本資料のうち, 枠囲みの内容は,	柏崎刈羽原子力発電	所第7号機 工事計画審査資料
機密事項に属しますので公開で	資料番号	KK7添-2-040-3 改2
きません。	提出年月日	2020年8月28日

V-2-9-2-2 原子炉格納容器ライナ部の耐震性についての計算書

2020年8月

東京電力ホールディングス株式会社

V-2-9-2-2 原子炉格納容器ライナ部の耐震性についての計算書

目 次

1	ŦR	ш <i>т</i> т	1
1.	似	れ安	I
2.	_	-般事項	1
2.	1	構造計画	1
2.	2	評価方針	3
2.	3	適用規格・基準等	3
2.	4	記号の説明 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
3.	影	平価部位	5
4.	樟	青造強度評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9
4.	1	構造強度評価方法	9
4.	2	荷重の組合せ及び許容値・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9
	4. :	2.1 荷重の組合せ及び荷重状態	9
	4. 2	2.2 許容値	9
	4. 2	2.3 設計荷重	13
4.	3	設計用地震力	14
4.	4	計算方法	15
4.	5	計算条件	17
4.	6	ひずみ及び変位の評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	17
5.	影	平価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	18
5.	1	設計基準対象施設としての評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	18
5.	2	重大事故等対処設備としての評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	28
6.	参	◎照図書 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	35

1. 概要

本計算書は、V-1-8-1「原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」及びV-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度の設計方針に基づき、原子炉格納容器ライナ部が設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを説明するものである。その耐震評価は原子炉格納容器ライナ部のうち、ライナプレートのひずみ評価及びライナアンカの変位評価により行う。

原子炉格納容器ライナ部は設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設 備においては常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に分類される。以下, 設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価を示す。

なお、本計算書においては、新規制対応工認対象となる設計用地震力及び重大事故等時に対 する評価について記載するものとし、前述の荷重を除く荷重による原子炉格納容器ライナ部の 評価は、平成4年3月27日付け3資庁第13034号にて認可された工事計画の添付書類(参照 図書(1))による(以下「既工認」という。)。

- 2. 一般事項
- 2.1 構造計画

原子炉格納容器ライナ部の構造計画を表 2-1 に示す。

表 2-1 構造計画



2.2 評価方針

原子炉格納容器ライナ部の評価は、V-1-8-1「原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」 及びV-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基 づき、「3. 評価部位」にて設定する箇所に作用する設計用地震力によるひずみ等が許容限界 内に収まることを、「4. 構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結 果を「5. 評価結果」に示す。

原子炉格納容器ライナ部の耐震評価フローを図 2-1 に示す。



図 2-1 原子炉格納容器ライナ部の耐震評価フロー

2.3 適用規格·基準等

適用規格・基準等を以下に示す。

- ・原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 JEAG4601・補-1984 ((社) 日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987 ((社) 日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版 ((社)日本電気協会)
- ・発電用原子力設備規格(コンクリート製原子炉格納容器規格 JSME S NE1-2003)(以下,「CCV規格」という。)

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
D	死荷重	_
D i	直径 (i=1, 2)	mm
L	活荷重	—
ℓ i	長さ (i=1, 2, 3…)	mm
Рi	压力 (i=1, 2, 3…)	—
PSAL	压力 (SA後長期内圧)	kPa
PSALL	压力 (SA後長々期内圧)	kPa
R i	配管荷重 (i=1, 2, 3…)	—
S d	弾性設計用地震動Sdにより定まる地震力	—
S d *	弾性設計用地震動Sdにより定まる地震力又は静的震度	—
S s	基準地震動Ssにより定まる地震力	—
Τ 1	温度	—
t i	厚さ (i=1, 2, 3…)	mm
δu	ライナアンカの破断変位量	mm
8 x	ライナプレートのX方向のひずみ	—
εу	ライナプレートのY方向のひずみ	—

3. 評価部位

原子炉格納容器ライナ部の形状及び主要寸法を図 3-1~図 3-3 に、使用材料及び使用部位 を表 3-1 に示す。



注:貫通部フランジプレート, ライナプレートの隅角部及び附属物が取り付くライナ プレートは, 厚板としている箇所がある。



図 3-1 原子炉格納容器ライナ部の形状及び主要寸法





注記*: ℓ2寸法は最大長さを示す。

①ライナプレート ②ライナアンカ



図 3-2 シェル部ライナの形状及び主要寸法







注記*: ℓ₅寸法は最大長さを示す。

①ライナプレート ②ライナアンカ



図 3-3 トップスラブ部ライナの形状及び主要寸法

₹30 I 使用的相截							
使用部位		使用材料		備考			
ライナプレート							
ライナアンカ							

表 3-1 使用材料表

- 4. 構造強度評価
- 4.1 構造強度評価方法
 - (1) 原子炉格納容器ライナ部のライナプレートは、コンクリート部に加わる荷重により、コンクリート部に生じる変形に伴う強制ひずみを受ける。V-2-2-1「原子炉建屋の地震応答計算書」において計算された荷重に基づき、V-2-9-2-1「原子炉格納容器コンクリート部の耐震性についての計算書」において計算されたライナプレートのひずみを用いて、参照図書(1)に示す既工認の手法に従い構造強度評価を行う。
 - (2) 構造評価に用いる寸法は、公称値を用いる。
 - (3) 概略構造図を表 2-1 に示す。
- 4.2 荷重の組合せ及び許容値
 - 4.2.1 荷重の組合せ及び荷重状態

原子炉格納容器ライナ部の荷重の組合せ及び荷重状態の評価のうち,設計基準対象施 設の評価に用いるものを表 4-1 に,重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-2 に示す。

詳細な荷重の組合せは、V-1-8-1「原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」に従い、対象機器の設置位置等を考慮し決定する。なお、考慮する荷重の組合せは、組み合せる荷重の大きさを踏まえ、評価上厳しくなる組合せを選定する。

4.2.2 許容値

原子炉格納容器ライナ部の許容値はV-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表 4-3 に示すとおりとする。

施設	施設区分		耐震重要度 機器等 分類 の区分		荷重の組合せ*1		荷重状態
					$D + L + P_1 + R_1 + T_1 + S d^*$	 (10) (11) (14) (16) 	Ш
原子炉格納 施設	原子炉格納 容器	原子炉格納 容器ライナ部	S	クラスMC 容器	$D + L + P_1 + R_1 + S_s$	(12)(13)(15)	IV
						$D + L + P_2 + R_2 + S d^{**2}$	(17)

表 4-1 荷重の組合せ及び荷重状態(設計基準対象施設)

注記*1:()内はV-1-8-1「原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」における表5-3の荷重の組合せのNo.を示す。

*2:原子炉格納容器は冷却材喪失事故後の最終障壁となることから、構造体全体としての安全裕度を確認する意味で、冷却材喪失事故後の 最大内圧との組合せを考慮する。

施設区分		機器名称	設備分類*1	機器等 の区分	荷重の組合せ*2	荷重状態	
原子炉格納	原子炉格納	原子炉格納	常設耐震/防止	重大事故等	$D + L + P_3 + R_3 + S d^{*3}$	(V(L)-1)	V^{*4}
施設	容器	容器ライナ部	常設/緩和	クラス2容器	$D+L+P_4+R_4+S_s$	(V(LL)-1)	V^{*4}

表 4-2 荷重の組合せ及び荷重状態(重大事故等対処設備)

注記*1:「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備、「常設/緩和」は常設重大事故緩和設備を示す。

*2:()内はV-1-8-1「原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」における表5-4の荷重の組合せのNo.を示す。

*3:重大事故等後の最高内圧及びそのときの飽和温度との組合せを考慮する。

*4: VとしてⅣの許容限界を用いる。

表4-3 原丁炉格納谷益ノイノ部の計谷値(クノベMC谷益)							
		許容 (ライナン	許容限界* ² (ライナアンカ) (単位:mm)				
何重状態	膜ひ	ずみ	膜ひす 曲げで	デみ+ ♪ずみ	強制ひずみ荷重に		
	引張	圧縮	引張 圧縮		刈りつ町谷変恒里		
Ш							
IV	0.003	0.005	0. 010	0.014	0.5 • δu		
V^{*1}							

表4-3 原子炉格納容器ライナ部の許容値(クラスMC容器)

注記*1:VとしてIVの許容限界を用いる。

*2: C C V 規格 CVE-3651.1の許容値を用いることができる。

*3: CVE-3622においては、「ライナプレートの降伏時の荷重が、ライナアンカの最大荷重 を超えない場合は、この限りではない」旨が規定されているが、本計算書においては この規定にかかわらず、許容変位量との比較により評価を実施する。

- 4.2.3 設計荷重
 - (1) 設計基準対象施設としての設計荷重
 - a. コンクリート部からの強制ひずみ

原子炉格納容器ライナ部のライナプレートは、以下に示すコンクリート部に加わる荷 重により、コンクリート部に生じる変形に伴う強制ひずみを受ける。以下に主な荷重を 示す。なお、荷重の詳細はV-2-9-2-1「原子炉格納容器コンクリート部の耐震性につい ての計算書」による。

(a) 圧力

設計基準対象施設の評価に用いる圧力として、下記を考慮する。

- 圧力(通常運転時)
- 内圧(冷却材喪失事故直後)
- 内圧(冷却材喪失事故直後)
- 内圧(冷却材喪失事故後 720 時間)

±13.7kPa 248kPa (ドライウェル) 177kPa (サプレッションチェンバ) 34.3kPa

(b) 水力学的動荷重

設計基準対象施設の評価に用いる水力学的動荷重として,サプレッションチェンバ に作用する逃がし安全弁作動時荷重を考慮する。

正圧	kPa
負圧	kPa

- (2) 重大事故等対処設備としての設計荷重
 - a. コンクリート部からの強制ひずみ

原子炉格納容器ライナ部のライナプレートは、以下に示すコンクリート部に加わる荷 重により、コンクリート部に生じる変形に伴う強制ひずみを受ける。以下に主な荷重を 示す。なお、荷重の詳細はV-2-9-2-1「原子炉格納容器コンクリート部の耐震性につい ての計算書」による。

(a) 圧力

重大事故等時の圧力として、下記を考慮する。
 内圧 P s A L
 内圧 P s A L L
 620kPa (SA後長期)
 150kPa (SA後長々期)

(b) 水荷重

重大事故等対処設備の評価に用いる水荷重として、下記に示す水位によるドライウ ェル及びサプレッションチェンバの水荷重及び水頭圧を考慮する。

ドライウェル	水位	T.M.S.L.	7400mm
サプレッションチェンバ	水位	T.M.S.L.	8950mm

(c) 水力学的動荷重

重大事故等対処設備としての水力学的動荷重として、サプレッションチェンバに作 用するチャギング荷重<u>を考慮</u>する。

正圧	kPa
負圧	kPa

4.3 設計用地震力

原子炉格納容器ライナ部の評価に用いる地震荷重は、V-2-2-1「原子炉建屋の地震応答計 算書」に示す原子炉格納施設の地震応答解析結果を用いる。

4.4 計算方法

原子炉格納容器ライナ部の評価点は,原子炉格納容器ライナ部を構成する部材の形状及び荷 重伝達経路を考慮し,発生ひずみが大きくなる部位を選定する。選定した評価点を表 4-4 及 び図 4-1 に示す。

ひずみ及び変位の計算方法は既工認から変更はなく、参照図書(1)に示すとおりである。 評価の概要を以下に示す。

ひずみについては、V-2-9-2-1「原子炉格納容器コンクリート部の耐震性についての計算書」 において計算されたひずみを用いて評価する。

変位については、ライナアンカ及びライナプレートをばねでモデル化し、コンクリート部からの強制ひずみにより発生する荷重を入力した場合の力の釣り合いを解くことで評価する。

評価点番号	評価点
P 1	トップスラブ部外側(180°側)
P 2	トップスラブ部外側(90°側)
Р3	トップスラブ部外側(0°側)
P 4	トップスラブ部内側(90°側)
Р5	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍(180°側)
P 6	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍(90°側)
P 7	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍(0°側)
P 8	ドライウェルシェル部一般部(90°側)
P 9	サプレッションチェンバシェル部のダイヤフラムフロア近傍(180°側)
P 1 0	サプレッションチェンバシェル部のダイヤフラムフロア近傍(90°側)
P 1 1	サプレッションチェンバシェル部のダイヤフラムフロア近傍(0°側)
P 1 2	サプレッションチェンバシェル部一般部(90°側)
P13	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍(180°側)
P14	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍(90°側)
P 1 5	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍(0°側)
P16	底部外側(180°側)
P 1 7	底部外側(90°側)
P 1 8	底部外側(0°側)
P 1 9	底部内側(90°側)
P 2 0	底部中央部

表 4-4 原子炉格納容器ライナ部の評価点



①トップスラブ部 ②シェル部 ③底部
 注記*1:トップスラブ部の座標系。直交座標系である。
 *2:シェル部の座標系。Xを円周方向,Yを鉛直方向とする円筒座標系である。
 *3:底部の座標系。Xを放射方向,Yを円周方向とする円筒座標系である。

図 4-1 原子炉格納容器ライナ部の評価点

4.5 計算条件

ひずみ及び変位の計算に用いる荷重を「4.2 荷重の組合せ及び許容値」に示す。

4.6 ひずみ及び変位の評価

「4.4 計算方法」で求めたひずみ及び変位が許容値以下であること。

- 5. 評価結果
- 5.1 設計基準対象施設としての評価結果

原子炉格納容器ライナ部の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は 許容限界を満足しており,設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を表 5-1 及び表 5-2 に示す。

表中の「荷重の組合せ」欄には、V-1-8-1「原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」 における表 5-3の荷重の組合せの No. を記載する。

苏슈라			~ 27 0		Ш		##-#	
評価対象 - 10.4#		評価部位	びすみの 種別	発生値			判定	何里の
設佣				8 x	ξу	計浴個		組合せ
	DI		引張	0.00008	0.00022	0.003	0	(16)
	ΡI	トッフスフフ部外側(180~側)	圧縮	0.00002	0.00019	0.005	0	(14)
	DO		引張	0.00029	0.00003	0.003	0	(16)
	P2	トップスラフ部外側(90°側)	圧縮	0.00030	0.00024	0.005	0	(14)
	DO	トップスラブ部外側(0°側)	引張	0.00002	0.00025	0.003	0	(16)
	P3		圧縮	0.00025	0.00031	0.005	0	(14)
	P4	トップスラブ部内側(90°側)	引張	0.00006	0.00006	0.003	0	(14), (16)
			圧縮	0.00001	0.00028	0.005	0	(14)
尿于炉 按她 <u>家</u> 昭	P5	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00007	0.00011	0.003	0	(16)
哈納谷奋 ライナ 动		(180°側)	圧縮	0.00005	0.00027	0.005	0	(14)
ノイノ司	DC	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00003	0.00034	0.003	0	(16)
	P6	(90°側)	圧縮	0.00024	0.00039	0.005	0	(14)
	D7	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00002	0.00035	0.003	\bigcirc	(16)
	P7	(0° 側)	圧縮	0.00023	0.00022	0.005	\bigcirc	(14)
	DO		引張	0.00002	0.00004	0.003	\bigcirc	(14), (16)
	P8	トフイリエルシェル部一般部(90 側)	圧縮	0.00024	0.00033	0.005	0	(14)
	DO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00015	0.00002	0.003	0	(14)
	P9	ダイヤフラムフロア近傍(180°側)	圧縮	0.00007	0.00047	0.005	0	(16)

表 5-1 荷重状態Ⅲに対する評価結果(D+L+P1+R1+T1+Sd*)(その1)

황순교소					Ш			荷重の	
評価対象 =□/#		評価部位	ひすみの	発生	上值		判定	何重の	
設佣			種別	8 x	ξу	計谷値		組合せ	
	D10	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00012	0.00027	0.003	0	(16)	
	P10	ダイヤフラムフロア近傍(90°側)	圧縮	0.00011	0.00048	0.005	0	(14)	
	D11	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00016	0.00018	0.003	0	(16)	
	PII	ダイヤフラムフロア近傍 (0°側)	圧縮	0.00011	0.00037	0.005	0	(14), (16)	
	P12	サプレッションチェンバシェル部一般部	引張	0.00005	0.00008	0.003	0	(14), (16)	
		(90°側)	圧縮	0.00042	0.00052	0.005	\bigcirc	(16)	
	P13	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00004	0.00096	0.003	0	(16)	
百之后		(180°側)	圧縮	0.00044	0.00042	0.005	0	(16)	
原于炉 牧如 <u>索</u> 肥	P14	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00005	0.00091	0.003	\bigcirc	(16)	
俗約谷奋		(90°側)	圧縮	0.00044	0.00046	0.005	\bigcirc	(16)	
り ロ し レ し	D15	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00004	0.00092	0.003	\bigcirc	(16)	
	P15	(0° 側)	圧縮	0.00044	0.00039	0.005	\bigcirc	(16)	
	DIC		引張	0.00004	0.00004	0.003	\bigcirc	(14), (16)	
	P16	底部外側(180 側)	圧縮	0.00028	0.00027	0.005	0	(16)	
_	D17		引張	0.00005	0.00008	0.003	\bigcirc	(14)	
	P17	広市275191(90 191)	圧縮	0.00027	0.00030	0.005	0	(16)	
	D10		引張	0.00004	0.00005	0.003	0	(14)	
	L19	広司2711則 (0 1則)	圧縮	0.00028	0.00027	0.005	0	(16)	

表 5-1 荷重状態Ⅲに対する評価結果(D+L+P1+R1+T1+Sd*)(その2)

			71 ¹² 7 0	ш				# 4 0
評価対象 		評価部位	いすみの	発生値		きたませた	判定	何里の
設加			種別	8 x	εy	計谷値		組合せ
	DIO		引張	0.00003	0.00012	0.003	0	(14)
原子炉	PI9		圧縮	0.00028	0.00035	0.005	\bigcirc	(16)
格納谷器	Doo		引張	0.00001	0.00002	0.003	0	(14), (16)
フィア部	P20	L L L L L L L L L L L L L L L L L L L	圧縮	0.00035	0.00035	0.005	0	(14)

表 5-1 荷重状態Ⅲに対する評価結果(D+L+P₁+R₁+T₁+S d*)(その3)

表 5-1 荷重状態Ⅲに対する評価結果(D+L+P₁+R₁+T₁+Sd*)(その4)

			Ι	Π		
評価対象 設備		評価部位	ライナアンカの 変位量 (mm)	許容変位量 (mm)	判定	荷重の 組合せ
原子炉 格納容器 ライナ部	P12*	サプレッションチェンバシェル部一般部 (90°側)	0. 61	4. 50	0	(16)

注記*: P1~P15 までの強制ひずみ荷重が最大となる評価点

またよろ			71.177 0		IV			荷重の
評価対家 - 売供		評価部位	いすみの	発生	上 値		判定	何里の
 餃佣			種別	8 x	ξу	計谷個		組合せ
	DI		引張	0.00004	0.00050	0.003	\bigcirc	(15)
	ΡI	トッノスフノ部外側(180 側)	圧縮	0.00001	0.00027	0.005	0	(15)
	DO		引張	0.00003	0.00003	0.003	0	(15)
	PZ	トッノスフノ部外側(90 側)	圧縮	0.00020	0.00001	0.005	0	(15)
	P3	トップスラブ部外側(0°側)	引張	0.00003	0.00014	0.003	\bigcirc	(15)
			圧縮	0.00002	0.00036	0.005	\bigcirc	(15)
	P4	トップスラブ部内側 (90° 側)	引張	0.00001	0.00007	0.003	\bigcirc	(15)
百之后		トッノスフノ部内側(90 側)	圧縮	0.00001	0.00001	0.005	0	(15)
原于炉 故 她 <u> </u>	P5	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00006	0.00003	0.003	0	(15)
俗利谷奋		(180°側)	圧縮	0.00002	0.00019	0.005	0	(15)
이미 / 1 /	DC	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00004	0.00004	0.003	0	(15)
	Pb	(90 [°] 側)	圧縮	0.00001	0.00014	0.005	0	(15)
	D7	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00002	0.00003	0.003	0	(15)
	Ρí	(0° 側)	圧縮	0.00001	0.00011	0.005	0	(15)
-	DO		引張	0.00004	0.00006	0.003	0	(15)
	Γð	トノイ ソエルシエル部 一板部(90 1側)	圧縮	0.00004	0.00010	0.005	0	(15)
	DO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00007	0.00002	0.003	0	(15)
	F9	ダイヤフラムフロア近傍(180°側)	圧縮	0.00004	0.00033	0.005	\bigcirc	(15)

表 5-2(1) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P1+R1+Ss)(その1)

苦ケーム			ひずみの「		IV			荷重の	
評価対象 =□/#		評価部位	ひすみの	発生	三値		判定	何重の	
 餃佣			種別	8 x	ξу	計谷値		組合せ	
	D10	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00006	0.00085	0.003	0	(15)	
	P10	ダイヤフラムフロア近傍(90°側)	圧縮	0.00004	0.00046	0.005	0	(15)	
	D11	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00010	0.00013	0.003	0	(15)	
	PII	ダイヤフラムフロア近傍 (0°側)	圧縮	0.00005	0.00040	0.005	0	(15)	
	P12	サプレッションチェンバシェル部一般部	引張	0.00011	0.00069	0.003	0	(15)	
		(90°側)	圧縮	0.00004	0.00033	0.005	0	(15)	
	P13	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00003	0.00033	0.003	0	(15)	
百之后		(180° 側)	圧縮	0.00009	0.00020	0.005	0	(15)	
原于炉 牧如 <u>密</u> 聖	P14	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00004	0.00049	0.003	0	(15)	
哈納谷奋 ライナ		(90°側)	圧縮	0.00011	0.00026	0.005	0	(15)	
り ロ し レ し	D15	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00003	0.00026	0.003	0	(15)	
	P15	(0° 側)	圧縮	0.00010	0.00019	0.005	0	(15)	
	D1 <i>C</i>		引張	0.00007	0.00004	0.003	\bigcirc	(15)	
	P16	底部外側(180)	圧縮	0.00025	0.00013	0.005	0	(15)	
-	D17		引張	0.00006	0.00014	0.003	0	(15)	
	P1 <i>(</i>	広市275191(90 191)	圧縮	0.00014	0.00026	0.005	0	(15)	
	D10		引張	0.00010	0.00004	0.003	0	(15)	
	P19		圧縮	0.00023	0.00013	0.005	\bigcirc	(15)	

表 5-2(1) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P1+R1+Ss)(その2)

			1 27 0	IV				## # @
評価対象 		評価部位		発生値			判定	何里の
設加			種別	8 x	εy	計谷値		組合せ
	DIO		引張	0.00004	0.00015	0.003	\bigcirc	(15)
原子炉	PI9		圧縮	0.00012	0.00044	0.005	\bigcirc	(15)
格納谷器	Doo		引張	0.00002	0.00002	0.003	0	(15)
フィア部	P20	広 部 中央部	圧縮	0.00010	0.00009	0.005	0	(15)

表 5-2(1) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P1+R1+Ss)(その3)

表 5-2(1) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P1+R1+Ss)(その4)

			Г	V		
評価対象 設備	評価部位		ライナアンカの 変位量 (mm)	許容変位量 (mm)	判定	荷重の 組合せ
原子炉 格納容器 ライナ部	P2*	トップスラブ部外側(90°側)	0. 23	4.50	0	(15)

注記*: P1~P15 までの強制ひずみ荷重が最大となる評価点

苏ケートク			ひずみの		IV			
評価対象 		評価部位	いすみの	発生	上値		判定	備考
 餃佣			種別	8 x	ξу	計浴個		
	D1		引張	0.00002	0.00016	0.003	\bigcirc	
	ΡI	トップスラブ部外側(180 側)	圧縮	0.00002	0.00003	0.005	\bigcirc	
	DO		引張	0.00015	0.00002	0.003	\bigcirc	
	P2	トップスラブ部外側(90)側)	圧縮	0.00002	0.00001	0.005	0	
	P3	トップスラブ部外側(0°側)	引張	0.00001	0.00017	0.003	\bigcirc	
			圧縮	0.00002	0.00005	0.005	0	
	P4	トップスラブ郊内側 (90° 側)	引張	0.00002	*1	0.003	\bigcirc	
医子后		トップスラブ部内側(90)側)	圧縮	* 2	0.00005	0.005	\bigcirc	
尿于炉 牧如 <u>密</u> 聖	P5	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00003	0.00004	0.003	0	
俗約谷奋		(180°側)	圧縮	0.00002	0.00006	0.005	\bigcirc	
이 (DC	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00003	0.00007	0.003	\bigcirc	
	P6	(90°側)	圧縮	0.00001	0.00005	0.005	\bigcirc	
	D7	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00003	0.00007	0.003	\bigcirc	
	Ρĩ	(0° 側)	圧縮	0.00001	0.00001	0.005	\bigcirc	
-	DO		引張	0.00004	0.00003	0.003	\bigcirc	
	Рð	トノイ リエルシエル部 一版部(90)	圧縮	* 2	0.00007	0.005	0	
	DO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00005	*1	0.003	0	
	FA	ダイヤフラムフロア近傍(180°側)	圧縮	 *2	0.00020	0.005	0	

表 5-2(2) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P₂+R₂+Sd*)(その1)

注記*1:引張ひずみは生じない。

*2: 圧縮ひずみは生じない。

苏ケートレクト			ひずみの「		IV			
評価对家 		評価部位	ひすみの	発生	三値	赤皮は	判定	備考
			俚历门	£х	ξу	計谷旭		
	D10	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00005	0.00010	0.003	0	
	P10	ダイヤフラムフロア近傍(90°側)	圧縮	*	0.00024	0.005	0	
	D11	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00005	0.00006	0.003	0	
	PII	ダイヤフラムフロア近傍 (0°側)	圧縮	0.00001	0.00017	0.005	0	
	DIO	サプレッションチェンバシェル部一般部	引張	0.00007	0.00006	0.003	0	
	P12	(90°側)	圧縮	*	0.00018	0.005	0	
	P13	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00005	0.00006	0.003	0	
百之后		(180°側)	圧縮	0.00003	0.00011	0.005	0	
原于炉 枚如 <u>应</u> 肥	P14	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00007	0.00026	0.003	0	
俗約谷岙		(90°側)	圧縮	0.00002	0.00014	0.005	\bigcirc	
(日 (一) (D15	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00005	0.00006	0.003	0	
	P15	(0° 側)	圧縮	0.00003	0.00010	0.005	0	
	D16		引張	0.00004	0.00004	0.003	0	
	P16	底部外側(180))	圧縮	0.00008	0.00005	0.005	0	
_	D17		引張	0.00004	0.00008	0.003	0	
	P17	広市275191(90 191)	圧縮	0.00006	0.00009	0.005	0	
	D10		引張	0.00004	0.00004	0.003	0	
	P18	広部ット间(0)间)	圧縮	0.00007	0.00005	0.005	\bigcirc	

表 5-2(2) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P₂+R₂+Sd*)(その2)

注記*:圧縮ひずみは生じない。

苏ケレク	評価部位			IV			_	
評価対象 =□./#			ひすみの	発生値			判定	備考
設佣			種別	8 x	ξу	計谷値		
	DIO		引張	0.00003	0.00009	0.003	0	
原子炉	P19	L 新 内 側 (90°) 側)	圧縮	0.00004	0.00019	0.005	0	
格納谷器	DOG		引張	0.00001	0.00001	0.003	0	
フイブ部	P20	底部中央部 ———————————————————————————————————	圧縮	0.00003	0.00004	0.005	0	

表 5-2(2) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P2+R2+Sd*)(その3)

表 5-2(2) 荷重状態IVに対する評価結果(D+L+P2+R2+Sd*)(その4)

			Г	V		
評価対象 設備		評価部位	ライナアンカの 変位量 (mm)	許容変位量 (mm)	判定	備考
原子炉 格納容器 ライナ部	P14*	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍 (90°側)	0.07	4.50	0	

注記*: P1~P15 までの強制ひずみ荷重が最大となる評価点

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

原子炉格納容器ライナ部の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示 す。発生値は許容限界を満足しており,設計用地震力に対して十分な構造強度を有しているこ とを確認した。

(1) 構造強度評価結果構造強度評価の結果を表 5-3 に示す。

苦ケリタ			ひずみの一		V			
評価対象 =□/#		評価部位	ひすみの	発生	上值		判定	備考
設佣			種別	εх	ξу	計谷値		
	DI		引張	0.00000	0.00157	0.003	0	
	ΡI	トップスラブ部外側(180 側)	圧縮	0.00003	* 2	0.005	\bigcirc	
			引張	0.00109	*1	0.003	\bigcirc	
	P2	トップスラブ部外側(90°側)	圧縮	 *2	0.00005	0.005	0	
	DO	トップスラブ部外側(0°側)	引張	0.00000	0.00178	0.003	\bigcirc	
	P3		圧縮	0.00004	* 2	0.005	0	
	P4	トップスラブ部内側 (90° 側)	引張	0.00005	<u>*1</u>	0.003	\bigcirc	
百之后		トッフスラフ部内側(90 側)	圧縮	 *2	0.00024	0.005	\bigcirc	
原于炉 牧她 <u>安</u> 昭	P5	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00004	0.00054	0.003	\bigcirc	
格納谷奋 ライナ部		(180°側)	圧縮	*2	 *2			
ノイノ市	DC	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00004	0.00077	0.003	0	
	P6	(90°側)	圧縮	*2	 *2			
	D7	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00006	0.00068	0.003	0	
	Ρí	(0° 側)	圧縮	0.00003	* 2	0.005	0	
_	DO		引張	0.00013	0.00001	0.003	0	
	Рð	トノイ リエルンエル部― 坂部 (90 1側) 	圧縮	*2	0.00007	0.005	0	
	DO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00014	0.00134	0.003	0	
	P9	ダイヤフラムフロア近傍(180°側)	圧縮	*2	 *2	—		

表 5-3(1) 荷重状態 V に対する評価結果 (D+L+P₃+R₃+Sd) (その1)

注記*1:引張ひずみは生じない。

*2: 圧縮ひずみは生じない。

苏ケートレクト			71.177 0	V				
評価対象 - 加供		評価部位	いすみの	発生値			判定	備考
設佣			種別	8 x	ξу	計谷値		
	DIO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00013	0.00220	0.003	0	
	P10	ダイヤフラムフロア近傍(90°側)	圧縮	*	0.00014	0.005	0	
	D11	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00016	0.00131	0.003	0	
	PII	ダイヤフラムフロア近傍(0°側)	圧縮	*	*			
	DIO	サプレッションチェンバシェル部一般部	引張	0.00043	0.00062	0.003	0	
	P12	(90°側)	圧縮	*	0.00034	0.005	0	
	P13	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00028	0.00035	0.003	0	
百之后		(180° 側)	圧縮	*	0.00003	0.005	0	
原于炉 按她 <u>空</u> 肥	P14	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00024	0.00023	0.003	0	
哈納谷奋 ライナ		(90 [°] 側)	圧縮	*	0.00010	0.005	0	
ノイノ市	D15	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00031	0.00040	0.003	0	
	P15	(0° 側)	圧縮	*	0.00002	0.005	0	
	DIC		引張	0.00002	0.00000	0.003	0	
	P16	底部外側(180 側)	圧縮	0.00002	0.00007	0.005	0	
	D17		引張	0.00001	0.00006	0.003	0	
	P17	底前2下侧(90 1则)	圧縮	0.00007	0.00003	0.005	0	
	D10		引張	0.00003	0.00000	0.003	0	
	P18	5 底部外側(0°側)	圧縮	0.00002	0.00006	0.005	0	

表 5-3(1) 荷重状態Vに対する評価結果(D+L+P₃+R₃+Sd)(その2)

注記*:圧縮ひずみは生じない。

	評価部位		71 ¹² 7 D	V				
評価対象			ひすみの	発生値			判定	備考
設備			種別	8 x	εy	計谷値		
原子炉 格納容器 ライナ部	P19 P20	底部内側(90°側)	引張	0.00001	0.00002	0.003	0	
			圧縮	0.00006	0.00024	0.005	0	
		底部中央部	引張	*	*		_	
			圧縮	0.00003	0.00003	0.005	0	

表 5-3(1) 荷重状態 V に対する評価結果(D+L+P₃+R₃+Sd)(その3)

注記*:引張ひずみは生じない。

	評価部位		V			
評価対象 設備			ライナアンカの 変位量 (mm)	許容変位量 (mm)	判定	備考
原子炉 格納容器 ライナ部	P4*	トップスラブ部内側(90°側)	0. 03	4.50	0	

表 5-3(1) 荷重状態Vに対する評価結果(D+L+P3+R3+Sd)(その4)

注記*: P1~P15 までの強制ひずみ荷重が最大となる評価点

苏ケートク			れポスの	V				
評価対象 		評価部位	いすみの	発生値			判定	備考
設佣			裡別	8 x	ξу	計谷値		
	D1		引張	0.00003	0.00099	0.003	\bigcirc	
	ΡI	トップスラブ部外側(180 側)	圧縮	0.00001	0.00019	0.005	\bigcirc	
	DO		引張	0.00011	0.00003	0.003	\bigcirc	
	P2	トップスフフ部外側(90°側)	圧縮	0.00013	0.00001	0.005	\bigcirc	
	DO	3 トップスラブ部外側(0°側)	引張	0.00003	0.00063	0.003	\bigcirc	
	P3		圧縮	0.00003	0.00024	0.005	\bigcirc	
	P4	トップスラブ部内側(90°側)	引張	0.00001	0.00004	0.003	\bigcirc	
百之后			圧縮	0.00001	0.00005	0.005	\bigcirc	
原于炉 牧她 <u>安</u> 聖	P5	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00007	0.00007	0.003	\bigcirc	
哈納谷奋 ライナ		(180°側)	圧縮	0.00002	0.00014	0.005	\bigcirc	
ノイノ司	DC	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00004	0.00008	0.003	\bigcirc	
	P6	(90°側)	圧縮	0.00001	0.00011	0.005	\bigcirc	
	D7	ドライウェルシェル部のトップスラブ部近傍	引張	0.00003	0.00007	0.003	\bigcirc	
	P7	(0° 側)	圧縮	0.00002	0.00007	0.005	\bigcirc	
	DO		引張	0.00006	0.00006	0.003	\bigcirc	
	Ρð	トノイ リエルンエル部― 坂部 (90 1側) 	圧縮	0.00003	0.00011	0.005	0	
	DO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00009	0.00021	0.003	0	
	P9	ダイヤフラムフロア近傍(180°側)	圧縮	*	0.00032	0.005	\bigcirc	

表 5-3(2) 荷重状態 V に対する評価結果 (D+L+P4+R4+Ss) (その1)

注記*: 圧縮ひずみは生じない。

			71.177 0	V				
評価対象 		評価部位	いすみの	発生値			判定	備考
設佣			種別	8 x	ξу	計谷個		
	DIO	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00007	0.00140	0.003	0	
	P10	ダイヤフラムフロア近傍(90°側)	圧縮	0.00001	0.00049	0.005	0	
	D11	サプレッションチェンバシェル部の	引張	0.00012	0.00041	0.003	0	
	PII	ダイヤフラムフロア近傍 (0°側)	圧縮	0.00002	0.00041	0.005	0	
	DIO	サプレッションチェンバシェル部一般部	引張	0.00016	0.00088	0.003	0	
	P12	(90°側)	圧縮	*	0.00037	0.005	0	
	P13	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00014	0.00027	0.003	0	
百子后		(180° 側)	圧縮	0.00005	0.00016	0.005	0	
原于炉 按她 <u>你</u> 吧	P14	サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00014	0.00038	0.003	0	
俗約谷奋		(90°側)	圧縮	0.00005	0.00026	0.005	0	
(日 (一) (サプレッションチェンバシェル部の底部近傍	引張	0.00015	0.00025	0.003	0	
	P15	(0° 側)	圧縮	0.00006	0.00014	0.005	0	
	DIC	底部外側(180°側)	引張	0.00005	0.00002	0.003	0	
	P16		圧縮	0.00021	0.00014	0.005	0	
	D17		引張	0.00004	0.00009	0.003	0	
	Ρ17	広前が下側 (90 1側)	圧縮	0.00015	0.00022	0.005	0	
	D10		引張	0.00008	0.00003	0.003	0	
	P18	3 低部外側(0°側)	圧縮	0.00020	0.00014	0.005	0	

表 5-3(2) 荷重状態Vに対する評価結果(D+L+P4+R4+Ss)(その2)

注記*:圧縮ひずみは生じない。

					V			
評価対象	評価部位		ですみの 種別	発生値			判定	備考
設備				8 х	εy	計谷値		
原子炉 格納容器 ライナ部	P19 P20	底部内側(90°側)	引張	0.00003	0.00007	0.003	0	
			圧縮	0.00013	0.00046	0.005	0	
		20 底部中央部	引張	0.00001	0.00001	0.003	0	
			圧縮	0.00011	0.00010	0.005	0	

表 5-3(2) 荷重状態 V に対する評価結果 (D+L+P₄+R₄+S s) (その 3)

表 5-3(2) 荷重状態 V に対する評価結果 (D+L+P₄+R₄+S₅) (その 4)

評価対象 設備		評価部位	ライナアンカの 変位量 (mm)	許容変位量 (mm)	判定	備考
原子炉 格納容器 ライナ部	P2*	トップスラブ部外側(90°側)	0.14	4.50	0	

注記*: P1~P15 までの強制ひずみ荷重が最大となる評価点

6. 参照図書

(1) 柏崎刈羽原子力発電所第7号機 第2回工事計画認可申請書
 IV-3-4-1-2「原子炉格納容器ライナ部の強度計算書」