本資料のうち,枠囲みの内容は,営業秘密又は防護上の観点から 公開できません。

東海第二発電所	工事計画審査資料
資料番号	工認-1017 改0
提出年月日	平成30年8月10日

V-2-10-1-3-8 管の耐震性についての計算書

まえがき

本書は、高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電装置の管の耐震性についての計算書である。本書は、以下により構成される。

第一部 燃料設備の管の耐震性についての計算書

第二部 冷却設備の管の耐震性についての計算書

第一部 燃料設備の管の耐震性についての計算書

目 次

1.				
2.	概	略系統	で図及び鳥瞰図 ・・・・・・・・・・ 1-	-2
2	2. 1	概略	系統図 ・・・・・・・・・・・・・・・ 1-	-2
2	2. 2	鳥瞰	図 ······ 1-	-7
3.	計	算条件	± ······ 1–1	16
3	3. 1	荷重	の組合せ及び許容応力 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・1	16
3	3. 2	設計	条件 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	17
3	3. 3	材料。	及び許容応力 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1-5	25
3	8.4	設計	用地震力 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	26
4.	解	析結果	是及び評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1−5	27
4	1. 1	固有	周期及び設計震度 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1-5	28
4	1.2	評価	結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1∹	38
	4.	2. 1	管の応力評価結果・・・・・・・・・・・・1	38
	4.	2. 2	支持構造物評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1-5	39
	4.	2.3	弁の動的機能維持評価結果・・・・・・・・・・1-4	40
	4	2 4	代表エデルの選定結 里及び全エデルの 評価結 里 ・・・・・・・・・・ 1	11

1. 概要

本計算書は、「V-2-1-9 機能維持の基本方針」、「V-2-1-11 機器・配管の耐震支持設計方針」及び「V-2-1-14-6 管の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき、管、支持構造物及び弁が設計用地震力に対して十分な構造強度又は動的機能を有していることを説明するものである。

評価結果記載方法は以下に示す通りである。

(1) 管

工事計画記載範囲の管のうち、各応力区分における最大応力評価点の評価結果を解析モデル単位に記載する。また、全18モデルのうち、各応力区分における最大応力評価点の許容値/発生値(裕度)が最小となる解析モデルを代表として鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載する。代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を4.2.4に記載する。

(2) 支持構造物

工事計画記載範囲の支持点のうち,種類及び型式ごとの反力が最大となる支持点の評価結果を代表として記載する。

(3) 弁

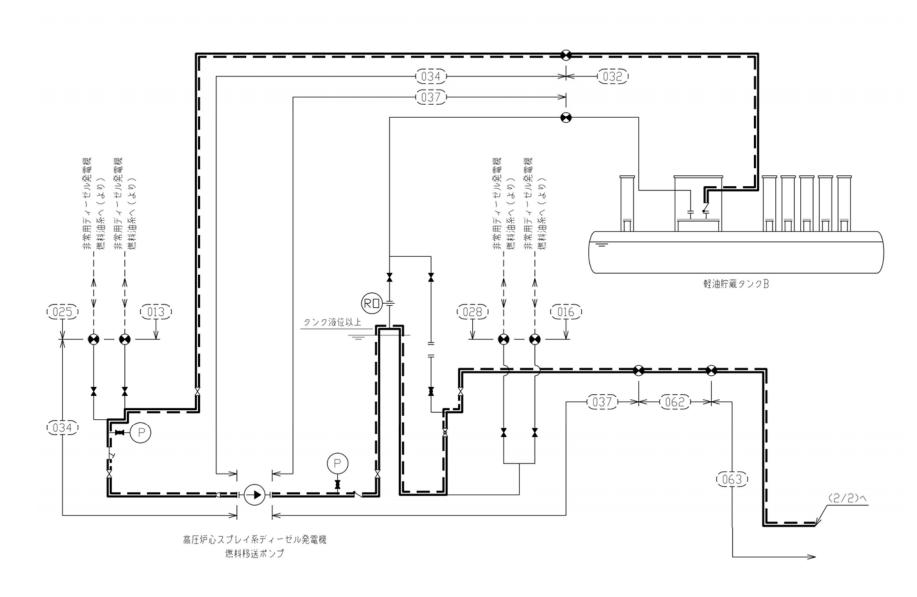
機能確認済加速度の応答加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として評価結果を記載する。

2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

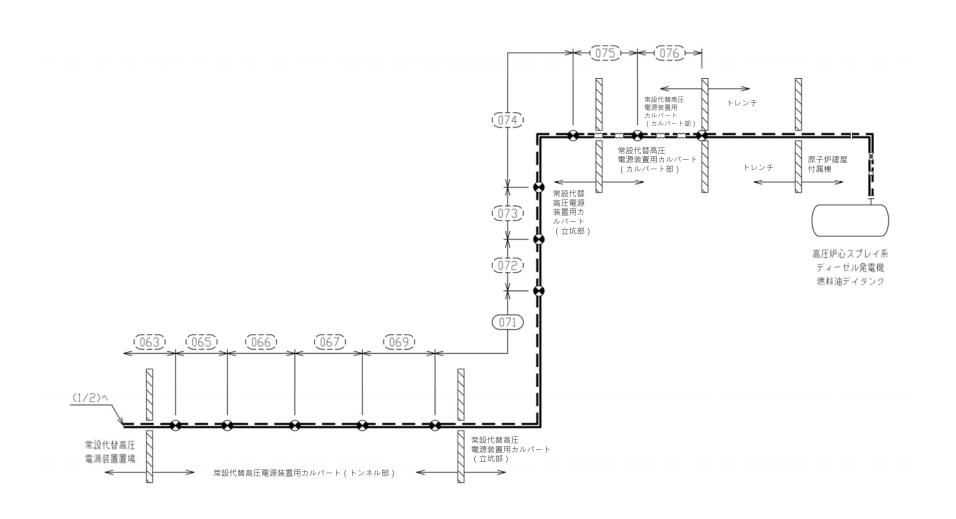
概略系統図記号凡例

記 号	内 容
(太線)	工事計画記載範囲の管のうち,本計算書記載範囲の管 (重大事故等対処設備)
——— (太破線)	工事計画記載範囲の管のうち,本計算書記載範囲の管 (設計基準対象施設)
—————(細線)	工事計画記載範囲の管のうち,本系統の管であって他計算 書記載範囲の管
————— (破線)	工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管のう ち,他系統の管であって系統の概略を示すために表記する 管
00-0-00	鳥瞰図番号(鳥瞰図,計算条件及び評価結果を記載する範 囲)
(00-0-00)	鳥瞰図番号(評価結果のみ記載する範囲)
•	アンカ
[管クラス]	
火技	火力技術基準適用の管



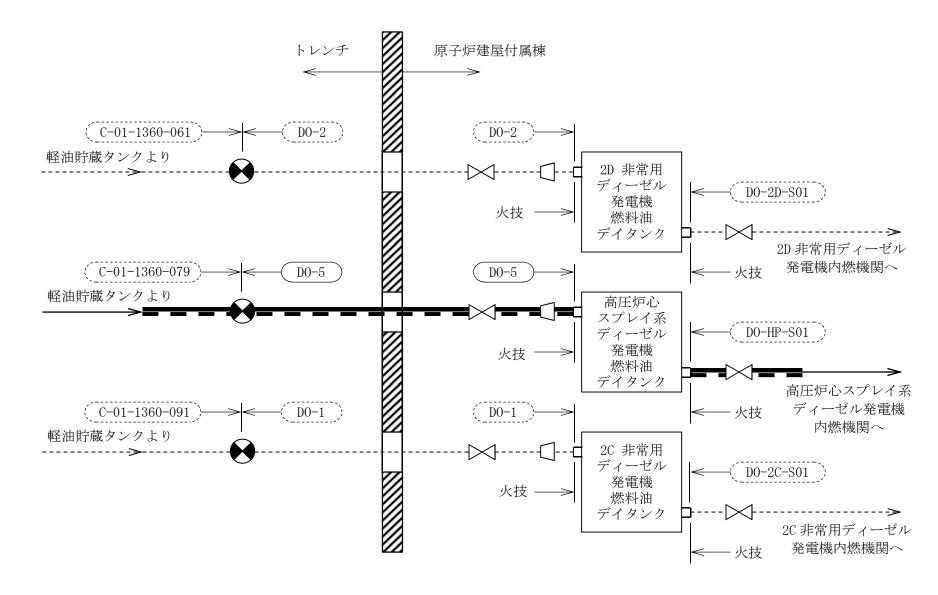
- ※ 図中, 鳥瞰図番号先頭の「C-01-1360」を省略している。
- ※ 太線は管クラス火技、その他は工事計画記載範囲外とする。

高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油系概略系統図(1/4)

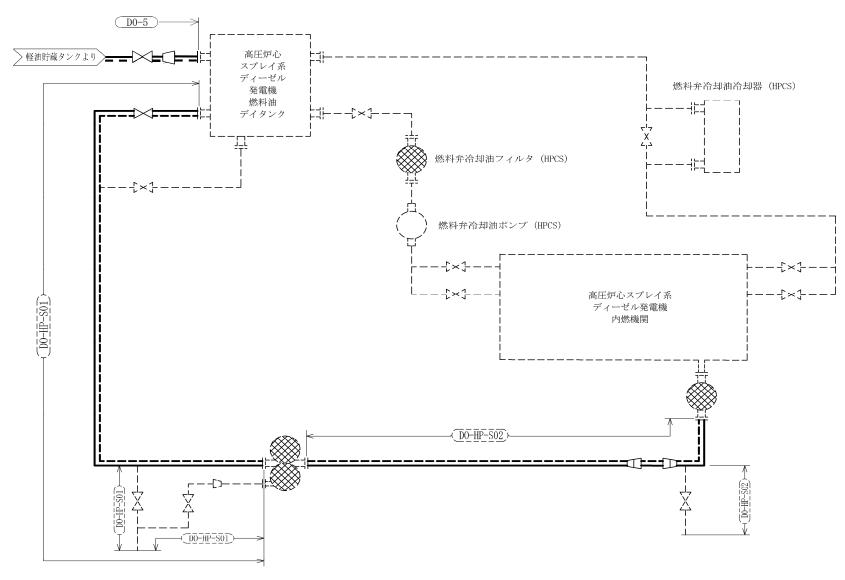


- ※ 図中, 鳥瞰図番号先頭の「C-01-1360」を省略している。
- ※ 太線は管クラス火技、その他は工事計画記載範囲外とする。

高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油系概略系統図(2/4)



高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油系概略系統図(3/4)



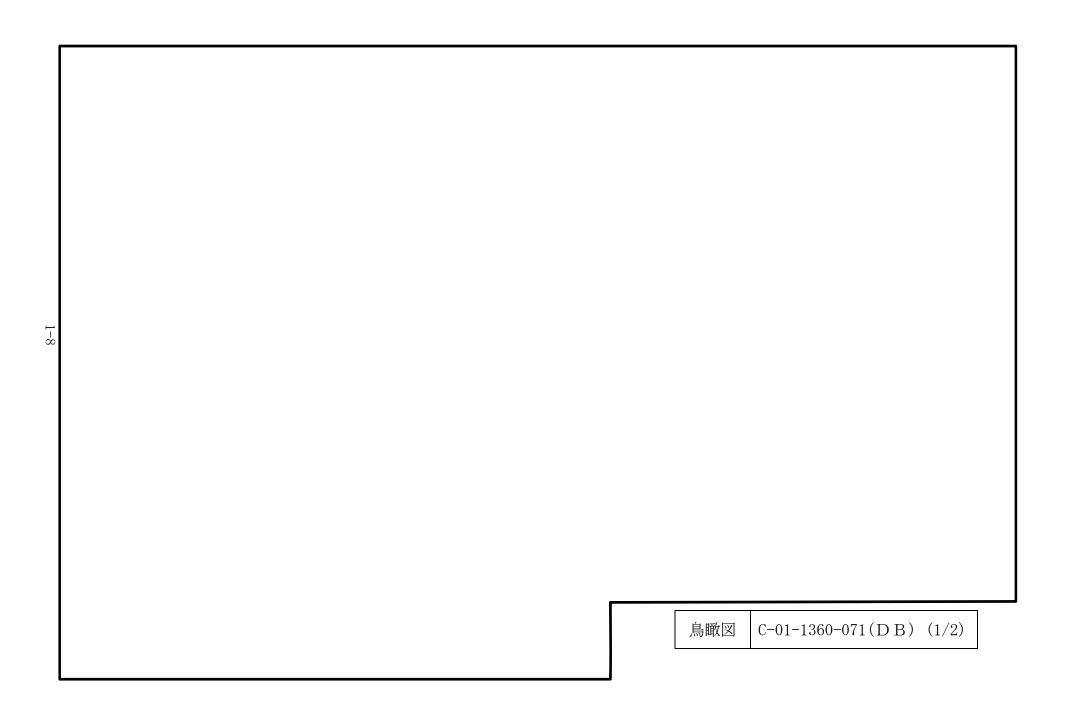
※ 太線は管クラス火技、その他は工事計画記載範囲外とする。

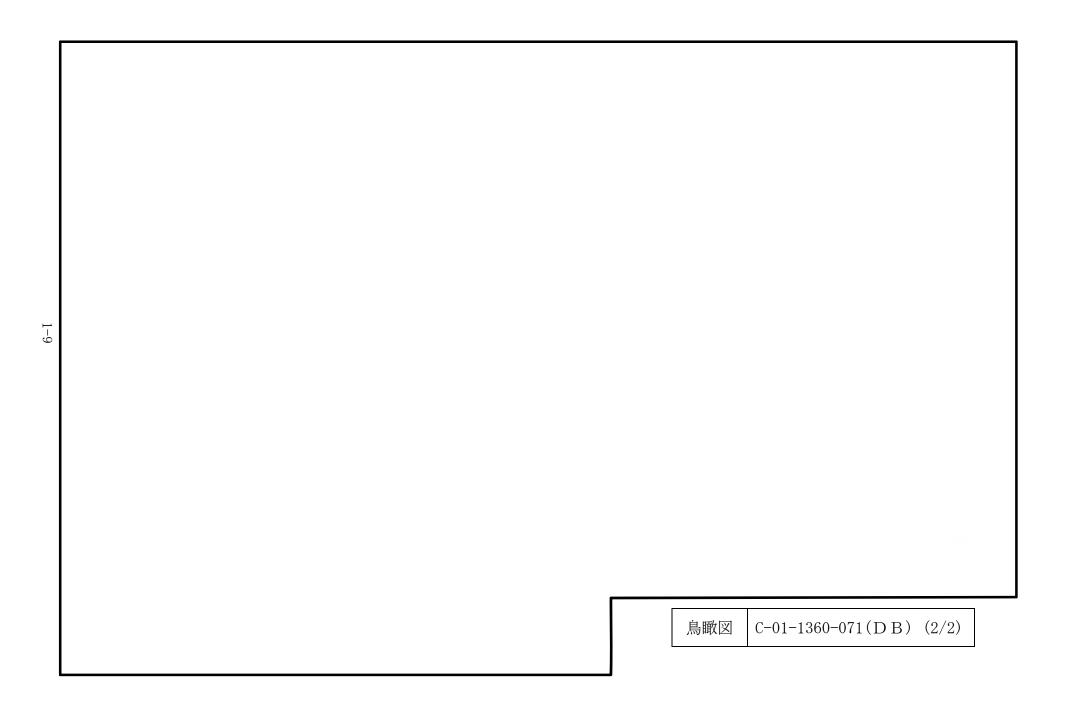
高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機燃料油系概略系統図(4/4)

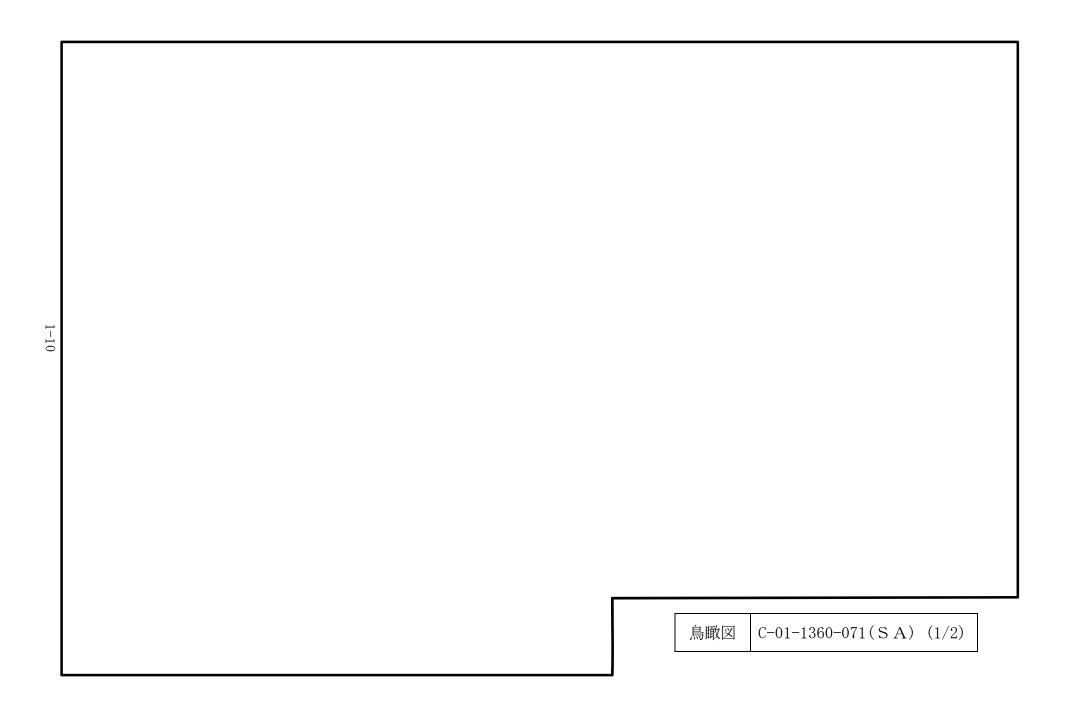
2.2 鳥瞰図

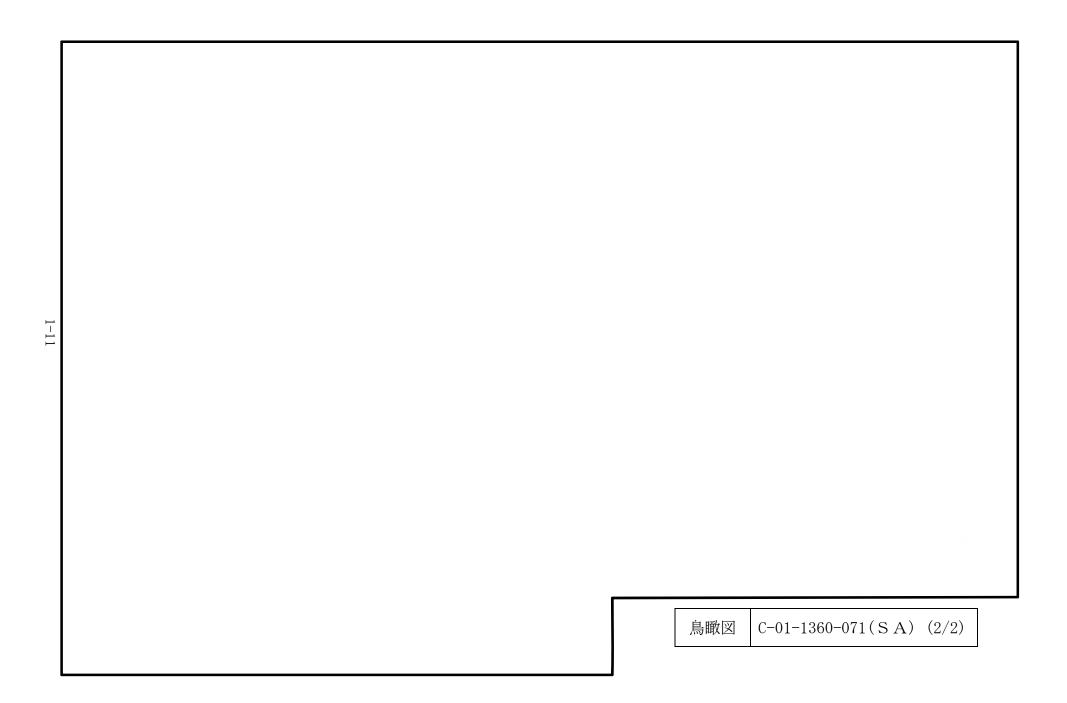
鳥瞰図記号凡例

記号	内 容
(太線)	工事計画記載範囲の管のうち,本計算書記載範囲の管 (重大事故等対処設備の場合は鳥瞰図番号の末尾を 「(SA)」,設計基準対象施設の場合は鳥瞰図番号の末尾を 「(DB)」とする。)
(細線)	工事計画記載範囲の管のうち,本系統の管であって他計 算書記載範囲の管
0	節 点
©	質 点
•	質 点
•	アンカ
丰	アンカ
	レストレイント
	拘束点の地震による相対変位量(mm) (*は評価点番号,矢印は拘束方向を示す。また, 内に変位量を記載する。)
	注: 鳥瞰図中の寸法の単位はmmである。



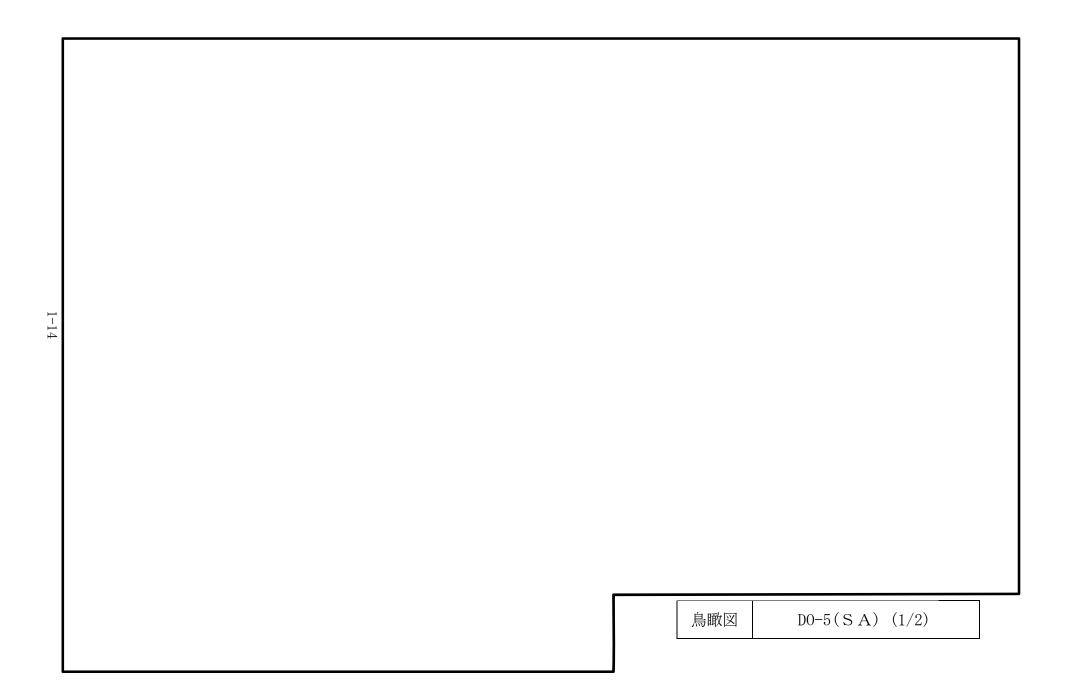


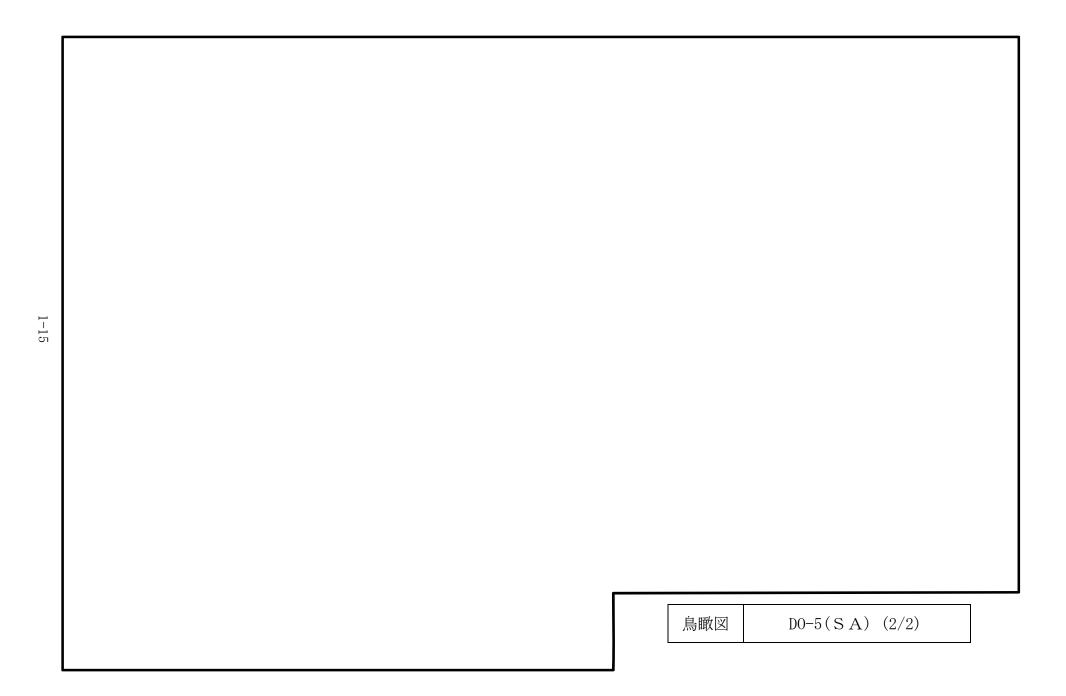




1-12	
	鳥瞰図 DO-5(DB) (1/2)







3. 計算条件

3.1 荷重の組合せ及び許容応力

本計算書において考慮する荷重の組合せ及び許容応力を下表に示す。

施設名称	設備名称	系統名称	施設 分類* ¹	設備分類*2	機器等 の区分	耐震設 計上の 重要度 分類	荷重の組合せ*5,6	許容応力 状態* ⁷
							$I_L + S_d$	III _A S
			DB	3 –	 * 3	S	$II_L + S_d$	шаз
					_	S	$I_L + S_s$	IV _A S
その他発電用原子炉の附属	非常用電源設備の	高圧炉心スプレイ 系ディーゼル発電					$II_L + S_s$	
施設	非常用発電装置	装置 装置	SA	常設耐震/防止	*4	Ι	V _L +S _s	V _A S

注記 *1: DBは設計基準対象施設,SAは重大事故等対処設備を示す。

*2: 「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備を示す。

*3: クラス2, 3管の荷重の組合せ及び許容応力状態を適用する。

*4: 重大事故等クラス2管の荷重の組合せ及び許容応力状態を適用する。

*5: 運転状態の添字Lは荷重を示す。

*6: 許容応力状態ごとに最も厳しい条件又は包絡条件を用いて評価を実施する。

*7: 許容応力状態 V_AS は許容応力状態 IV_AS の許容限界を使用し、許容応力状態 IV_AS として評価を実施する。

3.2 設計条件

鳥瞰図番号ごとに設計条件に対応した管番号で区分し、管番号と対応する評価点番号を示す。

鳥瞰図 C-01-1360-071

管番号	対応する評価点	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震設計上の 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
P1	A00∼A22	1.00	55	42.7	4. 9	SUS304TP	S	

1-18

鳥 瞰 図 DO-5

管番号	対応する評価点	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震設計上の 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	801, 600, 1, 3, 802, 4, 6, 803, 7, 9, 10, 12, 601, 804, 13, 15, 16, 18, 501, 805, 602, 806, 502, 19, 21, 603, 807, 604, 808, 605, 809, 22, 24, 810, 25, 27, 606, 811, 607, 812, 28, 30, 608, 31, 33, 813, 609, 814, 34, 36, 37, 39, 610, 815, 611, 816, 40, 42, 44, 817, 45, 47, 818, 48, 50, 51, 53, 612, 54, 56, 57, 59, 819, 613, 820, 614, 821, 615, 60, 62, 822, 63, 65, 66, 68, 616, 823, 617, 824, 618, 825, 619, 69, 71, 826, 72, 74, 827, 75, 77, 620, 503	1.00	55	42. 7	4. 9	SUS304TP	S	

鳥瞰図 DO-5

管番号	対応する評価点	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震設計上の 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	828, 621, 78, 80, 829, 81, 83, 622, 830, 84, 86, 301, 901, 302, 87, 89, 831, 623, 211	1.00	55	42. 7	4. 9	SUS304TP	S	
2	212, 90, 92, 504, 1001	1.00	55	48. 6	5. 1	SUS304TP	S	

配管の付加質量

鳥 瞰 図 DO-5

質量	対応する評価点
	801, 600, 1, 3, 802, 4, 6, 803, 7, 9, 10, 12, 601, 804 13, 15, 16, 18, 501, 805, 602, 806, 502, 19, 21, 603, 807, 604 808, 605, 809, 22, 24, 810, 25, 27, 606, 811, 607, 812, 28, 30 608, 31, 33, 813, 609, 814, 34, 36, 37, 39, 610, 815, 611, 816 40, 42, 44, 817, 45, 47, 818, 48, 50, 51, 53, 612, 54, 56 57, 59, 819, 613, 820, 614, 821, 615, 60, 62, 822, 63, 65, 66 68, 616, 823, 617, 824, 618, 825, 619, 69, 71, 826, 72, 74, 827 75, 77, 620, 503, 828, 621, 78, 80, 829, 81, 83, 622, 830, 84 86, 301, 901, 302, 87, 89, 831, 623, 211
	212, 90, 92, 504, 1001

フランジ部の質量

鳥 瞰 図 DO-5

質	量		対応する評価点
		501	
		502	
		503	
		504	

弁部の質量

鳥 瞰 図 DO-5

質量	対応する評価点
	901

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 C-01-1360-071

士柱上亚日	各軸	方向ばね定数(N/mm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)		
支持点番号	X	Y	Z	X	Y	Z
A00						
A01	П					Γ
A02	П					
A03	П					
A04	\prod					
A05	\prod					
A06	\prod					
A07	П					
A11	П					
A12	П					
A14	П					
A15	<u> </u>					
A16	<u> </u>					
A18	\coprod					
A19	\coprod					
A20	\coprod					
A22			-	-	-	

鳥 瞰 図 DO-5

	各軸	方向ばね定数((N/mm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)		
支持点番号	X	Y	Z	X	Y	Z
801		-	-	-		
802	Ι					Ι
803	Ι					Ι
804	I					Ι
805	I					Ι
806	Ι					Ι
807	Ι					Ι
808						I
809	1					L
810	1					
811	1					L
812	1					
813	1					L
814	1					L
815	1					1
816	1					1
817	1					1
818	1					1
819	1					1
820	1					1
821	1					1
822	1					1
823	1					1
824	1					1
825	1					1
826	1					1
827	1					1
828	1					1
829	1					1
830	1					1
831	1					1
1001		•		•		

3.3 材料及び許容応力

使用する材料の最高使用温度での許容応力を下表に示す。

	最高使用温度	許容応力(MPa)				
材料	(℃)	S _m	S y	S u	S _h	
SUS304TP	55	-	195	496	127	

3.4 設計用地震力

本計算書において考慮する設計用地震力の算出に用いる設備評価用床応答曲線を下表に示す。

なお、設備評価用床応答曲線は、「V-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」に基づき策定したものを用いる。また、減衰定数は「V-2-1-6 地震応答解析の基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

鳥瞰図	建物・構築物	標高	減衰定数 (%)
C-01-1360-071	立坑		
DO-5	原子炉建屋		

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

鳥瞰図 C-01-1360-071

耐震設計上の重要度分類			S						
適用する地震動等			静的震度			Ss			
固有周期 モード (s)		応答水≦	応答水平震度*1				応答鉛直 震度* ¹		
	(s)	X方向	Z方向	Y方向	X方向	Z方向	Y方向		
1 次			•	•	•	•			
2 次									
3 次*4									
動的	震 度*2								
静 的 震 度*3									

各モードに対応する刺激係数

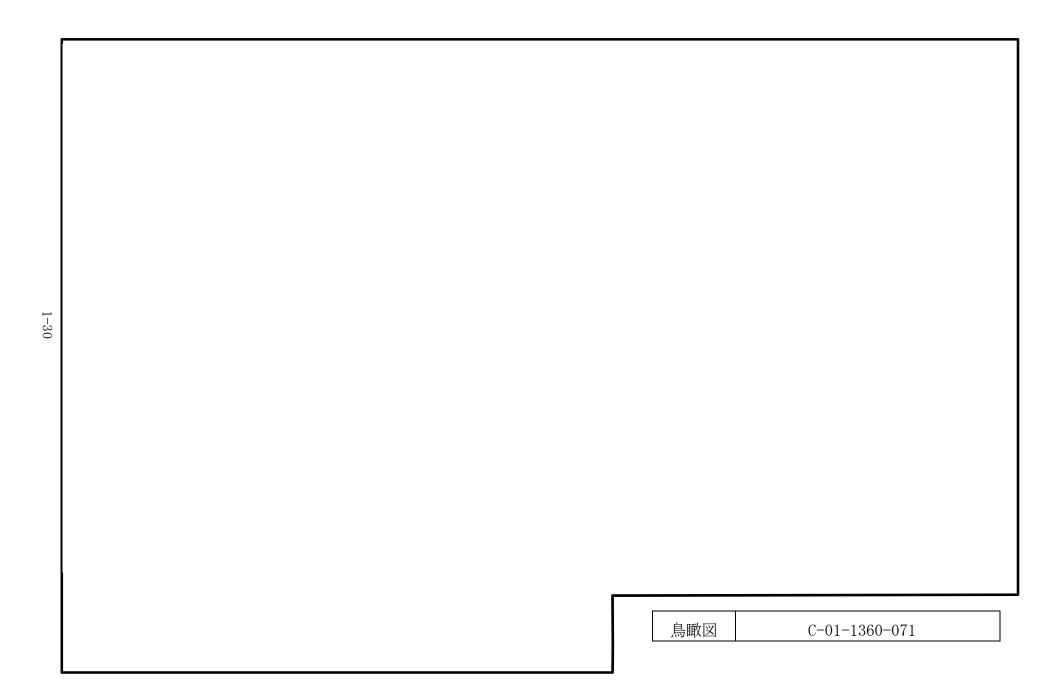
鳥 瞰 図 C-01-1360-071

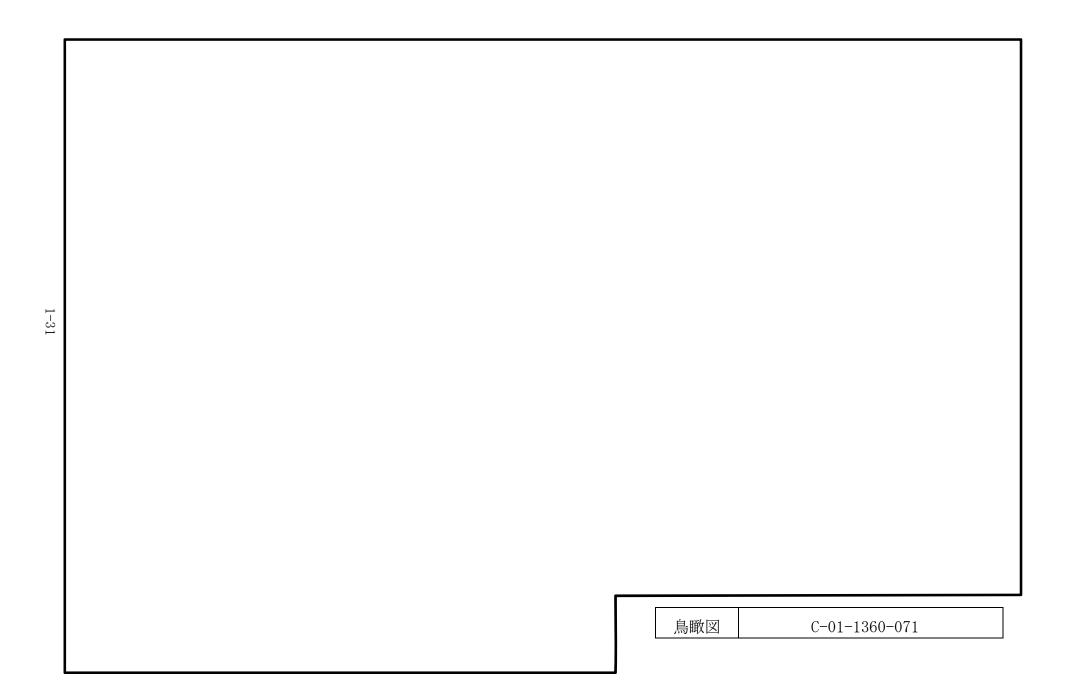
モード 固有周期 (s)	固有周期			
	X方向	Y方向	Z方向	
1 次				
2 次				

注記 *1:刺激係数は、モード質量を正規化し、固有ベクトルと質量マトリクスの積から算出した値を示す。

代表的振動モード図

振動モード図は、3次モードまでを代表とし、各質点の変位の相対量・方向を赤線で図示し、次ページ以降に示す。





鳥瞰図番号 DO-5

		1						
耐震設計上の	耐震設計上の重要度分類		S					
適用する地震動等		S	Sa及び静的震	度	S _s			
モード	固有周期	応答水雪	平震度*1	応答鉛直 震度* ¹	応答水平	Z震度*1	応答鉛直 震度*1	
	(s)	X方向	Z方向	Y方向	X方向	Z方向	Y方向	
1次			•	•				
2次	П	П						
3次	П	П						
4次	П	П						
5次	П	П						
6次	П	П						
7次	П	П					ľ	
8次	П	П						
44次*4	П	П						
45次	П	П						
動的寫	夏 度*2	\prod						
静的詹	雯度* ³	П						

各モードに対応する刺激係数

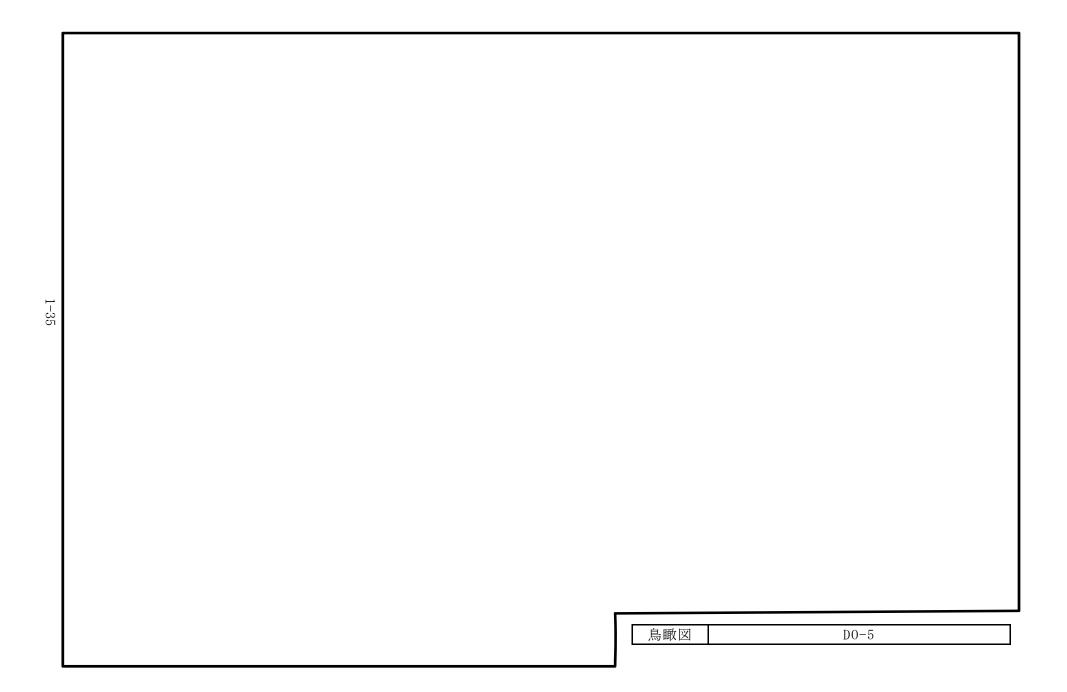
鳥瞰図番号 DO-5

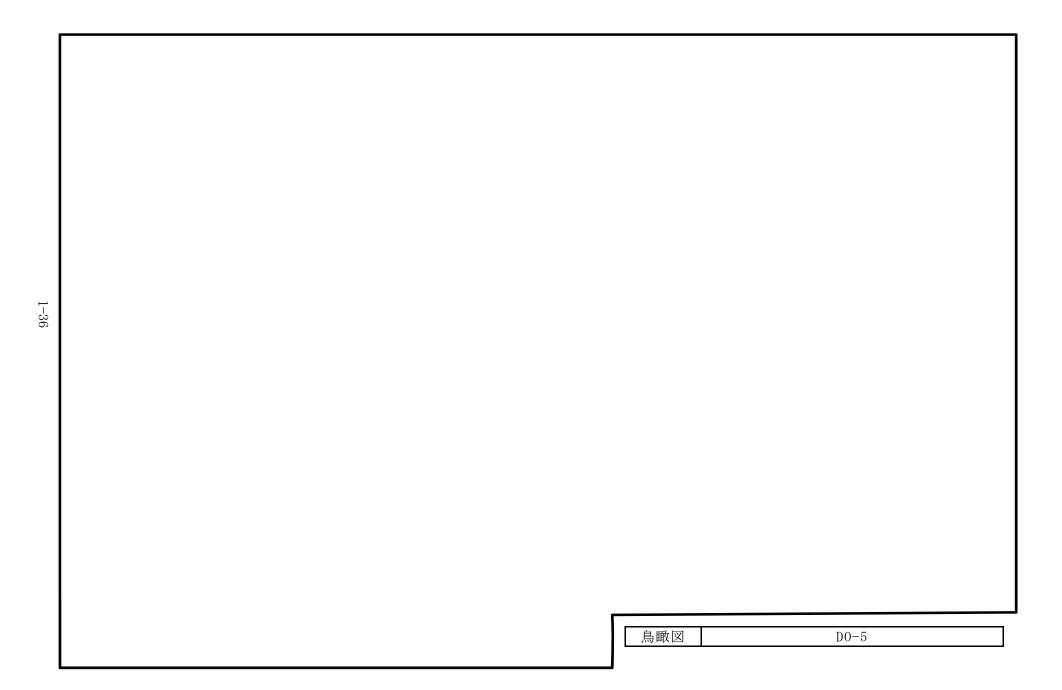
モード	固有周期		刺激係数*1	
-C	(s)	X方向	Y方向	Z方向
1次				
2次				
3次				
4次				
5次				
6次				
7次				
8次				
44次				
45次				

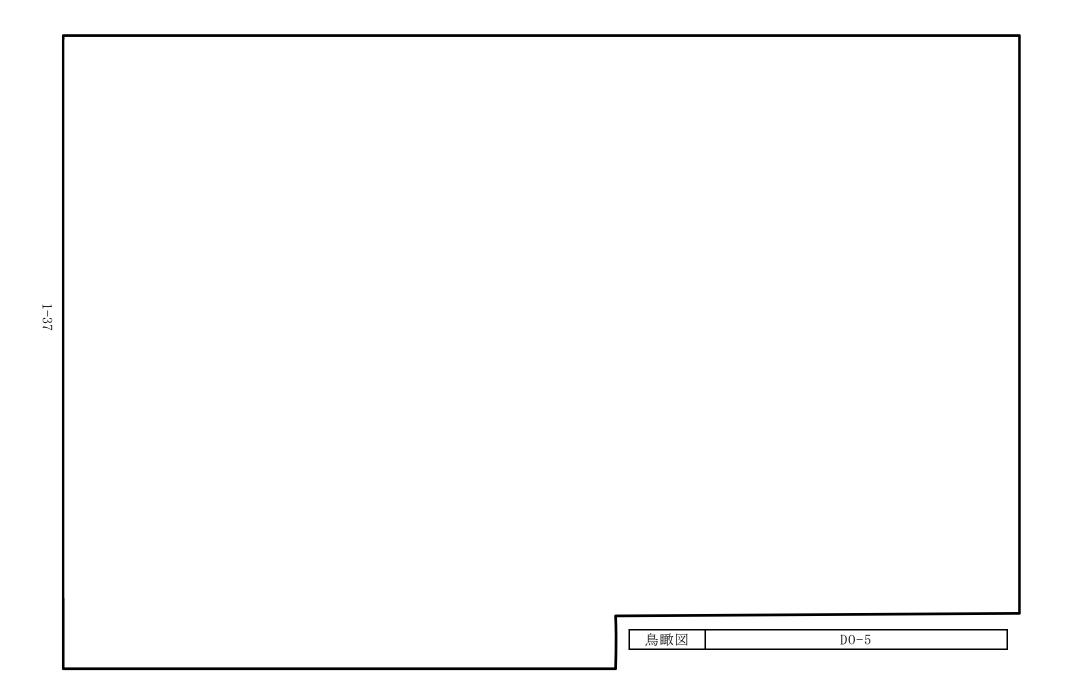
注記 *1:刺激係数は、モード質量を正規化し、固有ベクトルと質量マトリクスの積から 算出した値を示す。

代表的振動モード図

振動モード図は、3次モードまでを代表とし、各質点の変位の相対量・方向を破線で図示し、次ページ以降に示す。







4.2 評価結果

4.2.1 管の応力評価結果

下表に示すとおり最大応力及び疲労累積係数はそれぞれの許容値以下である。

重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管

	* & & .		ш Т. Т.	一次応力評	在(MPa)	一次+二次応	力評価 (MPa)	疲労評価
鳥 瞰 図	許容応力	最大応力	最大応力	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
	状態	評 価 点	区 分	$S_{prm}(S_d)$ $S_{prm}(S_s)$	S _y *1 0.9S _u	$S_n(S_s)$	2 S y	US _s
C-01-1360-071	III _A S	A17N	$S_{prm}(S_d)$	29*3	195	_	_	-
C-01-1360-071	IV _A S	A17N	$S_{prm}(S_s)$	29	446	_	_	_
C-01-1360-071	IV _A S	A17F	$S_n(S_s)$	_	_	247	390	_
DO-5	III _A S	609	$S_{prm}(S_d)$	46	195	_	_	_
DO-5	IV_AS	609	$S_{prm}(S_s)$	69	446	_	_	_
D0-5	IV _A S	609	$S_n(S_s)$	_	_	103	390	*2

注記 *1: オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金については、Syと1.2Shのうち大きい方とする。

*2: 一次+二次応力が2Sy以下の場合は「一」と記載する。

*3: 基準地震動Ssによる算出値。

4.2.2 支持構造物評価結果

下表に示すとおり計算応力及び計算荷重はそれぞれの許容値以下である。

支持構造物評価結果(応力評価)

							支持点	点荷重				評価結果	
支持構造物 番号	種類	型式	材質	温度 (℃)		反力(kN)		モー	メント(k	N·m)	応力	計算応力	許容 応力
				· - /	Fχ	Fy	Fz	M _X	M_{Y}	M_Z	分類	ルムノ) (MPa)	ルムフリ (MPa)
RE-DO-A18	レストレイント	Uボルト	SUS304	55	3	1	_	_	_	_	組合せ	57	195
AN-DO-A22	アンカ	ラグ	SUS304	55	1	1	3	1	1	1	組合せ	122	195

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり応答加速度が機能確認済加速度以下又は計算応力が許容応力以下である。

弁番号	形式	要求機能	応答力 (×9.8	叩速度 8 m/s²)		済加速度 3 m/s²)	構造強度 (MI	評価結果* Pa)
			水平	鉛直	水平	鉛直	計算応力	許容応力
_		_	l		_	_		_

4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を 記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(クラス2,3及び重大事故等クラス2評価範囲)(1/2)*1

			許容	応力状態	III _A S							許容	応力状態	IV_AS					
				一次応力					一次応力				− ξ	欠十二次応	力			疲労評価	
No	配管モデル	評価点	計算 応力* ² [MPa]	許容 応力 [MPa]	裕度	代表	評価点	計算 応力 [MPa]	許容 応力 [MPa]	裕度	代表	評価点	計算 応力 [MPa]	許容 応力 [MPa]	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表
1	C-01-1360-032	A09	28	215	7. 67	1	A09	28	333	11.89	_	A09	48	430	8. 95	_	_	_	_
2	C-01-1360-034	D14	31	195	6. 29	1	D14	31	446	14. 38	_	F01	55	390	7.09	_	_	_	_
3	C-01-1360-037	A02	31	195	6. 29		A02	31	446	14. 38	_	A02	53	390	7. 35	_	_	_	_
4	C-01-1360-062	A08	12	195	16. 25	1	A08	11	446	40. 54	_	A08	8	390	48. 75	_	_	_	_
5	C-01-1360-063	A36	34	195	5. 73	1	A36	34	446	13. 11	_	A36	211	390	1.84	_	_	_	_
6	C-01-1360-065	A06	13	195	15.00		A06	13	446	34. 30	_	A11F	15	390	26.00	_	_	_	_
7	C-01-1360-066	A17	24	195	8. 12	1	A17	24	446	18. 58	_	A17	32	390	12. 18	_	_	_	_
8	C-01-1360-067	A15	26	195	7. 50		A15	26	446	17. 15	_	A16N	36	390	10.83	_	_	_	_
9	C-01-1360-069	A17	22	195	8.86		A17	7 22 446	2 446	20. 27	27 –	A12N 29	390	13. 44	_	_	_	_	
10	C-01-1360-071	A17N	29	195	6.72	1	A17N	29	446	15. 37	_	A17F	247	390	1.57	0	_	_	_
11	C-01-1360-072	A05	9	195	21.66		A05	9	446	49. 55	_	A05	12	390	32.50	_	_	_	_
12	C-01-1360-073	A00	9	195	21.66	l	A00	9	446	49. 55	_	A00	13	390	30.00	_	_	_	_
13	C-01-1360-074	A02	7	195	27. 85	ı	A02	7	446	63.71	_	A02	7	390	55.71	_	_	_	_
14	C-01-1360-075	A03	6	195	32. 50	ı	A03	6	446	74. 33	_	A04N	6	390	65.00	_	_	_	_
15	C-01-1360-076	A00	22	195	8.86	_	A00	22	446	20. 27	_	A00	41	390	9.51	_	_	_	_

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(クラス2,3及び重大事故等クラス2評価範囲)(2/2)*1

			許容	応力状態	Ⅲ _A S							許容	応力状態	IV _A S					
	fate			一次応力					一次応力				— <i>ү</i>	欠+二次応	う力			疲労評価	
No	配管モデル	評価点	計算 応力 [MPa]	許容 応力 [MPa]	裕度	代表	評価点	計算 応力 [MPa]	許容 応力 [MPa]	裕度	代表	評価点	計算 応力 [MPa]	許容 応力 [MPa]	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表
16	DO-5	609	46	195	4. 23	0	609	69	446	6.46	0	609	103	390	3.78	_	_	_	_
17	DO-HP-S01	20	17	206	12. 11	_	20	29	327	11. 27	_	19	55	412	7.49	_	_	_	_
18	DO-HP-S02	25	10	206	20.60	_	25	15	327	21.80	1	49	26	412	15.84	_	_	_	_

注記*1 : \mathbf{III}_{A} Sの一次+二次応力の許容値は \mathbf{IV}_{A} Sと同様であることから、地震荷重が大きい \mathbf{IV}_{A} Sの一次+二次応力裕度最小を代表とする。 \mathbf{IV}_{A} Sの計算

応力は、V_ASとIV_ASの大きい方を記載している。

*2: No. 1~15 は基準地震動Ss による算出値。

第二部 冷却設備の管の耐震性についての計算書

目 次

1.	概要	••••••	2-1
2.	概略	系統図及び鳥瞰図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2-2
2. 1	1 概	略系統図	2-2
2. 2	2 鳥	瞰図	2-5
3.	計算	条件 ·····	2-8
3. 1		重の組合せ及び許容応力 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3. 2	2 設	計条件	2-9
3. 3	3 材	料及び許容応力 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 2	2-17
3. 4	4 設	計用地震力	2-18
4.	解析	結果及び評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2-19
4. 1		有周期及び設計震度	
4. 2	2 評	価結果	2-25
4.	2. 1	管の応力評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 2	2-25
4.	2. 2	支持構造物評価結果 ····· 2	2-26
4.	2.3	弁の動的機能維持評価結果 ······ 2	2-27
4.	2.4	代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2-28

1. 概要

本計算書は、「V-2-1-9 機能維持の基本方針」、「V-2-1-11 機器・配管の耐震支持設計方針」及び「V-2-1-14-6 管の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき、管、支持構造物及び弁が設計用地震力に対して十分な構造強度又は動的機能を有していることを説明するものである。

評価結果の記載方法は以下に示すとおりとする。

(1) 管

工事計画記載範囲の管のうち、各応力区分における最大応力評価点の評価結果を解析モデル単位に記載する。また、全6モデルのうち、各応力区分における最大応力評価点の許容値/発生値(裕度)が最小となる解析モデルを代表として鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載する。代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を4.2.4に記載する。

(2) 支持構造物

工事計画記載範囲の支持点のうち,種類及び型式ごとの反力が最大となる支持点の評価 結果を代表として記載する。

(3) 弁

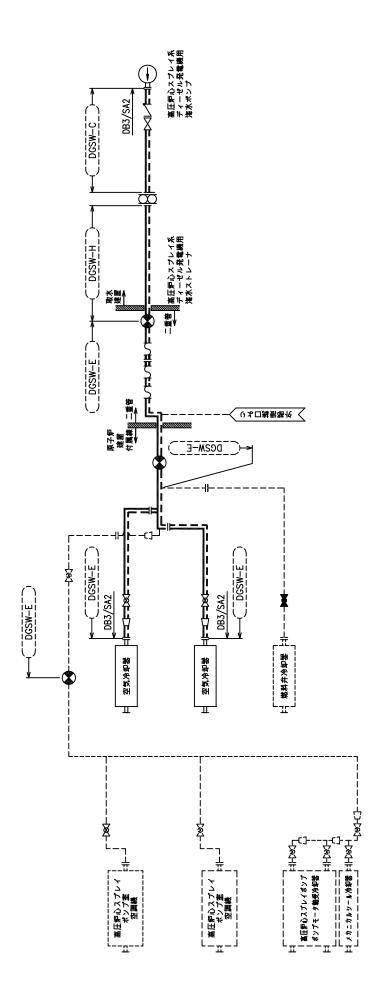
機能確認済加速度の応答加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

概略系統図記号凡例

(大線) 工事計画記載範囲の管のうち,本計算書記載範囲の管(重大事故等対処設備) - (太破線) 工事計画記載範囲の管のうち,本計算書記載範囲の管(設計基準対象施設) 工事計画記載範囲の管のうち,本系統の管であって他計算書記載範囲の管のうち,本系統の管であって他計算書記載範囲の管のうち,他系統の管であって系統の概略を示すために表記する管 () () () () () () () () () () () () ()	記号	内 容
(設計基準対象施設) 工事計画記載範囲の管のうち、本系統の管であって他計算書記載範囲の管 エ事計画記載範囲の管又は工事計画記載範囲の管のうち、他系統の管であって系統の概略を示すために表記する管 鳥瞰図番号 (鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載する範囲) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	(太線)	
計算書記載範囲の管 工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管の うち、他系統の管であって系統の概略を示すために表記する管 急瞰図番号(鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載する範囲)	— — (太破線)	
うち、他系統の管であって系統の概略を示すために表記する管 鳥瞰図番号 (鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載する範囲) ●	(細線)	
る範囲)	(破線)	うち、他系統の管であって系統の概略を示すために表
 	(00-0-00)	
DB1 クラス1管 DB2 クラス2管 DB3 クラス3管 DB4 クラス4管 SA2 重大事故等クラス2管 SA3 重大事故等クラス2管 DB1/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス1管 DB2/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス2管 DB3/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス2管	(00-0-00)	鳥瞰図番号(評価結果のみ記載する範囲)
DB1 クラス1管 DB2 クラス2管 DB3 クラス3管 DB4 クラス4管 SA2 重大事故等クラス2管 SA3 重大事故等クラス3管 DB1/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス1管 DB2/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス2管 DB3/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス3管	€	アンカ
DB2 クラス 2 管 DB3 クラス 3 管 DB4 クラス 4 管 SA2 重大事故等クラス 2 管 SA3 重大事故等クラス 3 管 DB1/SA2 重大事故等クラス 2 管であってクラス 1 管 DB2/SA2 重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 管 DB3/SA2 重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 管 重大事故等クラス 2 管であってクラス 3 管	 [管クラス]	
DB3クラス 3 管DB4クラス 4 管SA2重大事故等クラス 2 管SA3重大事故等クラス 3 管DB1/SA2重大事故等クラス 2 管であってクラス 1 管DB2/SA2重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 管DB3/SA2重大事故等クラス 2 管であってクラス 3 管	DB1	クラス1管
DB4クラス4管SA2重大事故等クラス2管SA3重大事故等クラス3管DB1/SA2重大事故等クラス2管であってクラス1管DB2/SA2重大事故等クラス2管であってクラス2管DB3/SA2重大事故等クラス2管であってクラス3管	DB2	クラス2管
SA2重大事故等クラス2管SA3重大事故等クラス3管DB1/SA2重大事故等クラス2管であってクラス1管DB2/SA2重大事故等クラス2管であってクラス2管DB3/SA2重大事故等クラス2管であってクラス3管	DB3	クラス3管
SA3重大事故等クラス 3 管DB1/SA2重大事故等クラス 2 管であってクラス 1 管DB2/SA2重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 管DB3/SA2重大事故等クラス 2 管であってクラス 3 管	DB4	クラス4管
DB1/SA2重大事故等クラス2管であってクラス1管DB2/SA2重大事故等クラス2管であってクラス2管DB3/SA2重大事故等クラス2管であってクラス3管	SA2	重大事故等クラス2管
DB2/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス2管 DB3/SA2 重大事故等クラス2管であってクラス3管	SA3	重大事故等クラス3管
DB3/SA2	DB1/SA2	重大事故等クラス2管であってクラス1管
	DB2/SA2	重大事故等クラス2管であってクラス2管
DR4/SA2	DB3/SA2	重大事故等クラス2管であってクラス3管
型型式 ON4 単八事以 (アノハ 4 目 しめつ (アノハ 4 目	DB4/SA2	重大事故等クラス2管であってクラス4管



NT2 補③ V-2-10-1-3-8 R1

2-4

2.2 鳥瞰図

鳥瞰図記号凡例

記 号	内 容
(太線)	工事計画記載範囲の管のうち,本計算書記載範囲の管 (重大事故等対処設備の場合は鳥瞰図番号の末尾を「(SA)」,設 計基準対象施設の場合は鳥瞰図番号の末尾を「(DB)」とする。)
—— (細線)	工事計画記載範囲の管のうち,本系統の管であって他計算書記 載範囲の管
——— (破線)	工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管のうち,他 系統の管であって解析モデルの概略を示すために表記する管
•	質 点
•	アンカ
	レストレイント (本図は斜め拘束の場合の全体座標系における拘束方向成分を示す。スナッバについても同様とする。)
] [スナッバ
∃-\\\\-	ハンガ
] = 	リジットハンガ
*	拘束点の地震による相対変位量(mm) (*は評価点番号,矢印は拘束方向を示す。また, 内に変位量を記載する。) 注:鳥瞰図中の寸法の単位は mm である。

鳥瞰図 DGSW-019R1F(2/2)

計算条件 ъ.

荷重の組合せ及び許容応力 3.1

本計算書において考慮する荷重の組合せ及び許容応力を下表に示す。

設備名称	系統名称		施設 分類*1	設備分類*2	機器等の区分	耐震設計上の 重要度分類	荷重の組合せ*3,4	許容応力 狀態*5
							$_{ m L}+{ m S}_{ m d}$	
							$\Pi_{\mathrm{L}} + S_{\mathrm{d}}$	\mathbb{H}_{A} S
高圧炉心スプレ DB		DB		I	クラス3管	S	$W_{L}(L) + S_{d}$	
非常用電源設備 イ系ディーゼル ※専 ※ ・	- 対シ						$^{ m s}$ S $^{ m T}$ I	ر ا
光 电							$_{ m s}$ S $+$ $_{ m s}$	V A V
SA	SA	$_{ m SA}$		常設耐震/防止	重大事故等クラス2管	I	$s + 1 \Lambda$	V S S

注記 *1

(LL)は(L)より更に長期的に荷重が作用している状態を示す。 % % * * * 5 · · · ·

DBは設計基準対象施設,SAは重大事故等対処設備を示す。 「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備を示す。 運転状態の添字Lは荷重,(L)は荷重が長期間作用している状態,(LL)は(L)より更に長期的に荷重が外許容応力状態ごとに最も厳しい条件又は包絡条件を用いて評価を実施する。 許容応力状態ごとに最も厳しい条件又は包絡条件を用いて評価を実施する。 許容応力状態でとはいまな応力状態VASの許容限界を使用し、許容応力状態VASとして評価を実施する。

3.2 設計条件

鳥瞰図番号ごとに設計条件に対応した管番号で区分し、管番号と対応する評価点番号を示す。

鳥 瞰 図 DGSW-019R1F

留番号	対応する評価点	最高使用压力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	外径 (mm)	だ (mm)	杜巻	耐震設計上の 重要度分類	統單性係数 (MPa)
1	A75~A76, A78~A81, A83~A85, A88N~A88F, A91~A94, A96~A99, A101~A103	02.0	20	267. 4	9.3	STPT410	S	
2	A76~A78, A81~A83, A85~A88N, A88F~A91, A94~A96, A99~A101, A103~A104	0.70	20	267. 4	9.3	SF440A	S	
က	B02N~B02F, B06N~B06F, B09~B12, B17~B21, B23~B28, B31N~B31F, B34~B39, B41~B43F, B46~B51, B53~B56, B58N~B58F, B62~B63, B26~E01, E03~E05, E07~E09F, E12~E15F, F01~F04	0.70	99	267. 4	9.3	STPT410	S	

鳥 瞰 図 DGSW-019R1F

科口口	4 日	最高使用压力	最高使用温度	外径	世	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	耐震設計上の	統弾性係数
百千万	がですの 単面式	(MPa)	(°C)	(mm)	(mm)	Z Z	重要度分類	(MPa)
	A105~B02N, B02F~B06N,							
	B06F~B09, B12~B13, B16~B17,							
	B21~B23, B28~B31N, B31F~B34,							
4	B39~B41, B43F~B46, B51~B53,	0.70	99	267.4	9.3	SF440A	S	
	B55~B58N, B58F~B60, B61~B62,							
	$E01 \sim E03, E05 \sim E07, E09F \sim E12,$							
	E15F~E17, E18~F01							
2	A75~C02	0.70	09	216.3	8.2	STPT410	S	
9	C02~C03	0.70	09	216.3	8.2	SF440A	S	
7	C03~C10	0.70	09	216.3	8.2	028TJTS	S	

配管の付加質量

鳥 瞰 図 DGSW-019R1F

質量	対応する評価点
	A75~C10
	A75∼B37, B26∼E14

フランジ部の質量

質量	対応する評価点
	A77, A82, B22, B29, B33, B40, B45, B52, B56, E02, E06, E11
	A86
	A90, A95, A100, B04, B08
	A104, A105, B13
	B16, B60, B61, E17, E18
	C03
	C06, C08
	C10

オリフィス部の質量

質量	対応する評価点
	B08

弁部の寸法

評価点	外径 (mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)	評価点	外径 (mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
A104~A105		l.		B13∼B16			
B16∼B501				B501~B502			
B60∼B61				E17~E18	<u> </u>		

弁部の質量

質量	対応する評価点		質量	対応する評価点
	A104~A105	ľ		B13, B16
	B15			B501, B502
	B60∼B61, E17∼E18			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 DGSW-019R1F

支持点番号	各軸方	向ばね定数((N/mm)	各軸回り回	転ばね定数(N·mm/rad)
人打小笛力	X	Y	Z	X	Y	Z
A79						
A93						
A98						
A105						
B10						
B20	П					П
B35	П					П
B47						
В63						
C05	П					П
E08	Π					П
F02						

3.3 材料及び許容応力 使用する材料の最高使用温度での許容応力を下表に示す。

	ЧЅ	-	_	_	_	-
ı (MPa)	Su	409	428	407	411	366
許容応力 (MPa)	Sy	239	222	231	217	209
	Sm	_	_	_	_	I
最高使用温度	(O _o)	50	50	99	99	50
3x	M	STPT410	SF440A	STPT410	SF440A	STPT370

3.4 設計用地震力

本計算書において考慮する設計用地震力の算出に用いる設備評価用床応答曲線を下表に示す。

なお、設備評価用床応答曲線は「V-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」に基づき策定したものを用いる。また、減衰定数は「V-2-1-6 地震応答解析の基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

鳥瞰図	建物・構築物	標高	減衰定数 (%)
DGSW-019R1F	原子炉建屋		

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

DGSW-019R1F

X

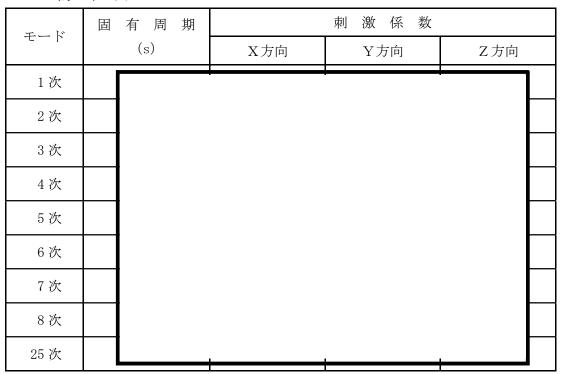
顄

Ą

応答鉛直震度 Y方向 Z方向 S 応答水平震度 X方向 S 応答鉛直震度 Y方向 Sd及び静的震度 Z方向 応答水平震度 X方向 固有周期 (s) 耐震設計上の重要度分類 適用する地震動等 菮 麼 的震 寰 纪 重 静 よ | に 1 次 2 %3%**4** 次 5 次 6 次 7 次 8 次 25 次 26 次

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 DGSW-019R1F



代表的振動モード図

振動モード図は、3次モードまでを代表とし、各質点の変位の相対量・方向を破線で図示し、次ページ以降に示す。

DGSW-019R1F

鳥瞰図

DGSW-019R1F

鳥瞰図

4.2 評価結果

4.2.1 管の応力評価結果

下表に示すとおり最大応力及び疲労累積係数はそれぞれの許容値以下である。

重大事故等クラス2管であってクラス3管

疲労評価	疲労累積係数 USs	1 1 1
一次+二次応力評価(MPa)	許容応力 2 S y	
一次十二次応	計算応力 S n (S s)	_ _ 122
·価(MPa)	許容応力 Sy 0.9Su	217 368 —
一次応力評価 (MPa)	計算応力 Sprm (Sd) Sprm (Ss)	50 81
	最大応力区	Sprm (Sd) Sprm (Ss) Sn (Ss)
	最大応力評価点	B31N A97F B16
群	(供用状態)	$\begin{array}{c} \Pi_{\mathrm{A}} \mathrm{S} \\ \mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S} \\ \mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S} \end{array}$
	鳥瞰図	DGSW-019R1F DGSW-019R1F DGSW-019R1F

4.2.2 支持構造物評価結果

下表に示すとおり計算応力及び計算荷重はそれぞれの許容値以下である。

支持構造物評価結果(荷重評価)

加光	許 d (kN)	I
評価結果	計 荷 (kN)	I
	温度 (°C)	-11 機器・ 寰支持設 参照
材質		「V -2-1-11 機器・配管の耐震支持設計方針」参照
	型式	I
	種類	I
支持構造物番号		I

支持構造物評価結果(応力評価)

							支持点荷重	京荷重				評価結果	
支持構造物	4年 新	1	** 位	温度	风	反力 (kN)		モーメ	モーメント (kN・m)	V • m)		量	許容
番	(里次)	₹ H	Z Z	(C)	F _X	${\tt F}_{ m Y}$	FZ	$ m M_{X}$	$ m M_{Y}$	$ m M_{ m Z}$	心	応力 (MPa)	応力 (MPa)
RE-DGSW-H1026-1	RE-DGSW-H1026-1 レストレイント	ラグ	SM400B	40	783.0	783.0 27.7	2 '9	I	l	I	組合せ	99	148
RH-DGSW-115B	RH-DGSW-115B リジットハンガ	台座	STKR400 SS400	40	0	8.5	0	-	I	-	圧縮	14	94
DGSW-209ANC	アンカ	ラグ	SM400B	99	15.4	15.4 44.0 28.3	28.3	25.5	7.7	18.8	18.8 組合せ	166	569

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり応答加速度が機能確認済加速度以下又は計算応力が許容応力以下である。

構造強度評価結果 (MPa)	許容応力	_	
構造強度 (MI	計算応力	Ι	
(済加速度 3 m/s²)	鉛直	Ι	
機能確認済加速[(×9.8 m/s²)	並 來	Ι	
応答加速度* (×9.8 m/s²)	鉛直	Ι	
応答加 (×9.8	 本平	_	
解 強	凝 蒸		
形形	形式		
护番 号		I	

* 応答加速度は, 打ち切り振動数を 50Hz として計算した結果を示す。

4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

計算条件 代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、 及び評価結果を記載している。下表に,代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果 (重大事故等クラス2管であってクラス3管範囲)

許容応力状態 IVAS	疲労評価	代表	I	ı	ı		1	1
		疲労累積 係数	_	_	_		_	-
	K	評価点	_	-	-	-	_	_
	一次十二次応力	代表	ı	ı	ı	-	I	\circ
		裕度	17.50	5.63	92 '9	12. 29	69.66	3.56
		許容応力 [MPa]	490	490	490	418	418	434
		計算応力 [MPa]	28	28	85	34	9	122
	一狹応力	計価点	07	28	809	364	1	B16
		代表	-	ı	ı		_	0
		裕度	16.04	6. 47	6.70	14.95	32.90	4.54
		許容応力 [MPa]	698	698	698	329	329	368
		計算応力 [MPa]	23	22	22	22	10	81
		評価点	20	28	809	364	1	A97F
許容応力状態 IIAS	一俠応力	代表	-	ı	ı		_	0
		裕度	13.61	6.12	5.97	13.06	23.22	4.34
		計算応力 [MPa] [MPa]	245	245	245	209	209	217
		計算応力 [MPa]	18	40	41	16	6	20
		評価点	20	37	603	2	1	B31N
配管モデル・			DGSW-C	DGSW-E	H-WS9Q	DGSW-206, 207, 208 (HPCS)	DGSW-201 (HPCS)	DGSW-019R1F
No			1	2	3	4	2	9