

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-913 改 2
提出年月日	平成 30 年 9 月 14 日

日本原子力発電株式会社

東海第二発電所 添付書類

発電用原子炉の設置の許可との整合性に関する説明書

ハ項 原子炉本体の構造及び設備

抜粋資料

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
ハ 原子炉本体の構造及び設備	<p>3. 原子炉及び炉心</p> <p>3.1 概要</p> <p>原子炉の基本的構成は、原子炉圧力容器と炉内構造物、炉心及び制御棒とその駆動機構である。</p>	<p>【原子炉本体】（基本設計方針）</p> <p>第2章 個別項目</p> <p>1. 炉心等</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>炉心部は燃料体、制御棒及び支持構造物からなり、上端が半球状の円筒形鋼製圧力容器に収容される。原子炉圧力容器の外側には、遮蔽壁がある。</p>	<p>設置変更許可申請書（本文）第五号ハ項において、工事の計画の内容は、以下の通り満足している。</p> <p>工事の計画の「燃料体」は、設置変更許可申請書（本文）の「燃料」を具体的に記載しており整合している。</p> <p>既許可との整合【23条8】</p>	
(1) 発電用原子炉の炉心	<p>(i) 構造</p> <p>a. 構造</p> <p>炉心は、多数の燃料集合体及び制御棒を正方格子に配列した円柱状の構造である。十字形の制御棒は、4体の燃料集合体によって囲まれる配置とする。</p>	<p>【計測制御系統施設】（基本設計方針）</p> <p>①制御棒は、十字形に組み合わせたステンレス鋼製のU字型シスの中に中性子吸收材を納めたものであり、各制御棒は、4体の燃料体の中央に、炉心全体にわたって一様に配置する設計とする。</p> <p>制御棒の下端には制御棒落下速度リミッタを設けるとともに、制御棒の駆動は、ピストン上部又は下部に駆動水を供給することにより、原子炉圧力容器底部から行う設計とする。</p> <p>通常駆動時は、駆動水ポンプにより加圧された駆動水で駆動し、原子炉緊急停止時は、各々の制御棒駆動機構ごとに設ける水圧制御ユニットアキュムレータの高圧窒素により加圧された駆動水を供給することで制御棒を駆動する設計とする。</p>	<p>工事の計画の①は、設置変更許可申請書（本文）の①を具体的に記載しており整合している。</p> <p>工事の計画の「原子炉圧力容器」は、設置変更許可申請書（本文）の「圧力容器」を具体的に記載しており整合している。</p> <p>工事の計画の「制御棒」は、設置変更許可申請書（本文）の「制御材」を具体的に記載しており整合している。</p> <p>工事の計画の「原子炉」は、設置変更許可申請書（本文）の「原子炉」を具体的に記載しており整合している。</p> <p>【36条11】</p>	

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
<p>また、燃料集合体は①(i)-②炉心シャラウド、上部炉心格子、炉心支持板、燃料支持金具及び制御棒案内管で構成する炉心支持構造物で支持され、その荷重は原子炉圧力容器に伝えられる。</p> <p>①(i)-③冷却材は、燃料集合体周囲のチャンネル・ボックスが形成した冷却材流路を炉心下方から上方向に流れる。</p> <p>①(i)-④これらの構造物は、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び設計基準事故時において原子炉を安全に停止し、かつ炉心の冷却を確保し得る構造とする。</p> <p>b. 格子形状 C格子 c. 主要寸法 ①(i)-⑤炉心等価直径 約4.8m ①(i)-⑥炉心有効高さ 約3.7m</p>	<p style="text-align: center;"><中略></p> <p>炉心を構成する燃料集合体は、4体を1組として制御棒案内管頂部に設ける中心部燃料支持金具によって支えられる。制御棒案内管のないところの燃料集合体は、炉心支持板の上にある周辺部燃料支持金具によって支えられる。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>燃料体は①(i)-②炉心支持構造物で支持され、その荷重は原子炉圧力容器に伝えられる設計とする。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>2. 原子炉圧力容器 2.1 原子炉圧力容器本体</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>①(i)-③原子炉圧力容器内の原子炉冷却材の流路は、再循環系ポンプにより、再循環水入口ノズルから原子炉圧力容器内に導かれ、ジェットポンプによりチャンネル・ボックスが形成した原子炉冷却材の流路を炉心の下方から上方向に流れ、主蒸気ノズルから出る設計とする。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>1. 炉心等</p> <p>燃料体、減速材及び反射材並びに炉心支持構造物の材料は、通常運転時における原子炉運転状態に対応した圧力、温度条件、燃料使用期間中の燃焼度、中性子照射量及び水質の組み合わせのうち想定される最も厳しい条件下において、耐放射線性、寸法安定性、耐熱性、核性質及び強度のうち必要な物理的性質並びに、耐食性、水素吸収特性及び化学的安定性のうち必要な化学的性質を保持し得る材料を使用する。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>①(i)-④燃料体（燃料要素を除く）減速材及び反射材並びに炉心支持構造物は、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び設計基準事故時において、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、停止後に炉心の冷却機能を維持できる設計とする。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p>	<p>【原子炉本体】（基本設計方針）</p> <p>1. 炉心等</p> <p>炉心支持構造物は、最高使用圧力、自重、附加荷重及び地震力に加え、熱応力の荷重に耐える設計とする。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>燃料体は①(i)-②炉心支持構造物で支持され、その荷重は原子炉圧力容器に伝えられる設計とする。</p> <p>2. 原子炉圧力容器</p> <p>2.1 原子炉圧力容器本体</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>①(i)-③原子炉圧力容器内の原子炉冷却材の流路は、再循環系ポンプにより、再循環水入口ノズルから原子炉圧力容器内に導かれ、ジェットポンプによりチャンネル・ボックスが形成した原子炉冷却材の流路を炉心の下方から上方向に流れ、主蒸気ノズルから出る設計とする。</p> <p>1. 炉心等</p> <p>燃料体、減速材及び反射材並びに炉心支持構造物の材料は、通常運転時における原子炉運転状態に対応した圧力、温度条件、燃料使用期間中の燃焼度、中性子照射量及び水質の組み合わせのうち想定される最も厳しい条件下において、耐放射線性、寸法安定性、耐熱性、核性質及び強度のうち必要な物理的性質並びに、耐食性、水素吸収特性及び化学的安定性のうち必要な化学的性質を保持し得る材料を使用する。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>①(i)-④燃料体（燃料要素を除く）減速材及び反射材並びに炉心支持構造物は、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び設計基準事故時において、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、停止後に炉心の冷却機能を維持できる設計とする。</p> <p>1. 炉心等</p> <p>燃料体、減速材及び反射材並びに炉心支持構造物の材料は、通常運転時における原子炉運転状態に対応した圧力、温度条件、燃料使用期間中の燃焼度、中性子照射量及び水質の組み合わせのうち想定される最も厳しい条件下において、耐放射線性、寸法安定性、耐熱性、核性質及び強度のうち必要な物理的性質並びに、耐食性、水素吸収特性及び化学的安定性のうち必要な化学的性質を保持し得る材料を使用する。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>①(i)-④燃料体（燃料要素を除く）減速材及び反射材並びに炉心支持構造物は、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び設計基準事故時において、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、停止後に炉心の冷却機能を維持できる設計とする。</p>	<p>工事の計画の「燃料体」は設置変更許可申請書（本文）の「燃料集合体」と同一であり整合している。以下同じ。</p> <p>工事の計画の①(i)-②は、設置変更許可申請書（本文）の①(i)-②の設備を総括して記載しており整合している。</p> <p>工事の計画の①(i)-③は、設置変更許可申請書（本文）の①(i)-③を具体的に記載しており整合している。</p> <p>工事の計画の①(i)-④は、設置変更許可申請書（本文）の①(i)-④と、文章表現は異なるが、内容に相違はないため整合している。</p> <p>工事の計画の①(i)-⑤は、設置変更許可申請書（本文）の①(i)-⑤を詳細に記載しており整合している。</p>	<p>【23条5】</p> <p>【23条7】</p> <p>【23条9】</p> <p>【23条2】</p> <p>【23条3】</p>

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																													
<p>(ii) 燃料体の最大挿入量 燃料集合体の体数 764 △(1)(ii)-①炉心全ウラン量 △(1)(ii)-②約 142 t (8×8 燃料) △(1)(ii)-③約 133 t (新型 8×8 燃料, 新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料)</p> <p>以下特に断らない限り、新型 8×8 燃料と新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料を総称して新型 8×8 燃料という。</p> <p>約 131 t (高燃焼度 8×8 燃料) 約 132 t (9×9 燃料(A型)) 約 131 t (9×9 燃料(B型))</p> <p>以下特に断らない限り、9×9 燃料(A型)と 9×9 燃料(B型)を総称して 9×9 燃料という。</p>	<p><中略></p> <p>第 3.1.-1 表 原子炉及び炉心の主要設計仕様 全ウラン量 約 142t (8×8 燃料) 約 133 t (新型 8×8 燃料, 新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料) 約 131 t (高燃焼度 8×8 燃料) 約 132 t (9×9 燃料(A型)) 約 131 t (9×9 燃料(B型))</p>	<p>【原子炉本体】（要目表）</p> <p>2 炉心に係る次の事項 (1) 炉心形状（チャンネルボックスの主要寸法及び材料を付記すること。）、格子形状、燃料集合体数、炉心有効高さ及び炉心等価直径</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>炉心形状</th> <th>変更前</th> <th>変更後</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>炉心形状</td> <td>円柱形 (8×8型及び9×9型燃料集合体形状、チャンネルボックス (断面内寸法 mm × mm, 板厚 mm, ジルカロイ-4製) *付き)</td> <td>△(1)(i)-⑤</td> </tr> <tr> <td>格子形状</td> <td>C 格子</td> <td>△(1)(i)-⑤</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体数</td> <td>764</td> <td>△(1)(i)-⑤</td> </tr> <tr> <td>炉心有効高さ</td> <td>mm</td> <td>△(1)(i)-⑤</td> </tr> <tr> <td>炉心等価直径</td> <td>mm</td> <td>△(1)(i)-⑤</td> </tr> </tbody> </table> <p>注記 *1: 公称値を示す。 *2: 既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、設計図書による。</p> <p>(2) 燃料材の種類、燃料集合体平均濃縮度又は富化度（初装荷及び取替の別に記載すること。）、燃料集合体最高燃焼度（初装荷及び取替の別に記載すること。）及び核燃料物質の最大装荷量</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>種類</th> <th>変更前</th> <th>変更後</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニウム混合二酸化ウラン 焼結ペレット ジルカロイ-2 (ジルコニウム内包) 管被覆</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)</td> <td>約 3.4</td> <td></td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))</td> <td>約 3.7</td> <td></td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))</td> <td>約 3.7</td> <td></td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)</td> <td>50000</td> <td></td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))</td> <td>55000</td> <td></td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))</td> <td>55000</td> <td></td> </tr> <tr> <td>高燃焼度 8×8 燃料炉心 9×9 燃料 (A型) 炉心 9×9 燃料 (B型) 炉心</td> <td>約 131 約 132 約 131</td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>注記 *1: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「初期濃縮度」と記載。 *2: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「燃焼率 (燃焼度)」と記載。 *3: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「装荷量」と記載。 *4: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「t」と記載。</p>	炉心形状	変更前	変更後	炉心形状	円柱形 (8×8型及び9×9型燃料集合体形状、チャンネルボックス (断面内寸法 mm × mm, 板厚 mm, ジルカロイ-4製) *付き)	△(1)(i)-⑤	格子形状	C 格子	△(1)(i)-⑤	燃料集合体数	764	△(1)(i)-⑤	炉心有効高さ	mm	△(1)(i)-⑤	炉心等価直径	mm	△(1)(i)-⑤	種類	変更前	変更後	二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニウム混合二酸化ウラン 焼結ペレット ジルカロイ-2 (ジルコニウム内包) 管被覆			取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)	約 3.4		取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))	約 3.7		取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))	約 3.7		取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)	50000		取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))	55000		取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))	55000		高燃焼度 8×8 燃料炉心 9×9 燃料 (A型) 炉心 9×9 燃料 (B型) 炉心	約 131 約 132 約 131		<p>工事の計画の△(1)(ii)-①は、設置変更許可申請書（本文）の△(1)(ii)-①と同義であり整合している。</p> <p>設置変更許可申請書（本文）の△(1)(ii)-②は、本工事計画の対象外である。</p>	
炉心形状	変更前	変更後																																															
炉心形状	円柱形 (8×8型及び9×9型燃料集合体形状、チャンネルボックス (断面内寸法 mm × mm, 板厚 mm, ジルカロイ-4製) *付き)	△(1)(i)-⑤																																															
格子形状	C 格子	△(1)(i)-⑤																																															
燃料集合体数	764	△(1)(i)-⑤																																															
炉心有効高さ	mm	△(1)(i)-⑤																																															
炉心等価直径	mm	△(1)(i)-⑤																																															
種類	変更前	変更後																																															
二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニウム混合二酸化ウラン 焼結ペレット ジルカロイ-2 (ジルコニウム内包) 管被覆																																																	
取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)	約 3.4																																																
取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))	約 3.7																																																
取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))	約 3.7																																																
取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)	50000																																																
取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))	55000																																																
取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))	55000																																																
高燃焼度 8×8 燃料炉心 9×9 燃料 (A型) 炉心 9×9 燃料 (B型) 炉心	約 131 約 132 約 131																																																

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
<p>(iii) 主要な核的制限値 <u>①原子炉を安全かつ安定に制御することを目的として、次のような核的制限値を設定する。</u></p> <p>a. 反応度停止余裕 <u>①最大反応度価値を有する制御棒が1本未挿入の状態であっても、他の制御棒によって常に炉心を臨界未満にできる能力を持つ設計とする。</u></p>	<p>3.3 制御棒及び駆動機構 3.3.1 制御棒 <中略> 炉心の最大過剰反応度を十分制御できるように設計する。</p>	<p>【原子炉冷却系統施設（蒸気タービンを除く。）】（基本設計方針）「共通項目」 5. 設備に対する要求 5.1 安全設備、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備 5.1.1 通常運転時の一般要求 (1) 設計基準対象施設の機能 設計基準対象施設は、通常運転時において発電用 <u>①原子炉の反応度を安全かつ安定的に制御でき、かつ、運転時の異常な過渡変化時においても発電用原子炉固有の出力抑制特性を有するとともに、発電用原子炉の反応度を制御することにより、核分裂の連鎖反応を制御できる能力を有する設計とする。</u> 【計測制御系統施設】（基本設計方針） <u>①制御棒は、最大の反応度価値を持つ制御棒1本が完全に炉心の外に引き抜かれていて、その他の制御棒が全挿入の場合、高温状態及び低温状態において常に炉心を臨界未満にできる設計とする。また、発電用原子炉運転中に、完全に挿入されている制御棒を除く、他のいずれかの制御棒が動作不能となつた場合は、動作可能な制御棒のうち最大反応度価値を有する制御棒1本が完全に炉心の外に引き抜かれた状態でも、他のすべての動作可能な制御棒により、高温状態及び低温状態において炉心を臨界未満に保持できることを評価確認し、確認できない場合には、発電用原子炉を停止するように保安規定に定めて管理する。</u></p>	<p>工事の計画の①は、設置変更許可申請書（本文）の①を具体的に記載しており整合している。</p>	<p>【15条1】</p> <p>工事の計画の①は、設置変更許可申請書（本文）の①を具体的に記載しており整合している。</p> <p>【36条8】</p>

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
b. 制御棒の最大反応度価値 臨界近接時の制御棒の最大反応度価値は、(1)(iii)b.-① 0.015Δk 以下(9×9 燃料が装荷されるまでのサイクル)又は、(1)(iii)b.-② 0.013Δk 以下(9×9 燃料が装荷されたサイクル以降)の制御棒が、何らかの原因によって、カップリングから離れ、炉心内に固着した状態から自重によって落下するような事故が起きても、落下速度を抑え、反応度の急速な投入による燃料 UO ₂ の最大エンタルピが設計上の制限値を超えないように、制御棒ブレードの下端構造物に可動部分のない水力学的な制御棒落下速度リミッタを取り付ける。 (本文十号) 引抜制御棒価値は、制御棒価値ミニマイザで許容される最大反応度価値である 0.013Δk とする。 ・記載箇所 イ(2)(ii)a.(a)b) ロ(2)(ii)a.(c)	<中略> 制御棒価値ミニマイザで許容する最大価値(0.015 Δk (9×9 燃料が装荷されるまでのサイクル) 又は 0.013 Δk (9×9 燃料が装荷されたサイクル以降)) の制御棒が、何らかの原因によって、カップリングから離れ、炉心内に固着した状態から自重によって落下するような事故が起きても、落下速度を抑え、反応度の急速な投入による燃料 UO ₂ の最大エンタルピが設計上の制限値を超えないように、制御棒ブレードの下端構造物に可動部分のない水力学的な制御棒落下速度リミッタを取り付ける。 第十五条 炉心等 第1項について (1) 沸騰水型原子炉には、通常運転時に何らかの原因で出力が上昇することがあっても、炉心内の蒸気量の増大に伴う大きな負のボイド反応度効果により、出力の上昇を抑える働きがある。 また、沸騰水型原子炉では、低濃縮ウラン燃料を用いており、これは、ドップラ効果に基づく負の反応度係数を持っている。 <中略>	【計測制御系統施設】(要目表) 2 制御材に係る次の事項 (1) 制御棒の名称、種類、組成、反応度制御能力、停止余裕、最大反応度価値(制御棒グループごとに引抜く場合は、グループ及び一本の別に記載すること。), 主要寸法、個数及び落下速度		
c. 減速材ボイド係数及びドップラ係数 ①減速材ボイド係数及びドップラ係数は、負となるように設計する。	(本文十号) 減速材ボイド係数 ボイドが減少する事象 9×9 燃料 (B型) のみが装荷されている場合以外は、9×9 燃料 (A型) 取替炉心の平衡サイクル末期時点の値の 1.25 倍の値を用いる。 9×9 燃料 (B型) のみが装荷されている場合は、9×9 燃料 (B型) 取替炉心の平衡サイクル末期時点の値の 1.25 倍の値を用いる。 ボイドが増加する事象 9×9 燃料 (B型) 取替炉心の平衡サイクル初期時点の値の 0.9 倍の値を用いる。 ・記載箇所 イ(2)(i)d.(c) ロ(2)(i)b.(f) ロ(2)(i)c.(f)	（表）変更前と変更後の制御棒の寸法比較 変更前 名 称 制御棒 種 類 十字形 組 成 ^{*1} ボロンカーバイド粉末 反 応 度 制 御 能 力 ^{*2} Δk 停 止 余 裕 最大反応度価値制御棒 1 本の全引抜時 臨界未満維持実効倍率<1 (設計目標値 [] 以上) 最 大 反 応 度 価 値 ^{*4} Δk 主 要 寸 法 全 長 ^{*5} mm 有 效 長 さ mm 幅 mm ブ レ ー ド 厚 さ mm シ ー ス 厚 さ ^{*6} mm 落 下 速 度 リ ミッ タ 外 径 mm 個 数 一 185 落 下 速 度 ^{*4} m/s 変更後 制御棒 ハフニウムフラットチューブ ボロンカーバイド粉末 変更なし 変更なし 変更なし 変更なし 185 変更なし		
(本文十号) ドップラ係数 ボイドが減少する事象 9×9 燃料 (B型) のみが装荷されている場合以外は、9×9 燃料 (A型) 取替炉心の平衡サイクル末期時点の値の 0.9 倍の値を用いる。 ・記載箇所 イ(2)(ii)a.(g)	(本文十号) ドップラ係数 ボイドが減少する事象 9×9 燃料 (B型) のみが装荷されている場合以外は、9×9 燃料 (A型) 取替炉心の平衡サイクル末期時点の値の 0.9 倍の値を用いる。 9×9 燃料 (B型) のみが装荷されている場合は、9×9 燃料 (B型) 取替炉心の平衡サイクル末期時点の値の 0.9 倍の値を用いる。 ボイドが増加する事象 9×9 燃料 (B型) 取替炉心の平衡サイクル末期時点の値の 0.9 倍の値を用いる。 ・記載箇所 イ(2)(i)d.(c) ロ(2)(i)b.(f) ロ(2)(i)c.(f)	注記 *1: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「組成／制御材」と記載。 *2: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「反応度抑制効果」と記載。 *3: 過剰反応度約 0.14 Δk に対応する値を示す。 *4: 既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、設計図書による。 *5: 記載の適正化を行う。既工事計画書には「長さ」と記載。 *6: 公称値を示す。	設置変更許可申請書（本文）の①は、本工事計画の対象外である。 工事の計画の①は、設置変更許可申請書（本文）の①を詳細に記載しており整合している。 設置変更許可申請書（本文）の①は、本工事計画の対象外である。	

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
<p>(iv) 主要な熱的制限値 〔(1)(iv)-①〕通常運転時及び運転時の異常な過渡変化時に、安全保護系の作動等とあいまって、燃料被覆管の過熱及び過度の歪を生じさせないことを目的として、次のような通常運転時の熱的制限値を設定する。</p> <p>a. 最小限界出力比〔(1)(iv)a.-①〕 (a) 9×9 燃料が装荷されたサイクル以降 i) サイクル初期から、サイクル末期よりさかのぼって炉心平均燃焼度で 2,000MWd/t 手前までの期間 高燃焼度 8×8 燃料 1.24 9×9 燃料 (A型) 1.24 9×9 燃料 (B型) 1.23 ii) 上記 i) 以外の期間 高燃焼度 8×8 燃料 1.32 9×9 燃料 (A型) 1.35 9×9 燃料 (B型) 9×9 燃料 (B型)のみが装荷されている場合 1.27 9×9 燃料 (B型)のみが装荷されている場合以外 1.33 </p>	<p>第2項について (1) 燃料の健全性を確保するため、熱水力設計上の燃料要素の許容損傷限界を定め、運転時の異常な過渡変化時に発電用原子炉の運転に支障が生ずる場合において、原子炉冷却系統、原子炉停止系統、反応度制御系統、計測制御系統及び安全保護回路（安全保護系）の機能と併せて機能することにより燃料要素の許容損傷限界を超えない設計とする。</p> <p style="text-align: center;"><中略></p> <p>i) サイクル初期から、サイクル末期よりさかのぼって炉心平均燃焼度で 2,000MWd/t 手前までの期間 高燃焼度 8×8 燃料 1.24 9×9 燃料 (A型) 1.24 9×9 燃料 (B型) 1.23 ii) 上記 i) 以外の期間 高燃焼度 8×8 燃料 1.32 9×9 燃料 (A型) 1.35 9×9 燃料 (B型) 9×9 燃料 (B型)のみが装荷されている場合 1.27 9×9 燃料 (B型)のみが装荷されている場合以外 1.33</p> <p style="text-align: center;"><中略></p>	<p>【原子炉本体】（基本設計方針） 炉心は、〔(1)(iv)-①〕通常運転時又は運転時の異常な過渡変化時に発電用原子炉の運転に支障が生ずる場合において、原子炉冷却系統、原子炉停止系統、反応度制御系統、計測制御系統及び安全保護回路（安全保護系）の機能と併せて機能することにより燃料要素の許容損傷限界を超えない設計とする。</p> <p>【原子炉本体】（基本設計方針） 1. 炉心等 〔(1)(iv)a.-①〕燃料体（燃料要素及びその他の部品を含む）は、設置（変更）許可を受けた仕様となる構造及び設計とする。</p>	<p>工事の計画の〔(1)(iv)-①〕は、設置変更許可申請書（本文）の〔(1)(iv)-①〕と、文章表現は異なるが、内容に相違はないため整合している。</p> <p>設置変更許可申請書（本文）の〔(1)(iv)a.-①〕は、工事の計画において設置許可を受けた仕様となる構造及び設計としており整合している。</p>	<p>【23条6】</p> <p>【23条1】</p>

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																																																																																																																																																																																											
<p>b. 燃料棒最大線出力密度 44.0 kW/m [v(1) (iv) b. -①]</p> <p>(本文十号) 燃料棒の最大線出力密度は 44.0kW/m を用いる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・記載箇所 <ul style="list-style-type: none"> イ (2) (i) a. イ (2) (ii) a. (b) a) □ (2) (i) b. (c) □ (2) (i) c. (c) ハ(2) (ii) a. (b) (b-1) (b-1-1) (b-1-1-1) ハ(2) (ii) a. (b) (b-1) (b-1-1) (b-1-1-2) 		<p>【原子炉本体】（基本設計方針）</p> <p>1. 炉心等 [v(1) (iv) b. -①]燃料体（燃料要素及びその他の部品を含む）は、設置（変更）許可を受けた仕様となる構造及び設計とする。</p>	<p>設置変更許可申請書（本文）の[v(1) (iv) b. -①]は、工事の計画において設置許可を受けた仕様となる構造及び設計としており整合している。</p>	<p>【23 条 1】</p>																																																																																																																																																																																																											
<p>(本文十号) 解析に用いる燃料棒の最大線出力密度は、通常運転時の熱的制限値である 44.0kW/m の 102%であるとする。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・記載箇所 <ul style="list-style-type: none"> □ (2) (i) a. (b) 		<p>第3.2-1 表 燃料設計仕様概要</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>8×8 燃料</th> <th>新型 8×8 燃料</th> <th>新型 8×8 ジルコニウムラグナ燃料</th> <th>高燃焼度 8×8 燃料</th> <th>9×9 燃料 (A型)</th> <th>9×9 燃料 (B型)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ペレット直径</td> <td>約 1.04cm</td> <td>約 1.03cm</td> <td>約 1.03cm</td> <td>約 1.04cm</td> <td>約 0.94cm</td> <td>約 0.94cm</td> </tr> <tr> <td>ペレット長さ</td> <td>約 1.1 cm</td> <td>約 1.0 cm</td> </tr> <tr> <td>ペレット密度</td> <td>理論密度の約 95%</td> <td>理論密度の約 95%</td> <td>理論密度の約 95%</td> <td>理論密度の約 97%</td> <td>理論密度の約 97%</td> <td>理論密度の約 97%</td> </tr> <tr> <td>ペレット材質</td> <td>UO₂-Gd₂O₃</td> <td>UO₂-Gd₂O₃</td> <td>UO₂-Gd₂O₃</td> <td>UO₂-Gd₂O₃</td> <td>UO₂-Gd₂O₃</td> <td>UO₂-Gd₂O₃</td> </tr> <tr> <td>被覆管外径</td> <td>約 1.35cm</td> <td>約 1.3cm</td> <td>約 1.3cm</td> <td>約 1.25cm</td> <td>約 1.25cm</td> <td>約 1.15cm</td> </tr> <tr> <td>被覆管内径</td> <td>約 0.84mm</td> <td>約 0.8mm</td> <td>約 0.8mm</td> <td>約 0.8mm</td> <td>約 0.7mm</td> <td>約 0.7mm</td> </tr> <tr> <td>被覆管材質</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体全长</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> </tr> <tr> <td>(つかみ部分を含む)</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>燃料棒有效長さ</td> <td>約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> <td>標準燃料棒 約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> </tr> <tr> <td>燃料棒外径</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>標準燃料棒 部分長燃料棒 約 2.16m</td> <td></td> </tr> <tr> <td>ペレット-被覆管間隙</td> <td>約 0.23mm</td> <td>約 0.24mm</td> <td>約 0.24mm</td> <td>約 0.25mm</td> <td>約 0.20mm</td> <td>約 0.20mm</td> </tr> <tr> <td>ブレナム体積比</td> <td>約 0.1</td> <td>約 0.1</td> <td>約 0.1</td> <td>約 0.1</td> <td>標準燃料棒 約 0.1</td> <td>約 0.1</td> </tr> <tr> <td>燃料棒外径</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>標準燃料棒 部分長燃料棒 約 0.2</td> <td></td> </tr> <tr> <td>ウランの純度</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>初詰め燃料集合体平均</td> <td>約 2.2wt%</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>約 3.7wt%</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>追詰め燃料集合体平均</td> <td>約 1.7wt%</td> <td>約 1.9wt%</td> <td>約 2.0wt%</td> <td>約 3.4wt%</td> <td>約 3.7wt%</td> <td>約 3.7wt%</td> </tr> <tr> <td>燃 料</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>初詰め燃料集合体平均</td> <td>約 21,000MW/t</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>約 45,000MW/t</td> <td>約 45,000MW/t</td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体平均</td> <td>約 27,500MW/t</td> <td>約 28,500MW/t</td> <td>約 33,000MW/t</td> <td>約 39,500MW/t</td> <td>約 45,000MW/t</td> <td>約 45,000MW/t</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体最高</td> <td>40,000MW/t</td> <td>40,000MW/t</td> <td>40,000MW/t</td> <td>55,000MW/t</td> <td>55,000MW/t</td> <td>55,000MW/t</td> </tr> <tr> <td>最大線出力密度</td> <td>44.0kW/cm</td> <td>44.0kW/cm</td> <td>44.0kW/cm</td> <td>44.0kW/cm</td> <td>44.0kW/cm</td> <td>44.0kW/cm</td> </tr> <tr> <td>ペレット-被覆管温度（設計線出力密度）</td> <td>約 1,830°C (0.0)</td> <td>約 1,850°C (0.0)</td> <td>約 1,850°C (0.0)</td> <td>約 1,950°C (0.0)</td> <td>約 1,950°C (0.0)</td> <td>約 1,950°C (0.0)</td> </tr> <tr> <td>被覆管外温最高温度</td> <td>約 310°C</td> <td>約 310°C</td> <td>約 310°C</td> <td>約 310°C</td> <td>約 310°C</td> <td>約 310°C</td> </tr> <tr> <td>ヘリウム封入圧</td> <td>約 0.3MPa</td> <td>約 0.3MPa</td> <td>約 0.3MPa</td> <td>約 0.3MPa</td> <td>約 1.0MPa</td> <td>約 1.0MPa</td> </tr> <tr> <td>Gd₂O₃濃度</td> <td>5wt%以下</td> <td>6wt%以下</td> <td>6wt%以下</td> <td>5wt%以下</td> <td>3~5wt%程度</td> <td>3~5wt%程度</td> </tr> <tr> <td>Gd₂O₃外径</td> <td>約 1.25cm</td> <td>約 1.50cm</td> <td>約 1.50cm</td> <td>約 2.40cm</td> <td>約 2.45cm</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>Gd₂O₃内径</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>約 2.85cm</td> </tr> </tbody> </table>		8×8 燃料	新型 8×8 燃料	新型 8×8 ジルコニウムラグナ燃料	高燃焼度 8×8 燃料	9×9 燃料 (A型)	9×9 燃料 (B型)	ペレット直径	約 1.04cm	約 1.03cm	約 1.03cm	約 1.04cm	約 0.94cm	約 0.94cm	ペレット長さ	約 1.1 cm	約 1.0 cm	ペレット密度	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	ペレット材質	UO ₂ -Gd ₂ O ₃	被覆管外径	約 1.35cm	約 1.3cm	約 1.3cm	約 1.25cm	約 1.25cm	約 1.15cm	被覆管内径	約 0.84mm	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.7mm	約 0.7mm	被覆管材質	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	燃料集合体全长	約 4.47m	(つかみ部分を含む)							燃料棒有效長さ	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	標準燃料棒 約 3.71m	約 3.71m	燃料棒外径					標準燃料棒 部分長燃料棒 約 2.16m		ペレット-被覆管間隙	約 0.23mm	約 0.24mm	約 0.24mm	約 0.25mm	約 0.20mm	約 0.20mm	ブレナム体積比	約 0.1	約 0.1	約 0.1	約 0.1	標準燃料棒 約 0.1	約 0.1	燃料棒外径					標準燃料棒 部分長燃料棒 約 0.2		ウランの純度							初詰め燃料集合体平均	約 2.2wt%	—	—	—	約 3.7wt%	—	追詰め燃料集合体平均	約 1.7wt%	約 1.9wt%	約 2.0wt%	約 3.4wt%	約 3.7wt%	約 3.7wt%	燃 料							初詰め燃料集合体平均	約 21,000MW/t	—	—	—	約 45,000MW/t	約 45,000MW/t	取替燃料集合体平均	約 27,500MW/t	約 28,500MW/t	約 33,000MW/t	約 39,500MW/t	約 45,000MW/t	約 45,000MW/t	燃料集合体最高	40,000MW/t	40,000MW/t	40,000MW/t	55,000MW/t	55,000MW/t	55,000MW/t	最大線出力密度	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	ペレット-被覆管温度（設計線出力密度）	約 1,830°C (0.0)	約 1,850°C (0.0)	約 1,850°C (0.0)	約 1,950°C (0.0)	約 1,950°C (0.0)	約 1,950°C (0.0)	被覆管外温最高温度	約 310°C	ヘリウム封入圧	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 1.0MPa	約 1.0MPa	Gd ₂ O ₃ 濃度	5wt%以下	6wt%以下	6wt%以下	5wt%以下	3~5wt%程度	3~5wt%程度	Gd ₂ O ₃ 外径	約 1.25cm	約 1.50cm	約 1.50cm	約 2.40cm	約 2.45cm	—	Gd ₂ O ₃ 内径	—	—	—	—	—	約 2.85cm																					
	8×8 燃料	新型 8×8 燃料	新型 8×8 ジルコニウムラグナ燃料	高燃焼度 8×8 燃料	9×9 燃料 (A型)	9×9 燃料 (B型)																																																																																																																																																																																																									
ペレット直径	約 1.04cm	約 1.03cm	約 1.03cm	約 1.04cm	約 0.94cm	約 0.94cm																																																																																																																																																																																																									
ペレット長さ	約 1.1 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm																																																																																																																																																																																																									
ペレット密度	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%																																																																																																																																																																																																									
ペレット材質	UO ₂ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ -Gd ₂ O ₃																																																																																																																																																																																																									
被覆管外径	約 1.35cm	約 1.3cm	約 1.3cm	約 1.25cm	約 1.25cm	約 1.15cm																																																																																																																																																																																																									
被覆管内径	約 0.84mm	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.7mm	約 0.7mm																																																																																																																																																																																																									
被覆管材質	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2																																																																																																																																																																																																									
燃料集合体全长	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m																																																																																																																																																																																																									
(つかみ部分を含む)																																																																																																																																																																																																															
燃料棒有效長さ	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	標準燃料棒 約 3.71m	約 3.71m																																																																																																																																																																																																									
燃料棒外径					標準燃料棒 部分長燃料棒 約 2.16m																																																																																																																																																																																																										
ペレット-被覆管間隙	約 0.23mm	約 0.24mm	約 0.24mm	約 0.25mm	約 0.20mm	約 0.20mm																																																																																																																																																																																																									
ブレナム体積比	約 0.1	約 0.1	約 0.1	約 0.1	標準燃料棒 約 0.1	約 0.1																																																																																																																																																																																																									
燃料棒外径					標準燃料棒 部分長燃料棒 約 0.2																																																																																																																																																																																																										
ウランの純度																																																																																																																																																																																																															
初詰め燃料集合体平均	約 2.2wt%	—	—	—	約 3.7wt%	—																																																																																																																																																																																																									
追詰め燃料集合体平均	約 1.7wt%	約 1.9wt%	約 2.0wt%	約 3.4wt%	約 3.7wt%	約 3.7wt%																																																																																																																																																																																																									
燃 料																																																																																																																																																																																																															
初詰め燃料集合体平均	約 21,000MW/t	—	—	—	約 45,000MW/t	約 45,000MW/t																																																																																																																																																																																																									
取替燃料集合体平均	約 27,500MW/t	約 28,500MW/t	約 33,000MW/t	約 39,500MW/t	約 45,000MW/t	約 45,000MW/t																																																																																																																																																																																																									
燃料集合体最高	40,000MW/t	40,000MW/t	40,000MW/t	55,000MW/t	55,000MW/t	55,000MW/t																																																																																																																																																																																																									
最大線出力密度	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm	44.0kW/cm																																																																																																																																																																																																									
ペレット-被覆管温度（設計線出力密度）	約 1,830°C (0.0)	約 1,850°C (0.0)	約 1,850°C (0.0)	約 1,950°C (0.0)	約 1,950°C (0.0)	約 1,950°C (0.0)																																																																																																																																																																																																									
被覆管外温最高温度	約 310°C	約 310°C	約 310°C	約 310°C	約 310°C	約 310°C																																																																																																																																																																																																									
ヘリウム封入圧	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 1.0MPa	約 1.0MPa																																																																																																																																																																																																									
Gd ₂ O ₃ 濃度	5wt%以下	6wt%以下	6wt%以下	5wt%以下	3~5wt%程度	3~5wt%程度																																																																																																																																																																																																									
Gd ₂ O ₃ 外径	約 1.25cm	約 1.50cm	約 1.50cm	約 2.40cm	約 2.45cm	—																																																																																																																																																																																																									
Gd ₂ O ₃ 内径	—	—	—	—	—	約 2.85cm																																																																																																																																																																																																									

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																													
<p>(2) 燃料体</p> <p>(i) 燃料材の種類</p> <p>①二酸化ウラン焼結ペレット（一部ガドリニアを含む）</p> <p>②ウラン 235 濃縮度 約 2.2 wt%</p> <p>初装荷燃料集合体平均濃縮度 約 2.2 wt%</p> <p>取替燃料集合体平均濃縮度</p> <p>③8×8 燃料 約 2.7 wt%</p> <p>④新型 8×8 燃料 約 2.9 wt%</p> <p>⑤新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料 約 3.0 wt%</p> <p>高燃焼度 8×8 燃料 約 3.4 wt%</p> <p>9×9 燃料 約 3.7 wt%</p> <p>⑥ペレットの初期密度</p> <p>⑦8×8 燃料 理論密度の約 95 %</p> <p>⑧新型 8×8 燃料 理論密度の約 95 %</p> <p>⑨高燃焼度 8×8 燃料 理論密度の約 97 %</p> <p>⑩9×9 燃料 理論密度の約 97 %</p> <p>(ii) 燃料被覆材の種類</p> <p>⑪8×8 燃料 ジルカロイ-2</p> <p>⑫新型 8×8 燃料 ジルカロイ-2</p> <p>⑬新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料 ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)</p> <p>高燃焼度 8×8 燃料 ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)</p> <p>9×9 燃料 ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)</p>	<p>【原子炉本体】(要目表)</p> <p>(2) 燃料材の種類、燃料集合体平均濃縮度又は富化度（初装荷及び取替の別に記載すること）、燃料集合体最高燃焼度（初装荷及び取替の別に記載すること。）及び核燃料物質の最大装荷量</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">種類</th> <th rowspan="2">—</th> <th>変更前</th> <th>変更後</th> </tr> <tr> <th>二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニア混合二酸化ウラン焼結ペレット ジルカロイ-2（ジルコニウム内張）</th> <th>⑥</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">燃料集合体 平均濃縮度 又は 富化度^{※1}</td> <td rowspan="3">取替燃料 wt%</td> <td>取替燃料集合体 タイプ1 (高燃焼度 8×8 燃料)</td> <td>約 3.4</td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ2 (9×9 燃料 (A型))</td> <td>約 3.7</td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ3 (9×9 燃料 (B型))</td> <td>約 3.7</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">燃料集合体 最高燃焼度^{※2}</td> <td rowspan="3">取替燃料 MWd/t</td> <td>取替燃料集合体 タイプ1 (高燃焼度 8×8 燃料)</td> <td>50000</td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 タイプ2 (9×9 燃料 (A型))</td> <td>55000</td> </tr> <tr> <td>取替燃料集合体 (9×9 燃料 (B型))</td> <td>55000</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">核燃料物質の 最大装荷量^{※3}</td> <td rowspan="3">MTU^{※4}</td> <td>高燃焼度 8×8 燃料炉心</td> <td>約 131</td> </tr> <tr> <td>9×9 燃料 (A型) 炉心</td> <td>約 132</td> </tr> <tr> <td>9×9 燃料 (B型) 炉心</td> <td>約 131</td> </tr> </tbody> </table>	種類	—	変更前	変更後	二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニア混合二酸化ウラン焼結ペレット ジルカロイ-2（ジルコニウム内張）	⑥	燃料集合体 平均濃縮度 又は 富化度 ^{※1}	取替燃料 wt%	取替燃料集合体 タイプ1 (高燃焼度 8×8 燃料)	約 3.4	取替燃料集合体 タイプ2 (9×9 燃料 (A型))	約 3.7	取替燃料集合体 タイプ3 (9×9 燃料 (B型))	約 3.7	燃料集合体 最高燃焼度 ^{※2}	取替燃料 MWd/t	取替燃料集合体 タイプ1 (高燃焼度 8×8 燃料)	50000	取替燃料集合体 タイプ2 (9×9 燃料 (A型))	55000	取替燃料集合体 (9×9 燃料 (B型))	55000	核燃料物質の 最大装荷量 ^{※3}	MTU ^{※4}	高燃焼度 8×8 燃料炉心	約 131	9×9 燃料 (A型) 炉心	約 132	9×9 燃料 (B型) 炉心	約 131	<p>工事の計画の①は、設置変更許可申請書（本文）の⑥と同義であり整合している。</p> <p>設置変更許可申請書（本文）の⑦は、本工事計画の対象外である。</p> <p>設置変更許可申請書（本文）の⑧は、工事の計画において設置許可を受けた仕様となる構造及び設計としており整合している。</p> <p>設置変更許可申請書（本文）の⑨は、本工事計画の対象外である</p>	
種類	—			変更前	変更後																												
		二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニア混合二酸化ウラン焼結ペレット ジルカロイ-2（ジルコニウム内張）	⑥																														
燃料集合体 平均濃縮度 又は 富化度 ^{※1}	取替燃料 wt%	取替燃料集合体 タイプ1 (高燃焼度 8×8 燃料)	約 3.4																														
		取替燃料集合体 タイプ2 (9×9 燃料 (A型))	約 3.7																														
		取替燃料集合体 タイプ3 (9×9 燃料 (B型))	約 3.7																														
燃料集合体 最高燃焼度 ^{※2}	取替燃料 MWd/t	取替燃料集合体 タイプ1 (高燃焼度 8×8 燃料)	50000																														
		取替燃料集合体 タイプ2 (9×9 燃料 (A型))	55000																														
		取替燃料集合体 (9×9 燃料 (B型))	55000																														
核燃料物質の 最大装荷量 ^{※3}	MTU ^{※4}	高燃焼度 8×8 燃料炉心	約 131																														
		9×9 燃料 (A型) 炉心	約 132																														
		9×9 燃料 (B型) 炉心	約 131																														

第 3.2-1 表 燃料設計仕様概要

	8×8 燃料	新型 8×8 燃料	新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料	9×9 燃料 (A型)	9×9 燃料 (B型)
ペレット直径	約 1.06cm	約 1.03cm	約 1.03cm	約 1.04cm	約 0.94cm
ペレット長さ	約 1.1 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm
ペレット密度	理論密度の約 95 %	理論密度の約 95 %	理論密度の約 95 %	理論密度の約 97 %	理論密度の約 97 %
ペレット材	UO ₂ -Gd ₂ O ₃				
被覆管外径	約 1.25cm	約 1.23cm	約 1.23cm	約 1.12cm	約 1.10cm
被覆管厚さ	約 0.86mm	約 0.86mm	約 0.86mm	約 0.71mm	約 0.70mm
被覆管材料	ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)	ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)	ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)	ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)	ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張)
燃料集合体全长 (つかみ部分を含む)	約 4.47m				
燃料棒有効長さ	約 3.71m				
ペレット-被覆管間隙	約 0.23mm	約 0.24mm	約 0.20mm	約 0.2mm	約 0.20mm
ジルコニウム被覆比	約 0.1	約 0.1	約 0.1	標準被覆比 部分長燃料棒 約 0.14m	約 0.1
クラウス値	—	—	—	標準被覆比 部分長燃料棒 約 0.14m	—
初装荷燃料集合体平均濃縮度	約 2.2wt%	—	—	約 3.7wt%	約 3.7wt%
取替燃料集合体平均濃縮度	約 2.7wt%	—	—	—	—
燃 烧 度	—	—	—	—	—
初装荷燃料集合体平均濃縮度	約 21,000MWd/t	—	—	—	—
取替燃料集合体平均濃縮度	約 27,500MWd/t	約 32,000MWd/t	約 35,500MWd/t	約 45,000MWd/t	約 45,000MWd/t
燃料集合体最高濃縮度	40,000MWd/t	43,000MWd/t	55,000MWd/t	55,000MWd/t	55,000MWd/t
最大取出力密度	14.0kW/cm ²	44.0kW/cm ²	44.0kW/cm ²	44.0kW/cm ²	44.0kW/cm ²
ペレット最高温度 (設置線形熱密度)	約 1,830°C (UO ₂)	約 1,850°C (UO ₂)			
被覆管外表面最高温度	約 380°C	約 390°C	約 390°C	約 310°C	約 340°C
ヘリウム圧入圧	大気圧	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 1.0MPa	約 1.0MPa
Gd ₂ O ₃ 濃度	5wt%以下	6wt%以下	5.1wt%以下	3~5wt%程度	3~5wt%程度
ジルコニウム外壁	約 1.25cm	約 1.10cm	約 1.03cm	約 0.43cm	—

注記 *1：記載の適正化を行う。既工事計画書には「初期濃縮度」と記載。

*2：記載の適正化を行う。既工事計画書には「燃焼率（燃焼度）」と記載。

*3：記載の適正化を行う。既工事計画書には「装荷量」と記載。

*4：記載の適正化を行う。既工事計画書には「t」と記載。

【原子炉本体】(基本設計方針)

1. 炉心等

⑥燃料体 (燃料要素及びその他の部品を含む)
は、設置（変更）許可を受けた仕様となる構造及び設計とする。

【23 条 1】

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																																																																																																																																																		
<p>(iii) 燃料要素の構造<small>ハ(2)(iii)-①</small></p> <p>a. 構造 燃料棒は、円筒形被覆管に二酸化ウラン焼結ペレット（一部ガドリニアを含む）を挿入し、両端を密封した構造とし、8×8 燃料はヘリウムが充填され、新型 8×8 燃料、高燃焼度 8×8 燃料及び 9×9 燃料はヘリウムが加圧充填されている。</p> <p>b. 主要寸法 燃料棒外径 8×8 燃料 約 13 mm 新型 8×8 燃料 約 12 mm 高燃焼度 8×8 燃料 約 12 mm 9×9 燃料 約 11 mm 被覆管厚さ 8×8 燃料 約 0.9 mm 新型 8×8 燃料 約 0.9 mm 新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料 約 0.9 mm (うちジルコニウム内張約 0.1 mm) 高燃焼度 8×8 燃料 約 0.9 mm (うちジルコニウム内張約 0.1 mm) 9×9 燃料 約 0.7 mm (うちジルコニウム内張約 0.1 mm)</p> <p>ハ(2)(iii)-② 燃料棒有効長さ 8×8 燃料 約 3.7 m 新型 8×8 燃料 約 3.7 m 高燃焼度 8×8 燃料 約 3.7 m 9×9 燃料（A型） 約 3.7 m 標準燃料棒 約 3.7 m 部分長燃料棒 約 2.2 m 9×9 燃料（B型） 約 3.7 m</p> <p>（本文十号） 燃料ペレット、燃料被覆管径等の炉心及び燃料形状に関する条件は設計値を用いる。 ・記載箇所 ハ(2)(ii)a. (b) (b-1) (b-1-1) (b-1-1-1) ハ(2)(ii)a. (b) (b-1) (b-1-1) (b-1-1-2) ハ(2)(ii)a. (b) (b-2) (b-2-1)</p>	<p>第 3.2-1 表 燃料設計仕様概要</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>8×8 燃料</th> <th>新型 8×8 燃料</th> <th>新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料</th> <th>高燃焼度 8×8 燃料</th> <th>9×9 燃料（A型）</th> <th>9×9 燃料（B型）</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ペレット直径</td> <td>約 1.05cm</td> <td>約 1.03cm</td> <td>約 1.01cm</td> <td>約 1.04cm</td> <td>約 0.94cm</td> <td>約 0.94cm</td> </tr> <tr> <td>ペレット長さ</td> <td>約 1.1 cm</td> <td>約 1.0 cm</td> </tr> <tr> <td>ペレット密度</td> <td>理論密度の約 95%</td> <td>理論密度の約 95%</td> <td>理論密度の約 95%</td> <td>理論密度の約 97%</td> <td>理論密度の約 97%</td> <td>理論密度の約 97%</td> </tr> <tr> <td>ペレット材質</td> <td>UO₂, U₃O₈-Gd₂O₃</td> <td>UO₂, U₃O₈-Gd₂O₃</td> <td>UO₂, U₃O₈-Gd₂O₃</td> <td>UO₂, U₃O₈-Gd₂O₃</td> <td>UO₂, U₃O₈-Gd₂O₃</td> <td>UO₂, U₃O₈-Gd₂O₃</td> </tr> <tr> <td>被覆管外径</td> <td>約 1.35cm</td> <td>約 1.33cm</td> <td>約 1.23cm</td> <td>約 1.22cm</td> <td>約 1.12cm</td> <td>約 1.10cm</td> </tr> <tr> <td>被覆管内径</td> <td>約 0.88mm</td> <td>約 0.86mm</td> <td>約 0.88mm</td> <td>約 0.88mm</td> <td>約 0.71mm</td> <td>約 0.70mm</td> </tr> <tr> <td>被覆管材料</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2</td> <td>ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)</td> <td>ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)</td> <td>ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)</td> <td>ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体全長 (つかみ部分を含む)</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> <td>約 4.47m</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体内径</td> <td>約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> <td>約 3.71m</td> <td>部分長燃料棒 約 3.70m</td> <td>部分長燃料棒 约 3.70m</td> </tr> <tr> <td>ペレット-被覆管間隙</td> <td>約 0.23mm</td> <td>約 0.24mm</td> <td>約 0.24mm</td> <td>約 0.23mm</td> <td>約 0.23mm</td> <td>約 0.20mm</td> </tr> <tr> <td>ブリーム体積比</td> <td>約 0.1</td> <td>約 0.1</td> <td>約 0.1</td> <td>約 0.1</td> <td>標準燃料棒 約 0.1</td> <td>約 0.1</td> </tr> <tr> <td>クラウス率</td> <td>初詰荷燃料集合体平均 取替荷燃料集合体平均</td> <td>約 2.2wt%</td> <td>約 2.7wt%</td> <td>—</td> <td>約 3.4wt%</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>燃焼度</td> <td>初詰荷燃料集合体平均 取替荷燃料集合体平均</td> <td>約 21,000MW/t 約 27,500MW/t</td> <td>約 28,500MW/t 約 40,000MW/t</td> <td>約 33,000MW/t 約 40,000MW/t</td> <td>約 38,500MW/t 約 50,000MW/t</td> <td>約 45,000MW/t 約 55,000MW/t</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体最高密度</td> <td>44.0t/m³</td> <td>44.0t/m³</td> <td>44.0t/m³</td> <td>44.0t/m³</td> <td>44.0t/m³</td> <td>44.0t/m³</td> </tr> <tr> <td>最大密度力密度</td> <td>44.0t/m³/g</td> <td>44.0t/m³/g</td> <td>44.0t/m³/g</td> <td>44.0t/m³/g</td> <td>44.0t/m³/g</td> <td>44.0t/m³/g</td> </tr> <tr> <td>ペレット-最適温度 (設計出力密度)</td> <td>約 1,830°C (0%)</td> <td>約 1,850°C (10%)</td> <td>約 1,850°C (10%)</td> <td>約 1,830°C (10%)</td> <td>約 1,830°C (10%) (5.0wt%Gd₂O₃入り)</td> <td>約 1,830°C (10%) (5.0wt%Gd₂O₃入り)</td> </tr> <tr> <td>被覆管外表面最高温度</td> <td>約 390°C</td> <td>約 390°C</td> <td>約 390°C</td> <td>約 390°C</td> <td>約 390°C</td> <td>約 390°C</td> </tr> <tr> <td>ヘリウム注入量 大気量</td> <td>約 0.397t</td> <td>約 0.397t</td> <td>約 0.397t</td> <td>約 0.397t</td> <td>約 1.00t</td> <td>約 1.00t</td> </tr> <tr> <td>Gd₂O₃含有量</td> <td>5wt%以下</td> <td>6wt%以下</td> <td>6wt%以下</td> <td>5wt%以下</td> <td>5~9wt%程度</td> <td>5~9wt%程度</td> </tr> <tr> <td>炉心外径</td> <td>約 1.25m</td> <td>約 1.10m</td> <td>約 1.10m</td> <td>約 1.40m</td> <td>約 1.40m</td> <td>約 1.40m</td> </tr> <tr> <td>炉心外壁厚さ</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>約 0.85cm</td> <td>約 0.85cm</td> </tr> <tr> <td>炉心等価直徑</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> </tr> </tbody> </table>		8×8 燃料	新型 8×8 燃料	新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料	高燃焼度 8×8 燃料	9×9 燃料（A型）	9×9 燃料（B型）	ペレット直径	約 1.05cm	約 1.03cm	約 1.01cm	約 1.04cm	約 0.94cm	約 0.94cm	ペレット長さ	約 1.1 cm	約 1.0 cm	ペレット密度	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	ペレット材質	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	被覆管外径	約 1.35cm	約 1.33cm	約 1.23cm	約 1.22cm	約 1.12cm	約 1.10cm	被覆管内径	約 0.88mm	約 0.86mm	約 0.88mm	約 0.88mm	約 0.71mm	約 0.70mm	被覆管材料	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	燃料集合体全長 (つかみ部分を含む)	約 4.47m	燃料集合体内径	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	部分長燃料棒 約 3.70m	部分長燃料棒 约 3.70m	ペレット-被覆管間隙	約 0.23mm	約 0.24mm	約 0.24mm	約 0.23mm	約 0.23mm	約 0.20mm	ブリーム体積比	約 0.1	約 0.1	約 0.1	約 0.1	標準燃料棒 約 0.1	約 0.1	クラウス率	初詰荷燃料集合体平均 取替荷燃料集合体平均	約 2.2wt%	約 2.7wt%	—	約 3.4wt%	—	燃焼度	初詰荷燃料集合体平均 取替荷燃料集合体平均	約 21,000MW/t 約 27,500MW/t	約 28,500MW/t 約 40,000MW/t	約 33,000MW/t 約 40,000MW/t	約 38,500MW/t 約 50,000MW/t	約 45,000MW/t 約 55,000MW/t	燃料集合体最高密度	44.0t/m ³	最大密度力密度	44.0t/m ³ /g	ペレット-最適温度 (設計出力密度)	約 1,830°C (0%)	約 1,850°C (10%)	約 1,850°C (10%)	約 1,830°C (10%)	約 1,830°C (10%) (5.0wt%Gd ₂ O ₃ 入り)	約 1,830°C (10%) (5.0wt%Gd ₂ O ₃ 入り)	被覆管外表面最高温度	約 390°C	ヘリウム注入量 大気量	約 0.397t	約 0.397t	約 0.397t	約 0.397t	約 1.00t	約 1.00t	Gd ₂ O ₃ 含有量	5wt%以下	6wt%以下	6wt%以下	5wt%以下	5~9wt%程度	5~9wt%程度	炉心外径	約 1.25m	約 1.10m	約 1.10m	約 1.40m	約 1.40m	約 1.40m	炉心外壁厚さ	—	—	—	—	約 0.85cm	約 0.85cm	炉心等価直徑	—	—	—	—	—	—	<p>1. 炉心等</p> <p>ハ(2)(iii)-① 燃料体（燃料要素及びその他の部品を含む）は、設置（変更）許可を受けた仕様となる構造及び設計とする。</p>			<p>【23 条 1】</p> <p>設置変更許可申請書（本文）のハ(2)(iii)-①は、工事の計画において設置許可を受けた仕様となる構造及び設計としており整合している。</p>																								
	8×8 燃料	新型 8×8 燃料	新型 8×8 ジルコニウムライナ燃料	高燃焼度 8×8 燃料	9×9 燃料（A型）	9×9 燃料（B型）																																																																																																																																																																
ペレット直径	約 1.05cm	約 1.03cm	約 1.01cm	約 1.04cm	約 0.94cm	約 0.94cm																																																																																																																																																																
ペレット長さ	約 1.1 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm																																																																																																																																																																
ペレット密度	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%																																																																																																																																																																
ペレット材質	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃	UO ₂ , U ₃ O ₈ -Gd ₂ O ₃																																																																																																																																																																
被覆管外径	約 1.35cm	約 1.33cm	約 1.23cm	約 1.22cm	約 1.12cm	約 1.10cm																																																																																																																																																																
被覆管内径	約 0.88mm	約 0.86mm	約 0.88mm	約 0.88mm	約 0.71mm	約 0.70mm																																																																																																																																																																
被覆管材料	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)	ジルカロイ-2 (ジルカロイ内張)																																																																																																																																																																
燃料集合体全長 (つかみ部分を含む)	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m	約 4.47m																																																																																																																																																																
燃料集合体内径	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	部分長燃料棒 約 3.70m	部分長燃料棒 约 3.70m																																																																																																																																																																
ペレット-被覆管間隙	約 0.23mm	約 0.24mm	約 0.24mm	約 0.23mm	約 0.23mm	約 0.20mm																																																																																																																																																																
ブリーム体積比	約 0.1	約 0.1	約 0.1	約 0.1	標準燃料棒 約 0.1	約 0.1																																																																																																																																																																
クラウス率	初詰荷燃料集合体平均 取替荷燃料集合体平均	約 2.2wt%	約 2.7wt%	—	約 3.4wt%	—																																																																																																																																																																
燃焼度	初詰荷燃料集合体平均 取替荷燃料集合体平均	約 21,000MW/t 約 27,500MW/t	約 28,500MW/t 約 40,000MW/t	約 33,000MW/t 約 40,000MW/t	約 38,500MW/t 約 50,000MW/t	約 45,000MW/t 約 55,000MW/t																																																																																																																																																																
燃料集合体最高密度	44.0t/m ³	44.0t/m ³	44.0t/m ³	44.0t/m ³	44.0t/m ³	44.0t/m ³																																																																																																																																																																
最大密度力密度	44.0t/m ³ /g	44.0t/m ³ /g	44.0t/m ³ /g	44.0t/m ³ /g	44.0t/m ³ /g	44.0t/m ³ /g																																																																																																																																																																
ペレット-最適温度 (設計出力密度)	約 1,830°C (0%)	約 1,850°C (10%)	約 1,850°C (10%)	約 1,830°C (10%)	約 1,830°C (10%) (5.0wt%Gd ₂ O ₃ 入り)	約 1,830°C (10%) (5.0wt%Gd ₂ O ₃ 入り)																																																																																																																																																																
被覆管外表面最高温度	約 390°C	約 390°C	約 390°C	約 390°C	約 390°C	約 390°C																																																																																																																																																																
ヘリウム注入量 大気量	約 0.397t	約 0.397t	約 0.397t	約 0.397t	約 1.00t	約 1.00t																																																																																																																																																																
Gd ₂ O ₃ 含有量	5wt%以下	6wt%以下	6wt%以下	5wt%以下	5~9wt%程度	5~9wt%程度																																																																																																																																																																
炉心外径	約 1.25m	約 1.10m	約 1.10m	約 1.40m	約 1.40m	約 1.40m																																																																																																																																																																
炉心外壁厚さ	—	—	—	—	約 0.85cm	約 0.85cm																																																																																																																																																																
炉心等価直徑	—	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																

炉心形状	変更前		変更後
	円柱形（8×8型及び9×9型燃料集合体形状、 チャンネルボックス (断面内寸法 mm × mm) 板厚 mm, ジルカロイ-4製）*付き)	C格子	
格子形状	—	C格子	変更なし
燃料集合体数	—	764	ハ(2)(iii)-②
炉心直角高さ	mm	mm	mm
炉心等価直徑	mm	mm	mm

工事の計画のハ(2)(iii)-②は、設置変更許可申請書（本文）のハ(2)(iii)-②を詳細に記載しており整合している。

・設置変更許可申請書（本文十号）で使用している炉心及び燃料形状に関する条件は設計値を用いていることから、工事の計画の燃料体の設計と整合している。

注記 *1: 公称値を示す。

*2: 既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、設計図書による。

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																					
<p>(iv) 燃料集合体の構造</p> <p>a. 構造</p> <p>〔(2)(iv)-①〕8×8 燃料は 63 本の燃料棒と 1 本のウォーターロッドを、新型 8×8 燃料は 62 本の燃料棒と 2 本のウォーターロッドを、〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料は 60 本の燃料棒と 1 本のウォーターロッドをそれぞれ 8 行 8 列の正方形に配列し、また、9×9 燃料(A型)は 74 本の燃料棒(標準燃料棒 66 本及び部分長燃料棒 8 本)と 2 本のウォーターロッドを、9×9 燃料(B型)は 72 本の燃料棒と 1 本のウォーターチャンネルをそれぞれ 9 行 9 列の正方形に配列し、上端及び下端にタイ・プレートを取り付ける。</p> <p>燃料集合体の外側にはチャンネル・ボックスを取り付け、冷却材流路を構成する。各燃料棒の間隔は、ウォーターロッド又はウォーターチャンネルで上下方向の位置を定めたスペーサにより一定に保たれる構造とする。</p> <p>燃料集合体は、原子炉の使用期間中に生じ得る種々の因子を考慮しても、その健全性を失うことがない設計とする。</p> <p>また、燃料集合体は、輸送及び取扱い中に過度の変形を生じない設計とする。</p> <p>b. 主要仕様</p> <p>燃料集合体における燃料棒配列 〔(2)(iv)-②〕</p> <table border="0"> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕8×8 燃料</td> <td>8×8</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料</td> <td>8×8</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料</td> <td>8×8</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕9×9 燃料</td> <td>9×9</td> </tr> </table> <p>燃料棒ピッチ 〔(2)(iv)-②〕</p> <table border="0"> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕8×8 燃料</td> <td>約 16 mm</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料</td> <td>約 16 mm</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料</td> <td>約 16 mm</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕9×9 燃料</td> <td>約 14 mm</td> </tr> </table> <p>燃料集合体当たりの燃料棒本数 〔(2)(iv)-②〕</p> <table border="0"> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕8×8 燃料</td> <td>63</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料</td> <td>62</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料</td> <td>60</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕9×9 燃料(A型)</td> <td>66</td> </tr> <tr> <td>標準燃料棒</td> <td>66</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕部分長燃料棒</td> <td>8</td> </tr> <tr> <td>9×9 燃料(B型)</td> <td>72</td> </tr> </table> <p>燃料集合体当たりのウォーターロッド本数 〔(2)(iv)-②〕</p> <table border="0"> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕8×8 燃料</td> <td>1</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料</td> <td>2</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料</td> <td>1</td> </tr> <tr> <td>〔(2)(iv)-②〕9×9 燃料(A型)</td> <td>2</td> </tr> </table>	〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	8×8	〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	8×8	〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	8×8	〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料	9×9	〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	約 16 mm	〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	約 16 mm	〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	約 16 mm	〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料	約 14 mm	〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	63	〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	62	〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	60	〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料(A型)	66	標準燃料棒	66	〔(2)(iv)-②〕部分長燃料棒	8	9×9 燃料(B型)	72	〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	1	〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	2	〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	1	〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料(A型)	2	<p>【原子炉本体】（基本設計方針）</p> <p>1. 炉心等</p> <p>〔(2)(iv)-②〕燃料体（燃料要素及びその他の部品を含む）は、設置（変更）許可を受けた仕様となる構造及び設計とする。</p> <p>＜中略＞</p> <p>燃料体は、通常運転時における発電用原子炉内の最高使用圧力、自重、附加荷重、核分裂生成物の蓄積による燃料被覆材の内圧上昇、熱応力等の荷重に耐える設計とする。また、輸送中又は取扱中において、著しい変形を生じない設計とする。</p> <p>2.1 原子炉圧力容器本体</p> <p>チャンネル・ボックスは、制御棒をガイドし、燃料集合体を保護する設計とする。</p>	<p>設置変更許可申請書（本文）の〔(2)(iv)-①〕は、本工事計画の対象外である。</p> <p>設置変更許可申請書（本文）の〔(2)(iv)-②〕は、工事の計画において設置許可を受けた仕様となる構造及び設計としており整合している。</p>	<p>【23条1】</p> <p>【23条4】</p> <p>【23条12】</p>
〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	8×8																																								
〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	8×8																																								
〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	8×8																																								
〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料	9×9																																								
〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	約 16 mm																																								
〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	約 16 mm																																								
〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	約 16 mm																																								
〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料	約 14 mm																																								
〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	63																																								
〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	62																																								
〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	60																																								
〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料(A型)	66																																								
標準燃料棒	66																																								
〔(2)(iv)-②〕部分長燃料棒	8																																								
9×9 燃料(B型)	72																																								
〔(2)(iv)-①〕 8×8 燃料	1																																								
〔(2)(iv)-①〕新型 8×8 燃料	2																																								
〔(2)(iv)-②〕高燃焼度 8×8 燃料	1																																								
〔(2)(iv)-②〕 9×9 燃料(A型)	2																																								

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考								
<p>燃料集合体当たりのウォータ・チャンネル本数<small>(2) (iv))-②</small></p> <p><small>(2) (iv)-② 9×9 燃料 (B型) 1</small></p> <p>(v) 最高燃焼度 燃料集合体最高燃焼度</p> <table border="1"> <tr> <td>燃料 (v)-① 8×8 燃料</td> <td>35,000 MWd/t</td> </tr> <tr> <td>燃料 (v)-① 新型 8×8 燃料</td> <td>40,000 MWd/t</td> </tr> <tr> <td>高燃焼度 8×8 燃料</td> <td>50,000 MWd/t</td> </tr> <tr> <td>9×9 燃料</td> <td>55,000 MWd/t</td> </tr> </table> <p>第 3.2-1 表 燃料設計仕様概要</p>	燃料 (v)-① 8×8 燃料	35,000 MWd/t	燃料 (v)-① 新型 8×8 燃料	40,000 MWd/t	高燃焼度 8×8 燃料	50,000 MWd/t	9×9 燃料	55,000 MWd/t			<p>設置変更許可申請書（本文）の<small>(2) (v)-①</small>は、本工事計画の対象外である。</p> <p>【原子炉本体】（要目表）</p> <p>(2) 燃料材の種類、燃料集合体平均濃縮度又は富化度（初装荷及び取替の別に記載すること。）、燃料集合体最高燃焼度（初装荷及び取替の別に記載すること。）及び核燃料物質の最大装荷量</p>	
燃料 (v)-① 8×8 燃料	35,000 MWd/t											
燃料 (v)-① 新型 8×8 燃料	40,000 MWd/t											
高燃焼度 8×8 燃料	50,000 MWd/t											
9×9 燃料	55,000 MWd/t											

	8×8 燃料	新型 8×8 燃料	新型 8×8 ジルコニウムライク燃料	高 燃 燥 度 8×8 燃料	9×9 燃料 (A型)	9×9 燃料 (B型)
ペレット直径	約 1.06cm	約 1.03cm	約 1.03cm	約 1.04cm	約 0.96cm	約 0.94cm
ペレット長径	約 1.1 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm	約 1.0 cm
ペレット密度	理論密度の約 95%	理論密度の約 95%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%	理論密度の約 97%
ペレット材	10, 30, 60, 90, 10, 30, 60, 90,	10, 30, 60, 90, 10, 30, 60, 90,				
被覆管外径	約 1.25cm	約 1.23cm	約 1.23cm	約 1.23cm	約 1.12cm	約 1.10cm
被覆管厚さ	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.8mm	約 0.7mm	約 0.7mm
被覆管材質	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2	ジルカロイ-2 ([†] ジルコニウム鋼)	ジルカロイ-2 ([†] ジルコニウム鋼)	ジルカロイ-2 ([†] ジルコニウム内張)	ジルカロイ-2 ([†] ジルコニウム内張)
燃料集合体全长	約 4.47m	約 4.47m				
(つかみ部分を含む)						
燃焼棒有効長さ	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	約 3.71m	標準燃料棒 部分長燃料棒 3.16m	約 3.71m
ペレット・被覆管間隙	約 0.33mm	約 0.24mm	約 0.24mm	約 0.20mm	約 0.20mm	約 0.20mm
プレナム燃焼比	約 0.1	約 0.1	約 0.1	約 0.1	標準燃料棒 部分長燃料棒 0.1	約 0.1
ウラン濃縮度						
初装荷燃料集合体平均濃縮度	約 2.3wt%	—	—	—	—	—
最終燃料集合体平均濃縮度	約 2.7wt%	約 2.9wt%	約 3.0wt%	約 3.4wt%	約 3.7wt%	約 3.7wt%
燃 烧 度						
初装荷燃料集合体平均燃焼度	約 21,000MWd/t	—	—	—	—	—
取替燃料集合体平均燃焼度	約 27,500MWd/t	約 28,500MWd/t	約 32,000MWd/t	約 35,000MWd/t	約 45,000MWd/t	約 55,000MWd/t
燃焼度合算最高	40,000MWd/t	40,000MWd/t	40,000MWd/t	40,000MWd/t	50,000MWd/t	50,000MWd/t
燃焼度出力意図	44.5wt%	44.6wt%	44.6wt%	44.6wt%	44.6wt%	44.6wt%
ペレット最高温度 (設計熱出力密度)	約 1,850°C (100)	約 1,850°C (100)	約 1,850°C (100)	約 1,590°C (100)	約 1,550°C (100)	約 1,550°C (100)
被覆管外面最高温度	約 380°C	約 390°C	約 390°C	約 310°C	約 310°C	約 340°C
ヘリウム圧入圧	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 0.3MPa	約 1.0MPa	約 1.0MPa	約 1.0MPa
Gd ₂ O ₃ 濃度	5wt%以下	6wt%以下	6wt%以下	5.6wt%以下	3~5wt%程度	3~5wt%程度
ガドリニウム外層	約 1.25cm	約 1.50cm	約 1.50cm	約 2.40cm	約 2.40cm	—
ガドリニウム外層	—	—	—	—	—	約 3.35cm

種 類	—	変 更 前		変 更 後
		燃 料 集 合 体	wt%	
燃 料 集 合 体	—	二酸化ウラン焼結ペレット及びガドリニア混合二酸化ウラン 燃結ペレット ジルカロイ-2 (ジルコニウム内張) 管被覆	—	約 3.4
平 均 濃 縮 度 又 は 富化度 [†]	—	取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)	—	約 3.7
	—	取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))	—	約 3.7
	—	取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))	—	約 3.7
				変更なし
燃 料 集 合 体	—	取替燃料集合体 タイプ 1 (高燃焼度 8×8 燃料)	50000	
取 替 燃 料	—	取替燃料集合体 タイプ 2 (9×9 燃料 (A型))	55000	
最 高 燃 烧 度 [‡]	—	取替燃料集合体 タイプ 3 (9×9 燃料 (B型))	55000	
核 燃 料 物 質 の 最 大 装 荷 量 [§]	MTU [¶]	高燃焼度 8×8 燃料炉心	約 131	
		9×9 燃料 (A型) 炉心	約 132	
		9×9 燃料 (B型) 炉心	約 131	

注記 *1：記載の適正化を行う。既工事計画書には「初期濃縮度」と記載。

*2：記載の適正化を行う。既工事計画書には「燃焼率（燃焼度）」と記載。

*3：記載の適正化を行う。既工事計画書には「装荷量」と記載。

*4：記載の適正化を行う。既工事計画書には「t」と記載。

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考				
(3) ハ(3)-① 減速材及び反射材の種類 軽水	<p>3.1 概要</p> <p>＜中略＞</p> <p>本原子炉は、冷却材及び減速材に軽水を使用した強制循環直接サイクルで、内部気水分離方式及び内蔵ジェット・ポンプ方式を採用した沸騰水型原子炉である。</p> <p>＜中略＞</p>		設置変更許可申請書（本文）の ハ(3)-① は、本工事計画の対象外である。					
(4) 原子炉容器 ハ(4)-① 原子炉容器は、炉心及びジェット・ポンプを収容する耐圧容器であり、上蓋はフランジ部でボルト締めする。	<p>3.5 原子炉圧力容器</p> <p>3.5.1 概要</p> <p>＜中略＞</p> <p>圧力容器は微細な結晶粒子の鋼板で製作するので、母材の放射線照射による影響は小さくなり、中性子照射による韌性低下が少なくなるように設計を行っている。なお、原子炉圧力容器の中性子照射に対する健全性は、監視試験により適切に管理していく。</p> <p>圧力容器の蓋は取りはずしが容易なようにフランジ接続とし、二重 O リングで圧力容器本体と蓋の接続部からの漏えいを防止している。</p> <p>圧力容器の下端はスカートで支持され、容器の頂部は、横方向の支持のために構造物に取付けられた横振動防止機構で支持し、軸方向および半径方向への容器の膨脹はできるようになっている。</p>	<p>【原子炉本体】（基本設計方針）</p> <p>2.1 原子炉圧力容器本体</p> <p>ハ(4)-①原子炉圧力容器は、円筒形の胴部に半球形の下鏡を付した鋼製容器に、半球形の鋼製上部ふたをボルト締める構造であり、再循環水出口ノズル、再循環水入口ノズル、主蒸気ノズル、給水ノズル等を取り付ける設計とする。</p> <p>＜中略＞</p> <p>原子炉圧力容器は最低使用温度を 21 °C に設定し、関連温度（初期）を -12 °C 以下に設定することで脆性破壊が生じない設計とする。</p> <p>中性子照射脆化の影響を受ける原子炉圧力容器にあっては、日本電気協会「原子力発電所用機器に対する破壊韌性の確認試験方法」（J E A C 4 2 0 6）に基づき、適切な破壊韌性を有する設計とする。</p>	<p>工事の計画のハ(4)-①は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)-①を具体的に記載しており整合している。</p> <p>【23条10】</p>					
ハ(4)-② なお、中性子照射による NDT 温度変化を監視するため炉内に試験片を挿入する。	<p>3.5.2 圧力容器の設計</p> <p>＜中略＞</p> <p>原子炉圧力容器の仕様は次のとおりである。</p> <p>最高使用圧力 : 87.9 kg/cm²g</p> <p>最高使用温度 : 302 °C</p> <p>運転圧力 : 約 71.7 kg/cm²abs</p> <p>運転温度 : 約 286 °C</p> <p>推定照射量(>1MeV 中性子) : 約 3.62×10^{17} nvt (40 定格負荷相当年時点)</p> <p>材料 母材 : 原子力発電用マンガンモリブデンニッケル鋼板 2 種相当品及び原子力発電用鍛鋼品 2 種相当品</p> <p>内張 ステンレス鋼</p> <p>d 主要ノズル取付位置</p> <p>再循環水出口ノズル ハ(4)-(i)-⑤ 胴下部</p> <p>再循環水入口ノズル ハ(4)-(i)-⑤ 胴下部</p>	<p>2.2 監視試験片</p> <p>1 メガ電子ボルト以上の中性子の照射を受ける原子炉圧力容器は、当該容器が想定される運転状態において脆性破壊を引き起こさないようにするために、施設時に適用された告示「発電用原子力設備に関する構造等の技術基準（昭和 45 年通商産業省告示第 501 号）」を満足し、機械的強度及び破壊韌性の変化を確認できる個数のハ(4)-②監視試験片を原子炉圧力容器内部に挿入することにより、照射の影響を確認できる設計とする。</p> <p>監視試験片は、適用可能な日本電気協会「原子炉構造材の監視試験方法」（J E A C 4 2 0 1）により、取り出し及び監視試験を実施する。</p> <p>【原子炉冷却系統施設（蒸気タービンを除く。）】（基本設計方針）「共通項目」</p> <p>5. 設備に対する要求</p> <p>5.2 材料及び構造等</p> <p>＜中略＞</p> <p>(2) 破壊じん性</p> <p>a. クラス 1 容器は、当該容器が使用される圧力、温度、放射線、荷重その他の使用条件に対して適切な破壊じん性を有する材料を使用する。また、破壊じん性は、寸法、材質又は破壊じん性試験により確認する。</p> <p>原子炉圧力容器については、原子炉圧力容器の脆性破壊</p>	<p>工事の計画のハ(4)-(i)-①は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)-(i)-①を詳細に記載しており整合している。</p> <p>【17条8】</p> <p>工事の計画のハ(4)-②は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)-②と、文章表現は異なるが、内容に相違はないため整合している。</p> <p>【14条20】</p>					
(i) 構造				【22条1】				
a ハ(4)-(i)-① 形 状 たて形円筒形				【22条2】				
b 主要寸法	<table border="1"> <tr> <td>ハ(4)-(i)-②内 径</td> <td>約 6.4 m</td> </tr> <tr> <td>ハ(4)-(i)-③外 高</td> <td>約 23 m</td> </tr> </table>	ハ(4)-(i)-②内 径	約 6.4 m	ハ(4)-(i)-③外 高	約 23 m			工事の計画の ハ(4)-(i)-② は、設置変更許可申請書（本文）の ハ(4)-(i)-② を詳細に記載しており整合している。
ハ(4)-(i)-②内 径	約 6.4 m							
ハ(4)-(i)-③外 高	約 23 m							
c ハ(4)-(i)-④ 材 料	<p>母材 低合金鋼（原子力発電用マンガンモリブデンニッケル鋼板 2 種相当品及び原子力発電用鍛鋼品 2 種相当品）</p> <p>内張 ステンレス鋼</p>			工事の計画の ハ(4)-(i)-④ は、原子炉圧力容器内高を記載し、設置変更許可申請書（本文）の ハ(4)-(i)-④ は、原子炉圧力容器外高を記載				
d 主要ノズル取付位置	<p>再循環水出口ノズル ハ(4)-(i)-⑤ 胴下部</p> <p>再循環水入口ノズル ハ(4)-(i)-⑤ 胴下部</p>			【17条7】				
				【14条21】				

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
<p>ハ(4)(i)-⑤主蒸気出口ノズル 胴上部 ハ(4)(i)-⑥給水入口ノズル 胴中央部 e ハ(4)(i)-⑥支持方法 下 部 田筒スカート支持 上 部 横振防止機構でドライウェル外周の壁に支持</p> <p>（本文十号） 原子炉圧力容器の形状に関する条件は設計値を用いる。 ・記載箇所 ハ(2)(ii)a.(b)(b-1)(b-1-1)(b-1-1-1) ハ(2)(ii)a.(b)(b-1)(b-1-1)(b-1-1-2) ハ(2)(ii)a.(b)(b-2)(b-2-1) ハ(2)(ii)a.(b)(b-4)(b-4-1)</p>	<p>胴内径：約 6.4 m 全重量(蓋を含む)：約 750 t 容器支持スカート形状：円筒</p> <p>・設置変更許可申請書（本文十号）で使用している原子炉圧力容器の形状に関する条件は設計値を用いていることから、工事の計画の原子炉圧力容器の設計と整合している。</p>	<p>壊を防止するため、中性子照射脆化の影響を考慮した最低試験温度を確認し、適切な破壊靭性を維持できるよう、原子炉冷却材温度及び圧力の制限範囲を設定することを保安規定に定めて管理する。</p> <p>【原子炉本体】（基本設計方針） 2.1 原子炉圧力容器本体 ＜中略＞ 原子炉圧力容器は、円筒形の胴部に半球形の下鏡を付した鋼製容器に、半球形の鋼製上部ふたをボルト締めする構造であり、再循環水出口ノズル、再循環水入口ノズル、ハ(4)(i)-⑤主蒸気ノズル、給水ノズル等を取り付けた設計とする。 ＜中略＞ ハ(4)(i)-⑥原子炉圧力容器の支持方法は、原子炉圧力容器スカートで下端を固定し、原子炉圧力容器スタビライザによって水平方向に支持する設計とする。</p> <p>【原子炉本体】（要目表） 4 原子炉圧力容器に係る次の事項 (1) 原子炉圧力容器本体の名称、種類、最高使用圧力、最高使用温度、主要寸法、材料及び個数並びに監視試験片の種類、初装荷側数及び取付箇所</p>	<p>しており、同一設備の寸法を記載している。</p> <p>工事の計画のハ(4)(i)-④は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)-④を詳細に記載しており整合している。</p> <p>工事の計画のハ(4)(i)-⑤は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)-⑤、文章表現は異なるが、内容に相違はないため整合している。</p> <p>工事の計画の「主蒸気ノズル」は、設置変更許可申請書（本文）の「主蒸気出口ノズル」と同一設備であり整合している。</p> <p>工事の計画の「給水ノズル」は、設置変更許可申請書（本文）の「給水入口ノズル」と同一設備であり整合している。</p> <p>工事の計画のハ(4)(i)-⑥は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)(i)-⑥と、文章表現は異なるが、内容に相違はないため整合している。</p> <p>工事の計画のハ(4)(ii)-①は、設置変更許可申請書（本文）のハ(4)(ii)-①を詳細に記載しており整合している。 $88 \text{ kg/cm}^2 \times 0.0980665 = 8.629 \text{ MPa}$</p>	<p>【23条10】</p> <p>【23条11】</p>
<p>（ii）ハ(4)(ii)-①最高使用圧力及び最高使用温度 約 88 kg/cm², 約 300 °C</p>		<p>ハ(4)(i)-① ハ(4)(i)-② ハ(4)(i)-③ ハ(4)(i)-④ ハ(4)(i)-⑤ ハ(4)(i)-⑥</p>		

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																																										
		<p style="text-align: center;">(続き)</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th rowspan="2">要 寸 法</th> <th rowspan="2">主 管 台 ・ セ ン ド</th> <th colspan="2"></th> <th>変更前</th> <th>変更後</th> </tr> <tr> <th>炉心スプレイ ノズル (N5) *18</th> <th>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11</th> <th>mm mm mm mm</th> <th>mm mm mm mm</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td></td><td>上鏡スプレイ ノズル (N6) *20</td><td>管 台 内 径*10 管 台 厚 さ*11</td><td>mm mm</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>ペントノズル (N7) *21</td><td>管 台 内 径*10 管 台 厚 さ*11</td><td>mm mm</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>ジェットポンプ 計測管貫通部 ノズル (N8) *22</td><td>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11</td><td>mm mm mm mm</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td></td><td>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11</td><td>mm mm mm mm</td><td>変更 なし</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>制御棒駆動水 戻りノズル (N9) *23</td><td>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11 閉止キャップ内径 閉止キャップ厚さ</td><td>mm mm mm mm mm mm</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>差圧検出・ ほう酸水注入管 ノズル (N10) *26</td><td>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11</td><td>mm mm mm mm</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>計装ノズル (N11, N16) *27</td><td>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11</td><td>mm mm mm mm</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>計装ノズル (N12) *29</td><td>管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11</td><td>mm mm mm mm</td><td></td></tr> </tbody> </table>	要 寸 法	主 管 台 ・ セ ン ド			変更前	変更後	炉心スプレイ ノズル (N5) *18	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm	mm mm mm mm			上鏡スプレイ ノズル (N6) *20	管 台 内 径*10 管 台 厚 さ*11	mm mm				ペントノズル (N7) *21	管 台 内 径*10 管 台 厚 さ*11	mm mm				ジェットポンプ 計測管貫通部 ノズル (N8) *22	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm					管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm	変更 なし			制御棒駆動水 戻りノズル (N9) *23	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11 閉止キャップ内径 閉止キャップ厚さ	mm mm mm mm mm mm				差圧検出・ ほう酸水注入管 ノズル (N10) *26	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm				計装ノズル (N11, N16) *27	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm				計装ノズル (N12) *29	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm			
要 寸 法	主 管 台 ・ セ ン ド				変更前	変更後																																																								
		炉心スプレイ ノズル (N5) *18	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm	mm mm mm mm																																																									
		上鏡スプレイ ノズル (N6) *20	管 台 内 径*10 管 台 厚 さ*11	mm mm																																																										
		ペントノズル (N7) *21	管 台 内 径*10 管 台 厚 さ*11	mm mm																																																										
		ジェットポンプ 計測管貫通部 ノズル (N8) *22	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm																																																										
			管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm	変更 なし																																																									
		制御棒駆動水 戻りノズル (N9) *23	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11 閉止キャップ内径 閉止キャップ厚さ	mm mm mm mm mm mm																																																										
		差圧検出・ ほう酸水注入管 ノズル (N10) *26	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm																																																										
		計装ノズル (N11, N16) *27	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm																																																										
		計装ノズル (N12) *29	管 台 内 径 管 台 厚 さ セーフエンド内径*10 セーフエンド厚さ*11	mm mm mm mm																																																										

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																																																						
		<p>(続き)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">主 要 寸 法</th> <th rowspan="2">ドレ ン ノズル (N15) *31</th> <th>管 台 内 径 mm</th> <th>管 台 厚 さ mm</th> <th>変更前</th> <th>変更後</th> </tr> <tr> <th>セーフエンド内径 *30</th> <th>セーフエンド厚さ *31</th> <th></th> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <th>シングル 取付栓 ノズル (N17) *33</th> <th>管 台 内 径 mm</th> <th>管 台 厚 さ mm</th> <th>セーフエンド内径 *30</th> <th>セーフエンド厚さ *31</th> <th></th> </tr> <tr> <th>スタッドボルト</th> <th>呼び 径 mm</th> <th>ナット側 埋込み側 mm</th> <th>本 数 —</th> <th></th> <th></th> </tr> <tr> <th>内張り厚さ</th> <th>円 筒 高 さ *36</th> <th>mm</th> <th>下部 鏡 板 部 *37</th> <th>mm</th> <th></th> </tr> <tr> <td colspan="2">胴</td><td>板</td><td>—</td><td>SQV2A相当 *7</td><td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">上 部 鏡 板</td><td>—</td><td>—</td><td>SQV2A相当 *7</td><td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">下 部 鏡 板</td><td>—</td><td>—</td><td>SQV2A相当 *7</td><td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">鏡 板 フ ラ ン ジ</td><td>—</td><td>—</td><td>SFVQ2A相当 *7</td><td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">胴 板 フ ラ ン ジ</td><td>—</td><td>—</td><td>SFVQ2A相当 *7</td><td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">管 台 *38</td><td>—</td><td>—</td><td>SFVQ2A相当 *7</td><td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">セーフエンド *39</td><td>—</td><td>—</td><td>SUSF304相当 *7</td><td></td> </tr> </tbody> </table> <p style="text-align: right;">△(4)(i)-④</p> <p style="text-align: center;">変更なし</p>	主 要 寸 法	ドレ ン ノズル (N15) *31	管 台 内 径 mm	管 台 厚 さ mm	変更前	変更後	セーフエンド内径 *30	セーフエンド厚さ *31			シングル 取付栓 ノズル (N17) *33	管 台 内 径 mm	管 台 厚 さ mm	セーフエンド内径 *30	セーフエンド厚さ *31		スタッドボルト	呼び 径 mm	ナット側 埋込み側 mm	本 数 —			内張り厚さ	円 筒 高 さ *36	mm	下部 鏡 板 部 *37	mm		胴		板	—	SQV2A相当 *7		上 部 鏡 板		—	—	SQV2A相当 *7		下 部 鏡 板		—	—	SQV2A相当 *7		鏡 板 フ ラ ン ジ		—	—	SFVQ2A相当 *7		胴 板 フ ラ ン ジ		—	—	SFVQ2A相当 *7		管 台 *38		—	—	SFVQ2A相当 *7		セーフエンド *39		—	—	SUSF304相当 *7			
主 要 寸 法	ドレ ン ノズル (N15) *31	管 台 内 径 mm			管 台 厚 さ mm	変更前	変更後																																																																			
		セーフエンド内径 *30	セーフエンド厚さ *31																																																																							
シングル 取付栓 ノズル (N17) *33	管 台 内 径 mm	管 台 厚 さ mm	セーフエンド内径 *30	セーフエンド厚さ *31																																																																						
スタッドボルト	呼び 径 mm	ナット側 埋込み側 mm	本 数 —																																																																							
内張り厚さ	円 筒 高 さ *36	mm	下部 鏡 板 部 *37	mm																																																																						
胴		板	—	SQV2A相当 *7																																																																						
上 部 鏡 板		—	—	SQV2A相当 *7																																																																						
下 部 鏡 板		—	—	SQV2A相当 *7																																																																						
鏡 板 フ ラ ン ジ		—	—	SFVQ2A相当 *7																																																																						
胴 板 フ ラ ン ジ		—	—	SFVQ2A相当 *7																																																																						
管 台 *38		—	—	SFVQ2A相当 *7																																																																						
セーフエンド *39		—	—	SUSF304相当 *7																																																																						

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																							
		<p style="text-align: center;">(続き)</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse; text-align: center;"> <thead> <tr> <th colspan="2"></th> <th>変更前</th> <th>変更後</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">材 料</td> <td>スタッドボルト、ナット</td> <td>—</td> <td>SNB24-3相当^{*7} SNB24-4相当^{*7}</td> </tr> <tr> <td>内張り材 内 部</td> <td>円筒部 下部鏡板部</td> <td>— —</td> <td>ステンレス鋼^{*8} 高ニッケル合金^{*9}</td> </tr> <tr> <td rowspan="2">個 数</td> <td>種類</td> <td>—</td> <td>ハ(4)(i)-④</td> </tr> <tr> <td>初装荷個数</td> <td>—</td> <td>1</td> </tr> <tr> <td rowspan="2">監視試験片</td> <td>取付箇所</td> <td>—</td> <td>変更なし</td> </tr> </tbody> </table> <p style="text-align: center;">注記 *1：公称値を示す。 *2：記載の適正化を行う。既工事計画書には原子炉圧力容器内のりの値である [] と記載。記載内容は、設計図書による。 *3：原子炉圧力容器表面からノズル内面までの寸法を示す。ハ(4)(i)-③ *4：記載の適正化を行う。既工事計画書には原子炉圧力容器内のりの値である [] と記載。記載内容は、設計図書による。 *5：記載の適正化を行う。既工事計画書には「板厚」と記載。 *6：記載の適正化を行う。既工事計画書には「[箇部」と記載。 *7：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、設計図書による。 *8：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N1ノズル」と記載。 *9：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃行第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-6 再循環水出口ノズルの強度計算書」による。 *10：記載の適正化を行う。既工事計画書には「ノズル内径」と記載。 *11：記載の適正化を行う。既工事計画書には「ノズル板厚」と記載。 *12：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N2ノズル」と記載。 *13：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃行第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-7 再循環系入口ノズルの強度計算書」による。 *14：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N3ノズル」と記載。 *15：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃行第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-8 蒸気出口ノズルの強度計算書」による。 *16：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N4ノズル」と記載。</p>			変更前	変更後	材 料	スタッドボルト、ナット	—	SNB24-3相当 ^{*7} SNB24-4相当 ^{*7}	内張り材 内 部	円筒部 下部鏡板部	— —	ステンレス鋼 ^{*8} 高ニッケル合金 ^{*9}	個 数	種類	—	ハ(4)(i)-④	初装荷個数	—	1	監視試験片	取付箇所	—	変更なし		
		変更前	変更後																								
材 料	スタッドボルト、ナット	—	SNB24-3相当 ^{*7} SNB24-4相当 ^{*7}																								
	内張り材 内 部	円筒部 下部鏡板部	— —	ステンレス鋼 ^{*8} 高ニッケル合金 ^{*9}																							
個 数	種類	—	ハ(4)(i)-④																								
	初装荷個数	—	1																								
監視試験片	取付箇所	—	変更なし																								

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考
		<p>*17：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃字第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-9 給水ノズルの強度計算書」による。</p> <p>*18：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N5 ノズル」と記載。</p> <p>*19：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃字第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-10 炉心スプレイノズル（NS）の強度計算書」による。</p> <p>*20：記載の適正化を行う。既工事計画書には「Nノズル」と記載。</p> <p>*21：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N7 ノズル」と記載。</p> <p>*22：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N8 ノズル」と記載。</p> <p>*23：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃字第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-17 ジェットポンプ計画ノズル（NS）の強度計算書」による。</p> <p>*24：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N9 ノズル」と記載。</p> <p>*25：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和52年9月22日付け52賃字第10471号にて認可された工事計画の添付書類「IV-1-4 制御棒駆動水戻りノズルの強度計算書」による。</p> <p>*26：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N10 ノズル」と記載。</p> <p>*27：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N11 ノズル」、「N16 ノズル」と記載。</p> <p>*28：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃字第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-18 円筒胴計測ノズルの強度計算書」による。</p> <p>*29：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N12 ノズル」と記載。</p> <p>*30：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、平成16年1月9日付け発室発第163号にて届け出した工事計画の添付書類「IV-2-1-2 計測（N12）ノズルの応力計算書」による。</p> <p>*31：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N15 ノズル」と記載。</p> <p>*32：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃字第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-19 ドレンノズルの強度計算書」による。</p> <p>*33：記載の適正化を行う。既工事計画書には「N17 ノズル」と記載。</p> <p>*34：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、昭和50年10月6日付け50賃字第8314号にて認可された工事計画の添付書類「III-2-13 低圧注水ノズルの強度計算書」による。</p> <p>*35：記載の適正化を行う。既工事計画書にはシャンク部の寸法である「146」と記載。記載内容は、設計図書による。</p> <p>*36：記載の適正化を行う。既工事計画書には「胴板内部部分」と記載。</p> <p>*37：記載の適正化を行う。既工事計画書には「貫通孔のある部分」と記載。</p> <p>*38：記載の適正化を行う。既工事計画書には「ノズル」と記載。</p> <p>*39：記載の適正化を行う。既工事計画書には「ノズルセーフエンド」と記載。</p> <p>*40：記載の適正化を行う。既工事計画書には「SFA5.9 ER309, SFA5.9 ER308L」と記載。</p> <p>*41：記載の適正化を行う。既工事計画書には「引張試験片、衝撃試験片」と記載。</p> <p>*42：記載の適正化を行う。既工事計画書には「引張試験片 [] 衝撃試験片 [] と記載。</p> <p>*43：記載の適正化を行う。既工事計画書には [] と記載。</p> <p>*44：原子炉冷却系施設のうち残留熱除去設備（残留熱除去系）及び非常用炉心冷却設備その他の原子炉注水設備（高圧炉心スプレイ系、低圧炉心スプレイ系、原子炉隔離時冷却系、低圧注水系、ほう酸水注入系、高圧代替注水系、低圧代替注水系、代替循環冷却系）、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）並び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、代替循環冷却系、高圧代替注水系、低圧代替注水系）と兼用する。</p> <p>*45：記載の適正化を行う。既工事計画書には [] と記載。</p>		

設置変更許可申請書（本文）	設置変更許可申請書（添付書類八）該当事項	工事の計画 該当事項	整合性	備考																																																															
(5) 放射線遮蔽体の構造 主要な放射線遮蔽体は、ドライウェル外周の壁、原子炉建屋外壁である。			設置変更許可申請書（本文）の「ドライウェル外周の壁」は、本工事計画の対象外である。 工事の計画の「二次遮蔽」は、設置変更許可申請書（本文）の「原子炉建屋外壁」と同一設備であり整合している。																																																																
		【放射線管理施設】（要目表）																																																																	
		<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th colspan="2"></th> <th colspan="3">変更前^{*1}</th> <th colspan="3">変更後</th> </tr> <tr> <th>名 稱</th> <th>形 狀</th> <th>主 要 寸 法 (最小厚さ mm)</th> <th>冶 却 方 法</th> <th>材 料</th> <th>主 要 寸 法 (最小厚さ mm)</th> <th>冶 却 方 法</th> <th>材 料</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td align="center" colspan="2" style="border-top: none;">二次遮蔽</td><td>地下2層 (EL -4.00 m)</td><td>1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>地下1層 (EL -2.00 m)</td><td>1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>地上1層 (EL 8.20 m)</td><td>1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>地上上2階 (EL 11.20 m)</td><td>1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td></td><td>495 (500^{*2}) , 995 (1000^{*2}) , 1195 (1200^{*2}) , 1395 (1400^{*2}) , 1495 (1500^{*2})</td><td>自然冷却</td><td>普通コンクリート (密度 2.23 g/cm³以上)</td><td>変更なし</td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>地上2層 (EL 14.00 m)</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> </tbody> </table>			変更前 ^{*1}			変更後			名 稱	形 狀	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料	二次遮蔽		地下2層 (EL -4.00 m)	1495 (1500 ^{*2})							地下1層 (EL -2.00 m)	1495 (1500 ^{*2})							地上1層 (EL 8.20 m)	1495 (1500 ^{*2})							地上上2階 (EL 11.20 m)	1495 (1500 ^{*2})								495 (500 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1195 (1200 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})	自然冷却	普通コンクリート (密度 2.23 g/cm ³ 以上)	変更なし				地上2層 (EL 14.00 m)						
		変更前 ^{*1}			変更後																																																														
名 稱	形 狀	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料																																																												
二次遮蔽		地下2層 (EL -4.00 m)	1495 (1500 ^{*2})																																																																
		地下1層 (EL -2.00 m)	1495 (1500 ^{*2})																																																																
		地上1層 (EL 8.20 m)	1495 (1500 ^{*2})																																																																
		地上上2階 (EL 11.20 m)	1495 (1500 ^{*2})																																																																
			495 (500 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1195 (1200 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})	自然冷却	普通コンクリート (密度 2.23 g/cm ³ 以上)	変更なし																																																													
		地上2層 (EL 14.00 m)																																																																	
(6) その他の主要な事項 なし		<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th colspan="2"></th> <th colspan="3">変更前^{*1}</th> <th colspan="3">変更後</th> </tr> <tr> <th>名 稱</th> <th>形 狀</th> <th>主 要 寸 法 (最小厚さ mm)</th> <th>冶 却 方 法</th> <th>材 料</th> <th>主 要 寸 法 (最小厚さ mm)</th> <th>冶 却 方 法</th> <th>材 料</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td align="center" colspan="2" style="border-top: none;">二次遮蔽</td><td>995 (500^{*2}) , 995 (1000^{*2}) , 1395 (1400^{*2}) , 1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>495 (500^{*2}) , 895 (800^{*2}) , 995 (1000^{*2}) , 1395 (1400^{*2}) , 1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>595 (600^{*2}) , 895 (900^{*2}) , 995 (1200^{*2}) , 1395 (1400^{*2}) , 1495 (1500^{*2})</td><td></td><td>自然冷却</td><td>普通コンクリート (密度 2.23 g/cm³以上)</td><td>変更なし</td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>395 (400^{*2}) , 545 (550^{*2}) , 995 (1000^{*2}) , 1195 (1200^{*2}) , 1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>295 (300^{*2}) , 1495 (1500^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td align="center" colspan="2"></td><td>壁上層 (EL 63.86 m)</td><td>95 (100^{*2})</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> </tbody> </table>			変更前 ^{*1}			変更後			名 稱	形 狀	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料	二次遮蔽		995 (500 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})								495 (500 ^{*2}) , 895 (800 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})								595 (600 ^{*2}) , 895 (900 ^{*2}) , 995 (1200 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})		自然冷却	普通コンクリート (密度 2.23 g/cm ³ 以上)	変更なし				395 (400 ^{*2}) , 545 (550 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1195 (1200 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})								295 (300 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})								壁上層 (EL 63.86 m)	95 (100 ^{*2})					
		変更前 ^{*1}			変更後																																																														
名 稱	形 狀	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料	主 要 寸 法 (最小厚さ mm)	冶 却 方 法	材 料																																																												
二次遮蔽		995 (500 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})																																																																	
		495 (500 ^{*2}) , 895 (800 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})																																																																	
		595 (600 ^{*2}) , 895 (900 ^{*2}) , 995 (1200 ^{*2}) , 1395 (1400 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})		自然冷却	普通コンクリート (密度 2.23 g/cm ³ 以上)	変更なし																																																													
		395 (400 ^{*2}) , 545 (550 ^{*2}) , 995 (1000 ^{*2}) , 1195 (1200 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})																																																																	
		295 (300 ^{*2}) , 1495 (1500 ^{*2})																																																																	
		壁上層 (EL 63.86 m)	95 (100 ^{*2})																																																																

注記 *1：既工事計画書に記載がないため記載の適正化を行う。記載内容は、設計図書による。

*2：公称値を示す。