水位 (SA広帯域) 原子炉水位 (SA燃料域) サプレッション・プール水位
原子炉格納容器内の酸素濃度	格納容器内酸素濃度 (SA)		主要パラメータの他チャンネル格納容器雰囲気放射線モニタ (D/W) 格納容器雰囲気放射線モニタ (S/C) ドライウエル圧力 サプレッション・チェンバ圧力

※1: 主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (22/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度 (S A広域)	58	使用済燃料プール温度 (S A) 使用済燃料プールエリア放射線 モニタ (高レンジ・低レンジ) 使用済燃料プール監視カメラ
	使用済燃料プール温度 (S A)		使用済燃料プール水位・温度 (S A広域) 使用済燃料プールエリア放射線 モニタ (高レンジ・低レンジ) 使用済燃料プール監視カメラ
	使用済燃料プールエリア放射線 モニタ (高レンジ・低レンジ)		使用済燃料プール水位・温度 (S A広域) 使用済燃料プール温度 (S A) 使用済燃料プール監視カメラ
	使用済燃料プール監視カメラ (使 用済燃料プール監視カメラ用空冷 装置を含む)		使用済燃料プール水位・温度 (S A広域) 使用済燃料プール温度 (S A) 使用済燃料プールエリア放射線 モニタ (高レンジ・低レンジ)
発電所内の通信連絡	安全パラメータ表示システム (S P D S)		(安全パラメータ表示システム (S P D S))

※1:主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (23/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する 設計基準対象施設※1
系統機能	主要設備		
その他	M/C 2 C 電圧	58	—
	M/C 2 D 電圧		—
	M/C HPCS電圧		—
	P/C 2 C 電圧		—
	P/C 2 D 電圧		—
	緊急用M/C 電圧		—
	緊急用P/C 電圧		—
	直流125V主母線盤 2 A 電圧		—
	直流125V主母線盤 2 B 電圧		—
	直流125V主母線盤 HPCS 電圧		—
	直流±24V中性子モニタ用分電盤 2 A 電圧		—
	直流±24V中性子モニタ用分電盤 2 B 電圧		—
	緊急用直流125V主母線盤電圧		—
	非常用窒素供給系供給圧力		—
	非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ 圧力		—
非常用逃がし安全弁駆動系供給圧 力	—		
非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒 素ポンベ圧力	—		

※1:主要設備の計測が困難となった場合の代替監視パラメータ

第2-1表 常設重大事故防止設備 (24/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
中央制御室換気系による居住性の確保	中央制御室遮蔽	59	(中央制御室遮蔽)
	中央制御室換気系空気調和機ファン		(中央制御室換気系)
	中央制御室換気系フィルタ系ファン		
	中央制御室換気系給排気隔離弁 [流路]		
	中央制御室換気系フィルタユニット		
	中央制御室換気系ダクト・ダンパ [流路]		
必要な情報の把握	安全パラメータ表示システム (SPDS)	61	(安全パラメータ表示システム (SPDS))
	無線通信装置 [伝送路]		
	無線通信装置アンテナ [伝送路]		
	安全パラメータ表示システム (SPDS) ~無線通信装置アンテナ電路 [伝送路]		
通信連絡	衛星電話設備 (屋外アンテナ) [伝送路]	61	送受信器 (ページング), 電力保安通信用電話設備 (固定電話機及びPHS端末)
	衛星制御装置 [伝送路]		
	衛星電話設備 (固定型) ~衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路 [伝送路]		
	専用接続箱~専用接続箱電路 [伝送路]		

第2-1表 常設重大事故防止設備 (25/25)

常設重大事故防止設備		関連条文	代替する機能を有する設計基準対象施設
系統機能	主要設備		
緊急時対策所用代替電源設備による給電	緊急時対策所用発電機	61	常用電源設備
	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク		
	緊急時対策所用発電機給油ポンプ		
	緊急時対策所用M/C電圧計		
	緊急時対策所用発電機～緊急時対策所用M/C電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用M/C～緊急時対策所用動力変圧器電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用動力変圧器～緊急時対策所用P/C電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用P/C～緊急時対策所用MCC電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用MCC～緊急時対策所用分電盤電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用125V系蓄電池～緊急時対策所用直流125V主母線盤電路 [直流電路]		
	緊急時対策所用直流125V主母線盤～緊急時対策所用直流125V分電盤電路 [直流電路]		
	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク～緊急時対策所用発電機給油ポンプ [燃料流路]		
	緊急時対策所用発電機給油ポンプ～緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク [燃料流路]		
	緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク～緊急時対策所用発電機 [燃料流路]		
発電所内の通信連絡	衛星電話設備 (固定型)	62	送受話器 (ページング), 電力保安通信用電話設備 (固定電話機, PHS端末及びFAX)
	安全パラメータ表示システム (SPDS)		(安全パラメータ表示システム (SPDS))
	専用接続箱～専用接続箱電路 [伝送路]		送受話器 (ページング), 電力保安通信用電話設備 (固定電話機及びPHS端末)
	衛星電話設備 (屋外アンテナ) [伝送路]		
	衛星制御装置 [伝送路]		
	衛星電話設備 (固定型)～衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路 [伝送路]		
	無線通信装置 [伝送路]		
	無線通信装置アンテナ [伝送路]		
	安全パラメータ表示システム (SPDS)～無線通信装置アンテナ電路 [伝送路]		

第2-1表の設備のうち、配管、手動弁、逆止弁、スパージャ、スプレイヘッド、ストレーナ、クエンチャ、アキュムレータ、熱交換器、発火性・引火性物質を内包しないタンク、代替淡水貯槽、西側淡水貯水設備、サプレッション・プール、スキマサージタンク、非常用取水設備、原子炉压力容器、原子炉格納容器、使用済燃料プール、遮蔽は金属等の不燃性材料で構築されていること、内部の液体の漏えいを防止するためのパッキンが装着されている場合でもパッキン類のシート面は機器内の液体と接触しており大幅な温度上昇は考えにくいことから、火災発生のおそれはない。また、逃がし安全弁・真空破壊弁については、原子炉運転中は窒素封入された原子炉格納容器内に設置されていることから、火災発生のおそれはない。すなわち、2.2.(1)①において安全機能が喪失しないと判断する。

上記以外の常設重大事故防止設備について、当該設備の機能と、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設の安全機能が火災によって同時に喪失しないことを以下に示す。

(1) 代替制御棒挿入機能，代替再循環系ポンプトリップ機能及びほう酸水注入系[44条]

代替制御棒挿入機能，代替再循環系ポンプトリップ機能及びほう酸水注入系は重大事故等時に原子炉の緊急停止機能及び未臨界維持機能を代替するための常設設備である。また，代替制御棒挿入機能が代替する機能を有する設計基準対象施設は「原子炉緊急停止系」であり，代替再循環系ポンプトリップ機能及びほう酸水注入系が代替する機能を有する設計基準対象施設は「原子炉緊急停止系」，「制御棒」及び「制御棒駆動水圧系水圧制御ユニット」である。

原子炉緊急停止系の機器等のうち，制御棒，制御棒案内管，制御棒駆動機構，制御棒カップリング，制御棒駆動機構カップリング，制御棒駆動機構ラッチ機構，制御棒駆動機構ハウジングについては，原子炉圧力容器内又は原子炉格納容器内に設置されており，不燃性材料で構成されていることから，火災により本機能に影響が及ぶおそれはない。

また，制御棒駆動水圧系水圧制御ユニットについては，フェイルセーフ設計となっており，火災によって電磁弁のケーブルが損傷した場合，あるいはスクラム弁・スクラムパイロット弁のダイヤフラム等が機能喪失した場合も，スクラム弁が「開」動作しスクラムすることから，火災により本機能に影響が及ぶおそれはない。さらに，万一火災によってケーブルが損傷し，すべての電磁弁が無励磁とならない場合においても，電磁弁の電源をOFFとすることによってスクラム弁を「開」動作しスクラムさせることができる。

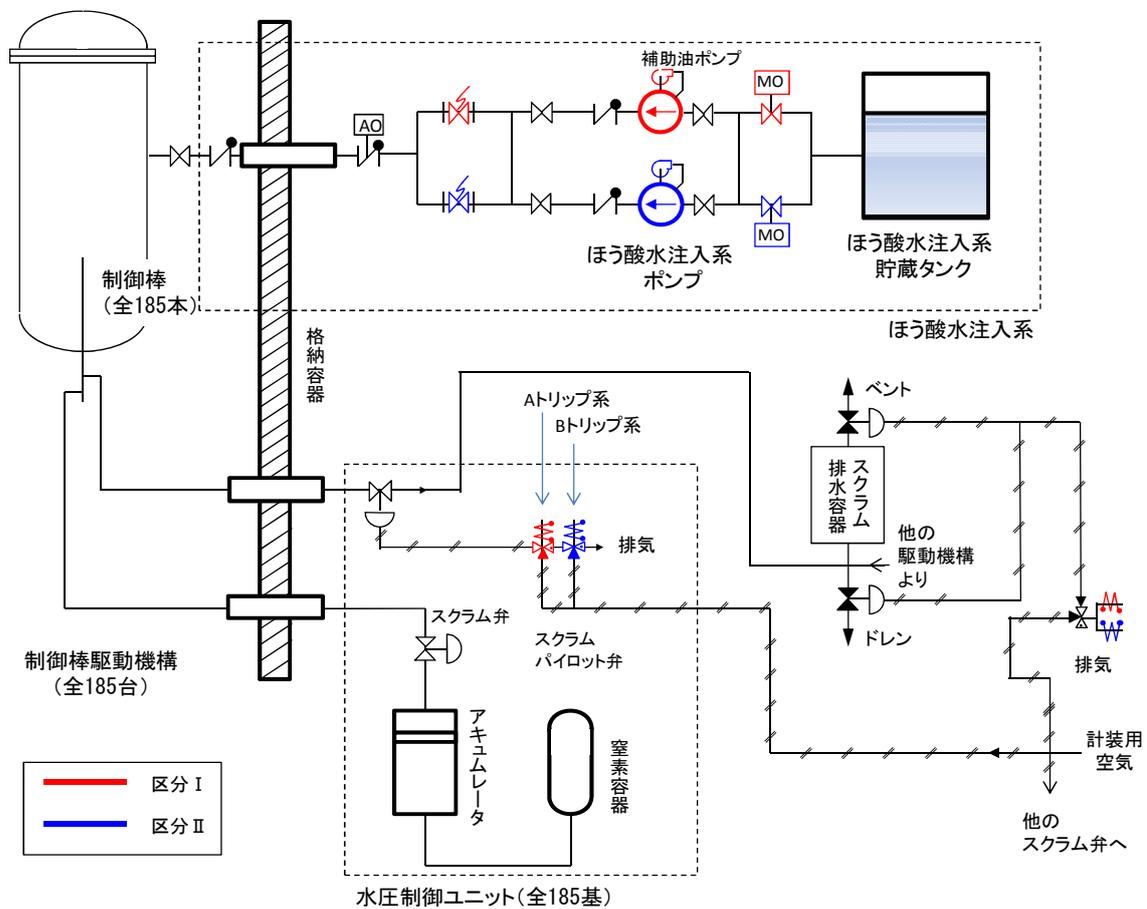
一方，ほう酸水注入系については原子炉建屋原子炉棟5階に設置されており，未臨界維持機能として同等の機能を有している制御棒駆動機構(水圧制御ユニットは原子炉建屋原子炉棟3階に設置，制御棒駆動機構は原子

炉格納容器内に設置)と位置的分散を図る設計とする。

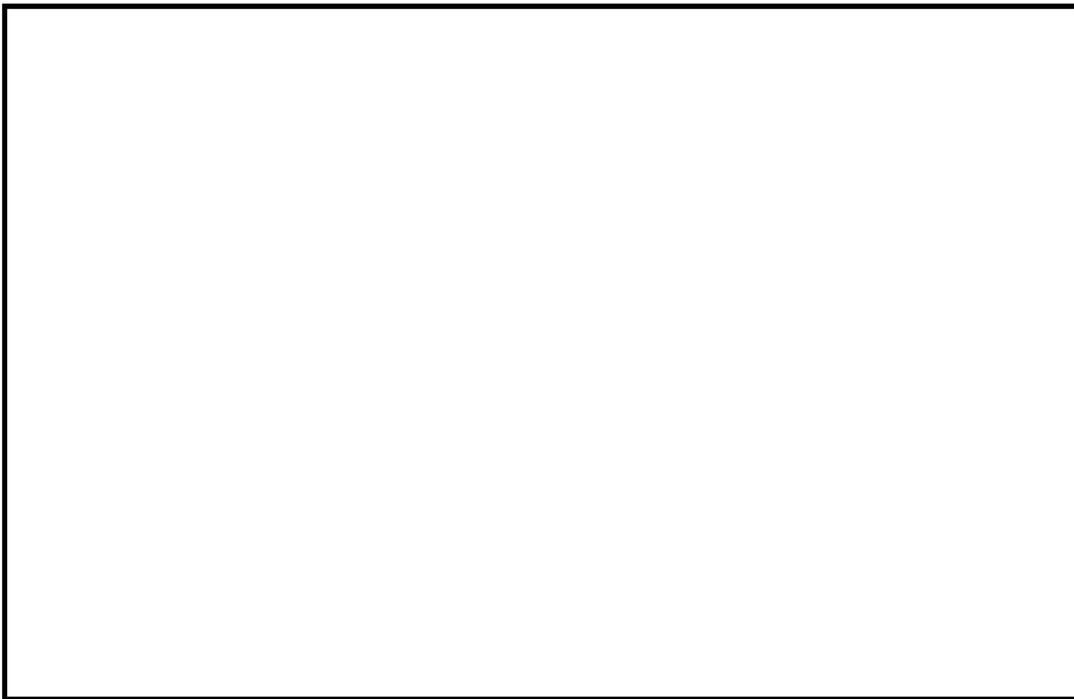
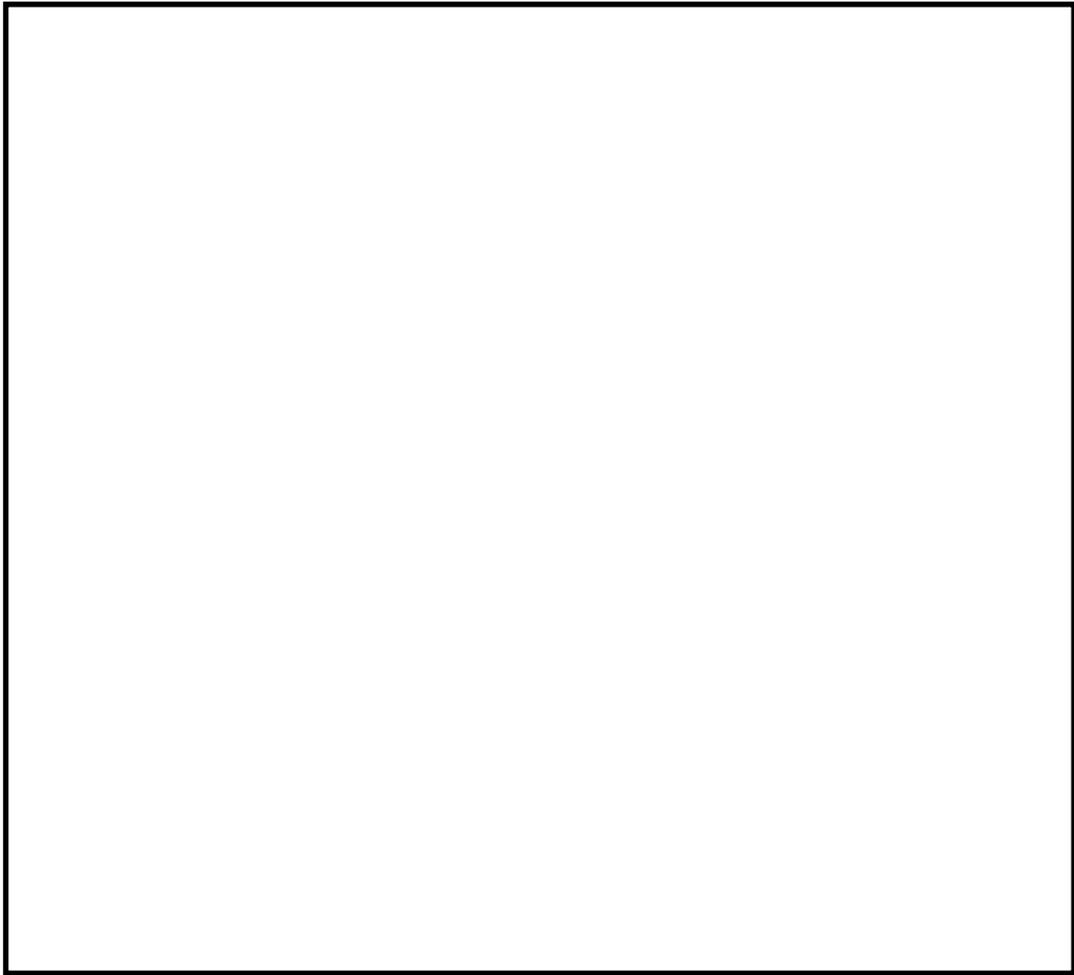
(第3-1, 3-2図)

加えて、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策として、異なる2種類の感知器、局所固定式ガス消火設備及び消防法に基づく消火設備を設置する設計とする。

以上より、原子炉の緊急停止機能、未臨界維持機能は火災によって影響を受けないことから、代替制御棒挿入機能、代替再循環系ポンプトリップ機能、ほう酸水注入系のいずれかに単一の火災が発生した場合でも、原子炉の緊急停止機能及び未臨界維持機能すなわち、原子炉緊急停止系と代替制御棒挿入機能、代替再循環系ポンプトリップ機能、ほう酸水注入系は、同時にすべて喪失することなく確保できる設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



第3-1図 制御棒駆動系水圧制御ユニット及びほう酸水注入系の概要図



第3-2図 ほう酸水注水系及び制御棒駆動系水圧制御ユニットの配置

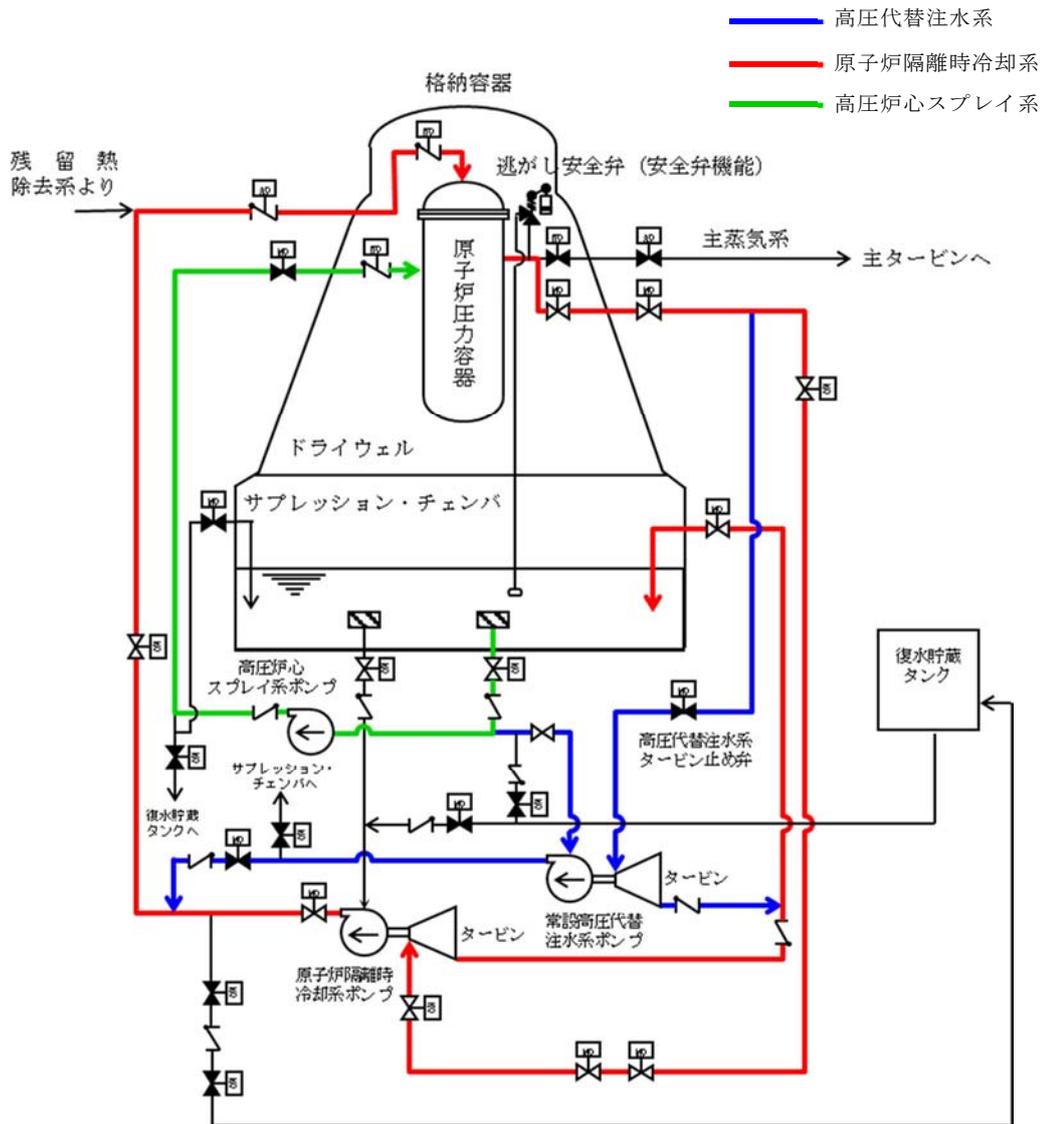
(2) 高圧代替注水系[45条]

高圧代替注水系は重大事故等時に炉心に高圧注水するための常設設備であり、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「高圧炉心スプレイ系」及び「原子炉隔離時冷却系」である。

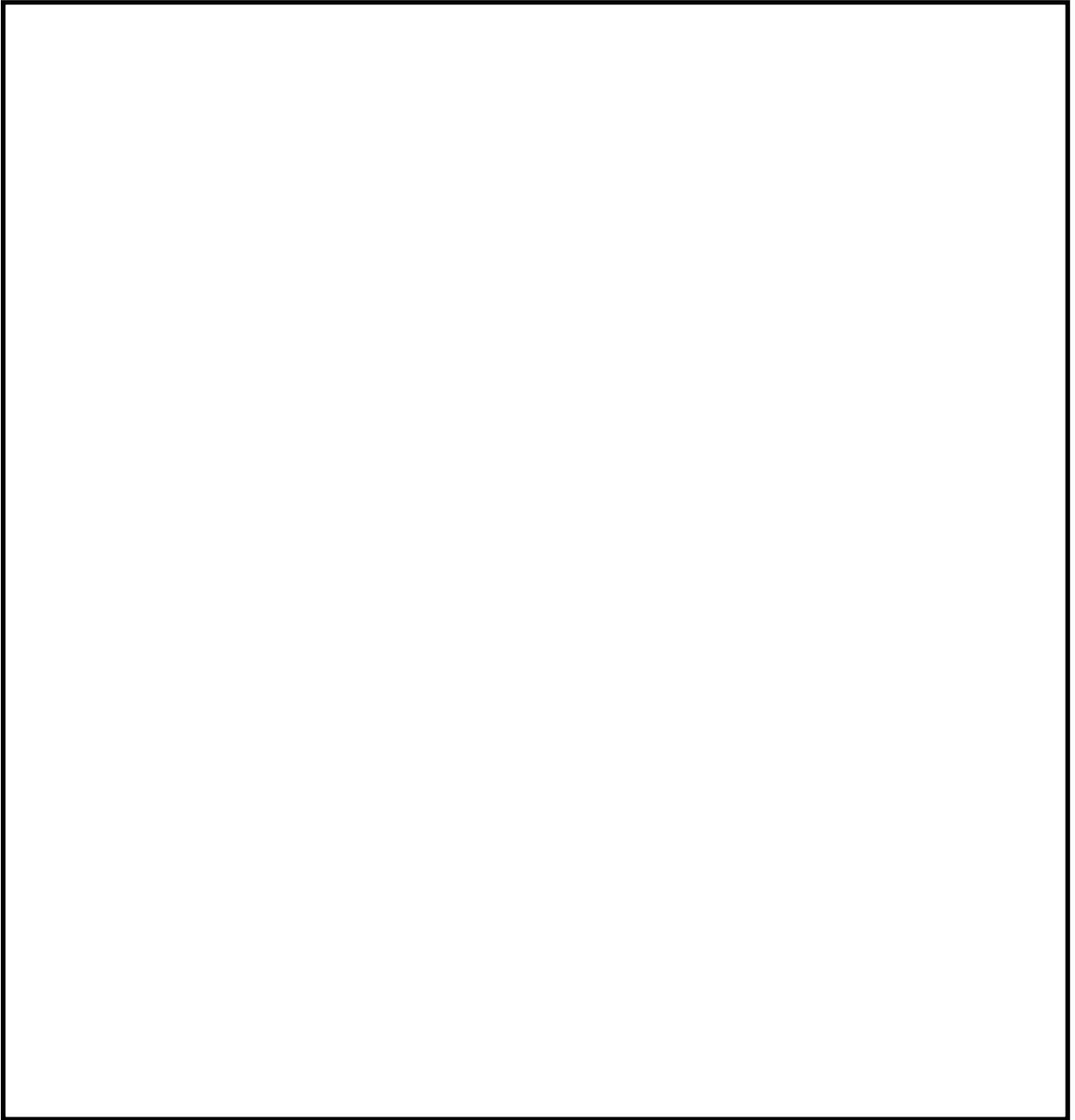
高圧代替注水系、高圧炉心スプレイ系及び原子炉隔離時冷却系とも、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）、過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策として異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所に固定式ガス消火設備を設置する設計とする。さらに、高圧代替注水系ポンプ、原子炉隔離時冷却系ポンプ及び高圧炉心スプレイ系ポンプは異なる区分の火災区画に設置し、位置的分散を図る設計とする。加えて、高圧代替注水系と高圧炉心スプレイ系は、それぞれ異なる流路を使用する設計とする。

(第4-1, 4-2図)

以上より、単一の火災によって高圧代替注水系と原子炉隔離時冷却系及び高圧炉心スプレイ系の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



第4-1図 高圧代替注水系，原子炉隔離時冷却系及び高圧炉心スプレイ系の系統概略図



第4-2図 高圧代替注水系，高圧炉心スプレイ注水系及び原子炉隔離時冷却系の配置

(3) 過渡時自動減圧機能[46条]

過渡時自動減圧機能は、重大事故等時に原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための常設設備であり、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は、「自動減圧系」である。

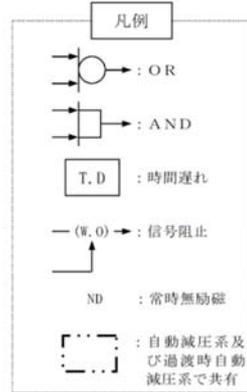
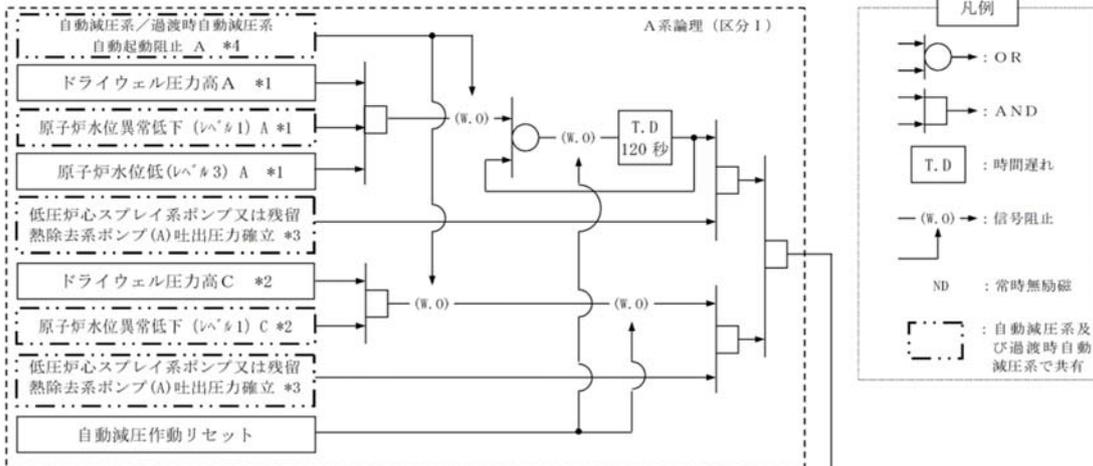
過渡時自動減圧機能及び自動減圧系については、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策として、異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所に局所固定式ガス消火設備を設置する設計とする。

さらに、過渡時自動減圧機能の論理回路は、自動減圧系の論理回路とは別に設けるとともに、多重化、位置的分散（区分Ⅰ，Ⅱ）を図る設計とする。検出器（原子炉水位異常低下（レベル1）、残留熱除去系ポンプ吐出圧力確立及び低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力確立）からの入力信号については共有しているが、自動減圧系と隔離装置を用いて信号を分離し、自動減圧系への悪影響を与えない設計とする。また、論理回路からの作動用電磁弁制御信号についても共用しているが、自動減圧系と隔離装置を用いて分離し、自動減圧系への悪影響を与えない設計とする。

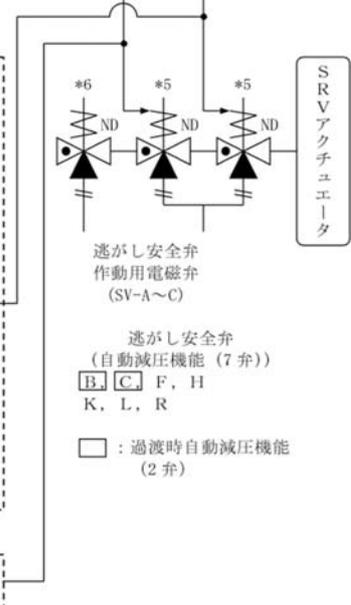
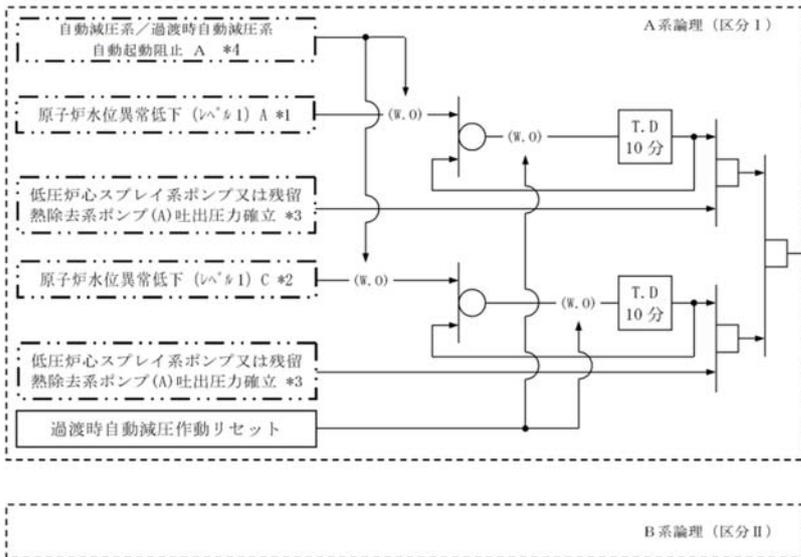
（第5-1～5-4図）

以上より、単一の火災によって過渡時自動減圧機能と自動減圧系の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。

自動減圧機能論理回路

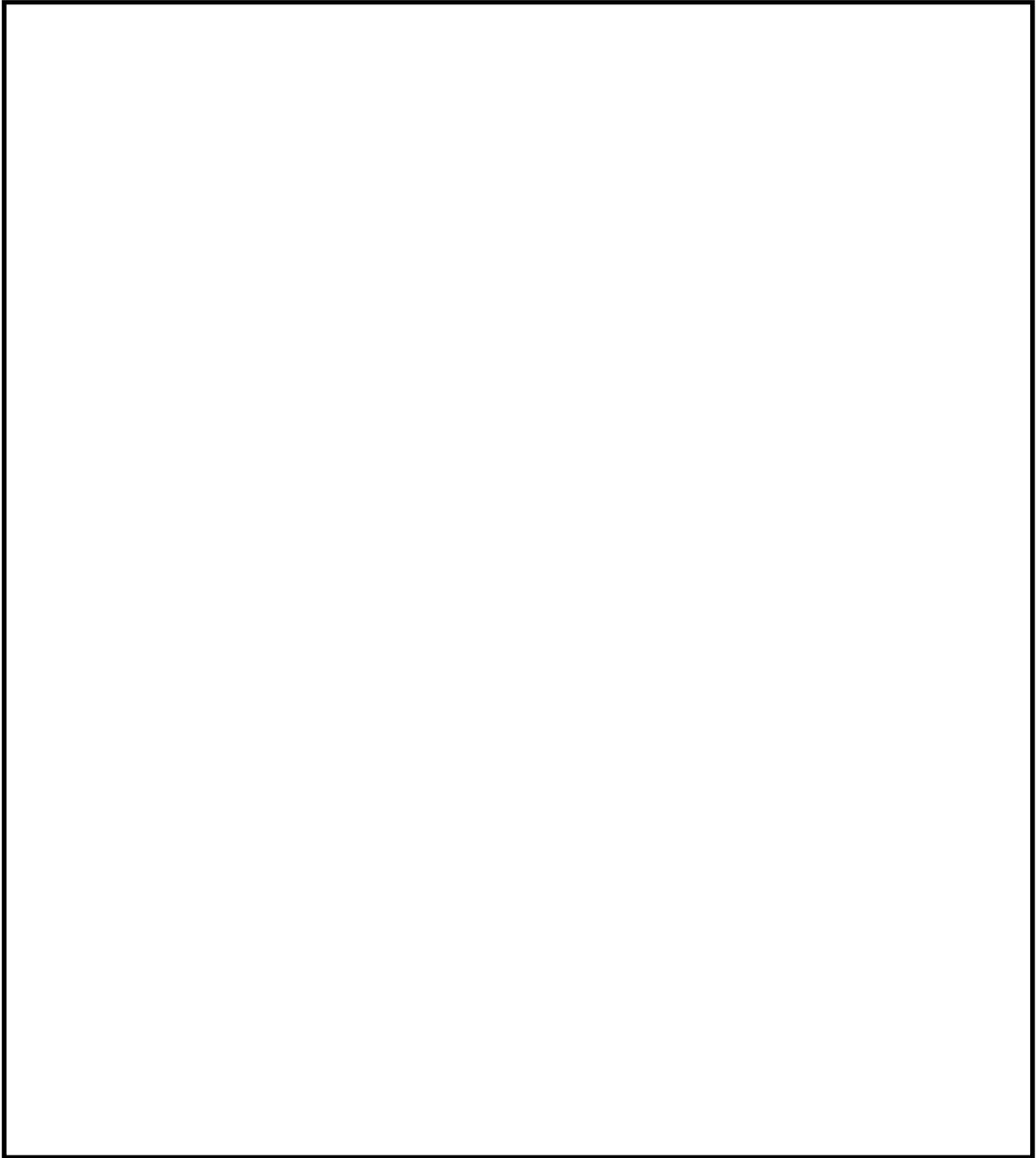


過渡時自動減圧機能論理回路

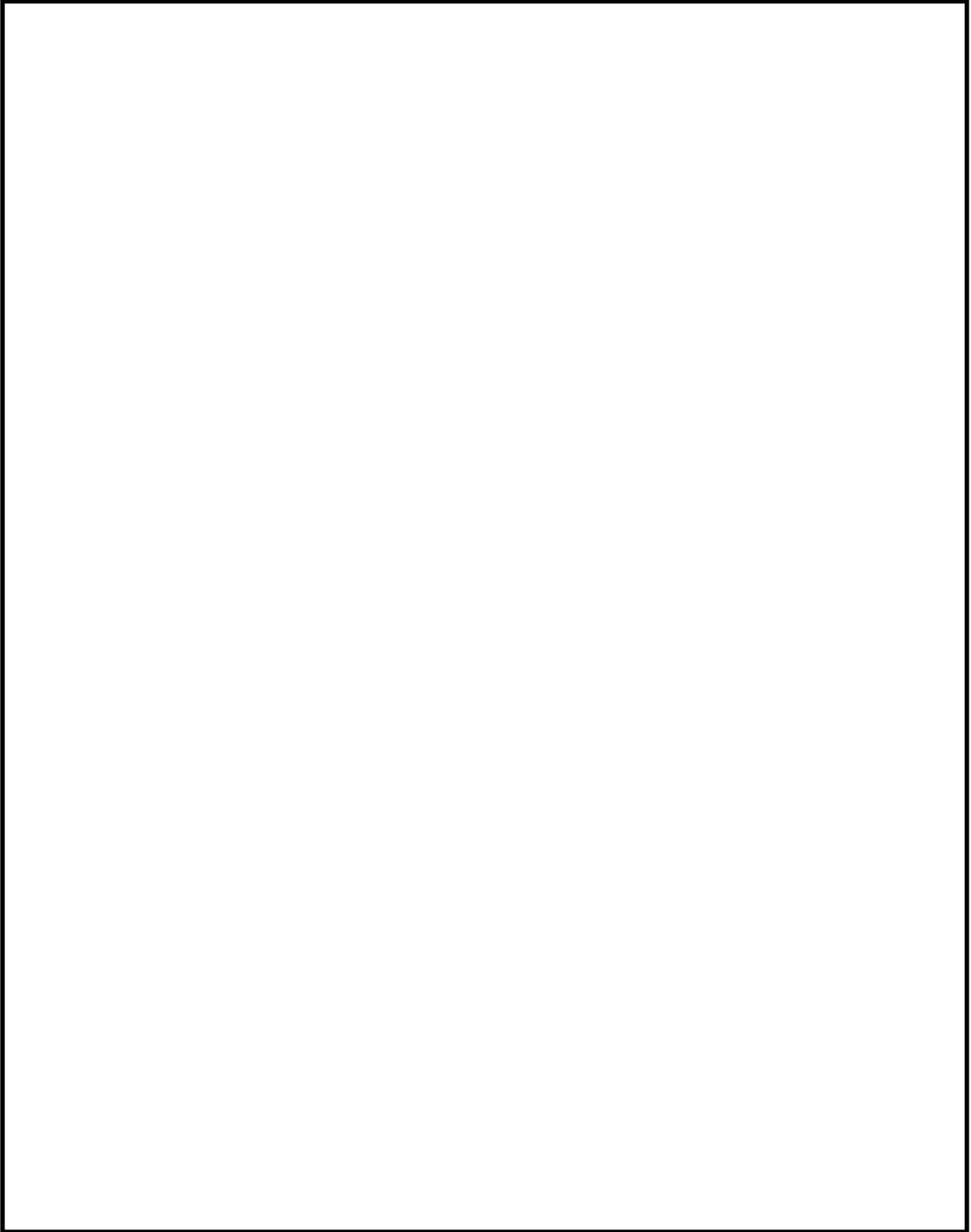


- *1: B系論理回路の場合は「A」を「B」に読み替える。
- *2: B系論理回路の場合は「C」を「D」に読み替える。
- *3: B系論理回路の場合は「低圧炉心スプレイ系ポンプ又は残留熱除去系ポンプ(A)吐出圧力確立」を「残留熱除去系ポンプ(B)又は(C)吐出圧力確立」に読み替える。
- *4: 自動減圧系の起動阻止スイッチ
- *5: 自動減圧系用電磁弁
- *6: 逃がし安全弁用電磁弁

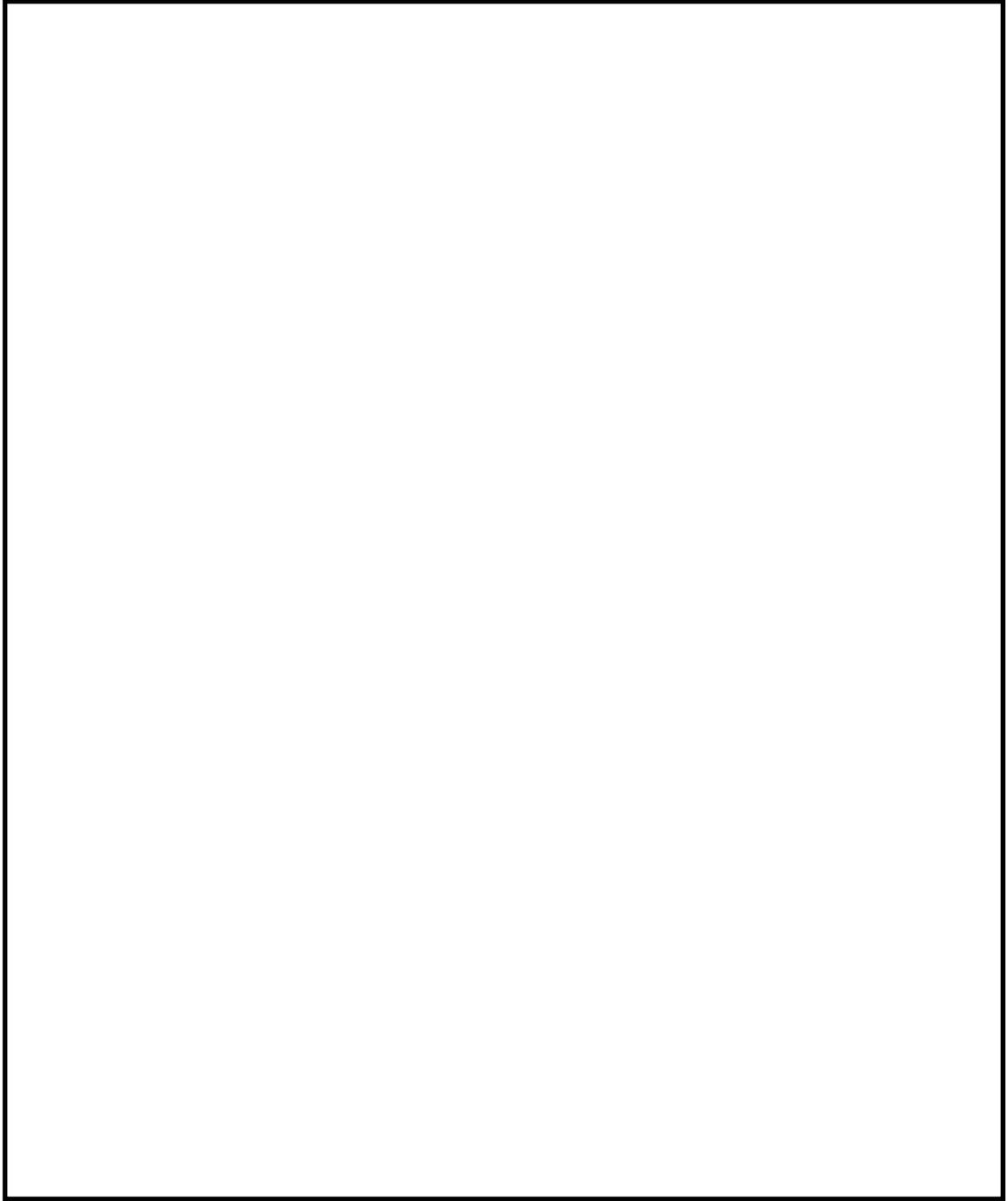
第5-1図 自動減圧系及び過渡時自動減圧系の論理回路概要図



第5-2図 過渡時自動減圧系の伝送器の配置



第5-3図 過渡時自動減圧系の伝送器の配置



第5-4図 過渡時自動減圧系・自動減圧系の中央制御室における配置

(4) 低圧代替注水系（常設）[47条]

低圧代替注水系（常設）は，重大事故等時に炉心に低圧注水するための常設設備であり，当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は，「残留熱除去系（低圧注水系）」及び「低圧炉心スプレイ系」である。

（第6-1図）

低圧代替注水系（常設）の主要設備を第2-2表に示す。

第2-2表 低圧代替注水系（常設）の主要設備について

機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設
—	・低圧代替注水系（常設）	・低圧炉心スプレイ系 ・残留熱除去系（低圧注水系）
ポンプ	・常設低圧代替注水系ポンプ	・低圧炉心スプレイ系ポンプ ・残留熱除去系ポンプ（低圧注水系）
電動弁 （状態表示を含む）	・残留熱除去系C系注入弁 ・低圧代替注水系（A）隔離弁 ・低圧代替注水系流量調整弁	・低圧炉心スプレイ系注入弁 ・残留熱除去系A系注入弁 ・残留熱除去系B系注入弁 ・残留熱除去系C系注入弁
監視計器	・低圧代替注水系原子炉注水流量 ・常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力 ・原子炉水位（広帯域・燃料域） ・原子炉水位（SA広帯域・SA燃料域） ・原子炉圧力 ・原子炉圧力（SA） ・代替淡水貯槽水位	・残留熱除去系系統流量 ・残留熱除去系ポンプ吐出圧力

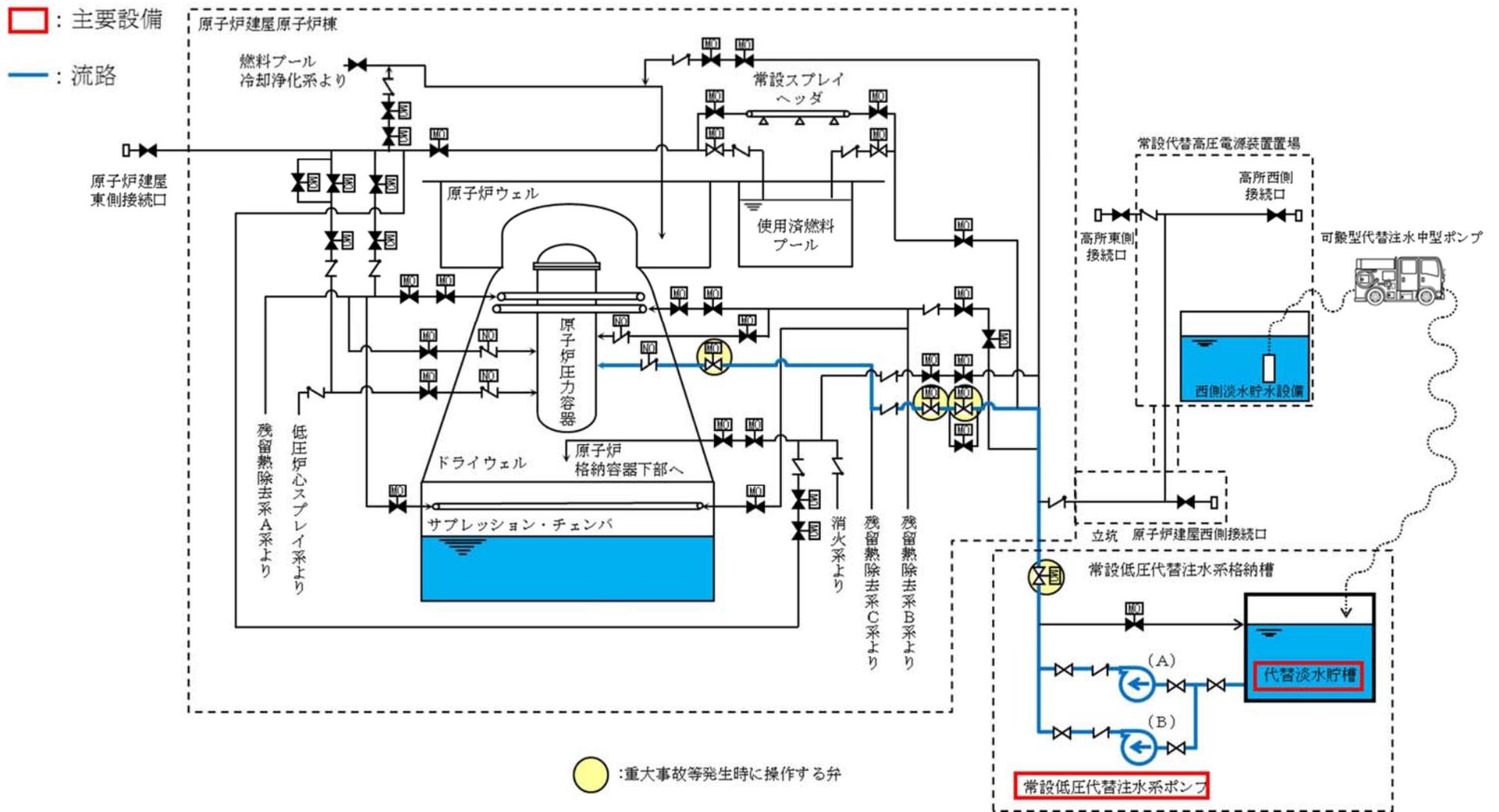
低圧代替注水系（常設），残留熱除去系（低圧注水系）及び低圧炉心スプレイ系は，発生防止として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以

上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策としては異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式のガス消火設備を設置する設計とする。低圧代替注水系（常設）のポンプ（常設低圧代替注水系ポンプ）については、地下式の常設低圧代替注水系ポンプ室に設置し、残留熱除去系のポンプ（残留熱除去系ポンプ）については、原子炉建屋原子炉棟に設置することにより位置的分散を図る設計とする。

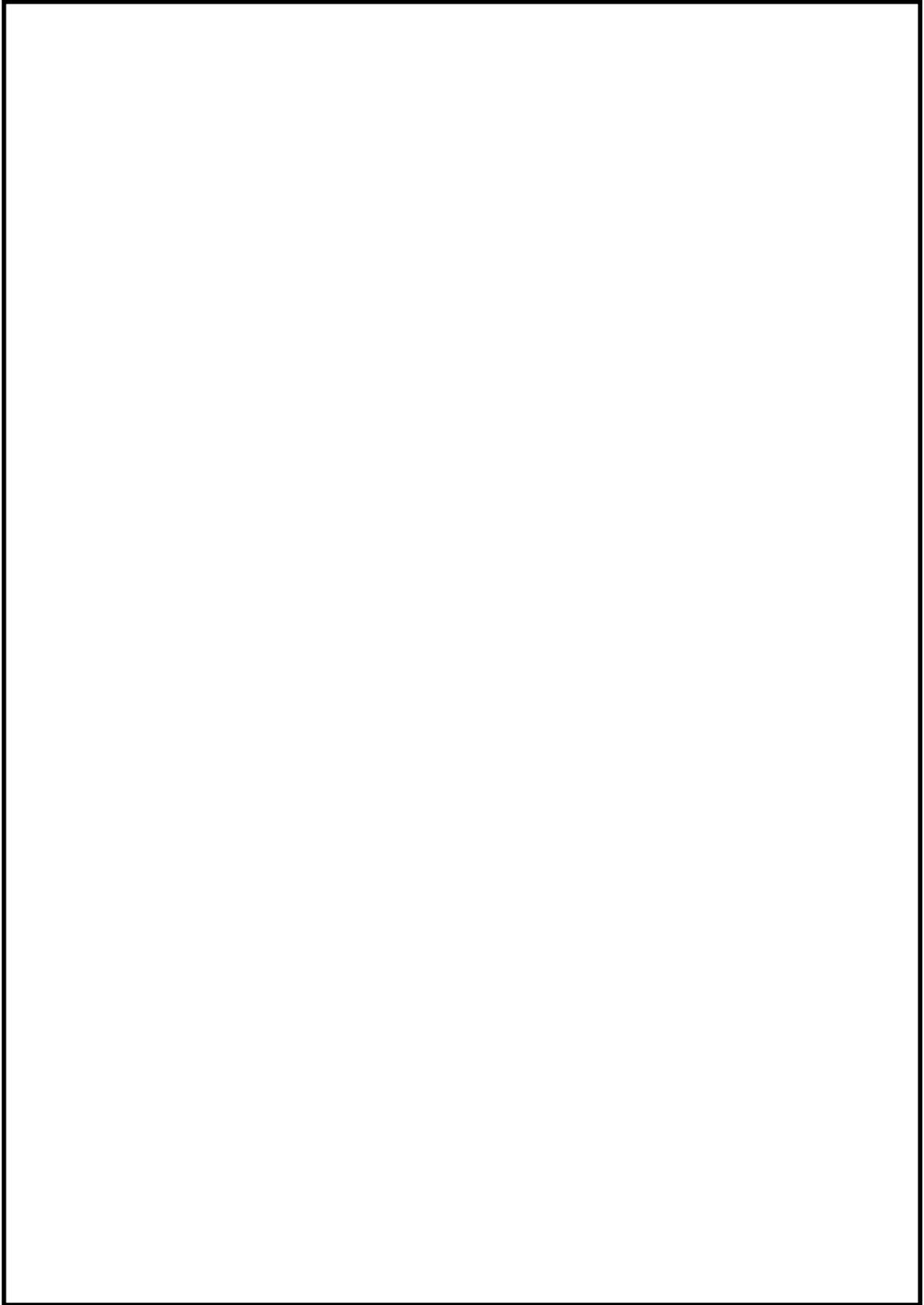
低圧代替注水系（常設）は、第6-2図のとおり屋外に設置する常設代替交流電源設備から代替所内電源設備を経由し、低圧炉心スプレー系及び残留熱除去系（低圧注水系）は、第6-2図のとおり原子炉建屋附属棟地下1階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電源を受電できる設計とし、常設代替高圧電源装置と非常用ディーゼル発電機及び代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは、それぞれ位置的分散を図る設計とする。また、低圧代替注水系（常設）使用時の機器への電路と低圧炉心スプレー系及び残留熱除去系（低圧注水系）使用時の機器への電路とは、米国電気電子工学学会規格（IEEE384）の分離距離等を確保することにより独立性を有する設計とする。

（第6-2～6-4図）

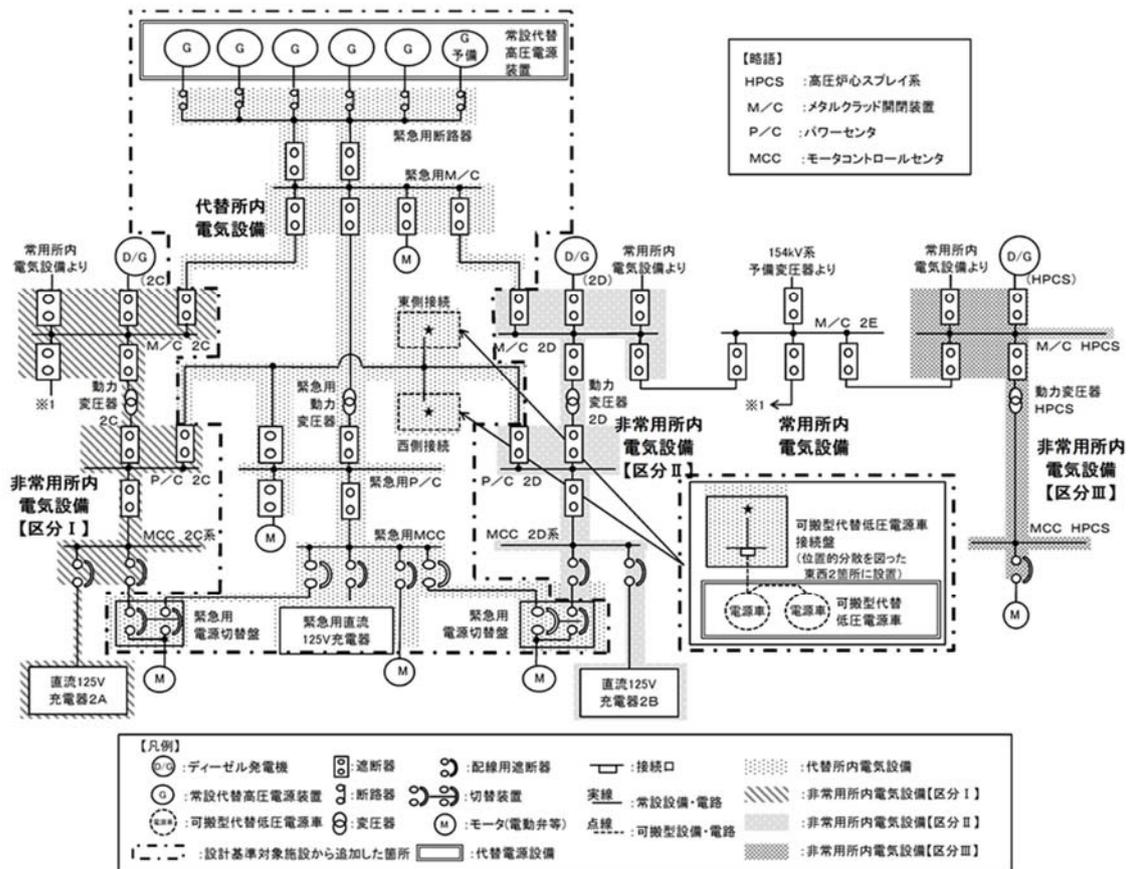
以上より、単一の火災によって低圧代替注水系（常設）と残留熱除去系（低圧注水系）の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する設計とする。すなわち、2.2(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



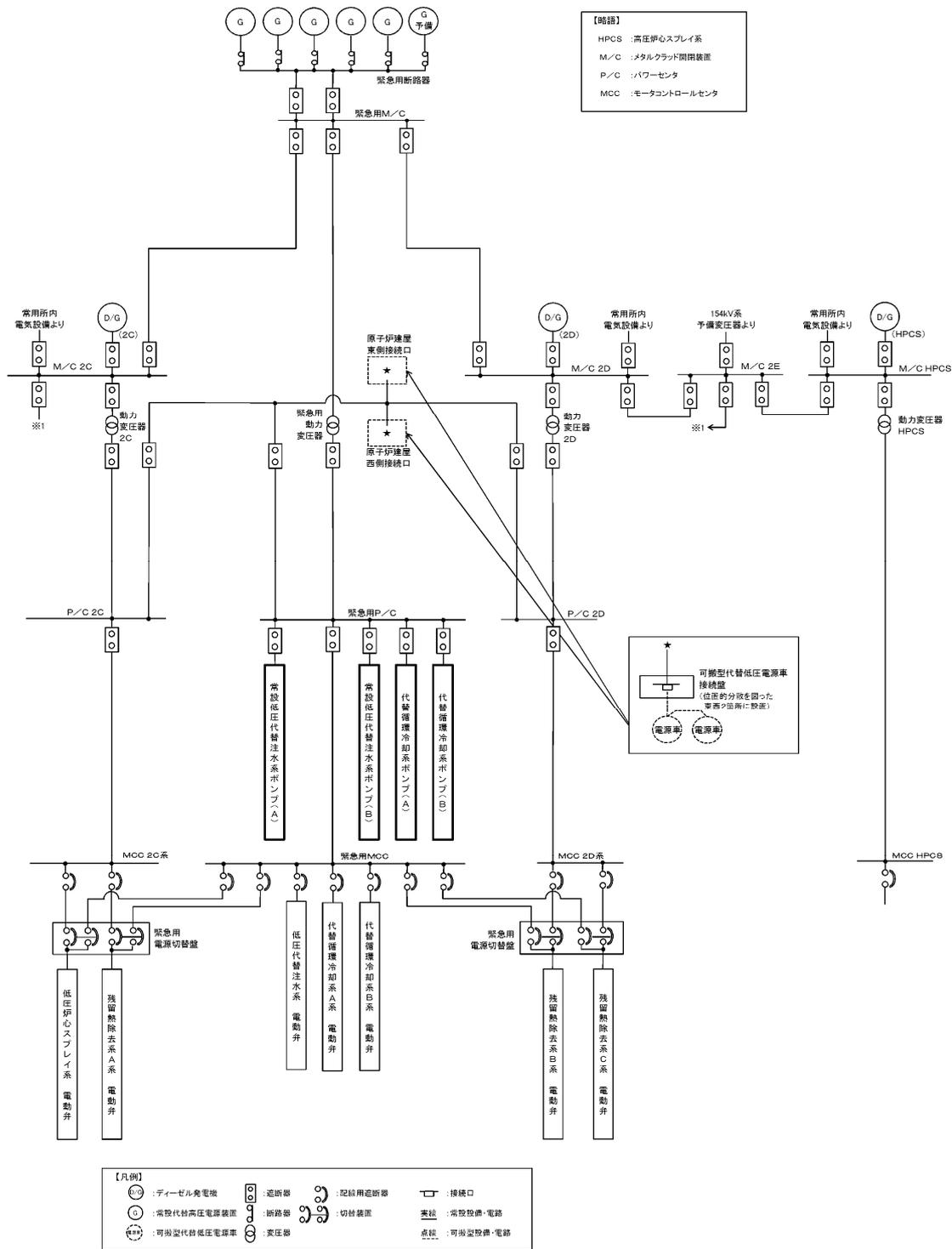
第6-1図 低圧代替注水系（常設），残留熱除去系（低圧注水系）及び低圧炉心スプレイ系の系統概略図



第6-2図 低圧代替注水系（常設），残留熱除去系（低圧注水系）及び低圧炉心スプレイ系の配置



第6-3図 電源構成図（交流電源）（1/2）



第6-4図 電源構成図（交流電源）（2/2）

(5) 緊急用海水系[48条]

緊急用海水系は重大事故等時に最終ヒートシンクへ熱を輸送するための重大事故防止設備であり，当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「残留熱除去系海水系」である。

(第7-1図)

緊急用海水系の主要設備を第2-3表に示す。

第2-3表 緊急用海水系の主要設備

機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設
—	・ 緊急用海水系	・ 残留熱除去系海水系
ポンプ	・ 緊急用海水ポンプ	・ 残留熱除去系海水系ポンプ
熱交換器	・ 残留熱除去系熱交換器	・ 残留熱除去系熱交換器

緊急用海水系のうち，配管・手動弁，残留熱除去系熱交換器については，不燃性材料で構成されていることから，火災発生のおそれはない。緊急用海水系，残留熱除去系海水系は，発生防止として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また，感知・消火対策としては異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式のガス消火設備を設置する設計とする。

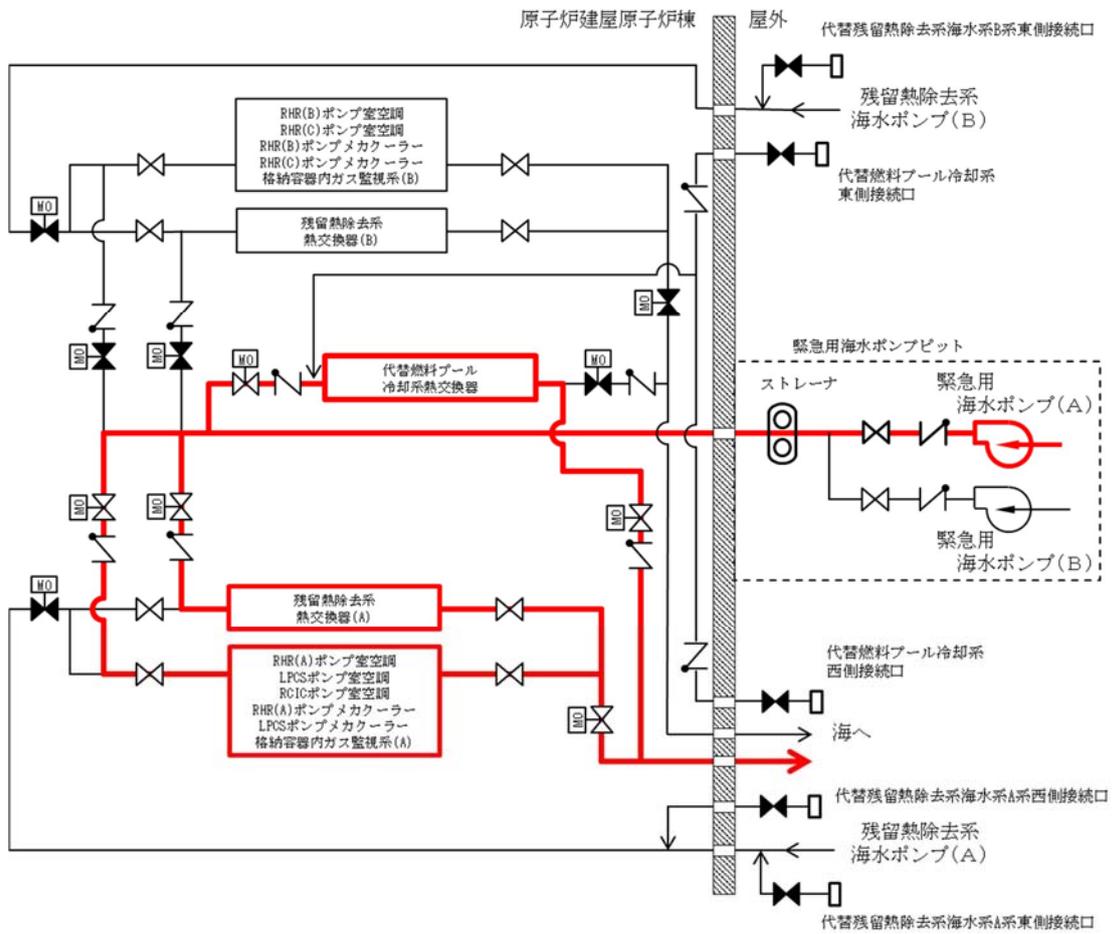
緊急用海水ポンプについては，地下式の緊急用海水ポンプピットに設置し，残留熱除去系海水系ポンプについては，屋外開放の海水ポンプ室に安全区分Ⅰと安全区分Ⅱ及びⅢのポンプを2区分に分離して設置することに

より位置的分散を図る設計とする。

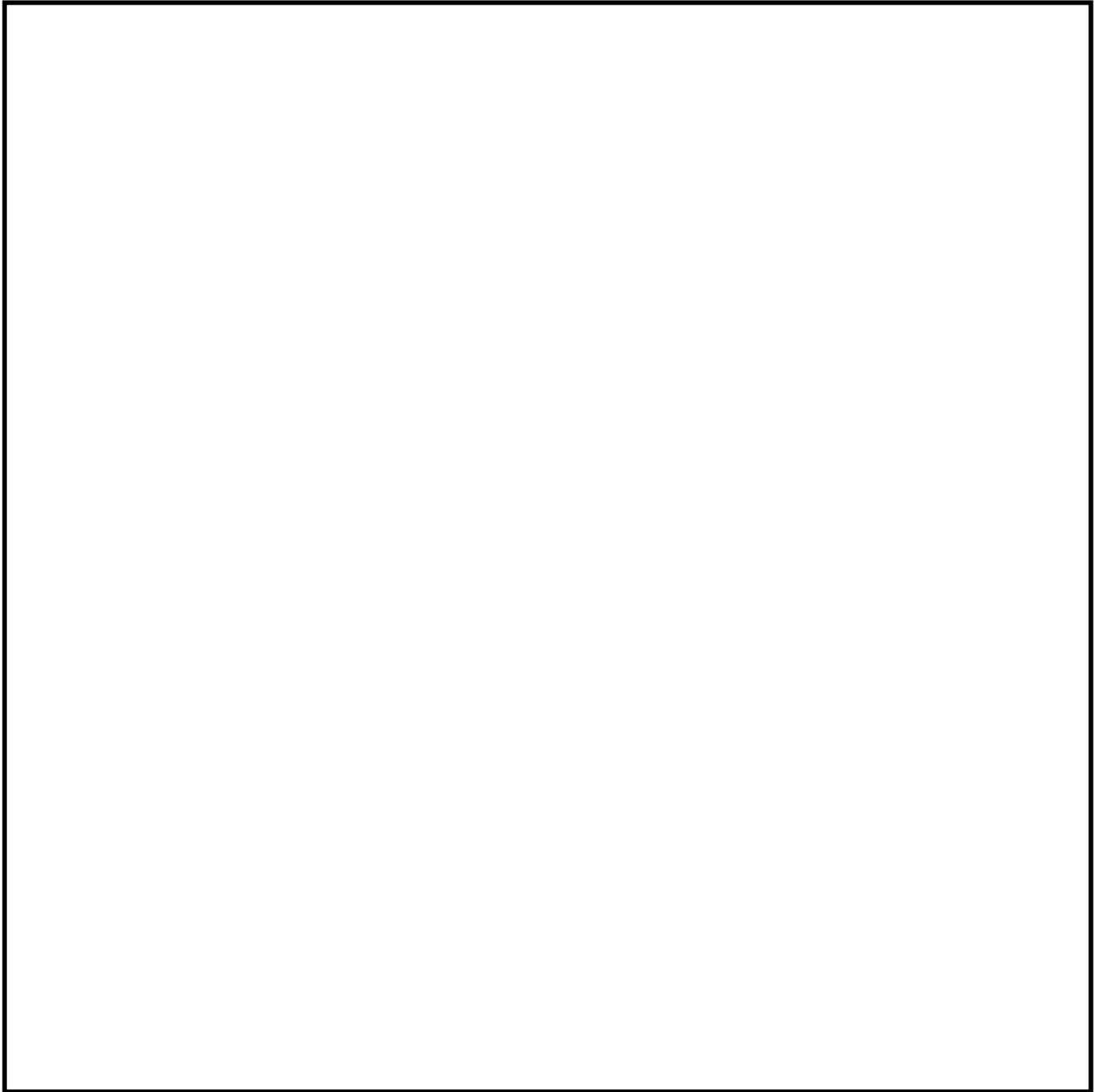
また、緊急用海水系は、緊急用海水ポンプ、配管・弁及び残留熱除去熱交換器で構成し、地下埋設の格納槽に設置する設計とすることから、残留熱除去系海水系の機器の電路へ影響を及ぼさない設計とする。

(第7-2～7-4図)

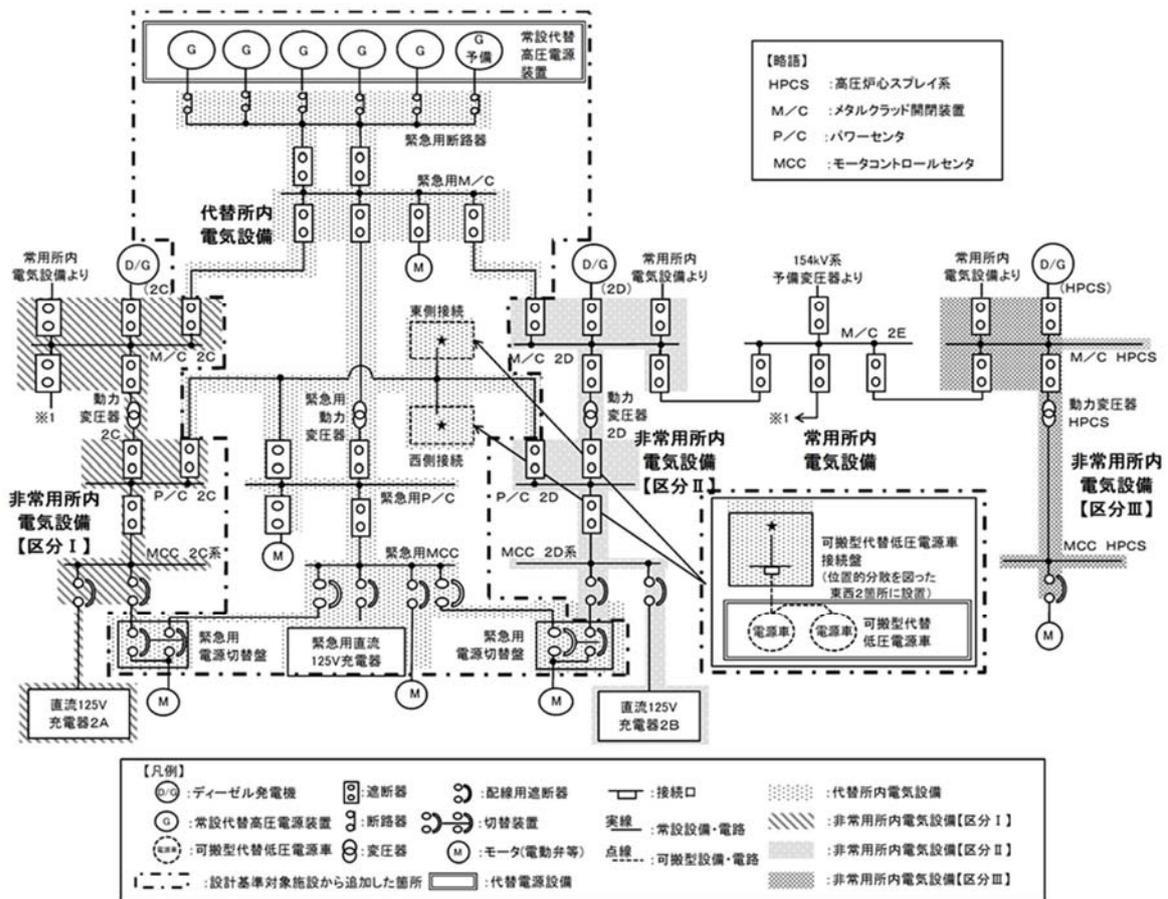
以上より、単一の火災によって緊急用海水系と残留熱除去系海水系の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



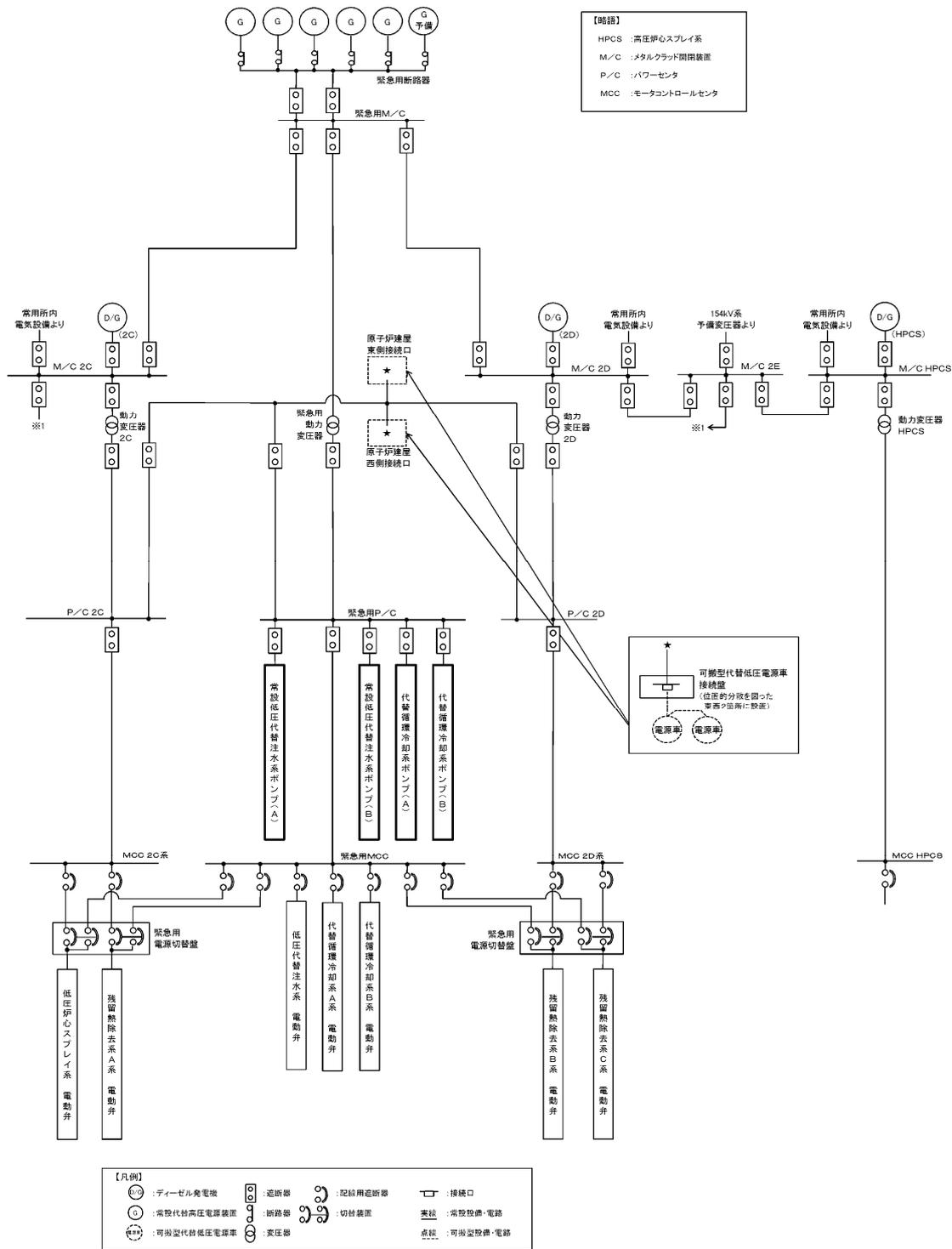
第7-1図 緊急用海水系システム概要図



第7-2図 残留熱除去系海水系の配置



第7-3図 電源構成図（交流電源）（1/2）



第7-4図 電源構成図（交流電源）（2/2）

(6) 耐圧強化ベント系及び格納容器圧力逃がし装置[48条]

耐圧強化ベント系及び格納容器圧力逃がし装置は重大事故等時に原子炉格納容器内を冷却するための常設設備であり，当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）」である。

(第8-1，8-2図)

耐圧強化ベント系及び格納容器圧力逃がし装置の主要設備を第2-4表に示す。

第2-4表 耐圧強化ベント系及び格納容器圧力逃がし装置の主要設備について

機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設
<ul style="list-style-type: none"> 耐圧強化ベント系 格納容器圧力逃がし装置 	<ul style="list-style-type: none"> 耐圧強化ベント系 フィルタ装置 	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）
<p>電動弁 (状態表示を含む)</p>	—	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系格納容器冷却流量調整弁 残留熱除去系格納容器冷却ライン隔離弁 残留熱除去系サプレッション・チェンバースプレイ注入弁
<p>監視計器</p>	<ul style="list-style-type: none"> 耐圧強化ベント系放射線モニタ フィルタ装置圧力 フィルタ装置水位 フィルタ装置スクラビング水温度 フィルタ装置入口水素濃度 フィルタ装置出口放射線モニタ（高レンジ・低レンジ） ドライウエル雰囲気温度 サプレッション・チェンバ雰囲気温度 ドライウエル圧力 サプレッション・チェンバ圧力 	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系系統流量 残留熱除去系ポンプ吐出圧力

耐圧強化ベント系，格納容器圧力逃がし装置及び残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）は，発生防止として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また，感知・消火対策としては異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式のガス消火設備を設置する設計とする。

耐圧強化ベント系及び残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）は，原子炉建屋原子炉棟に設置することにより，及び格納容器圧力逃がし装置は，原子炉建屋外に設置することにより位置的分散を図る設計とするとともに，格納容器圧力逃がし装置のケーブルは，電線管に布設して他の系統のケーブルへ影響を及ぼさない設計とする。

（第8-3～8-6図）

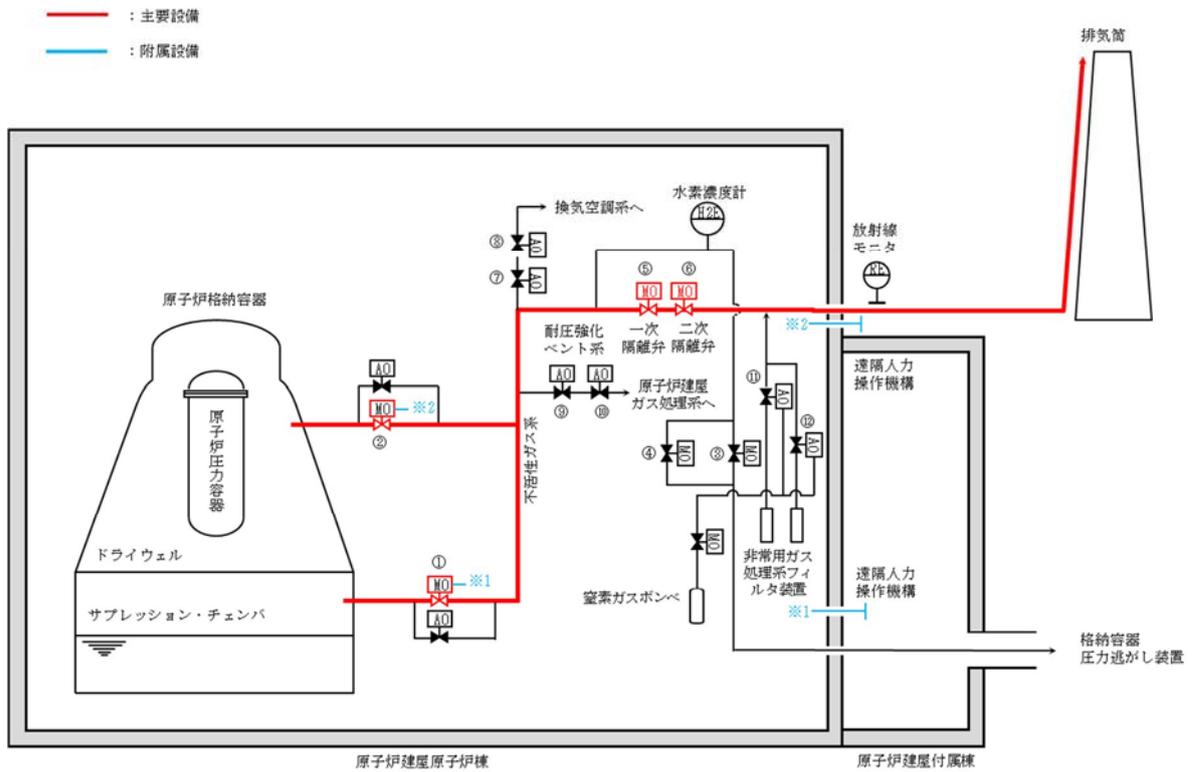
耐圧強化ベント系，格納容器圧力逃がし装置の電動弁及び電磁弁は，常設代替高圧電源装置から代替所内電気設備を経由し電源を受電する。一方，電源が喪失した場合を想定し，作動原理の異なる多様性を有した駆動方式である人力にて開閉操作が可能な設計とする。

耐圧強化ベント系及び格納容器圧力逃がし装置のドレンポンプ及び監視計器は，屋外に設置する常設代替高圧電源装置から代替所内電気設備を経由し，残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）は，原子炉建屋原子炉棟地下1階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電力を受電できる設計とすることで，常設代替高圧電源装置と非常用ディーゼル発電機及び代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは，それぞれ位置的分散を図る設計とする。また，耐圧強化ベント系，格納容器圧力逃がし装置使用時の機器への電路と格納容器スプレイ冷却系使用時の機器への電路とは，米国電気電子工学学会規格（IEEE384）の分離距離等

を確保することにより独立性を有する設計とする。

(第8-7, 8-8図)

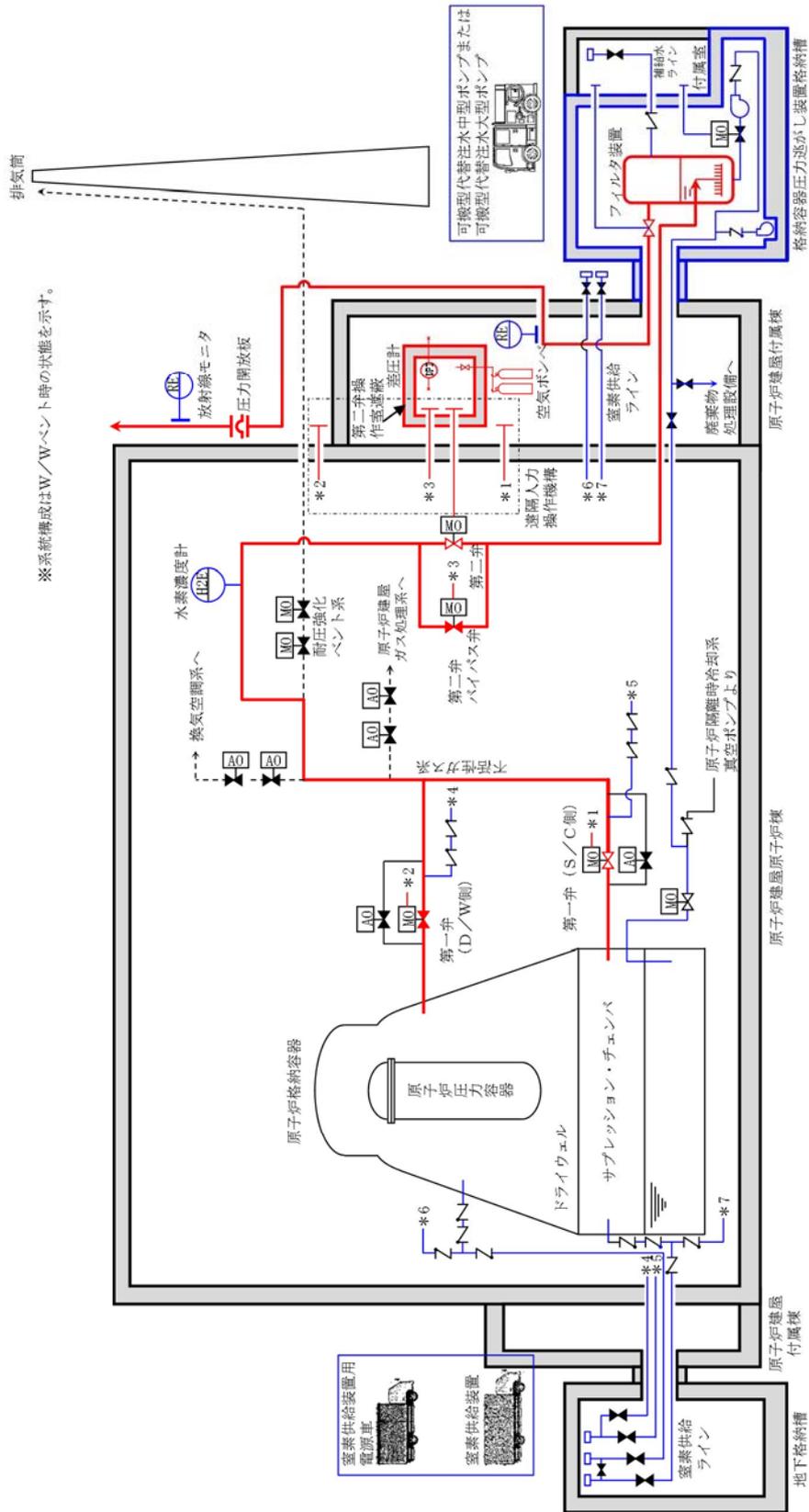
以上より、単一の火災によって耐圧強化ベント系、格納容器圧力逃がし装置及び残留熱除去系（格納容器スプレー冷却系）の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



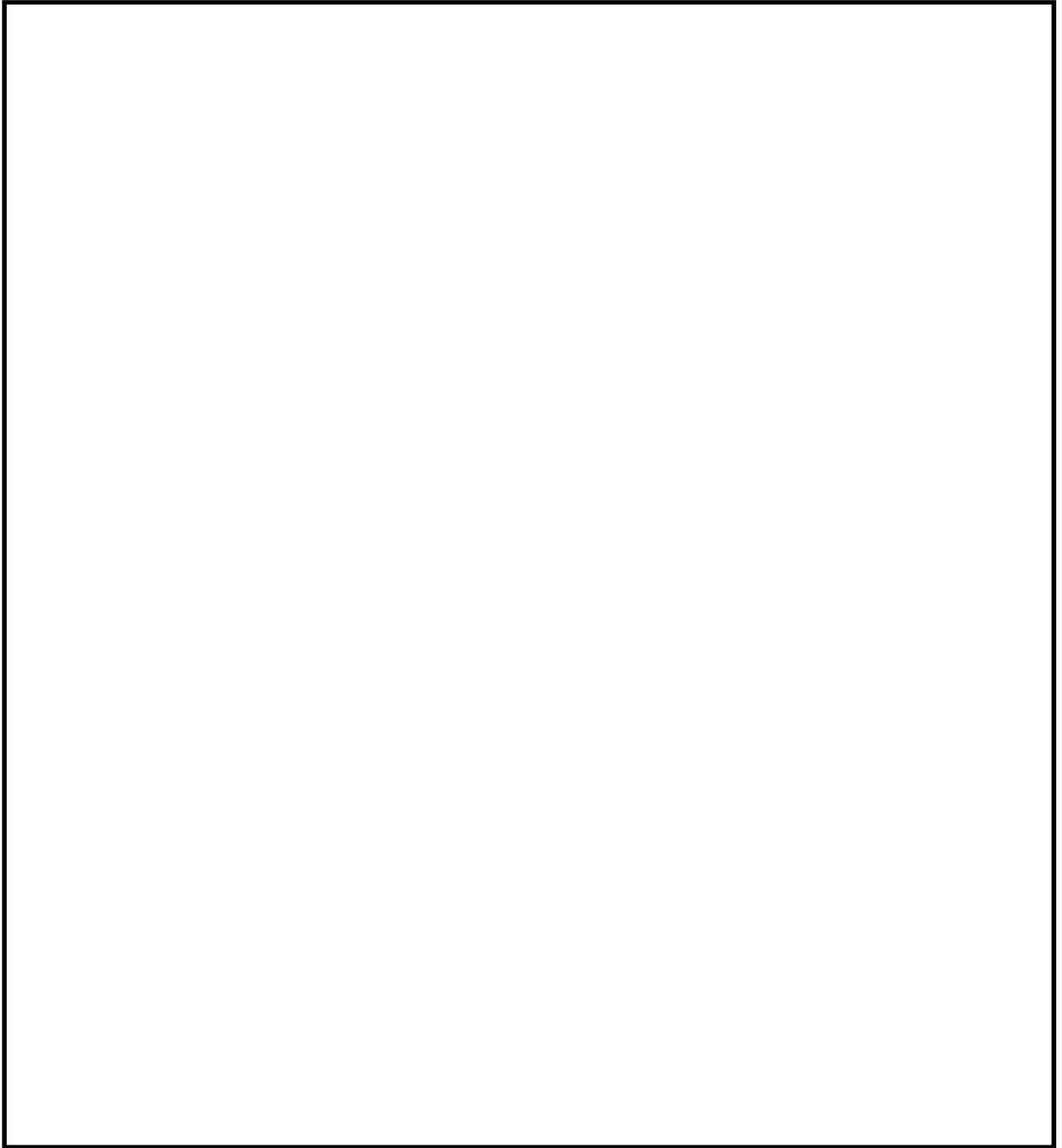
第8-1図 耐圧強化ベント系 系統概要図

- 重大事故等対処設備 (主要設備)
- 重大事故等対処設備 (付属設備)

※系統構成はW/Wベント時の状態を示す。



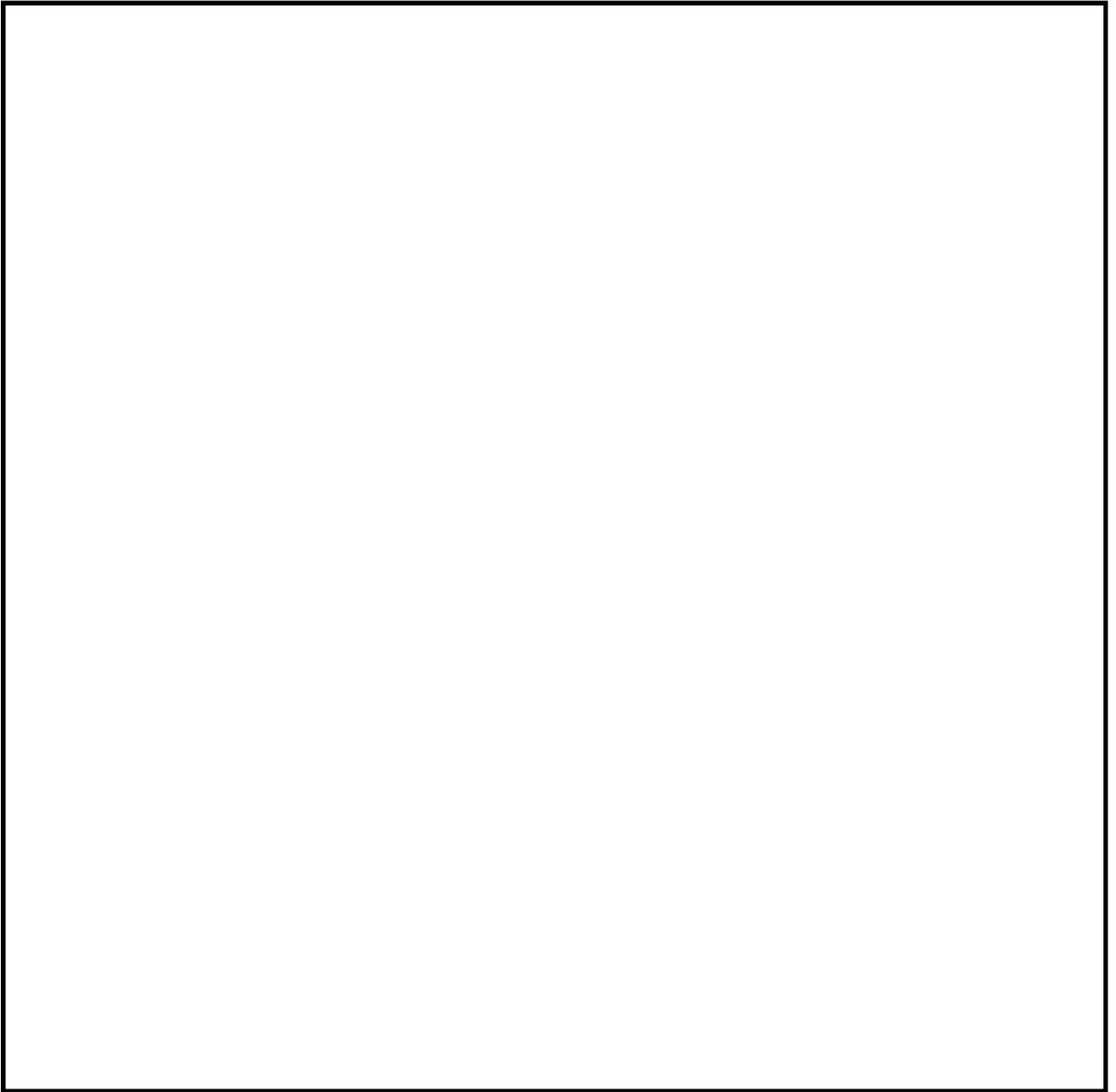
第8-2図 格納容器圧力逃がし装置 系統概要図



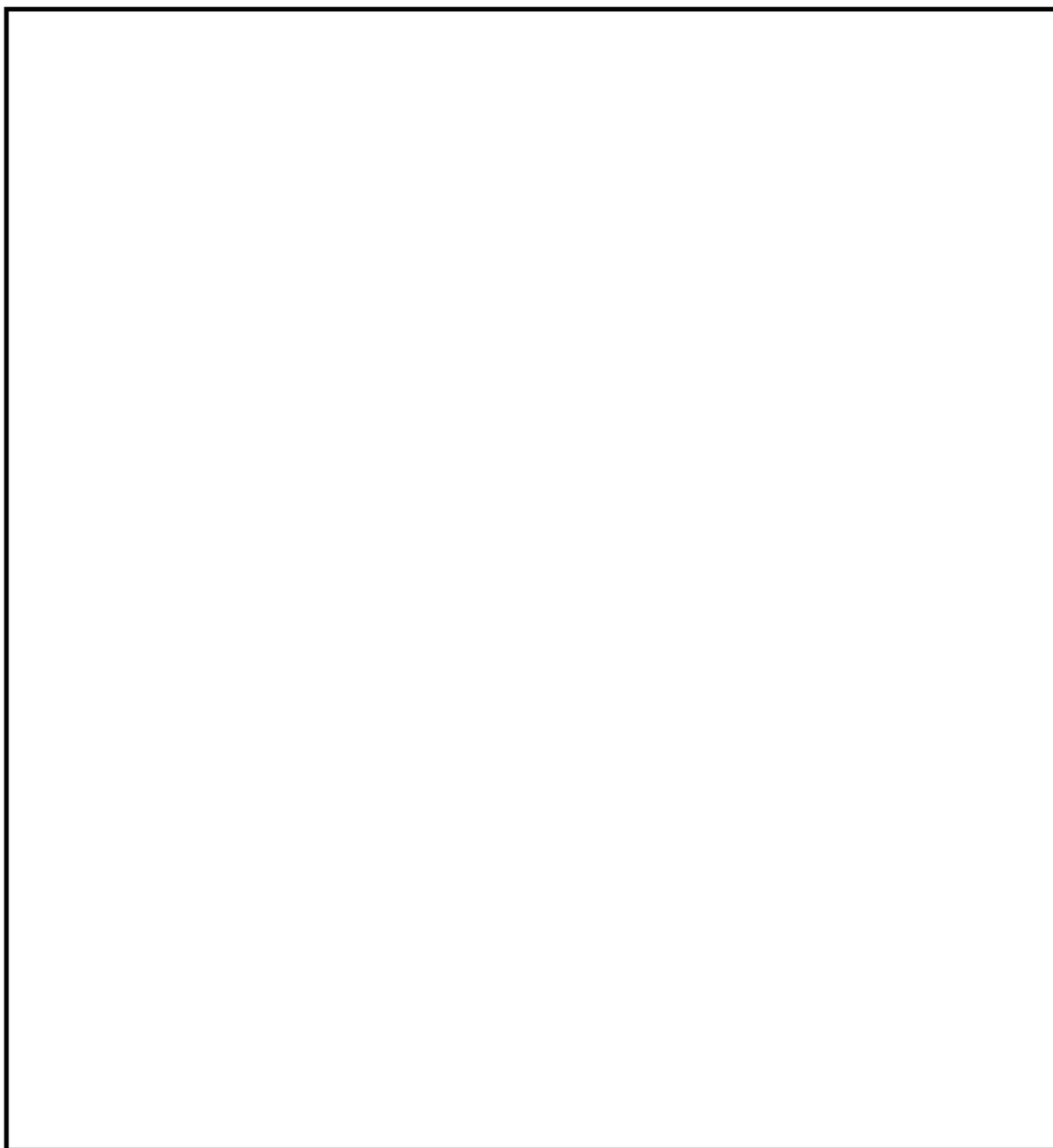
第8-3図 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）及び耐圧強化ベント系の
配置（1/4）



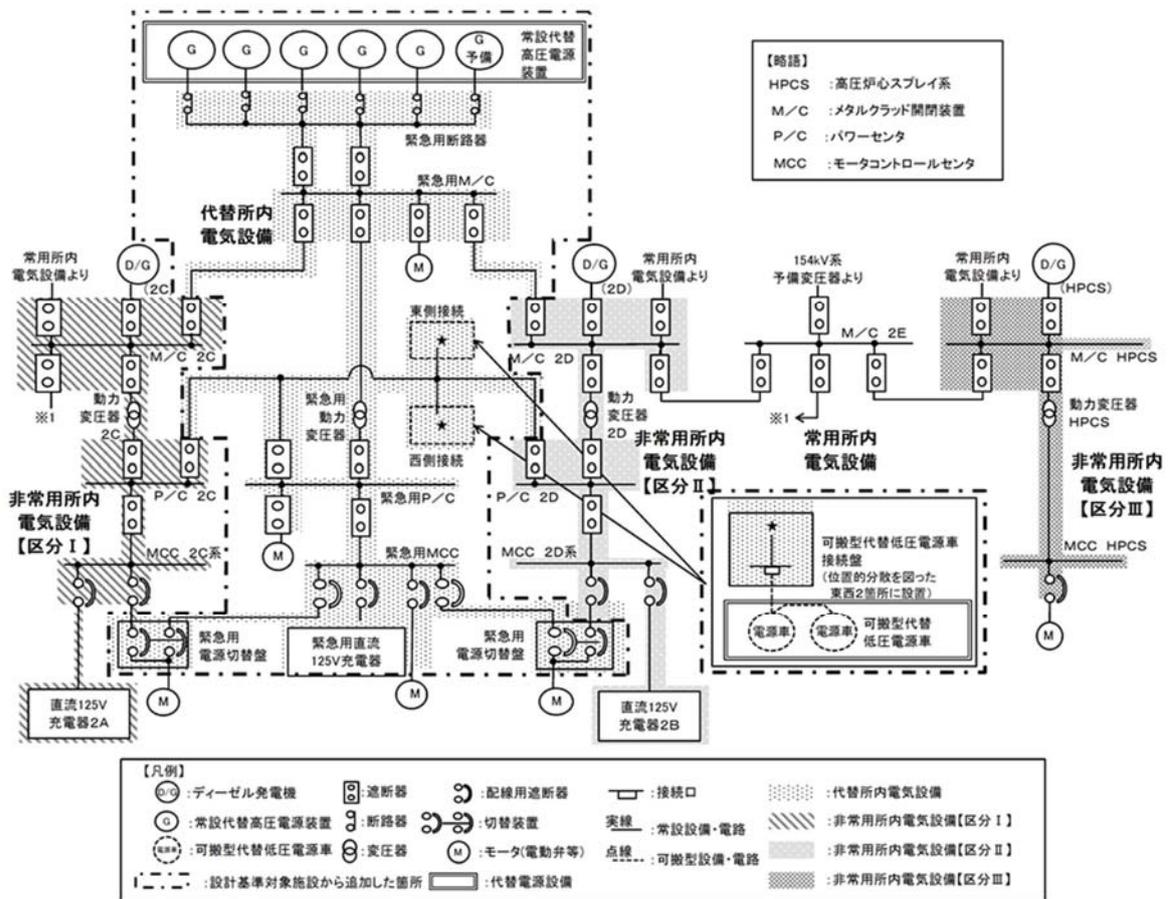
第 8-4 図 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）及び耐圧強化ベント系の配置（2/4）



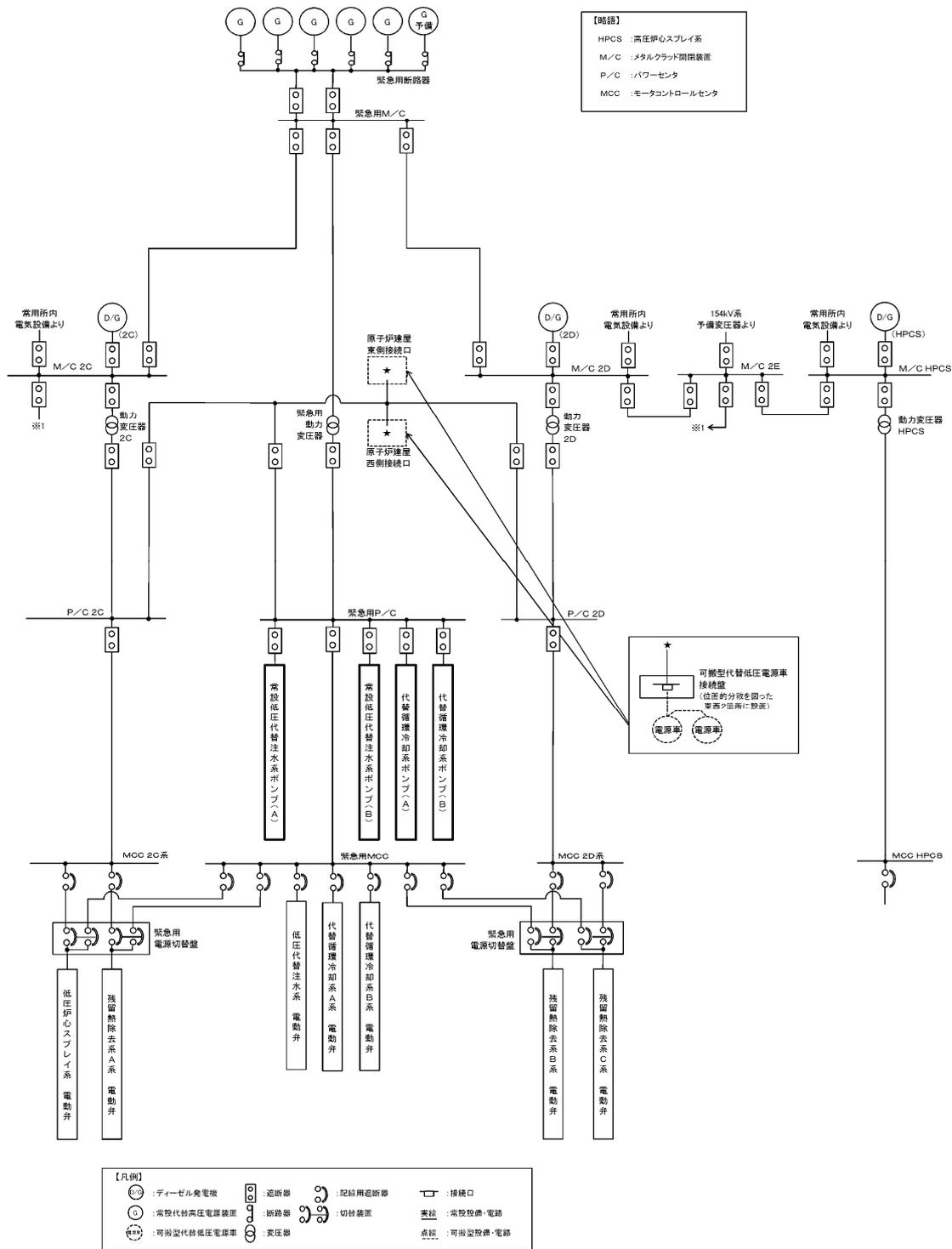
第 8-5 図 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）及び耐圧強化ベント系の配置（3/4）



第8-6図 残留熱除去系(格納容器スプレィ冷却系)及び耐圧強化ベント系の配置 (4/4)



第 8-7 図 電源構成図 (交流電源) (1/2)



第8-8図 電源構成図（交流電源）（2/2）

(7) 代替格納容器スプレイ冷却系（常設） [49条]

代替格納容器スプレイ冷却系（常設）は重大事故等時に原子炉格納容器内を冷却するための常設設備であり，当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）」である。

（第9－1図）

代替格納容器スプレイ冷却系（常設）の主要設備を第2－5表に示す。

第2－5表 代替格納容器スプレイ冷却系の主要設備について

機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設
—	<ul style="list-style-type: none"> 代替格納容器スプレイ冷却系（常設） 	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）
ポンプ	<ul style="list-style-type: none"> 常設低圧代替注水系ポンプ 	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系ポンプ
電動弁 (状態表示を含む)	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系A系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系A系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系B系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系B系格納容器スプレイ弁 代替格納容器スプレイ冷却系隔離弁A 	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系A系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系A系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系A系テストライン弁 残留熱除去系B系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系B系格納容器スプレイ弁 残留熱除去系A系テストライン弁
監視計器	<ul style="list-style-type: none"> 低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力 ドライウエル雰囲気温度 サプレッション・チェンバ雰囲気温度 ドライウエル圧力 サプレッション・チェンバ圧力 代替淡水貯槽水位 	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系系統流量 残留熱除去系ポンプ吐出圧力

代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）とも、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）、過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策としては異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式のガス消火設備を設置する設計とする。さらに、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）のポンプは地下に埋設された常設低圧代替注水系ポンプ室内に設置し、残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）のポンプは原子炉建屋原子炉棟に設置することで、位置的分散を図る設計とする。

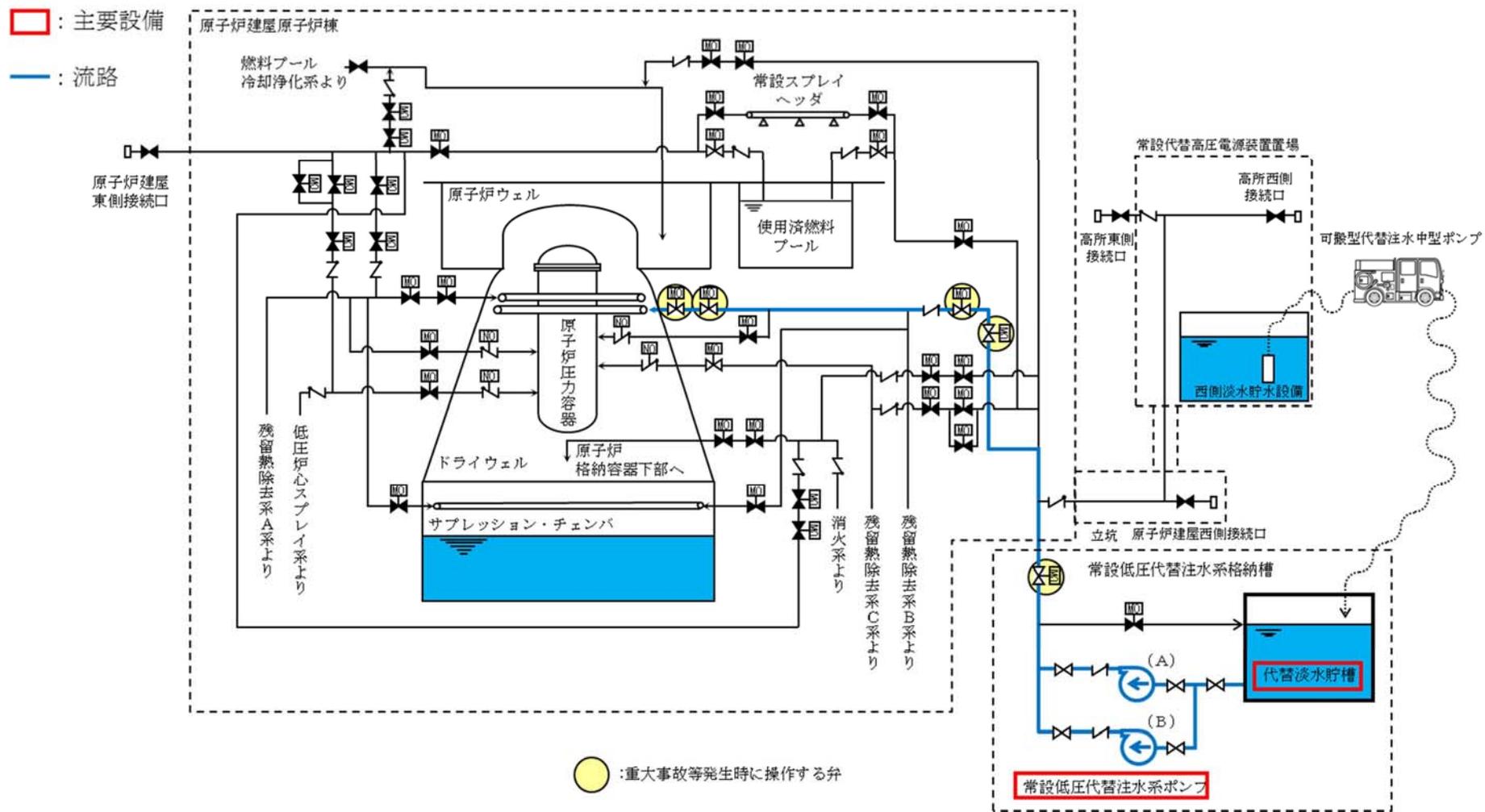
（第9-2図）

代替格納容器スプレイ冷却系（常設）は、第9-3図のとおり屋外に設置する常設代替高圧電源装置から代替所内電気設備を経由し、残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）は、第9-3図のとおり原子炉建屋付属棟地下1階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電源を受電できる設計とすることで、常設代替高圧電源装置と非常用ディーゼル発電機及び代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは、それぞれ位置的分散を図る設計とする。また、代替格納容器スプレイ冷却系使用時の機器への電路と残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）使用時の機器への電路とは、米国電気電子工学学会規格（IEEE384）の分離距離等を確保することにより独立性を有する設計とする。

（第9-3，9-4図）

以上より、単一の火災によって代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機

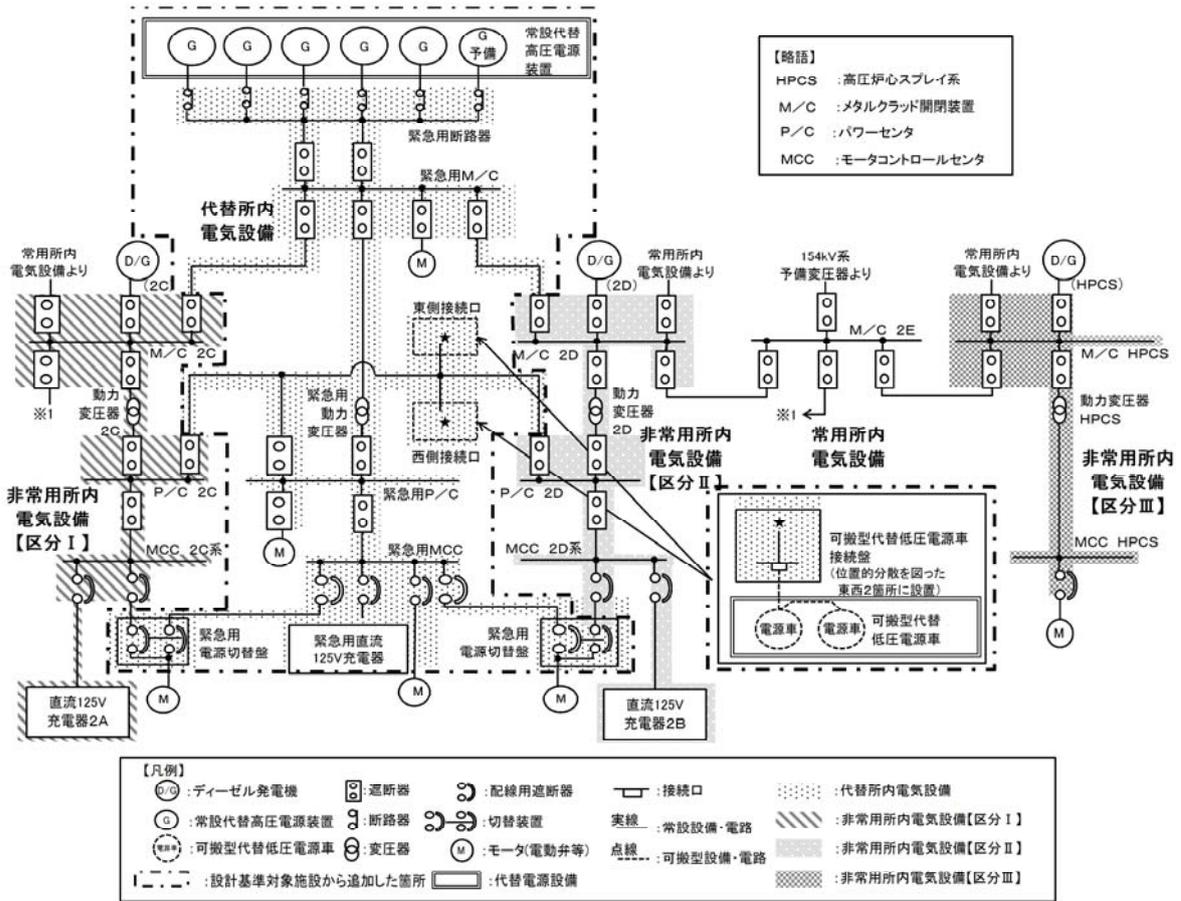
能が同時に喪失しないと判断する。



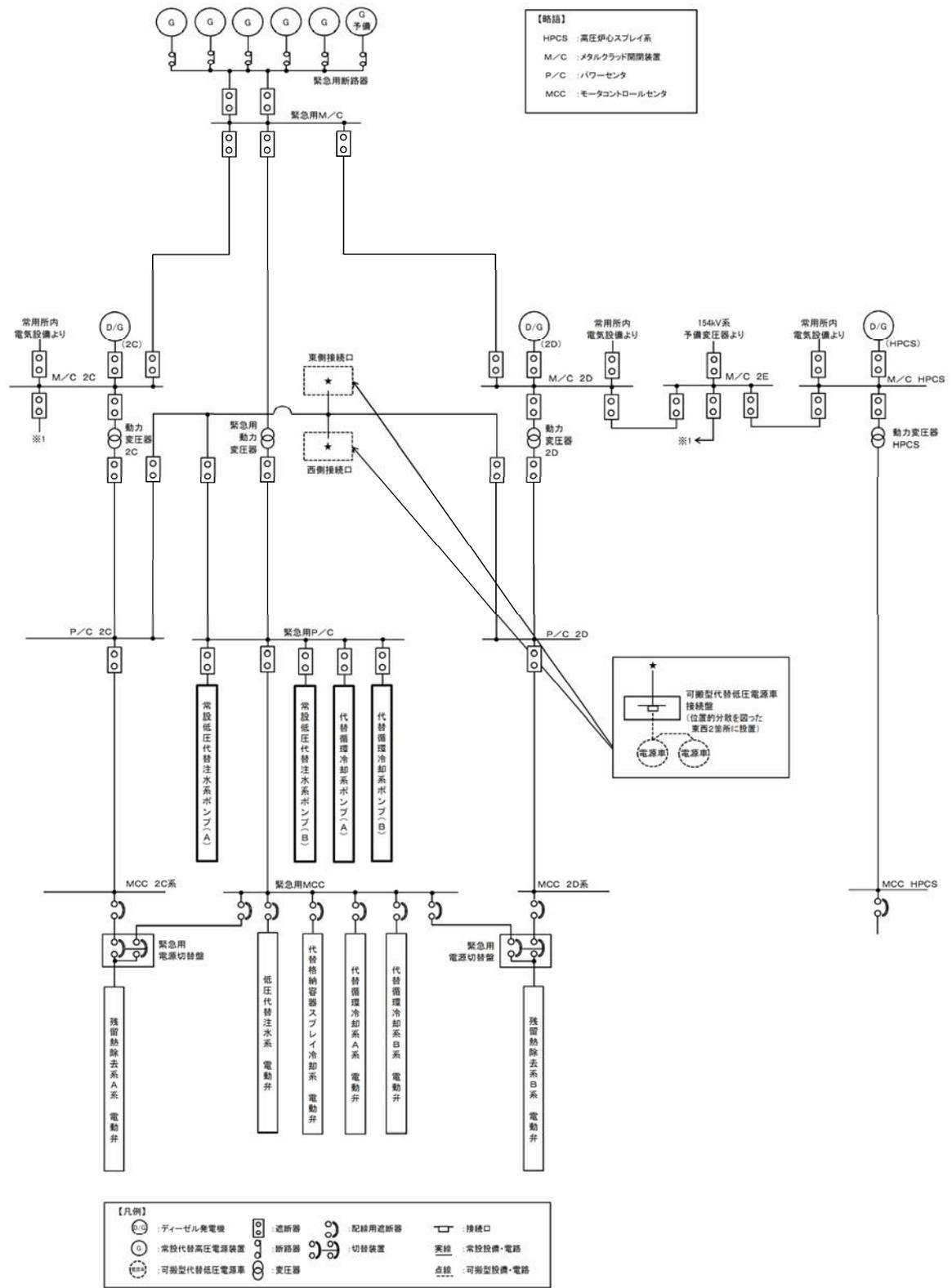
第9-1図 代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）の系統概略図



第 9-2 図 代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）の配置



第9-3図 電源構成図（交流電源）（1/2）



第9-4図 電源構成図 (交流電源) (2/2)

(8) 代替燃料プール注水系及び代替燃料プール冷却系[54条]

代替燃料プール注水系及び代替燃料プール冷却系は、重大事故等時に使用済燃料プールを冷却するための重大事故防止設備であり、当該設備を代替する機能を有する設計基準対象施設は、「残留熱除去系（使用済燃料プール水の冷却及び補給）」及び「燃料プール冷却浄化系」である。

(第10-1～10-3図)

代替燃料プール注水系の常設のもののうち、常設低圧代替注水系ポンプ、配管、手動弁及び常設スプレイヘッドについては、不燃性材料で構築されていることから、火災発生のおそれはない。

代替燃料プール冷却系の常設のもののうち、代替燃料プール冷却系ポンプ、代替燃料プール冷却系熱交換器、配管、手動弁、ストレーナ及びスキマサージタンクについては、不燃性材料で構築されていることから、火災発生のおそれはない。

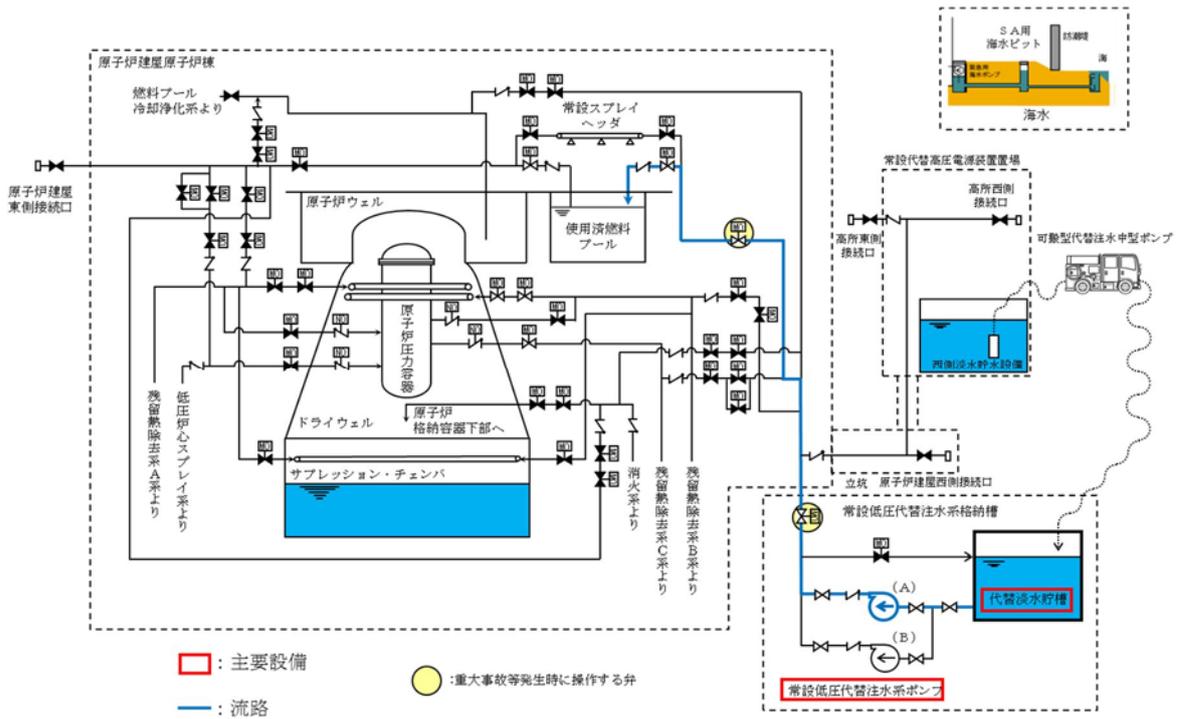
代替燃料プール注水系、代替燃料プール冷却系、残留熱除去系及び燃料プール冷却浄化系は、ともに、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策としては異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式のガス消火設備を設置する設計とする。

さらに、代替燃料プール注水系及び代替燃料プール冷却系と、残留熱除去系及び燃料プール冷却浄化系は原子炉建屋原子炉棟内のそれぞれ異なる区画に配置し位置的分散を図る設計とする。

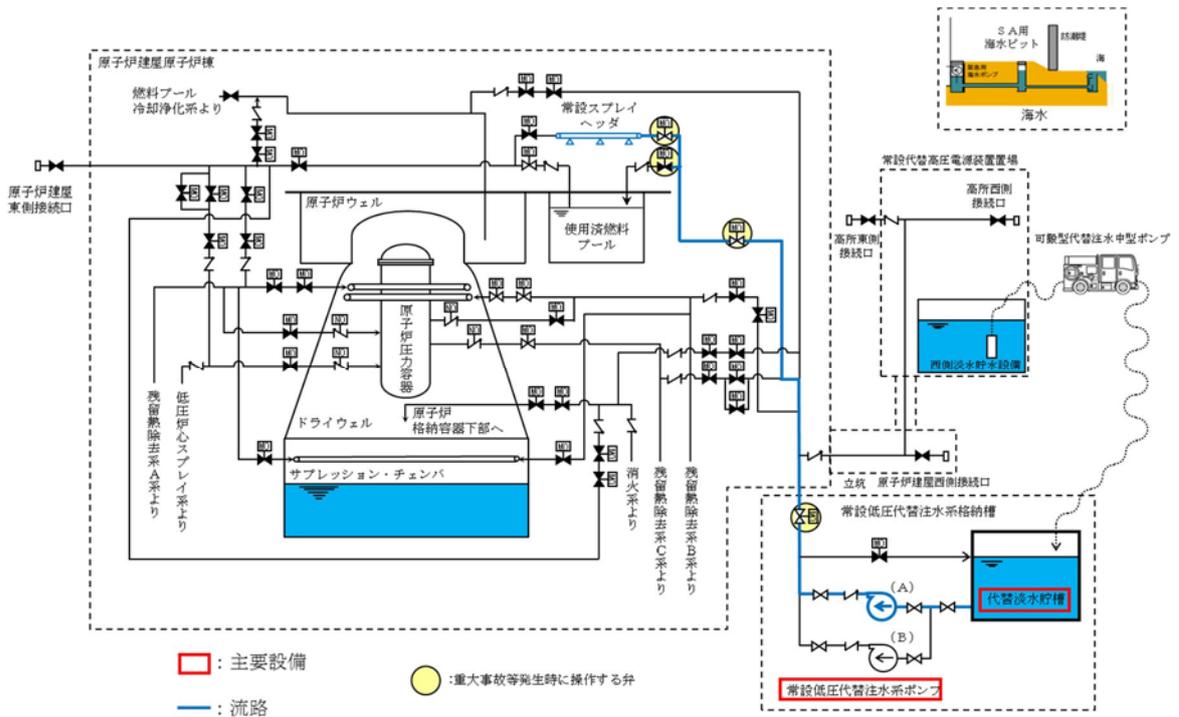
(第10-4～10-6図)

以上より、単一の火災によって代替燃料プール注水系及び代替燃料プール冷却系と、残留熱除去系及び燃料プール冷却浄化系の安全機能は、同時

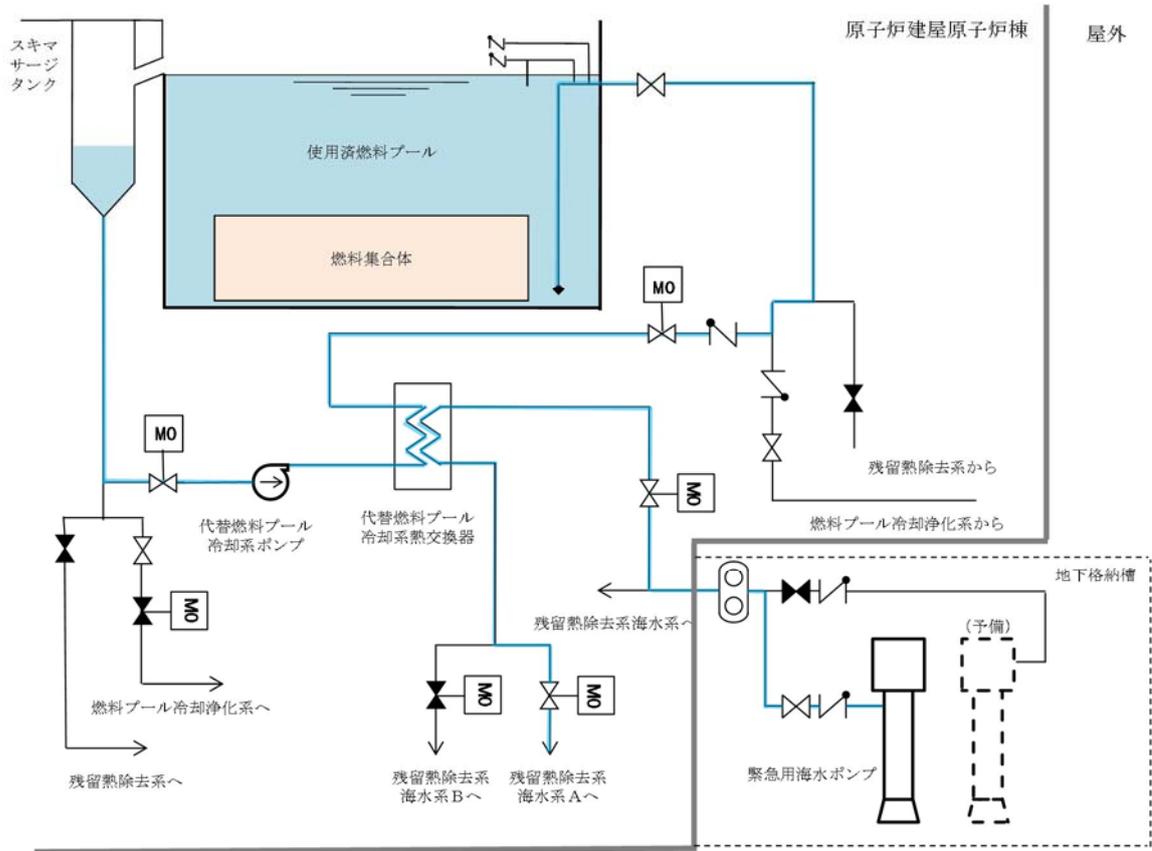
に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち，2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



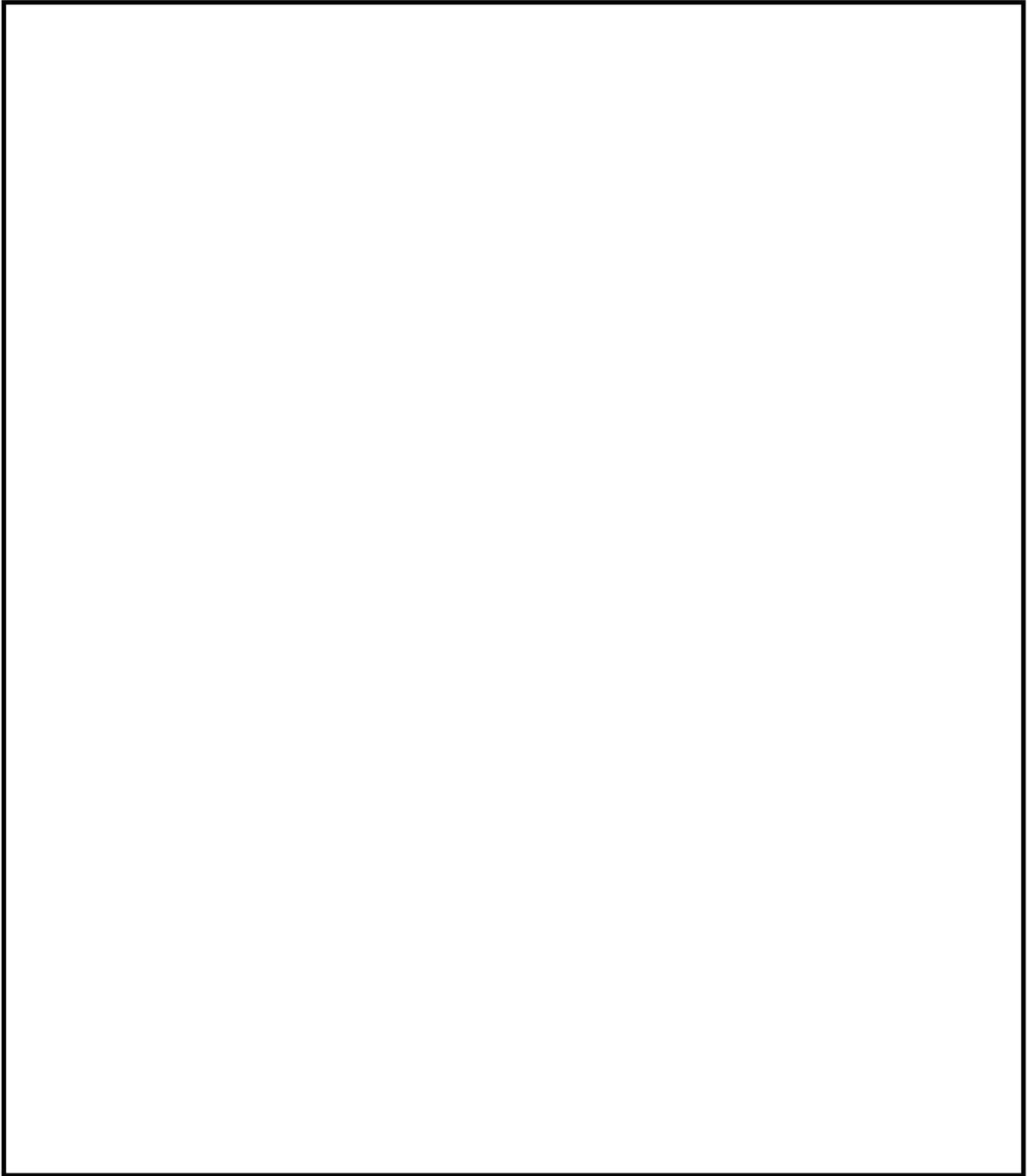
第10-1図 代替燃料プール注水系（注水ライン）の系統概略図



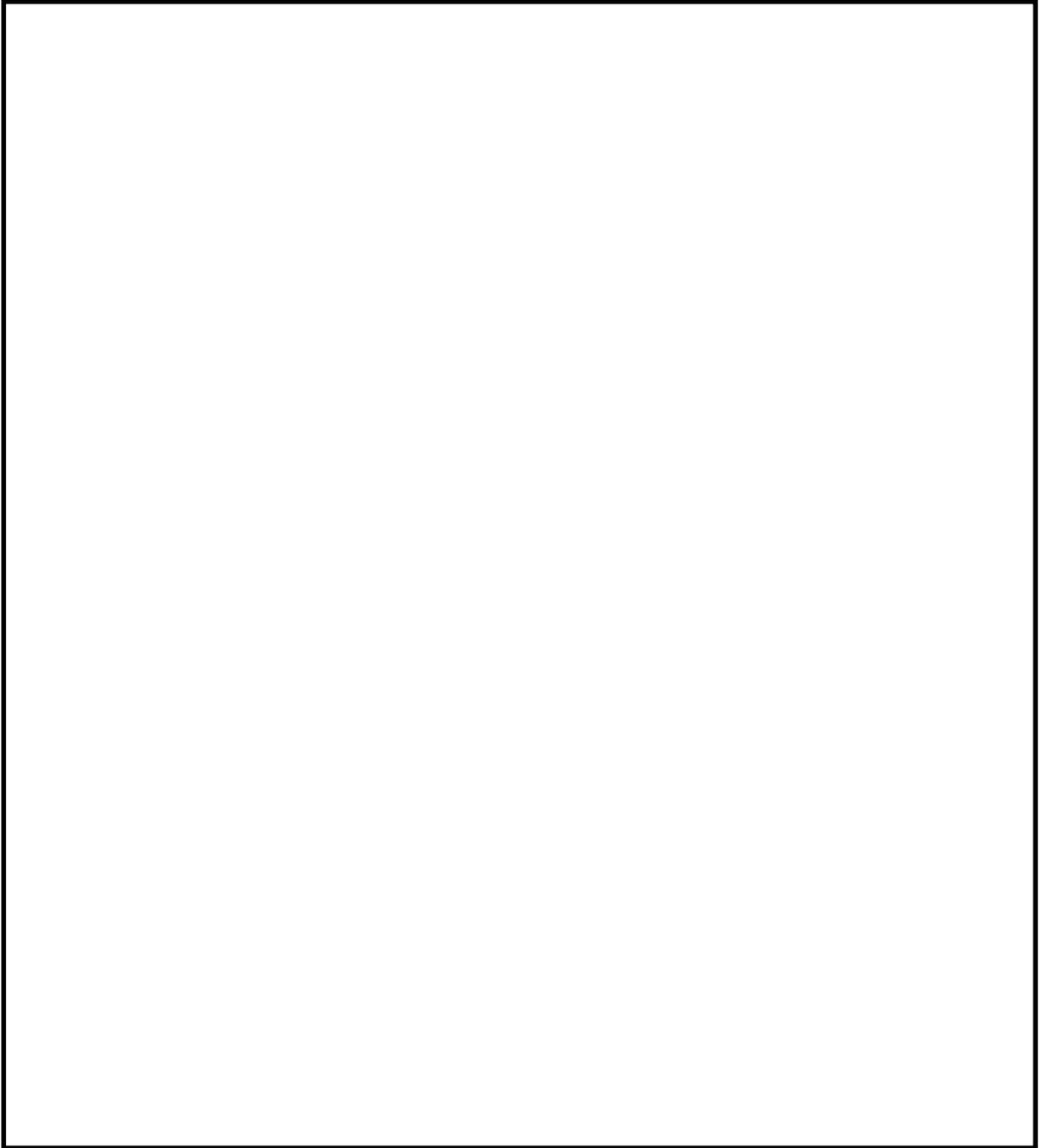
第10-2図 代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）の系統概略図



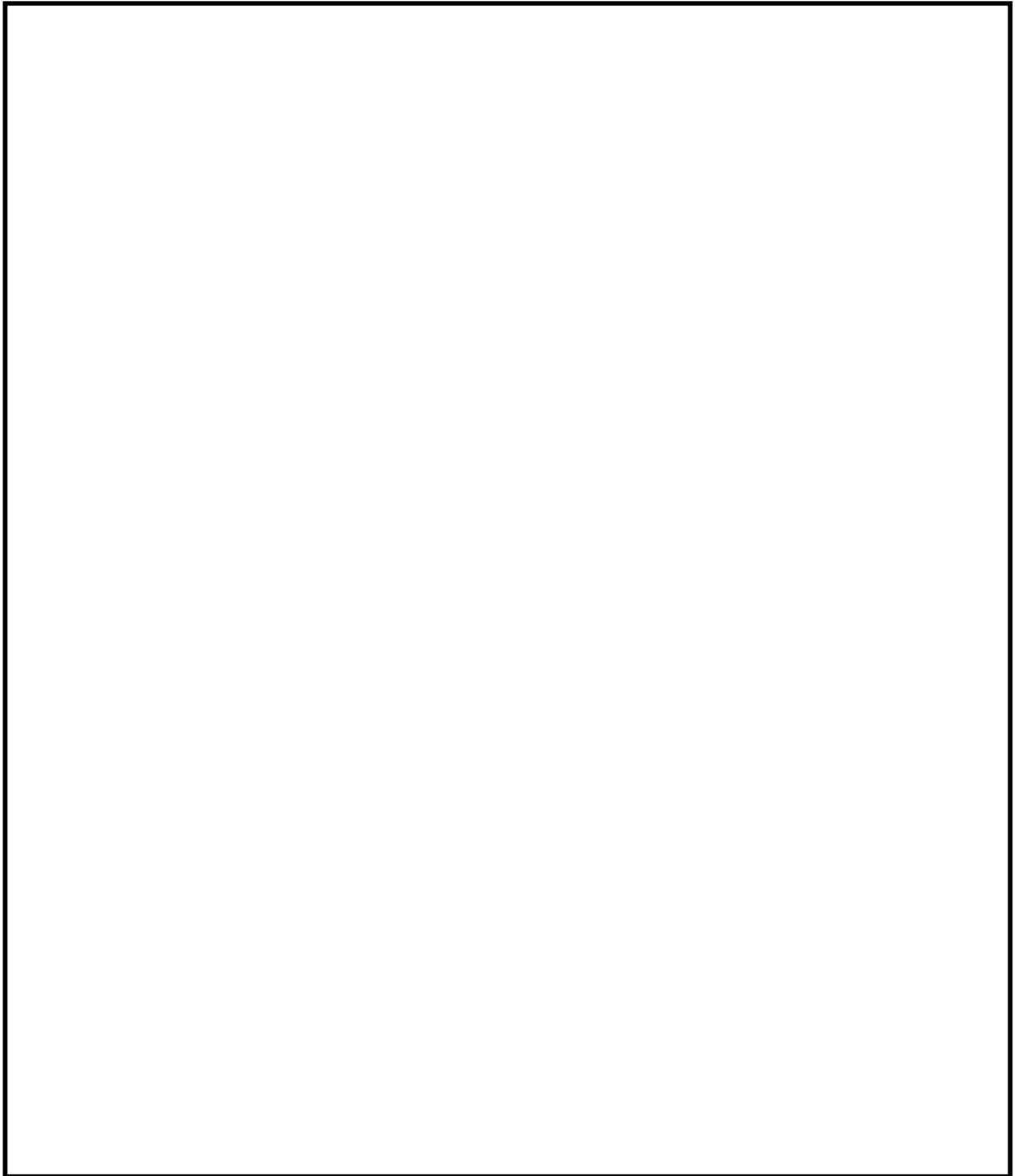
第 10-3 図 代替燃料プール冷却系，残留熱除去系及び燃料プール冷却浄化系の系統概略図



第 10-4 図 代替燃料プール冷却系の配置



第 10-5 図 残留熱除去系の配置



第 10-6 図 代替燃料プール冷却系及び燃料プール冷却浄化系の配置

(9) 使用済燃料プールの監視設備[54条]

使用済燃料プールの監視設備(使用済燃料プール水位・温度(S A広域), 使用済燃料プール温度(S A), 使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ), 使用済燃料プール監視カメラ(使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む))は重大事故等時に使用済燃料プールの冷却等を監視するための常設設備であり, 当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「使用済燃料プール水位」, 「燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度」, 「使用済燃料プール温度」, 「燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ」, 「原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタ」及び「原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタ」である。

使用済燃料プール水位・温度(S A広域), 使用済燃料プール温度(S A)及び使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)は, 火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用(難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置(複合体)等を含む)等の対策等を講じる設計とする。また, 感知・消火対策として当該計器を設置する原子炉建屋オペレーティングフロアについては異なる2種類の感知器を設置するとともに, 煙の充満により消火が困難とならないため消火設備として消火器を設置する設計とする。さらに, これらの計器のケーブルは, 電線管に布設することによって他の系統のケーブルに影響が及ばない設計とする。加えて, 使用済燃料プール水位・温度(S A広域), 使用済燃料プール温度(S A)及び使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)の電源(緊急用直流125V蓄電池)は, 原子炉建屋廃棄物処理棟に設置し, これらの設備が代替する設計基準対象施設である使用済燃料プール水位, 燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度, 使用済燃料プール温度, 燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ, 原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダク

ト放射線モニタ及び原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタの電源は、原子炉建屋原子炉棟(計装用電源母線等)に設置することで位置的分散を図る設計とする。

(第11-1~11-6図)

また、各監視パラメータは、第2-6表の通り位置的分散を図る。

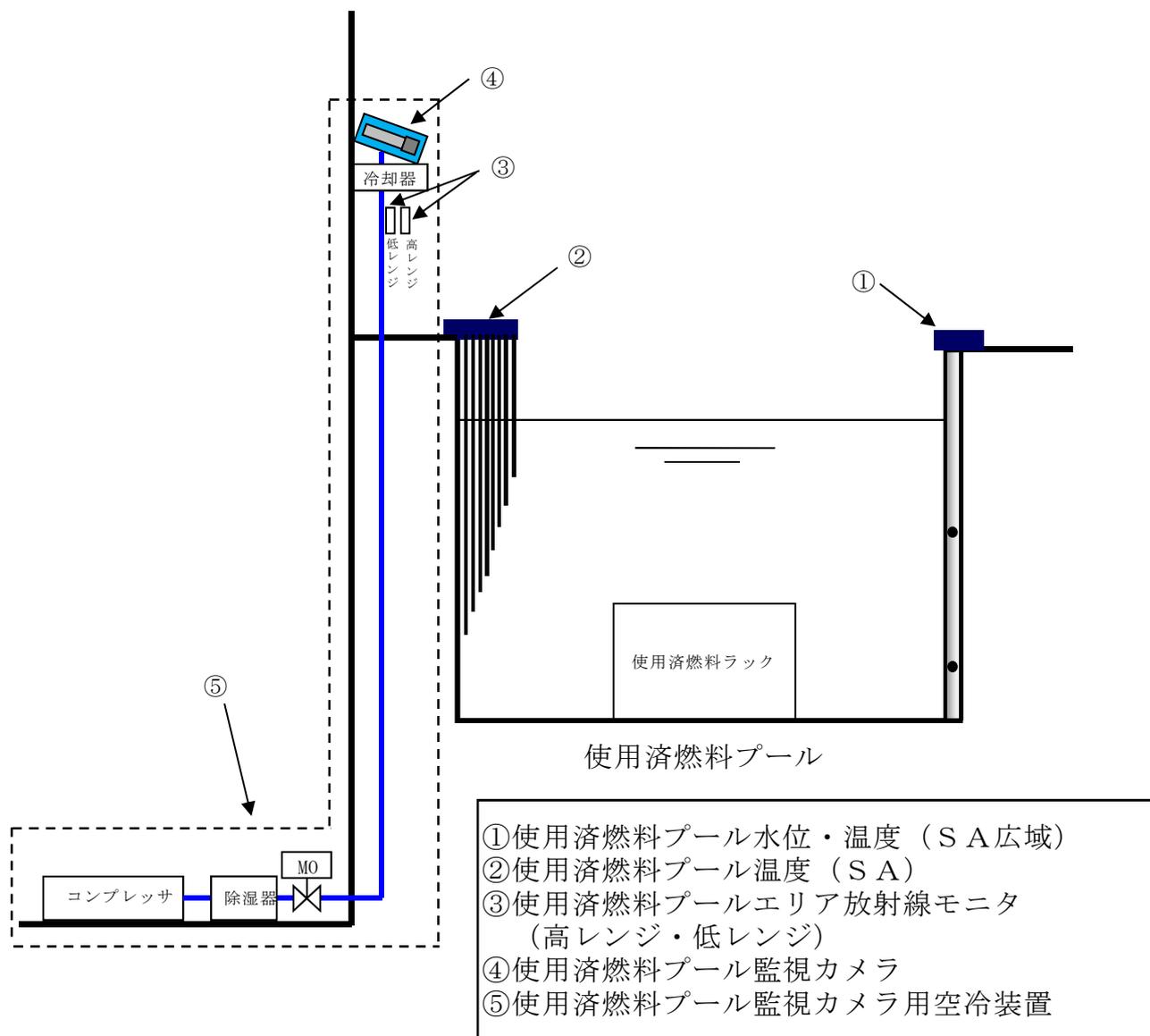
第2-6表 各監視パラメータ 位置的分散一覧表

監視パラメータ	位置的分散
水位	・使用済燃料プール水位・温度(SA広域)と使用済燃料プール水位とは約6mの離隔距離を確保。
温度	・使用済燃料プール水位・温度(SA広域)と使用済燃料プール水温(SA)、燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度、使用済燃料プール温度とは約6mの離隔距離を確保。
放射線	・「使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)」、「燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ」及び「原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタ」の設置場所が原子炉建屋6階に対して、「原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタ」は原子炉建屋3階に設置。

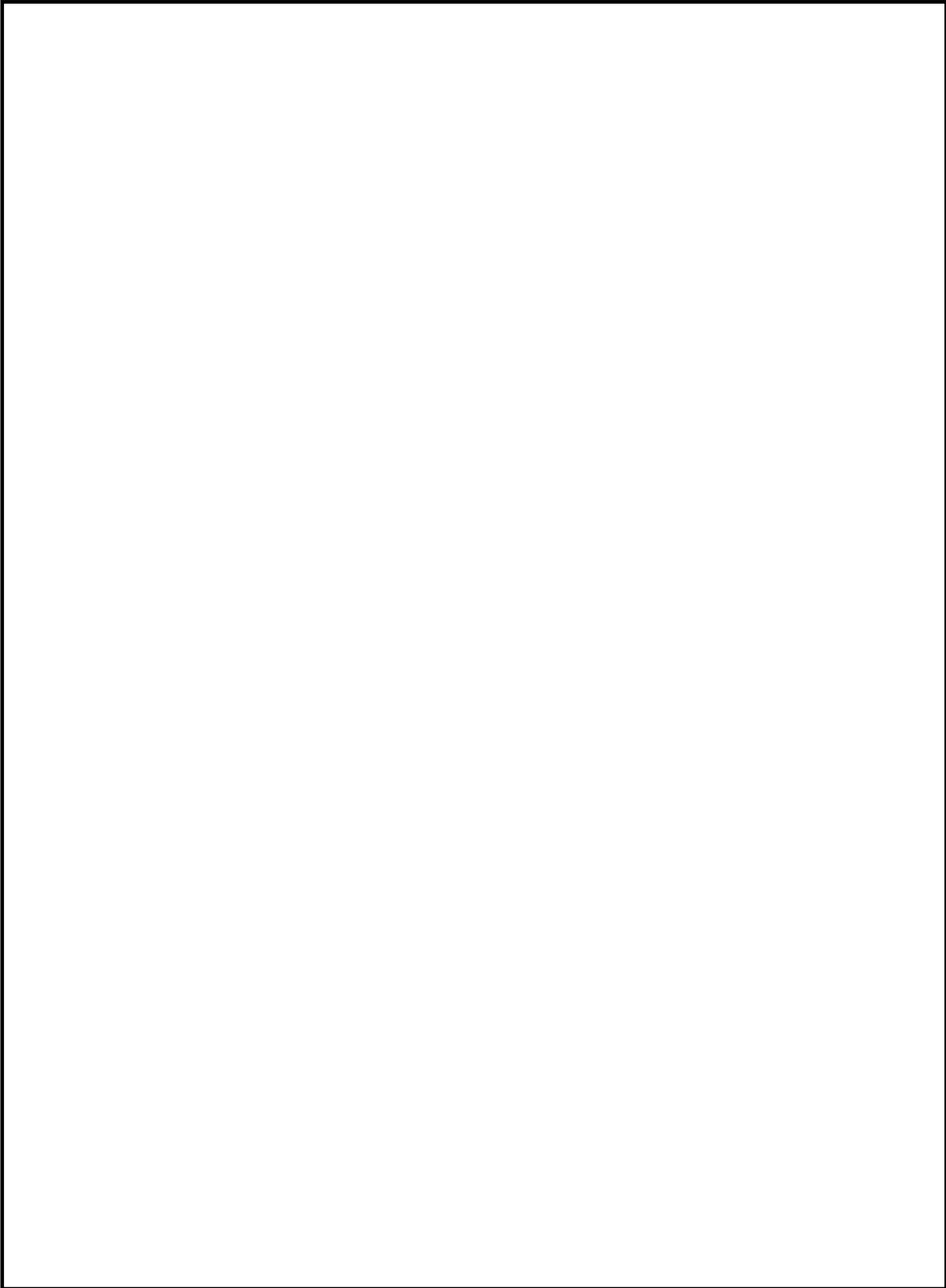
使用済燃料プール監視カメラについては、同じ機能を有する重大事故等対処設備である使用済燃料プール水位・温度(SA広域)、使用済燃料プール温度(SA)及び使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)と可能な限り異なる階層に設置することによる位置的分散を図る設計とする。

以上より、単一の火災によって使用済燃料プール水位・温度(SA広域)と使用済燃料プール水位、使用済燃料プール水位・温度(SA広域)と使用済燃料プール温度(SA)、燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度と使用済燃料プール温度、使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)と燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ及び原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタと原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタとは、それぞれ同時に喪失することなく確保できる設計とする。

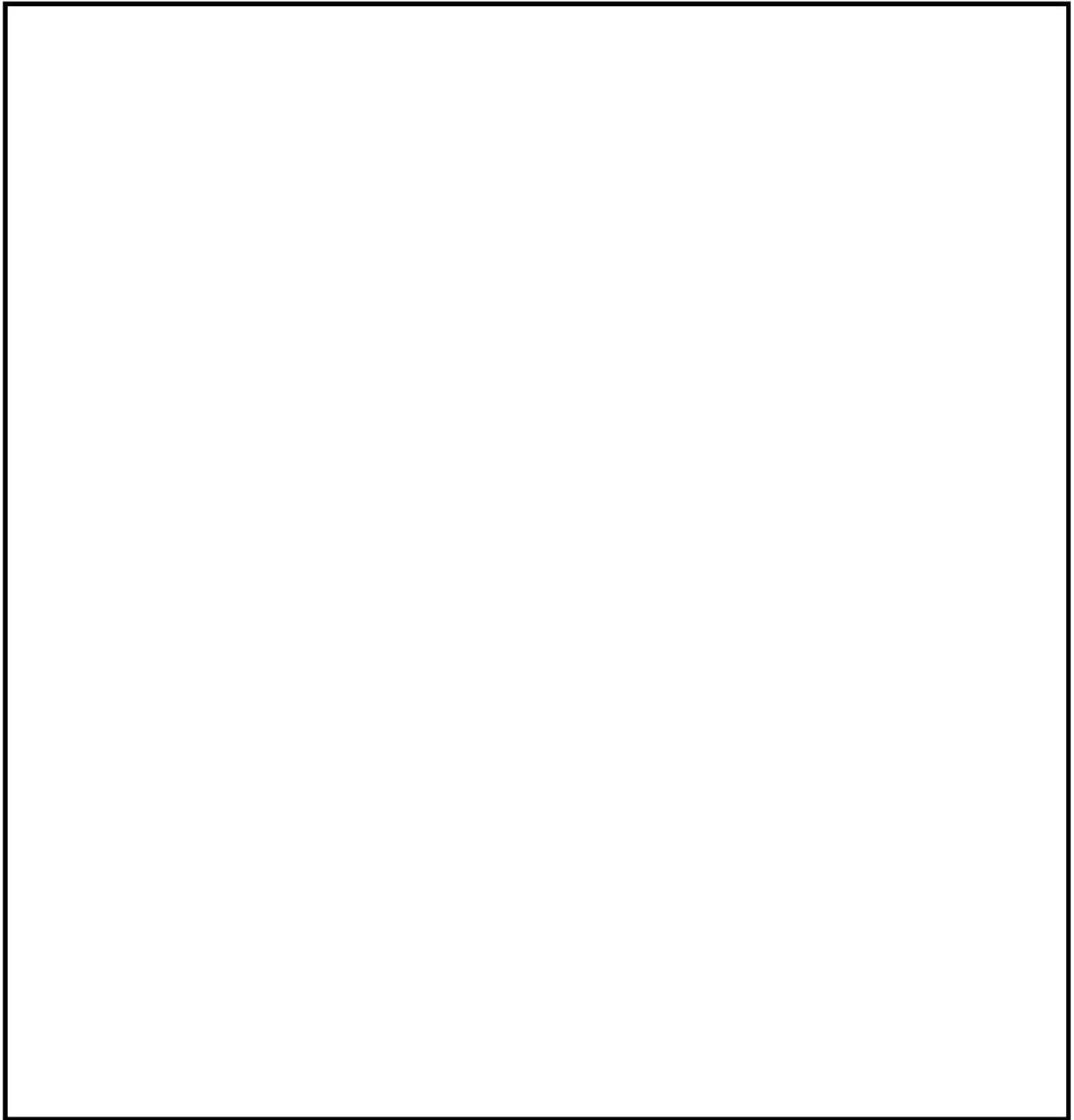
また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



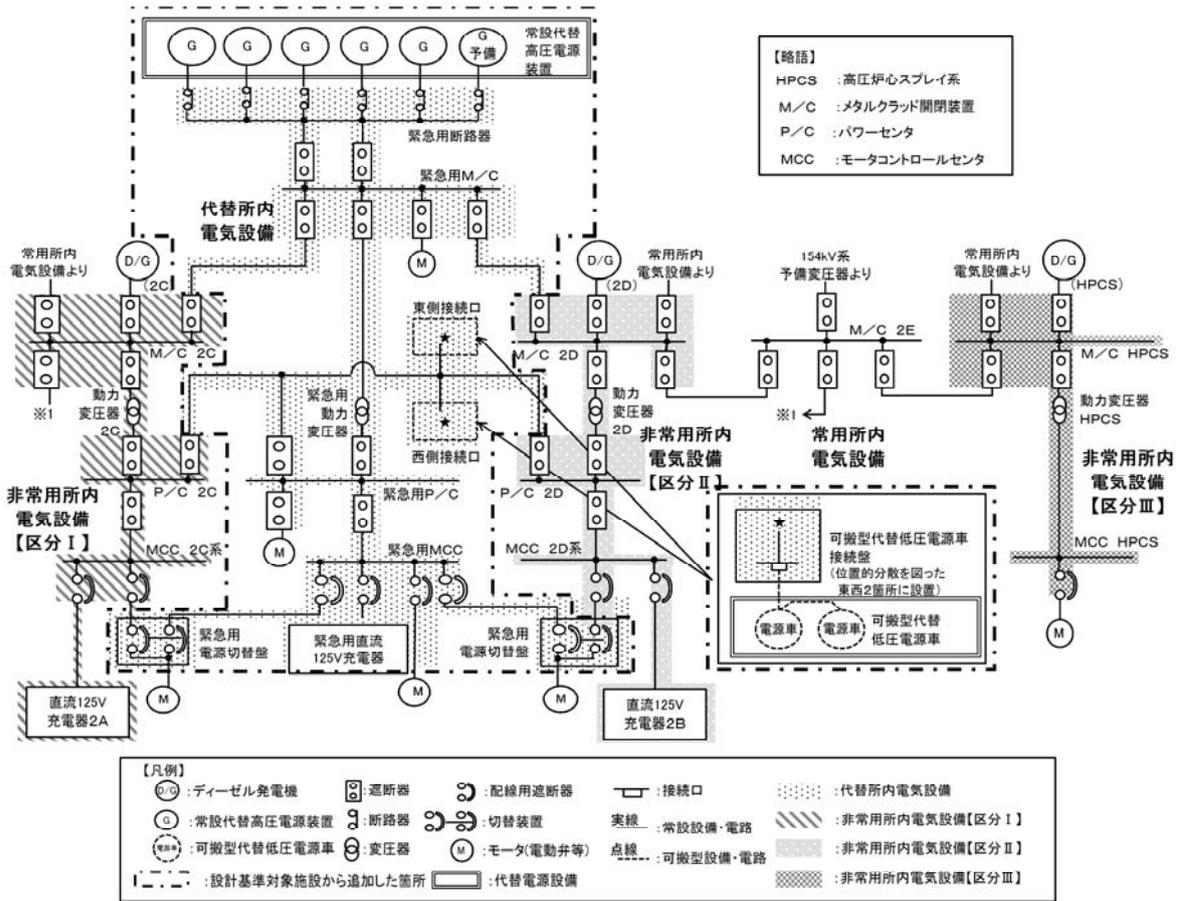
第11-1図 使用済燃料プール監視設備の全体系統図



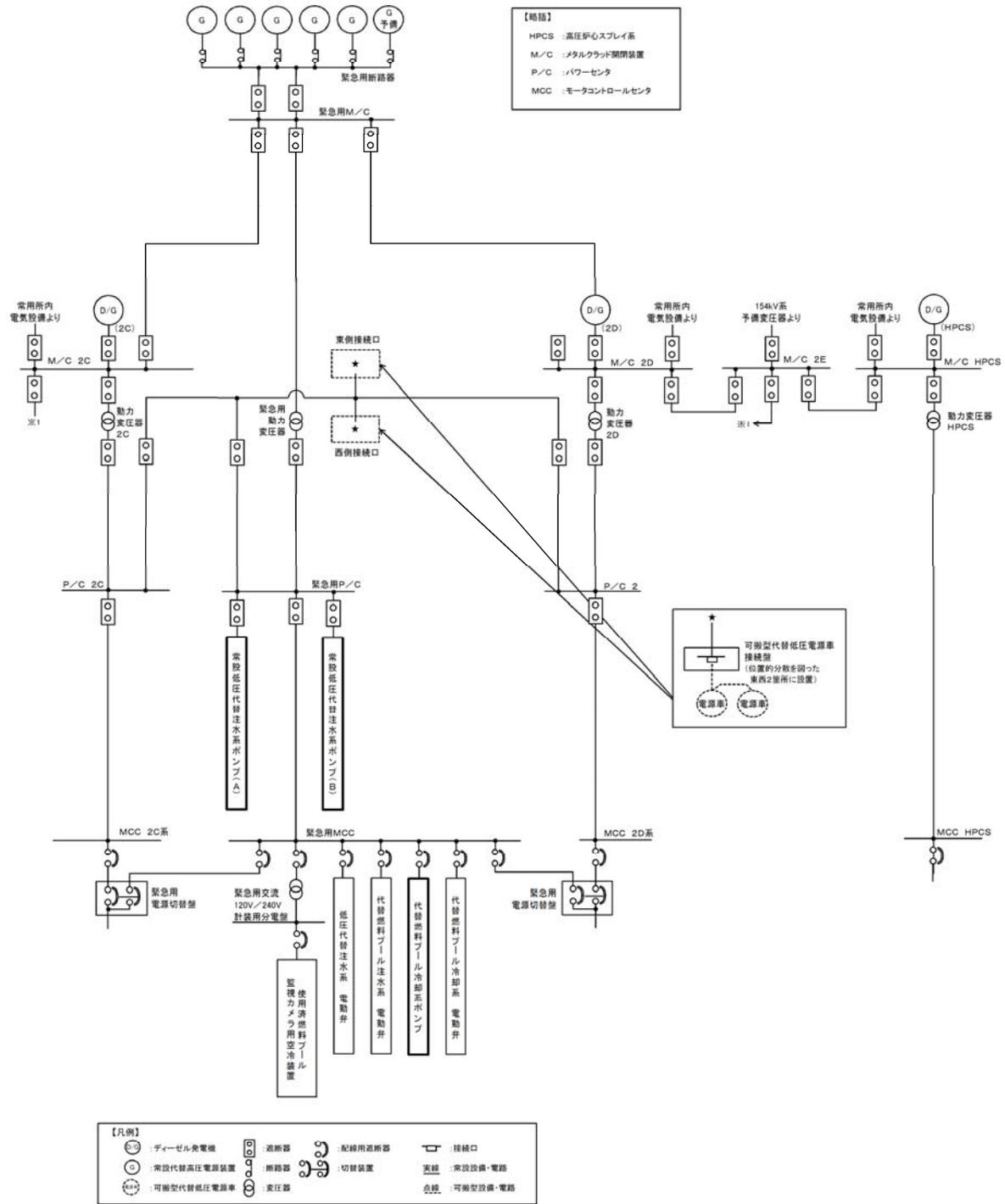
第 11-2 図 使用済燃料プール水位・温度計・放射線モニタ検出器の配置



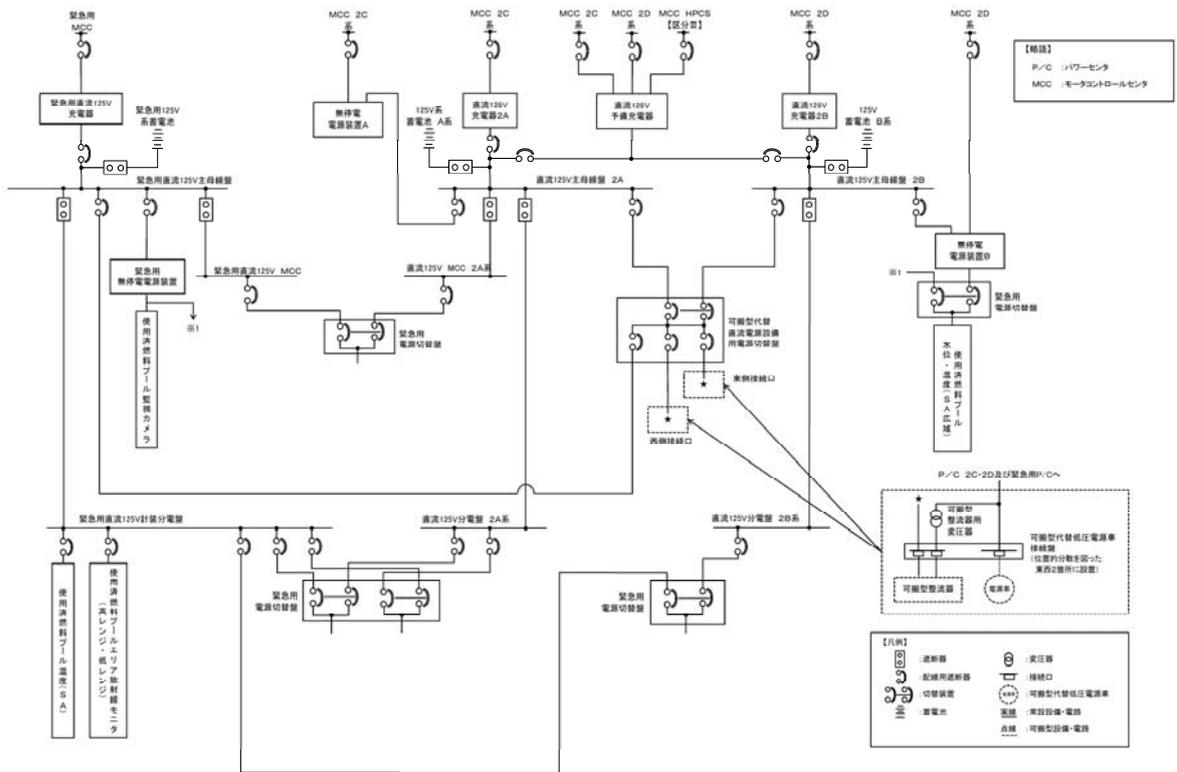
第 11-3 図 燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度検出器の配置



第11-4図 電源構成図（交流電源）（1/3）



第11-5図 電源構成図 (交流電源) (2/3)



第11-6図 電源構成図（直流電源）（3/3）

(10) 常設代替交流電源[57条]

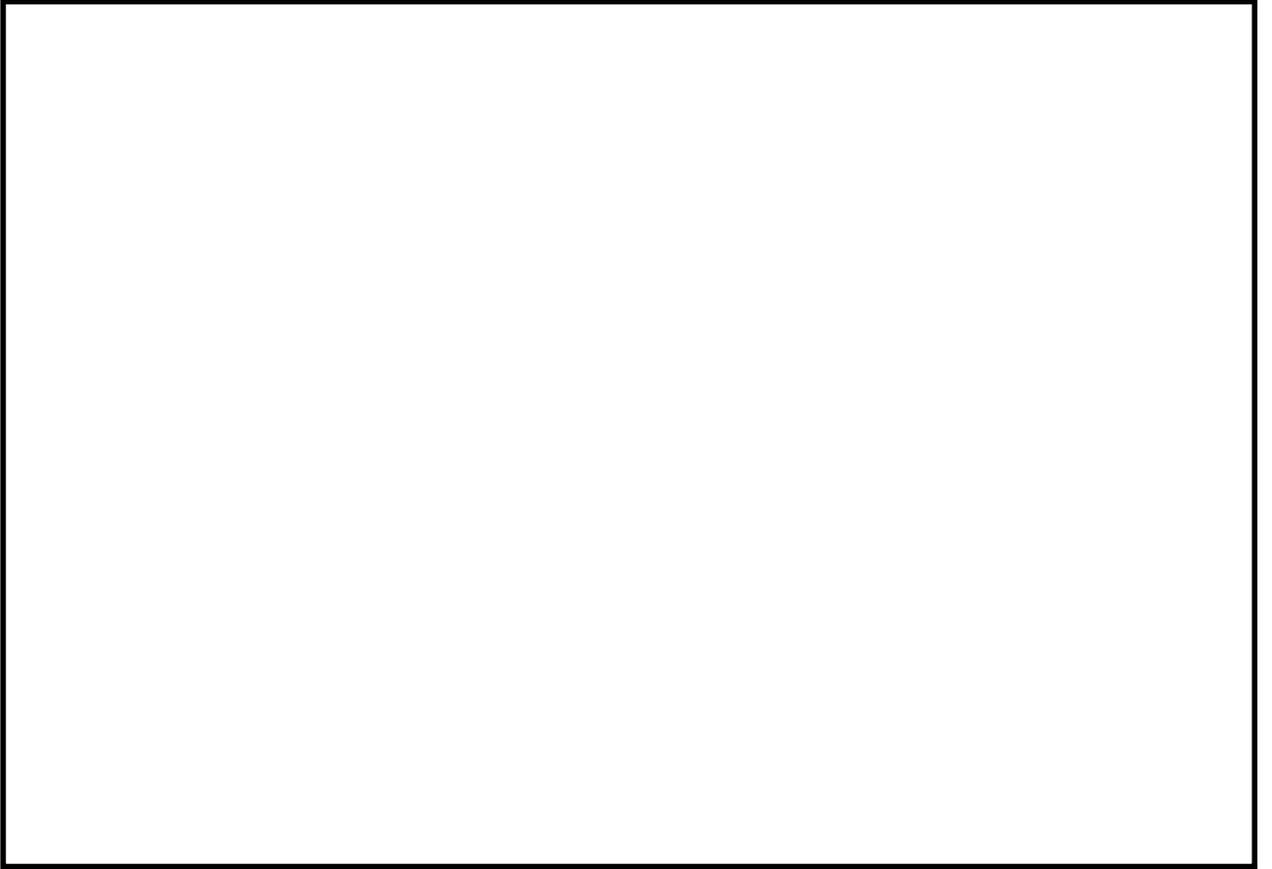
常設代替高圧電源装置は、重大事故等時に交流電源を供給するための常設設備であり、当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「2C・2D 非常用ディーゼル発電機」である。

常設代替高圧電源装置及び非常用ディーゼル発電機については、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また、感知・消火対策としては異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式のガス消火設備を設置する設計とする。さらに、常設代替高圧電源装置は、常設代替高圧電源装置置場に、2C・2D 非常用ディーゼル発電機は、原子炉建屋付属棟内のディーゼル発電機室に設置することにより位置的分散を図る設計とする。加えて、緊急用M/C及び非常用ディーゼル発電機に接続するM/C 2C・2Dには、遮断器及び保護継電器を設置し電氣的にも分離を図る設計とする。

軽油貯蔵タンクについては、横置円筒型地下タンクとして2系統あるが、1系統の軽油貯蔵タンクで火災が発生しても他方の軽油貯蔵タンクでは火災が発生せず、単一の火災によって同時に機能喪失しない設計とする。

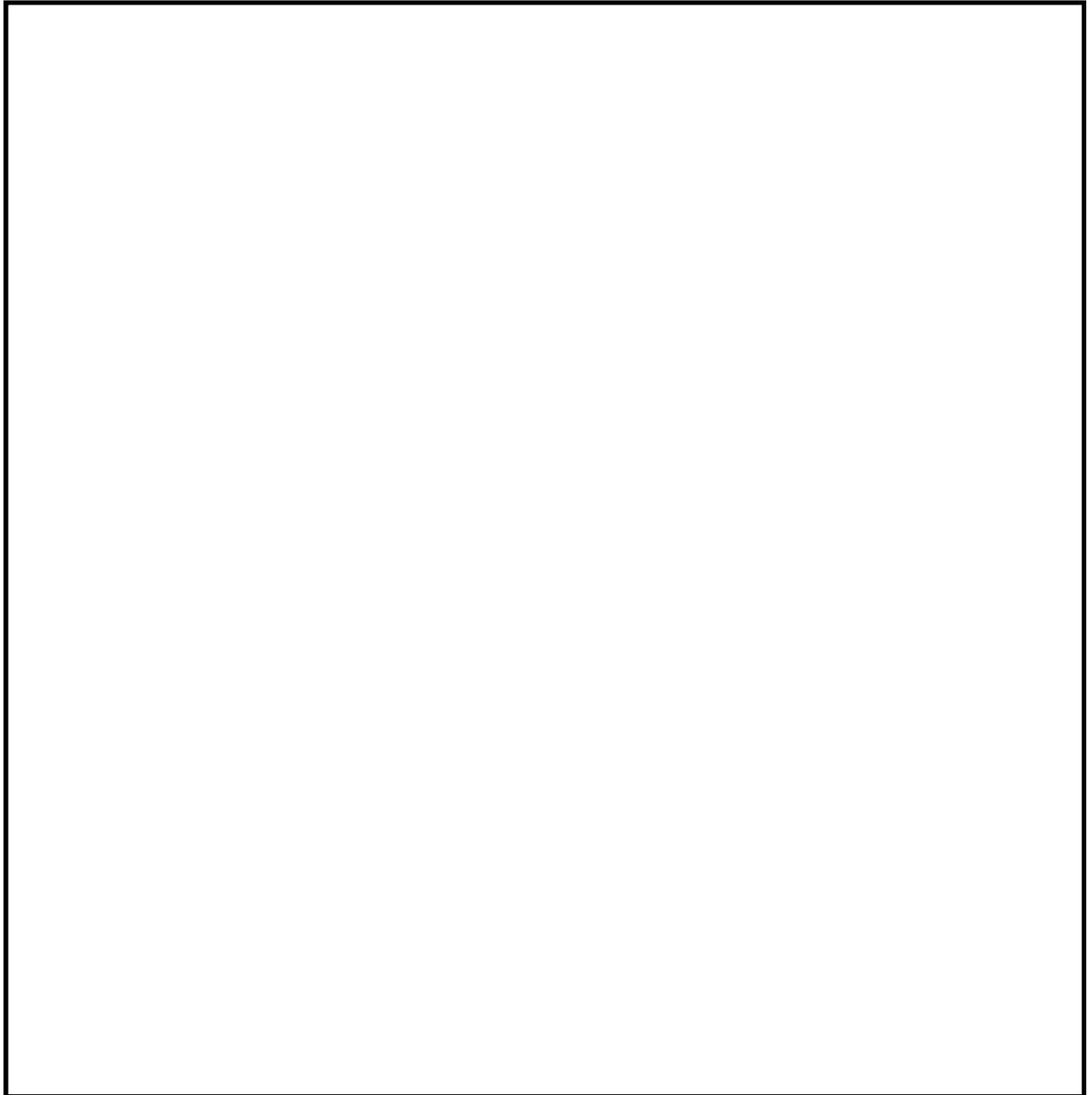
(第12-1~12-3図)

以上より、単一の火災によって常設代替高圧電源装置及び2C・2D非常用ディーゼル発電機の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



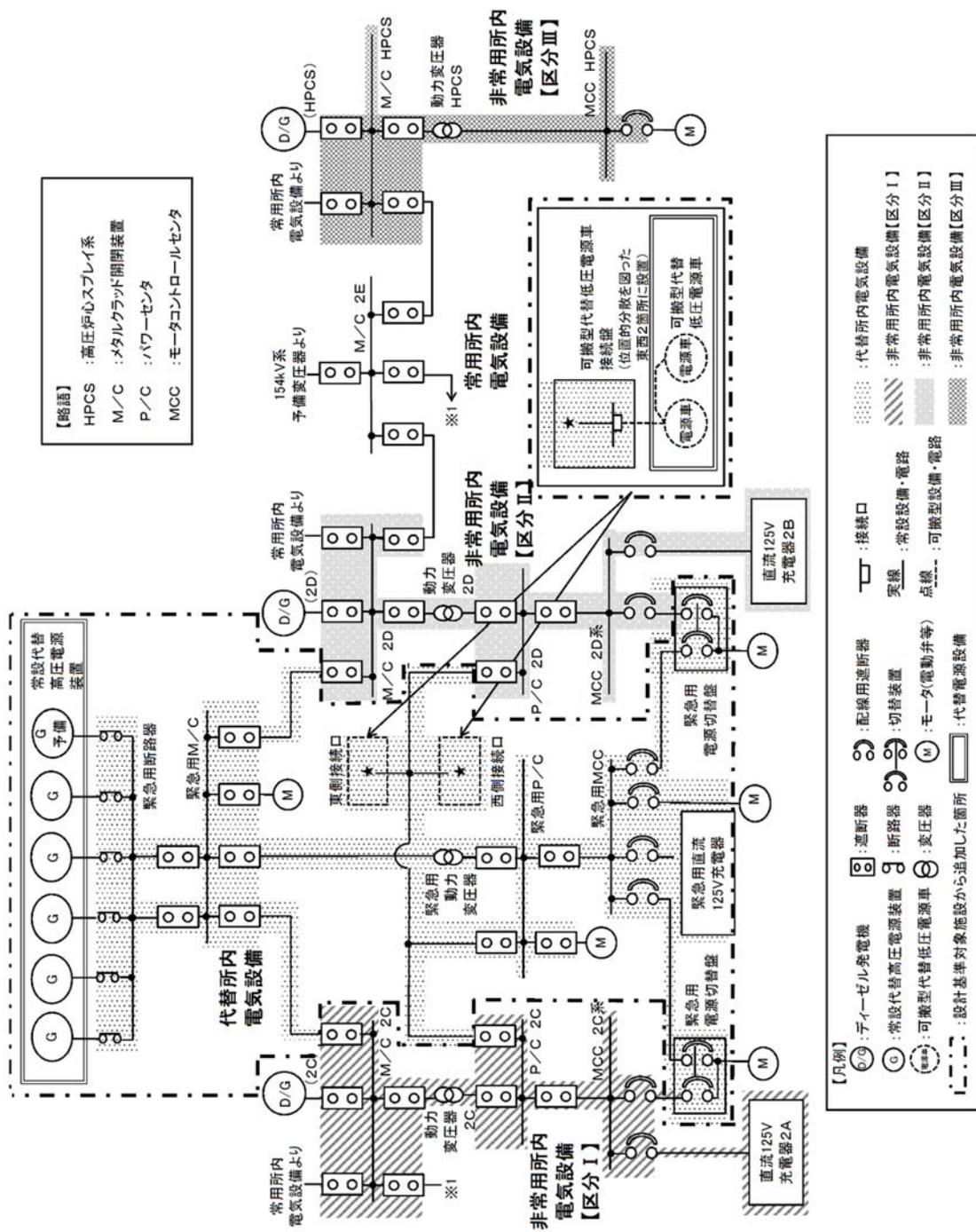
第12-1図 常設代替高圧電源装置及び非常用ディーゼル発電機の配置

(1/2)



第12-2図 常設代替高圧電源装置及び非常用ディーゼル発電機の配置

(2/2)



第12-3図 交流電源系統図

(11) 所内常設直流電源設備及び常設代替直流電源設備[57 条]

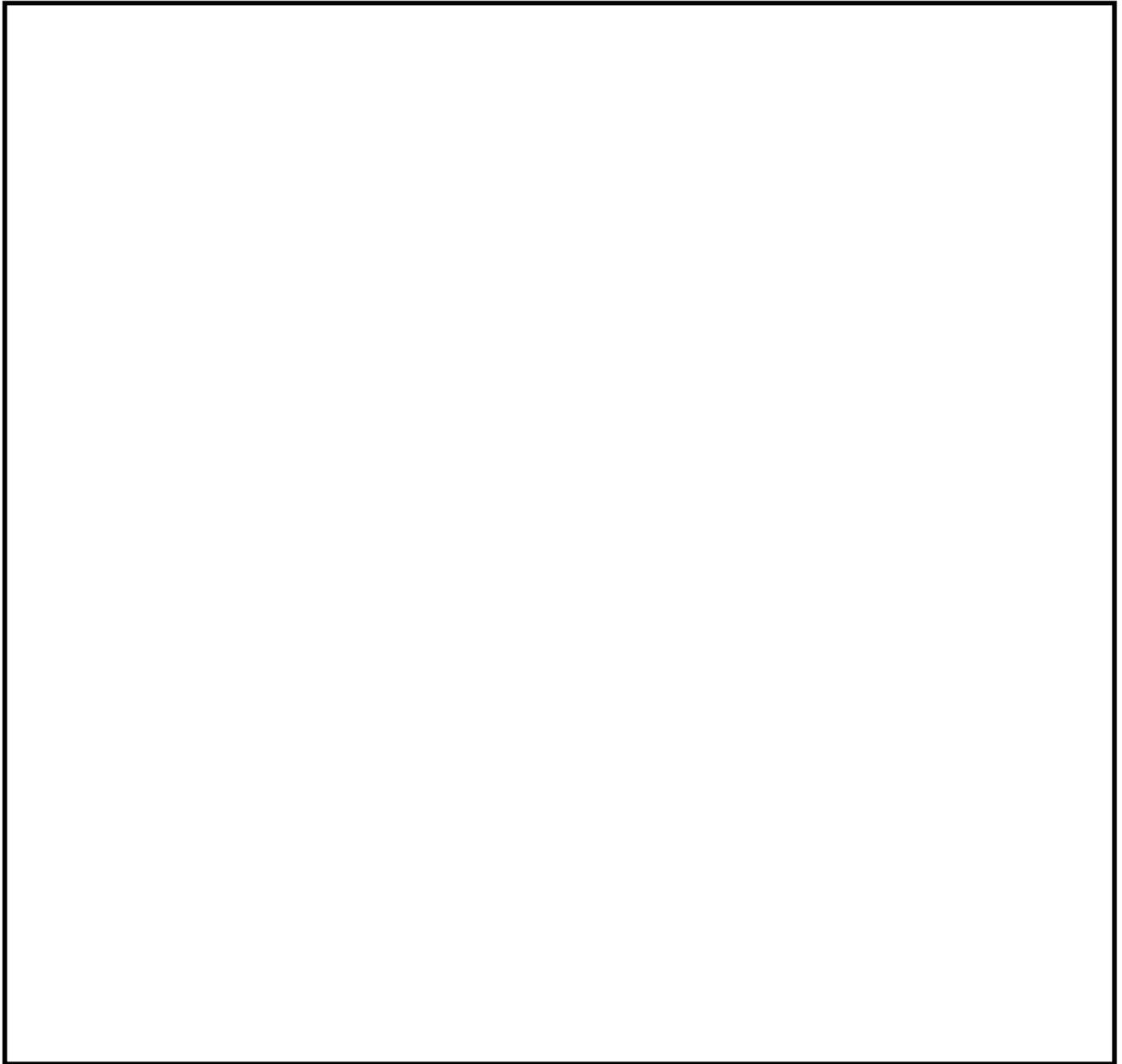
125V系蓄電池 A系・B系・H P C S系，中性子モニタ用蓄電池 A系・B系及び緊急用125V系蓄電池は重大事故等時に直流電源を供給するための常設設備であり，当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は「2 C・2 D 非常用ディーゼル発電機」である。

125V系蓄電池 A系・B系・H P C S系，中性子モニタ用蓄電池 A系・B系，緊急用125V系蓄電池については，火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とする。また，感知・消火対策として，異なる2種類の感知器及び消火困難となる場所に固定式ガス消火設備を設置する設計とする。さらに，125V系蓄電池 A系・B系・H P C S系，中性子モニタ用蓄電池 A系・B系及び2 C・2 D 非常用ディーゼル発電機は，原子炉建屋付属棟内のそれぞれ異なる区画に設置することにより，位置的分散を図る設計とする。また，緊急用125V蓄電池は，原子炉建屋廃棄物処理棟に設置することにより位置的分散を図る設計とする。加えて，125V系蓄電池 A系・B系H P C S系，中性子モニタ用蓄電池 A系・B系及び緊急用125V系蓄電池には遮断器を設置し，電氣的にも分離を図る設計とする。

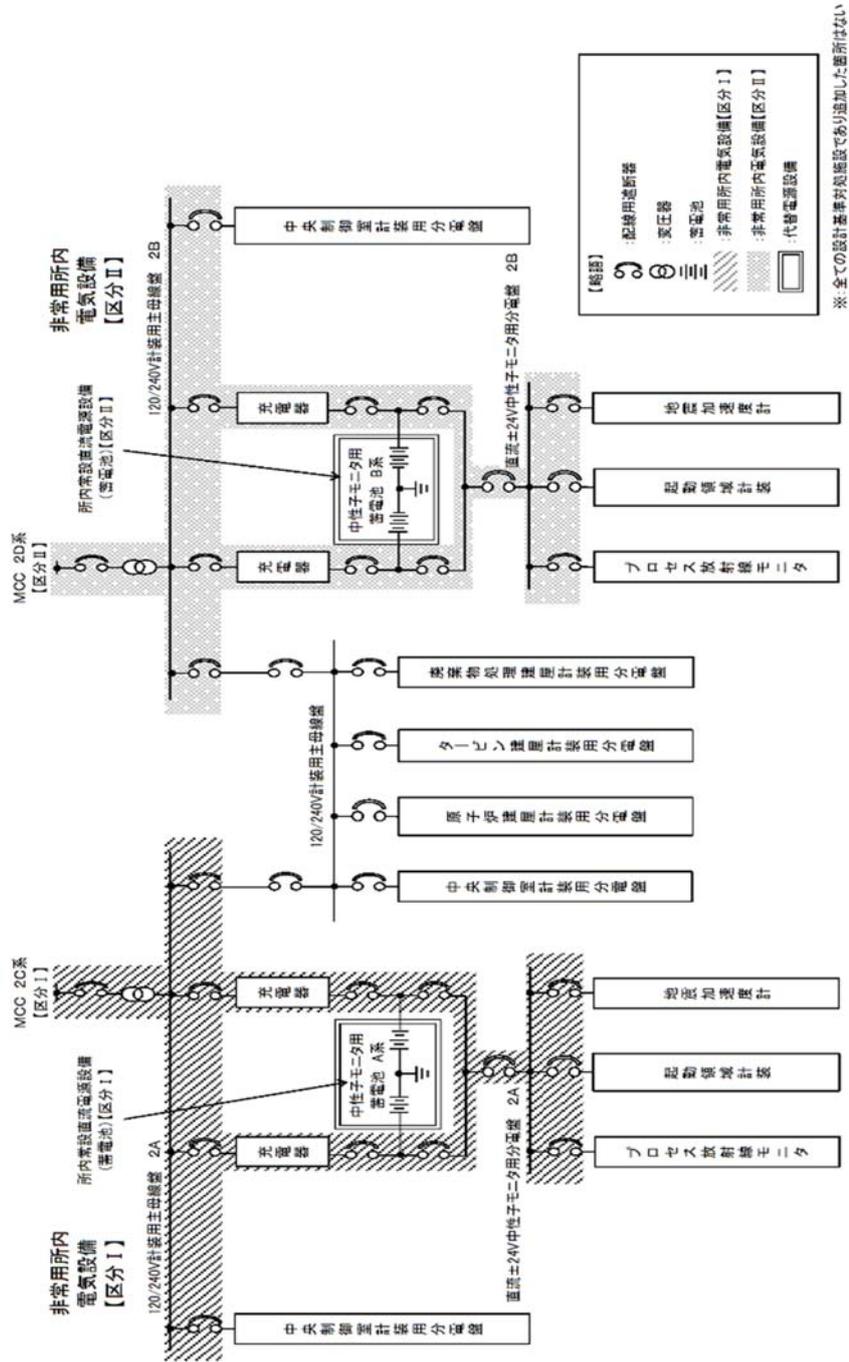
(第13-1~13-3図)

以上より，単一の火災によって125V系蓄電池 A系・B系・H P C S系，中性子モニタ用蓄電池 A系・B系及び緊急用125V系蓄電池の安全機能は，同時に喪失することなく確保できる設計とする。また，消火設備についても可能な限りそれぞれ分散させて設置する設計とするが，近接する場合は，安全弁の設置によりボンベ過圧時の影響が及ばない設計とする。

すなわち，2.2 (1) ②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



第13-1図 125V系蓄電池 2 A・2 B・H P C S系及び中性子モニタ用蓄電池
A系・B系及び緊急用125V系蓄電池の配置



第 13-3 図 直流電源系統図 (2/2)

(12) 代替所内電気設備，燃料給油設備[57条]

代替所内電気設備（緊急用M/C，緊急用P/C及び緊急用直流125V主母線盤）及び燃料給油設備（軽油貯蔵タンク，常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ，2C・2D 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ，高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ，可搬型設備用軽油タンク及びタンクローリ）は，重大事故等時に交流電源及び直流電源を供給するための常設設備であり当該設備が代替する機能を有する設計基準対象施設は，「非常用所内電気設備」，「2C・2D 非常用ディーゼル発電機」及び「高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機」である。軽油貯蔵タンク，2C・2D 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ及び高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 燃料移送ポンプは，設計基準対象施設と兼用としている。

代替所内電気設備（緊急用M/C，緊急用P/C及び緊急用直流125V主母線盤），燃料給油設備（2C・2D 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ及び高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ），非常用所内電気設備，2C・2D 非常用ディーゼル発電機及び高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機については，火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）及び過電流による過熱防止対策等を講じる設計とし，燃料給油設備（軽油貯蔵タンク，可搬型設備用軽油タンク及びタンクローリ）については，火災の発生防止対策として主要な構造材に不燃性材料を使用する設計とする。

また，感知・消火対策として異なる2種類の感知器を設置する設計とする。さらに，緊急用M/C及び緊急用P/Cについては，屋内（常設代替高圧電源装置置場）に，非常用所内電気設備のうちM/C 2C・2D及

びP/C 2C・2Dについては、原子炉建屋付属棟内に設置することにより、位置的分散を図る設計とする。

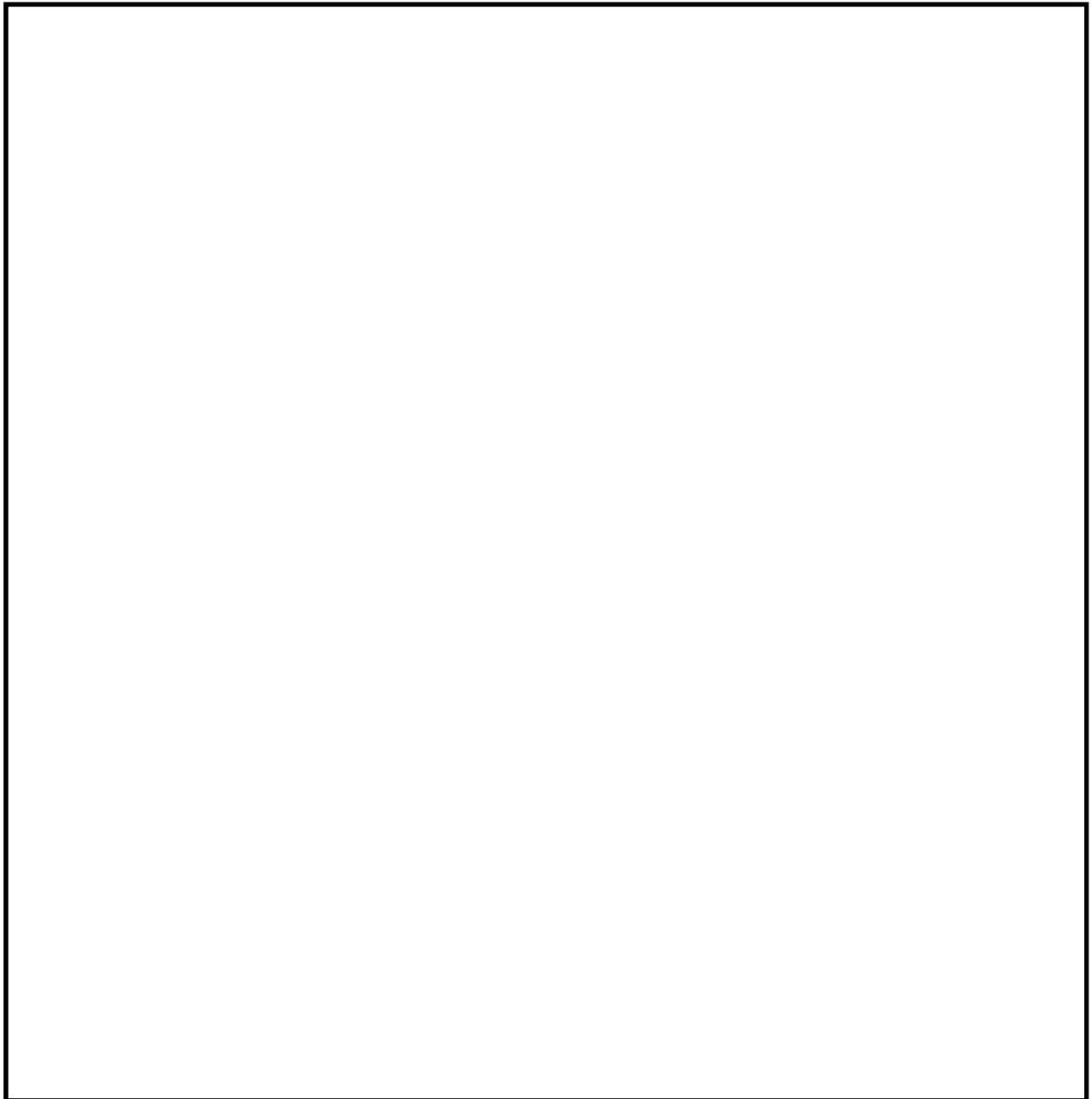
緊急用直流125V主母線盤については、原子炉建屋廃棄物処理棟内に、非常用所内電気設備のうち直流125V主母線盤 2A・2Bについては、原子炉建屋付属棟内に設置することにより位置的分散を図る設計とする。

一方、緊急用M/C，緊急用P/C，緊急用直流125V主母線盤及び非常用所内電気設備については、遮断器又は配線用遮断器を設置し電氣的にも分離を図る設計とする。

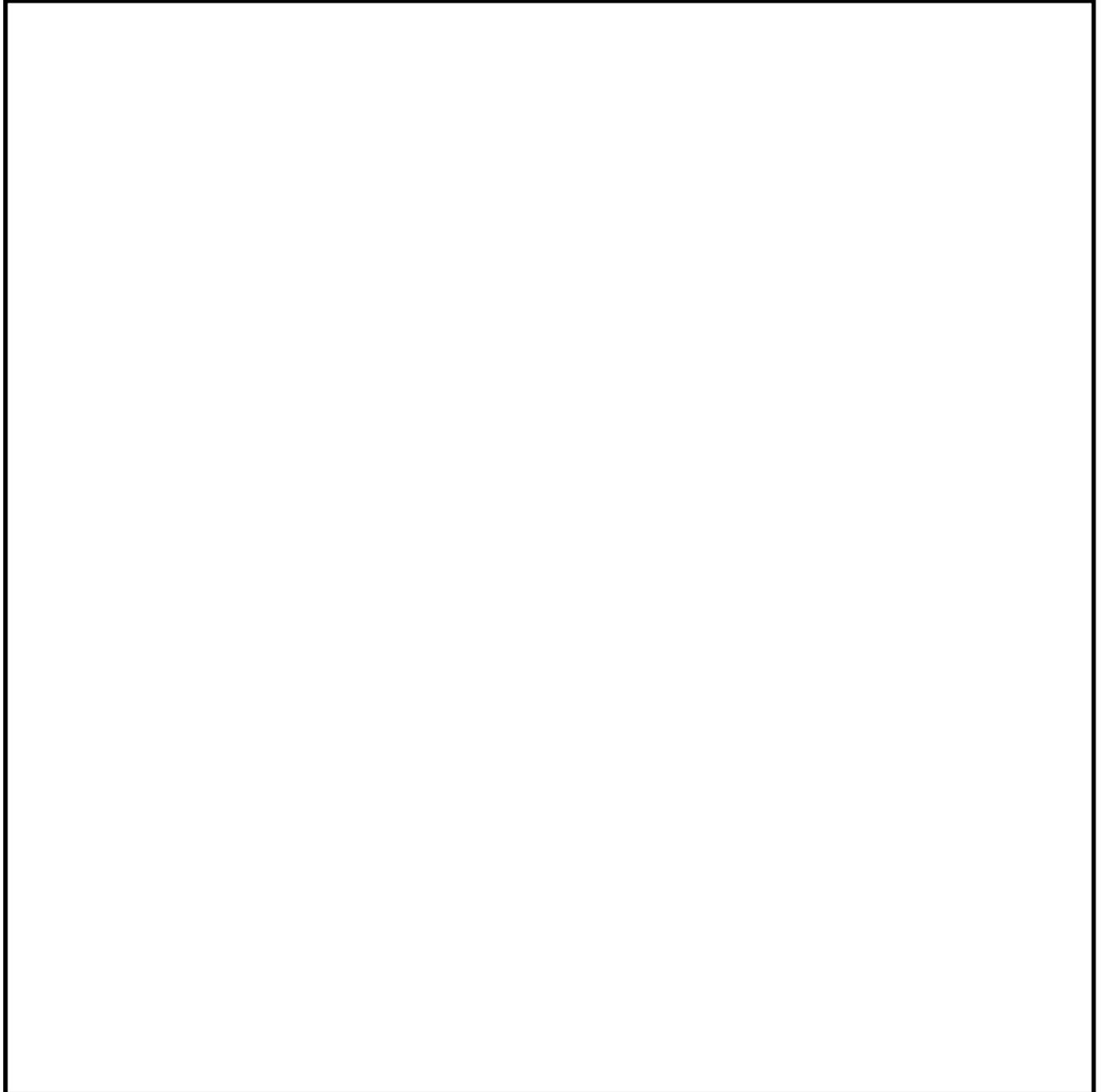
軽油貯蔵タンクについては、横置円筒型地下タンクとして2系統あるが、1系統の軽油貯蔵タンクで火災が発生しても他方の軽油貯蔵タンクでは火災が発生せず、単一の火災によって同時に機能喪失しない設計とする。

(第14-1～14-4図)

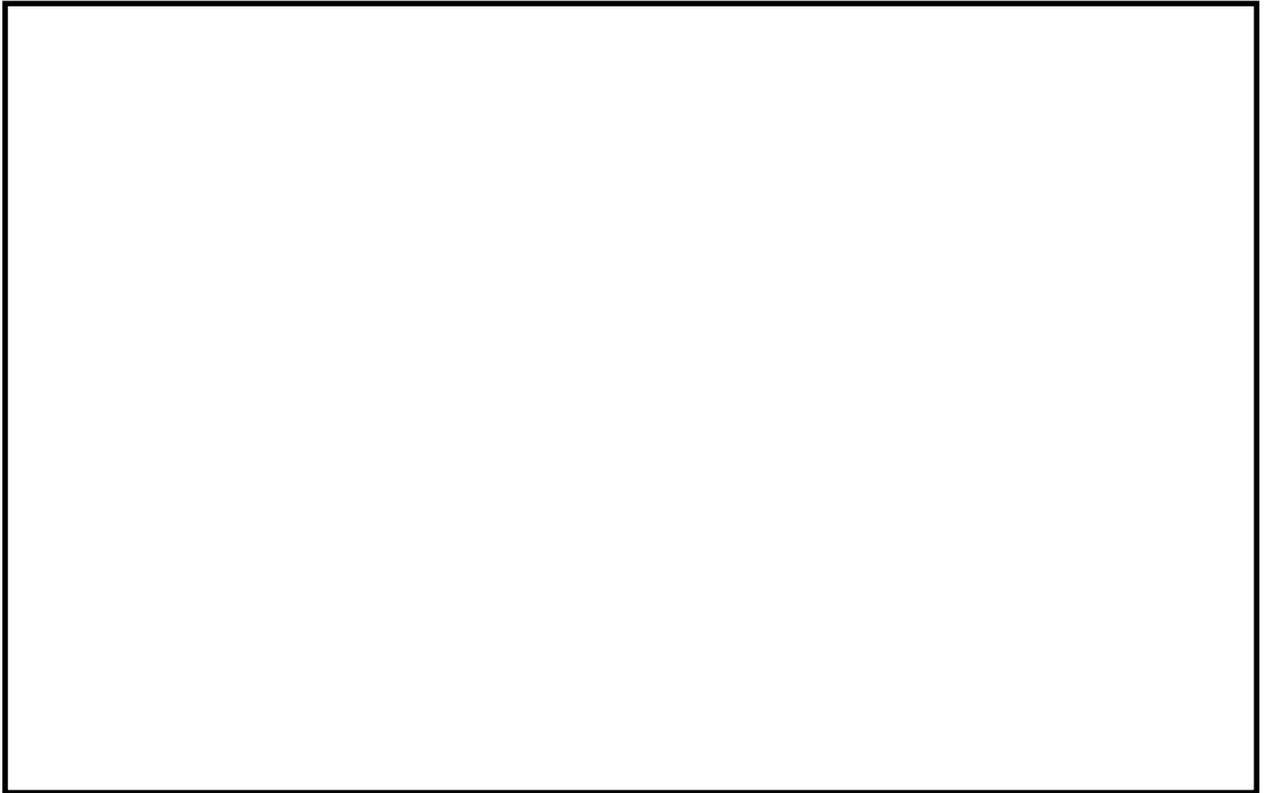
以上より、単一の火災によって緊急用M/C，緊急用P/C，緊急用直流125V主母線盤及び非常用所内電気設備の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。また、消火設備についてもそれぞれ分散して設置する設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



第 14-1 図 代替所内電気設備（緊急用M/C，緊急用P/C及び緊急用直流
125V 主母線盤）及び非常用所内電気設備（M/C 2 C・2
D，P/C 2 C・2 D及び直流 125V 主母線盤 2 A・2 B）
の配置（1/3）



第 14-2 図 代替所内電気設備（緊急用M/C，緊急用P/C及び緊急用直流
125V 主母線盤）及び非常用所内電気設備（M/C 2C・2
D，P/C 2C・2D及び直流 125V 主母線盤 2A・2B）
の配置（2/3）



第 14-3 図 代替所内電気設備（緊急用M/C，緊急用P/C及び緊急用直流
125V 主母線盤）及び非常用所内電気設備（M/C 2 C・2
D，P/C 2 C・2 D及び直流 125V 主母線盤 2 A・2 B）
の配置（3/3）

(13) 計装設備[58条]

重大事故等対処設備のうち計装設備は重大事故等時に原子炉压力容器、原子炉格納容器の状態、最終ヒートシンクによる冷却状態等を把握するための常設設備であり、これらの設備による計測が困難となった場合の代替監視パラメータについては、第2-7表に記載のとおりである。

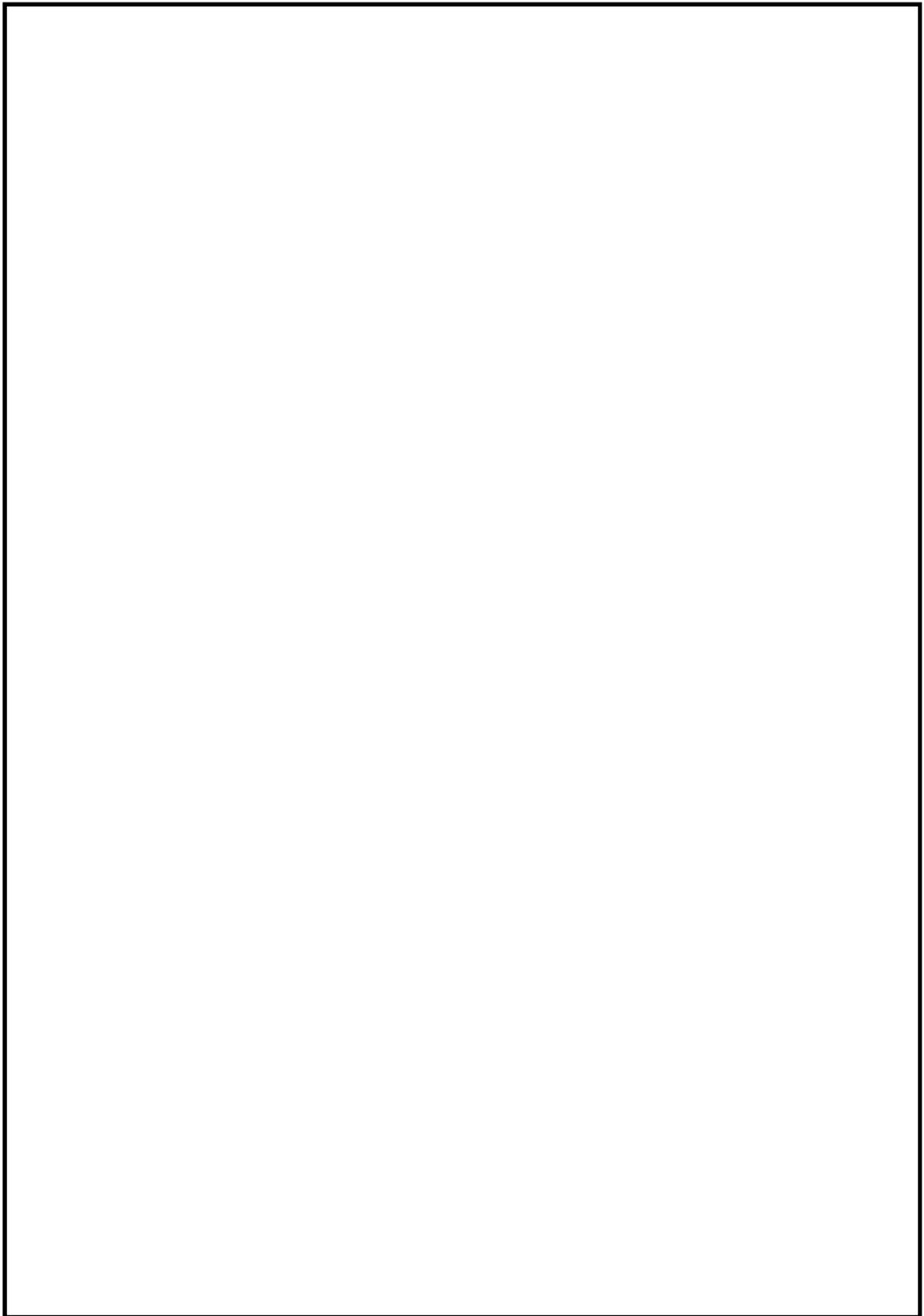
重大事故等対処設備のうち、計装設備は、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用（難燃ケーブルと同等以上の難燃性能を確保できる代替措置（複合体）等を含む）等の対策を講じる設計とする。また、感知・消火対策として異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所に固定式ガス消火設備を設置する設計とする。さらに、各計器のケーブルは、電線管に布設しており、他の系統のケーブルと分離しているとともに、重大事故等対処設備の計装設備の検出器・伝送器等は、当該設備の計測が困難となった場合の代替パラメータの検出器・伝送器とは可能な限り位置的に分散して設置する設計とする。

（第2-7表，第15-1～13図，第16-1～2図）

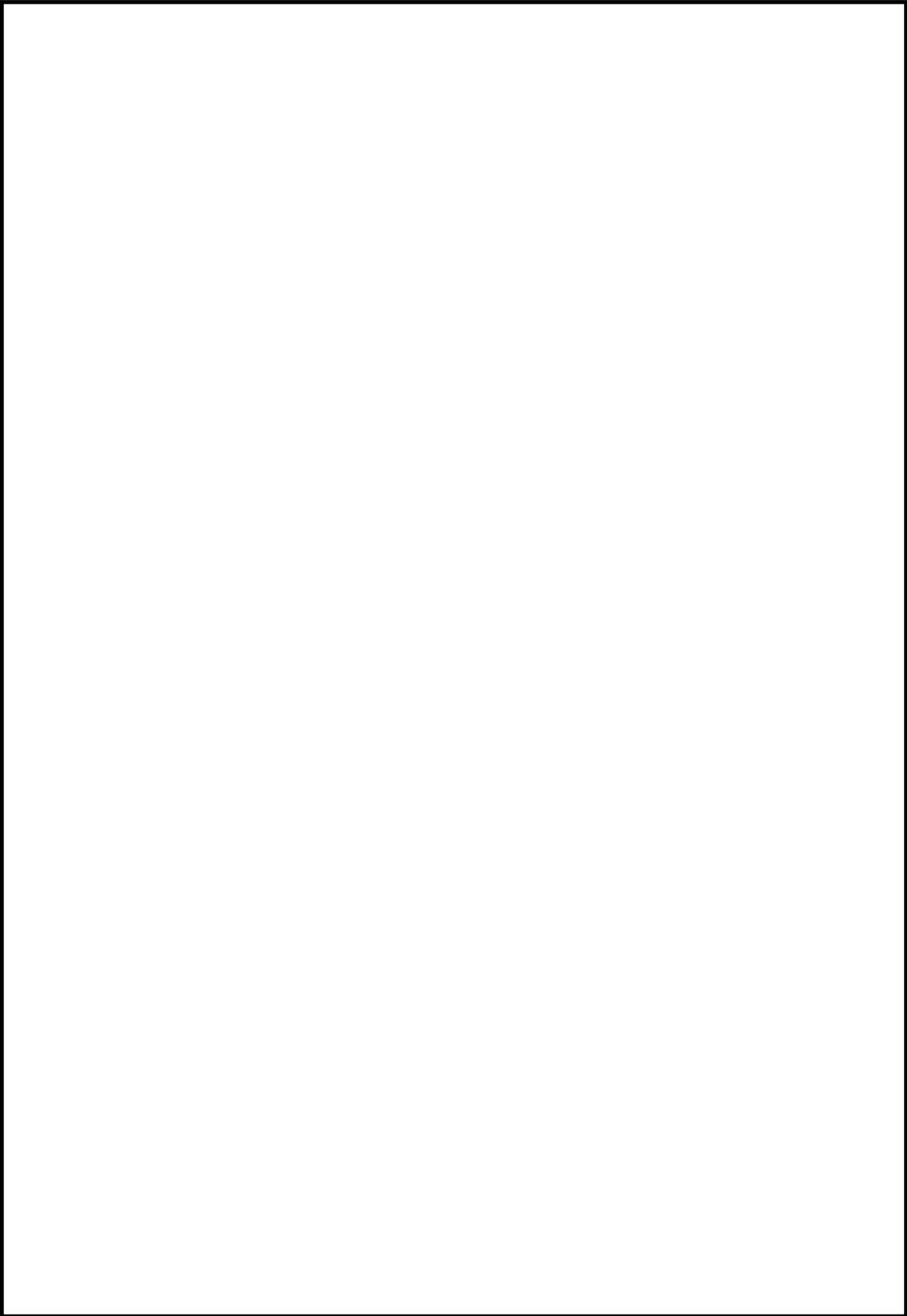
以上より、単一の火災によって重大事故等対処設備の計装設備と設計基準対象施設の計装設備の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち、2.2(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。

第2-7表 重大事故防止設備パラメータ一覧

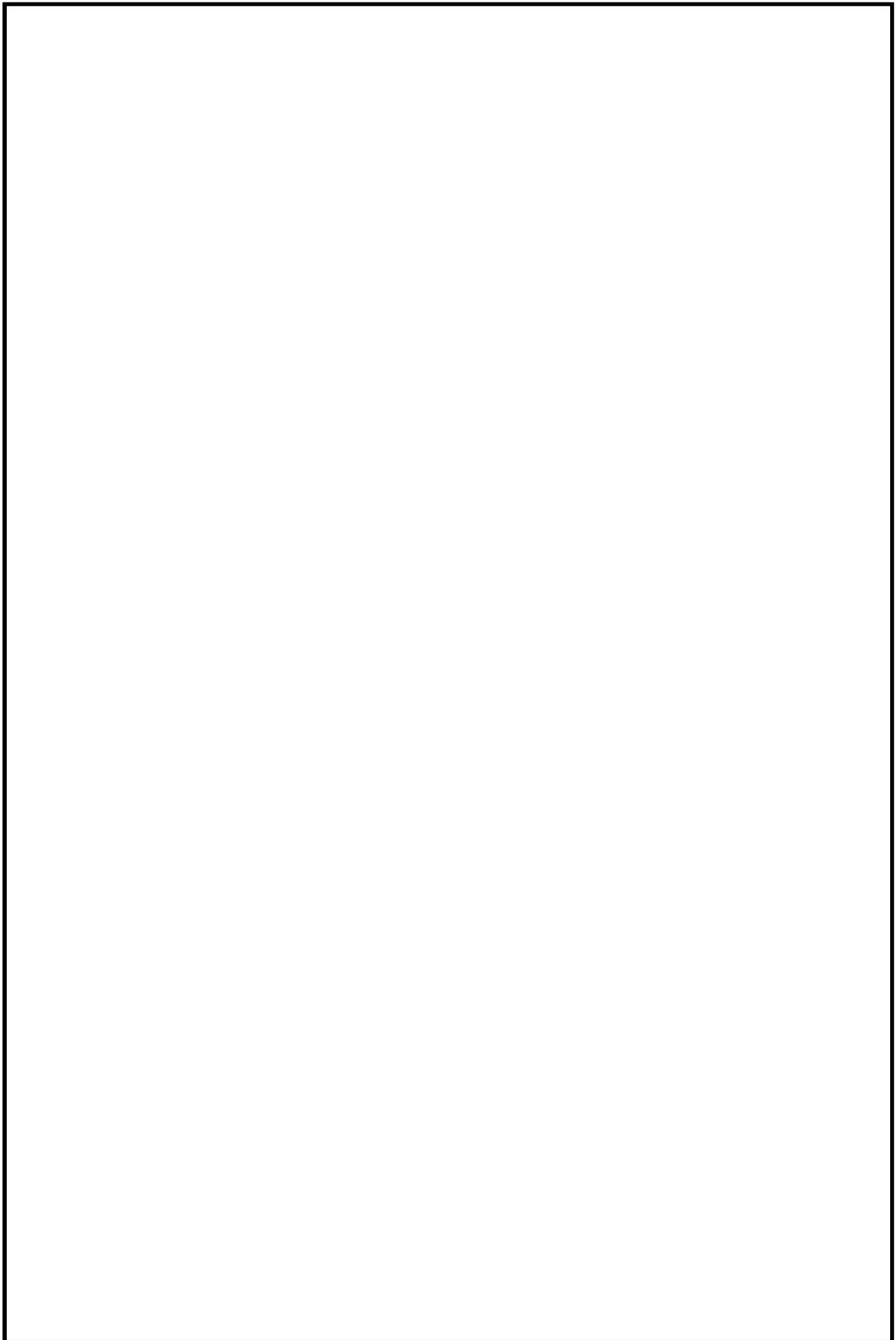
パラメータ名称	設置場所
ドライウエル雰囲気温度	原子炉格納容器内
サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	原子炉格納容器内
サブプレッション・プール水温度	原子炉格納容器内
起動領域計装	原子炉格納容器内
平均出力領域計装	原子炉格納容器内
原子炉圧力	原子炉建屋原子炉棟3階
原子炉圧力（S A）	原子炉建屋原子炉棟3階
原子炉水位（広帯域・燃料域）	原子炉建屋原子炉棟2階，3階
原子炉水位（S A広帯域・S A燃料域）	原子炉建屋原子炉棟2階，3階
原子炉圧力容器温度	原子炉格納容器内
原子炉隔離時冷却系系統流量	原子炉建屋原子炉棟地下2階
高圧炉心スプレイ系系統流量	原子炉建屋原子炉棟地下1階
低圧炉心スプレイ系系統流量	原子炉建屋原子炉棟地下1階
残留熱除去系系統流量	原子炉建屋原子炉棟地下1階
高圧代替注水系系統流量	原子炉建屋原子炉棟地下2階
低圧代替注水系原子炉注水流量	原子炉建屋原子炉棟2，3階
代替循環冷却系原子炉注水流量	原子炉建屋原子炉棟地下2階，2階
低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	原子炉建屋原子炉棟地下1階，3階
低圧代替注水系格納容器下部注水流量	原子炉建屋原子炉棟3階
ドライウエル圧力	原子炉建屋原子炉棟4階
サブプレッション・チェンバ圧力	原子炉建屋原子炉棟1階
サブプレッション・プール水位	原子炉建屋原子炉棟地下2階
格納容器雰囲気放射線モニタ（D/W）	原子炉建屋原子炉棟3階
格納容器雰囲気放射線モニタ（S/C）	原子炉建屋原子炉棟地下1階
原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟地下1階
高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟地下1階
低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟地下1階
残留熱除去系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟地下1階
常設高圧代替注水系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟地下1階
代替循環冷却系ポンプ吐出圧力	原子炉建屋原子炉棟地下2階
常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力	常設低圧代替注水系ポンプ室内
代替淡水貯槽水位	常設低圧代替注水系ポンプ室内
西側淡水貯水設備水位	常設代替高圧電源装置置場（地下）
格納容器下部水位	原子炉格納容器内
静的触媒式水素結合器動作監視装置	原子炉建屋原子炉棟6階
使用済燃料プール水位・温度（S A広域）	原子炉建屋原子炉棟6階
使用済燃料プール温度（S A）	原子炉建屋原子炉棟6階
使用済燃料プール監視カメラ	原子炉建屋原子炉棟6階
使用済燃料プールエリア放射線モニタ（高レンジ・低レンジ）	原子炉建屋原子炉棟6階



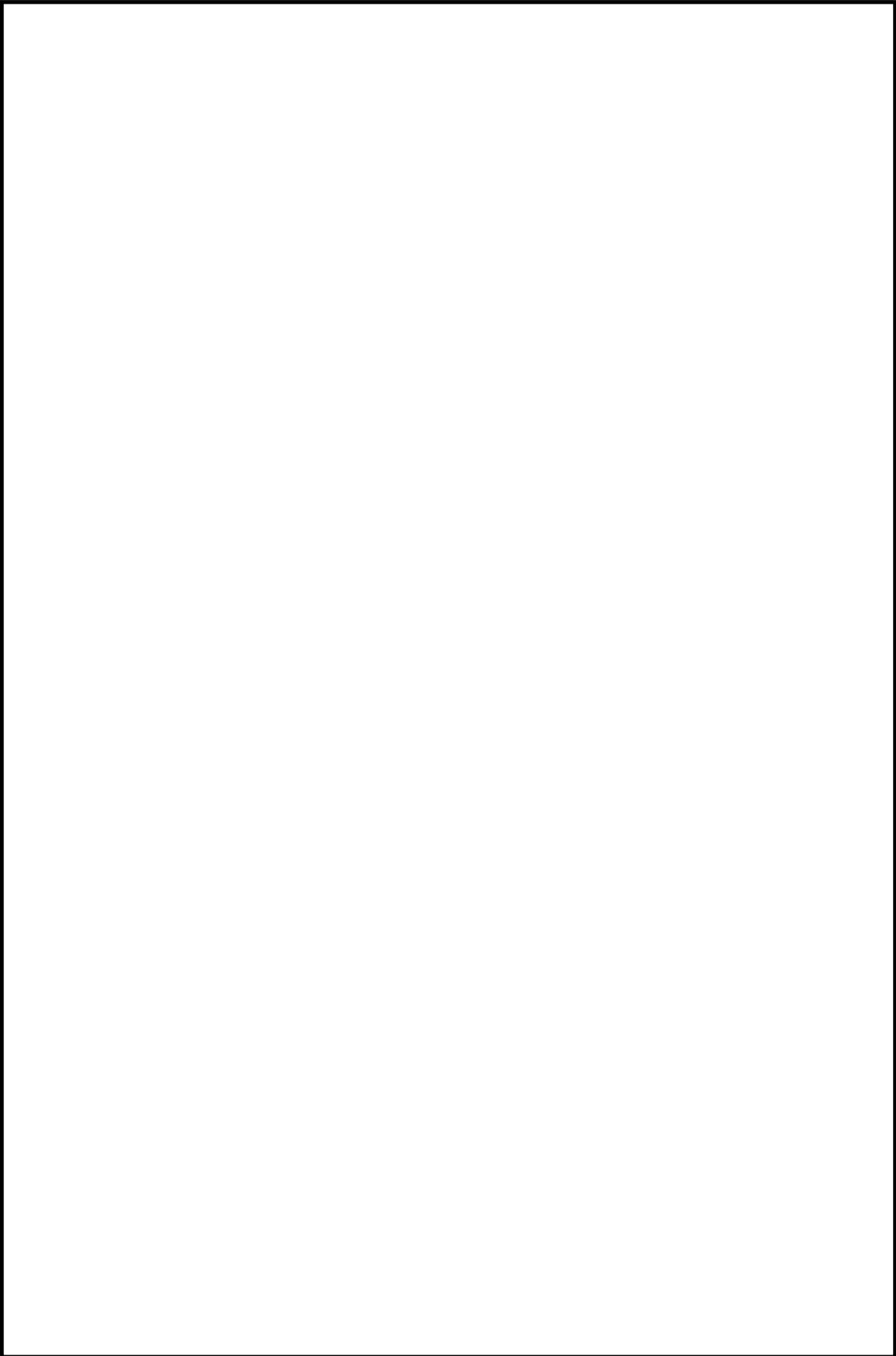
第 15-1 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (1/13)



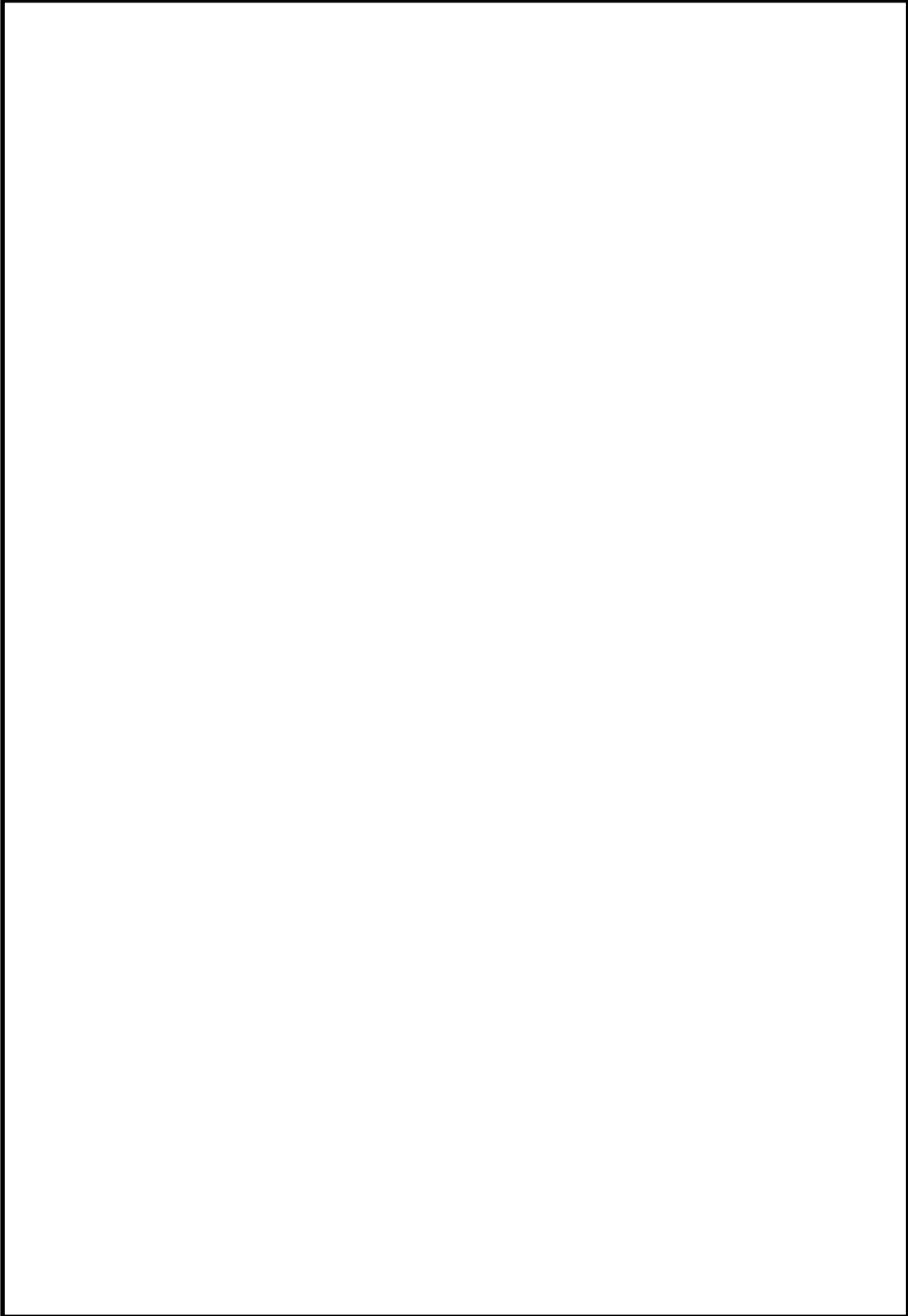
第 15-2 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (2/13)



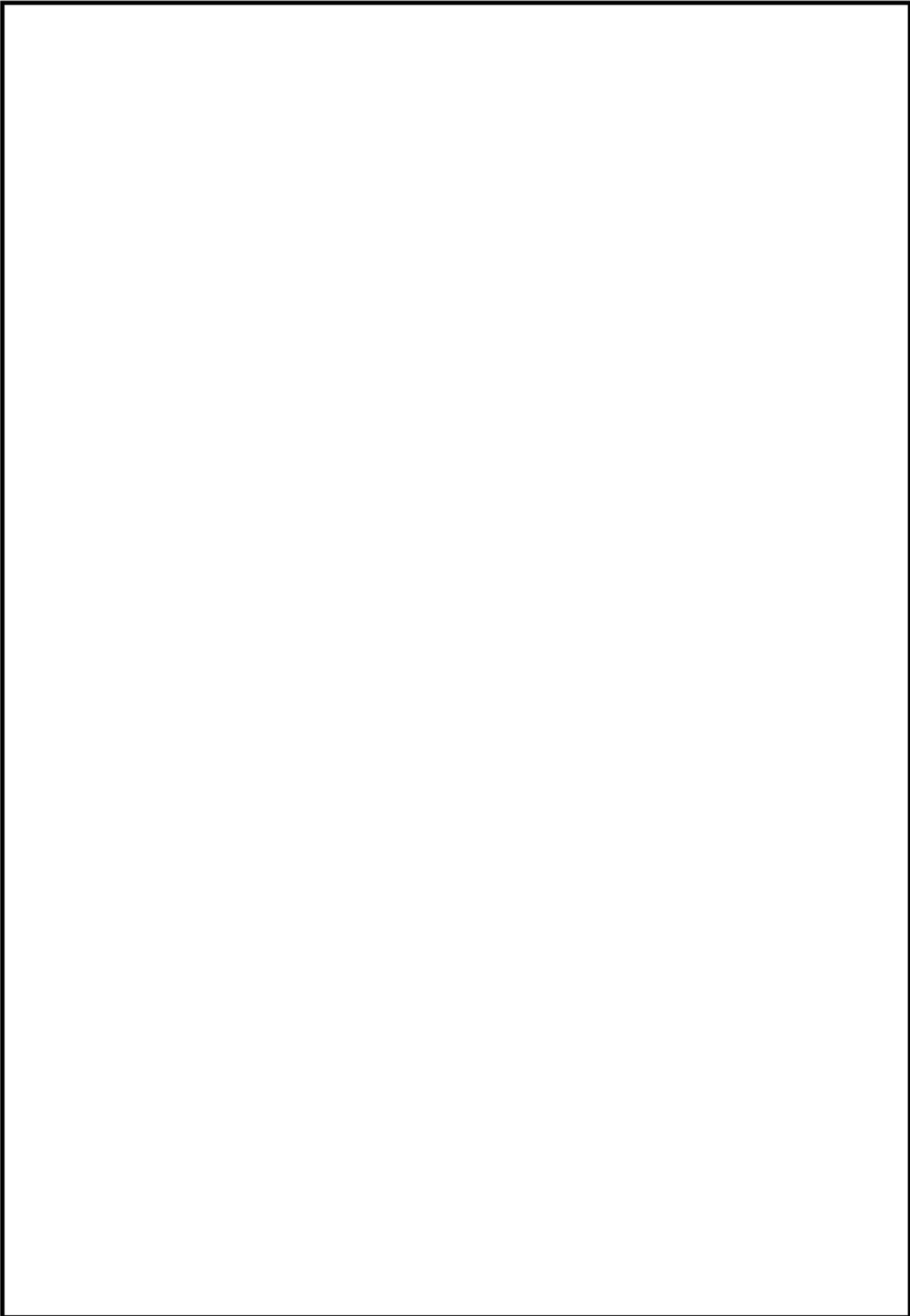
第 15-3 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (3/13)



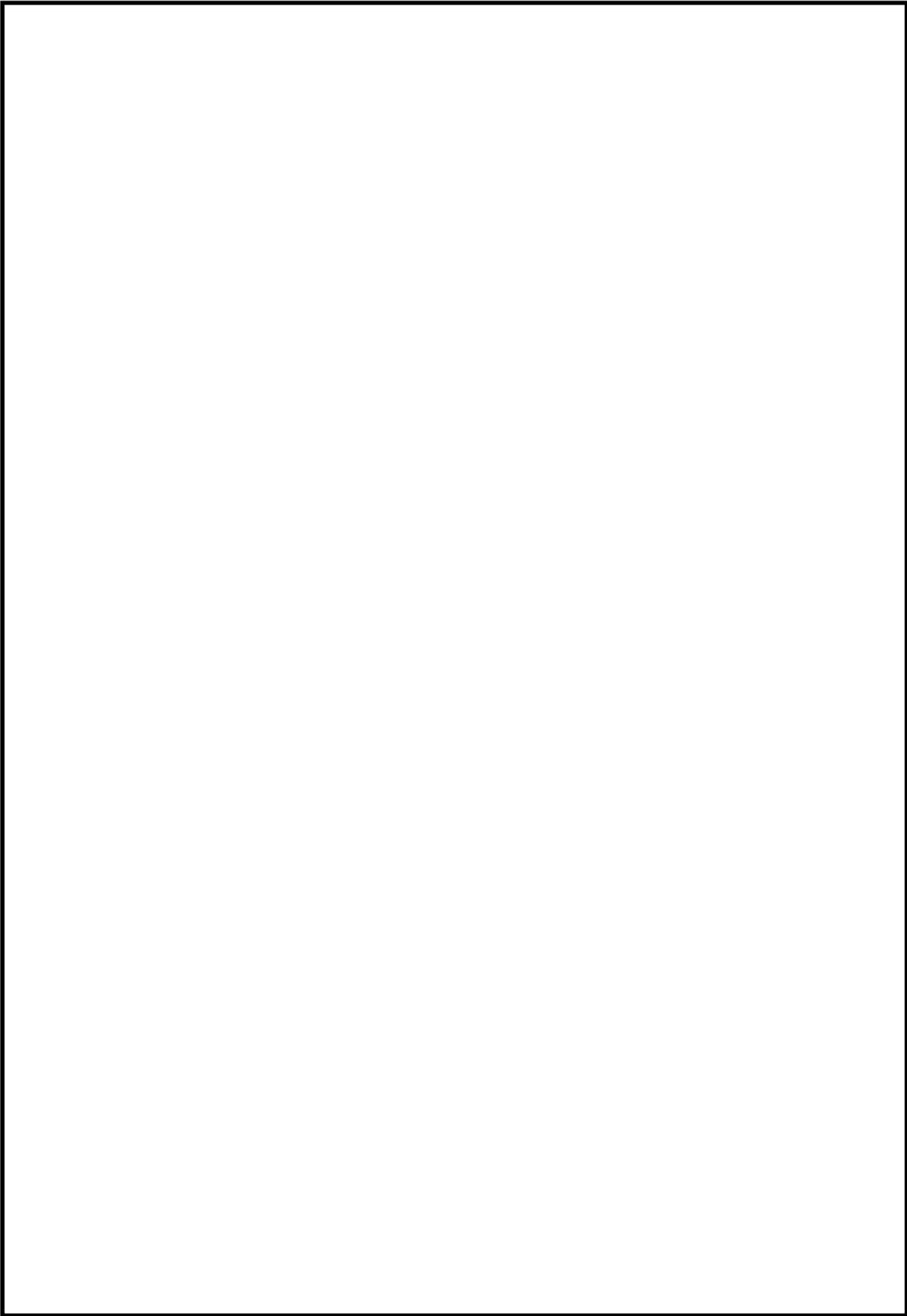
第 15-4 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (4/13)



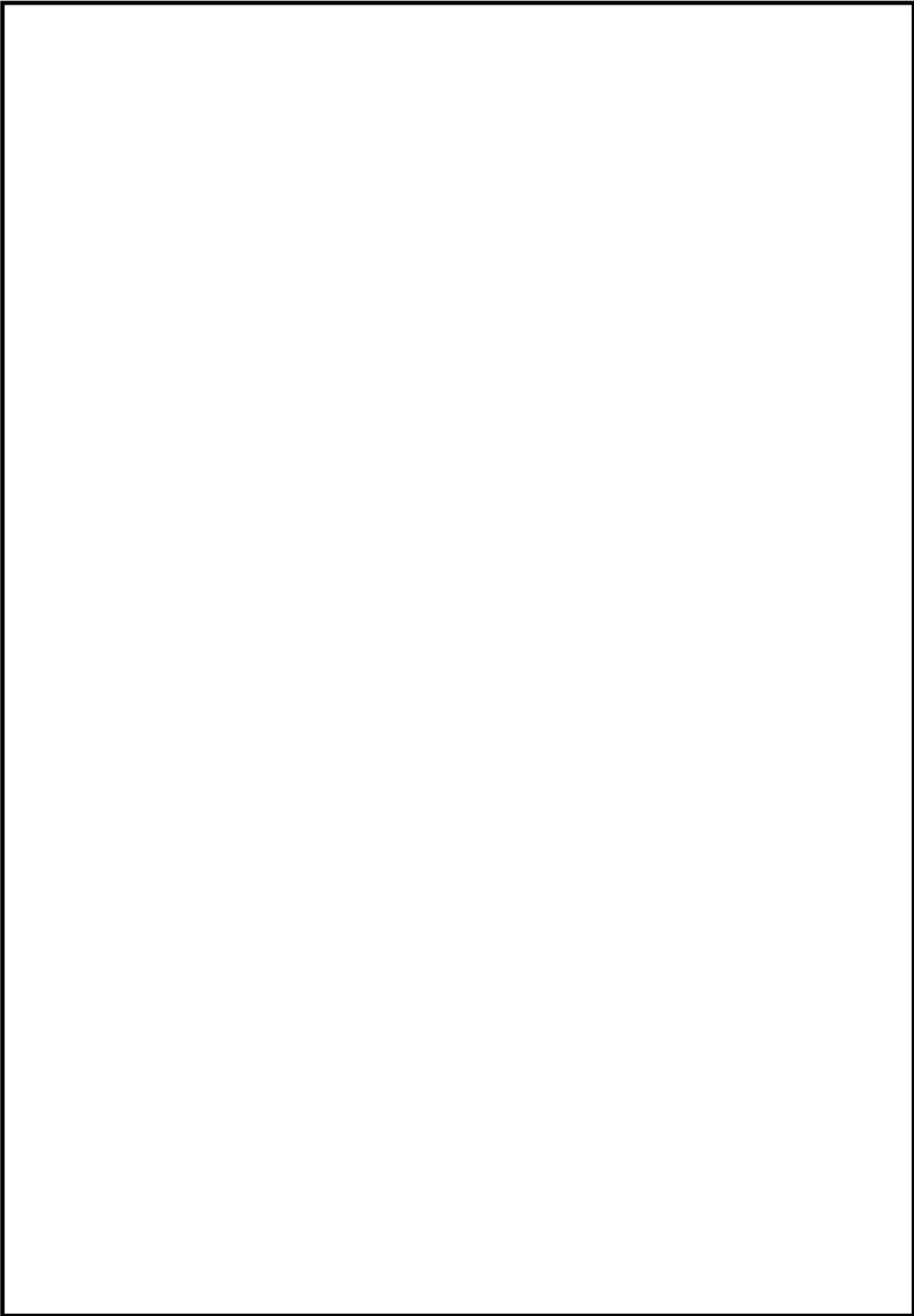
第 15-5 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (5/13)



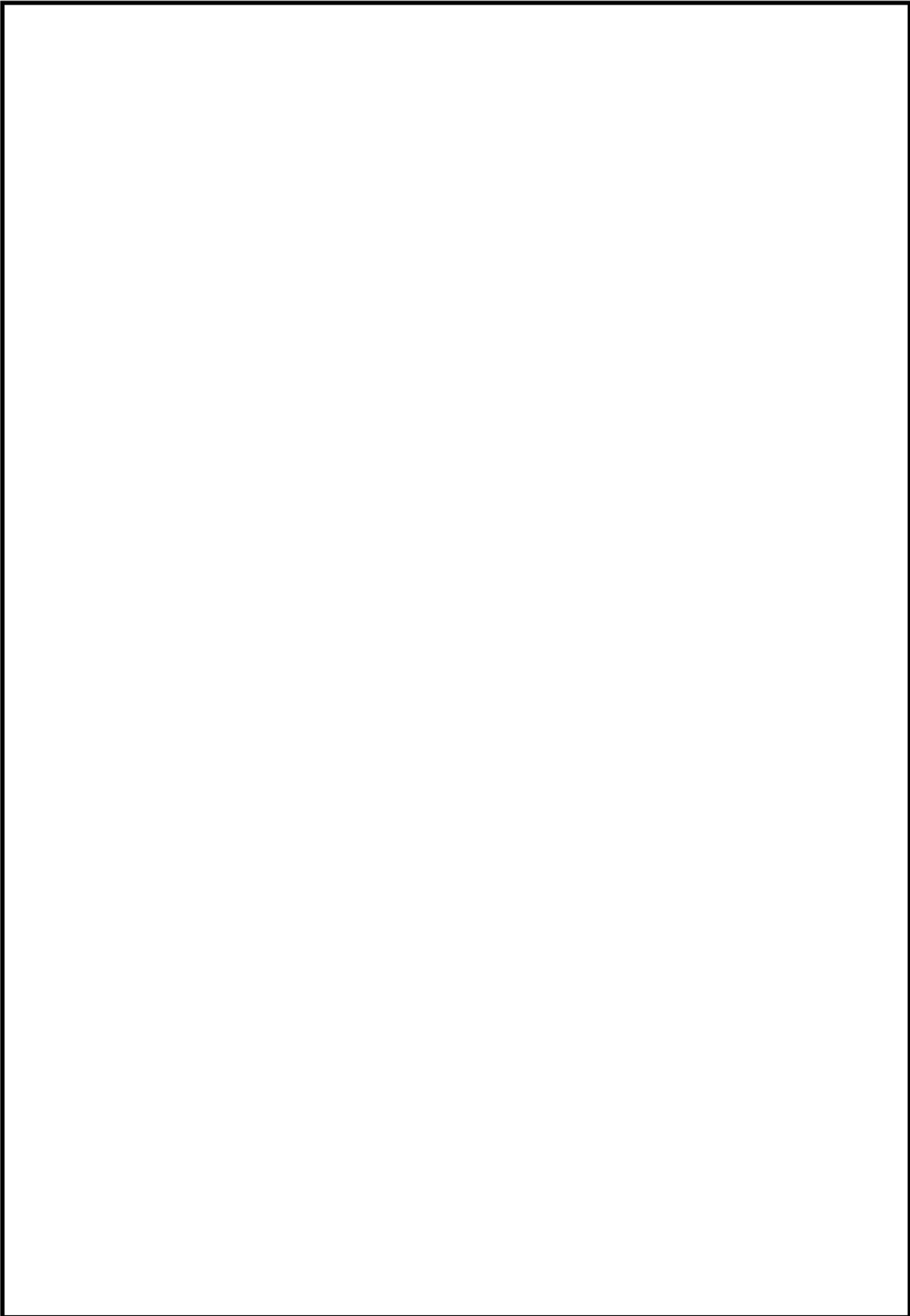
第 15-6 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (6/13)



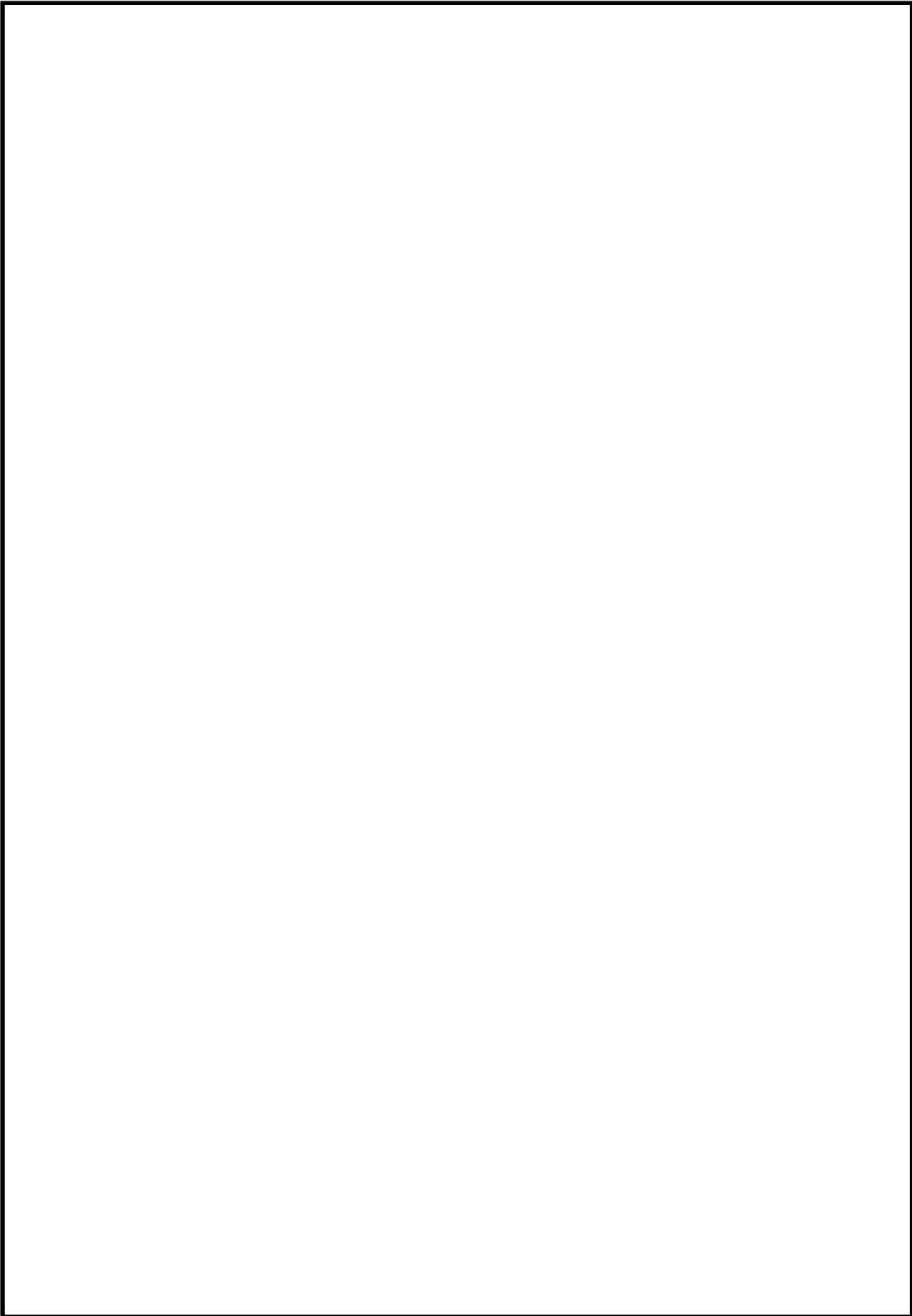
第 15-7 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (7/13)



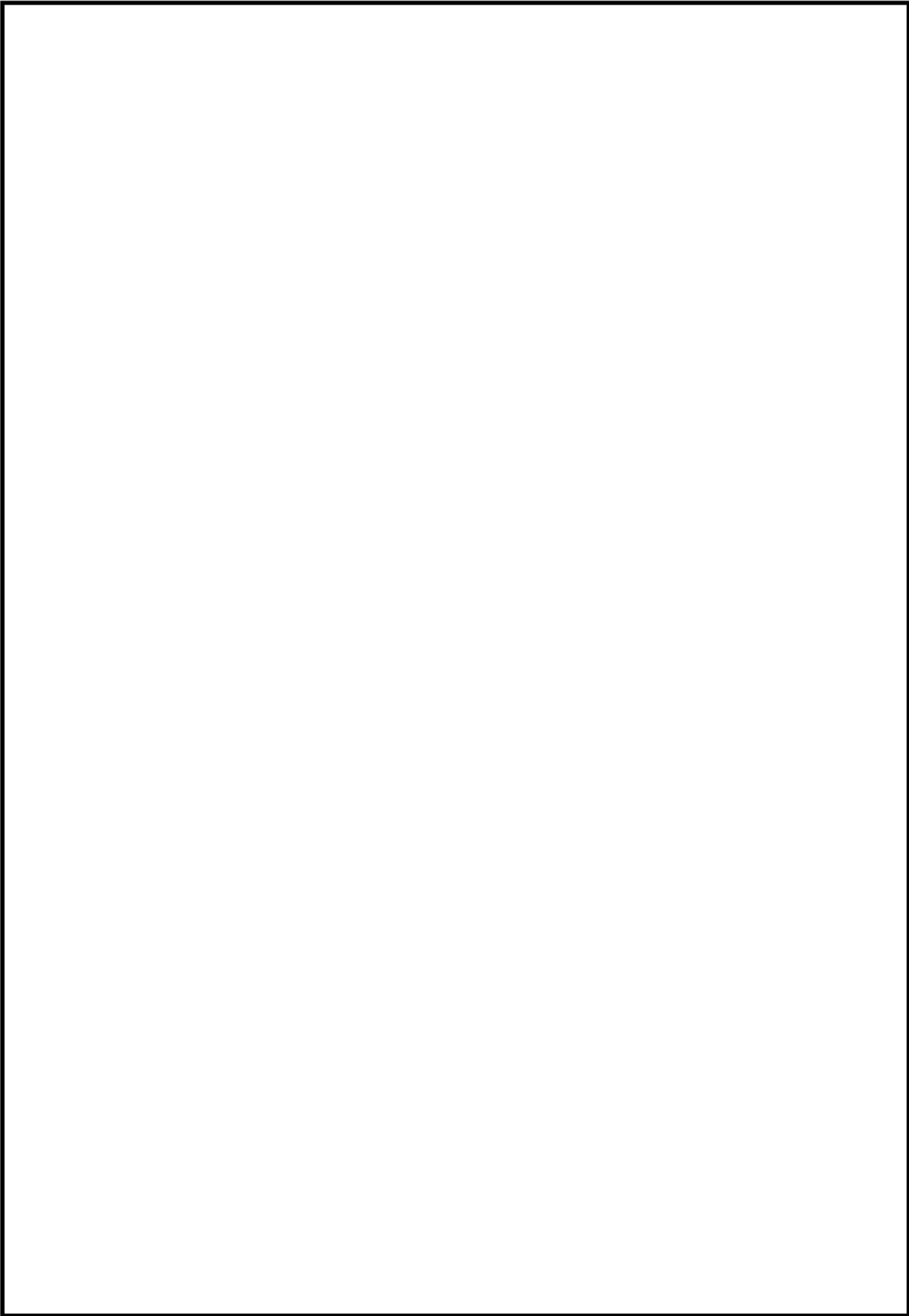
第 15-8 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (8/13)



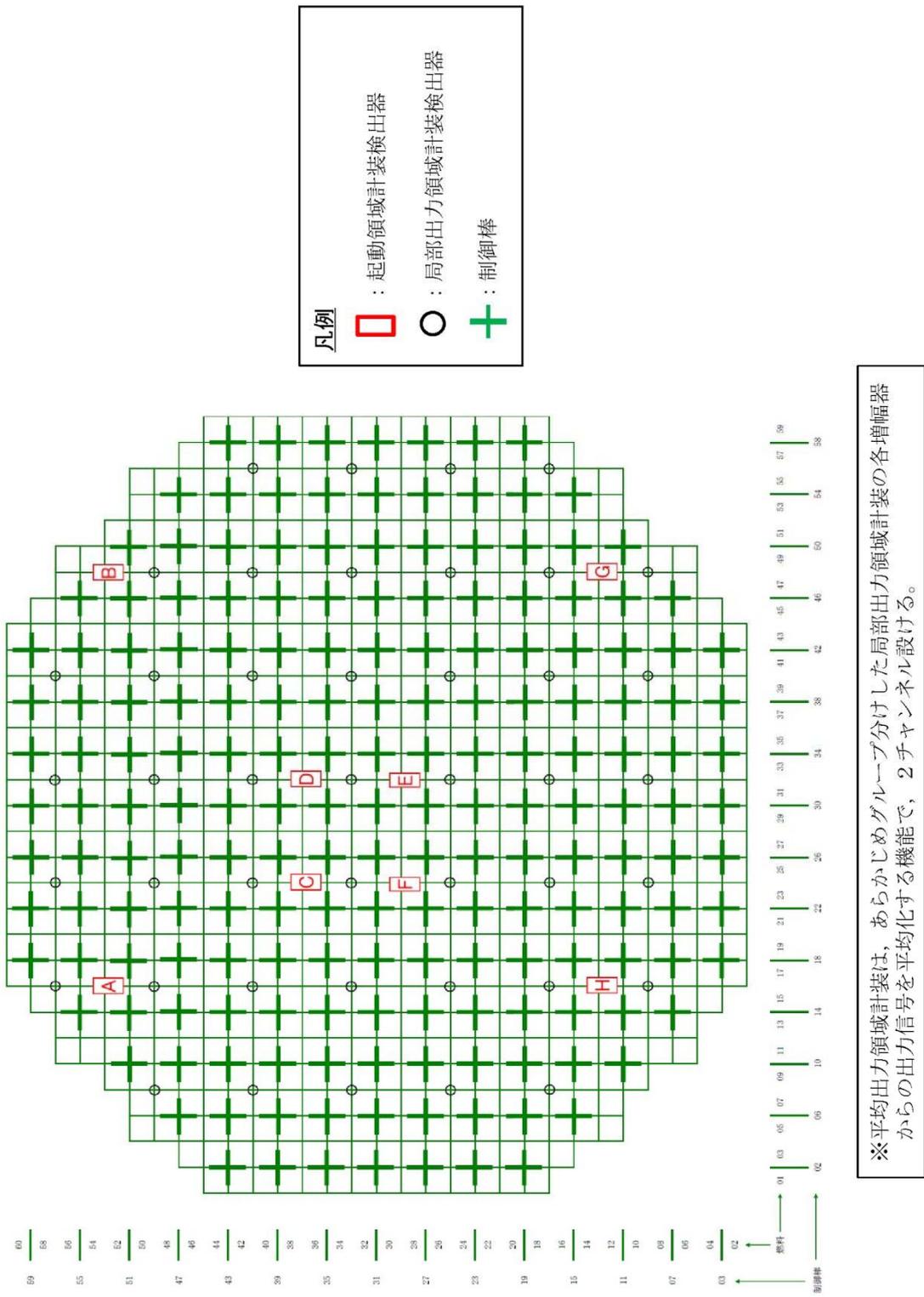
第 15-9 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (9/13)



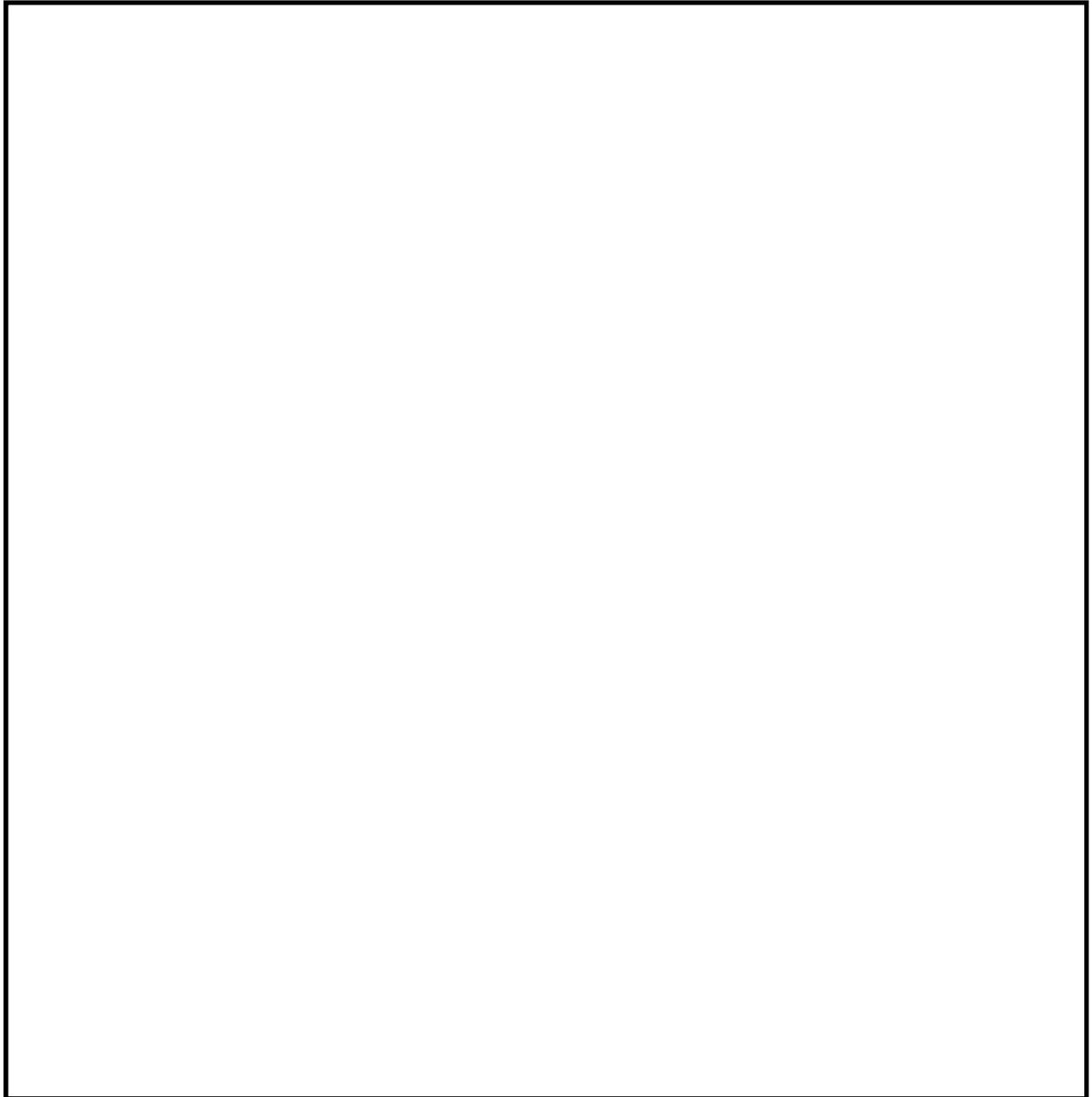
第 15-10 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (10/13)



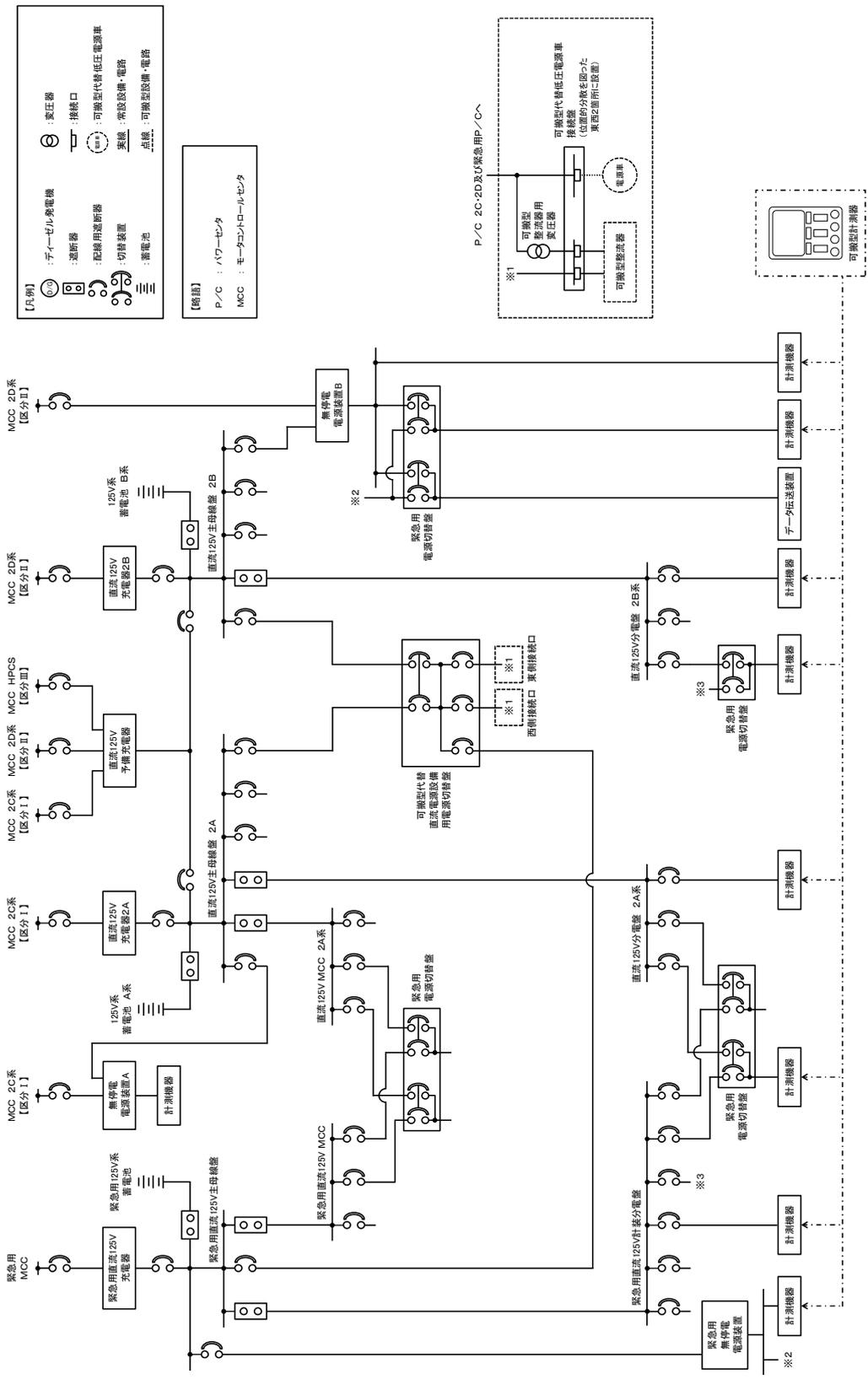
第 15-11 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (11/13)



第 15-12 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (12/13)

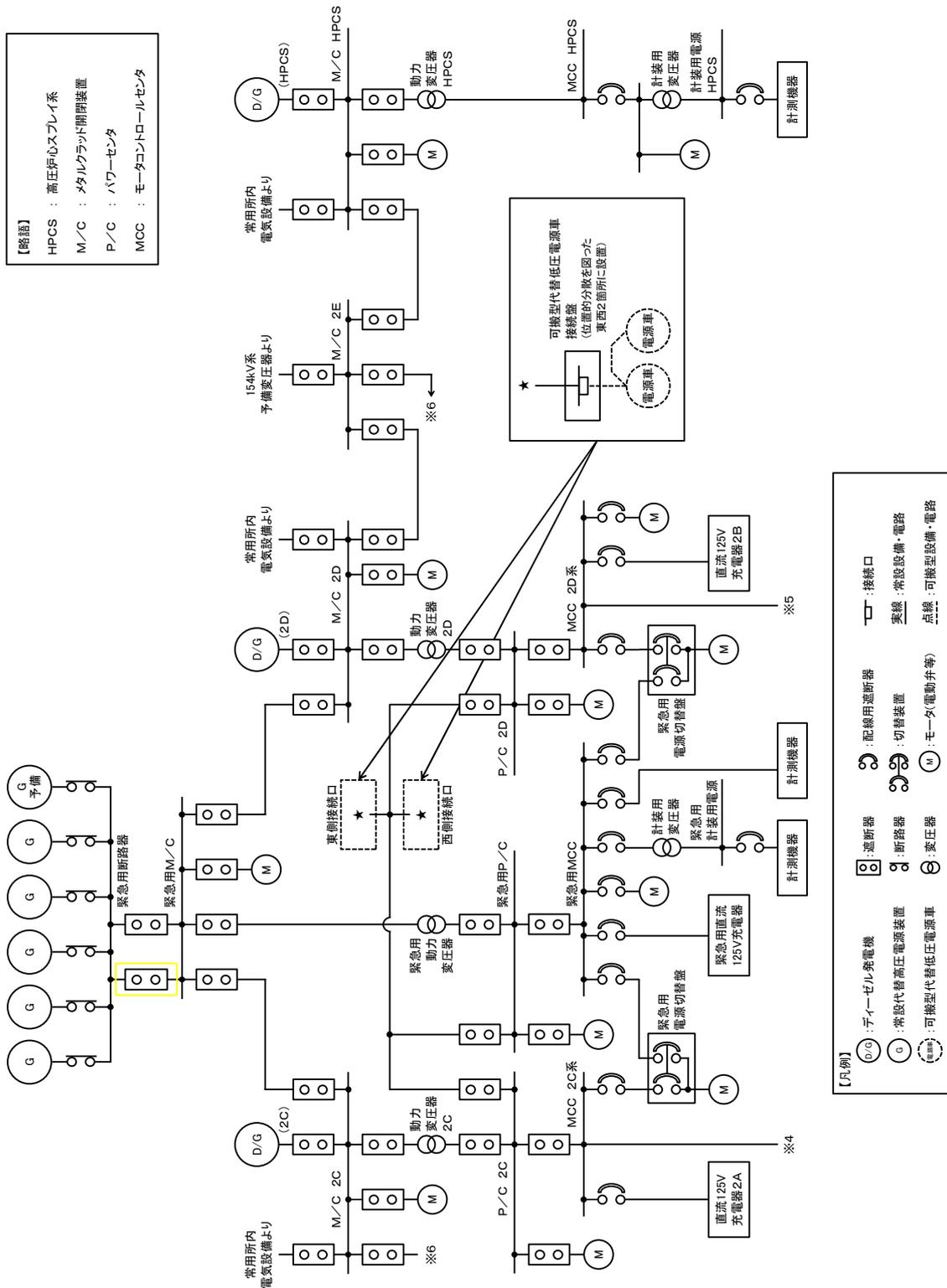


第 15-13 図 重大事故等時の計装及び事故時監視計器の配置 (13/13)



第 16-1 図 重大事故等発生時の計装及び事故時監視計器の電源の概略系統図

(1/2)



交流電源設備

第 16-2 図 重大事故等発生時の計装及び事故時監視計器の電源の概略系統図

(14) 中央制御室換気系[59条]

中央制御室換気系は、同一機能を有する2系統のフィルタユニット、空気調和機等に対して、火災防護に係る審査基準に基づき発生防止対策として、過電流による過熱防止対策、主要な構造材への不燃性材料の使用等の対策を講じる設計とすることから、これらの機器から火災が発生するおそれは小さい。また、感知・消火対策として異なる2種類の感知器及び固定式消火設備を設置する設計とすることから、これらの機器を設置する場所で火災が発生しても影響が及ぶおそれは小さい。

さらに、フィルタユニット、空気調和機等については、一方の区分で火災が発生した場合でも、火災を感知し消火するまでもう一方の区分に影響を及ぼさないように、火災防護に係る審査基準に基づき、フィルタユニット、空気調和機等を1時間以上の耐火性能を有する隔壁等で分離し、かつ、自動消火設備を設置する設計とする。隔壁については、S s機能維持を図るものとし、対象となる設備を分離するように設置する設計とする。

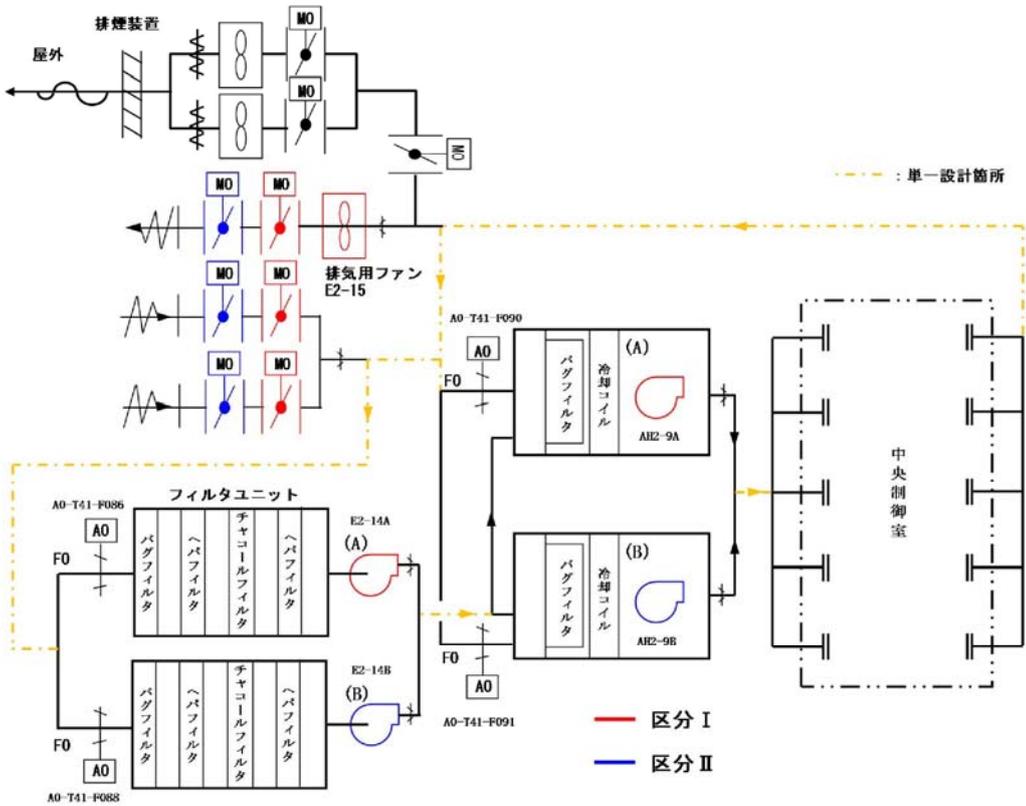
一方、中央制御室換気系のケーブルについては、当該火災区域内で異なる区分ごとに電線管に敷設しており、他の区分のケーブルと位置的分散を図る設計とする。また、電動弁については、駆動部の潤滑油（グリス）等は金属に覆われていることから発火した場合においても他の構築物、系統又は機器において火災を生じさせるおそれは小さいが、万が一、火災により電動駆動機能が喪失した場合は、当該弁を手動操作することにより中央制御室換気系の機能維持が可能な設計とする。

なお、静的機器の一部（ダクト）は単一設計としているが、ダクトについては、不燃性材料で構成されており中央制御室内の空気が通気するもので発火する要素もなく、火災による影響が及ぶおそれはない設計とする。

したがって、火災により中央制御室換気系の機能が同時に喪失すること

のない独立性を有した設計とする。すなわち，2.2.(1)①において安全機能が喪失しないと判断する。

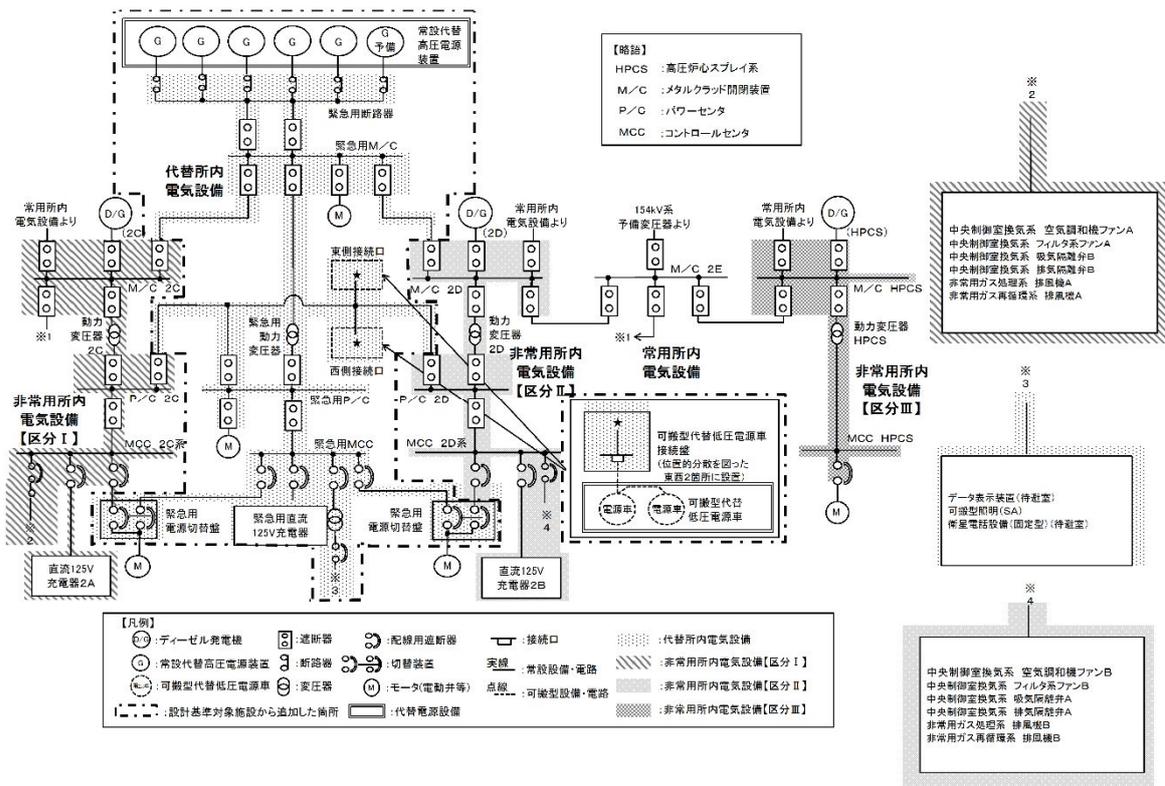
(第17-1～17-3図)



第 17-1 図 中央制御室換気系系統概略図



第 17-2 図 中央制御室換気系配置図（原子炉建屋付属棟 4 階 空調機械室）



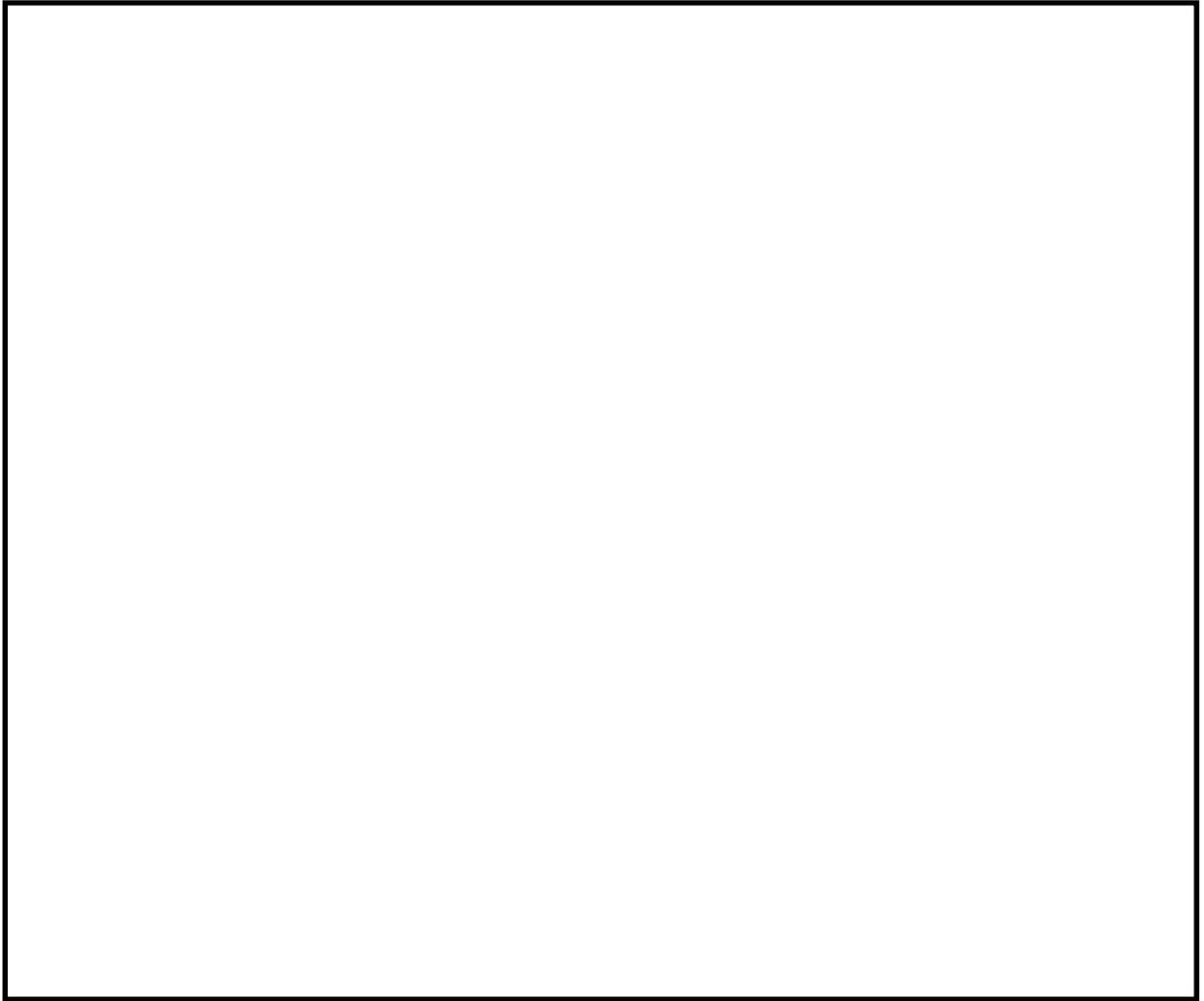
第 17-3 図 電源構成図 (交流電源)

(15) 緊急時対策所[61条]

緊急時対策所（緊急時対策所遮蔽を含む。）は，原子炉建屋と位置的に分散して設置する設計とすることから，当該対策所における単一の火災によっても原子炉及び使用済燃料プールに影響を及ぼすおそれはない。

すなわち，2.2.(1)②において安全機能が喪失しないと判断する。

(第18図)



第18図 緊急時対策所の配置

(16) 緊急時対策所用発電機，緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク及び緊急時対策所用発電機給油ポンプ[61 条]

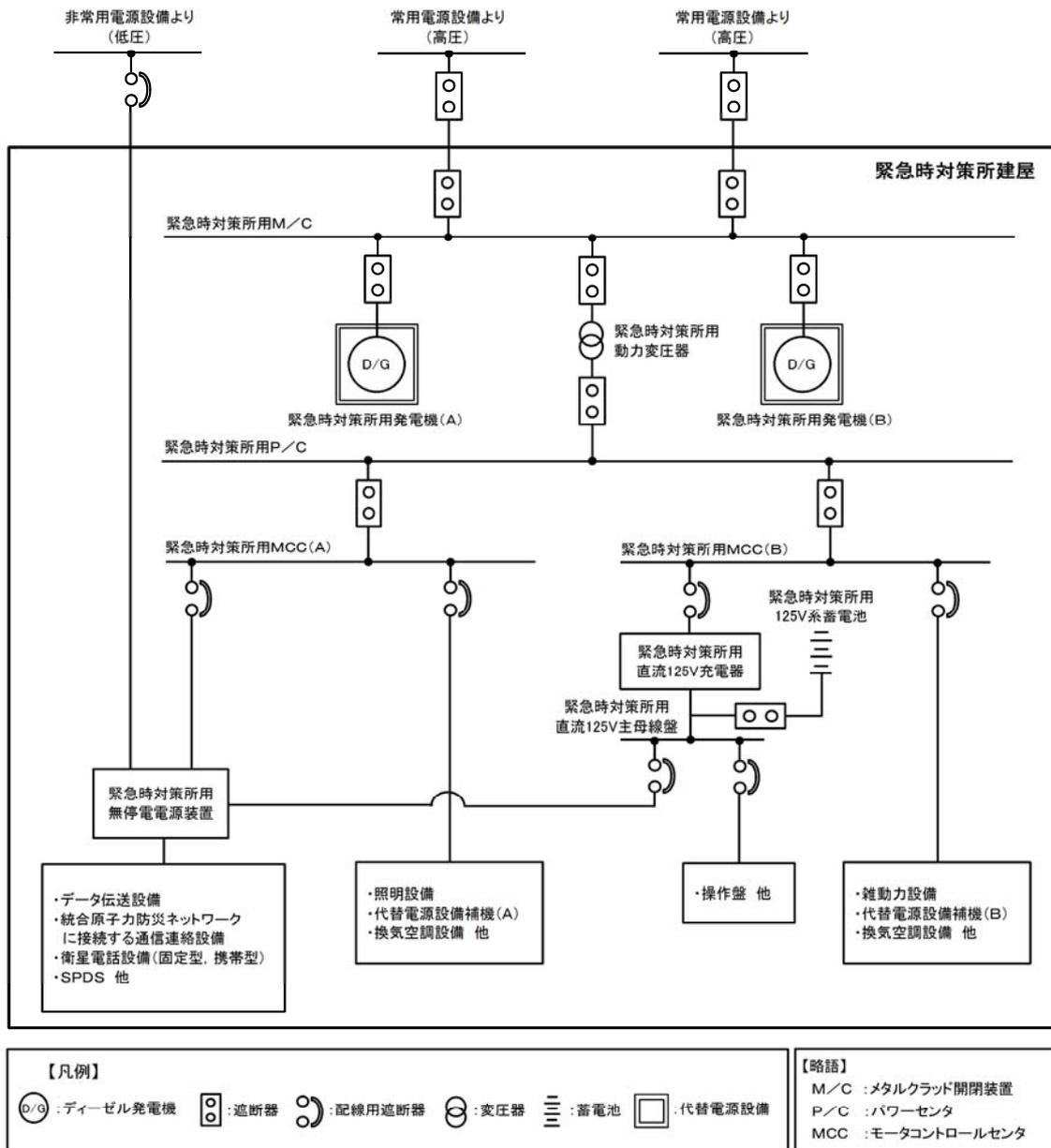
緊急時対策所用発電機，緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク及び緊急時対策所用発電機給油ポンプについては，緊急時対策所が原子炉建屋等と位置的に分散して設置する設計とすることから，当該設備の単一の火災によっても原子炉及び使用済燃料プールに影響を及ぼすおそれのない設計とする。

緊急時対策所用発電機は，重大事故等時に緊急時対策所に交流電源を供給するための常設設備であり，当該設備を代替する機能を有する設計基準対象施設は常用電源設備である。

緊急時対策所用発電機は緊急時対策所建屋1階に設置し，緊急時対策所の通常時電源は，東海第二発電所の常用電源設備（2系列）から受電することで，位置的分散を図る設計とする。

(第19図)

以上より，単一の火災によって緊急時対策所用発電機と，緊急時対策所の外部電源は，同時に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち，2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



第19図 緊急時対策所の単線結線図

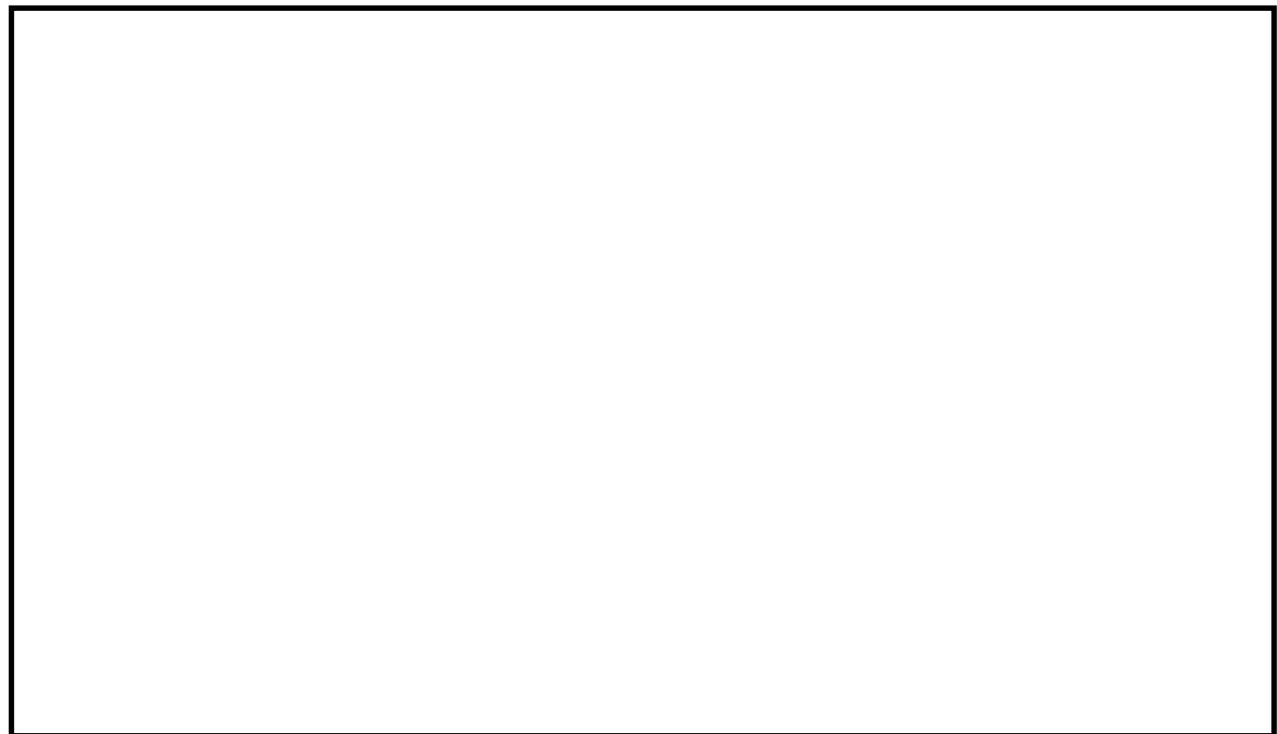
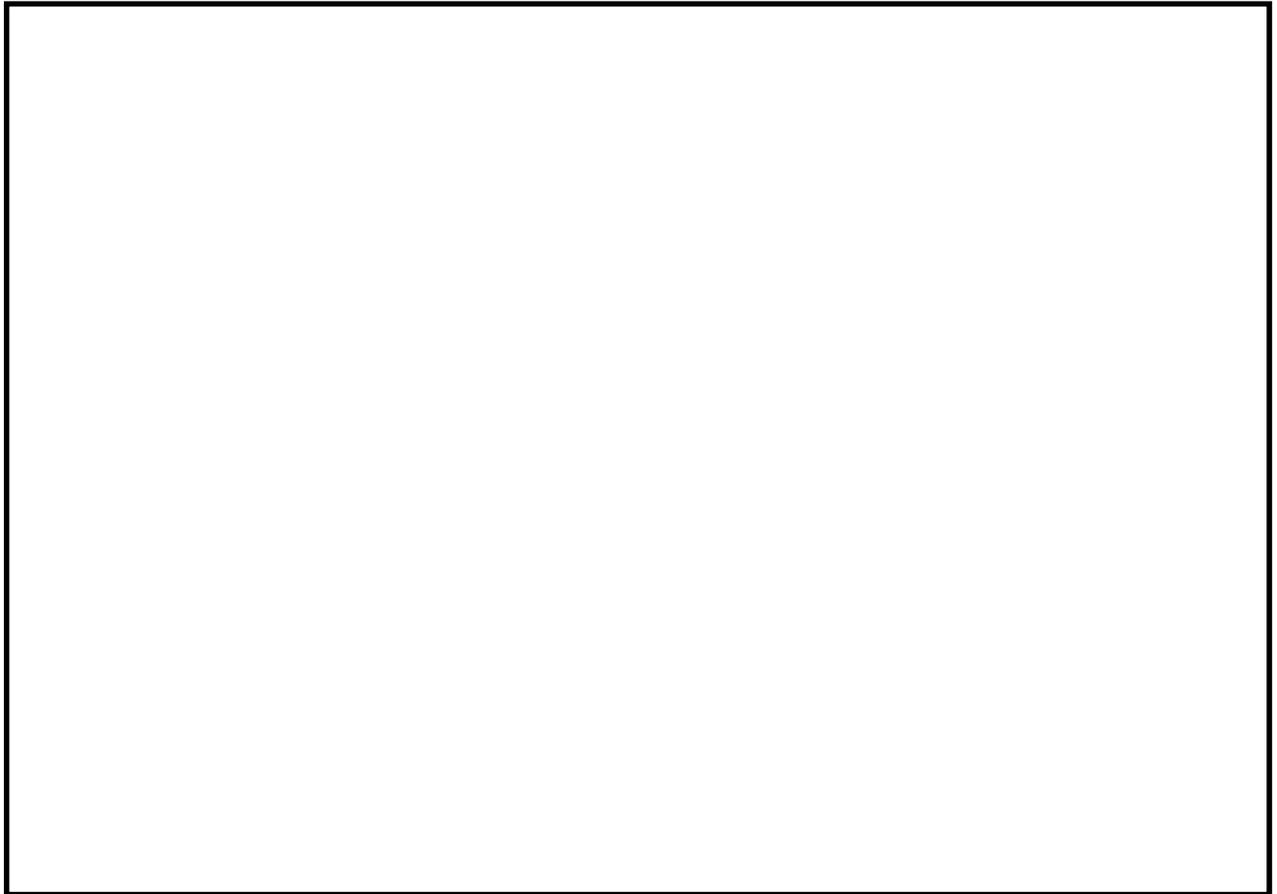
(17) 発電所内の通信連絡設備[62条]

発電所内の通信連絡設備である衛星電話設備（固定型）は、重大事故等時に通信連絡を行うための常設設備であり、当該設備を代替する機能を有する設計基準対象施設は「送受話器（ページング）」、「電力保安通信用電話設備（固定電話及びPHS端末）」である。

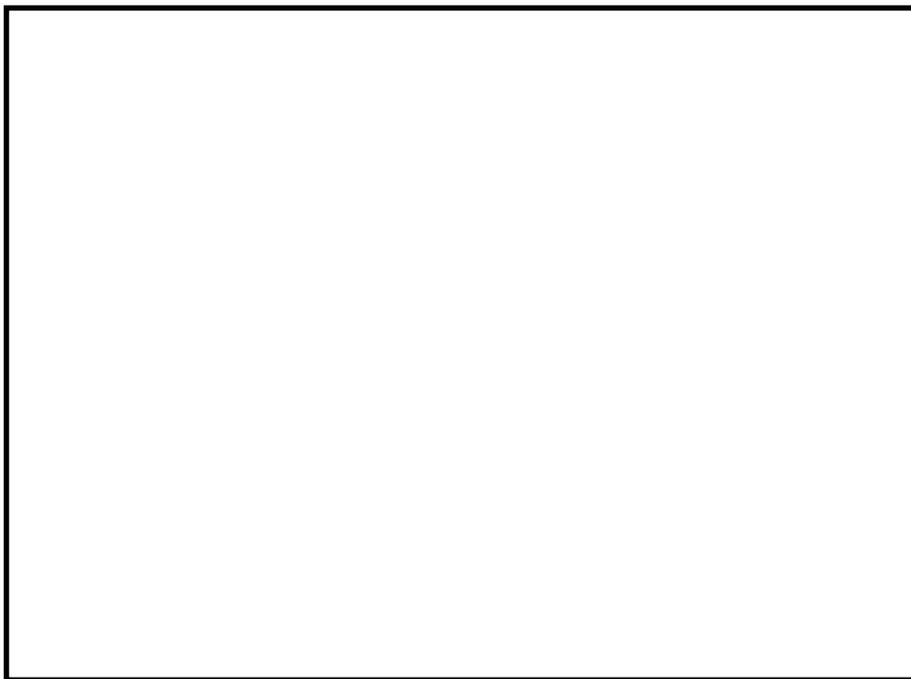
衛星電話設備（固定型）は、火災の発生防止対策として難燃ケーブルの使用等の対策を講じる設計とする。また、建屋内においては感知・消火対策として異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所に固定式ガス消火設備を設置する設計とする。さらに、衛星電話設備（固定型）と送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話及びPHS端末）はそれぞれ別の場所に設置することで、位置的分散を図る。

（第20-1～20-3図）

以上より、単一の火災によって衛星電話設備（固定型）、送受話器（ページング）、電力保安通信用電話設備（固定電話及びPHS端末）の安全機能は、同時に喪失することなく確保できる設計とする。すなわち、2.2.(1)②において安全機能が同時に喪失しないと判断する。



第20-1図 衛星電話設備(固定型)の配置



第20-2図 送受話器（ページング）の配置



第20-3図 電力保安通信用電話設備の配置

3.2 重大事故防止設備でない重大事故等対処設備の火災による影響(修復性)

重大事故防止設備でない重大事故等対処設備には、常設重大事故緩和設備、常設重大事故等対処設備のうち防止でも緩和でもない設備、可搬型重大事故緩和設備、可搬型重大事故等対処設備のうち防止でも緩和でもない設備に分類される。これらの火災による影響について以下に示す。

3.2.1 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備の火災による影響

重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備を第3表に示す。

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (1/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
逃がし安全弁	逃がし安全弁 [操作対象弁]	46	緩和
	自動減圧機能用アキュムレータ		
	主蒸気系配管・逃がし安全弁排気管・クエンチャ [流路]		
低圧代替注水系（可搬型）による残存溶融炉心の冷却	低圧代替注水系（可搬型）	47	緩和
代替循環冷却系による残存溶融炉心の冷却	代替循環冷却系ポンプ	47	緩和
	残留熱除去系熱交換器		
	代替循環冷却系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ [流路]		
	原子炉圧力容器 [注水先]		
サプレッション・チェンバ [水源]			
代替格納容器スプレイ冷却系（常設）による原子炉格納容器内の冷却	常設低圧代替注水系ポンプ	49	緩和
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系B系配管・弁・スプレイヘッダ [流路]		
	原子炉格納容器 [注水先]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却	低圧代替注水系配管・弁 [流路]	49	緩和
	代替燃料プール注水系配管 [流路]		
	代替格納容器スプレイ冷却系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系配管・弁・スプレイヘッダ [流路]		
	原子炉格納容器 [注水先]		
	西側淡水貯水設備 [水源]		
	代替淡水貯槽 [水源]		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (2/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による格納容器内の除熱	残留熱除去系ポンプ	49	緩和
	残留熱除去系熱交換器		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・スプレイヘッド [流路]		
	原子炉格納容器 [注水先]		
	サブプレッション・チェンバ [水源]		
残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）によるサブプレッション・プール水の除熱	残留熱除去系ポンプ	49	緩和
	残留熱除去系熱交換器		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ [流路]		
	サブプレッション・チェンバ [注水先, 水源]		
緊急用海水系	緊急用海水ポンプ	49	緩和
	緊急用海水系ストレーナ		
	緊急用海水系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		
残留熱除去系海水系	残留熱除去系海水系ポンプ	49	緩和
	残留熱除去系海水系ストレーナ		
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		
非常用取水設備	貯留堰	49	緩和
	取水構造物 ^{※1}		
	S A用海水ピット取水塔		
	海水引込み管		
	S A用海水ピット		
	緊急用海水取水管		
	緊急用海水ポンプピット		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (3/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
代替循環冷却系による 原子炉格納容器内の減 圧及び除熱	代替循環冷却系ポンプ	50	緩和
	残留熱除去系熱交換器		
	代替循環冷却系配管・弁〔流路〕		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ スプレイヘッダ・ポンプ〔流路〕		
	サプレッション・チェンバ〔注水先, 水源〕		
	残留熱除去系海水系ポンプ		
	残留熱除去系海水系ストレーナ		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
	緊急用海水ポンプ		
	緊急用海水系ストレーナ		
	緊急用海水系配管・弁〔流路〕		
	貯留堰		
	取水構造物※2		
	S A用海水ピット取水塔		
	海水引込み管		
	S A用海水ピット		
	緊急用海水取水管		
	緊急用海水ポンプピット		
原子炉圧力容器〔注水先〕			
原子炉格納容器〔注水先〕			

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (4/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	フィルタ装置	50	緩和
	第一弁 (S/C側)		
	第一弁 (D/W側)		
	第二弁		
	第二弁バイパス弁		
	遠隔人力操作機構		
	第二弁操作室遮蔽		
	圧力開放板		
	フィルタ装置遮蔽		
	配管遮蔽		
	移送ポンプ		
	西側淡水貯水設備 [水源]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
	不活性ガス系配管・弁 [流路]		
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]		
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器 (サブプレッション・チェンバ含む) [流路]		
	真空破壊装置 [流路]		
	窒素供給配管・弁 [流路]		
	第二弁操作室空気ボンベユニット (配管・弁)		
	移送配管・弁 [流路]		
補給水配管・弁 [流路]			
第二弁操作室差圧計			
格納容器下部注水系 (常設) によるペDESTAL (ドライウエル部) への注水	常設低圧代替注水系ポンプ	51	緩和
	コリウムシールド		
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	格納容器下部注水系配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器床ドレン系配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器 [注水先]		
	代替淡水貯槽 [水源]		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (5/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
格納容器下部注水系 (可搬型)によるペデ スタル(ドライウェル 部)への注水	コリウムシールド	51	緩和
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	代替燃料プール注水系配管 [流路]		
	格納容器下部注水系配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器床ドレン系配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器機器ドレン系配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器 [注水先]		
	西側淡水貯水設備 [水源]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
溶融炉心の落下遅延及 び防止	常設高圧代替注水系ポンプ	51	緩和
	高圧代替注水系(蒸気系)配管・弁 [流路]		
	主蒸気系配管・弁 [流路]		
	原子炉隔離時冷却系(蒸気系)配管・弁 [流路]		
	高圧代替注水系(注水系)配管・弁 [流路]		
	高圧炉心スプレー系配管・弁・ストレーナ [流路]		
	原子炉隔離時冷却系(注水系)配管・弁 [流路]	52	緩和
	原子炉压力容器 [注水先]		
	サプレッション・チェンバ [水源]		
	ほう酸水注入ポンプ		
	ほう酸水貯蔵タンク [水源]		
	ほう酸水注入系配管・弁 [流路]		
	原子炉压力容器 [注水先]		
	常設低圧代替注水系ポンプ		
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系C系配管・弁 [流路]		
	原子炉压力容器 [注水先]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	低圧炉心スプレー系配管・弁・スパー ジャ [流路]		
残留熱除去系C系配管・弁 [流路]			
原子炉压力容器 [注水先]			
西側淡水貯水設備 [水源]			

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (6/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
溶融炉心の落下遅延及び防止	代替淡水貯槽 [水源]	52	緩和
	代替循環冷却系ポンプ		
	残留熱除去系熱交換器		
	代替循環冷却系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系配管・弁・ストレーナ・ポンプ [流路]		
	原子炉圧力容器 [注水先]		
	サブプレッション・チェンバ [水源]		
	緊急用海水ポンプ		
	緊急用海水系ストレーナ		
	緊急用海水系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		
	残留熱除去系海水系ポンプ		
	残留熱除去系海水系ストレーナ		
	残留熱除去系海水系配管・弁 [流路]		
	貯留堰		
	取水構造物		
	S A用海水ピット取水塔		
	海水引込み管		
S A用海水ピット			
緊急用海水取水管			
緊急用海水ポンプピット			

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (7/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
可搬型窒素供給装置による原子炉格納容器内の不活性化	不活性ガス系配管・弁 [流路]	52	緩和
	窒素供給配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器 [注入先]		
格納容器内水素濃度 (S A) 及び格納容器内酸素濃度 (S A) による原子炉格納容器内の水素濃度及び酸素濃度監視	格納容器内水素濃度 (S A)	52	緩和
	格納容器内酸素濃度 (S A)		
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出	フィルタ装置	52	緩和
	第一弁 (S/C側)		
	第一弁 (D/W側)		
	第二弁		
	第二弁バイパス弁		
	遠隔人力操作機構		
	第二弁操作室遮蔽		
	圧力開放板		
	フィルタ装置遮蔽		
	配管遮蔽		
	移送ポンプ		
	西側淡水貯水設備 [水源]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
	不活性ガス系配管・弁 [流路]		
	耐圧強化ベント系配管・弁 [流路]		
	格納容器圧力逃がし装置配管・弁 [流路]		
	原子炉格納容器 (サブプレッション・チェンバ含む) [流路]		
	真空破壊装置 [流路]		
	窒素供給配管・弁 [流路]		
	第二弁操作室空気ボンベユニット (配管・弁)		
移送配管・弁 [流路]			
補給水配管・弁 [流路]			
第二弁操作室差圧計			

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (8/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
原子炉建屋ガス処理系による水素排出	非常用ガス処理系排風機	53	緩和
	非常用ガス処理系フィルタトレイン		
	非常用ガス処理系配管・弁 [流路]		
	非常用ガス処理系排気筒 [流路]		
	非常用ガス再循環系排風機		
	非常用ガス再循環系フィルタトレイン		
	非常用ガス再循環系配管・弁 [流路]		
静的触媒式水素再結合器による水素濃度抑制	静的触媒式水素再結合器	53	緩和
	静的触媒式水素再結合器動作監視装置		
	原子炉建屋原子炉棟		
原子炉建屋原子炉棟内の水素濃度監視	原子炉建屋水素濃度	53	緩和
常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	常設低圧代替注水系ポンプ	54	緩和
	常設スプレイヘッド		
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	代替燃料プール注水系配管・弁 [流路]		
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	常設スプレイヘッド	54	緩和
	低圧代替注水系配管・弁 [流路]		
	代替燃料プール注水系配管・弁 [流路]		
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先]		
	代替淡水貯槽 [水源]		
	使用済燃料プール（サイフォン防止機能含む） [注水先]		
代替淡水貯槽 [水源]			

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (9/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
代替燃料プール冷却系による使用済燃料プール冷却	代替燃料プール冷却系ポンプ	54	緩和
	代替燃料プール冷却系熱交換器		
	代替燃料プール冷却系配管・弁〔流路〕		
	燃料プール冷却浄化系配管・弁〔流路〕		
	スキマサージタンク〔流路〕		
	使用済燃料プール〔注水先〕		
	緊急用海水ポンプ		
	緊急用海水系ストレーナ		
	緊急用海水系配管・弁〔流路〕		
	残留熱除去系海水系配管・弁〔流路〕		
	S A用海水ピット取水塔		
	海水引込み管		
	S A用海水ピット		
	緊急用海水取水管		
緊急用海水ポンプピット			
使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度 (S A広域) ※ ¹	54	緩和
	使用済燃料プール温度 (S A) ※ ¹		
	使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ) ※ ¹		
	使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む) ※ ¹		
大気への放射性物質の拡散抑制 ※ 水源は海を使用	S A用海水ピット取水塔	55	緩和
	海水引込み管		
	S A用海水ピット		
航空機燃料火災への泡消火	S A用海水ピット取水塔	55	緩和
	海水引込み管		
	S A用海水ピット		
重大事故等収束のための水源 ※ 水源としては海も使用可能	西側淡水貯水設備	56	緩和
	代替淡水貯槽		
	サプレッション・チェンバ		
	ほう酸水貯蔵タンク		
水の供給	S A用海水ピット取水塔	56	緩和
	海水引込み管		
	S A用海水ピット		
	貯留堰		
	取水構造物		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (10/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
常設代替交流電源設備による給電	常設代替高压電源装置	57	緩和
	常設代替高压電源装置～緊急用M/C～M/C 2C及び2D電路 [交流電路]		
	緊急用M/C～緊急用MCC電路 [交流電路]		
	燃料給油設備 (軽油貯蔵タンク)		
	燃料給油設備 (常設代替高压電源装置燃料移送ポンプ)		
	燃料給油設備 (常設代替高压電源装置燃料移送系配管・弁 [燃料流路])		
可搬型代替交流電源設備による給電	可搬型代替低压電源車接続盤 (西側) 及び (東側) ～P/C 2C及び2D電路 [交流電路]	57	緩和
	燃料給油設備 (可搬型設備用軽油タンク)		
所内常設直流電源設備による給電	125V系蓄電池A系	57	緩和
	125V系蓄電池B系		
	125V系蓄電池A系～直流125V主母線盤2A電路 [直流電路]		
	125V系蓄電池B系～直流125V主母線盤2B電路 [直流電路]		
可搬型代替直流電源設備による給電	可搬型代替低压電源車接続盤 (西側) 及び (東側) ～直流125V主母線盤2A及び2B電路 [直流電路]	57	緩和
	燃料給油設備 (可搬型設備用軽油タンク)		
代替所内電気設備による給電	緊急用M/C	57	緩和
	緊急用P/C		
	緊急用MCC		
	緊急用電源切替盤		
	緊急用直流125V主母線盤		
	緊急用125V系蓄電池		
	緊急用125V系蓄電池～緊急用直流125V主母線盤電路 [直流電路]		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (11/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
非常用交流電源設備	2 C 非常用ディーゼル発電機	57	緩和
	2 D 非常用ディーゼル発電機		
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料油デ イタンク		
	2 D 非常用ディーゼル発電機燃料油デ イタンク		
	2 C 非常用ディーゼル発電機～メタル クラッド開閉装置 2 C 電路 [交流電 路]		
	2 D 非常用ディーゼル発電機～メタル クラッド開閉装置 2 D 電路 [交流電 路]		
	2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポ ンプ		
	2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポ ンプ		
	2 C 非常用ディーゼル発電機用海水ポ ンプ～2 C 非常用ディーゼル発電機流 路 [海水流路]		
	2 D 非常用ディーゼル発電機用海水ポ ンプ～2 D 非常用ディーゼル発電機流 路 [海水流路]		
	軽油貯蔵タンク		
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送 ポンプ		
	2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送 ポンプ		
	2 C 非常用ディーゼル発電機燃料移送 系配管・弁 [燃料流路]		
2 D 非常用ディーゼル発電機燃料移送 系配管・弁 [燃料流路]			
非常用直流電源設備	125V系蓄電池 A 系	57	緩和
	125V系蓄電池 B 系		
	直流125V充電器 A～直流125V主母線盤 2 A 電路 [直流電路]		
	直流125V充電器 B～直流125V主母線盤 2 B 電路 [直流電路]		
	125V系蓄電池 A 系～直流125V主母線盤 2 A 電路 [直流電路]		
	125V系蓄電池 B 系～直流125V主母線盤 2 B 電路 [直流電路]		
燃料給油設備による給油	可搬型設備用軽油タンク	57	緩和
	軽油貯蔵タンク		
	常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ		
	常設代替高圧電源装置燃料移送系配 管・弁 [燃料流路]		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (12/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
原子炉圧力容器内の温度	原子炉圧力容器温度	58	緩和
原子炉圧力容器内の圧力	原子炉圧力	58	緩和
	原子炉圧力 (S A)		
原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位 (広帯域)	58	緩和
	原子炉水位 (燃料域)		
	原子炉水位 (S A 広帯域) 原子炉水位 (S A 燃料域)		
原子炉圧力容器への注水量	高压代替注水系系統流量	58	緩和
	低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン用)		
	低压代替注水系原子炉注水流量 (常設ライン狭帯域用)		
	低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン用)		
	低压代替注水系原子炉注水流量 (可搬ライン狭帯域用)		
代替循環冷却系原子炉注水流量			
原子炉格納容器への注水量	低压代替注水系格納容器スプレイ流量 (常設ライン用)	58	緩和
	低压代替注水系格納容器スプレイ流量 (可搬ライン用)		
	低压代替注水系格納容器下部注水流量		
原子炉格納容器内の温度	ドライウェル雰囲気温度	58	緩和
	サブプレッション・チェンバ雰囲気温度		
	サブプレッション・プール水温度		
	格納容器下部水温		
原子炉格納容器内の圧力	ドライウェル圧力	58	緩和
	サブプレッション・チェンバ圧力		
原子炉格納容器内の水位	サブプレッション・プール水位	58	緩和
	格納容器下部水位	58	緩和
原子炉格納容器内の水素濃度	格納容器内水素濃度 (S A)	58	緩和
原子炉格納容器内の放射線量率	格納容器雰囲気放射線モニタ (D / W)	58	緩和
	格納容器雰囲気放射線モニタ (S / C)		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (13/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
最終ヒートシンクの確保 (代替循環冷却系)	サブプレッション・プール水温度	58	緩和
	代替循環冷却系ポンプ入口温度		
	代替循環冷却系格納容器スプレイ流量		
最終ヒートシンクの確保 (格納容器圧力逃がし装置)	フィルタ装置水位	58	緩和
	フィルタ装置圧力		
	フィルタ装置スクラビング水温度		
	フィルタ装置出口放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)		
	フィルタ装置入口水素濃度		
最終ヒートシンクの確保 (残留熱除去系)	残留熱除去系熱交換器入口温度	58	緩和
	残留熱除去系熱交換器出口温度		
	残留熱除去系系統流量		
水源の確保	サブプレッション・プール水位	58	緩和
	代替淡水貯槽水位		
	西側淡水貯水設備水位		
原子炉建屋内の水素濃度	原子炉建屋水素濃度	58	緩和
原子炉格納容器内の酸素濃度	格納容器内酸素濃度 (SA)	58	緩和
使用済燃料プールの監視	使用済燃料プール水位・温度 (SA広域)	58	緩和
	使用済燃料プール温度 (SA)		
	使用済燃料プールエリア放射線モニタ (高レンジ・低レンジ)		
	使用済燃料プール監視カメラ (使用済燃料プール監視カメラ用空冷装置を含む)		
発電所内の通信連絡	安全パラメータ表示システム (SPDS)	58	緩和
その他 ^{※1}	M/C 2C 電圧	58	緩和
	M/C 2D 電圧		
	P/C 2C 電圧		
	P/C 2D 電圧		
	緊急用M/C 電圧		
	緊急用P/C 電圧		
	直流125V主母線盤 2A 電圧		
	直流125V主母線盤 2B 電圧		
緊急用直流125V主母線盤電圧			

※1 重大事故等対処設備を活用する手順等の着手の判断基準として用いる補助パラメータ

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (14/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
中央制御室換気系による居住性の確保	中央制御室遮蔽	59	緩和
	中央制御室換気系空気調和機ファン		
	中央制御室換気系フィルタ系ファン		
	中央制御室換気系給排気隔離弁 [流路]		
	中央制御室換気系フィルタユニット		
	中央制御室換気系ダクト・ダンパ [流路]		
原子炉建屋ガス処理系による居住性の確保	非常用ガス再循環系排風機	59	緩和
	非常用ガス再循環系配管・弁・フィルタトレイン [流路]		
	非常用ガス処理系排風機		
	非常用ガス処理系配管・弁・フィルタトレイン [流路]		
	非常用ガス処理系排気筒 [流路]		
	原子炉建屋原子炉棟		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (15/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
原子炉建屋外側ブローアウトパネルの閉止による居住性の確保	ブローアウトパネル閉止装置	59	緩和
	ブローアウトパネル閉止装置開閉状態表示		
	ブローアウトパネル開閉状態表示		
中央制御室待避室による居住性の確保	中央制御室待避室遮蔽	59	緩和
	中央制御室待避室空気ボンベユニット (配管・弁) [流路]		
	中央制御室待避室差圧計		
緊急時対策所非常用換気設備及び緊急時対策所加圧設備による放射線防護	緊急時対策所遮蔽	61	緩和
	緊急時対策所非常用送風機		
	緊急時対策所非常用フィルタ装置		
	緊急時対策所給排気設備 (配管・弁) [流路]		
	緊急時対策所加圧設備 (配管・弁) [流路]		
	緊急時対策所用差圧計		
必要な情報の把握	安全パラメータ表示システム (SPDS)	61	緩和
	無線通信装置 [伝送路]		
	無線通信装置アンテナ [伝送路]		
	安全パラメータ表示システム (SPDS) ~無線通信装置アンテナ電路 [伝送路]		
通信連絡	衛星電話設備 (固定型)	61	緩和
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話, IP-FAX)		防止でも緩和でもない
	衛星電話設備 (屋外アンテナ) [伝送路]		緩和
	衛星制御装置 [伝送路]		
	衛星電話設備 (固定型) ~衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路 [伝送路]		
	専用接続箱~専用接続箱電路 [伝送路]		防止でも緩和でもない
	衛星無線通信装置 [伝送路]		
	通信機器 [伝送路]		
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話, IP-FAX) ~衛星無線通信装置電路 [伝送路]		

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (16/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
緊急時対策所用代替電源設備による給電	緊急時対策所用発電機	61	緩和
	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク		
	緊急時対策所用発電機給油ポンプ		
	緊急時対策所用M/C電圧計		
	緊急時対策所用発電機～緊急時対策所用M/C電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用M/C～緊急時対策所用動力変圧器電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用動力変圧器～緊急時対策所用P/C電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用P/C～緊急時対策所用M/C電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用M/C～緊急時対策所用分電盤電路 [交流電路]		
	緊急時対策所用125V系蓄電池～緊急時対策所用直流125V主母線盤電路 [直流電路]		
	緊急時対策所用直流125V主母線盤～緊急時対策所用直流125V分電盤電路 [直流電路]		
	緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク～緊急時対策所用発電機給油ポンプ [燃料流路]		
	緊急時対策所用発電機給油ポンプ～緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク [燃料流路]		
緊急時対策所用発電機燃料油サービスタンク～緊急時対策所用発電機 [燃料流路]			

第3表 重大事故防止設備でない常設重大事故等対処設備 (17/17)

常設重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
発電所内の通信連絡	衛星電話設備 (固定型)	62	緩和
	安全パラメータ表示システム (SPDS)		
	専用接続箱～専用接続箱電路 [伝送路]		
	衛星電話設備 (屋外アンテナ) [伝送路]		
	衛星制御装置 [伝送路]		
	衛星電話設備 (固定型)～衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路 [伝送路]		
	無線通信装置 [伝送路]		
	無線通信用アンテナ [伝送路]		
	安全パラメータ表示システム (SPDS)～無線通信用アンテナ電路 [伝送路]		
発電所外 (社内外) の通信連絡	衛星電話設備 (固定型)	62	防止でも緩和でもない
	衛星電話設備 (携帯型)		
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話及びIP-FAX)		
	データ伝送設備		
	衛星電話設備 (屋外アンテナ) [伝送路]		
	衛星制御装置 [伝送路]		
	衛星電話設備 (固定型)～衛星電話設備 (屋外アンテナ) 電路 [伝送路]		
	衛星無線通信装置 [伝送路]		
	通信機器 [伝送路]		
	統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備 (テレビ会議システム, IP電話及びIP-FAX)～衛星無線通信装置電路 [伝送路]		

第3表の設備のうち、遮蔽、配管、手動弁、熱交換器、ストレーナ、スプレイヘッド及びコリウムシールドについては、金属等の不燃性材料で構築されていること、内部の液体の漏えいを防止するためのパッキンが装着されている場合でもパッキン類のシート面は機器内の液体と接触しており大幅な温度上昇は考えにくいことから、火災発生のおそれはない。すなわち、

2.2.(2)①において安全機能が喪失しないと判断する。

上記以外の常設重大事故緩和設備及び常設重大事故等対処設備のうち防止でも緩和でもないものについては、火災防護に係る審査基準にしたがい、火災の発生防止対策及び火災の感知・消火対策を実施する。

すなわち、これらの設備については、火災防護対策の実施によって、2.2(2)②における「できる限りの頑健性」を確保する。

- 3.2.2 重大事故防止設備でない可搬型重大事故等対処設備の火災による影響
重大事故防止設備でない可搬型重大事故等対処設備を第4表に示す。

第4表 重大事故防止設備でない可搬型重大事故等対処設備 (1/4)

可搬型重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
アクセスルート確保	ホイールローダ	43	防止でも緩和でもない
低圧代替注水系（可搬型）による残存溶融炉心の冷却	可搬型代替注水中型ポンプ	47	緩和
	可搬型代替注水大型ポンプ		
代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器内の冷却	可搬型代替注水中型ポンプ	49	緩和
	可搬型代替注水大型ポンプ		
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	第二弁操作室空気ボンベユニット（空気ボンベ）	50	緩和
	窒素供給装置		
	窒素供給装置用電源車		
	可搬型代替注水中型ポンプ		
格納容器下部注水系（可搬型）によるペDESTAL（ドライウエル部）への注水	可搬型代替注水中型ポンプ	51	緩和
	可搬型代替注水大型ポンプ		
溶融炉心の落下遅延及び防止	可搬型代替注水中型ポンプ	51	緩和
	可搬型代替注水大型ポンプ		
可搬型窒素供給装置による原子炉格納容器内の不活性化	窒素供給装置	52	緩和
	窒素供給装置用電源車		
格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出	第二弁操作室空気ボンベユニット（空気ボンベ）	52	緩和
	窒素供給装置		
	窒素供給装置用電源車		
	可搬型代替注水中型ポンプ		
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッド）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	可搬型代替注水大型ポンプ	54	緩和
可搬型代替注水大型ポンプによる代替燃料プール注水系（可搬型スプレイノズル）を使用した使用済燃料プール注水及びスプレイ	可搬型代替注水大型ポンプ	54	緩和
	可搬型スプレイノズル		
	ホース [流路]		

第4表 重大事故防止設備でない可搬型重大事故等対処設備 (2/4)

可搬型重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
大気への放射性物質の拡散抑制 ※ 水源は海を使用	可搬型代替注水大型ポンプ (放水用)	54	緩和
	放水砲		
大気への放射性物質の拡散抑制 ※ 水源は海を使用	可搬型代替注水大型ポンプ (放水用)	55	緩和
	放水砲		
	ホース [流路]		
海洋への放射性物質の拡散抑制	汚濁防止膜	55	緩和
航空機燃料火災への泡消火	可搬型代替注水大型ポンプ (放水用)	55	緩和
	放水砲		
	泡混合器		
	泡消火薬剤容器 (大型ポンプ用)		
	ホース [流路]		
	S A用海水ピット取水塔		
	海水引込み管		
S A用海水ピット			
水の供給	可搬型代替注水中型ポンプ	56	緩和
	可搬型代替注水大型ポンプ		
	ホース [流路]		
可搬型代替交流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車	57	緩和
	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]		
	燃料給油設備 (タンクローリ)		
可搬型代替直流電源設備による給電	可搬型代替低圧電源車	57	緩和
	可搬型整流器		
	可搬型代替低圧電源車～可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [交流電路]		
	可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) ～可搬型整流器電路 [交流電路]		
	可搬型整流器～可搬型代替低圧電源車接続盤 (西側) 及び (東側) 電路 [直流電路]		
燃料給油設備 (タンクローリ)			
燃料給油設備による給油	タンクローリ	57	緩和

第4表 重大事故防止設備でない可搬型重大事故等対処設備 (3/4)

可搬型重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
温度, 圧力, 水位, 注水量の計測・監視	可搬型計測器 (原子炉圧力容器及び原子炉格納容器内の温度, 圧力, 水位及び流量 (注水量) 計測用)	58	緩和
圧力, 水位, 注水量の計測・監視	可搬型計測器 (原子炉圧力容器及び原子炉格納容器内の圧力, 水位及び流量 (注水量) 計測用)		
中央制御室待避室による居住性の確保	中央制御室待避室空気ポンプユニット (空気ポンプ)	59	緩和
	衛星電話設備 (可搬型) (待避室)		防止でも緩和でもない
	データ表示装置 (待避室)		防止でも緩和でもない
可搬型照明 (S A) による居住性の確保	可搬型照明 (S A)		防止でも緩和でもない
酸素濃度計及び二酸化炭素濃度計による居住性の確保	酸素濃度計		防止でも緩和でもない
	二酸化炭素濃度計		防止でも緩和でもない
チェン징ングエリアの設置及び運用による汚染の持ち込みの防止	可搬型照明 (S A)	防止でも緩和でもない	

第4表 重大事故防止設備でない可搬型重大事故等対処設備 (4/4)

可搬型重大事故等対処設備		関連条文	分類
系統機能	主要設備		
放射線量の代替測定	可搬型モニタリング・ポスト	60	防止でも緩和でもない
	可搬型モニタリング・ポスト端末		
放射能観測車の代替測定	可搬型ダスト・よう素サンプラ		防止でも緩和でもない
	N a I シンチレーションサーベイ・メータ		
	β線サーベイ・メータ		
放射線量の測定	Z n S シンチレーションサーベイ・メータ		防止でも緩和でもない
	可搬型気象観測設備		
気象観測設備の代替測定	可搬型気象観測設備		防止でも緩和でもない
	可搬型気象観測設備端末		
放射線量の測定	可搬型モニタリング・ポスト		防止でも緩和でもない
	電離箱サーベイ・メータ		
	小型船舶		
	可搬型モニタリング・ポスト端末		
放射性物質濃度（空气中・水中・土壌中）及び海上モニタリング	可搬型ダスト・よう素サンプラ ^{*1}	60	防止でも緩和でもない
	N a I シンチレーションサーベイ・メータ ^{*1}		
	β線サーベイ・メータ ^{*1}		
	Z n S シンチレーションサーベイ・メータ ^{*1}		
緊急時対策所非常用換気設備及び緊急時対策所加圧設備による放射線防護	小型船舶	61	緩和
	緊急時対策所加圧設備		
緊急時対策所内の酸素濃度及び二酸化炭素濃度の測定	酸素濃度計	61	防止でも緩和でもない
	二酸化炭素濃度計		
放射線量の測定	緊急時対策所エリアモニタ	61	緩和
	可搬型モニタリング・ポスト		
通信連絡	無線連絡設備（携帯型）	61	緩和
	衛星電話設備（携帯型）		
	携行型有線通話装置		
発電所内の通信連絡	携行型有線通話装置	62	緩和
	無線連絡設備（携帯型）		
	衛星電話設備（携帯型）		
発電所外（社内外）の通信連絡	衛星電話設備（携帯型）	62	防止でも緩和でもない

第4表の設備のうち、ホイールローダ、可搬型窒素供給装置、可搬型窒素供給装置用電源車、可搬型代替注水大型ポンプ、可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）、ホース〔流路〕、放水砲、汚濁防止膜、泡混合器、泡消火薬剤容器（大型ポンプ用）及び小型船舶については、西側、南側保管場所の双方に保管する設計とすることから、単一の火災によっても同時にすべての機能を喪失するおそれはない。すなわち、2.2.(2)①において安全機能が喪失しないと判断する。

上記以外の可搬型重大事故等対処設備については、火災防護計画にしたがって火災の発生防止対策及び火災の感知・消火対策を図る設計とする。すなわち、2.2(2)②における「できる限りの頑健性」を確保するものと判断する。

4. 火災による重大事故対処設備の機能維持

内部火災が発生した場合，設計基準対象施設の機能に期待せず，重大事故等対処設備によって「未臨界移行」，「燃料冷却」，「格納容器除熱」及び「使用済燃料プール注水」機能が維持できるかについて，以下に示す。

4.1 火災による未臨界移行機能の維持について

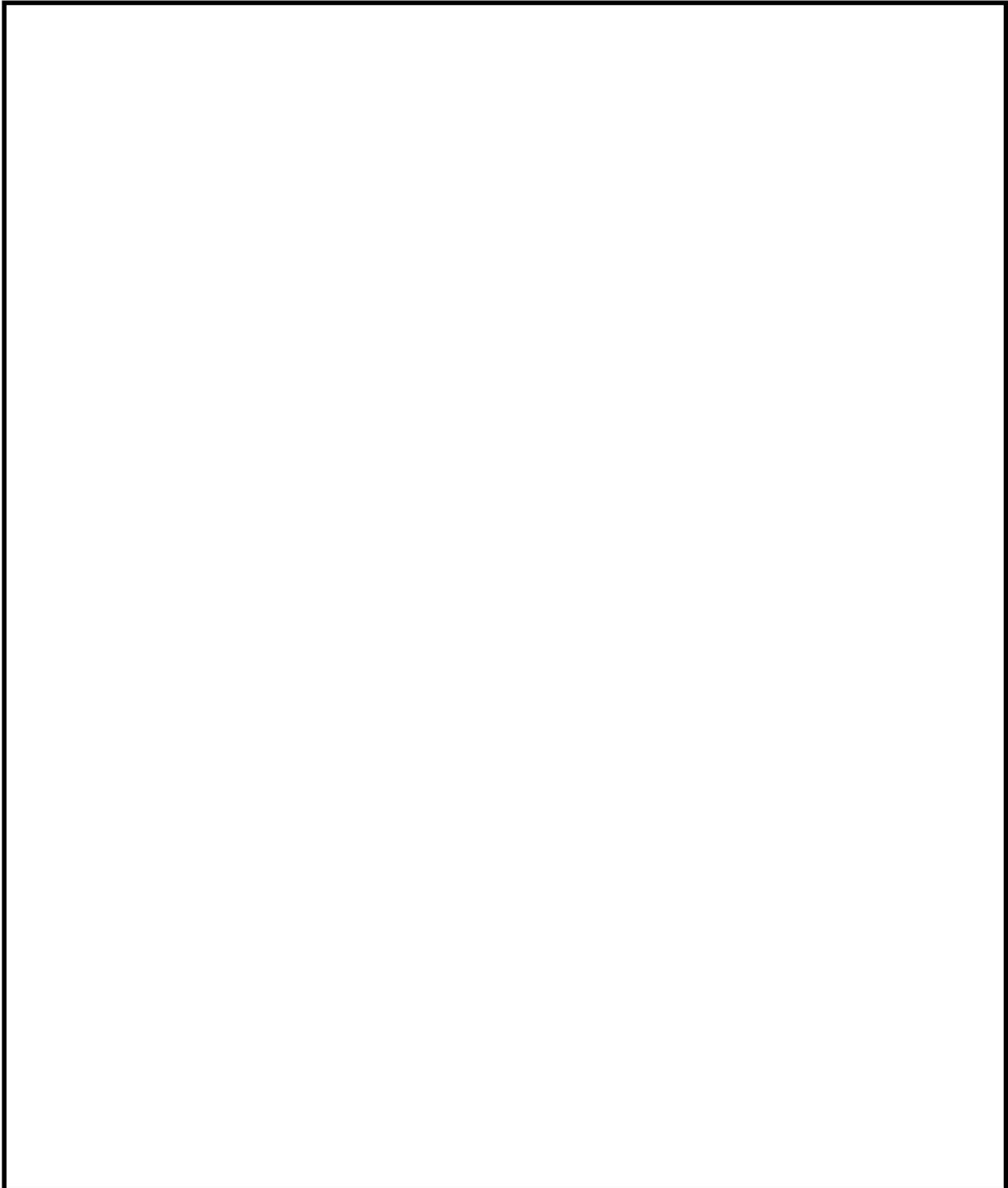
未臨界移行機能を有する設計基準対象施設である原子炉緊急停止系が機能喪失した場合で，緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための常設重大事故防止設備である代替制御棒挿入機能又は代替再循環系ポンプトリップ機能によって，原子炉を停止し未臨界を維持することが可能な設計とする。

ここで，火災によって代替制御棒挿入機能又は代替再循環系ポンプトリップ機能の制御電源がすべて喪失した場合は，ほう酸水注入系によって原子炉を停止し未臨界を維持することが可能な設計とする。また，火災によってほう酸水注入系が機能喪失した場合，代替制御棒挿入機能又は代替再循環系ポンプトリップ機能によって原子炉を停止し未臨界を維持することが可能な設計とする。なお，代替制御棒挿入機能又は代替再循環系ポンプトリップ機能の制御盤は，中央制御室に設置，制御電源は原子炉建屋付属棟に設置しているが，ほう酸水注入系は原子炉建屋原子炉棟5階に設置し，位置的分散を図る設計とする。

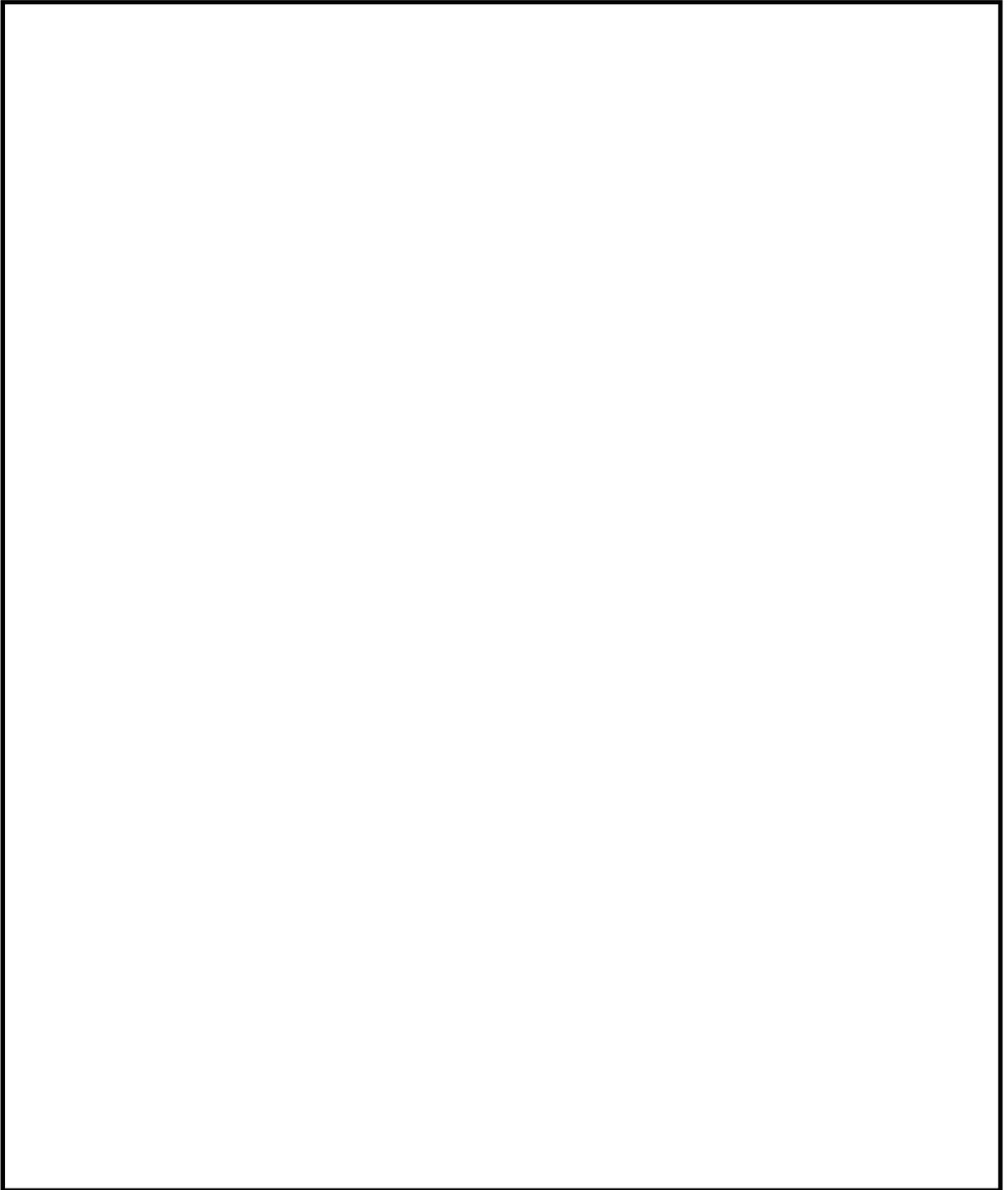
(第21-1, 21-2図)

さらに，これら常設重大事故防止設備がすべて機能喪失した場合でも，電磁弁の電源をOFFすることによって原子炉を停止し未臨界を維持することが可能な設計とする。

すなわち，2.2(3)①において火災によっても「未臨界移行」機能が維持できると判断する。



第21-1図 代替制御棒挿入機能制御盤，代替再循環系ポンプトリップ機能制御盤及びほう酸水注水系の配置（1/2）



第21-2図 代替制御棒挿入機能制御盤，代替再循環系ポンプトリップ機能制御盤及びびほう酸水注水系の配置 (2/2)

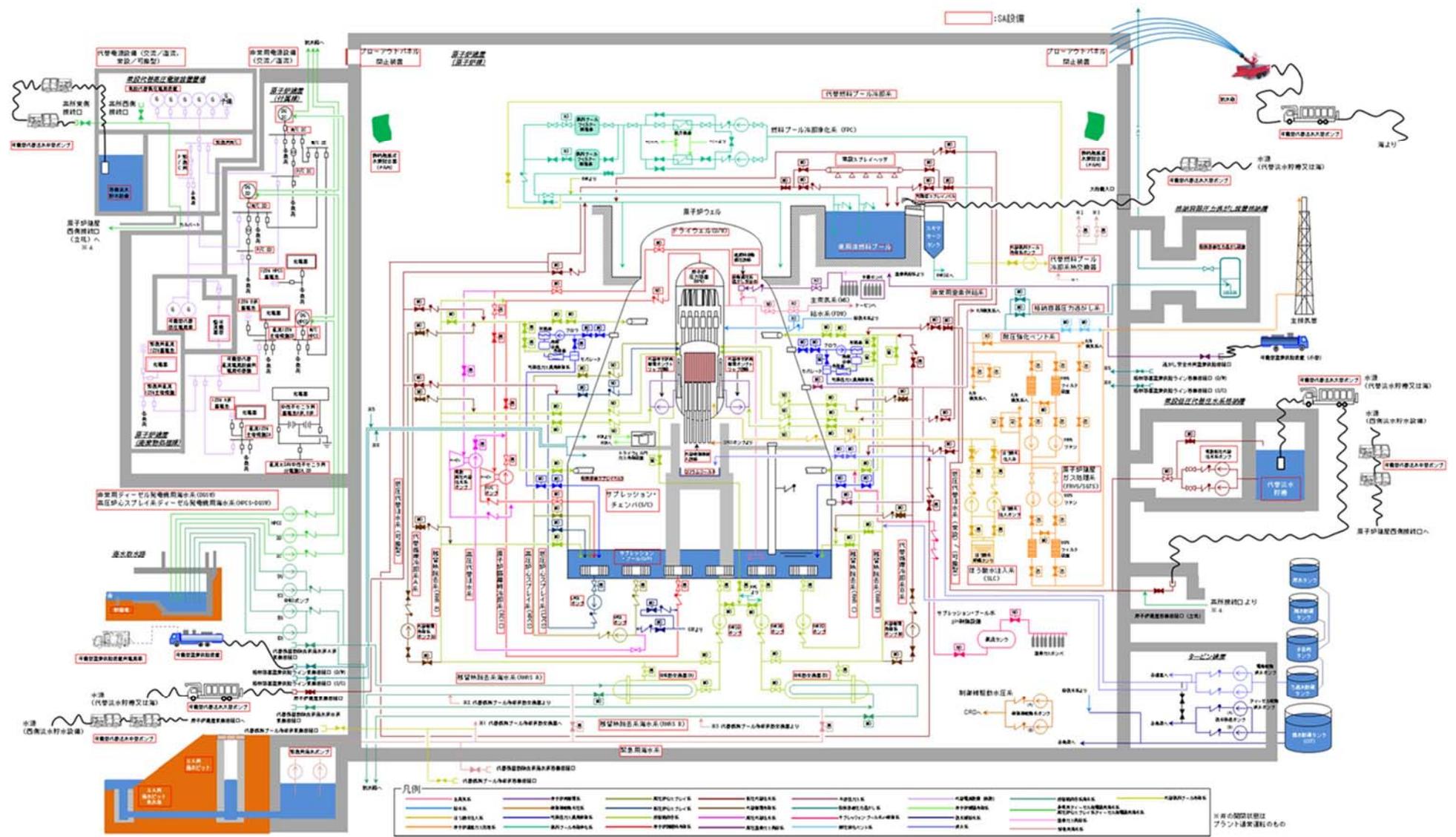
4.2 火災発生時の燃料冷却機能の維持について

燃料冷却機能を有する設計基準対象施設のうち、高圧炉心冷却機能である高圧炉心スプレイ系及び原子炉隔離時冷却系が機能喪失した場合でも常設高圧代替注水系ポンプによって燃料冷却機能を維持することが可能な設計とする。

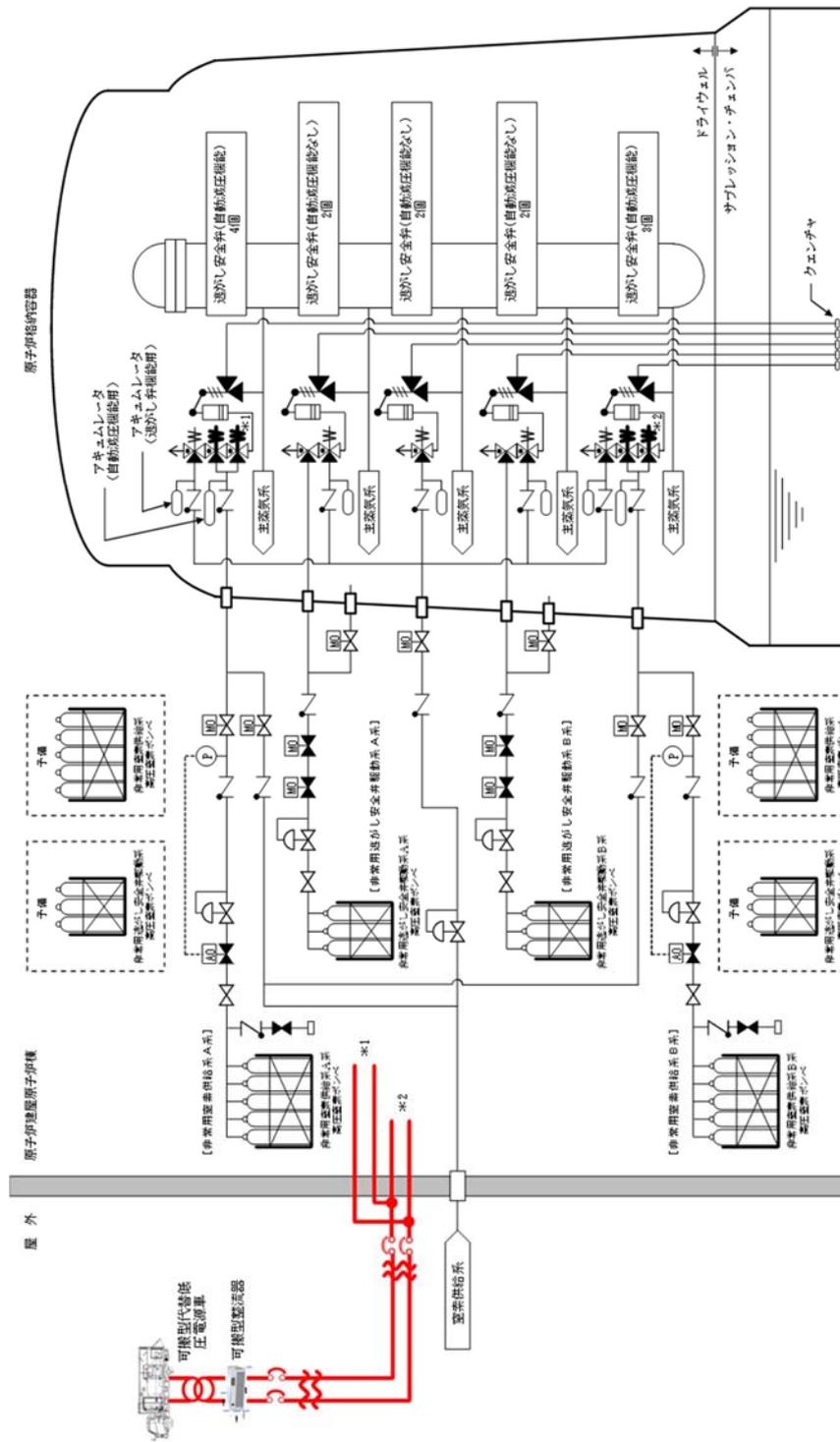
ここで、火災によって高圧代替注水系が機能喪失した場合、発電用原子炉を減圧し低圧で冷却することによって燃料冷却機能を維持する設計とする。設計基準対象施設のうち、原子炉を減圧する機能である自動減圧系及び低圧炉心冷却機能である残留熱除去系が機能喪失した場合でも、原子炉冷却材バウンダリを減圧するための常設重大事故防止設備である代替自動減圧機能及び原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための常設重大事故防止設備である常設低圧代替注水系ポンプによって、燃料冷却機能を維持することが可能な設計とする。

ここで、火災によって代替自動減圧機能が喪失した場合、可搬型代替直流電源設備及び可搬型重大事故防止設備である非常用窒素供給系高圧窒素ポンプを使用して逃がし安全弁を開操作することにより、発電用原子炉を減圧することが可能な設計とする。また、火災によって常設低圧代替注入系ポンプが機能喪失した場合、可搬型代替注水大型ポンプ又は可搬型代替注水中型ポンプによって低圧で炉心を冷却する機能を維持できる設計とする。すなわち2.2(3)①において火災によっても「燃料冷却」機能を維持できると判断する。

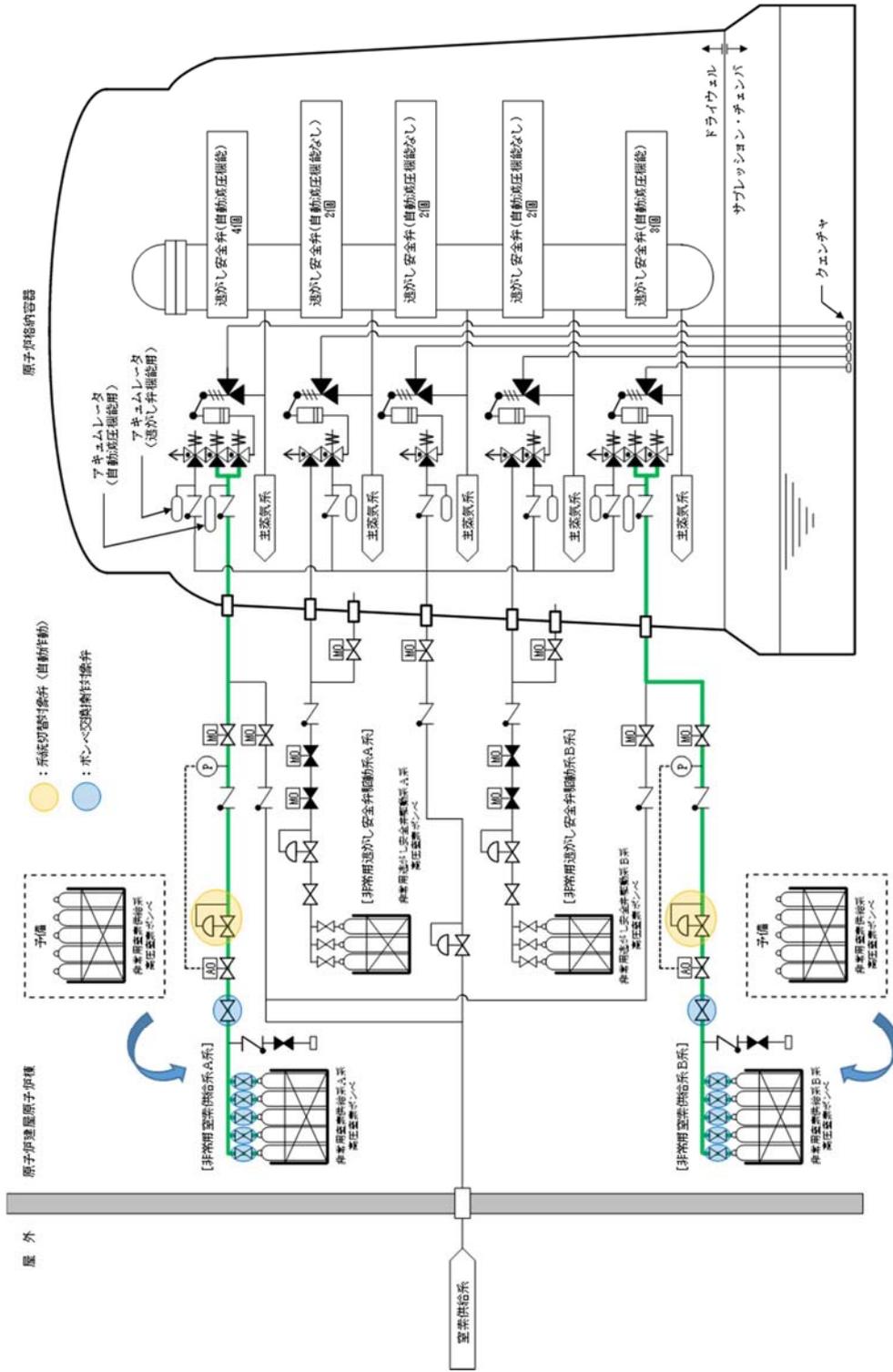
(第22-1～22-4図)



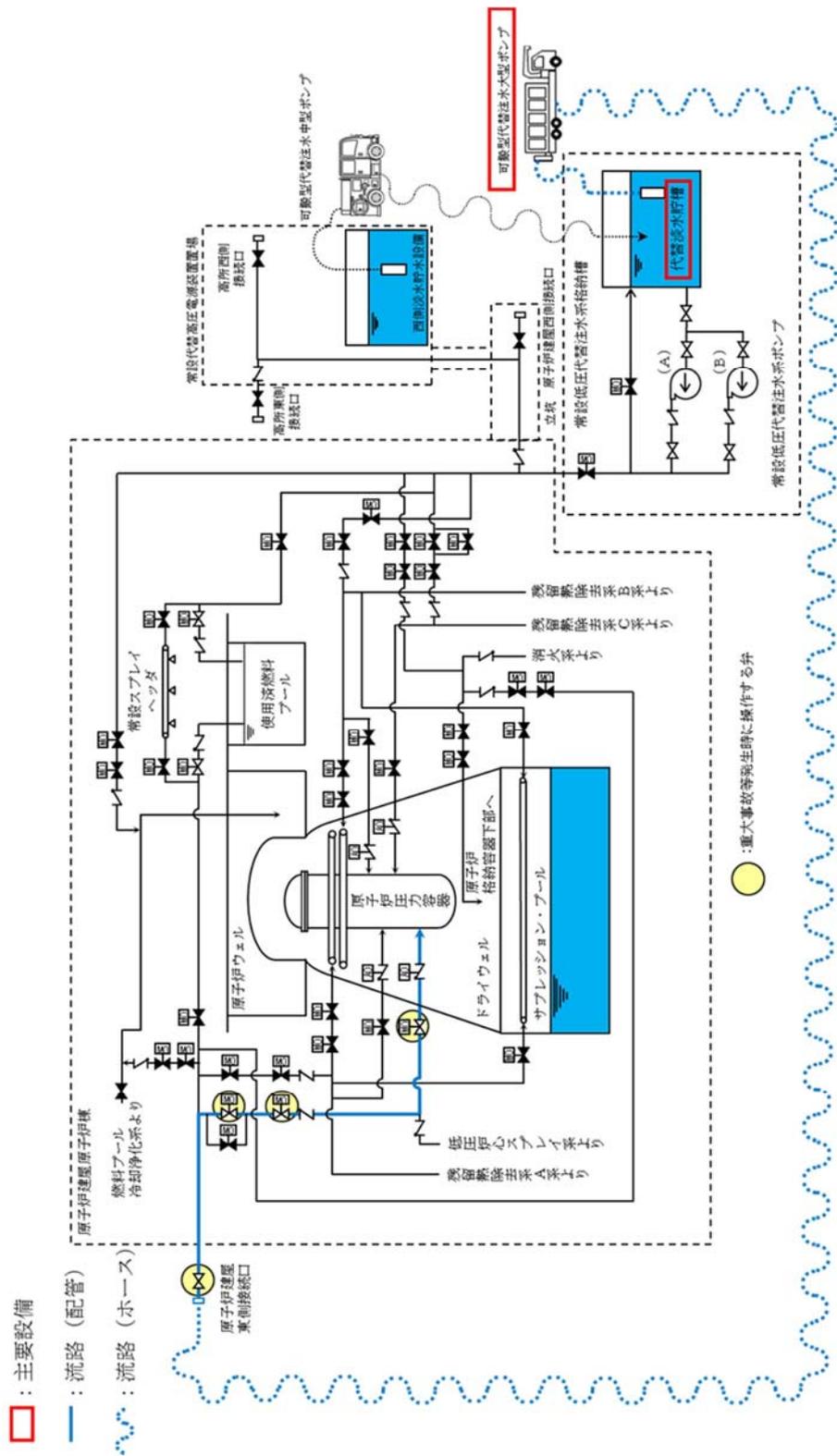
第 22-1 図 燃料冷却機能の系統概略図



第 22-2 図 可搬型代替直流電源設備による逃がし安全弁作動概要図



第 22-3 図 非常用窒素供給系概要図



第 22-4 図 低压代替注水系（可搬型）系統概要図（代替淡水貯槽～原子炉建屋東側接続口）

4.3 火災発生時の格納容器除熱機能の維持について

格納容器除熱機能を有する設計基準対象施設である格納容器スプレイ冷却系が機能喪失した場合、代替循環冷却系により原子炉格納容器内の除熱機能を維持することが可能な設計とする。

代替循環冷却系は、サプレッション・チェンバを水源とし、原子炉建屋原子炉棟に設置する代替循環冷却系ポンプを用い、残留熱除去系熱交換器で冷却されたサプレッション・プール水を原子炉格納容器にスプレイする設計とする。本系統は、同一の機能を有する2系統を有し、それぞれ別の部屋に設置し位置的分散を図る設計とし、2系統が同時に喪失することはない設計とする。

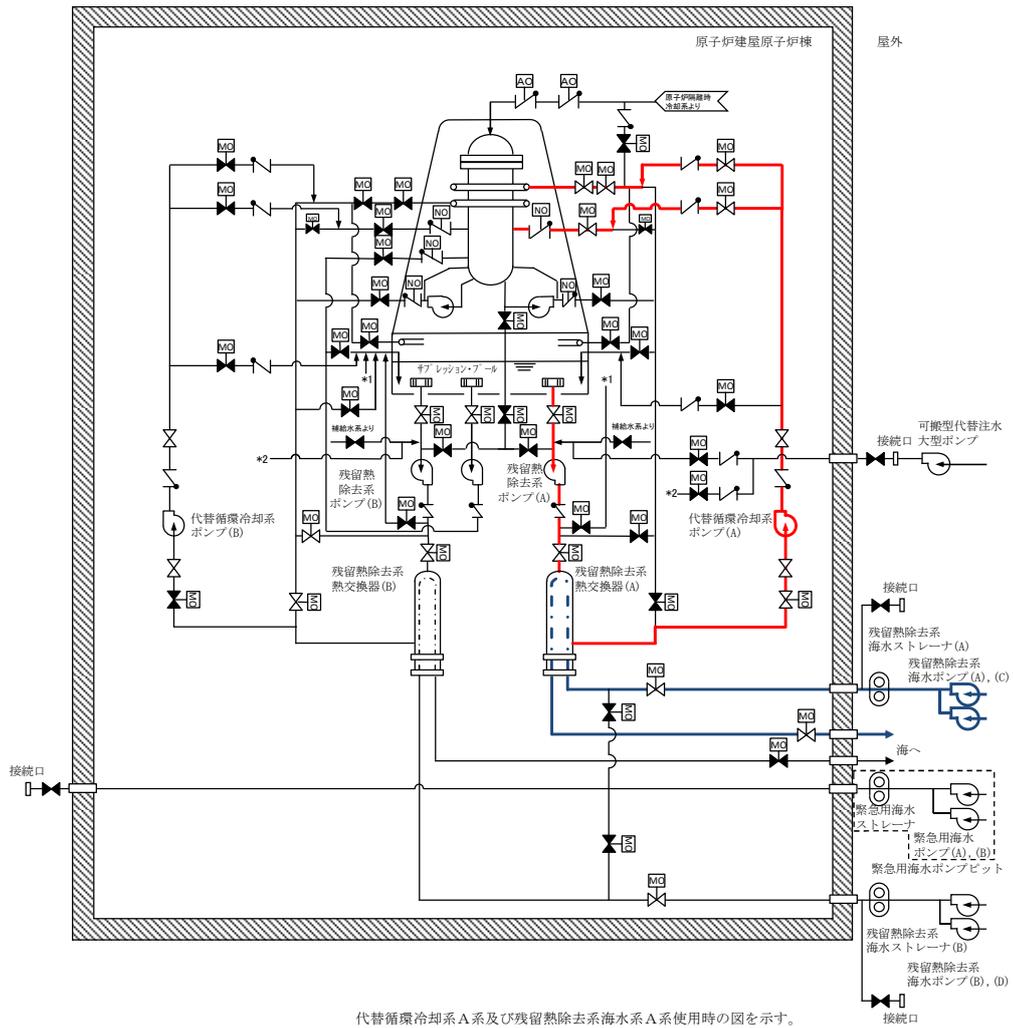
(第23-1～23-4図)

さらに、最終ヒートシンクへ熱を輸送するための常設重大事故防止設備である格納容器圧力逃がし装置により原子炉格納容器内の除熱機能を維持することが可能な設計とする。

ここで、火災によって格納容器圧力逃がし装置の電動弁等が機能喪失した場合、格納容器圧力逃がし装置の遠隔人力操作機構を使用することによって格納容器圧力逃がし装置を動作させることが可能であり、格納容器除熱機能を維持することが可能な設計とする。

すなわち、2.2(3)①において火災によっても「格納容器除熱」機能が維持できると判断する。

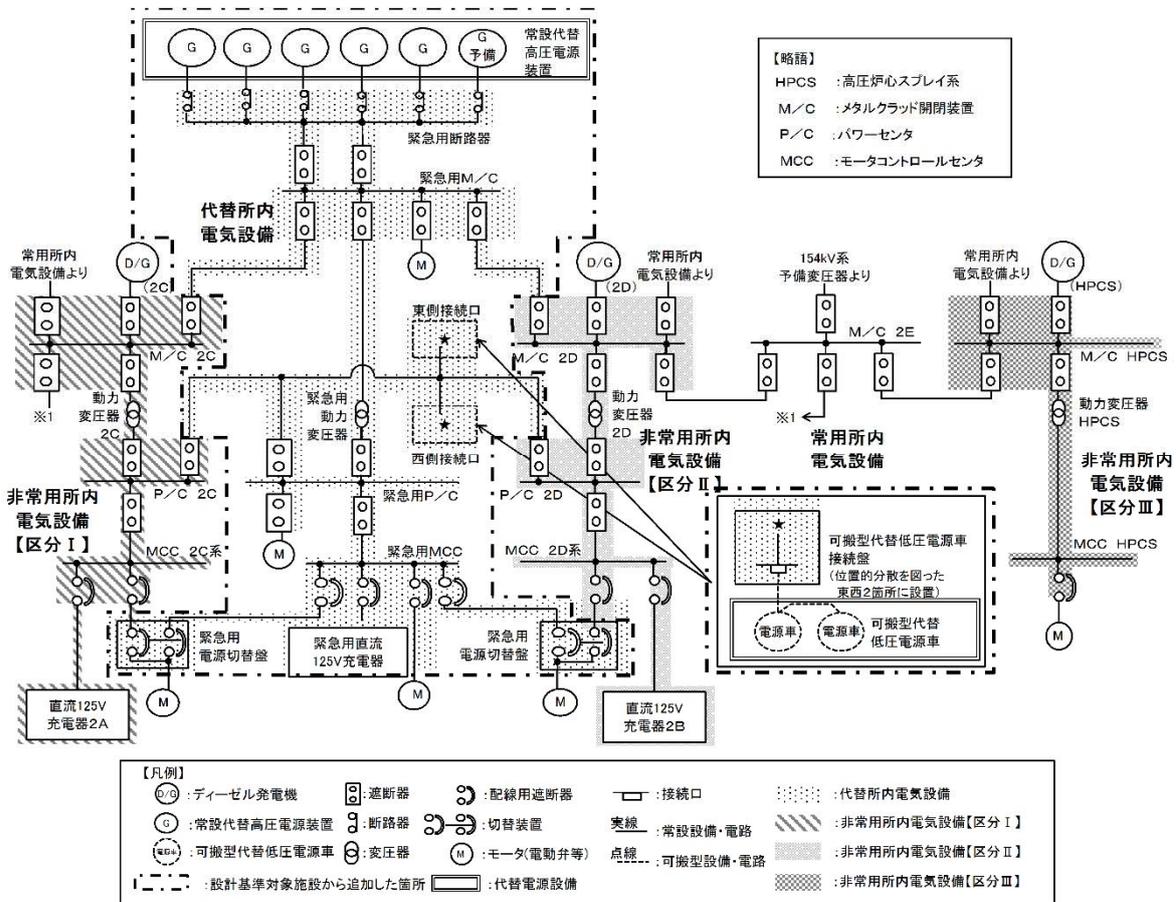
(第24図)



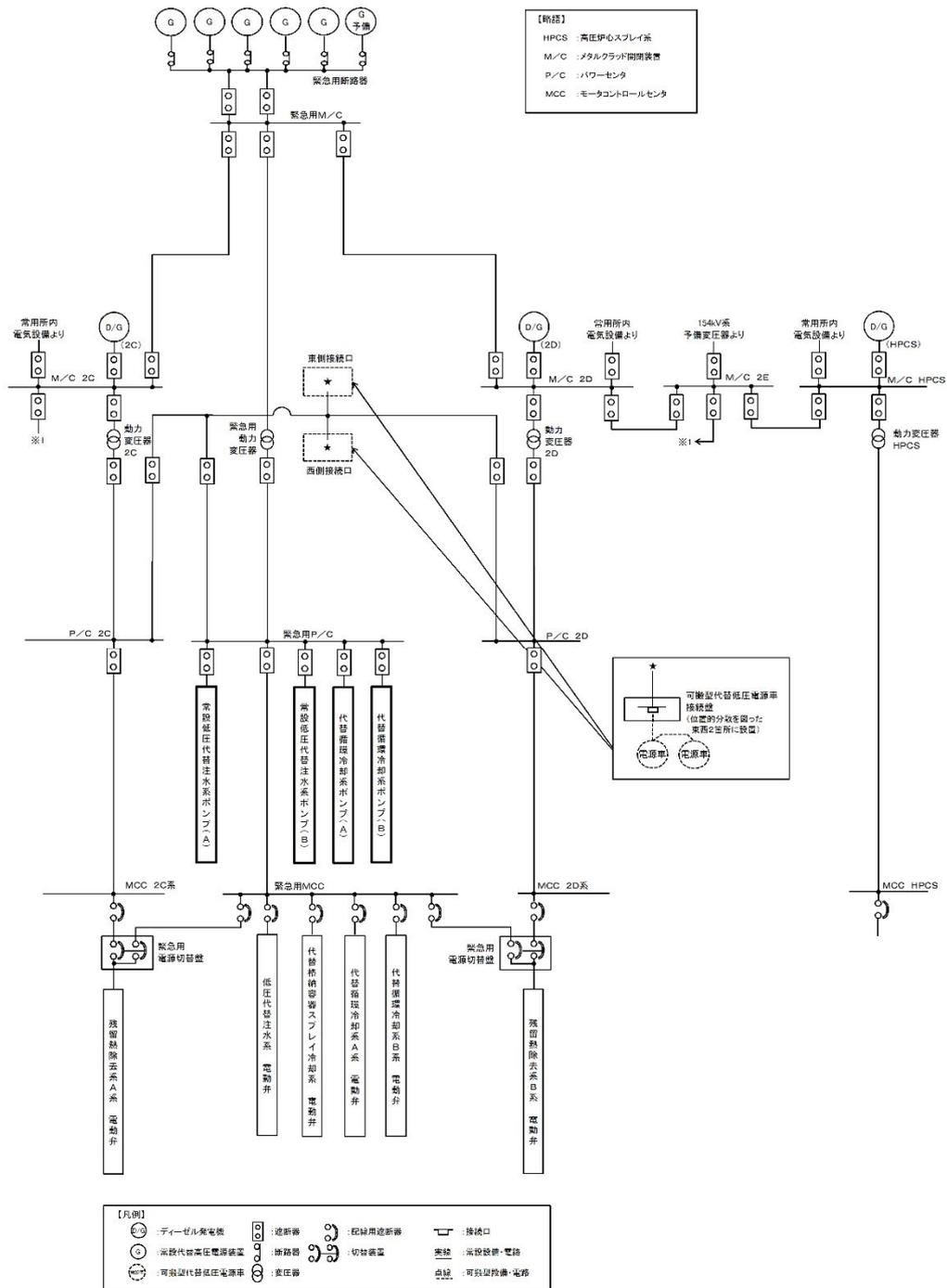
第 23-1 図 代替循環冷却系の系統概要図



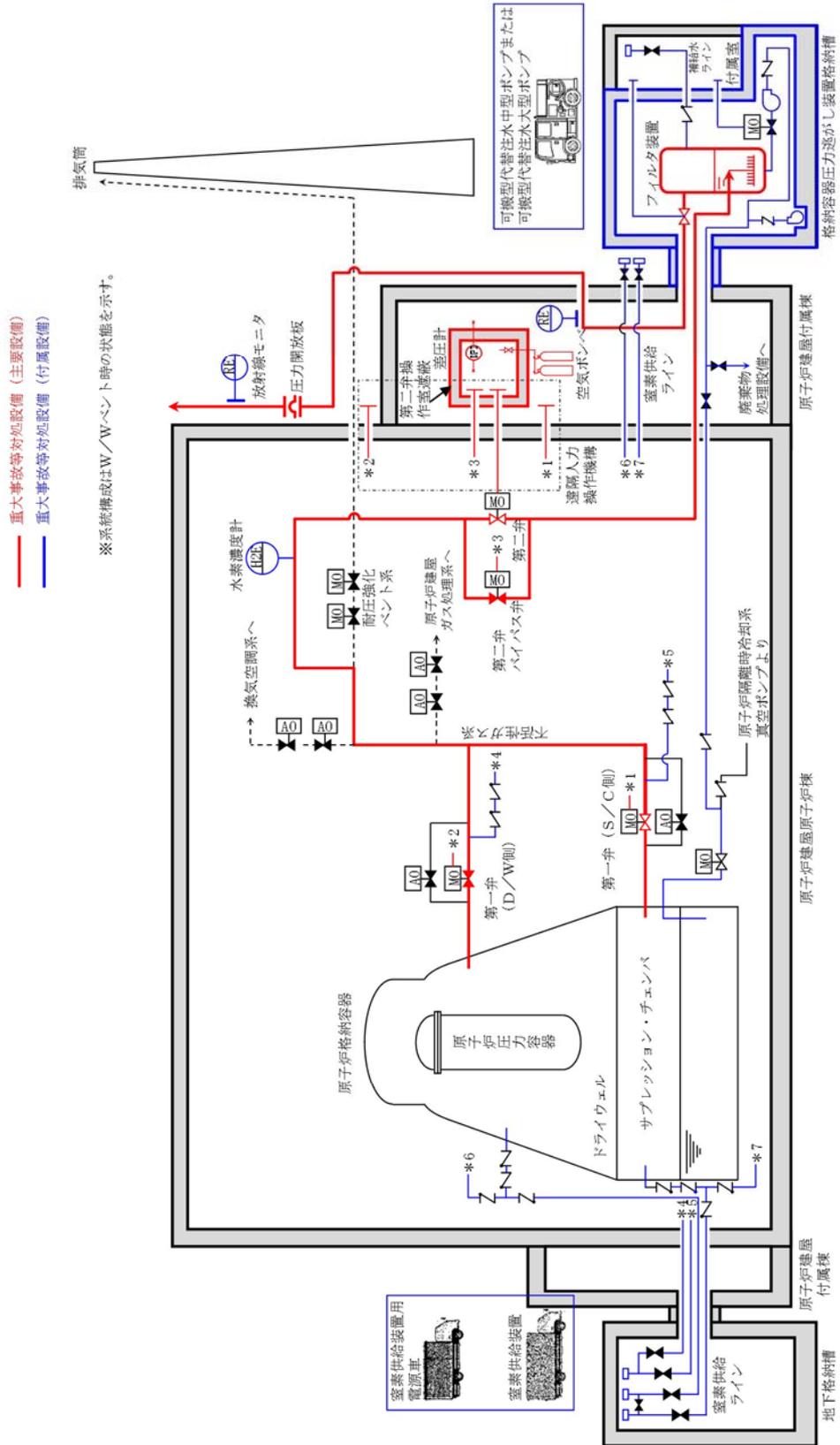
第 23-2 図 代替循環冷却系の配置図



第 23-3 図 電源構成図 (交流電源) (1/2)



第 23-4 図 電源構成図 (交流電源) (2/2)



第24図 格納容器圧力逃がし装置の系統概略図

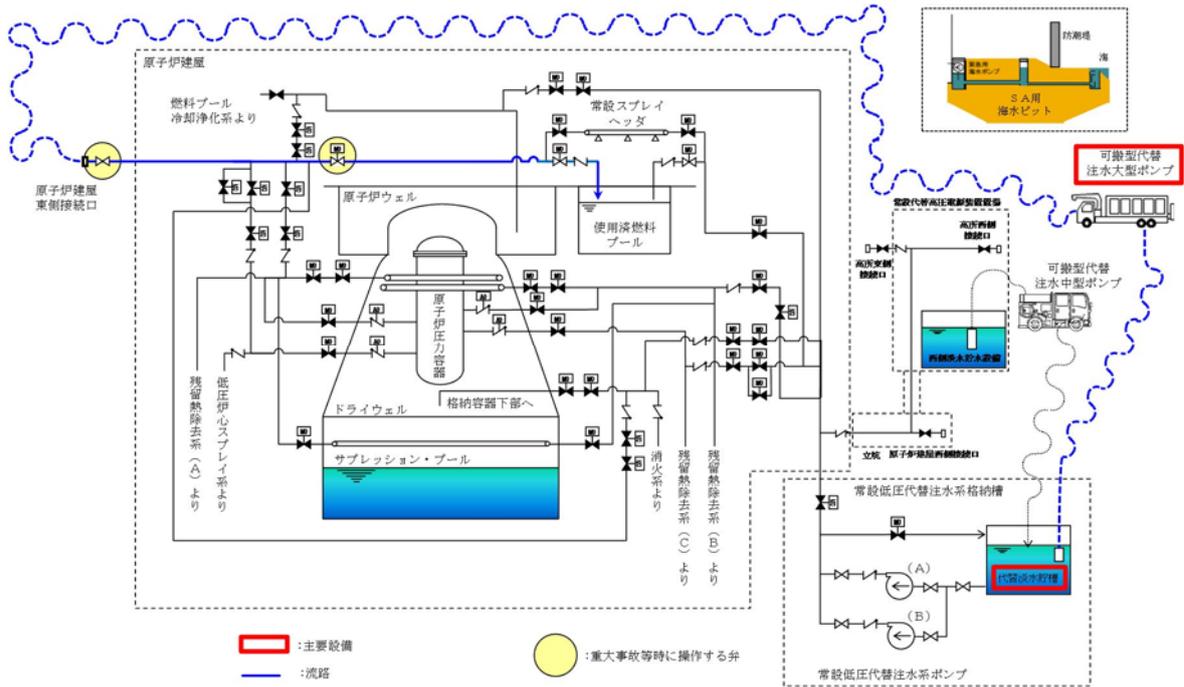
4.4 火災発生時の使用済燃料プール注水機能の維持について

使用済燃料プール注水機能を有する設計基準対象施設である残留熱除去系(使用済燃料プール水の冷却及び補給)が機能喪失した場合、使用済燃料プールの冷却等のための可搬型重大事故防止設備である可搬型代替注水大型ポンプによって使用済燃料プール注水機能を維持することが可能な設計とする。

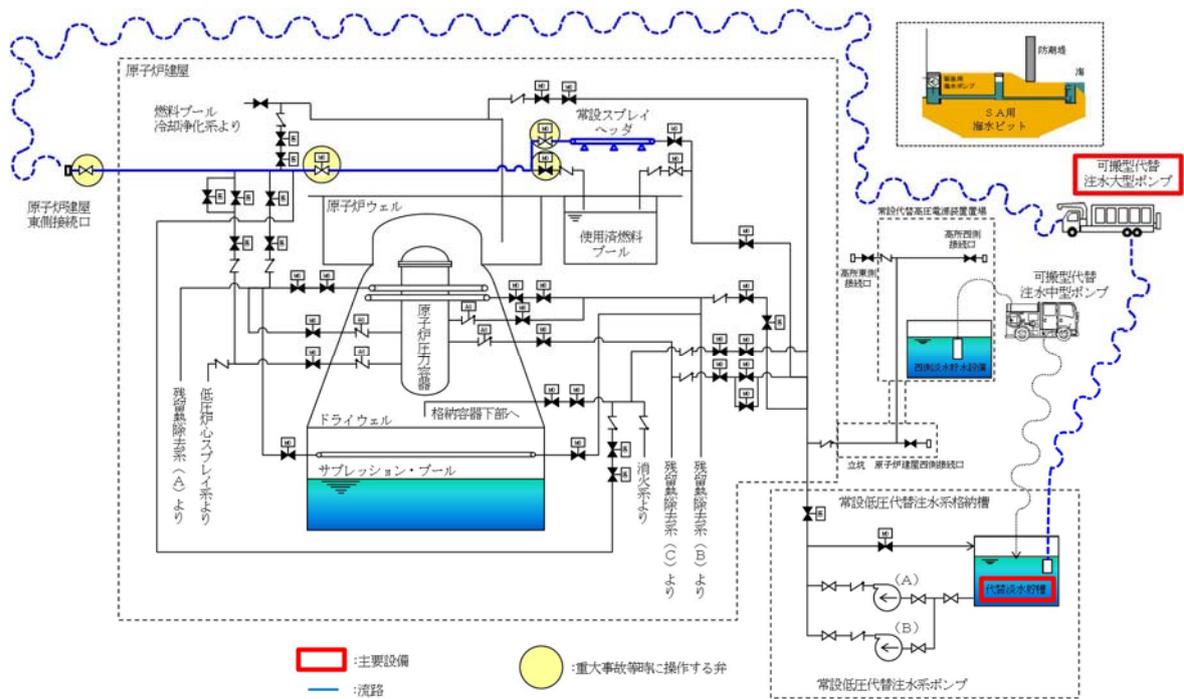
ここで、可搬型代替注水大型ポンプに火災が発生した場合、当該ポンプは西側及び南側保管場所にそれぞれ位置的に分散して設置する設計とすることから、すべての可搬型代替注水大型ポンプが火災によって機能喪失することではなく、使用済燃料プール注水機能を維持することが可能な設計とする。

すなわち、2.2(3)①において火災によっても「使用済燃料プール注水」機能が維持できると判断する。

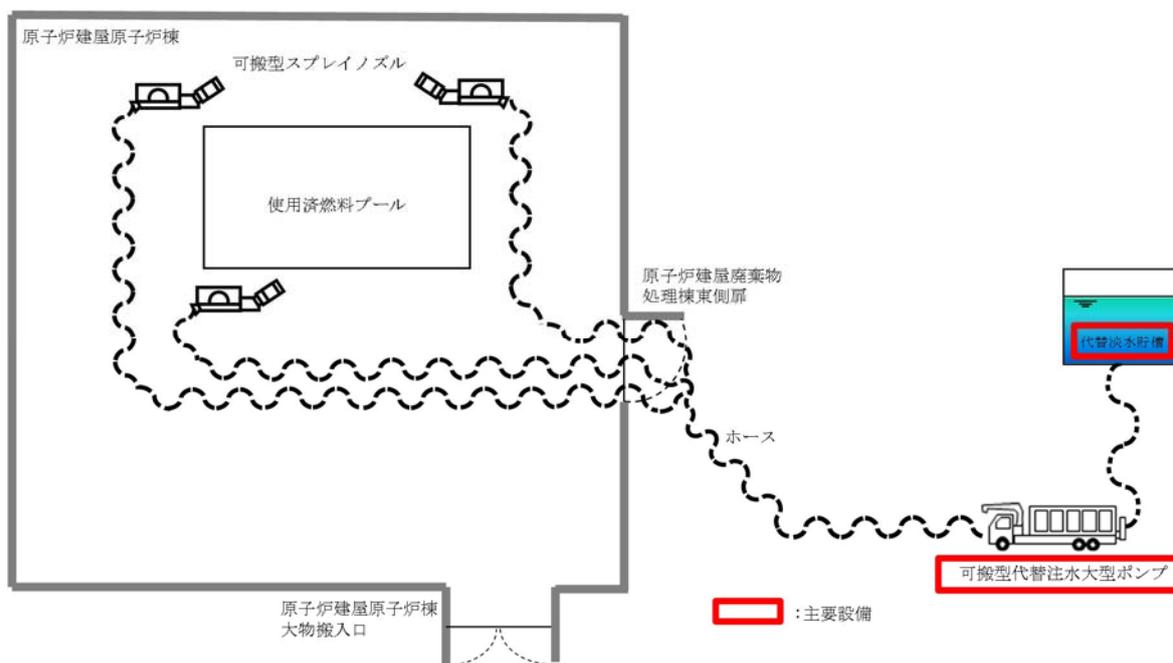
(第25-1～25-3図)



第25-1図 代替燃料プール注水系（注水ライン）の系統概略図



第25-2図 代替燃料プール注水系（常設スプレイヘッダ）の系統概略図



第 25-3 図 代替燃料プール注水系（可搬型スプレイノズル）の系統概略図

共－8 重大事故等対処設備の内部溢水に対する防護方針について

重大事故等対処設備の内部溢水に対する防護方針について

東海第二発電所における，重大事故等対処設備を対象とした内部溢水についての基本的な防護方針を以下に示す。

1. 溢水防護の基本方針

1.1 基本的な防護方針の整理

内部溢水が発生した場合の重大事故等対処設備に対する基本的な防護方針を以下に整理する。なお，想定する内部溢水は，設置許可基準規則第九条及び内部溢水影響評価ガイドにて定められる内部溢水と同等とする。さらに，運転員等による各種対応操作^{*1}に関しても，溢水による影響を考慮の上，期待することとする。またスロッシングに伴う溢水の影響に関しては，以下の方針とは独立に重大事故等対処設備の安全機能を損なわない方針とする。

方針Ⅰ【独立性】

：重大事故防止設備は，内部溢水によって対応する設計基準対象施設の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれのないこと

方針Ⅱ【修復性】

：重大事故等対処設備であって，重大事故防止設備でない設備は，修復性等も考慮の上，できる限り内部溢水に対する頑健性を確保すること

方針Ⅲ【重大事故等対処設備のみによる安全性確保】

：内部溢水が発生した場合においても，設計基準対象施設の機能に期待せず，重大事故等対処設備によりプラントの安全性に関する主要な

機能^{*2}が損なわれるおそれのないこと

- ※1 対応操作例:溢水の影響により一時的に電動弁の遠隔操作機能が喪失した場合に、現場の環境状況を考慮の上、運転員等が現場へアクセスし、手動にて弁操作を実施する、等
- ※2 主要な機能:「未臨界移行」, 「燃料冷却」, 「格納容器除熱」及び「使用済燃料プール注水」機能とする

1.2 方針への適合性確認の流れ

1.1にて示した防護方針への適合性の確認においては、まず、設置許可基準規則第四十三条～六十二条の各条文に該当する重大事故等対処設備を抽出し、それらを「防止設備」, 「緩和設備」及び「防止でも緩和でもない設備」に分類する。これらの分類を行った上で、方針Ⅰ及びⅡへの適合性を確認する一次評価と、方針Ⅲへの適合性を確認する二次評価の、二つの段階にて確認する。

(a) 方針Ⅰへの適合性の確認(一次評価)

方針Ⅰへの適合について確認すべき対象は、「防止設備」に分類された設備であり、以下のような流れでその適合性を確認する。

- ①:各条文の防止設備が、溢水による影響でその安全機能を維持できるか
- ②:①にて維持できない場合は、同一の溢水により対応する設計基準対象施設の安全機能が同時に喪失していないか
- ③:②にて同時に喪失していた場合は、各種対応を実施する

(b) 方針Ⅱへの適合性の確認(一次評価)

方針Ⅱへの適合について確認すべき対象は、「緩和設備」及び「防止でも緩和でもない設備」に分類された設備であり、以下のような流れでその適合性を確認する。

- ①：各条文の緩和設備又は防止でも緩和でもない設備が、溢水による影響でその安全機能を維持できるか
- ②：①にて維持できない場合は、修復性等を考慮したできる限りの頑健性を確保する

(c) 方針Ⅲへの適合性の確認（二次評価）

方針Ⅲへの適合性については、以下のような流れでその適合性を確認する。

- ①：溢水による影響を考慮した上で、設計基準対象施設の機能に期待せず、重大事故等対処設備によって「未臨界移行」、「燃料冷却」、「格納容器除熱」及び「使用済燃料プール注水」機能が維持できるか
- ②：①にて維持できない場合は、各種対応を実施する

1.3 重大事故等対処設備

設置許可基準規則第四十四条～六十二条の各条文に該当する設備、それらの分類、及び対応する設計基準対象施設を第1.3-1表に整理する。なお本表には、重大事故等対処設備として有効性評価にてその機能に期待する設備は全て含まれる。

1.4 方針への適合性確認フロー

上記を踏まえ、方針への適合性確認フローを補足第1.4-1図に示す。

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (1/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
43	アクセスルートの確保	※2	なし	なし
44	代替制御棒挿入機能	防止	原子炉の緊急停止機能 未臨界維持機能	原子炉緊急停止系 制御棒 制御棒駆動系 水圧制御ユニット 自動減圧系の起動阻止スイッチ
	代替原子炉再循環ポンプトリップ機能			
	ほう酸水注入系			
	自動減圧系の起動阻止スイッチによる原子炉出力急上昇防止			
45	高压代替系注水系 (原子炉注水)	防止	炉心冷却機能(高压注水)	高压炉心スプレイ系 原子炉隔離時冷却系 制御棒 制御棒駆動系 水圧制御ユニット 逃がし安全弁
	原子炉隔離時冷却系 (原子炉注水)			
	高压炉心スプレイ系 (原子炉注水)			
	ほう酸水注入系 (原子炉注水)			
	原子炉冷却材圧力バウンダリの圧力上昇抑制			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (2/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
46	逃がし安全弁	防止	炉心冷却機能(自動減圧)	自動減圧系
	過渡時自動減圧機能			
	逃がし安全弁機能回復(可搬型代替直流電源供給)			
	逃がし安全弁機能回復(代替窒素供給)			
	非常用逃がし安全弁駆動系による原子炉減圧			
	インターフェイスシステムLOCA隔離弁 ^{※1}			
47	低圧代替注水系(常設)による原子炉注水	防止	炉心冷却機能(低圧注水)	残留熱除去系(低圧注水系) 残留熱除去系海水系
	低圧代替注水系(可搬型)による原子炉注水			
	低圧代替注水系(常設)による残存溶融炉心の冷却			
	代替循環冷却系による残存溶融炉心の冷却			
	残留熱除去系(低圧注水系)による原子炉注水			
	低圧炉心スプレイ系による原子炉注水			
	残留熱除去系(停止時冷却系)による原子炉除熱			
	緊急用海水系			
	残留熱除去系海水系			
	非常用取水設備			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (3/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
48	緊急用海水系	防止	原子炉停止後の除熱機能	残留熱除去系海水系 残留熱除去系（格納容器スプレ イ冷却系） 残留熱除去系（サプレッション ・プール冷却系）
	耐圧強化ベント系			
	格納容器圧力逃がし装置			
	残留熱除去系（原子炉停止時冷却系） （原子炉除熱）			
	残留熱除去系（サプレッション・プール冷 却系）（サプレッション・プール水の除 熱）			
	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系） （原子炉格納容器内の除熱）			
	残留熱除去海水系による除熱			
	緊急用海水系による除熱			
	非常用取水設備			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (4/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
49	代替格納容器スプレイ冷却系 (可搬型) (原子炉格納容器内の冷却)	防止	放射性物質の閉じ込め機能, 放射線の遮蔽及び放出低減機能	残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系) 残留熱除去海水系
	残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系) (原子炉格納容器内の除熱)			
	残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却系) (原子炉格納容器内の除熱)			
	残留熱除去系 (サブプレッション・プール冷却系) (サブプレッションプール水の除熱)			
	緊急用系海水系			
	残留熱除去海水系による除熱			
	非常用取水設備			
50	代替循環冷却系 (格納容器内の減圧及び除熱)	緩和	なし	なし
	格納容器圧力逃がし装置 (格納容器内の減圧及び除熱)			
51	格納容器下部注水系(常設)	緩和	なし	なし
	格納容器下部注水系(可搬型)			
	熔融炉心の落下遅延及び防止			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (5/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
52	不活性ガス系による原子炉格納容器内の不活性化	緩和	事故時のプラント状態の把握機能	格納容器内水素濃度 格納容器内酸素濃度
	可搬型窒素供給装置による原子炉格納容器内の不活性化			
	格納容器内の水素濃度監視			
	格納容器圧力逃がし装置 (原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出)			
53	原子炉建屋ガス処理系 (水素排出)	緩和	なし	なし
	静的触媒式水素再結合器			
	原子炉建屋内の水素濃度監視設備			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (6/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
54	代替燃料プール注水系 (可搬型) (使用済燃料プール注水)	防止	燃料プール水の補給機能	残留熱除去系 (使用済燃料プール水の冷却及び補給) 燃料プール冷却浄化系 使用済燃料プール水位 燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度 使用済燃料プール温度 燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ 原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタ 原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタ
	代替燃料プール注水系 (常設) (使用済燃料プール注水)			
	代替燃料プール注水系 (常設) (使用済燃料プールスプレイ)			
	代替燃料プール注水系 (可搬型) (常設スプレイヘッダを用いた使用済燃料プールスプレイ)			
	代替燃料プール注水系 (可搬型) (可搬型スプレイノズルを用いた使用済燃料プールスプレイ)			
	大気への放射性物質の拡散抑制			
	代替燃料プール冷却系 (常設)			
	使用済燃料プールの監視設備			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (7/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{*1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
55	大気への放射性物質の拡散抑制	緩和	なし	なし
	海洋への放射性物質の拡散抑制			
	航空機燃料火災への泡消火			
56	重大事故等収束のための水源確保	防止	必要な水の供給機能	(サブプレッション・チェンバ)
	水の供給			
57	常設代替交流電源設備	防止	安全上特に重要な関連機能(非常用所内電源系)(直流電源系)	非常用ディーゼル発電機 M/C 2C, 2D 直流125V蓄電池2A, 2B ±24V中性子モニタ用蓄電池2A, 2B 非常用MCC(2C, 2D)
	可搬型代替交流電源設備			
	所内常設直流電源設備			
	可搬型代替直流電源設備			
	代替所内電気設備			
	非常用交流電源設備			
	非常用直流電源設備			
	燃料補給設備			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (8/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設 ^{※3}
58	原子炉圧力容器内の温度	防止	事故時のプラント状態の把握機能	原子炉圧力
	原子炉圧力容器内の圧力			原子炉圧力(SA)
	原子炉圧力容器内の水位			原子炉水位(広帯域)
	原子炉圧力容器への注水量			原子炉水位(燃料域)
	原子炉格納容器への注水量			原子炉水位(SA広帯域)
	原子炉格納容器内の温度			原子炉水位(SA燃料域)
	原子炉格納容器内の圧力			残留熱除去系熱交換器入口温度
	原子炉格納容器内の水位			原子炉圧力容器温度
				原子炉圧力 原子炉圧力(SA) 原子炉水位(広帯域) 原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA広帯域) 原子炉水位(SA燃料域) 残留熱除去系熱交換器入口温度 原子炉圧力容器温度 高圧代替系注水系系統流量 低圧代替注水系原子炉注水流量 代替循環冷却系原子炉注水流量 原子炉隔離時冷却系系統流量 高圧炉心スプレイ系系統流量 残留熱除去系系統流量 低圧炉心スプレイ系系統流量 サプレッション・プール水位 代替淡水貯槽水位 西側淡水貯水設備水位 格納容器下部水位 ドライウェル圧力 サプレッション・チェンバ圧力 サプレッション・プール水温度

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (9/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設 ^{※3}
58	原子炉格納容器内の水素濃度	防止	事故時のプラント状態の把握機能	サプレッション・チェンバ雰囲気温度 ドライウェル雰囲気温度 低圧代替注水系格納容器スプレイ流量 低圧代替注水系格納容器下部注水流量 格納容器雰囲気放射線モニタ(D/W) 格納容器雰囲気放射線モニタ(S/C) 平均出力領域計装 起動領域計装 常設高圧代替系注水系ポンプ吐出圧力 代替循環冷却系ポンプ吐出圧力 原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力 高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力 残留熱除去系ポンプ吐出圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力
	原子炉格納容器内の放射線量率			
	未臨界の維持又は監視			
	最終ヒートシンクの確保			
	格納容器バイパスの監視			
	水源の確保			
	原子炉建屋内の水素濃度			
	原子炉格納容器内の酸素濃度			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (10/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設 ^{※3}
58	使用済燃料プールの監視	防止	事故時のプラント状態の把握機能	常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力 静的触媒式水素再結合器動作監視装置 使用済燃料プール水位・温度(SA広域) 使用済燃料プール温度(SA) 使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)
	発電所内の通信連絡			
	温度, 圧力, 水位, 注水量の計測・監視			
	必要な情報の把握			

第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (11/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
59	居住性の確保 (中央制御室換気系)	防止	安全上特に重要な関連機能	(中央制御室換気系) 中央制御室照明
	居住性の確保 (原子炉建屋ガス処理系)			
	居住性の確保 (原子炉建屋外側ブローアウトパネル)			
	居住性の確保 (中央制御室退避室)			
	居住性の確保 (可搬型照明 (SA))			
	居住性の確保 (酸素濃度系及び二酸化炭素濃度家)			
	チェン징ングエリアの設置及び運用による 汚染の持ち込み防止			

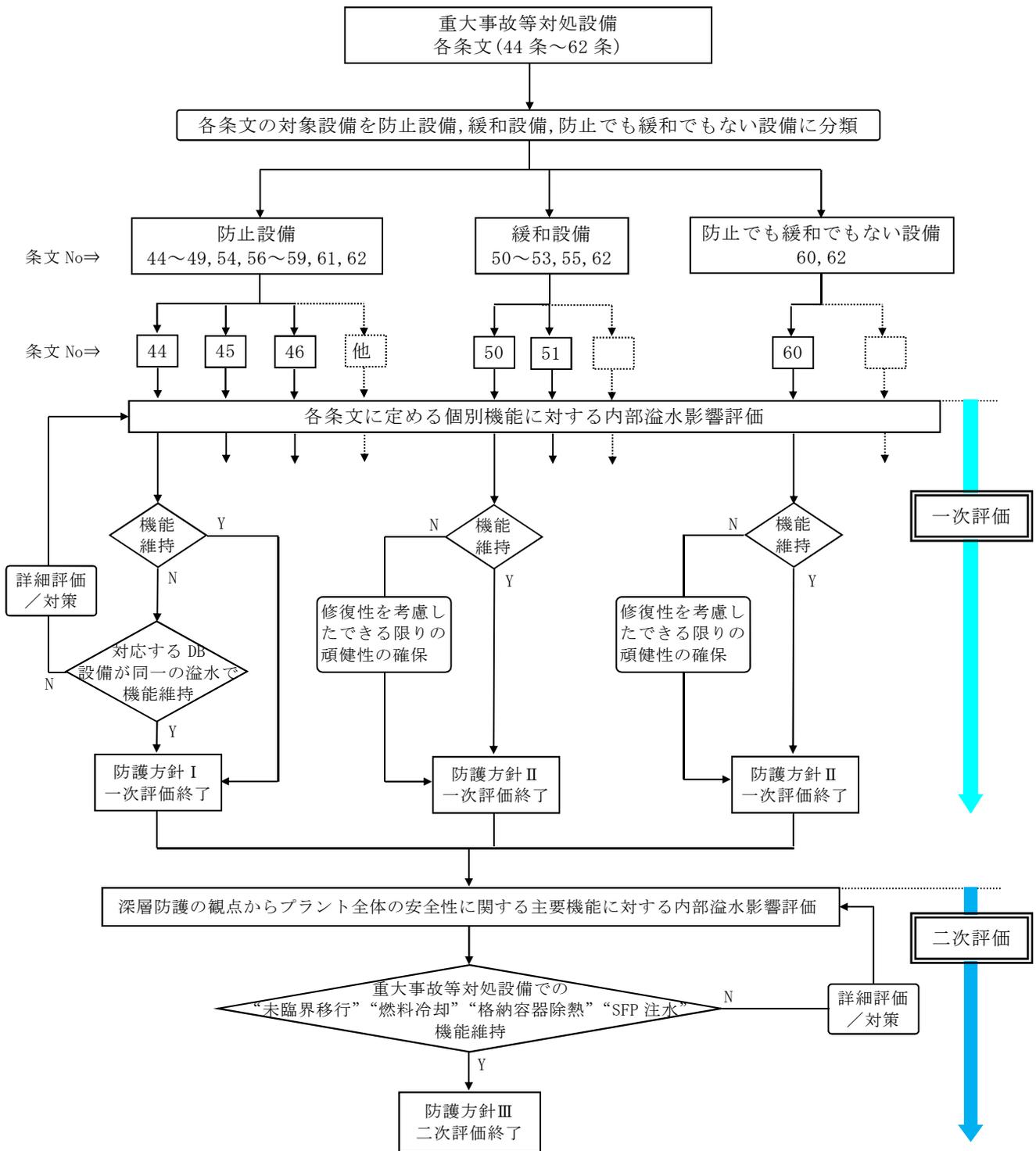
第1.3-1表 重大事故等対処設備と対応する設計基準対象施設の整理 (12/12)

条文	対象施設(設備)	分類 ^{※1}	対応する設計基準対象施設の機能	設計基準対象施設
60	放射線量の代替測定	※2	なし	モニタリング・ポスト 放射能観測車 気象観測設備
	放射能観測車の代替測定装置			
	気象観測設備の代替測定			
	放射線量の測定			
	放射性物質濃度(空气中・水中・土壌中)及び海上モニタリング			
61	緊急時対策所非常用換気設備及び緊急時対策所加圧設備による放射線防護	防止	緊急時対策上重要なもの及び異常状態の把握機能	送受信器(ページング), 電力保安通信用電話設備(固定電話機, PHS 端末及びFAX)
	緊急時対策所内の酸素濃度及び二酸化炭素濃度の測定			
	放射線の測定			
	必要な情報の把握			
	通信連絡			
	緊急時対策所用代替電源設備による給電			
62	発電所内の通信連絡	防止	当該通信連絡設備が必要となる設備と同様の機能	送受信器(ページング), 電力保安通信用電話設備(固定電話機, PHS 端末及びFAX)
	発電所外(社内外)の通信連絡			

※1 防止:重大事故防止設備 緩和:重大事故緩和設備

※2 防止でも緩和でもない設備

※3 主要設備の計測が困難になった場合の代替監視パラメータ



第1.4-1図 方針への適合性確認フロー

2. 溢水評価

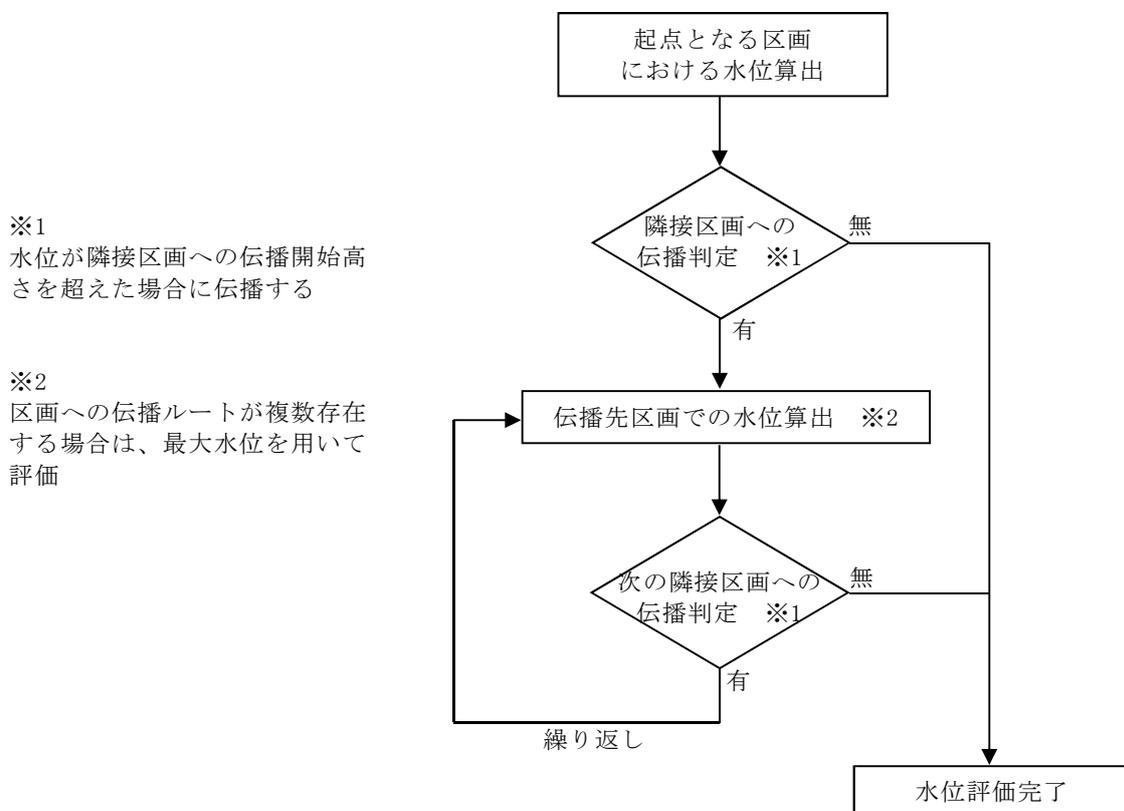
2.1 重大事故等対処設備を対象とした溢水評価について

重大事故等対処設備に対する溢水評価方法を以下に示す。

2.2 想定破損による没水影響評価

単一機器の破損により生じる溢水箇所を起点とし、溢水経路を經由して最終的な滞留箇所に到達するまでを一つの評価ケースと定め、溢水経路に位置する全ての溢水防護区画における溢水水位を算定した。算定した溢水水位と当該区画内の防護対象設備の機能喪失高さとを比較することにより、当該設備の機能への影響を評価し、1. 溢水防護の基本方針が確保されるかを判定した。

第2.2-1図に溢水伝播における水位の算定フローを示す。



第2.2-1図 溢水伝播における水位の算定フロー

2.2.1 評価結果

東海第二発電所における評価の詳細を以下に示す。

- 溢水発生区画：原子炉棟内95区画での溢水発生を想定し、99ケース
の評価を実施
- 溢水源：各区画で想定される全ての系統からの溢水発生を評価

各区画で発生を想定する溢水について、評価した具体例を以下に示す。

溢水発生区画：原子炉建屋 1階 通路 (RB-1-1)

溢水源：RB-1-1内に敷設されている全溢水源とそれらの溢水量を
以下にまとめる。

想定する溢水源の中で最も溢水量の大きい残留熱除去系を評価例として
示す。

存在する溢水源	溢水量 (m ³)
屋内消火系	92
低圧炉心スプレイ系	300
原子炉隔離時冷却系	288
残留熱除去系	382 (最大)
原子炉補機冷却系	298
復水・純水移送系	325

2.2.2 溢水伝播評価

溢水伝播モデルを用いて2.2.1の評価における最終滞留区画に到達するま
での溢水経路に位置する溢水防護区画の溢水水位を評価する。評価は溢水区
画を起点とし、隣接する区画への伝播評価を段階的に進め、それを最終滞留
区画まで実施する。

2.2.3 重大事故等対処設備の防護対象設備の機能喪失判定

2.2.2で実施した溢水伝播評価の結果を基に、各防護対象設備の機能喪失判定を実施する。評価例の結果を第2.2.3-1表に示す。

第2.2.3-1表 没水影響評価結果（RB-1-1におけるRHRが溢水源の場合）

溢水防護区画	溢水防護対象設備		溢水水位 (m)	機能喪失高さ (m)	判定	
	機器名称	機器番号			没水	被水 ^{※1}
RB-1-1	—	—	0.10	—	—	—
RB-1-6	—	—	0.10	—	—	—
RB-B1-1	低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	FT-SA11-403	0.10	※2	×	×
	常設高圧代替系注水系ポンプ吐出圧力	—		※2	×	×
	高圧代替系注水系蒸気供給弁（M0弁）	—		3.26	○	○
	RHR DIV-I 計装ラック	H22-P018		0.42	○	○
	RCIC DIV-I 計装ラック	H22-P017		0.38	○	○
	LPCS 計装ラック	H22-P001		0.42	○	○
RB-B2-13	高圧代替系注水系系統流量	—	4.99	1.40	×	○
	常設高圧代替系注水系ポンプ	—		0.51	×	○
	高圧代替系注水系注入弁（M0弁）	—		0.75	×	○
RB-B2-12	LPCS ポンプ	LPCS-PMP-C001	4.99	2.48	×	○
	LPCS ポンプ入口弁（M0弁）	E21-F001 (M0)		1.30	×	○
RB-B2-11	—	—	4.99	—	—	—

※1 上階からの溢水伝播がある場合は、被水による影響も評価する。（無い場合は評価不要とし、「—」で示す。）

※2 設置高さが未調査の機器のため、設置区画に浸水した時点で機能喪失として評価している。

2.2.4 判定

2.2.1にて示した評価ケースについて、1. 溢水防護の基本方針にて定めた方針を踏まえ、重大事故等対処施設の没水影響評価結果の判定を実施する。

設置許可基準規則第43条～第62条の条文ごとに溢水による影響でその安全機能が維持できるか、また維持できない場合の対応について判定する。(第

2.2.4-1表参照)

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(1/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判 定	頑健性の有無等	判 定	
43	アクセスルート確保	○	○	※3	なし					○
44	代替制御棒挿入機能	○	○	防止	原子炉緊急停止系	○	○			○
	代替原子炉再循環ポンプトリップ機能	○			原子炉緊急停止系 制御棒	○				
	ほう酸水注入系	○			制御棒駆動系 水圧制御ユニット					
45	高圧代替系注水系	×	×	防止	高圧炉心スプレイ系	○	○			○
	高圧代替系注水系の機能回復	○			原子炉隔離時冷却系 (直流125V蓄電池2A, 2B)	○				
	ほう酸水注入系	○			なし					
46	逃がし安全弁	○	○	防止	(主蒸気逃がし安全弁) (アキュムレータ) (主蒸気逃がし安全弁排気管)	○	○			○
	過渡時自動減圧機能	○			自動減圧系	○				
	逃がし安全弁機能回復(可搬型代替直流電源供給)	○			(直流125V蓄電池2A, 2B)	○				
	逃がし安全弁機能回復(代替窒素供給)	○			(アキュムレータ)	○				

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(2/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
47	低圧代替注水系(常設)	○	○	防止	残留熱除去系(低圧注水系)	○	○			○
	低圧代替注水系(可搬型)	○			残留熱除去系(低圧注水系)	○				
	非常用取水設備	○			(貯留堰)	※2				
					(取水路)	○				
		(取水ピット)	○							
48	緊急用系海水系	○	○	防止	残留熱除去系海水系	○	○			○
	S/Pへの蓄熱補助	○			(真空破壊弁(S/C→D/W))	○				
	耐圧強化ベント系	○			残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却系), 残留熱除去系海水系	○				
	格納容器圧力逃がし装置	○			残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却系), 残留熱除去系海水系	○				
	非常用取水設備	○			(貯留堰)	※2				
					(取水路)	○				
(取水ピット)			○							

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(3/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判 定	頑健性の有無等	判 定	
49	代替格納容器スプレイ冷却系(常設)	○	○	防止	残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却系)	○	○			○
	代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)	×			残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却系)	○				
	非常用取水設備	○			(貯留堰)	※2				
					(取水路)	○				
		(取水ピット)	○							
50	格納容器圧力逃がし装置	○	○	緩和	なし	—	○	残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却系, サプレッション・プール冷却系)は機能維持している。	○	○
	代替循環冷却系	○※4			なし	—				
	S/Pへの蓄熱補助	○			(真空破壊弁(S/C→D/W))	○				
	非常用取水設備	○			(貯留堰)	※2				
					(取水路)	○				
		(取水ピット)	○							

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

※4 多重化されており溢水評価の結果, 同時に機能喪失しない

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(4/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I / II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判 定	頑健性の有無等	判 定	
51	格納容器下部注水系(常設)	○	○	緩和	なし	—	—	・ 溢水による影響なし		○
	格納容器下部注水系(可搬型)	○			なし	—				
	溶融炉心の落下遅延及び防止	○			高圧炉心スプレイ系, 原子炉隔離時冷却系	○				
		○			なし	—				
		○			残留熱除去系(低圧注水系)	○				
		○								
52	格納容器内の水素濃度監視設備	○	○	緩和	(格納容器内水素濃度)	○	○	・ 溢水による影響なし	○	○
					(格納容器内酸素濃度)	○				
	格納容器圧力逃がし装置	○			なし	—				
53	静的触媒式水素再結合器	○	○	緩和	なし	—	—	・ 溢水による影響なし		○
	原子炉建屋内の水素濃度監視設備	○			なし	—				

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(5/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判 定	頑健性の有無等	判 定	
54	代替燃料プール注水系 (可搬型)	○	○	防止	残留熱除去系 (使用済燃料プール水の冷却及び補給)	○	○			○
					燃料プール冷却浄化系	○				
	代替燃料プール注水系 (常設)	○			残留熱除去系 (使用済燃料プール水の冷却及び補給)	○				
					燃料プール冷却浄化系	○				
	代替燃料プール冷却系 (常設)	○			燃料プール冷却浄化系	○				
					(貯留堰)	※2				
	非常用取水設備	○			(取水路)	○				
					(取水ピット)	○				
	大気への放射性物質の拡散抑制	○			なし	—				
					使用済燃料プール水位	○				
					燃料プール冷却浄化系ポンプ入口温度	○				
					使用済燃料プール温度	○				
使用済燃料プールの監視設備	○	燃料取替フロア燃料プールエリア放射線モニタ	○							
		原子炉建屋換気系燃料取替床排気ダクト放射線モニタ	○							
		原子炉建屋換気系排気ダクト放射線モニタ	○							

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(6/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
55	大気への放射性物質の拡散抑制	○	○	緩和	なし	—	—	溢水による影響なし	○	○
	海洋への放射性物質の拡散抑制	○			なし	—				
	航空機燃料火災への泡消火	○			なし	—				
56	水源の確保	○	○	防止	(サブプレッション・プール)	○	○			○
	水の移送手段	○			なし	—				

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(7/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
57	常設代替交流電源設備	○	○	防止	非常用ディーゼル発電機	○	○			○
	可搬型代替交流電源設備	○			非常用ディーゼル発電機	○				
	所内常設直流電源設備	○			直流125V蓄電池 2 A	○				
					直流125V蓄電池 2 B	○				
					±24V中性子モニタ用蓄電池 2 A	○				
					±24V中性子モニタ用蓄電池 2 B	○				
	常設代替直流電源設備	○			直流125V蓄電池 2 A	○				
	可搬型代替直流電源設備	○			直流125V蓄電池 2 B	○				
					直流125V蓄電池 2 A	○				
	代替所内電気設備	○			直流125V蓄電池 2 B	○				
					非常用MCC(2C, 2D)	○				
	燃料補給設備	○			M/C 2C	○				
M/C 2D			○							
				(軽油貯蔵タンク)	○					
				(燃料移送ポンプ)	○					

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(8/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I / II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
58	原子炉圧力容器内の温度	○	○	防止	原子炉圧力	○	○	○	○	○
					原子炉圧力 (SA)	○				
					原子炉水位 (広帯域)	○				
					原子炉水位 (燃料域)	○				
					原子炉水位 (SA広帯域)	○				
					原子炉水位 (SA燃料域)	○				
					残留熱除去系熱交換器入口温度	○				
	原子炉圧力容器内の圧力	○			原子炉圧力	○				
					原子炉圧力 (SA)	○				
					原子炉水位 (広帯域)	○				
					原子炉水位 (燃料域)	○				
					原子炉水位 (SA広帯域)	○				
					原子炉水位 (SA燃料域)	○				
	原子炉圧力容器内の水位	○			原子炉圧力容器温度	○				
					原子炉水位 (広帯域)	○				
原子炉水位 (燃料域)			○							
原子炉水位 (SA燃料域)			○							

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(9/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
58	原子炉圧力容器内の水位	○	○	防止	高圧代替系注水系系統流量	×	○	■	■	○
					低圧代替注水系原子炉注水流量	○				
					代替循環冷却系原子炉注水流量	○				
					原子炉隔離時冷却系系統流量	○				
					高圧炉心スプレイ系系統流量	○				
					残留熱除去系系統流量	○				
					低圧炉心スプレイ系系統流量	○				
					原子炉圧力	○				
	原子炉圧力 (SA)	○								
	サプレッション・チェンバ圧力	○								
	サプレッション・プール水位	○								
	代替淡水貯槽水位	○								
	西側淡水貯水設備水位	○								
	原子炉水位 (広帯域)	○								
	原子炉水位 (燃料域)	○								
	原子炉水位 (SA広帯域)	○								
原子炉水位 (SA燃料域)	○									
原子炉圧力容器への注水量	○									

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(10/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
58	原子炉格納容器内への注水量	○	○	防止	代替淡水貯槽水位	○	○	-	-	○
					西側淡水貯水設備水位	○				
					サブプレッション・プール水位	○				
					格納容器下部水位	○				
	原子炉格納容器内の温度	○			ドライウエル圧力	○				
					サブプレッション・チェンバ圧力	○				
					サブプレッション・プール水温度	○				
					サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	○				
	原子炉格納容器内の圧力	○			サブプレッション・チェンバ圧力	○				
					ドライウエル圧力	○				
					サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	○				
					ドライウエル雰囲気温度	○				
	原子炉格納容器内の水位	○			低圧代替注水系原子炉注水流量	○				
					低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	×				
					低圧代替注水系格納容器下部注水流量	○				
					代替淡水貯槽水位	○				
西側淡水貯水設備水位			○							
ドライウエル圧力			○							
サブプレッション・チェンバ圧力			○							

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(11/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
58	原子炉格納容器内の水素濃度	○	○	防止	格納容器雰囲気放射線モニタ(D/W)	○	○			○
					格納容器雰囲気放射線モニタ(S/C)	○				
					ドライウエル圧力	○				
					サブプレッション・チェンバ圧力	○				
	原子炉格納容器内の放射線量率	○			格納容器雰囲気放射線モニタ(D/W)	○				
					格納容器雰囲気放射線モニタ(S/C)	○				
	未臨界の維持又は確認	○			平均出力領域計装	○				
					起動領域計装	○				
	最終ヒートシンクの確保	○			原子炉圧力容器温度	○				
					ドライウエル雰囲気温度	○				
					サブプレッション・チェンバ雰囲気温度	○				
					サブプレッション・プール水温度	○				
					ドライウエル圧力	○				
					サブプレッション・チェンバ圧力	○				
	格納容器バイパスの監視	○			ドライウエル雰囲気温度	○				
					ドライウエル圧力	○				
原子炉水位(広帯域)			○							
原子炉水位(燃料域)			○							
				原子炉水位(SA広帯域)	○					

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(12/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I / II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定	
58	格納容器バイパスの監視	○	○	防止	原子炉水位 (S A燃料域)	○	○	-	-	○
	水源の確保	○			原子炉圧力	○				
					原子炉圧力 (S A)	○				
					高圧代替系注水系系統流量	×				
					代替循環冷却系原子炉注水流量	○				
					原子炉隔離時冷却系系統流量	○				
					高圧炉心スプレイ系系統流量	○				
					残留熱除去系系統流量	○				
					低圧炉心スプレイ系系統流量	○				
					常設高圧代替系注水系ポンプ吐出圧力	○				
					代替循環冷却系ポンプ吐出圧力	○				
					原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出圧力	○				
					高圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	○				
					残留熱除去系ポンプ吐出圧力	○				
					低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力	○				
					低圧代替注水系原子炉注水流量	○				
					低圧代替注水系格納容器スプレイ流量	×				
低圧代替注水系格納容器下部注水流量	○									

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(13/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I / II, III 判定	
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判定	頑健性の有無等	判定		
58	水源の確保	○	○	防止	原子炉水位(広帯域)	○	○	-	-	○	
					原子炉水位(燃料域)	○					
					原子炉水位(SA広帯域)	○					
					原子炉水位(SA燃料域)	○					
					サプレッション・プール水位	○					
					常設低圧代替注水系ポンプ吐出圧力	○					
	原子炉建屋内の水素濃度	○				静的触媒式水素再結合器動作監視装置					○
	原子炉格納容器内の酸素濃度	○			○	格納容器雰囲気放射線モニタ(D/S)					○
						格納容器雰囲気放射線モニタ(S/C)					○
						ドライウェル圧力					○
						サプレッション・チェンバ圧力					○
	使用済燃料プールの監視	○			○	使用済燃料プール温度(SA)					○
						使用済燃料プール水位・温度(SA広域)					○
使用済燃料プールエリア放射線モニタ(高レンジ・低レンジ)			○								
使用済燃料プール監視カメラ			○								

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(14/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判 定	頑健性の有無等	判 定	
59	居住性の確保	○	○	防止	(中央制御室)	○	○			○
					(中央制御室遮蔽)	○				
					(中央制御室換気系)	○				
					中央制御室照明	○				
	汚染の持ち込み防止	○			なし	—				
60	放射線量の測定	○	○	※3	モニタリング・ポスト	○	○	・溢水による影響なし	○	○
	放射能観測車の代替測定装置	○			放射能観測車	○				
	発電所及びその周辺の測定に使用する測定器	○			なし	—				
	風向・風速その他気象条件の測定	○			気象観測設備	○				
	電源の確保	○			なし	—				

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

第2.2.4-1表 重大事故等対処設備の没水影響評価まとめ(15/15)

条文	重大事故等対処設備				設計基準対象施設			修復性		方針 I/ II, III 判定
	対象施設(設備)	個別機能 維持判定	条文 判定	分類 ※1	対応する設計基準対象施設	個別 機能 維持 判定	判 定	頑健性の有無等	判 定	
61	居住性の確保	○	○	防止	なし	—	○			○
	必要な情報の把握	○			なし	—				
	通信連絡	○			送受話器, 電力保安通信用電話設備	○				
	電源の確保	○			なし	—				
62	発電所内の通信連絡	○	○	防止	送受話器,	○	○			○
	発電所外の通信連絡	○			電力保安通信用電話設備	○				
					電力保安通信用電話設備(固定電話機, P H S 端末及びF A X)	○				
					加入電話設備(加入電話及び加入F A X) 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))					
未臨界移行		○	—						○	
燃料冷却		○	—						○	
格納容器除熱		○	—						○	
使用済燃料プール注水		○	—						○	

※1 条文毎の重大事故対処設備の分類(防止:重大事故防止設備, 緩和:重大事故緩和設備)

※2 設備建設中等により評価未完了

※3 重大事故防止でも緩和でもない設備

■ 重大事故対処設備のみで機能維持が可能な場合等, 考慮不要になる場合はグレーアウトしている。

2.2.4.1 重大事故防止設備の独立性について

2.2.1のケースでは、重大事故防止設備のうち第45条（原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備）の高圧代替系注水系の設備が機能喪失する。しかし、同様の機能を有する設計基準対象施設である高圧炉心スプレイ系及び原子炉隔離時冷却系が機能維持できている。

したがって、設計基準対象施設と重大事故防止設備が同時に機能喪失しないことが確認でき、重大事故防止設備は1.の方針Ⅰ「独立性」に適合していることが確認できる。

2.2.4.2 重大事故等対処設備による安全機能の確保について

1.の方針Ⅲの観点から、設計基準対象施設の機能に期待せず、重大事故等対処設備によって“未臨界移行”，“燃料冷却”，“格納容器除熱”及び“使用済燃料プール注水”機能が維持できるか判断し、内部溢水事象が発生した場合でも、主要な安全機能が重大事故等対処設備によって確保されることを確認する。

未臨界移行機能：第44条の設備（代替制御棒挿入，代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能，ほう酸水注入系）により当該機能が維持される。

燃料冷却機能：第46条の設備（代替自動減圧機能，逃がし安全弁機能回復（代替窒素供給））による原子炉減圧，及び第47条の設備（低圧代替注水系（可搬型））による注水機能が確保されるため当該機能は維持される。

格納容器除熱機能：上記の燃料冷却機能と第48条の設備（耐圧強化ベント系，格納容器圧力逃がし装置）により格納容器に対する除熱機能が確保され

るため、当該機能は維持される。

使用済燃料プール注水機能：第54条の設備(燃料プール代替注水系(可搬型))により使用済燃料プールへの注水機能が確保されるため、当該機能は維持される。

以上より主要安全機能が重大事故等対処設備によって維持されていることから、1.方針Ⅲに適合していることが確認できる。

2.3 例示評価以外の影響評価プロセスについて

2.2にて示した想定破損による没水評価以外のケースについても同様の評価プロセスで1. 溢水防護の基本方針に適合していることを確認した。

3. スロッシングに伴う溢水による重大事故等対処設備への影響について

スロッシングが発生した場合の重大事故等対処設備への影響についても評価し、安全機能に影響のないことを確認する。(第3-1表参照)

第3-1表 スロッシングによる重大事故等対処設備への影響評価結果(1/4)

条文	重大事故等対処設備	スロッシングによる影響	
	対象施設(設備)	個別機能維持判定※1	条文判定※1
43	アクセスルート確保	○	○
44	代替制御棒挿入機能	○	○
	代替原子炉再循環ポンプトリップ機能	○	
	ほう酸水注入系	○	
45	高压代替系注水系	(○)	(○)
	高压代替系注水系の機能回復	(○)	
	ほう酸水注入系	○	
46	逃がし安全弁	○	(○)
	過渡時自動減圧機能	(○)	
	逃がし安全弁機能回復(可搬型代替直流電源供給)	(○)	
	逃がし安全弁機能回復(代替窒素供給)	○	
47	低压代替注水系(常設)	(○)	(○)
	低压代替注水系(可搬型)	(○)	
	代替循環冷却系	(○)	
	非常用取水設備	(○)	
48	緊急用系海水系	(○)	(○)
	S/Pへの蓄熱補助	○	
	耐圧強化ベント系	○	
	格納容器圧力逃がし装置	(○)	
	非常用取水設備	(○)	
49	代替格納容器スプレイ冷却系(常設)	(○)	(○)
	代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)	(○)	
	代替循環冷却系	(○)	
	非常用取水設備	(○)	
50	格納容器圧力逃がし装置	(○)	(○)
	代替循環冷却	(○)	
	S/Pへの蓄熱補助	○	
	非常用取水設備	(○)	
51	格納容器下部注水系(常設)	(○)	(○)
	格納容器下部注水系(可搬型)	(○)	
	熔融炉心の落下遅延及び防止	(○)	

※1 ○ : 当該設備の有する安全機能が維持されることを確認

(○) : 当該設備の有する安全機能が維持されるよう、評価及び対策を実施

第3-1表 スロッシングによる重大事故等対処設備への影響評価結果(2/4)

条文	重大事故等対処設備	スロッシングによる影響	
	対象施設(設備)	個別機能維持判定※1	条文判定※1
52	格納容器内の水素濃度監視設備	(○)	(○)
	格納容器圧力逃がし装置	(○)	
53	静的触媒式水素再結合器	(○)	(○)
	原子炉建屋内の水素濃度監視	(○)	
54	代替燃料プール注水系(可搬型)	(○)	(○)
	代替燃料プール注水系(常設)	(○)	
	代替燃料プール冷却系(常設)	(○)	
	非常用取水設備	(○)	
	大気への放射性物質の拡散抑制	(○)	
	使用済燃料プールの監視設備	(○)	
55	大気への放射性物質の拡散抑制	(○)	(○)
	海洋への放射性物質の拡散抑制	(○)	
	航空機燃料火災への泡消火	(○)	
56	水源の確保	(○)	(○)
	水の移送手段	(○)	
57	常設代替交流電源設備	(○)	(○)
	可搬型代替交流電源設備	(○)	
	所内常設直流電源設備	○	
	常設代替直流電源設備	(○)	
	可搬型代替直流電源設備	(○)	
	代替所内電気設備	(○)	
	燃料補給設備	(○)	

※1 ○ : 当該設備の有する安全機能が維持されることを確認

(○) : 当該設備の有する安全機能が維持されるよう、評価及び対策を実施

第3-1表 スロッシングによる重大事故等対処設備への影響評価結果(3/4)

条文	重大事故等対処設備	スロッシングによる影響	
	対象施設(設備)	個別機能維持判定※1	条文判定※1
58	原子炉压力容器内の温度	(○)	(○)
	原子炉压力容器内の圧力	(○)	
	原子炉压力容器内の水位	(○)	
	原子炉压力容器への注水量	(○)	
	原子炉格納容器への注水量	(○)	
	原子炉格納容器内の温度	(○)	
	原子炉格納容器内の圧力	(○)	
	原子炉格納容器内の水位	(○)	
	原子炉格納容器内の水素濃度	(○)	
	原子炉格納容器内の酸素濃度	(○)	
	原子炉格納容器内の放射線量率	(○)	
	未臨界の維持又は監視	(○)	
	最終ヒートシンクの確保	(○)	
	格納容器バイパスの監視	(○)	
	水源の確保	(○)	
	原子炉建屋内の水素濃度	(○)	
	使用済燃料プールの監視	(○)	
	発電所内の通信連絡	(○)	
必要な情報の把握	(○)		
温度, 圧力, 水位, 注水量の計測・監視	(○)		
59	居住性の確保	○	○
	汚染の持ち込み防止	○	
60	放射線量の測定	(○)	(○)
	放射能観測車の代替測定装置	(○)	
	発電所及びその周辺の測定に使用する測定器	(○)	
	風向・風量その他気象条件の測定	(○)	
	電源の確保	(○)	

※1 ○ : 当該設備の有する安全機能が維持されることを確認

(○) : 当該設備の有する安全機能が維持されるよう, 評価及び対策を実施

第3-1表 スロッシングによる重大事故等対処設備への影響評価結果(4/4)

条文	重大事故等対処設備	スロッシングによる影響	
	対象施設(設備)	個別機能維持判定 ^{※1}	条文判定 ^{※1}
61	居住性の確保	(○)	(○)
	放射線量の測定	(○)	
	必要な情報の把握	(○)	
	通信連絡	(○)	
	電源の確保	(○)	
62	発電所内の通信連絡	(○)	(○)
	発電所外の通信連絡	(○)	

※1 ○：当該設備の有する安全機能が維持されることを確認

(○)：当該設備の有する安全機能が維持されるよう、評価及び対策を実施

常設高圧代替系注水系ポンプ機能喪失ケースについて

1. 第9条内部溢水影響評価における防護の基本方針

原子炉建屋原子炉棟内の溢水防護の基本方針としては、防護対象設備を守るために、火災防護対応による区画分離を考慮し、安全区分Ⅰと安全区分Ⅱ、Ⅲの境界を3時間以上の耐火能力を有する耐火壁・隔壁等で分離し、溢水評価上もこの境界による区分を実施する。具体的には、建屋内を東西に分離する隔壁を設置することで、発生を想定する火災や溢水の影響が他の安全区分に影響を及ぼすことがない設計とする。

また、通常運転時に各エリアで発生を想定する溢水は、階段開口や大物搬入口の開口等を利用して下階に流下させ、最下層に滞留させる。このため、最下層の安全上重要な設備が設置される区画については、その一部を水密扉や壁等で水密区画とし、溢水の影響を受けない設計としている。

重大事故等対処設備に対する評価条件としては、設置許可基準規則第9条及び内部溢水影響評価ガイドにて定められる内部溢水の評価条件と同様の評価を実施する。このうち、重大事故等対処設備に求められる環境条件として最も厳しい状態はアクセス性等の評価のベースとなる条件と同様に、地震随伴における溢水状態として評価を行う。このため、地震時に想定されるスロッシングについても考慮している。

2. 没水評価での機能喪失想定

第9条の評価で実施した以下の機能喪失ケースについて評価を行った。

<評価条件>

- ・常設高圧代替系注水系ポンプ設置場所

RB-B2-13（低圧炉心スプレイポンプ室）

- ・没水評価において影響を受ける最終滞留エリアの構成区画

RB-B2-11, 12, 13（低圧炉心スプレイポンプ室及び東側サン
プエリア）

- ・常設高圧代替系注水系ポンプ設置床高さ EL. -4.0m

- ・常設高圧代替系注水系ポンプ基礎高さ＋ポンプ架台高さ

641mm（機能喪失高さ）

（1）「想定破損評価」

溢水発生源は機器等の単一箇所の破損を想定し、評価を実施する。

評価としては、原子炉棟での想定破損による溢水発生区画95箇所の評価において、常設高圧代替系注水系ポンプ設置エリアが最終滞留となる24のケースにおける評価水位が、ポンプ基礎高さを越える22箇所での溢水時に機能喪失となる。（別紙-1参照）

この場合は、機能を代替する防護対象設備が安全区分の異なる別区画に設置されていることから、没水により同時に機能を喪失することはない。

(2) 「火災時評価」

原子炉棟内での屋内消火栓使用による溢水評価では、2箇所での3時間の放水と想定し、溢水量は一定となる。

(溢水量：46.8m³，エリアの水位：620mm)

評価としては、ポンプ設置エリアの滞留水位が基礎高さを越えることはなく、機能喪失しない。また、ポンプ設置エリアに影響のある上層階での火災を想定した場合でも溢水量は上記の理由より同一と評価できる。

この場合は、機能を代替する防護対象設備が安全区分の異なる別区画に設置されていることから、火災の発生とこれに伴う消火水等の溢水を想定した場合でも同時に機能喪失しない。

(3) 「地震時評価」

基準地震動S_sにおけるスロッシングや低耐震設備の破損による溢水を想定する。また、機器の単一故障も想定する。

(溢水量：0.5m³，エリアの水位10mm) (別紙-2参照)

評価としては、ポンプ設置エリアの水位が基礎高さを越えることはなく、機能喪失することは無い。

また、原子炉棟6階で発生するスロッシングによる溢水については、6階から西側区画にのみ流下させる対策をとることから、常設高圧代替系注水系ポンプ設置エリア及び区域には流下させない。西側区画と区画を分離することで機能喪失しない。

対して、スロッシング水を流下させる西側の溢水滞留区画については、水位が640mmとなるが、防護対象機器を浸水から守る止水板やアクセス性を考慮する箇所に溢水水位を超える高さの歩廊

を設置する対策を講ずることで、区画内の安全機能を維持する。

3. SA設備を溢水源とした常設高圧代替系注水系ポンプの機能喪失想定

常設高圧代替系注水系ポンプは、サプレッション・プールを水源とする高圧炉心スプレイ系配管より分岐し、ポンプにて昇圧後、原子炉隔離時冷却系配管（注水系）を介し、炉心注入となる。また、駆動蒸気系配管については、原子炉隔離時冷却系配管（蒸気供給側）より分岐し、駆動部のタービンを介した後、原子炉隔離時冷却系配管（排気側）に戻り、サプレッション・プールに戻される。系統構成を第1図に示す。

このため、第9条における想定破損評価では、設計基準事故対処設備の蒸気系共用ラインのターミナルエンド部を破損想定とすることから、共用ライン破断時に常設高圧代替系注入系ポンプが機能喪失する。

なお、この際の炉心冷却機能（高圧炉心スプレイ）、（高圧炉心注入）については、設計基準対処設備にて代替系統構成が可能である。（原子炉隔離時冷却系（注水系）、高圧炉心スプレイ系）対応構成を以下の第1表に示す。

上記を踏まえた重大事故等対処設備の溢水評価を別紙-3に示す。

4. ポンプ吸込側手動弁の設置位置及びラインの破損評価について

常設高圧代替系注水系ポンプのサプレッション・プールからの吸込ライン手動弁については、ポンプ起動時に操作を必要としないことから、電動駆動としていない。これは、高圧炉心スプレイ系ポン

プの起動時及び切替え時についても同様である。

既設高圧炉心スプレイ系配管の分岐箇所から，常設高圧代替系注水系ポンプの吸込配管については，S A設備の新設範囲であることから破損想定をしない範囲となる。サプレッション・プールからの吸込側は西側区画への配置となるが，分岐配管は分離壁を貫通し東側区画へ通じ，その先に手動弁が設置される。

上述した破損評価の想定では，安全区分上も溢水源となる機器に対して影響のない配置となっていることから，手動弁とポンプの安全区分を分離する必要はない。

5. 常設高圧代替系注水系ポンプ設置位置に係る設計上の考慮事項について

(1) 低圧炉心スプレイ系ポンプ室へ設置する理由

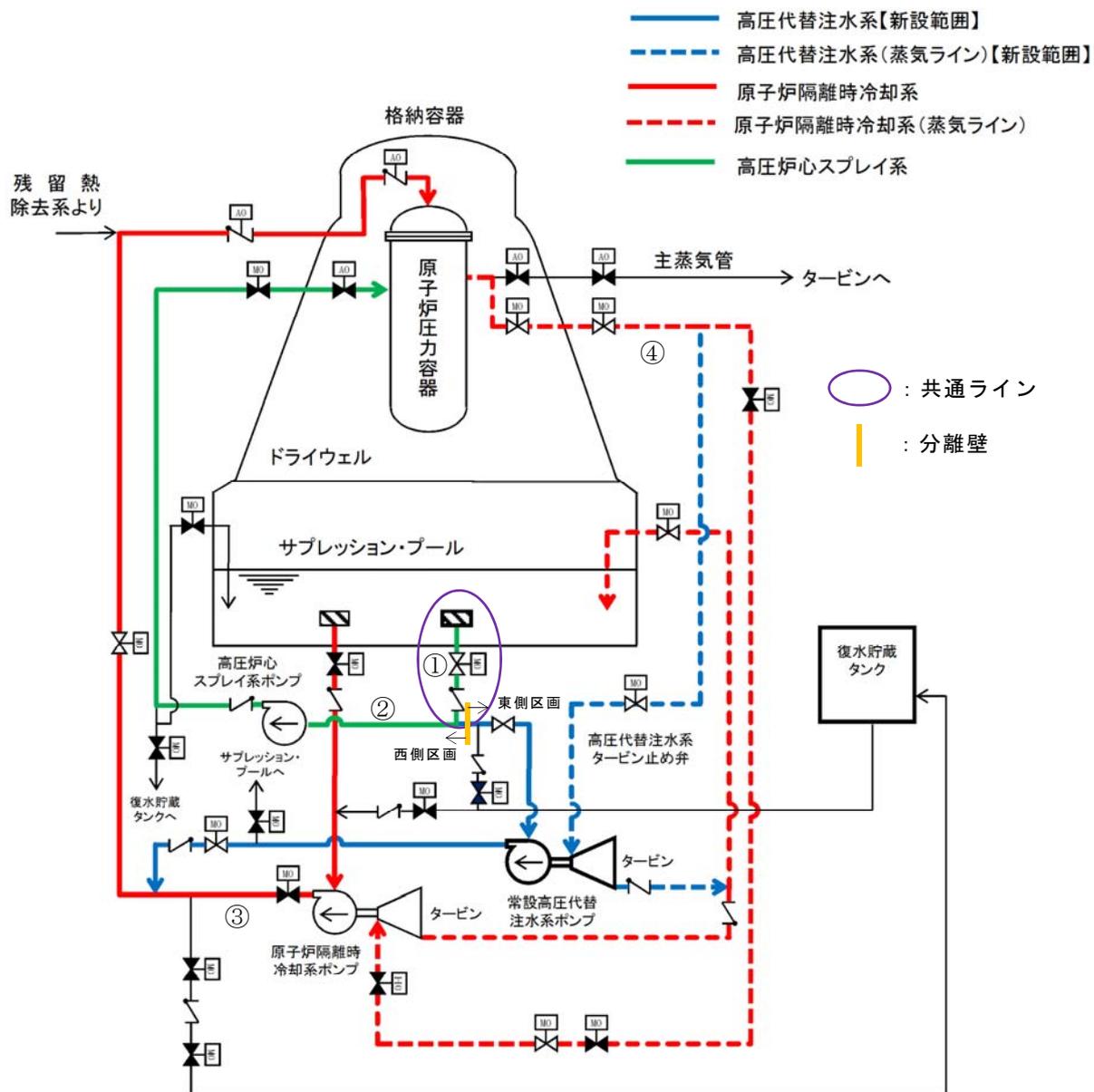
常設高圧代替系注水系ポンプの設置場所は，以下の設計上の観点より選定を行った。

- ・ポンプの必要有効吸込水頭を確保するため原子炉棟地下2階を選定
- ・原子炉隔離時冷却系ポンプと同時に，高圧炉心スプレイ系ポンプとの区分分離を目的とし，安全区分Ⅰのエリアを選定。
- ・原子炉隔離時冷却系ポンプとの配置上の分離を考慮しR C I C室を除外
- ・物理的な設置可能スペース及び，R C I Cとの兼用ラインへの接続性，H P C Sからの分岐への接続性から，中間位置となる低圧炉心スプレイ系ポンプ室が最適であると判断

(2) 原子炉棟以外の配置考慮について

常設高圧代替系注水系ポンプの設置場所は、以下の観点より原子炉棟以外の建屋を選定することは現実的でない判断した。

- ・常設高圧代替系注水系ポンプは、駆動用蒸気を主蒸気ラインからの分岐となるR C I C系と接続し、待機状態においても通気する設計である。また、排気側をサプレッション・チャンバに接続するため、配管の破断・漏えい等のリスクを考慮すると原子炉棟以外での設置は現実的ではない。
- ・同様に接続する配管が、ポンプ吸込・吐出、駆動タービン給気・排気と4ラインであり、複数の系統に跨ることから複雑であり、それぞれが原子炉、サプレッション・チャンバと繋がるため、配管経路を長距離に設定する必要が生じ、物理的な配置が困難である。



第1図 高圧注水系関連系統概要図 (TWL, HPCS, RCIC)

第1表 機能判定表

重大事故等 対処設備	対応する 設計基準事故対処施設 (設備)の機能 (防止機能のみ)	設計基準対処設備	重大事故等対処設備 系統構成	評価における 想定破損箇所 ※1	機能喪失 機器	代替系統 構成	想定破損 除外箇所※2	代替系統 (機能維持)
常設高圧代 替系注水系	炉心冷却機能 (高圧炉心スプレイ) (高圧炉心注入)	原子炉隔離時冷却系 高圧炉心スプレイ系	S/P⇒HPCS⇒ TWL⇒RCIC	①HPCS配管 (S/P～分岐)	HPCS TWL	S/P⇒RCIC	HPCS配管 (S/P～分岐) DB/SA 共用	RCIC
				②HPCS配管 (分岐～ポンプ)	HPCS TWL	S/P⇒RCIC	TWL配管 (分岐～ポンプ) 新設 SA	RCIC
				③RCIC配管 (注入側)	RCIC TWL	S/P⇒HPCS	TWL配管 (TWL～RCIC分岐) 新設 SA	HPCS
				④RCIC配管 (蒸気供給側)	RCIC TWL	S/P⇒HPCS	TWL配管 (分岐～TWL) 新設 SA	HPCS

※1 表中の番号は第1図中の対象箇所を示す

※2 新設SA及びDB/SA共用範囲は破損除外の対象とする

「第9条 溢水による損傷の防止等」より抜粋

想定破損評価結果

6. の想定破損評価方針より実施した評価内容の溢水源，最終滞留区画及びその最終滞留水位について第1表に，評価において考慮した区画分離図を第1図に示す。没水による防護対象設備の機能維持の確認及びプラントの安全機能維持が確保されていることを確認した結果を第2表に示す。

また，被水における各防護対象機器の影響結果を第3表に示す。

第1表 想定破損没水影響評価纏め(1/7)

発生区画	区画分離	区画内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水量 ^{※1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{※2} (m)	他区画への影響
RB-6-1	西側エリア	原子炉補機冷却系	298	RCW	西側サンブ	1.54	東側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	33	FP			
		復水・純水移送系	127	MUW			
RB-5-1	東側エリア	原子炉補機冷却系	298	RCW	東側サンブ	3.9	西側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	144	MUW			
		屋内消火系	33	FP			
RB-5-2	西側エリア	ドライウエル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)	西側サンブ	1.54	東側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	33	FP			
RB-5-3	西側エリア	ドライウエル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)	西側サンブ	1.54	東側エリアへの 伝播影響無し。
		ほう酸水注入系	22	SLC			
		復水・純水移送系	124	MUW			
RB-5-4	西側エリア	ドライウエル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)	西側サンブ	1.54	東側エリアへの 伝播影響無し。
RB-5-5	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-5-6	西側エリア	復水・純水移送系	133	MUW	西側サンブ	0.69	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
RB-5-7	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-5-8	西側エリア	原子炉冷却材浄化系	54	CUW	西側サンブ	0.28	東側エリアへの 伝播影響無し。
RB-5-9	西側エリア	原子炉冷却材浄化系	54	CUW	西側サンブ	0.28	東側エリアへの 伝播影響無し。
RB-5-10	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-5-11	東側エリア	復水・純水移送系	133	MUW	東側サンブ	1.74	西側エリアへの 伝播影響無し。
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
RB-5-12	東側エリア	復水・純水移送系	133	MUW	東側サンブ	1.74	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-5-13	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-5-14	東側エリア	復水・純水移送系	138	MUW	東側サンブ	1.81	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-5-15	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-1	東側エリア	原子炉補機冷却系	298	RCW	東側サンブ	3.9	西側エリアへの 伝播影響無し。
		ドライウエル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)			
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
		原子炉隔離時冷却系	288	RCIC			
		残留熱除去系	190	RHR(A)			
		屋内消火系	33	FP			
		復水・純水移送系	144	MUW			

 : LPCSエリア(TWL)の没水想定ケース

第1表 想定破損没水影響評価纏め(2/7)

発生区画	区画分離	区画内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水量 ^{※1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{※2} (m)	他区画への影響
RB-4-2	西側エリア	ドライウエル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)	西側サンブ	1.54	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
		復水・純水移送系	154	MUW			
		屋内消火系	33	FP			
		原子炉冷却材浄化系(復水・純水移送系)	128	CUW			
		残留熱除去系海水系	99	RHRS(B)			
RB-4-3	東側エリア	残留熱除去系	324	RHR(A)	東側サンブ	4.23	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-4-4	西側エリア	燃料プール冷却浄化系	83	FPC	—	—	—
RB-4-5	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-6	西側エリア	燃料プール冷却浄化系	83	FPC	西側サンブ	0.43	東側エリアへの 伝播影響無し。
RB-4-7	東側エリア	燃料プール冷却浄化系	83	FPC	東側サンブ	1.09	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-4-8	東側エリア	燃料プール冷却浄化系	83	FPC	東側サンブ	1.09	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-4-9	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-10	東側エリア	燃料プール冷却浄化系	83	FPC	東側サンブ	1.09	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-4-11	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-12	西側エリア	原子炉補機冷却系	267	RCW	西側サンブ	1.38	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
RB-4-13	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-14	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-15	東側エリア	原子炉補機冷却系	298	RCW	東側サンブ	3.9	西側エリアへの 伝播影響無し。
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
RB-4-16	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-17	東側エリア	原子炉補機冷却系	298	RCW	東側サンブ	3.9	西側エリアへの 伝播影響無し。
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
		復水・純水移送系	154	MUW			
RB-4-18	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-19	東側エリア	原子炉補機冷却系	267	RCW	東側サンブ	3.49	西側エリアへの 伝播影響無し。
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
RB-4-20	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-21	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-4-22	東側エリア	屋内消火系	33	FP	東側サンブ	0.44	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-4-23	東側エリア	復水・純水移送系	130	MUW	東側サンブ	1.7	西側エリアへの 伝播影響無し。

機能喪失しない

 : LPCSエリア(TWL)の没水想定ケース

第1表 想定破損没水影響評価纏め(3/7)

発生区画	区画分離	区画内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水量 ^{※1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{※2} (m)	他区画への影響
RB-3-1	東側エリア	残留熱除去系	324	RHR(A)	東側サンブ	4.23	西側エリアへの 伝播影響無し。
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
		低圧炉心スプレイ系	300	LPCS			
		原子炉隔離時冷却系	288	RCIC			
		屋内消火系	50	FP			
		残留熱除去系海水系	99	RHRS(A)			
		原子炉補機冷却系	298	RCW			
		制御棒駆動系	68	CRD			
		復水・純水移送系	144	MUW			
		ドライウェル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)			
RB-3-2	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	127	MUW			
		燃料プール冷却浄化系	83	FPC			
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
		制御棒駆動系	68	CRD			
		高圧炉心スプレイ系	378	HPCS			
RB-3-3	東側エリア	残留熱除去系	382	RHR(C)	東側サンブ	1.66	西側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	127	MUW			
		制御棒駆動系	68	CRD			
RB-3-4	西側エリア	残留熱除去系	119	RHR(A)	西側サンブ	0.66	東側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	127	MUW			
		屋内消火系	33	FP			
RB-3-5	西側エリア	制御棒駆動系	68	CRD	西側サンブ	最大0.07	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系	119	RHR(A)			
RB-3-6	東側エリア	原子炉再循環系	1	PLR	東側サンブ	最大0.06	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-3-7	西側エリア	原子炉再循環系	1	PLR	西側サンブ	1.38	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
RB-3-8	西側エリア	復水・純水移送系	154	MUW	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系	382	RHR(B)			
RB-3-9	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(C)	—	—	—
		無し	0	—			
RB-2-1	西側エリア	給水系	289	FDW	西側サンブ	1.5	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
		タービン補機冷却系	223	TCW			
RB-2-2	東側エリア	残留熱除去系	324	RHR(A)	東側サンブ	4.23	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-2-3	西側エリア	残留熱除去系	324	RHR(B)	西側サンブ	1.68	東側エリアへの 伝播影響無し。

機能喪失しない

 : LPCSエリア(TWL)の没水想定ケース

第1表 想定破損没水影響評価纏め(4/7)

発生区画	区画分離	区内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水量 ^{※1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{※2} (m)	他区画への影響
RB-2-4	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
RB-2-5	東側エリア	残留熱除去系海水系	267	RHRS(B)	東側サンブ	3.49	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-2-6	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-2-7	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-2-8	東側エリア	残留熱除去系	324	RHR(A)	東側サンブ	4.23	西側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	50	FP			
		低圧炉心スプレイ系	300	LPCS			
		原子炉隔離時冷却系	288	RCIC			
		原子炉補機冷却系	298	RCW			
		復水・純水移送系	144	MUW			
		ドライウェル冷却系(原子炉補機冷却系)	298	DHC(RCW)			
RB-2-9	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系	382	RHR(C)			
		屋内消火系	50	FP			
		制御棒駆動系	68	CRD			
		復水・純水移送系	154	MUW			
		原子炉補機冷却系	276	RCW			
		高圧炉心スプレイ系	378	HPCS			
RB-2-10	西側エリア	原子炉補機冷却系	267	RCW	西側サンブ	1.38	東側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	127	MUW			
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
RB-2-11	西側エリア	原子炉補機冷却系	267	RCW	西側サンブ	1.38	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
RB-2-12	西側エリア	原子炉補機冷却系	267	RCW	西側サンブ	1.38	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
RB-1-1	東側エリア	残留熱除去系	382	RHR(A)	東側サンブ	4.99	西側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	50	FP			
		低圧炉心スプレイ系	300	LPCS			
		原子炉隔離時冷却系	288	RCIC			
		原子炉補機冷却系	298	RCW			
		復水・純水移送系	154	MUW			
		残留熱除去系	382	RHR(B)			
RB-1-2	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(C)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	154	MUW			
		原子炉補機冷却系	298	RCW			
		制御棒駆動系	68	CRD			
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
		屋内消火系	50	FP			
		高圧炉心スプレイ系	378	HPCS			

詳細評価例の
溢水源エリア

 :LPCSエリア(TWL)の没水想定ケース

第1表 想定破損没水影響評価纏め(5/7)

発生区画	区画分離	区画内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水水量 ^{※1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{※2} (m)	他区画への影響
RB-1-3	東側エリア	残留熱除去系	382	RHR(A)	RHR(A)熱交廻り	5.45	西側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	144	MUW			
RB-1-4	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-1-5	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-1-6	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-1-7	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	272	RHRS(B)			
RB-B1-1	東側エリア	残留熱除去系	382	RHR(A)	東側サンブ	4.99	西側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	298	RCW			
		低圧炉心スプレイ系	300	LPCS			
		原子炉隔離時冷却系	288	RCIC			
		屋内消火系	92	FP			
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
		復水・純水移送系	154	MUW			
		補助系	9	—			
RB-B1-2	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	325	MUW			
		原子炉補機冷却系	298	RCW			
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
		屋内消火系	92	FP			
		高圧炉心スプレイ系	287	HPCS			
		補助系	9	—			
RB-B1-3	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(C)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系	382	RHR(B)			
		残留熱除去系海水系	272	RHRS(B)			
RB-B1-4	東側エリア	残留熱除去系	382	RHR(A)	RHR(A)熱交廻り	5.45	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	272	RHRS(A)			
		復水・純水移送系	144	MUW			
		原子炉冷却材浄化系	54	CUW			
		残留熱除去系海水系	272	RHRS(A)			
RB-B1-5	東側エリア	復水・純水移送系	144	MUW	東側サンブ	3.56	西側エリアへの 伝播影響無し。
RB-B1-6	西側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-B1-7	東側エリア	無し	0	—	—	—	—

 : LPCSエリア(TWL)の没水想定ケース

第1表 想定破損没水影響評価纏め(6/7)

発生区画	区画分離	区画内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水量 ^{**1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{**2} (m)	他区画への影響
RB-B1-8	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	276	RCW			
		屋内消火系	92	FP			
		補助系	9	—			
		復水・純水移送系	163	MUW			
RB-B1-9	西側エリア	制御棒駆動系	68	CRD	西側サンブ	1.96	東側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	163	MUW			
		原子炉補機冷却系	276	RCW			
		残留熱除去系海水系	359	RHR(A),(B)			
		高圧炉心スプレイ系	378	HPCS			
RB-B2-1	西側エリア	補助系	9	—	HPCSポンプ室	5.19	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
		高圧炉心スプレイ系	131	HPCS			
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機(海水系)	62	HPCS-DGSW			
		高圧炉心スプレイ系	287	HPCS			
RB-B2-2	西側エリア	屋内消火系	33	FP	西側サンブ	1.49	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
		補助系	9	—			
		残留熱除去系	382	RHR(B)			
RB-B2-3	西側エリア	屋内消火系	33	FP	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(B)			
		高圧炉心スプレイ系	287	HPCS			
		復水・純水移送系	131	MUW			
		残留熱除去系	382	RHR(B)			
RB-B2-4	西側エリア	残留熱除去系海水系	272	RHRS(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	33	FP			
		残留熱除去系	382	RHR(C)			
RB-B2-5	西側エリア	復水・純水移送系	131	MUW	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	99	RHRS(B)			
		屋内消火系	33	FP			
		残留熱除去系	382	RHR(C)			
RB-B2-6	西側エリア	復水・純水移送系	131	MUW	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	99	RHRS(B)			
		残留熱除去系	382	RHR(A)			
RB-B2-7	東側エリア	復水・純水移送系	131	MUW	RHR(A)ポンプ室	全没水	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系	382	RHR(A)			
		原子炉隔離時冷却系	183	RCIC			
RB-B2-8	東側エリア	残留熱除去系海水系	108	RHRS(A)	RHR(A)熱交廻り	5.45	西側エリアへの 伝播影響無し。
		復水・純水移送系	154	MUW			
		屋内消火系	33	FP			
		残留熱除去系	382	RHR(A)			

: 西側エリア

第1表 想定破損没水影響評価纏め(7/7)

発生区画	区画分離	区画内系統 想定破損系統(溢水量最大黒枠部)	溢水水量 ^{※1} (m ³)	系統略称	最終滞留エリア	最終滞留水位 ^{※2} (m)	他区画への影響
RB-B2-9	東側エリア	残留熱除去系	382	RHR(A)	RHR(A)熱交廻り	5.45	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	272	RHRS(A)			
		屋内消火系	33	FP			
RB-B2-10	東側エリア	原子炉隔離時冷却系	288	RCIC	RCICポンプ室	4.76	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(A)			
		屋内消火系	33	FP			
RB-B2-11	東側エリア	原子炉補機冷却系	267	RCW	東側サンブ	3.49	西側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	33	FP			
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(A)			
		補助系	9	—			
RB-B2-12	東側エリア	低圧炉心スプレイ系	300	LPCS	東側サンブ	3.92	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(A)			
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
RB-B2-13	東側エリア	低圧炉心スプレイ系	300	LPCS	東側サンブ	3.92	西側エリアへの 伝播影響無し。
		屋内消火系	69	FP			
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(A)			
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
RB-B2-14	西側エリア	残留熱除去系	382	RHR(B)	西側サンブ	1.98	東側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(B)			
		屋内消火系	33	FP			
RB-B2-15	東側エリア	復水・純水移送系	131	MUW	RHR(A)ポンプ室	全没水	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系	382	RHR(A)			
RB-B2-16	東側エリア	無し	0	—	—	—	—
RB-B2-17	東側エリア	原子炉隔離時冷却系	183	RCIC	RCICポンプ室	3.02	西側エリアへの 伝播影響無し。
		残留熱除去系海水系	108	RHRS(A)			
		屋内消火系	33	FP			
RB-B2-18	西側エリア	高圧炉心スプレイ系	378	HPCS	HPCSポンプ室	全没水	東側エリアへの 伝播影響無し。
		原子炉補機冷却系	267	RCW			
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機(海水系)	62	HPCS-DGSW			
RB-B2-19	西側エリア	高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機(海水系)	52	HPCS-DGSW	HPCSポンプ室	1.01	東側エリアへの 伝播影響無し。
		高圧炉心スプレイ系	40	HPCS			
		補助系	9	—			

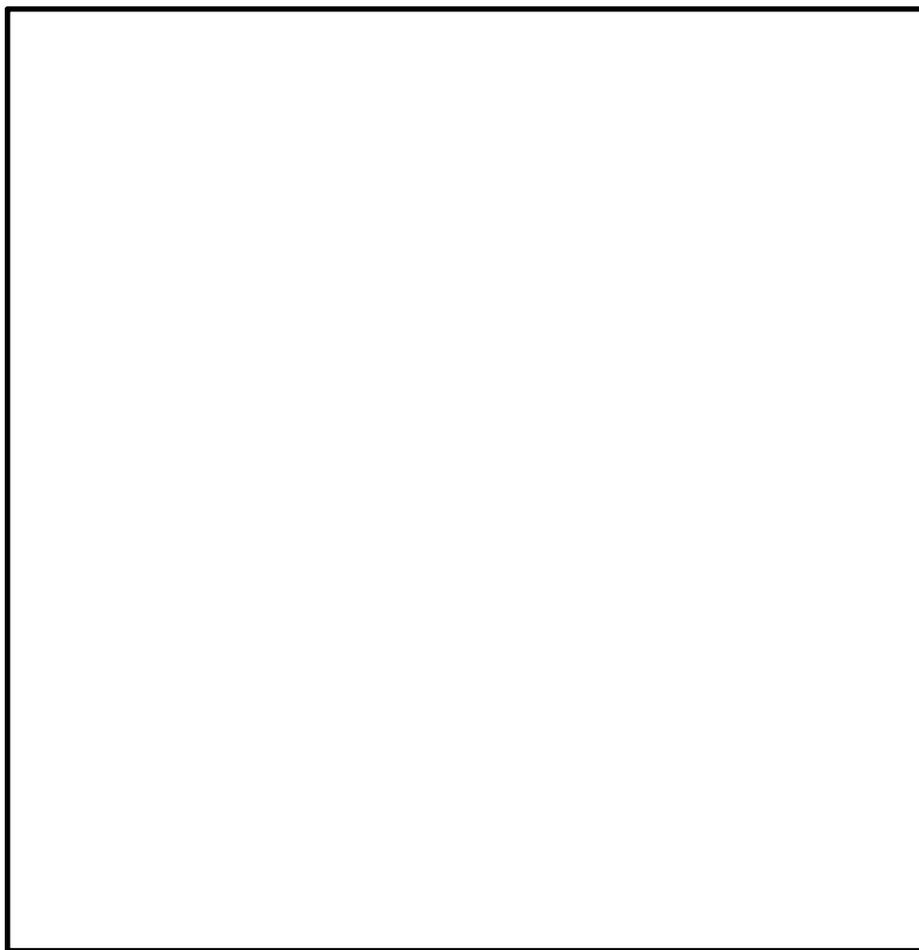
※1：溢水水量については、各区画内布設配管最大口径より算定。

※2：最終滞留水位算定において、想定破損系統（黒枠部）の溢水量より算定。

 : LPCSエリア(TWL)の没水想定ケース

 : 東側エリア

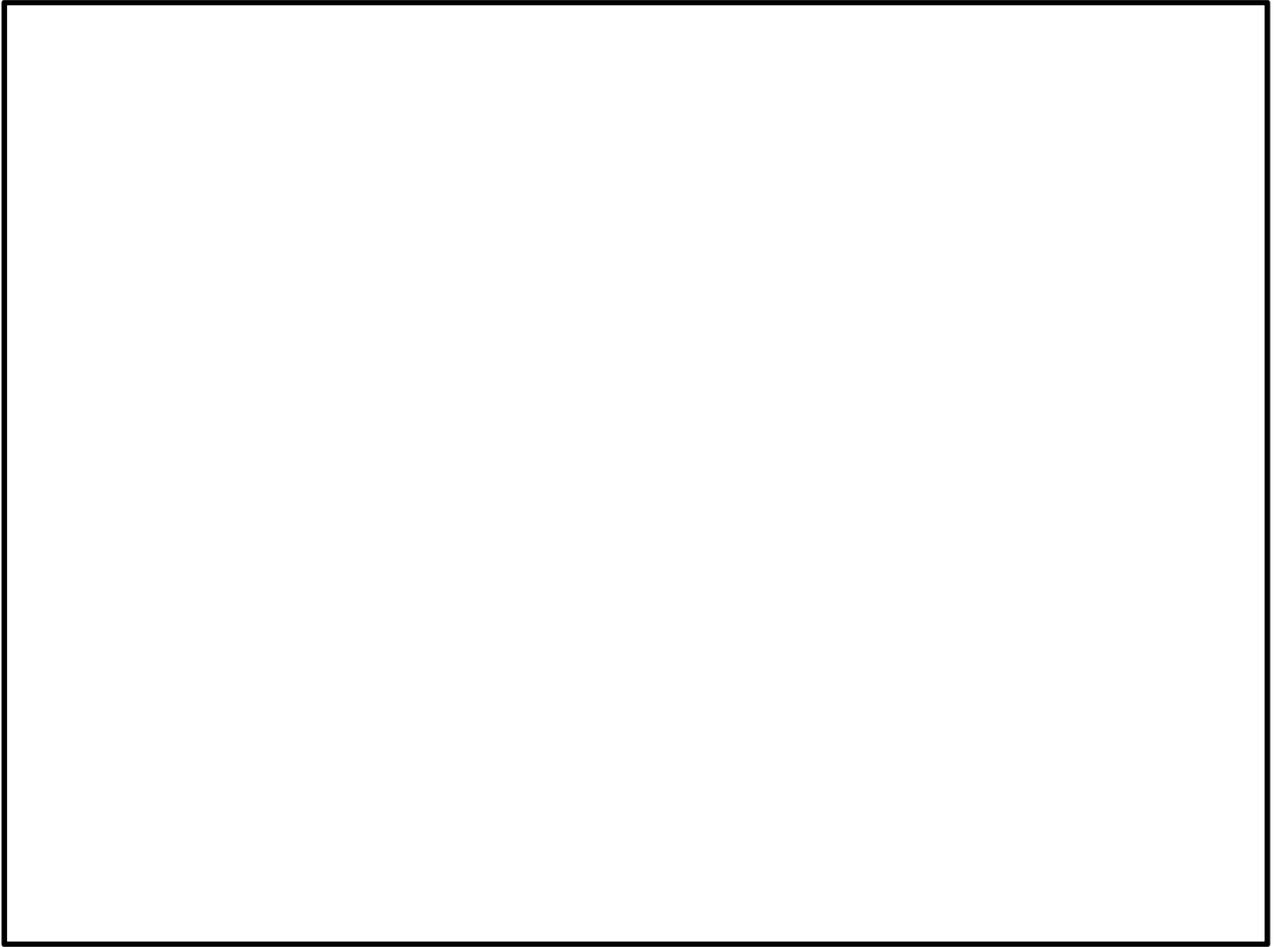
 : 西側エリア



— : 西側エリア

補足：当該エリアでの溢水は，西側床ファンネルが伝播経路となるため，当該
エリアは，西側エリアとする。

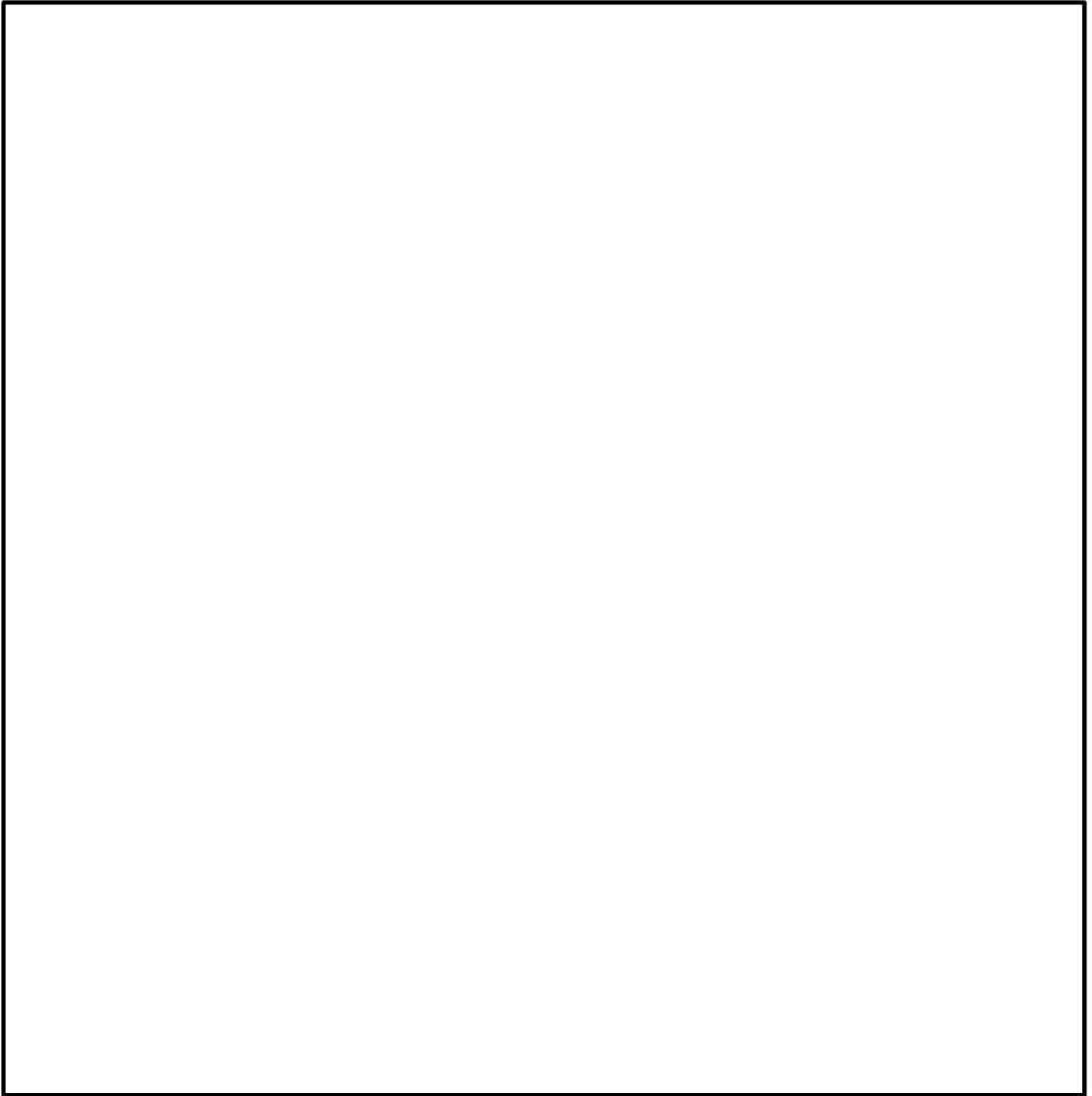
第 1 図 区画分離図(1/10)



— : 東側エリア

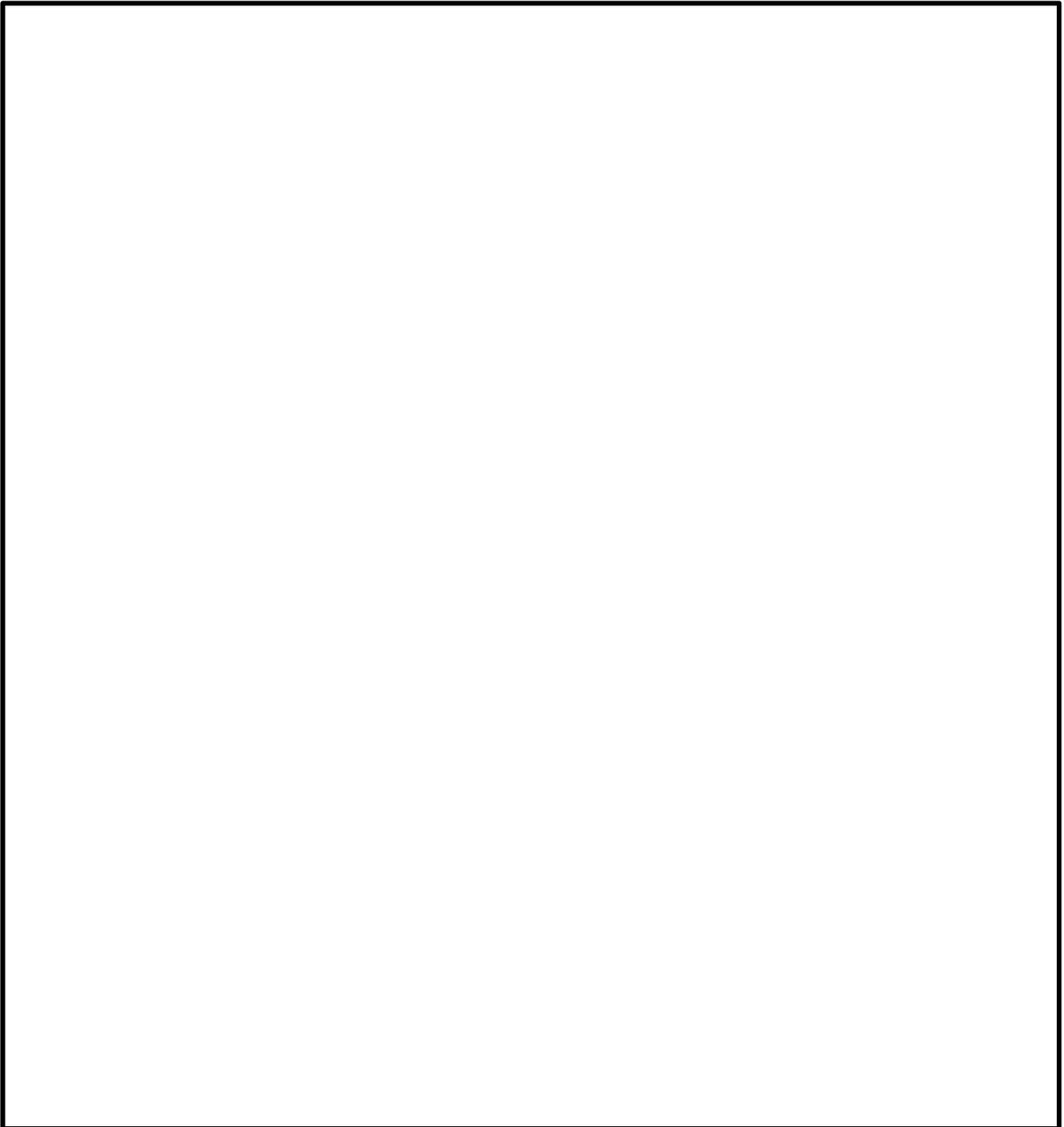
— : 西側エリア

第 1 図 区画分離図 (2/10)



— : 東側エリア
— : 西側エリア

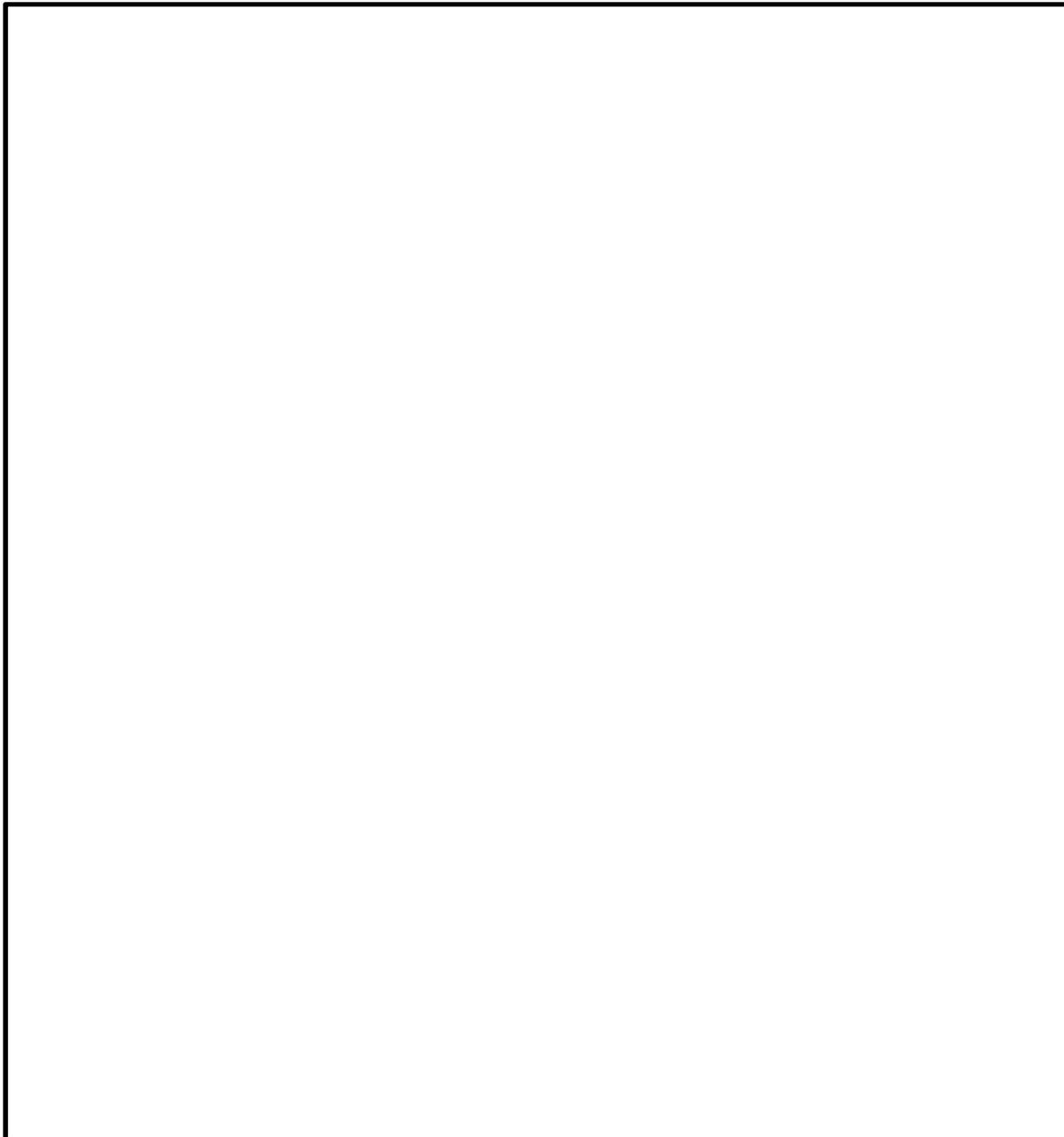
第 1 図 区画分離図 (3/10)



— : 東側エリア

— : 西側エリア

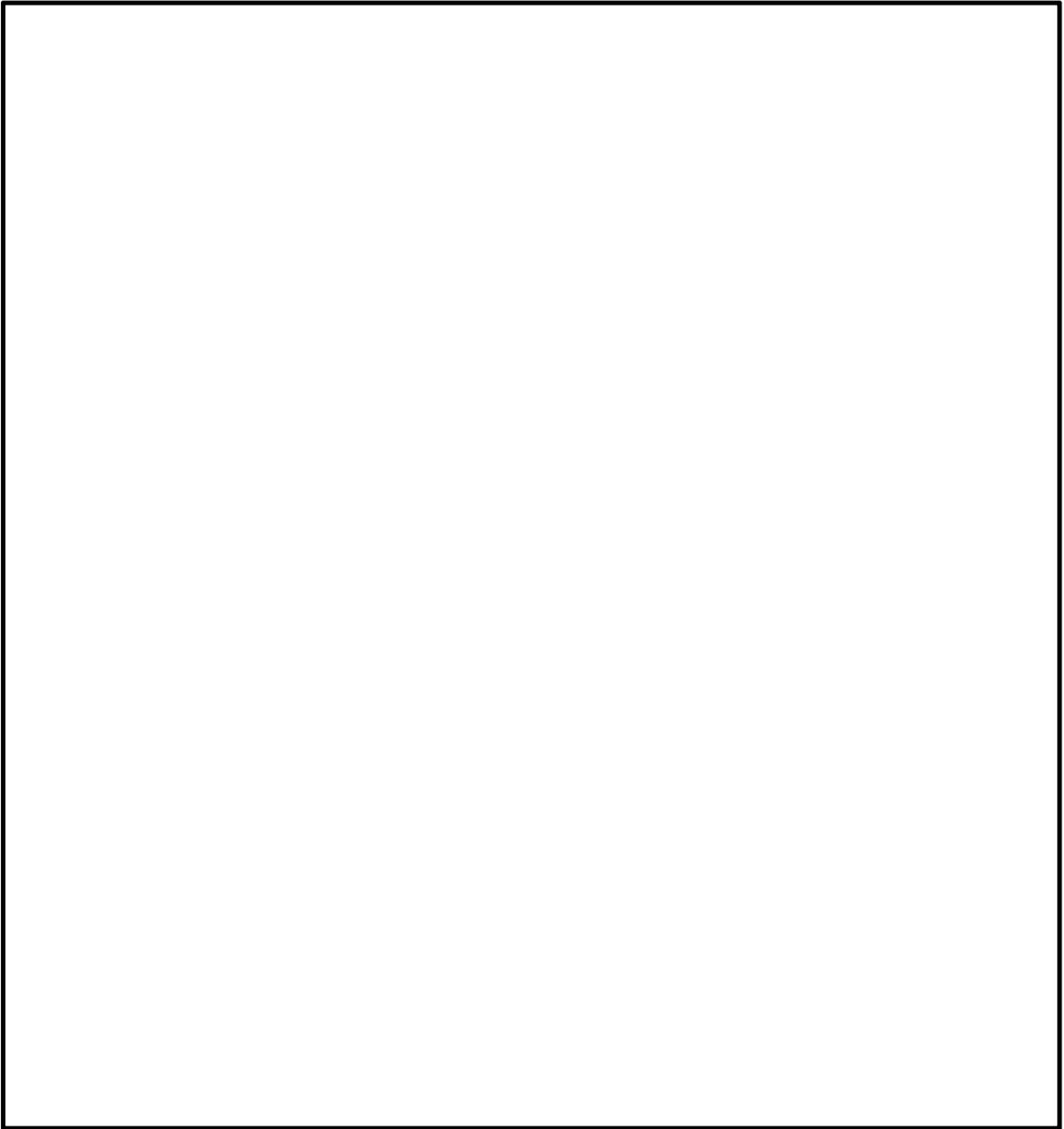
第 1 図 区画分離図(4/10)



— : 東側エリア

— : 西側エリア

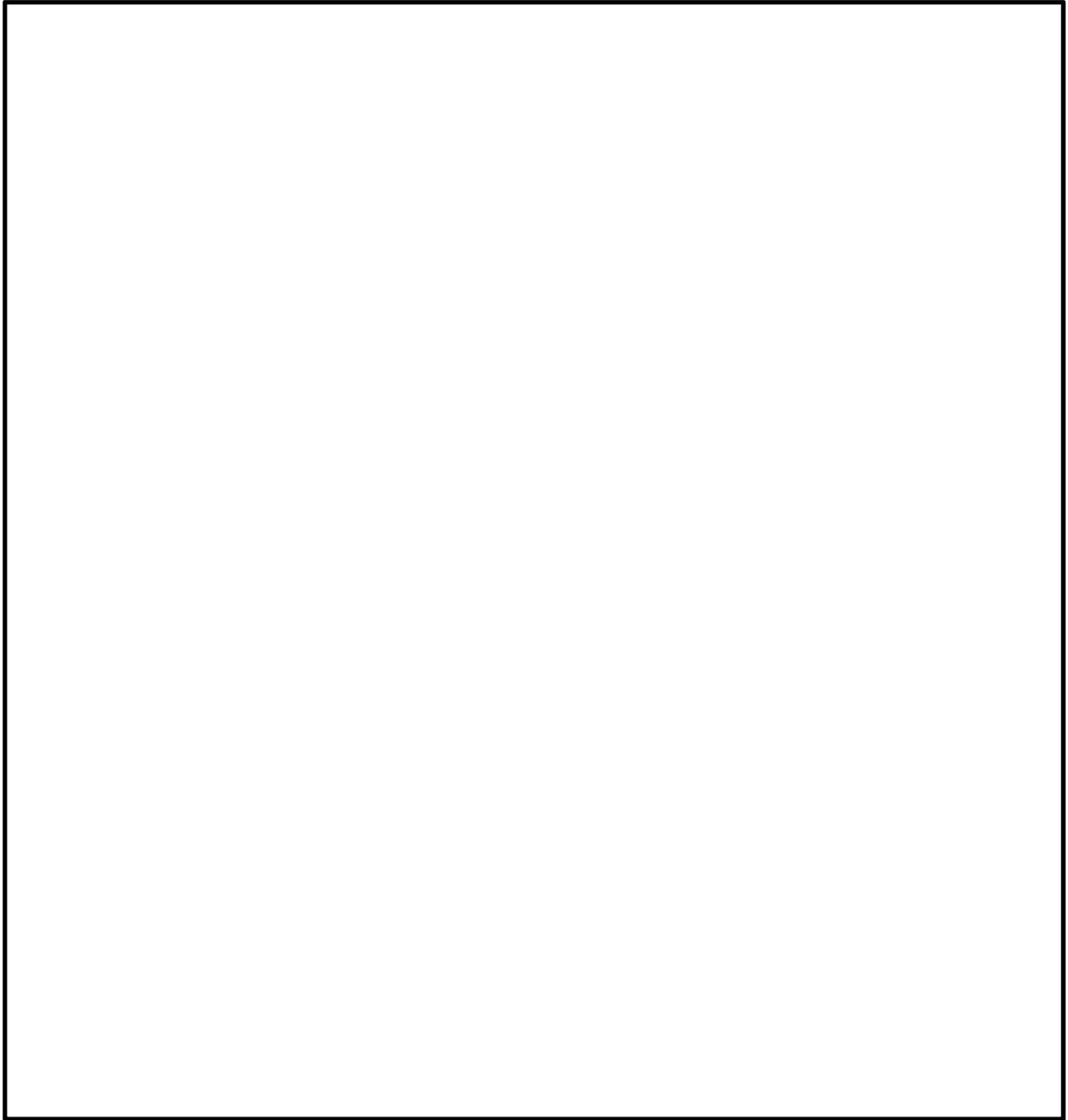
第1図 区画分離図(5/10)



— : 東側エリア

— : 西側エリア

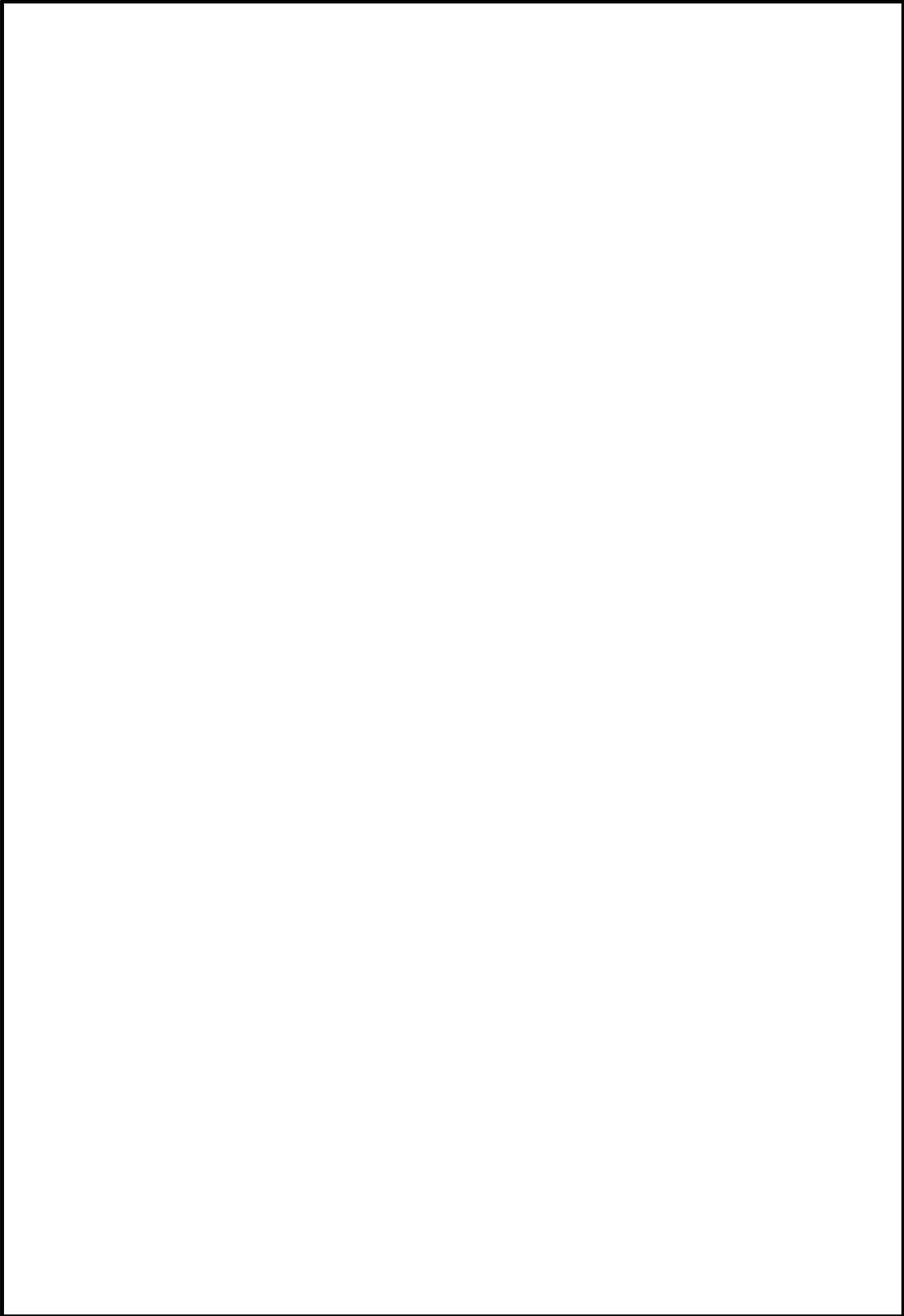
第 1 図 区画分離図 (6/10)



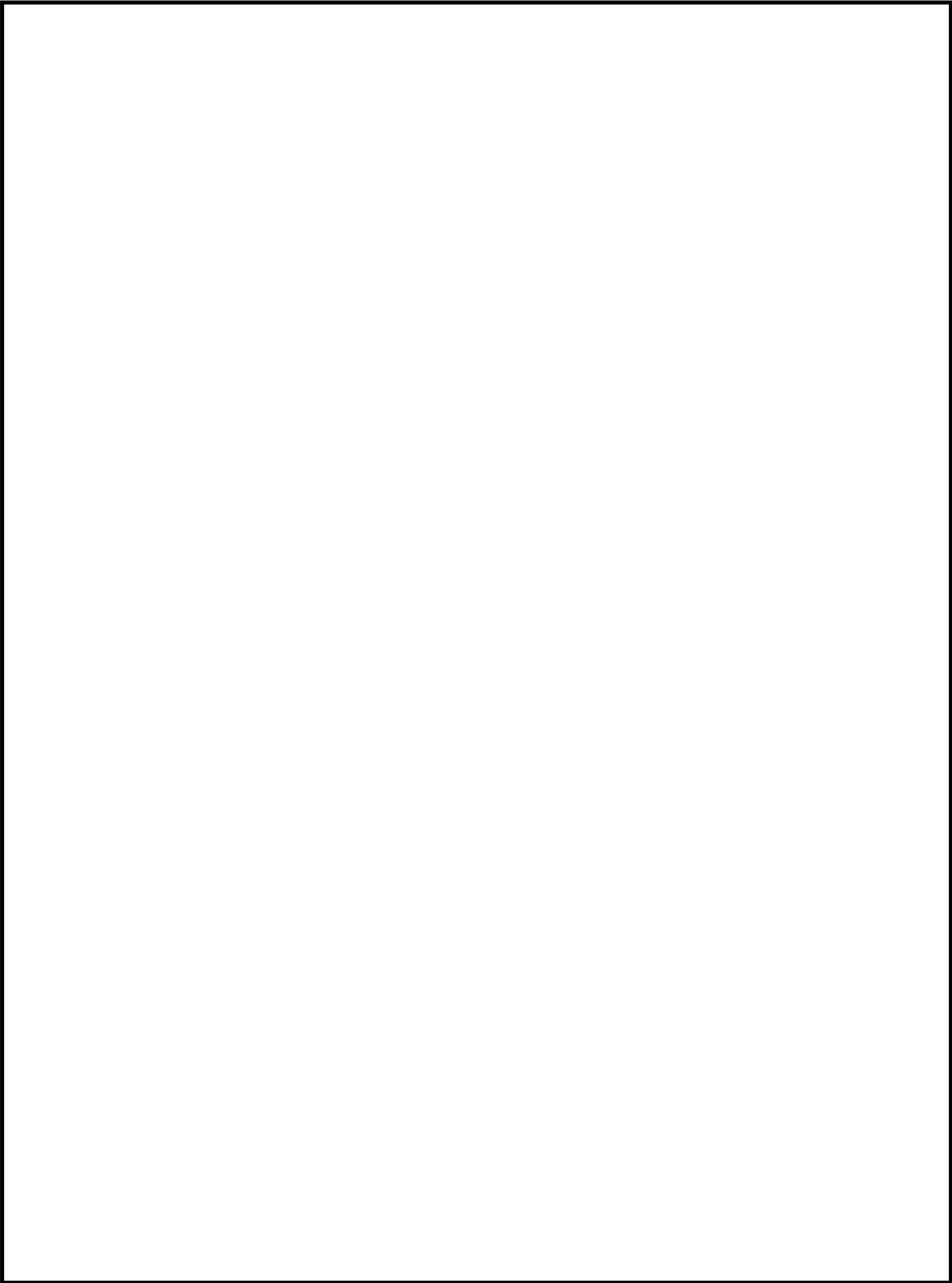
— : 東側エリア

— : 西側エリア

第 1 図 区画分離図(7/10)



第 1 図 区画分離図 (8/10)



第 1 図 区画分離図 (9/10)

-  : 東側エリア
-  : 西側エリア



第 1 図 区画分離図(10/10)

 : 東側エリア

 : 西側エリア

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (81/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-1
 溢水源：RCW
 溢水量：267(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：
HPCSポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレィ系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレィ系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレィ系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (82/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-2
 溢水源：HPCS
 溢水量：287(m³)

総合判定	○
評価方法	①
※1	

備考：HPCS系の破損想定のためHPCS系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	×	○	×	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	×	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○	×	○	○	×	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (83/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-3
 溢水源：RHR(B)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(B)系の破損想定のためRHR(B)系及びFCS(B)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレー系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)		高圧炉心スプレー系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)		
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)		中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)		
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	×	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○	×	○	○	×	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (84/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-4
 溢水源：RHR(B)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(B)系の破損想定のためRHR(B)系及びFCS(B)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレー系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)			
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)	中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)			
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	×	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○	×	○	○	×	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (85/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-5
 溢水源：RHR(C)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(C)系の破損想定のためRHR(C)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレー系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)			
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)	中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)			
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	×	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○	×	○	○	×	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (86/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-6
 溢水源：RHR(C)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(C)系の破損想定のためRHR(C)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	×	○	×	○	○	○	×	○	×	○	○	○	×	○	○	×	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (87/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-7
 溢水源：RHR(A)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(A)系の破損想定のためRHR(A)系及びFCS(A)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレイ系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)		高圧炉心スプレイ系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレイ系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)		
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)		中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)		
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	×	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	×	○	○	×	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (88/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-8
 溢水源：RHR(A)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(A)系の破損想定のためRHR(A)系及びFCS(A)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレー系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)		高圧炉心スプレー系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)		
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)		中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)		
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	×	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	×	○	○	×	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (89/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-9
 溢水源：RHR(A)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(A)系の破損想定のためRHR(A)系及びFCS(A)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレイ系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)		高圧炉心スプレイ系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレイ系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)		
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)		中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)		
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	×	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	×	○	○	×	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (90/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-10
 溢水源：RCIC
 溢水量：288(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RCIC系の破損想定のためRCIC系を機能喪失とし評価
RCICポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレイ系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	高圧炉心スプレイ系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレイ系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)			
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (91/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-11
 溢水源：RCW
 溢水量：267(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RCW系の破損想定のためFPC(A)系及びFPC(B)系を機能喪失とし評価
LPCSポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)			
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)	中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)			
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	×	×	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (92/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-12
 溢水源：LPCS
 溢水量：300(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：LPCS系の破損想定のためLPCS系を機能喪失とし評価
LPCSポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (93/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-13
 溢水源：LPCS
 溢水量：300(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：LPCS系の破損想定のためLPCS系を機能喪失とし評価
LPCSポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (94/99)

評価種別：想定

溢水発生区画：RB-B2-14

溢水源：RHR(B)

溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(B)系の破損想定のためRHR(B)系及びFCS(B)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレー系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)			
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	×	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)	中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)			
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	×	○	×	○	○	○	×	○	×	○	○	○	×	○	○	×	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)

②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (95/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-15
 溢水源：RHR(A)
 溢水量：382(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RHR(A)系の破損想定のためRHR(A)系及びFCS(A)系を機能喪失とし評価

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット(HCU)		水圧制御ユニット(HCU)		ほう酸水注入系(SLC)		自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)	低圧炉心スプレー系(LPCS)	自動減圧系(ADS)	残留熱除去系(RHR)		高圧炉心スプレー系(HPCS)	原子炉隔離時冷却系(RCIC)	高圧炉心スプレー系(HPCS)	逃がし安全弁(SRV)	自動減圧系(ADS)		
系列(安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU(I) and HCU(II)		機能維持 {HCU(I) and HCU(II)} or {SLC(A) and SLC(B)}				機能維持 ADS(A) and {RHR(A) or LPCS}			機能維持 ADS(B) and {RHR(B) or RHR(C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV(I・II) or ADS(A) or ADS(B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系(RHR)		隔離弁機能(PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系(FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系(FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系(FPC)		残留熱除去系(RHR)	燃料プール補給水系(CST)	残留熱除去系(RHR)		中央制御室換気空調系(MCR-HVAC)		
系列(安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	×	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○	×	○	○	×	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR(A) or RHR(B)		機能維持 PCIS(I) or PCIS(II)		機能維持 FRVS・SGTS(A) or FRVS・SGTS(B)		機能維持 FCS(A) or FCS(B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC(A) or FPC(B) or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 CST or RHR(A) or RHR(B)			機能維持 MCR-HVAC(A) or MCR-HVAC(B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価(溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価(溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (96/99)

評価種別：想定

溢水発生区画：RB-B2-16

溢水源：無し

溢水量：0(m³)

総合判定	○
評価方法	※1

備考

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレィ系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレィ系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレィ系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能				給水機能		中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○				○		○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)		燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)	
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)				機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)		機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (97/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-17
 溢水源：RCIC
 溢水量：183(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：RCIC系の破損想定のためRCIC系を機能喪失とし評価
RCICポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)			
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)	中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)			
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (98/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-18
 溢水源：HPCS
 溢水量：378(m³)

総合判定	○
評価方法	①

備考：HPCS系の破損想定のためHPCS系を機能喪失とし評価
HPCSポンプエリア

評価対象	原子炉施設																		
安全機能	緊急停止機能		未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能				
機能判定	○		○				○						○		○				
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレー系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)		高圧炉心スプレー系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレー系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	- (I系)	- (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	- (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	- (III系)	- (I系)	- (III系)	- (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○	
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)			
	機能維持 2区分以上																		

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)		中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)		
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	- (I系)	- (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	-	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

第2表 想定破損による没水影響評価結果まとめ (99/99)

評価種別：想定
 溢水発生区画：RB-B2-19
 溢水源：HPCS-DGSW
 溢水量：52 (m³)

総合判定	○
評価方法	①
※1	

備考：HPCS系の破損想定のためHPCS系を機能喪失とし評価

HPCSポンプエリア

評価対象	原子炉施設																	
安全機能	緊急停止機能			未臨界維持機能				高温停止機能						原子炉隔離時注水機能		手動逃がし機能		
機能判定	○			○				○						○		○		
主たる系統	水圧制御ユニット (HCU)		水圧制御ユニット (HCU)		ほう酸水注入系 (SLC)		自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	低圧炉心スプレイ系 (LPCS)	自動減圧系 (ADS)	残留熱除去系 (RHR)	高圧炉心スプレイ系 (HPCS)	原子炉隔離時冷却系 (RCIC)	高圧炉心スプレイ系 (HPCS)	逃がし安全弁 (SRV)	自動減圧系 (ADS)		
系列 (安全区分)	— (I系)	— (II系)	— (I系)	— (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	A系 (I系)	— (I系)	B系 (II系)	B系 (II系)	C系 (II系)	— (III系)	— (I系)	— (III系)	— (I・II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	×	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 HCU (I) and HCU (II)		機能維持 {HCU (I) and HCU (II)} or {SLC (A) and SLC (B)}				機能維持 ADS (A) and {RHR (A) or LPCS}			機能維持 ADS (B) and {RHR (B) or RHR (C)}			機能維持 HPCS	機能維持 RCIC or HPCS		機能維持 SRV (I・II) or ADS (A) or ADS (B)		
	機能維持 2区分以上																	

評価対象	原子炉施設										使用済燃料プール						中央制御室		
安全機能	低温停止機能		閉じ込め機能				監視機能				冷却機能			給水機能			中央制御室換気機能		
機能判定	○		○				○				○			○			○		
主たる系統	残留熱除去系 (RHR)		隔離弁機能 (PCIS)		非常用ガス処理系 非常用ガス再循環系 (FRVS・SGTS)		可燃性ガス濃度制御系 (FCS)		事故時計装系		燃料プール冷却浄化系 (FPC)		残留熱除去系 (RHR)	燃料プール補給水系 (CST)	残留熱除去系 (RHR)	中央制御室換気空調系 (MCR-HVAC)			
系列 (安全区分)	A系 (I系)	B系 (II系)	— (I系)	— (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)	A系	B系	A系 (I系)	B系 (II系)	—	A系 (I系)	B系 (II系)	A系 (I系)	B系 (II系)
系列の判定	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○
安全機能の維持	機能維持 RHR (A) or RHR (B)		機能維持 PCIS (I) or PCIS (II)		機能維持 FRVS・SGTS (A) or FRVS・SGTS (B)		機能維持 FCS (A) or FCS (B)		機能維持 A系 or B系		機能維持 FPC (A) or FPC (B) or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 CST or RHR (A) or RHR (B)			機能維持 MCR-HVAC (A) or MCR-HVAC (B)		
	機能維持 PCIS and FRVS・SGTS and FCS																		

※1 ①：基本評価 (溢水量；当該系統の最大口径，系統保有水量；当該系統の全保有水量)
 ②：詳細評価 (溢水量；区画内における当該系統の最大口径，系統保有水量；当該区画への流出範囲を考慮)

「第9条 溢水による損傷の防止等」より抜粋

第8.6.2-2表 地震に起因する各階層における溢水量評価

原子炉建屋(原子炉棟)

階層	溢水量(m ³)	
	階層溢水量	
	西側	東側
地上6階 (E. L. +46.50m)	89.64	0.00
地上5階 (E. L. +38.80m)	0.88	0.00
地上4階 (E. L. +29.00m)	0.00	0.00
地上3階 (E. L. +20.30m)	0.42	0.50
地上2階 (E. L. +14.00m)	32.32	0.00
地上1階 (E. L. +8.20m)	0.00	0.00
地下1階 (E. L. +2.00m)	0.00	0.00
地下2階 (E. L. -4.00m)	0.00	0.00
合計	123.26	0.50

配管の破損位置及び破損形状の評価について

溢水評価ガイド「2.1.1 溢水の影響を評価するために想定する機器の破損等により生じる溢水」の評価（以下、「想定破損」という。）においては、高エネルギー配管は完全全周破断、低エネルギー配管は貫通クラックを想定して溢水影響を評価しているが、一部の配管については、「溢水評価ガイド附属書A 流体を内包する配管の破損による溢水の詳細評価手法について」（以下「溢水評価ガイド附属書A」という。）の規定を適用するため、本資料にて当該評価について説明する。

8.1 応力に基づく評価

想定破損を除外する配管については「溢水評価ガイド附属書A」の規定に基づき応力評価を実施し、当該規定の要求を満足することを確認する。

8.2 高エネルギー配管の評価

破損の想定はターミナルエンドと一般部（ターミナルエンド以外）について実施する。

想定破損評価における高エネルギー配管の破損の形状については、完全全周破断を想定して溢水影響を評価しているが、一部の高エネルギー配管の評価対象（25Aを超える※）に対し、「溢水評価ガイド附属書A」に基づきターミナルエンドは完全全周破断、ターミナルエンド以外（一般部）は、許容応力の0.8倍または0.4倍に応じた破損形状とする旨の記載に従って評価する。

応力評価は3次元はりモデル解析により行い、「溢水評価ガイド附属書A」に基づく一次＋二次応力の評価式と許容応力を用いる。

高エネルギー配管の評価フローを第1図及び、第2図に示す。

8.3 低エネルギー配管の評価

想定破損評価における低エネルギー配管の破損の形状については、貫通クラックを想定して溢水影響を評価しているが、一部の低エネルギー配管の評価対象（25Aを超える）に対し、「溢水評価ガイド附属書A」に基づき許容応力の0.4倍を下回る場合は破損を想定しない旨の記載に従って評価する。

応力評価は3次元はりモデル解析により行い、「溢水評価ガイド附属書A」に基づく一次＋二次応力の評価式と許容応力を用いる。

低エネルギー配管の破損形状の評価フローを第3図に示す。

※ 蒸気による影響評価の対象となる配管は25A 以下も対象

8.4 重大事故等対処設備を含めた溢水対応方針

重大事故等対処設備を含めた溢水影響評価を行い、配管の破損位置及び破損形状の評価を行う上での対応方針を以下とする。

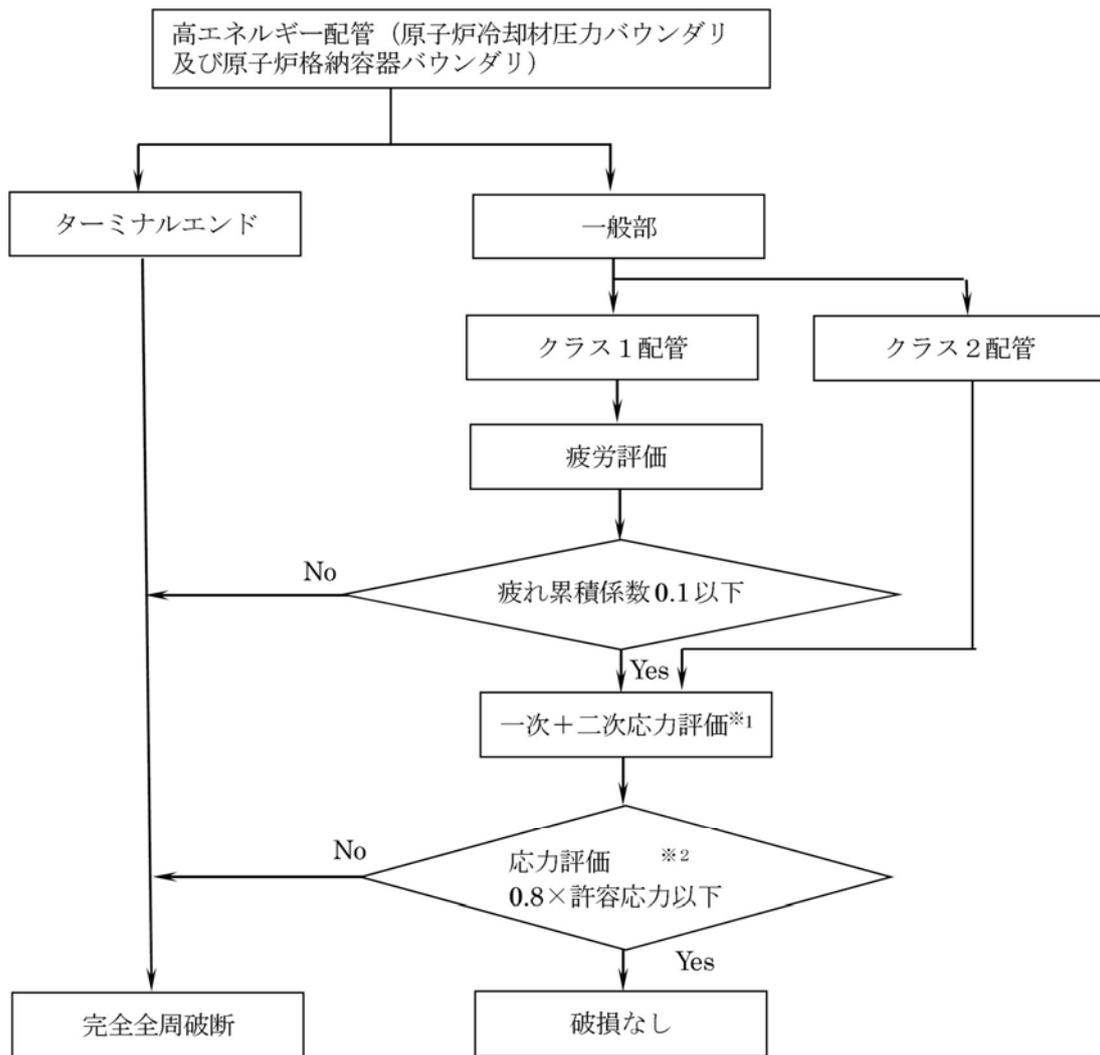
【新設範囲】

- ・重大事故等対処設備について、詳細な応力評価を行い、「溢水評価ガイド附属書A」の記載による「破損想定不要」の考えを適用する方針とし、これを満足する設計を行う。

【既設範囲】

- ・重大事故等対処設備と既設システムの共用ラインのうち、単一の破損を想定した場合に、代替の設備、システムにより機能が維持されない場合は、詳細

な応力評価を行い、「溢水評価ガイド附属書A」の記載による「破損想定不要」の考えを適用する方針とし、これを満足する対策（応力評価及び必要な補強対策）を行う。



※1 溢水評価ガイド附属書Aに基づく一次+二次応力評価

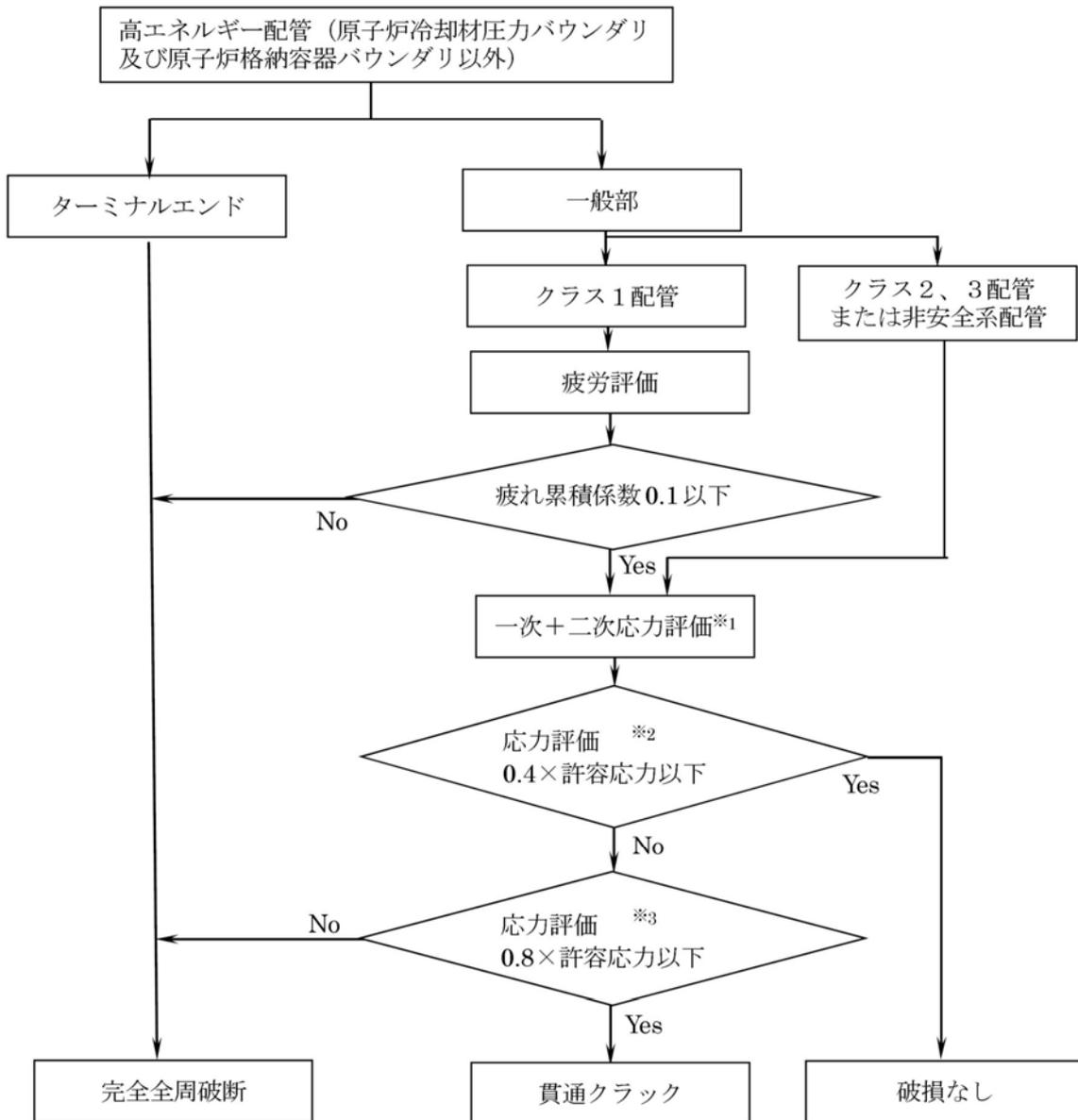
※2 クラス1配管は $2.4S_m$ 以下、クラス2配管は $0.8S_a$ 以下

S_m ：設計応力強さ

S_a ：許容応力（日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計・建設規格（JSME S NC1-2005）」PPC-3530）

第1図 高エネルギー配管の破損形状評価フロー

（原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリ）



※1 溢水評価ガイド附属書Aに基づく一次+二次応力評価

※2 クラス1配管は $1.2S_m$ 以下、クラス2、3又は非安全系配管は $0.4S_a$ 以下

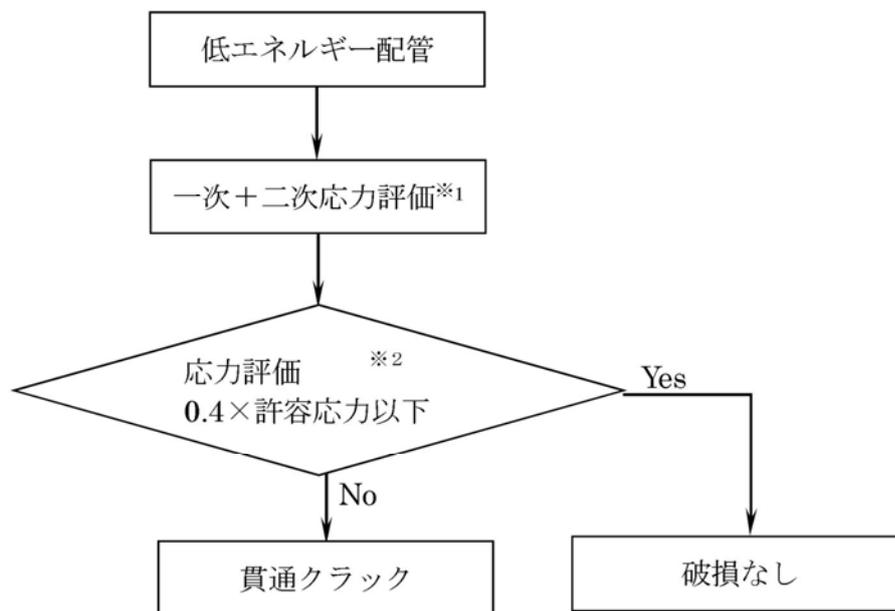
※3 クラス1配管は $2.4S_m$ 以下、クラス2、3又は非安全系配管は $0.8S_a$ 以下

S_m : 設計応力強さ

S_a : 許容応力 (日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計・建設規格 (JSME S NC1-2005)」 PPC-3530)

第2図 高エネルギー配管の破損形状評価フロー

(原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリ以外)



※1 溢水評価ガイド附属書Aに基づく一次＋二次応力評価

※2 原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリの配管は $0.4S_a$ 以下
それ以外の配管のうち、クラス1配管は $1.2S_m$ 以下、クラス2、3 又は非安全系配管は $0.4S_a$ 以下

S_m ：設計応力強さ

S_a ：許容応力（日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計・建設規格（JSME S NC1-2005）」PPC-3530）

第3図 低エネルギー配管の破損形状評価フロー

8.4 応力に基づく評価結果

8.1, 8.2 にて説明した「溢水評価ガイド附属書A」の規定を満たす配管については、溢水影響評価における破損は想定しない。評価の対象となる配管系統は、原子炉隔離時冷却系蒸気配管及び廃棄物処理棟の所内蒸気系配管とする。

共－9 自主対策設備の悪影響防止について

1. はじめに

自主対策設備として使用するものについて、他の設備への悪影響防止について記載する。

2. 想定される悪影響について

重大事故等時においては、重大事故等対処設備として配備している機器の他に、事故対応の運用性の向上のために配置・配備している自主対策設備を用いる場合がある。この場合には、自主対策設備を使用することにより、他の設備（設計基準対象施設及び重大事故等対処設備）に対して悪影響を及ぼすことがないように考慮する必要がある。

この場合に想定される悪影響については、自主対策設備の使用時の系統的な影響（電氣的な影響を含む。）及びタービンミサイル等の内部発生飛散物による影響を考慮する必要がある。また、地震、火災、溢水等による波及的影響を考慮する必要がある。

これらの自主対策設備を使用することの影響について類型化すると、以下に示す2種類の影響について考慮する必要がある。

- ・自主対策設備を使用することによって生じる直接的な影響
- ・自主対策設備を使用することによって生じる間接的な影響

直接的な影響として考慮すべき事項には、自主対策設備を使用する際、接続する他の設備の設計条件を上回る条件で使用する場合の影響、薬品の使用による腐食や化学反応による影響、他の設備との干渉により使用条件が限定されることによる影響等が挙げられる。

一方、間接的な影響として考慮すべき事項には、自主対策設備の損傷により生じる波及的影響、自主対策設備を使用することにより他の機器の環境条件を悪化させる影響等が挙げられる。

さらに、これらの影響とは別に、自主対策設備を使用する場合に、発電所構内に予め確保されている水源や燃料、人員等の運用リソースを必要とする場合がある。

これらの影響により、他の設備の機能に悪影響を及ぼすことがないよう、自主対策設備の設計及び運用において、以下のとおり考慮する。

(1) 直接的な影響に対する考慮

自主対策設備を使用することにより、接続される他の設備の設計条件を超える場合には、事前に健全性を確認した上で使用する。

自主対策設備において薬品や海水を使用することにより、他の設備に腐食等の影響が懸念される自主対策設備については、事前にその影響や使用時間等を考慮して使用する。また、電気設備の短絡等により生じる電气的影響については、保護継電装置等により、他の設備に悪影響を及ぼさないよう考慮する。

重大事故等対処設備の配管にホースを接続する等により、他の設備の機能を喪失させる自主対策設備については、当該設備を使用すべき状況になった場合に自主対策設備の使用を中止することで、他の設備に悪影響を及ぼさないよう考慮する。

(2) 間接的な影響に対する考慮

自主対策設備が損傷し溢水等が生じることによる波及的影響について考慮し、耐震性を確保することや、溢水経路を確認すること、必要な強度を有していることを確認すること等により、他の設備に波及的影響を及ぼさないよう考慮する。

高温箇所への注水により水蒸気が発生する場合等、自主対策設備の使用により他の設備の周辺環境が悪化する場合には、環境悪化による他の設備の機能への影響を評価した上で使用する。また、自主対策設備の内部を高

放射線量の流体が流れることにより、当該機器の周辺へのアクセスが困難になることが想定される場合には、必要に応じて遮蔽体を設置する等の被ばく低減対策を講じる。

大型設備を運搬して使用する場合や、通路にホース等を敷設して使用する場合等、現場でのアクセス性を阻害する自主対策設備については、予め通路を確保するよう配置することや、他の設備を使用する場合には移動することにより、他の設備の使用に影響を及ぼさないよう考慮して使用する。

(3) 発電所における運用リソースに対する考慮

注水に淡水を用いる場合、駆動源の燃料として軽油を使用する場合、操作に人員を要する場合等、発電所構内の運用リソースを必要とする自主対策設備については、他の設備の使用に影響を及ぼさないよう考慮して使用する。

これらの影響を考慮する主要な自主対策設備について、次項に示す。

3. 主要な自主対策設備の状況

3.1 サプレッション・プール水 pH 制御設備

(1) 設備概要

格納容器圧力逃がし装置を使用する際、サプレッション・プール水の酸性化を防止すること及びサプレッション・プール水中の核分裂生成物由来のよう素を捕捉することにより、よう素の放出量の低減を図るために、サプレッション・プール水 pH 制御設備を設ける設計とする。なお、本装置は事業者の自主的な取組で設置するものである。

炉心の著しい損傷が発生した場合、熔融炉心に含まれるよう素がサプレッション・プール水へ流入し溶解する。また、原子炉格納容器内のケーブ

ル被覆材には塩素等が含まれており、重大事故時にケーブルの放射線分解と熱分解により塩酸等の酸性物質が大量に発生するため、サブプレッション・プール水が酸性化する可能性がある。サブプレッション・プール水が酸性化すると、水中に溶解しているよう素が有機よう素としてサブプレッション・チェンバの気相部へ放出されるという知見があることから、サブプレッション・プール水をアルカリ性に保つため、pH制御として薬液（水酸化ナトリウム）をサブプレッション・チェンバに注入する。よう素の溶解量とpHの関係については、米国の論文*1にまとめられており、サブプレッション・プール水をアルカリ性に保つことで、気相部へのよう素の移行を低減することが期待できる。

本設備は、原子炉建屋原子炉棟内に設置する隔離弁（2弁）を中央制御室からのスイッチ操作、又は現場での手動操作により開操作することで、薬液タンクを窒素により加圧し、残留熱除去系（A系サブプレッション・チェンバスプレイ配管）を使用してサブプレッション・チェンバに薬液（水酸化ナトリウム）を注入する構成とする。

*1：米国原子力規制委員会による研究（NUREG-1465）や、米国Oak Ridge National Laboratoryによる論文（NUREG/CR-5950）によると、pHが酸性側になると、水中に溶解していたよう素が気体となって気相部に移行するとの研究結果が示されている。NUREG-1465では、原子炉格納容器内に放出されるよう素の化学形態と、よう素を水中に保持するためのpH制御の必要性が整理されている。また、NUREG/CR-5950では、酸性物質の発生量とpHが酸性側に変化していく経過を踏まえ、pH制御の効果を達成するための考え方が整理されており、これらの論文での評価内容を参照し、東海第二発電所の状況を踏まえ、サブプレッション・チェンバへのアルカリ薬液

の注入時間及び注入量を算定する。

(2) 他設備への悪影響について

サプレッション・プール水 pH制御設備を使用することで、アルカリ薬液である水酸化ナトリウムを原子炉格納容器へ注入する。このため、サプレッション・プール水 pH制御設備を使用することで、他の設備への影響として考慮すべき事象としては、以下の項目がある。

- ・直接的影響：アルカリ薬液による原子炉格納容器バウンダリの腐食
アルカリ薬液と原子炉格納容器内の保温材及びグレーチング等との反応による水素発生による圧力上昇
アルカリ薬液と原子炉格納容器内の保温材及びグレーチング等との反応による水素発生による燃焼リスク
- ・間接的影響：薬液タンク破損によるアルカリ薬液の漏えい

これらの影響について、以下のとおり確認した。

このうち、原子炉格納容器バウンダリの腐食については、pH制御したサプレッション・プール水の水酸化ナトリウムは低濃度であり、原子炉格納容器バウンダリを主に構成しているステンレス鋼や炭素鋼の腐食領域ではないため悪影響はない。同様に、原子炉格納容器のシール材についても耐アルカリ性を確認した改良EPDMを使用することから原子炉格納容器バウンダリのシール性に対する悪影響はない。

また、水素の発生については、原子炉格納容器内では配管の保温材やグレーチング等に両性金属であるアルミニウムや亜鉛を使用しており、水酸化ナトリウムと反応することで水素が発生する。しかしながら、原子炉格納容器内のアルミニウムと亜鉛が全量反応し水素が発生すると仮定しても、事故時の原子炉格納容器内の気相は水蒸気が多くを占めていることから、原子炉格納容器の圧力制御には影響がない。また、原子炉格納容器内

は窒素により不活性化されており，本反応では酸素の発生がないことから，水素の燃焼は発生しない。

一方，薬液タンクの破損によるアルカリ薬液の漏えいについては，薬液タンクを十分な強度を有する設計とするとともに，タンク周囲に堰を設け，悪影響を及ぼさないよう考慮する。

なお，運用リソースに関する影響については，必要な人員を想定した手順を準備しており，手順に基づいた対応を行うため，悪影響はない。

また，電源を必要とするが，他の設備の仕様に悪影響を及ぼさないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。

また，本設備は薬液タンクを窒素により加圧し，サプレッション・チェンバ側のスプレイヘッドを使用してサプレッション・チェンバに薬液を注入する構成であるが，残留熱除去系A系が停止し，かつA系ドライウエルスプレイ弁が閉である状態において薬液注入を行う手順とすることから，残留熱除去系への悪影響はない。

3.2 格納容器頂部注水系

(1) 設備概要

炉心の著しい損傷が発生した場合において，原子炉格納容器頂部を冷却することで，原子炉格納容器外への水素漏えいを抑制し，原子炉建屋原子炉棟の水素爆発を防止するため，格納容器頂部注水系を設ける。

格納容器頂部注水系は，原子炉ウエルに注水し，原子炉格納容器トップヘッドフランジのシール材を原子炉格納容器外部から冷却することを目的とした系統であり，常設及び可搬型がある。

格納容器頂部注水系（常設）は，常設低圧代替注水系ポンプで構成し，炉心の著しい損傷が発生した場合において，代替淡水貯槽を水源として原

原子炉ウェルに注水し、原子炉格納容器頂部を冷却することで、原子炉格納容器頂部からの水素漏えいを抑制する設計とする。

格納容器頂部注水系（可搬型）は、可搬型代替注水大型ポンプ及び可搬型代替注水中型ポンプで構成し、炉心の著しい損傷が発生した場合において、代替淡水貯槽及び西側淡水貯水設備を水源として原子炉ウェルに注水し、原子炉格納容器頂部を冷却することで、原子炉格納容器頂部からの水素漏えいを抑制する設計とする。また、可搬型代替注水大型ポンプ及び可搬型代替注水中型ポンプを接続する接続口は、位置的分散を図った複数箇所を設置する。

なお、事故時に速やかに原子炉格納容器トップヘッドフランジシール材を冠水させるように原子炉ウェルに水を張ることが必要であり、その際の必要注水量は冠水分と余裕分も見込んだ注水量とする。また、格納容器頂部注水系は、必要注水量を注水開始から速やかに達成できる設計とする。

(2) 他設備への悪影響について

格納容器頂部注水系を使用することで、原子炉ウェルに水が注水される。このため、格納容器頂部注水系を使用することで、他の設備への影響として考慮すべき事象としては、以下の項目がある。

- ・直接的影響：原子炉格納容器温度が 200℃のような過温状態で常温の水を原子炉ウェルに注水するため、原子炉格納容器頂部が急冷され、鋼材部の熱収縮による応力発生に伴う原子炉格納容器閉じ込め機能への影響
- ・間接的影響：原子炉格納容器頂部を冷却することにより、原子炉格納容器トップヘッドフランジからの水素漏えいを抑制するため、原子炉建屋原子炉棟 6 階への漏えいが減少する一方で、原子炉建屋原子炉棟下層階（2 階及び地下 1

階) への漏えい量が増加することによる原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能への影響

原子炉ウェルに注水した水が蒸発し、原子炉建屋原子炉棟 6 階に水蒸気が滞留することで、静的触媒式水素再結合器を設置する原子炉建屋原子炉棟 6 階への下層階から漏えいした水素の流入が阻害されることによる原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能への影響

原子炉格納容器頂部が急冷され、原子炉格納容器が除熱されることによる格納容器負圧破損の影響

これらの影響について、以下のとおり確認した。

このうち、原子炉格納容器頂部急冷することによる原子炉格納容器閉じ込め機能への影響については、原子炉格納容器頂部締付ボルト冷却時の発生応力を評価した結果、ボルトが急冷された場合でも応力値は降伏応力を下回っていることからボルトが破損することはない。

また、原子炉格納容器トップヘッドフランジからの水素漏えいを防ぐことによる原子炉建屋水素爆発防止機能への影響については、水素の漏えい箇所を原子炉建屋原子炉棟下層階（2 階及び地下 1 階）のみとして原子炉建屋原子炉棟内の水素挙動を評価し、下層階で水素が滞留しないこと及び可燃限界に至ることがないことを確認した。このため、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能に悪影響を与えない。

原子炉ウェルに溜まった水が蒸発することによる原子炉建屋水素爆発防止機能への影響については、原子炉建屋ガス処理系による混合効果が大きいため、原子炉建屋原子炉棟 6 階に水蒸気が滞留することはない。このため、原子炉建屋水素爆発防止機能に悪影響を与えない。

原子炉格納容器の急冷による原子炉格納容器負圧破損に対する影響については、原子炉ウェルに注水し原子炉格納容器頂部を冷却することによる原子炉格納容器の除熱効果は小さいため、原子炉格納容器を負圧にするような悪影響はない。

なお、運用リソースに関する影響については、必要な人員を想定した手順を準備しており、手順に基づいた対応を行うため、悪影響はない。

また、淡水及び電源を必要とするが、淡水の使用量は、水源である代替淡水貯槽が保有する水量に比べて十分に小さく、悪影響は無い。電源については、他の設備の仕様に悪影響を及ぼさないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。

3.3 バックアップシール材

(1) 設備概要

バックアップシール材は、原子炉格納容器トップヘッドフランジ及び機器搬入用ハッチ類のフランジにおいて、改良EPDM製シール材のバックアップとしてフランジ面に塗布することにより、高温環境下においてもシール性能を維持し、原子炉格納容器からの放射性物質の漏えいの発生を防止するために設けるものである。バックアップシール材は、耐高温性、耐蒸気性、耐放射線性が確認され、重大事故環境下においてもシール機能を発揮できるものを用いる。

(2) 他設備への悪影響について

バックアップシール材は、原子炉格納容器トップヘッドフランジ、機器搬入用ハッチフランジ及びサプレッション・チェンバアクセスハッチフランジのフランジ面に塗布される。このため、バックアップシール材を使用

することで、他の設備への影響として考慮すべき事象としては、以下の項目がある。

- ・直接的影響：フランジ面における開口を考慮したシール材の押込み量
内圧及びシール材反力に対するフランジ強度
シール材との化学的影響による反応や劣化等の影響

これらの影響について、以下のとおり確認した。

フランジ面において、開口を考慮した適切な押込み量を確保できることを確認するため、試験体を用いてバックアップシール材の有無によるフランジ締め付け時の開口量を確認した。その結果、バックアップシール材適用による押込み深さの変化量やフランジ開口量への影響は無視できる程度であり、悪影響はない。

また、バックアップシール材を用いた際、フランジに加わる荷重には、原子炉格納容器内圧による荷重、ガスケット反力による荷重及びバックアップシール材による荷重があるが、バックアップシール材反力による荷重は内圧による荷重と比較して極めて小さくなる。このため、フランジ部へ発生する応力の影響は原子炉格納容器内圧が支配的であり、バックアップシール材の有無によりフランジ部へ加わる発生応力はほとんど変化しないと考えられることから、フランジ強度への悪影響はない。

バックアップシール材の塗布により、本来のシール材である改良EPDMに対する化学影響がないことについては、長期熱劣化影響確認試験で改良EPDMとバックアップシール材を組み合わせたフランジで劣化後の気密性を確認していることから、悪影響はない。

上記に示す設備を含む自主対策設備に関する悪影響の評価について、次頁以降に示す。

※「○」影響が懸念されるため、対応(設計・運用)を検討する項目
「-」影響が無く、対応(設計・運用)を検討する必要が無い項目

第1表 自主対策設備を使用することによる悪影響検討結果

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
44(1.1)	手動スクラム・スイッチ	-	・手動スクラム・スイッチは、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・手動スクラム・スイッチは、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・手動スクラム・スイッチの操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。
	原子炉モード・スイッチ「停止」	-	・原子炉モード・スイッチ「停止」は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・原子炉モード・スイッチ「停止」は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・原子炉モード・スイッチ「停止」の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。
	選択制御棒挿入機構	-	・選択制御棒挿入機構は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・選択制御棒挿入機構は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・選択制御棒挿入機構の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・選択制御棒挿入機構は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	タービン駆動給水ポンプ 電動駆動給水ポンプ 給水制御系	-	・給水制御系、給水系（タービン駆動給水ポンプ、電動駆動給水ポンプ）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・給水制御系、給水系（タービン駆動給水ポンプ、電動駆動給水ポンプ）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・給水制御系、給水系（タービン駆動給水ポンプ、電動駆動給水ポンプ）の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・給水制御系、給水系（タービン駆動給水ポンプ、電動駆動給水ポンプ）は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズ スクラム・パイロット弁計器用空気系配管・弁 スクラム個別スイッチ 制御棒手動操作系	-	・スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズ、スクラム・パイロット弁計器用空気系配管・弁、スクラム個別スイッチ及び制御棒手動操作系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズ、スクラム・パイロット弁計器用空気系配管・弁、スクラム個別スイッチ及び制御棒手動操作系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズ、スクラム・パイロット弁計器用空気系配管・弁、スクラム個別スイッチ及び制御棒手動操作系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・制御棒手動操作系は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
45(1.2)	ほう酸水注入系による原子炉注水 (継続注水) (純水系)	-	・ほう酸水注入系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・ほう酸水注入系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・ほう酸水注入系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・ほう酸水注入系は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	制御棒駆動水圧系による原子炉注水	-	・制御棒駆動水圧系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	-	・制御棒駆動水圧系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。 ・水源である復水貯蔵タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。	○	・制御棒駆動水圧系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・制御棒駆動水圧系は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1) 直接的影響		(2) 間接的影響		(3) 発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
46(1.3)	逃がし安全弁による減圧（逃がし安全弁（逃がし弁機能））	－	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	原子炉隔離時冷却系の復水貯蔵タンク循環運転減圧	－	・原子炉隔離時冷却系及び復水貯蔵タンクは、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・水源である復水貯蔵タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。	○	・原子炉隔離時冷却系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・原子炉隔離時冷却系は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	タービン・バイパス弁による減圧	－	・タービン・バイパス弁及びタービン制御系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・タービン・バイパス弁及びタービン制御系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・タービン・バイパス弁及びタービン制御系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・タービン・バイパス弁及びタービン制御系は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	可搬型窒素供給装置（小型）による窒素確保	－	・可搬型窒素供給装置（小型）は、非常用窒素供給系に接続するが、非常用窒素供給系の高圧窒素ポンペの枯渇後に使用するため、使用による悪影響なし。 ・可搬型格納容器窒素供給設備は、設備の健全性を確認した条件下で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・可搬型窒素供給装置（小型）は、非常用窒素供給系に接続するが、非常用窒素供給系の高圧窒素ポンペの枯渇後に使用するため、使用による悪影響なし。 ・可搬型格納容器窒素供給設備は、設備の健全性を確認した条件下で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・可搬型窒素供給装置（小型）の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・可搬型窒素供給装置（小型）は、燃料及び電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料及び電源を確保できる場合のみ使用する。
	炉心損傷時における高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱の防止（逃がし安全弁（逃がし弁機能））	－	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	インターフェイスシステムLOCA発生時の対応（逃がし安全弁（逃がし弁機能））	－	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・逃がし安全弁（逃がし弁機能）の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・逃がし安全弁（逃がし弁機能）は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	インターフェイスシステムLOCA発生時の対応（タービン・バイパス弁、タービン制御系）	－	・タービン・バイパス弁及びタービン制御系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	－	・タービン・バイパス弁及びタービン制御系は、設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・タービン・バイパス弁及びタービン制御系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・タービン・バイパス弁及びタービン制御系は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
47(1.4)	消火系による原子炉注水（電動駆動消火ポンプ、ディーゼル駆動消火ポンプ、ろ過水貯蔵タンク、多目的タンク）	－	・消火系を用いた低圧注水での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用するから、使用による悪影響なし。 ・消火系による消火が必要な火災が発生していない場合のみ使用することから、使用による悪影響なし。	○	・水源であるろ過水貯蔵タンク及び多目的タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。	○	・消火系による原子炉注水の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・消火系による原子炉注水は、燃料及び電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料及び電源を確保できる場合のみ使用する。
	補給水系による原子炉注水（復水移送ポンプ、復水貯蔵タンク）	－	・補給水系による原子炉注水での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用するから、使用による悪影響なし。	○	・水源である復水貯蔵タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。	○	・補給水系による原子炉注水の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・補給水系による原子炉注水は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	消火系による残存溶融炉心の冷却（電動駆動消火ポンプ、ディーゼル駆動消火ポンプ、ろ過水貯蔵タンク、多目的タンク）	－	・消火系による残存溶融炉心の冷却での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用するから、使用による悪影響なし。 ・消火系による消火が必要な火災が発生していない場合のみ使用することから、使用による悪影響なし。	○	・水源であるろ過水貯蔵タンク及び多目的タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。	○	・消火系による残存溶融炉心の冷却の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・消火系による残存溶融炉心の冷却は、燃料及び電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料及び電源を確保できる場合のみ使用する。
	補給水系による残存溶融炉心の冷却（復水移送ポンプ、復水貯蔵タンク）	－	・補給水系による残存溶融炉心の冷却での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用するから、使用による悪影響なし。	○	・水源である復水貯蔵タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。	○	・補給水系による残存溶融炉心の冷却の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・補給水系による残存溶融炉心の冷却は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	原子炉冷却材浄化系による進展抑制（原子炉冷却材浄化系ポンプ、原子炉冷却材浄化系非再生熱交換器）	－	・原子炉冷却材浄化系による進展抑制での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用するから、使用による悪影響なし。	－	・原子炉冷却材浄化系は、設計基準対象施設として使用する場合同じ系統構成で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・原子炉冷却材浄化系による進展抑制の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・原子炉冷却材浄化系による進展抑制は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
48(1.5)	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱（第一弁（S/C側）バイパス弁、第一弁（D/W側）バイパス弁）	－	・第一弁バイパス弁は、格納容器ベント実施を想定した設計条件としていることから、使用による悪影響なし。	－	・第一弁バイパス弁は、格納容器ベント実施を想定した設計条件としていることから、使用による悪影響なし。	○	・第一弁バイパス弁を使用した格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・第一弁バイパス弁を使用した格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱（第一弁（S/C側）バイパス弁、第一弁（D/W側）バイパス弁）	－	・第一弁バイパス弁は、格納容器ベント実施を想定した設計条件としていることから、使用による悪影響なし。	－	・第一弁バイパス弁は、格納容器ベント実施を想定した設計条件としていることから、使用による悪影響なし。	○	・第一弁バイパス弁を使用した耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・第一弁バイパス弁を使用した耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	代替残留熱除去系海水系による除熱（可搬型代替注水大型ポンプ）	○	・可搬型代替注水大型ポンプによる代替残留熱除去系海水系での流路は、海水仕様であり、使用による悪影響なし。	○	・可搬型代替注水大型ポンプは、他の設備のアクセス性を阻害しないように設置すること、又は移動が可能であることから、悪影響なし。	○	・可搬型代替注水大型ポンプによる代替残留熱除去系海水系の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・可搬型代替注水大型ポンプによる代替残留熱除去系海水系は、燃料を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
49 (1.6)	消火系による原子炉格納容器内の冷却（電動駆動消火ポンプ，ディーゼル駆動消火ポンプ，ろ過水貯蔵タンク，多目的タンク）	－	・消火系を用いた原子炉格納容器内の冷却での流路は，設計基準対象施設としての設計条件下で使用することから，使用による悪影響なし。 ・消火系による消火が必要な火災が発生していない場合のみ使用することから，使用による悪影響なし。	○	・水源であるろ過水貯蔵タンク及び多目的タンクの破損により，溢水が生じる可能性があるか，溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから，悪影響なし。	○	・消火系を用いた原子炉格納容器内の冷却の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・消火系を用いた原子炉格納容器内の冷却は，燃料及び電源を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料及び電源を確保できる場合のみ使用する。
	補給水系による原子炉格納容器内の冷却（復水移送ポンプ，復水貯蔵タンク）	－	・補給水系を用いた原子炉格納容器内の冷却での流路は，設計基準対象施設としての設計条件下で使用することから，使用による悪影響なし。	○	・水源である復水貯蔵タンクの破損により，溢水が生じる可能性があるか，溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから，悪影響なし。	○	・補給水系を用いた原子炉格納容器内の冷却の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・補給水系を用いた原子炉格納容器内の冷却は，電源を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	ドライウエル内ガス冷却装置による原子炉格納容器内の除熱	－	・ドライウエル冷却系を用いた原子炉格納容器内の除熱は，設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから，使用による悪影響なし。	－	・ドライウエル冷却系は，設計基準対象施設として使用する場合と同じ系統構成で使用することから，使用による悪影響なし。	○	・ドライウエル冷却系を用いた原子炉格納容器内の除熱の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・ドライウエル冷却系を用いた原子炉格納容器内の除熱は，電源を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
50 (1.7)	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱（第一弁（S/C側）バイパス弁，第一弁（D/W側）バイパス弁）	－	・第一弁バイパス弁は，格納容器ベント実施を想定した設計条件としていることから，使用による悪影響なし。	－	・第一弁バイパス弁は，格納容器ベント実施を想定した設計条件としていることから，使用による悪影響なし。	○	・第一弁バイパス弁を使用した格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・第一弁バイパス弁を使用した格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱は，電源を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	サプレッション・プール水 pH制御設備による薬液注入	○	・サプレッション・プール水 pH制御設備は，アルカリ薬液（水酸化ナトリウム）を原子炉格納容器へ注入するため，アルカリとの反応で原子炉格納容器が腐食することによる原子炉格納容器バウンタリのシール性への影響が考えられるが，低濃度であり材料への腐食影響がないことを確認している。また，原子炉格納容器のシール材は耐アルカリ性を確認した改良EPDMを使用することから，シール性に対する悪影響はない。 ・原子炉格納容器内の保温材及びグレーチング等とアルカリ薬液との反応で水素ガスが発生するもの，事故時の原子炉格納容器内の気相は水蒸気が多くを占めていることから，原子炉格納容器の圧力制御には影響がない。 ・原子炉格納容器内は窒素ガスにより不活性化されており，原子炉格納容器内の保温材及びグレーチング等とアルカリ薬液との反応では酸素ガスの発生はなく，水素ガスの燃焼リスクが増加しないことから，悪影響なし。	○	・薬液タンクの破損により，アルカリ薬液が漏れいする可能性があるが，薬液タンクは十分な強度を有する設計としており，かつ薬液タンクの周囲には堰を設ける設計としていることから，悪影響なし。	○	・サプレッション・プール水 pH制御設備の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・サプレッション・プール水 pH制御設備は，電源を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
51 (1.8)	消火系によるペDESTAL (ドライ ウエル部) への注水 (ディーゼル駆 動消火ポンプ, ろ過水貯蔵タンク, 多目的タンク)	—	・消火系を用いたペDESTAL (ドライウエル部) への注 水での流路は, 設計基準対象施設としての設計条件 下で使用することから, 使用による悪影響なし。 ・消火系による消火が必要な火災が発生していな い場合のみ使用することから, 使用による悪影響 なし。	○	・水源であるろ過水貯蔵タンク及び多目的タンク の破損により, 溢水が生じる可能性があるが, 溢 水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさな いことを確認していることから, 悪影響なし。	○	・消火系を用いたペDESTAL (ドライウエル部) への注 水の操作に人員を要するが, 必要な人員を想定 した手順が確立され, それに基づき対応するた め, 悪影響なし。 ・消火系を用いた格納容器下部注水は, 燃料及び 電源を要するが, 他の設備の使用に悪影響が生 じないよう必要な燃料及び電源を確保できる 場合のみ使用する。
	補給水系によるペDESTAL (ドライ ウエル部) への注水 (復水移送ポン プ, 復水貯蔵タンク)	—	・補給水系を用いたペDESTAL (ドライウエル部) への 注水での流路は, 設計基準対象施設としての設計 条件下で使用することから, 使用による悪影響 なし。	○	・水源である復水貯蔵タンクの破損により, 溢水 が生じる可能性があるが, 溢水評価により他の設 備の機能に影響を及ぼさないことを確認してい ることから, 悪影響なし。	○	・補給水系を用いたペDESTAL (ドライウエル部) への注 水の操作に人員を要するが, 必要な人員を想定 した手順が確立され, それに基づき対応するた め, 悪影響なし。 ・補給水系を用いた格納容器下部注水は, 電源を 要するが, 他の設備の使用に悪影響が生じない よう必要な電源を確保できる場合のみ使用す る。
	消火系による原子炉压力容器への注 水 (ディーゼル駆動消火ポンプ, ろ 過水貯蔵タンク, 多目的タンク)	—	・消火系を用いた原子炉压力容器への注水での流 路は, 設計基準対象施設としての設計条件下で 使用することから, 使用による悪影響なし。 ・消火系による消火が必要な火災が発生してい ない場合のみ使用することから, 使用による悪 影響なし。	○	・水源であるろ過水貯蔵タンク及び多目的タンク の破損により, 溢水が生じる可能性があるが, 溢 水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさな いことを確認していることから, 悪影響なし。	○	・消火系を用いた原子炉压力容器への注水の操 作に人員を要するが, 必要な人員を想定した手 順が確立され, それに基づき対応するため, 悪 影響なし。 ・消火系を用いた格納容器下部注水は, 燃料及 び電源を要するが, 他の設備の使用に悪影響が 生じないよう必要な燃料及び電源を確保でき る場合のみ使用する。
	補給水系による原子炉压力容器への 注水 (復水移送ポンプ, 復水貯蔵 タンク)	—	・補給水系を用いた原子炉压力容器への注水での 流路は, 設計基準対象施設としての設計条件 下で使用することから, 使用による悪影響なし。	○	・水源である復水貯蔵タンクの破損により, 溢水 が生じる可能性があるが, 溢水評価により他の設 備の機能に影響を及ぼさないことを確認してい ることから, 悪影響なし。	○	・補給水系を用いた原子炉压力容器への注水の 操作に人員を要するが, 必要な人員を想定した 手順が確立され, それに基づき対応するため, 悪 影響なし。 ・補給水系を用いた格納容器下部注水は, 電源を 要するが, 他の設備の使用に悪影響が生じない よう必要な電源を確保できる場合のみ使用す る。
	安全弁によるペDESTAL排水系及び 液体廃棄物処理系配管内の減圧	○	・安全弁はペDESTAL排水系の上部から分岐した ラインに設置するため設置高さの関係より排水 経路の阻害を行わないことから, 使用による悪 影響なし。 ・安全弁はペDESTAL排水系及び液体廃棄物処理 系配管と同等の設計 (圧力・温度・耐震性等) と していることから, 接続している主配管や周辺 配管・機器に対して, 使用による悪影響なし。	○	・安全弁の作動圧力は通常作用しない値を設定 しており, 水頭圧等による誤作動は無く, また 安全弁が作動した後も配管内の圧力を解放後 すぐに閉じた状態にもどるため, R P V破損時 の格納容器床ドレンサンプの水位維持は可能 であることから, 使用による悪影響なし。	—	・安全弁は操作が不要なことから, リソースの 消費なし。
52(1.9)	格納容器圧力逃がし装置による原子 炉格納容器内の減圧及び除熱 (第一 弁 (S/C側) バイパス弁, 第一弁 (D/W側) バイパス弁)	—	・第一弁バイパス弁は, 格納容器ベント実施を 想定した設計条件としていることから, 使用に よる悪影響なし。	—	・第一弁バイパス弁は, 格納容器ベント実施を 想定した設計条件としていることから, 使用に よる悪影響なし。	○	・第一弁バイパス弁を使用した格納容器圧力逃 がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び 除熱の操作に人員を要するが, 必要な人員を 想定した手順が確立され, それに基づき対応す るため, 悪影響なし。 ・第一弁バイパス弁を使用した格納容器圧力逃 がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び 除熱は, 電源を要するが, 他の設備の使用に 悪影響が生じないよう必要な電源を確保でき る場合のみ使用する。
	可燃性ガス濃度制御系による原子炉 格納容器内の水素濃度制御	—	・可燃性ガス濃度制御系は, 設計基準対象施設 として使用する場合と同じ系統構成で使用す ることから, 使用による悪影響なし。	—	・可燃性ガス濃度制御系は, 設計基準対象施設 として使用する場合と同じ系統構成で使用す ることから, 使用による悪影響なし。	○	・可燃性ガス濃度制御系の操作に人員を要する が, 必要な人員を想定した手順が確立され, それに基づき対応するため, 悪影響なし。 ・可燃性ガス濃度制御系は, 電源を要するが, 他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要 な電源を確保できる場合のみ使用する。
	格納容器雰囲気モニタによる原子炉 格納容器内の水素濃度及び酸素濃度 監視	—	・格納容器雰囲気モニタは, 設計基準対象施設 として使用する場合と同じ系統構成で使用す ることから, 使用による悪影響なし。	—	・格納容器雰囲気モニタは, 設計基準対象施設 として使用する場合と同じ系統構成で使用す ることから, 使用による悪影響なし。	○	・格納容器雰囲気モニタの操作に人員を要する が, 必要な人員を想定した手順が確立され, それに基づき対応するため, 悪影響なし。 ・格納容器雰囲気モニタは, 電源を要するが, 他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要 な電源を確保できる場合のみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
53(1.10)	格納容器頂部注水系（可搬型）	○	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉格納容器温度が200℃のような過温状態で常温の水を原子炉ウエルに注水することから、原子炉格納容器頂部を急冷することによる銅材部の熱収縮による応力発生に伴う原子炉格納容器閉じ込め機能への影響が懸念されるが、原子炉格納容器頂部締付ボルト冷却時の発生応力を評価した結果、ボルトが急冷された場合でも応力値は降伏応力を下回っていることからボルトが破損することはない。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉格納容器頂部を冷却することにより、原子炉格納容器トップヘッドフランジからの水素漏えいを防ぐことから、静的触媒式水素再結合器が設置されている原子炉建屋原子炉棟6階に、原子炉格納容器内の水素が直接漏えいしない傾向になることによる、原子炉建屋水素爆発防止機能への影響が懸念されるが、水素の漏えい箇所を原子炉建屋原子炉棟下層階（2階及び地下1階）のみとして原子炉建屋原子炉棟内の水素挙動を評価し、可燃限界に至ることはないことが確認できているため、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能に悪影響を与えない。 原子炉格納容器頂部を冷却することにより、原子炉ウエルに溜まった水が蒸発することから、原子炉建屋原子炉棟に水蒸気が発生することによる、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能への影響が懸念されるが、原子炉建屋原子炉棟6階に水蒸気が追加で流入した場合の原子炉建屋原子炉棟内の水素挙動を評価し、可燃限界に至ることはないことが確認できているため、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能に悪影響を与えない。 原子炉ウエルに注水し原子炉格納容器頂部を冷却するため、原子炉格納容器を除熱することによる原子炉格納容器負圧破損への影響が懸念されるが、原子炉ウエルに注水し原子炉格納容器頂部を冷却することによる原子炉格納容器除熱効果は小さいため、原子炉格納容器を負圧にするような悪影響はない。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 格納容器頂部注水系（可搬型）による原子炉ウエル部への注水操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順を準備しており、手順に基づいた対応を行うため悪影響はない。 格納容器頂部注水系（可搬型）による原子炉ウエル部への注水操作は、淡水を要するが、淡水の使用量は、水源である代替淡水貯槽又は西側淡水貯水設備が保有する水量に比べて十分小さく悪影響はない。 格納容器頂部注水系（可搬型）による原子炉ウエル部への注水操作は、電源又は燃料を要するが、他の設備の使用に悪影響を及ぼさないよう必要な電源又は燃料を確保できる場合のみ使用する。
	格納容器頂部注水系（常設）	○	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉格納容器温度が200℃のような過温状態で常温の水を原子炉ウエルに注水することから、原子炉格納容器頂部を急冷され、銅材部の熱収縮による応力発生に伴う原子炉格納容器閉じ込め機能への影響が懸念されるが、原子炉格納容器頂部締付ボルト冷却時の発生応力を評価した結果、ボルトが急冷された場合でも応力値は降伏応力を下回っていることからボルトが破損することはない。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉格納容器頂部を冷却することにより、原子炉格納容器トップヘッドフランジからの水素漏えいを防ぐことから、静的触媒式水素再結合器が設置されている原子炉建屋原子炉棟6階に、原子炉格納容器内の水素が直接漏えいしない傾向になることによる、原子炉建屋水素爆発防止機能への影響が懸念されるが、水素の漏えい箇所を原子炉建屋原子炉棟下層階（2階及び地下1階）のみとして原子炉建屋原子炉棟内の水素挙動を評価し、可燃限界に至ることはないことが確認できているため、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能に悪影響を与えない。 原子炉格納容器頂部を冷却することにより、原子炉ウエルに溜まった水が蒸発することから、原子炉建屋原子炉棟に水蒸気が発生することによる、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能への影響が懸念されるが、原子炉建屋原子炉棟6階に水蒸気が追加で流入した場合の原子炉建屋原子炉棟内の水素挙動を評価し、可燃限界に至ることはないことが確認できているため、原子炉建屋原子炉棟水素爆発防止機能に悪影響を与えない。 原子炉ウエルに注水し原子炉格納容器頂部を冷却するため、原子炉格納容器を除熱することによる原子炉格納容器負圧破損への影響が懸念されるが、原子炉ウエルに注水し原子炉格納容器頂部を冷却することによる原子炉格納容器除熱効果は小さいため、原子炉格納容器を負圧にするような悪影響はない。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 格納容器頂部注水系（常設）による原子炉ウエル部への注水操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順を準備しており、手順に基づいた対応を行うため悪影響はない。 格納容器頂部注水系（常設）による原子炉ウエル部への注水操作は、淡水を要するが、淡水の使用量は、水源である代替淡水貯槽が保有する水量に比べて十分小さく悪影響はない。 格納容器頂部注水系（常設）による原子炉ウエル部への注水操作は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響を及ぼさないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
54(1.11)	補給水系による使用済燃料プール注水（復水移送ポンプ、復水貯蔵タンク）	—	<ul style="list-style-type: none"> 補給水系による使用済燃料プール注水での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用することから、使用による悪影響なし。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 水源である復水貯蔵タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 補給水系による使用済燃料プール注水の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 補給水系による使用済燃料プール注水は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料及び電源を確保できる場合のみ使用する。
	消火系による使用済燃料プール注水（電動駆動消火ポンプ、ディーゼル駆動消火ポンプ、ろ過水貯蔵タンク、多目的タンク）	—	<ul style="list-style-type: none"> 消火系による使用済燃料プール注水での流路は、設計基準対象施設としての設計条件下で使用することから、使用による悪影響なし。 消火系による消火が必要な火災が発生していない場合のみ使用することから、使用による悪影響なし。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 水源であるろ過水貯蔵タンク及び多目的タンクの破損により、溢水が生じる可能性があるが、溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから、悪影響なし。 	○	<ul style="list-style-type: none"> 消火系による使用済燃料プール注水の操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 消火系による使用済燃料プール注水は、燃料及び電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料及び電源を確保できる場合のみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
55(1.12)	大気への放射性物質の拡散抑制効果の確認（ガンマカメラ，サーモカメラ）	－	・ガンマカメラ及びサーモカメラは，他の設備と独立して使用することから，使用による悪影響なし。	－	・ガンマカメラ及びサーモカメラは，他の設備と独立して使用することから，使用による悪影響なし。	○	・ガンマカメラ及びサーモカメラの使用に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。
	海洋への放射性物質の拡散抑制（放射性物質吸着材）	－	・放射性物質吸着材は，他の設備と独立して使用することから，使用による悪影響なし。	－	・放射性物質吸着材は，他の設備と独立して使用することから，使用による悪影響なし。	○	・放射性物質吸着材の設置に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。
	初期対応における延焼防止処置（化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車，泡消火薬剤容器（消防車用），消火栓（原水タンク））	－	・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車，泡消火薬剤容器（消防車用），消火栓（原水タンク）は，他の設備と独立して使用することから，使用による悪影響なし。	○	・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車，泡消火薬剤容器（消防車用），消火栓（原水タンク）は，他の設備のアクセス性を阻害しないように設置すること，又は移動が可能であることから，悪影響なし。 ・原水タンクの破損により，溢水が生じる可能性があるが，溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから，悪影響なし。	○	・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車及び泡消火薬剤容器（消防車用）の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車及び泡消火薬剤容器（消防車用）は，水を要するが，使用可能な水源を選択して使用することから，悪影響なし。 ・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車及び泡消火薬剤容器（消防車用）は，燃料を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。
56(1.13)	初期対応における延焼防止処置（化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車，泡消火薬剤容器（消防車用），防火水槽）	－	・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車，泡消火薬剤容器（消防車用），防火水槽は，他の設備と独立して使用することから，使用による悪影響なし。	○	・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車，泡消火薬剤容器（消防車用），防火水槽は，他の設備のアクセス性を阻害しないように設置すること，又は移動が可能であることから，悪影響なし。	○	・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車及び泡消火薬剤容器（消防車用）の操作に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。 ・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車及び泡消火薬剤容器（消防車用）は，水を要するが，使用可能な水源を選択して使用することから，悪影響なし。 ・化学消防自動車，水槽付消防ポンプ自動車及び泡消火薬剤容器（消防車用）は，燃料を要するが，他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。
	多目的タンク ろ過水貯蔵タンク 原水タンク 純水貯蔵タンク	－	・多目的タンク，ろ過水貯蔵タンク，原水タンク及び純水貯蔵タンクは，他の水源であるサプレッション・チェンバ，代替淡水貯槽及び西側淡水貯水設備と独立した設備であることから，使用による悪影響なし。	○	・多目的タンク，ろ過水貯蔵タンク，原水タンク及び純水貯蔵タンクの破損により，溢水が生じる可能性があるが，溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから，悪影響なし。	○	・多目的タンク，ろ過水貯蔵タンク，原水タンク及び純水貯蔵タンクを水源として使用する場合に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。
	復水貯蔵タンク	－	・復水貯蔵タンクは，他の水源であるサプレッション・チェンバ，代替淡水貯槽及び西側淡水貯水設備と独立した設備であることから，使用による悪影響なし。	○	・復水貯蔵タンクの破損により，溢水が生じる可能性があるが，溢水評価により他の設備の機能に影響を及ぼさないことを確認していることから，悪影響なし。	○	・復水貯蔵タンクを水源として使用する場合に人員を要するが，必要な人員を想定した手順が確立され，それに基づき対応するため，悪影響なし。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1) 直接的影響		(2) 間接的影響		(3) 発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
57(1.14)	メタルクラッド開閉装置 2 E	○	・メタルクラッド開閉装置 2 E は、保護継電器等により電氣的波及影響を防止できるため、使用による悪影響なし。	○	・メタルクラッド開閉装置 2 E は、保護継電器等により電氣的波及影響を防止できるため、使用による悪影響なし。	○	・メタルクラッド開閉装置 2 E の系統操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・高圧炉心スプレー系ディーゼル発電機が使用可能かつ、高圧炉心スプレー系ポンプを停止することが可能な場合にのみ使用する。
	緊急時対策室建屋ガスタービン発電機による給電	○	・緊急時対策室建屋ガスタービン発電機による給電先の電気設備は、保護継電装置等により電氣的波及を防止できるため、使用による悪影響なし。	—	・緊急時対策室建屋ガスタービン発電機による給電は、給電先の電気設備の設計条件下で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・緊急時対策室建屋ガスタービン発電機による給電操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・緊急時対策室建屋ガスタービン発電機による給電は、燃料を要するが、他の設備の仕様に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。
	可搬型代替低圧電源車（水処理建屋常用MCC経由）による給電	○	・可搬型代替低圧電源車（水処理建屋常用MCC経由）による給電先の電気設備は、保護継電装置等により電氣的波及を防止できるため、使用による悪影響なし。	—	・可搬型代替低圧電源車（水処理建屋常用MCC経由）による給電は、給電先の電気設備の設計条件下で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・可搬型代替低圧電源車（水処理建屋常用MCC経由）による給電操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・可搬型代替低圧電源車（水処理建屋常用MCC経由）による給電は、燃料を要するが、他の設備の仕様に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。
	可搬型代替低圧電源車（屋内開閉所常用MCC経由）による給電	○	・可搬型代替低圧電源車（屋内開閉所常用MCC経由）による給電先の電気設備は、保護継電装置等により電氣的波及を防止できるため、使用による悪影響なし。	—	・可搬型代替低圧電源車（屋内開閉所常用MCC経由）による給電は、給電先の電気設備の設計条件下で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・可搬型代替低圧電源車（屋内開閉所常用MCC経由）による給電操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・可搬型代替低圧電源車（屋内開閉所常用MCC経由）による給電は、燃料を要するが、他の設備の仕様に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。
	可搬型代替注水大型ポンプ	—	・可搬型代替注水大型ポンプは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・可搬型代替注水大型ポンプは、他の設備のアクセス性を阻害しないように設置すること、又は移動が可能であることから、悪影響なし。	○	・可搬型代替注水大型ポンプは、操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・可搬型代替注水大型ポンプは、燃料を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な燃料を確保できる場合のみ使用する。
	直流125V予備充電器	—	・直流125V予備充電器は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・予備充電器は、接続先の電気設備の設計条件下で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・直流125V予備充電器を用いた非常用所内電気設備への給電に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・直流125V予備充電器を用いた非常用所内電気設備への給電は、メタルクラッド開閉装置 2 C・2 D が使用不能であるが、高圧炉心スプレー系ディーゼル発電機が使用可能な場合にのみ使用する。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
58(1.15)	常用計器	—	・常用計器は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・常用計器は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・常用計器の監視に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・常用計器は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	常用代替計器	—	・常用代替計器は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・常用代替計器は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・常用代替計器の監視に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・常用代替計器は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	プロセス計算機	—	・プロセス計算機による記録は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・プロセス計算機による記録は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・プロセス計算機による記録に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・プロセス計算機による記録は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	放射線管理計算機	—	・放射線管理計算機による記録は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・放射線管理計算機による記録は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・放射線管理計算機による記録に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・放射線管理計算機による記録は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	記録計	—	・記録計による記録は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・記録計による記録は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・記録計による記録に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・記録計による記録は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
59(1.16)	原子炉建屋外側ブローアウトパネルの閉止による居住性の確保（ブローアウトパネル強制開放装置）	—	・ブローアウトパネル強制開放装置による原子炉建屋外側ブローアウトパネル強制開放は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・ブローアウトパネル強制開放装置は、原子炉建屋外側ブローアウトパネルが完全に開放していない状況で使用することから、使用による悪影響なし。	○	・ブローアウトパネル強制開放装置による原子炉建屋外側ブローアウトパネル強制開放に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1)直接的影響		(2)間接的影響		(3)発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
60(1.17)	モニタリング・ポスト	—	・モニタリング・ポストは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・モニタリング・ポストは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・モニタリング・ポストの運転には電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。 ・モニタリング・ポストによる監視に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。
	放射能観測車	—	・放射能観測車は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・放射能観測車は、他の設備のアクセス性を阻害しないように設置すること、又は移動が可能であることから、悪影響なし。	○	・放射能観測車の使用には燃料及び人員を要するが、他の設備に影響を及ぼさない範囲で使用するため、悪影響なし。
	Ge γ線多重波高分析装置	—	・Ge γ線多重波高分析装置は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・Ge γ線多重波高分析装置は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・Ge γ線多重波高分析装置の使用には電源及び人員を要するが、他の設備に影響を及ぼさない範囲で使用するため、悪影響なし。
	ガスフロー式カウンタ	—	・ガスフロー式カウンタは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・ガスフロー式カウンタは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・ガスフロー測定装置の使用には電源及び人員を要するが、他の設備に影響を及ぼさない範囲で使用するため、悪影響なし。
	排気筒モニタ	—	・排気筒モニタは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・排気筒モニタは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・排気筒モニタによる監視に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・排気筒モニタによる監視は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	液体廃棄物処理系出口モニタ	—	・液体廃棄物処理系出口モニタは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・液体廃棄物処理系出口モニタは、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・液体廃棄物処理系出口モニタによる監視に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・液体廃棄物処理系出口モニタによる監視は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	気象観測設備	—	・気象観測設備は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・気象観測設備は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・気象観測設備の使用には電源を要するが、他の設備に影響を及ぼさない範囲で使用するため、悪影響なし。 ・気象観測設備による監視に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。
	無停電電源装置	—	・無停電電源装置は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・無停電電源装置は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・無停電電源装置は操作が不要なことから、リソースの消費なし。
61 (1.18)	通信連絡設備 (無線連絡設備(固定型)、 送受信器(ページング)、 電力保安通信用電話設備(固定電話機、PHS 端末及びFAX)、 テレビ会議システム(社内)、 加入電話設備(加入電話及び加入FAX)、 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向)))	—	・無線連絡設備(固定型)、送受信器(ページング)、電力保安通信用電話設備(固定電話機、PHS 端末及びFAX)、テレビ会議システム(社内)、加入電話設備(加入電話及び加入FAX)、専用電話設備(専用電話(ホットライン) (自治体向))は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	—	・無線連絡設備(固定型)、送受信器(ページング)、電力保安通信用電話設備(固定電話機、PHS 端末及びFAX)、テレビ会議システム(社内)、加入電話設備(加入電話及び加入FAX)、専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))は、他の設備と独立して使用することから、使用による悪影響なし。	○	・テレビ会議システム(社内)、無線連絡設備(固定型)、送受信器(ページング)、電力保安通信用電話設備(固定電話機、PHS 端末及びFAX)、テレビ会議システム(社内)、加入電話設備(加入電話及び加入FAX)、専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))の操作に人員を要するが、対応可能な範囲内で操作を行うため、悪影響なし。 ・無線連絡設備(固定型)、送受信器(ページング)、電力保安通信用電話設備(固定電話機、PHS 端末及びFAX)、テレビ会議システム(社内)、加入電話設備(加入電話及び加入FAX)、専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))は、電源を要するが、他の設備の使用に悪影響が生じないよう必要な電源を確保できる場合のみ使用する。
	緊急時対策所用可搬型代替低圧電源車	—	・緊急時対策所用可搬型代替低圧電源車による給電先の電源設備は、保護継電装置等により電氣的波及影響を防止できるため、使用による悪影響なし、	—	・緊急時対策所用可搬型代替低圧電源車による給電は、給電先の電気設備の設計条件下で使用することから使用による悪影響なし。	○	・緊急時対策所用可搬型代替低圧電源車による給電操作に人員を要するが、必要な人員を想定した手順が確立され、それに基づき対応するため、悪影響なし。 ・緊急時対策所用可搬型代替低圧電源車による給電は、燃料を要するが、緊急時対策所用代替電源設備である緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクの燃料を使用するため、他の設備に悪影響なし。

条文番号 技術的 能力番号	自主対策設備	(1) 直接的影響		(2) 間接的影響		(3) 発電所におけるリソースの消費	
		検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果	検討 要否	検討結果
62(1.19)	通信連絡設備 (無線連絡設備(固定型), 送受信器(ページング), 電力保安通信用電話設備(固定電話機, PHS端末及びFAX), 加入電話設備(加入電話及び加入FAX), テレビ会議システム(社内), 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向)))	—	・無線連絡設備(固定型), 送受信器(ページング), 電力保安通信用電話設備(固定電話機, PHS 端末及びFAX), テレビ会議システム(社内), 加入電話設備(加入電話及び加入FAX), 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))は, 他の設備と 独立して使用することから, 使用による悪影響なし。	—	・無線連絡設備(固定型), 送受信器(ページング), 電力保安通信用電話設備(固定電話機, PHS 端末及びFAX), テレビ会議システム(社内), 加入電話設備(加入電話及び加入FAX), 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))は, 他の設備と独立して 使用することから, 使用による悪影響なし。	○	・テレビ会議システム(社内), 無線連絡設備 (固定型), 送受信器(ページング), 電力保安 通信用電話設備(固定電話機, PHS 端末及びFAX), テレビ会議システム(社内), 加入電話設備(加入電話及び加入FAX), 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))の操作に人員を要するが, 対応可能な範囲内で操作を行うため, 悪影響 なし。 ・無線連絡設備(固定型), 送受信器(ページ ング), 電力保安通信用電話設備(固定電話機, PHS端末及びFAX), テレビ会議システム(社 内), 加入電話設備(加入電話及び加入FAX), 専用電話設備(専用電話(ホットライン) (地方公共団体向))は, 電源を要するが, 他 の設備の使用に悪影響が生じないよう必要 な電源を確保できる場合のみ使用する。
その他	長期安定冷却設備(可搬型ポンプ, 可搬型熱交換器, 可搬型代替注水大 型ポンプ)	○	・長期安定冷却設備は, 設備の健全性を 確認した条件下で使用することから, 使用 による悪影響なし。	○	・内部に高濃度の放射性物質を含む流体 が流れることにより, 機器周囲の放射線 量が上昇する場合は, 必要に応じて遮蔽 体を設置する等の被ばく低減対策を講ず ることから, 悪影響なし。 ・長期安定冷却設備は, 他の設備のアクセ ス性を阻害しないように設置すること, 又 は移動が可能であることから, 悪影響なし。	○	・長期安定冷却設備の操作に人員を要する が, 必要な人員を想定した手順が確立さ れ, それに基づき対応するため, 悪影響な し。 ・長期安定冷却設備は, 燃料及び電源を要 するが, 他の設備の使用に悪影響が生じ ないよう必要な燃料及び電源を確保で きる場合のみ使用する。
	バックアップシール材(トップヘッ ドフランジへの塗布)	○	・塗布するフランジ面に設置されたシール 材の押し込み量に影響を与える可能性が あるが, 試験体を用いた開口量確認の結 果, 影響が無視できる程度であると確認 したため, 使用による悪影響なし。 ・塗布するフランジ面に過大な応力を作用 させる可能性があるが, バックアップシ ール材からの荷重の影響が無視できる程 度であると確認したため, 使用による悪影 響なし。 ・塗布するフランジ面に設置されたシール 材とバックアップシール材との化学反応 が生じる可能性はあるが, フランジモデ ル試験による気密性確認において, 気密 性が確認できていることから, 使用によ る悪影響なし。	—	・バックアップシール材は, 他の設備と 独立して使用することから, 使用による 悪影響なし。	—	・バックアップシール材は操作が不要な ことから, リソースの消費なし。

共－10 設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性
並びに位置的分散の整理について

「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈」にて、設計基準事故対処設備に対して、多様性及び独立性を有し、位置的分散を図ることが要求されている以下の条文について、重大事故等対処設備の多様性及び独立性並びに位置的分散の状況を整理する。

- ・ 第 47 条（原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備）
- ・ 第 48 条（最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備）
- ・ 第 49 条（原子炉格納容器内の冷却等のための設備）
- ・ 第 57 条（電源設備）

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 47 条 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
常設低圧代替注水系ポンプ	低圧代替注水系（常設） による原子炉注水	残留熱除去系（低圧注水系） 低圧炉心スプレイ系	○	○	○	
代替淡水貯槽 [水源]		サプレッション・チェンバ				
低圧代替注水系（常設）	低圧代替注水系（常設） による残存溶融炉心の 冷却	—	—	—	—	常設重大事故緩和設備であること から、代替する機能を有する主要 な設計基準事故対処設備はない。
可搬型代替注水中型ポンプ	低圧代替注水系（可搬 型）による原子炉注水	残留熱除去系（低圧注水系） 低圧炉心スプレイ系	○	○	○	
可搬型代替注水大型ポンプ		サプレッション・チェンバ				
西側淡水貯水設備 [水源]						
代替淡水貯槽 [水源]						
低圧代替注水系（可搬型）	低圧代替注水系（可搬 型）による残存溶融炉心の 冷却	—	—	—	—	常設重大事故緩和設備であること から、代替する機能を有する主要 な設計基準事故対処設備はない。
代替循環冷却系ポンプ	代替循環冷却系による 残存溶融炉心の冷却	—	—	—	—	常設重大事故緩和設備であること から、代替する機能を有する主要 な設計基準事故対処設備はない。
残留熱除去系熱交換器						
サプレッション・チェンバ [水 源]						
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（低圧注水 系）による原子炉注水	（残留熱除去系（低圧注水系）） 低圧炉心スプレイ系	—	—	—	重大事故等時も設計基準事故対処 設備と同一の機能で使用するも の。
残留熱除去系熱交換器		（サプレッション・チェンバ）				
サプレッション・チェンバ [水 源]						
低圧炉心スプレイ系ポンプ	低圧炉心スプレイ系に よる原子炉注水	（低圧炉心スプレイ系） 残留熱除去系（低圧注水系）	—	—	—	重大事故等時も設計基準事故対処 設備と同一の機能で使用するも の。
サプレッション・チェンバ [水 源]		（サプレッション・チェンバ）				

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 47 条 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）による原子炉除熱	（残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）） （原子炉圧力容器）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
残留熱除去系熱交換器						
原子炉圧力容器〔水源〕						
緊急用海水ポンプ	緊急用海水系	残留熱除去系海水系	○	○	○	
緊急用海水系ストレーナ						
残留熱除去系海水系ポンプ	残留熱除去系海水系	（残留熱除去系海水系）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
残留熱除去系海水系ストレーナ						
貯留堰	非常用取水設備	（貯留堰）	-	-	-	残留熱除去系海水ポンプ等の流路となる。
取水構造物※1		（取水路，取水ピット）				
S A用海水ピット取水塔		取水路，取水ピット	○	○	○	緊急用海水ポンプ等の流路となる。
海水引込み管						
S A用海水ピット						
緊急用海水取水管						
緊急用海水ポンプピット						

※1 取水路及び取水ピットの総称

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
フィルタ装置	格納容器圧力逃がし装置による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系） 残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）	○	○	○	
第一弁（S/C側）						
第一弁（D/W側）						
第二弁						
第二弁バイパス弁						
遠隔人力操作機構						
第二弁操作室遮蔽						
第二弁操作室空気ポンプユニット（空気ポンプ）						
第二弁操作室差圧計※1						
圧力開放板						
窒素供給装置						
窒素供給装置用電源車						
フィルタ装置遮蔽						
配管遮蔽						
移送ポンプ						
可搬型代替注水中型ポンプ						
可搬型代替注水大型ポンプ						
西側淡水貯水設備 [水源]						
代替淡水貯槽 [水源]						
第一弁（S/C側）	耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系） 残留熱除去系（サブプレッション・プール冷却系）	○	○	○	
第一弁（D/W側）						
耐圧強化ベント系一次隔離弁						
耐圧強化ベント系二次隔離弁						
遠隔人力操作機構						

※1 計測器本体を示すため計器名を記載

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 48 条 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）による原子炉除熱	（残留熱除去系（原子炉停止時冷却系）） （原子炉圧力容器）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
残留熱除去系熱交換器						
原子炉圧力容器 [水源]						
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（サプレッション・プール冷却系）によるサプレッション・プール水の除熱	（残留熱除去系（サプレッション・プール冷却系）） （サプレッション・チェンバ）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
残留熱除去系熱交換器						
サプレッション・チェンバ [水源]						
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）による原子炉格納容器内の除熱	（残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却系）） （サプレッション・チェンバ）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
残留熱除去系熱交換器						
サプレッション・チェンバ [水源]						
残留熱除去系海水系ポンプ	残留熱除去系海水系による除熱	（残留熱除去系海水系）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
残留熱除去系海水系ストレーナ						
緊急用海水ポンプ	緊急用海水系による除熱	残留熱除去系海水系	○	○	○	
緊急用海水系ストレーナ						
貯留堰	非常用取水設備	（貯留堰）	-	-	-	残留熱除去系海水ポンプ等の流路となる。
取水構造物 ^{※1}		（取水路，取水ピット）				
S A用海水ピット取水塔		取水路，取水ピット	○	○	○	緊急用海水ポンプ等の流路となる。
海水引込み管						
S A用海水ピット						
緊急用海水取水管						
緊急用海水ポンプピット						

※1 取水路及び取水ピットの総称

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 49 条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
常設低圧代替注水系ポンプ	代替格納容器スプレイ 冷却系（常設）による原 子炉格納容器内の冷却	残留熱除去系（格納容器スプレイ 冷却系）	○	○	○	
代替淡水貯槽 [水源]		残留熱除去系（サブプレッショ ン・プール冷却系）				
可搬型代替注水中型ポンプ	代替格納容器スプレイ 冷却系（可搬型）による 原子炉格納容器内の冷 却	残留熱除去系（格納容器スプレイ 冷却系）	○	○	○	
可搬型代替注水大型ポンプ		残留熱除去系（サブプレッショ ン・プール冷却系）				
西側淡水貯水設備 [水源]		サブプレッショ ン・チェンバ				
代替淡水貯槽 [水源]						
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（格納容器 スプレイ冷却系）による 格納容器内の除熱	（残留熱除去系（格納容器スプレ イ冷却系））	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処 設備と同一の機能で使用するも の。
残留熱除去系熱交換器		（サブプレッショ ン・チェンバ）				
サブプレッショ ン・チェンバ [水 源]						
残留熱除去系ポンプ	残留熱除去系（サブプレ ッショ ン・プール冷却系） によるサブプレッショ ン・ プール水の除熱	（残留熱除去系（サブプレッショ ン・ プール冷却系））	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処 設備と同一の機能で使用するも の。
残留熱除去系熱交換器		（サブプレッショ ン・チェンバ）				
サブプレッショ ン・チェンバ [水 源]						
緊急用海水ポンプ	緊急用海水系による除 熱	残留熱除去系海水系	○	○	○	
緊急用海水系ストレナ						
残留熱除去系海水系ポンプ	残留熱除去系海水系	（残留熱除去系海水系）	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処 設備と同一の機能で使用するも の。
残留熱除去系海水系ストレ ナ						

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 49 条 原子炉格納容器内の冷却等のための設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
貯留堰	非常用取水設備	(貯留堰)	-	-	-	残留熱除去系海水ポンプ等の流路となる。
取水構造物※1		(取水路, 取水ピット)				
S A用海水ピット取水塔		取水路, 取水ピット	○	○	○	緊急用海水ポンプ等の流路となる。
海水引込み管						
S A用海水ピット						
緊急用海水取水管						
緊急用海水ポンプピット						

※1 取水路及び取水ピットの総称

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 57 条 電源設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
常設代替高压電源装置	常設代替交流電源設備 による給電	2C・2D非常用ディーゼル発電機, 高压炉心スプレイ系ディーゼル 発電機	○	○	○	
燃料給油設備（軽油貯蔵タンク）						
燃料給油設備（常設代替高压電源装置燃料移送ポンプ）						
可搬型代替低压電源車	可搬型代替交流電源設備 による給電	2C・2D非常用ディーゼル発電機, 高压炉心スプレイ系ディーゼル 発電機	○	○	○	
燃料給油設備（可搬型設備用軽油タンク）						
燃料給油設備（タンクローリ）						
125V系蓄電池A系	所内常設直流電源設備 による給電	2C・2D非常用ディーゼル発電機, 高压炉心スプレイ系ディーゼル 発電機	○	○	○	
125V系蓄電池B系						
可搬型代替低压電源車	可搬型代替直流電源設備 による給電	125V系蓄電池A系・B系・HPCS系	○	○	○	
可搬型整流器						
燃料給油設備（可搬型設備用軽油タンク）						
燃料給油設備（タンクローリ）						
緊急用M/C	代替所内電気設備による給電	非常用所内電気設備	○	○	○	
緊急用P/C						
緊急用MCC						
緊急用電源切替盤						
緊急用直流125V主母線盤						
緊急用125V系蓄電池		125V系蓄電池A系・B系・HPCS系	○	○	○	

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 57 条 電源設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
2 C 非常用ディーゼル発電機	非常用交流電源設備	(2 C 非常用ディーゼル発電機)	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
2 D 非常用ディーゼル発電機		(2 D 非常用ディーゼル発電機)				
高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機		(高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機)				
2 C 非常用ディーゼル発電機 燃料油デイトンク		(2 C 非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク)				
2 D 非常用ディーゼル発電機 燃料油デイトンク		(2 D 非常用ディーゼル発電機燃料油デイトンク)				
高圧炉心スプレイ系ディーゼル 発電機燃料油デイトンク		(高圧炉心スプレイ系ディーゼル 発電機燃料油デイトンク)				
2 C 非常用ディーゼル発電機 用海水ポンプ		(2 C 非常用ディーゼル発電機用 海水ポンプ)				
2 D 非常用ディーゼル発電機 用海水ポンプ		(2 D 非常用ディーゼル発電機用 海水ポンプ)				
高圧炉心スプレイ系ディーゼル 発電機用海水ポンプ		(高圧炉心スプレイ系ディーゼル 発電機用海水ポンプ)				
軽油貯蔵タンク		(軽油貯蔵タンク)				
2 C 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ		(2 C 非常用ディーゼル発電機燃 料移送ポンプ)				
2 D 非常用ディーゼル発電機 燃料移送ポンプ		(2 D 非常用ディーゼル発電機燃 料移送ポンプ)				
高圧炉心スプレイ系ディーゼル 発電機燃料移送ポンプ		(高圧炉心スプレイ系ディーゼル 発電機燃料移送ポンプ)				

設計基準事故対処設備に対する多様性及び独立性並びに位置的分散の整理表

第 57 条 電源設備

重大事故等対処設備	系統機能	重大事故等対処設備が 代替する機能を有する 主要な設計基準事故対処設備等	多様性	独立性	位置的分散	備考
125V系蓄電池A系	非常用直流電源設備	(125V系蓄電池A系)	-	-	-	重大事故等時も設計基準事故対処設備と同一の機能で使用するもの。
125V系蓄電池B系		(125V系蓄電池B系)				
125V系蓄電池HPCS系		(125V系蓄電池HPCS系)				
中性子モニタ用蓄電池A系		(中性子モニタ用蓄電池A系)				
中性子モニタ用蓄電池B系		(中性子モニタ用蓄電池B系)				
可搬型設備用軽油タンク※ ¹	燃料給油設備による給油	(軽油貯蔵タンク), 2C・2D非常用ディーゼル発電機燃料移送ポンプ, 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料移送ポンプ	○	○	○	
タンクローリ※ ¹						
軽油貯蔵タンク						
常設代替高圧電源装置燃料移送ポンプ						

※¹ ホイールローダ, 可搬型代替注水中型ポンプ, 可搬型代替注水大型ポンプ, 可搬型代替注水大型ポンプ(放水用)及び窒素供給装置用電源車にも燃料を給油する設備として使用する。

共－11 共用に関する設計上の考慮について

重大事故等対処設備は、二以上の発電用原子炉施設において共用しない設計とする。ただし、二以上の発電用原子炉施設と共用することによって当該二以上の発電用原子炉施設の安全性が向上する場合であって、同一の発電所等内の他の発電用原子炉施設に対して悪影響を及ぼさない場合は、共用できる設計とする。

したがって、二以上の発電用原子炉施設と共用する重大事故等対処設備について、共用することによって当該二以上の発電用原子炉施設の安全性が向上すること、及び他の発電用原子炉施設に対して悪影響を及ぼさないことについて確認する。

○重大事故等対処設備（1 / 2）

共用設備 (条文)	共用の理由		備考
	安全性の向上	他施設へ悪影響を及ぼさない	
緊急時対策所 (第 61 条)	緊急時対策所は、東海第二発電所の重大事故等発生時に廃止措置中の東海発電所の事故が同時に発生した場合において、同一スペースを共用することにより、東海第二発電所及び東海発電所の災害対策本部を別々のスペースとした場合に生じる情報共有の遅延や遅れを防止することができ、安全性の向上が図れる。	非常用換気系については、東海第二発電所及び東海発電所の同時発災を考慮した体制を考慮した容量としており、共用による悪影響はない。 発電機等は、東海第二発電所及び東海発電所の同時発災を考慮した体制を収容する緊急時対策所建屋の負荷を考慮して設計しており、共用により悪影響を及ぼさない。	

○重大事故等対処設備（2 / 2）

共用設備 (条文)	共用の理由		備考
	安全性の向上	他施設へ悪影響を及ぼさない	
通信連絡設備 (第 62 条)	衛星電話設備（固定型）及び統合原子力防災ネットワークに接続する通信連絡設備（テレビ会議，IP 電話及び IP-FAX）は，同一の端末を使用することにより，端末を変更する場合に生じる情報共有の遅延を防止することができ，安全性の向上が図れる。	各設備は，共用により悪影響を及ぼさないよう，東海発電所及び東海第二発電所の使用する要員が通信連絡するために必要な容量を確保する設計とする。	

44-1 S A設備基準適合性 一覽表

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表（常設）

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		A T W S 緩和設備 代替制御棒挿入機能		類型化区分	
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性 環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉建屋原子炉棟内 その他建屋内	B, C
			海水	海水を通水しない	対象外
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—
			関連資料	44-3 配置図	
		第2号	操作性	中央制御室操作	A
			関連資料	44-3 配置図	
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	計測制御設備	J
			関連資料	44-5 試験検査	
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外
	関連資料		44-4 系統図		
	第5号	悪影響防止	系統設計	その他	A e
			その他(飛散物)	その他設備	対象外
			関連資料	44-8 A T W S 緩和設備について	
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B	
		関連資料	44-3 配置図		
	第2項	第1号	常設 SA の容量	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの	A
			関連資料	44-6 容量設定根拠	
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外
			関連資料	—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部 人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
			サポート系要因	異なる駆動源	B a
			関連資料	44-2 単線結線図 44-8 A T W S 緩和設備について	

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表（常設）

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		制御棒		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉格納容器内	A
				海水	海水を通水しない	対象外
				周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
				電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—
				関連資料	44-3 配置図	
		第2号	操作性	中央制御室操作	A	
			関連資料	44-3 配置図		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	その他	M	
			関連資料	44-5 試験検査		
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
	関連資料		44-4 系統図			
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d	
			その他（飛散物）	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B		
		関連資料	44-3 配置図			
	第2項	第1号	常設 SA の容量	設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B	
			関連資料	44-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部 人為事象, 溢水, 火災	(対象外)	—
				サポート系要因	別的手段	B b
				関連資料	44-4 系統図	

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表（常設）

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		制御棒駆動機構		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性 環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉格納容器内	A	
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	44-3 配置図		
		第2号	操作性	中央制御室操作	A	
			関連資料	44-3 配置図		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	その他	M	
			関連資料	44-5 試験検査		
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
	関連資料		44-4 系統図			
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d	
			その他（飛散物）	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B		
		関連資料	44-3 配置図			
	第2項	第1号	常設 SA の容量	設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B	
			関連資料	44-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部 人為事象, 溢水, 火災	(対象外)	—
				サポート系要因	別的手段	B b
				関連資料	44-4 系統図	

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表（常設）

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		制御棒駆動系水圧制御ユニット		類型化区分	
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性 環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	海水を通水しない	対象外
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料	44-3 配置図	
		第2号	操作性	中央制御室操作	A
			関連資料	44-3 配置図	
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	その他	M
			関連資料	44-5 試験検査	
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外
	関連資料		44-4 系統図		
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d
			その他（飛散物）	その他設備	対象外
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図	
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B	
		関連資料	44-3 配置図		
	第2項	第1号	常設 SA の容量	設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料	44-6 容量設定根拠	
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外
			関連資料	—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部 人為事象, 溢水, 火災	(対象外)	—
			サポート系要因	別的手段	B b
			関連資料	44-4 系統図	

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表（常設）

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		A T W S緩和設備 代替再循環系ポンプトリップ機能		類型化区分	
第43条	第1項	第1号	環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉建屋原子炉棟内 その他建屋内	B, C
			海水	海水を通水しない	対象外
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—
			関連資料	44-3 配置図	
	第2号	操作性	中央制御室操作	A	
		関連資料	44-3 配置図		
	第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	計測制御設備	J	
		関連資料	44-5 試験検査		
	第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料	44-4 系統図		
	第5号	悪影響防止	系統設計	その他	A e
			その他(飛散物)	その他設備	対象外
			関連資料	44-8 A T W S緩和設備について	
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B	
		関連資料	44-3 配置図		
	第2項	第1号	常設SAの容量	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの	A
			関連資料	44-6 容量設定根拠	
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外
			関連資料	—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部 人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
			サポート系要因	異なる駆動源	B a
	関連資料		44-2 単線結線図 44-8 A T W S緩和設備について		

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		ほう酸水注入ポンプ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
				海水	海水を通水しない	対象外
				周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
				電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—
				関連資料	44-3 配置図	
	第2号	操作性	中央制御室操作	A		
		関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図			
	第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	ポンプ	A		
		関連資料	44-5 試験検査			
	第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外		
		関連資料	44-4 系統図			
	第5号	悪影響防止	系統設計	DB施設と同じ系統構成	A d	
			その他(飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B		
		関連資料	44-3 配置図			
	第2項	第1号	常設SAの容量	設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B	
			関連資料	44-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	(対象外)	—
				サポート系要因	別的手段	B b
	関連資料			44-2 単線結線図, 44-3 配置図		

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第44条：緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		ほう酸水貯蔵タンク		類型化区分		
第43条	第1項	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B	
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	44-3 配置図		
	第2号	操作性		操作不要	対象外	
		関連資料		—		
	第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		容器	C	
		関連資料		44-5 試験検査		
	第4号	切替性		本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料		44-4 系統図		
	第5号	悪影響防止	系統設計	DB施設と同じ系統構成	A d	
			その他(飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第6号	設置場所		操作不要	対象外	
		関連資料		—		
	第2項	第1号	常設SAの容量		設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料		44-6 容量設定根拠	
		第2号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
			関連資料		—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	(対象外)	—	
			サポート系要因	別的手段	B b	
			関連資料	44-2 単線結線図, 44-3 配置図		

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第 44 条 : 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備			A T W S 緩和設備 (代替制御棒挿入機能) 手動スイッチ	類型化区分		
第 4 3 条	第 1 項	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 / 屋外の天候 / 放射線 / 荷重	その他の建屋内	C	
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—	
			関連資料	44-3 配置図		
	第 2 号	操作性		中央制御室操作	A	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 3 号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		計測制御設備	J	
		関連資料		44-5 試験検査		
	第 4 号	切替性		本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料		—		
	第 5 号	悪影響防止	系統設計	DB 施設と同じ系統構成	A d	
			その他 (飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第 6 号	設置場所		中央制御室操作	B	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 2 項	第 1 号	常設 SA の容量		設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料		—	
		第 2 号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
			関連資料		—	
		第 3 号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
				サポート系要因	多様性を考慮すべき DB 設備等がない	対象外
				関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図	

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第 44 条 : 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ		類型化区分		
第 4 3 条	第 1 項	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 / 屋外の天候 / 放射線 / 荷重	その他の建屋内	C	
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—	
			関連資料	44-3 配置図		
	第 2 号	操作性		中央制御室操作	A	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 3 号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		計測制御設備	J	
		関連資料		44-5 試験検査		
	第 4 号	切替性		本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料		—		
	第 5 号	悪影響防止	系統設計	DB 施設と同じ系統構成	A d	
			その他 (飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第 6 号	設置場所		中央制御室操作	B	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 2 項	第 1 号	常設 SA の容量		設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料		—	
		第 2 号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
			関連資料		—	
		第 3 号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
				サポート系要因	多様性を考慮すべき DB 設備等がない	対象外
				関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図	

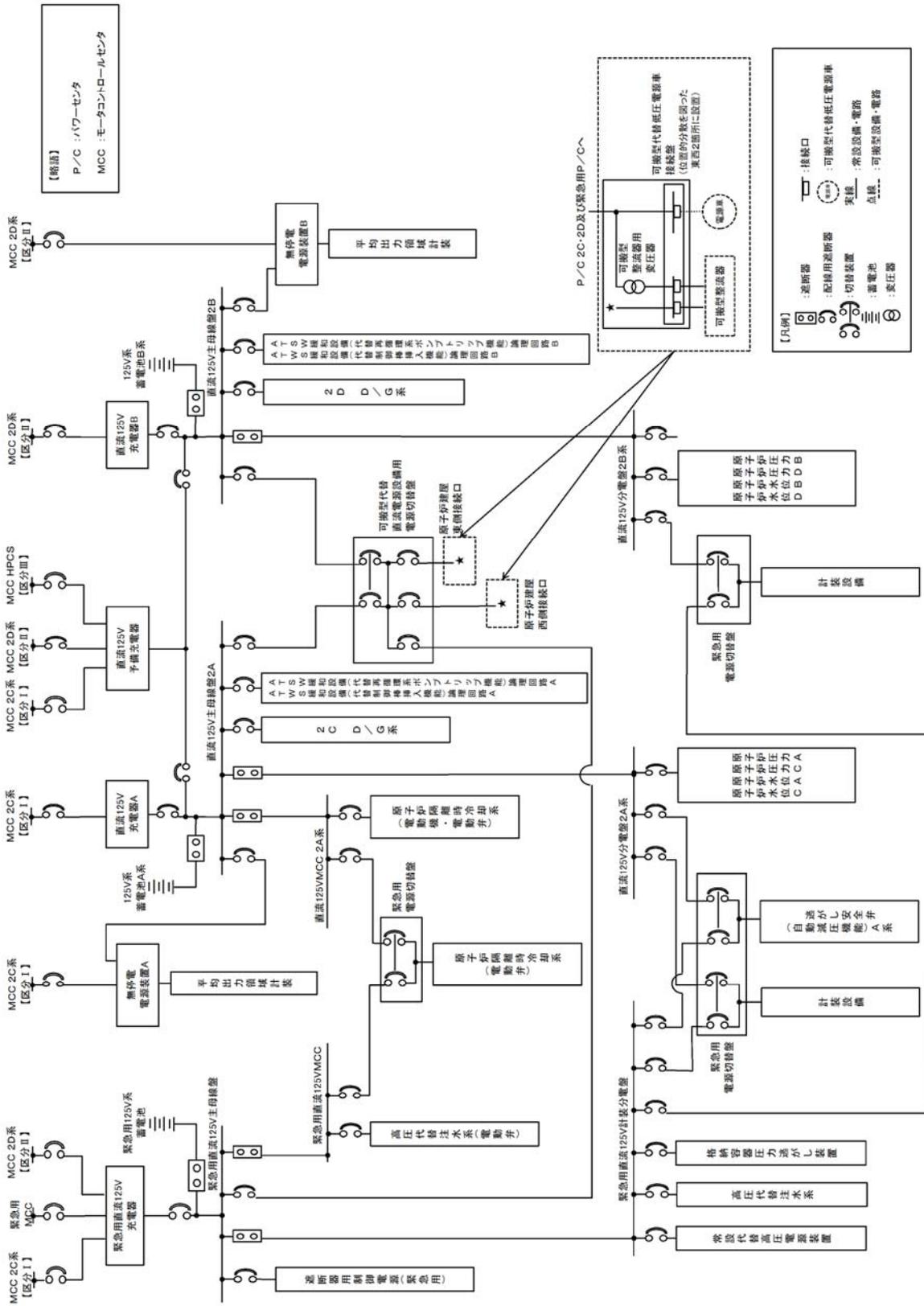
東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第 44 条 : 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		低速度用電源装置遮断器手動スイッチ		類型化区分		
第 4 3 条	第 1 項	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 / 屋外の天候 / 放射線 / 荷重	その他の建屋内	C	
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—	
			関連資料	44-3 配置図		
	第 2 号	操作性		中央制御室操作	A	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 3 号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		計測制御設備	J	
		関連資料		44-5 試験検査		
	第 4 号	切替性		本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料		—		
	第 5 号	悪影響防止	系統設計	DB 施設と同じ系統構成	A d	
			その他 (飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第 6 号	設置場所		中央制御室操作	B	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 2 項	第 1 号	常設 SA の容量		設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料		—	
		第 2 号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
			関連資料		—	
		第 3 号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
				サポート系要因	多様性を考慮すべき DB 設備等がない	対象外
				関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図	

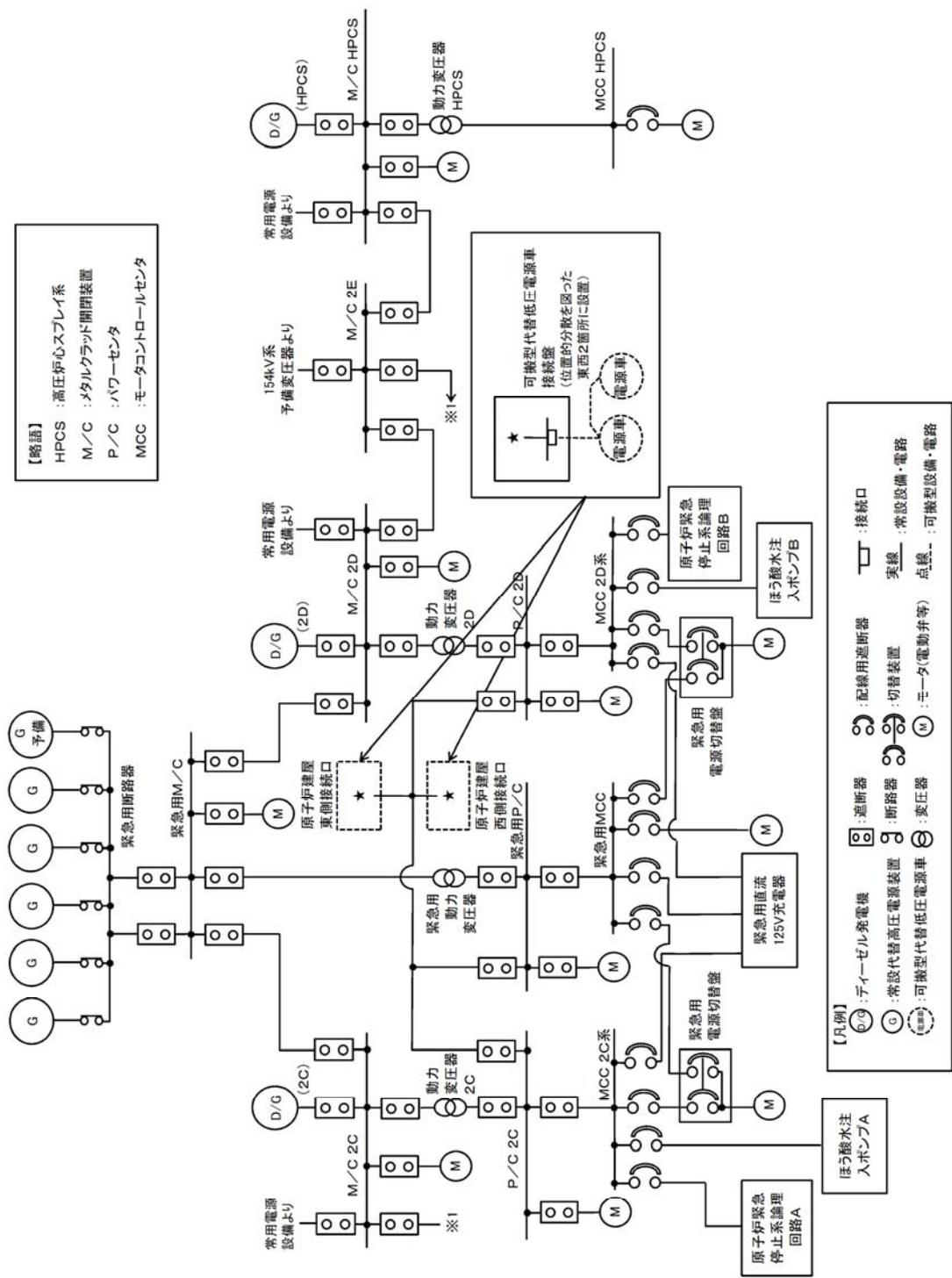
東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第 44 条 : 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備		自動減圧系の起動阻止スイッチ		類型化区分		
第 4 3 条	第 1 項	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 / 屋外の天候 / 放射線 / 荷重	その他の建屋内	C	
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—	
			関連資料	44-3 配置図		
	第 2 号	操作性		中央制御室操作	A	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 3 号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		計測制御設備	J	
		関連資料		44-5 試験検査		
	第 4 号	切替性		本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料		—		
	第 5 号	悪影響防止	系統設計	DB 施設と同じ系統構成	A d	
			その他 (飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図		
	第 6 号	設置場所		中央制御室操作	B	
		関連資料		44-3 配置図		
	第 2 項	第 1 号	常設 SA の容量		設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料		—	
		第 2 号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
			関連資料		—	
		第 3 号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
				サポート系要因	多様性を考慮すべき DB 設備等がない	対象外
				関連資料	44-3 配置図, 44-4 系統図	

44-2 単線結線図

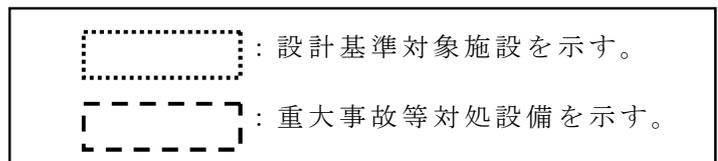


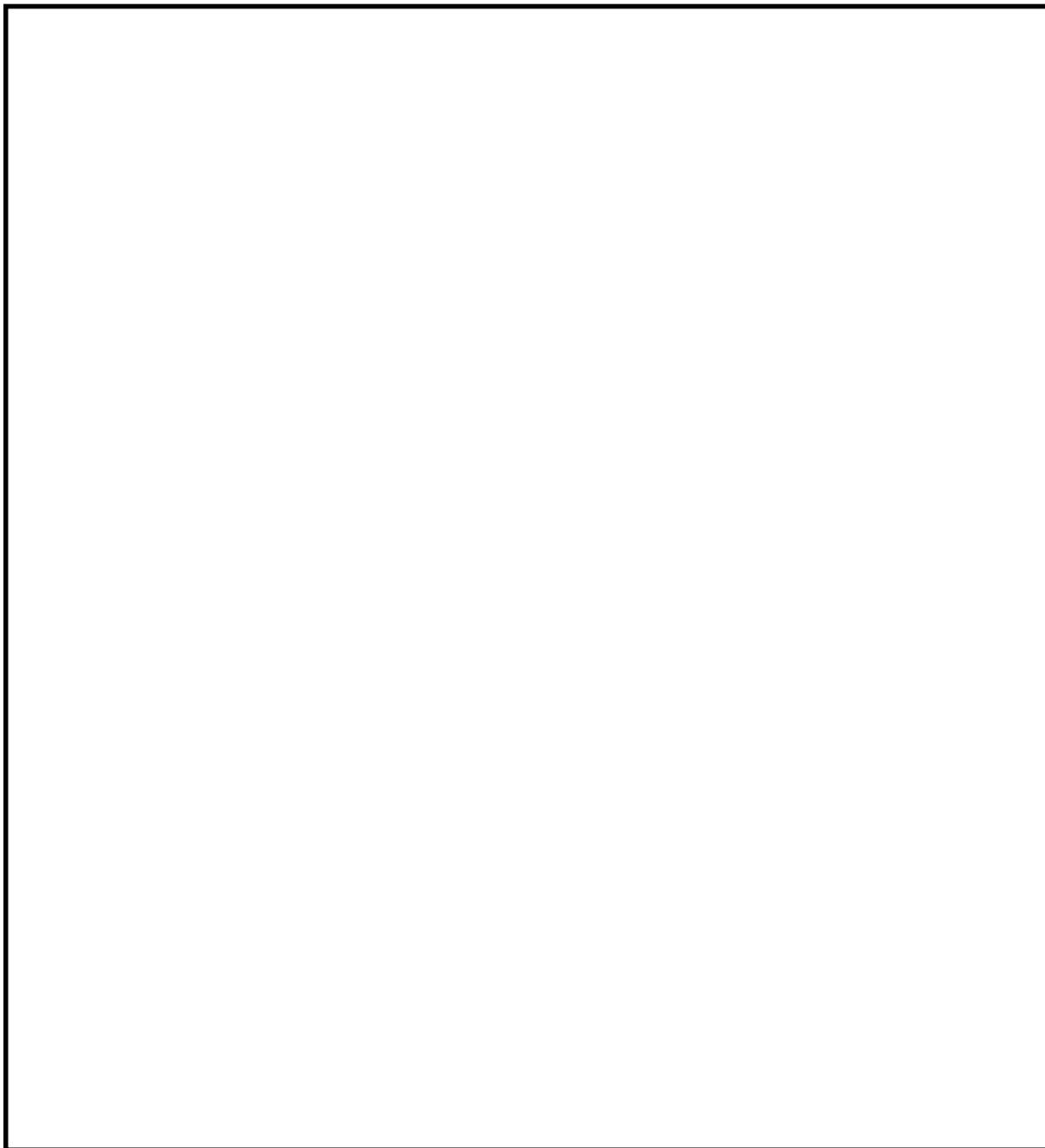
第 44-2-1 図 直流電源単線結線図



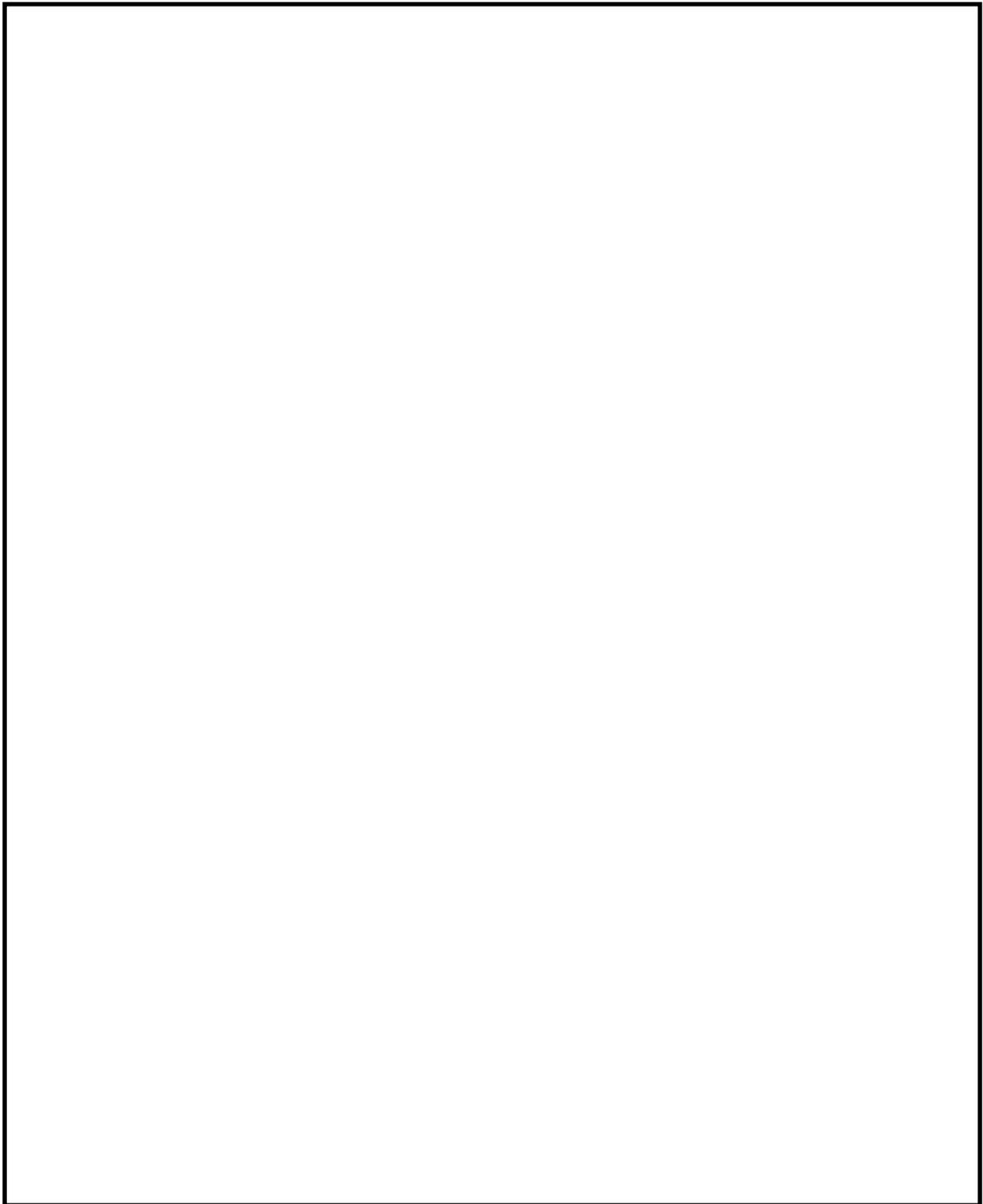
第 44-2-2 図 交流電源単線結線図

44-3 配置図

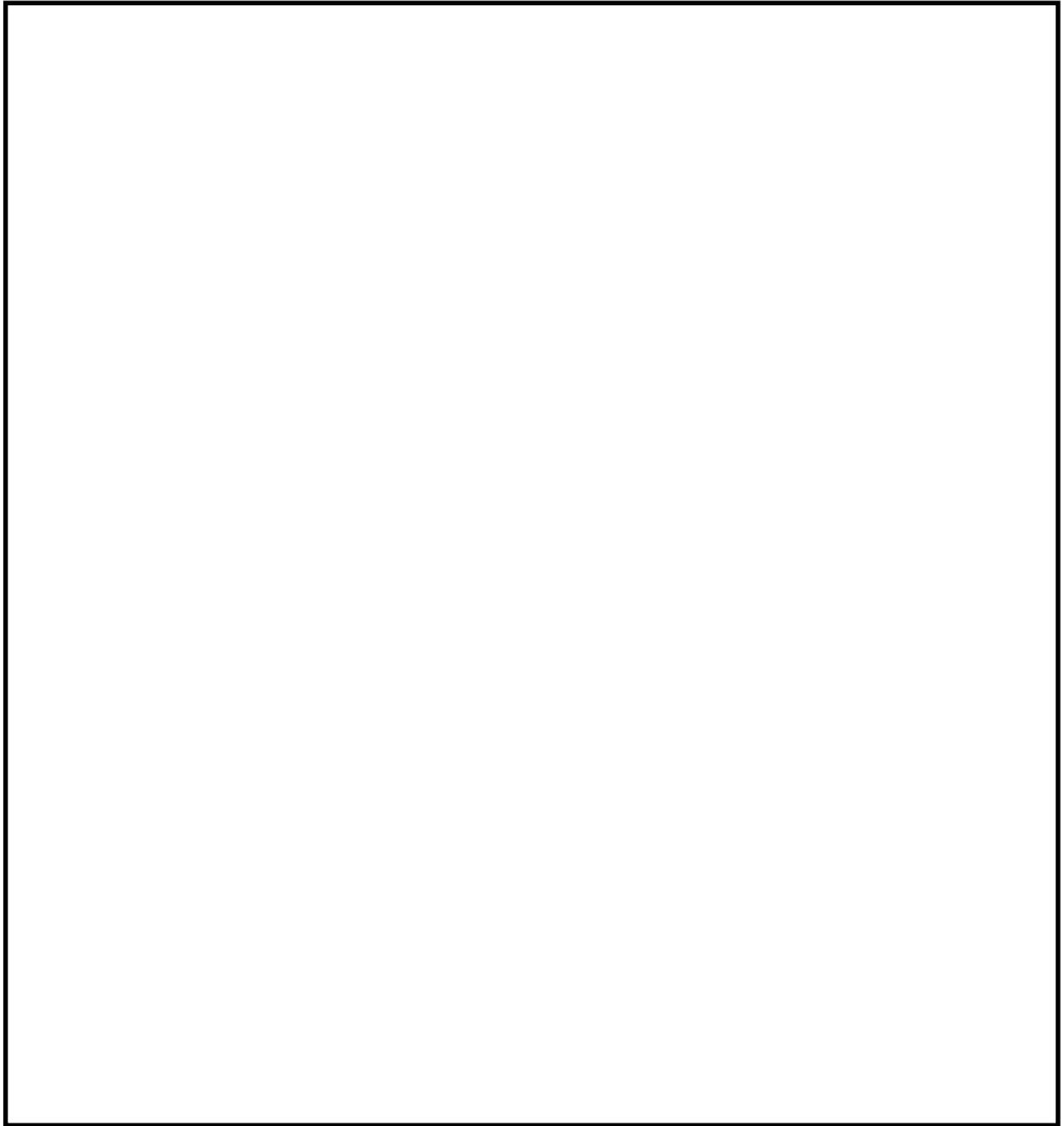




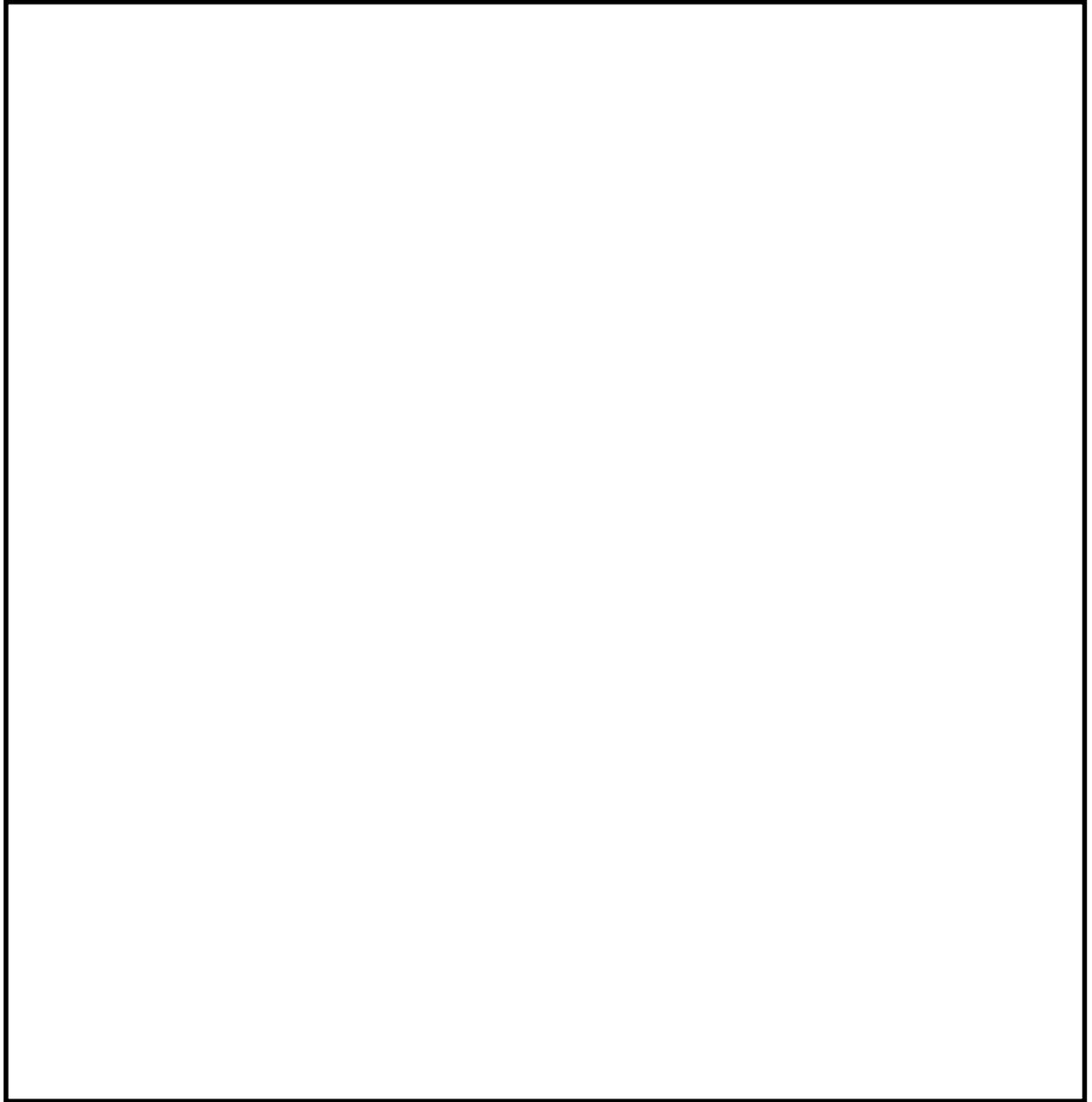
第44-3-1図 A T W S 緩和設備（計器）配置図
（原子炉建屋原子炉棟 3階）



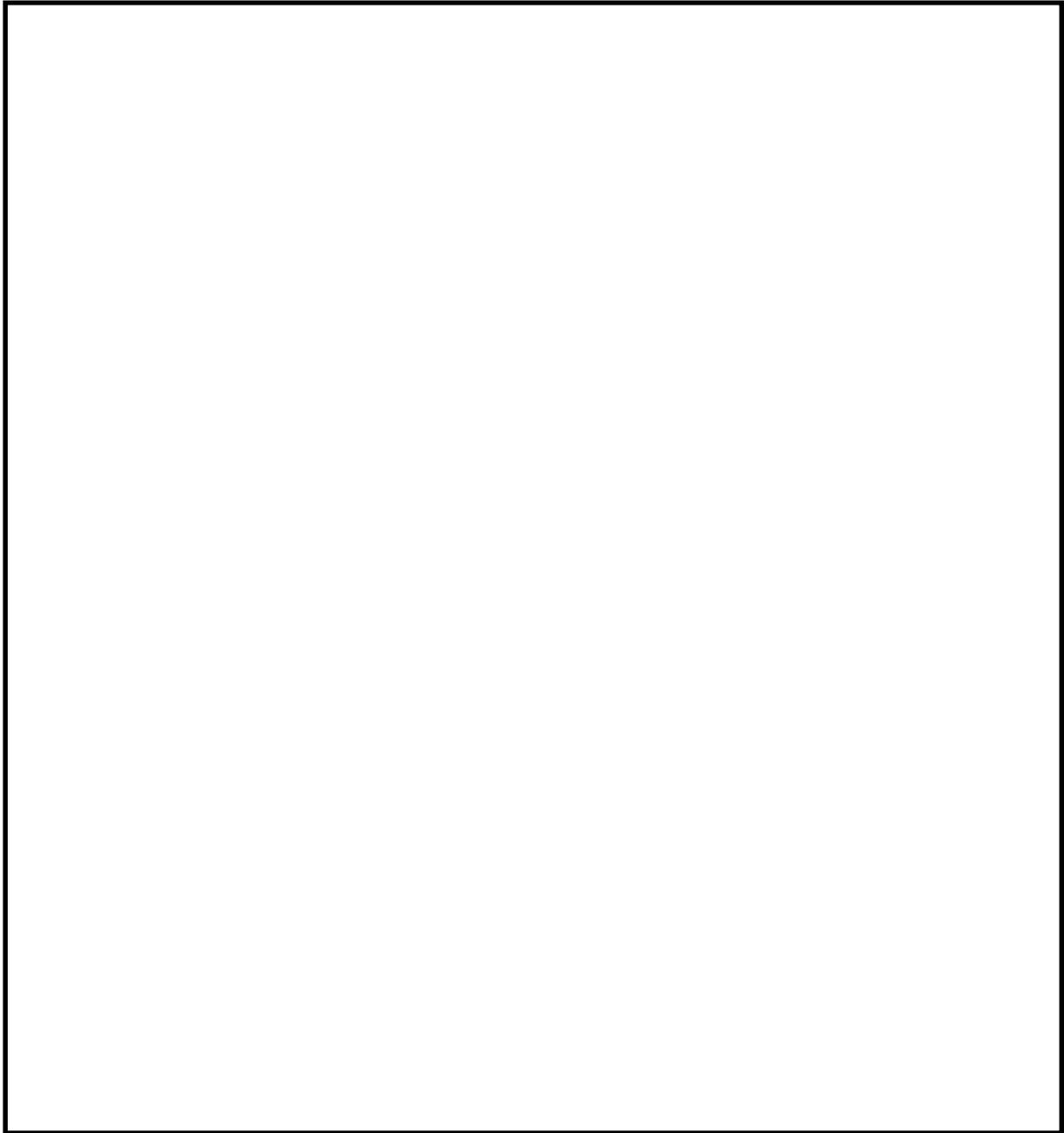
第44-3-2図 A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能用電磁弁）配置図
（原子炉建屋原子炉棟 3階）



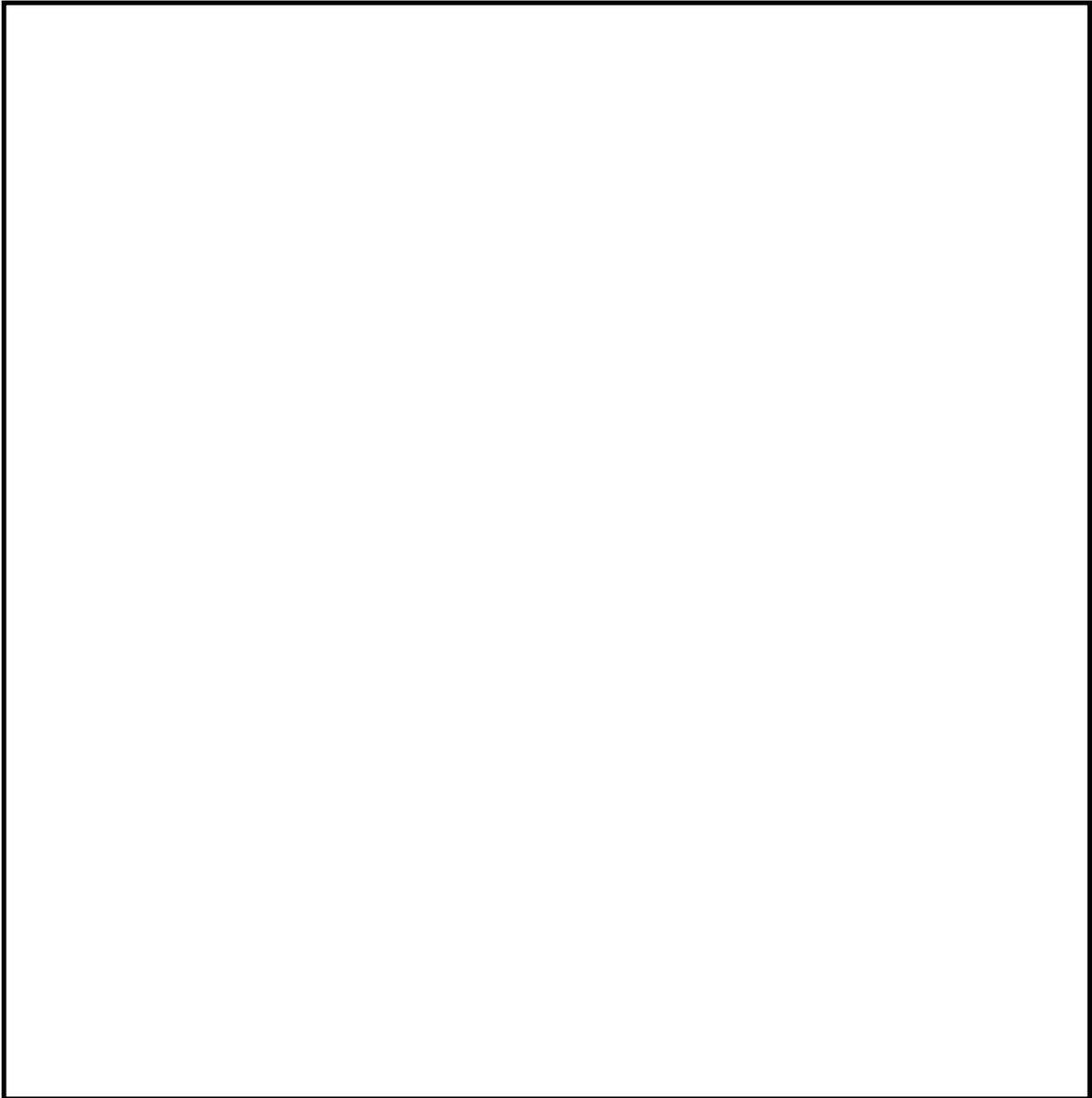
第44-3-3図 ほう酸水注入系に係る機器（ポンプ、タンク）の配置図
（原子炉建屋原子炉棟 5階）



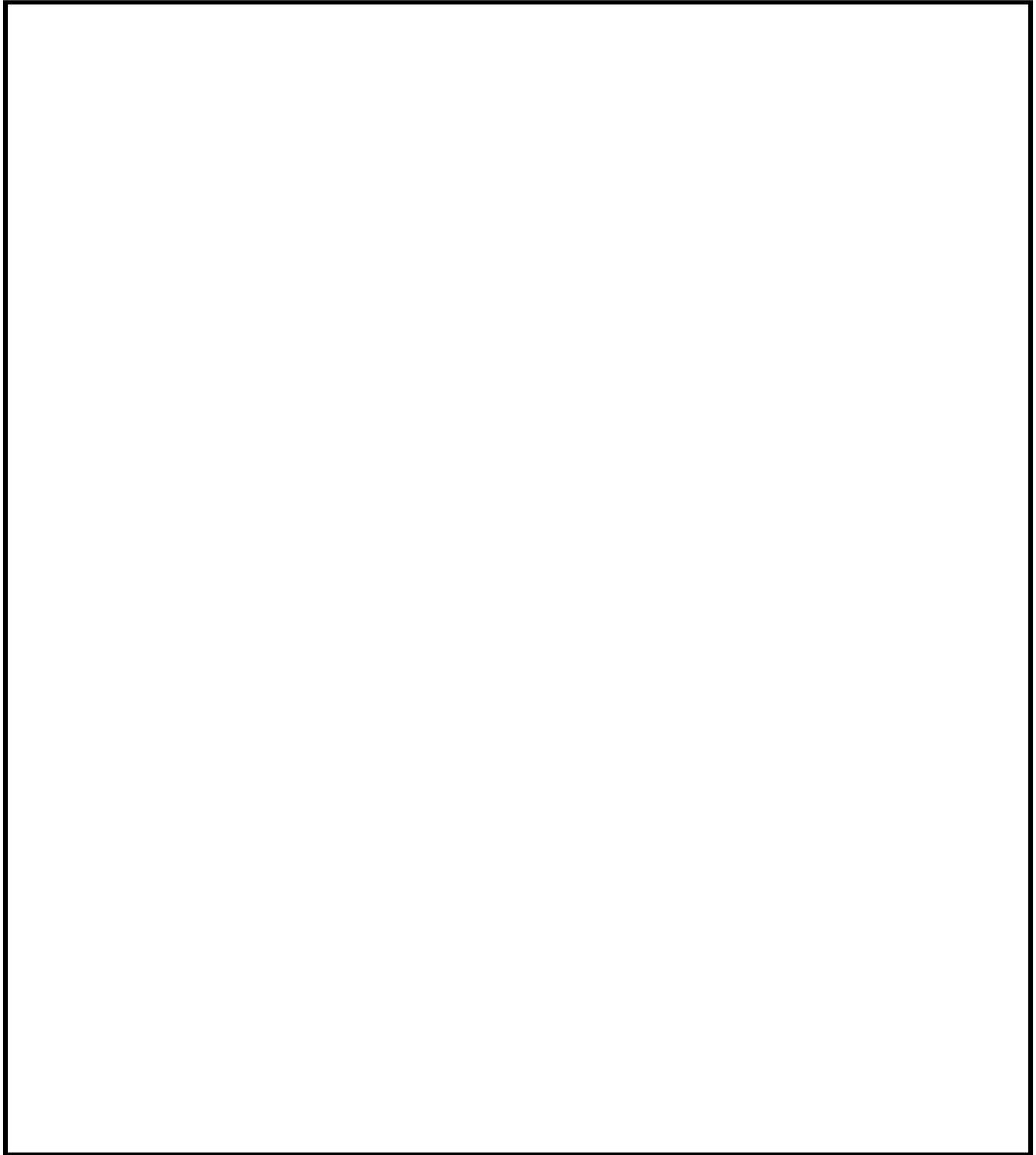
第44-3-4図 ほう酸水注入系に係る中央制御室操作盤の配置図
(原子炉建屋付属棟 3階)



第44-3-5図 ほう酸水注入系に係る機器（弁）の配置図
（原子炉建屋原子炉棟 5階）

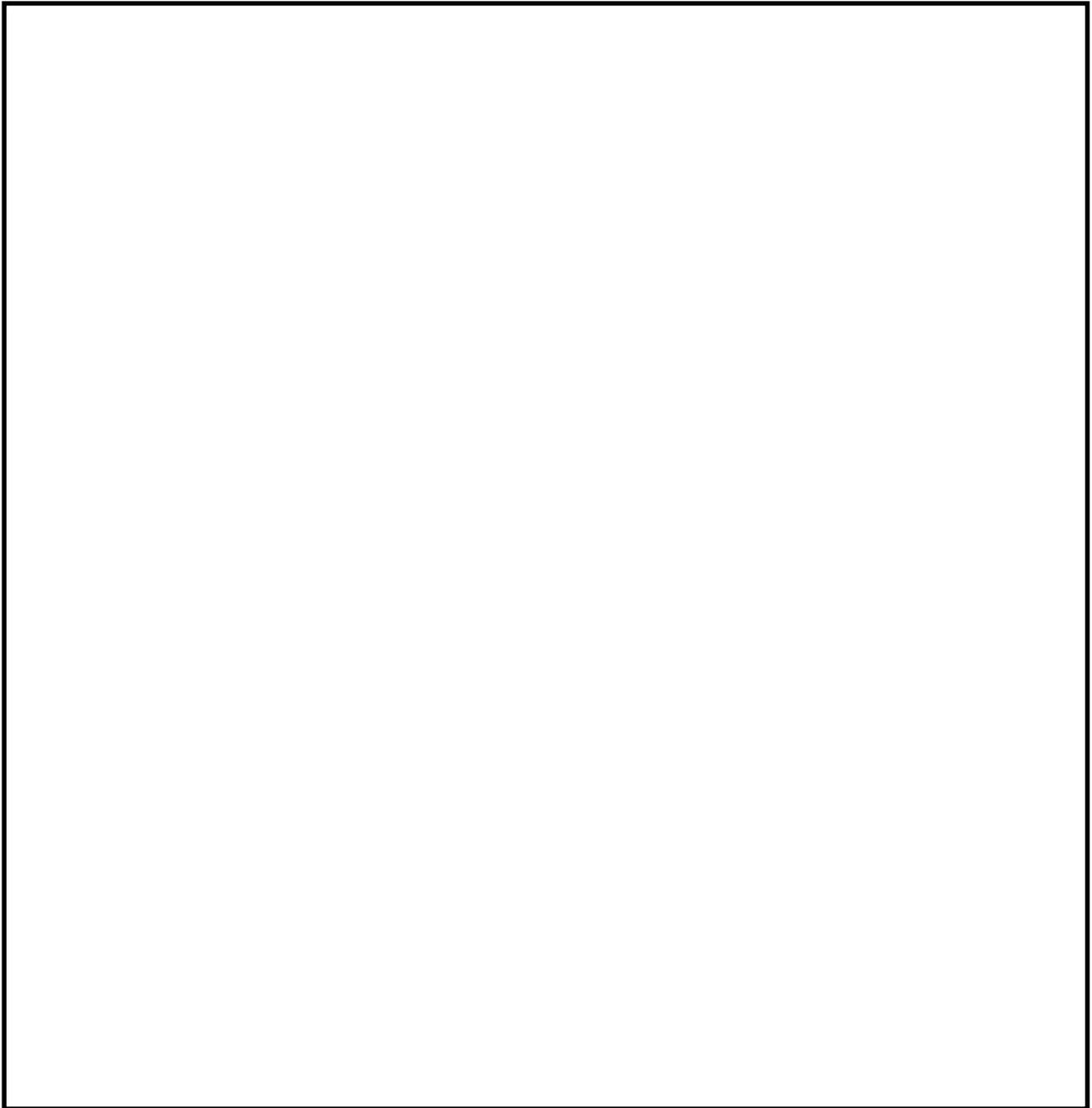


第 44-3-6 図 A T W S 緩和設備（中央制御室）の配置図
（原子炉建屋付属棟 3階）



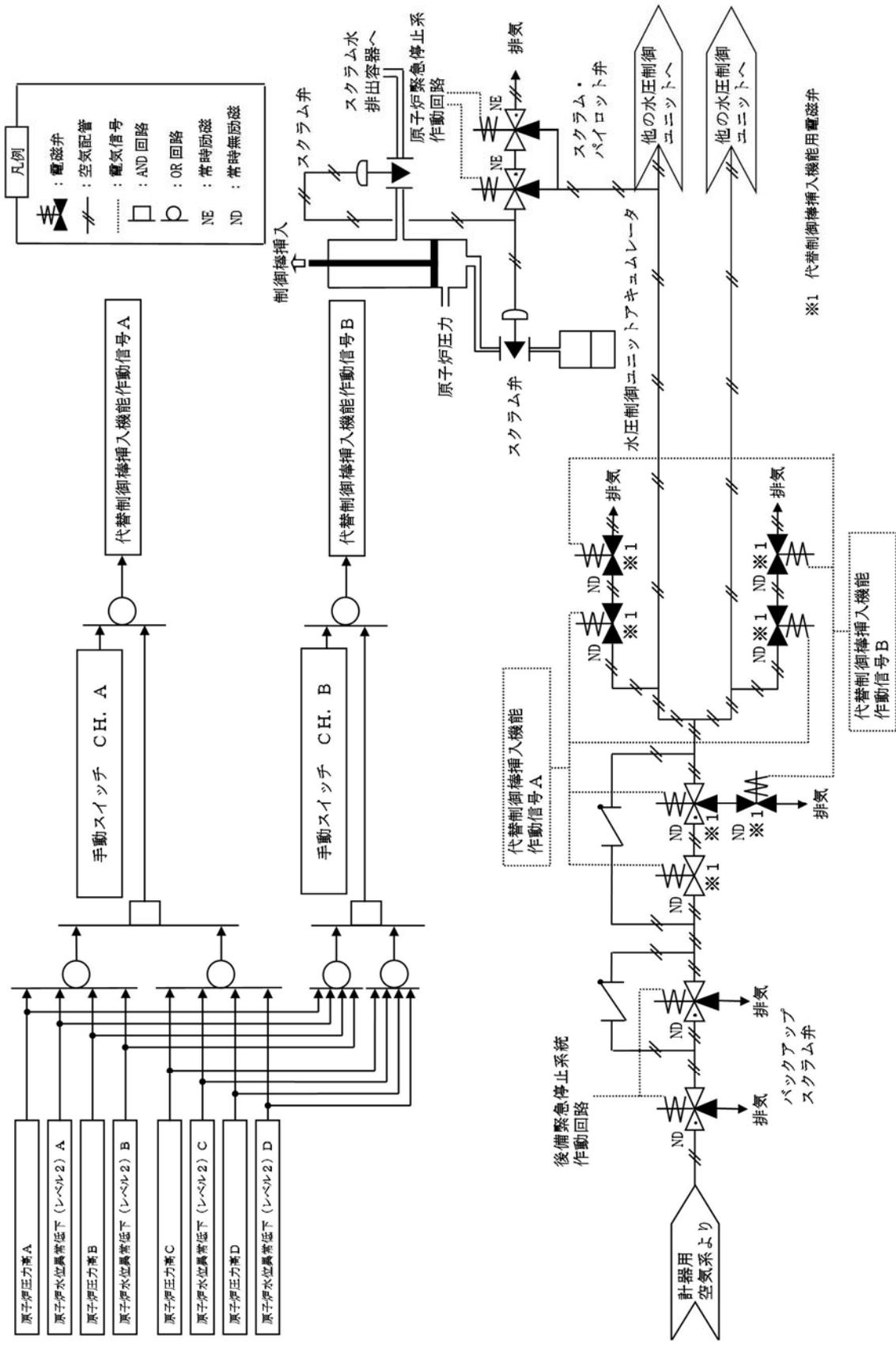
第44-3-7図 制御棒，制御棒駆動機構及び制御棒駆動系水圧制御ユニットの配置図

(原子炉建屋原子炉棟 3階，原子炉格納容器内)

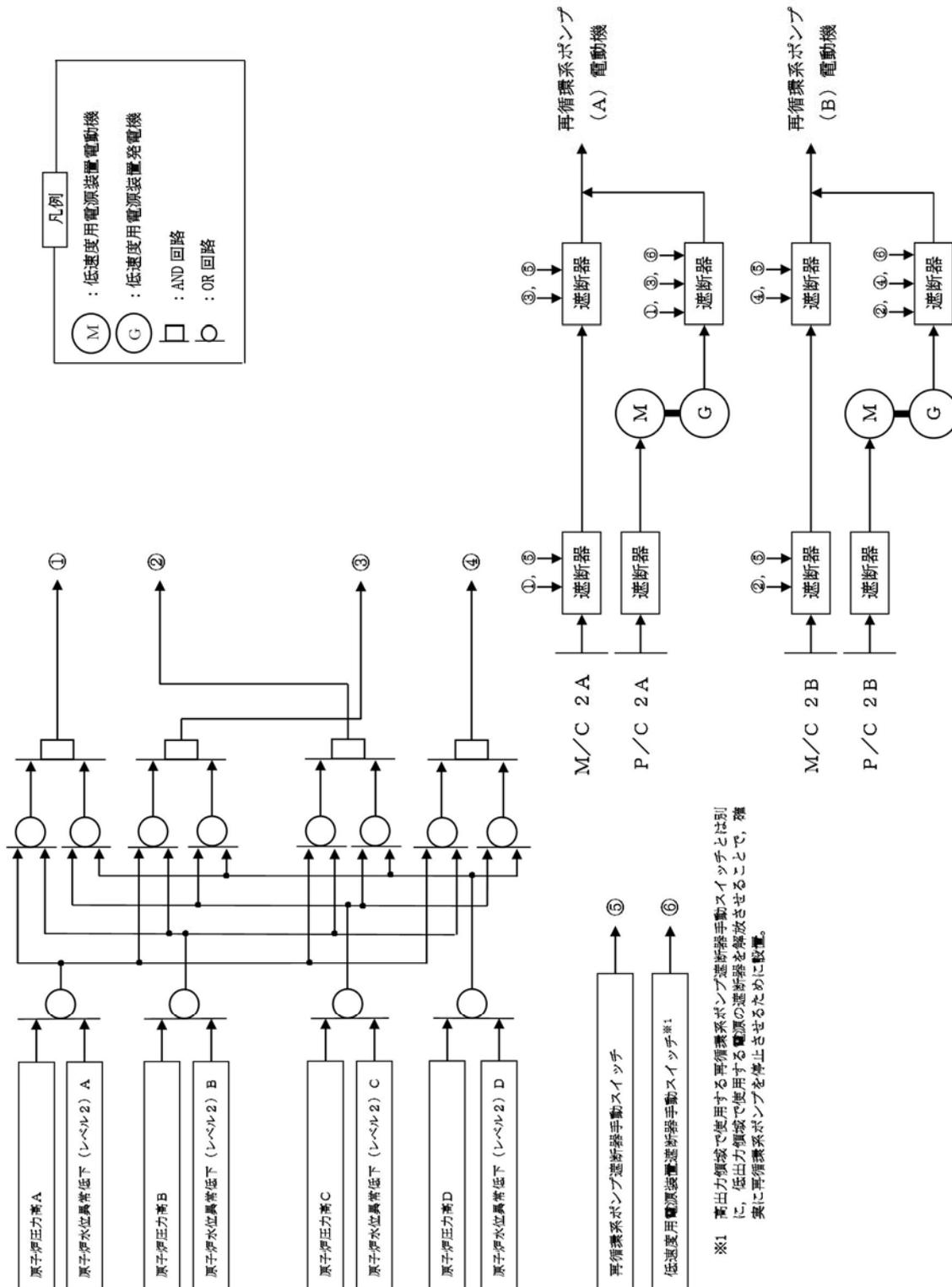


第44-3-8図 自動減圧系の起動阻止スイッチの配置図
(原子炉建屋原子炉棟 3階)

44-4 系統図

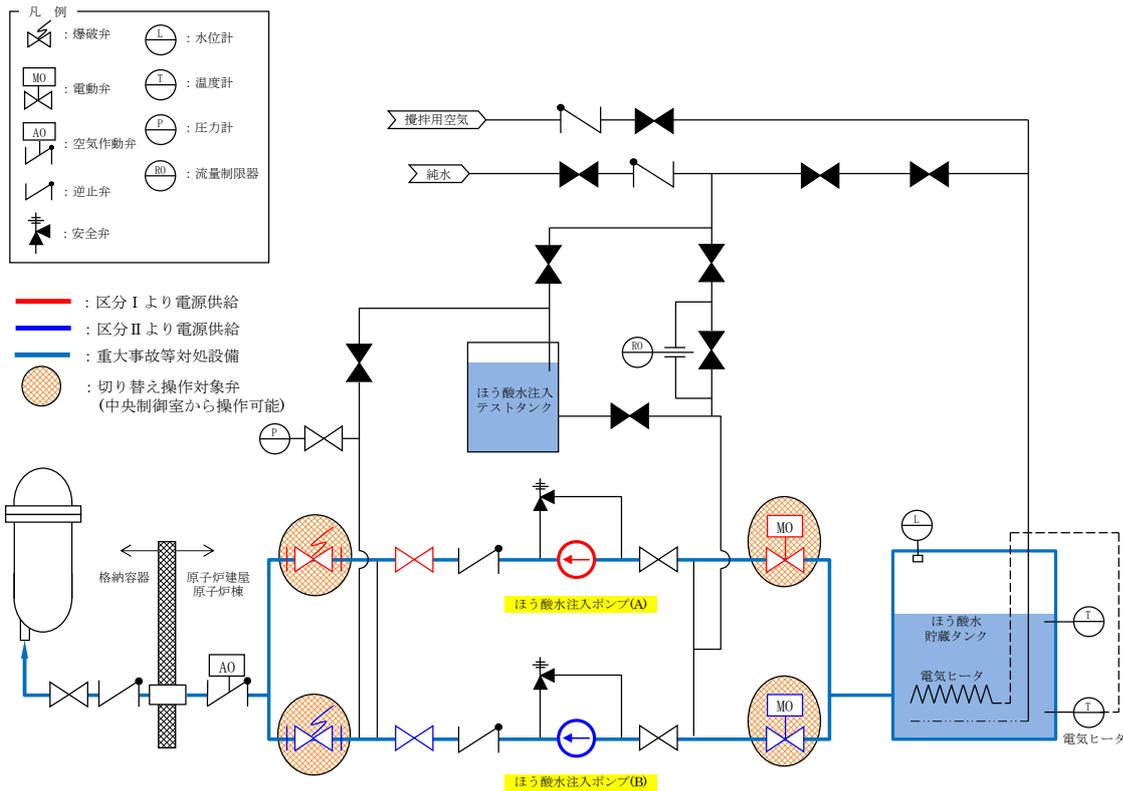


第 44-4-1 図 代替制御棒挿入機能概略図



※1 高出力領域で使用する再循環系ポンプ遮断器手動スイッチとは別に、低出力領域で使用する電源の遮断器を解放させることで、確実に再循環系ポンプを停止させるために設置。

第 44-4-3 図 代替再循環系ポンプトリップ機能概略図

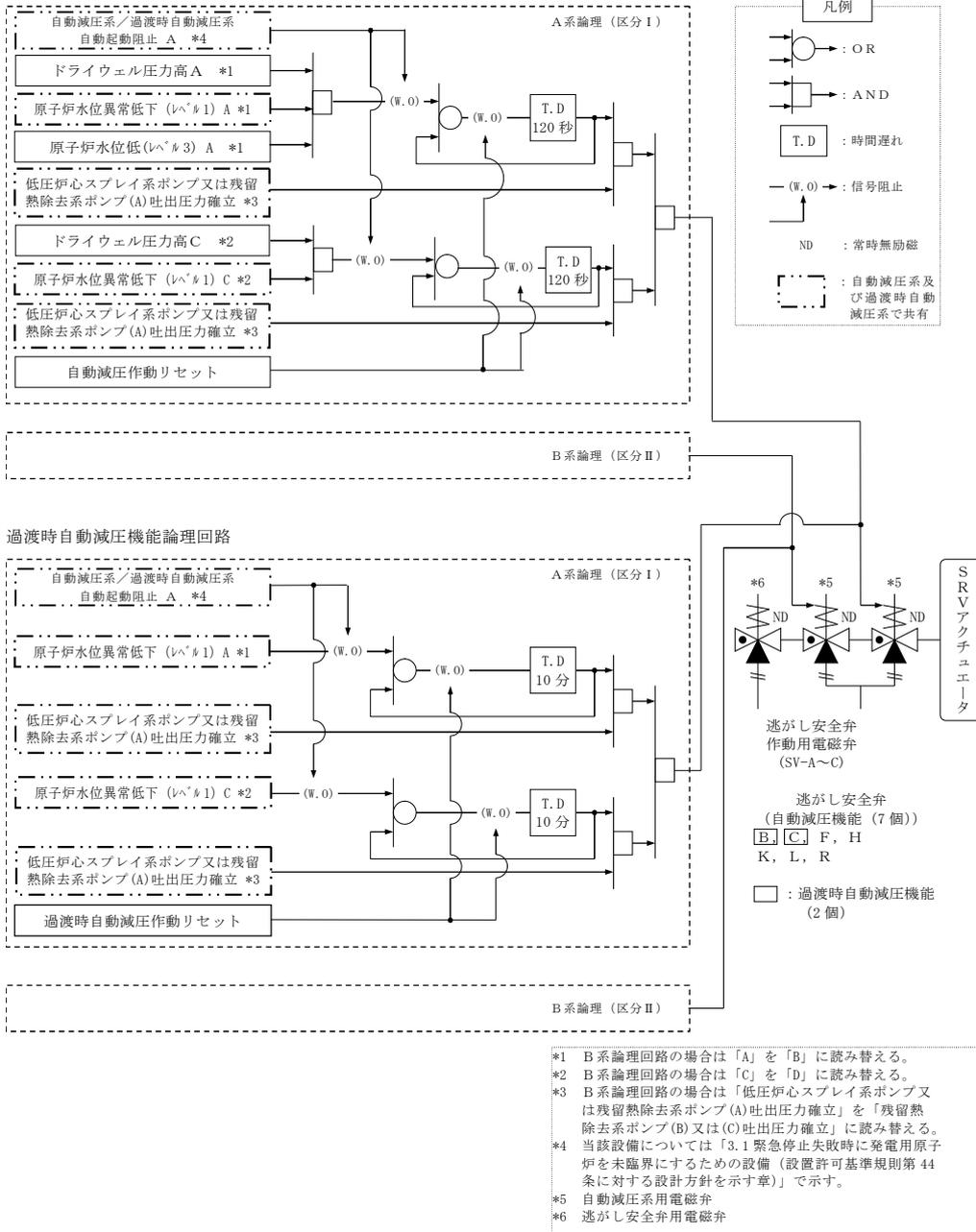


第44-4-3図 ほう酸水注入系 系統概略図

第44-4-1表 操作対象機器リスト

No.	機器名称	操作方法	操作箇所
A系			
1	ほう酸水注入ポンプ (A)	キー・スイッチ操作	中央制御室
2	ほう酸水貯蔵タンク出口弁 (A)		
3	ほう酸水注入系爆破弁 (A)		
B系			
4	ほう酸水注入ポンプ (B)	キー・スイッチ操作	中央制御室
5	ほう酸水貯蔵タンク出口弁 (B)		
6	ほう酸水注入系爆破弁 (B)		

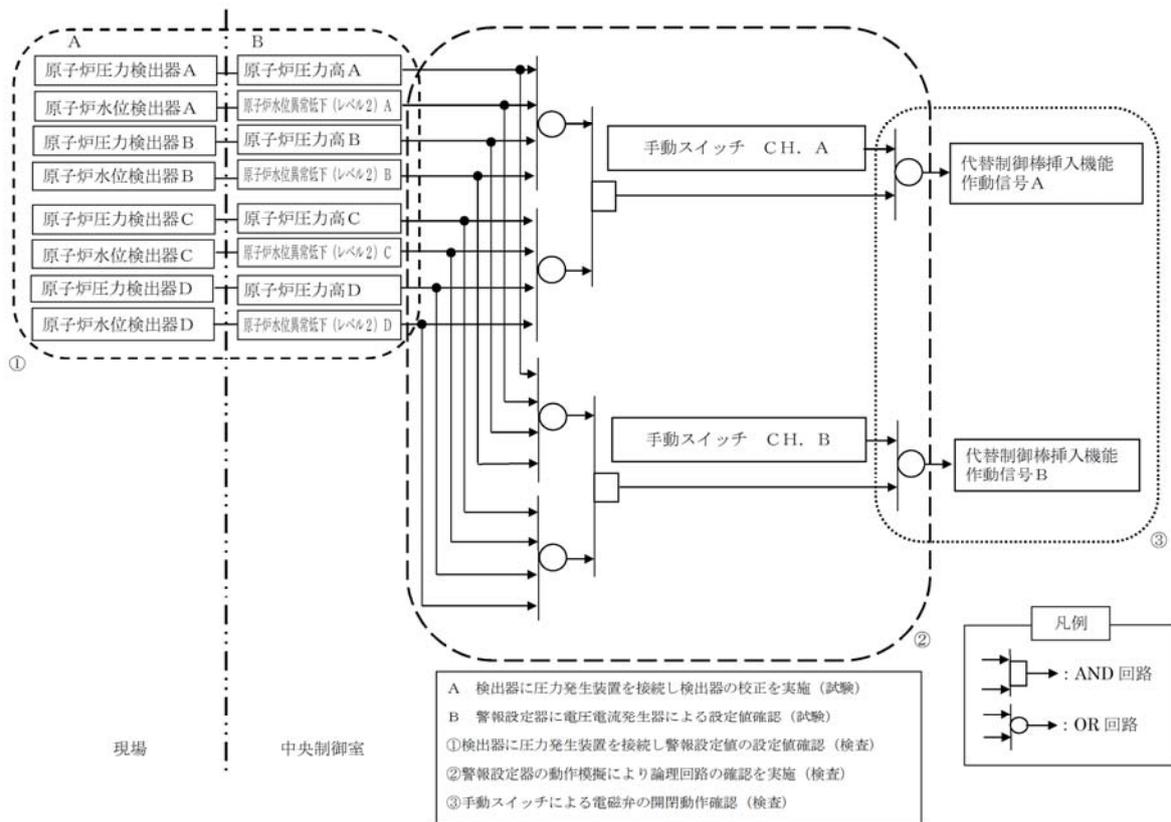
自動減圧機能論理回路



第 44-4-4 図 自動減圧系，過渡時自動減圧機能作動回路図

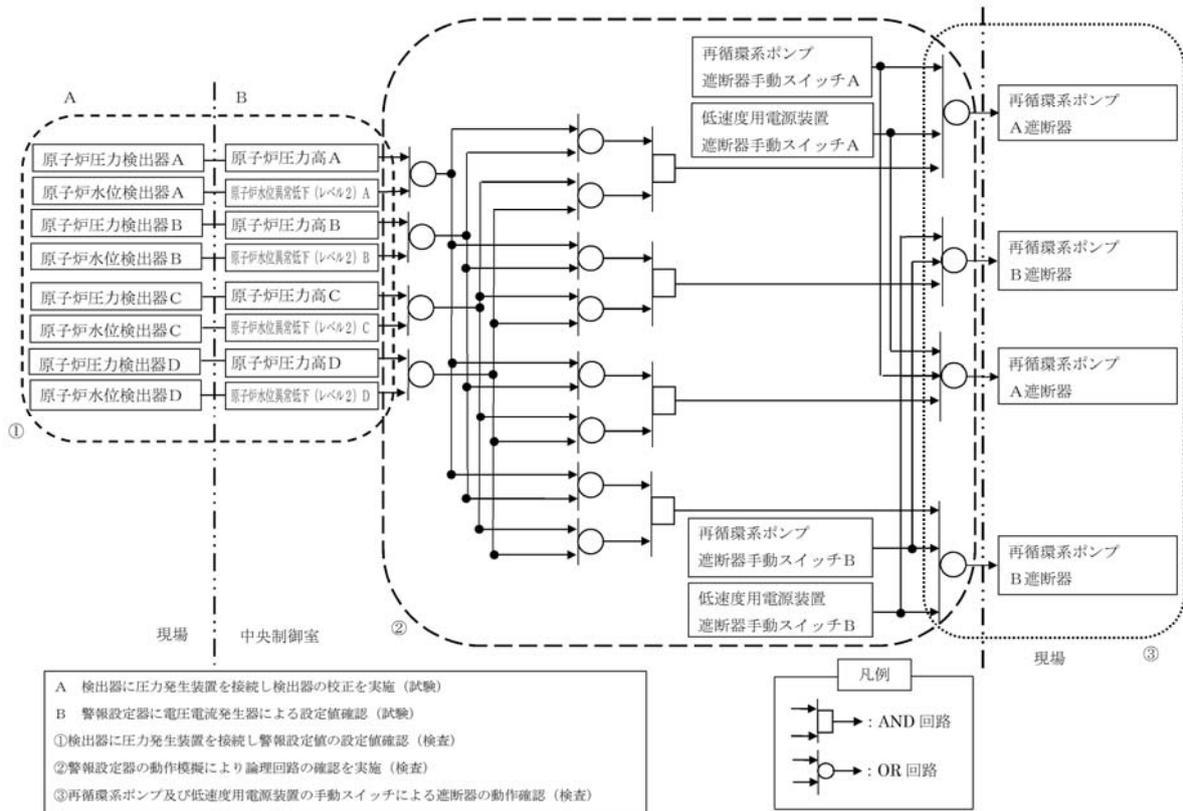
44-5 試験検査

ほう酸水注入系の定期事業者検査対象設備については、検査の実績もあることから、定期事業者検査要領書の表紙、点検計画、関連図面の添付としている。



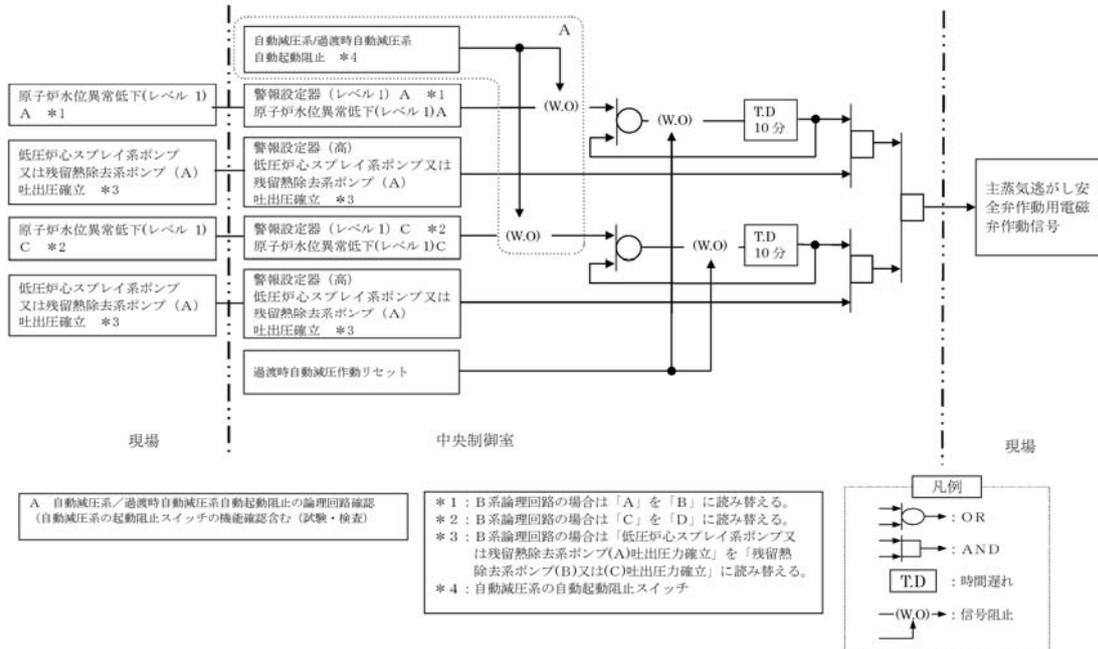
原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	校正及び設定値確認 論理回路確認 電磁弁の開閉動作確認

第 44-5-1 図 代替制御棒挿入機能及び A T W S 緩和設備 (代替制御棒挿入機能) 手動スイッチの試験検査



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	校正及び設定値確認 論理回路確認 遮断器の動作確認

第 44-5-2 図 代替再循環系ポンプトリップ機能，再循環系ポンプ遮断器手動スイッチ及び低速度用電源装置遮断器手動スイッチの試験検査



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	論理回路確認 (自動減圧系の起動阻止スイッチの機能確認を含む)

第 44-5-3 図 自動減圧系の起動阻止スイッチの試験検査

A T W S 緩和設備の試験に対する考え方について

1. 概要

重大事故等対処設備の試験検査については、第四十三条（重大事故等対処設備）第1項第三号に要求されており、解釈には、第十二条（安全施設）第4項の解釈に準ずるものと規定されている。

このうち、A T W S 緩和設備については、代替制御棒挿入機能や代替再循環系ポンプトリップ機能の作動信号を発信する設備であり、運転中に試験又は検査を実施する場合には、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性があり、かつ、試験中又は検査中は機能自体が維持できない状態となるため、停止中（施設定期検査時）に試験又は検査を行う設計とする。

2. 第十二条第4項の要求に対する適合性の整理

第十二条第4項の要求

「安全施設は、その健全性及び能力を確認するため、その安全機能の重要度に応じ、発電用原子炉の運転中又は停止中に試験又は検査ができるものでなければならない。」

第44-5-1表に第十二条第4項の解釈の要求事項及び適合性整理を示す。

第44-5-1表 第十二条第4項の解釈の要求事項及び適合性整理

第十二条解釈	要求事項	適合性整理
7	第4項に規定する「発電用原子炉の運転中又は停止中に試験又は検査ができる」とは、実システムを用いた試験又は検査が不適當な場合には、試験用のバイパス系を用いること等を許容することを意味する。	使用前検査及び停止中（施設定期検査時）は、実システムを用いた試験又は検査を実施する。
8-1	発電用原子炉の運転中に待機状態にある安全施設は、運転中に定期的に試験又は検査ができること。ただし、運転中の試験又は検査によって発電用原子炉の運転に大きな影響を及ぼす場合は、この限りでない。また、多重性又は多様性を備えた系統及び機器にあつては、各々が独立して試験又は検査ができること。	使用前検査及び停止中（施設定期検査時）は、実システムを用いた試験又は検査を実施する。 なお、ATWS緩和設備は、代替制御棒挿入及び代替再循環系ポンプトリップ信号を発信するため、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性がある。
8-2	運転中における安全保護系の各チャンネルの機能確認試験にあつては、その実施中においても、その機能自体が維持されると同時に、原子炉停止系及び非常用炉心冷却系等の不必要な動作が発生しないこと。	ATWS緩和設備は、多重性を有しており、その試験の実施中においても、機能自体は維持される設計とする。ただし、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性があり、運転中に試験又は検査を行わないため、原子炉緊急停止系及び非常用炉心冷却系等の不必要な動作は発生しない。
8-3	発電用原子炉の停止中に定期的に行う試験又は検査は、「原子炉等規制法」及び「技術基準規則」に規定される試験又は検査を含む。	停止中（施設定期検査時）に、定期事業者検査にて試験又は検査を実施する。
9	第4項について、下表の左欄に掲げる施設に対しては右欄に示す要求事項を満たさなければならない。 「安全保護系」 原則として原子炉の運転中に、定期的に試験ができるとともに、その健全性及び多重性の維持を確認するため、各チャンネルが独立に試験できる設計であること。	ATWS緩和設備は、重大事故等対処設備であることから、多重性を有していない。

2. ATWS緩和設備の試験間隔の検討

ATWS緩和設備は、安全保護系設備による原子炉緊急停止機能が喪失したときに期待される設備である。ATWS緩和設備に関する信頼性評価においては、試験頻度を施設定期検査ごととして評価し、ATWS

が発生し、かつA T W S 緩和設備の故障により緩和機能が動作しない状態が発生する頻度^{※1}は誤動作確率 \square ／炉年又は、誤不動作の発生頻度 \square ／炉年と十分に低いことを確認しており、施設定期検査ごとの試験頻度としても信頼性は十分確保できる。

※1 44-9 参考資料参照

以上のことから、A T W S 緩和設備は、停止中（施設定期検査時）に試験を実施することをもって対応するものとする。

第 44-5-2 表 東海第二発電所 点検計画

1. 点検計画

東海第二発電所 点検計画

機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験 検査の項目	保全の 重要度	保全方式 又は頻度	検査名	備 考
中性子計装系	移動式炉内計装燻破弁 一式	特性試験	B	1C	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	分解点検	B	130M	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	機能・性能試験	B	1C	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	機能・性能試験	B	燃焼度増分 1000Mwd/tに 1回	-	プラント運転中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	機能・性能試験	B	1C	原子炉格納容器隔離弁機能検査	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	燃焼度増分 1000Mwd/tに 1回	-	プラント運転中
中性子計装系	移動式炉内計装弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	原子炉格納容器隔離弁機能検査	定検停止中
中性子計装系	起動領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査, 安全保護系保護検出要素性能(校正)検査, 監視機能健全性確認検査(安全保護系機能検査)	定検停止中
中性子計装系	起動領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
中性子計装系	起動領域計測装置 一式	特性試験	A	1C	核計測装置機能検査	定検停止中
中性子計装系	局部出力領域計測装置 一式	特性試験	C	1C	-	定検停止中
中性子計装系	局部出力領域計測装置 一式	特性試験	C	1C	核計測装置機能検査	定検停止中
中性子計装系	局部平均出力領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査	定検停止中
中性子計装系	平均出力領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査, 安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
中性子計装系	流量計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査, 安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
中性子計装系	中性子計装系電源	特性試験	B	3C	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒 一式	機能・性能試験	B	1C	制御棒駆動水圧系機能検査, 制御棒駆動機構機能検査	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動機構 一式	分解点検	B	91M	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動機構 一式	機能・性能試験	B	1C	制御棒駆動水圧系機能検査, 制御棒駆動機構機能検査	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動機構(予備) 一式	分解点検	B	91M	制御棒駆動機構分解検査	定検停止中、プラント運転中(定期事業者検査は定検停止中)

1. 点検計画

東海第二発電所 点検計画

機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験・検査の項目	保全の重要度	保全方式又は頻度	今回の実施計画	前回実施時期(定検回数)	検査名	備考
制御棒駆動系	制御棒駆動系 HCUエレトリカルボックス 一式	機能・性能試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	圧力計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	圧力計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	安全保護系保護検査要素性能(校正)検査	定検停止中
制御棒駆動系	水位計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	水位計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	安全保護系設定値確認検査	定検停止中
制御棒駆動系	流量計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動系電源 一式	分解点検	B	39M	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動系電源 一式	特性試験	B	3C	○	24回	-	定検停止中
制御棒位置指示系	位置計測装置 一式	特性試験	A	7C	○	24回	-	定検停止中
制御棒位置指示系	位置計測装置 一式	特性試験	A	1C	○	24回	制御棒駆動機構機能検査	定検停止中
制御棒価値ミニマイザ	制御棒価値ミニマイザ	特性試験	C	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒価値ミニマイザ	制御棒価値ミニマイザ	機能・性能試験	C	1C	○	24回	制御棒価値ミニマイザ機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系貯蔵タンク	開放点検	B	130M	-	-	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系貯蔵タンク	外観点検	B	10Y	-	24回	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系貯蔵タンク	漏えい試験	B	10Y	-	24回	構造健全性検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系テストタンク	開放点検	B	130M	-	-	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系テストタンク	外観点検	B	10Y	○	-	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA	分解点検	C	130M	○	19回	ほう酸水注入系ポンプ検査、ほう酸水注入系設備検査(機械設備)	定検停止中(振動診断:2M(定期試験時))
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA	外観点検	C	10Y	-	24回	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA	機能・性能試験	C	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	分解点検	C	CBM	○	19回	-	定検停止中(振動診断:2M(定期試験時)) 保全の有効性評価No. 10反映
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	特性試験	C	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	機能・性能試験	C	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	機能・性能試験	C	6C	○	19回	電動機検査(ほう酸水注入系ポンプ用)	定検停止中

1. 点検計画

東海第二発電所 点検計画

機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験・検査の項目	保全の重要度	保全方式又は頻度	今回の実施計画	前回実施時期(定検回数)	検査名	備考
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB	分解点検	C	130M	○	19回	ほう酸水注入系ポンプ検査、ほう酸水注入系設備検査(機械設備)	定検停止中(振動診断:2M(定期試験時))
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB	外観点検	C	10Y	-	24回	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB	機能・性能試験	C	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB電動機	分解点検	C	CBM	○	20回	-	定検停止中(振動診断:2M(定期試験時)) 保全の有効性評価No. 10反映
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB電動機	特性試験	C	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB電動機	機能・性能試験	C	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプB電動機	機能・性能試験	C	6C	○	20回	電動機検査(ほう酸水注入系ポンプ用)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系PCV内側逆止弁	分解点検	B	130M	-	20回	逆止弁検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁 一式	分解点検	B	26~130M	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁 一式	簡易点検	B	65M	-	23回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁 一式	機能・性能試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁 一式	機能・性能試験	B	1~2C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁(駆動部) 一式	分解点検	B	52~130M	-	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁(電動駆動部) 一式	分解点検	B	156M	-	16回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁(電動駆動部) 一式	特性試験	B	4C	-	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系の弁(電動駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	圧力計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	圧力計測装置	機能・性能試験	B	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	温度計測装置 一式	特性試験	A, B	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	温度計測装置	機能・性能試験	A	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	水位計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	水位計測装置	機能・性能試験	B	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系電源 一式	特性試験	B	3C	-	24回	-	定検停止中

※「ほう酸水注入系ポンプ A」及び「ほう酸水注入系ポンプ B」は、ほう酸水注入ポンプを指す。

検査担当 室長	原子炉主任 技術者	ボイラー・タービン 主任技術者	電気主任 技術者	品質保証 グループM	機械グループ	
					M	担当
合 議						
発電室 担当M	保守室 担当M	技術センター 担当M	安全管理室 担当M			

日本原子力発電株式会社
 東海第二発電所
 第25保全サイクル
 定期事業者検査要領書（停止時）

設 備 名：計測制御系統設備
 検 査 名：制御棒駆動機構分解検査
 要領書番号：T2-Bc-14

(承認)	(確認)	(確認)	(確認)	(審査)	(起案)	
H 年 月 日			H 年 月 日			
合 議						
(確認)	(確認)	(確認)	(確認)	(確認)	(確認)	(確認)

日本原子力発電株式会社
 東海第二発電所
 第25保全サイクル
 定期事業者検査要領書（停止時）

設 備 名：計測制御系統設備
 検 査 名：制御棒駆動水圧系機能検査
 要領書番号：T 2 - A a - 0 7

検査担当 室長	原子炉主任 技術者	原子炉主任 主任技術者	電気主任 技術者	品質保証 グループM	運転管理グループ	
					M	担当
H23年 女月 9日			H23年 女月 7日			
合 議						
発電室 担当M	保守室 担当M	技術センター 担当M	安全管理室 放射線・化学 M			

日本原子力発電株式会社
 東海第二発電所
 第25保全サイクル
 定期事業者検査要領書(停止時)

設 備 名 : 計測制御系統設備

検 査 名 : ほう酸水注入系機能検査

要領書番号 : T2-Bb-16

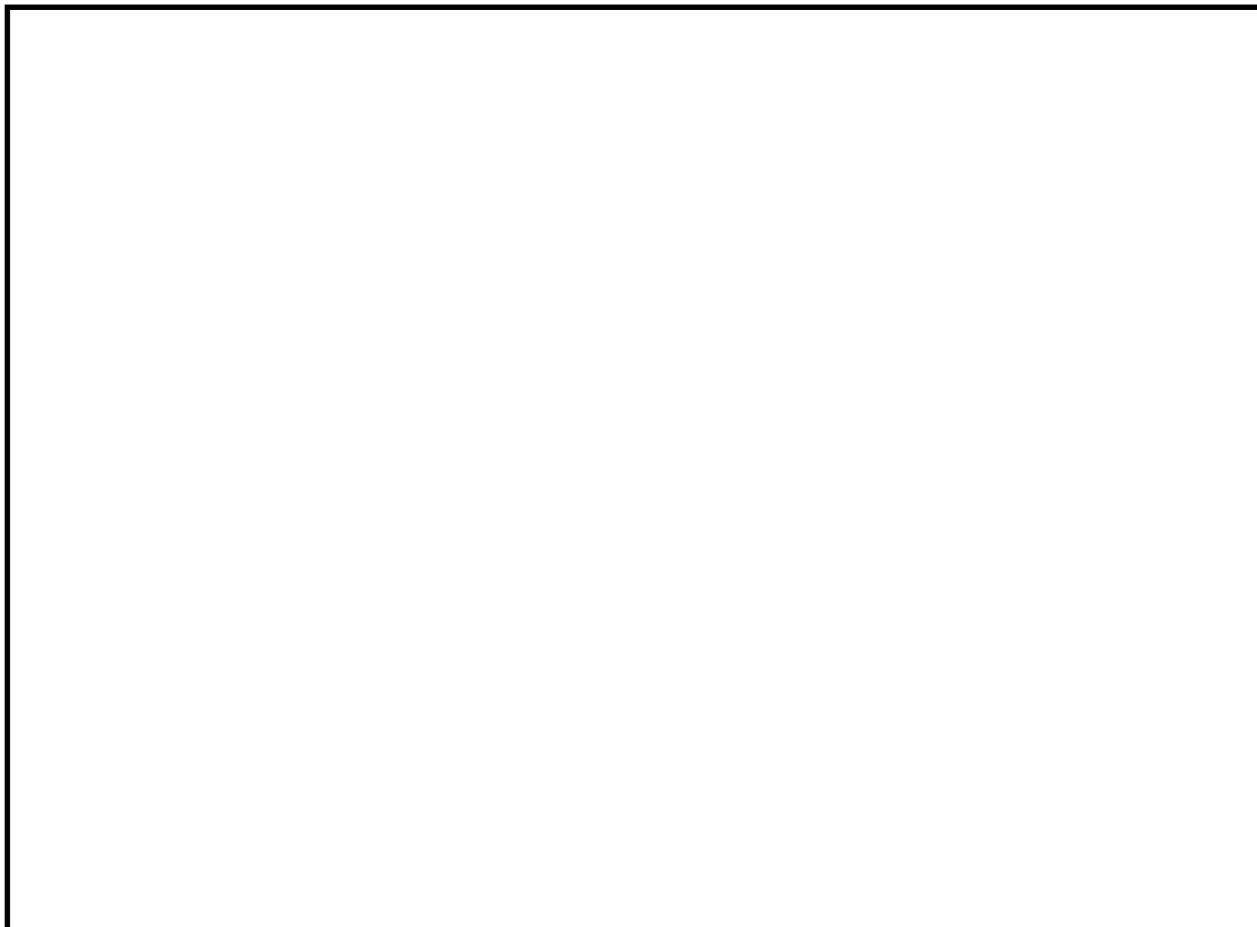
検査担当 M	原子炉主任 技術者	ボイラー・タービン 主任技術者	電気主任 技術者	品質保証 グループM	電気・制御 グループ	
					M	担当

日本原子力発電株式会社
 東海第二発電所
 第25保全サイクル
 定期事業者検査要領書（停止時）

設 備 名：計測制御系統設備

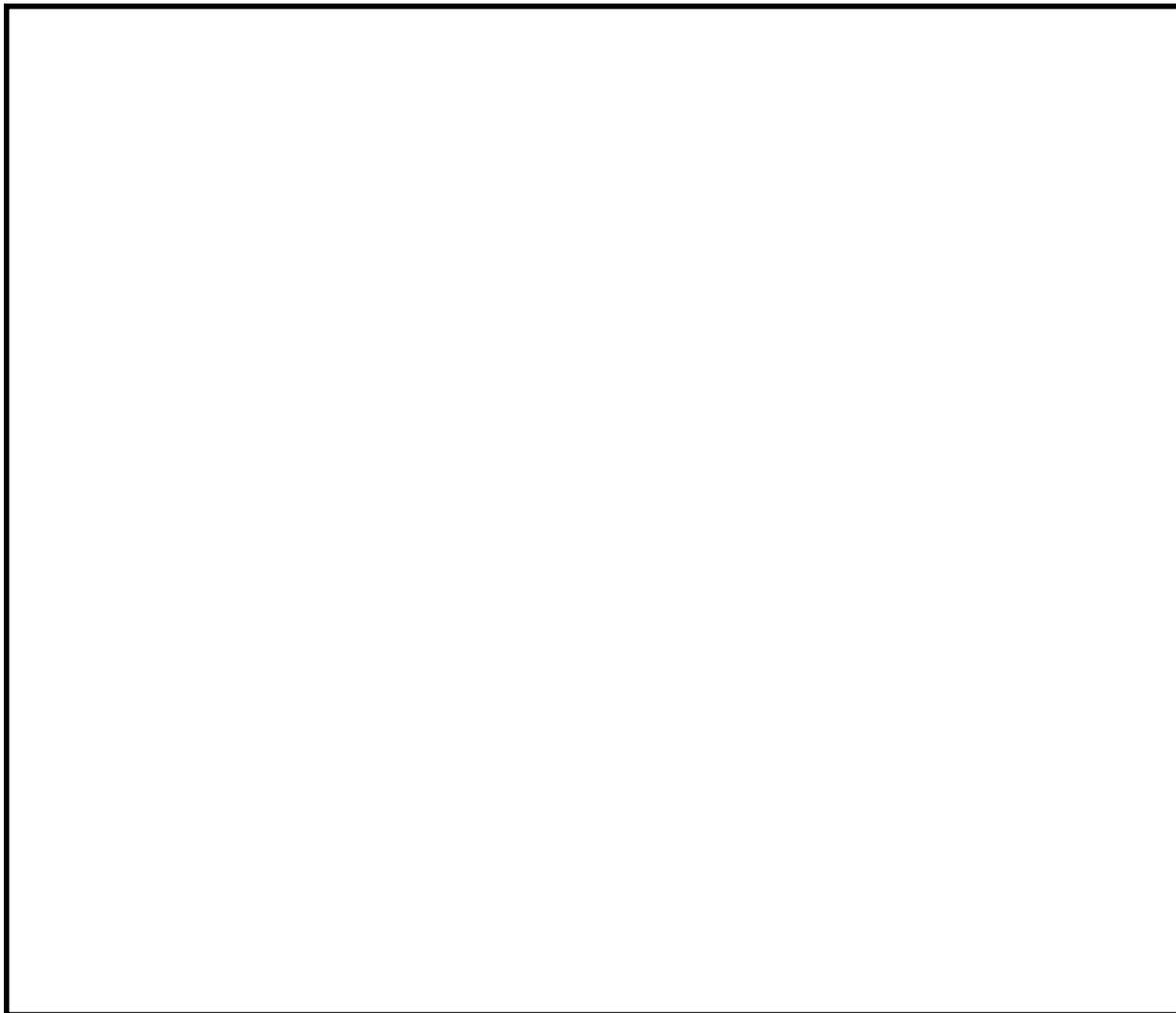
検 査 名：ほう酸水注入系設備検査（電気設備）

要領書番号：T2-Ec-23-2



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	スクラム性能の確認
	分解検査	制御棒駆動機構，制御棒駆動系水圧制御ユニット部品の表面状態を，試験及び目視により確認
	外観検査	制御棒外観

第 44-5-4 図 制御棒駆動機構 構造図



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	運転性能の確認 漏えいの確認 ほう酸質量の確認
	弁動作試験	弁開閉動作の確認
	分解検査	ポンプ部品の表面状態を試験及び目視により確認
	外観検査	タンク外観
運転中	機能・性能検査	運転性能の確認 漏えいの確認 ほう酸質量の確認

第44-5-5図 ほう酸水注入ポンプ

第44-5-3表 東海第二発電所 点検計画

1. 点検計画

東海第二発電所 点検計画						
機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験・検査の項目	保全の重要性	保全方式又は頻度	検査名	備考
中性子計装系	移動式炉内計装爆破弁 一式	特性試験	B	1C	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	分解点検	B	130M	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	機能・性能試験	B	1C	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	機能・性能試験	B	燃焼度増分1000Mwd/tに1回	-	プラント運転中
中性子計装系	移動式炉内計装弁 一式	機能・性能試験	B	1C	原子炉格納容器隔離弁機能検査	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	燃焼度増分1000Mwd/tに1回	-	プラント運転中
中性子計装系	移動式炉内計装弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	-	定検停止中
中性子計装系	移動式炉内計装弁(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	原子炉格納容器隔離弁機能検査	定検停止中
中性子計装系	起動領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査、安全保護系保護検出要素性能(校正)検査、監視機能健全性確認検査(安全保護系機能検査)	定検停止中
中性子計装系	起動領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
中性子計装系	起動領域計測装置 一式	特性試験	A	1C	核計測装置機能検査	定検停止中
中性子計装系	局部出力領域計測装置 一式	特性試験	C	1C	-	定検停止中
中性子計装系	局部出力領域計測装置 一式	特性試験	C	1C	核計測装置機能検査	定検停止中
中性子計装系	局部平均出力領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査	定検停止中
中性子計装系	平均出力領域計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査、安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
中性子計装系	流量計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系設定値確認検査、安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
中性子計装系	中性子計装系電源	特性試験	B	3C	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒 一式	機能・性能試験	B	1C	制御棒駆動水圧系機能検査、制御棒駆動機構機能検査	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動機構 一式	分解点検	B	91M	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動機構 一式	機能・性能試験	B	1C	制御棒駆動水圧系機能検査、制御棒駆動機構機能検査	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動機構(予備) 一式	分解点検	B	91M	制御棒駆動機構分解検査	定検停止中、プラント運転中(定期事業者検査は定検停止中)

1. 点検計画

東海第二発電所 点検計画						
機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験・検査の項目	保全の重要性	保全方式又は頻度	検査名	備考
制御棒駆動系	HCUアキュムレータ 一式	分解点検	B	78M	制御棒駆動水圧系設備検査	定検停止中 保全の有効性評価No. 1反映
制御棒駆動系	HCUアキュムレータ 一式	外観点検	B	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
制御棒駆動系	HCU窒素容器 一式	開放点検	B	260M	制御棒駆動水圧系設備検査	定検停止中
制御棒駆動系	スクラム排水容器Ⅰ	漏えい試験	B	10Y	構造健全性検査	定検停止中
制御棒駆動系	スクラム排水容器Ⅱ	漏えい試験	B	10Y	構造健全性検査	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動水系ポンプAサクションフィルタ	開放点検	C	CBM	-	プラント運転中 ※フィルタ差圧確認(監視点検:1D)結果により実施する。
制御棒駆動系	制御棒駆動水系ポンプAサクションフィルタ	外観点検	C	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動水系ポンプBサクションフィルタ	開放点検	C	CBM	-	プラント運転中 ※フィルタ差圧確認(監視点検:1D)結果により実施する。
制御棒駆動系	制御棒駆動水系ポンプBサクションフィルタ	外観点検	C	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動水系ポンプA出口ラインフィルタ	開放点検	C	CBM	-	プラント運転中 ※フィルタ差圧確認(監視点検:1D)結果により実施する。
制御棒駆動系	制御棒駆動水系ポンプB出口ラインフィルタ	開放点検	C	CBM	-	プラント運転中 ※フィルタ差圧確認(監視点検:1D)結果により実施する。
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプA	分解点検	C	65M	制御棒駆動水圧系設備検査	定検停止中 (振動診断:2M) 保全の有効性評価No. 2反映
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプA	外観点検	C	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプA電動機	分解点検	C	52M	電動機検査(制御棒駆動水圧系駆動水ポンプ用)	定検停止中 (振動診断:2M)
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプA電動機	特性試験	C	1C	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプB	分解点検	C	65M	制御棒駆動水圧系設備検査	定検停止中 (振動診断:2M) 保全の有効性評価No. 2反映
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプB	外観点検	C	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプB電動機	分解点検	C	52M	電動機検査(制御棒駆動水圧系駆動水ポンプ用)	定検停止中 (振動診断:2M)
制御棒駆動系	制御棒駆動水ポンプB電動機	特性試験	C	1C	-	定検停止中

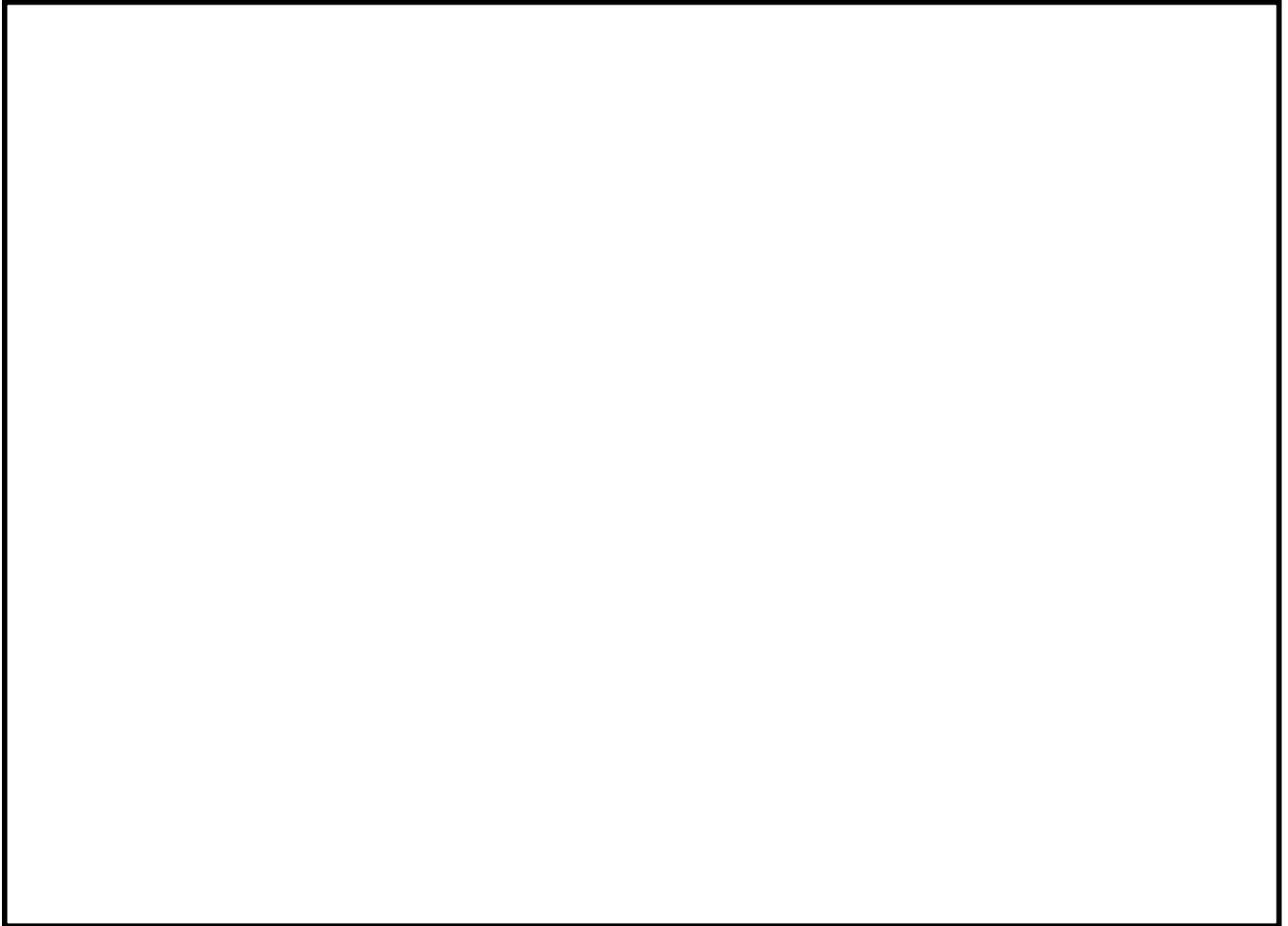
※「HCU」は、水圧制御ユニットを指す。

1. 点検計画

東海第二発電所 点検計画

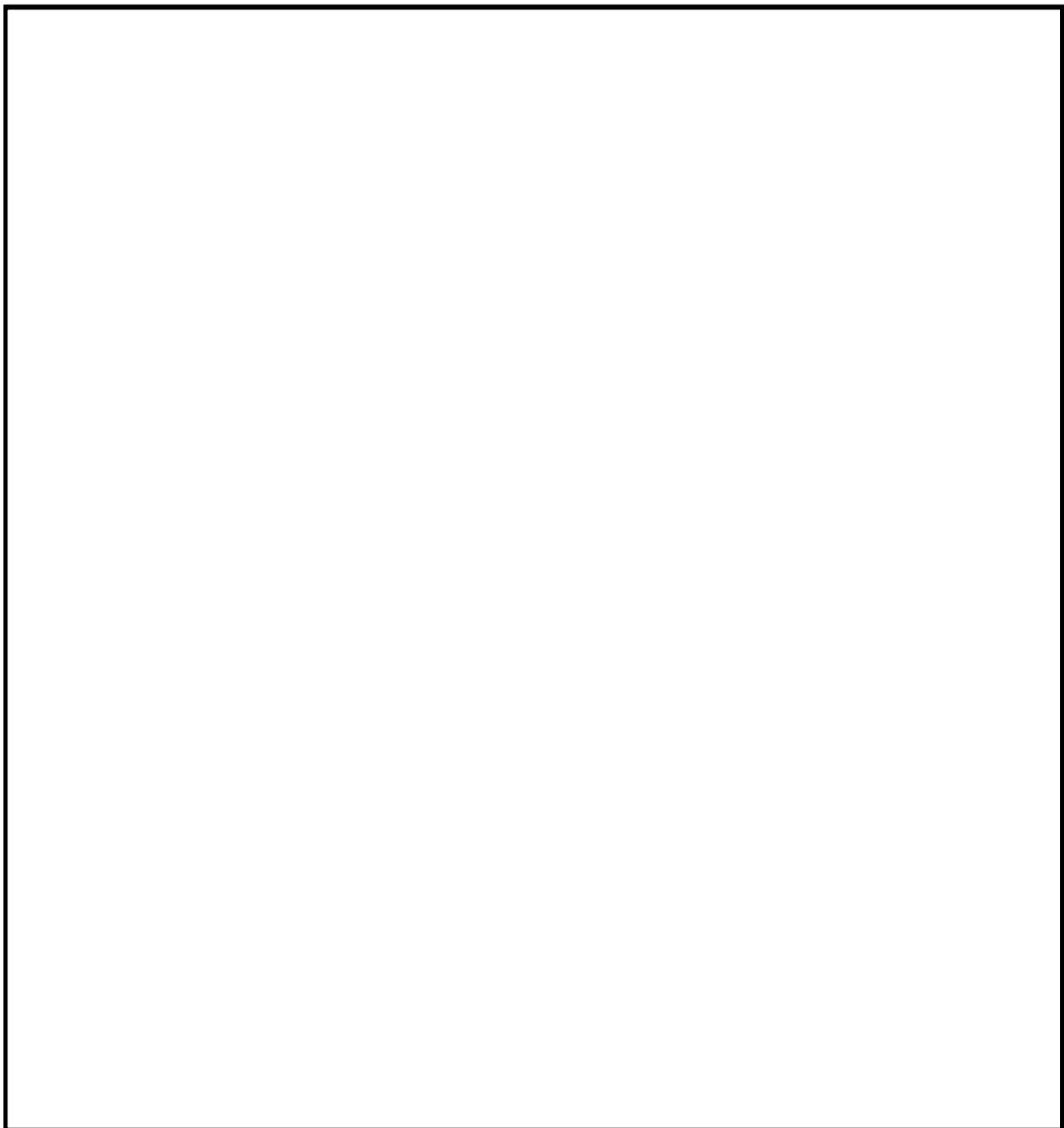
機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験・検査の項目	保全の重要度	保全方式又は頻度	今回の実施計画	前回実施時期(定検回数)	検査名	備考
制御棒駆動系	制御棒駆動系 HCUエレトリカルボックス 一式	機能・性能試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	圧力計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	圧力計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
制御棒駆動系	水位計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	水位計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	安全保護系設定値確認検査	定検停止中
制御棒駆動系	流量計測装置 一式	特性試験	B	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動系電源 一式	分解点検	B	39M	○	24回	-	定検停止中
制御棒駆動系	制御棒駆動系電源 一式	特性試験	B	3C	○	24回	-	定検停止中
制御棒位置指示系	位置計測装置 一式	特性試験	A	7C	○	24回	-	定検停止中
制御棒位置指示系	位置計測装置 一式	特性試験	A	1C	○	24回	制御棒駆動機構機能検査	定検停止中
制御棒価値ミニマイザ	制御棒価値ミニマイザ	特性試験	C	1C	○	24回	-	定検停止中
制御棒価値ミニマイザ	制御棒価値ミニマイザ	機能・性能試験	C	1C	○	24回	制御棒価値ミニマイザ機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系貯蔵タンク	開放点検	B	130M	-	-	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系貯蔵タンク	外観点検	B	10Y	-	24回	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系貯蔵タンク	漏えい試験	B	10Y	-	24回	構造健全性検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプ	開放点検	B	130M	-	-	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系テストタンク	外観点検	B	10Y	○	-	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA	分解点検	C	130M	○	19回	ほう酸水注入系ポンプ検査 ほう酸水注入系設備検査(機械設備)	定検停止中 (振動診断:2M(定期試験時))
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA	外観点検	C	10Y	-	24回	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA	機能・性能試験	C	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	分解点検	C	CBM	○	19回	-	定検停止中 (振動診断:2M(定期試験時)) 保全の有効性評価No. 10反映
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	特性試験	C	1C	○	24回	-	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	機能・性能試験	C	1C	○	24回	ほう酸水注入系機能検査	定検停止中
ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプA電動機	機能・性能試験	C	6C	○	19回	電動機検査(ほう酸水注入系ポンプ用)	定検停止中

※「ほう酸水注入系貯蔵タンク A」及び「ほう酸水注入系貯蔵タンク B」は、ほう酸水貯蔵タンクを指す。



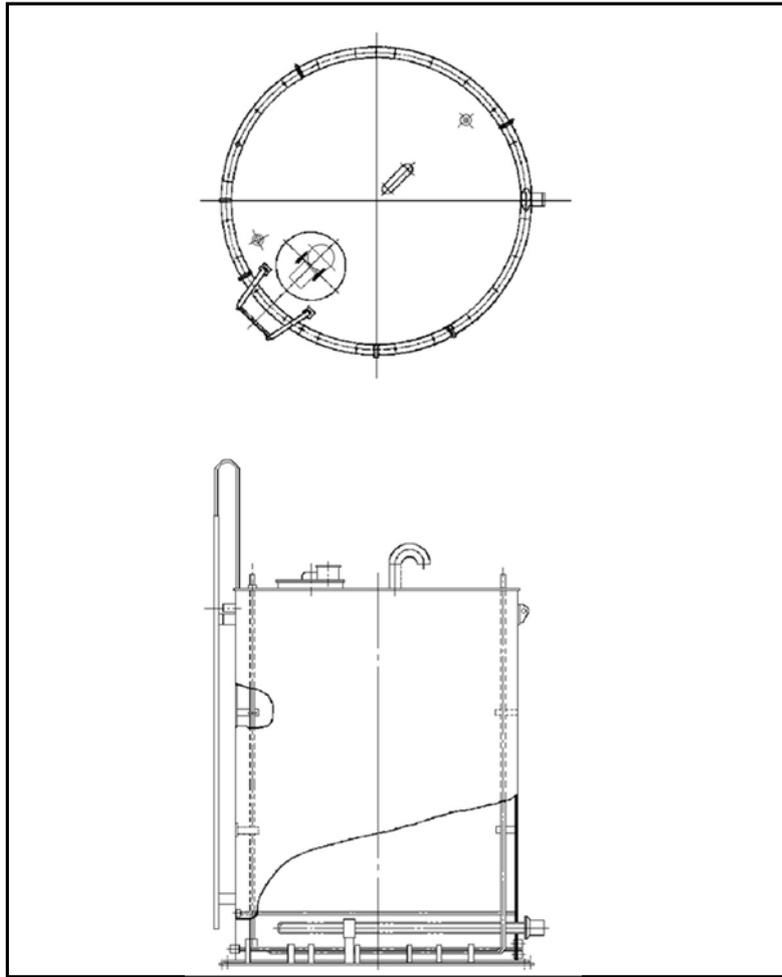
原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	スクラム性能の確認
	分解検査	制御棒駆動機構，制御棒駆動系水圧制御ユニット部品の表面状態を，試験及び目視により確認
	外観検査	制御棒外観

第 44-5-6 図 制御棒構造図



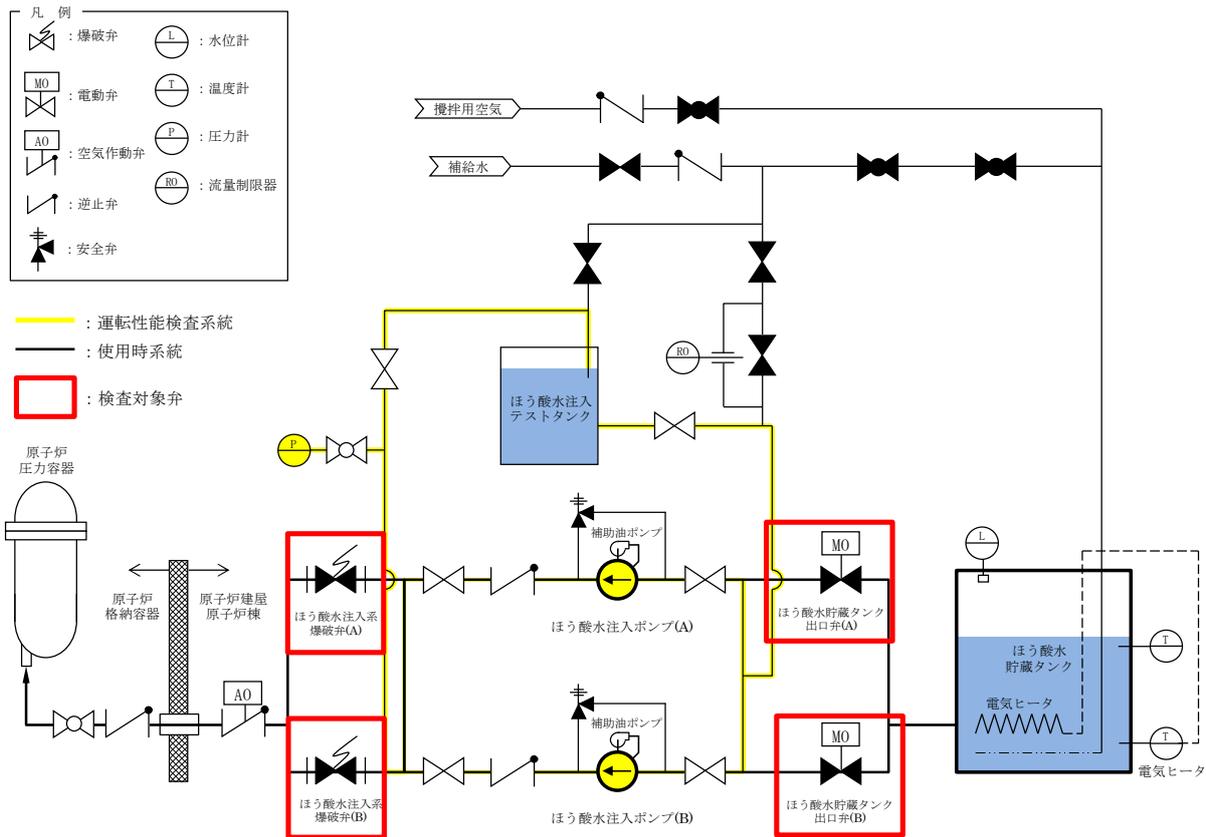
原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	スクラム性能の確認
	分解検査	制御棒駆動機構，制御棒駆動系水圧制御ユニット部品の表面状態を，試験及び目視により確認

第 44-5-7 図 制御棒駆動系水圧制御ユニット 構造図



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	運転性能の確認 漏えいの確認 ほう酸質量の確認
	弁動作試験	弁開閉動作の確認
	分解検査	ポンプ部品の表面状態を試験及び目視により確認
	外観検査	タンク外観
運転中	機能・性能検査	運転性能の確認 漏えいの確認 ほう酸質量の確認

第 44-5-8 図 ほう酸水貯蔵タンク



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	運転性能の確認 漏えいの確認 ほう酸質量の確認
	弁動作試験	弁開閉動作の確認
	分解検査	ポンプ部品の表面状態を試験及び目視により確認
	外観検査	タンク外観
運転中	機能・性能検査	運転性能の確認 漏えいの確認 ほう酸質量の確認

第44-5-9図 ほう酸水注入系運転性能検査系統図

44-6 容量設定根拠

・代替制御棒挿入機能

名称	原子炉圧力高
保護目的／機能	運転時の異常な過渡変化時において、原子炉を緊急に停止することができない事象が発生した場合において、炉心の著しい損傷を防止し、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するため、制御棒挿入を行う。
設定値	7.39MPa [gage] 以下

【設定根拠】

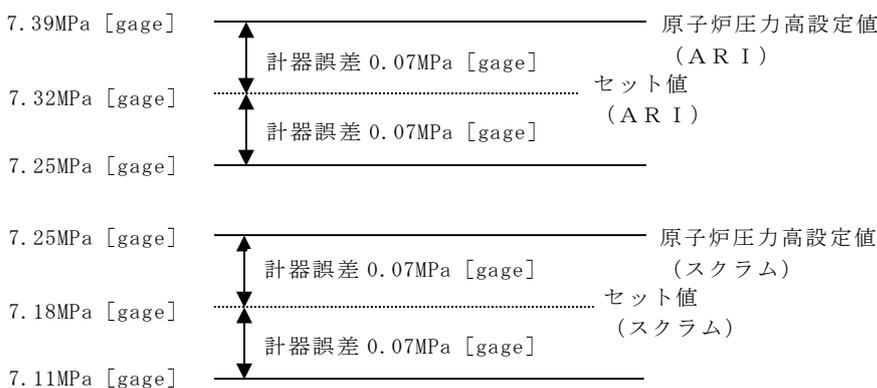
設定値は、次の事項を考慮して決定する。

- (1) スクラム不作動時に作動するシステムであることを考慮し、原子炉圧力高スクラム設定値（7.25MPa [gage] 以下）より高い設定とする。
- (2) 主蒸気逃がし安全弁からの蒸気によるサブプレッション・プールへの負荷を考慮し、極力低い値で作動させるような設定とする。

第44-6-1図に原子炉圧力高設定値の概要を示す。

<補足>

原子炉圧力が上昇し、原子炉圧力高による原子炉スクラムに失敗した場合、代替制御棒挿入機能により原子炉を未臨界にさせる。



ARI	: 代替制御棒挿入機能
セット値	: 実機の計装設備にセットする値
計器誤差	: 検出器などの計器誤差に余裕を加算したもの

第 44-6-1 図 原子炉圧力高設定値の概要図

名称	原子炉水位異常低下（レベル2）
保護目的／機能	運転時の異常な過渡変化時において，原子炉を緊急に停止することができない事象が発生した場合において，炉心の著しい損傷を防止し，原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するため，制御棒挿入を行う。
設定値	原子炉圧力容器ゼロレベル ^{※1} より1,243cm以上

【設定根拠】

設定値は，次の事項を考慮して決定する。

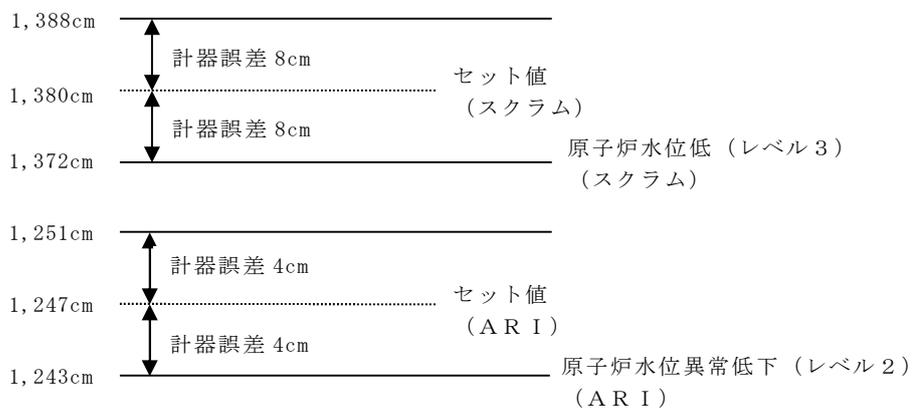
原子炉水位低（レベル3）スクラム発生時の制御棒挿入失敗時において，事象緩和に有効な値として原子炉水位異常低下（レベル2）を設定値とする。

第44-6-2図に原子炉水位異常低下（レベル2）設定値の概要を示す。

※1 原子炉圧力容器ゼロレベルは，原子炉圧力容器基準点を示す。

<補足>

原子炉水位が低下して，原子炉水位低（レベル3）による原子炉スクラムに失敗した場合，代替制御棒挿入機能により原子炉を未臨界にさせる。



ARI	: 代替制御棒挿入機能
セット値	: 実機の計装設備にセットする値
計器誤差	: 検出器などの計器誤差に余裕を加算したもの

第 44-6-2 図 原子炉水位異常低下（レベル2）設定値の概要図

・代替再循環系ポンプトリップ機能

名称	原子炉圧力高
保護目的／機能	運転時の異常な過渡変化時において、原子炉を緊急に停止することができない事象が発生した場合において、炉心の著しい損傷を防止し、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するため、再循環系ポンプトリップを行う。
設定値	7.39MPa [gage] 以下

【設定根拠】

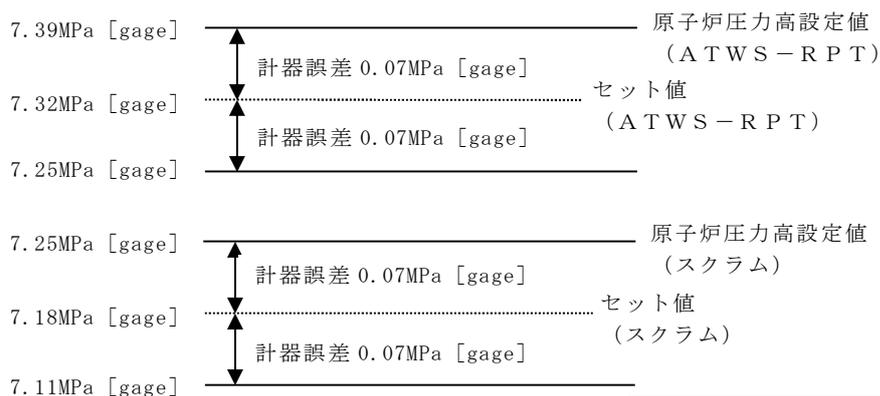
設定値は、次の事項を考慮して決定する。

- (1) スクラム不作動時に作動するシステムであることを考慮し、原子炉圧力高スクラム設定値（7.25MPa [gage] 以下）より高い設定とする。
- (2) 主蒸気逃がし安全弁からの蒸気によるサブプレッション・プールへの負荷を考慮し、極力低い値で作動させるような設定とする。

第44-6-3図に原子炉圧力高設定値の概要を示す。

<補足>

原子炉圧力が上昇し、原子炉圧力高による原子炉スクラムに失敗した場合、代替再循環系ポンプトリップ機能により原子炉出力を低下させる。



ATWS-RPT：代替再循環系ポンプトリップ機能
 セット値：実機の計装設備にセットする値
 計器誤差：検出器などの計器誤差に余裕を加算したもの

第 44-6-3 図 原子炉圧力高設定値の概要図

名称	原子炉水位異常低下（レベル2）
保護目的／機能	運転時の異常な過渡変化時において，原子炉を緊急に停止することができない事象が発生した場合において，炉心の著しい損傷を防止し，原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するため，再循環系ポンプトリップを行う。
設定値	原子炉圧力容器ゼロレベル※ ¹ より1,243cm以上

【設定根拠】

設定値は，次の事項を考慮して決定する。

原子炉水位低（レベル3）スクラム発生時の制御棒挿入失敗時において，事象緩和に有効な値として原子炉水位異常低下（レベル2）を設定値とする。

第44-6-4図に原子炉水位異常低下（レベル2）設定値の概要を示す。

※1 原子炉圧力容器ゼロレベルは，原子炉圧力容器基準点を示す。

<補足>

原子炉水位が低下して，原子炉水位低（レベル2）による原子炉スクラムに失敗した場合，代替再循環系ポンプトリップ機能により原子炉出力を低下させる。



ATWS-RPT	: 代替再循環系ポンプトリップ機能
セット値	: 実機の計装設備にセットする値
計器誤差	: 検出器などの計器誤差に余裕を加算したもの

第 44-6-4 図 原子炉水位異常低下（レベル2）設定値の概要図

・制御棒駆動系水圧制御ユニット

名 称		制御棒駆動系水圧制御ユニット
容量	L (1個当たり)	約18
最高使用圧力	MPa [gage]	12.06
最高使用温度	℃	66

【設定根拠】

制御棒駆動系水圧制御ユニットは、制御棒駆動機構のスクラム時の駆動源として、加圧された駆動水を共有するための設備として設置し、容量として、スクラム時、制御棒を炉心内に挿入するために制御棒駆動機構が全ストロークスクラム可能なアキュムレータ水容量を確保する設計とする。

制御棒駆動系水圧制御ユニットは185個設置する。

1. 容量の設定根拠

設計基準事故対処設備として設置する制御棒駆動系水圧制御ユニット容量は、制御棒駆動機構が全ストロークスクラム可能な容量として下記を考慮する。

全ストロークスクラムに必要な容量

$$= (\text{挿入有効断面積}) \times (\text{全挿入までのストローク})$$

$$= (26.2 \times 365.8) / 1000$$

$$= 9.58 \div 10\text{L}$$

$$\text{ここで、挿入有効断面積} \quad : 26.2\text{cm}^2$$

$$\text{全挿入までのストローク} : 365.8\text{cm}$$

制御棒駆動系水圧制御ユニット容量は、上記全ストロークスクラムに必要な容量 10L (1個当たり) に余裕を見込み、これを上回る容量として、約 18L (1個当たり) とする。

重大事故等時に使用する制御棒駆動系水圧制御ユニット容量は、設計基準事故対処設備として使用する場合と同様の使用方法であることから、設計基準事故対処設備と同仕様として、約18L (1個当たり) とする。

2. 最高使用圧力の設定根拠

設計基準事故対処設備として使用する当該アキュムレータの最高使用圧力は、主配管「駆動水ポンプ吐出管」の最高使用圧力に合わせ、12.06MPaとする。

当該アキュムレータを重大事故等時において使用する場合は、設計基準事故対処設備として使用する場合と同様の使用方法であることから、設計基準事故対処設備と同仕様として、12.06MPaとする。

3. 最高使用温度の設定根拠

設計基準事故対処設備として使用する当該アキュムレータの最高使用温度は、主配管「駆動水ポンプ吐出管」の最高使用温度に合わせ、66℃とする。

当該アキュムレータを重大事故等時において使用する場合は、設計基準事故対処設備として使用する場合と同様の使用方法であることから、設計基準事故対処設備と同仕様として、66℃とする。

・ほう酸水注入ポンプ

名 称		ほう酸水注入ポンプ
容 量	m ³ /h (1 台あたり)	9.78 以上 (9.78)
吐 出 圧 力	MPa [gage]	8.5 以上 (8.5)
最 高 使 用 圧 力	MPa [gage]	吸込側 1.04 吐出側 9.66
最 高 使 用 温 度	℃	66
原 動 機 出 力	kW/個	37
台 数	—	2

【設 定 根 拠】

(概要)

・設計基準対象施設

ほう酸水注入ポンプは、設計基準対象施設として運転時の異常な過渡変化時において発電用原子炉の運転を緊急に停止することができない事象が発生するおそれがある場合又は当該事象が発生した場合においても炉心の著しい損傷を防止するため、発電用原子炉を未臨界に移行するために設置する。

・重大事故等対処設備

重大事故等時に計測制御系統施設のうちほう酸水注入設備（ほう酸水注入系）として使用するほう酸水注入ポンプは、以下の機能を有する。

ほう酸水注入ポンプは、運転時の異常な過渡変化時において発電用原子炉の運転を緊急に停止することができない事象が発生するおそれがある場合又は当該事象が発生した場合においても炉心の著しい損傷を防止するため、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するとともに、発電用原子炉を未臨界に移行するために設置する。

系統構成は、ほう酸水貯蔵タンクを水源としたほう酸水注入ポンプにより原子炉圧力容器に十分な量のほう酸水を注入することで発電用原子炉を未臨界に移行する設計とする。

重大事故等時に原子炉冷却系統施設のうち非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備（ほう酸水注入系）として使用するほう酸水注入ポンプは、以下の機能を有する。

ほう酸水注入ポンプは、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、設計基準事故対処設備が有する発電用原子炉の冷却機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷を防止するため、発電用原子炉を冷却するために設置する。

系統構成は、ほう酸水貯蔵タンクを水源としたほう酸水注入ポンプによりほう酸水注入系を介してほう酸水貯蔵タンクの水を原子炉に注水することで、原子炉圧力容器を冷却し、重大事故等の進展の抑制が可能な設計とする。

重大事故等時に原子炉格納施設のうち圧力低減設備その他の安全設備の原子炉格納容器安全設備（ほう酸水注入系）として使用するほう酸水注入ポンプは、以下の機能を有する。

ほう酸水注入ポンプは、炉心の著しい損傷が発生した場合において原子炉格納容器の破損を防止するため、溶融し、原子炉格納容器の下部に落下した炉心を冷却するために設置する。

系統構成は、炉心の著しい損傷が発生した場合に、ほう酸水貯蔵タンクを水源としたほう酸水注入ポンプによりほう酸水注入系を介してほう酸水を原子炉圧力容器に注水することで、溶融炉心の原子炉格納容器下部のペDESTAL（ドライウエル部）への落下を遅延又は防止できる設計とする。

1. 容量の設定根拠

設計基準対象施設として使用するほう酸水注入ポンプの容量は、ほう酸水貯蔵タンクの有効容積*1全てを 50 分以上 125 分以内*2で原子炉圧力容器に注入する必要があることから、 $9.36 \text{ m}^3/\text{h}$ *3を上回るものとし、 $9.78 \text{ m}^3/\text{h}$ （1 台あたり）以上とする。

重大事故等対処設備として使用するほう酸水注入ポンプの容量は、設計基準対象施設と同様の使用方法であるため、設計基準対象施設と同仕様で設計し、 $9.78 \text{ m}^3/\text{h}$ （1 台あたり）以上とする。

公称値については要求される容量と同仕様として $9.78 \text{ m}^3/\text{h}$ （1 台あたり）とする。

注記*1：ほう酸水貯蔵タンクの有効容積は、ここでは保守的に無効容積を 0 m^3 とし、タンクの最大容量である 19.5 m^3 とする。

*2：ほう酸水の注入時間について

ほう酸水の注入時間は、炉水中のボロン濃度変化限度を基に設定する。

ボロン濃度変化限度は、最低反応度印加速度 $0.001 \Delta k/\text{min}$ を上回るボロン注入速度として $8 \text{ ppm}/\text{min}$ 以上とし、また炉水中にほう酸水を均一に分散させるため $20 \text{ ppm}/\text{min}$ 以下に設定する。

停止余裕 $0.05 \Delta k$ 以上にするために必要なボロン濃度は、平成 14 年 7

月 1 日付け平成 14・05・16 原第 3 号にて認可された工事計画の添付書類「IV-2 制御能力についての計算書」より、600 ppm に不完全混合に対する余裕をとった 1000 ppm とする。

以上より、許容注入時間は以下のとおりとなる。

$$1000 \div 8 = 125 \text{ 分} \quad (\text{最長時間})$$

$$1000 \div 20 = 50 \text{ 分} \quad (\text{最短時間})$$

上記より、ほう酸水の注入時間は 50 分以上 125 分以内となる。

*3：ほう酸水注入ポンプの必要容量は、許容注入時間の最長時間が 125 分、ほう酸水タンクの最大容量が 19.5 m³であることから、以下の通りとなる。

$$19.5 \div 125 = 0.156 \text{ m}^3/\text{min}$$

$$= 9.36 \text{ m}^3/\text{h}$$

上記より、ほう酸水注入ポンプの必要容量は 9.36 m³/h とする。

2. 吐出圧力の設定根拠

設計基準対象施設として使用するほう酸水注入ポンプの吐出圧力は、0 MPa からほう酸水注入系を必要とする最大運転圧力に至るまでの全圧力範囲で原子炉圧力容器に定格注量を注入できるものとする。すなわち、原子炉圧力容器内の圧力が逃がし安全弁の安全弁機能の第一段圧力*である 7.78 MPa のときにも注入できるよう、それを上回る 8.5 MPa 以上とする。

重大事故等対処設備として使用するほう酸水注入ポンプの吐出圧力は、重大事故等時の有効性評価解析（原子炉設置変更許可申請書添付書類十）において原子炉圧力が最大となる原子炉停止機能喪失で 8.19MPa であることから、それを上回る 8.5 MPa 以上とする。

公称値については要求される吐出圧力と同じ 8.5 MPa とする。

注記*：運転時の異常な過渡変化では、逃がし弁機能を考慮している。そのため、当該ポンプの吐出圧力は、逃がし弁機能の設定圧力以上である安全弁機能の第一段圧力を設定する。

3. 最高使用圧力の設定根拠

3.1 吸込側の最高使用圧力

設計基準対象施設として使用するほう酸水注入ポンプの吸込側の最高使用圧力は、主配管「ほう酸水貯蔵タンク～ほう酸水注入ポンプ（連絡配管含む）」の最高使用圧力と同じ 1.04 MPa とする。

重大事故等対処設備として使用するほう酸水注入ポンプの吸込側の圧力は、重大事故等時における主配管「ほう酸水貯蔵タンク～ほう酸水注入ポンプ（連絡配管含む）」の使用圧力と同じ 1.04 MPa とする。

3.2 吐出側の最高使用圧力

設計基準対象施設として使用するほう酸水注入ポンプの吐出側の最高使用圧力は、ほう酸水注入ポンプの吐出圧力を上回る圧力とし、9.66 MPa とする。

重大事故等対処設備として使用するほう酸水注入ポンプの吐出側の圧力は、重大事故等時におけるほう酸水注入ポンプの吐出圧力を上回る圧力とし、9.66 MPa とする。

4. 最高使用温度の設定根拠

設計基準対象施設として使用するほう酸水注入ポンプの最高使用温度は、ほう酸水貯蔵タンクの最高使用温度と同じ 66 °C とする。

重大事故等対処設備として使用するほう酸水注入ポンプの温度は、重大事故等時におけるほう酸水貯蔵タンクの使用温度と同じ 66 °C とする。

5. 原動機出力の設定根拠

設計基準対象施設として使用するほう酸水注入ポンプの原動機出力は、定格流量点での軸動力を基に、容量及び吐出圧力を考慮して設定する。

$$P_u = \frac{10^3}{60} \times Q \times p$$

$$\eta = \frac{P_u}{P} \times 100$$

$$P = \frac{10^3 \times Q \times p}{60 \times \eta / 100}$$

(日本工業規格 J I S B 8 3 1 1 (2002)「往復ポンプー試験方法」)

P : 軸動力 (kW)

P_u : 水動力 (kW)

Q : 容量 (m³/min)

p : 吐出圧力 (MPa)

η : ポンプ効率 (%)

$$\eta = \eta_m \times \eta_g \times \eta_v \times 10^{-4} = 69.9 \approx 69$$

$$\eta_m : \text{ポンプ機械効率 (\%)} = 85$$

$$\eta_g : \text{減速機効率 (\%)} = 91.5$$

$$\eta_v : \text{ポンプ容積効率 (\%)} = 90$$

$$P = \frac{10^3 \times 0.163 \times 8.5}{60 \times 69 / 100} = 33.5 \approx 34 \text{ kW}$$

上記より、ほう酸水注入ポンプの原動機出力は軸動力 34 kW を上回る出力とし、37 kW/個とする。

重大事故等対処設備として使用するほう酸水注入ポンプの原動機出力は、設計基準対象施設と同様の使用方法であるため、設計基準対象施設と同仕様とし、37 kW/個とする。

6. 個数の設定根拠

ほう酸水注入ポンプ（原動機含む）は、設計基準対象施設としてほう酸水を原子炉圧力容器に注水するために必要な個数である 1 個を、故障時及び保守点検時による待機除外時を考慮し、合計 2 個設置する。

ほう酸水注入ポンプ（原動機含む）は、設計基準対象施設として 2 個設置しているものを重大事故等対処設備として使用する。

・ほう酸水貯蔵タンク

名 称		ほう酸水貯蔵タンク
容量	m ³ / 基	約16.4 (※1) , 約19.5 (※2)
最高使用圧力	MPa [gage]	静水頭
最高使用温度	℃	66
機器仕様に関する注記		※1 要求値を示す ※2 公称値を示す

【設定根拠】

ほう酸水貯蔵タンクは、制御棒の挿入不能の場合に原子炉に注入するほう酸水を貯蔵するために設置する。

ほう酸水注入ポンプは1基設置する。

1. 容量の設定根拠

設計基準事故対処設備として使用するほう酸水貯蔵タンクの容量（設計確認値）は、ほう酸水の最小貯蔵量 15.4m³※3を上回る容量として、タンク内有効容積 15.4m³とタンク内無効容積 1.0m³を考慮し、約 16.4m³とする。また、容量（公称値）については、容量（設計確認値）を上回るものとして、約 19.5 m³とする。

ほう酸水貯蔵タンクを重大事故等時において使用する場合の容量は、設計基準事故対処設備と同様の使用方法であるため、設計基準事故対処設備と同設計条件とし、約 16.4m³（設計確認値）と約 19.5m³（公称値）とする。

※3 ほう酸水の貯蔵量について

ほう酸水の貯蔵量は、ほう酸水を注入して原子炉を冷温停止に至らせ、その状態を余裕を持って維持するのに必要な冷却材中のボロン濃度を考慮する。

必要ボロン濃度は、停止余裕を 0.05 以上にするのに必要なボロン濃度 600ppm に、不完全混合に対する余裕等をとって 1000ppm とする。

ここで、必要ボロン濃度に対するボロン量は、原子炉冷却材水量が 416×10³ kg であるため、

$$416 \times 10^3 \times 1000 \times 10^{-6} = 416 \text{kg}$$

となる。そしてボロン含有率を 18.31wt% として、五ほう酸ナトリウムの量に換算すると、必要五ほう酸ナトリウム量は、

$$\text{必要五ほう酸ナトリウム量} = 416 \times \frac{100}{18.31}$$

=2271.98≒2272 kg となる。

また、五ほう酸ナトリウムの設計飽和温度 15℃における溶解度は 13.4wt%で、溶液の比重約 1.1 である。したがって、ほう酸水の貯蔵量は、

$$\text{貯蔵量} = \frac{\text{必要五ほう酸ナトリウム量 (kg)}}{\text{五ほう酸ナトリウム飽和溶解度} \times \text{密度 (kg/m}^3\text{)}}$$

$$= \frac{2227}{0.134 \times 1.1 \times 10^3}$$

$$= 15.4\text{m}^3$$

上記から、ほう酸水の貯蔵量は15.4m³（最小）とする。

2. 最高使用圧力の設定根拠

設計基準事故対処設備として使用するほう酸水貯蔵タンクの最高使用圧力は、ほう酸水貯蔵タンクが大気開放であることから、静水頭圧とする。

ほう酸水貯蔵タンクを重大事故等時において使用する場合は、ほう酸水貯蔵タンクが大気開放であることから、設計基準事故対処設備と同設計条件で設計し、静水頭圧とする。

3. 最高使用温度の設定根拠

設計基準事故対処設備として使用するほう酸水貯蔵タンクの最高使用温度は、ほう酸の析出防止のため保温用電気ヒータによりほう酸水を 27±3℃に維持しているため、これを上回る 66℃とする。

ほう酸水貯蔵タンクを重大事故等時において使用する場合は、設計基準事故対処設備と同設計条件で設計し、66℃とする。

44-7 その他設備

以下に、原子炉を未臨界にするための自主対策設備の概要を示す。

緊急停止失敗時に原子炉を未臨界にするために寄与する自主対策設備は以下のとおりである。

(1) 手動スクラム・スイッチ

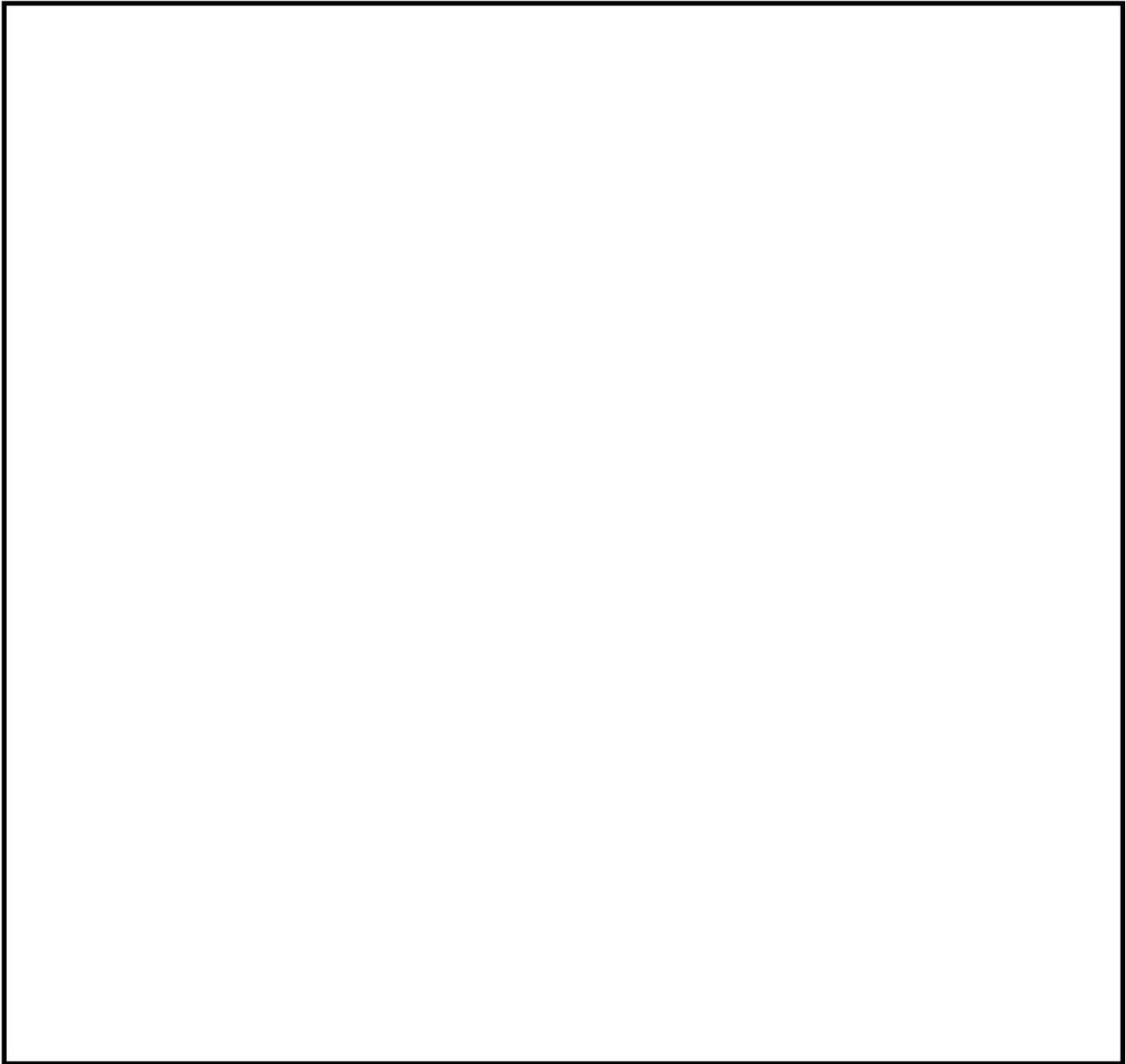
手動スクラム・スイッチを操作することで、制御棒のスクラム動作が可能であることから、手動スクラム・スイッチを整備している。手動スクラム・スイッチの配置箇所を第44-7-1図に示す。

(2) 原子炉モード・スイッチ

原子炉モード・スイッチを操作することで、制御棒のスクラム動作が可能であることから、原子炉モード・スイッチを整備している。原子炉モード・スイッチの配置箇所を第44-7-1図に示す。

(3) スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズ

安全保護系盤に設置してあるスクラム・パイロット弁継電器用ヒューズを引き抜くことでスクラム・パイロット弁電磁コイルの電源を遮断し、制御棒の動作が可能であることから、スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズを整備している。スクラム・パイロット弁継電器用ヒューズの配置箇所を第44-7-1図に示す。



第44-7-1図 配置図（自主対策設備）

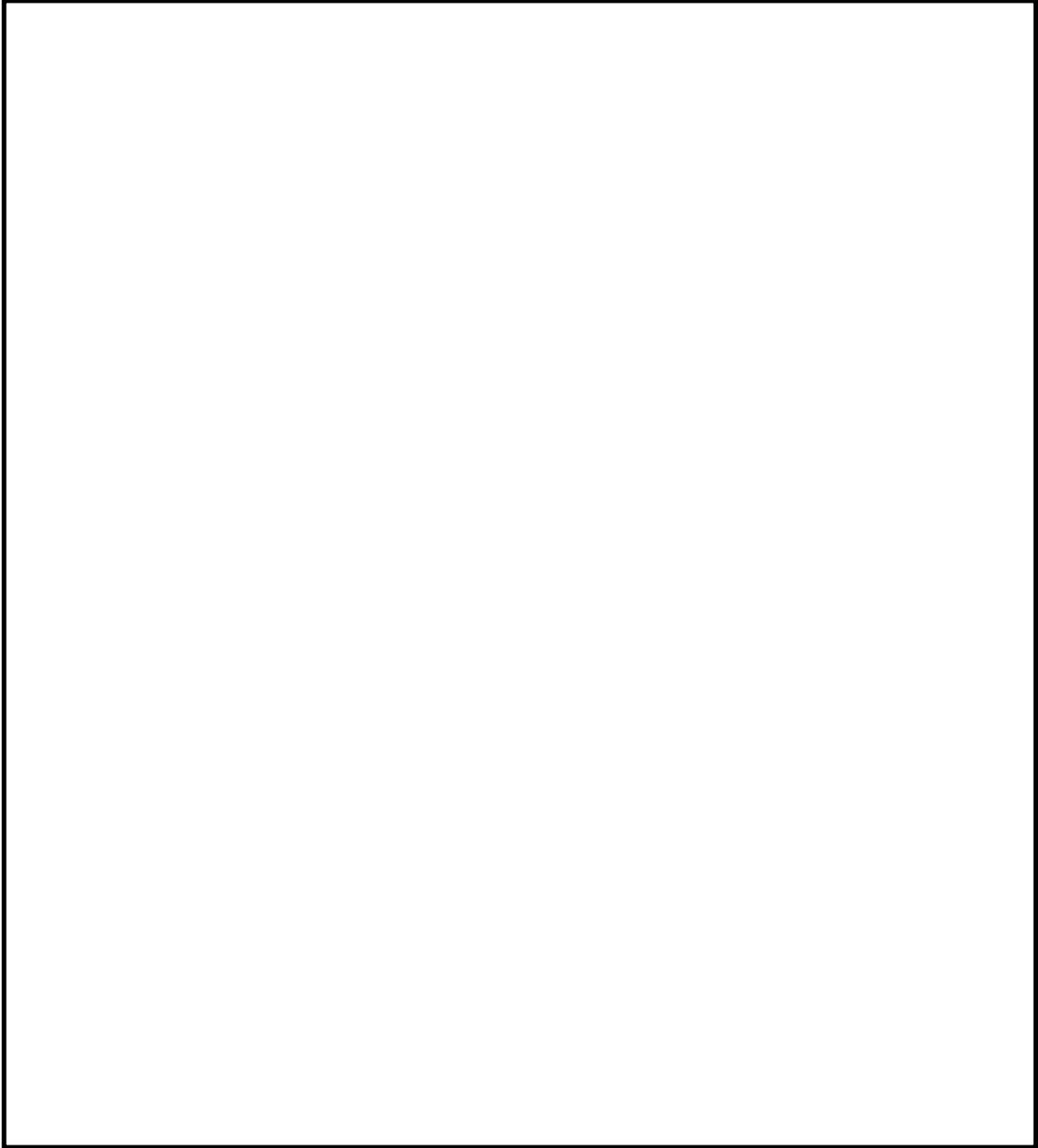
（原子炉建屋付属棟 3階）

(4) 計器用空気系配管・弁

全制御棒全挿入完了までには時間を要するものの、現場に設置してある計器用空気系配管内の計器用空気を排出し、スクラム弁ダイヤフラムの空気圧がなくなりスクラム弁を開とすることが可能であることから、計装用空気配管・弁を整備している。計器用空気系配管・弁の配置箇所を第44-7-2図に示す。

(5) スクラム個別スイッチ

スクラム個別スイッチは、現場での操作であり、全制御棒全挿入完了までには時間を要するが、スクラム個別スイッチを操作することで制御棒のスクラム動作が可能であり、制御棒を挿入する手段として有効であることからスクラム個別スイッチを整備している。スクラム個別スイッチの配置箇所を第44-7-2図に示す。



第44-7-2図 配置図（自主対策設備）

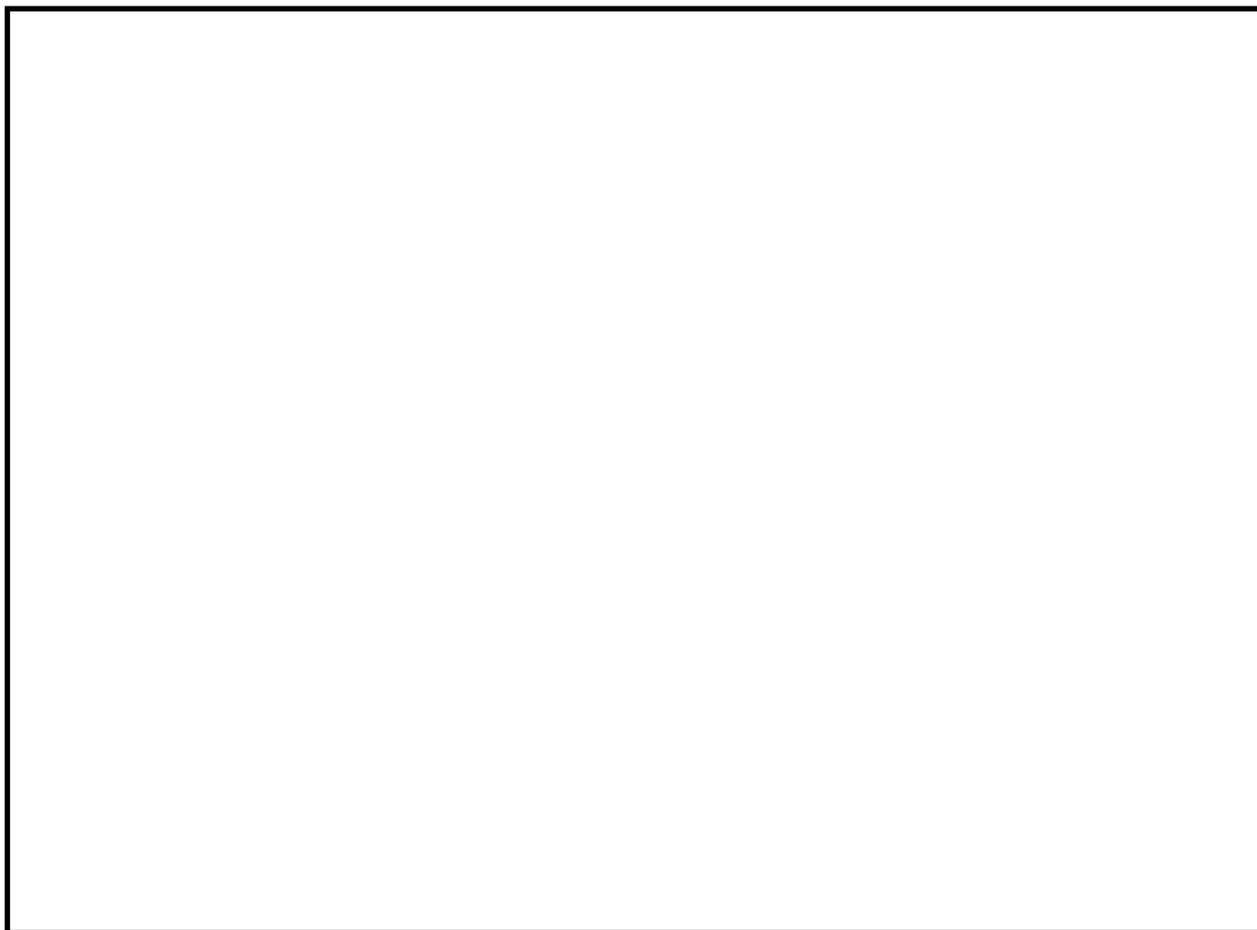
（原子炉建屋原子炉棟 3階）

(6) 制御棒手動操作系，制御棒駆動系，選択制御棒挿入機構

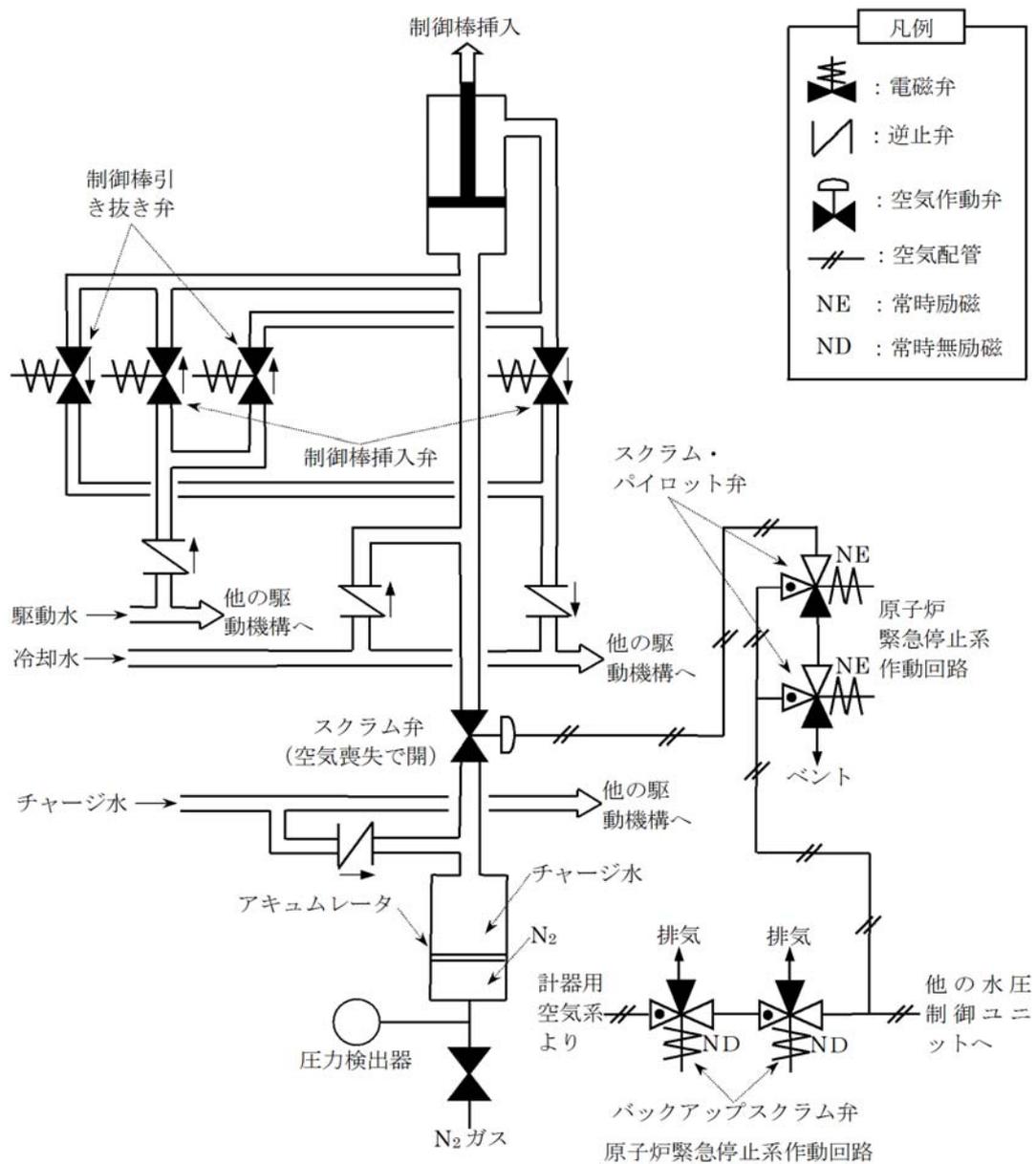
制御棒駆動系は，原子炉圧力容器下部の制御棒駆動機構ハウジング内に据え付けられており，手動スクラム・スイッチ，原子炉モード・スイッチ又はスクラム・パイロット弁継電器用ヒューズの操作完了までの間，若しくはこれらの操作が実施できない場合に，制御棒を挿入する手段として整備している。制御棒駆動機構の概要を第44-7-3図に示す。

制御棒挿入及び引き抜きの概要を第44-7-4図に示す。

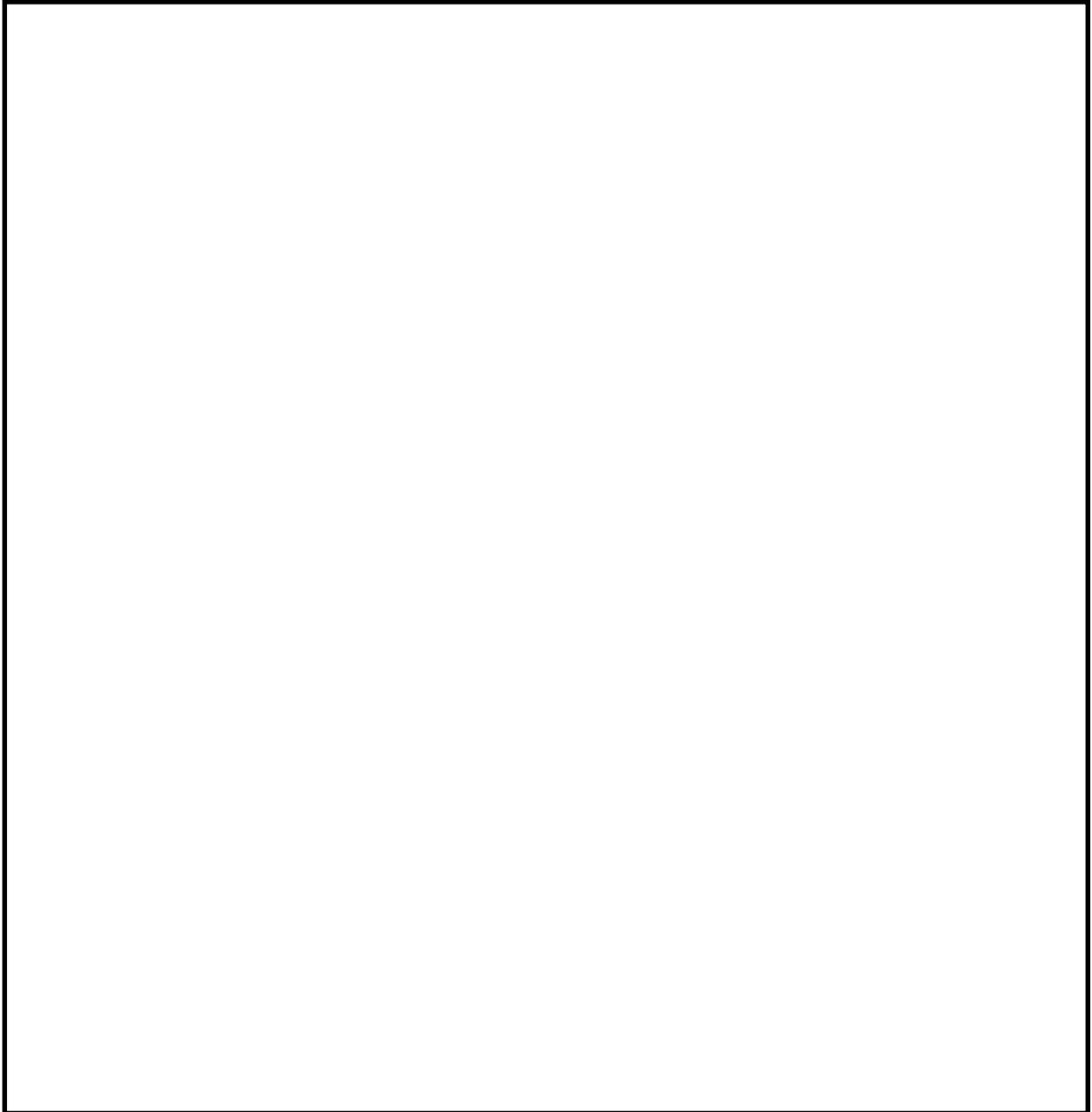
選択制御棒挿入機構は，低炉心流量高出力領域に入った場合に出力を制御し，安定性の余裕を確保するために，あらかじめ選択された制御棒を自動的に挿入する機能である。本機能は手動挿入操作が可能であり，制御棒を挿入する手段として整備している。選択制御棒挿入機構の配置を第44-7-5図及び第44-7-6図に示す。また，回路図を第44-7-7図に示す。



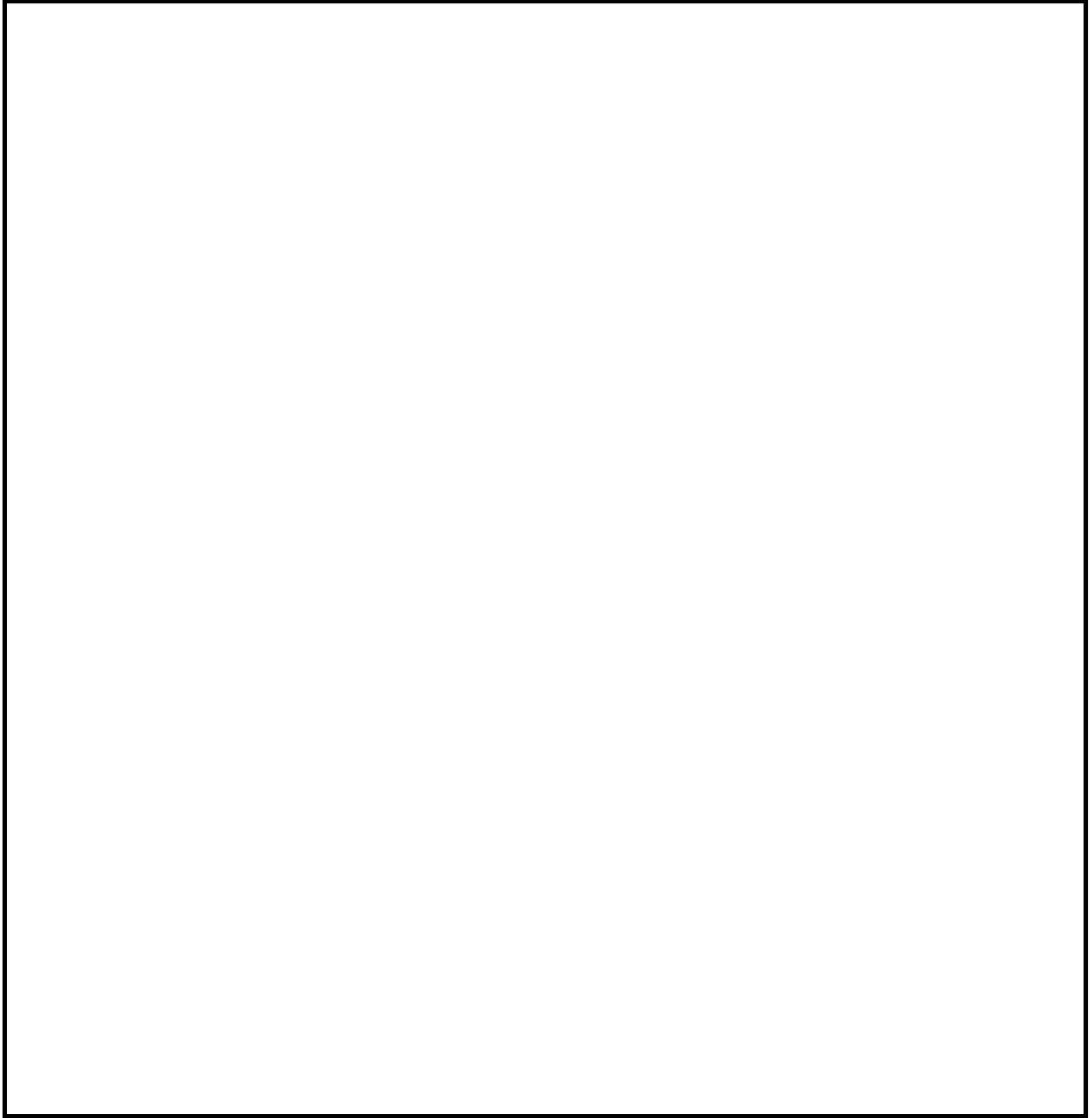
第44-7-3図 制御棒駆動機構 概要図



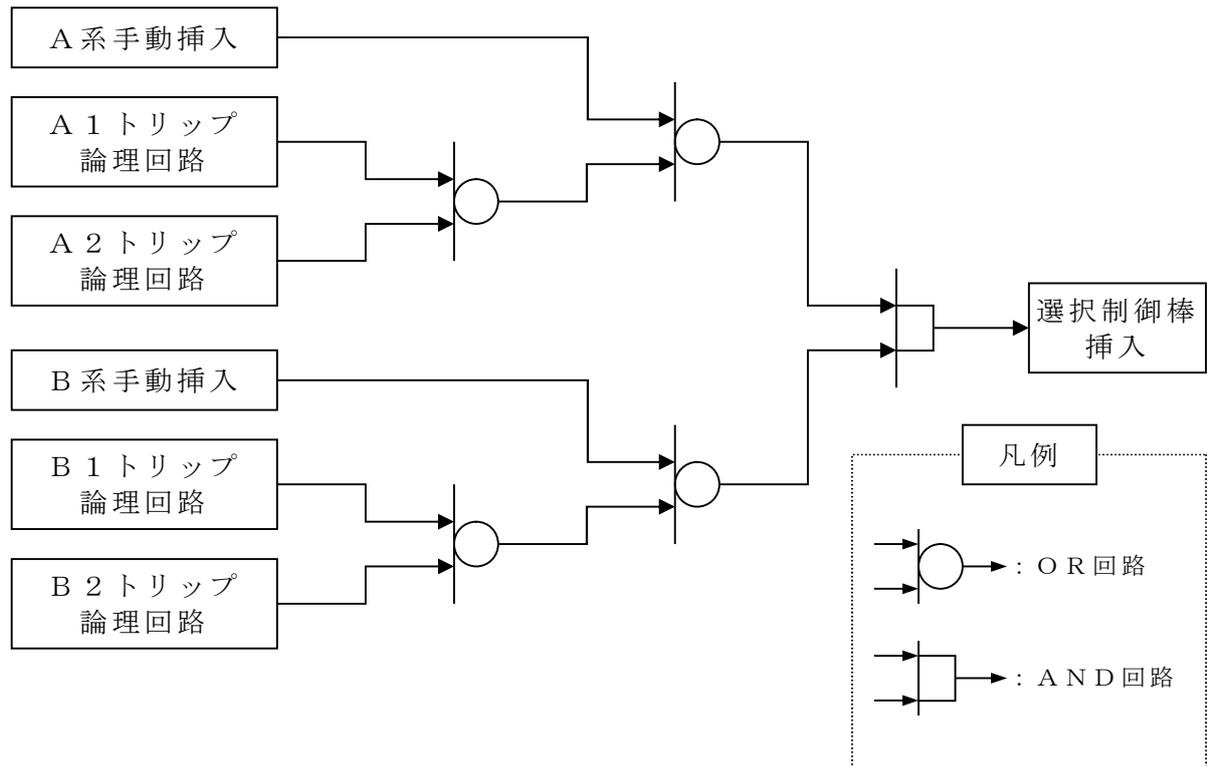
第44-7-4図 原子炉緊急停止系及び制御棒駆動系水圧制御ユニット概要図



第44-7-5図 選択制御棒挿入機構配置図（自主設備）
（原子炉建屋付属棟 3階）



第 44-7-6 図 選択制御棒挿入機構配置図（自主設備）
（原子炉建屋原子炉棟 4階）



第 44-7-7 図 選択制御棒挿入機構論理回路図 (自主設備)

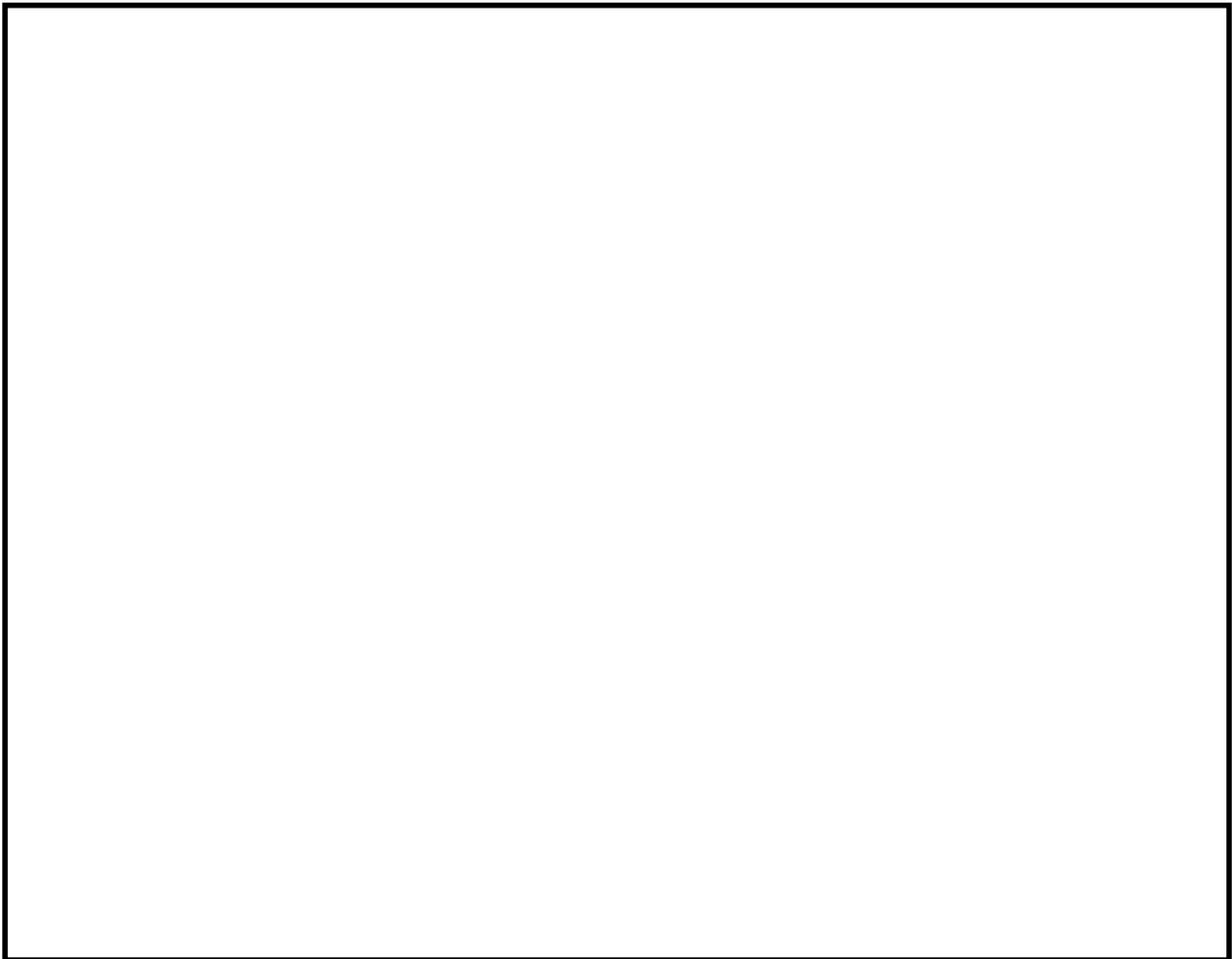
(7) 給水系，原子炉給水制御系

給水系，給水制御系による原子炉への給水量の調整により，原子炉水位を低下でき，原子炉の出力抑制を行えることから，給水系，原子炉給水制御系を整備している。

タービン駆動原子炉給水ポンプの原子炉への給水流量制御は，タービン回転数を制御することにより行う。

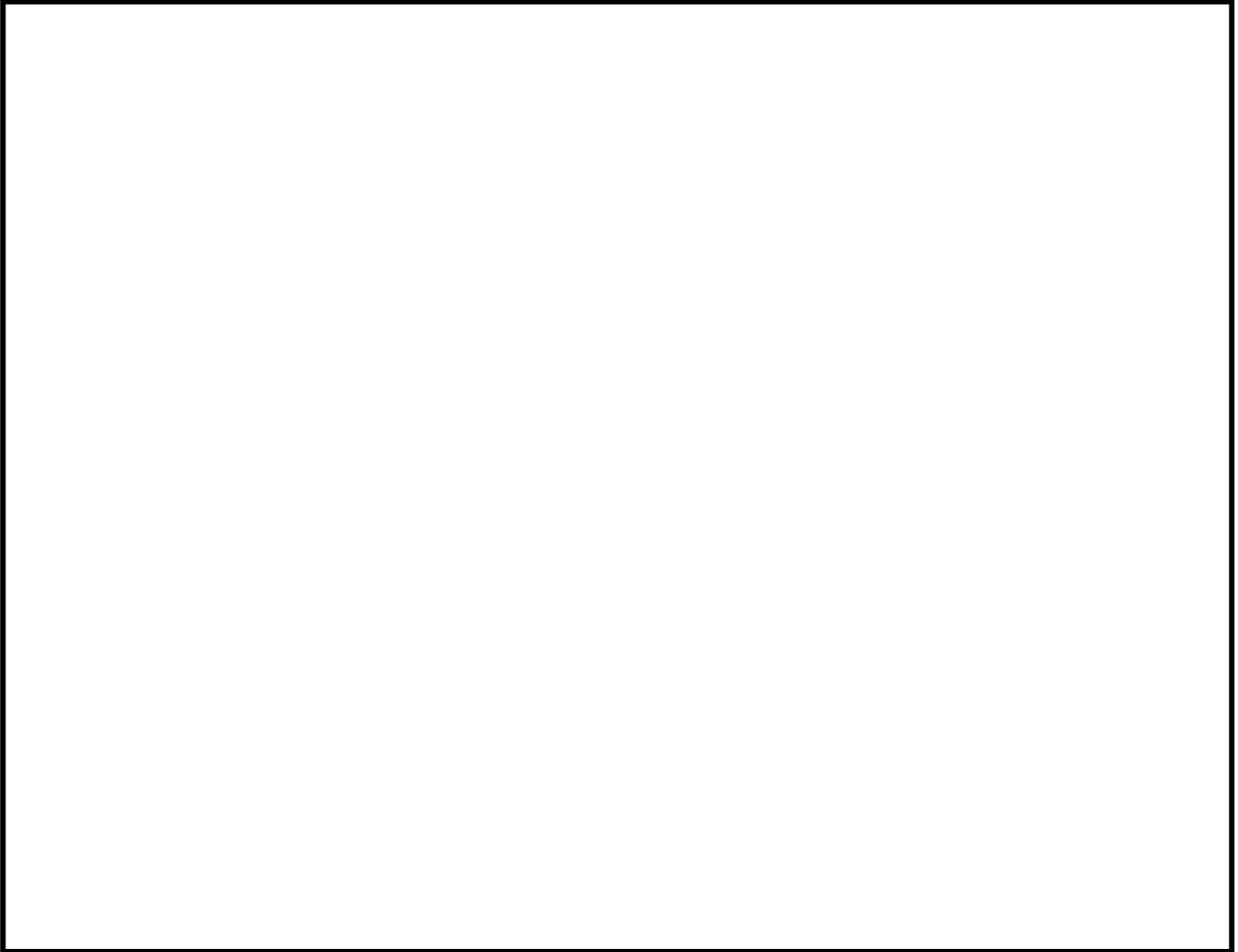
電動駆動原子炉給水ポンプの原子炉への給水流量制御は，ポンプ出口側に設置している流量調節弁の開度を制御することにより行う。

給水系及び原子炉給水制御系の概要を第44-7-8図，第44-7-9図及び第44-7-10図に示す。

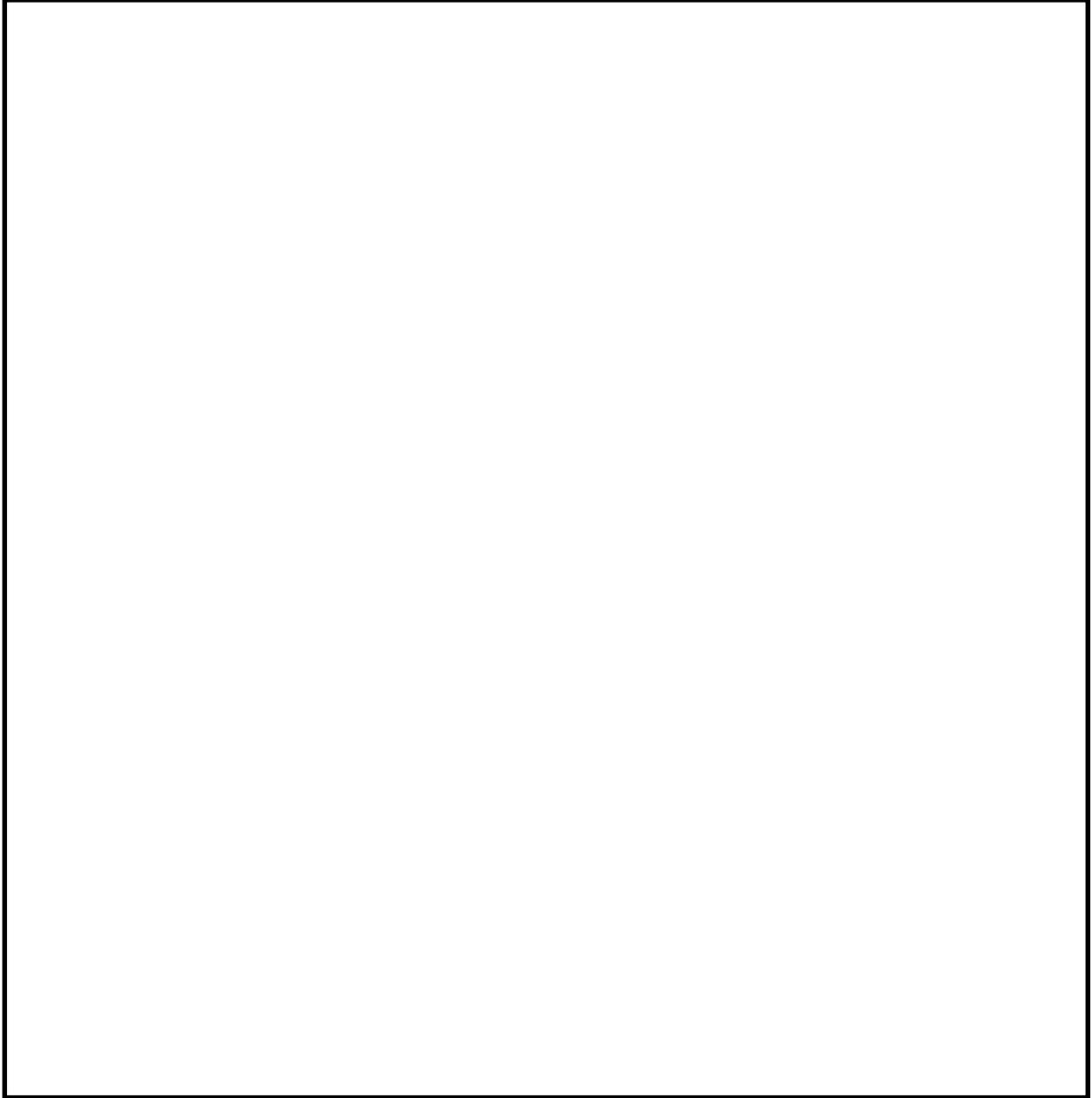


第44-7-8図 配置図（自主対策設備）

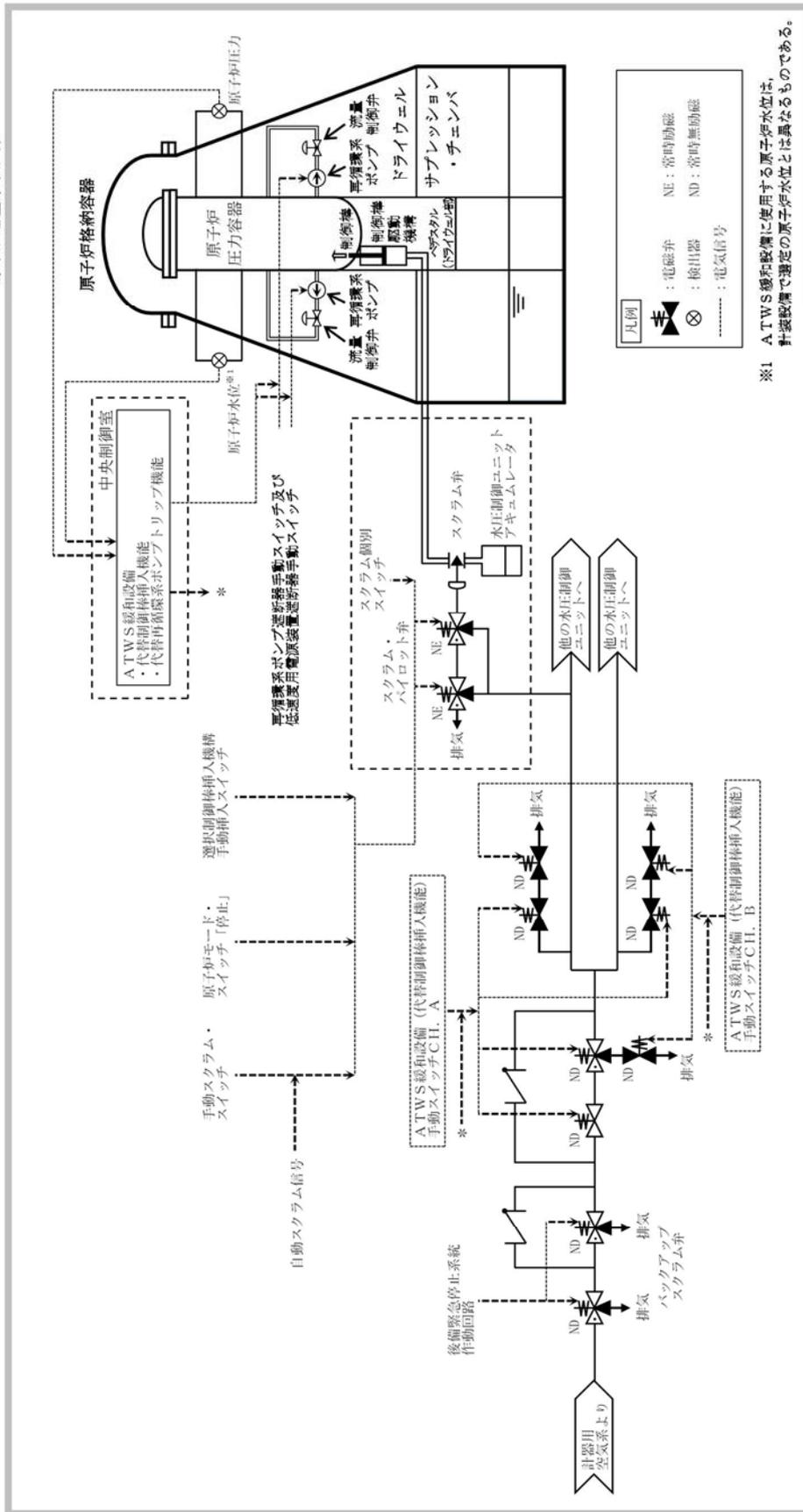
（タービン建屋2階）



第44-7-9図 配置図（自主対策設備）
（タービン建屋 1階）



第44-7-10図 配置図（自主対策設備）
（原子炉建屋付属棟 3階）



第 44-7-11 図 ATWS 緩和設備手動スイッチ概要図

44-8 A T W S 緩和設備について

1. 概要

本資料は、運転時の異常な過渡変化時における発電用原子炉を緊急に停止することができない事象が発生した場合において、炉心の著しい損傷を防止するため、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するとともに、発電用原子炉を未臨界にするために必要な設備について説明する。

2. 基本方針

運転時の異常な過渡変化時における発電用原子炉を緊急に停止することができない事象が発生した場合において、自動又は手動により代替制御棒挿入機能にて制御棒を自動挿入させることにより発電用原子炉を未臨界にさせるとともに、再循環系ポンプを自動又は手動で停止させる代替再循環系ポンプトリップ機能にて、原子炉出力を抑制し、原子炉圧力の上昇を緩和することで、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持し、炉心の著しい損傷を防止するための設備（以下「A T W S 緩和設備」という。）を設置する。

また、A T W S 緩和設備のうち、代替制御棒挿入機能による制御棒挿入が失敗した場合には、手動でほう酸水注入系を起動し、反応度を制御するために十分な量のほう酸水を原子炉に注入することで原子炉を未臨界にさせる。

3. A T W S 緩和設備の設計方針

A T W S 緩和設備の設計方針を以下に示す。

(1) 環境条件

A T W S 緩和設備は、中央制御室、原子炉建屋付属棟及び原子炉建屋原子炉棟内に設置される設備であることから、その機能を期待され

る重大事故等時における中央制御室，原子炉建屋付属棟及び原子炉建屋原子炉棟内の環境条件（温度・圧力・湿度・放射線，屋外の天候による影響，海水通水の影響，地震，竜巻，風（台風）・積雪・火山の影響，津波及び電磁的障害）を考慮し，その機能を有効に発揮できる設計とする。

(2) 操作性

A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能）は，原子炉圧力高及び原子炉水位異常低下（レベル2）の検出器各4個及び論理回路2チャンネルで構成し，原子炉圧力高の「1 out of 2 twice」論理又は原子炉水位異常低下（レベル2）の「1 out of 2 twice」論理が論理回路2チャンネルで同時に成立することで自動的に作動する設計とする。

A T W S 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）は，原子炉圧力高及び原子炉水位異常低下（レベル2）の検出器各4個，論理回路4チャンネルで構成し，論理回路の各チャンネルは原子炉圧力高の「1 out of 2 twice」論理又は原子炉水位異常低下（レベル2）の「1 out of 2 twice」論理の成立で自動的に作動する設計とする。

A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能）手動スイッチは，中央制御室のスイッチでの操作が可能な設計とする。

再循環系ポンプ遮断器手動スイッチは，中央制御室のスイッチにより操作が可能な設計とする。

低速度用電源装置遮断器手動スイッチは，中央制御室のスイッチにより操作が可能な設計とする。

(3) 悪影響防止

A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能）は，検出器から代替制御

棒挿入機能用電磁弁まで，原子炉緊急停止系の検出器からスクラム・パイロット弁に対して独立した構成とし，配線用遮断器及びヒューズで電氣的に分離することで，原子炉緊急停止系に悪影響を及ぼさない設計とする。

A T W S 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）は，検出器から再循環系ポンプ遮断器及び低速度用電源装置遮断器まで，原子炉緊急停止系の検出器からスクラム・パイロット弁に対して独立した構成とし，配線用遮断器及びヒューズで電氣的に分離することで，原子炉緊急停止系に悪影響を及ぼさない設計とする。

また，原子炉緊急停止系の電源と電氣的に分離することで，他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。

原子炉緊急停止系とA T W S 緩和設備の論理回路の電源は，配線用遮断器又はヒューズによる電氣的な分離をすることで，原子炉緊急停止系に悪影響を与えない設計とする。

(4) 耐震性

A T W S 緩和設備は，基準地震動 S_s による地震力に対して，必要な機能を維持する設計とする。

(5) 多様性

A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能）の電源は，所内常設直流電源設備から給電することで，非常用交流電源設備から給電する原子炉緊急停止系の論理回路の交流電源に対して多様性を有する設計とする。

A T W S 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）の論理回路の電源は，所内常設直流電源設備から給電することで，非常用交流電

源設備から給電する原子炉緊急停止系の論理回路の交流電源に対して多様性を有する設計とする。

A T W S 緩和設備は、多重化された原子炉緊急停止系の制御盤とは位置的分散を図ることで、地震、火災、溢水の主要な共通要因故障によって同時に機能を損なわれない設計とする。

代替制御棒挿入機能と原子炉緊急停止系の論理回路の電源は、配線用遮断器又はヒューズによる電氣的な分離をすることで原子炉緊急停止系と同時に機能が損なわれない設計とする。

4. ほう酸水注入系【重大事故等対処設備】

ほう酸水注入系より、反応度を制御するために十分な量のほう酸水を原子炉に注入することで発電用原子炉を未臨界にする。

ほう酸水注入系には2台のほう酸水注入系ポンプが設置され、このうち1台のポンプを手動起動することにより、ほう酸水注入系貯蔵タンクのほう酸水をほう酸水注入ノズルより炉心に注入する。

ほう酸水注入系は、想定するA T W Sが発生した場合における原子炉建屋原子炉棟内の環境条件を考慮した設計とする。操作は中央制御室から操作可能な設計とする。

ほう酸水注入系は、基準地震動 S_s による地震力に対して、必要な機能を維持するものとする。

5. A T W S 緩和設備の不具合による安全保護系への影響防止対策

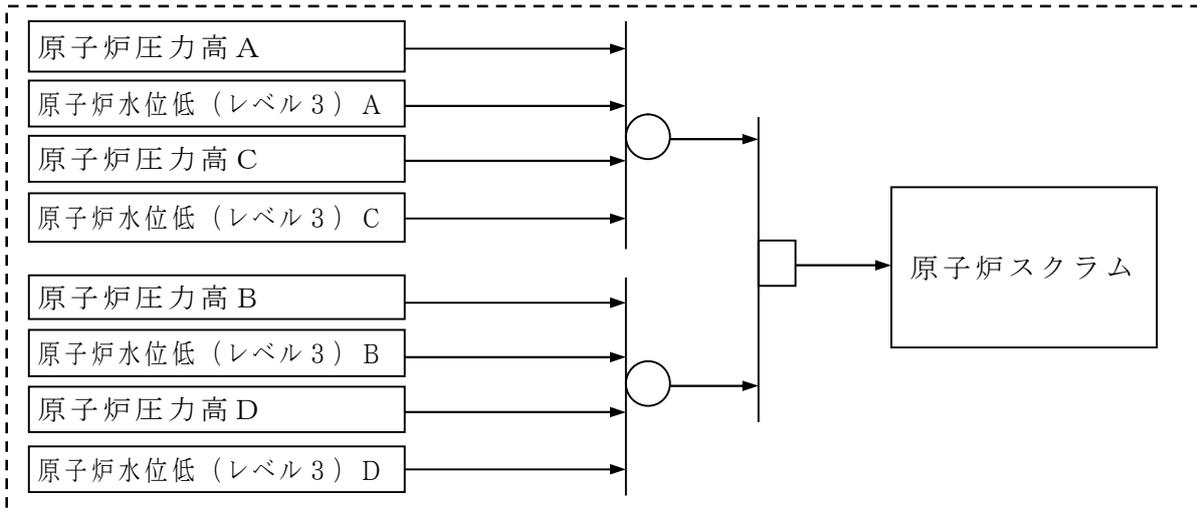
原子炉緊急停止系と代替制御棒挿入機能の論理回路は第44-8-1図のとおり、検出器から論理回路まで、原子炉緊急停止系とA T W S 緩和設備は独立した構成とし、原子炉緊急停止系に悪影響を及ぼさない設計とする。また、電源についても配線用遮断器又はヒューズによる電氣的な

分離をすることで，原子炉緊急停止系に悪影響を及ぼさない設計とする。

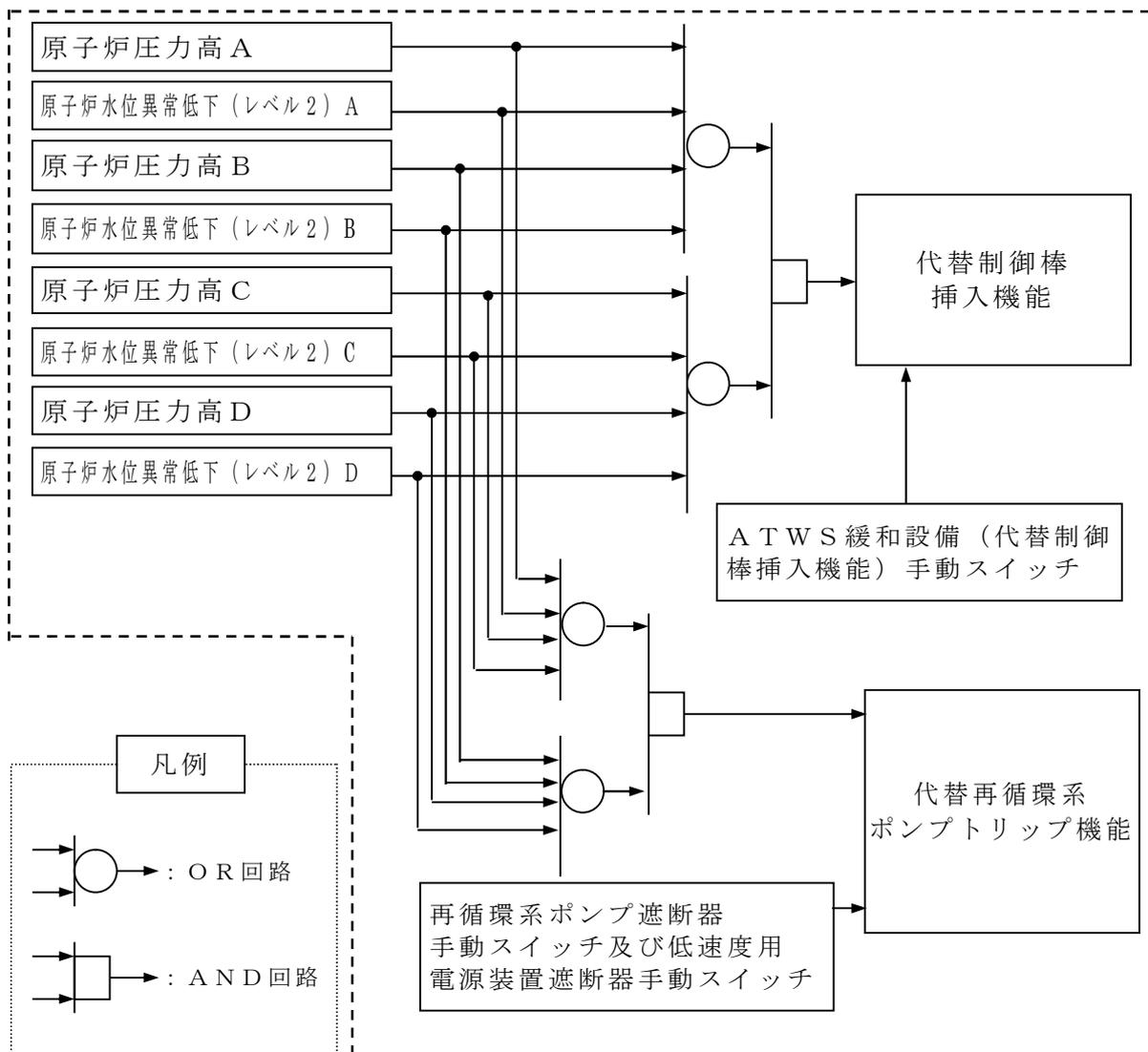
第44-8-2図のとおり原子炉緊急停止系の作動電磁弁と独立した構成とし，悪影響を及ぼさない設計とする。

原子炉緊急停止系及び代替制御棒挿入機能（A R I）用の作動電磁弁は，第44-8-3図のとおり位置的分散を考慮した構成とする。

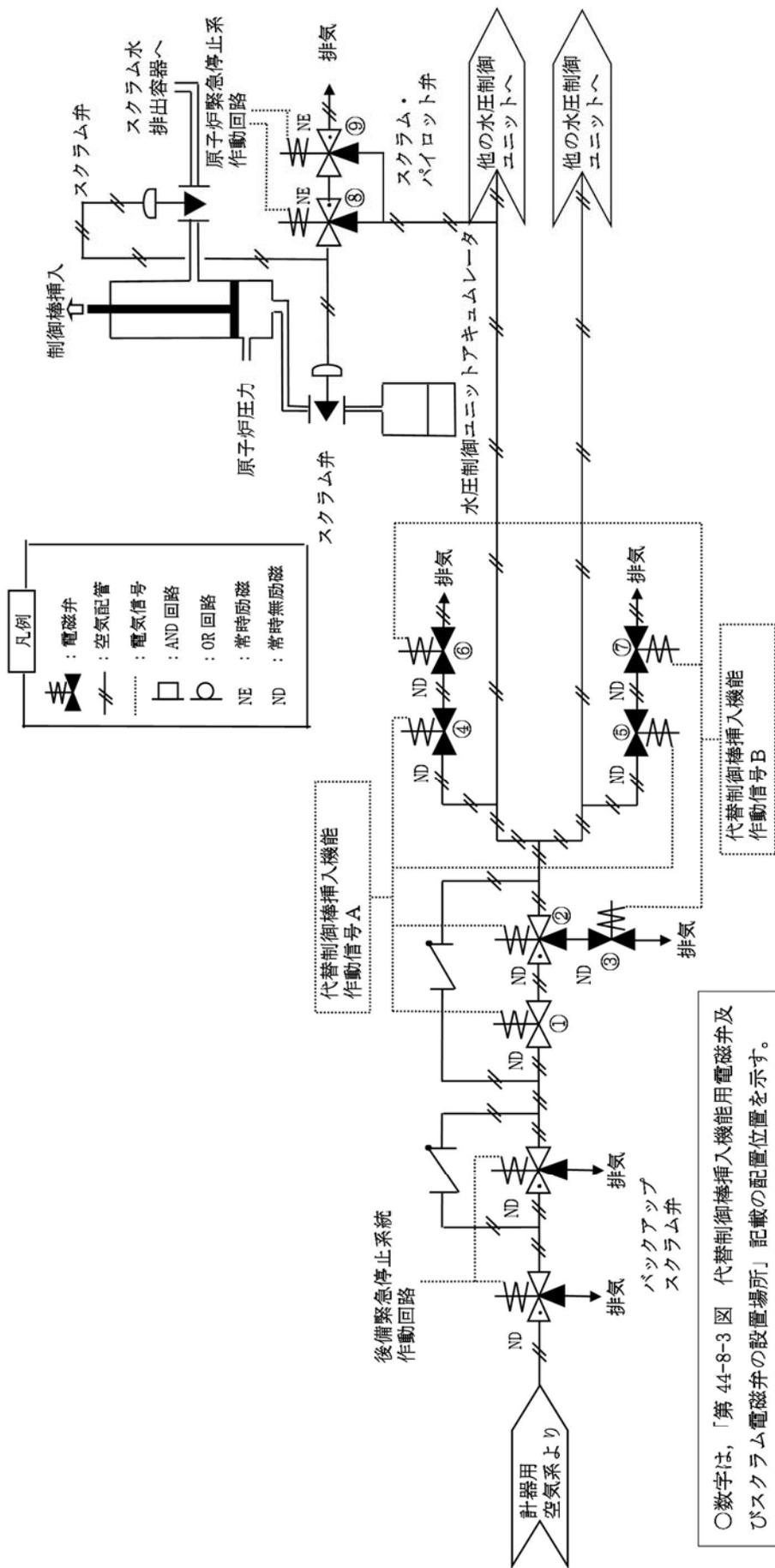
原子炉緊急停止系論理回路



A T W S 緩和設備論理回路

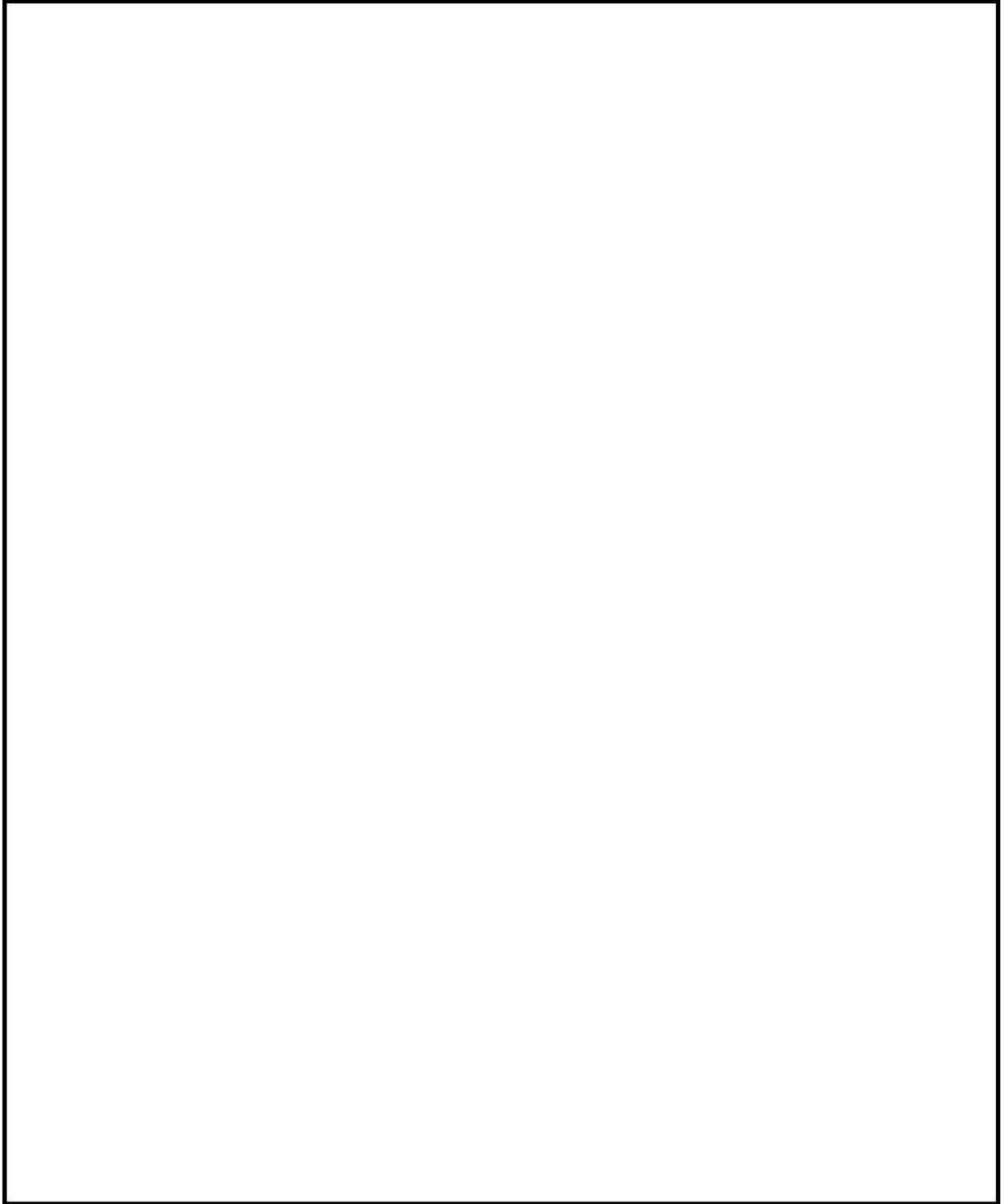


第44-8-1図 原子炉緊急停止系及びA T W S 緩和設備論理回路図



○数字は、「第 44-8-3 図 代替制御棒挿入機能用電磁弁及びスクラム電磁弁の設置場所」記載の配置位置を示す。

第 44-8-2 図 代替制御棒挿入機能用電磁弁及びスクラム電磁弁の分離について



第44-8-3図 代替制御棒挿入機能用電磁弁及びスクラム電磁弁の設置場所

(原子炉建屋原子炉棟 3階)

6. 共通要因による影響防止対策

A T W S 緩和設備のプロセス計装盤は，共通要因によって安全保護系盤と同時に機能が損なわれないよう以下の措置を講じる設計とする。制御盤の配置を第44-8-4図に示す。

- ・ A T W S 緩和設備論理回路及び原子炉緊急停止系の論理回路は，金属製筐体の異なる制御盤に収納するとともに，位置的分散を図り，火災により同時に機能が損なわれることがない設計とする。
- ・ A T W S 緩和設備のプロセス計装盤及び安全保護系の制御盤は，耐震性を有した設計とし，地震により同時に機能が損なわれることがない設計とする。
- ・ A T W S 緩和設備論理回路及び原子炉緊急停止系の論理回路は，溢水源のない中央制御室に設置し，溢水により同時に機能が損なわれることがない設計とする。



第44-8-4図 プロセス計装盤及び安全保護系盤の設置場所

44-9 A T W S 緩和設備に関する健全性について

1. 設計方針

(1) 設置目的

A T W S 緩和設備は、A T W S が発生した場合に、炉心の著しい損傷を防止し、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持するとともに、発電用原子炉を未臨界にさせることを目的とする。

(2) A T W S の発生要因

A T W S の発生要因は、安全保護系（原子炉緊急停止系）の故障により、原子炉緊急停止系作動回路によるトリップ信号が発信せず、原子炉スクラムに失敗することを想定する。

(3) A T W S 緩和設備に要求される機能

A T W S 緩和設備は、①発電用原子炉を未臨界にさせる、②原子炉の過圧を防止することが求められており、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈」の第四十四条2（1）に従い、以下の機能を設ける設計とする。

a) 代替制御棒挿入機能

検出器信号から最終的な作動装置の入力までを原子炉緊急停止系から独立した回路で制御棒を挿入させる。本設備により、原子炉緊急停止系の故障によるA T W S 事象発生時にも発電用原子炉を未臨界にさせる。

b) 代替再循環系ポンプトリップ機能

検出器信号から最終的な作動装置の入力までを原子炉緊急停止系から独立した回路で再循環系ポンプを自動で停止させる。本設備に

より急速に負の反応度が投入されるため、原子炉出力を抑制し、原子炉圧力の上昇を緩和する。

また、A T W S 緩和設備のうち、代替制御棒挿入機能による制御棒挿入が失敗した場合に、ほう酸水を発電用原子炉に注入することで発電用原子炉を未臨界にさせるためのほう酸水注入系を第四十四条2（1）に従い設けている。

c) ほう酸水注入系

代替制御棒挿入機能による制御棒挿入が失敗した場合に、手動でほう酸水注入設備を起動し、反応度を制御するために十分な量のほう酸水を発電用原子炉に注入することで、発電用原子炉を未臨界にさせる。

(4) A T W S 緩和設備の作動論理回路

主蒸気隔離弁の閉止等により原子炉圧力が上昇すると正の反応度印加により原子炉出力が上昇するため、原子炉スクラムが必要になる。また、給水喪失等により原子炉水位が低下する場合にも、原子炉水位低下を抑制するために原子炉スクラムが必要になる。

このため、A T W S 発生時には原子炉圧力の上昇又は原子炉水位の低下を検知することにより A T W S 緩和設備を作動させるものとする。

A T W S 緩和設備の作動論理回路としては、運転中の検出器故障による不動作を考慮して A T W S 緩和設備（代替制御棒挿入機能）は、原子炉圧力高及び原子炉水位異常低下（レベル2）の検出器各4個及び論理回路2チャンネルで構成し、原子炉圧力高の「1 out of 2 twice」論理又は原子炉水位異常低下（レベル2）の「1 out of 2 twice」論

理が論理回路2チャンネルで同時に成立することで自動的に作動する設計とする。

A T W S 緩和設備（代替再循環系ポンプトリップ機能）は、原子炉圧力高及び原子炉水位異常低下（レベル2）の検出器各4個，論理回路4チャンネルで構成し，論理回路の各チャンネルは原子炉圧力高の「1 out of 2 twice」論理又は原子炉水位異常低下（レベル2）の「1 out of 2 twice」論理の成立で自動的に作動する設計とする。

代替制御棒挿入機能については，中央制御室の制御盤で作動させることが可能な設計とする。

(5) A T W S 緩和設備の不具合による安全保護系への影響防止対策

A T W S 緩和設備故障による安全保護系の誤動作を防止するため，以下の対策を考慮した設計とする。

- a. A T W S 緩和設備の内部構成を多重化し，単一故障により誤動作しない設計とする。
- b. A T W S 緩和設備は論理成立時に作動信号を励磁出力する設計とし，駆動源である電源の喪失が生じた場合に誤信号を発信しない設計とする。また，A T W S 緩和設備が電源喪失した場合は，中央制御室に警報を発信させることにより，故障を早期に把握し，復旧対応を行うことが可能な設計とする。
- c. A T W S 緩和設備は，安全保護系に対して電氣的，物理的分離を図ることにより，不具合の波及を防止する設計とする。

(6) A T W S 緩和設備の信頼性評価

A T W S 緩和設備の信頼性評価結果として，プラント稼働性に影響を与えるような誤動作率及び不動作となる発生頻度を第44-9-1表

に示す。第44-9-1表より、本設備の誤動作によりプラント外乱が発生する頻度及び不動作の発生頻度も十分小さいことから、高い信頼性を有している。

なお、誤動作率、不動作の発生頻度の評価の詳細は、参考資料に示す。

第44-9-1表 A T W S 緩和設備の信頼性評価結果

	A T W S 緩和設備
誤動作率	<input type="text"/> / 炉年 ※1
不動作の発生頻度	<input type="text"/> / 炉年 ※2

※1 代替制御棒挿入機能，代替再循環系ポンプトリップ機能のいずれかが誤動作する頻度

※2 A T W S が発生し，かつ A T W S 緩和機能が不動作である事象が発生する頻度

2. 設備概要

(1) 機器仕様

a. A T W S 緩和設備

取付箇所：中央制御室

設備概要：原子炉緊急停止系に対し、多様性を備えた設備として設置するものであり、原子炉緊急停止機能喪失時に原子炉出力を抑制するための設備の作動信号を発信する設備である。A T W S 緩和設備の機能は以下のとおり。

- ①原子炉圧力高による代替制御棒挿入機能
- ②原子炉水位異常低下（レベル2）による代替制御棒挿入機能
- ③原子炉圧力高による代替再循環系ポンプトリップ機能
- ④原子炉水位異常低下（レベル2）による代替再循環系ポンプトリ

ップ機能

⑤手動操作による代替制御棒挿入機能

b. A T W S 緩和設備作動信号

作動に要する信号一覧

要素	論理回路
原子炉圧力高	1 out of 2 twice
原子炉水位異常低下（レベル2）	

設定値一覧

要素	設定値	作動信号
原子炉圧力高	7.39MPa [gage] 以下	<ul style="list-style-type: none"> ・代替制御棒挿入信号 ・代替再循環系ポンプ トリップ信号
原子炉水位異常低下 （レベル2）	1,243cm以上 ^{※1}	

※1 原子炉圧力容器ゼロレベルは、原子炉圧力容器基準点を示す。

(2) 設定根拠

A T W S 緩和設備作動信号の設定値は以下の事項を考慮して決定する。

【代替制御棒挿入機能（A R I）】

○原子炉圧力高

- ・スクラム不作動時に作動するシステムであることを考慮し、原子炉圧力高スクラム設定値（7.25MPa[gage]以下）より高い設定とする。
- ・主蒸気逃がし安全弁からの蒸気によるサブプレッション・プールへ

の負荷を考慮し、極力低い値で作動させるような設定とする。

○原子炉水位異常低下（レベル2）

- ・原子炉水位低（レベル3）スクラム発生時の制御棒挿入失敗時において、事象緩和に有効な値として原子炉水位異常低下（レベル2）を設定値とする。

なお、重大事故等時の有効性評価「原子炉停止機能喪失」において、主蒸気隔離弁の誤閉止＋スクラム失敗＋A R I 不作動を仮定した評価を実施している。A R I 機能を仮定した場合、主蒸気隔離弁の誤閉止により原子炉圧力が上昇することで、A R I が作動するため、事象発生後1分程度で原子炉を未臨界にさせる^{※1}。（S L C 注入は事象発生から約9分後であり、それよりも十分早く未臨界状態にさせる）

※1 44-9 参考資料2参照

【代替再循環系ポンプトリップ機能】

○原子炉圧力高

- ・スクラム不作動時に作動するシステムであることを考慮し原子炉圧力高スクラム設定値（7.25MPa [gage] 以下）より高い設定とする。
- ・主蒸気逃がし安全弁からの蒸気によるサブレッション・プールへの負荷を考慮し、極力低い値で作動させるような設定とする。

なお、重大事故等時の有効性評価「原子炉停止機能喪失」において、主蒸気隔離弁の誤閉止＋スクラム失敗＋A R I 不作動を仮定した評価を実施している。本設定値で再循環系ポンプ2台がトリップすれば、

原子炉圧力のピークが圧力容器設計圧力の1.2倍（10.34MPa〔gage〕）を超えないことを確認している。

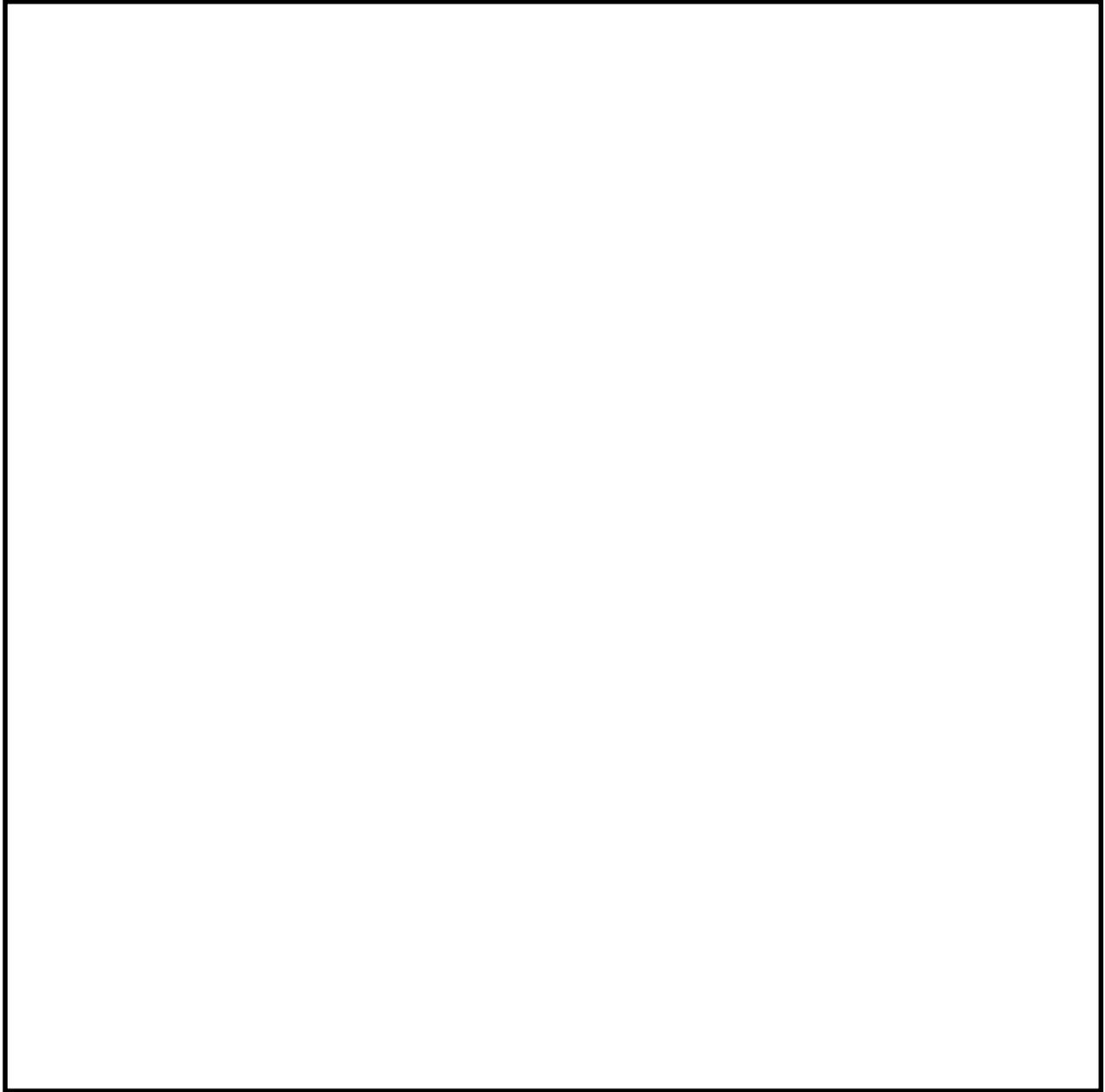
○原子炉水位異常低下（レベル2）

- ・原子炉水位低（レベル3）スクラム発生時の制御棒挿入失敗時において、事象緩和に有効な値として原子炉水位異常低下（レベル2）を設定値とする。

なお、重大事故等時の有効性評価「原子炉停止機能喪失」においては、上記の再循環系ポンプトリップの設定値（原子炉圧力高又は原子炉水位異常低下（レベル2））で作動することで、高圧炉心スプレイ系又は原子炉隔離時冷却系を用いた原子炉水位の維持、ほう酸水注入系を用いた炉心へのほう酸水の注入、残留熱除去系を用いたサプレッション・プール水の除熱を実施することにより、炉心損傷に至らないことを確認している。

(3) 設備概要

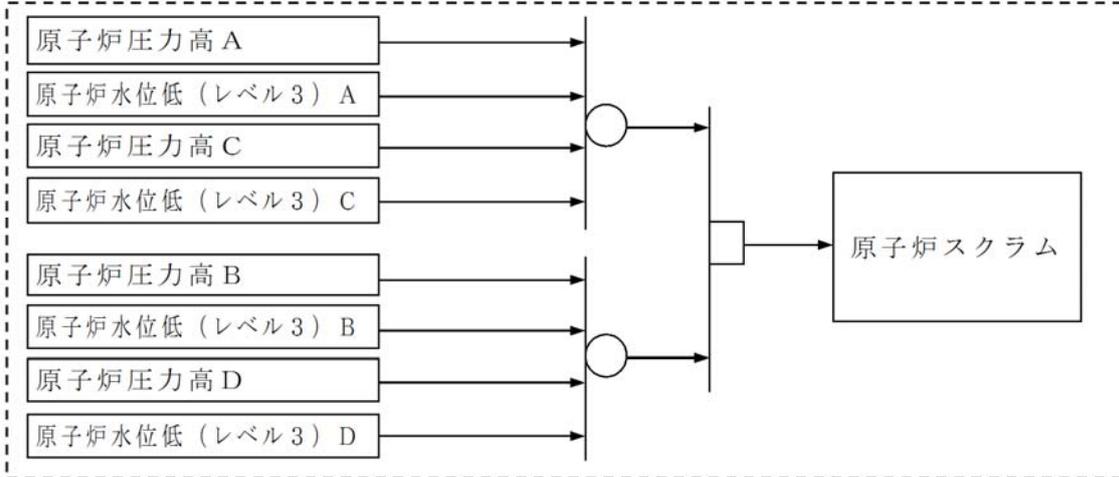
a. 設置場所



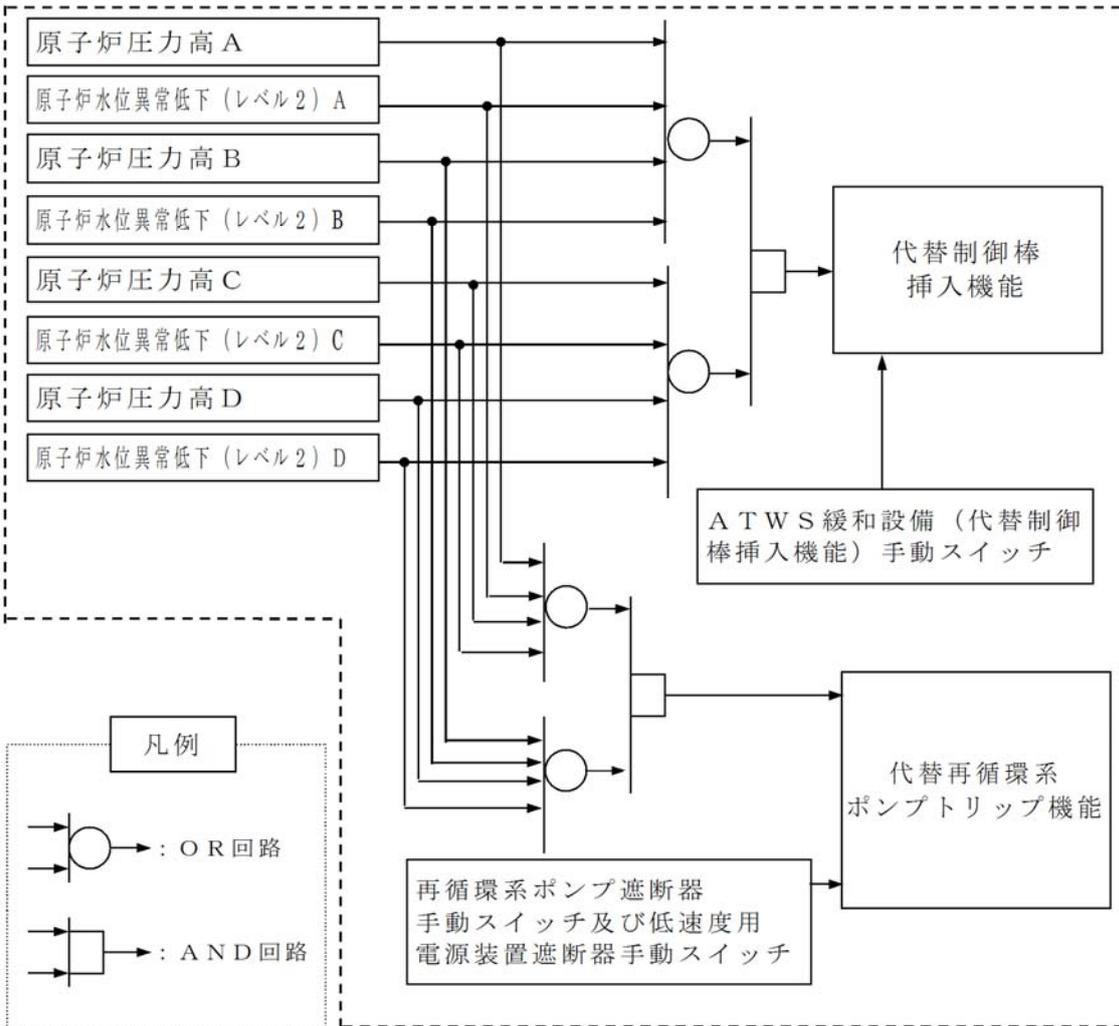
第44-9-1図 ATWS緩和設備（プロセス計装盤）設置場所

b. 回路構成

原子炉緊急停止系論理回路



A T W S 緩和設備論理回路



第44-9-2図 原子炉緊急停止系及びA T W S緩和設備論理回路図

A T W S 緩和設備の信頼性評価

1. 誤動作率評価

プラント運転中に A T W S 緩和設備が誤動作した場合、プラントの出力運転に外乱を与えることとなる。ここでは、A T W S 緩和設備の設計情報を基に、フォールトツリーを用いて A T W S 緩和設備の誤動作率を評価する。A T W S 緩和設備の誤動作率の評価に係る回路の概略図を第1図及び第2図に示す。また、フォールトツリーの概略図を第3図に示す。

フォールトツリーを構築する際の考え方は、基本的に東海第二発電所における確率論的リスク評価と同じ考え方とした。評価に関して適用した仮定及びデータ等は以下のとおり。

- ・回路の構成部品等、機器の故障率は、日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定(2009年5月)(国内一般故障率21ヵ年データ) 時間故障率」に記載の値を参照した。パラメータを第1表に示す。

これらの考え方を元に評価した各回路の誤動作確率を第2表に示す。

また、第2表より、A T W S 緩和設備の誤動作確率は /h (
 /炉年) という評価結果となり信頼度は高い。

第1表 各構成部品の故障率

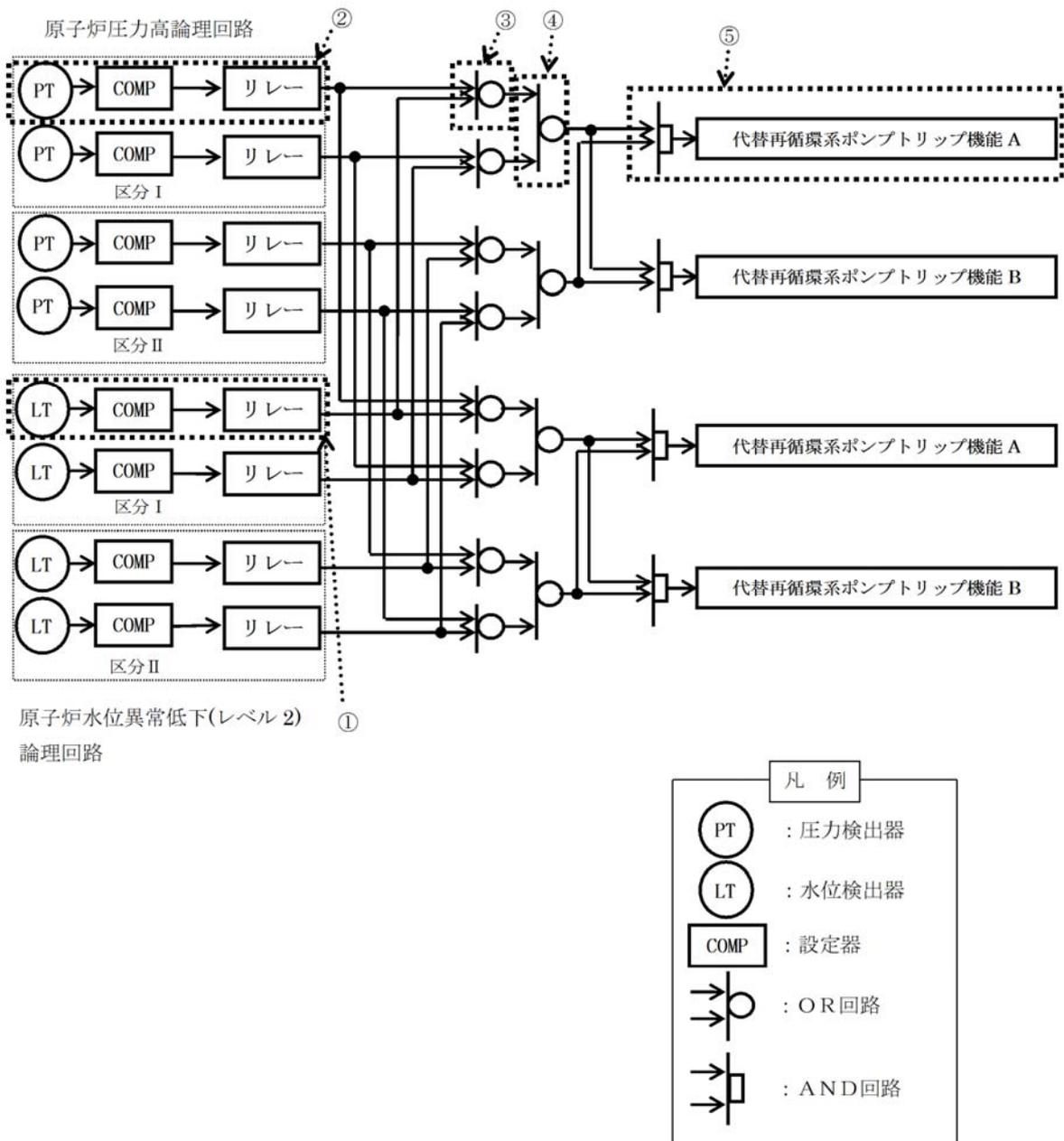
構成部品	故障率（誤動作率（／h））※1
検出器（圧力）	3.5×10^{-8}
検出器（水位）	2.2×10^{-8}
リレー	3.0×10^{-9}
警報設定器	9.5×10^{-9}
圧力スイッチ	2.0×10^{-8}
手動スイッチ	1.1×10^{-9}

※1 日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009年5月）（国内一般故障率21ヵ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。

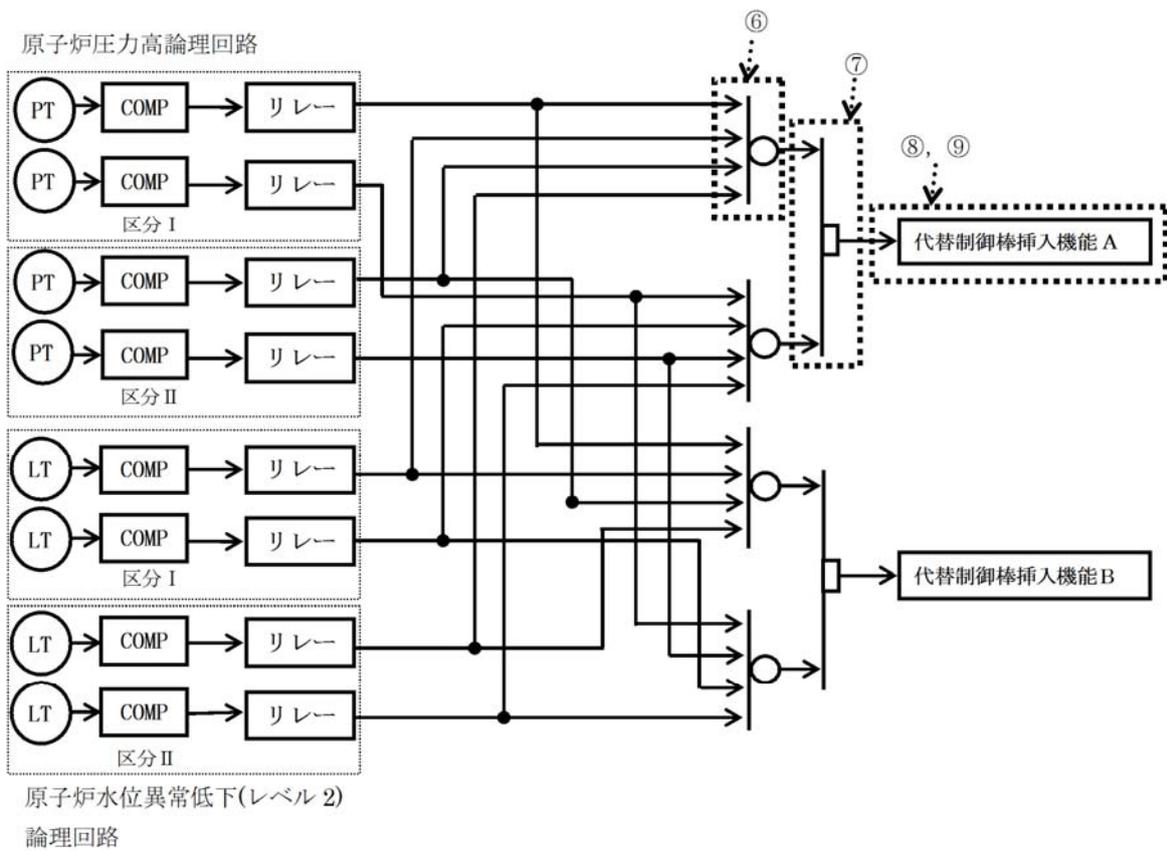
第2表 誤動作確率評価結果一覧

評価範囲又は共通原因	誤動作確率
①原子炉水位異常低（A1）誤動作	<input type="text"/> ／炉年
②原子炉圧力高（A1）誤動作	<input type="text"/> ／炉年
③論理回路A誤動作	<input type="text"/> ／炉年
④RPT論理回路AC誤動作	<input type="text"/> ／炉年
⑤代替再循環系ポンプトリップ誤動作	<input type="text"/> ／炉年
⑥ARI論理回路A誤動作	<input type="text"/> ／炉年
⑦ARI論理回路AB誤動作	<input type="text"/> ／炉年
⑧ARI作動回路誤動作	<input type="text"/> ／炉年
⑨代替制御棒挿入誤動作	<input type="text"/> ／炉年
⑩ A T W S 緩和設備誤動作	<input type="text"/> ／炉年
	<input type="text"/> ／h※2

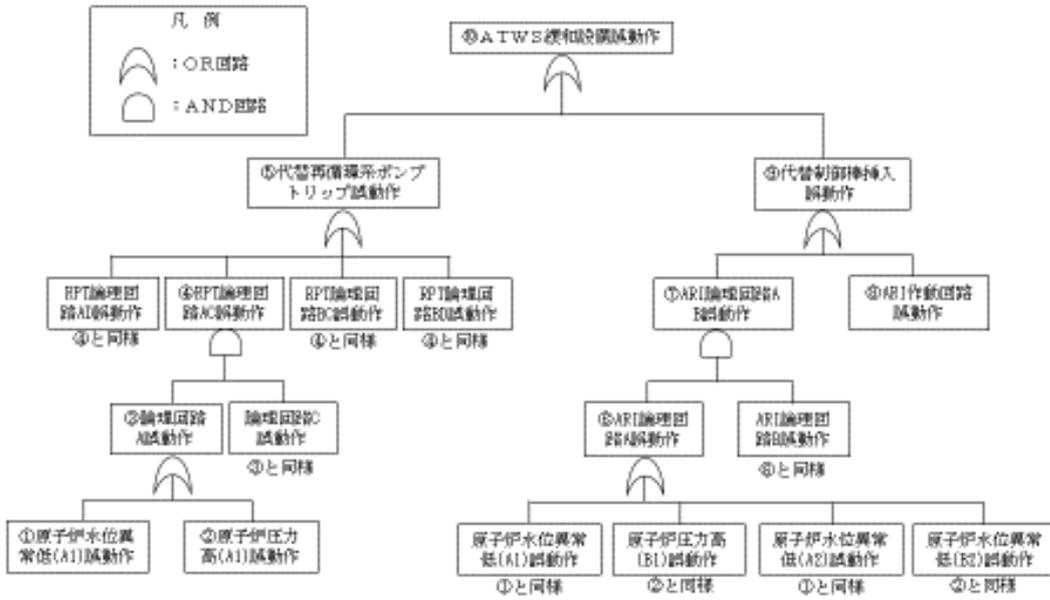
※2 年間当たりの誤動作確率を 8760 時間で割ることにより，単位時間当たりの誤動作確率を算出した。



第1図 誤動作率評価モデル (その1)



第2図 誤動作率評価モデル (その 2)



第3図 誤動作率評価フォールトツリー

2. 不動作の発生頻度

A T W S 緩和設備が動作を要求されるプラント状態に至った際に過渡時自動減圧機能が動作しない確率（誤不動作確率）を、フォールトツリーにより評価した。A T W S 緩和設備の誤不動作確率の評価に係る回路の概略図を第4図及び第5図に示す。また、フォールトツリーの概要図を第6図に示す。

フォールトツリーを構築する際の考え方は、基本的に東海第二発電所における確率論的リスク評価と同じ考え方とした。評価に関して適用した仮定及びデータ等は以下のとおり。

- ・回路の構成部品等，機器の故障率は，日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009年5月）（国内一般故障率21ヵ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。パラメータを第3表に示す。
- ・共通要因故障（C C F）のモデル化にはM G L法を用いた。
- ・故障確率 $P=1/2\lambda T$ で評価した。（ λ ：故障率， T ：健全性確認間隔）
- ・健全性確認間隔は8760hとした。

また，この非信頼度（誤不動作確率）と，内部事象P R AにおいてA T W S 緩和設備に期待する状況の発生頻度^{*1}の積をとることにより，原子炉スクラムに至る状態であって，安全保護系による原子炉の停止機能が喪失し，かつA T W S 緩和設備の故障により緩和機能が動作しない状態の発生頻度，つまりA T W S 緩和設備の不動作の頻度を求めた。

各回路の非信頼度を求めた結果を第4表に示す。その結果，第4表よりA T W S 緩和設備の非信頼度（誤不動作確率）は という評価結果となった。

A T W S 緩和設備の非信頼性度（誤不動作確率）に，内部事象 P R A において A T W S 緩和設備に期待する状況の発生頻度（ 2.5×10^{-8} / 炉年）を乗算することにより，A T W S 緩和設備の非信頼度（誤不動作の発生頻度） / 炉年が求められ，信頼度は高い。

※1 A T W S 緩和設備によって炉心損傷頻度の低下に期待する状況の発生頻度は，重大事故等対処設備には期待しない前提での P R A モデルから評価した。スクラムに至る各起因事象の発生頻度の和（0.23 炉年）と原子炉保護系の非信頼度（ 1.1×10^{-7} ）の積（ 2.5×10^{-8} / 炉年）を当該状況の発生頻度とした。

第3表 各構成部品の故障率

構成部品	故障率（不動作率（/h）） ^{※2}
検出器（圧力）	2.9×10^{-9}
検出器（水位）	1.4×10^{-8}
リレー	1.5×10^{-9}
警報設定器	2.3×10^{-9}
ヒューズ	5.5×10^{-9}
電源装置	6.6×10^{-9}
圧力スイッチ	5.0×10^{-9}

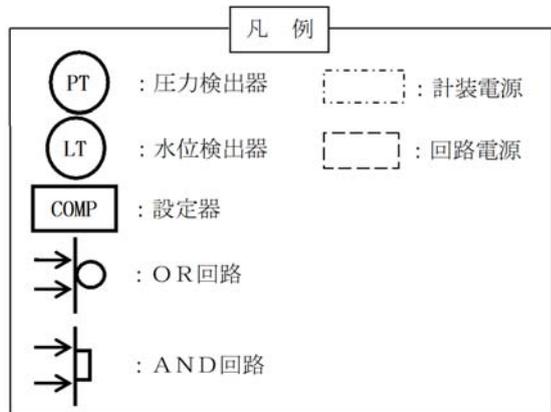
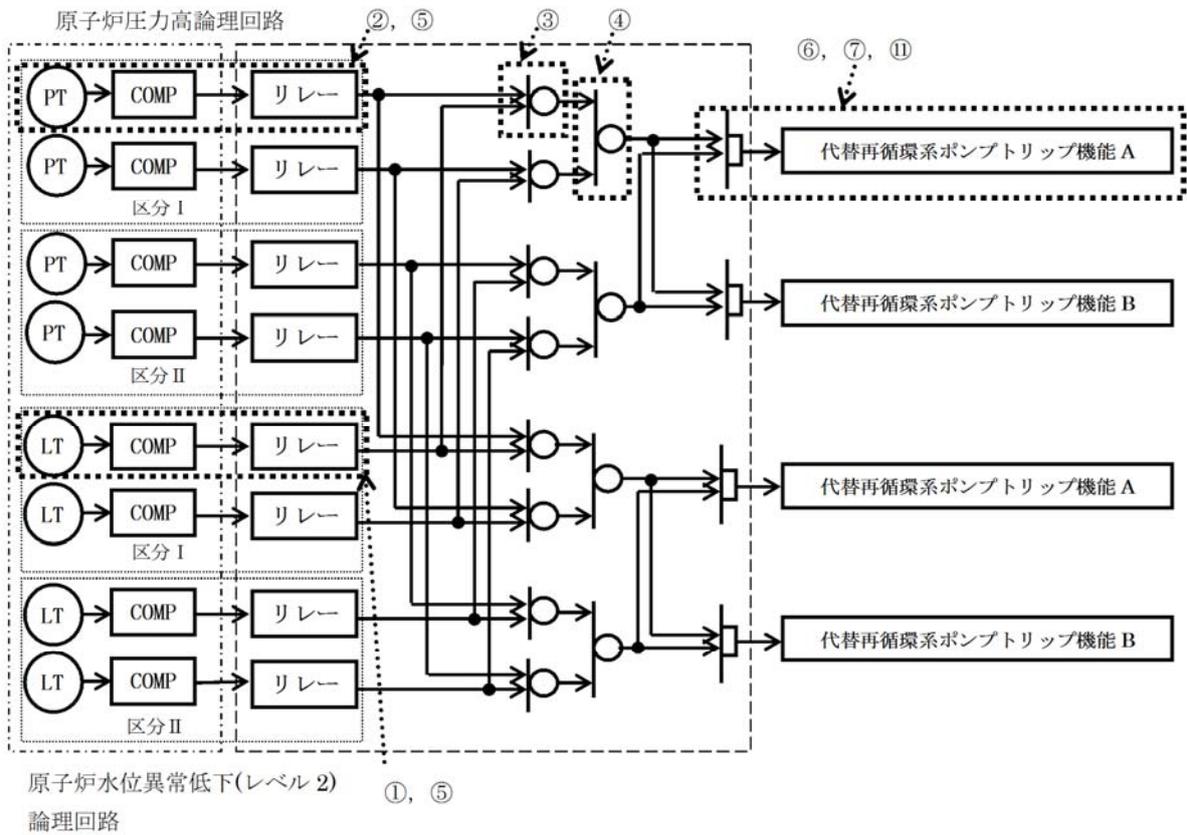
※2 日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009年5月）（国内一般故障率21ヵ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。

第4表 非信頼度の評価結果一覧

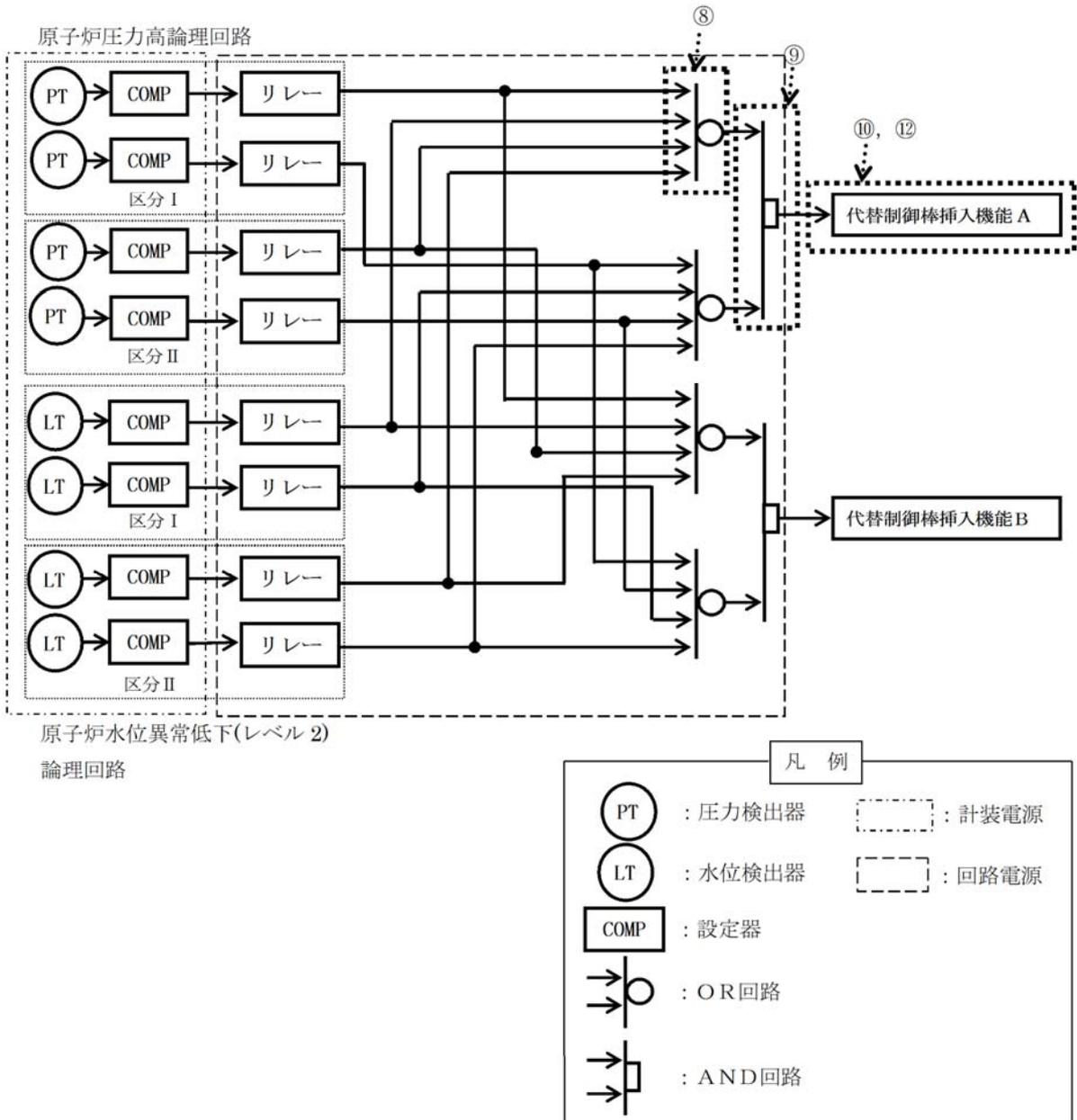
評価範囲又は共通原因	非信頼度 (1/d)
①原子炉水位異常低 (A1) 不動作	<input type="text"/>
②原子炉圧力高 (A1) 不動作	<input type="text"/>
③論理回路A不動作	<input type="text"/>
④RPT論理回路AC不動作	<input type="text"/>
⑤共通要因故障 ^{※3}	<input type="text"/>
⑥RPT論理回路不動作	<input type="text"/>
⑦RPT作動回路不動作	<input type="text"/>
⑧ARI論理回路A不動作	<input type="text"/>
⑨ARI論理回路不動作	<input type="text"/>
⑩ARI作動回路不動作	<input type="text"/>
⑪代替再循環系ポンプトリップ不動作	<input type="text"/>
⑫代替制御棒挿入不動作	<input type="text"/>
⑬回路電源喪失	<input type="text"/>
⑭ A T W S 緩和設備不動作	<input type="text"/> / 炉年 ^{※4}

※3 計装品が共通要因によって同時に不動作に至る発生頻度を算出

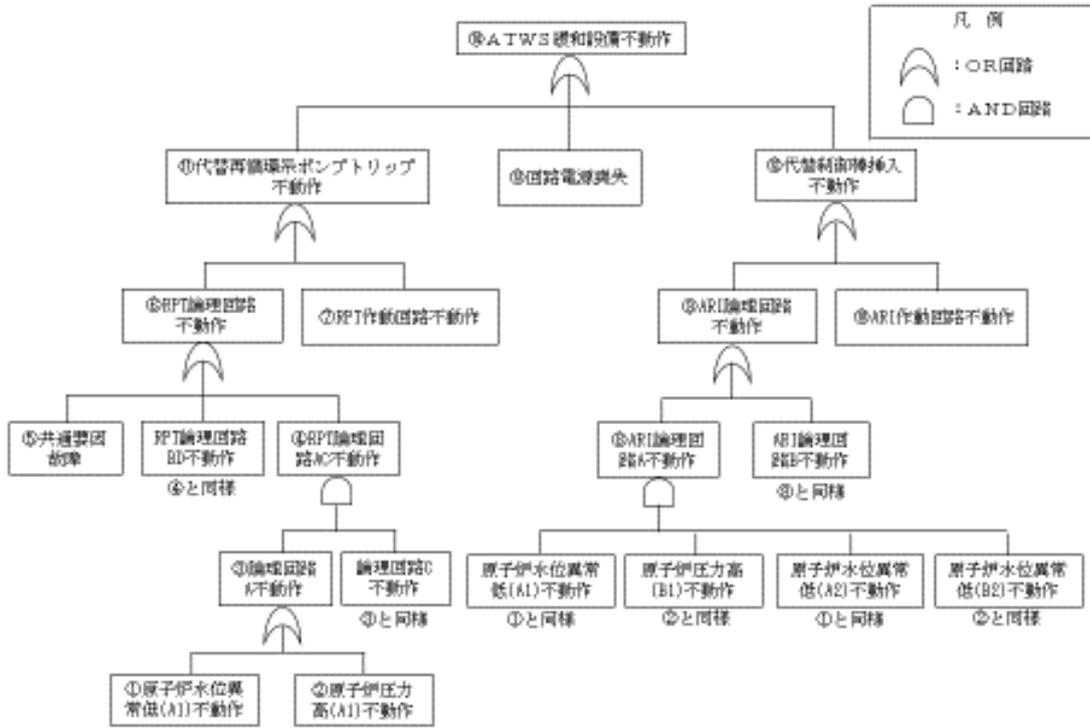
※4 内部事象 P R A において A T W S 緩和設備に期待する状況の発生頻度 (2.5×10^{-8} / 炉年) を乗じることにより, A T W S 緩和設備の不作動の発生頻度を算出



第4図 非信頼度評価モデル (その 1)



第5図 非信頼度評価モデル (その2)



第 6 図 非信頼度評価フォールトツリー

代替制御棒挿入機能（A R I）による原子炉停止機能について

1. 代替制御棒挿入機能（A R I）の設計の基本的考え方

運転時の異常な過渡変化が発生し、電気的な故障により、通常の原子炉のスクラム機能が喪失した場合に、代替の手段としてA R Iを作動させることによって原子炉停止機能を確保する。

A R I が作動することで、S L Cによる原子炉停止対応が不要となるよう、S L C起動操作前に制御棒挿入を完了させる必要がある。

これを踏まえ、以下の作動信号を設定する。

- ・原子炉水位異常低下 設定値 1,243cm

(原子炉圧力容器基準点より上)

(レベル2)

- ・原子炉圧力高 設定値 7.39MPa [gage]

- ・手動起動要求

また、制御棒の挿入時間については、以下の時間で設計している。

① A R Iによる制御棒の挿入は、原子炉圧力がトリップ設定点に達してから15秒以内に開始

② A R Iによる制御棒の挿入は、原子炉圧力がトリップ設定点に達してから25秒以内に完了

この設計によって、A R Iによる原子炉停止機能が確保されることを、評価により確認している。

2. A R I による原子炉停止機能の評価について

重大事故等防止対策の有効性評価の原子炉停止機能喪失の評価（以下「有効性評価」という。）を参考に，A R I による原子炉停止機能の評価を行った。

評価に際して，以下の解析条件とした。

一起因事象は，原子炉圧力の上昇が大きく反応度の観点で厳しい主蒸気隔離弁の誤閉止とする（有効性評価と同じ）。

－A R I は，保守的に上記1. ②の条件に基づき，原子炉圧力がトリップ設定点に達してから25秒以内に制御棒の全挿入が完了するものとする。

－代替再循環系ポンプトリップ（以下「R P T」という。）の作動条件の他，使用する解析コードを含むその他の条件は，有効性評価の原子炉停止機能喪失と同じとする。

解析結果のまとめを第1表に，燃料被覆管の温度変化を第1図に示す。

この評価では，主蒸気隔離弁の全閉により原子炉圧力が上昇することで炉心内のボイドが減少し，正の反応度が投入され中性子束が上昇する。これに伴いM C P R が低下し，事象発生直後に沸騰遷移が発生し，燃料被覆管温度が上昇する。その後，原子炉圧力高信号発生に伴うR P T に伴う出力低下によって燃料被覆管はリウエットすることで燃料被覆管の温度は低下する。これら挙動は，有効性評価と全く同じ挙動となり，燃料被覆管の最高温度は有効性評価結果と同じとなる。

その後，原子炉圧力がトリップ設定点に達してから25秒には，A R I による制御棒挿入が完了することから，出力が低下し，事象は収束する。このため，有効性評価で見られた給水加熱喪失に伴う出力上昇は発生しない。

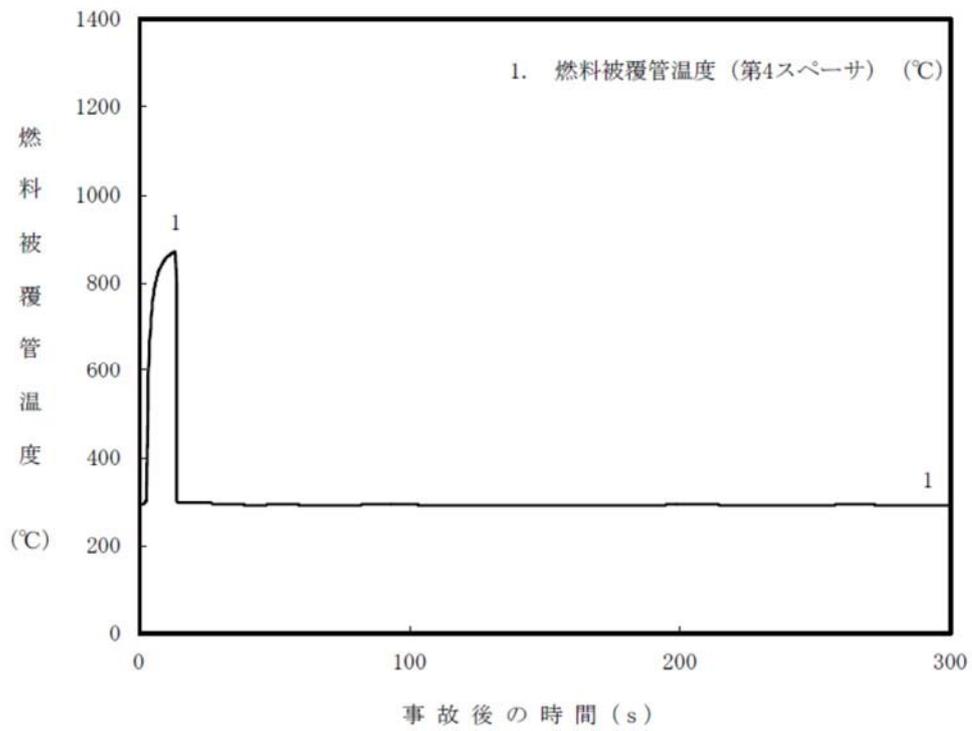
なお，この評価では，保守的に原子炉圧力がトリップ設定点に達してから25秒後にA R I による制御棒挿入が完了するとしたが，約3秒後にはA R

I 作動設定圧力（原子炉圧力高）に到達することから、燃料被覆管温度は本評価より低く抑えられる。

この結果から、A R I が作動することで、S L C による原子炉停止対応が不要となることが確認できる。

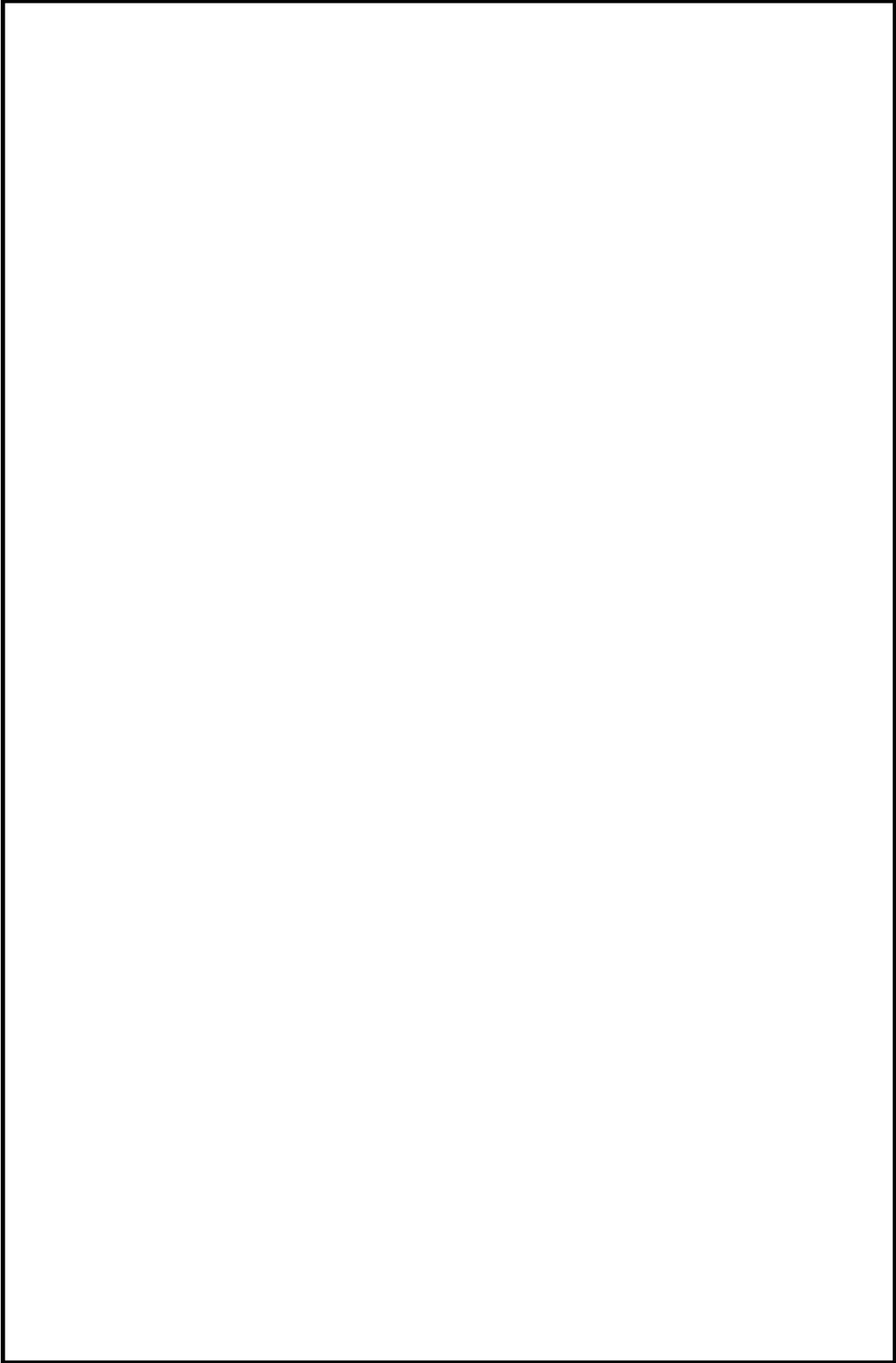
第1表 解析結果（主蒸気隔離弁誤閉止）

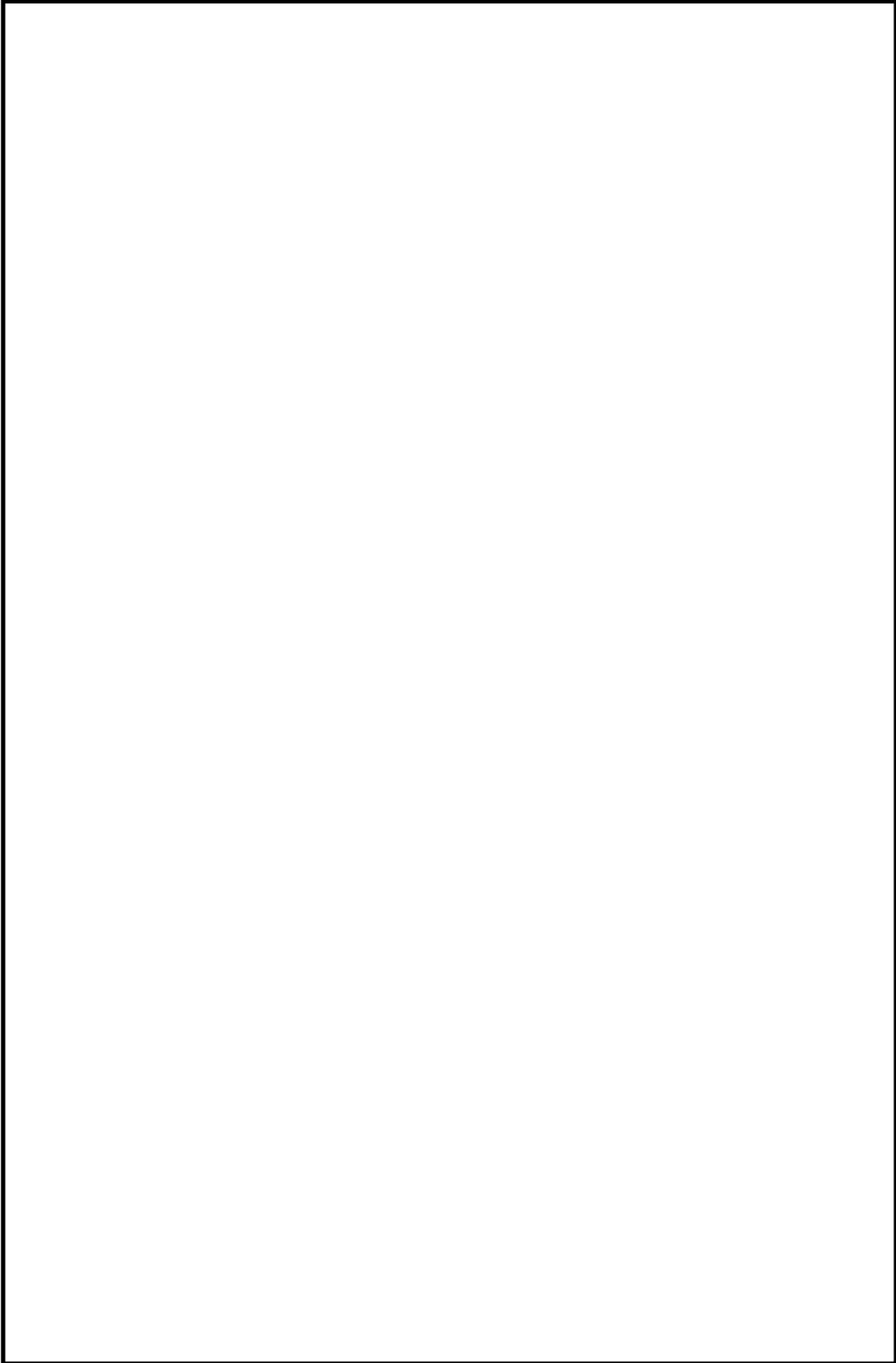
項目	解析結果 (有効性評価結果)	解析結果 (A R I 作動)	判断基準
燃料被覆管温度	約872℃ (第4スペーサ位置)	約872℃ (第4スペーサ位置)	1,200℃以下
燃料被覆管酸化量	極めて小さい (第3スペーサ位置)	極めて小さい (第4スペーサ位置)	15%以下

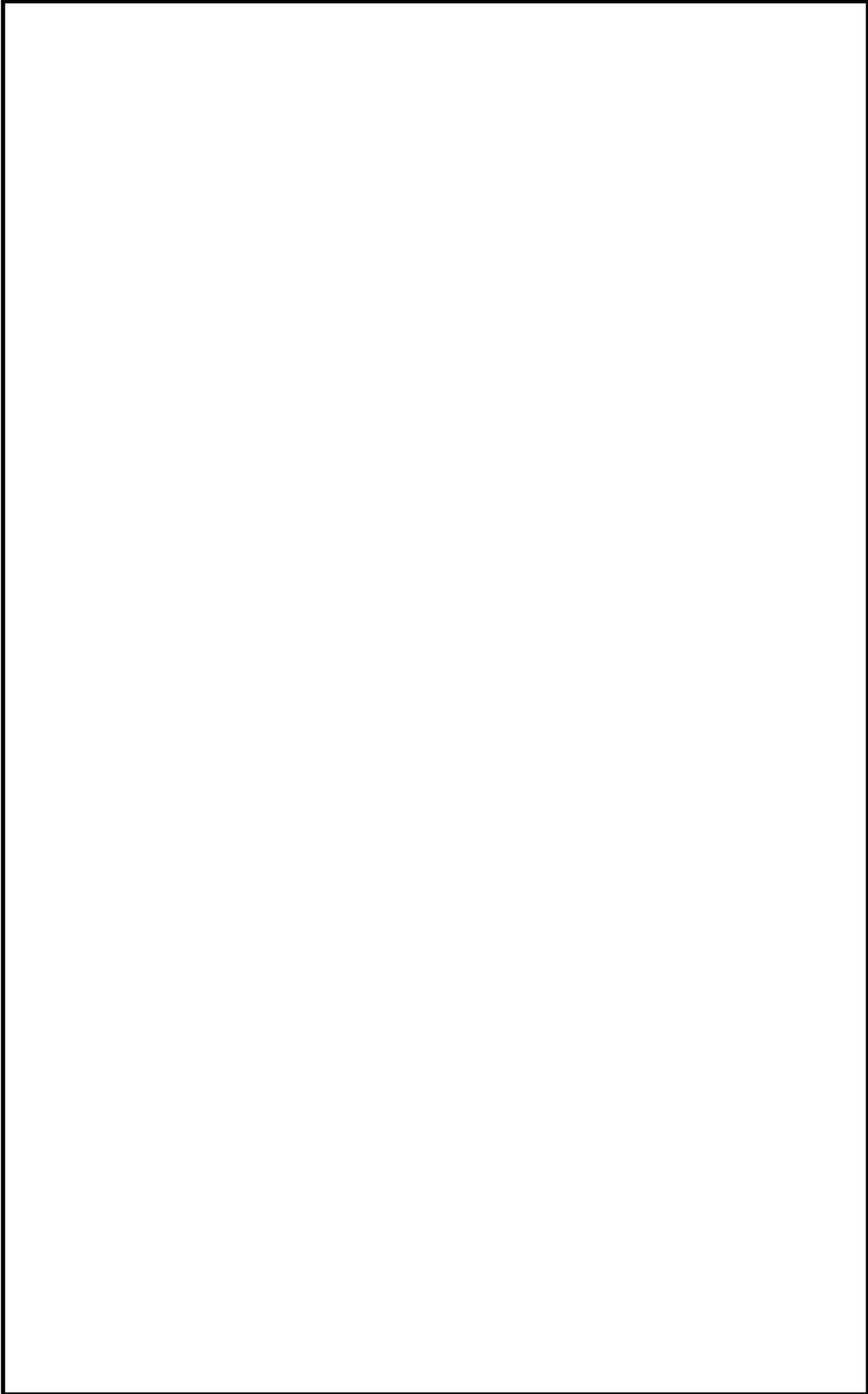


第1図 燃料被覆管温度変化 (主蒸気隔離弁誤閉止 [A R I 作動])

44-10 S A バウンダリ系統図 (参考図)







45-1 SA設備基準適合性 一覽表

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第45条:原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備		常設高圧代替注水系ポンプ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	45-3 配置図		
		第2号	操作性	中央制御室操作 現場操作 (弁操作)	A, B f	
			関連資料	47-4 系統図		
		第3号	試験・検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	ポンプ	A	
			関連資料	45-5 試験検査		
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
	関連資料		45-4 系統図			
	第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離	A b	
			その他(飛散物)	内部発生エネルギーの高い流体を内蔵する機器 高速回転機器	B a, B b	
		関連資料	45-4 系統図, 45-7 その他設備			
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所) 中央制御室操作	A a, B		
		関連資料	45-3 配置図, 45-4 系統図			
	第2項	第1号	常設SAの容量	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの	A	
			関連資料	45-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a	
			サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源	B a	
		関連資料	本文			

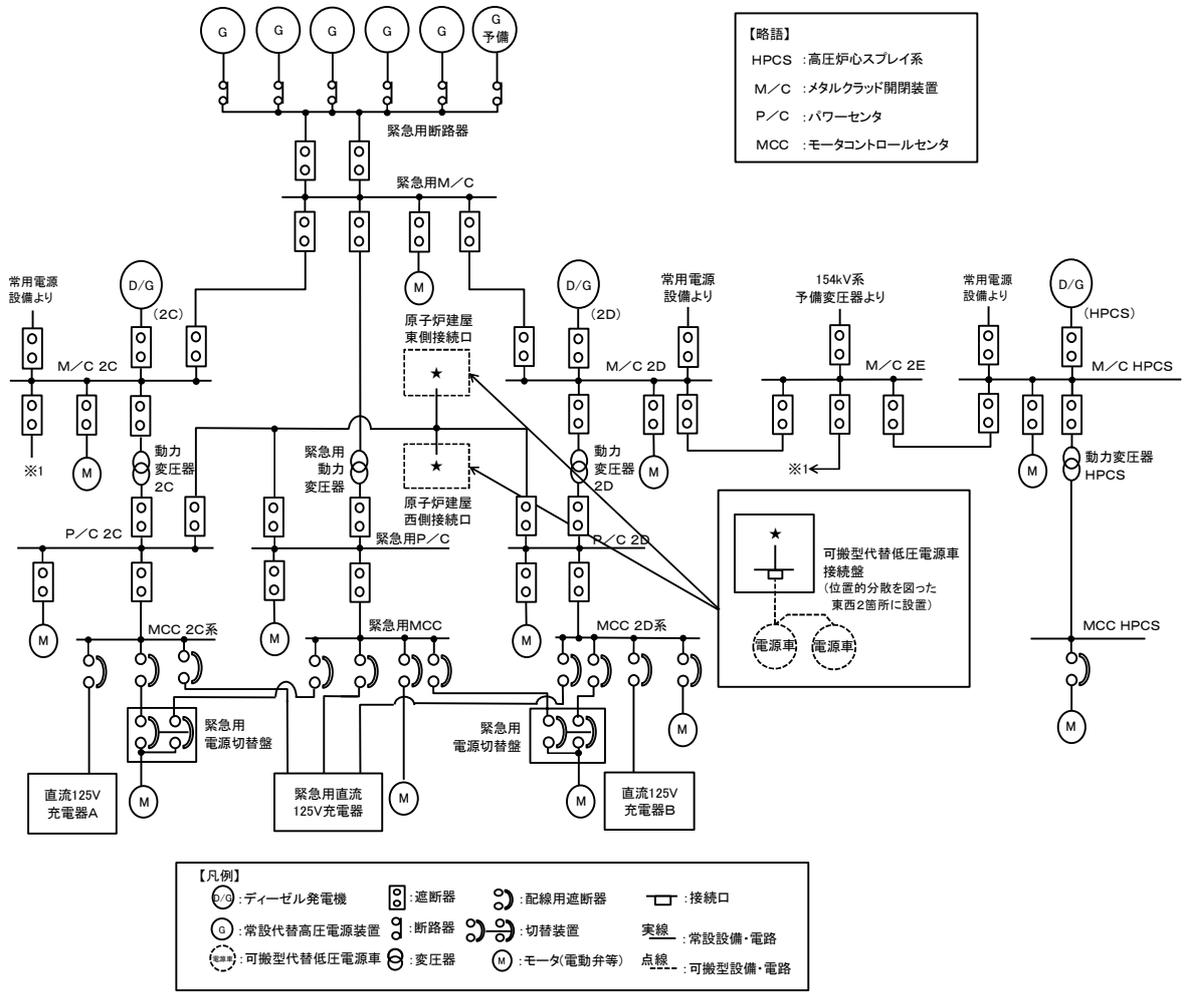
東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表 (常設)

第45条:原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設備		高圧代替注水系タービン止め弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	海水を通水しない	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	45-3 配置図		
		第2号	操作性	中央制御室操作 現場操作 (弁操作)	A, B f	
		関連資料	45-4 系統図			
		第3号	試験・検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	弁	B	
		関連資料	45-5 試験検査			
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
	関連資料	45-4 系統図				
	第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離	A b	
			その他(飛散物)	その他設備	対象外	
			関連資料	45-4 系統図, 45-7 その他設備		
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所) 中央制御室操作	A a, B		
		関連資料	45-3 配置図, 45-4 系統図			
	第2項	第1号	常設SAの容量	流路	対象外	
			関連資料	45-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a	
			サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源	B a	
	関連資料		本文			

東海第二発電所 SA設備基準適合性 一覧表（常設）

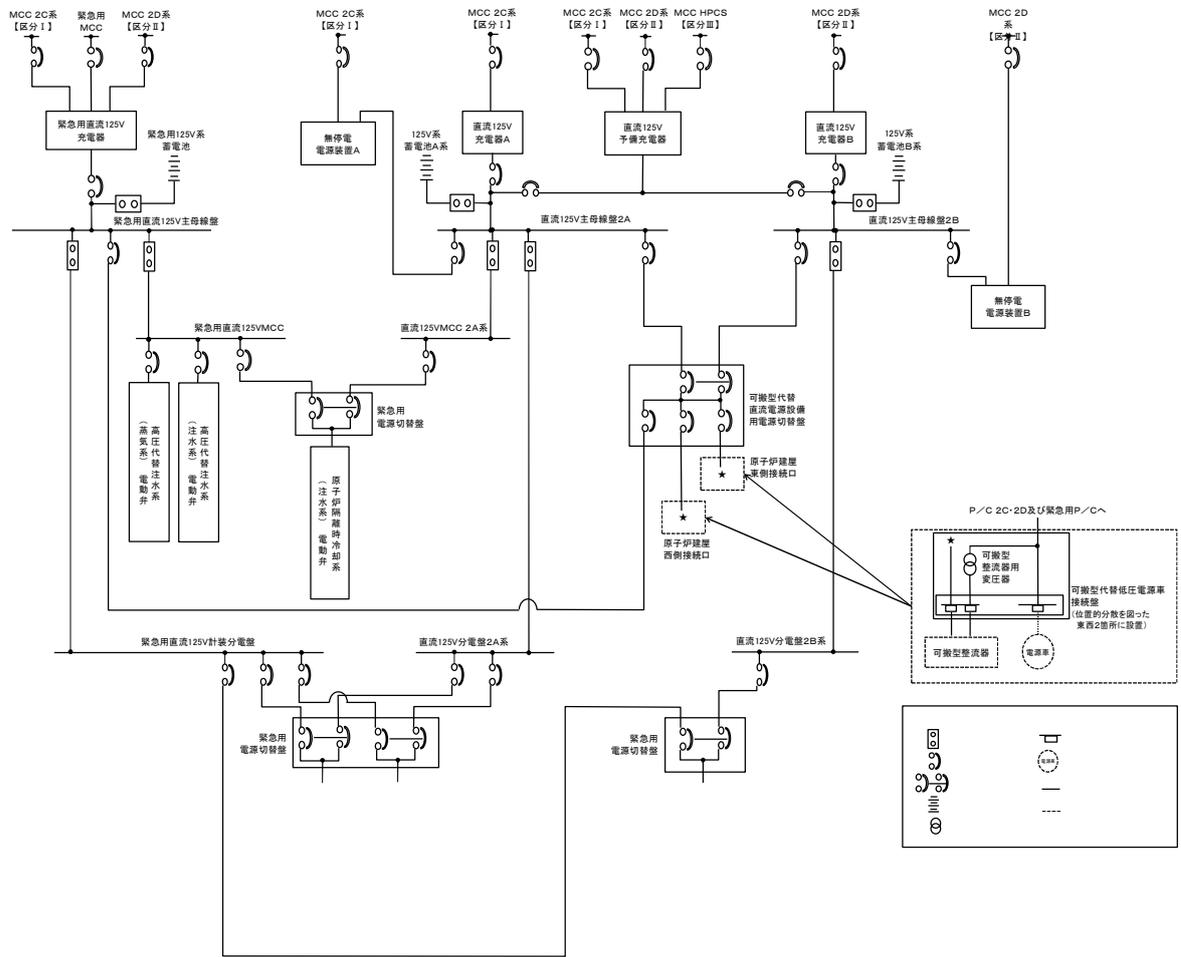
第45条:原子炉冷却材圧力バウンダ高压時に 発電用原子炉を冷却するための設備		逃がし安全弁（安全弁機能）		類型化区分	
第43条	第1項	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉格納容器内	A
			海水	海水を通水しない	対象外
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料	45-3 配置図	
	第2号	操作性	操作不要	対象外	
		関連資料	47-4 系統図		
	第3号	試験・検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	弁（安全弁）	B	
		関連資料	—		
	第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料	45-4 系統図		
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d
			その他(飛散物)	その他設備	対象外
			関連資料	45-4 系統図	
	第6号	設置場所	操作不要	対象外	
		関連資料	45-3 配置図, 45-4 系統図		
	第2項	第1号	常設SAの容量	設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料	—	
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外
			関連資料	—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部 人為事象, 溢水, 火災	(共通要因の考慮対象設備なし)	対象外
			サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源	B a
			関連資料	—	

45-2 電源構成図



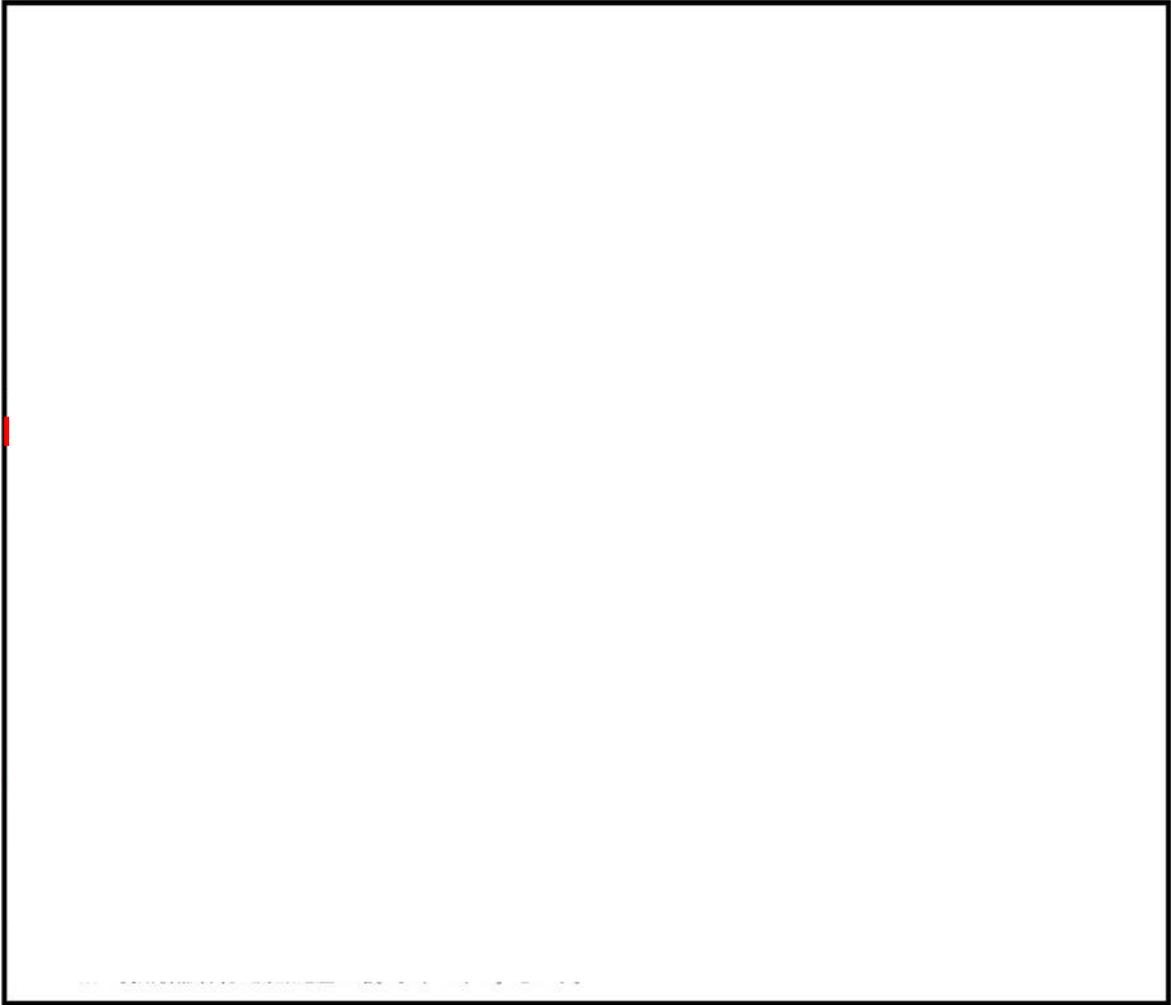
第 45-2-1 図 電源構成図 (交流電源) (1/2)

【略語】
P/C : パワーセンタ
MCC : モータコントロールセンタ



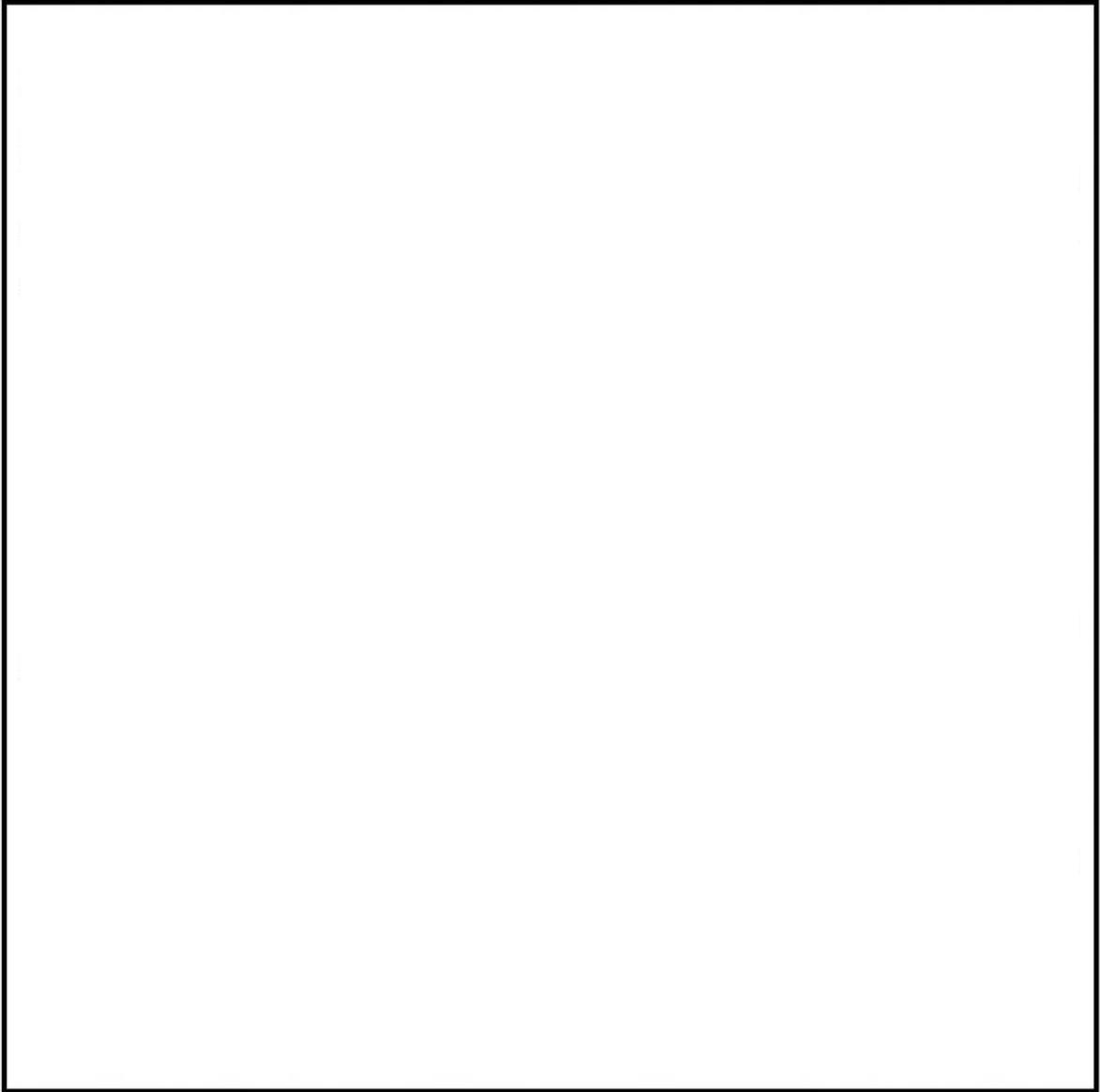
第 45-2-2 図 電源構成図 (直流電源) (2/2)

45-3 配置図



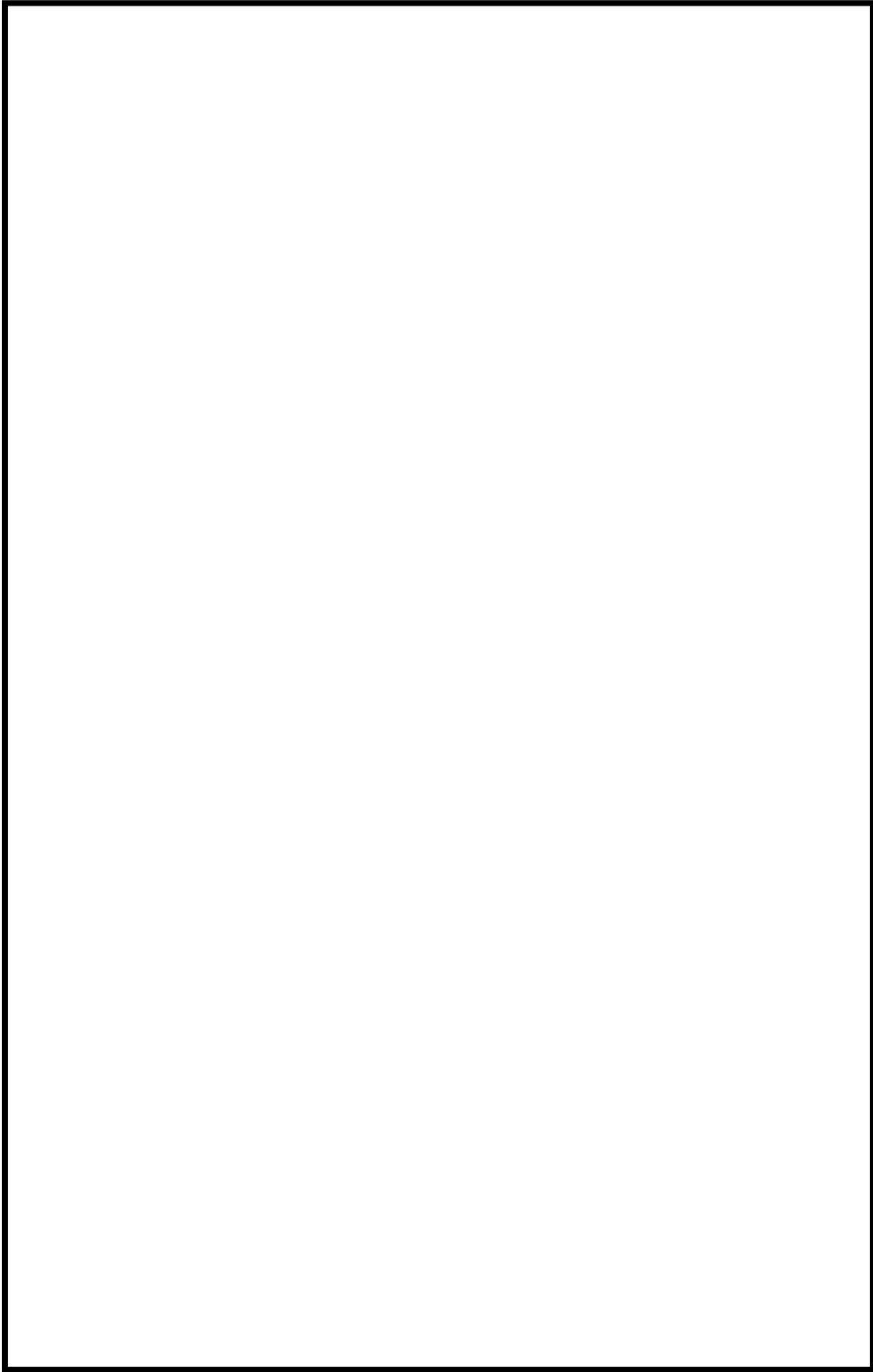
 : 第 45 条に係る重大事故等対処設備を示す。

第 45-3-1 図 構内全体配置図

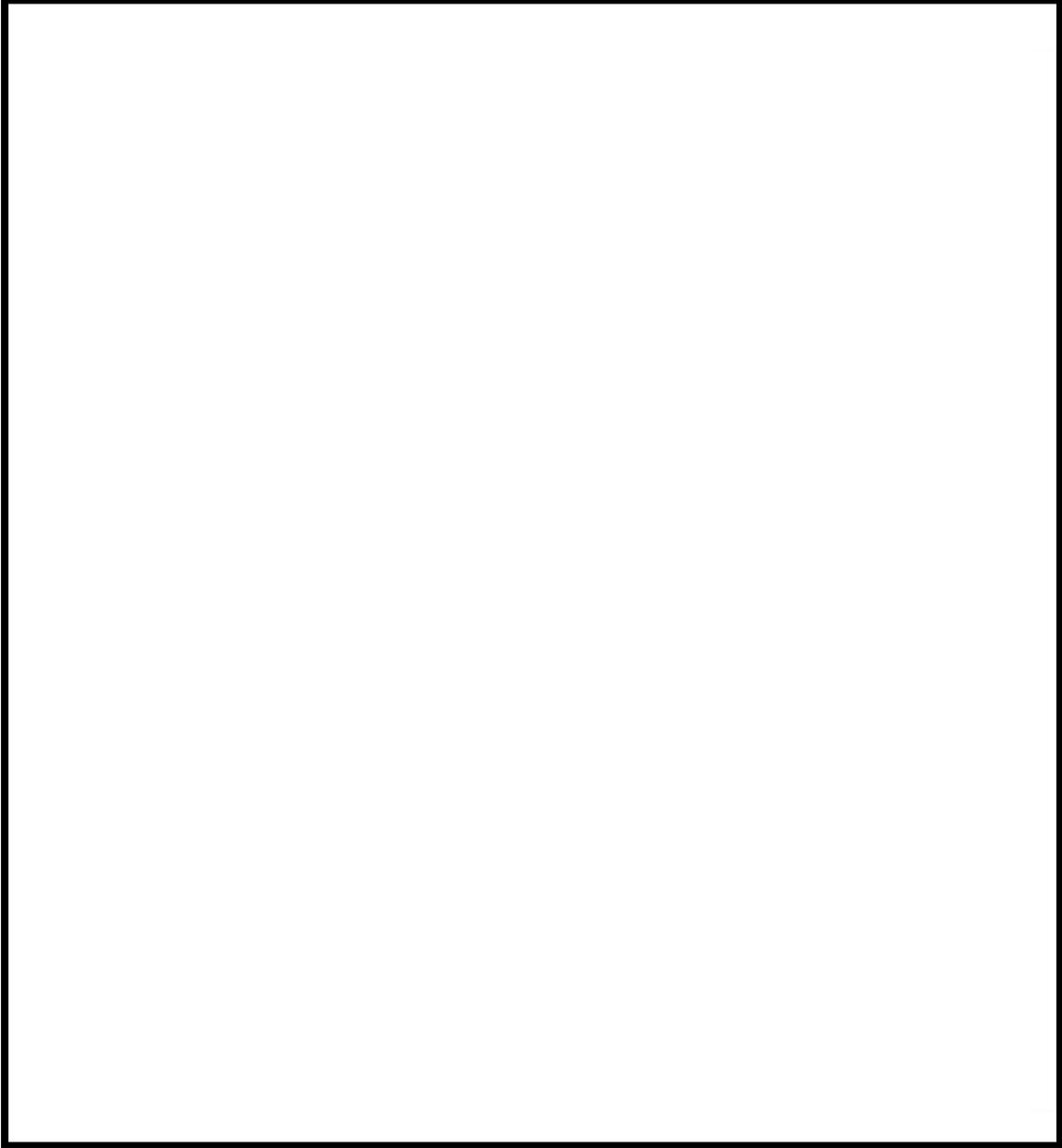


 : 第 45 条に係る重大事故等対処設備を示す。

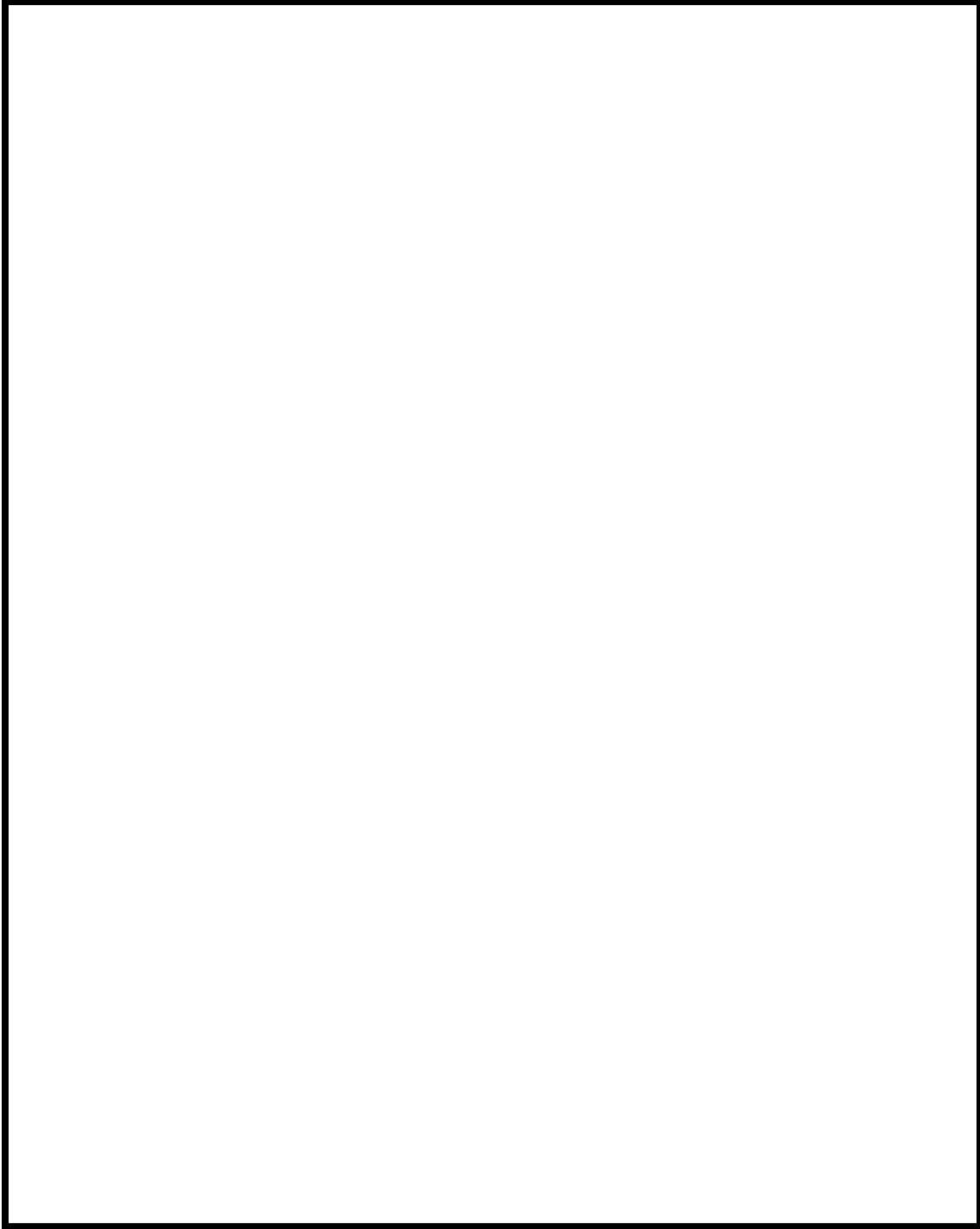
第45-3-2図 高圧代替注水系に係る機器配置図



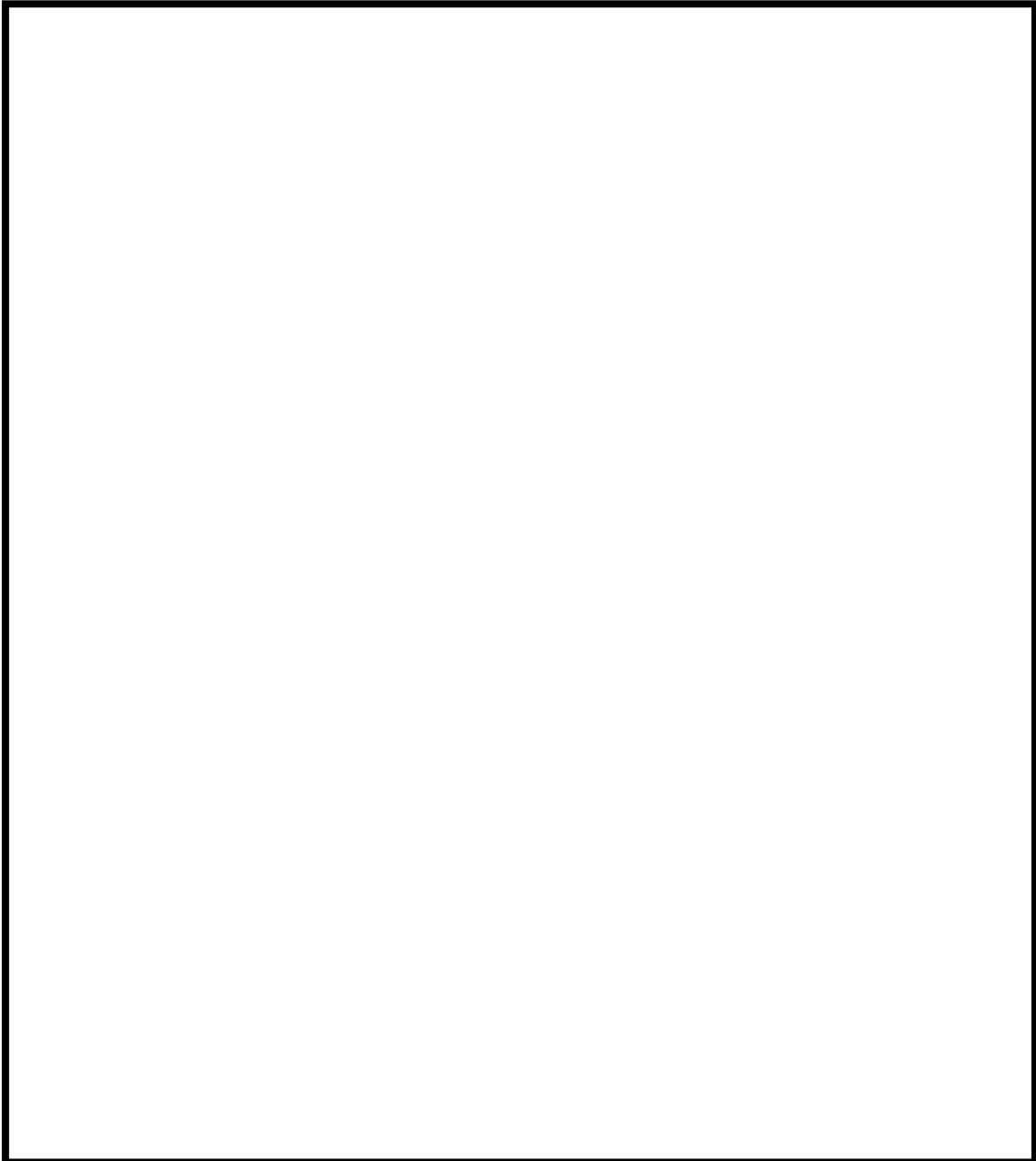
第 45-3-3 図 高圧代替水系に関わる機器の配置を明示した図面（原子炉建屋地下 2 階）



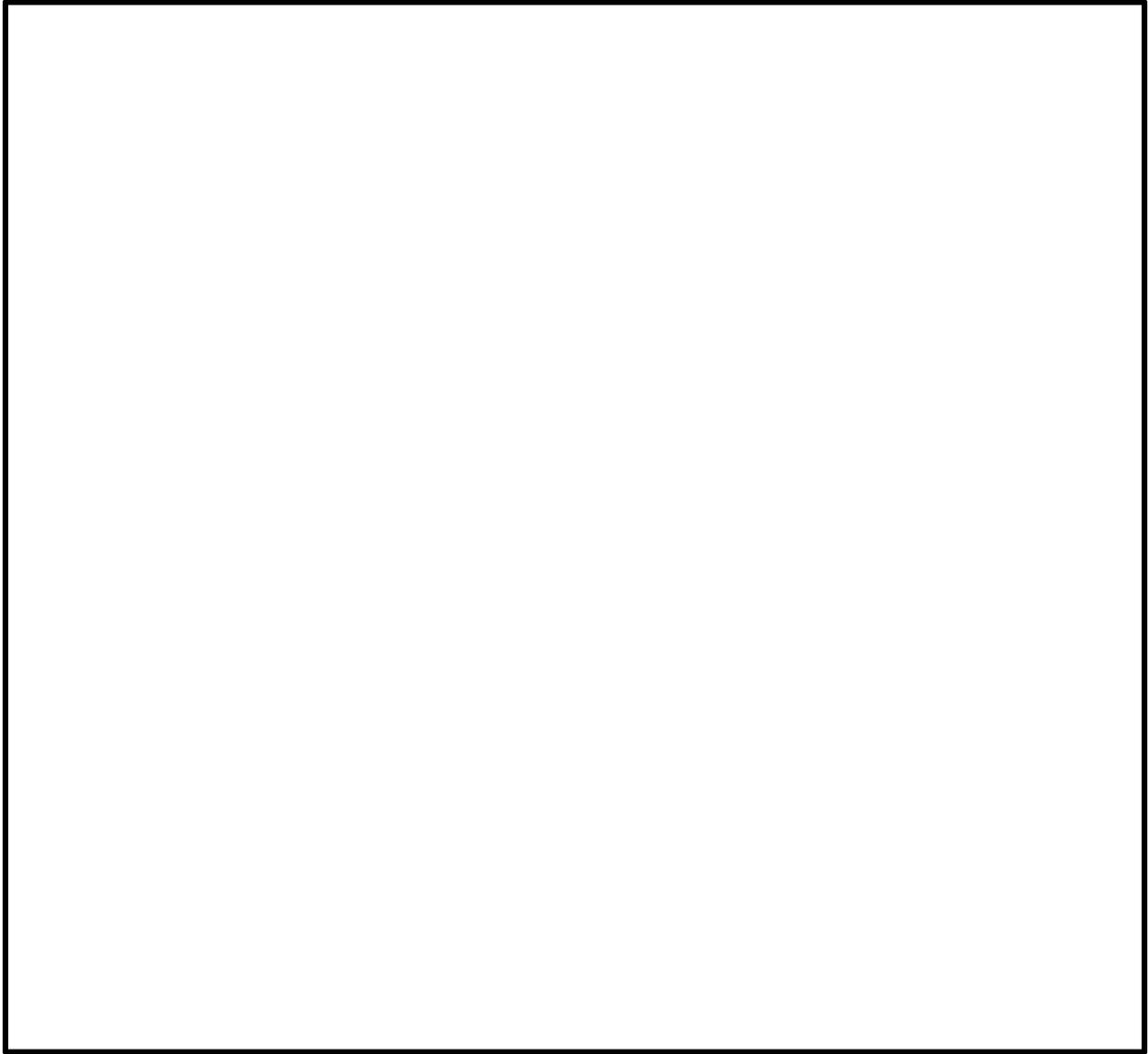
第 45-3-4 図 高压代替注水系に係る機器配置図 (原子炉建屋地下 1 階)



第 45-3-5 図 高压代替注水系に係る機器配置図 (原子炉建屋 4 階)

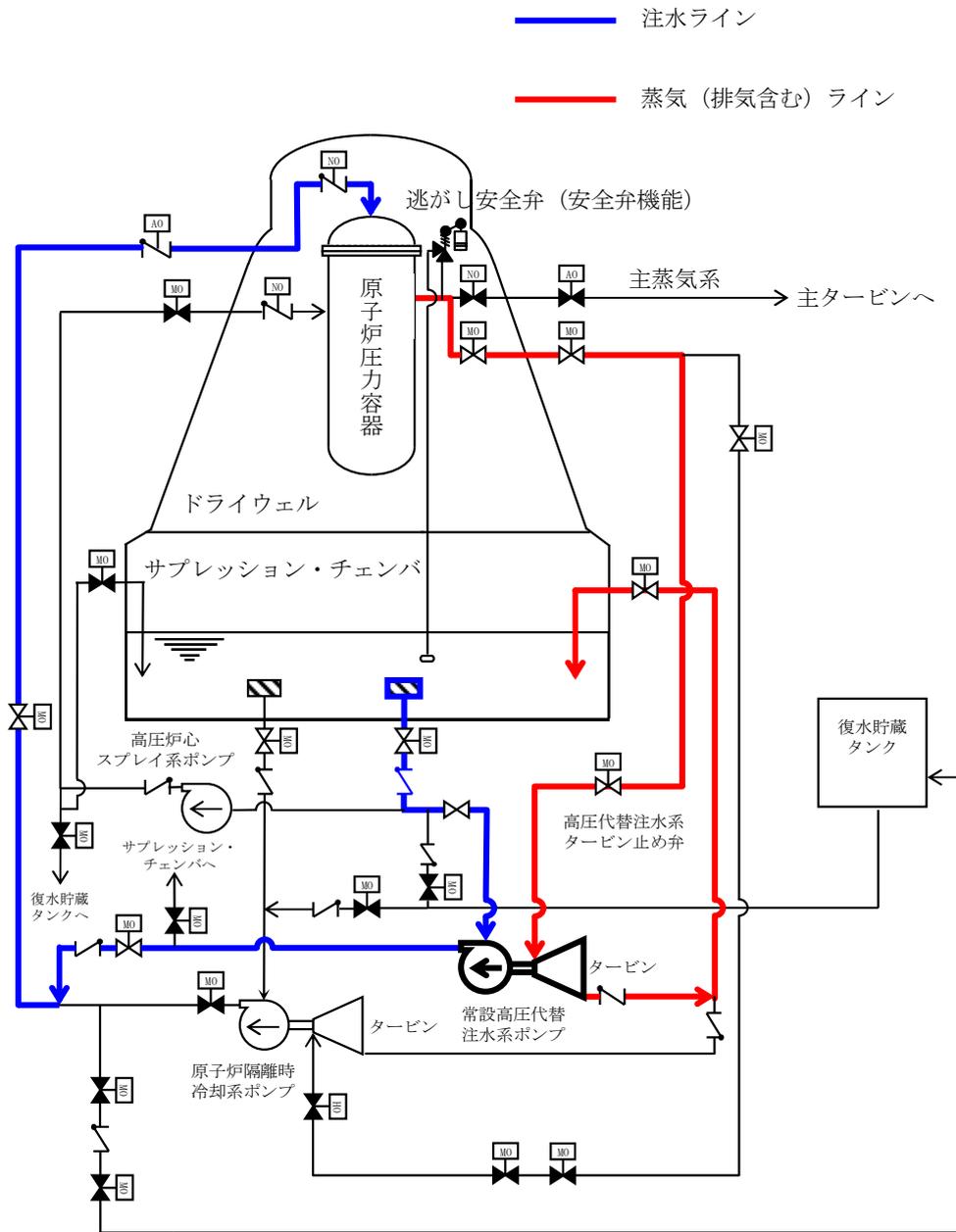


第 45-3-6 図 高圧代替注水系に関わる機器の配置を明示した図面
(原子炉建屋 5 階)

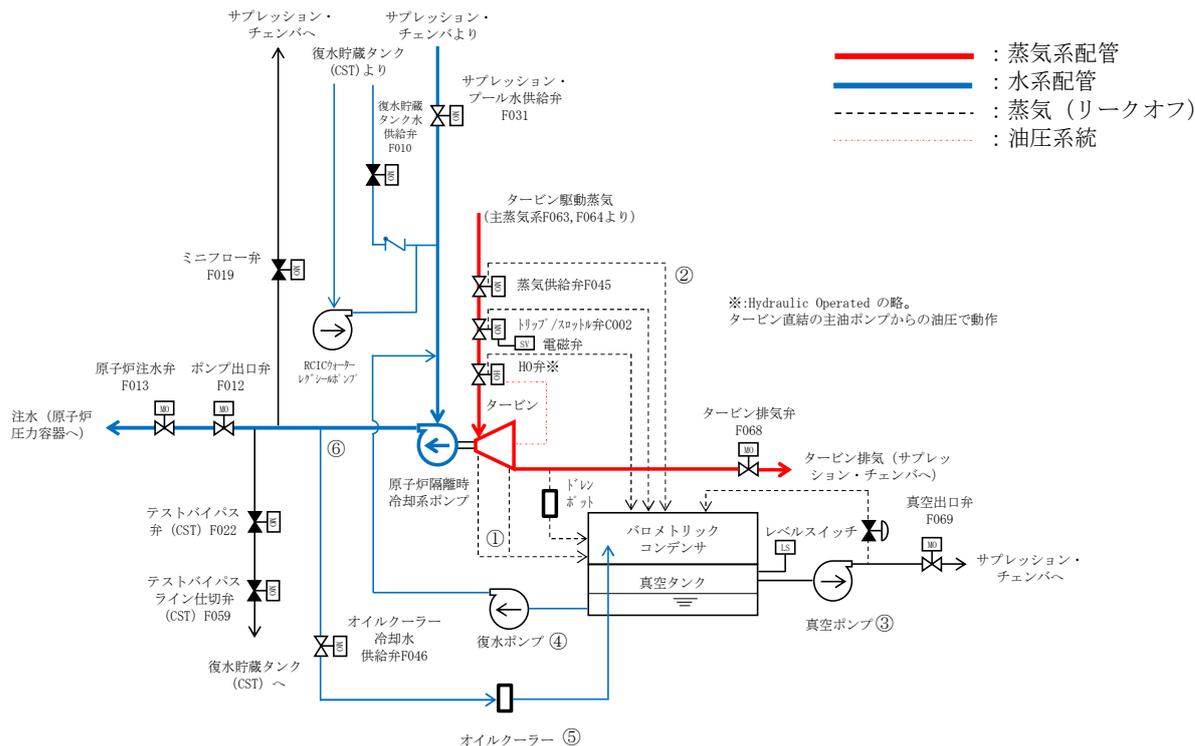


第 45-3-7 図 高圧代替注水系に関わる機器の配置を明示した図面
(原子炉格納容器内)

45-4 系統図



第 45-4-1 図 高圧代替注水系 系統概要図



第 45-4-2 図 原子炉隔離時冷却系 補機系統概要図

補機系統の説明

パロメトリックコンデンサは、駆動用タービンのグランドリーク蒸気①及び弁グランドリーク蒸気②を回収し復水化する設備であり、コンデンサ内の非凝縮性ガスは電動駆動の真空ポンプ③により排出され、復水は電動駆動の復水ポンプ④により RCIC ポンプ入口に戻される。また、ポンプ吐出ラインから分岐するオイルクーラーの冷却水及びドレンポットを通じてタービン排気ラインのドレンも同コンデンサに回収される。

パロメトリックコンデンサの冷却水は、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口配管から⑥に分岐し、オイルクーラ⑤を冷却した後パロメトリックコンデンサ内に直接スプレーされる。冷却水温度が約 98℃までであれば回収された蒸気を瞬間的に凝縮させる能力を有するが、冷却水温度が上昇すると徐々に凝縮力が低下し、コンデンサ内の真空度が低下することで、駆動用タービンのグランドリーク蒸気①及び弁グランドリーク蒸気②を回収しきれず、周辺への微少漏えいが始まる。ただし、ポンプの運転継続に影響を及ぼすものではない。

通常待機時の RCIC ポンプ入口ラインは、電動駆動の RCIC ウォータージェットポンプにより加圧され RCIC ポンプの自動起動時の入口圧力の変動を抑制する。

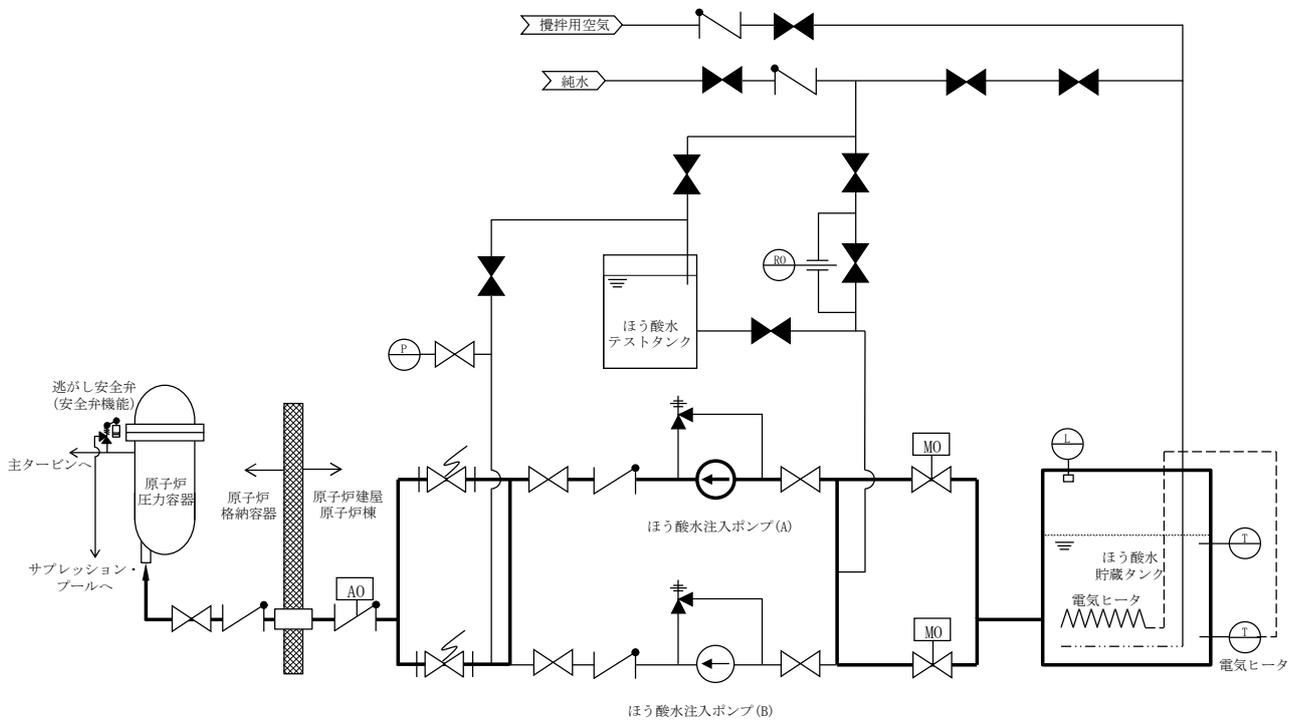
潤滑油は、オイルクーラ⑤により冷却され、オイルクーラの冷却は RCIC ポンプ吐出水の一部を使用する。

計装品の説明

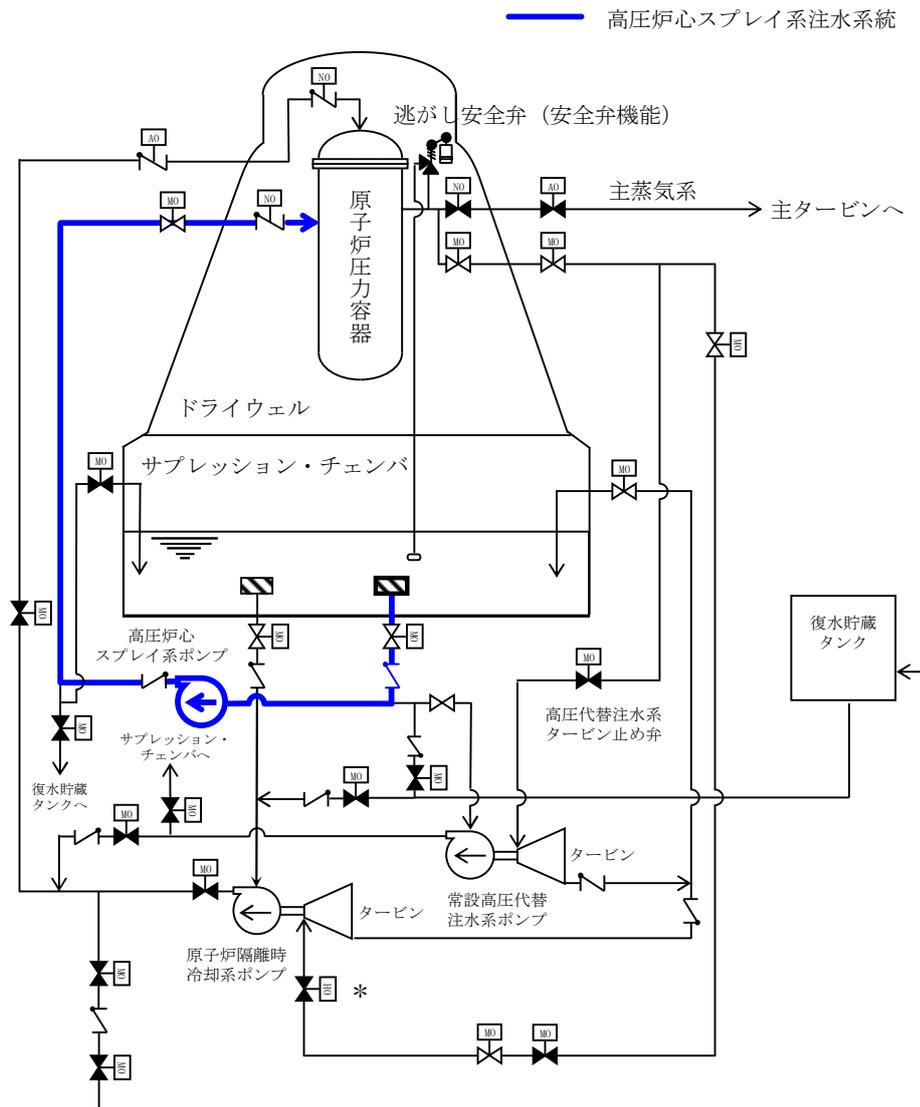
トリップ/スロットル弁は、RCIC タービンに駆動蒸気を供給又は隔離するために設置されている。トリップ/スロットル弁の電磁弁は、RCIC ポンプ入口圧力低や RCIC 入口蒸気圧力低等のトリップ要素が作動した場合に、トリップ/スロットル弁を作動させるために設置されている。当該電磁弁が機能を喪失した場合、トリップ要素が作動してもトリップ/スロットル弁が作動しなくなり RCIC の起動・停止操作が出来なくなる。

真空タンクレベルスイッチは、復水ポンプの起動・停止のために設置されており、当該スイッチが機能を喪失した場合、復水ポンプの起動・停止が出来なくなる。

いずれの場合も RCIC の運転継続が出来なくなる。



第 45-4-3 図 ほう酸水注入系 系統概要図



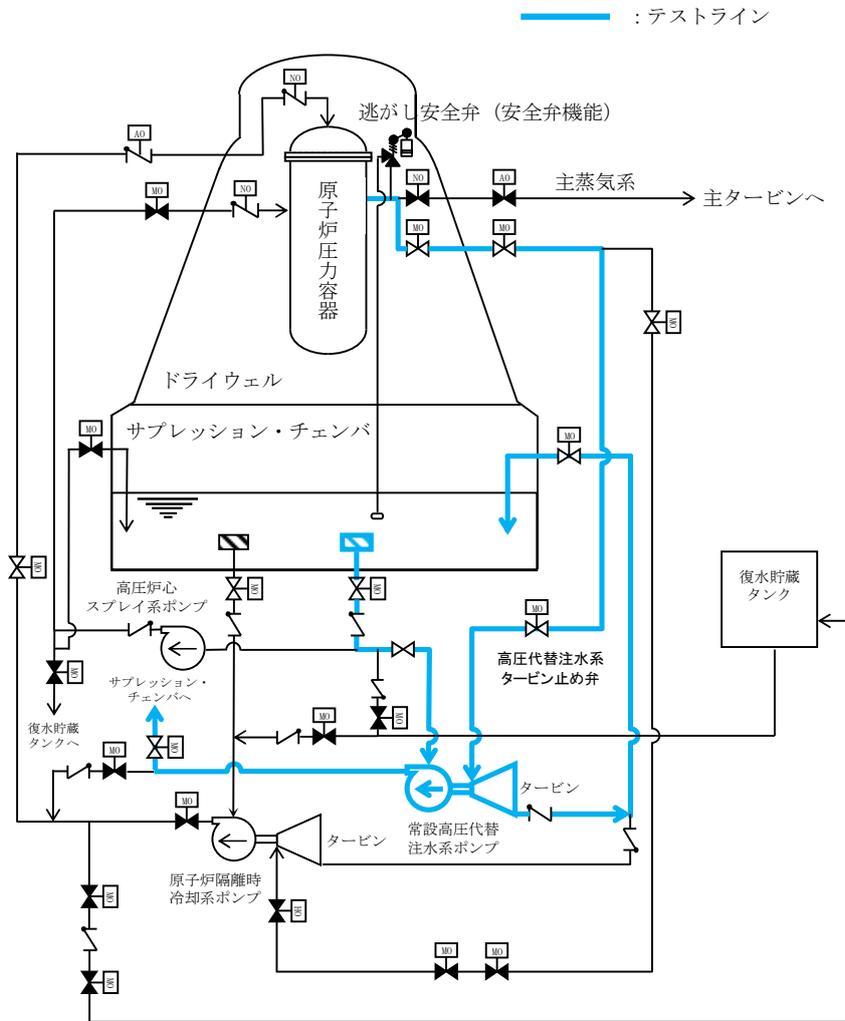
* : Hydraulic Operated の略。
 油圧作動弁をさす。
 当該弁の詳細は補足説明資料 45-8 に示す。

第45-4-4図 高圧炉心スプレイ系 系統概要図

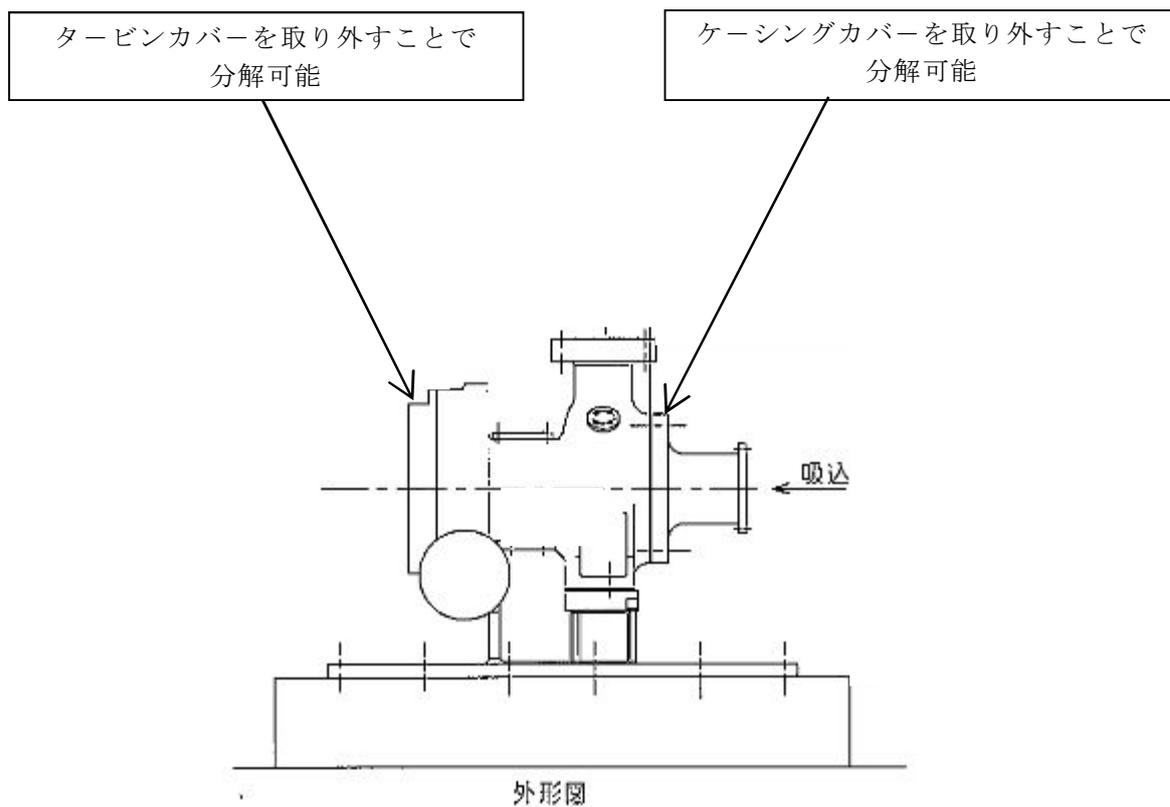
45-5 試験検査

第45-5-1表 高圧代替注水系の試験検査

原子炉の状態	項目	内容
運転中	機能・性能検査	ポンプ運転性能確認，ポンプ及び系統配管・弁の漏えいの確認，外観の確認
	弁動作確認	弁開閉動作の確認
停止中	機能・性能検査	ポンプ運転性能確認，ポンプ及び系統配管・弁の漏えいの確認，外観の確認
	弁動作確認	弁開閉動作の確認
	分解検査	ポンプ又は弁の部品の表面状態について，浸透探傷試験及び目視により確認



第 45-5-1 図 高圧代替注水系 運転性能検査系統図



第 45-5-2 図 常設高圧代替注水系ポンプ外形図

45-6 容量設定根拠

名 称		常設高圧代替注水系ポンプ
容 量	m ³ /h	136.7 (注1) , (約 136.7 (注2))
全 揚 程	m	894 (注1) , (約 900 (注2))
最高使用圧力	MPa [gage]	吸込み側 0.7 吐出側 10.7
最高使用温度	℃	120
機器仕様に関する注記		注1 : 要求値を示す 注2 : 公称値を示す
<p>【設定根拠】</p> <p>常設高圧代替注水系ポンプは、全交流電源喪失に加え、原子炉隔離時冷却系が機能喪失した場合においても、炉心の著しい損傷を防止するため、原子炉への注水を行うため設置する。</p> <p>高圧代替注水系は全交流電源喪失した場合でも、高圧注水が必要な期間にわたって、運転を継続する機能を有する。</p> <p>常設高圧代替注水系ポンプは、重大事故等対処設備として1台設置する。</p> <p>1. 容量</p> <p>常設高圧代替注水系ポンプは、原子炉隔離時冷却系による原子炉への注水に必要な容量をもとに設定した設計確認値 (136.7m³/h : 原子炉停止15分後に注水を確立した場合に炉心損傷を防止するために必要な流量) を満足する流量を確保可能なポンプとし、公称値は約136.7m³/hとする。</p>		

2. 全揚程

常設高圧代替注水系ポンプは、原子炉圧力が7.80MPaのときに原子炉圧力容器に136.7m³/h以上の注水が可能な設計とする。

① 原子炉とサプレッション・チェンバのプールの圧力差（S A時）：

822.8m

原子炉圧力：7.80MPa，サプレッション・チェンバのプール圧力：

0.067MPa

（S A時）

$$7.80\text{MPa} - 0.067\text{MPa} = 7.733\text{MPa}$$

$$\text{水頭に換算すると } 7.733 \times 10^6 / (958.4 \times 9.80665) = 822.8\text{m}$$

ここで 958.4 は水(100℃)の密度 kg/m³

9.80665 は重力加速度 m/s²

② 静水頭：45.9m

ポンプ吸込みレベル EL. -2,639mm ～原子炉への注水ライン最高点

EL. +43,186mm の間の水頭であるから 43,186 - (-2,639) ≒ 45.9m

③ 配管・機器圧力損失 : 24.6m

機器圧力損失 : 0m

配管・弁類圧力損失 : 24.6m

④ ①～③の合計 : 893.3m ≒ 894m

以上より、常設高圧代替注水系ポンプの揚程を894m以上確保することとし、公称値を約900mとする。

3. 最高使用圧力

(1) ポンプ吸込側

常設高圧代替注水系ポンプの水源はサブプレッション・チェンバのプールであり重大事故等の使用ピーク圧力は0.067MPaが想定されている。吸込側の圧力はこれを包絡する0.7MPaと設定する

(常設高圧代替注水系ポンプの吸入ラインが接続される高圧注水系ポンプ吸入ラインと同一の圧力となる)。

(2) ポンプ吐出側

① サプレッション・チェンバのプール圧力：0.067MPa

水源であるサブプレッション・チェンバのプール圧力は0.067MPaである。

② 静水頭 : 0.056MPa

サブプレッション・チェンバのプール水の最高水位はEL. +3,075mmであり、また、常設高圧代替注水系ポンプの吸込中心レベルはEL. -2,639mmであることから、合計静水頭は5.714mである。

$$5.714\text{m} \times 0.00980665 = 0.056\text{MPa}$$

③ ポンプ締切揚程 : 10.55MPa

ポンプの締切揚程は1,075mである。

$$1,075 \times 0.00980665 = 10.55\text{MPa}$$

④ ①～③の合計 : 10.68MPa

以上より、常設高圧代替注水ポンプの吐出側の最高使用圧力は、④を包絡する10.7MPa [gage]とする。

4. 最高使用温度

常設高圧代替注水ポンプの最高使用温度は，重大事故時の水源であるサプレッション・チェンバのプール水で想定する最高温度約100℃を考慮し120℃と設定する。

45-7 その他の原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に
発電用原子炉を冷却するための設備について

設備概要（自主対策設備を含む。）

以下に、原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための設計基準事故対処設備及びその機能を代替可能な重大事故等対処設備及び自主対策設備の設備概要を示す。

(1) 高圧代替注水系【重大事故等対処設備】

高圧代替注水系の系統概要を第 45-4-1 図、電源構成図を第 45-2-1～45-2-2 図に示す。高圧代替注水系は、設計基準事故対処設備である原子炉隔離時冷却系及び高圧炉心スプレイ系が機能喪失した場合でも、高圧状態の原子炉に注水できる設計とする。高圧代替注水系は、蒸気駆動タービン、タービン駆動ポンプ、配管・弁等からなり、タービン駆動用の蒸気供給ラインは、原子炉隔離時冷却系のタービン駆動用蒸気供給ラインから分岐し、排気ラインは、原子炉隔離時冷却系のタービン駆動用蒸気排気ラインに合流する設計とする。

ポンプ吸込みラインは、高圧炉心スプレイ系ポンプの吸込みラインから分岐し、ポンプ吐出ラインは原子炉隔離時冷却系ポンプ吐出ラインへ合流する設計とする。

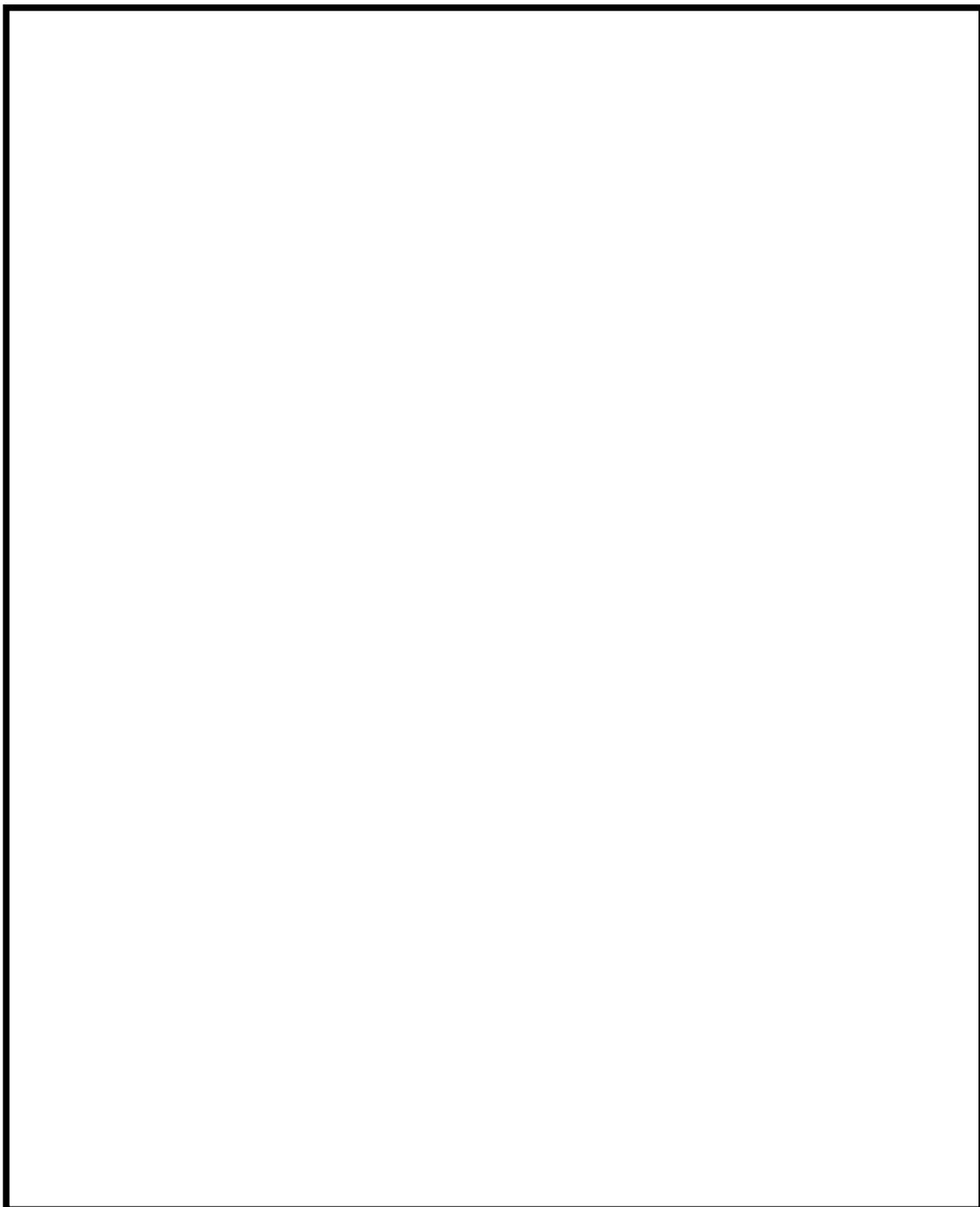
また、高圧代替注水系は原子炉隔離時冷却系と位置的分散を考慮し、異なった区画にポンプ等を設置する。

全交流動力電源が喪失し、設計基準事故対処設備である所内常設直流電源が喪失した場合でも、常設代替直流電源設備からの給電により中央制御室から遠隔手動操作によって、サプレッション・チェンバのプール又は復水貯蔵タンクを水源として、原子炉隔離時冷却系を經由して原子炉へ注水する。仮に、常設代替直流電源設備が機能しない場合でも、現場で人力による弁の手

動操作により、高圧注水が必要な期間にわたって運転を継続できる設計とする。

なお、電源設備については、「3.14 電源設備（設置許可基準規則第 57 条に対する設計方針を示す章）」、現場手動操作については、「実用発電用原子炉に係る発電用原子炉設置者の重大事故の発生及び拡大の防止に必要な措置を実施するために必要な技術的能力に係る審査基準」への適合状況についての 1.2 に示す。

常設高圧代替注水系ポンプの概要構造を第 45-7-1 図に示す。常設高圧代替注水系ポンプはタービン及びポンプが 1 つのケーシングに収まる一体型ケーシング構造であり、第 45-4-3 図に示すとおり軸封部の無い設計である。よって、原子炉隔離時冷却系と比較しグランドシール装置が不要となり、必要電源容量が少ない。また、常設高圧代替注水系ポンプは機械式ガバナであり、ポンプ吐出のベンチュリの圧力差により圧力ガバナピストンが作動し、リンク機構を通じて蒸気加減弁を調整し、ポンプから吐出する流量を一定に制御する設計となっており、電源を必要としないガバナである。また、軸受は自給水により潤滑する方式であるため、潤滑油装置も不要な設計となっている。以上のことから、常設高圧代替注水系ポンプは系統の弁操作のみで起動停止が可能であり、起動時に高圧代替注水系注入弁を開操作した後は、高圧代替注水系蒸気供給弁の開閉操作でポンプの起動停止操作が可能な設計とする。



第 45-7-1 図 常設高圧代替注水系ポンプ 構造概要

<常設高圧代替注水系ポンプの動翼構造について>

常設高圧代替注水系ポンプ駆動用タービンは、単段式のタービンであり、タービン翼は一体鍛造品の円盤から放電加工により翼型を削り出す方法で製造されているものを適用することで、タービンが破損により飛散することがない設計とする。第45-7-2図にタービン構造を示す。



第45-7-2図 常設高圧代替注水系ポンプ駆動用タービンの構造

第 45-4-3 図 常設代替高圧注水系ポンプ概要図

<通常待機時（ポンプ停止状態）>

・圧力ガバナのピストン（①）は、ピストンロッドに取り付けられたスプリングにより上昇した状態であり、②のリンク機構を介して接続されるトリップ/スロットル弁（③）は最下方に下降した状態となっている。この状態においては、駆動用高圧蒸気入口ポート（④）が全開状態にある。ここに高圧蒸気が供給されればタービンは起動するが、通常待機状態では高圧代替注水系蒸気供給弁（⑤）が「全閉」であることから蒸気は供給されずポンプは待機停止状態にある。

<ポンプ起動～定格流量>

・通常待機時の状態で、高圧代替注水系蒸気供給弁（⑤）を「開」（中央制御室スイッチ操作又は現場人力操作）とすると、トリップ装置（④）のピストン

内を通り高圧蒸気がピストン左側に通気され、蒸気力によりピストンが右方向へ移動し、全開状態の駆動用高圧蒸気入口ポート（④）を通り蒸気がタービンに供給され、タービン駆動のポンプが起動する。

- ・起動後、タービンは速やかに定格回転数に到達し、ポンプが水を吐き出し始め、ポンプ吐出部のベンチュリノズルから低圧側ライン（⑥）及び高圧側ライン（⑦）を通じて高/低圧水が圧力ガバナに供給される。

- ・ポンプ定格流量状態では、低圧側ライン（⑥）圧力、高圧側ライン（⑦）圧力及び圧力ガバナのスプリング力がバランスし、トリップ/スロットル弁のピストン（③）は駆動用高圧蒸気入口ポート（④）の中間位置で定格流量一定制御状態となる。

<流量変動時の制御動作>

- ・定格流量状態での運転中に流量が上昇すると、ベンチュリ効果により低圧側ライン（⑥）の圧力と高圧側ライン（⑦）の圧力のバランスが崩れ、圧力ガバナのピストン（①）は下降し、②のリンクを介してトリップ/スロットル弁のピストン（③）を上方に押し上げる。

- ・これにより駆動用高圧蒸気入口ポート（④）のポートが閉じ始め、タービンへの駆動蒸気量が減少することでタービン回転数が低下しポンプ吐出量を減少させる。

- ・定格流量状態での運転中に流量が低下した場合は、上記と逆の動きにより流量を増加させる。

<過速度トリップ>

- ・何らかの原因でタービン回転数が異常に上昇すると、定格状態ではシャフト内にスプリングで保持されているトリップボルト（⑧）（*）が遠心力により飛び出し、レバー（⑨）を押し上げ、リンクを介してトリップ排気弁のピストンロッド（⑩）を上昇させる。

- ・トリップ排気弁のピストンロッド (⑩) に接続しているピストンは、通常、高圧蒸気検出ライン (⑪) と低圧 (背圧側) 蒸気検出ライン (⑫) を分断しているが、ピストンが上昇することにより高圧蒸気検出ライン (⑪) と低圧 (背圧側) 蒸気検出ライン (⑫) が通じ、高圧蒸気検出ライン (⑪) の圧力が低圧 (背圧側) 蒸気検出ライン (⑫) を通し、タービン排気室に抜ける。
- ・高圧蒸気検出ラインはトリップ装置の空間 (⑬) につながっており、通常時は高圧蒸気によりトリップ装置のピストン (⑭) を右側に押し付け、トリップ/スロットル弁が「開」状態となり蒸気をタービンに供給しているが、上記の動作により高圧蒸気検出ライン (⑪) の圧力が低下すると、トリップ装置のピストン (⑭) は蒸気力により左側に移動し蒸気が遮断されポンプが停止する。

以上のとおり、常設高圧代替注水系ポンプは、直流電源の電動弁を中央制御室から「開」とすることで起動可能であり、その後の定格運転の流量制御はポンプ吐出水によるベンチュリ効果で自己制御される。また、ポンプの構造上、類似ポンプである原子炉隔離時冷却系ポンプで必要とされていた以下の補機類が不要な設計としている (第 45-4-2 図 原子炉隔離時冷却系補機系統概要図参照)。

- ・潤滑油系統 (タービン直結主油ポンプ, 潤滑油冷却器, 配管, 弁)

軸受等の潤滑は、ケーシング内の水による水潤滑式であり、潤滑油系統は不要である。

- ・冷却水系統 (冷却水配管, 弁)

潤滑油系統がないため潤滑油冷却器冷却のための冷却水系統が不要である。

- ・グラウンド蒸気系統 (バロメトリックコンデンサ, 真空ポンプ, 復水ポンプ, 配管, 弁)

グラウンド蒸気の発生源であるタービングラウンド部がケーシングに内包され

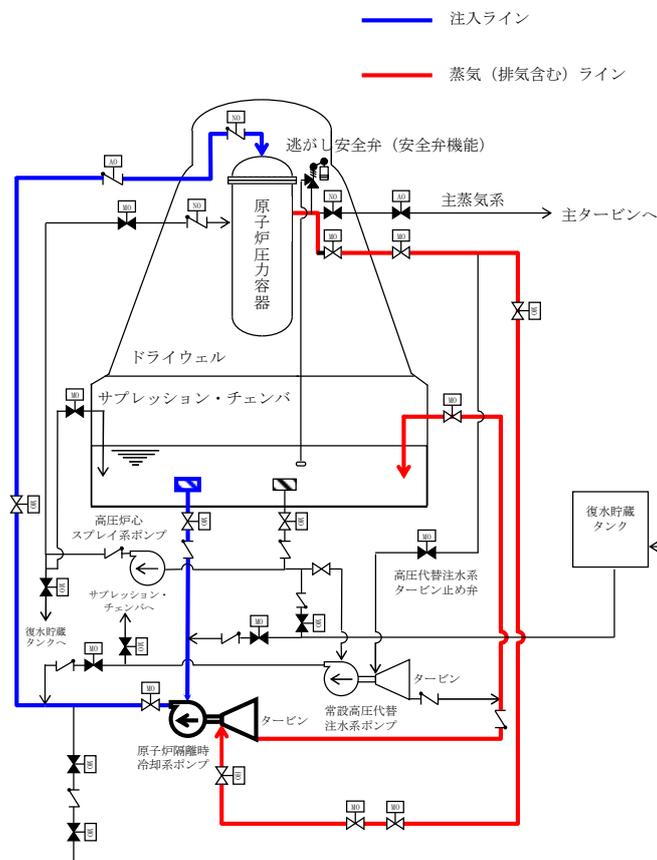
ており，グラウンド蒸気が外部に漏えいしないため，これを処理する補機類が不要である。

- ・ 上記補機類への電源供給

補機類がないため電源供給不要。タービンへの蒸気供給弁を中央制御室から遠隔操作するときのみ直流電源系統を必要とするが，当該弁は現場での人力操作も可能であり，直流電源系統が喪失した場合でもポンプの起動/運転が可能である。

(2) 原子炉隔離時冷却系【設計基準事故対処設備を用いた重大事故等対処設備】

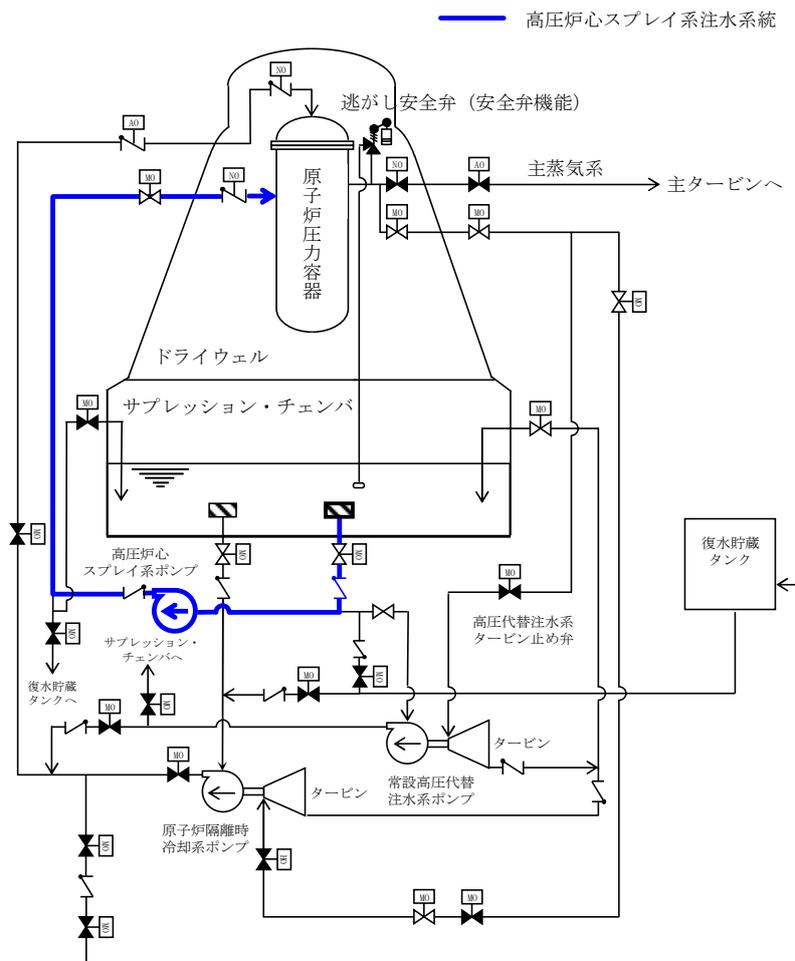
原子炉隔離時冷却系の設備概要を第 45-7-4 図に示す。原子炉隔離時冷却系は、原子炉停止後、何らかの原因で給水が停止した場合等に、原子炉蒸気の一部を用いてタービン駆動ポンプを作動させサブプレッション・チェンバのプールの水又は復水貯蔵タンクの水を原子炉に注水する施設であり、設計基準事故対処設備として既に設置済みの設備であるが、想定される重大事故等において健全であれば、重大事故等対処設備として使用する。原子炉隔離時冷却系は、蒸気駆動タービン、タービン駆動ポンプ、配管・弁類及び計測制御装置からなり、主蒸気ラインからの主蒸気を用いて蒸気駆動タービンを駆動し、タービン直結のポンプによりサブプレッション・チェンバのプールの水又は自主設備である復水貯蔵タンクの水を原子炉圧力容器へ注水する。



第 45-7-4 図 原子炉隔離時冷却系設備概要

(3) 高圧炉心スプレイ系【設計基準事故対処設備を用いた重大事故等対処設備】

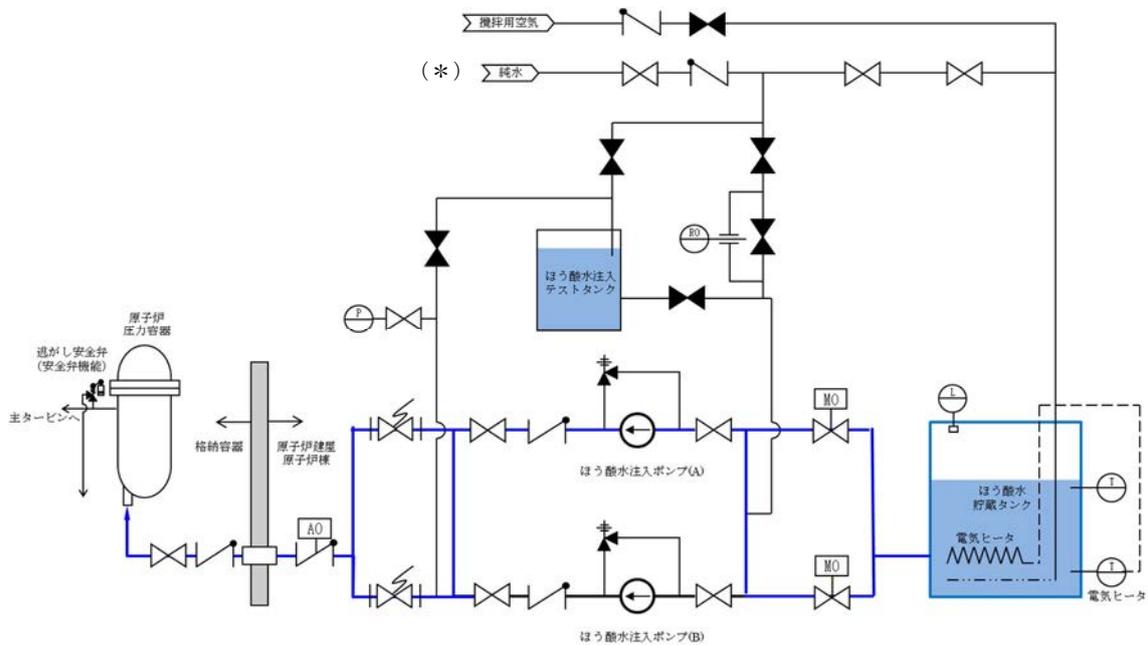
高圧炉心スプレイ系の設備概要を第 45-7-5 図に示す。高圧炉心スプレイ系は非常用炉心冷却設備の 1 つであり，設計基準事故対処設備として既に設置済みの設備であるが，想定される重大事故時等において健全であれば，重大事故等対処設備として使用する。電動機駆動ポンプ 1 台，スパージャ，配管・弁及び計測制御装置からなり，サブプレッション・チェンバのプールの水又は復水貯蔵タンクの水を炉心上部に取付けられたスパージャのノズルから燃料集合体上に注水する。



第 45-7-5 図 高圧炉心スプレイ系設備概要

(4) ほう酸水注入系による進展抑制【技術的能力審査基準への対応】

ほう酸水注入系による原子炉注水時の設備概要を第 45-7-6 図に示す。ほう酸水注入系による原子炉注水は、高压炉心スプレイ系、原子炉隔離時冷却系及び高压代替注水系による原子炉水位維持ができない場合、ほう酸水貯蔵タンクを水源とし、炉心底部から原子炉へ水を注入し、事象の進展を抑制する。ポンプ吐出圧力は約 8.5MPa[gage]であるため、原子炉冷却材圧力バウンダリが高压の状態であっても、原子炉への注水が可能である。



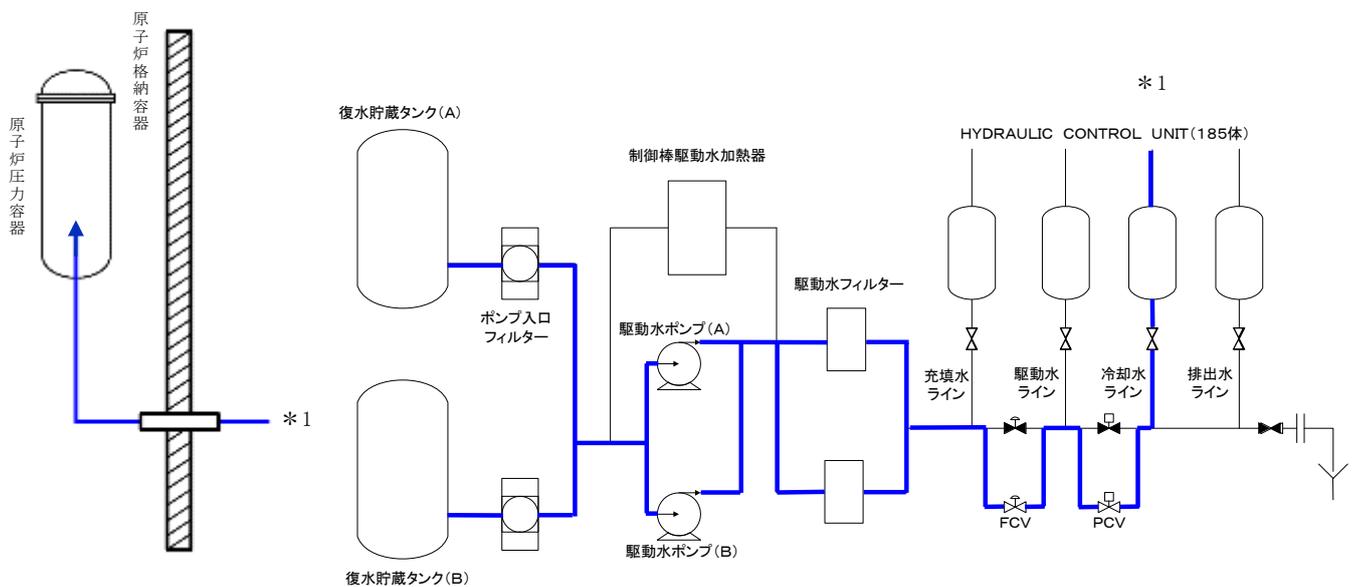
本系統図は、ほう酸水貯蔵タンクに純水を補給 (*) しつつ原子炉への注水を継続する系統を示す。
(自主対策設備)

第 45-7-6 図 ほう酸水注入系ポンプ設備概要 (原子炉注水時)

(5) 制御棒駆動水系による原子炉注水【技術的能力審査基準要求への対応】

制御棒駆動水系による原子炉注水時の設備概要を第 45-7-7 図に示す。制御棒駆動水系は通常、復水タンクの水を駆動水ポンプにより加圧し、水圧制御ユニットのアクキュムレータ充てん水及び制御棒駆動機構のパージ水として供給する。通常運転時のポンプ吐出圧力が約 8.1MPa[gage]であるため、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であっても、原子炉への注水が可能である。

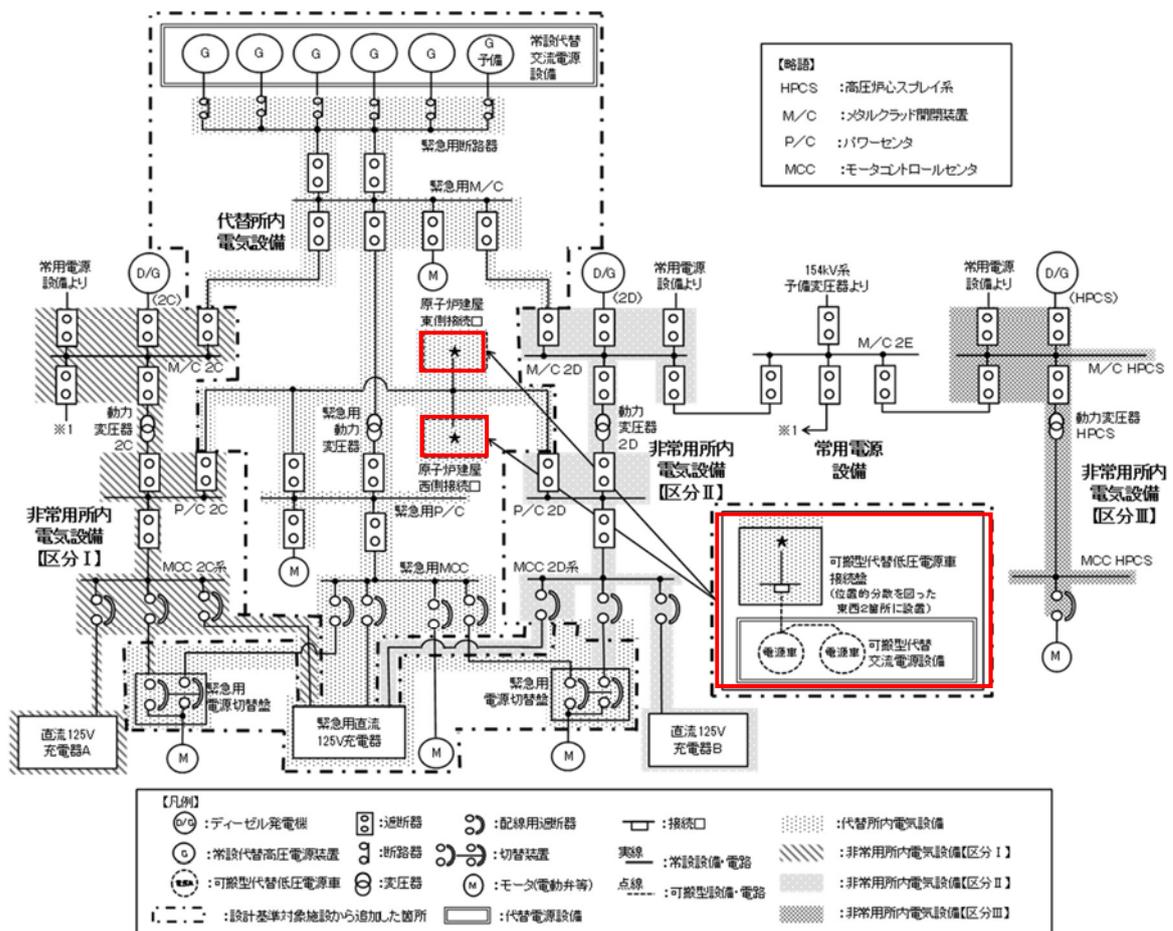
重大事故等発生時に使用可能である場合は、復水貯蔵タンクの水を制御棒駆動機構の冷却水ラインを通じて原子炉へ注水する。



第 45-7-7 図 制御棒駆動系ポンプ設備概要 (原子炉注水時)

(6) 原子炉隔離時冷却系の復旧手段の整備【技術的能力審査基準への対応】

第 45-7-8 図に電源構成図を示す。全交流動力電源が喪失し，原子炉隔離時冷却系の起動又は運転継続に必要な直流電源を所内常設直流電源設備により給電している場合は，所内常設直流電源設備の蓄電池が枯渇する前に常設代替交流電源設備又は可搬型代替交流電源設備により充電器を充電し，原子炉隔離時冷却系の運転継続に必要な直流電源を確保する手段を整備する。



第 45-7-8 図 電源構成図

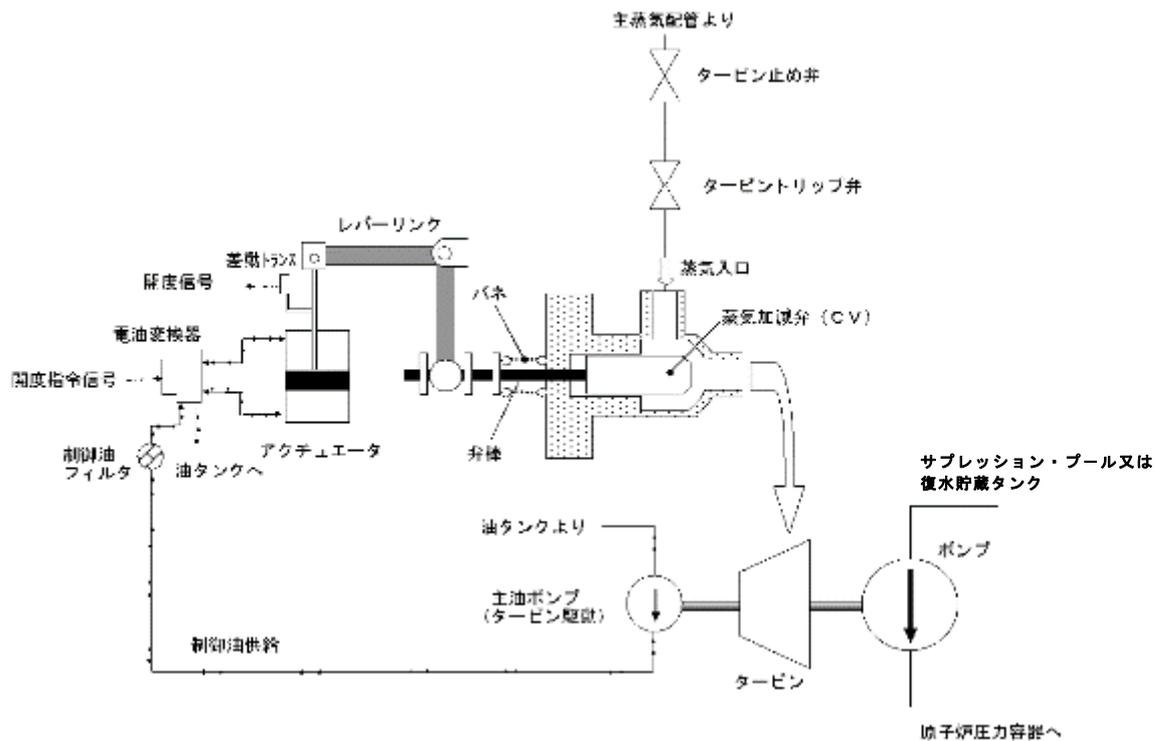
45-8 原子炉隔離時冷却系蒸気加減弁（H0弁）に関する説明書

原子炉隔離時冷却系蒸気加減弁の動作原理

原子炉隔離時冷却系蒸気加減弁廻り制御油系の設備概要を第45-8-1図に示す。

原子炉隔離時冷却系蒸気加減弁は、制御装置からの開度指令信号を受けて、油圧制御により開度調整され、原子炉圧力、タービン入口蒸気圧力に関わりなく、ポンプ流量が所定の流量となるようにタービン回転数を制御する役割を担う。

蒸気加減弁廻り制御油系の系統概要を下図に示す。蒸気加減弁の弁棒がレバーリンク機構を介して、油圧式アクチュエータに接続されており、開度指令信号が電油変換器を介して油圧式アクチュエータを動作させることで、蒸気加減弁を開閉動作させる。



第 45-8-1 図 原子炉隔離時冷却系蒸気加減弁廻り制御油系設備概要

蒸気加減弁の電源喪失時の挙動

油圧式アクチュエータの作動油は、タービン軸直結の主油ポンプから供給されるため、電源喪失した場合においても油圧が喪失することはない。なお、タービンが回転しておらず、油圧がかかっていない場合には弁棒に取り付けられたバネにより、蒸気加減弁は全開状態となる。また、電油変換器内にもバネが内蔵されており、開度指令信号断の場合、蒸気加減弁の開方向に油圧がかかる構造となっている。

したがって、電源喪失時は蒸気加減弁が全開状態となり、蒸気加減弁によるタービン回転数の制御は不可能となる。このため、原子炉隔離時冷却系の現場手動起動操作では、可搬型回転計にてタービン回転数を確認するとともに、原子炉隔離時冷却系トリップ／スロットル弁を調整開とすることで、タービン回転数の調整を行うことが可能である。

45-9 ECCSポンプの高温耐性評価について

SBO時におけるECCSポンプ等の継続運転への影響評価について

1. 原子炉隔離時冷却系ポンプの継続運転への影響評価

(1) サプレッション・プール水温上昇時のNPSH評価

原子炉隔離時冷却系ポンプについては、過去、サプレッション・チェンバのプール水温 100℃、150℃、200℃におけるNPSH評価を行っており、いずれのケースも必要NPSHに対し、有効NPSHが上回ることを確認している（第45-9-1表のとおり）。

第45-9-1表 原子炉隔離時冷却系ポンプNPSH評価

S/P 水温 [℃]	100	150	200
必要NPSH [m]	5.8	5.8	5.8
有効NPSH [m]	6.41	6.46	6.53

(2) 高温耐性

原子炉隔離時冷却系ポンプについては、過去、高温耐性評価を行っており、サプレッション・チェンバのプール水温度 116℃まで送水継続可能と評価している。また、原子炉隔離時冷却系ポンプ室及び中央制御室の室温上昇によって、原子炉隔離時冷却系の8時間継続運転は阻害されない（第45-9-2表のとおり）。

第 45-9-2 表 原子炉隔離時冷却系ポンプ高温耐性評価

評価項目	影響概要	評価
サプレッション・チェンバのプール水温度上昇	潤滑油系統 潤滑油冷却器はポンプ吐出水により冷却することから、サプレッション・チェンバのプール水温度上昇に伴い、軸受機能が潤滑油温度上昇の影響を受ける可能性がある。	サプレッション・チェンバのプール水温度上昇による原子炉隔離時冷却系の 8 時間運転継続への影響はない。 原子炉隔離時冷却系ポンプの第一水源であるサプレッション・チェンバのプール水温度は、事象発生後 8 時間で約 100℃となる。ポンプの潤滑油は、ポンプ吐出水で冷却する潤滑油冷却器により冷却することから、潤滑油温度もサプレッション・チェンバのプール水温度とともに上昇し、サプレッション・チェンバのプール水温度より約 6℃高い状態となるが、潤滑油の許容温度である 120℃未満であるため、軸受の冷却が阻害されることはない。
	復水器 サプレッション・チェンバのプール水温度約 98℃にて機能停止に至る可能性がある。	原子炉隔離時冷却系ポンプの運転継続に直接影響することはない。 タービンランド部からの蒸気の微少漏えいにより室内環境が悪化するが、制御系は原子炉隔離時冷却系ポンプとは別区画に設置しており、運転継続に影響することはない。なお、現場での運転継続に係る操作については影響が懸念されることから、現場操作による運転継続には期待していない。
	ガバナ制御 制御油の温度上昇に伴い、粘性低下が速度制御に影響を及ぼす可能性がある。	原子炉隔離時冷却系ポンプの運転継続に影響はない。 制御油の粘性低下により制御器からの指示信号と実速度に差異が生じる可能性があるが、差は極わずかであること及び速度制御は実際のポンプ吐出量によって決定されることから、ガバナ機能は維持される。
サプレッション・チェンバ圧力上昇	原子炉隔離時冷却系タービン保護のため、サプレッション・チェンバ圧力 0.172MPa[gage]にて、原子炉隔離時冷却系タービン排気圧高トリップインターロックが動作し、原子炉隔離時冷却系の運転が停止する可能性が考えられる。	サプレッション・チェンバ圧力上昇によって原子炉隔離時冷却系の 8 時間継続運転は阻害されない。 全交流動力電源喪失（長期 T B）時のサプレッション・チェンバ圧力を評価した結果、事象発生から 8 時間後の圧力は約 0.07MPa[gage]であり、原子炉隔離時冷却系タービン排気圧高トリップインターロック設定圧力を下回る。
原子炉隔離時冷却系ポンプ室温度上昇	原子炉隔離時冷却系のポンプ、電気制御系統、弁、タービン等の設計で想定している環境の最高温度は 66℃を想定している。全交流動力電源喪失時は換気空調系が停止しているため、原子炉隔離時冷却系ポンプ室温が 66℃を超える可能性が考えられる。	原子炉隔離時冷却系ポンプ室温度上昇によって原子炉隔離時冷却系の 8 時間継続運転は阻害されない。 全交流動力電源喪失（長期 T B）時の原子炉隔離時冷却系ポンプ室温度を評価した結果、事象発生から 8 時間後の室温は約 63.6℃（初期温度 40℃）であり、原子炉隔離時冷却系の設計で想定している 66℃を下回る。
中央制御室温度上昇	中央制御室の環境条件として想定している最高温度は 40℃である。全交流動力電源喪失時は換気空調系が停止するため、中央制御室温度が最高温度を超える可能性が考えられる。	中央制御室温度上昇によって原子炉隔離時冷却系の 8 時間継続運転は阻害されない。全交流動力電源喪失（長期 T B）時の中央制御室温度を評価した結果、事象発生から 8 時間後の室温は約 37.3℃であり、制御盤の設計で想定している環境の最高温度 40℃を下回る。

2. 常設高圧代替注水系ポンプの継続運転への影響評価

(1) サプレッション・チェンバのプール水温上昇時のN P S H評価

常設高圧代替注水系ポンプについては、系統の詳細設計中であり、N P S H評価結果は得られていないが、類似システムである原子炉隔離時冷却系ポンプと比較評価し、N P S H評価条件である静水頭（S/P LWL～ポンプ吸込みレベル）及び配管設計が類似となり、静水頭及び配管圧損に大きな差異が生じないことから、サプレッション・チェンバのプール水温上昇時においても、原子炉隔離時冷却系ポンプ同様、必要N P S Hに対し有効N P S Hが上回ると評価する。

(2) 高温耐性

常設高圧代替注水系ポンプは、120℃の高温耐性を有する設計である。また、構造上、軸封部が露出せず、内包水によりメカニカルシールを冷却し、軸受を潤滑する構造であることから、サプレッション・チェンバのプール水温上昇時への高温耐性を有すると評価する。

(3) 最低駆動蒸気圧力

常設高圧代替注水系ポンプは、原子炉隔離時冷却系ポンプと同様、主蒸気の一部を駆動蒸気としてタービンを駆動し、蒸気タービンの構造及び制御並びに容量等も類似であることから、原子炉隔離時冷却系ポンプ同様おおむね蒸気圧力 1MPa 程度まで駆動可能と考えられる（詳細評価には背圧や原子炉圧力等も考慮した総合的な評価が必要である）。

3. E C C S ポンプの継続運転への影響評価

(1) サプレッション・チェンバのプール水温上昇時のN P S H評価

ECCSポンプについては、過去、サブプレッション・チェンバのプール水温 100℃におけるNPSH評価を行い、いずれのケースも必要NPSHに対し、有効NPSHが上回ることを確認している（第 45-9-3 表のとおり）。

第 45-9-3 表 ECCSポンプのNPSH評価（サブプレッション・チェンバのプール水温 100℃）

ポンプ	RHR	HPCS	LPCS
必要 NPSH [m]	0.61	0.98	-0.18
有効 NPSH [m]	5.82	5.89	6.01

(2) 高温耐性

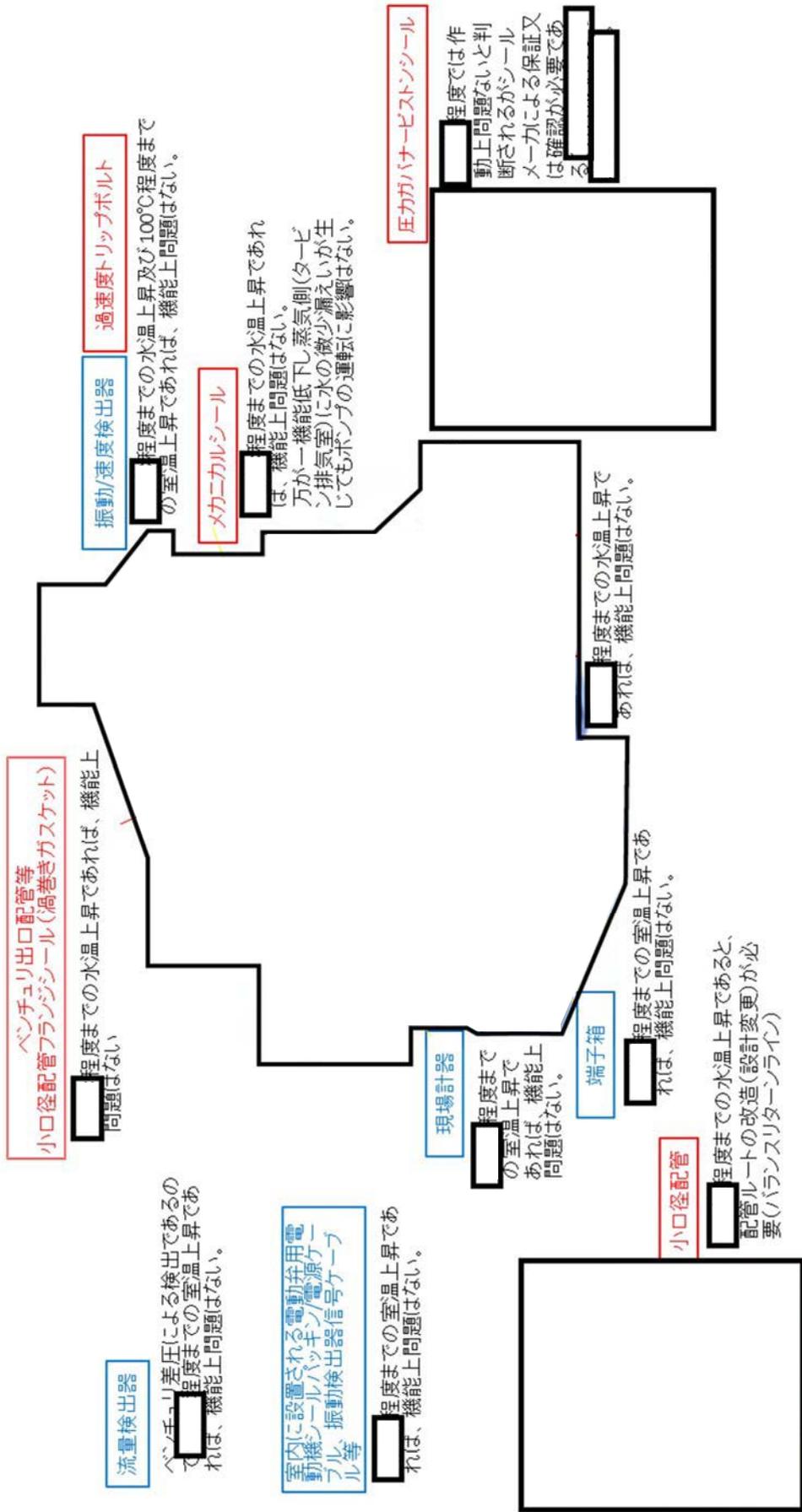
ECCSポンプは、下表に示す最高使用温度で設計されており、サブプレッション・チェンバのプール水温上昇時の高温耐性を有する設計である。なお、HPCSポンプ及びLPCSポンプについては、有効性評価で確認している温度が吸込み配管で 148℃であることも検討の上、必要により対策を講じることとする（第 45-9-4 表のとおり）。

第 45-9-4 表 ECCSポンプの最高使用温度

最高使用温度		RHR	HPCS	LPCS
ポンプ (既工認)	[℃]	182.2	100	100
吸込配管 (既工認)		100/174	100	100

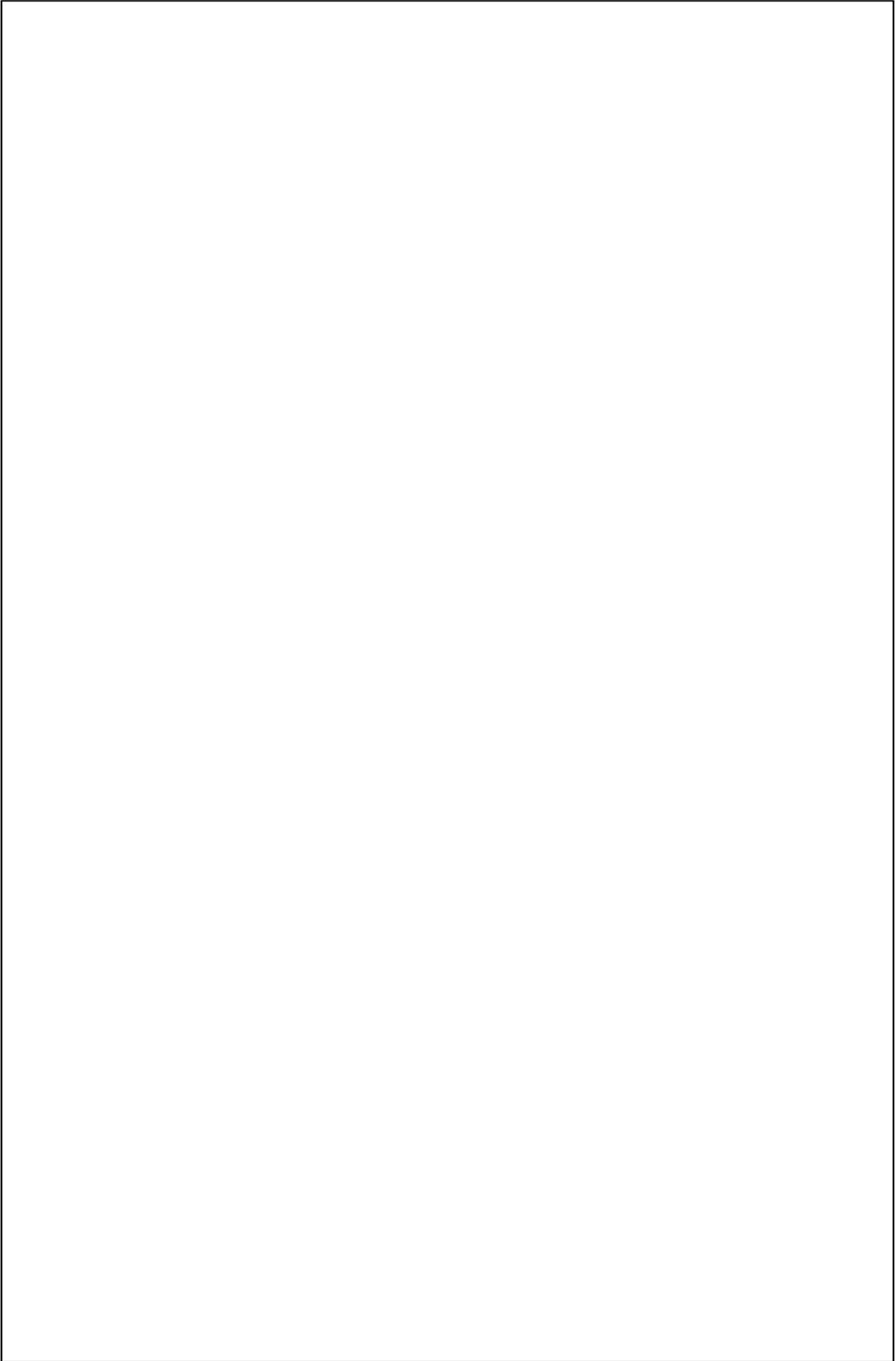
【凡例】

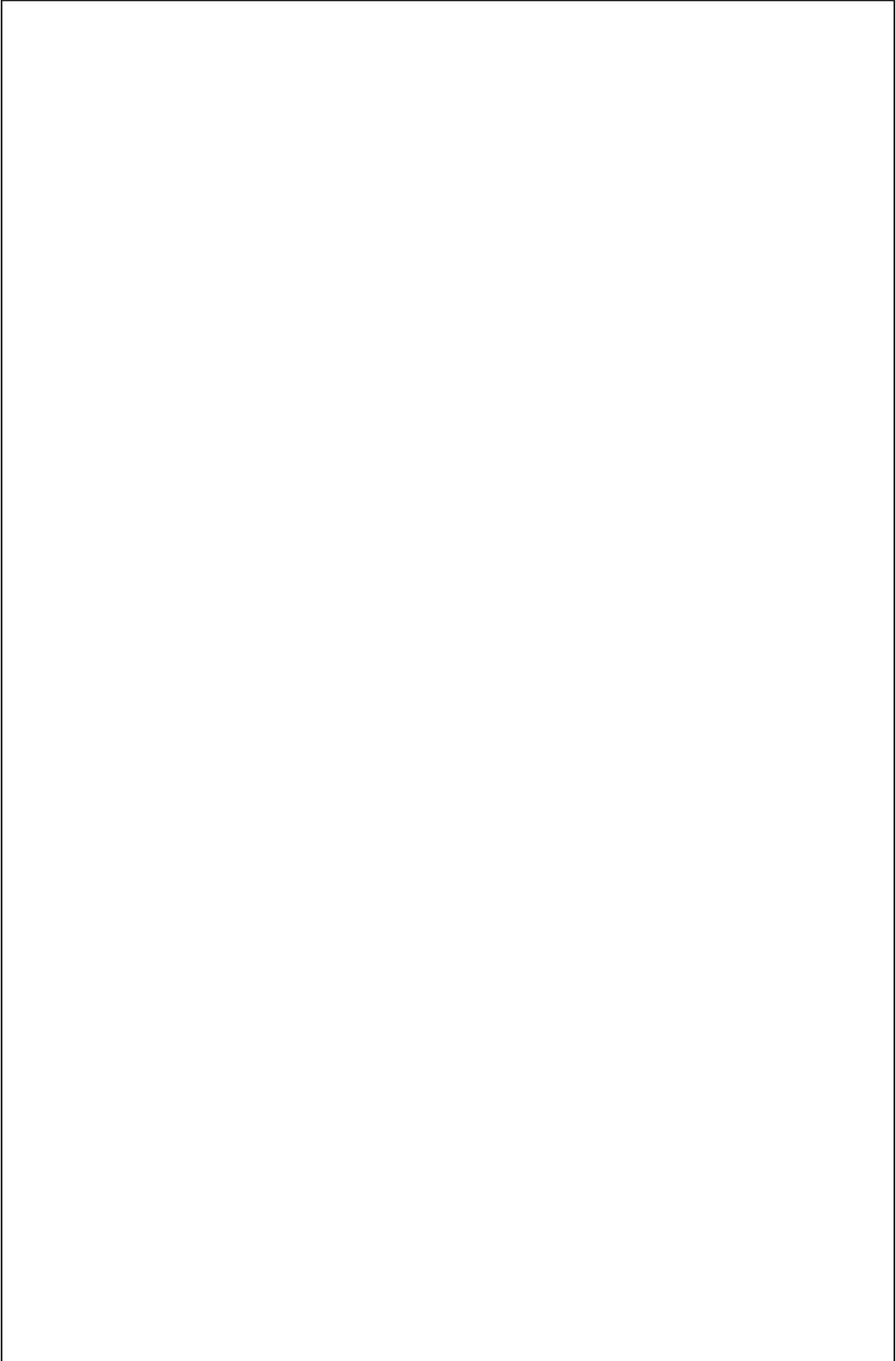
- 環境温度(室温)の上昇
- 内包流体の温度上昇

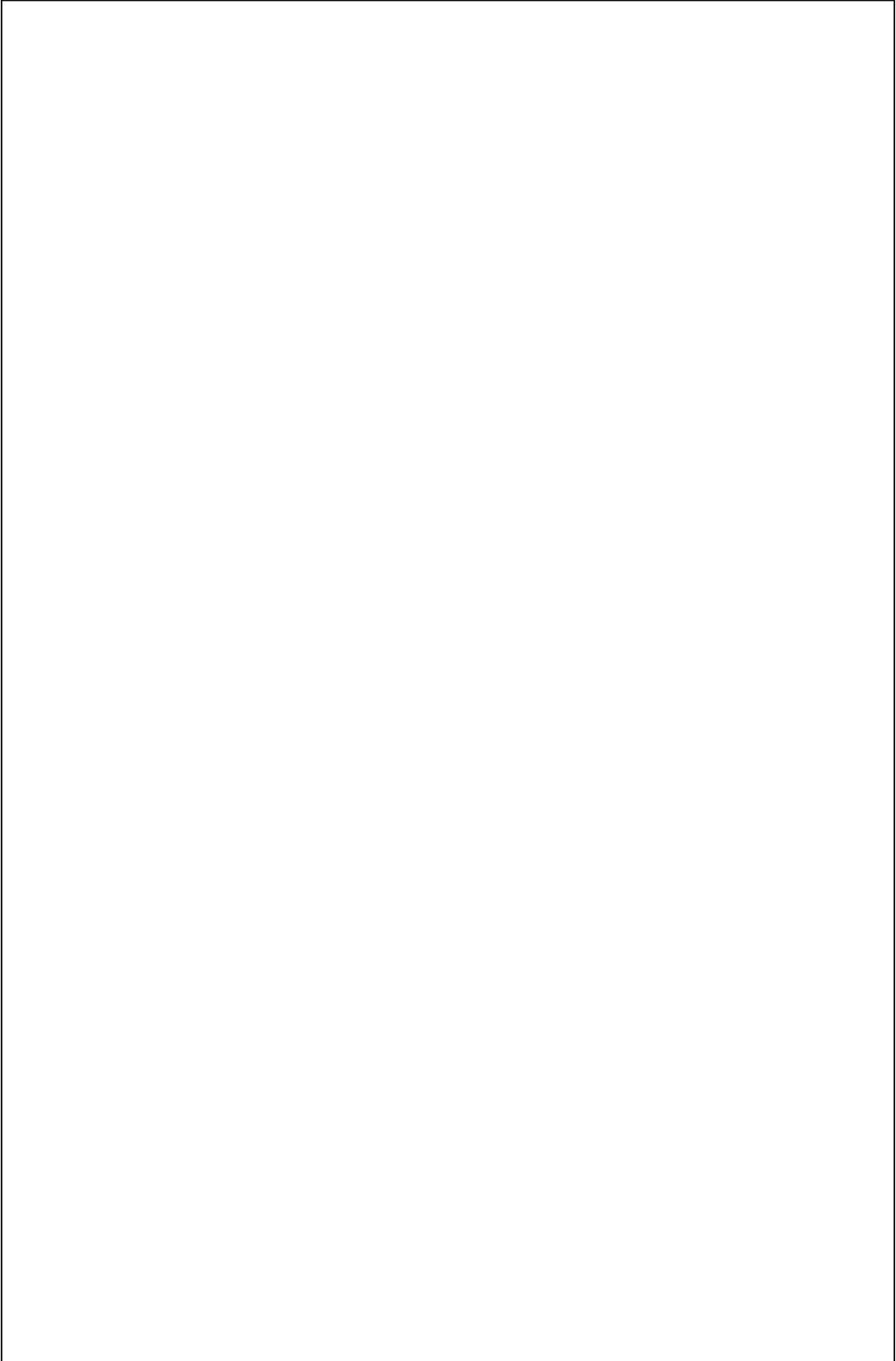


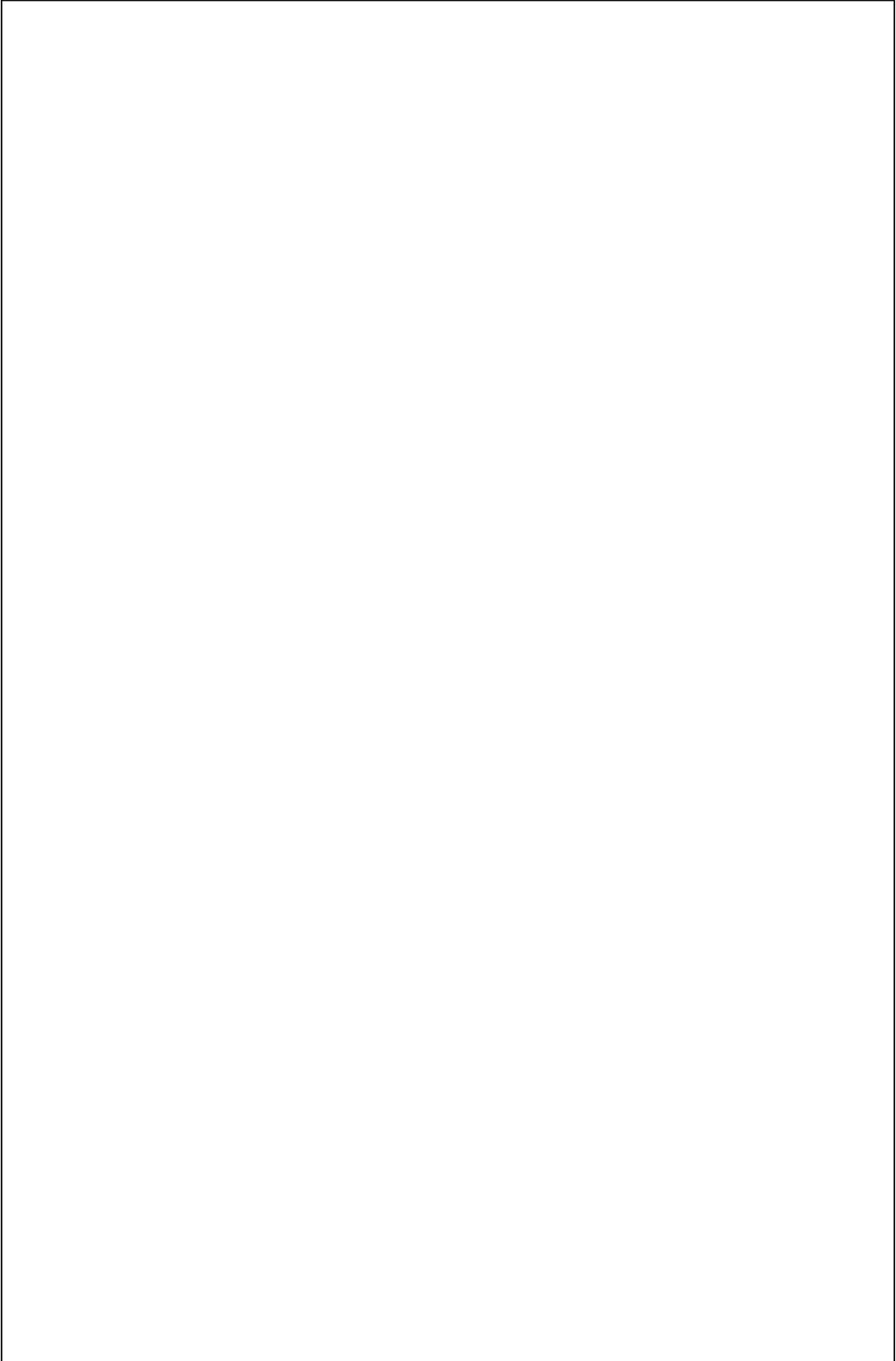
第 45-9-1 図 常設高圧代替注水系ポンプ高温耐性評価

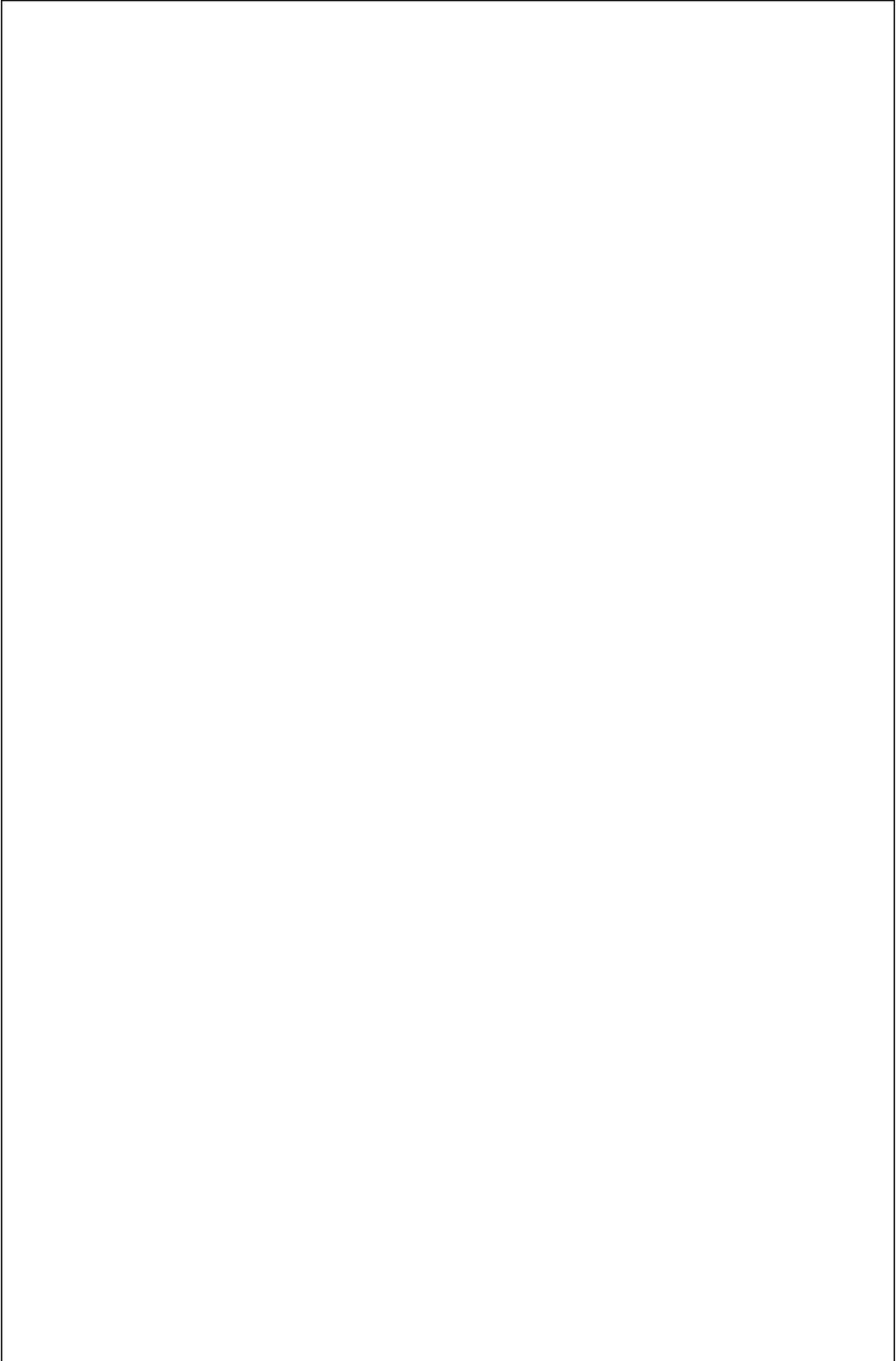
45-10 S A バウンダリ系統図 (参考図)

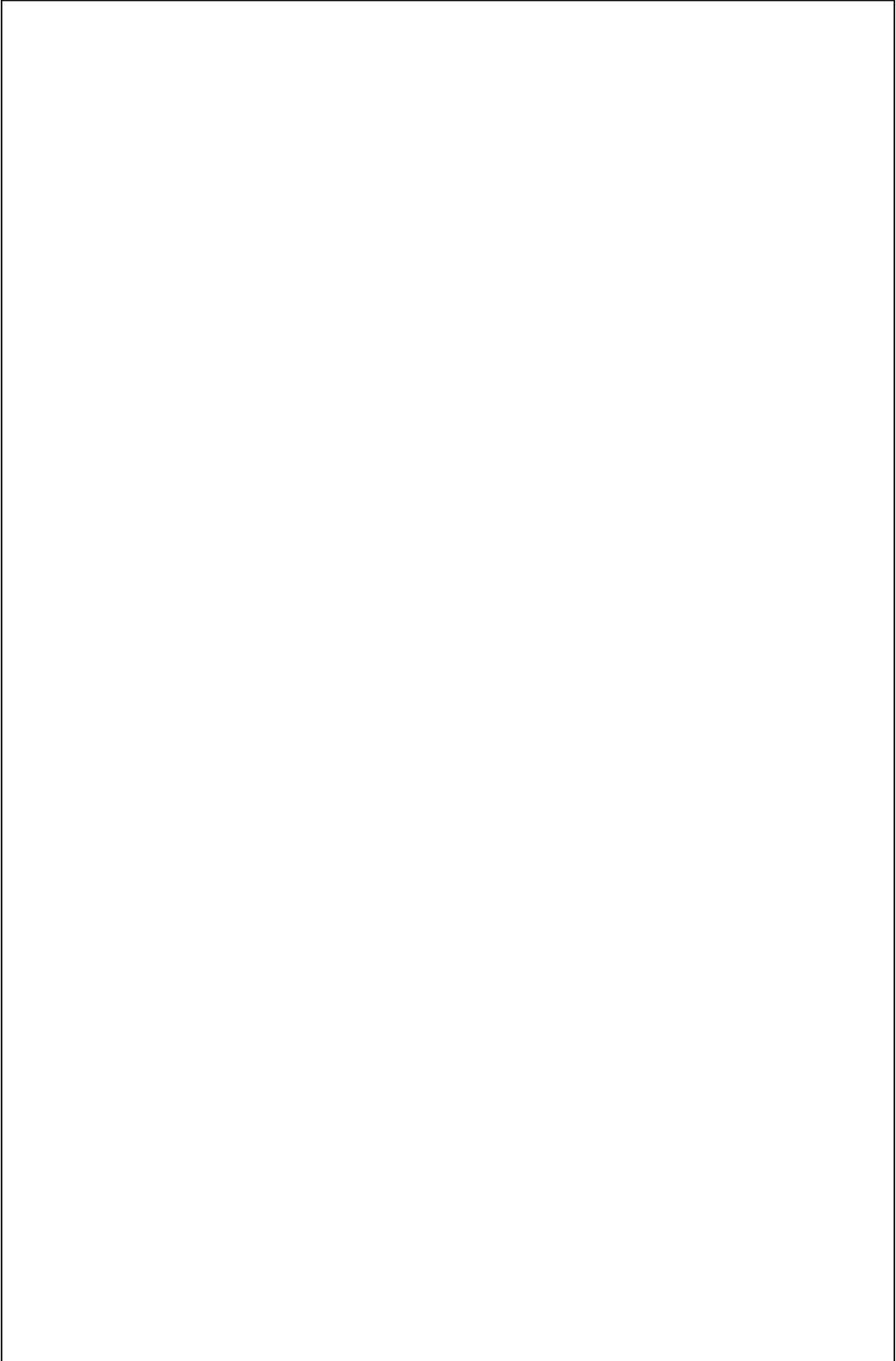


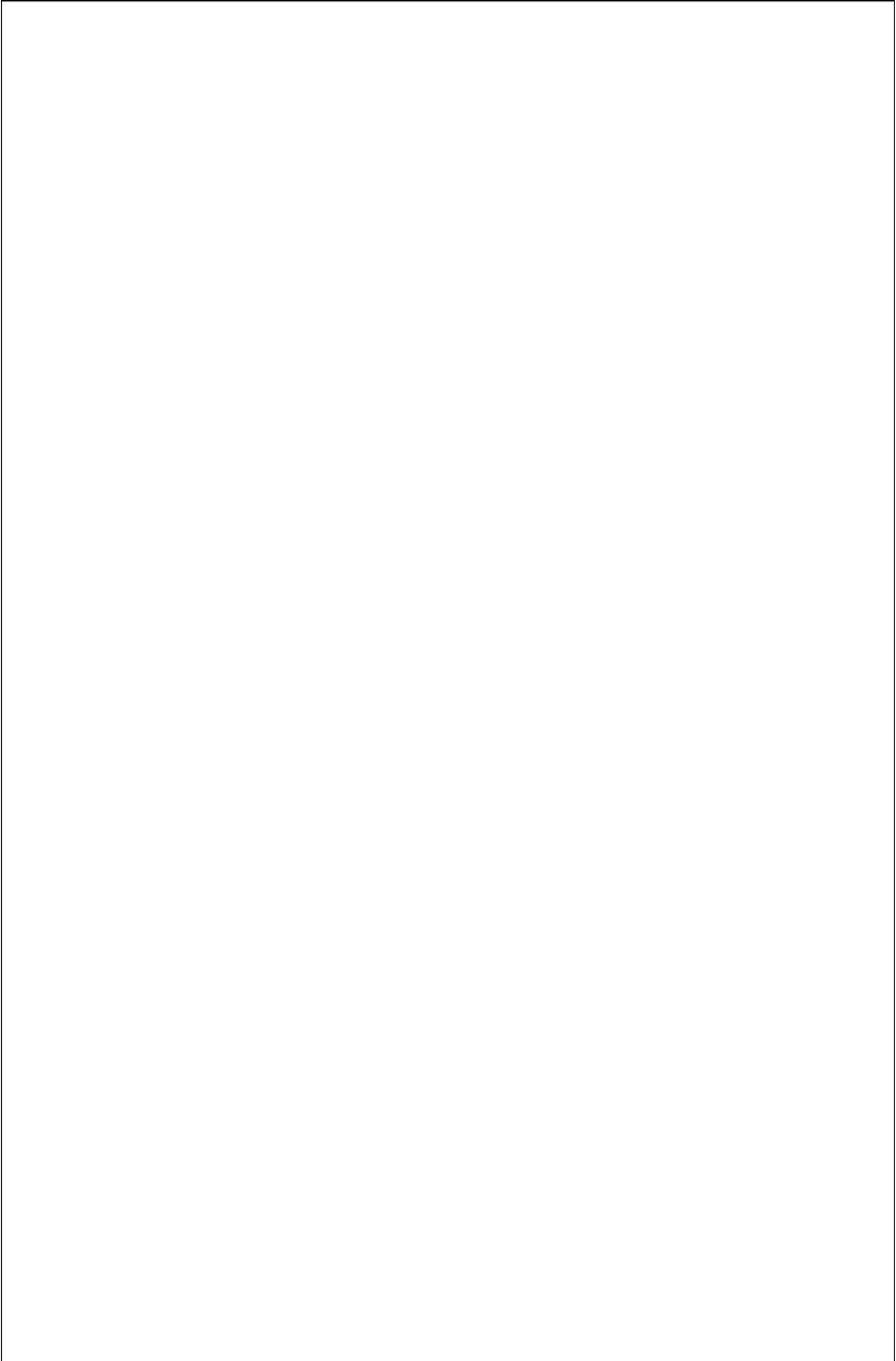


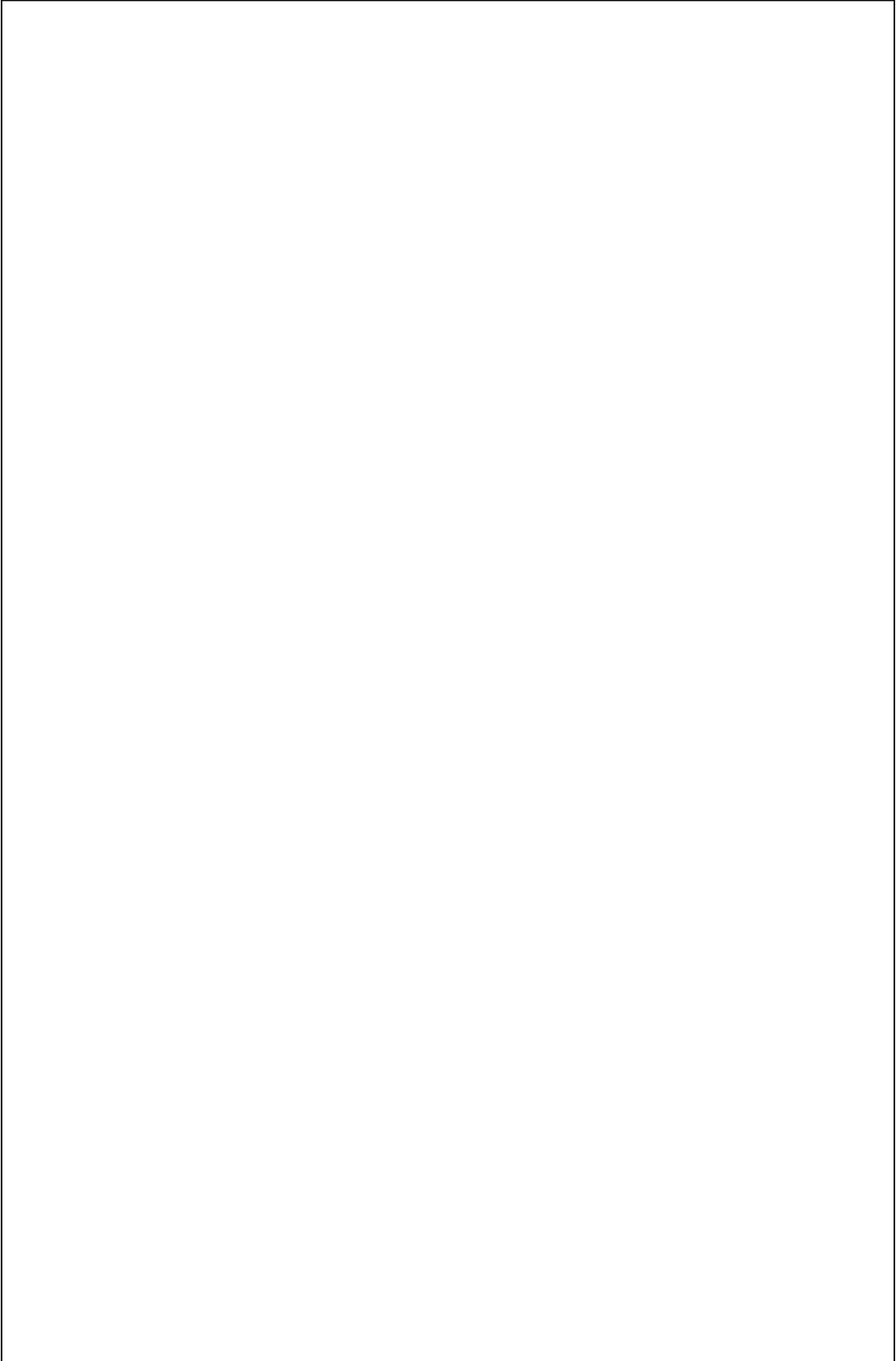


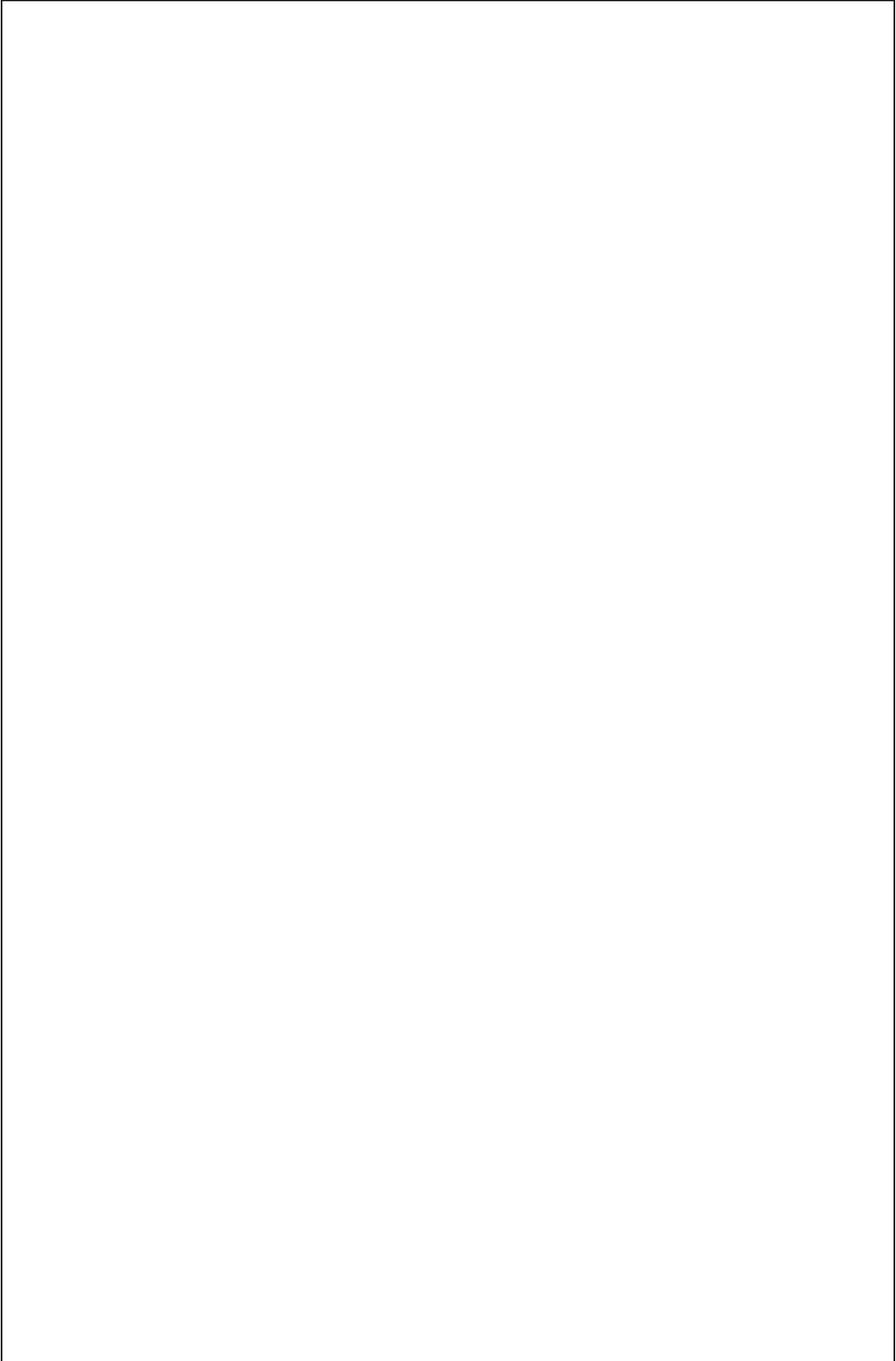


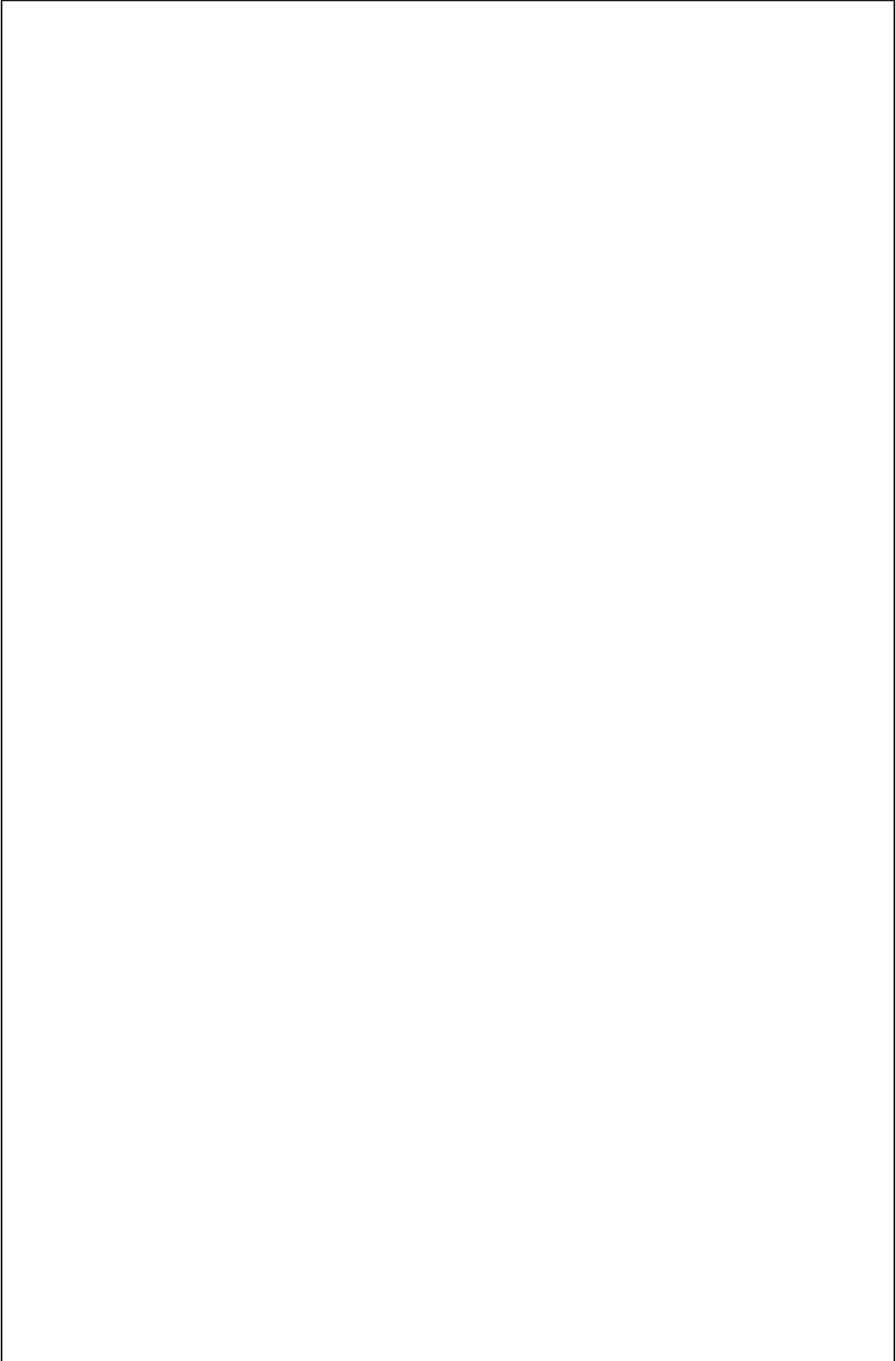












46-1 SA設備基準適合性 一覽表

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		逃がし安全弁 (自動減圧機能)		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉格納容器内	A
			海水	(海水を通水しない)	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	46-3 配置図		
		第2号	操作性	中央制御室操作		A
		関連資料	46-3 配置図			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	弁 (空気作動弁)	B	
		関連資料	46-5 試験検査			
		第4号	切替性	本来の用途として使用する		対象外
		関連資料	46-4 系統図			
		第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d
	その他 (飛散物)		その他設備		対象外	
	関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図			
	第6号	設置場所	中央制御室操作		B	
	関連資料	46-3 配置図				
	第2項	第1号	常設SAの容量	設計基準対象施設の系統及び機器の容量等が十分	B	
			関連資料	46-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備		対象外
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	防止設備 - 対象外 (共通要因の考慮対象設備なし)	対象外
サポート系故障			対象 (サポート系有り) - 異なる駆動源又は冷却源	B a		
関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図					

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		逃がし安全弁 (逃がし弁機能)		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉格納容器内	A
			海水		(海水を通水しない)	対象外
			周辺機器等からの悪影響		(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害		(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料		46-3 配置図	
		第2号	操作性		中央制御室操作	A
		関連資料		46-3 配置図		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		弁 (空気作動弁)	B
		関連資料		46-5 試験検査		
		第4号	切替性		本来の用途として使用する	対象外
		関連資料		46-4 系統図		
		第5号	悪影響防止	系統設計		D B施設と同じ系統構成
	その他 (飛散物)				その他設備	対象外
	関連資料			46-3 配置図, 46-4 系統図		
	第6号	設置場所		中央制御室操作	B	
	関連資料		46-3 配置図			
	第2項	第1号	常設SAの容量		設計基準対象施設の系統及び機器の容量等が十分	B
			関連資料		—	
		第2号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
		関連資料		—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災		防止設備 - 対象外 (共通要因の考慮対象設備なし)
サポート系故障					対象 (サポート系有り) - 異なる駆動源又は冷却源	B a
関連資料			46-3 配置図, 46-4 系統図			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		自動減圧機能用アキュムレータ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉格納容器内	A
			海水	(海水を通水しない)	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	46-3 配置図		
		第2号	操作性	操作不要	対象外	
		関連資料	—			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	容器 (タンク類)	C	
		関連資料	46-5 試験検査			
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
	関連資料	46-4 系統図				
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d	
			その他 (飛散物)	その他設備	対象外	
		関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図			
	第6号	設置場所	操作不要	対象外		
	関連資料	—				
	第2項	第1号	常設SAの容量	設計基準対象施設の系統及び機器の容量等が十分	B	
			関連資料	46-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	(共用しない設備)	対象外	
			関連資料	—		
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	防止設備 - 対象外 (共通要因の考慮対象設備なし)	対象外	
			サポート系故障	サポート系なし	対象外	
	関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図				

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		過渡時自動減圧機能		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件・環境圧力・湿度 /屋外の天候/放射線/ 荷重	原子炉建屋原子炉棟内 原子炉建屋の原子炉棟外及びその他の建屋内	B, C	
			海水	(海水を通水しない)	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—	
			関連資料	46-3 配置図		
		第2号	操作性	(操作不要)	対象外	
		関連資料	—			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	計測制御設備	J	
		関連資料	46-5 試験検査			
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
		関連資料	46-4 系統図			
		第5号	悪影響防止	系統設計	その他	A e
	その他 (飛散物)			対象外	対象外	
	関連資料		46-11 過渡時自動減圧機能について 46-12 過渡時自動減圧機能に関する健全性について			
	第6号	設置場所	(操作不要)	対象外		
	関連資料	46-4 系統図				
	第2項	第1号	常設SAの容量	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの	A	
			関連資料	46-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	(共用しない設備)	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
			サポート系故障		別の手段	B b
	関連資料		46-11 過渡時自動減圧機能について 46-12 過渡時自動減圧機能に関する健全性について			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		自動減圧系の起動阻止スイッチ		類型化区分	
第43条	第1項	第1号	環境条件・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉建屋の原子炉棟外及びその他の建屋内	C
			海水	海水を通水しない	対象外
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害	(電磁波により機能が損なわれない)	—
			関連資料	46-3 配置図	
		第2号	操作性	中央制御室からの操作	A
		関連資料	—		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・ 外部入力)	計測制御設備	J
		関連資料	46-5 試験検査		
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外
	関連資料	—			
	第5号	悪影響防止	系統設計	DB施設と同じ系統構成	A d
		その他 (飛散物)	その他設備	対象外	
		関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図		
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B	
	関連資料	46-3 配置図			
	第2項	第1号	常設SAの容量	設計基準対象施設の系統及び機器を使用するもの 必要な容量等に対して十分であるもの	B
			関連資料	—	
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外
			関連資料	—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
		サポート系故障	多様性を考慮すべきDB設備等がない	対象外	
	関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (可搬)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		逃がし安全弁用可搬型蓄電池		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度 ／屋外の天候／放射線／ 荷重	原子炉建屋の原子炉棟外及びその他の建屋内	C
			海水		(海水を通水しない)	対象外
			周辺機器等からの悪影響		(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害		(電磁波により機能は損なわれない)	—
			関連資料		46-3 配置図	
		第2号	操作性		中央制御室操作	A
		関連資料		46-3 配置図		
		第3号	試験検査(検査性, 系統構成・外部入力)		その他の電源設備	I
		関連資料		46-5 試験検査		
		第4号	切替性		切替操作が必要	A a
		関連資料		46-7 接続図		
		第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離	A b
	その他(飛散物)			対象外	対象外	
	関連資料			46-3 配置図, 46-7 接続図, 46-8 保管場所図		
	第6号	設置場所		中央制御室操作	B	
	関連資料		46-3 配置図			
	第3項	第1号	可搬SAの容量		負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備	B
			関連資料		46-6 容量設定根拠	
		第2号	可搬SAの接続性		ボルト・ネジ接続	A
			関連資料		46-7 接続図	
		第3号	異なる複数の接続箇所の確保		対象外	対象外
			関連資料		—	
		第4号	設置場所		(放射線量の高くなるおそれの少ない場所を選定)	—
			関連資料		46-3 配置図	
第5号		保管場所		屋内	A a	
		関連資料		46-8 保管場所図		
第6号		アクセスルート		屋内	A	
		関連資料		46-9 アクセスルート図		
第7号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a		
	サポート系要因		異なる駆動源	B a		
	関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (可搬)

第46条:原子炉冷却材圧カバウンダリを減圧するための設備		非常用窒素供給系高圧窒素ポンペ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	(海水を通水しない)		対象外
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)		—
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)		—
			関連資料	46-3 配置図, 46-8 保管場所図		
		第2号	操作性	工具, 設備の運搬, 設置, 弁操作, 接続操作		B b, B c, B f, B g
		関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	容器 (タンク類)		C
		関連資料	46-5 試験検査			
		第4号	代替性	本来の用途として使用する		対象外
		関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図			
		第5号	悪影響防止	系統設計	弁等の操作で系統構成	
	その他 (飛散物)		その他設備			対象外
	関連資料		46-4 系統図			
	第6号	設置場所	現場 (設置場所) で操作可能		A a	
	関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図				
	第3項	第1号	可搬SAの容量	負荷に直接接続する可搬型重大事故対処設備		B
			関連資料	46-6 容量設定根拠		
		第2号	可搬SAの接続性	専用の接続		D
			関連資料	46-7 接続図		
		第3号	異なる複数の接続箇所の確保	原子炉建屋の外から水又は電力を供給しない設備		対象外
			関連資料	46-4 系統図		
		第4号	設置場所	(放射線量が高くなるおそれが少ない設置場所を選定)		—
			関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図		
第5号		保管場所	屋内 (共通要因の考慮対象設備あり)		A a	
		関連資料	46-8 保管場所図			
第6号		アクセスルート	屋内アクセスルートの確保		A	
		関連資料	46-9 アクセスルート図			
第7号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	防止設備-対象 (代替対象DB設備有り) -屋内		A a	
	サポート系要因	(サポート系なし)			対象外	
	関連資料	46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図				

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (可搬)

第46条:原子炉冷却材圧カバウンダリを減圧するための設備		非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンペ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水		(海水を通水しない)	対象外
			周辺機器等からの悪影響		(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害		(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料		46-3 配置図, 46-8 保管場所図	
		第2号	操作性		工具, 設備の運搬, 設置, 弁操作, 接続操作	B b, B c, B f, B g
		関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		容器 (タンク類)	C
		関連資料		46-5 試験検査		
		第4号	代替性		本来の用途として使用する	対象外
		関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図		
		第5号	悪影響防止	系統設計		弁等の操作で系統構成
	その他 (飛散物)				その他設備	対象外
	関連資料			46-4 系統図		
	第6号	設置場所		現場 (設置場所) で操作可能	A a	
	関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図			
	第3項	第1号	可搬SAの容量		負荷に直接接続する可搬型重大事故等対処設備	B
			関連資料		46-6 容量設定根拠	
		第2号	可搬SAの接続性		専用の接続	D
			関連資料		46-7 接続図	
		第3号	異なる複数の接続箇所の確保		原子炉建屋の外から水又は電力を供給しない設備	対象外
			関連資料		46-4 系統図	
		第4号	設置場所		(放射線量が高くなるおそれが少ない設置場所を選定)	—
			関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図	
第5号		保管場所		屋内 (共通要因の考慮対象設備あり)	A a	
		関連資料		46-8 保管場所図		
第6号		アクセスルート		屋内アクセスルートの確保	A	
		関連資料		46-9 アクセスルート図		
第7号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災		防止設備-対象 (代替対象DB設備有り) -屋内	A a	
	サポート系要因			(サポート系なし)	対象外	
	関連資料		46-3 配置図, 46-4 系統図, 46-8 保管場所図			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		高圧炉心スプレイ系注入弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	(海水を通水しない)	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	—		
		第2号	操作性	現場操作	B f	
		関連資料	—			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	弁 (電動弁)	B	
		関連資料	—			
		第4号	切替性	本来の用途以外の用途として使用する (切替操作が不要)	A b	
	関連資料	—				
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d	
		その他 (飛散物)	その他設備	対象外		
		関連資料	—			
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所)	A a		
	関連資料	—				
	第2項	第1号	常設SAの容量	流路, その他設備	対象外	
			関連資料	—		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	(共通要因の考慮対象設備なし)	対象外
サポート系故障			(サポート系なし)	対象外		
関連資料			—			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		原子炉隔離時冷却系原子炉注入弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	(海水を通水しない)	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	—		
		第2号	操作性	現場操作	B f	
		関連資料	—			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	弁 (電動弁)	B	
		関連資料	—			
		第4号	切替性	本来の用途以外の用途として使用する (切替操作が不要)	A b	
	関連資料	—				
	第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d	
		その他 (飛散物)	その他設備	対象外		
		関連資料	—			
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所)	A a		
	関連資料	—				
	第2項	第1号	常設SAの容量	流路, その他設備	対象外	
			関連資料	—		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	(共通要因の考慮対象設備なし)	対象外
サポート系故障			(サポート系なし)	対象外		
関連資料	—					

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		低圧炉心スプレイ系注入弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水	(海水を通水しない)	対象外	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	—		
		第2号	操作性	現場操作	B f	
		関連資料	—			
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	弁 (電動弁)	B	
		関連資料	—			
		第4号	切替性	本来の用途以外の用途として使用する (切替操作が不要)	A b	
		関連資料	—			
		第5号	悪影響防止	系統設計	D B施設と同じ系統構成	A d
	その他 (飛散物)		その他設備	対象外		
	関連資料		—			
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所)	A a		
	関連資料	—				
	第2項	第1号	常設SAの容量	流路, その他設備	対象外	
			関連資料	—		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	(共通要因の考慮対象設備なし)	対象外
サポート系故障			(サポート系なし)	対象外		
関連資料	—					

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		残留熱除去系A系注入弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水		(海水を通水しない)	対象外
			周辺機器等からの悪影響		(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害		(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料		—	
		第2号	操作性		現場操作	B f
		関連資料		—		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		弁 (電動弁)	B
		関連資料		—		
		第4号	切替性		本来の用途以外の用途として使用する (切替操作が不要)	A b
	関連資料		—			
	第5号	悪影響防止	系統設計		DB施設と同じ系統構成	A d
			その他 (飛散物)		その他設備	対象外
		関連資料		—		
	第6号	設置場所		現場操作 (設置場所)	A a	
	関連資料		—			
	第2項	第1号	常設SAの容量		流路, その他設備	対象外
			関連資料		—	
		第2号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
			関連資料		—	
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災		(共通要因の考慮対象設備なし)	対象外
			サポート系故障		(サポート系なし)	対象外
	関連資料		—			

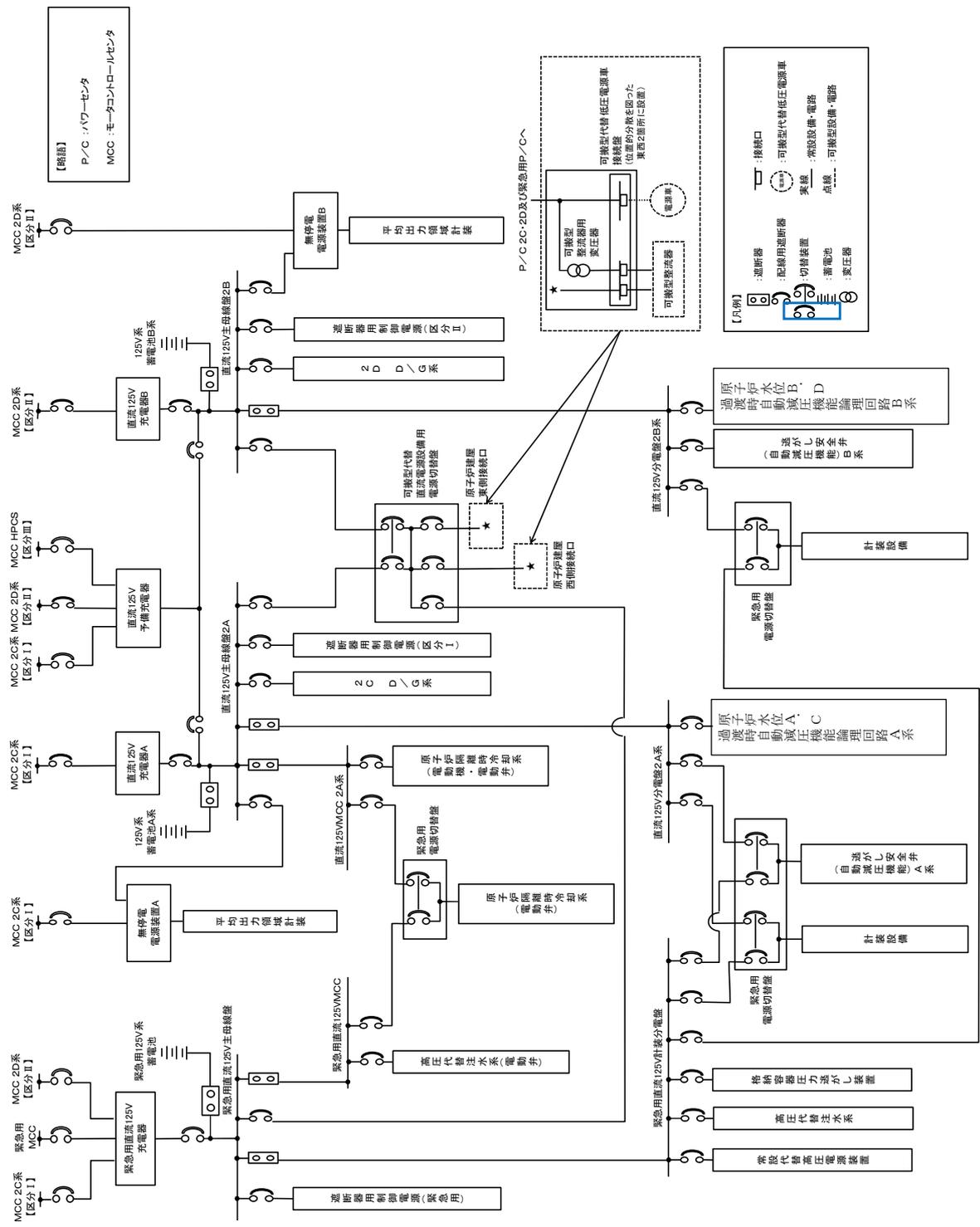
東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		残留熱除去系B系注入弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水		(海水を通水しない)	対象外
			周辺機器等からの悪影響		(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害		(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料		—	
		第2号	操作性		現場操作	B f
		関連資料		—		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		弁 (電動弁)	B
		関連資料		—		
		第4号	切替性		本来の用途以外の用途として使用する (切替操作が不要)	A b
		関連資料		—		
		第5号	悪影響防止	系統設計		DB施設と同じ系統構成
	その他 (飛散物)				その他設備	対象外
	関連資料			—		
	第6号	設置場所		現場操作 (設置場所)	A a	
	関連資料		—			
	第2項	第1号	常設SAの容量		流路, その他設備	対象外
			関連資料		—	
		第2号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
		関連資料		—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災		(共通要因の考慮対象設備なし)
サポート系故障					(サポート系なし)	対象外
関連資料			—			

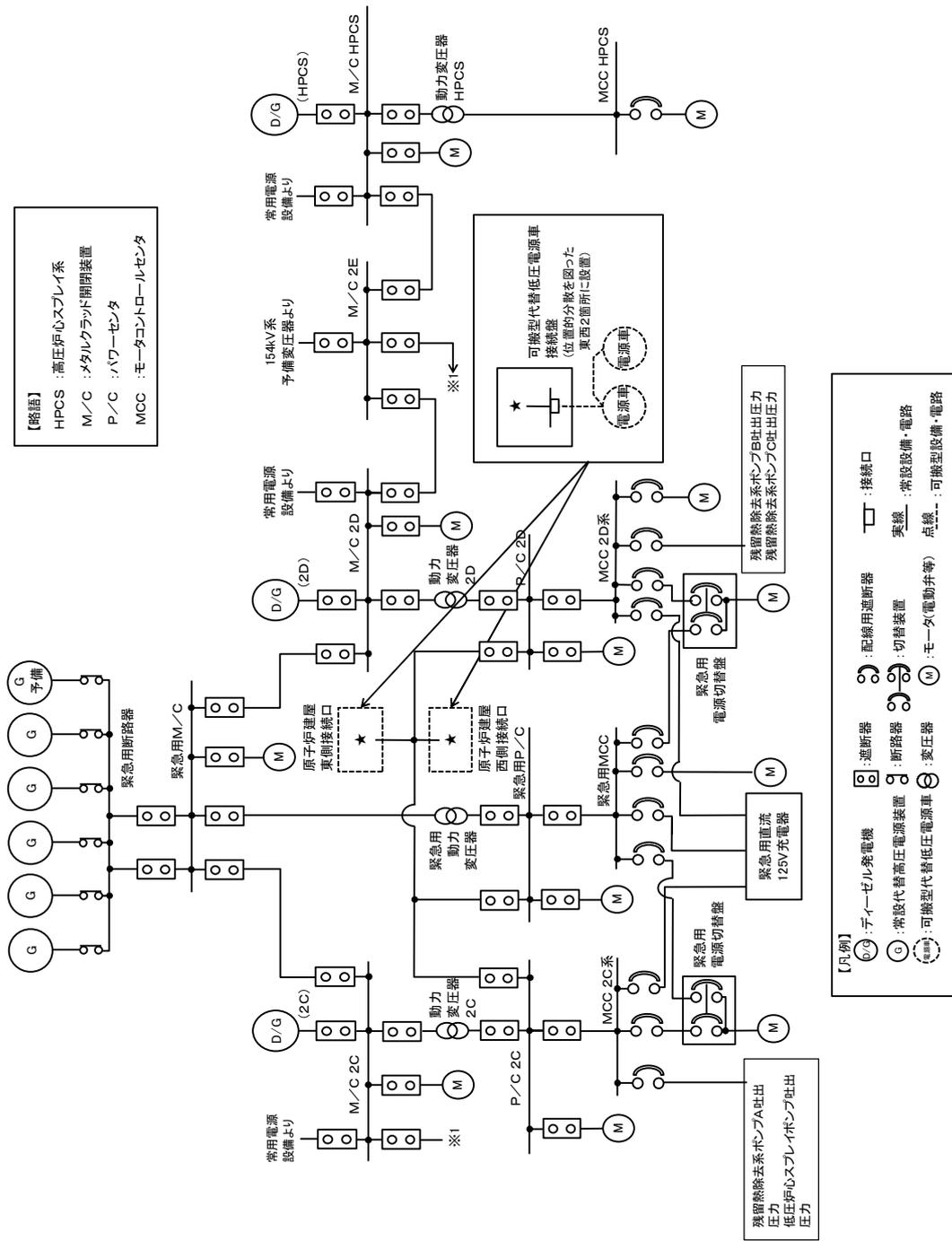
東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第46条:原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備		残留熱除去系C系注入弁		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B
			海水		(海水を通水しない)	対象外
			周辺機器等からの悪影響		(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害		(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料		—	
		第2号	操作性		現場操作	B f
		関連資料		—		
		第3号	試験検査 (検査性, 系統構成・外部入力)		弁 (電動弁)	B
		関連資料		—		
		第4号	切替性		本来の用途以外の用途として使用する (切替操作が不要)	A b
		関連資料		—		
		第5号	悪影響防止	系統設計		DB施設と同じ系統構成
	その他 (飛散物)				その他設備	対象外
	関連資料			—		
	第6号	設置場所		現場操作 (設置場所)	A a	
	関連資料		—			
	第2項	第1号	常設SAの容量		流路, その他設備	対象外
			関連資料		—	
		第2号	共用の禁止		共用しない設備	対象外
		関連資料		—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災		(共通要因の考慮対象設備なし)
サポート系故障					(サポート系なし)	対象外
関連資料			—			

46-2 单線結線図

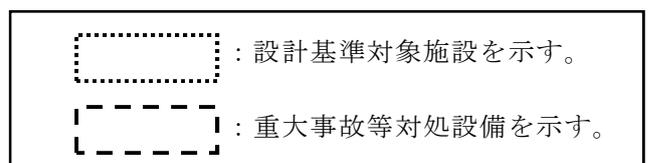


第46-2-1 図 単線結線図



第 46-2-2 図 単線結線図

46-3 配置図





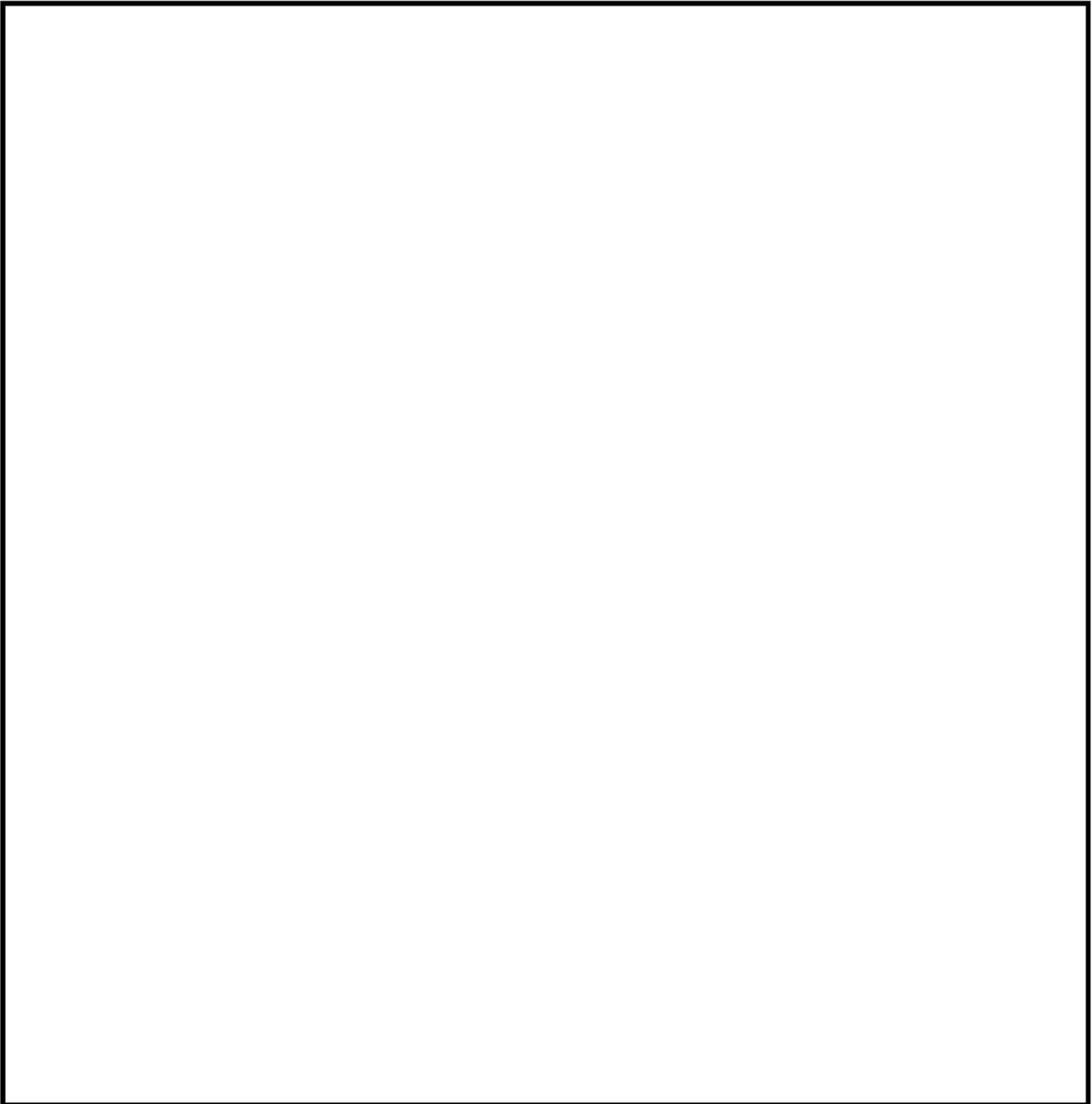
第 46-3-1 図 過渡時自動減圧機能（計器）の配置図



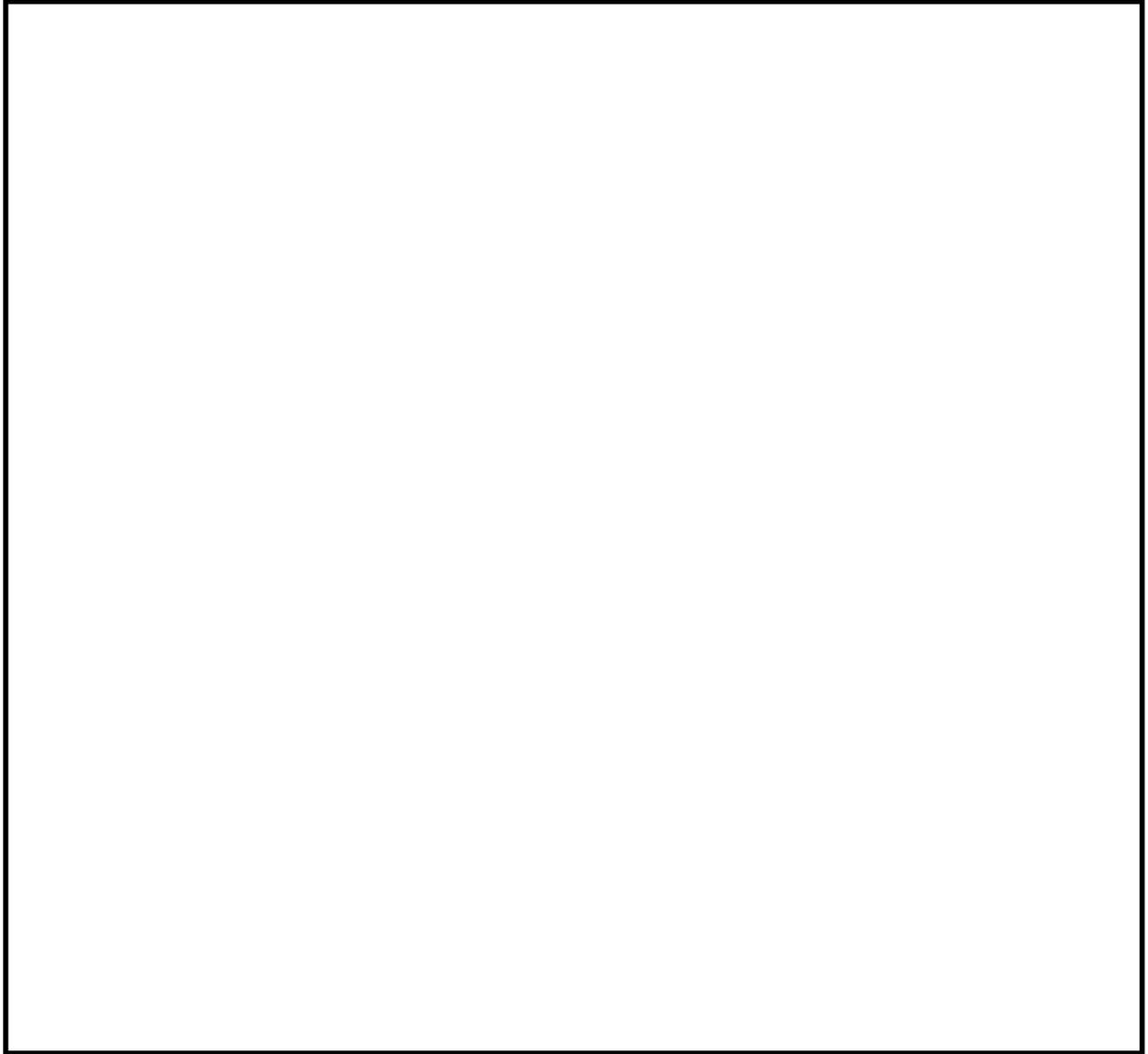
第 46-3-2 図 過渡時自動減圧機能に係る中央制御室操作盤の配置図
(原子炉建屋付属棟 3階)



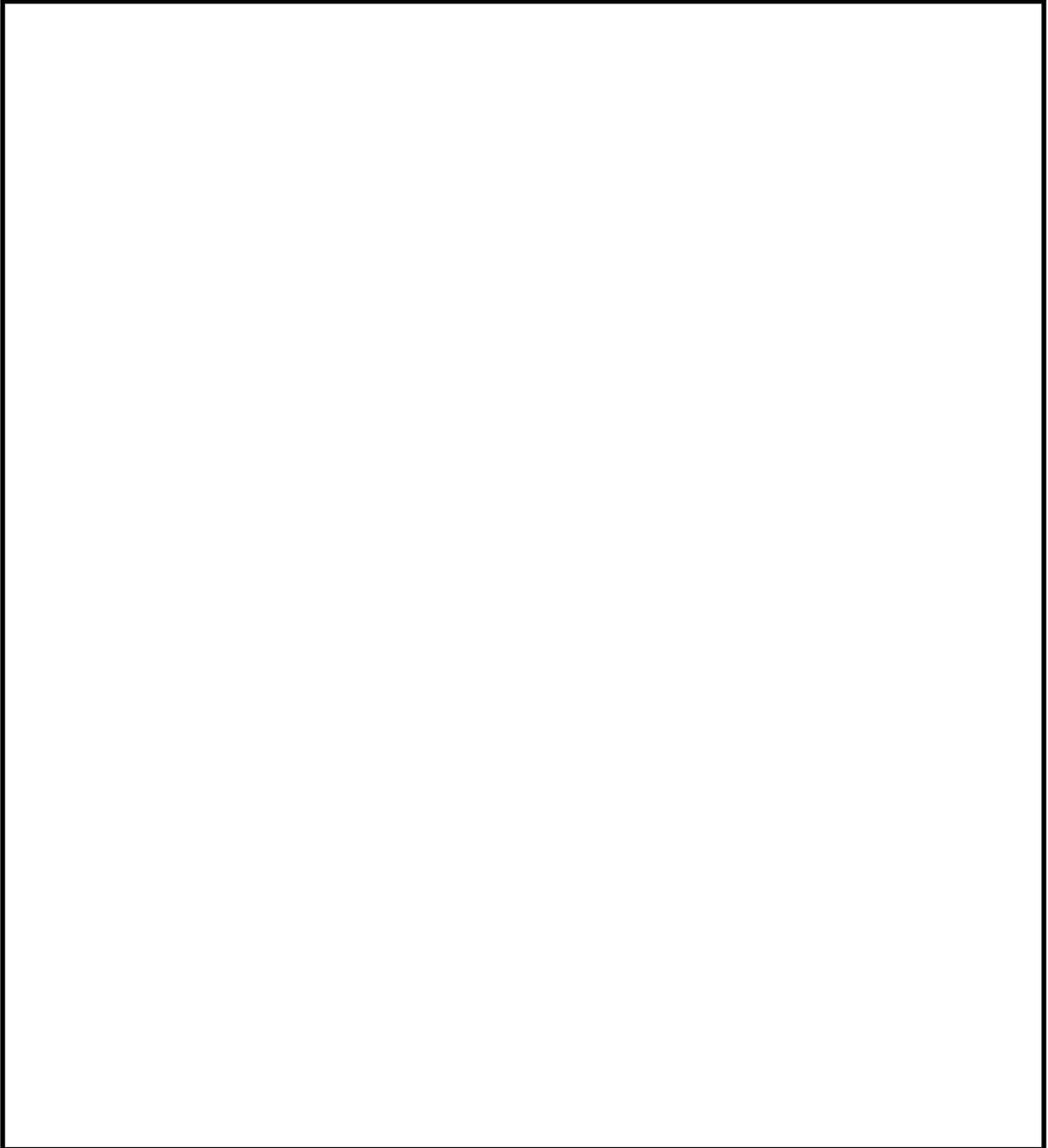
第 46-3-3 図 逃がし安全弁用可搬型蓄電池の配置図
(原子炉建屋付属棟 3階)



第 46-3-4 図 非常用高圧窒素供給系に係る機器（高圧窒素ポンプ）の配置
図
（原子炉建屋原子炉棟 3 階）



第 46-3-5 図 非常用逃がし安全弁駆動系に係る機器（高圧窒素ボンベ）の
配置図（原子炉建屋原子炉棟 1 階）



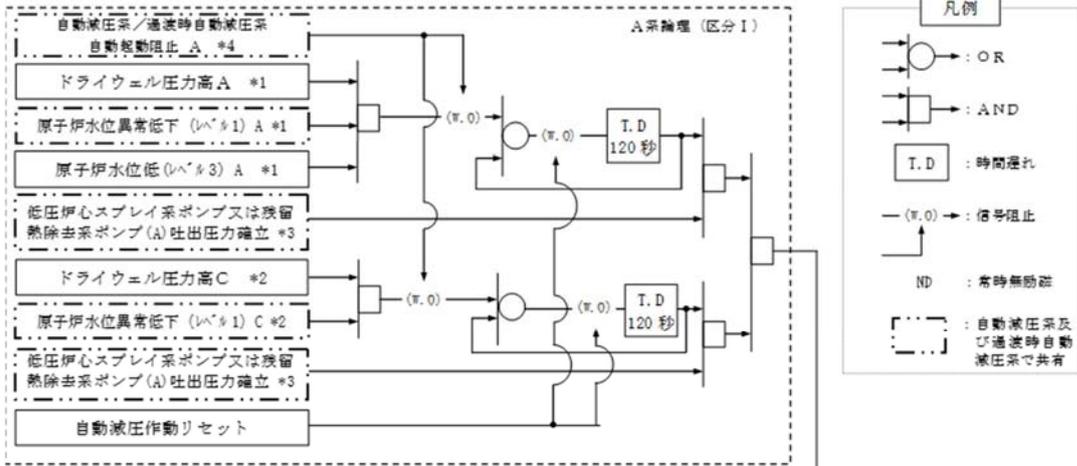
第 46-3-6 図 主蒸気系に係る機器（逃がし安全弁）の配置図
（原子炉格納容器内）



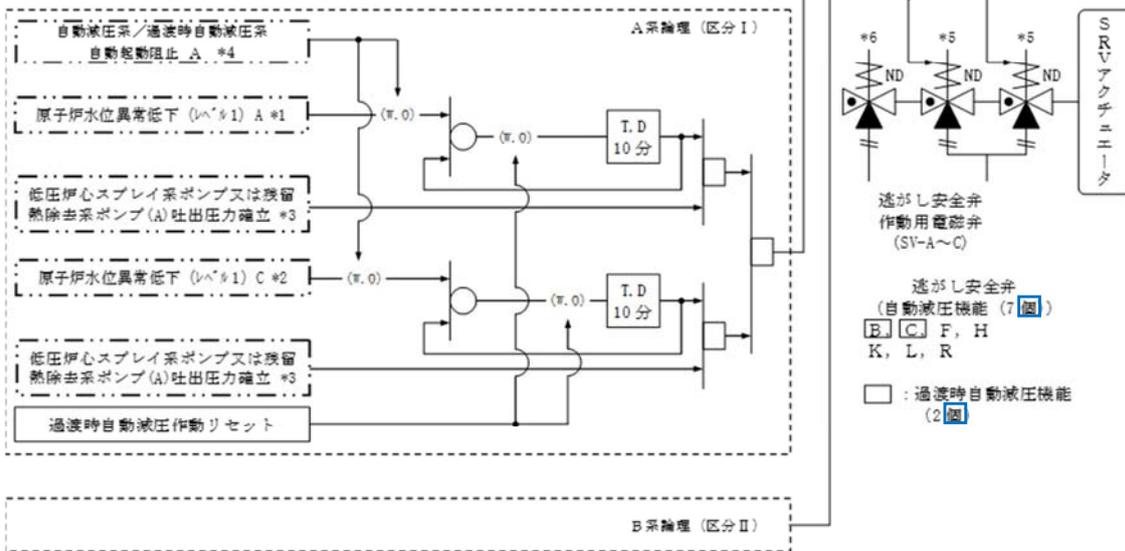
第 46-3-7 図 主蒸気系に係る機器（自動減圧機能用アキュムレータ）の
配置図（原子炉格納容器内）

46-4 系統図

自動減圧機能論理回路

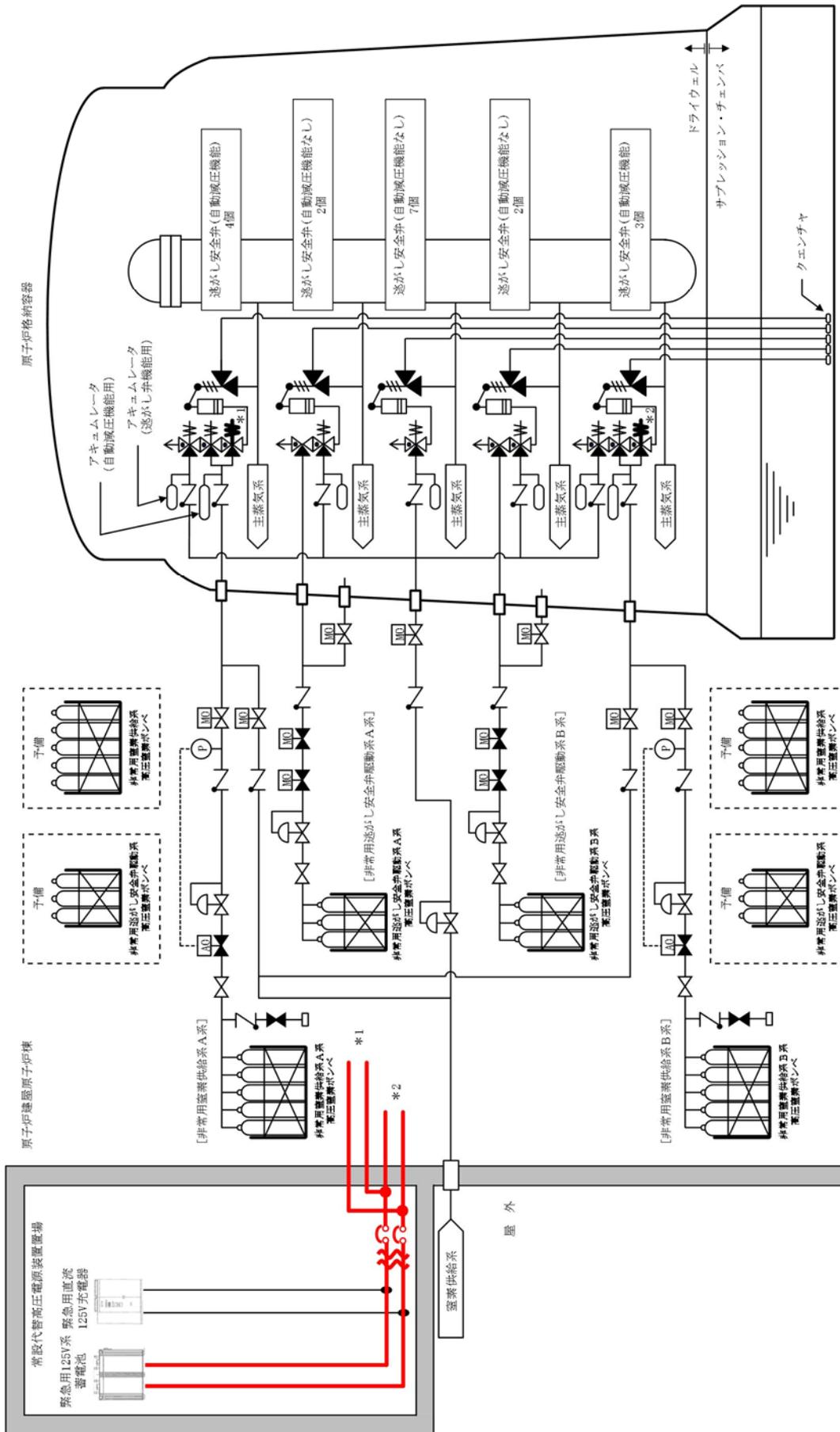


過渡時自動減圧機能論理回路

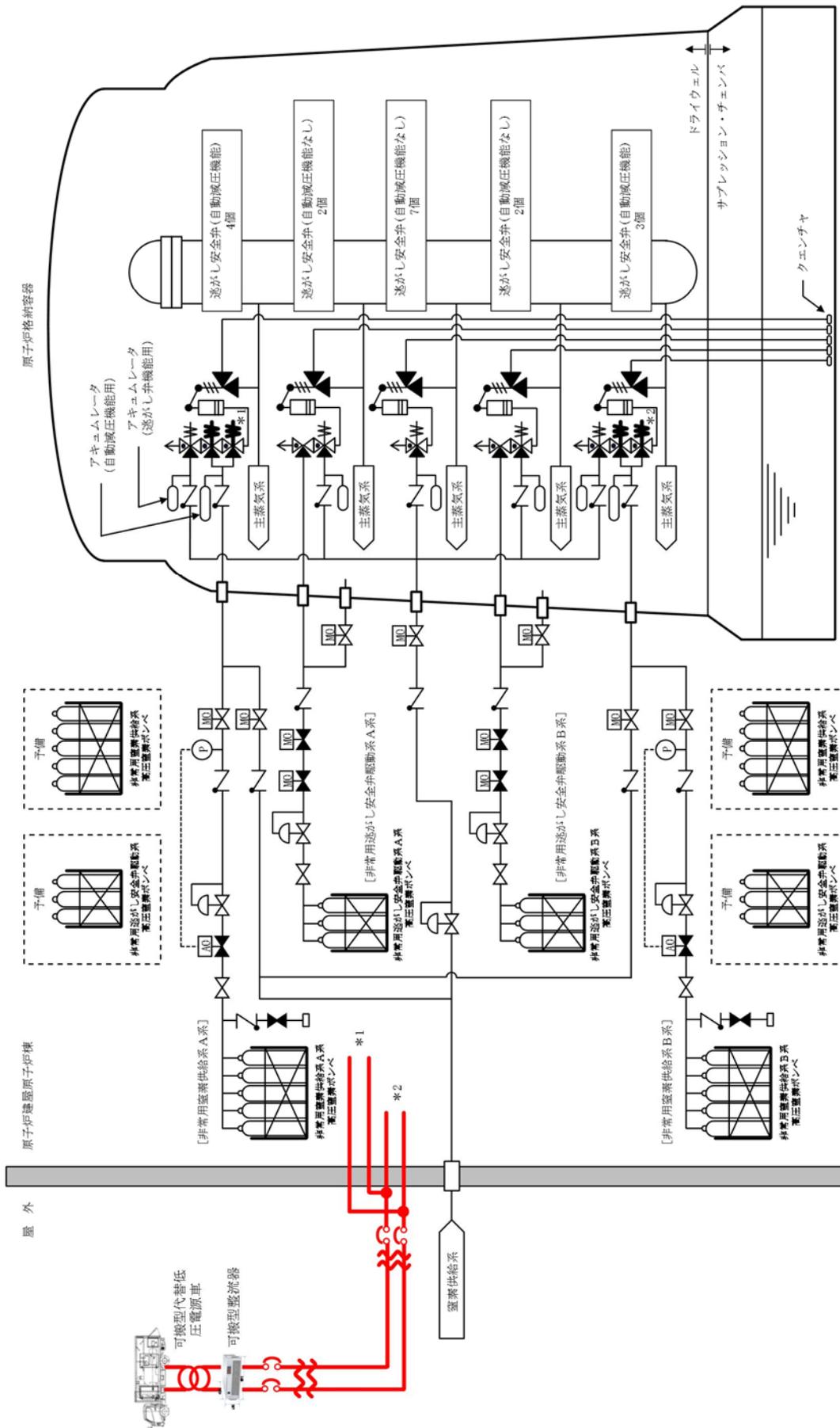


- *1 B系論理回路の場合は「A」を「B」に読み替える。
- *2 B系論理回路の場合は「C」を「D」に読み替える。
- *3 B系論理回路の場合は「低圧炉心スプレイス系ポンプスは残留熱除去系ポンプ(A)吐出圧力確立」を「残留熱除去系ポンプ(B)又は(C)吐出圧力確立」に読み替える。
- *4 当該設備については「3.1緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための設備（設置許可基準規則第44条に対する設計方針を示す章）」で示す。
- *5 自動減圧系用電磁弁
- *6 逃がし安全弁用電磁弁

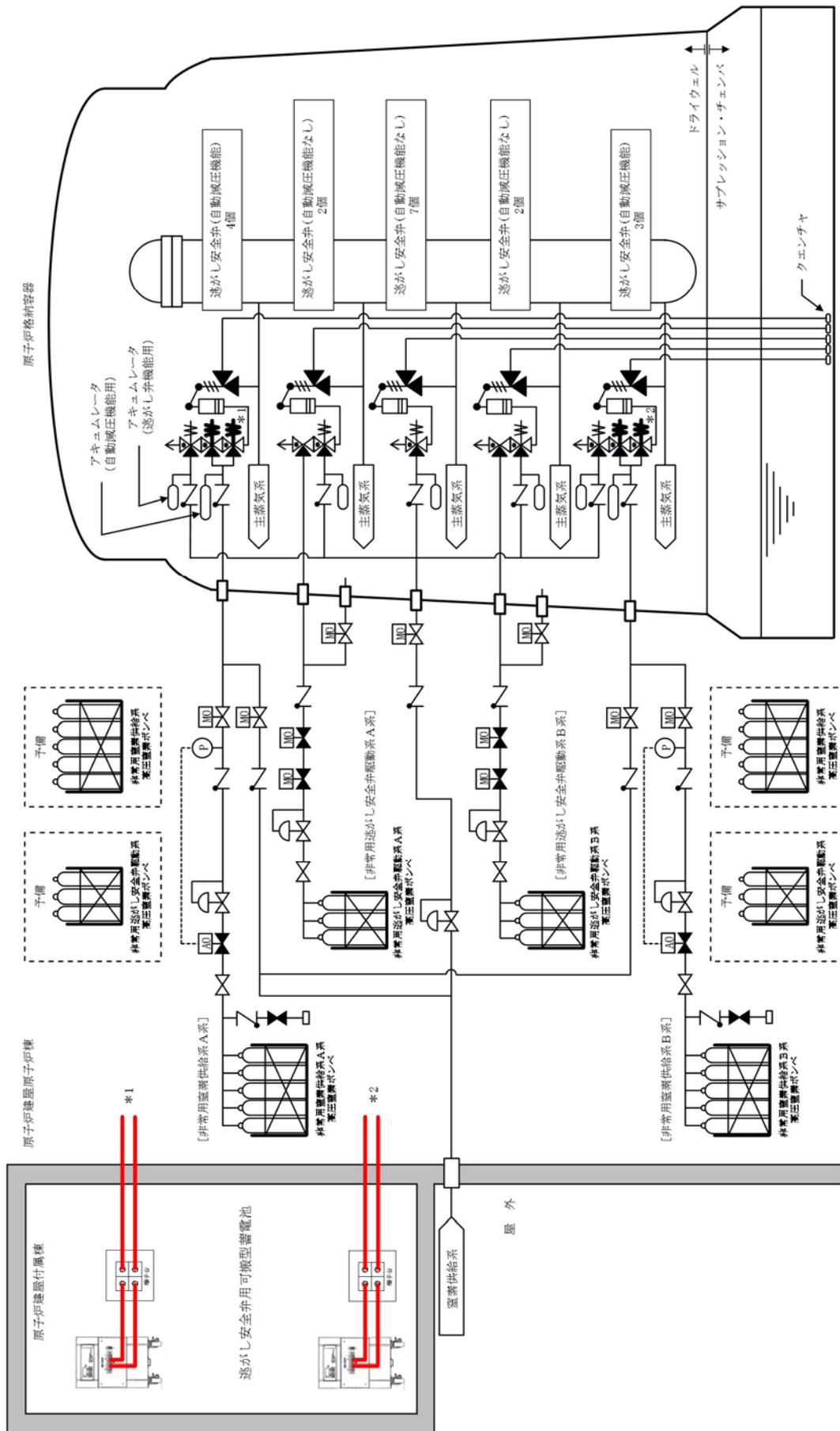
第 46-4-1 図 過渡時自動減圧機能の概略回路構成



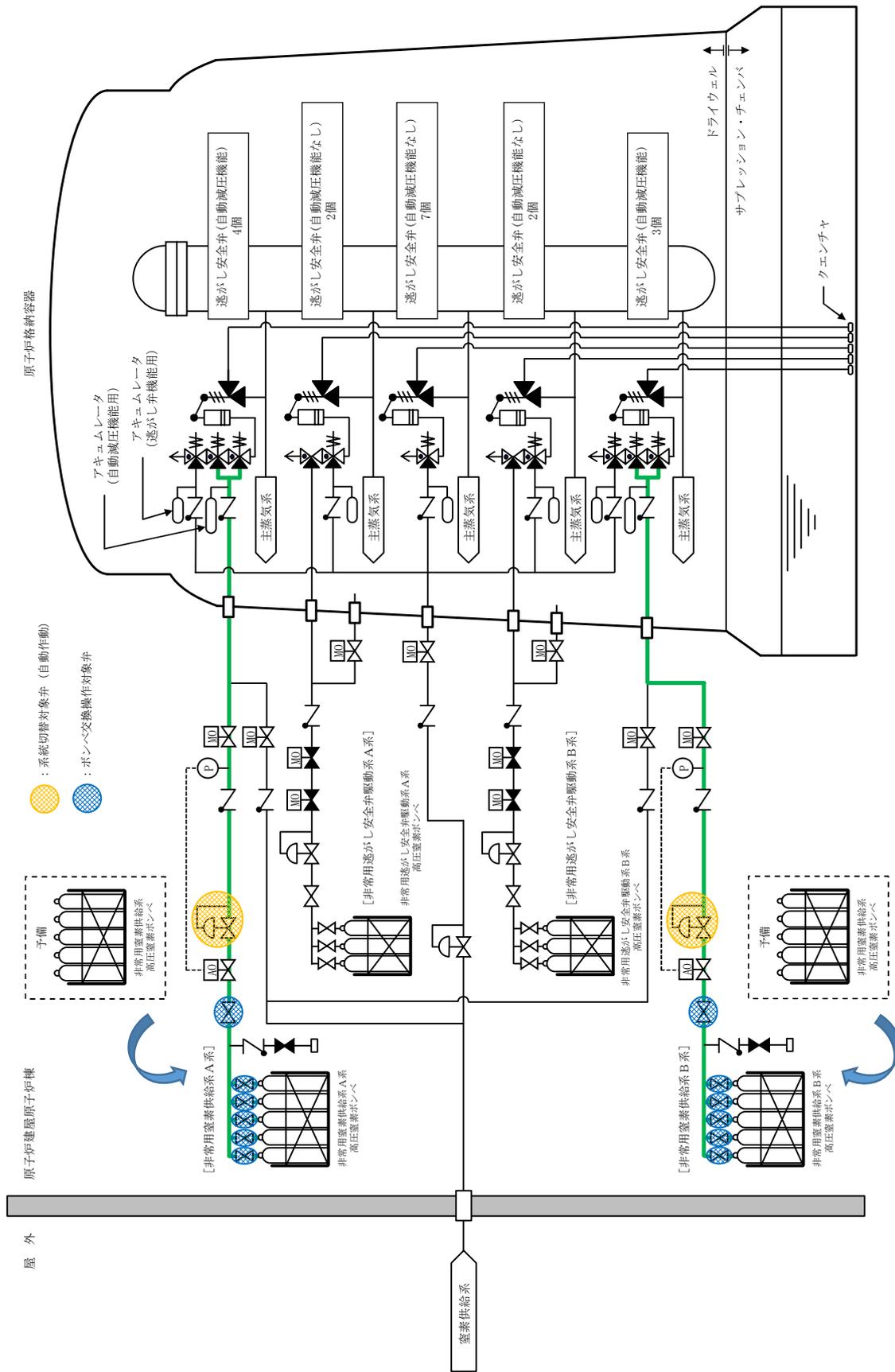
第 46-4-2 図 常設代替直流電源設備による逃がし安全弁作動概要図



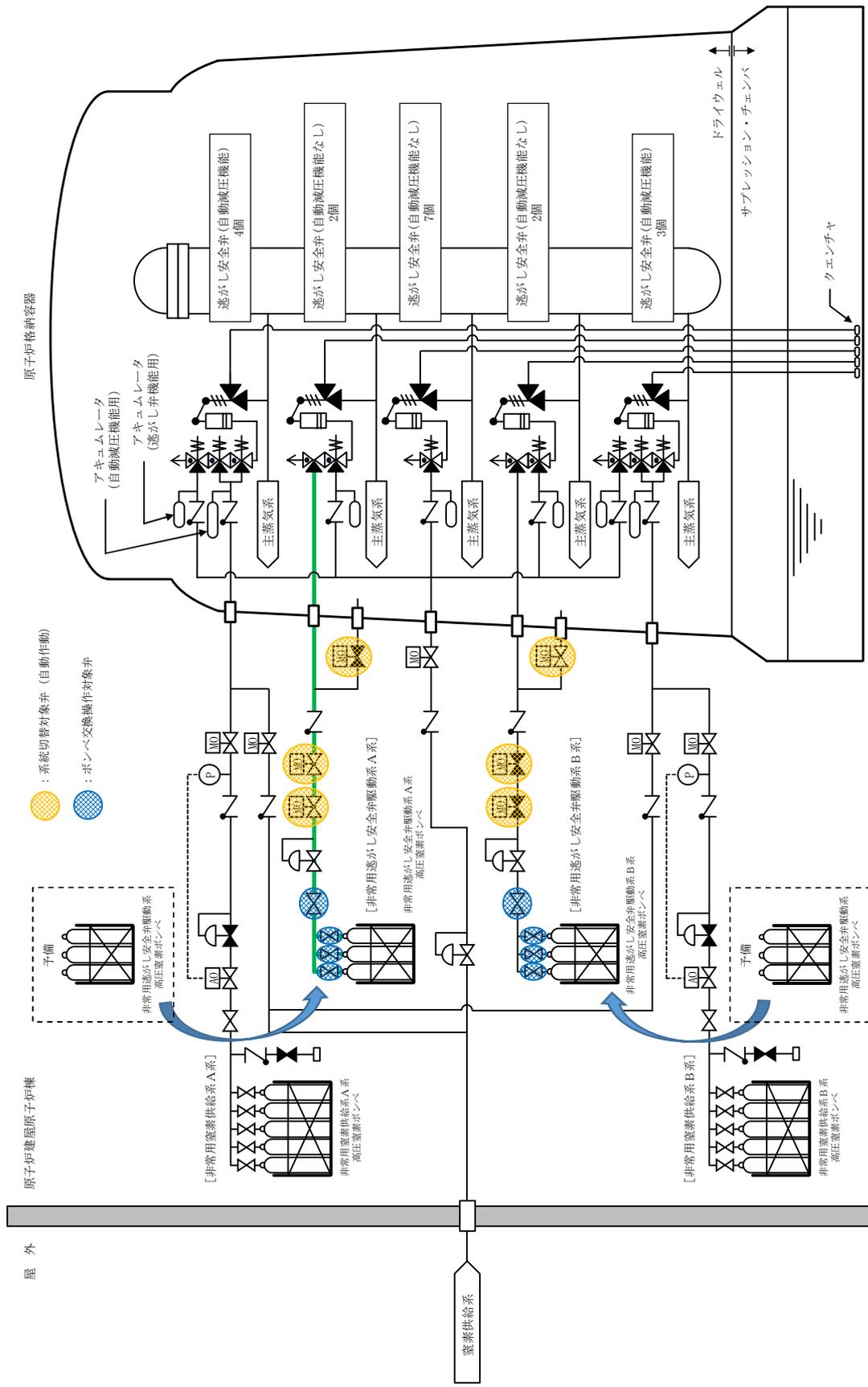
第 46-4-3 図 可搬型代替直流電源設備による逃がし安全弁作動概要図



第 46-4-4 図 逃がし安全弁用可搬型蓄電池による逃がし安全弁作動概要図



第 46-4-5 図 非常用窒素供給系概要図



第 46-4-6 図 非常用逃がし安全弁駆動系概要図

46-5 試驗檢查

1. 点検計画

東海第二発電所点検計画

機器又は系統名	実施数(機器名)	点検及び試験 ・検査の項目	保金の 重要度	保全方式 又は頻度	検査名	備考
非常用ガス処理系	非常用ガス処理系ダンパ 一式	機能・性能試験	C	1C	原子炉建屋ガス処理系設備検査(機械設備)	定検停止中
非常用ガス処理系	非常用ガス処理系ダンパ(駆動部) 一式	分解点検	B	195M	-	定検停止中
非常用ガス処理系	非常用ガス処理系ダンパ(駆動部) 一式	機能・性能試験	B	1C	-	定検停止中
非常用ガス処理系	非常用ガス処理系ヒータ 一式	特性試験	B	1C	原子炉建屋ガス処理系設備検査(電気設備)	定検停止中
非常用ガス処理系	非常用ガス処理系ヒータ 一式	機能・性能試験	B	1C	原子炉建屋ガス処理系機能検査	定検停止中
非常用ガス処理系	温度計測装置 一式	特性試験	B	1C	-	定検停止中
非常用ガス処理系	流量計測装置 一式	特性試験	B	1C	-	定検停止中
非常用ガス処理系	流量計測装置 一式	特性試験	B	1C	安全保護系保護検出要素性能(校正)検査	定検停止中
非常用ガス処理系	流量計測装置 一式	機能・性能試験	B	1C	原子炉建屋ガス処理系機能検査	定検停止中
非常用ガス処理系	非常用ガス処理系電源 一式	特性試験	B	3C	-	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁用アキュムレータ 一式	外観点検	B	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁用アキュムレータ 一式	濡えい試験	B	10Y	構造健全性検査	定検停止中
原子炉系	主蒸気隔離弁用アキュムレータ 一式	外観点検	C	10Y	耐震健全性検査(原子炉設備)	定検停止中
原子炉系	主蒸気隔離弁用アキュムレータ 一式	濡えい試験	C	10Y	構造健全性検査	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁B	分解点検	B	7Y	クラス1機器供用期間中検査	定検停止中、プラント運転中(定期事業者検査は定検停止中) ISIプログラムによる。
原子炉系	主蒸気速がし安全弁 一式	分解点検	B	13M	-	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁 一式	機能・性能試験	B	1C	遠隔停止系機能検査	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁 一式	機能・性能試験	B	1C	自動減圧系機能検査	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁 一式	機能・性能試験	B	1C	主蒸気速がし安全弁・速がし弁機能検査	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁(予備弁) 一式	分解点検	B	13M	主蒸気速がし安全弁・安全弁機能検査, 主蒸気速がし安全弁分解検査	定検停止中、プラント運転中(定期事業者検査は定検停止中)
原子炉系	主蒸気速がし安全弁(予備弁) 一式	簡易点検	B	13M	-	定検停止中
原子炉系	主蒸気速がし安全弁排気管真空破壊検弁 一式	機能・性能試験	C	10Y	原子炉格納容器真空破壊弁検査(その2)	定検停止中
原子炉系	主蒸気隔離弁第1弁C	分解点検	B	7Y	クラス1機器供用期間中検査	定検停止中 ISIプログラムによる。

日本原子力発電株式会社
東海第二発電所
第24回保全サイクル
定期事業者検査要領書（停止時）

設 備 名 : 原子炉冷却系統設備

検 査 名 : 自動減圧系機能検査

要領書番号 : T2-Aa-06

日本原子力発電株式会社
東海第二発電所
第24回保全サイクル
定期事業者検査要領書（停止時）

設 備 名 : 原子炉冷却系統設備
検 査 名 : 主蒸気逃がし安全弁・安全弁機能検査
要領書番号 : T2-Bb-04

日本原子力発電株式会社
東海第二発電所
第24回保全サイクル
定期事業者検査要領書（停止時）

設 備 名 : 原子炉冷却系統設備
検 査 名 : 主蒸気逃がし安全弁・逃がし弁機能検査
要領書番号 : T2-Bb-05

日本原子力発電株式会社
東海第二発電所
第24回保全サイクル
定期事業者検査要領書（停止時）

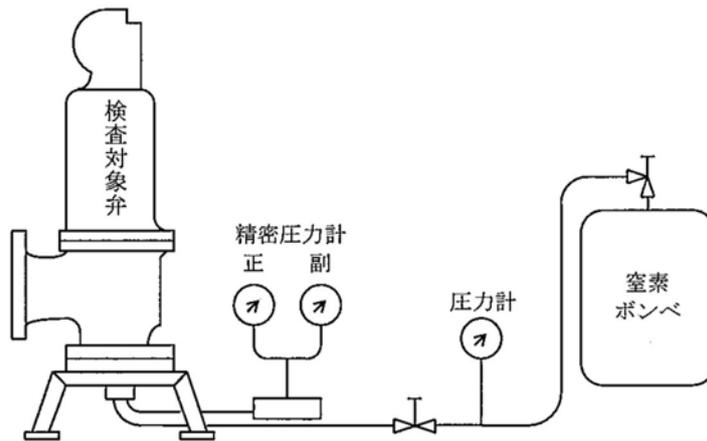
設 備 名：原子炉冷却系統設備

検 査 名：主蒸気逃がし安全弁分解検査

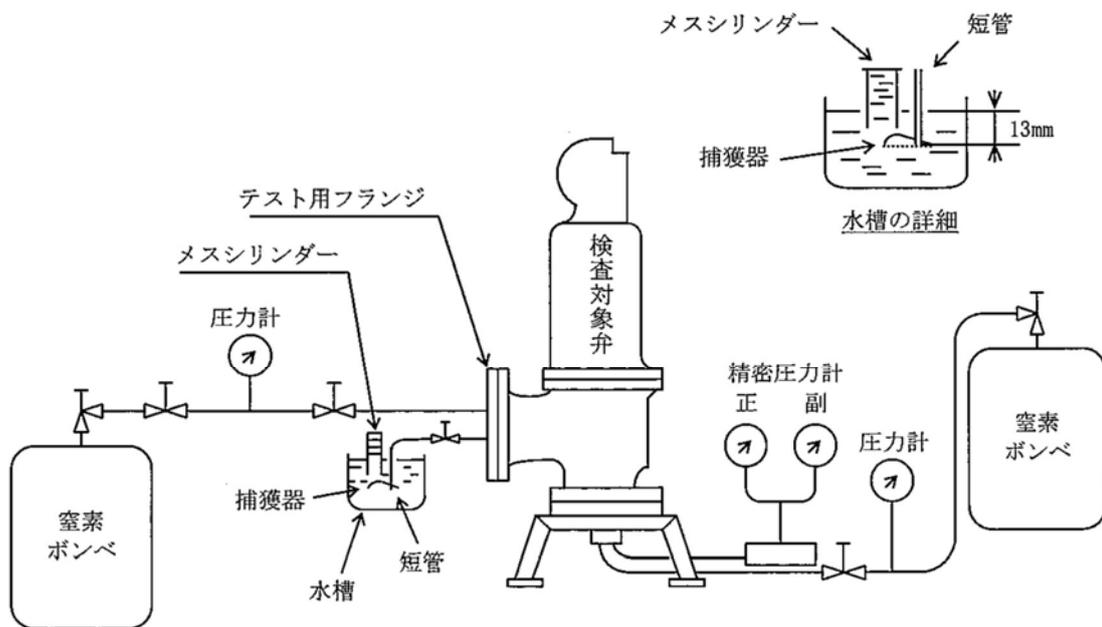
要領書番号：T2-Bc-06



第 46-5-1 図 主蒸気逃がし安全弁構造図



吹出し圧力検査概略図

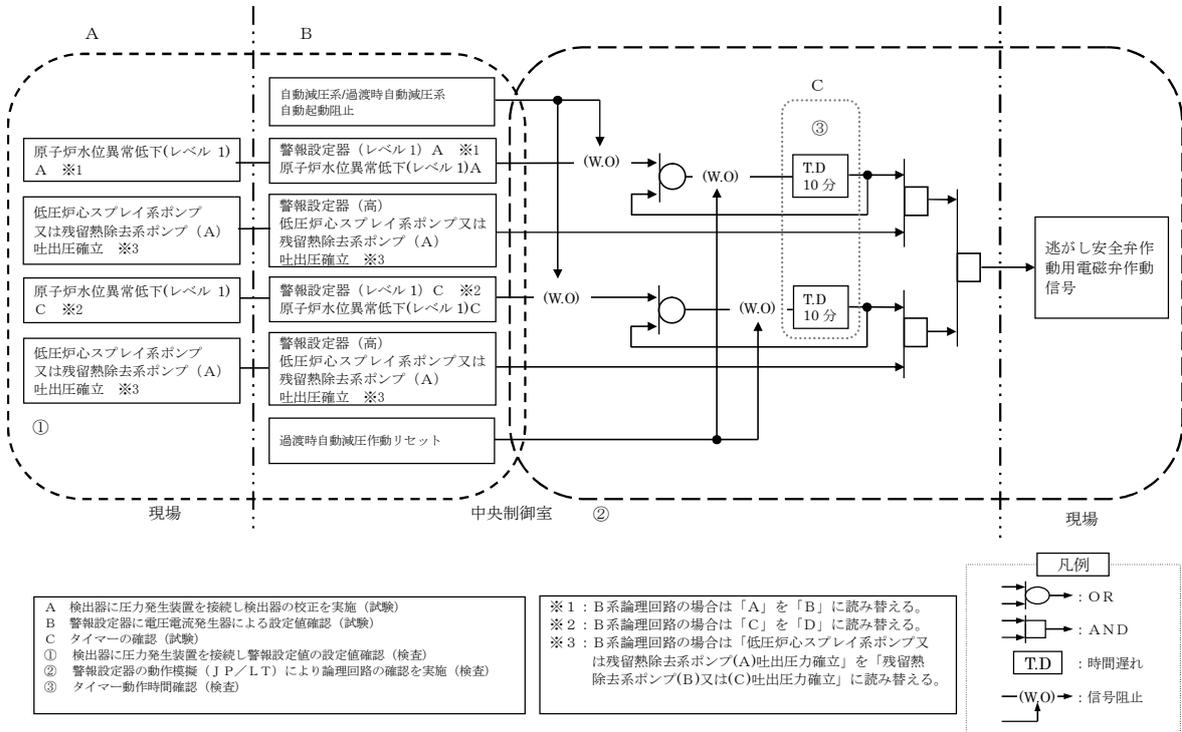


漏えい検査概略図

原子炉の状態	項目	内容
停止中	分解検査	逃がし安全弁の部品の表面状態を、検査及び目視により確認
	機能・性能検査	吹出圧力確認
		安全弁機能による作動確認
		逃がし弁機能による作動確認 自動減圧機能による作動確認
弁本体、弁座からの漏えい確認		
外観検査	逃がし安全弁の外観確認	

第 46-5-2 図 主蒸気逃がし安全弁・安全弁機能検査概要図

過渡時自動減圧機能の試験検査



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	校正及び設定値確認 タイマーの確認 論理回路確認 (自動減圧系の起動 阻止スイッチの機能確認を含む)

第 46-5-3 図 過渡時自動減圧機能の試験検査

過渡時自動減圧機能の試験に対する考え方について

1. 概要

重大事故等対処設備の試験検査については、第 43 条（重大事故等対処設備）第 1 項第三号に要求されており、解釈には、第 12 条（安全施設）第 4 項の解釈に準ずるものと規定されている。

このうち、過渡時自動減圧機能については、主蒸気逃がし安全弁の作動信号を発信する設備であり、運転中に試験又は検査を実施する場合には、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性があり、かつ、試験中又は検査中は機能自体が維持できない状態となるため、原子炉の停止中（施設定期検査時）に試験又は検査を行う設計とする。

2. 第 12 条第 4 項の要求に対する適合性の整理

第 12 条第 4 項の要求

「安全施設は、その健全性及び能力を確認するため、その安全機能の重要度に応じ、発電用原子炉の運転中又は停止中に試験又は検査ができるものでなければならない。」

第 46-5-1 表 第 12 条第 4 項の解釈の要求事項

第 12 条 解釈	要求事項	適合性の整理
7	第 4 項に規定する「発電用原子炉の運転又は停止中に試験又は検査ができる」とは、実システムを用いた試験又は検査が不適當な場合には、試験用のバイパス系を用いること等を許容することを意味する。	使用前検査及び停止中（施設定期検査時）は、実システムを用いた試験又は検査を実施する。

8-1	<p>発電用原子炉の運転中に待機状態にある安全施設は、運転中に定期的に試験又は検査ができること。</p> <p>ただし、運転中の試験又は検査によって発電用原子炉の運転に大きな影響を及ぼす場合は、この限りでない。また、多重性又は多様性を備えた系統及び機器にあつては、各々が独立して試験又は検査ができること。</p>	<p>過渡時自動減圧機能は、原子炉減圧信号を発信するため、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性があるため、停止中（施設定期検査時）に試験又は検査を行う設計とする。</p>
8-2	<p>運転中における安全保護系の各チャンネルの機能確認試験にあつては、その実施中においても、その機能自体が維持されていると同時に、原子炉停止系及び非常用炉心冷却系等の不必要な動作が発生しないこと。</p>	<p>過渡時自動減圧機能は多重性を有しており、その試験の実施中においても、機能自体は維持される設計とする。</p> <p>ただし、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性があり、運転中に試験又は検査を行わないため、原子炉緊急停止系及び非常用炉心冷却系等の不必要な動作は発生しない。</p>
8-3	<p>発電用原子炉の停止中に定期的に行う試験又は検査は、「原子炉等規制法」及び「技術基準規則」に規定される試験又は検査を含む。</p>	<p>停止中（施設定期検査時）に、定期事業者検査にて試験又は検査を実施する。</p>
9	<p>第4項について、下表の左欄に掲げる施設に対しては右欄に示す要求事項を満たさなければならない。</p> <p>「安全保護系」</p> <p>原則として原子炉の運転中に定期的に試験ができるとともに、その健全性及び多重性の維持を確認するため、各チャンネルが独立に試験できる設計であること。</p>	<p>過渡時自動減圧機能は、多重性を有しており、各チャンネルが独立に試験できる設計とする。</p> <p>ただし、誤操作等によりプラントに外乱を与える可能性があるため、運転中に試験又は検査を行わない。</p>

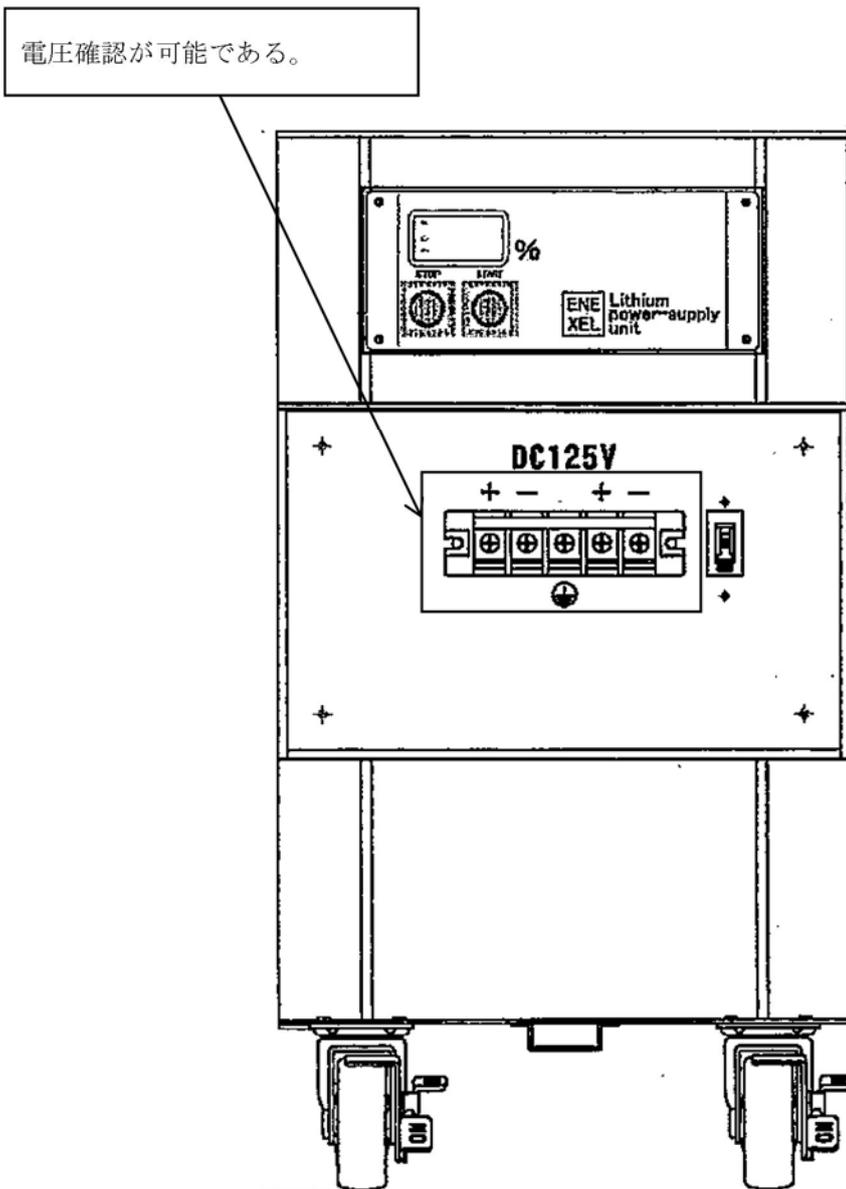
3. 過渡時自動減圧機能の試験間隔の検討

過渡時自動減圧機能は、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の場合であつて、設計基準事故対処設備の原子炉の有する減圧機能が喪失した場合に期待される設備である。過渡時自動減圧機能に関する信頼性評価においては、試験頻度を施設定期検査ごととして評価し、自動減圧機能による減圧機能が喪失し、かつ過渡時自動減圧機能の故障により減圧機能が動作しない

状態が発生する頻度※は誤動作確率 / 炉年又は不動作発生頻度 / 炉年と十分に低いことを確認しており，施設定期検査毎の試験頻度としても信頼性は十分確保できる。

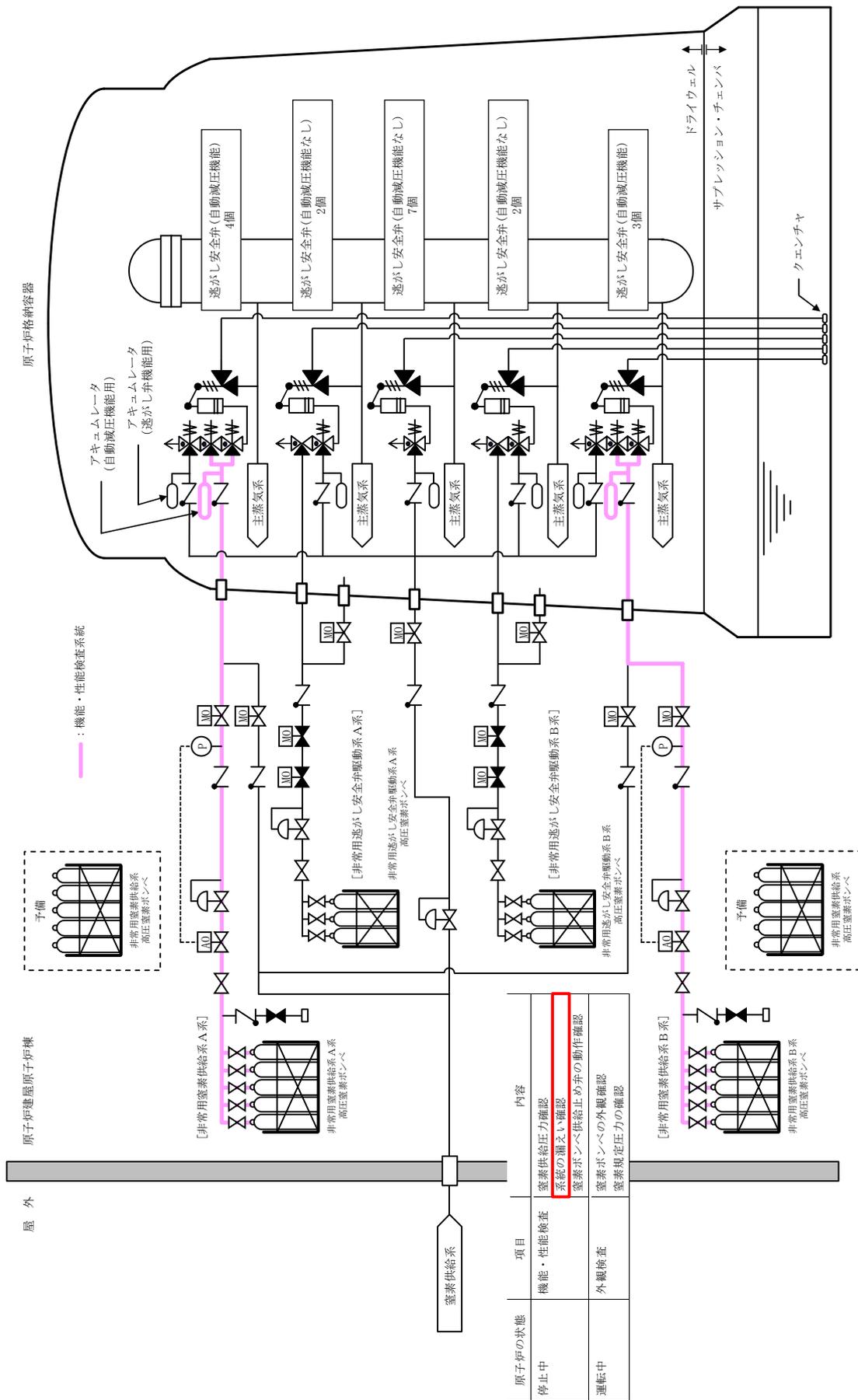
※46-12 参考資料参照

以上のことから，過渡時自動減圧機能は停止中（施設定期検査時）に試験を実施することをもって対応するものとする。



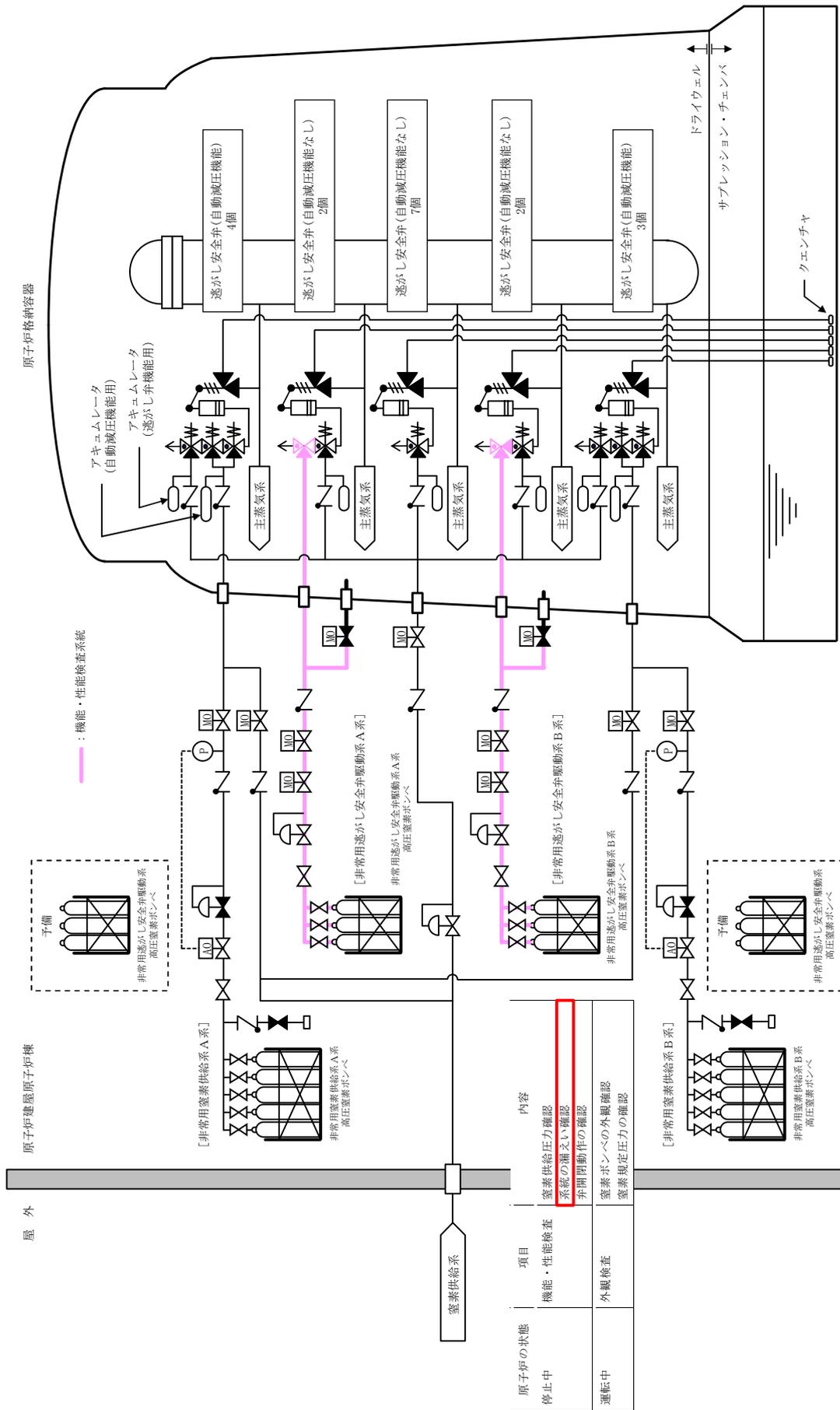
原子炉の状態	項目	内容
運転中又は停止中	外観検査	外観の確認
	機能・性能試験	電圧測定

第 46-5-4 図 逃がし安全弁用可搬型蓄電池構造図



原子炉の状態	項目	内容
停止中	機能・性能検査	緊急供給圧力確認 系統の漏えい確認 緊急ポンプ供給止め弁の動作確認
運転中	外観検査	緊急ポンプの外観確認 緊急固定圧力の確認

第 46-5-5 図 非常用窒素供給系の試験検査



第 46-5-6 図 非常用逃がし安全弁駆動系の試験検査

46-6 容量設定根拠

過渡時自動減圧機能

名 称		逃がし安全弁（自動減圧機能）
弁個数	個	2
弁容量	t/h/個	約 360

【設定根拠】

過渡時自動減圧機能は、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、設計基準事故対処設備が有する原子炉の自動減圧機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷及び格納容器の破損を防止するため、原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ（低圧注水系）又は低圧炉心スプレイ系ポンプが運転している場合に、逃がし安全弁（自動減圧機能）7個のうち、2個を作動させる設計としている。

逃がし安全弁（自動減圧機能）は、設計基準事故対処設備としての安全機能を兼ね備えた設備であり、過渡時自動減圧機能を必要とする重大事故シナリオにおいて、設計基準と同等の容量で原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧できることを確認している。

以上のことから、逃がし安全弁（自動減圧機能）の弁容量は、設計基準事故対処設備としての弁容量と同仕様とする。

逃がし安全弁（自動減圧機能）の弁容量を第46-6-1表に示す。

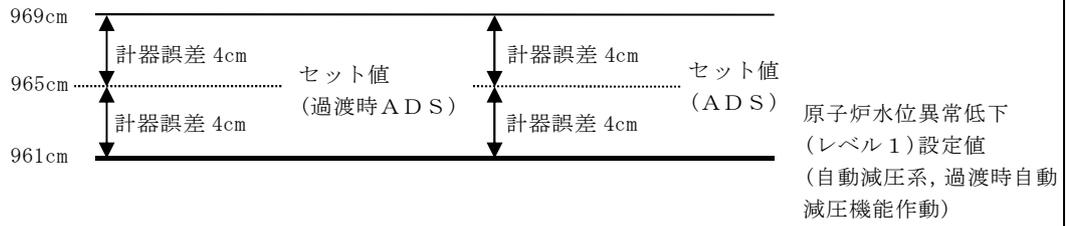
第46-6-1表 過渡時自動減圧機能における逃がし安全弁の弁容量

弁名称	弁個数	弁容量
逃がし安全弁（自動減圧機能）	2個	約360t/h/個

過渡時自動減圧機能

名 称	原子炉水位異常低下（レベル1）
保護目的／機能	<p>原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の場合であって設計基準事故対処設備の原子炉の有する減圧機能が喪失した場合において、炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器破損（炉心の著しい損傷後に発生するものに限る。）を防止するため、原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転状態で逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させる。</p>
設定値	原子炉圧力容器ゼロレベル ^{※1} より 961cm 以上
<p>【設定根拠】</p> <p>過渡事象時に高圧注水機能が喪失し、原子炉水位のみ低下していく事象では、ドライウェル圧力高が発生せず、自動減圧系が自動起動しない。そのため、自動減圧系の代替として、原子炉を減圧させるため、残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転中のみ、自動減圧系と同様の原子炉水位異常低下（レベル1）を設定する。</p> <p>※1 原子炉圧力容器ゼロレベルは、原子炉圧力容器基準点を示す。</p> <p><補足></p> <ul style="list-style-type: none"> ・炉心の著しい損傷を防止するために作動する回路であることから、炉心が露出しないように燃料有効長頂部より高い設定として、原子炉水位異常低下（レベル1）とする。 ・逃がし安全弁の作動は冷却材の放出となり、その補給に残留熱除去系、低圧炉心スプレイ系により注水が必要であることを考慮して、残留熱除去系、低圧炉心スプレイ系が自動起動する原子炉水位異常低下（レベル1）の設定とする。 	

< 参考 >



ADS	自動減圧系
過渡時ADS	過渡時自動減圧機能
セット値	実機の計装設備にセットする値
計器誤差	検出器などの計器誤差に余裕を加算したもの

第46-6-1図 自動減圧系, 過渡時自動減圧機能作動と原子炉水位異常低下 (レベル1) 設定値の概要図

自動減圧機能用アキュムレータ

名 称		自動減圧機能用アキュムレータ
容 量	L/個	<input type="text"/> 以上 (※1) , 250 (※2)
最高使用圧力	MPa [gage]	2.28
最高使用温度	℃	171
機器仕様に関する注記		※1：要求値を示す ※2：公称値を示す
<p>【設定根拠】</p> <p>自動減圧機能用アキュムレータは、原子炉水位異常低とドライウェル圧力高の両方の信号により、逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させるために必要な駆動用窒素を供給する。18個の逃がし安全弁のうち、自動減圧機能を有している7個に、自動減圧機能アキュムレータ設置する。</p> <p>1. 容量</p> <p>自動減圧機能用アキュムレータからシリンダへの作動ガスは、断熱変化 ($PV^K = \text{一定}$) を仮定し、下記のようにアキュムレータ容量を決定する。</p> <p>弁作動後のアキュムレータ圧力とシリンダ圧力はバランスが取れて等しいとする。</p> $P_{a0} \cdot V_a^K = P_c \cdot (V_a + V_c)^K$ <p>上記の式から必要なアキュムレータ容量の算出式が求まる。</p> $V_a = V_c / \left((P_{a0} / P_c)^{1/K} - 1 \right)$ <p>V_a : アキュムレータ容量</p> <p>V_c : 逃がし安全弁全開時シリンダ容量 (L)</p> <p>= <input type="text"/></p>		

K：断熱指数

$$= 1.433 (0^{\circ}\text{C}, 1.5\text{MPa})$$

P_c ：逃がし安全弁全開保持に必要なシリンダ内最低圧力 (MPa [abs])

$$= \square$$

P_{a0} ：作動前のアキュムレータ最低圧力 (MPa [abs])

$$= \square$$

上記の式及び値により逃がし安全弁自動減圧機能用アキュムレータの必要容量は下記となる。

$$V_a = \square / \left(\left(\square / \square \right)^{1/1.433} - 1 \right) = \square = \square L$$

上記から、自動減圧機能用アキュムレータの容量 (要求値) は、 $\square L$ / 個以上とし、公称値は要求値を上回るものとして250L / 個とする。

2. 最高使用圧力の設定根拠

自動減圧機能用アキュムレータの最高使用圧力は、アキュムレータ内のガスが熱膨張で受ける圧力に余裕をみて2.28MPa [gage] とする。

3. 最高使用温度の設定根拠

自動減圧機能用アキュムレータの最高使用温度は、原子炉格納容器の最高使用温度に合わせて171℃とする。

逃がし安全弁用可搬型蓄電池

名 称		逃がし安全弁用可搬型蓄電池
個 数	個	2（予備 1）
容 量	Wh／個	約 780（1 台当たり）
<p>【設定根拠】</p> <p>常設直流電源が喪失した場合，主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）（2 個）の作動が可能なように逃がし安全弁用可搬型蓄電池を設置する。</p> <p>1. 容量</p> <p>逃がし安全弁用可搬型蓄電池の容量は，逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させるために必要な容量を基に設定する。</p> <p>逃がし安全弁（自動減圧機能）を動作させるために必要な容量は，直流電源設備に要求している 24 時間の容量とし以下のとおり。</p> $C = P \times t$ $= 28 \times 24$ $= 672 \text{Wh}$ <p>C：24 時間給電での必要な容量（Wh）</p> <p>P：逃がし安全弁（自動減圧機能）用電磁弁（1 個）の消費電力（W）=28</p> <p>t：逃がし安全弁（自動減圧機能）用電磁弁への給電時間（h）=24</p> <p>以上より，逃がし安全弁用可搬型蓄電池の容量は，672Wh に対し余裕を有する約 780Wh とする。</p> <p>逃がし安全弁用可搬型蓄電池は，逃がし安全弁（自動減圧機能）1 個の作動時間を考慮した蓄電池容量を有するものを 2 個使用する。保有数は 2 個，保守点検は電圧測定であり，保守点検中でも使用可能であるため，保守点検用は考慮せずに，故障時の予備として 1 個の合計 3 個を保管する。</p>		

非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ

名 称		非常用窒素供給系高圧窒素ポンベ
容 量	L / 本	約 47
最高使用圧力	MPa [gage]	約 15 (※1)
機器仕様に関する注記		※1：最高充填圧力を示す
<p>【設定根拠】</p> <p>非常用窒素供給系高圧窒素ポンベは、可搬型重大事故等対処設備として設置する。</p> <p>非常用窒素供給系高圧窒素ポンベは、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、設計基準事故等対処設備が有する発電用原子炉の減圧機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するため、逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させ、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するために設置する。</p> <p>1. 容量</p> <p>非常用窒素供給系高圧窒素ポンベの容量は、逃がし安全弁（自動減圧機能）を7日間、開保持するために必要な窒素量を確保している。容量の根拠は以下のとおり。</p> <p>1.1 窒素消費量</p> <p>(1) 非常用窒素供給系1系列を重大事故等時の供給圧力まで加圧するための消費量</p> $S_1 = (V_p \times P_p / P_N \times T_N / T_p) - (V_p \times P_L / P_N \times T_N / T_p)$ $S_1 = (\square [L] \times \square [MPa(abs)] / 0.1013 [MPa(abs)] \times 273 [K] / 273 [K]) - (\square [L] \times \square [MPa(abs)] / 0.1013 [MPa(abs)] \times 273 [K] / 273 [K])$ $= \square [NL]$		

ここで,

S_1 : 系統を加圧するために必要な窒素量 [NL]

V_p : 窒素供給ライン容積 [L]

P_p : 窒素供給設定圧力 [MPa(abs)]

P_L : 窒素供給最低圧力 [MPa(abs)]

T_p : 窒素温度 [K]

P_N : 大気圧 [MPa(abs)]

T_N : 標準状態の温度 [K]

(2) 逃がし安全弁 (自動減圧機能) 4個を作動させるための窒素消費量

$$S_2 = V_S \times N \times P_p / P_N \times T_N / T_p$$

$$\begin{aligned} S_2 &= \boxed{} [L] \times 4 [\text{個}] \times \boxed{} [\text{MPa}(\text{abs})] / 0.1013 [\text{MPa}(\text{abs})] \\ &\quad \times 273 [K] / 273 [K] \\ &= \boxed{} [NL] \end{aligned}$$

ここで,

S_2 : 逃がし安全弁の作動に必要な消費量 [NL]

V_p : 逃がし安全弁シリンダ容積 [L]

N : 逃がし安全弁作動個数 [個]

P_p : 窒素供給設定圧力 [MPa(abs)]

T_p : 窒素温度 [K]

P_N : 大気圧 [MPa(abs)]

T_N : 標準状態の温度 [K]

- (3) 逃がし安全弁（自動減圧機能）4個を7日間開保持するための窒素消費量

$$S_3 = \lambda \times N \times D \times 24 \times 60$$

$$S_3 = \boxed{} [L] \times 4 [\text{個}] \times 7 [\text{day}] \times 24 [\text{hr/day}] \times 60 [\text{min/hr}]$$
$$= \boxed{} [NL]$$

ここで、

S_3 : 逃がし安全弁の開保持に必要な消費量 [NL]

λ : 逃がし安全弁1個あたりの系統漏えい量 [NL/min / 個]

N : 逃がし安全弁作動個数 [個]

D : 開保持期間（7日間） [day]

逃がし安全弁（自動減圧機能）を7日間開保持するための窒素容量は上記、(1)～(3)の和により求まる。

- (1) 非常用窒素供給系1系列を重大事故等時の供給圧力まで加圧

するための消費量 : $\boxed{} [NL]$

- (2) 逃がし安全弁（自動減圧機能）4個を作動させるための窒素

消費量 : $\boxed{} [NL]$

- (3) 逃がし安全弁（自動減圧機能）4個を7日間開保持するための

窒素消費量 $\boxed{} [NL]$

合計 : $\boxed{} [NL]$

1.2 高圧窒素ポンベの供給量

$$S_b = \frac{P_1 - P_2}{P_N} \times V_b \times M$$

$$S_b = \frac{\boxed{}[MPa(abs)] - \boxed{}[MPa(abs)]}{0.1013[MPa(abs)]} \times 46.7[NL / 本] \times M[\text{個}]$$
$$= \boxed{}[NL / \text{個}] \times M[\text{個}]$$

ここで、

S_b : 高圧窒素ポンベ供給量 [NL]

P_1 : 高圧窒素ポンベ初期充填圧力 [MPa(abs)]

P_2 : 高圧窒素ポンベ交換圧力 [MPa(abs)]

P_N : 大気圧 [MPa(abs)]

V_b : 高圧窒素ポンベ容量 [NL / 個]

M : 高圧窒素ポンベ必要個数 [個]

逃がし安全弁を開保持するために必要な窒素消費量より多い供給量が必要であり、

$$S_b > \boxed{}[NL]$$

上記の関係式より

$$\boxed{}[NL] \times M > \boxed{}[NL]$$

$$M > \boxed{}[NL]$$

よって、非常用窒素供給系高圧窒素ポンベの本数は1系統あたり5本とする。

非常用窒素供給系高圧窒素ポンベは、非常用窒素供給系2系統分の10本を1セットとし、故障時のバックアップとして予備10本を含めた20本を保有する。

2. 最高使用圧力

非常用窒素供給系高圧窒素ポンベの最高使用圧力は，ポンベの最高充填圧力である約15MPa [gage] とする。

非常用窒素供給系

名 称		非常用窒素供給系
窒素供給圧力	MPa [gage]	1.06 以上
<p>【設定根拠】</p> <p>非常用窒素供給系は、常設重大事故等対処設備として設置する。</p> <p>非常用窒素供給系は、原子炉格納容器圧力が上昇した場合、これによる背圧の影響を受け、逃がし安全弁（自動減圧機能）エアシリンダで発生する作動力が減少するため、背圧対策として、原子炉格納容器圧力が設計圧力の2倍（0.62MPa）となった場合においても逃がし安全弁（自動減圧機能）を問題なく作動させることを考慮し、供給圧力を「<input type="text"/>MPa [gage] 以上」とする。</p> <p>1. 逃がし安全弁（自動減圧機能）の作動条件</p> <p>逃がし安全弁（自動減圧機能）の作動条件は次式で表される。</p> $F_N + \frac{F_R}{n} \geq F_{S2} + F_V + F_P + \frac{F_{S1}}{n} + F_F \quad \dots \textcircled{1}$ <p>ここで、</p> <p>F_N：非常用窒素供給系によるピストン押し上げ力</p> $F_N = P_N \times S_2$ <p>P_N：必要窒素供給圧力 [MPa(gage)]</p> <p>S_2：ピストン受圧面積 [mm²] = <input type="text"/>[mm²]</p> <p>F_R：原子炉圧力による弁体の揚力* [N] = 0[N]</p> <p>※安全側の仮定として原子炉圧力は大気圧とする。</p> <p>n：レバー比 = <input type="text"/></p> <p>F_{S2}：シリンダスプリング荷重 [N] = <input type="text"/>[N]</p> <p>F_V：可動部重力 [N] = <input type="text"/>[N]</p>		

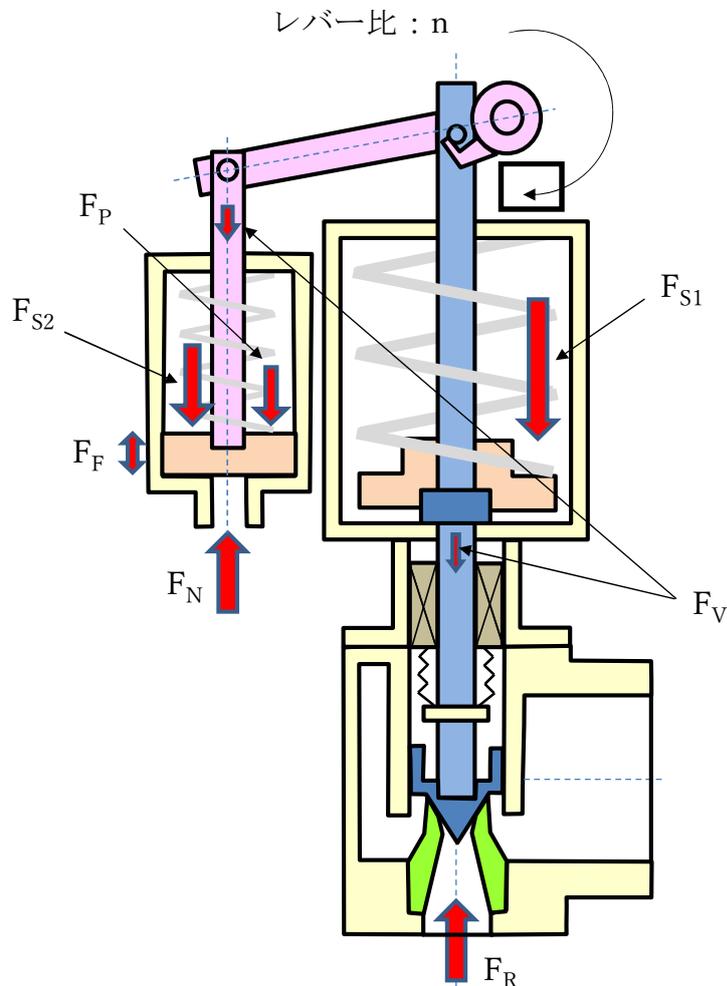
F_P : 原子炉格納容器圧力 [MPa] = 0.62[MPa]

F_{S1} : 安全弁スプリング荷重 [N] = [N]

F_F : ピストンOリング摩擦係数 [N] = [N]

上記に基づき評価を行った結果、 $P_N \geq$ MPa[gage]のとき、①式の逃がし安全弁（自動減圧機能）作動条件が成立する。

したがって、非常用窒素供給系圧力が MPa[gage]以上のとき、原子炉格納容器圧力が最高使用圧力の2倍の圧力であっても、逃がし安全弁（自動減圧機能）は開可能である。



第46-6-2図 逃がし安全弁駆動機構概要図

非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ボンベ

名 称		非常用逃がし安全弁駆動系 高圧窒素ボンベ
容 量	L / 本	約 47
最高使用圧力	MPa [gage]	約 15 (※1)
機器仕様に関する注記		※1：最高充填圧力を示す
<p>【設定根拠】</p> <p>非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ボンベは、可搬型重大事故等対処設備として設置する。</p> <p>非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ボンベは、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、設計基準事故等対処設備が有する発電用原子炉の減圧機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するため、逃がし安全弁（逃がし弁機能）を作動させ、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するために設置する。</p> <p>1. 容量</p> <p>非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ボンベの容量は、逃がし安全弁（逃がし弁機能）を7日間、開保持するために必要な窒素量を確保している。容量の根拠は以下のとおり。</p> <p>1.1 窒素消費量</p> <p>(1) 非常用逃がし安全弁駆動系1系列を重大事故等時の供給圧力まで加圧するための消費量</p> $S_1 = (V_p \times P_p / P_N \times T_N / T_p) - (V_p \times P_L / P_N \times T_N / T_p)$ $S_1 = (\square [L] \times \square [MPa(abs)] / 0.1013 [MPa(abs)] \times 273 [K]$ $/ 273 [K]) - (\square [L] \times \square [MPa(abs)] / 0.1013 [MPa(abs)]$ $\times 273 [K] / 273 [K])$ $= \square [NL]$		

ここで,

S_1 : 系統を加圧するために必要な窒素量 [NL]

V_p : 窒素供給ライン容積 [L]

P_p : 窒素供給設定圧力 [MPa(abs)]

P_L : 系統初期圧力 [MPa(abs)]

T_p : 窒素温度 [K]

P_N : 大気圧 [MPa(abs)]

T_N : 標準状態の温度 [K]

(2) 逃がし安全弁 (逃がし弁機能) 2個を作動させるための窒素消費量

$$S_2 = V_S \times N \times P_p / P_N \times T_N / T_p$$

$$\begin{aligned} S_2 &= \boxed{} [L] \times 2 [\text{個}] \times \boxed{} [\text{MPa}(\text{abs})] / 0.1013 [\text{MPa}(\text{abs})] \\ &\quad \times 273 [K] / 273 [K] \\ &= \boxed{} [NL] \end{aligned}$$

ここで,

S_2 : 逃がし安全弁の作動に必要な消費量 [NL]

V_p : 逃がし安全弁シリンダ容積 [L]

N : 逃がし安全弁作動個数 [個]

P_p : 窒素供給設定圧力 [MPa(abs)]

T_p : 窒素温度 [K]

P_N : 大気圧 [MPa(abs)]

T_N : 標準状態の温度 [K]

- (3) 逃がし安全弁（逃がし弁機能）2個を7日間開保持するための窒素消費量

$$S_3 = \lambda \times N \times D \times 24 \times 60$$

$$S_3 = \boxed{} [L] \times 2 [\text{個}] \times 7 [\text{day}] \times 24 [\text{hr/day}] \times 60 [\text{min/hr}]$$
$$= \boxed{} [NL]$$

ここで,

S_3 : 逃がし安全弁の開保持に必要な消費量 [NL]

λ : 逃がし安全弁1個あたりの系統漏えい量 [NL/min / 個]

N : 逃がし安全弁作動個数 [個]

D : 開保持期間 (7日間) [day]

逃がし安全弁（逃がし弁機能）を7日間開保持するための窒素容量は上記、(1)～(3)の和により求まる。

- (1) 非常用逃がし安全弁駆動系1系列
を重大事故等時の供給圧力まで

加圧するための消費量 : $\boxed{}$ [NL]

- (2) 逃がし安全弁（逃がし弁機能）
2個を作動させるための窒素

消費量 : $\boxed{}$ [NL]

- (3) 逃がし安全弁（逃がし弁機能）
2個を7日間開保持するための

窒素消費量 : $\boxed{}$ [NL]

合計 : $\boxed{}$ [NL]

1.2 高圧窒素ポンベの供給量

$$S_b = \frac{P_1 - P_2}{P_N} \times V_b \times M$$

$$S_b = \frac{\square [MPa(abs)] - \square [MPa(abs)]}{0.1013 [MPa(abs)]} \times 46.7 [NL / 本] \times M [\text{個}]$$
$$= \square [NL / \text{個}] \times M [\text{個}]$$

ここで、

S_b : 高圧窒素ポンベ供給量 [NL]

P_1 : 高圧窒素ポンベ初期充填圧力 [MPa(abs)]

P_2 : 高圧窒素ポンベ交換圧力 [MPa(abs)]

P_N : 大気圧 [MPa(abs)]

V_b : 高圧窒素ポンベ容量 [NL / 個]

M : 高圧窒素ポンベ必要個数 [個]

逃がし安全弁を開保持するために必要な窒素消費量より多い供給量が必要であり、

$$S_b > \square [NL]$$

上記の関係式より

$$\square [NL] \times M > \square [NL]$$

$$M > \square [NL]$$

よって、非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベの本数は1系統あたり3本とする。

非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベは、非常用逃がし安全弁駆動系1系統分の3本を1セットとし、故障時のバックアップとして予備6本を含めた12本を保有する。

2. 最高使用圧力

非常用逃がし安全弁駆動系高圧窒素ポンベの最高使用圧力は、ポンベの最高充填圧力である約15MPa [gage] とする。

非常用逃がし安全弁駆動系

名 称		非常用逃がし安全弁駆動系
窒素供給圧力	MPa [gage]	1.06 以上
<p>【設定根拠】</p> <p>非常用逃がし安全弁駆動系は、常設重大事故等対処設備として設置する。</p> <p>非常用逃がし安全弁駆動系は、原子炉格納容器圧力が上昇した場合、これによる背圧の影響を受け、逃がし安全弁（逃がし弁機能）エアシリンダで発生する作動力が減少するため、背圧対策として、原子炉格納容器圧力が設計圧力の2倍（0.62MPa）となった場合においても逃がし安全弁（逃がし弁機能）を問題なく作動させることを考慮し、供給圧力を「<input type="text"/>MPa [gage] 以上」とする。</p> <p>1. 逃がし安全弁（逃がし弁機能）の作動条件</p> <p>逃がし安全弁（逃がし弁機能）の作動条件は次式で表される。</p> $F_N + \frac{F_R}{n} \geq F_{S2} + F_V + F_P + \frac{F_{S1}}{n} + F_F \quad \dots \textcircled{1}$ <p>ここで、</p> <p>F_N：非常用逃がし安全弁駆動系によるピストン押し上げ力</p> $F_N = P_N \times S_2$ <p>P_N：必要窒素供給圧力 [MPa(gage)]</p> <p>S_2：ピストン受圧面積 [mm²] = <input type="text"/>[mm²]</p> <p>F_R：原子炉圧力による弁体の揚力* [N] = 0[N]</p> <p>※安全側の仮定として原子炉圧力は大気圧とする。</p> <p>n：レバー比 = <input type="text"/></p> <p>F_{S2}：シリンダスプリング荷重 [N] = <input type="text"/>[N]</p> <p>F_V：可動部重力 [N] = <input type="text"/>[N]</p>		

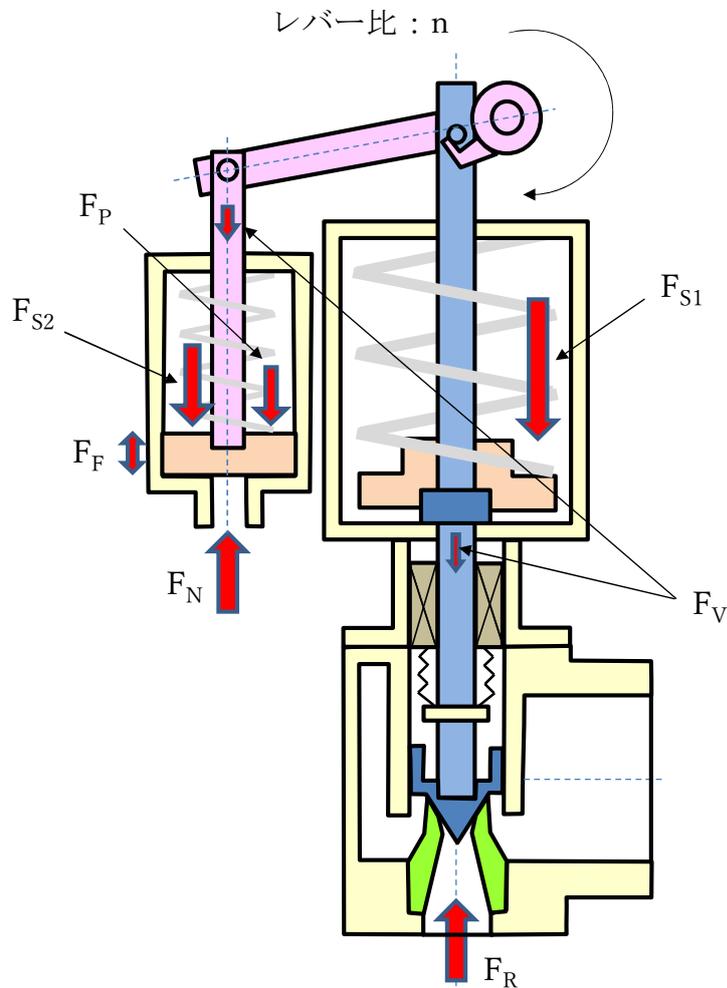
F_P : 原子炉格納容器圧力 [MPa] = 0.62[MPa]

F_{S1} : 安全弁スプリング荷重 [N] = [N]

F_F : ピストンOリング摩擦係数 [N] = [N]

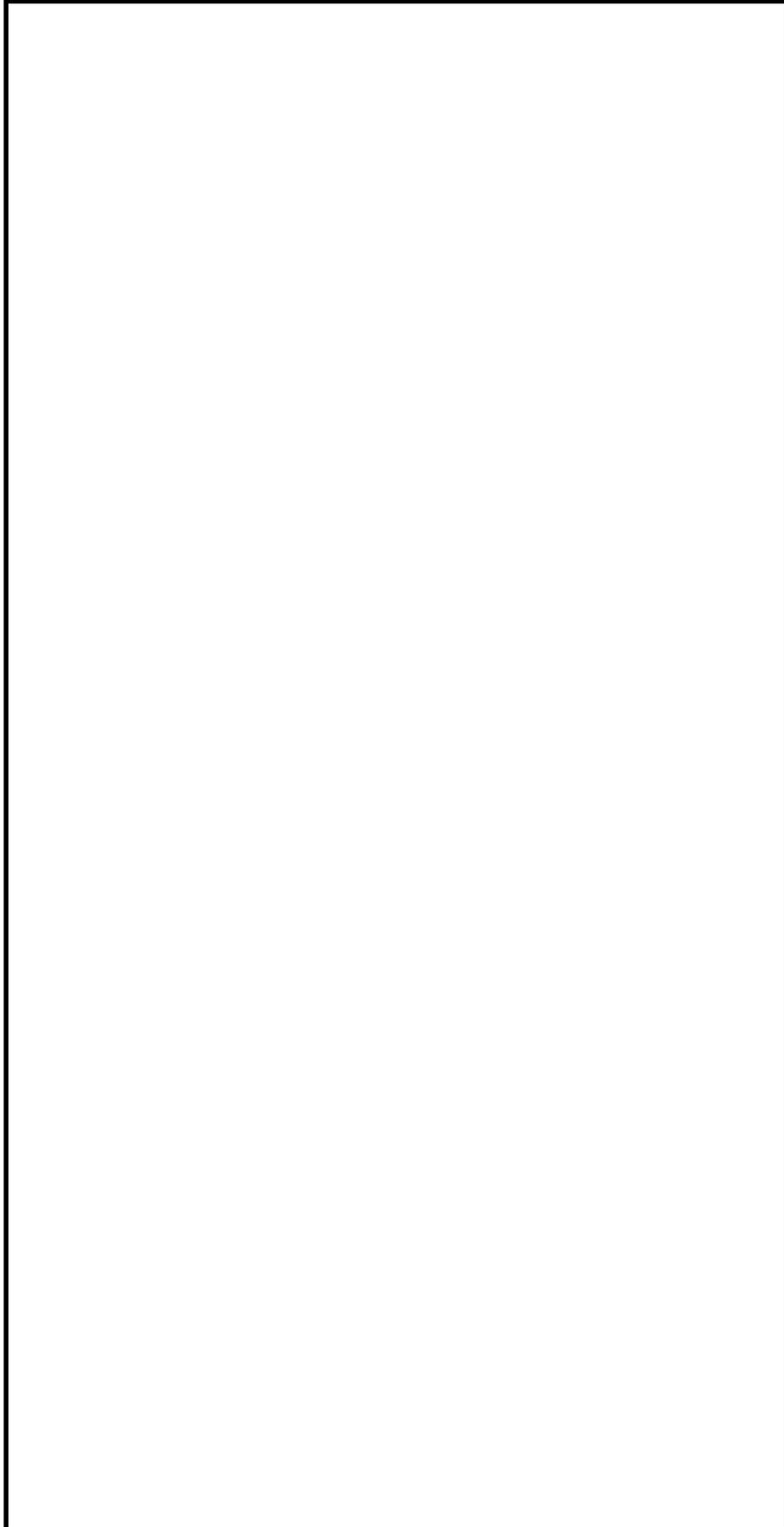
上記に基づき評価を行った結果、 $P_N \geq$ MPa[gage]のとき、①式の逃がし安全弁（逃がし弁機能）作動条件が成立する。

したがって、非常用逃がし安全弁駆動系圧力が MPa[gage]以上のとき、原子炉格納容器圧力が最高使用圧力の2倍の圧力であっても、逃がし安全弁（逃がし弁機能）は開可能である。

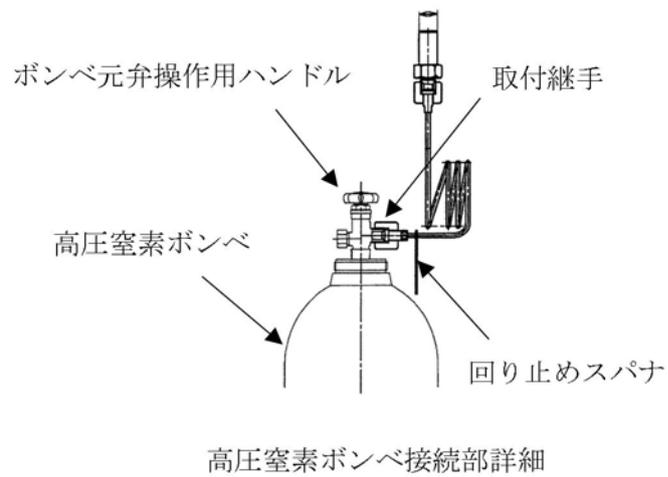
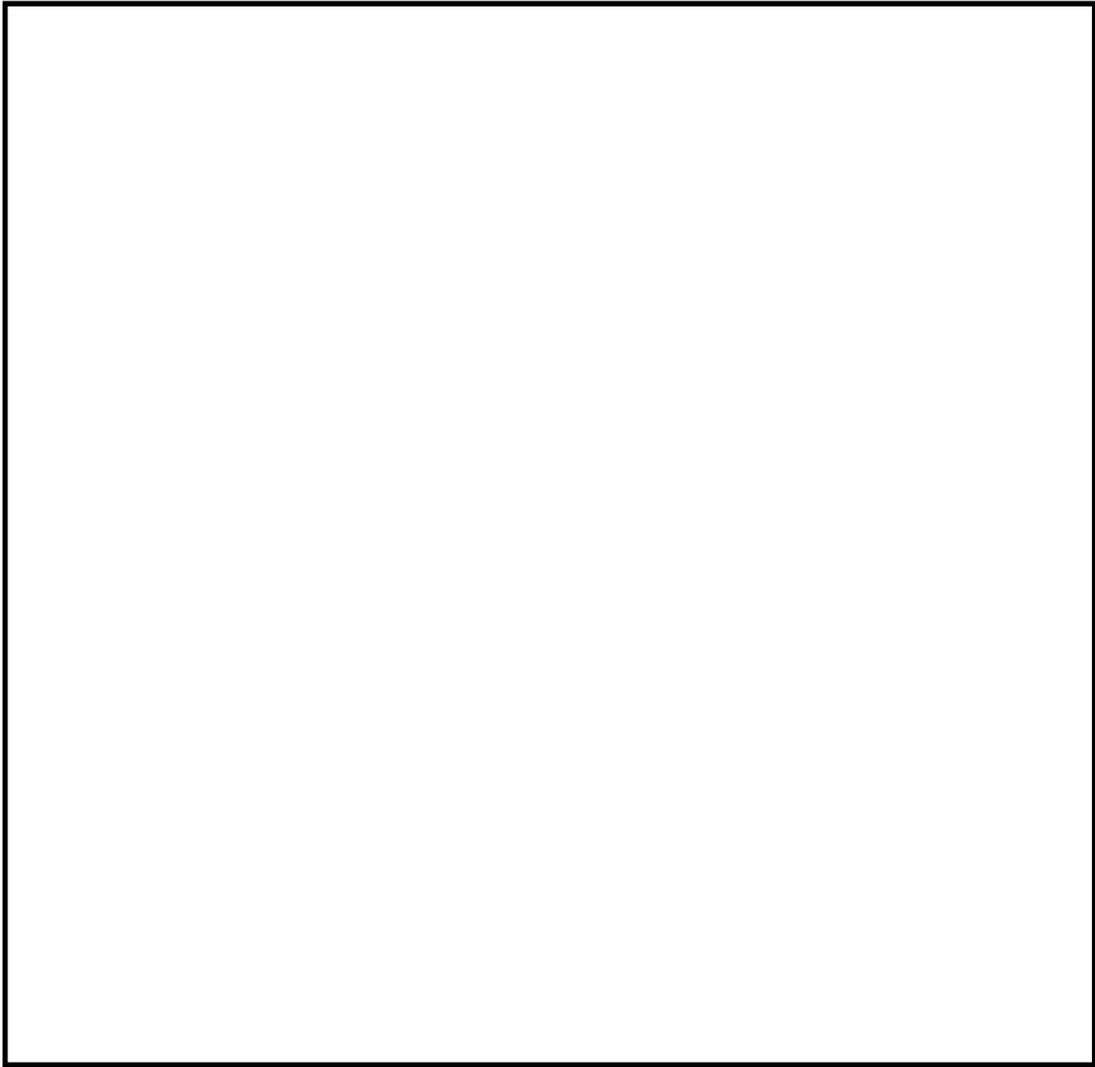


第46-6-3図 逃がし安全弁駆動機構概要図

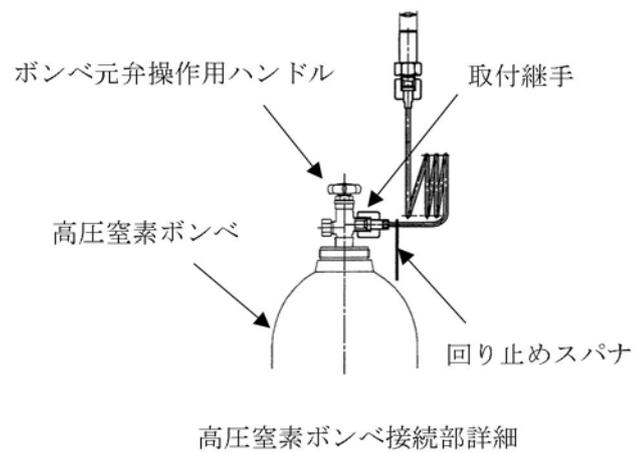
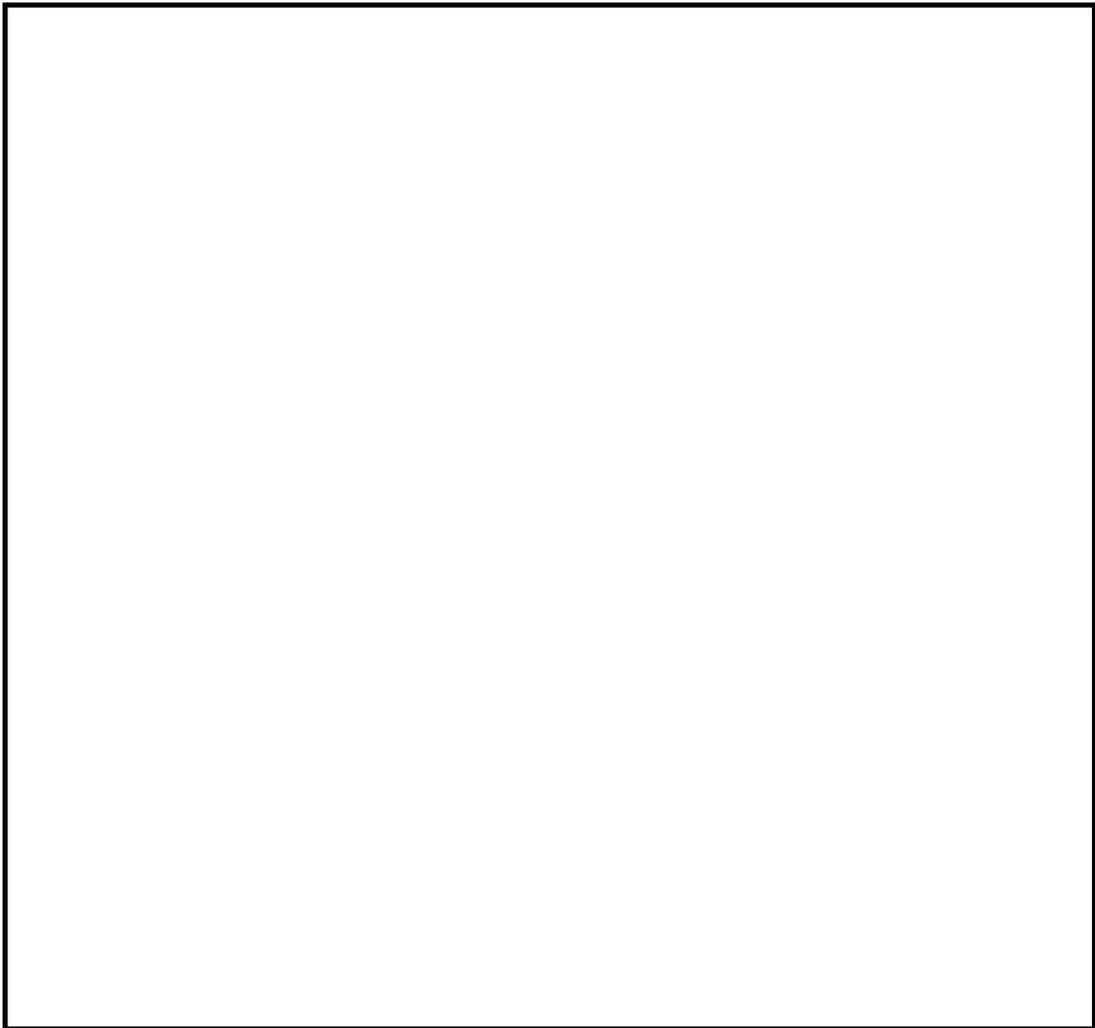
46-7 接続図



第 46-7-1 図 逃がし安全弁用可搬型蓄電池の接続図

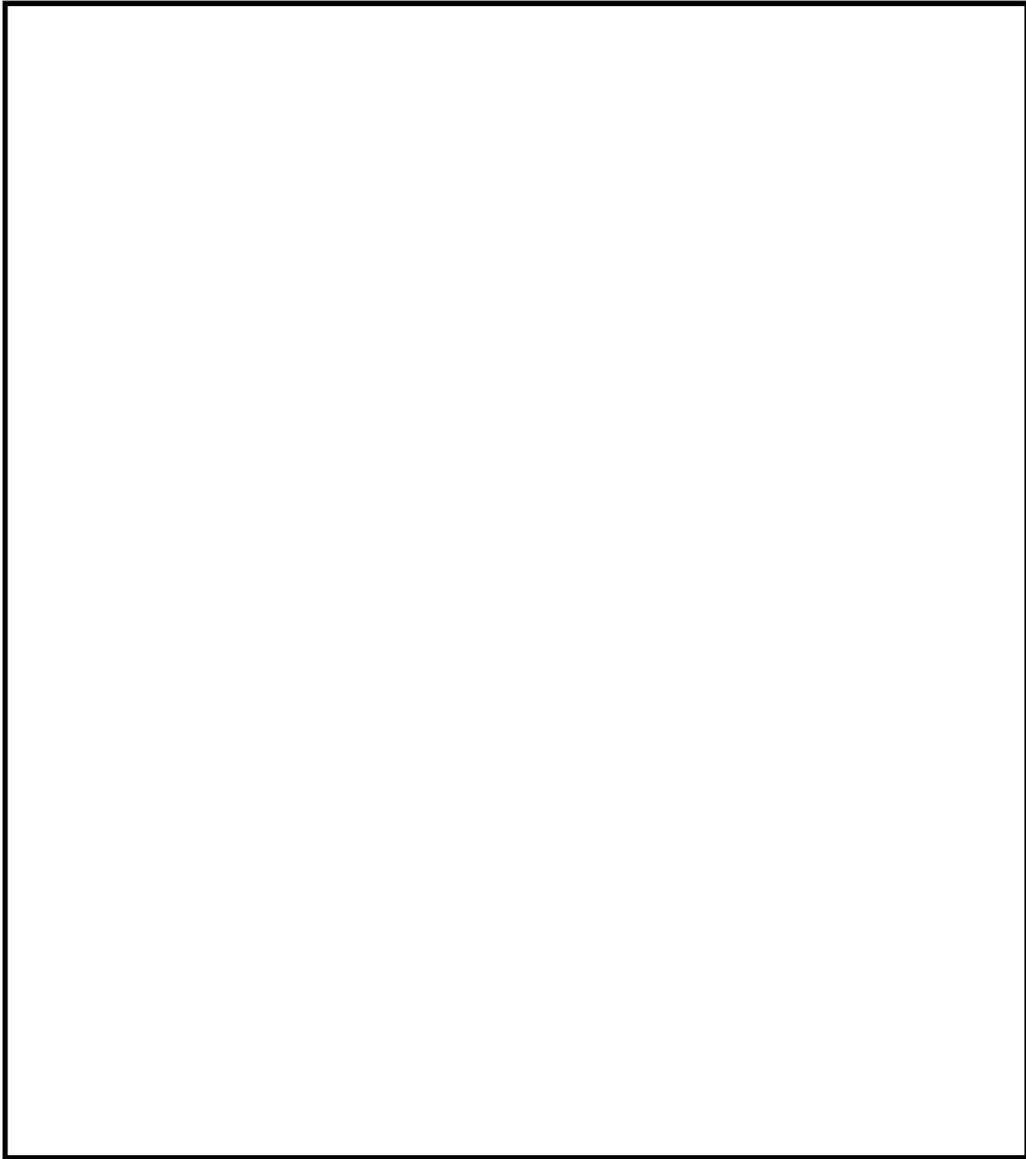


第 46-7-2 図 非常用窒素供給系に係る機器（高圧窒素ポンベ）の接続図

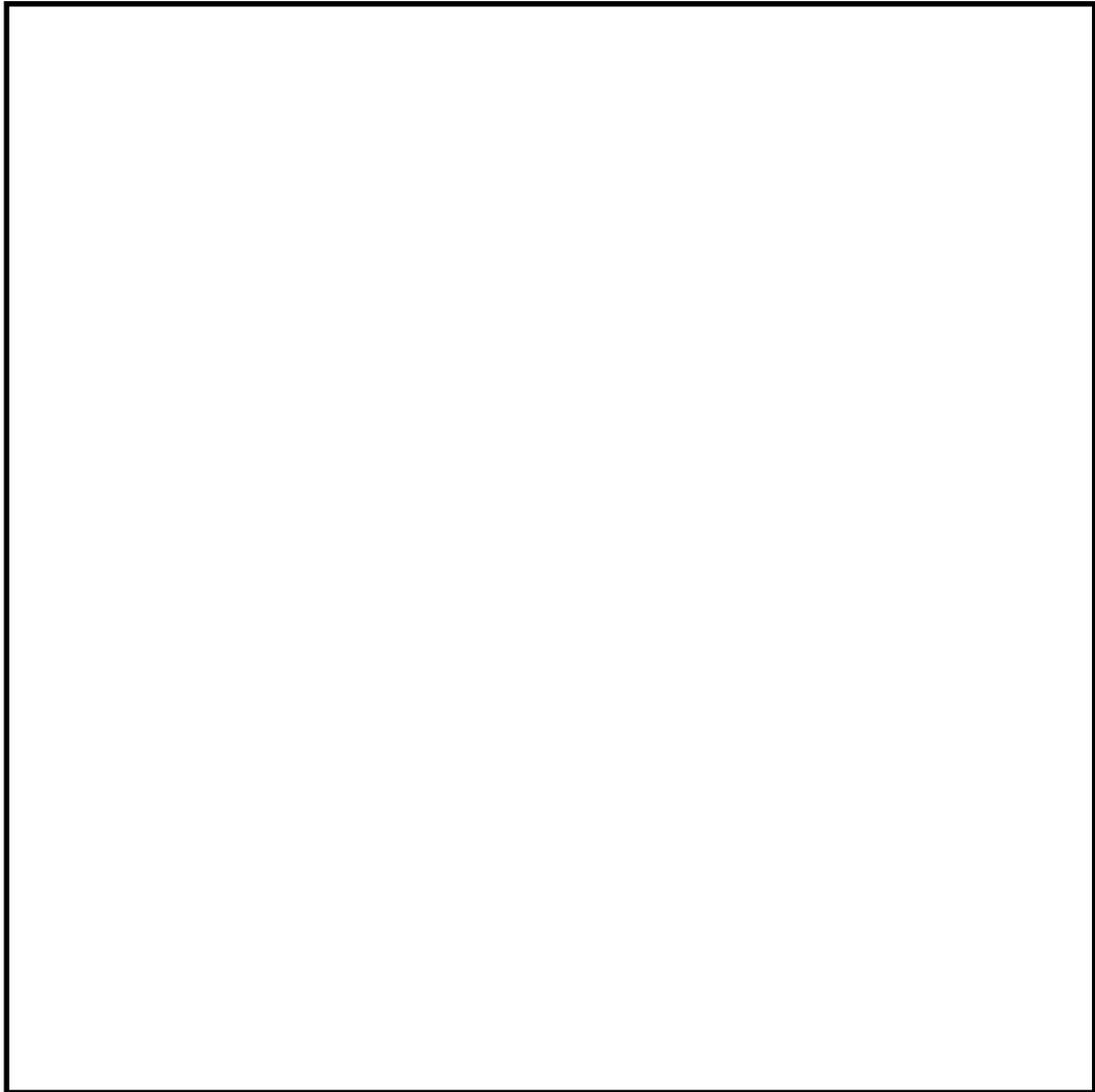


第 46-7-3 図 非常用逃がし安全弁駆動系に係る機器（高圧窒素ポンベ）の
接続図

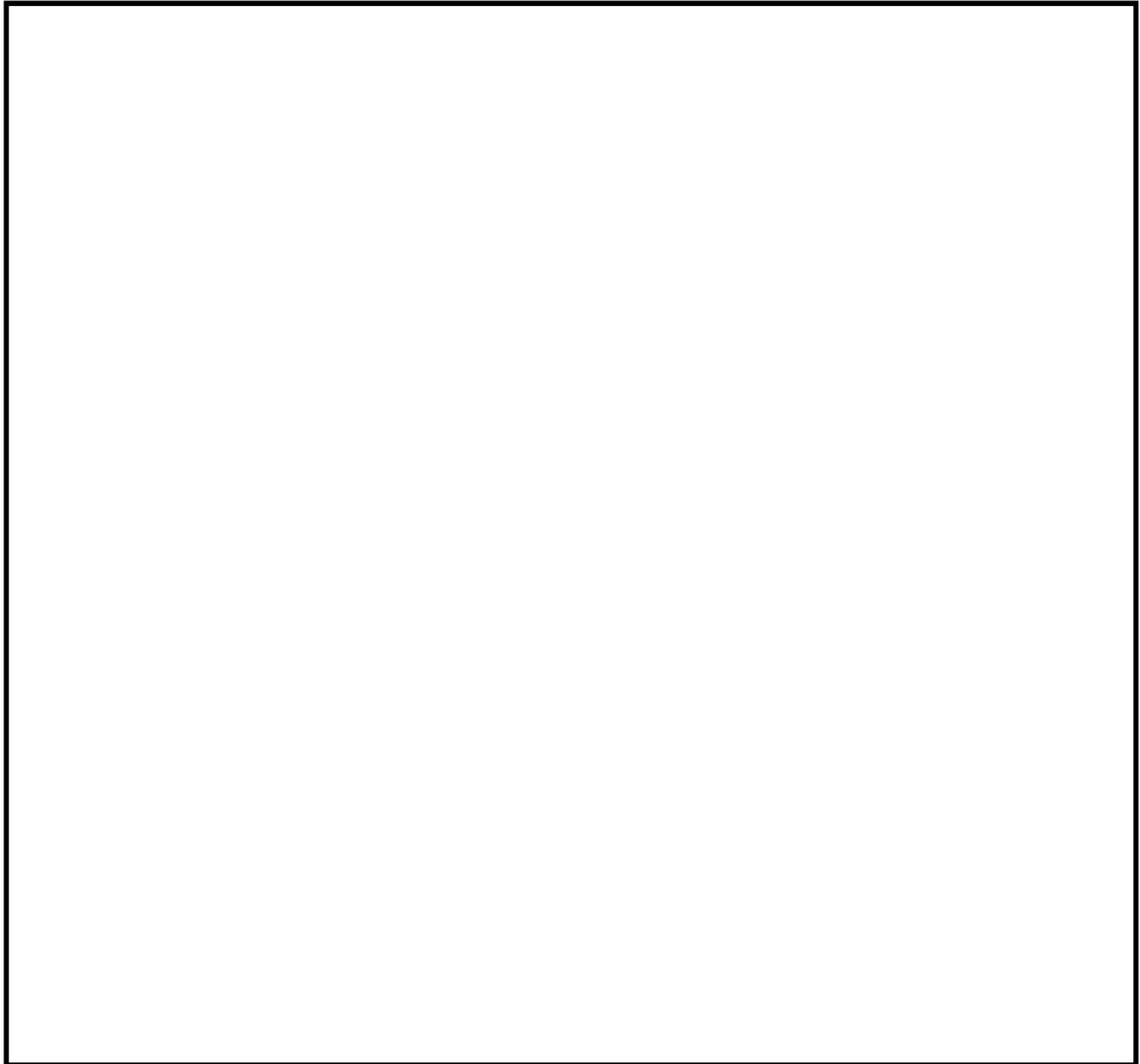
46-8 保管場所図



第 46-8-1 図 逃がし安全弁用可搬型蓄電池の配置図
(原子炉建屋付属棟 3 階)



第 46-8-2 図 非常用窒素供給系に係る機器（高圧窒素ポンプ）の配置図
（原子炉建屋原子炉棟 3 階）



第 46-8-3 図 非常用逃がし安全弁駆動系に係る機器（高圧窒素ポンペ）の
配置図（原子炉建屋原子炉棟 1 階）

46-9 アクセスルート図



第 46-9-1 図 東海第二発電所の重大事故発生時の屋内アクセスルート
(1/4)



第 46-9-2 図 東海第二発電所の重大事故発生時の屋内アクセスルート
(2/4)



第 46-9-3 図 東海第二発電所の重大事故発生時の屋内アクセスルート
(3/4)



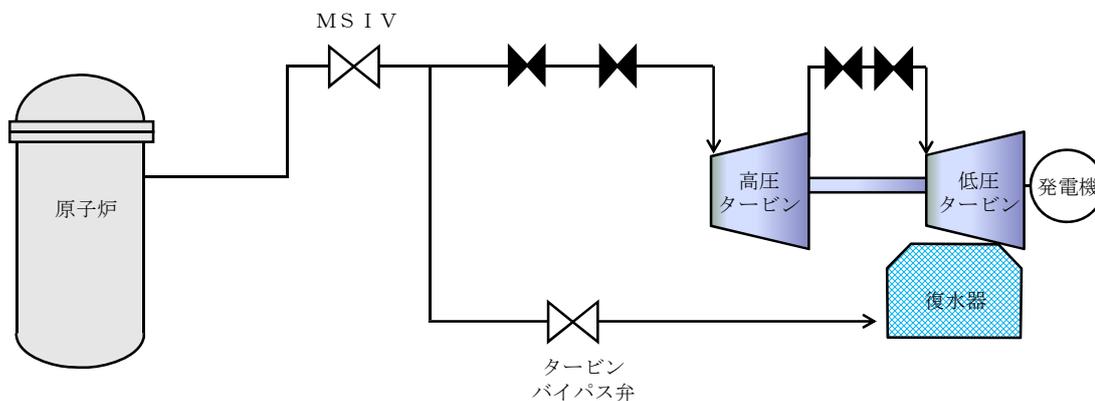
第 46-9-4 図 東海第二発電所の重大事故発生時の屋内アクセスルート
(4/4)

46-10 その他設備

以下に、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための自主対策設備の概要を示す。

(1) タービン・バイパス弁の手動操作による原子炉の減圧

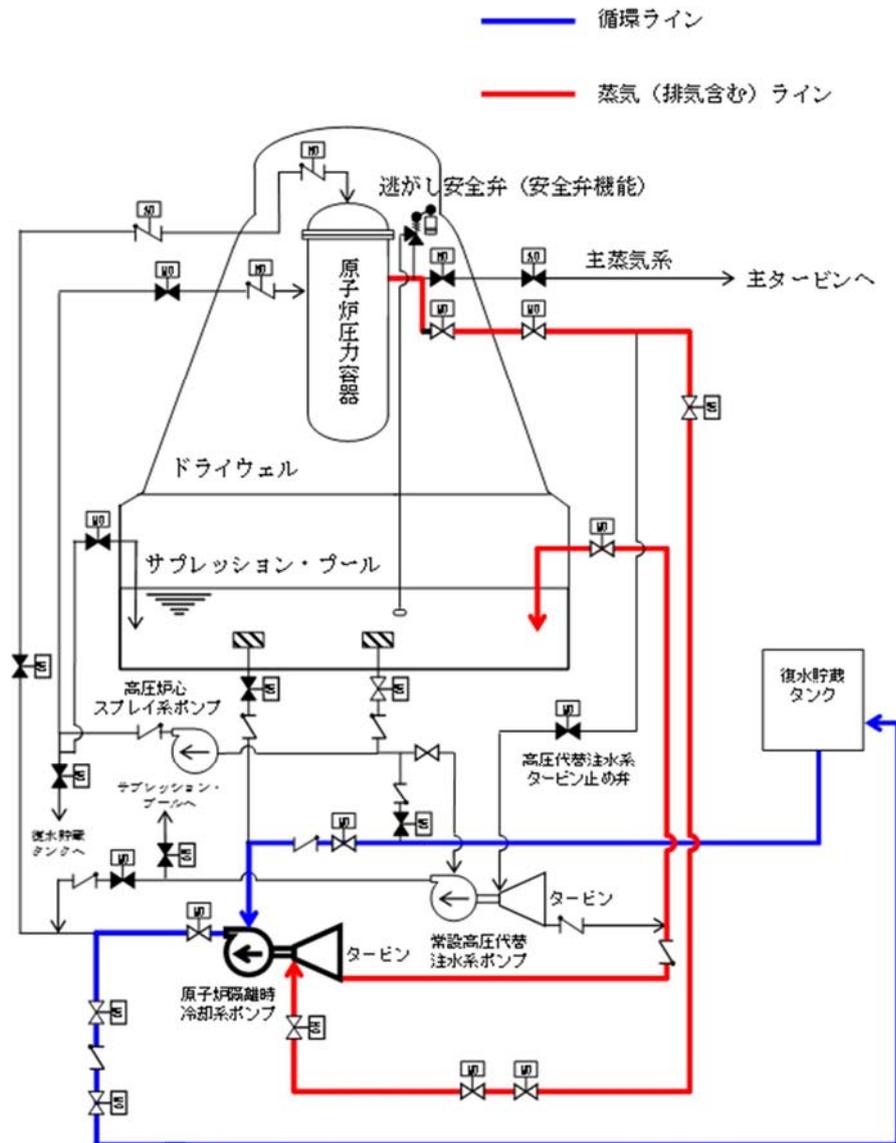
主蒸気隔離弁が全開状態であり、かつ、常用電源が健全で、タービン制御系の圧力制御装置及び復水器が使用できる場合に、タービン・バイパス弁を開操作することで原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧を実施する。タービン制御系概要図を第 46-10-1 図に示す。



第 46-10-1 図 タービン制御系 概要図

(2) 原子炉隔離時冷却系の手動操作による原子炉の減圧

復水貯蔵タンクが使用可能であり、かつ常設直流電源系統が健全である場合に、原子炉隔離時冷却系を復水貯蔵タンク循環運転とすることで、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧する。原子炉隔離時冷却系による原子炉の減圧概要図を第 46-10-2 図に示す。



第 46-10-2 図 原子炉隔離時冷却系による原子炉の減圧概要図

(3) 可搬型窒素供給装置 (小型) による窒素確保

非常用窒素供給系からの供用期間中において、逃がし安全弁の作動により、逃がし安全弁 (自動減圧機能) の作動に必要な窒素の圧力が低下した場合は、可搬型窒素供給装置 (小型) から窒素を確保し、原子炉を減圧する。

可搬型窒素供給装置 (小型) による窒素確保概要図を第46-10-3図に示す。

(参考)

逃がし安全弁の機能

a. 逃がし弁機能

本機能における主蒸気逃がし安全弁は、原子炉冷却材圧力バウンダリの過度の圧力上昇を抑えるため、原子炉圧力高の信号によりアクチュエータのピストンを駆動して強制的に開放する。18個の主蒸気逃がし安全弁は、全てこの機能を有している。

b. 安全弁機能

本機能における主蒸気逃がし安全弁は、原子炉冷却材圧力バウンダリの過度の圧力上昇を抑えるため、逃がし弁機能のバックアップとして、圧力の上昇に伴いスプリングに打ち勝って自動解放されることにより、原子炉冷却材圧力バウンダリの最も過酷な圧力変化の場合にも原子炉圧力が最高使用圧力の1.1倍を超えないように設計されている。18個の主蒸気逃がし安全弁は、全てこの機能を有している。

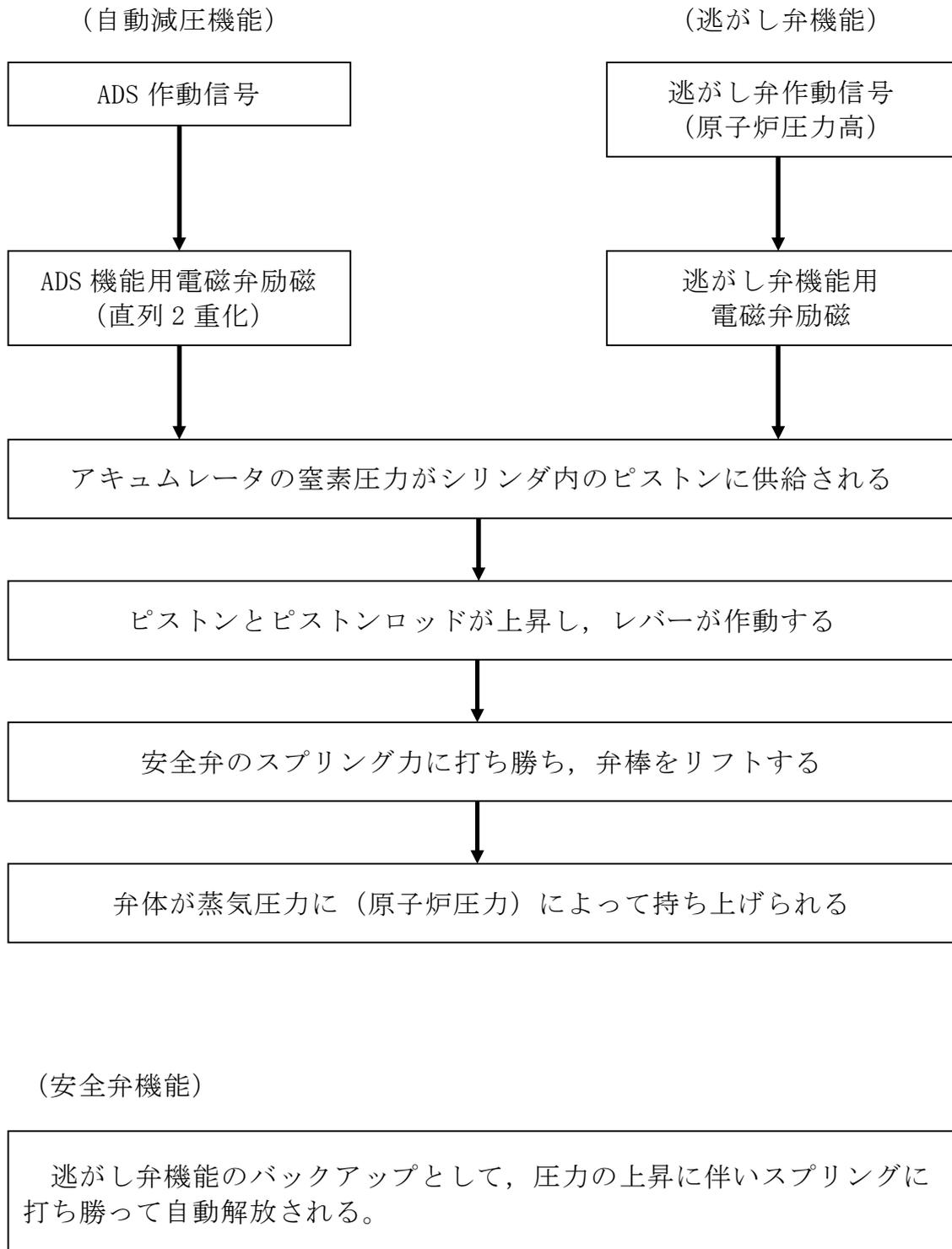
c. 自動減圧機能

自動減圧機能は、非常用炉心冷却系の一部であり、原子炉水位異常低とドライウェル圧力高の同時信号により、ピストンを駆動して主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能付）を強制的に開放し、LOCA時等に原子炉圧力を速やかに低下させて、低圧注水系の早期の注水を促す。18個の主蒸気逃がし安全弁のうち、7個がこの機能を有している。



第 46-10-4 図 主蒸気逃がし安全弁 設備概要図

主蒸気逃がし安全弁作動時の機構



46-11 過渡時自動減圧機能について

1. 概要

本資料は、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の場合であって、自動減圧機能が有する原子炉の減圧機能喪失（以下「原子炉減圧機能喪失」という。）が喪失した場合においても、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧し、炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するために必要な設備について説明する。

2. 基本方針

原子炉減圧機能喪失が発生するおそれがある場合又は当該事象が発生した場合において、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧し、炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するための設備（以下「過渡時自動減圧機能」という。）を設置する。

本システムは、原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ（低圧注水系）又は低圧炉心スプレイ系ポンプが運転している場合に、逃がし安全弁（自動減圧機能）7個のうち、2個を作動させることを目的として論理回路を設けるものである。

3. 過渡時自動減圧機能の設計方針

過渡時自動減圧機能の設計方針を以下に示す。

(1) 環境条件

過渡時自動減圧機能は、中央制御室、原子炉建屋附属棟及び原子炉建屋原子炉棟内に設置する設備であることから、その機能を期待される重大事故等が発生した場合における、中央制御室、原子炉建屋附属棟及び原子炉建屋原子炉棟内の環境条件（温度・圧力・湿度・放射線、屋外の天候に

よる影響，海水通水の影響，地震，竜巻，風（台風），積雪，火山及び電磁的障害）を考慮し，その機能を有効に発揮できる設計とする。

(2) 操作性

過渡時自動減圧機能は，原子炉水位が設定値に達すること及び残留熱除去系（低圧注水系）又は低圧炉心スプレイ系ポンプ（以下「残留熱除去系（低圧注水系）等」という。）が運転中で自動的に論理回路が作動する設計とし，操作性に関する設計上の考慮は不要である。

(3) 悪影響防止

自動減圧系と過渡時自動減圧機能の論理回路は第46-11-1図のとおりであり，過渡時自動減圧機能の論理回路は，自動減圧系とは別の制御盤に収納することで，自動減圧系に悪影響を及ぼさない設計とする。

過渡時自動減圧機能は，第46-11-2図のとおり原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力高の検出器からの入力信号並びに論理回路からの逃がし安全弁（自動減圧機能）作動用電磁弁制御信号は，自動減圧系と共有するが自動減圧系と検出器信号についてリレーにより分離し，論理回路電源は，配線用遮断器及びヒューズにより分離することで，自動減圧系に悪影響を及ぼさない設計とする。

過渡時自動減圧機能は，他の設備と電氣的に分離することで，他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。

(4) 耐震性

過渡時自動減圧機能は，基準地震動 S_s による地震動に対して，必要な機能を維持する設計とする。

(5) 多様性

設計基準事故対処設備である自動減圧機能の論理回路は，原子炉水位

の低下により低圧炉心スプレイ系又は残留熱除去系（低圧注水系）が起動し、かつドライウェル圧力高信号が成立した場合に原子炉の自動減圧を行うことができる設計とする。

常設重大事故防止設備である過渡時自動減圧機能の論理回路は、原子炉水位低下により低圧炉心スプレイ系又は残留熱除去系（低圧注水系）が起動した場合に、ドライウェル圧力高信号を必要とせず、原子炉の自動減圧を行うことが可能な設計とし、自動減圧機能の論理回路に対して異なる作動論理とすることで可能な限り多様性を有する設計とする。

過渡時自動減圧機能は、自動減圧系と共通要因によって同時に機能が損なわれないよう、自動減圧系の制御盤と位置的分散を図ることで、地震、火災、溢水等の主要な共通要因故障によって同時に機能を損なわれない設計とする。

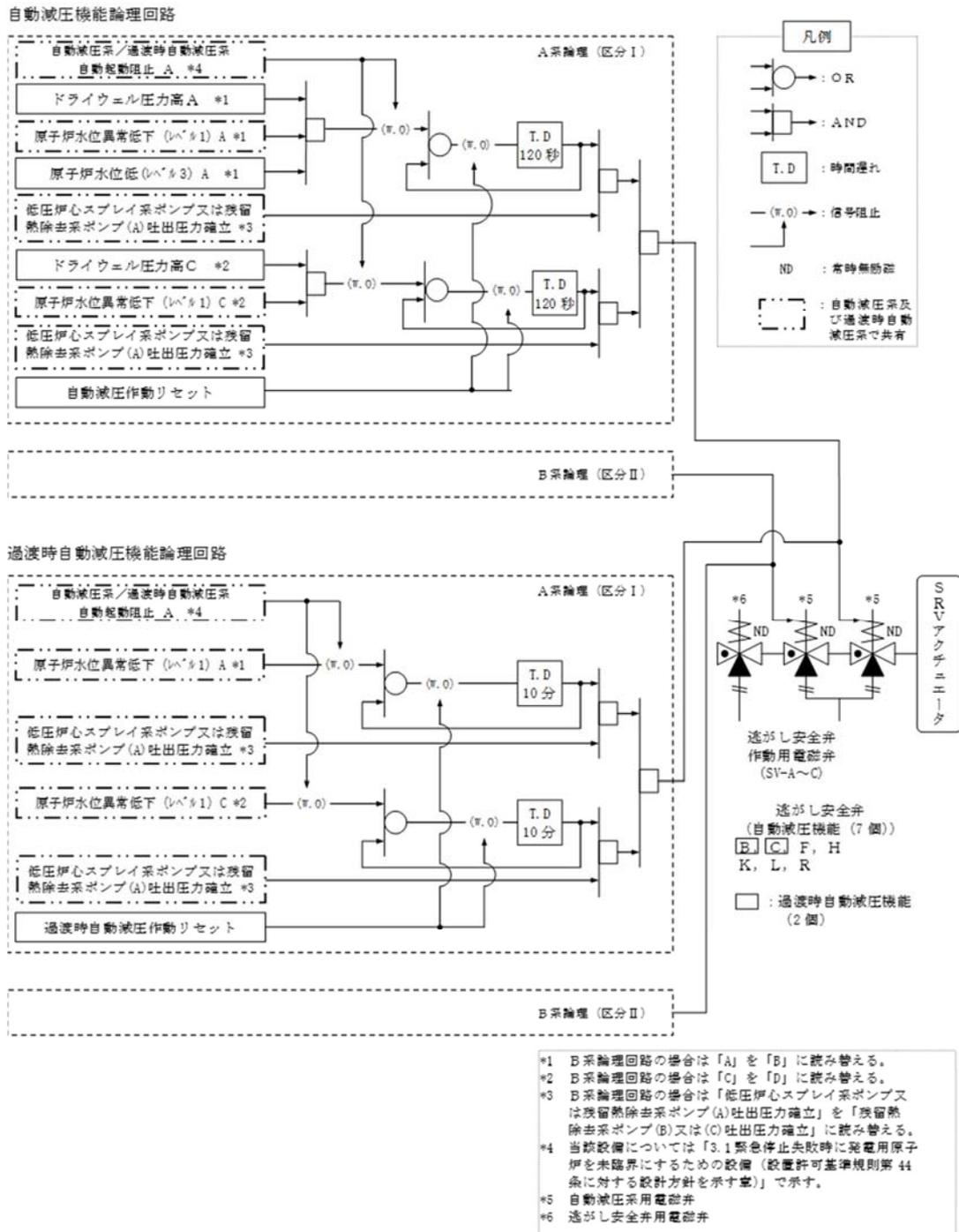
過渡時自動減圧機能は、自動減圧系と電氣的に分離することで、共通要因によって同時に機能を損なわない設計とする。

4. 共通要因による影響防止対策

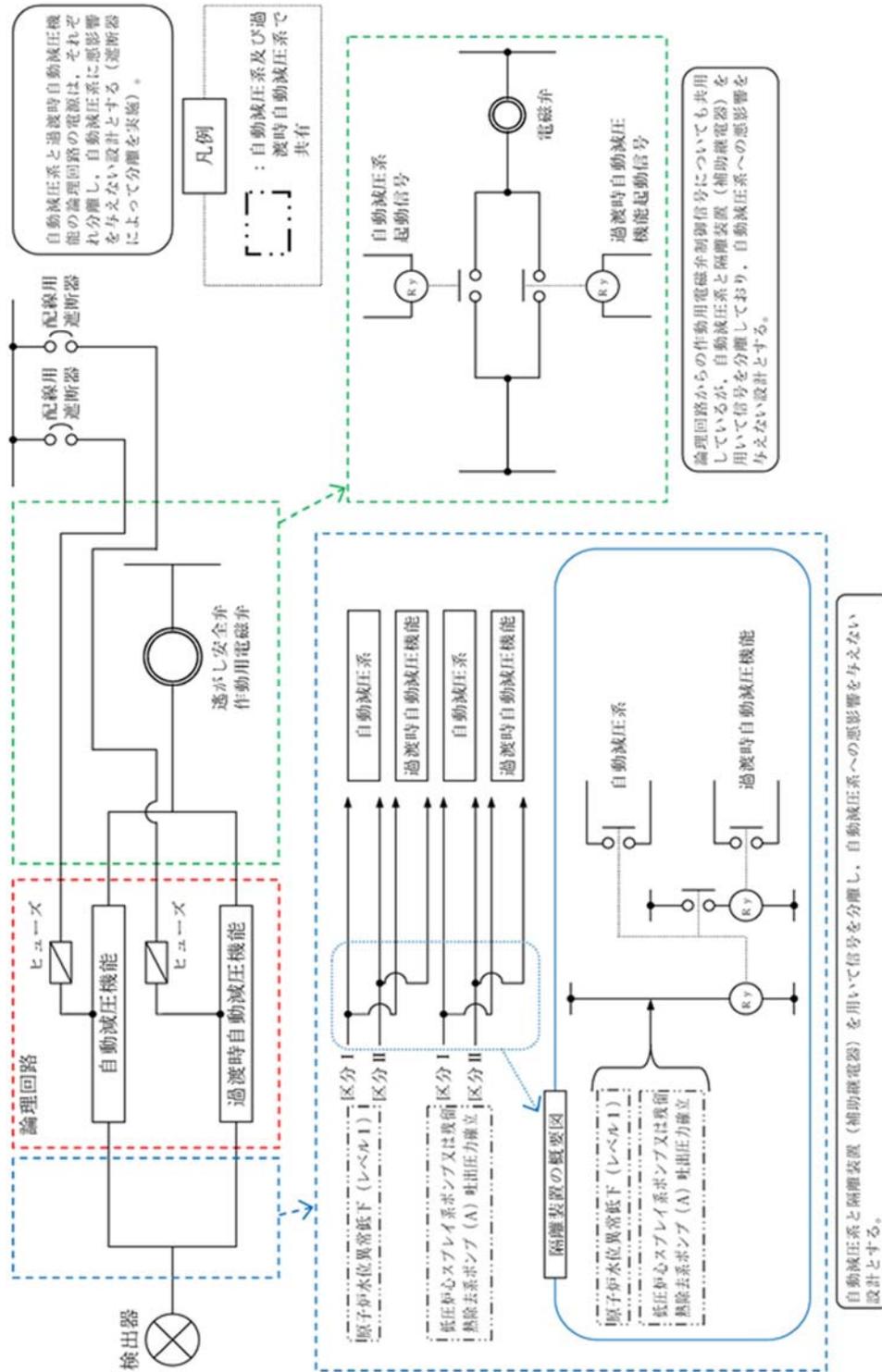
過渡時自動減圧機能論理回路は、共通要因によって自動減圧機能と同時に機能が損なわれないよう以下の措置を講じる設計とする。

- ・ 過渡時自動減圧機能及び自動減圧機能の論理回路は、金属製筐体の異なる制御盤に収納するとともに、位置的分散を図り、火災により同時に機能が損なわれることがない設計とする。なお、確実に位置的分散するため、過渡時自動減圧機能と自動減圧機能は別々の制御盤に分ける設計とする。
- ・ 過渡時自動減圧機能及び自動減圧機能の制御盤は、耐震性を有した設計とし、地震により同時に機能が損なわれることがない設計とする。
- ・ 過渡時自動減圧機能及び自動減圧機能の制御盤は、溢水源のない中央制御

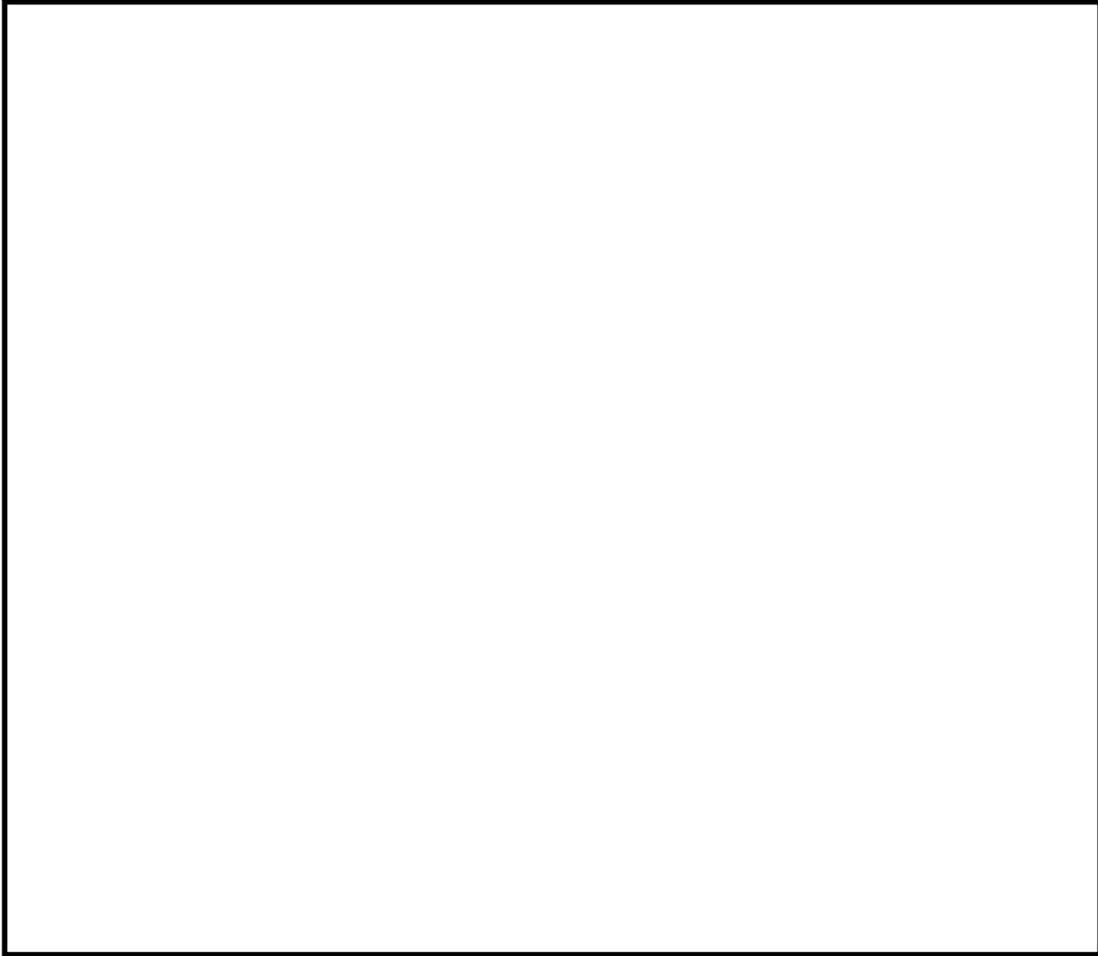
室に設置し、溢水により同時に機能が損なわれることがない設計とする。



第 46-11-1 図 自動減圧系及び過渡時自動減圧機能の論理回路



第 46-11-2 図 信号の分離について



第 46-11-3 図 過渡時自動減圧機能及び自動減圧系の設置場所

46-12 過渡時自動減圧機能に関する健全性について

1. 設計方針

(1) 設置目的

過渡時自動減圧機能は、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の場合であって、自動減圧機能が有する原子炉の減圧機能喪失（以下「原子炉減圧機能喪失」という。）が喪失した場合においても、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧し、炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止することを目的とする。

(2) 原子炉減圧機能喪失の発生要因

原子炉減圧機能喪失は、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の場合であって、自動減圧機能が有する原子炉の減圧機能喪失を想定する。

(3) 過渡時自動減圧機能に要求される機能

過渡時自動減圧機能には、原子炉を減圧することが求められており、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈」の第四十六条1（1）a）に従い、以下の機能を設けている。

・過渡時自動減圧機能

原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転状態で主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）7個のうち、2個を作動させることを目的として論理回路を設けるものである。

(4) 過渡時自動減圧機能の作動論理回路

原子炉減圧機能喪失の要因のひとつとして、高圧注水機能が喪失し、原子炉水位のみ低下し、ドライウエル圧力高が発生しない場合があるため、原子炉水位の低下を検知することにより過渡時自動減圧機能を作動させるものとする。

過渡時自動減圧機能の作動論理回路は、原子炉水位異常低下（レベル1）、残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力確立の条件成立時、「2 out of 2」論理により自動で動作し、操作を行わない設計とする。

(5) 過渡時自動減圧機能の不具合による自動減圧機能への影響防止対策

過渡時自動減圧機能故障による自動減圧機能の誤作動を防止するため、以下の対策を考慮した設計としている。

- a. 過渡時減圧機能の内部構成を多重化（検出信号の多重化）し、単一故障により誤作動しない設計とする。
- b. 過渡時自動減圧機能は論理回路成立時に作動信号を励磁出力する設計とし、駆動源である電源の喪失が生じた場合に誤信号を発信しない設計とする。また、過渡時自動減圧機能が電源喪失した場合は、中央制御室に警報を発信することから、故障を早期に把握し、復旧対応を行うことが可能である。
- c. 過渡時自動減圧機能の論理回路は、自動減圧系制御盤とは電源区分ごとに分離することで位置的分散を図り、地震、火災、溢水等の主要な共通要因故障によって同時に機能を損なわれない設計とすることで基準に適合させる。なお、確実に位置的分散するため、過渡時自動減圧機能と自動減圧系は別々の制御盤に分ける設計とする。

(6) 過渡時自動減圧機能の信頼性評価

過渡時自動減圧機能の信頼性評価結果として、プラント稼働性に影響を与えるような誤動作率及び不動作となる発生頻度を第46-12-1表に示す。第46-12-1表より、本設備の誤動作によりプラント外乱が発生する頻度及び不動作の発生頻度も十分小さいことから、高い信頼性を有している。

なお、誤動作率、不動作の発生頻度の評価の詳細は 2. (4) 過渡時自動減圧機能の信頼性評価に示す。

第 46-12-1 表 過渡時自動減圧機能の信頼性評価結果

	過渡時自動減圧機能
誤動作率	<input type="text"/> / 炉年 ※1
不動作の発生頻度	<input type="text"/> / 炉年 ※2

※1 過渡時自動減圧機能が誤動作する頻度

※2 原子炉減圧機能喪失が発生し、かつ過渡時自動減圧機能が不動作である事象が発生する頻度

2. 設備概要

(1) 機器仕様

a. 過渡時自動減圧機能

取付箇所：中央制御室

設備概要：原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の場合であって、設計基準事故対処設備の原子炉の有する減圧機能が喪失した場合に、炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器破損を防止するため、原子炉水位異常低下（レベル 1）及び残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転状態で主蒸気逃がし安全弁 2 個を作動させる

過渡時自動減圧機能の主な機能・設備

- ・原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転状態で過渡時自動減圧信号を発信する回路である。

b. 過渡時自動減圧機能作動信号

作動に関する信号：残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転中における原子炉水位異常低下（レベル1）信号

設定値：原子炉水位異常低下（レベル1）：原子炉压力容器ゼロレベル
*より 961cm 以上

※ 原子炉力容器ゼロレベルは、原子炉压力容器基準点示す。

作動信号：過渡時自動減圧信号

作動信号を発信させない条件：自動減圧起動の阻止スイッチ

(2) 設定根拠

過渡時自動減圧機能作動信号の設定値は以下の事項を考慮して決定する。

過渡事象時に高圧注水機能が喪失し、原子炉水位のみ低下していく事象では、ドライウェル圧力高が発生せず、自動減圧系が自動起動しない。そのため、自動減圧系の代替として、原子炉を減圧させるため、残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ運転中のみ、自動減圧系と同様の原子炉水位異常低下（レベル1）を設定する。

なお、重大事故時等の有効性評価「高圧注水・減圧機能喪失」において、上記の設定値（レベル1）が作動してから10分後に主蒸気逃がし安全弁2弁が開くことで、残留熱除去系ポンプ（低圧注水系）等を用いた原子炉

注水及び除熱を実施することにより、炉心損傷しないことを確認している。

(3) 設備概要

a. 設置場所



第 46-12-1 図 過渡時自動減圧機能（盤）設置箇所

b. 回路構成

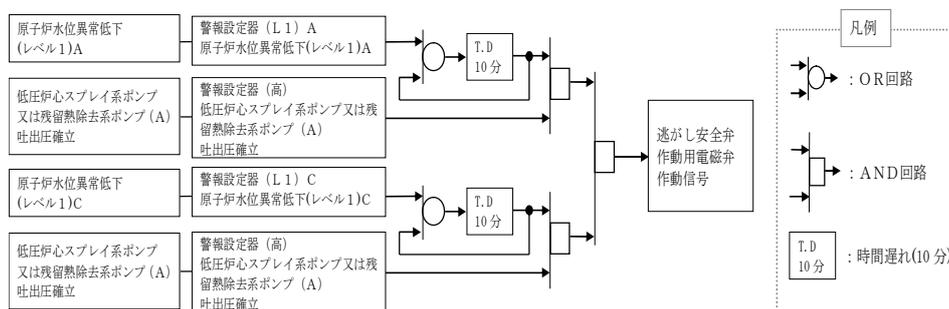
(a) 自動減圧系と過渡時自動減圧機能の回路構成概略及び設計上の考慮

過渡時自動減圧機能の論理回路は、自動減圧系とは別の制御盤に収納することで、自動減圧系に悪影響を及ぼさない設計とする。

過渡時自動減圧機能は、第46-11-2図のとおり原子炉水位異常低下（レベル1）及び残留熱除去系ポンプ又は低圧炉心スプレイ系ポンプ吐出圧力高の検出器からの入力信号並びに論理回路からの逃がし安全弁（自動減圧機能）作動用電磁弁制御信号は、自動減圧系と共有するが自動減圧系と検出器信号についてリレーにより分離し、論理回路電源は、配線用遮断器及びヒューズにより分離することで、自動減圧系に悪影響を及ぼさない設計とする。

過渡時自動減圧機能は、他の設備と電氣的に分離することで、他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。

(b) 原子炉圧力を減圧する設備の作動信号のタイマー設定根拠



第 46-12-2 図 タイマー設定根拠

過渡時自動減圧機能は、自動減圧系が不動作時に期待される機能であるため、不要な動作を回避する観点から、作動信号の発信に対してタイマーを設置している。

自動減圧系本来の安全機能と干渉しないように、自動減圧系の原子炉水位異常低下（レベル1）後120秒で成立する減圧信号より遅く起動する必要がある。また、過渡時自動減圧機能には、設備誤作動時に原子炉の運転を阻害しないように起動阻止スイッチの判断操作の時間的余裕を考慮し、設備作動までに10分の時間遅れを設ける。これにより、過渡時自動減圧機能論理回路タイマー設定値は10分とする。なお、事象発生から10分後に過渡時自動減圧機能論理による減圧で低圧注水系等により十分な炉心冷却が可能である。

第46-12-2表 過渡時自動減圧機能の作動遅れ時間

	ADS 起動遅延
自動減圧機能自動起動信号	120 秒
過渡時自動減圧機能自動起動信号	10 分

(4) 過渡時自動減圧機能の信頼性評価

a. 誤動作率評価

プラント運転中に過渡時自動減圧機能が誤動作した場合、プラントの出力運転に外乱を与えることとなる。ここでは、過渡時自動減圧機能の設計情報を基に、フォールトツリーを用いて過渡時自動減圧機能の誤動作率を評価する。過渡時自動減圧機能の誤動作率の評価に係る回路の概略図を第 46-12-3 図に示す。また、フォールトツリーの概略図を第 46-12-4 図に示す。

フォールトツリーを構築する際の考え方は、基本的に東海第二発電所における確率論的リスク評価と同じ考え方とした。評価に関して適用した仮定及びデータ等は以下のとおり。

- ・回路の構成部品等，機器の故障率は，日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009 年 5 月）（国内一般故障率 21 ヶ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。パラメータを第 46-12-3 表に示す。

これらの考え方を元に評価した各回路の誤動作確率を第 46-12-4 表に示す。また，論理回路のみの誤動作確率を第 46-12-5 表に示す。その結果，第 46-12-4 表より，過渡時自動減圧機能の誤動作確率は /h (/炉年)，第 46-12-5 表より，過渡時自動減圧機能の誤動作確率（共用部を含めない範囲）は /h (/炉年) という評価結果となり信頼度は高い。

第 46-12-3 表 各構成部品の故障率

構成部品	故障率（誤動作率（/h））※1
検出器（水位）	2.2×10^{-8}
検出器（圧力）	3.5×10^{-8}
設定器	9.5×10^{-9}
リレー	3.0×10^{-9}
遅延リレー	4.7×10^{-9}

※1 日本原子力技術協会「故障件数の不確かさを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009年5月）（国内一般故障率21ヶ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。

第 46-12-4 表 誤動作確率評価結果一覧

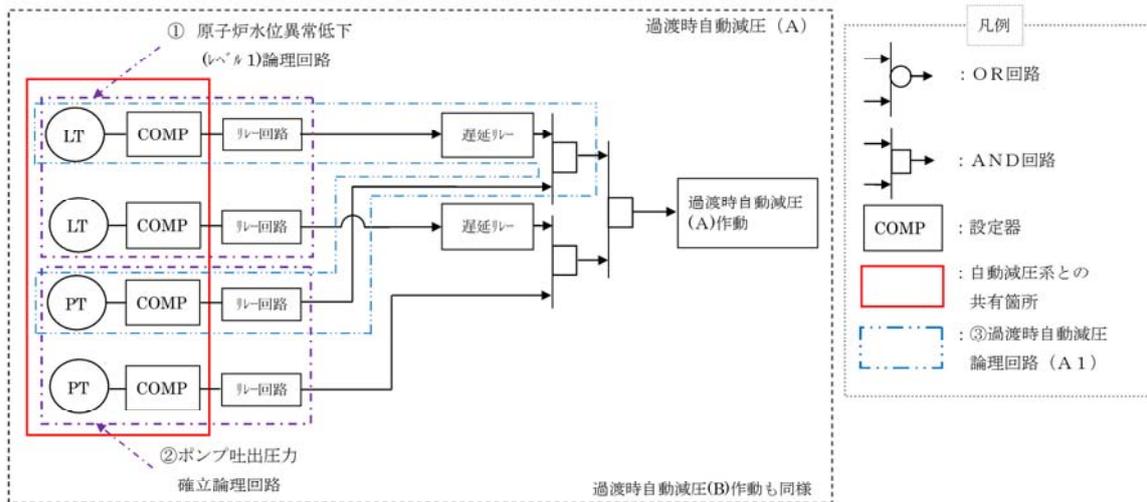
評価範囲又は共通原因	誤動作確率
①原子炉水位異常低下(レベル1)論理回路 (A1)	<input type="text"/> / 炉年
②ポンプ吐出圧力確立論理回路 (A1)	<input type="text"/> / 炉年
③過渡時自動減圧論理回路 (A1) (①, ②論理回路を含む)	<input type="text"/> / 炉年
④過渡時自動減圧論理回路 (A) (A1 (③), A2 論理回路を含む)	<input type="text"/> / 炉年
過渡時自動減圧機能の誤動作確率 (①~④及び (B) 論理回路含む)	<input type="text"/> / 炉年 <input type="text"/> / h ※2

※2 年間当たりの誤動作確率を8760時間で割ることにより、単位時間当たりの誤動作確率を算出した。

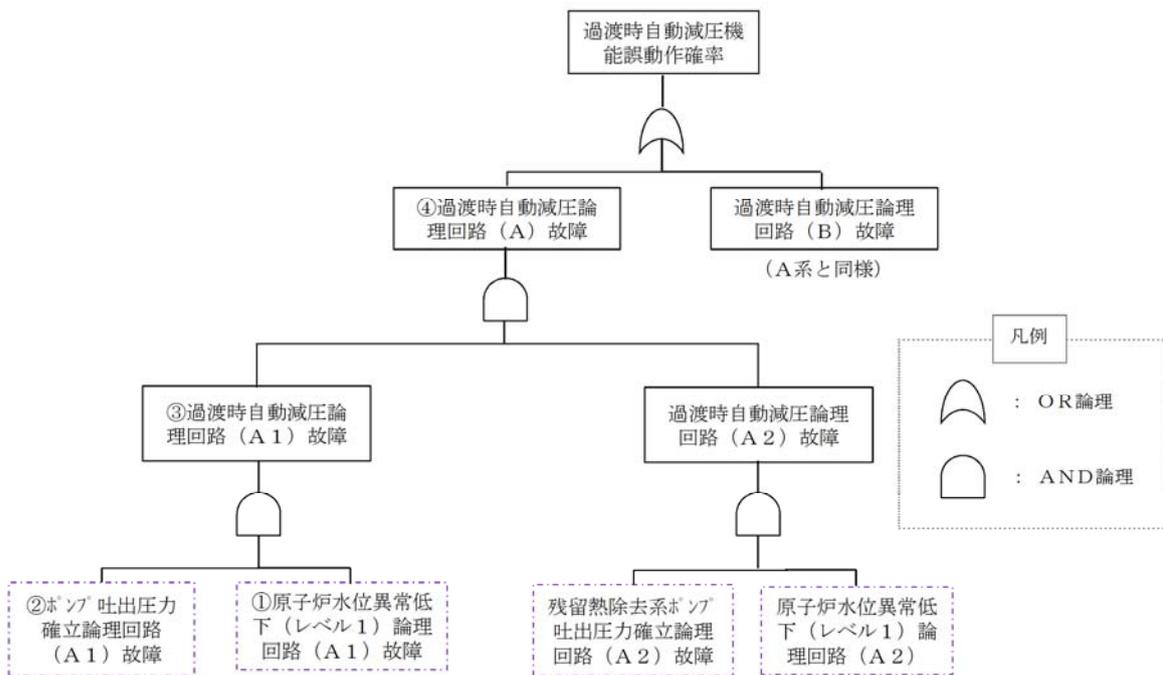
第 46-12-5 表 誤動作確率評価結果一覧（共用部を含めない範囲）

評価範囲又は共通原因	誤動作確率
①原子炉水位異常低下(レベル1)論理回路 (A1)	<input type="text"/> / 炉年
②ポンプ吐出圧力確立論理回路 (A1)	<input type="text"/> / 炉年
③過渡時自動減圧論理回路 (A1) (①, ②論理回路を含む)	<input type="text"/> / 炉年
④過渡時自動減圧論理回路 (A) (A1 (③), A2 論理回路を含む)	<input type="text"/> / 炉年
過渡時自動減圧機能の誤動作確率 (①~④及び (B) 論理回路含む)	<input type="text"/> / 炉年 <input type="text"/> / h ※3

※3 年間当たりの誤動作確率を8760時間で割ることにより、単位時間当たりの誤動作確率を算出した。



第 46-12-3 図 誤動作率評価モデル



第 46-12-4 図 誤動作率評価フォールトツリー

b. 不動作の発生頻度

過渡時自動減圧機能が動作を要求されるプラント状態に至った際に過渡時自動減圧機能が動作しない確率（誤不動作確率）を、フォールトツリーにより評価した。過渡時自動減圧機能の誤不動作確率の評価に係る回路の概略図を第 46-12-5 図に示す。また、フォールトツリーの概要図を第 46-12-6 図に示す。

フォールトツリーを構築する際の考え方は、基本的に東海第二発電所における確率論的リスク評価と同じ考え方とした。評価に関して適用した仮定及びデータ等は以下のとおり。

- ・回路の構成部品等，機器の故障率は，日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009年5月）（国内一般故障率21ヵ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。パラメータを第 46-12-6 表に示す。
- ・共通要因故障（CCF）のモデル化にはMGL法を用いた
- ・故障確率 P は $P=1/2 \lambda T$ で評価した。（ λ ：故障率， T ：健全性確認間隔）
- ・健全性確認間隔は 8760h とした。

また，この非信頼性と，内部事象PRAにおいて過渡時自動減圧に期待する状況の発生頻度^{*1}の積をとることにより，原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって，自動減圧機能による原子炉の減圧機能が喪失し，かつ過渡時自動減圧機能の故障により緩和機能が動作しない状態の発生頻度，つまり，過渡時自動減圧機能不動作の頻度を求めた。

各回路の非信頼度を求めた結果を第 46-12-7 表に示す。また，共用部を含めない範囲の非信頼度を第 46-12-8 表に示す。その結果，第 46

—12—7 表より，過渡時自動減圧機能の非信頼度（誤不動作確率）は [] []，第 46—12—8 表より，過渡時自動減圧機能の非信頼度（誤不動作確率）（共用部を含めない範囲）は [] という評価結果となった。

過渡時自動減圧機能の非信頼性度（誤不動作確率）に，内部事象 P R A において過渡時自動減圧に期待する状況の発生頻度（ 2.0×10^{-8} / 炉年）を乗算することにより，過渡時自動減圧機能の非信頼度（誤不動作の発生頻度） [] / 炉年，共用部を含めない範囲の非信頼度（誤不動作の発生頻度） [] / 炉年が求められ信頼度は高い。

※1 過渡時自動減圧機能によって炉心損傷頻度の低下に期待できる状況は，重大事故等対処設備には期待しない前提での P R A モデルから評価した。これに該当する事故シーケンスグループは T Q U X（ 2.0×10^{-8} / 炉年）であることから，これらの C D F の和が当該状況の発生頻度となる。なお，他の重大事故等対処設備（高圧代替注水系等）を期待すると当該状況の発生頻度はより小さな値となる。

第 46-12-6 表 各構成部品の故障率

構成部品	故障率（不動作率（/h））※1
検出器（水位）	1.4×10^{-8}
検出器（圧力）	2.9×10^{-9}
設定器	2.3×10^{-9}
リレー	1.5×10^{-9}
遅延リレー	4.7×10^{-9}
ヒューズ	5.5×10^{-9}
手動スイッチ	1.1×10^{-9}
電源装置	6.6×10^{-9}

※1 日本原子力技術協会「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定（2009年5月）（国内一般故障率21ヵ年データ）時間故障率」に記載の値を参照した。

第 46-12-7 表 非信頼度の評価結果一覧

評価範囲又は共通原因	非信頼度(1/d)
① 原子炉水位異常低下(レベル 1)論理回路 (A 1)	
② ポンプ吐出圧力確立論理回路 (A 1)	
③ 過渡時自動減圧論理回路 (A 1) (①, ②論理回路を含む)	
④ 過渡時自動減圧論理回路 (A) (A 1 (③), A 2 論理回路を含む)	
⑤ 過渡時自動減圧回路 (A (④), B 論理回路を含む)	
⑥ 検出器共通原因故障	
過渡時自動減圧機能の非信頼度 (①~⑥)	$\frac{\quad}{\quad}$ / 炉年※2

※2 内部事象 P R A において過渡時自動減圧回路に期待する状況（高圧注水・減圧機能喪失）の発生頻度 (2.0×10^{-8} / 炉年) を乗じ，過渡時自動減圧機能の不作動の発生頻度を算出

第 46-12-8 表 非信頼度の評価結果一覧（共用部を含めない範囲）

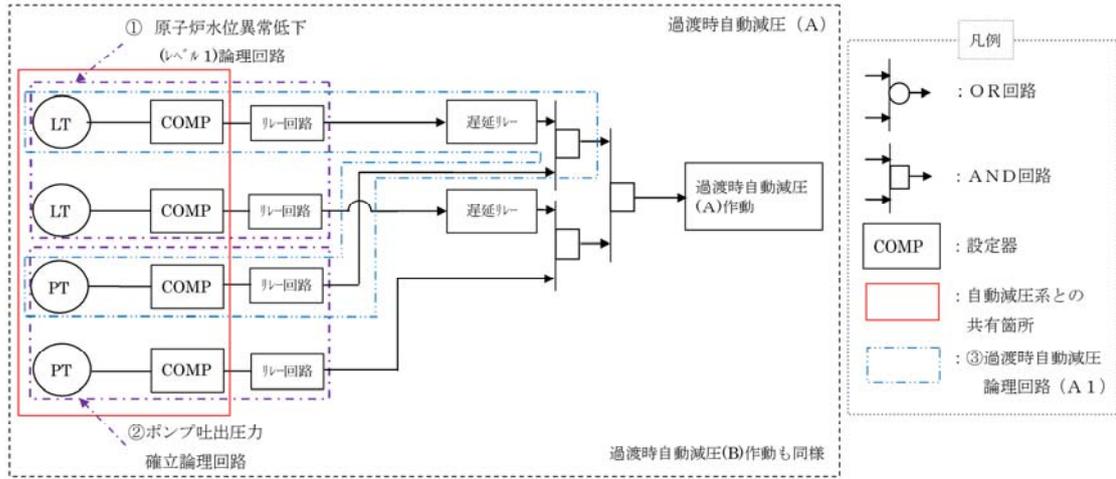
評価範囲又は共通原因	非信頼度
①原子炉水位異常低下(レベル1)論理回路(A1)	[]
②ポンプ吐出圧力確立論理回路(A1)	[]
③過渡時自動減圧論理回路(A1) (①, ②論理回路を含む)	[]
④過渡時自動減圧論理回路(A) (A1(③), A2論理回路を含む)	[]
⑤過渡時自動減圧回路 (A(④), B論理回路を含む)	[]
⑥検出器共通原因故障	[]
過渡時自動減圧機能の非信頼度(①~⑥)	[] / 炉年 ^{※6}

※3 検出器等の共用部の故障を考慮しないため

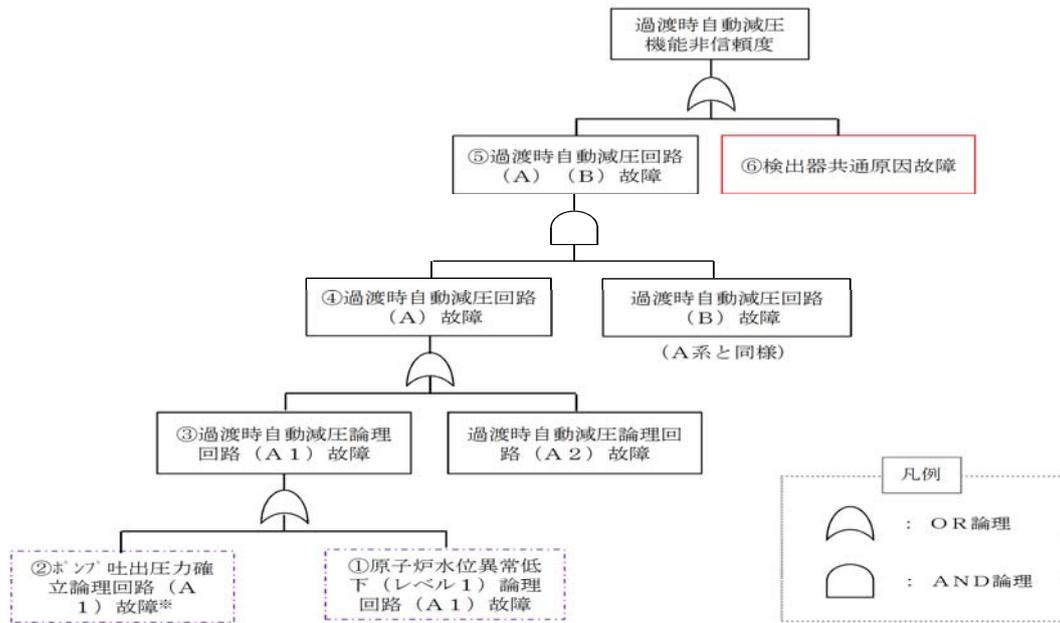
※4 ポンプ吐出圧力は2要素(A系: LPCI-A, LPCS B系: LPCI-B, C)のため共用部の故障の寄与が小さいため

※5 ①論理回路の共用部の非信頼度低下の寄与

※6 内部事象PRAにおいて過渡時自動減圧機能論理回路に期待する状況(高圧注水・減圧機能喪失)の発生頻度(2.0×10^{-8} / 炉年)を乗じ, 過渡時自動減圧機能の不作動の発生頻度を算出



第 46-12-5 図 非信頼度評価モデル



※ : ポンプ吐出圧力は2要素(LPCI-A, LPCS)

第 46-12-6 図 非信頼度評価フォールトツリー

46-13 高温環境下での逃がし安全弁の開保持機能維持について

高温環境下での逃がし安全弁の開保持機能維持について

1. はじめに

原子炉水位が燃料有効長頂部を下回り、炉心損傷に至るような状況では、原子炉圧力容器（以下「R P V」という。）内に高温の過熱蒸気が発生する。高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱（以下「D C H」という。）を防止するためには、その様な環境下でも逃がし安全弁（以下「S R V」という。）を開保持し、R P V内の圧力を2.0MPa[gage]以下の低圧に維持する必要がある。

S R Vは本体と補助作動装置から構成されているが、補助作動装置の温度が上昇すると、電磁弁又はピストンのシール部が熱によって損傷し、S R Vの開保持機能に影響を及ぼす恐れがある。

ここでは、炉心損傷後、D C H防止のために原子炉の減圧を継続する環境下においても、S R Vの開保持機能が損なわれないことを評価する。

2. 評価方法

電力共同研究「安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究」において、設計基準事故を包含する保守的な環境条件として、「171℃において3時間継続の後、160℃において3時間継続した状態」でのS R V機能維持について確認されている（以下「S R V環境試験」という。）。第2図にS R V環境試験条件を示す。

このため、M A A PコードによるD C H有効性評価解析より得られた環境温度条件を入力として、3次元熱流動解析コード（S T A R－C C M+）によりS R Vの温度を評価し、S R V環境試験の温度条件に包含されることを確認することで、重大事故時においてもS R Vの開保持機能が維持されるこ

とを確認する。

なお、3次元熱流動解析は保守的な温度条件を設定した定常解析にて実施するが、下部プレナムへの溶融炉心の落下に伴いRPV内の気相温度が急激に上昇する期間に対しては、SRVの温度上昇をより現実的に評価するため非定常解析を実施する。

3. 評価条件

(1) 温度条件

第3図及び第4図に、MAAP解析結果のRPV内気相平均温度及びドライウェル内気相平均温度を示す。このMAAP解析結果を踏まえ、以下に示す2通りの温度条件を設定する。第1表に評価条件を示す。

・温度条件①（定常解析）

RPV内気相温度については、事象発生から下部プレナムへの溶融炉心移行中の期間を代表する温度条件として、この期間における最高温度を考慮し512℃を設定する。

また、ドライウェル内気相温度については、手順に従い実施する格納容器スプレイの冷却効果を考慮することとし、格納容器スプレイを開始した以降、RPV破損までの最高温度を考慮し53℃を設定する。なお、格納容器スプレイを開始するまでの初期のドライウェル内気相温度は53℃よりも高い80℃程度で推移するが、この期間におけるRPV内気相温度は定常解析の温度条件である512℃より十分に低いことから、SRV開保持機能維持の観点で、初期のドライウェル内気相温度の影響は、RPV内気相温度条件の保守性に包含される。

・温度条件②（非定常解析）

下部プレナムへの溶融炉心移行に伴うRPV内の気相温度の急激な上

昇を考慮した温度条件として、温度条件①で設定した期間以降の R P V 内気相温度の最高値到達までの温度条件として、512℃から 586℃の温度履歴を設定する。

また、ドライウェル内気相温度については、温度条件①と同様に 53℃を設定する。

(2) 評価部位

S R V (自動減圧機能)の開保持には、電磁弁コイルを励磁することで、補助作動装置のピストン部へ窒素を供給し、S R V 本体スプリングの閉止力を上回る駆動力を発生させ、ピストンを押し上げた状態とする必要がある。S R V の開保持機能維持の観点では、高温影響を受けやすい以下の部位について評価する必要がある。

①電磁弁 (下部コイルハウジング)

電磁弁のコイルは熱容量が小さく、高温影響を受けやすい。電磁弁のコイルが熱によって損傷した場合、電磁弁のコイルが消磁することで、補助作動装置のピストンへの窒素供給が遮断されるとともに、流路が排気側へ切替ることから、ピストンを押し上げていた窒素が排出され、S R V 本体スプリングの閉止力によって S R V (自動減圧機能)が閉止する。このため、電磁弁を評価の対象とするが、その中でも高温配管に近く、最も温度が高くなり易い下部コイルハウジングの温度を評価する。

②ピストン (シール部)

ピストンのシール部にはフッ素ゴム製の O リングが用いており、高温影響を受けやすい。ピストンのシール部が熱によって損傷した場合、シール部よりピストンを押し上げていた窒素が排出され、S R V 本体ス

プリングの閉止力によってSRV（自動減圧機能）が閉止する。このため、ピストンの温度を評価する。

(3) 評価モデル

SRV（自動減圧機能）が最も近く隣接するバルブB及びバルブHを含む範囲をモデル化する。実際の事故対応では互いに離れた位置のSRV2弁を開操作する手順とするが、電磁弁及びピストンのシール部の温度条件を厳しく評価する観点より、本評価では、隣接した2弁を同時に開状態とする評価モデルとする。第5図にSRV配置図及びモデル化範囲を、第6図にモデル図及び断面メッシュ図を示す。

4. 評価結果

評価結果を第2表及び第7図から第9図に示す。

事象発生から下部プレナムへの溶融炉心移行中の期間を代表する温度条件を適用した温度条件①の定常解析では、下部コイルハウジングの最高温度はバルブBの約120℃、ピストン部の最高温度はバルブBの約124℃であり、SRV環境試験温度である160℃を下回る。

また、下部プレナムへの溶融炉心移行に伴うRPV内の気相温度の急激な上昇を考慮した温度条件②の非定常解析では、下部コイルハウジングの最高温度はバルブBの約124℃、ピストン部の最高温度はバルブBの約124℃であり、SRV環境試験温度である160℃を下回る。

なお、SRV環境試験では、160℃以上の温度条件において6時間の機能維持が確認されている。この試験の初期の温度条件として171℃を与えていることを踏まえると、160℃以下の温度条件では約7.6時間の機能維持が可能^{*}であると考えられる。したがって、逃がし安全弁（自動減圧機能）の開保持

機能が要求される，事象発生から原子炉圧力容器破損までの時間（約 4.5 時間）に対して，十分な余裕がある。

以上のとおり，炉心損傷後，DCH防止のために原子炉の減圧を継続している状況を想定した環境下でも，SRV開保持機能は維持されと考えられる。

※ SRVは，「171℃において3時間継続の後，160℃において3時間継続（合計6時間）」という環境条件での機能維持がSRV環境試験によって確認されている。この初期の熱負荷（171℃において3時間継続）をアレニウス則に基づき，160℃の熱負荷に換算すると，160℃において約4.6時間継続となり，これを後段の試験時間と合計すると約7.6時間は機能維持が可能となる。

5. 本体部の温度上昇による影響

前述のとおり，重大事故時においてもSRVの開保持機能は維持されるが，ここではSRV強制開機能に対する温度上昇の影響について評価する。

閉状態のSRVを強制開とするためには，補助作動装置の駆動力がSRV本体の閉止力を上回る必要がある。第3表に温度上昇の影響を示す。SRV本体の閉止力に対する温度上昇の影響は，いずれも強制開の妨げとなることはない。

第1表 3次元熱流動解析での温度条件

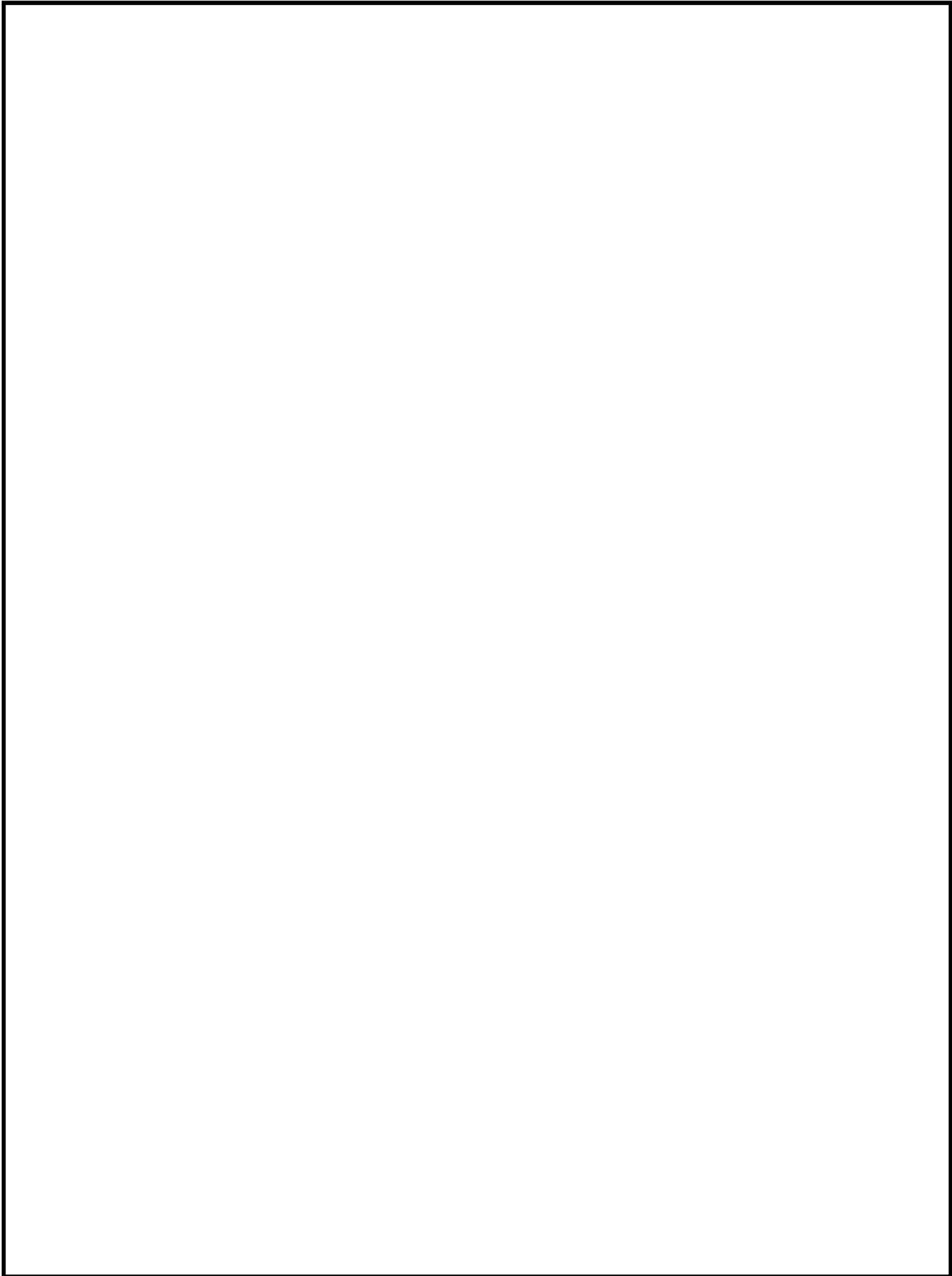
項目	温度条件①【定常解析】	温度条件②【非定常解析】
R P V内 気相平均温度	512℃	512℃→586℃
ドライウエル内 気相平均温度	53℃	53℃

第2表 3次元熱流動解析での評価結果

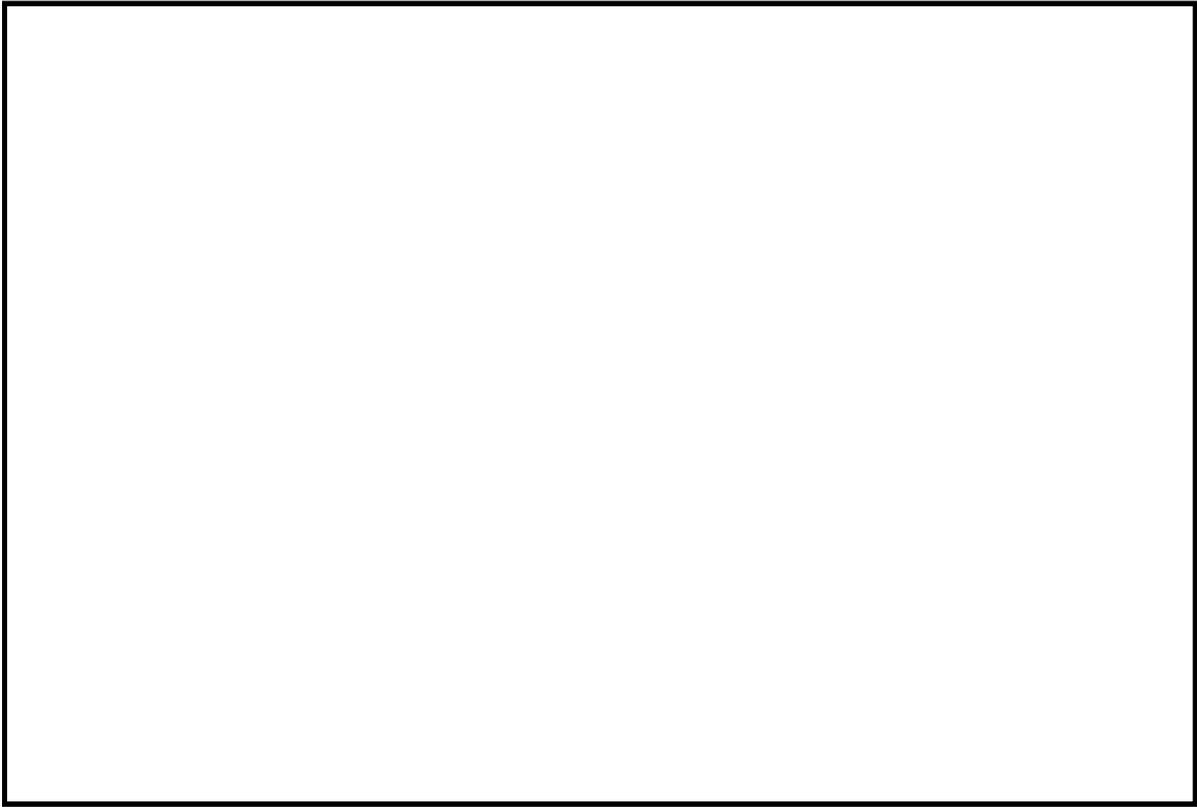
項目	温度条件①【定常解析】		温度条件②【非定常解析】	
	バルブB	バルブH	バルブB	バルブH
下部コイル ハウジング 最高温度	約 120℃	約 112℃	約 124℃	約 116℃
ピストン部 最高温度	約 124℃	約 113℃	約 124℃	約 113℃

第3表 S R V本体の抵抗力に対する温度上昇の影響

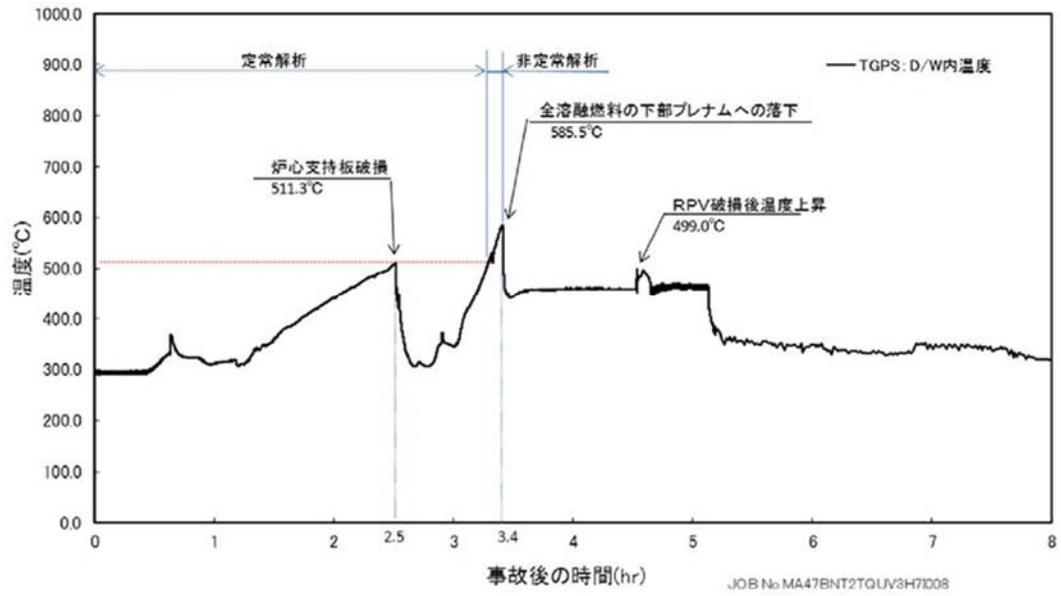
項目	温度上昇の影響
S R Vスプリング閉止力	温度上昇に伴い、低下する方向にある。また、補助作動装置はスプリング閉止力に対して十分な駆動力を有している。
弁棒・アジャスタリング 摺動抵抗	主蒸気流路から離れた位置にあり、温度上昇幅は小さく、S R V強制開機能には影響を及ぼさない。
弁棒・ネッキブッシュ 摺動抵抗	弁棒はS U S 431、ネッキブッシュはニッケルブロンズと、入熱時に隙間が拡大する材料の組合せとなっており、ネッキブッシュによる弁棒拘束は発生しない。
バランスピストン・ブッシュ 摺動抵抗	バランスピストンはS U S 403、ブッシュはニッケルブロンズと、入熱時に隙間が拡大する材料の組合せとなっており、ネッキブッシュによる弁棒拘束は発生しない。
弁体（ガイド部）・ガイド 摺動抵抗	主蒸気温度上昇に伴い拡大するため、温度上昇に伴うガイドによる弁体拘束は発生しない。



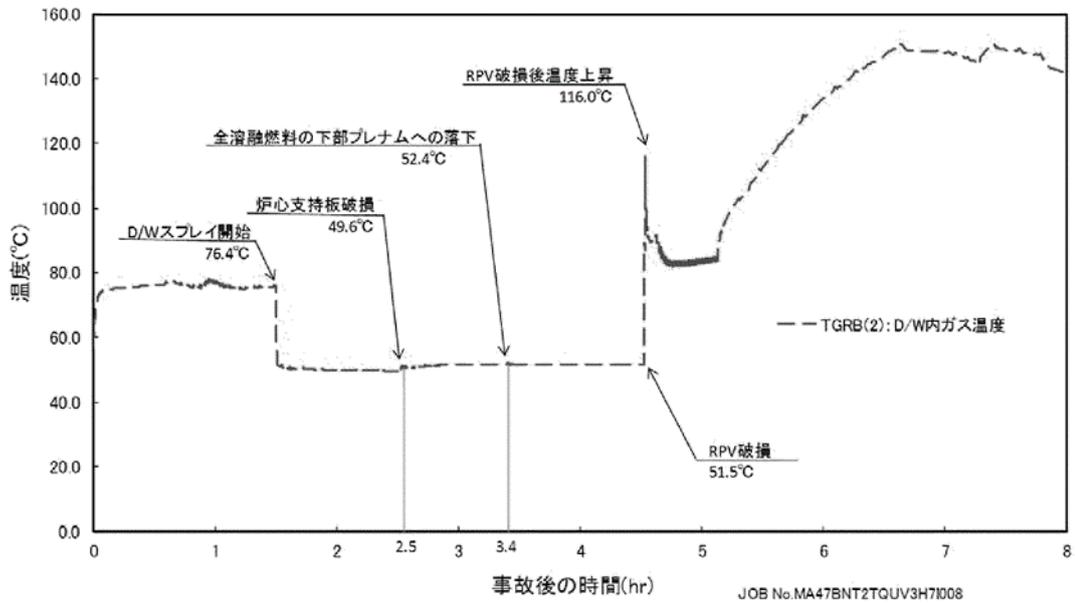
第 1 図 S R V 構造図 (開状態)



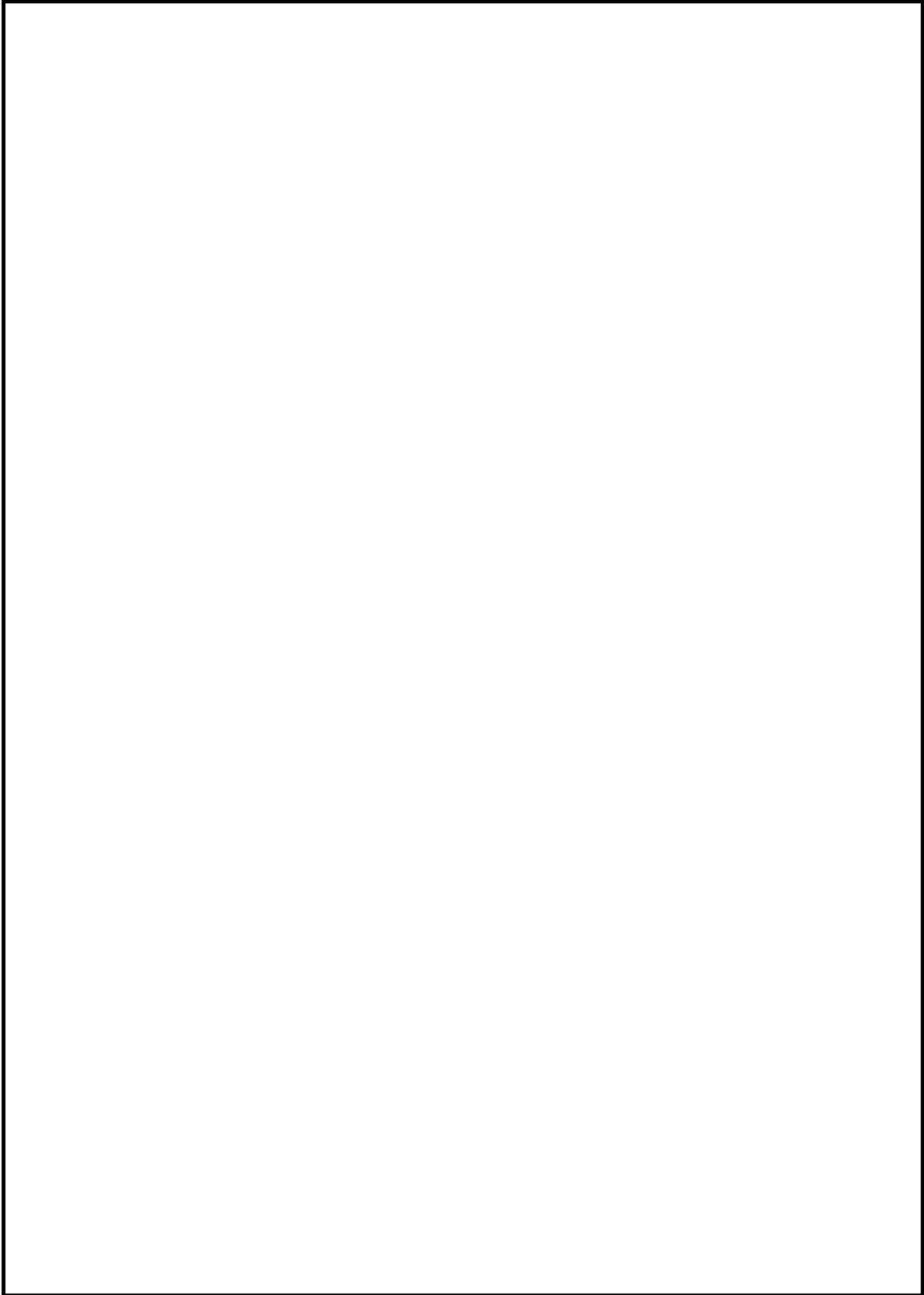
第 2 図 S R V 環境試験条件



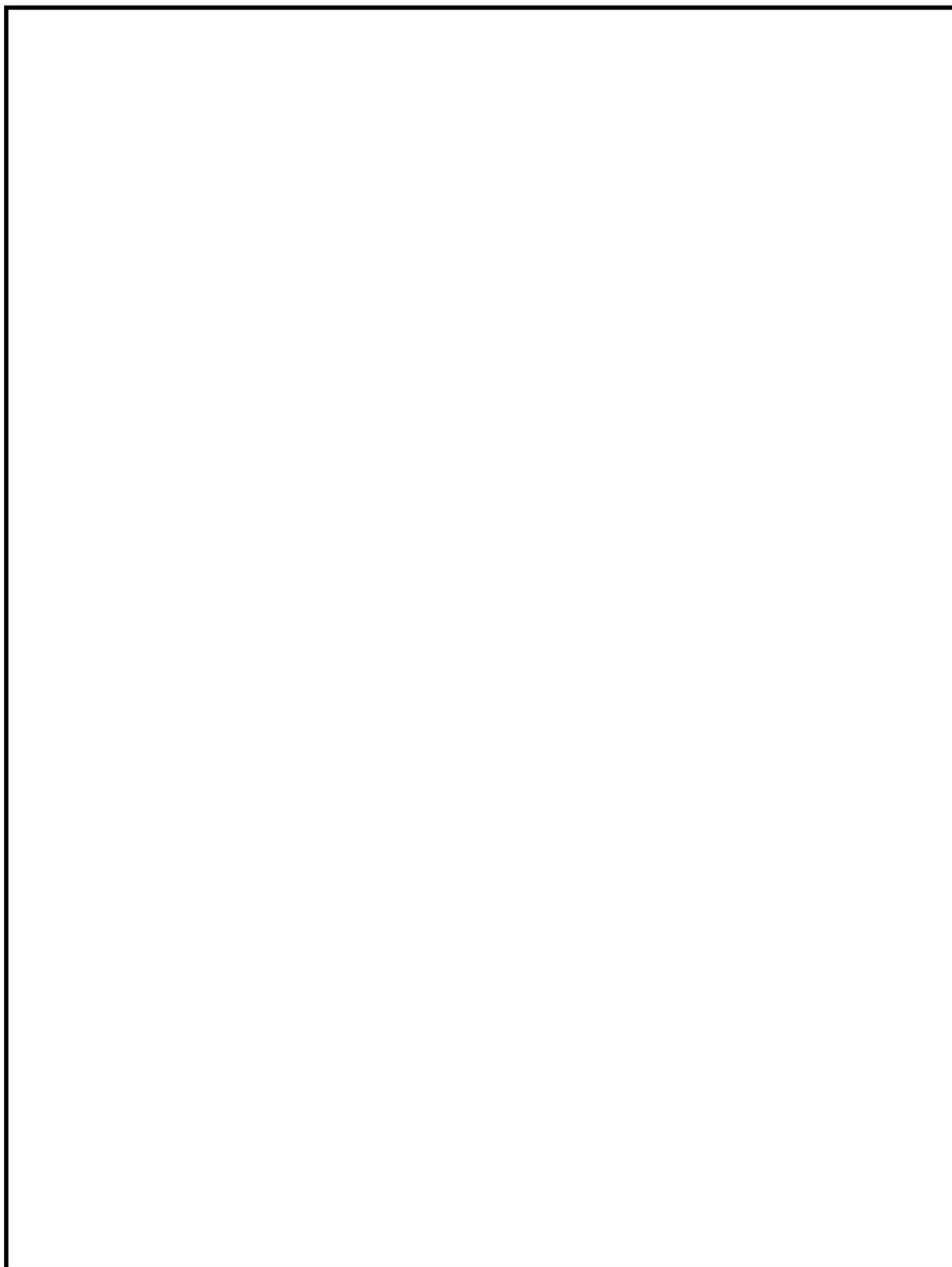
第3図 原子炉圧力容器内気相平均温度の推移



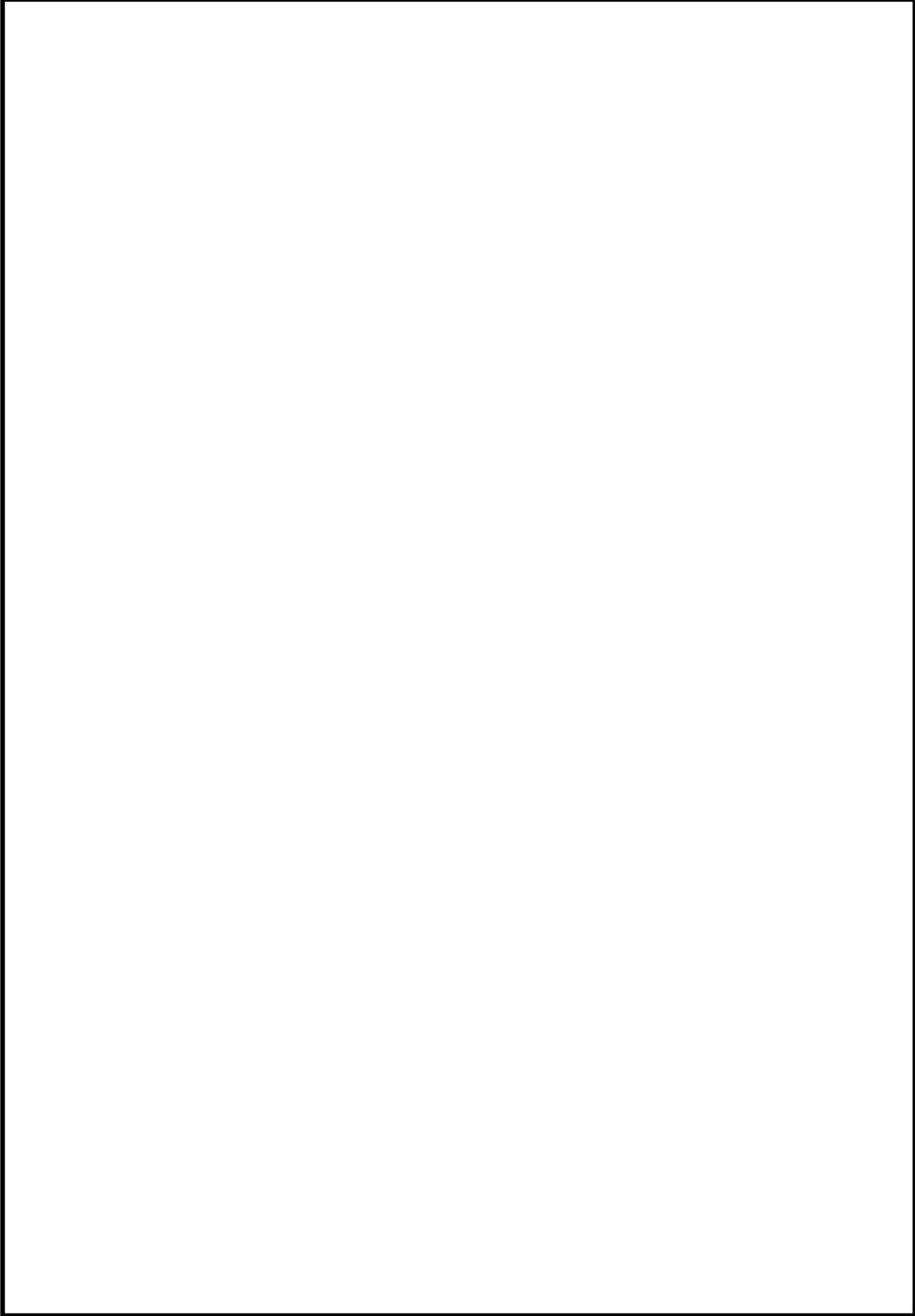
第4図 ドライウェル内気相平均温度の推移



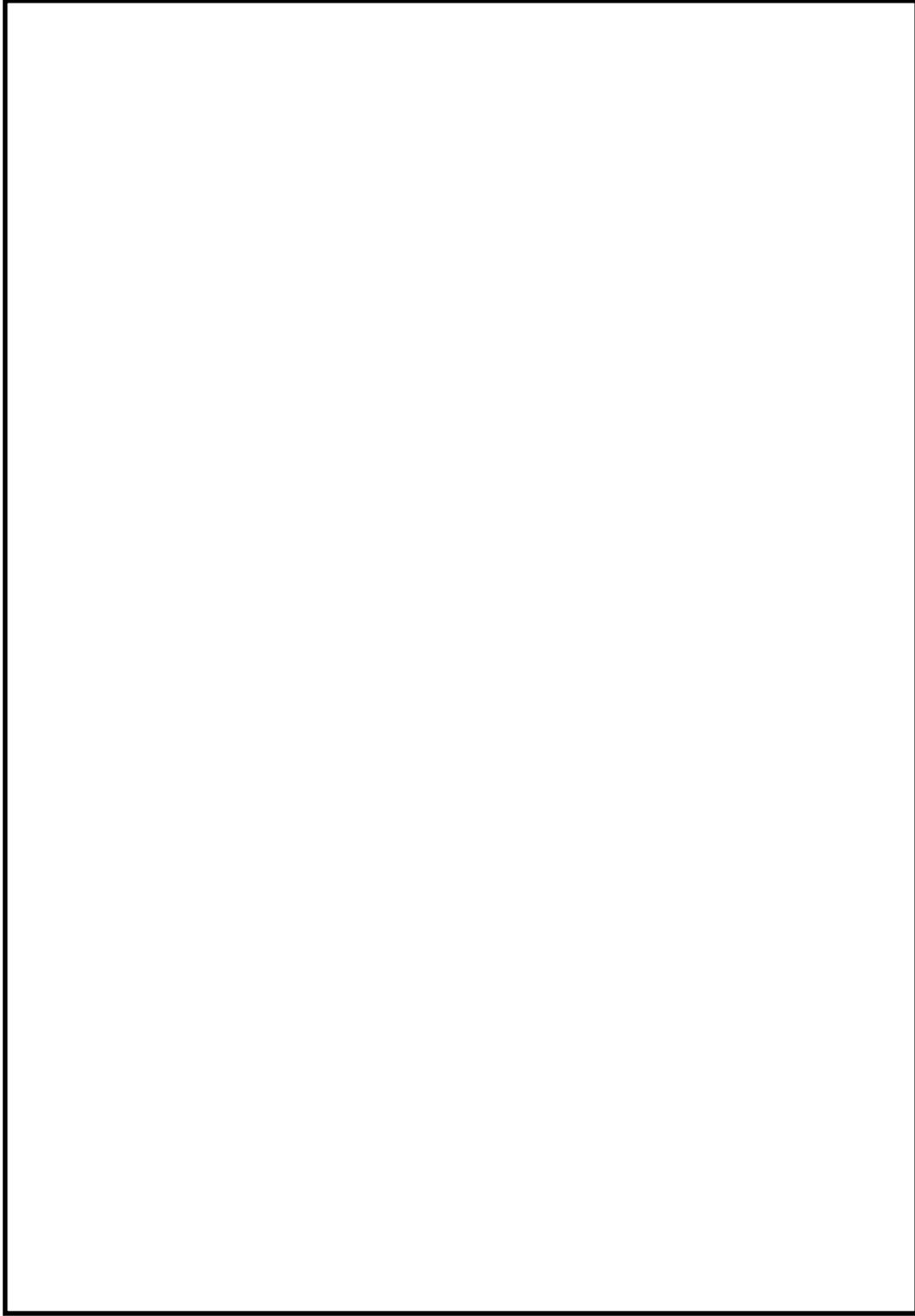
第5図 S R V 配置図及びモデル化範囲



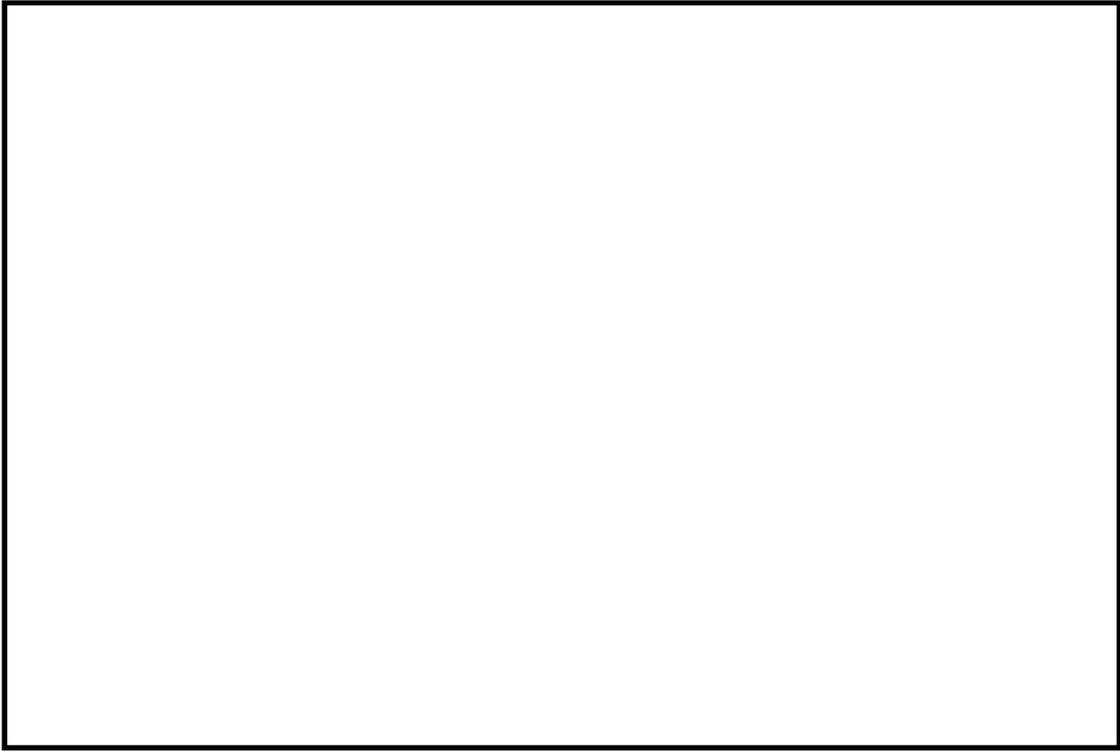
第 6 図 モデル図及び断面メッシュ図



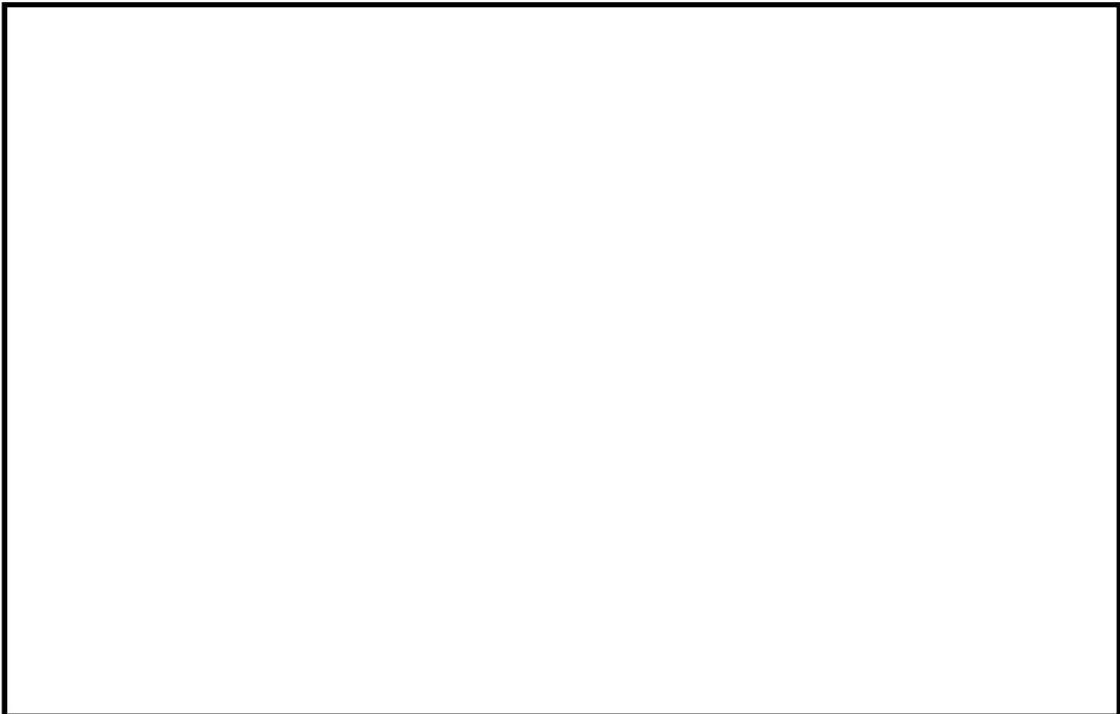
第7図 定常解析結果（温度条件①バブルブB）



第8図 定常解析結果（温度条件①バブルブH）



下部コイルハウジング最高温度



ピストン部最高温度

第 9 図 非定常解析結果（温度条件②）

46-14 SRVの耐環境性向上のための取組みについて

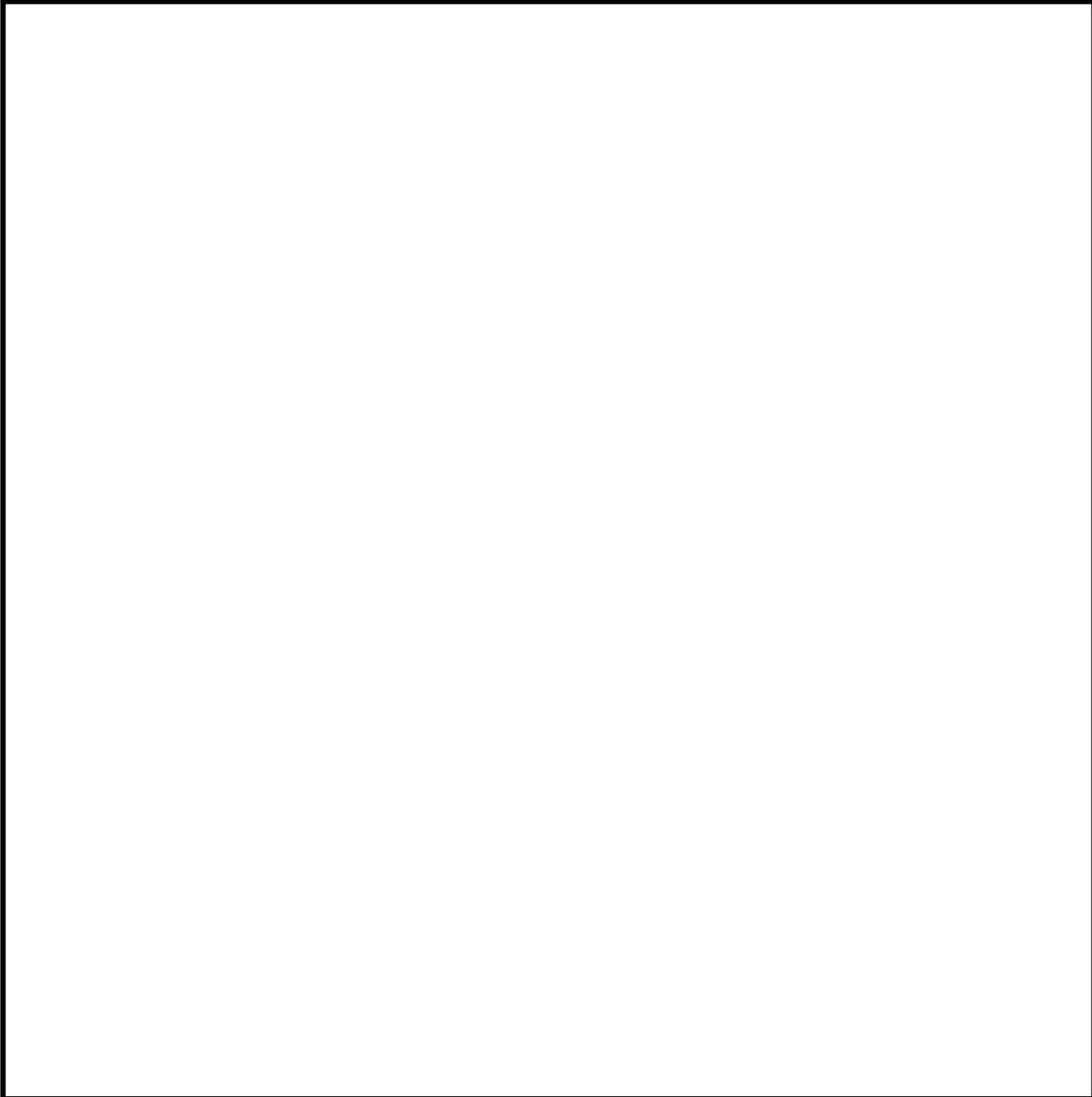
1. はじめに

東海第二発電所の有効性評価では，格納容器破損モード「高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱」における評価事故シーケンス（以下「DCH シーケンス」という。）の解析結果を入力として，逃がし安全弁（以下「SRV」という。）（自動減圧機能）の中で高温影響を受けやすい部位の温度を評価し，評価した温度が第1図に示す安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究（平成7年度）のSRV環境試験条件を下回ることで，SRV（自動減圧機能）の機能が維持されることを確認している（添付資料①）。また，SRV環境試験は本体，補助作動装置（シリンダ，電磁弁等）を組み上げて実施しており，その範囲を第2図に示す。

以下では，DCH シーケンス以外のSRV（自動減圧機能）に対して厳しい環境となる様々なシーケンスを想定した場合の環境条件についてまとめる。



第1図 安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究（平成7年度）のSRV環境試験条件



第2図 安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究（平成7年度）の
SRV 環境試験機器概要図

2. 様々なシーケンスを想定した場合のSRV（自動減圧機能）の環境条件について

(1) SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるシーケンスについて

SRV（自動減圧機能）は、本体と補助作動装置から構成されており、補助作動装置の温度が上昇すると、電磁弁又はピストンのシール部が高温劣化し、SRVの機能に影響を及ぼす恐れがある。このため、SRV（自動減圧機能）の高温劣化の観点から、格納容器内が高温状態で長時間維持される事象について、以下に考察する。

SRVが必要になるのは、原子炉注水のために原子炉圧力容器（以下「RPV」という。）の減圧が必要になる場合であり、起因事象として過渡事象又は破断面積の小さいLOCAを想定する（大破断LOCAのようなRPV減圧が不要な事象は想定しない）。

炉心損傷の有無については、SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるのは、炉心損傷により格納容器内の雰囲気温度が上昇する場合であり、炉心が損傷するシーケンスを想定する。

SRV（自動減圧機能）に期待する時間としては、長時間期待する方がSRV（自動減圧機能）にとって厳しい条件となることから、RPVが破損しない場合を想定する。

以上を踏まえると、様々なシーケンスを想定した場合、SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるシーケンスは第1表のとおりとなる。

第1表 SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるシーケンス

No.	シーケンス
1	破断面積の小さいLOCA+炉心損傷+SRV（自動減圧機能）開、低圧注水復旧+RPV破損防止（SRV（自動減圧機能）開維持、低圧注水維持）
2	過渡事象+炉心損傷+SRV（自動減圧機能）開、低圧注水復旧+RPV破損防止（SRV（自動減圧機能）開維持、低圧注水維持）

なお、DCHシーケンスでは低圧代替注水系（常設）による原子炉注水機能を評価上考慮しておらず、重大事故等対処設備の一部の機能に期待していない。また、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）や代替循環冷却系が機能喪失するシーケンスも存在し得るが、このような重大事故等対処設備が機能喪失する場合は大規模損壊の範囲であり、SRV（自動減圧機能）の健全性確保が必須ではないと考える。

(2) No.1（破断面積の小さいLOCA）シーケンスについて

破断口からD/Wに蒸気等が流出することによりD/W圧力及び雰囲気温度が上昇するが、格納容器圧力が上昇し465kPa[gage]に到達した場合は、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）によりD/Wスプレイを実施することから、D/W圧力は465kPa[gage]を超えることはない。また、D/Wスプレイ実施によりD/W内は過熱状態にはならず、D/W雰囲気温度は465kPa[gage]の飽和温度（約156℃）を超えることはない。さらに、東海第二発電所では、SRV（自動減圧機能）の環境緩和のために事故後90分後に代替循環冷却系を起動しD/Wへ連続してスプレイすることとしているため、仮にD/W雰囲気温度が約156℃、D/W圧力が465kPa[gage]に一時的に到達した場合でも、代替循環冷却系を起動後D/W雰囲気温度及びD/W圧力は低下傾向となる。

(3) No.2（過渡事象）シーケンスについて

RPV内の蒸気はSRV（自動減圧機能）を介してS/Pに流入し凝縮されるため、S/P水が飽和状態となるまではD/W圧力及び雰囲気温度が大幅に上昇することはない。S/P水が飽和状態になった後、格納容器圧力が上昇し465kPa[gage]に到達した場合

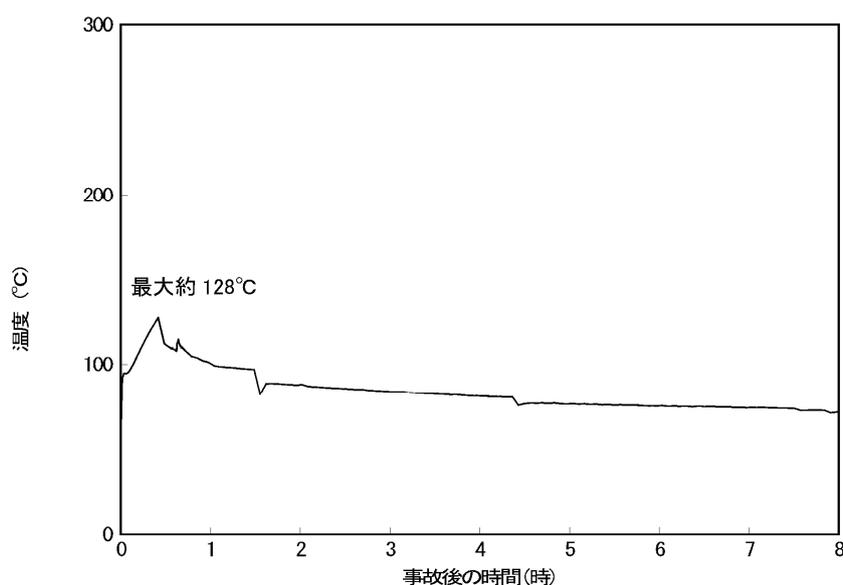
は、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）により D/W スプレイを実施することから、D/W 圧力は 465kPa[gage] を超えることはない。また、D/W スプレイ実施により D/W 内は過熱状態にはならず、D/W 雰囲気温度は 465kPa[gage] の飽和温度（約 156℃）を超えることはない。さらに、東海第二発電所では、SRV（自動減圧機能）の環境緩和のために事故後 90 分後に代替循環冷却系を起動し D/W へ連続してスプレイすることとしているため、仮に D/W 雰囲気温度が約 156℃、D/W 圧力が 465kPa[gage] に一時的に到達した場合でも、代替循環冷却系を起動後 D/W 雰囲気温度及び D/W 圧力は低下傾向となる。

(4) SRV（自動減圧機能）の環境条件について

① D/W 雰囲気温度について

(2)(3) のとおり、SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるシーケンスを想定すると、D/W 雰囲気温度は最大約 156℃ となり、代替循環冷却系の起動後は D/W 雰囲気温度は低下傾向になるため、長期的にも第 1 図に示す安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究（平成 7 年度）の SRV 環境試験条件を下回ると考えられる。

参考に、直接破断口からの蒸気が D/W に吹き出し、D/W 雰囲気温度が厳しくなる No. 1（破断面積の小さい LOCA）シーケンスを対象に D/W 雰囲気温度を解析した。なお、破断面積としては、原子炉圧力容器破損までに DCH 防止のために SRV（自動減圧機能）による減圧が必要となる範囲での最大の破断面積である 14cm² とし、D/W 雰囲気温度が厳しくなる条件とした。その結果、D/W 雰囲気温度の最大値は約 128℃ であり、156℃ を下回ることを確認した（第 3 図）。



第 3 図 破断面積の小さい LOCA シーケンスにおける D/W 雰囲気温度の推移

② D/W 圧力について

D/W 圧力の上昇により SRV の機能が喪失する事象として、SRV の電磁弁等のシール材料に加わる外側圧力の上昇によりシール材料に加わる内外差圧が上昇することによる物理的破損（引張りによりシール材料が破断する）が考えられる。ただし、既存の SRV に使用されているシール材（フッ素ゴム）の破断強度は 13MPa であるところ、格納容器内に設置される場合、最大でも内外差圧は 0.62MPa 程度となること、また、弁等の機器に組み込まれるシール材は、一般的にケーシング等によって変形が拘束され過大な変形が発生することはないことから、物理的破損が発生する可能性は極めて低く、D/W 圧力の増加による SRV の機能への影響はない。

したがって、(2)(3)に記載した 465kPa[gage]は、第 1 図に示す安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究（平成 7 年度）の SRV 環境試験における圧力条件の最大値（ $4.35\text{kg/cm}^2\text{g}$ ：約 0.427MPa[gage]）を上回っているが、SRV の機能への影響はない。

以上のとおり、SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるシーケンスを想定すると、D/W 雰囲気温度は約 156°C を下回り、代替循環冷却系の起動後は D/W 雰囲気温度は低下傾向になるため、長期的にも第 1 図に示す過去の SRV 環境試験における温度条件を下回る。また、D/W 圧力は第 1 図に示す過去の SRV 環境試験における圧力条件を上回る可能性があるが、SRV の機能への影響はない。

3. まとめ

東海第二発電所では、SRV（自動減圧機能）の環境が厳しくなるシーケンスを想定しても、第 1 図に示す過去の SRV 環境試験条件を SRV（自動減圧機能）の環境条件とすることで問題ないと考える。また、SRV（自動減圧機能）は 7 個存在し、仮に DCH 防止のための原子炉の急速減圧に使用する SRV（自動減圧機能）2 個が使えなくなった場合でも、残り 5 個の SRV（自動減圧機能）を使用することにより長期的に減圧維持が可能である。

さらに、東海第二発電所では、原子炉減圧機能の重要性に鑑み、以下の対応により RPV 減圧機能の信頼性向上を図ることとする。

- ・ SRV（自動減圧機能）の作動に必要な窒素供給機能が喪失した場合を想定して非常用逃がし安全弁駆動系を SRV（逃がし弁機能）4 個に対して設置し、非常用逃がし安全弁駆動系使用時には温度 200°C 及び圧力 620kPa[gage]の環境下でも開保持できる設計とする。
- ・ SRV 用アクチュエータの耐環境性能向上のため、SRV（自動減圧機能）7 個及び非常用逃がし安全弁駆動系の流路となる SRV（逃がし弁機能）4 個の計 11 個の SRV を対象に、使用前検査までにシリンダーピストンの作動に影響を与えないシール部について改良型 EPDM 材を用いた改良品に変更する（添付資料②）。

- SRV 用電磁弁の耐環境性能向上のため、SRV（自動減圧機能）7 個及び非常用逃がし安全弁駆動系の流路となる SRV（逃がし弁機能）4 個の計 11 個の SRV を対象に、使用前検査までに電磁弁の作動性能に影響を与えないシール部について改良型 EPDM 材に変更する（添付資料③）。

以上

高温環境下での逃がし安全弁の開保持機能維持について

1. はじめに

原子炉水位が燃料有効長頂部を下回り、炉心損傷に至るような状況では、原子炉圧力容器（以下「R P V」という。）内に高温の過熱蒸気が発生する。高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱（以下「D C H」という。）を防止するためには、その様な環境下でも逃がし安全弁（以下「S R V」という。）を開保持し、R P V内の圧力を2.0MPa[gage]以下の低圧に維持する必要がある。

S R Vは本体と補助作動装置から構成されているが、補助作動装置の温度が上昇すると、電磁弁又はピストンのシール部が熱によって損傷し、S R Vの開保持機能に影響を及ぼす恐れがある。

ここでは、炉心損傷後、D C H防止のために原子炉の減圧を継続する環境下においても、S R Vの開保持機能が損なわれないことを評価する。

2. 評価方法

電力共同研究「安全上重要な機器の信頼性確認に関する研究」において、設計基準事故を包含する保守的な環境条件として、「171℃において3時間継続の後、160℃において3時間継続した状態」でのS R V機能維持について確認されている（以下「S R V環境試験」という。）。また、長期の機能維持の観点から、126℃において試験開始24時間後から15日後までの機能維持を確認している。第2図にS R V環境試験条件を示す。

このため、M A A PコードによるD C H有効性評価解析より得られた環境温度条件を入力として、3次元熱流動解析コード（S T A R - C C M+）によりS R Vの温度を評価し、S R V環境試験の温度条件に包含されることを

確認することで、重大事故時においてもSRVの開保持機能が維持されることを確認する。

なお、3次元熱流動解析は保守的な温度条件を設定した定常解析にて実施するが、下部プレナムへの溶融炉心の落下に伴いRPV内の気相温度が急激に上昇する期間に対しては、SRVの温度上昇をより現実的に評価するため非定常解析を実施する。

3. 評価条件

(1) 温度条件

第3図及び第4図に、MAAP解析結果のRPV内気相平均温度及びドライウェル内気相平均温度を示す。このMAAP解析結果を踏まえ、以下に示す2通りの温度条件を設定する。第1表に評価条件を示す。

・温度条件①（定常解析）

RPV内気相温度については、事象発生から下部プレナムへの溶融炉心移行中の期間を代表する温度条件として、この期間における最高温度を考慮し512℃を設定する。

また、ドライウェル内気相温度については、手順に従い実施する代替循環冷却系による格納容器除熱操作（格納容器スプレイの冷却効果）を考慮することとし、格納容器スプレイを開始した以降、RPV破損までの最高温度を考慮し53℃を設定する^{*1}。なお、格納容器スプレイを開始するまでの初期のドライウェル内気相温度は53℃よりも高い80℃程度で推移するが、この期間におけるRPV内気相温度は定常解析の温度条件である512℃より十分に低いことから、SRV開保持機能維持の観点で、初期のドライウェル内気相温度の影響は、RPV内気相温度条件の保守性に包含される。

※1 格納容器スプレイによるドライウェル内気相部の冷却効果は考慮しているが、格納容器スプレイによる液滴がSRVの構造物に接触することによる冷却効果は考慮していない。

・温度条件②（非定常解析）

下部プレナムへの熔融炉心移行に伴うRPV内の気相温度の急激な上昇を考慮した温度条件として、温度条件①で設定した期間以降のRPV内気相温度の最高値到達までの温度条件として、512℃から586℃の温度履歴を設定する。

また、ドライウェル内気相温度については、温度条件①と同様に53℃を設定する。

(2) 評価部位

SRV（自動減圧機能）の開保持には、電磁弁コイルを励磁することで、補助作動装置のピストン部へ窒素を供給し、SRV本体スプリングの閉止力を上回る駆動力を発生させ、ピストンを押し上げた状態とする必要がある。SRVの開保持機能維持の観点では、高温影響を受けやすい以下の部位について評価する必要がある。

①電磁弁（下部コイルハウジング）

電磁弁のコイルは熱容量が小さく、高温影響を受けやすい。電磁弁のコイルが熱によって損傷した場合、電磁弁のコイルが消磁することで、補助作動装置のピストンへの窒素供給が遮断されるとともに、流路が排気側へ切り替わることから、ピストンを押し上げていた窒素が排出され、SRV本体スプリングの閉止力によってSRV（自動減圧機能）が閉止する。このため、電磁弁を評価の対象とするが、その中で

も高温配管に近く、最も温度が高くなりやすい下部コイルハウジングの温度を評価する。

②ピストン（シール部）

ピストンのシール部にはフッ素ゴム製のOリングが用いており、高温影響を受けやすい。ピストンのシール部が熱によって損傷した場合、シール部よりピストンを押し上げていた窒素が排出され、SRV本体スプリングの閉止力によってSRV（自動減圧機能）が閉止する。このため、ピストンの温度を評価する。

(3) 評価モデル

SRVの温度上昇を厳しく評価する観点から、互いの配管内を流れる高温の過熱蒸気の影響を受けやすい箇所として、SRV（自動減圧機能）が最も近く隣接するバルブB及びバルブHを含む範囲をモデル化する。実際の事故対応では互いに離れた位置のSRV2弁を開操作する手順とするが、電磁弁及びピストンのシール部の温度条件を厳しく評価する観点より、本評価では、隣接した2弁を同時に開状態とする評価モデルとする。第5図にSRV配置図及びモデル化範囲を、第6図にモデル図及び断面メッシュ図を示す。

4. 評価結果

評価結果を第2表及び第7図から第9図に示す。

事象発生から下部プレナムへの溶融炉心移行中の期間を代表する温度条件を適用した温度条件①の定常解析では、下部コイルハウジングの最高温度はバルブBの約120℃、ピストン部の最高温度はバルブBの約124℃であり、SRV環境試験温度である160℃を下回る。

また、下部プレナムへの溶融炉心移行に伴うRPV内の気相温度の急激な上昇を考慮した温度条件②の非定常解析では、下部コイルハウジングの最高温度はバルブBの約124℃、ピストン部の最高温度はバルブBの約124℃であり、SRV環境試験温度である160℃を下回る。

なお、SRV環境試験では、160℃以上の温度条件において6時間の機能維持が確認されている。この試験の初期の温度条件として171℃を与えていることを踏まえると、160℃以下の温度条件では約7.6時間の機能維持が可能^{※2}であると考えられる。したがって、逃がし安全弁（自動減圧機能）の開保持機能が要求される、事象発生から原子炉圧力容器破損までの時間（約4.5時間）に対して、十分な余裕がある。

以上のとおり、炉心損傷後、DCH防止のために原子炉の減圧を継続している状況を想定した環境下でも、SRV開保持機能は維持されることが考えられる。

※2 SRVは、「171℃において3時間継続の後、160℃において3時間継続（合計6時間）」という環境条件での機能維持がSRV環境試験によって確認されている。この初期の熱負荷（171℃において3時間継続）をアレニウス則に基づき、160℃の熱負荷に換算すると、160℃において約4.6時間継続となり、これを後段の試験時間と合計すると約7.6時間は機能維持が可能となる。したがって、逃がし安全弁（自動減圧機能）の開保持機能が要求される4.5時間よりも3時間以上SRV開保持機能は維持されることとなり、十分余裕が確保されている。

5. 本体部の温度上昇による影響

前述のとおり, 重大事故時においても S R V の開保持機能は維持されるが, ここでは S R V 強制開機能に対する温度上昇の影響について評価する。

閉状態の S R V を強制開とするためには, 補助作動装置の駆動力が S R V 本体の閉止力を上回る必要がある。第 3 表に温度上昇の影響を示す。S R V 本体の閉止力に対する温度上昇の影響は, いずれも強制開の妨げとなることはない。

第 1 表 3次元熱流動解析での温度条件

項 目	温度条件①【定常解析】	温度条件②【非定常解析】
R P V内 気相平均温度	512℃	512℃→586℃
ドライウエル内 気相平均温度	53℃	53℃

第 2 表 3次元熱流動解析での評価結果

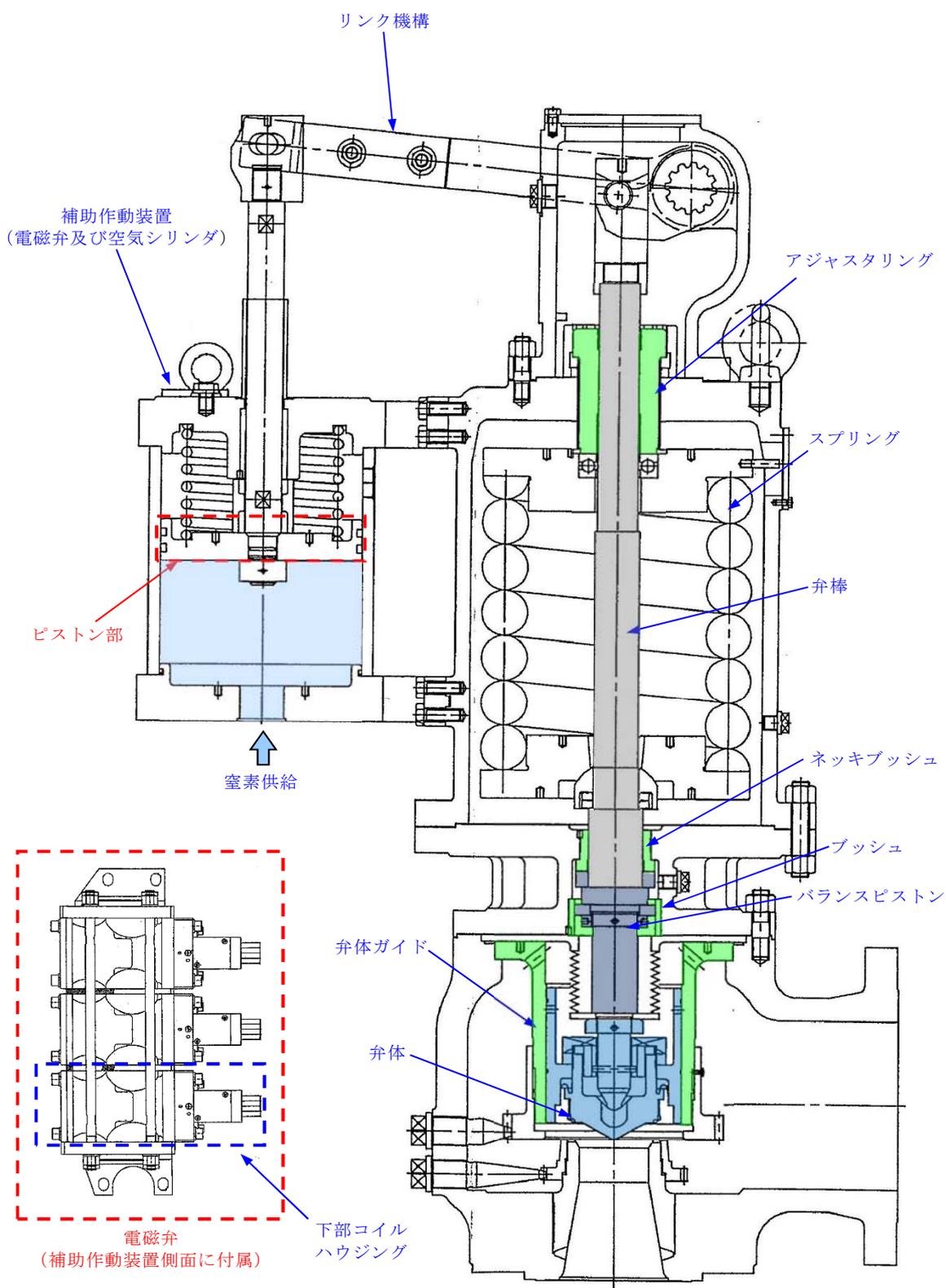
項 目	温度条件①【定常解析】		温度条件②【非定常解析】	
	バルブ B	バルブ H	バルブ B	バルブ H
下部コイル ハウジング 最高温度	約 120℃	約 112℃	約 124℃	約 116℃
ピストン部 最高温度	約 124℃	約 113℃	約 124℃	約 113℃

下部コイルハウジングは、蒸気配管からの距離がピストン部よりも近く、より蒸気配管内の高温蒸気の影響を受けやすい。したがって、下部コイルハウジング最高温度は、定常解析結果に比べて非定常解析結果の方が約 4℃上昇している。

一方で、ピストン部は蒸気配管からの距離が下部コイルハウジングよりも遠く、蒸気配管内の高温蒸気の影響を受けにくい。したがって、ドライウエル雰囲気温度の影響がより支配的となり、定常解析結果と非定常解析結果で温度差が小さい。

第3表 SRV本体の抵抗力に対する温度上昇の影響

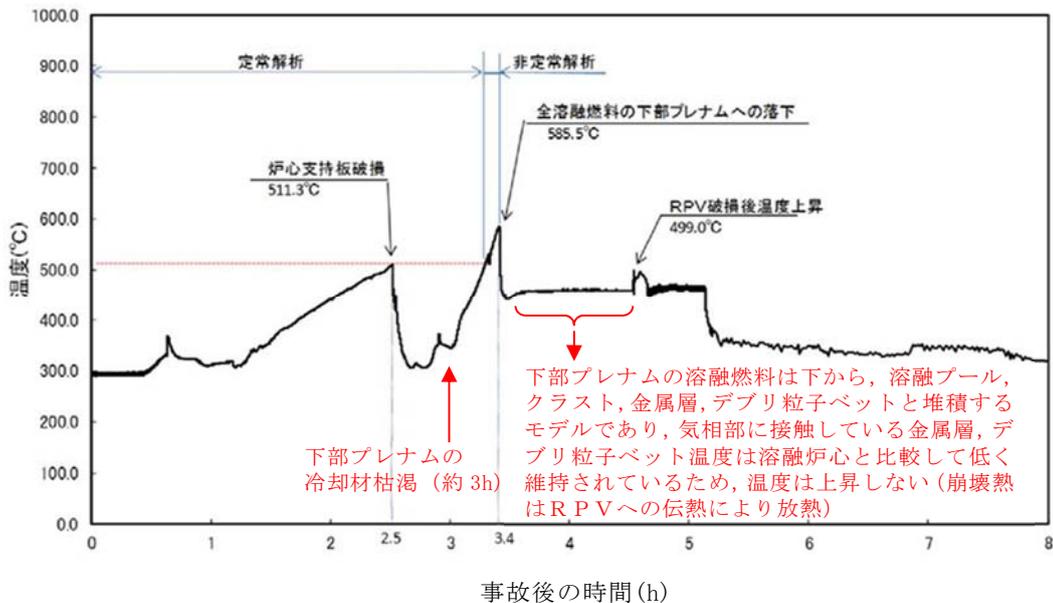
項目	温度上昇の影響
SRVスプリング閉止力	温度上昇に伴い、低下する方向にある。また、補助作動装置はスプリング閉止力に対して十分な駆動力を有している。
弁棒・アジャスタリング摺動抵抗	主蒸気流路から離れた位置にあり、温度上昇幅は小さく、SRV強制開機能には影響を及ぼさない。
弁棒・ネッキブッシュ摺動抵抗	弁棒はSUS431、ネッキブッシュはニッケルブロンズと、入熱時に隙間が拡大する材料の組合せとなっており、ネッキブッシュによる弁棒拘束は発生しない。
バランスピストン・ブッシュ摺動抵抗	バランスピストンはSUS403、ブッシュはニッケルブロンズと、入熱時に隙間が拡大する材料の組合せとなっており、ネッキブッシュによる弁棒拘束は発生しない。
弁体（ガイド部）・ガイド摺動抵抗	主蒸気温度上昇に伴い拡大するため、温度上昇に伴うガイドによる弁体拘束は発生しない。



第1図 SRV構造図 (開状態)

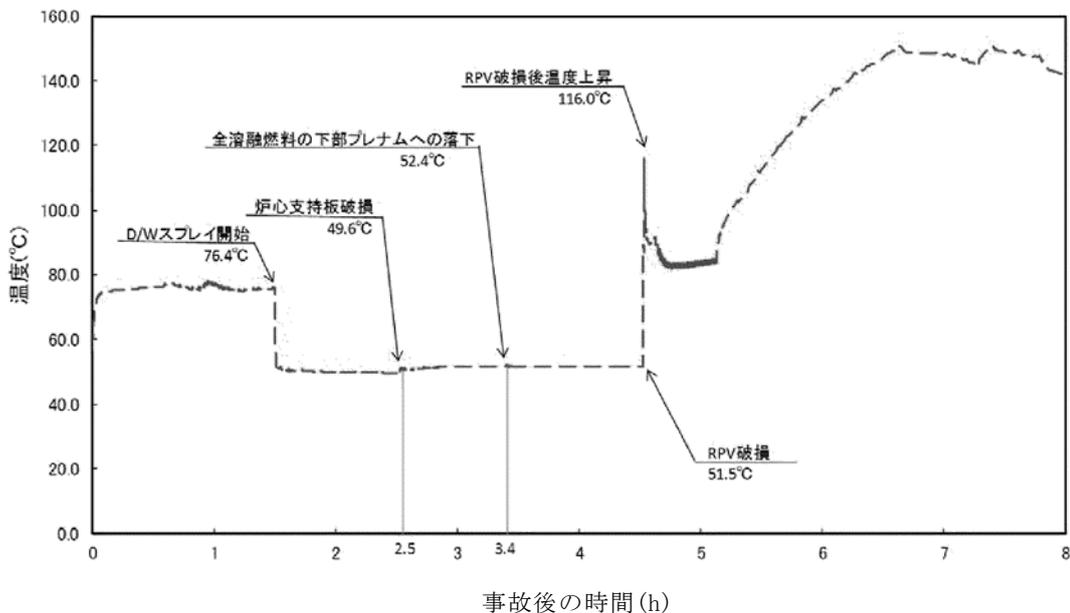


第 2 図 S R V 環境試験条件

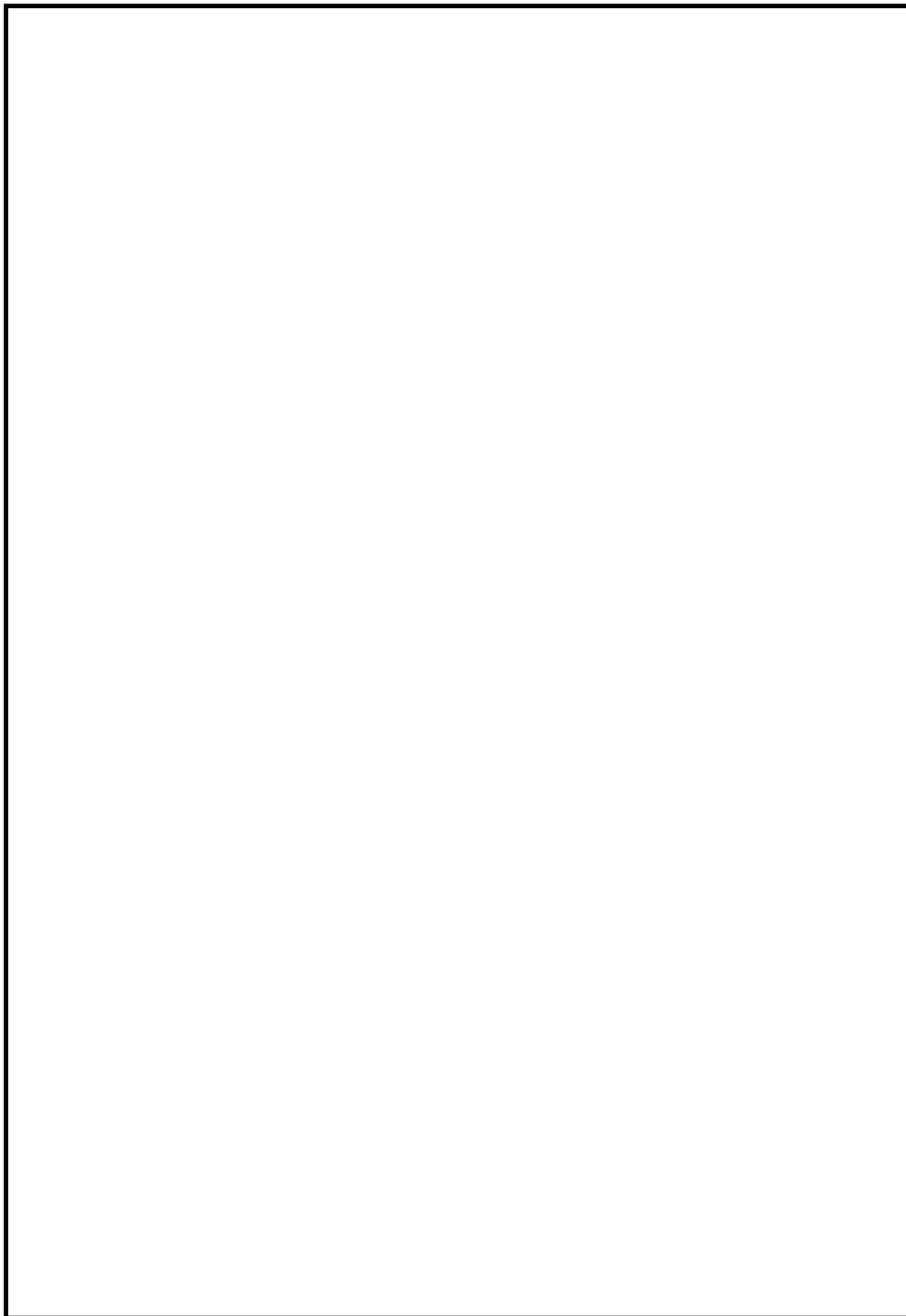


MAAP 解析の結果、炉心領域での気相温度は最大約 930°Cに到達しているが、その後、炉心上部のセパレータ、ドライヤ等を通過することで、原子炉圧力容器内気相平均温度の推移としては本図のとおりとなっている

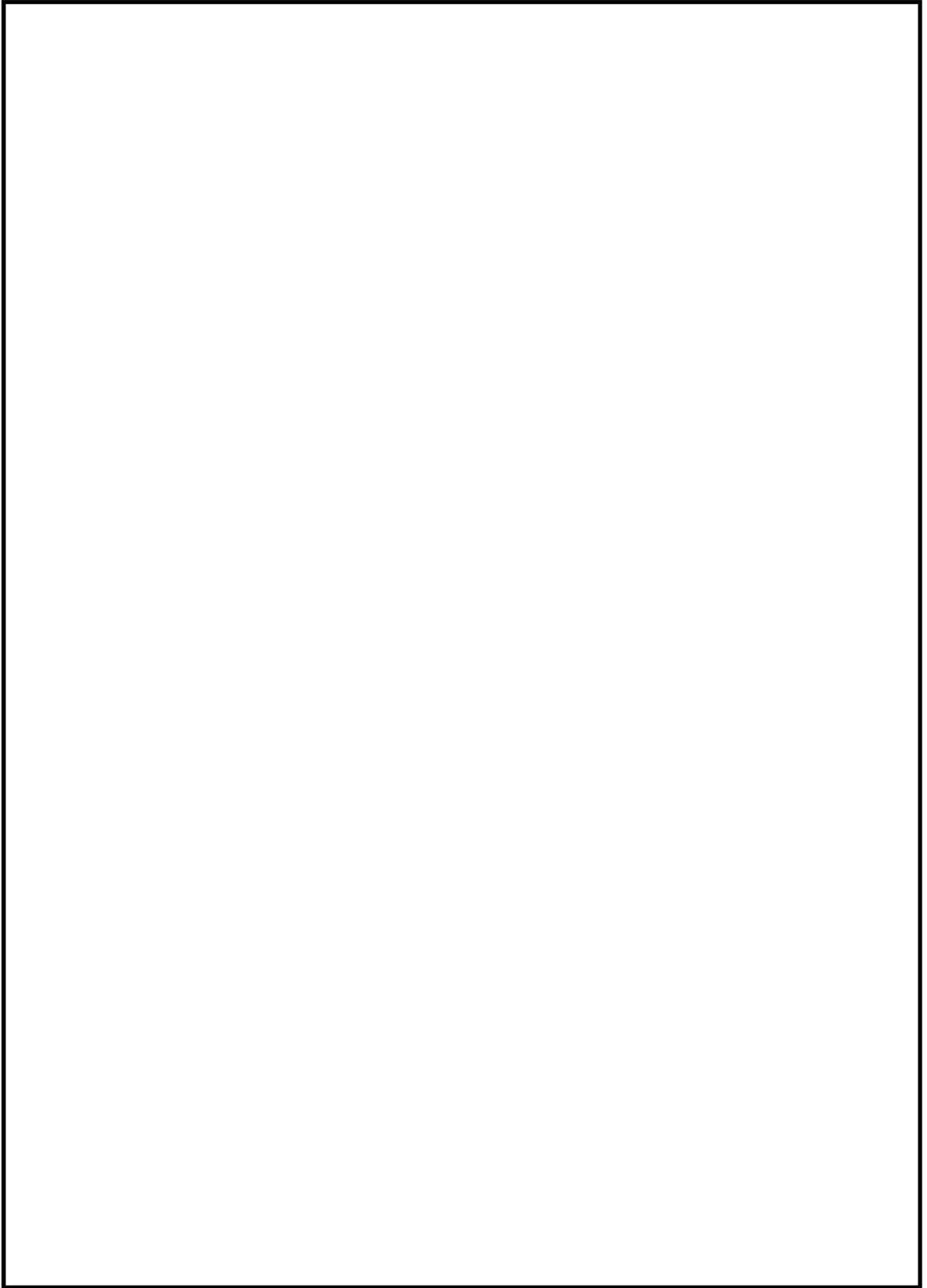
第 3 図 原子炉圧力容器内気相平均温度の推移



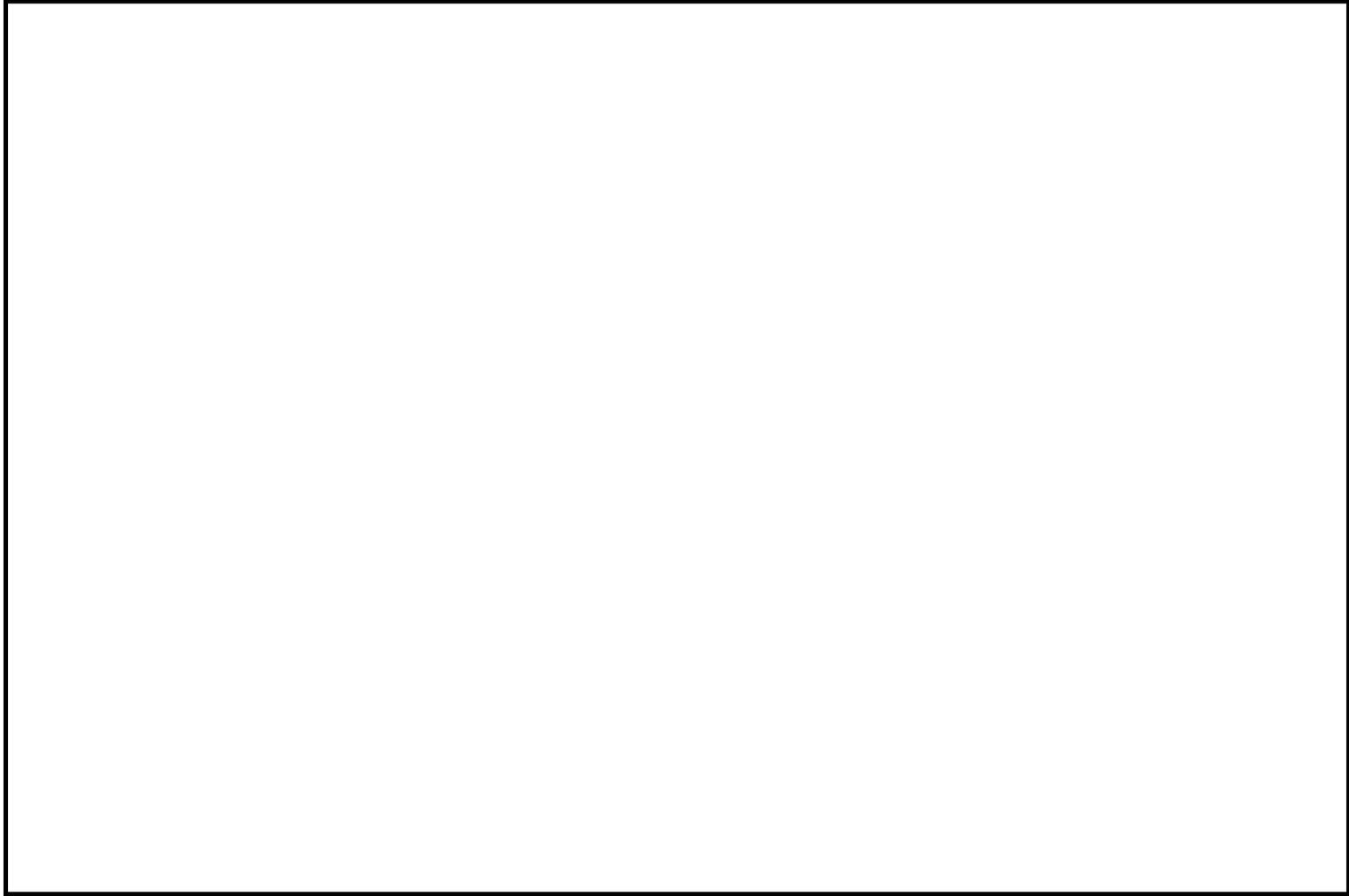
第 4 図 ドライウェル内気相平均温度の推移



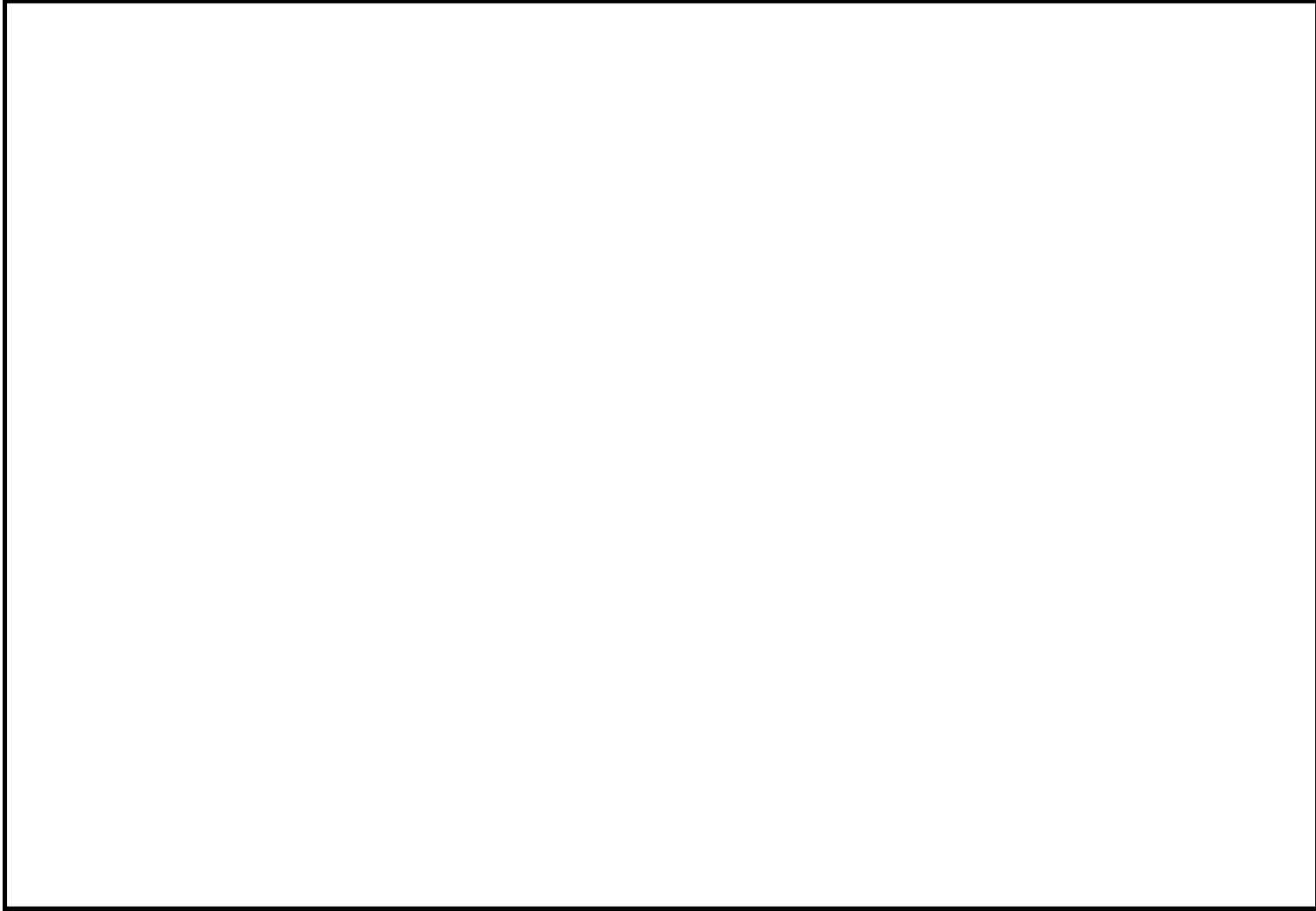
第 5 図 S R V 配置図及びモデル化範囲



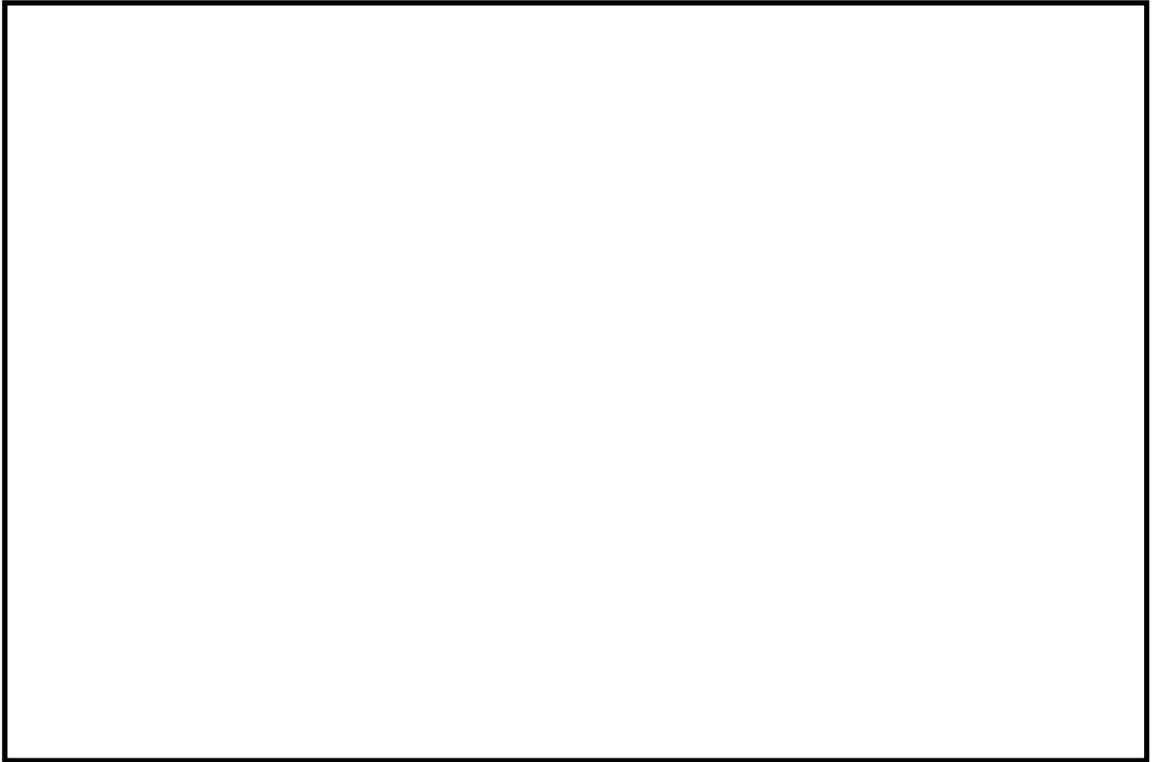
第 6 図 モデル図及び断面メッシュ図



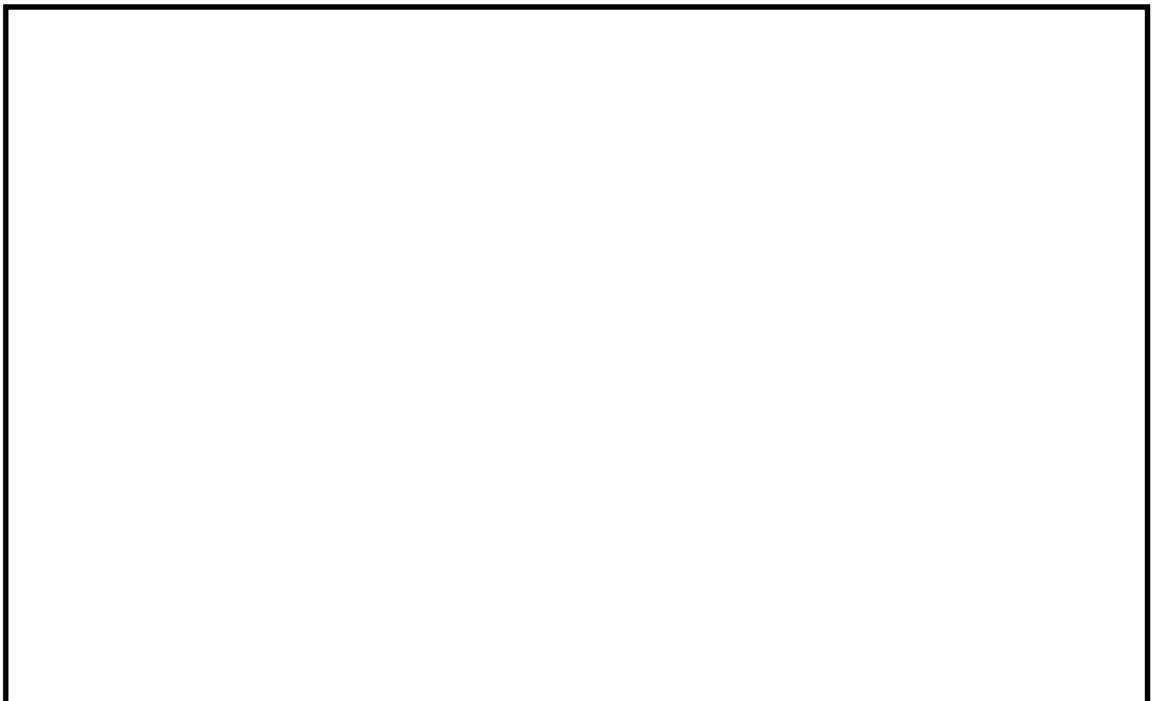
第 7 図 定常解析結果（温度条件①バルブ B）



第 8 図 定常解析結果（温度条件①バルブ H）



下部コイルハウジング最高温度



ピストン部最高温度

第 9 図 非定常解析結果（温度条件②）

逃がし安全弁用アクチュエータの耐環境性能向上について

1. 概要

逃がし安全弁用アクチュエータは、逃がし安全弁を外部信号によって作動させるための空気作動式の補助装置であり、シリンダへの窒素供給によってピストンを作動させることで逃がし安全弁を作動させる設計としている。

シリンダに供給された窒素圧力は、ピストンＯリング及びシリンダガスケットにより維持されるが、シール材は重大事故等時における高温蒸気環境下において損傷する恐れがあることから、シリンダ及びピストンの改良により新たなシール部（バックシート）を設け、ピストンのＯリングが破損した場合においてもシール性能が維持することが可能な設計とすることを計画している。

逃がし安全弁の概要図を図1に、アクチュエータの概要図を図2に示す。

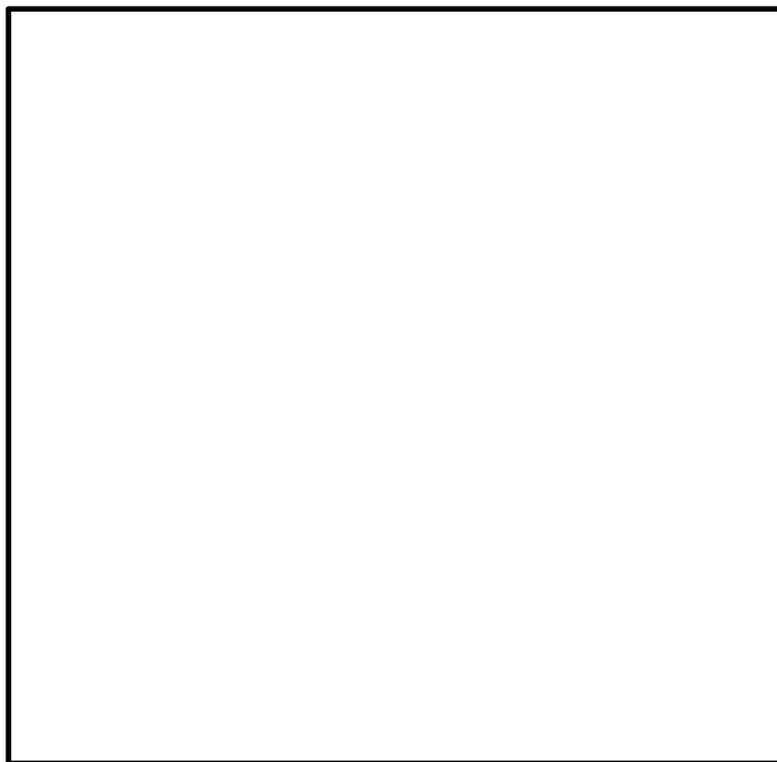


図1 逃がし安全弁概要図

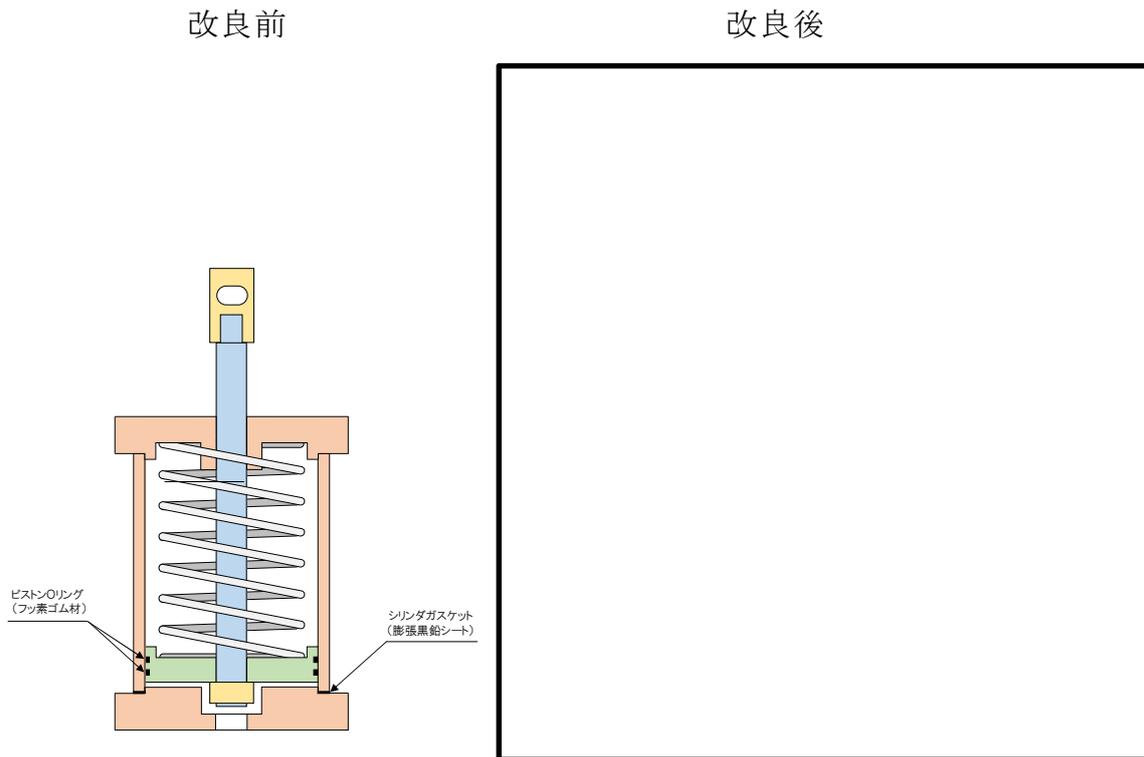


図2 アクチュエータ概要図

2. 健全性確認試験

改良シリンダについては、開発における健全性確認として表1に示す試験を実施している。蒸気暴露試験装置の概要を図3に、蒸気暴露試験条件を図4に示す。

表1 改良シリンダの健全性確認試験

	確認項目		判定基準	結果
シリンダ単体試験	作動試験		円滑に動作すること	良
	漏えい試験		漏えいがないこと	良
蒸気暴露試験	漏えい試験		漏えいがないこと	良



図3 蒸気暴露試験装置の概要

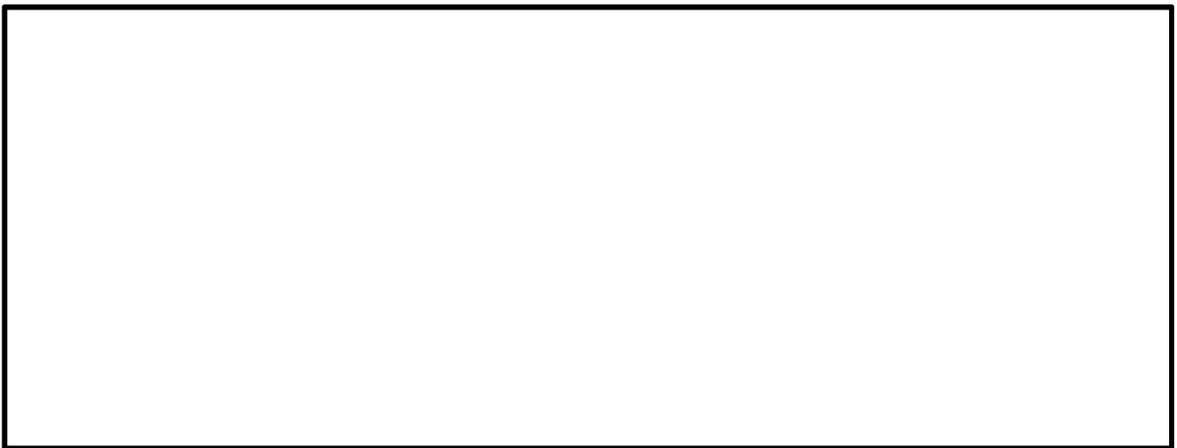


図4 蒸気暴露試験条件

3. 今後の方針

シリンダの改良は、設計基準事故時の逃がし安全弁動作に影響を与える変更となることから、今後、信頼性確認試験を実施し、プラント運転に影響を与えないことを確認することとしている。

以上

S R V用電磁弁の耐環境性能向上について

(1) 目的

S R Vの機能向上させるための対策として、S R V電磁弁内のシール材を事故時環境下の耐性に優れた改良型E P D Mを使用したS R V電磁弁への交換を行う。改良型E P D Mへの変更箇所は、非常用窒素供給系及び非常用逃がし安全弁駆動系により窒素を供給する際に流路となるバウンダリのうち、電磁弁の作動性能に影響を与えないシール部を、従来のフッ素ゴムより高温耐性が優れた改良E P D M材に変更する。

(2) 概要

S R V用電磁弁の改良E P D M材の採用箇所を図1に示す。また、取替対象範囲を図2に示す。

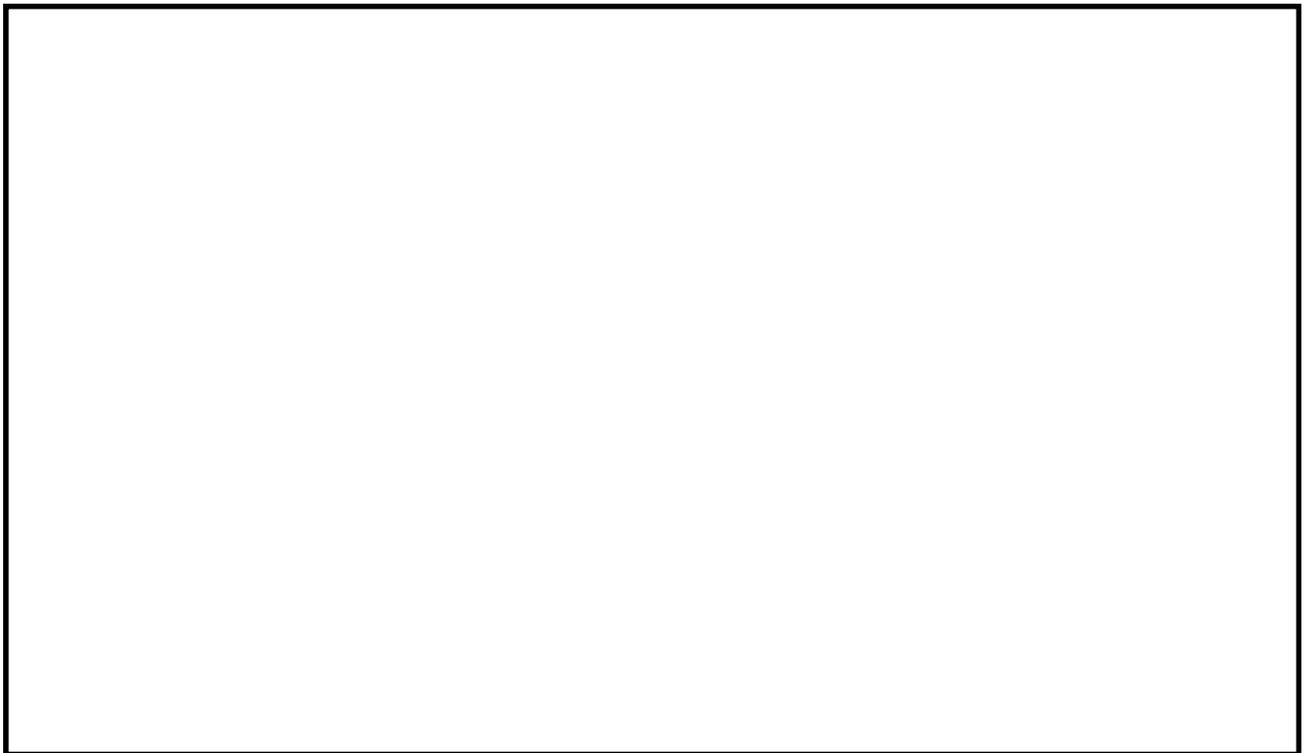
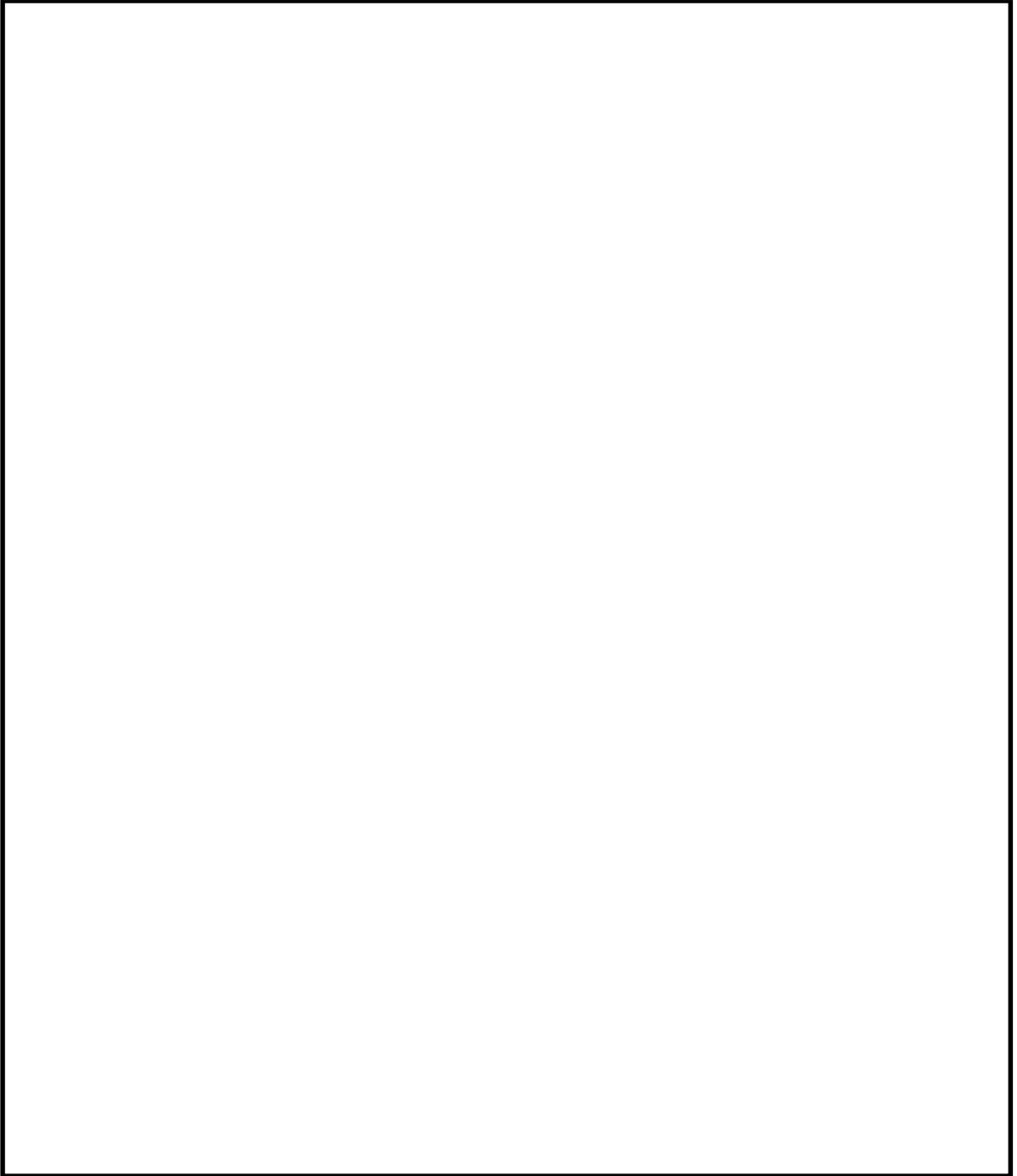
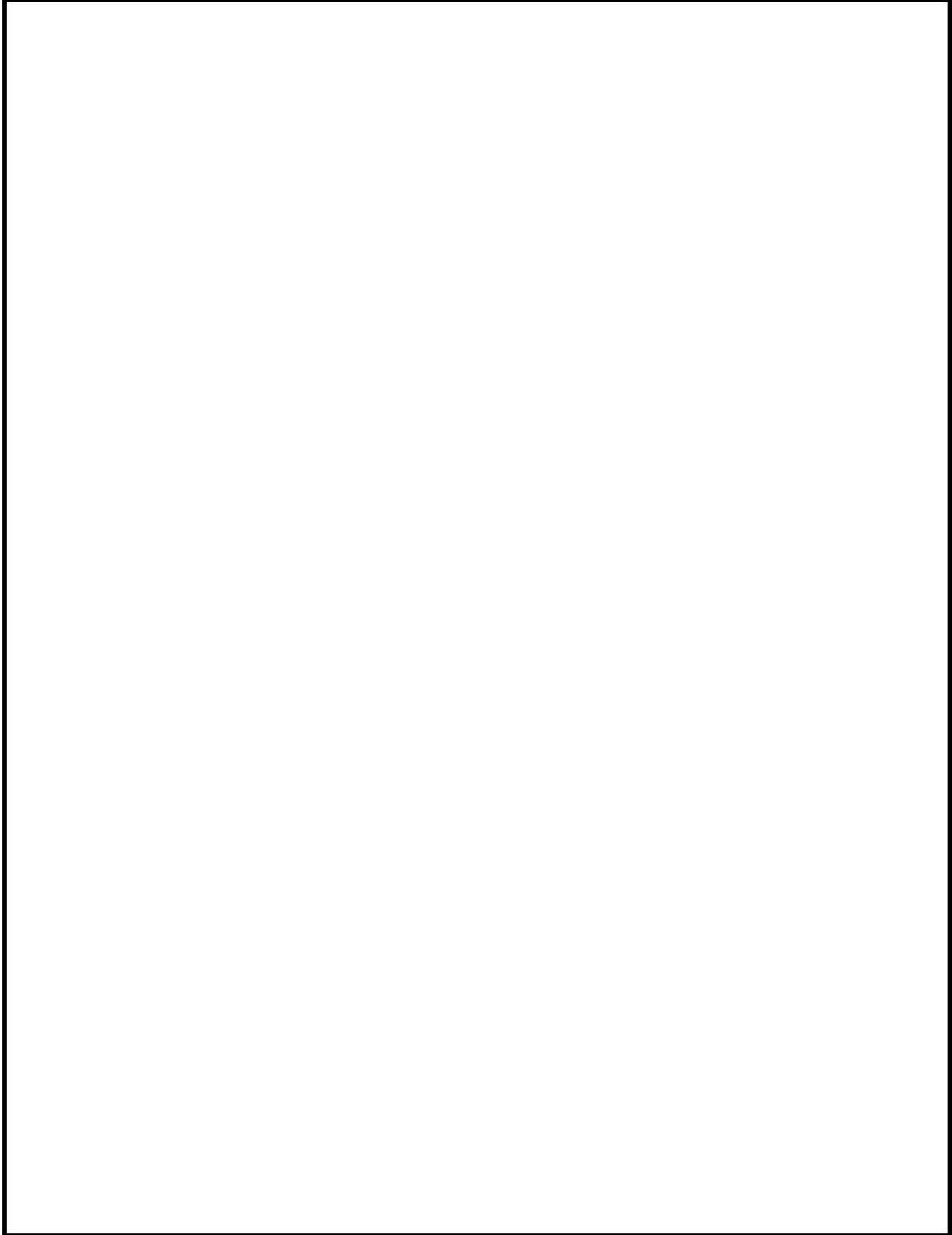


図1 改良E P D M材を採用したS R V用電磁弁概要図

46-15 S A バウンダリ系統図 (参考図)





47-1 SA設備基準適合性 一覧表

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第47条:原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備		常設低圧代替注水系ポンプ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	その他の建屋内	C
			海水	使用時海水通水又は淡水だけでなく海水も使用可能	II	
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—	
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—	
			関連資料	47-3 配置図		
		第2号	操作性	中央制御室操作	A	
			関連資料	47-4 系統図		
		第3号	試験・検査(検査性, 系統構成・外部入力)	ポンプ	A	
			関連資料	47-5 試験検査		
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外	
			関連資料	47-4 系統図		
		第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離	A b
	その他(飛散物)			その他設備	対象外	
	関連資料		47-4 系統図			
	第6号	設置場所	中央制御室操作	B		
		関連資料	47-3 配置図, 47-4 系統図			
	第2項	第1号	常設SAの容量	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの	A	
			関連資料	47-6 容量設定根拠		
		第2号	共用の禁止	共用しない設備	対象外	
			関連資料	—		
		第3号	共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内	A a
				サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源	B a
	関連資料		本文			

東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (可搬型)

第47条: 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備		可搬型代替注水大型ポンプ		類型化区分	
第43条	第1項	第1号	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	屋外	D
			海水	使用時海水通水又は淡水だけでなく海水も使用可	II
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—
			関連資料	47-3 配置図, 47-8 保管場所図	
		第2号	操作性	工具の使用, 設備の運搬・設置, スイッチ操作, 弁及び接続操作	B b, B c, B d, B f, B g
			関連資料	47-4 系統図, 47-7 接続図	
		第3号	試験・検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	ポンプ, 内燃機関	A, G
			関連資料	47-5 試験検査	
		第4号	切替性	本来の用途として使用する	対象外
	関連資料		47-3 配置図, 47-4 系統図		
	第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離	A b
			その他 (飛散物)	その他設備	対象外
		関連資料	47-3 配置図, 47-4 系統図		
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所)	A a	
		関連資料	47-3 配置図, 47-4 系統図		
	第3項	第1号	可搬SAの容量	原子炉建屋の外から水又は電力を供給する可搬型設備	A
			関連資料	47-6 容量設定根拠	
		第2号	可搬SAの接続性	フランジ接続	B
			関連資料	47-7 接続図	
		第3号	異なる複数の接続箇所の確保	屋外	A b
関連資料			47-7 接続図		
第4号		設置場所	(放射線量の高くなるおそれの少ない場所を選定)	—	
		関連資料	47-3 配置図, 47-7 接続図		
第5号		保管場所	屋外	A b	
		関連資料	47-3 配置図, 47-8 保管場所図		
第6号		アクセスルート	屋外	B	
		関連資料	47-9 アクセスルート図		
第7号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋外	A b
			サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源	B a
	関連資料	本文			

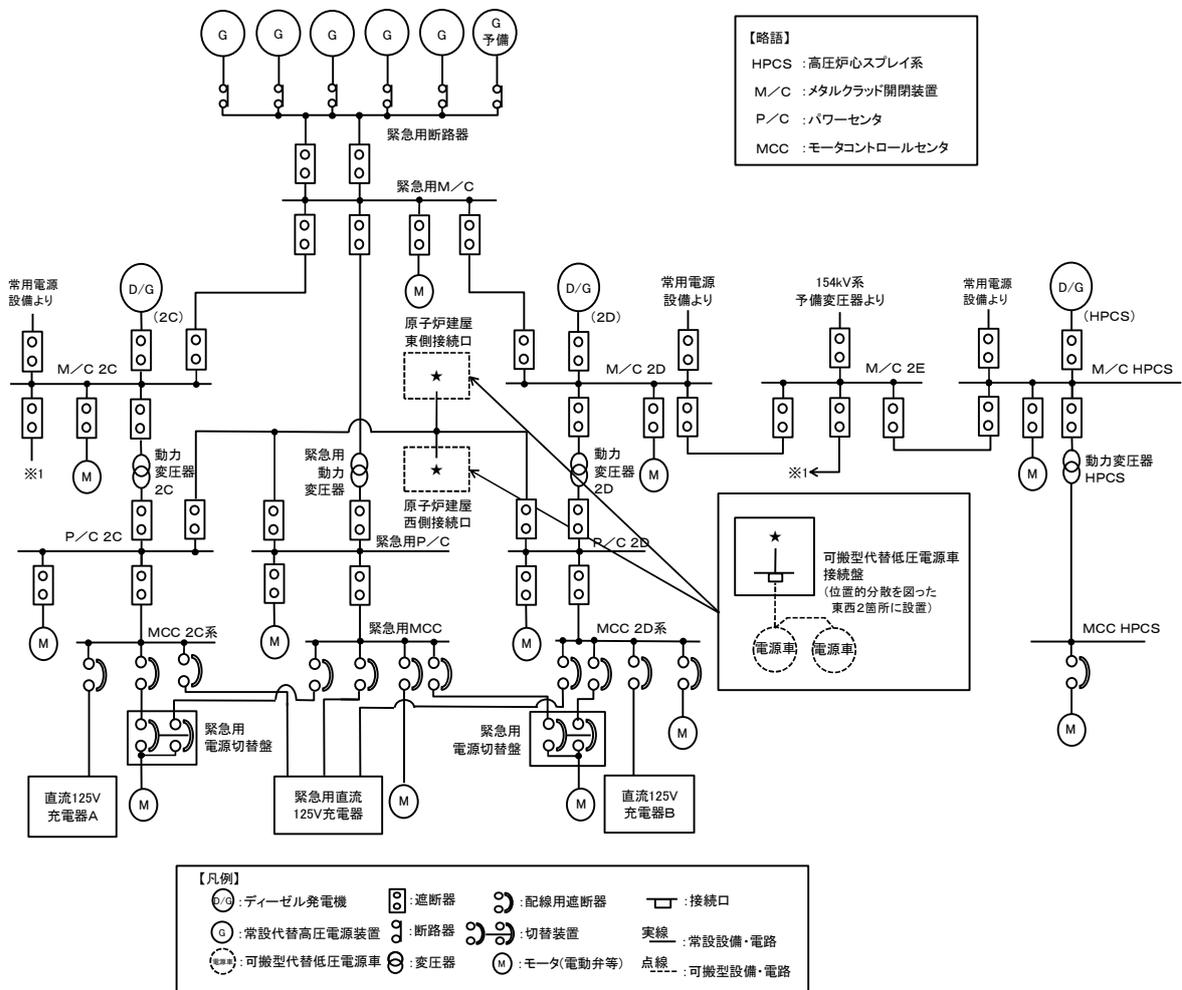
東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (可搬型)

第47条: 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備		可搬型代替注水中型ポンプ		類型化区分		
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度／屋外の天候／放射線／荷重	屋外	D
			海水	使用時海水通水又は淡水だけでなく海水も使用可		II
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)		—
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)		—
			関連資料	47-3 配置図, 47-8 保管場所図		
		第2号	操作性	工具の使用, 設備の運搬・設置, スイッチ操作, 弁及び接続操作		B b, B c, B d, B f, B g
			関連資料	47-4 系統図, 47-7 接続図		
		第3号	試験・検査 (検査性, 系統構成・外部入力)	ポンプ, 内燃機関		A, G
			関連資料	47-5 試験検査		
		第4号	切替性	本来の用途として使用する		対象外
			関連資料	47-3 配置図, 47-4 系統図		
		第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離	A b
	その他 (飛散物)			その他設備	対象外	
	関連資料		47-3 配置図, 47-4 系統図			
	第6号	設置場所	現場操作 (設置場所)		A a	
		関連資料	47-3 配置図, 47-4 系統図			
	第3項	第1号	可搬SAの容量	原子炉建屋の外から水又は電力を供給する可搬型設備	A	
			関連資料	47-6 容量設定根拠		
		第2号	可搬SAの接続性	フランジ接続		B
			関連資料	47-7 接続図		
		第3号	異なる複数の接続箇所の確保	屋外		A b
関連資料			47-7 接続図			
第4号		設置場所	(放射線量の高くなるおそれの少ない場所を選定)		—	
		関連資料	47-3 配置図, 47-7 接続図			
第5号		保管場所	屋外		A b	
		関連資料	47-3 配置図, 47-8 保管場所図			
第6号		アクセスルート	屋外		B	
		関連資料	47-9 アクセスルート図			
第7号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋外	A b	
			サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源	B a	
	関連資料	本文				

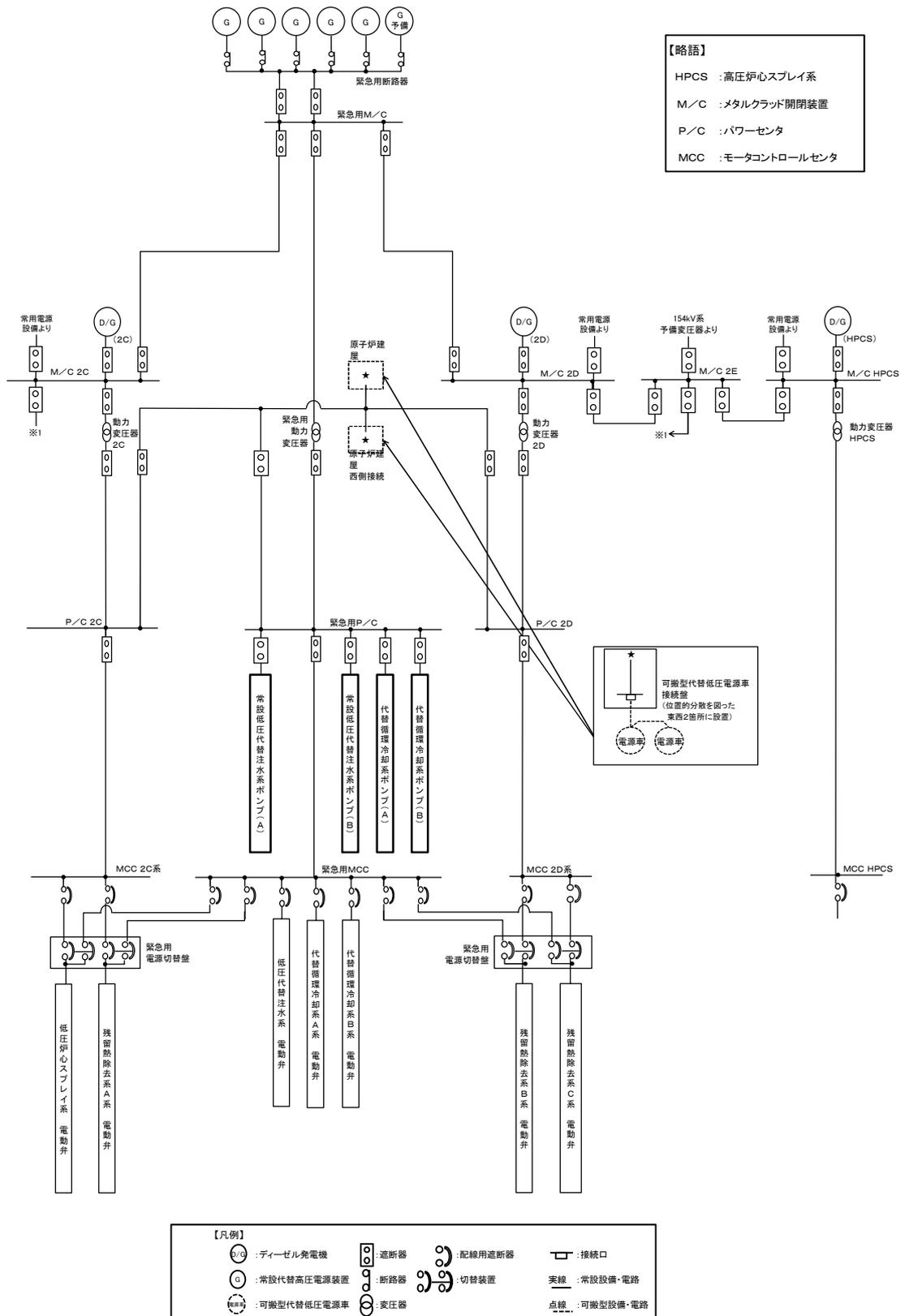
東海第二発電所 SA 設備基準適合性 一覧表 (常設)

第47条:原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための設備		代替循環冷却系ポンプ		類型化区分			
第43条	第1項	第1号	環境条件における健全性	環境温度・環境圧力・湿度/屋外の天候/放射線/荷重	原子炉建屋原子炉棟内	B	
			海水	海水は通水しない	対象外		
			周辺機器等からの悪影響	(周辺機器等からの悪影響により機能を失うおそれがない)	—		
			電磁的障害	(電磁波の影響を受けない)	—		
			関連資料	47-3配置図, 47-10 その他設備			
		第2号	操作性	中央制御室操作		A	
			関連資料	47-4 系統図			
		第3号	試験・検査(検査性, 系統構成・外部入力)	ポンプ		A	
			関連資料	47-5 試験検査			
		第4号	切替性	本来の用途として使用する		対象外	
			関連資料	47-7 系統図			
		第5号	悪影響防止	系統設計	通常待機時は隔離又は分離		A b
				その他(飛散物)	その他設備		対象外
				関連資料	47-4 系統図		
		第6号	設置場所	中央制御室操作		B	
	関連資料		47-3 配置図				
	第2項	第1号	常設SAの容量	重大事故等への対処を本来の目的として設置するもの		A	
			関連資料	47-6 容量設定根拠			
		第2号	共用の禁止	共用しない設備		対象外	
			関連資料	—			
第3号		共通要因故障防止	環境条件, 自然現象, 外部人為事象, 溢水, 火災	屋内		A a	
			サポート系による要因	異なる駆動源又は冷却源		B a	
	関連資料		本文				

47-2 電源構成図

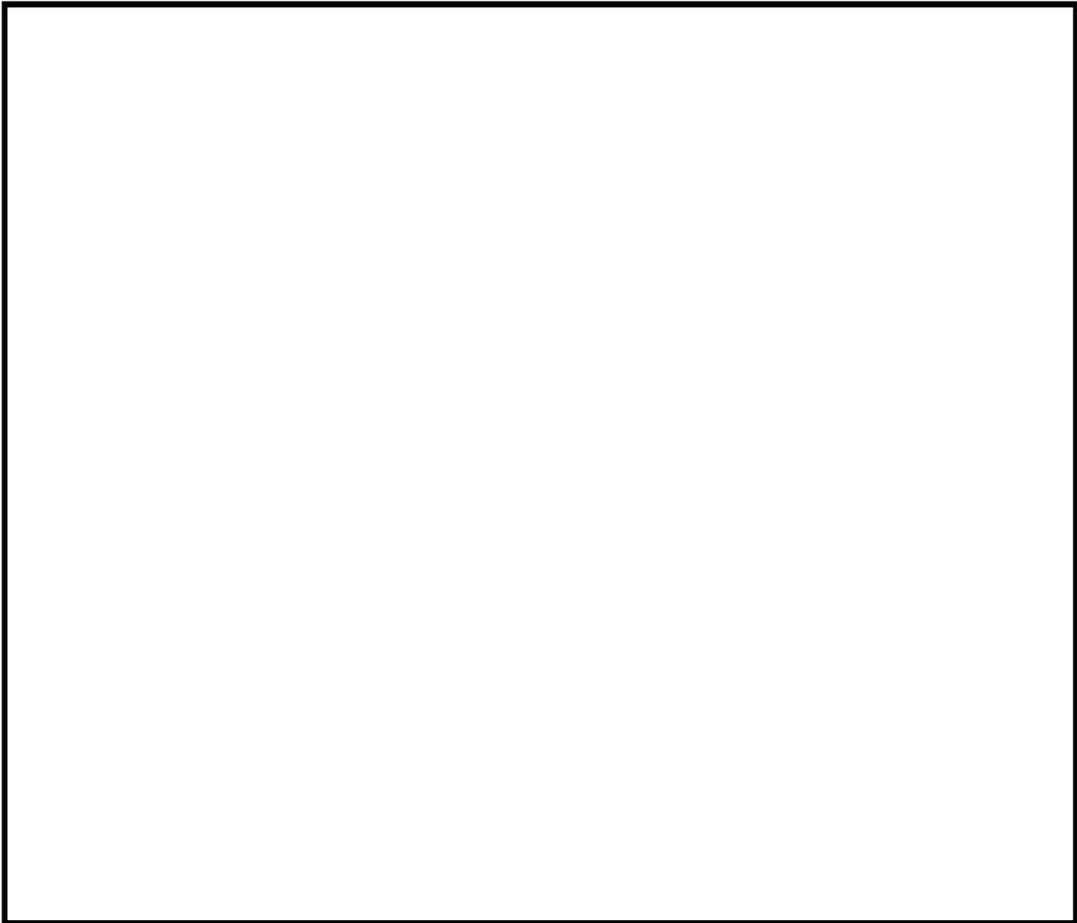


第 47-2-1 図 電源構成図 (交流電源) (1/2)



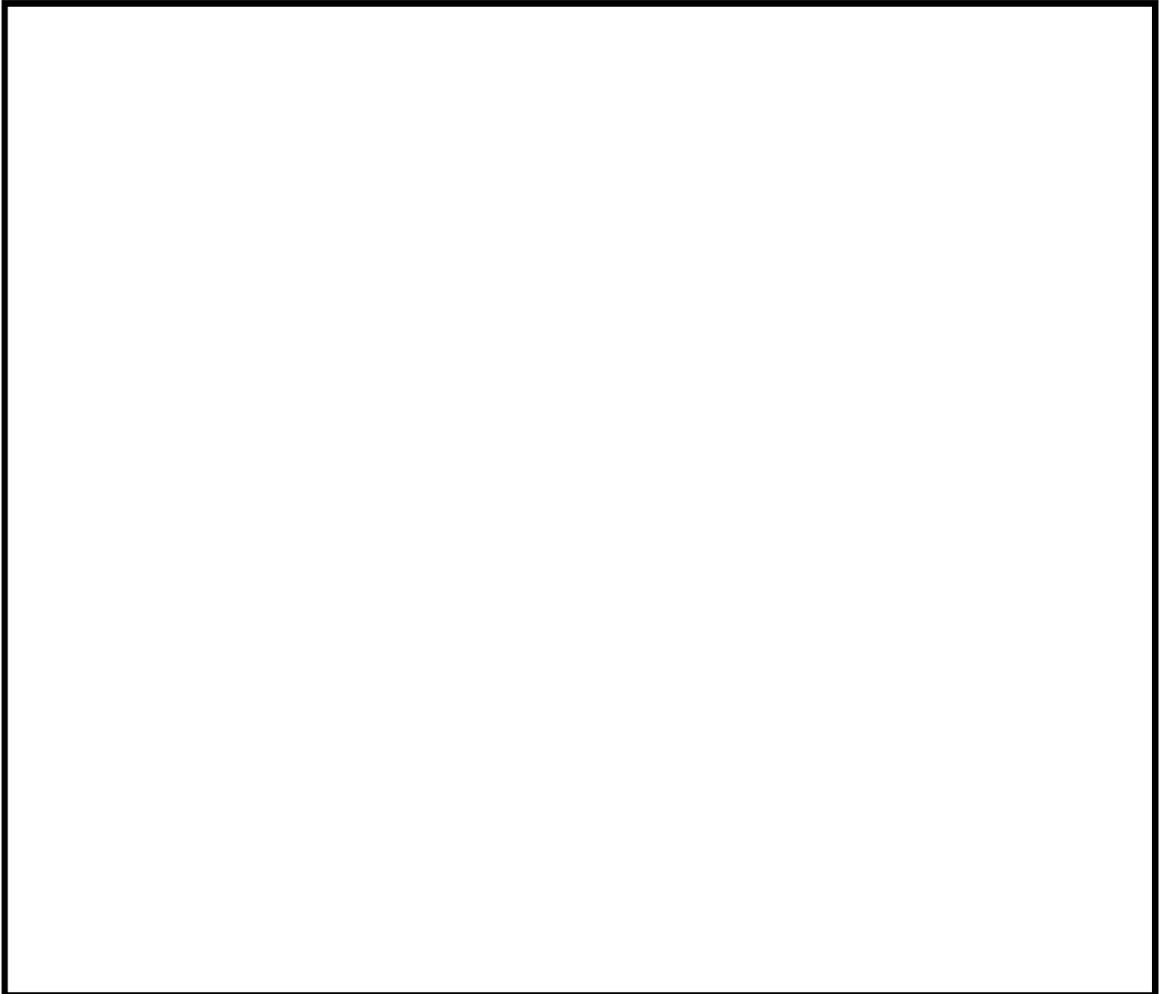
第 47-2-2 図 電源構成図 (交流電源) (2/2)

47-3 配置図



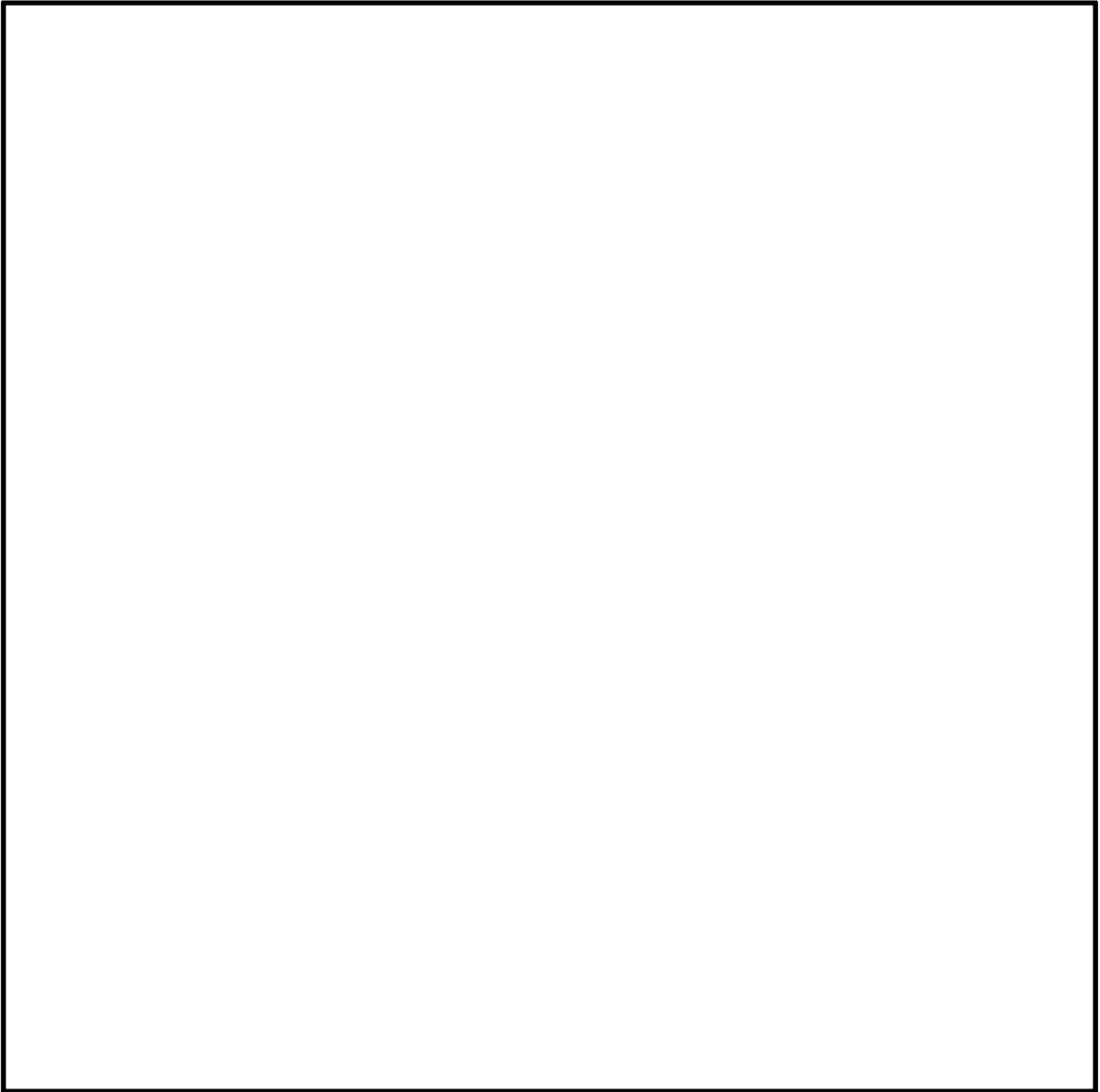
 : 第 47 条に係る重大事故等対処設備を示す。

第 47-3-1 図 構内全体配置図 (1 / 2)



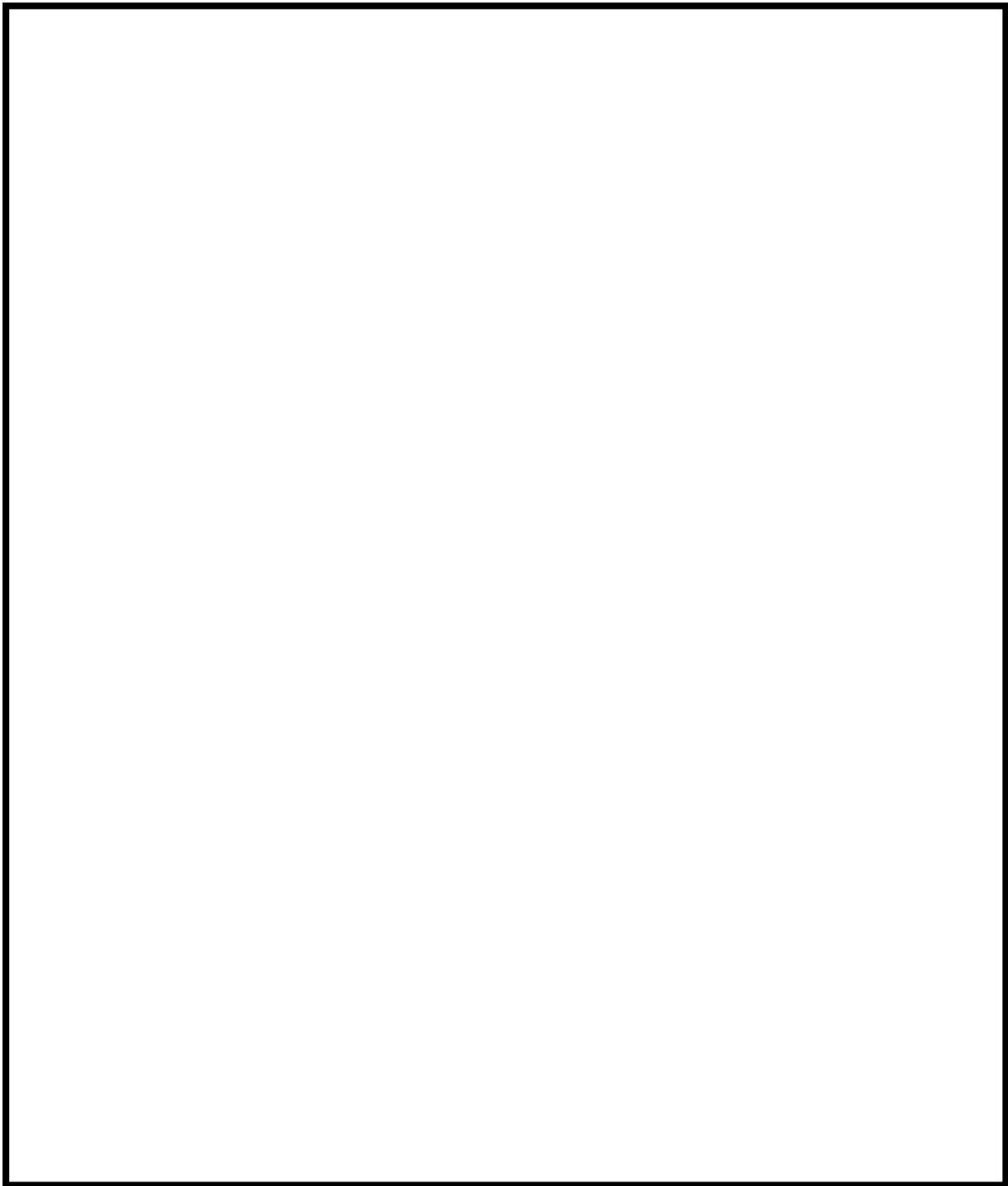
 : 第 47 条に係る重大事故等対処設備を示す。

第 47-3-2 図 構内全体配置図 (2 / 2)

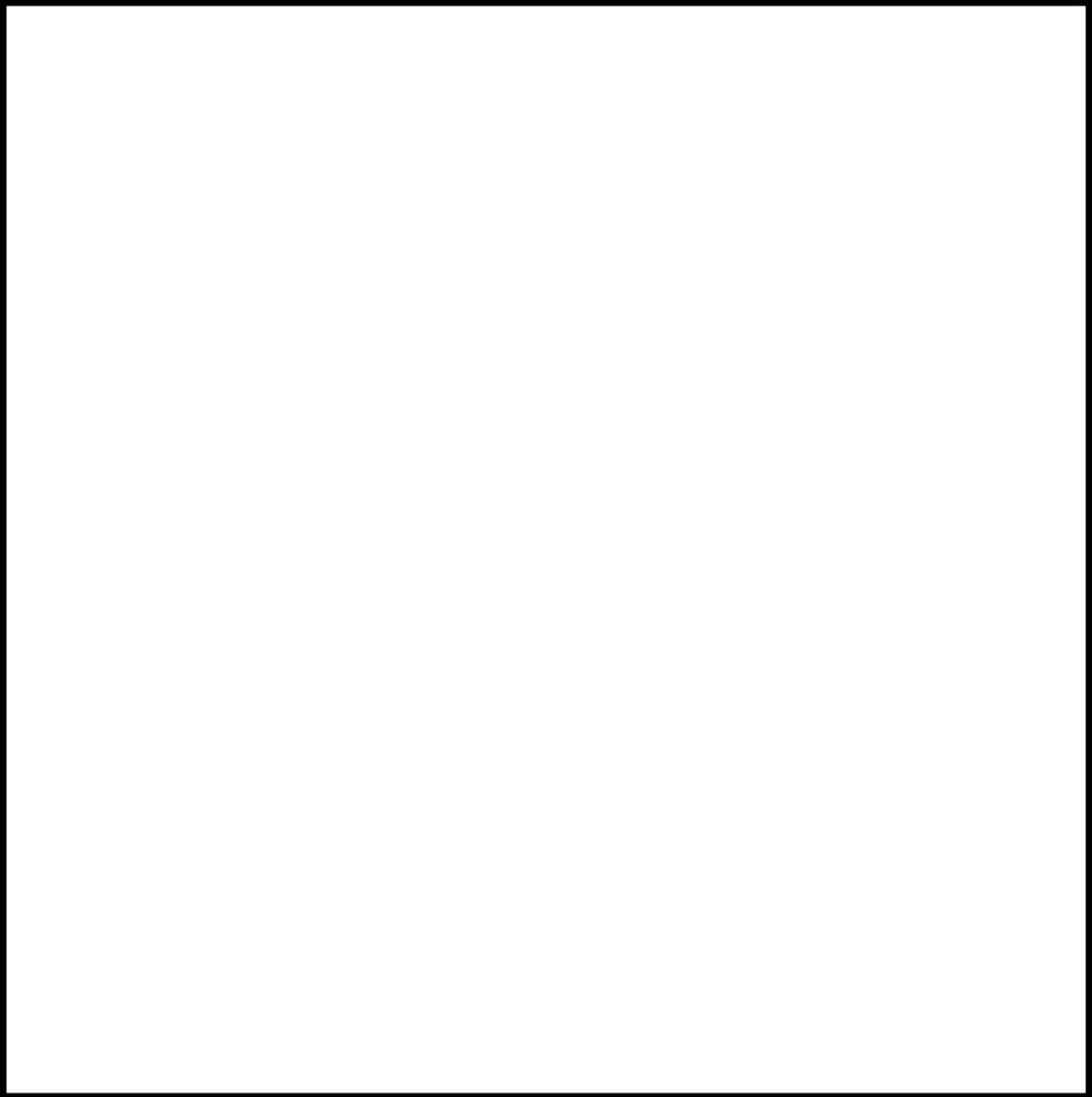


 : 第 47 条に係る重大事故等対処設備を示す。

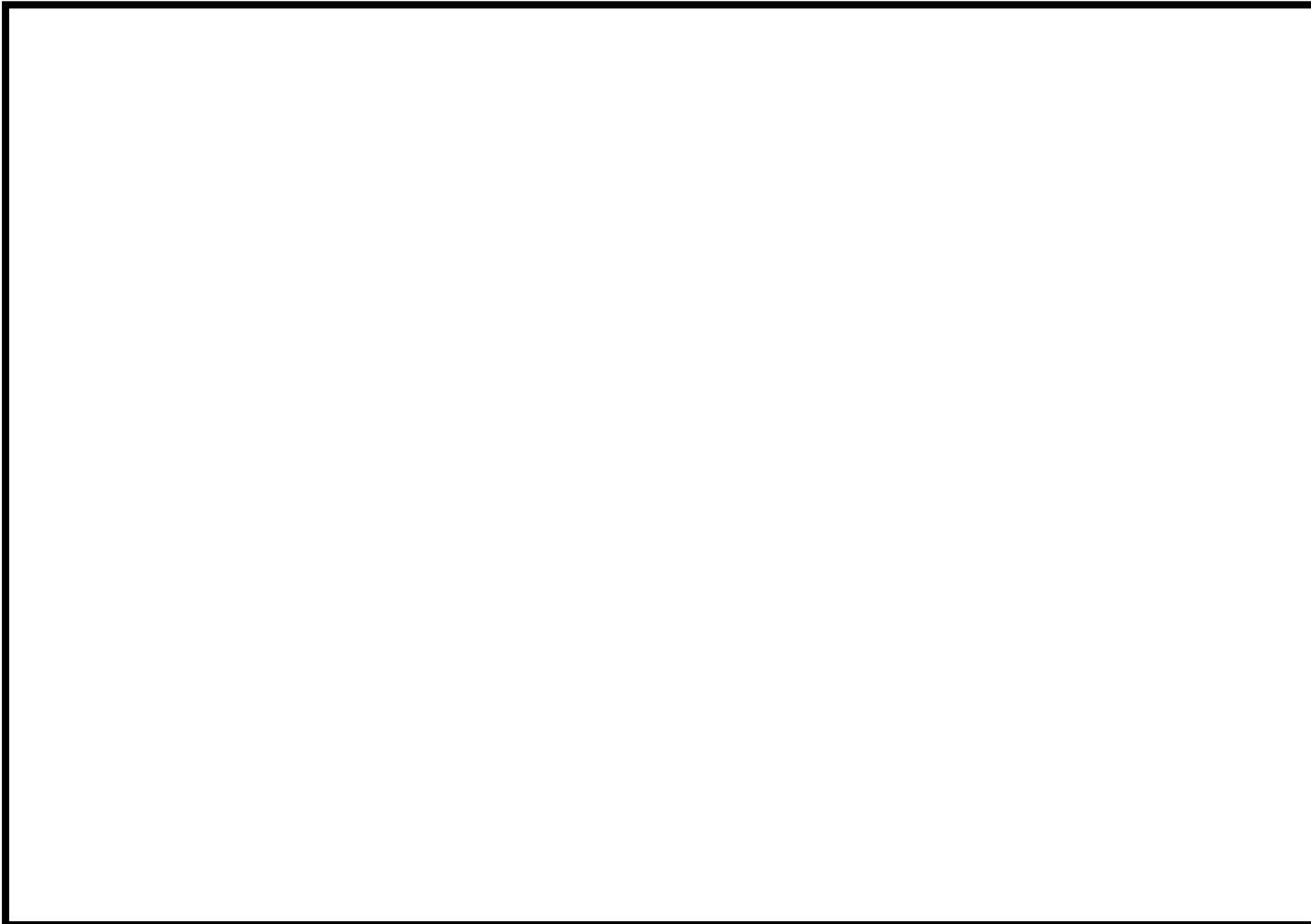
第47-3-3図 低圧代替注水系に係る機器配置図 (1/2)



第 47-3-4 図 低圧代替注水系に係る機器配置図 (2/2)

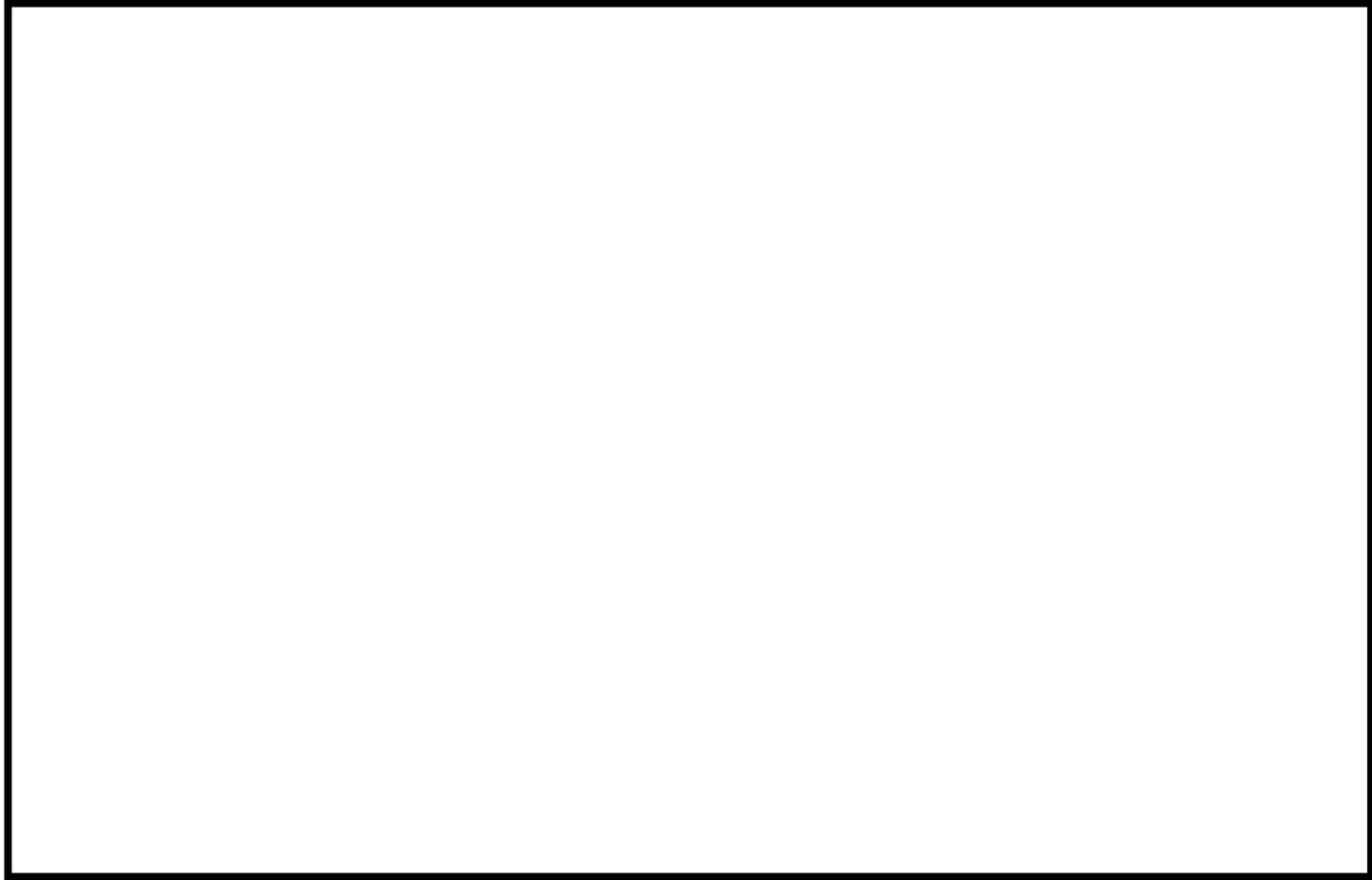


第 47-3-5 図 残留熱除去系及び低圧炉心スプレイ系に係る機器配置図
(原子炉建屋地下 2 階)



第 47-3-6 図 低圧代替注水系に係る機器（弁）配置図

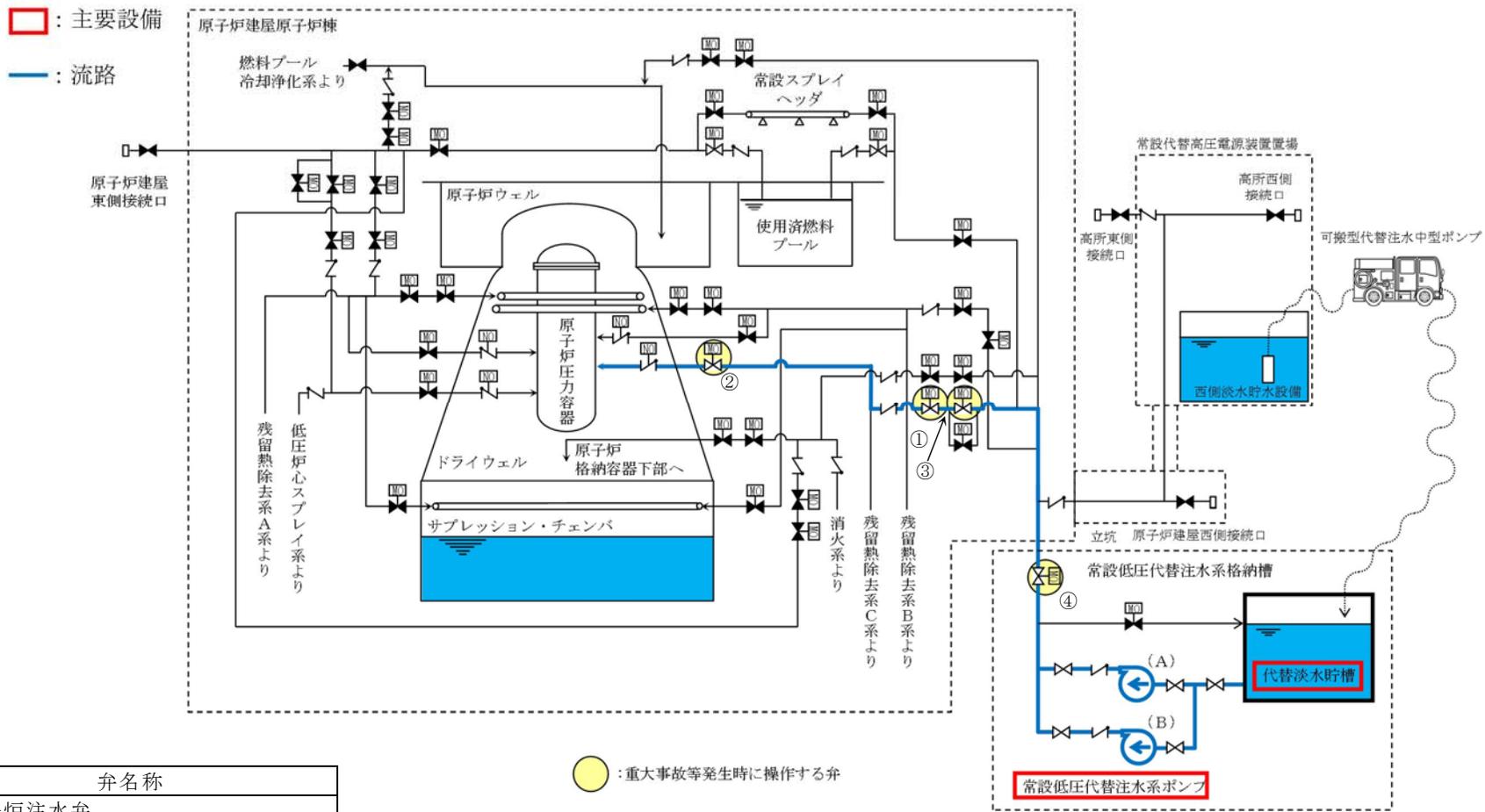
（原子炉建屋 3 階）



第 47-3-7 図 低圧代替注水系に係る機器（弁）配置図

（原子炉建屋 4 階）

47-4 系統図



弁名称
①原子炉注水弁
②残留熱除去系C系注入弁
③原子炉圧力容器注水流量調整弁
④常設低圧代替注水系系統分離弁

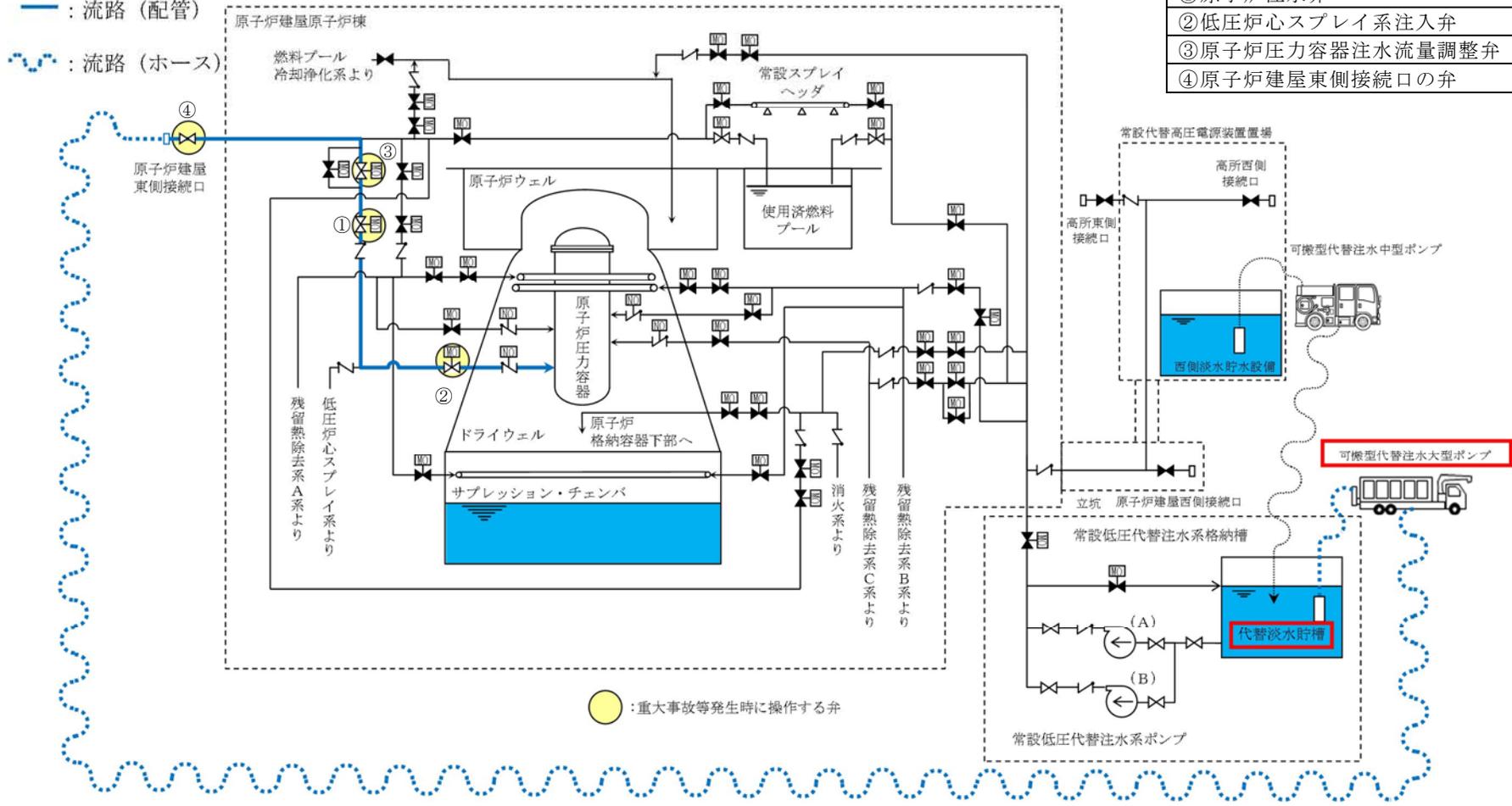
第 47-4-1 図 低圧代替注水系（常設）系統概要図

□ : 主要設備

— : 流路 (配管)

~~~~~ : 流路 (ホース)

| 弁名称             |
|-----------------|
| ①原子炉注水弁         |
| ②低圧炉心スプレイ系注入弁   |
| ③原子炉压力容器注水流量調整弁 |
| ④原子炉建屋東側接続口の弁   |



● : 重大事故等発生時に操作する弁

第 47-4-2 図 低圧代替注水系 (可搬型) 系統概要図 (代替淡水貯槽～原子炉建屋東側接続口)

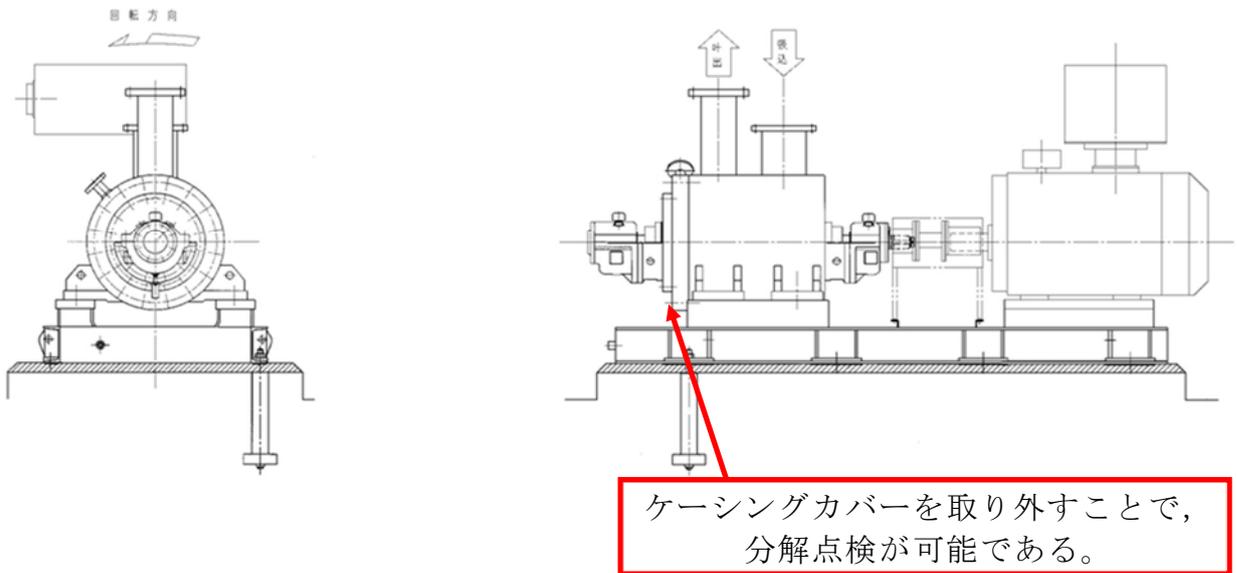


47-5 試驗檢查

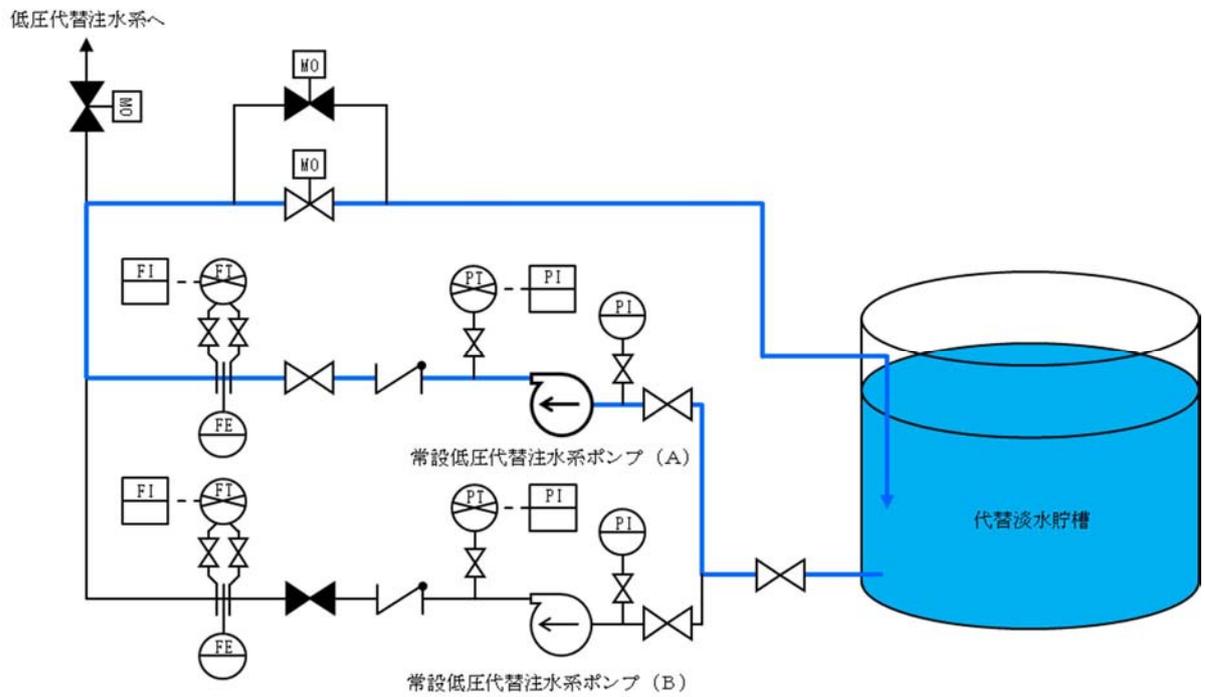
47-5-1

第 47-5-1 表 低圧代替注水系（常設）の試験検査

| 原子炉の状態 | 項目      | 内容                                 |
|--------|---------|------------------------------------|
| 運転中    | 機能・性能検査 | ポンプ運転性能，ポンプ及び系統配管・弁の漏えい確認，外観の確認    |
|        | 弁動作確認   | 弁開閉動作の確認                           |
| 停止中    | 機能・性能検査 | ポンプ運転性能，ポンプ及び系統配管・弁の漏えい確認，外観の確認    |
|        | 弁動作確認   | 弁開閉動作の確認                           |
|        | 分解検査    | ポンプまたは弁の部品の表面状態について浸透探傷試験及び目視により確認 |



第 47-5-1 図 常設低圧代替注水系ポンプ構造図

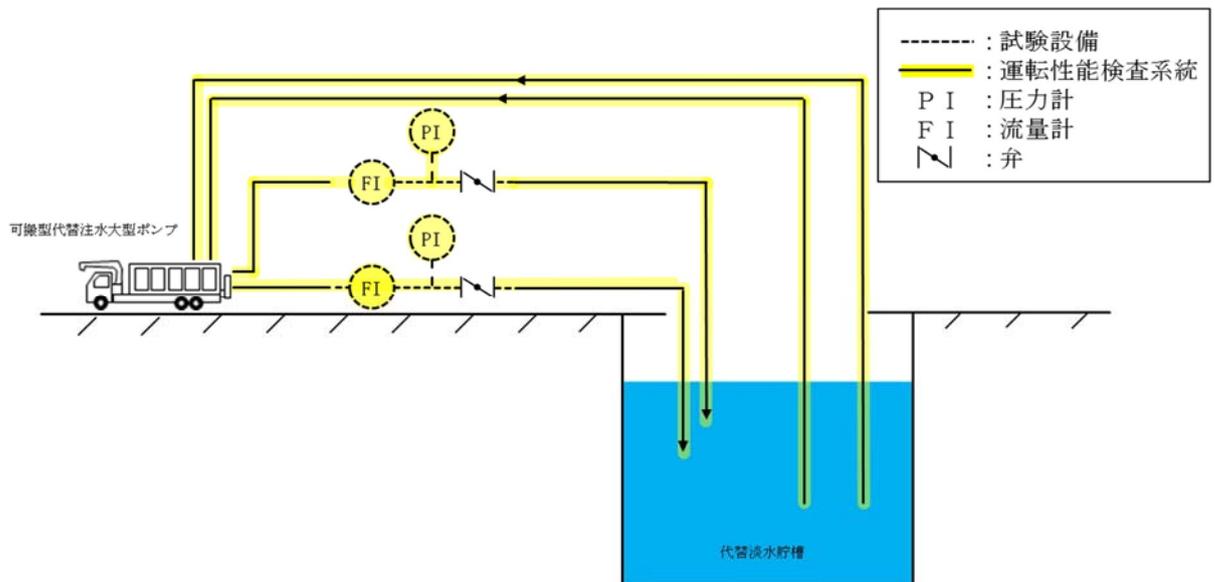


図は常設低圧代替注水系ポンプ (A) の機能・性能検査システムを示す。代替淡水貯槽を水源とした循環運転によりポンプの運転性能，系統の漏えい確認を実施する。常設低圧代替注水系ポンプ (B) も同様。

第 47-5-2 図 機能・性能検査系統図  
(常設低圧代替注水系ポンプ)

第47-5-2表 低圧代替注水系（可搬型）の試験検査

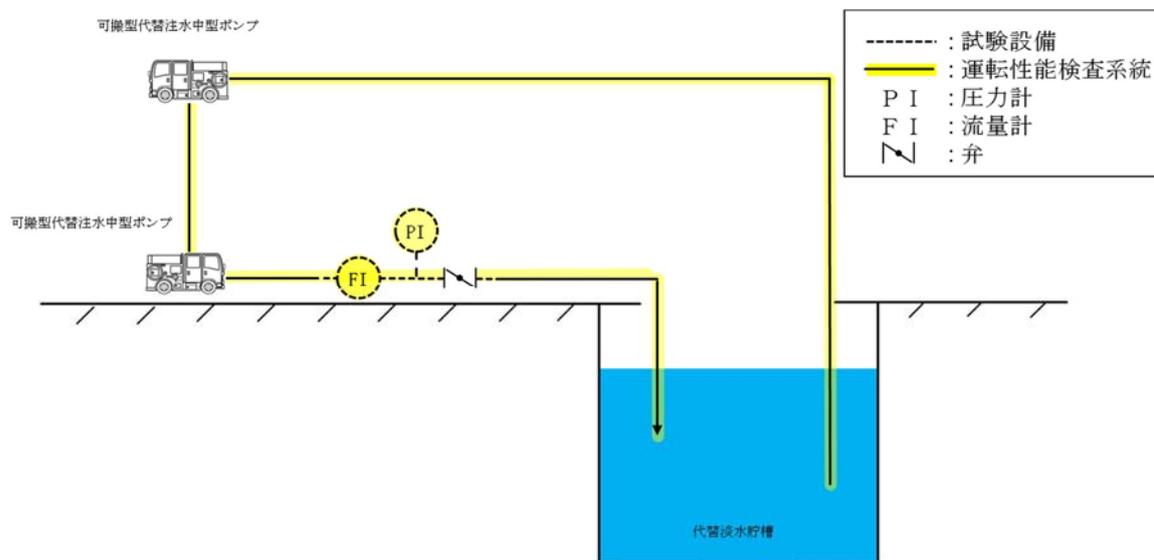
| 原子炉の状態 | 項目      | 内容                                                                        |
|--------|---------|---------------------------------------------------------------------------|
| 運転中    | 機能・性能検査 | ポンプ運転性能，ポンプ及びホースの漏えい確認，外観の確認                                              |
|        | 分解検査    | ポンプの部品の表面状態について浸透探傷試験及び目視により確認又は取替を実施する。                                  |
|        | 弁動作確認   | 弁開閉動作の確認                                                                  |
|        | 車両検査    | 車両の走行確認                                                                   |
| 停止中    | 機能・性能検査 | ポンプ運転性能，ポンプ及びホースの漏えい確認，外観の確認                                              |
|        | 分解検査    | 弁の部品の表面状態について浸透探傷試験及び目視により確認<br>ポンプの部品の表面状態について浸透探傷試験及び目視により確認又は，取替を実施する。 |
|        | 弁動作確認   | 弁開閉動作の確認                                                                  |
|        | 車両検査    | 車両の走行確認                                                                   |



図は代替淡水貯槽を使用した可搬型代替注水大型ポンプの機能・性能検査系統を示す。機能・性能検査は、可搬型代替注水大型ポンプを代替淡水貯水槽近傍に設置し、ホース等により仮設の試験設備を構成し、代替淡水貯槽を水源とした循環運転によりポンプの運転性能、系統の漏えい確認を実施する。仮設の試験設備であるため、代替淡水貯槽以外の水源でも試験可能である。

第 47-5-3 図 機能・性能検査系統図

(可搬型代替注水大型ポンプ)



図は代替淡水貯槽を使用した可搬型代替注水中型ポンプの機能・性能検査システムを示す。機能・性能検査は、可搬型代替注水中型ポンプ（1台又は2台）を代替淡水貯水槽近傍に設置し、ホース等により仮設の試験設備を構成し、代替淡水貯槽を水源とした循環運転によりポンプの運転性能、システムの漏えい確認を実施する。仮設の試験設備であるため、代替淡水貯槽以外の水源でも試験可能である。

第 47-5-4 図 機能・性能検査システム

(可搬型代替注水中型ポンプ)

## 47-6 容量設定根拠

| 名称                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  |                     | 常設低圧代替注水系ポンプ             |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------|--------------------------|
| 容量                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  | m <sup>3</sup> /h/台 | 189以上（注1）,（約200（注2））     |
| 全揚程                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                 | m                   | 144以上（注1）,（約200（注2））     |
| 最高使用圧力                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              | MPa[gage]           | 3.14                     |
| 最高使用温度                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              | ℃                   | 66                       |
| 原動機出力                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               | kW/台                | 約190                     |
| 機器仕様に関する注記                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |                     | 注1：要求値を示す。<br>注2：公称値を示す。 |
| <p><b>【設定根拠】</b></p> <p>低圧代替注水系（可搬型）の可搬型代替注水大型ポンプは、原子炉冷却材圧力バウンダリが低圧の状態であって、設計基準事故対処設備が有する原子炉の冷却機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するために必要な注水量を有する設計とする。</p> <p>なお、重大事故等対処設備の低圧代替注水系（常設）として使用する常設低圧代替注水系ポンプは2台設置する。</p> <p>1. 容量</p> <p>常設低圧代替注水系ポンプを用いて残留熱除去系配管（C）から原子炉圧力容器へ注入する場合の注水量としては、炉心の著しい損傷の防止の重要事故シーケンスのうち、低圧代替注水系（常設）を用いる、高圧・低圧注水機能喪失、崩壊熱除去機能喪失（取水機能が喪失した場合、残留熱除去系が故障した場合）、LOCA時注水機能喪失、原子炉格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）及び全交流動力電源喪失（運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれのある事故）に係る有効性</p> |                     |                          |

評価解析（原子炉設置変更許可申請書添付資料十）において、有効性が確認されている原子炉への注水流量が最大 $378\text{m}^3/\text{h}$ であり、ポンプ2台運転において1台あたり $189\text{m}^3/\text{h}$ 以上が必要となることから、約 $200\text{m}^3/\text{h}$ （公称値）の容量を確保する設計とする。

また、低圧代替注水系（常設）は、格納容器スプレイ冷却系と同時に使用する可能性があるため、同時注水時に各々の必要流量が確保できることを添付（1）「格納容器下部注水系と代替格納容器スプレイ冷却の同時注水について」で示す。

## 2. 全揚程

原子炉圧力容器に注水する場合の常設低圧代替注水系ポンプの全揚程は、上記注水量で注水を実施する場合の圧損（水源（代替淡水貯槽）と注水先（原子炉圧力容器）の圧力差、静水頭、機器圧損、配管及び弁類圧損）を考慮し、約200mの全揚程を確保可能な設計とする。

<移送先の圧力は約0.604MPaとする>

|            |                |
|------------|----------------|
| 水源と移送先の圧力差 | 約62.9m         |
| 静水頭        | 約45.9m         |
| 配管及び弁類圧損   | 約35.0m         |
| 合計         | 約143.8m ≒ 144m |

### 3. 最高使用圧力

常設低圧代替注水系ポンプの最高使用圧力は、ポンプ締切運転時の揚程約300m（約2.94MPa[gage]）に代替淡水貯槽の静水頭約20.63m（約0.20MPa[gage]）を加えた約320.63m[gage]を上回る圧力として3.14MPa[gage]とする。

### 4. 最高使用温度

低圧代替注水系（常設）として使用する常設代替注水系ポンプの最高使用温度は、水源の代替淡水貯槽の最高使用温度に合わせ66℃としている。

### 5. 電動機出力

低圧代替注水系（常設）として使用する常設低圧代替注水ポンプの容量200m<sup>3</sup>/h、全揚程200mの時の必要軸動力は、下記の式より約□kWとなる。

$$\begin{aligned} P &= 10^{-3} \times \rho \times g \times ((Q/3,600) \times H) / (\eta/100) \\ &= 10^{-3} \times 1,000 \times 9.80665 \times ((200/3,600) \times 200) / (\square/100) \\ &= \square \text{ kW} \doteq \square \text{ kW} \end{aligned}$$

$P$ ：必要軸動力（kW）

$P_w$ ：水動力（kW）

$\rho$ ：流体の密度（kg/m<sup>3</sup>）=1,000

$g$ ：重力加速度（m/s<sup>2</sup>）=9.80665

$Q$ ：ポンプ容量（m<sup>3</sup>/h）=200

$H$ ：ポンプ揚程（m）=200（図1参照）

$\eta$ ：ポンプ効率（%）=約□（図1参照）

(参考文献：「ターボポンプ用語」(JIS B 0131-2002))



第47-6-1図 常設低圧代替注水ポンプ性能曲線

以上より，低圧代替注水系ポンプ電動機の必要動力は□kW／台であり，  
低圧代替注水系（常設）として使用する常設低圧代替注水ポンプの電動機出力は，190kW／台とする。

| 名称         |                     | 可搬型代替注水大型ポンプ                |
|------------|---------------------|-----------------------------|
| 容量         | m <sup>3</sup> /h/台 | 50以上/110以上（注1）（約1, 320（注2）） |
| 全揚程        | m                   | 130以上/ 59以上（注1）（約140（注2））   |
| 最高使用圧力     | MPa[gage]           | 1.4                         |
| 最高使用温度     | ℃                   | 60                          |
| 原動機出力      | kW/台                | 約847                        |
| 機器仕様に関する注記 |                     | 注1：要求値を示す。<br>注2：設計仕様を示す。   |

### 【設定根拠】

低圧代替注水系（可搬型）の可搬型代替注水大型ポンプは、原子炉冷却材圧力バウンダリが低圧の状態であって、設計基準事故対処設備が有する原子炉の冷却機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するために必要な注水量を有する設計とする。

可搬型代替注水大型ポンプは、重大事故等時において注水等に必要な容量を有するものを1台使用する。保有数は2セットで2台と、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として2台の合計4台を保管する。予備については、可搬型代替注水大型ポンプ（放水用）と兼用する。

#### 1. 容量

低圧代替注水系（可搬型）の可搬型代替注水大型ポンプを用いて低圧炉心スプレイ系配管又は残留熱除去系配管から原子炉へ注水する場合の容量は、注水量としては、炉心の著しい損傷の防止の重要事故シーケンスのうち、低圧代替注水系（可搬型）を用いる、全交流動力電源喪失（長期T B）に係る有効性評価解析（原子炉設置変更許可申請書添付資料十）にお

いて、有効性が確認されている原子炉への注水流量が $110\text{m}^3/\text{h}$ 以上であることから、ポンプ容量を $1,320\text{m}^3/\text{h}$ とする。

全交流動力電源喪失時には、低圧代替注水系（可搬型）による原子炉への注水（ $50\text{m}^3/\text{h}$ ）、代替格納容器スプレイ冷却系（可搬型）による原子炉格納容器スプレイ（ $130\text{m}^3/\text{h}$ ）及び代替燃料プール注水系による使用済燃料プールへの注水（ $16\text{m}^3/\text{h}$ ）を同時に実施可能な設計とする。

また、低圧代替注水系（可搬型）は、格納容器スプレイ冷却系等と同時に使用する可能性があるため、同時注水時に各々の必要流量が確保できることを添付（1）「常設低圧代替注水系ポンプ、可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプを使用した同時注水について」で示す。

## 2. 全揚程

可搬型代替注水大型ポンプを用いた低圧代替注水系の単独注水時の全揚程は、有効性が確認されている原子炉への注水流量（ $110\text{m}^3/\text{h}$ ）における圧損（水源（代替淡水貯槽）と注水先（原子炉圧力容器）の圧力差、静水頭、機器圧損、配管・ホース及び弁類圧損）を考慮し、以下を考慮した設計とする。

(1) 高所東側接続口使用の場合（最も圧損評価が厳しい高所東側接続口接続口で評価）

|          |   |      |          |
|----------|---|------|----------|
| 注水先圧力    | 約 | 0    | m        |
| 静水頭      | 約 | 26.1 | m        |
| ホース圧損    | 約 | 2.2  | m        |
| 配管及び弁類圧損 | 約 | 29.8 | m        |
| 合計       | 約 | 58.1 | m ≒ 59 m |

以上より，代替格納容器スプレイ冷却系単独注水時の可搬型代替注水大型ポンプに要求される最大揚程は，59mとなる。

また，可搬型代替注水大型ポンプを用いた低圧代替注水系（50 m<sup>3</sup>/h），代替格納容器スプレイ冷却系（130 m<sup>3</sup>/h）及び代替燃料プール注水系（16 m<sup>3</sup>/h）の同時注水時における原子炉への注水に必要な全揚程は，圧損（水源（代替淡水貯槽）と注水先（原子炉格圧力容器）の圧力差，静水頭，機器圧損，配管・ホース及び弁類圧損）を考慮し，以下を考慮した設計とする。

(1) 高所東側接続口使用の場合（最も圧損評価が厳しい高所東側接続口接続口で評価）

|          |   |                 |
|----------|---|-----------------|
| 注水先圧力    | 約 | 46.1 m          |
| 静水頭      | 約 | 26.1 m          |
| ホース圧損    | 約 | 28.1 m          |
| 配管及び弁類圧損 | 約 | 29.0 m          |
| 合計       | 約 | 129.3 m ≒ 130 m |

以上より，代替格納容器スプレイ冷却系同時注水時の可搬型代替注水大型ポンプに要求される最大揚程は，130mとなる。

可搬型代替注水大型ポンプの全揚程の公称値は，ポンプ特性からエンジン最大回転数時の容量の公称値である約1,320m<sup>3</sup>/hにおける吐出圧力の約140mとする。

### 3. 最高使用圧力

可搬型代替注水大型ポンプの供給ライン（ホースの最高使用圧力）を考慮

し、吐出圧力を制限していることから1.4MPa[gage]とする。

#### 4. 最高使用温度

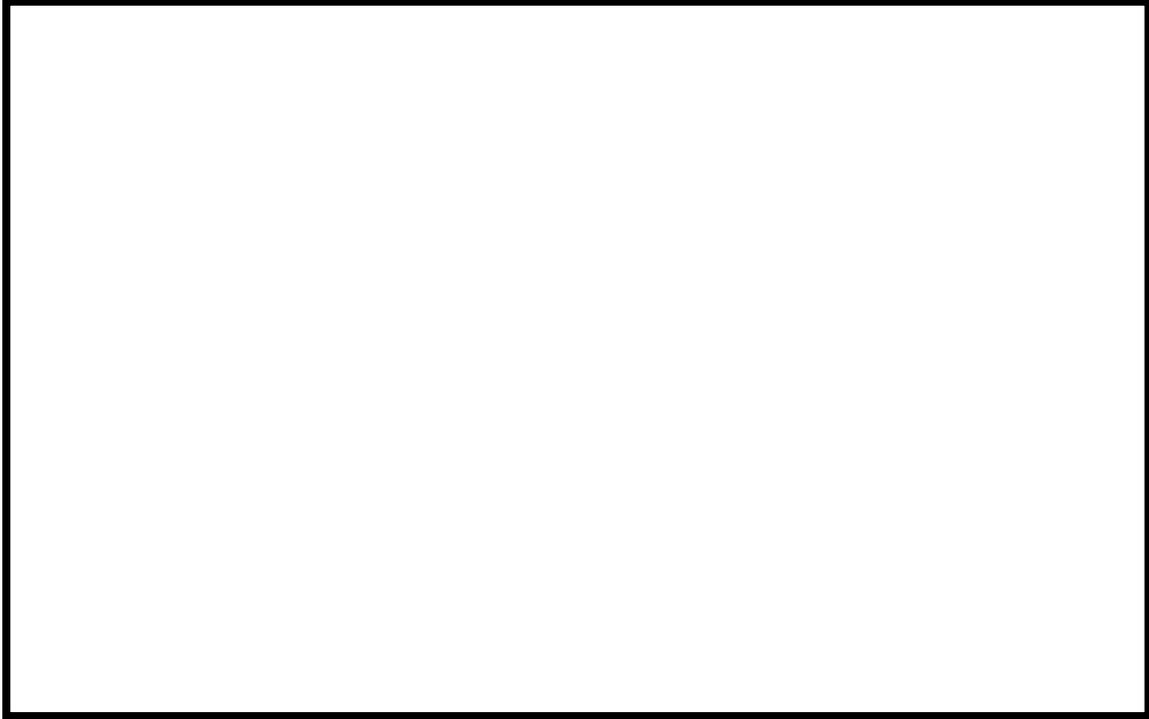
可搬型代替注水大型ポンプの最高使用温度は、供給ラインを考慮し接続するホースの最高使用温度である60℃とする。

#### 5. 原動機出力

低圧代替注水系（可搬型）として使用する可搬型代替注水ポンプの原動機出力については、メーカー設計値である約847kWとする。

6. 可搬型代替注水大型ポンプの性能曲線

可搬型代替注水大型ポンプの性能曲線を以下に示す。



第47-6-2図 可搬型代替注水大型ポンプ性能曲線

| 名称         |                     | 可搬型代替注水中型ポンプ              |
|------------|---------------------|---------------------------|
| 容量         | m <sup>3</sup> /h/台 | 50以上/110以上（注1）（約210（注2））  |
| 全揚程        | m                   | 97以上/ 37以上（注1）（約100（注2））  |
| 最高使用圧力     | MPa[gage]           | 1.4                       |
| 最高使用温度     | ℃                   | 60                        |
| 原動機出力      | kW/台                | 約147                      |
| 機器仕様に関する注記 |                     | 注1：要求値を示す。<br>注2：設計仕様を示す。 |

### 【設定根拠】

低圧代替注水系（可搬型）の可搬型代替注水中型ポンプは、原子炉冷却材圧力バウンダリが低圧の状態であって、設計基準事故対処設備が有する原子炉の冷却機能が喪失した場合においても炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するために必要な注水量を有する設計とする。

可搬型代替注水中型ポンプは、重大事故等時において注水に必要な揚程を確保するため2台のポンプを使用する。保有数は2セットで4台と、故障時及び保守点検による待機除外時の予備として1台の合計5台を保管する。

#### 1. 容量

低圧代替注水系（可搬型）の可搬型代替注水中型ポンプを用いて低圧炉心スプレイ系配管又は残留熱除去系配管から原子炉へ注水する場合の容量は、炉心の著しい損傷の防止の重要事故シーケンスのうち、低圧代替注水系（可搬型）を用いる、全交流動力電源喪失（長期TB）に係る有効性評価解析（原子炉設置変更許可申請書添付資料十）において、有効性が確認されている原子炉への注水流量が110m<sup>3</sup>/h以上であることから、ポンプ容量を210m<sup>3</sup>/hとする。なお、可搬型代替注水中型ポンプ1台では必要な流

量に対し揚程が不足することから、可搬型代替注水中型ポンプ2台を直列に接続し、1台目は水源（西側淡水貯水設備）からの取水に使用することで2台目のポンプ入口の静水頭を確保する。これにより、原子炉压力容器への単独の注入流量を確保することに加え、複数箇所への同時注水においても各々の必要流量を確保可能な設計とする。

低圧代替注水系（可搬型）は、代替格納容器スプレイ冷却系等と同時に使用する可能性があるため、同時注水時に各々の必要流量が確保できることを添付（1）「常設低圧代替注水系ポンプ，可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプを使用した同時注水について」で示す。

## 2. 全揚程

可搬型代替注水中型ポンプを用いた低圧代替注水系の単独注水時の全揚程は、有効性が確認されている原子炉への注水流量（ $110\text{m}^3/\text{h}$ ）を確保する設計とする。低圧代替注水系は、可搬型代替注水中型ポンプ2台を直列に接続し使用する。1台目は、水源（西側淡水貯水設備）からの取水を目的とし、2台目は、原子炉压力容器への注水を目的としている。

圧損評価は、水源（西側淡水貯水設備）と注水先（原子炉压力容器）の圧力差、静水頭、ホース圧損、配管及び弁類圧損を考慮した設計とする。

### (1) 西側淡水貯水設備～中型ポンプ2台目（中型ポンプ1台目圧損評価）

|          |   |      |         |
|----------|---|------|---------|
| 注水先圧力    | 約 | 0    | m       |
| 静水頭      | 約 | 29.0 | m       |
| ホース圧損    | 約 | 4.5  | m       |
| 2台目への静水頭 | 約 | 3.5  | m       |
| 合計       | 約 | 37.0 | m = 37m |

(2) 中型ポンプ 2 台目～原子炉格納容器（中型ポンプ 2 台目圧損評価）（最も圧損評価が厳しい東側接続口で評価）

注水先圧力 約 0 m

静水頭 約 27.1m

ホース圧損 約 0.2m

配管及び弁類圧損 約 9.7m

合計 約 37.0m =37m

以上より，低圧代替注水系単独注水時の可搬搬型代替注水中型ポンプに要求される最大揚程は，37mとなる。

また，可搬型代替注水中型ポンプを用いた低圧代替注水系（ $50 \text{ m}^3/\text{h}$ ），代替格納容器スプレイ冷却系（ $130 \text{ m}^3/\text{h}$ ）及び代替燃料プール注水系（ $16 \text{ m}^3/\text{h}$ ）の同時注水も考慮する設計とする。

圧損評価は，水源（西側淡水貯水設備）と注水先（原子炉圧力容器）の圧力差，静水頭，ホース圧損，配管及び弁類圧損を考慮した設計とする。

(1) 西側淡水貯水設備～中型ポンプ 2 台目（中型ポンプ 1 台目圧損評価）

注水先圧力 約 0 m

静水頭 約 29.0m

ホース圧損 約 10.9m

2 台目への静水頭 約 5.0m

合計 約 44.9m =45m

(2) 中型ポンプ 2 台目～原子炉格納容器（中型ポンプ 2 台目圧損評価）（最も圧損評価が厳しい東側接続口で評価）

注水先圧力 約 46.1m

静水頭 約 27.1m

ホース圧損 約 0.3m

配管及び弁類圧損 約 22.6m

合計 約 96.1m =97m

以上より，低圧代替注水系同時注水時に使用する可搬型代替注水中型ポンプに要求される最大揚程は，97mとなる。

可搬型代替注水中型ポンプ全揚程の公称値は，ポンプ特性からエンジン最大回転数時の容量の公称値である約210m<sup>3</sup>/hにおける吐出圧力の約100mとする。

### 3. 最高使用圧力

可搬型代替注水中型ポンプの供給ライン（ホースの最高使用圧力）を考慮し，吐出圧力を制限していることから1.4MPa[gage]とする。

### 4. 最高使用温度

可搬型代替注水中型ポンプの最高使用温度は，供給ラインを考慮し接続するホースの最高使用温度である60℃とする。

### 5. 原動機出力

低圧代替注水系（可搬型）として使用する可搬型代替注水ポンプの原動機出力については，メーカー設計値である約147kWとする。

6. 可搬型代替注水中型ポンプの性能曲線

可搬型代替注水中型ポンプの性能曲線を以下に示す。



第47-6-2図 可搬型代替注水中型ポンプ性能曲線

常設低圧代替注水系ポンプ，可搬型代替注水中型ポンプ及び  
可搬型代替注水大型ポンプを使用した同時注水について

常設低圧代替注水系ポンプ，可搬型代替注水中型ポンプ及び可搬型代替注水大型ポンプを使用した注水については，原子炉，原子炉格納容器，ペDESTAL（ドライウェル部），原子炉格納容器頂部及び使用済燃料プールを注水先として設計する。このため，重大事故等時において，複数の注水先に対して同時に必要流量を注水できるよう設計する。なお，各注水先への注水は弁の開操作のみで実施可能であるため，必要箇所への注水を継続しつつ，注水先を追加することが可能である。

有効性評価で考慮する同時注水パターンを第 1 表及び第 2 表に示す。また，有効性評価における事象進展ごとの常設低圧代替注水系ポンプ，可搬型代替注水中型ポンプ及び可搬型代替注水大型ポンプによる注水先の組み合わせケースを第 3 表から第 7 表に示す。

第 1 表 有効性評価で考慮する常設低圧代替注水系ポンプを使用した同時注水ケース

| 原子炉                   | 原子炉格納容器               | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部   | 使用済燃料プール              |
|-----------------------|-----------------------|----------------------|-------------|-----------------------|
| 47 条 / 1.4            | 49 条 / 1.6            | 51 条 / 1.8           | 53 条 / 1.10 | 54 条 / 1.11           |
| 230m <sup>3</sup> / h | 130m <sup>3</sup> / h | —                    | —           | —                     |
| —                     | 300m <sup>3</sup> / h | 80m <sup>3</sup> / h | —           | —                     |
| 50m <sup>3</sup> / h  | 130m <sup>3</sup> / h | —                    | —           | 114m <sup>3</sup> / h |

第 2 表 有効性評価で考慮する可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプを使用した同時注水ケース

| 原子炉                  | 原子炉格納容器               | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部   | 使用済燃料プール             |
|----------------------|-----------------------|----------------------|-------------|----------------------|
| 47 条 / 1.4           | 49 条 / 1.6            | 51 条 / 1.8           | 53 条 / 1.10 | 54 条 / 1.11          |
| 50m <sup>3</sup> / h | 130m <sup>3</sup> / h | —                    | —           | —                    |
| 50m <sup>3</sup> / h | 130m <sup>3</sup> / h | —                    | —           | 16m <sup>3</sup> / h |

第3表 設計基準事故対処設備による原子炉注水失敗時に常設低圧代替注水系ポンプを使用する場合（炉心損傷前）

|                  | 47条/1.4              | 49条/1.6              | 51条/1.8              | 53条/1.10  | 54条/1.11             | 備考                                                                                                                                                                       |
|------------------|----------------------|----------------------|----------------------|-----------|----------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                  | 原子炉                  | 原子炉格納容器              | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部 | 使用済燃料プール             |                                                                                                                                                                          |
| 初期注水段階           | 378m <sup>3</sup> /h | —                    | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>QH特性に従った注水</li> <li>原子炉水位回復後は崩壊熱除去相当の注水量で可（解析上は注水量一定で注水開始/停止操作実施）</li> </ul>                                                      |
| 原子炉格納容器スプレイ段階    | 230m <sup>3</sup> /h | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量で可（解析上は注水量一定で注水開始/停止操作実施）</li> <li>原子炉格納容器スプレイは原子炉格納容器圧力に応じてスプレイ開始/停止操作</li> </ul>                               |
| 使用済燃料プール冷却復旧操作段階 | 50m <sup>3</sup> /h  | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | 114m <sup>3</sup> /h | <ul style="list-style-type: none"> <li>有効性評価の解析条件ではないが、使用済燃料プールの冷却機能復旧操作を同時に行うことを想定</li> <li>使用済燃料プールが80℃到達まで1日以上の余裕があるため、原子炉水位及び原子炉格納容器圧力制御が安定した状態で実施することを想定</li> </ul> |
| 原子炉格納容器ベント段階     | 50m <sup>3</sup> /h  | —                    | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量</li> <li>使用済燃料プールは代替燃料プール冷却系等による除熱に期待できることから、同時注水を考慮していない</li> </ul>                                            |

対象事象：高圧・低圧注水機能喪失，LOCA時注水機能喪失

第4表 設計基準事故対処設備による原子炉注水成功後に常設低圧代替注水系ポンプを使用する場合

|                           | 47条/1.4              | 49条/1.6              | 51条/1.8              | 53条/1.10  | 54条/1.11             | 備考                                                                                                                                                                       |
|---------------------------|----------------------|----------------------|----------------------|-----------|----------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                           | 原子炉                  | 原子炉格納容器              | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部 | 使用済燃料プール             |                                                                                                                                                                          |
| 原子炉減圧・低圧注水移行段階            | 378m <sup>3</sup> /h | —                    | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>QH特性に従った注水</li> <li>原子炉水位回復後は崩壊熱除去相当の注水量で可（解析上は注水量一定で注水開始/停止操作実施）</li> </ul>                                                      |
| 原子炉格納容器スプレイ段階             | 230m <sup>3</sup> /h | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量で可（解析上は注水量一定で注水開始/停止操作実施）</li> <li>原子炉格納容器スプレイは原子炉格納容器圧力に応じてスプレイ開始/停止操作</li> </ul>                               |
| 使用済燃料プール冷却復旧操作段階          | 50m <sup>3</sup> /h  | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | 114m <sup>3</sup> /h | <ul style="list-style-type: none"> <li>有効性評価の解析条件ではないが、使用済燃料プールの冷却機能復旧操作を同時に行うことを想定</li> <li>使用済燃料プールが80℃到達まで1日以上の余裕があるため、原子炉水位及び原子炉格納容器圧力制御が安定した状態で実施することを想定</li> </ul> |
| 原子炉格納容器ベント段階 <sup>*</sup> | 50m <sup>3</sup> /h  | —                    | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量</li> <li>使用済燃料プールは代替燃料プール冷却系等による除熱に期待できることから、同時注水を考慮していない</li> </ul>                                            |

※崩壊熱除去機能（残留熱除去系が故障した場合）のケース

対象事象：崩壊熱除去機能喪失

第5表 全交流動力電源喪失（24時間継続）時に可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプを使用する場合

|                  | 47条/1.4              | 49条/1.6              | 51条/1.8              | 53条/1.10  | 54条/1.11            | 備考                                                                                                                                                                                |
|------------------|----------------------|----------------------|----------------------|-----------|---------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                  | 原子炉                  | 原子炉格納容器              | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部 | 使用済燃料プール            |                                                                                                                                                                                   |
| 原子炉減圧・低圧注水移行段階   | 110m <sup>3</sup> /h | —                    | —                    | —         | —                   | <ul style="list-style-type: none"> <li>QH特性に従った注水</li> <li>原子炉水位回復後は崩壊熱除去相当の注水量で可（解析上は注水量一定で注水開始/停止操作実施）</li> </ul>                                                               |
| 原子炉格納容器スプレイ段階    | 50m <sup>3</sup> /h  | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | —                   | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量で可（解析上は注水量一定で注水開始/停止操作実施）</li> <li>原子炉格納容器スプレイは原子炉格納容器圧力に応じてスプレイ開始/停止操作</li> </ul>                                        |
| 使用済燃料プール冷却復旧操作段階 | 50m <sup>3</sup> /h  | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | 16m <sup>3</sup> /h | <ul style="list-style-type: none"> <li>有効性評価の解析条件ではないが、使用済燃料プールの冷却機能復旧操作を同時に行うことを想定し、設定したケース</li> <li>使用済燃料プールが80℃到達まで1日以上の余裕があるため、原子炉水位及び原子炉格納容器圧力制御が安定した状態で実施することを想定</li> </ul> |

対象事象：全交流動力電源喪失，津波浸水による注水機能喪失

第6表 設計基準事故対処設備による原子炉注水失敗時に常設低圧代替注水系ポンプを使用する場合（LOCA起因による炉心損傷事象）

|                   | 47条/1.4              | 49条/1.6              | 51条/1.8              | 53条/1.10  | 54条/1.11             | 備考                                                                                                                                                                                |
|-------------------|----------------------|----------------------|----------------------|-----------|----------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                   | 原子炉                  | 原子炉格納容器              | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部 | 使用済燃料プール             |                                                                                                                                                                                   |
| 初期注水段階            | 230m <sup>3</sup> /h | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>LOCAが発生し設計基準事故対処設備による注水に失敗し、炉心損傷に至った場合に、炉心の再冠水並びに原子炉格納容器内温度及び圧力を抑制するためのケース</li> </ul>                                                      |
| 再冠水後制御段階※         | 50m <sup>3</sup> /h  | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量</li> <li>原子炉格納容器スプレイは原子炉格納容器圧力に応じてスプレイ開始/停止操作</li> </ul>                                                                 |
| 使用済燃料プール冷却復旧操作段階※ | 50m <sup>3</sup> /h  | 130m <sup>3</sup> /h | —                    | —         | 114m <sup>3</sup> /h | <ul style="list-style-type: none"> <li>有効性評価の解析条件ではないが、使用済燃料プールの冷却機能復旧操作を同時に行うことを想定し、設定したケース</li> <li>使用済燃料プールが80℃到達まで1日以上の余裕があるため、原子炉水位及び原子炉格納容器圧力制御が安定した状態で実施することを想定</li> </ul> |
| 原子炉格納容器ベント段階※     | 50m <sup>3</sup> /h  | —                    | —                    | —         | —                    | <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉注水は崩壊熱除去相当の注水量</li> </ul>                                                                                                               |

※代替循環冷却系を使用できない場合のケース

対象事象：雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損），水素燃焼

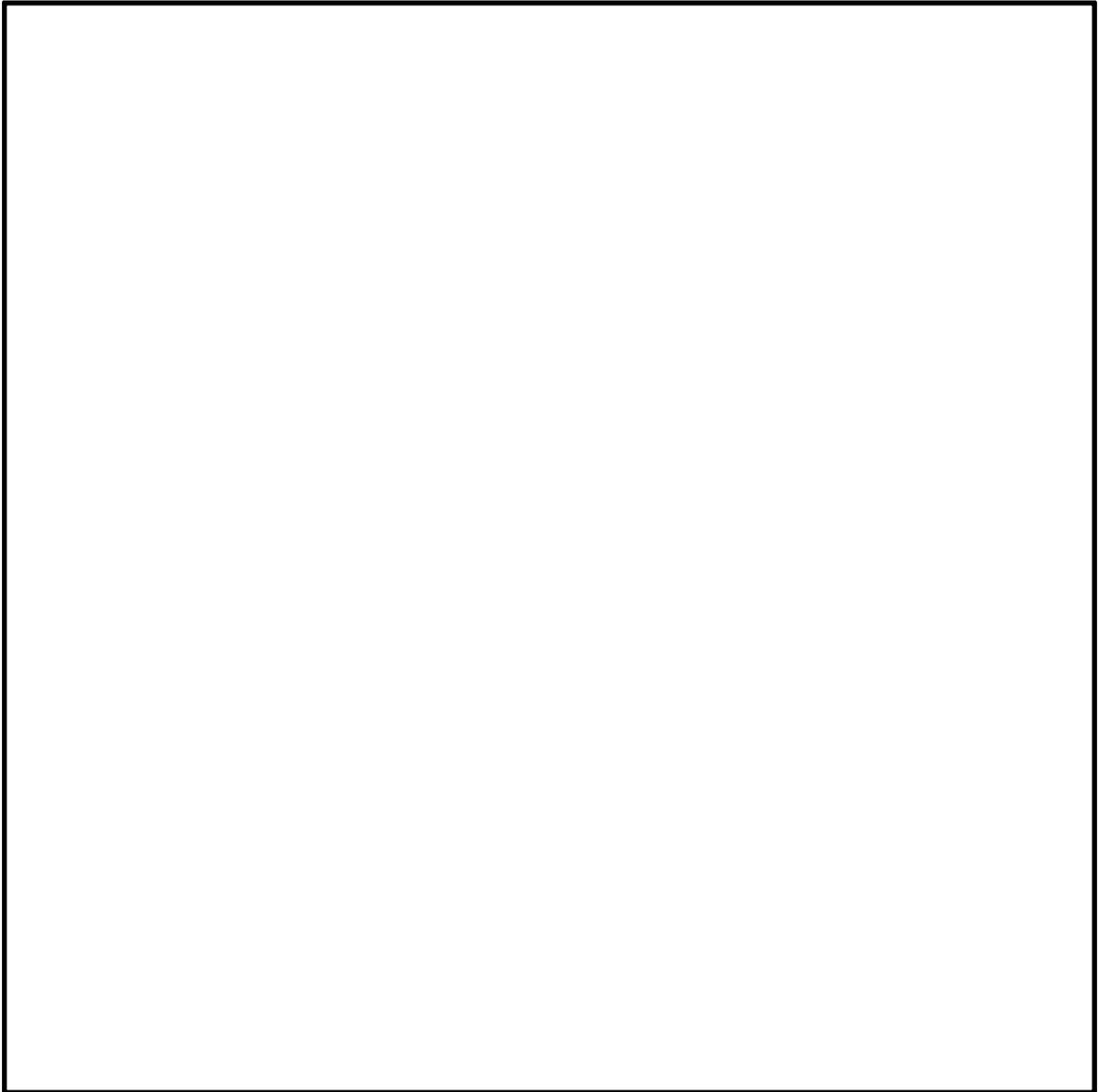
第7表 原子炉压力容器破損時に常設低圧代替注水系ポンプを使用する場合

|                     | 47条/1.4 | 49条/1.6              | 51条/1.8              | 53条/1.10  | 54条/1.11             |                                                                                                                            |
|---------------------|---------|----------------------|----------------------|-----------|----------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                     | 原子炉     | 原子炉格納容器              | (ドライウエル部)<br>ペDESTAL | 原子炉格納容器頂部 | 使用済燃料プール             | 備考                                                                                                                         |
| 原子炉压力容器破損段階         | —       | 300m <sup>3</sup> /h | 80m <sup>3</sup> /h  | —         | —                    | ・設計基準事故対処設備及び重大事故等対処設備による原子炉注水に失敗し、原子炉压力容器の破損に至った場合に、原子炉格納容器内温度及び圧力の抑制並びにペDESTAL（ドライウエル部）に落下した熔融炉心を冷却するためのケース              |
| 原子炉压力容器破損段階での対応後の段階 | —       | 130m <sup>3</sup> /h | 80m <sup>3</sup> /h  | —         | —                    | ・ペDESTAL（ドライウエル部）注水はペDESTAL（ドライウエル部）の水位維持時の注水量<br>・原子炉格納容器スプレイは原子炉格納容器圧力に応じてスプレイ開始/停止操作                                    |
| 使用済燃料プール冷却復旧操作段階    | —       | —                    | 80m <sup>3</sup> /h  | —         | 114m <sup>3</sup> /h | ・有効性評価の解析条件ではないが、使用済燃料プールの冷却機能復旧操作を同時に行うことを想定し、設定したケース<br>・使用済燃料プールが80℃到達まで1日以上余裕があるため、原子炉水位及び原子炉格納容器圧力制御が安定した状態で実施することを想定 |

対象事象：高圧熔融物放出/格納容器雰囲気直接加熱，原子炉压力容器外の熔融燃料-冷却材相互作用，熔融炉心・コン

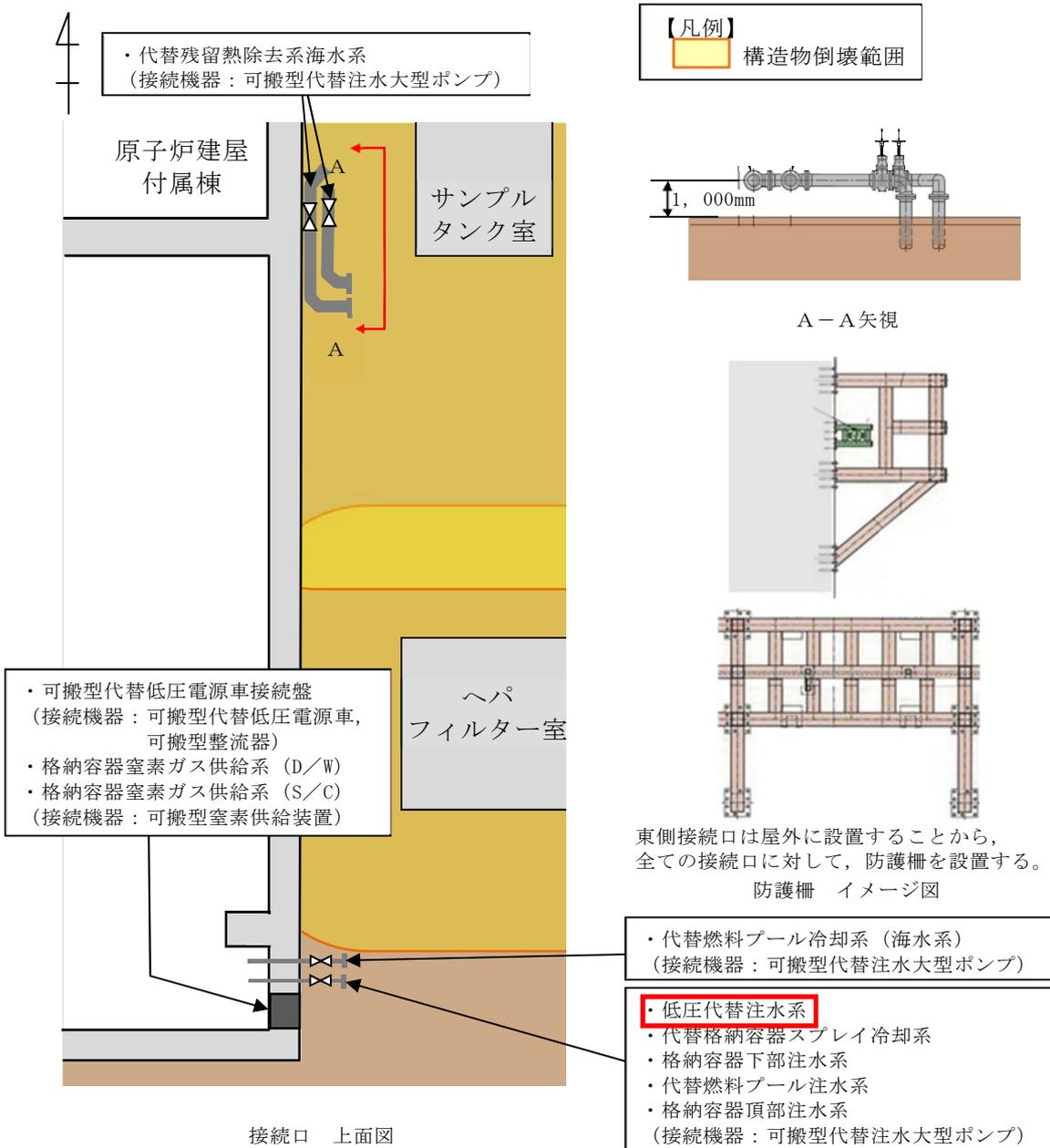
クリート相互作用

47-7 接続図



 : 第47条に係る重大事故等対処設備を示す。

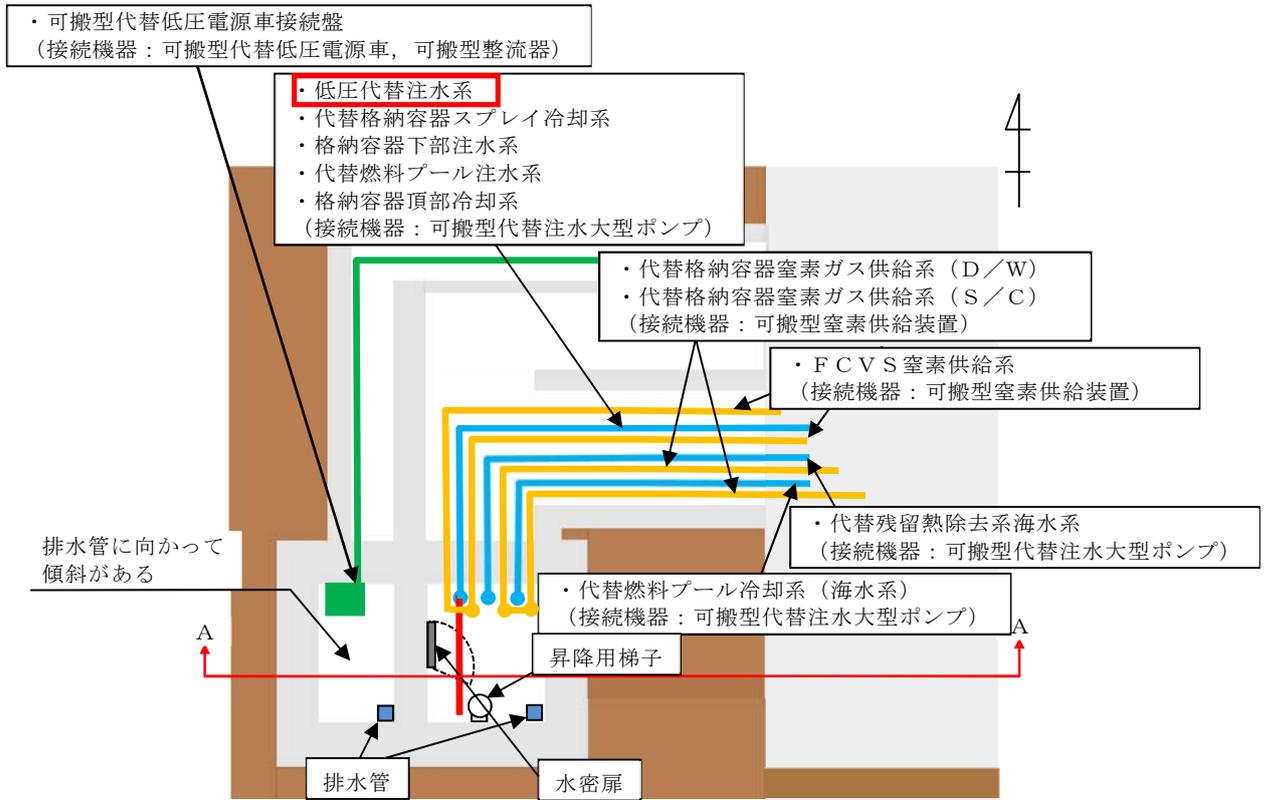
第47-7-1図 低圧代替注水系接続図



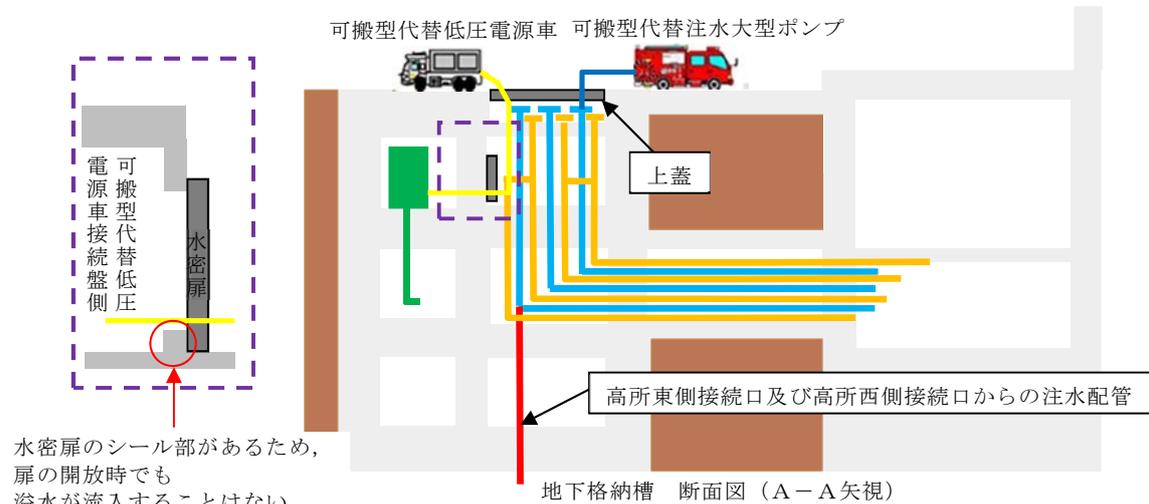
今後の検討結果等により変更となる可能性がある

        ：第47条に係る接続口を示す。

第47-7-2図 東側接続口の構造図



地下格納槽 上面図

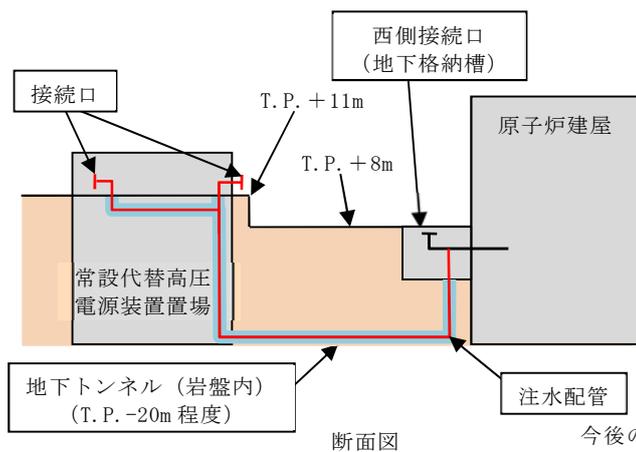
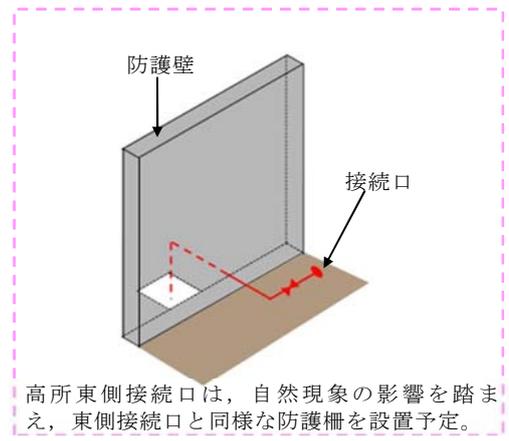
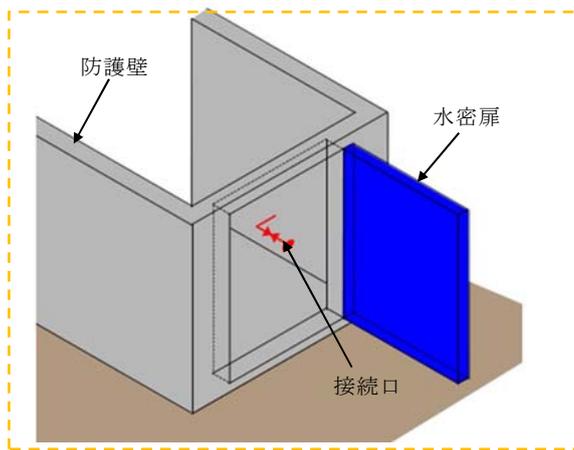
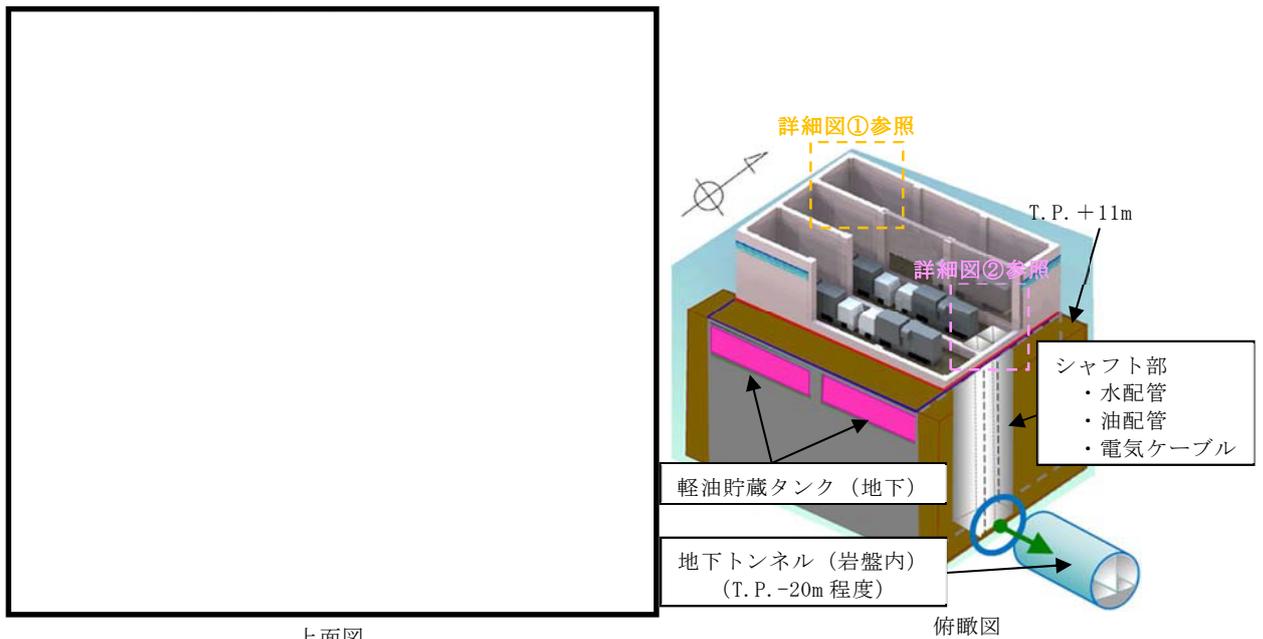


地下格納槽 断面図 (A-A 矢視)

今後の検討結果等により変更となる可能性がある

: 第47条に係る接続口を示す。

第47-7-3図 西側接続口の構造図



- ・トンネル内にはケーブル接続部を設けない。
- ・軽油配管にはフランジ部を設けない。
- ・水配管、軽油配管はケーブル類より下位置に配置する。
- ・ケーブル敷設部と水配管敷設部の間には点検通路スペースを設ける。

今後の検討結果等により変更となる可能性がある

第47-7-4図 高所東側接続口及び高所西側接続口の構造図

47-8 保管場所図

47-8-1

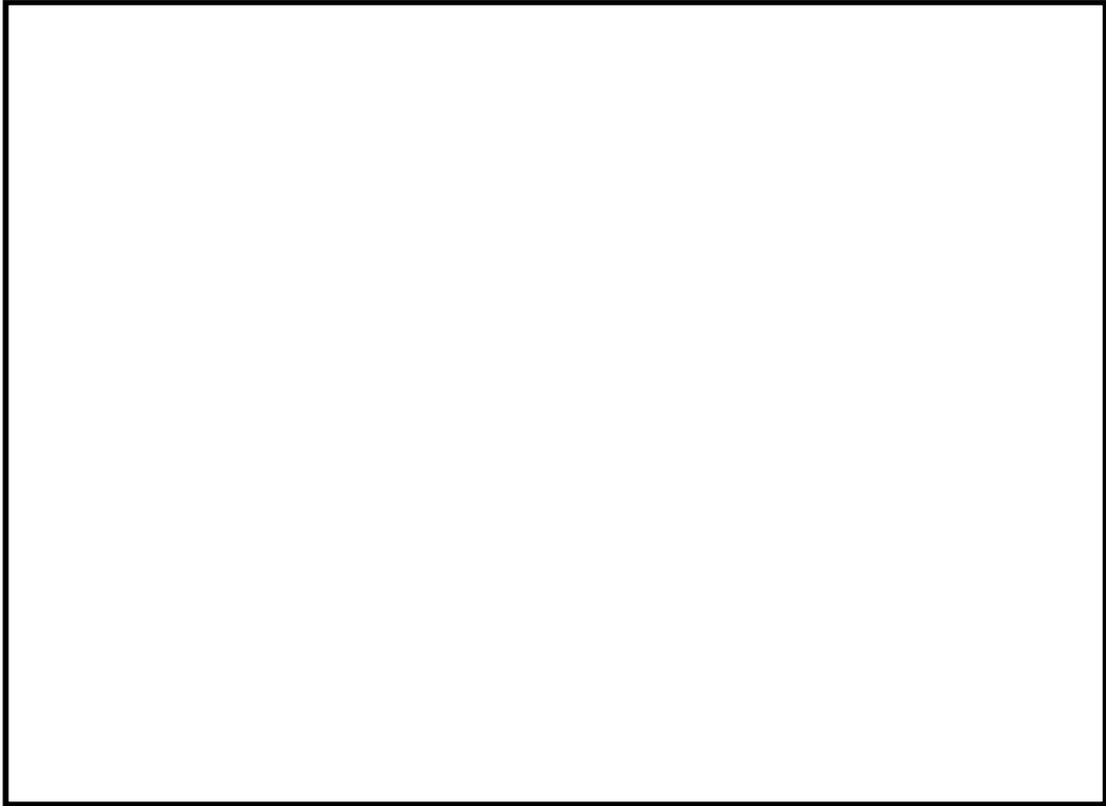


第 47-8-1 図 保管場所図 (位置の分散)

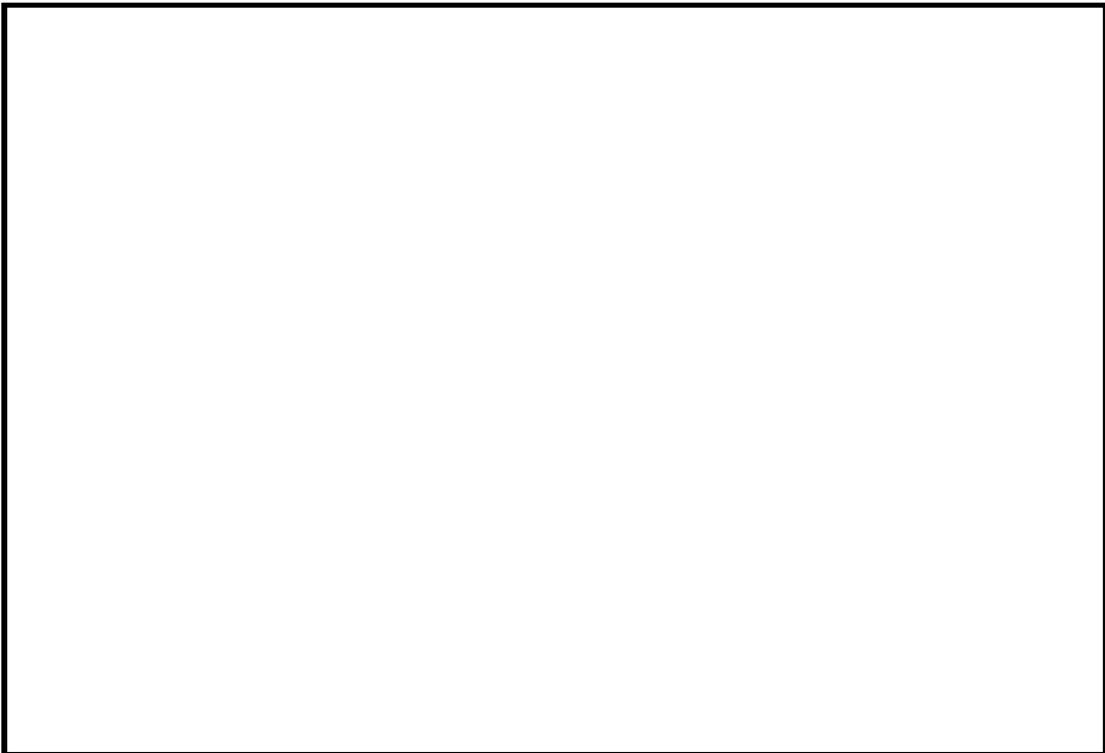
47-9 アクセスルート図



第 47-9-1 図 保管場所及びアクセスルート図



第 47-9-2 図 緊急時対策所～西側淡水貯水設備～高所東側接続口又は高所西側接続口及び緊急時対策所～代替淡水貯槽～原子炉建屋西側接続口までのアクセスルート概要



第 47-9-3 図 緊急時対策所～代替淡水貯槽～東側接続口，西側接続口までのアクセスルート概要



第 47-9-4 図 緊急時対策所～西側淡水貯水設備～代替淡水貯槽までのアクセスルート概要

47-10 その他設備

47-10-1

原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための自主対策設備として、以下を整備する。

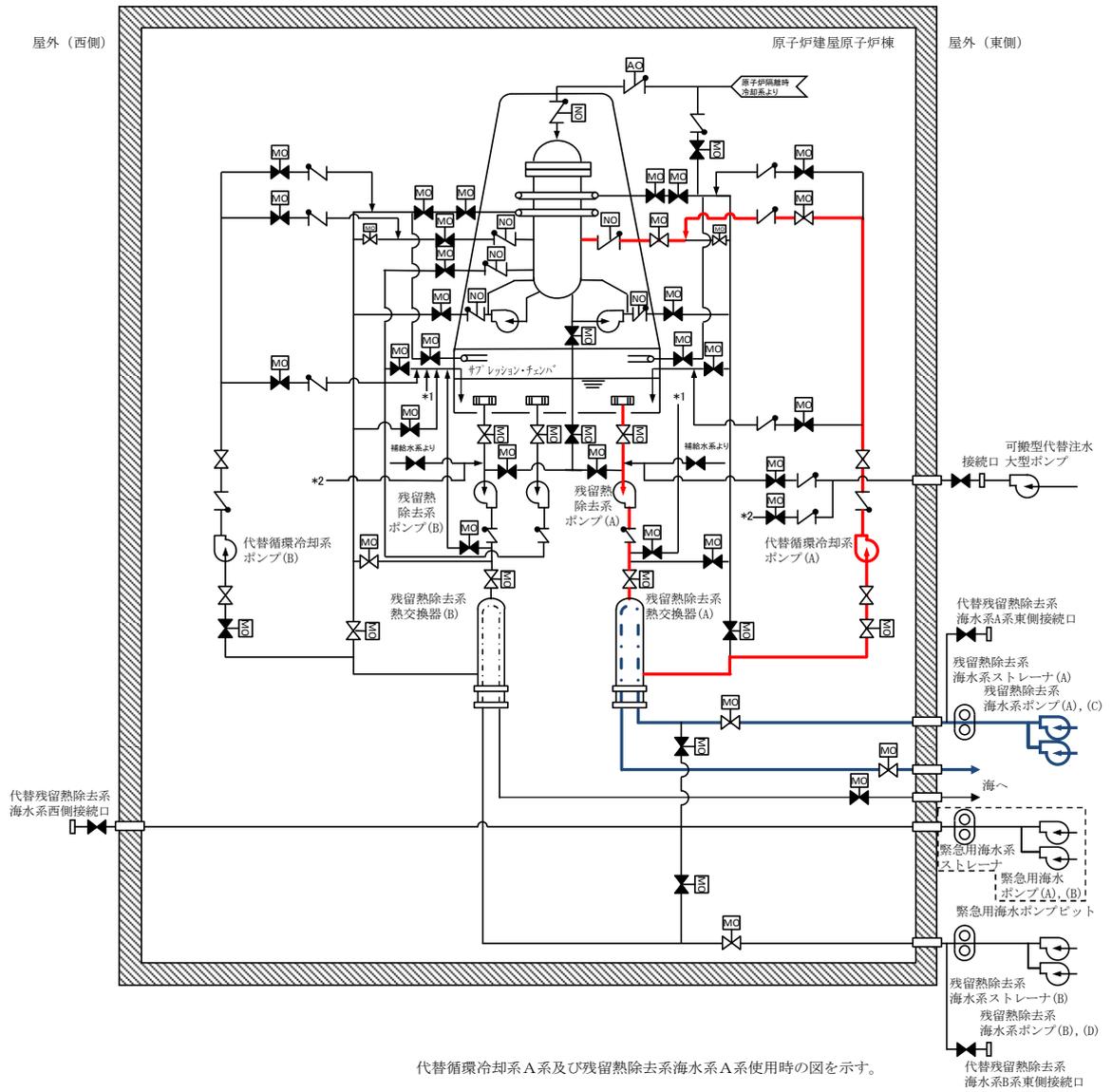
#### ①代替循環冷却系による炉心損傷前の原子炉への注水

設計基準事故対処設備である残留熱除去系（低圧注水系及び原子炉停止時冷却系）及び低圧炉心スプレー系が有する原子炉の冷却機能が喪失した場合においても、炉心の著しい損傷及び原子炉格納容器の破損を防止するため、炉心損傷前の原子炉への注水が可能となるよう、自主対策設備として代替循環冷却系を設ける。

本系統は、サブレーション・プールを水源とし、原子炉建屋原子炉棟に設置された代替循環冷却系ポンプを用い、残留熱除去系熱交換器で冷却されたサブレーション・プール水を原子炉圧力容器に注水する設計とする。

残留熱除去系熱交換器の冷却用海水は、緊急用海水ポンプ又は残留熱除去系海水系ポンプにより送水するものとし、緊急用海水ポンプは、水源である海から、非常用取水設備であるS A用海水ピット取水塔、海水引込み管及びS A用海水ピットを通じて引き込む海水を使用する設計とする。残留熱除去系海水系ポンプは、水源である海から、取水路を通じて海水を取水するものとし、津波時の引き波を考慮し貯留堰を設ける。

上記主要設備については、技術的能力審査基準への適合のため、熔融炉心が原子炉圧力容器内に残存する場合の対応設備として整備する代替循環冷却系と同じ設計とする。



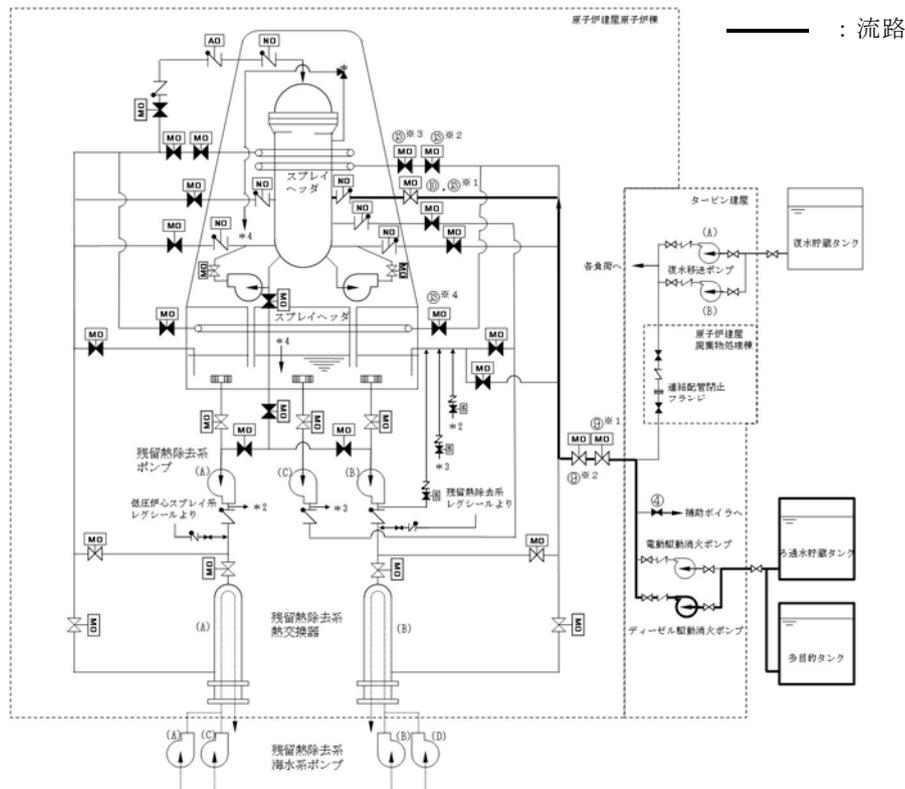
- : 代替循環冷却系 A 系流路
- : 残留熱除去系海水系 A 系流路

第 47-10-1 図 代替循環冷却系 系統概要図

## ②消火系を用いた低圧注水の実施

設計基準事故対処設備である残留熱除去系（低圧注水系及び原子炉停止時冷却系）及び低圧炉心スプレィ系が機能喪失し、残留熱除去系注入ライン（A）、（C）又は低圧炉心スプレィ系注入ラインの機能が喪失した場合においても低圧注水可能とするために、自主対策設備として消火系及び残留熱除去系（B）配管を用いた原子炉注水手段を整備している。

消火系を用いた原子炉注水手段については、ディーゼル駆動消火ポンプ又は電動駆動消火ポンプを用い、残留熱除去系（低圧注水系及び原子炉停止時冷却系）及び低圧炉心スプレィ系、並びに低圧代替注水系（常設）及び低圧代替注水系（可搬型）とは異なる淡水タンク（ろ過水タンク及び多目的タンク）を水源とし、消火系及び残留熱除去系（B）を通じて原子炉圧力容器へ注水する。

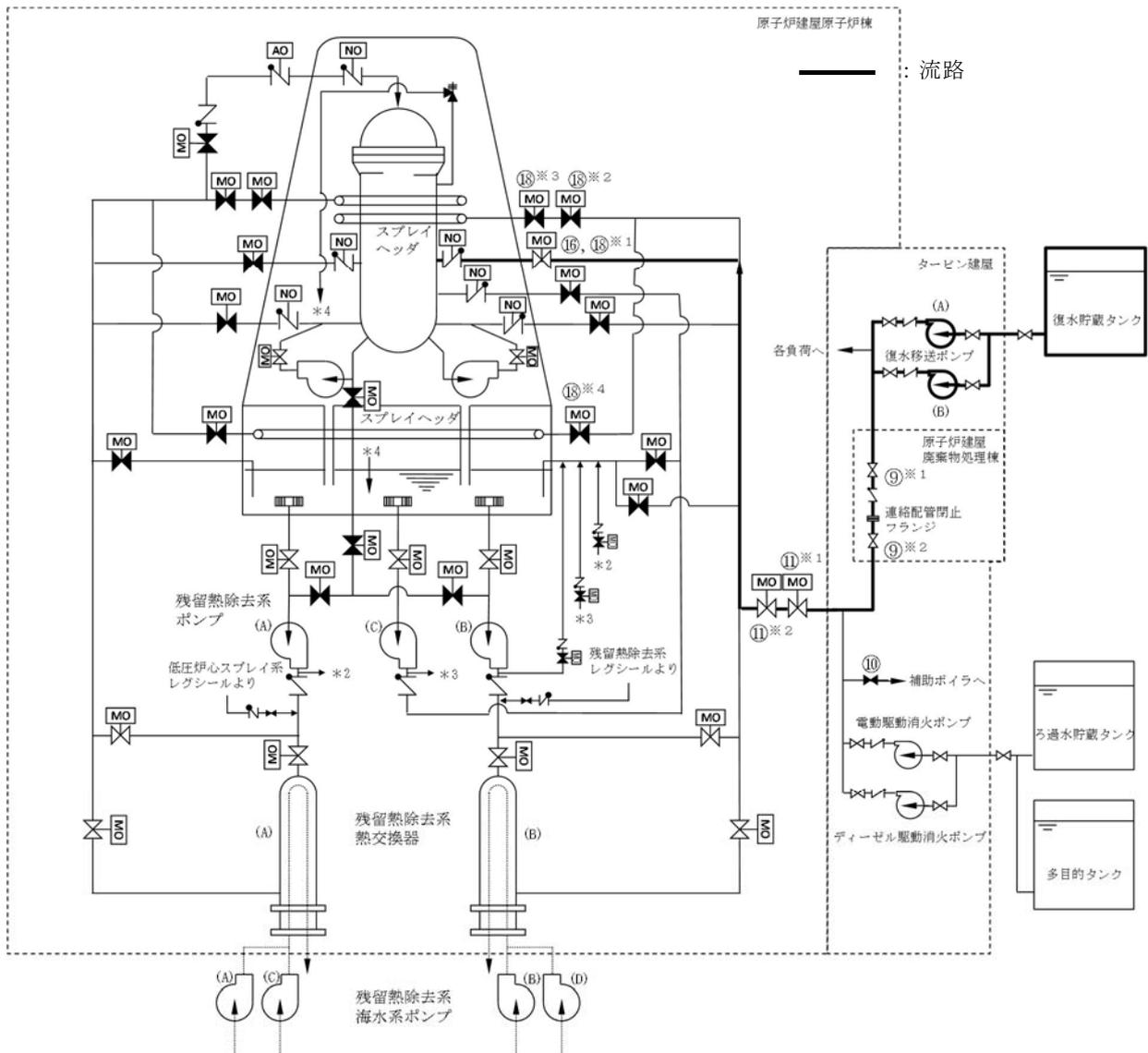


第 47-10-2 図 消火系による原子炉注水手順の概要図

### ③補給水系を用いた低圧注水の実施

設計基準事故対処設備である残留熱除去系ポンプ（低圧注水系及び原子炉停止時冷却系）及び低圧炉心スプレイ系が喪失し，残留熱除去系注入ライン（A），（C）又は低圧炉心スプレイ系注入ラインの機能が喪失した場合においても低圧注水可能とするために，自主対策設備として復水移送ポンプ及び消火系配管及び残留熱除去系（B）配管を用いた原子炉注水手段を整備している。

補給水系を用いた原子炉注水手段については，復水移送ポンプを用い，残留熱除去系（低圧注水系及び原子炉停止時冷却系），並びに低圧代替注水系（常設）及び低圧代替注水系（可搬型）とは異なる復水貯蔵タンクを水源として，補給水系，消火系及び残留熱除去系を通じて原子炉圧力容器へ注水する。



第 47-10-3 図 補給水系による原子炉注水手順の概要図

47-11 S Aバウンダリ系統図 (参考図)

