本資料のうち、枠囲みの内容 は商業機密の観点から公開で きません。

女川原子力発電所第 2	号機 工事計画審査資料
資料番号	02-補-E-19-0600-38_改 5
提出年月日	2021年 7月30日

補足-600-38 東北地方太平洋沖地震等による影響を踏まえた 機器・配管系の耐震設計への反映事項について

### 目 次

1.	はじょ	りに ······ 1
2.	機器	・配管系の耐震設計に反映すべき事項の検討方針・・・・・・・・・・・・・・1
3.	機器	・配管系の地震後の設備点検 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 4
4.	機器	・配管系の東北地方太平洋沖地震等(3.11/4.7地震)による地震応答解析評価4
5.	機器	・配管系の耐震設計への反映事項の検討・・・・・・・・・・・・ 71
6.	機器	・配管系の耐震設計に反映すべき事項の検討結果・・・・・・・・・・・ 74
7.	今回]	口認における耐震評価結果を踏まえた検討・・・・・・・・・・・・・・・ 75
8.	まとり	<i>b</i> ······ 90
	添付 1	地震後の設備健全性確認(特別な保全計画)の概要及び設備点検結果の概要
	添付 2	地震後の設備健全性確認における疲労評価の方法
	添付 3	3.11/4.7 地震に対する疲労累積係数が今回工認耐震評価結果に比べ小さい要因
	添付 <b>4</b>	新たに基準地震動Ssによる評価が必要となる既設設備に対する3.11/4.7地震
		による地震応答解析評価
	<b>添付 5</b>	基準地震動 S s と 3.11/4.7 地震との関係

#### 1. はじめに

本資料では、2011年3月11日の東北地方太平洋沖地震及びその余震である2011年4月7日の宮城県沖の地震(以下「東北地方太平洋沖地震等」又は「3.11/4.7地震」という。)の影響を踏まえた女川2号機の機器・配管系の耐震設計に反映すべき事項について、検討を実施した。

### 2. 機器・配管系の耐震設計に反映すべき事項の検討方針

3.11/4.7 地震の影響を踏まえた女川 2 号機の機器・配管系の耐震設計に反映すべき事項は、「実用発電用原子炉の設置、運転等に関する規則」(以下「実用炉規則」という。)に基づき実施した地震後の設備健全性確認\*(特別な保全計画)における設備点検結果及び地震応答解析結果(地震観測記録に基づく建屋シミュレーションモデルを反映)を考慮するとともに、機器・配管系が設置される建物・構築物の地震影響を踏まえ、検討する。

機器・配管系の耐震設計へ反映が必要となるのは,施設が地震影響によって損傷(変形,割れなど)し、補修、取替等が困難で、その状態のまま再使用する場合であって、その損傷が地震応答解析及び構造強度評価に影響を与える場合である。

機器・配管系の耐震設計への反映事項の検討概要を図 2-1 に,建物・構築物及び土木構造物を含む耐震設計への反映事項の判断フローを図 2-2 に示す。

耐震設計への反映事項の判断に当たっては、まず、全ての保全施設を対象とし、施設分類ごとの損傷形態に応じた点検方法を選定し、施設点検(一部施設の地震応答解析を含む)を実施する。次に、施設点検結果において耐震 S クラス施設 (耐震 S クラス設備の間接支持機能を有する施設等を含む)に地震による異常がある場合は、耐震設計への影響を検討するとともに、他施設の耐震設計への反映の要否を検討する。施設点検結果に異常がない場合や、異常があった施設が耐震 S クラス施設 (耐震 S クラス設備の間接支持機能を有する施設等を含む)に該当せず取替・補修等による原形復旧を行う場合は、耐震設計への反映事項はないものと判断する。なお、地震による異常がない場合でも、建屋の地震観測記録がある場合は、耐震設計への影響の有無を検討する。

次項以降に設備点検及び地震応答解析に係る検討詳細を示す。

注記\*:実用炉規則に基づき実施した地震後の設備健全性確認の結果は,発電所における 保安検査等にて確認するとの見解が示されている(第 68 回原子力発電所の新規 制基準適合性に係る審査会合,平成 26 年 1 月 16 日)

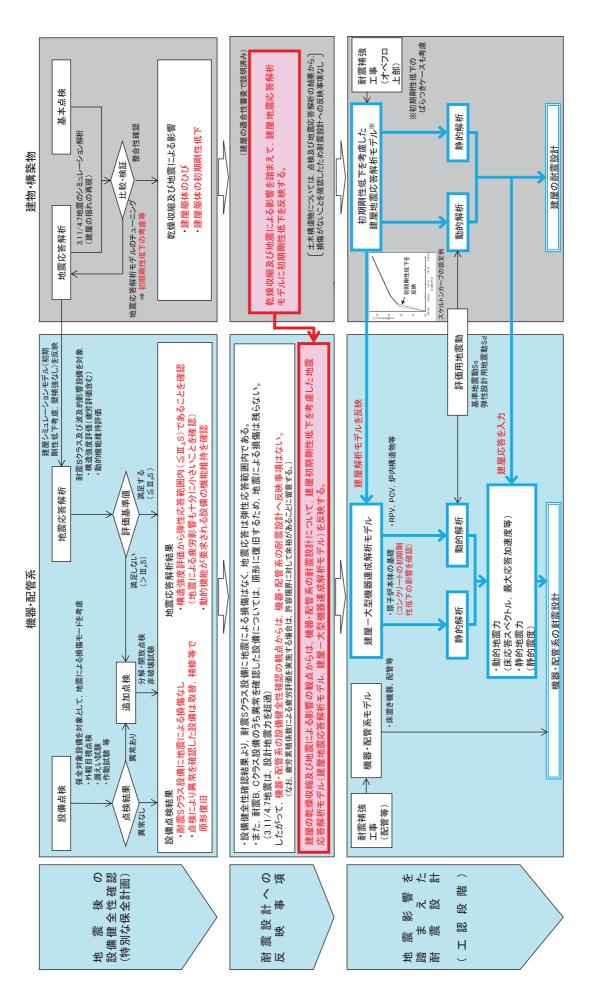
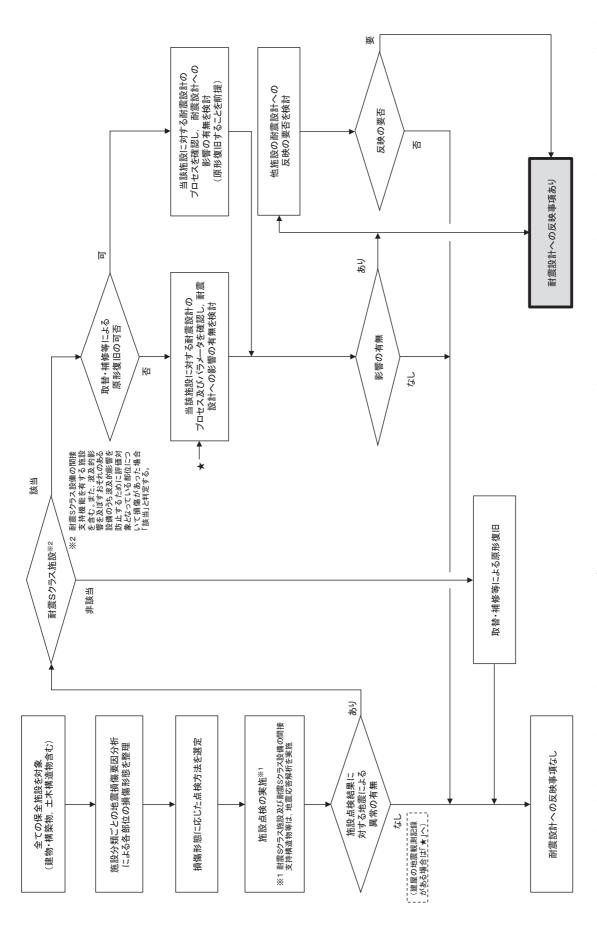


図 2-1 機器・配管系の耐震設計への反映事項の検討概要図



(建物・構築物, 土木構造物含む) 東北地方太平洋沖地震等による影響を踏まえた耐震設計への反映事項の判断フロー 2 - 2X

#### 3. 機器・配管系の地震後の設備点検

地震後の設備健全性確認(特別な保全計画)の概要及び設備点検結果の概要を添付1に 示す。

これまで実施した機器・配管系の地震後の設備健全性確認において、耐震 S クラス設備 に損傷はなく、プラントの安全性に影響を与える所見はないことを確認した。

設備点検において異常を確認した耐震 B, C クラス設備については、いずれも原子炉安全を阻害する可能性はなく、取替、補修、手入れにより原形に復旧している。

また、耐震 B、C クラスの異常により、耐震 S クラス設備への波及的影響がないことを確認した。

4. 機器・配管系の東北地方太平洋沖地震等 (3.11/4.7 地震) による地震応答解析評価 地震応答解析による評価を実施する機器・配管系の評価対象設備の考え方及び評価方 法を以下に示す。

### (1) 評価対象選定の考え方

評価対象設備は、既工認記載の耐震 S クラス設備、耐震 B, C クラス設備のうち波及的影響設備 (燃料交換機、原子炉建屋クレーン、原子炉しゃへい壁) とする。評価対象設備のうち、同一の設備が複数存在するポンプ等は、据付床の床応答を考慮して、厳しい条件の設備を選定する。また、配管等は、系統ごとに設計時又は「発電用原子炉施設に関する耐震設計審査指針」の改訂に伴う耐震安全性評価(以下「既往の評価」という。) における余裕度の小さい設備を選定する。

評価部位は、設計時又は既往の評価における余裕度(=許容応力/発生応力)の最 も小さい部位を代表部位とする(代表部位以外についても評価する場合もある。)。

地震の継続時間が比較的長かったことを考慮して,3.11/4.7 地震に対する配管及び機器の疲労評価(疲労累積係数)を実施する。疲労評価の対象配管は,既往の評価において運転状態による疲労累積係数が最大の配管(復水給水系配管),地震による疲労累積係数が最大の配管(残留熱除去系配管),疲労影響が想定される建屋間渡り配管(原子炉補機冷却海水系配管)を代表として評価する。また,疲労評価の対象機器は,疲労評価が要求されるクラス1機器の原子炉圧力容器として既工認で疲労累積係数が最大の給水ノズルを代表として評価する。

地震時に動的機能が要求される動的機器(ポンプ, 弁等)を選定し, 動的機能維持 評価を実施する。

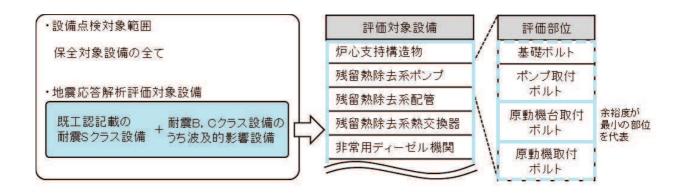


図 4-1 評価対象選定の考え方の概要図

### (2) 評価方法

a. 地震応答解析に用いる建屋応答

地震応答解析は、地震観測記録との整合性を確認した建屋シミュレーション解析 モデル (初期剛性低下等を反映) を用いることを基本とし、建屋内に設置された地 震計による観測記録も考慮する。

なお,床応答スペクトルは,シミュレーション解析による建屋応答及び地震観測 記録を反映しているため,拡幅は行わない。

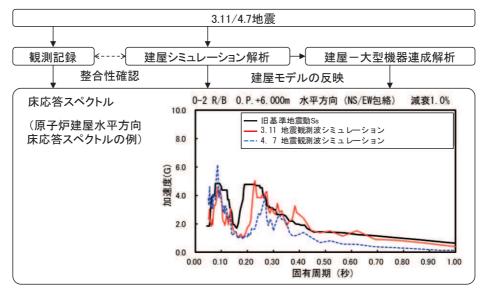


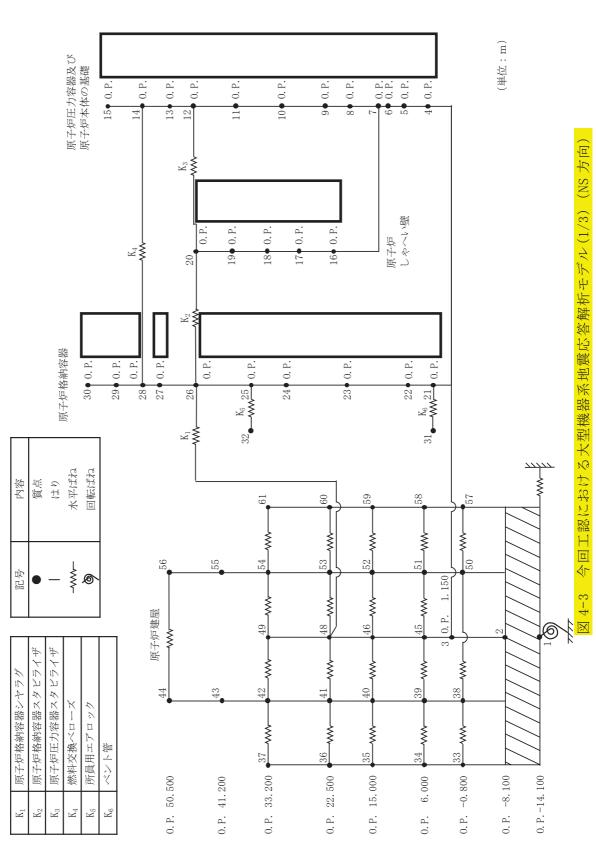
図 4-2 地震応答解析に用いる建屋応答の例

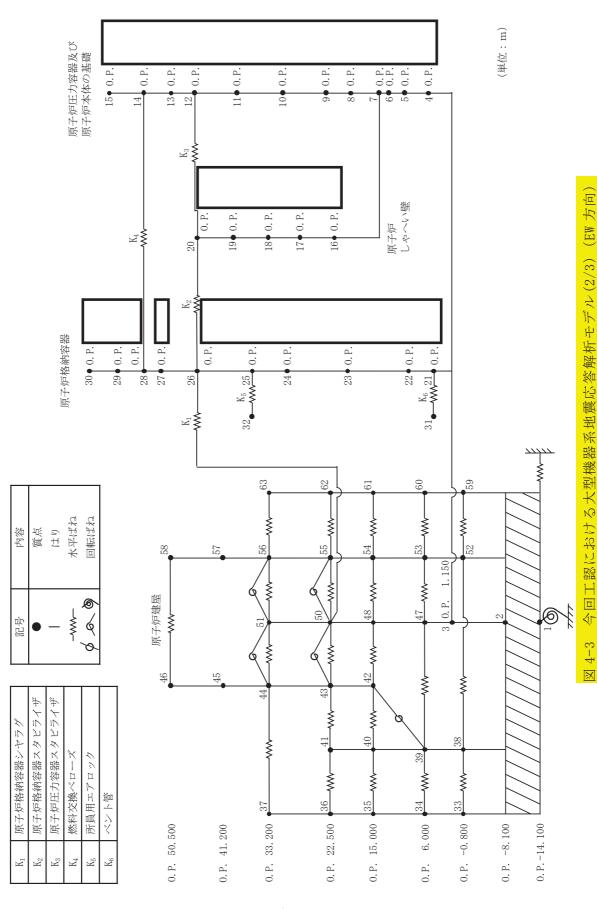
### b. 建屋-大型機器連成解析のモデル設定

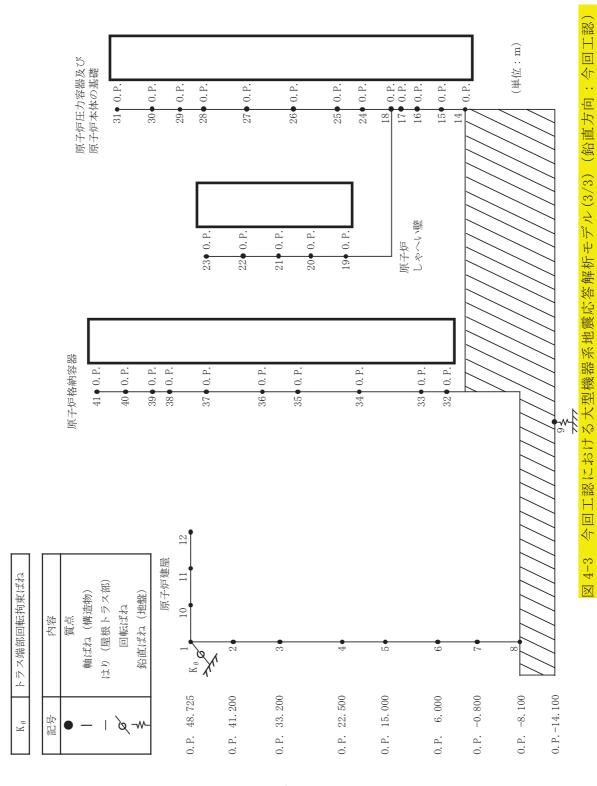
建屋-大型機器連成解析においては、原子炉建屋、原子炉圧力容器、原子炉格納容器、原子炉しゃへい壁、原子炉本体の基礎等を連成させた大型機器系モデル及び原子炉建屋、炉心、原子炉圧力容器、原子炉内部構造物等を連成させた炉内構造物系モデルによる地震応答を用いる。なお、シミュレーション解析に用いる建屋-大型機器連成解析モデルは、建屋シミュレーション解析結果及び3.11/4.7 地震時のプラント状況(温度)を踏まえた設定としており、今回工認の地震応答解析モデル

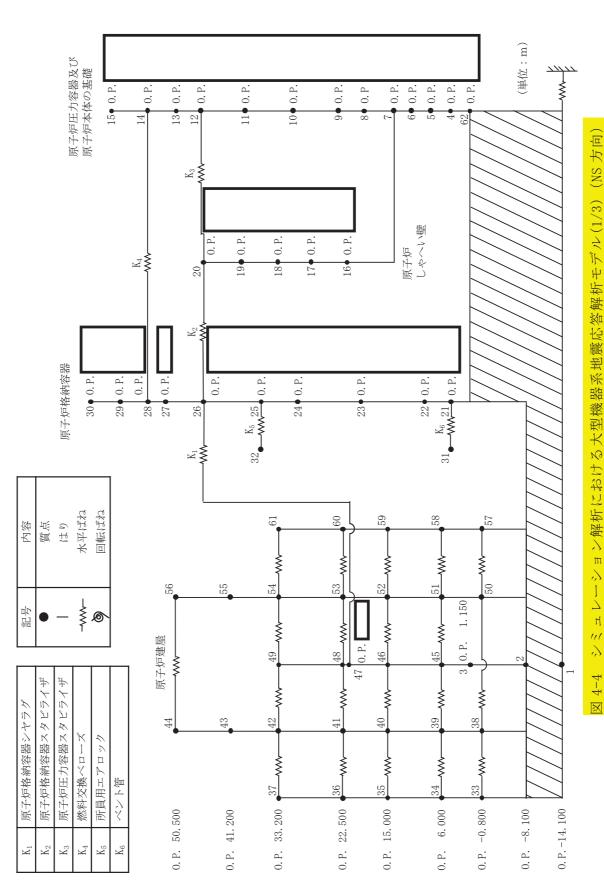
とは設定が異なる部分がある。

今回工認及びシミュレーション解析に用いた大型機器系の地震応答解析モデルを図 4-3,図 4-4に,炉内構造物系の地震応答解析モデルを図 4-5,図 4-6に示す。また,今回工認とシミュレーション解析における建屋-大型機器連成解析モデルの相違点を表 4-1 及び表 4-2に示す。

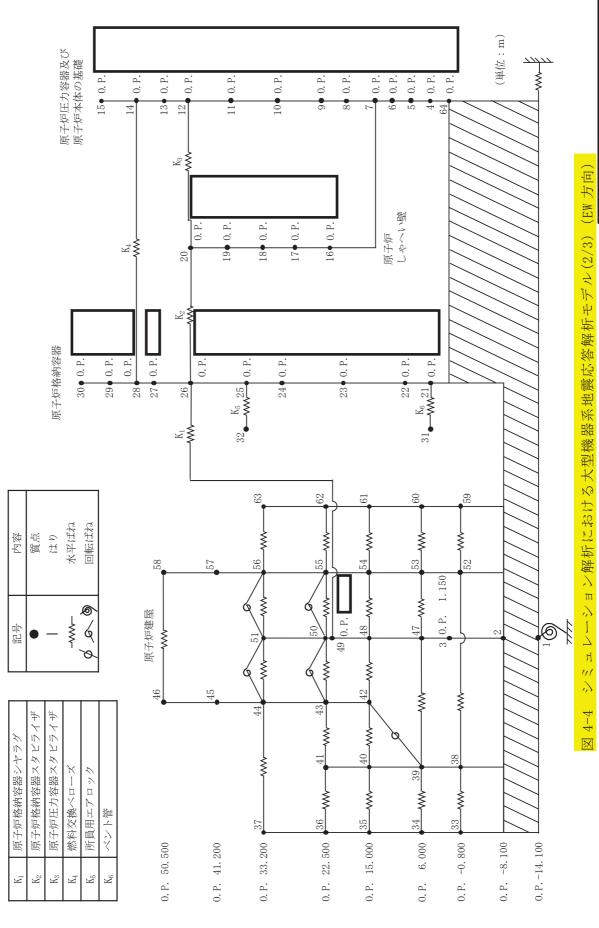


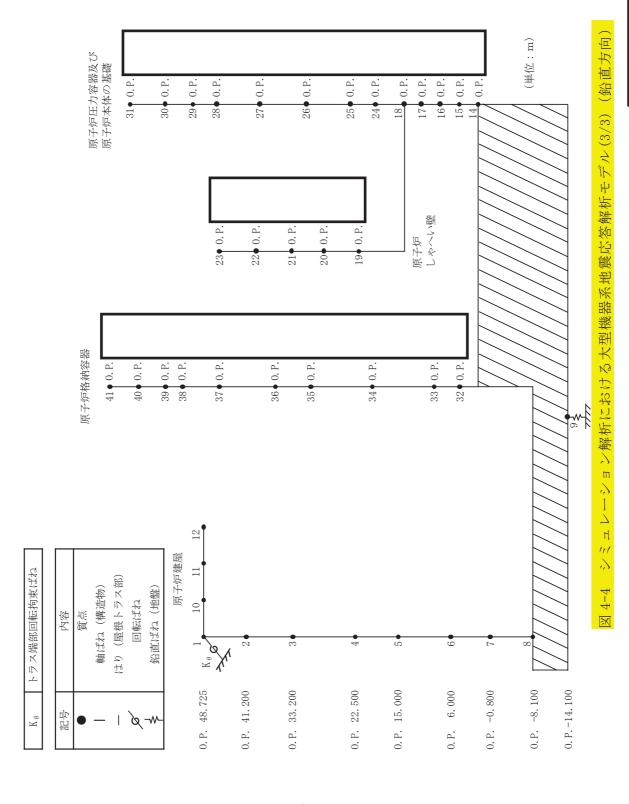


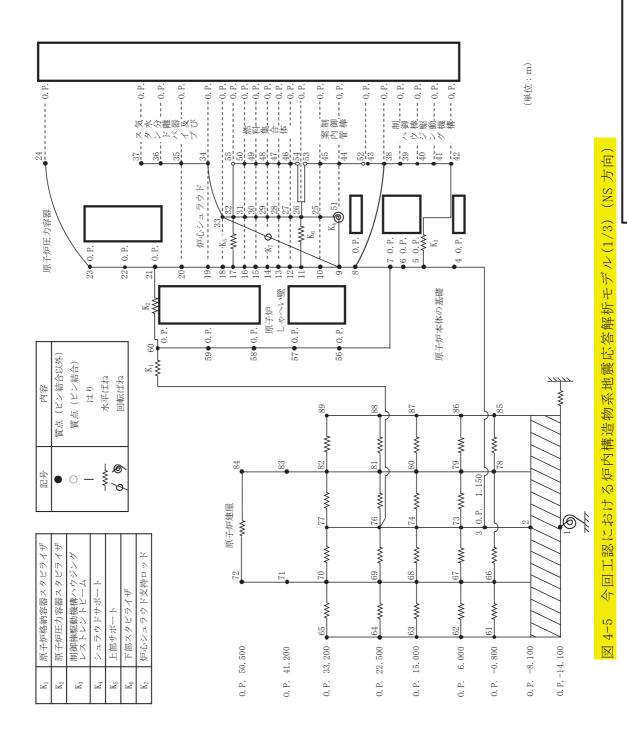




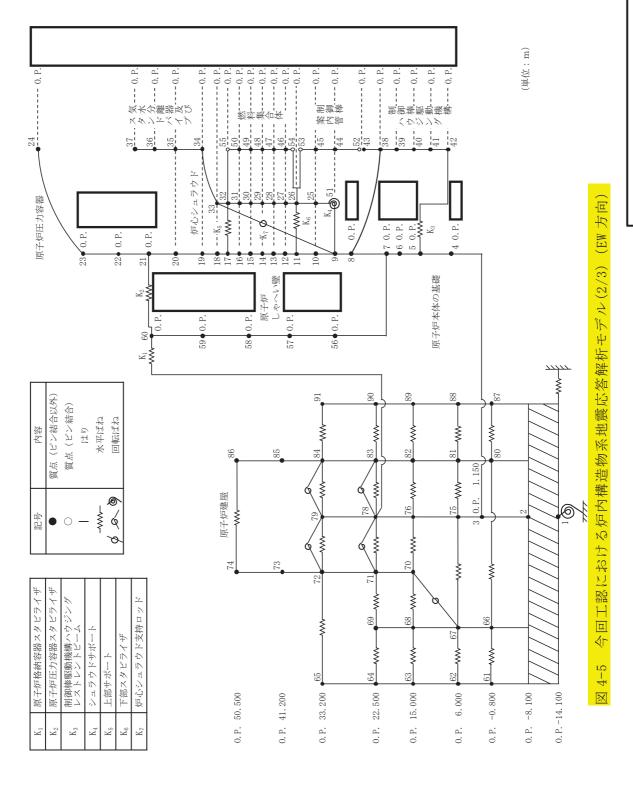
10

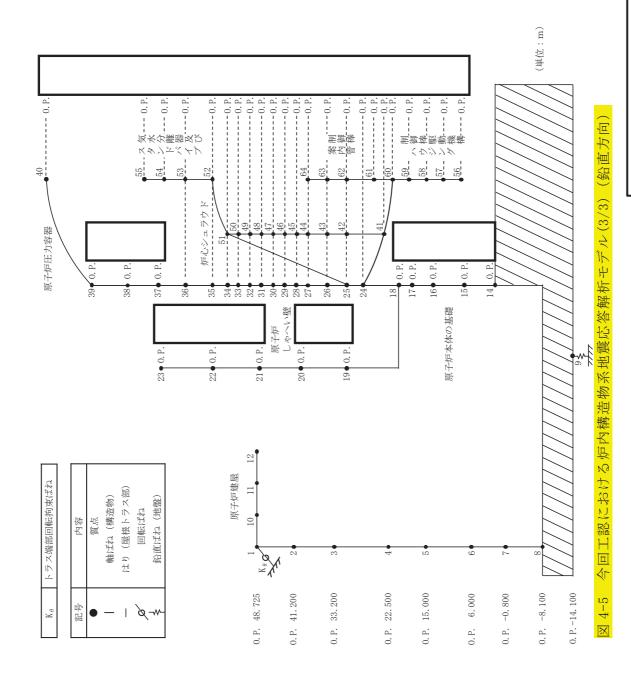


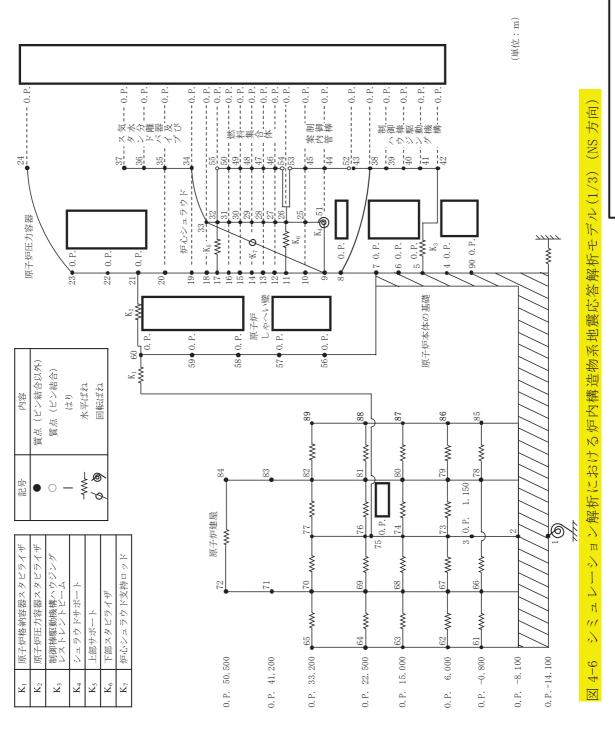


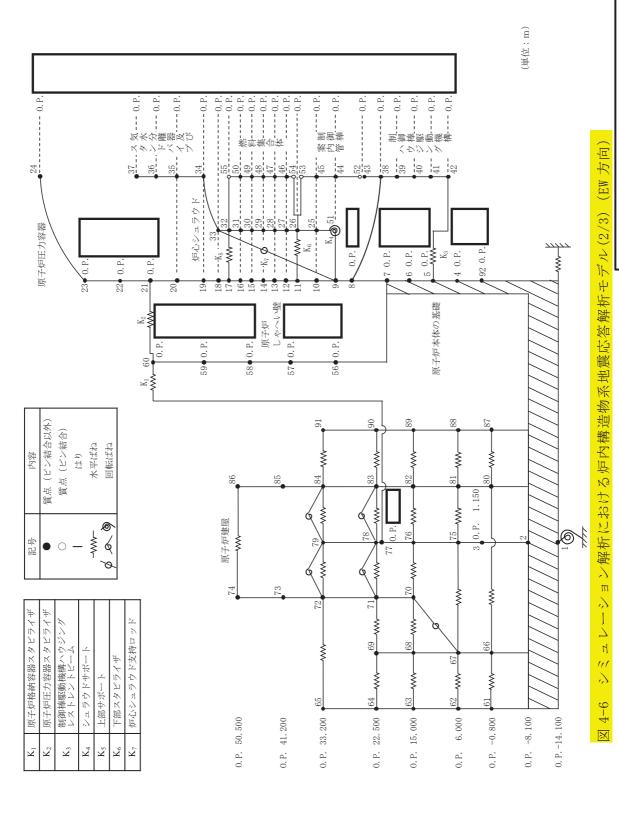


13

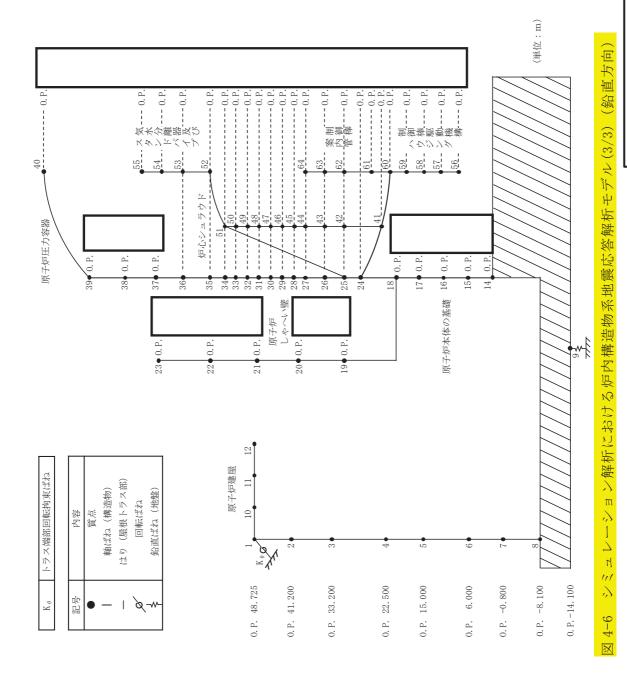








17



18

## 表 4-1 今回工認及びシミュレーション解析における建屋-大型機器連成解析モデルの比較 (大型機器系モデル)

No.	項目	今回工認	シミュレーション解析
1	RPV ペデスタルの	非線形	線形
	復元力特性*1		
2	RPV ペデスタルの	実機の構造特徴を考慮して設	均等に分割
	質点位置*1	定	(NS 方向: 62, 4, 5, 6, 7)
		(NS 方向: 3, 4, 5, 6, 7)	(EW 方向: 64, 4, 5, 6, 7)
		(EW 方向: 3, 4, 5, 6, 7)	
3	RPV ペデスタル下	原子炉建屋(1次しゃへい壁)	原子炉建屋基礎版に接続
	端の原子炉建屋側	に接続	(NS 方向: 62,2)
	との接続位置*2	(NS 方向:3)	(EW 方向: 64,2)
		(EW 方向:3)	
4	原子炉格納容器の	原子炉格納容器(シヤラグ)の	原子炉格納容器 (シヤラグ)
	原子炉建屋側との	高さ近傍に位置する原子炉建	の高さに相当する位置に接
	接続位置*2	屋側の視点に接続	点(質量なし)を設けて接続
		(NS 方向: 26, 48)	(NS 方向: 26, 47)
		(EW 方向: 26,59)	(NS 方向: 26, 49)
5	建屋初期剛性低	考慮	考慮
	下		
6	建屋補強	考慮	未実施 (地震時の状態)
7	建屋コンクリート	5%	7%* <sup>3</sup>
	の減衰定数		
8	プラント状態	通常運転状態	地震時の状態

注記\*1:補足説明資料「補足-600-8-3 建屋-機器連成解析モデルにおける原子炉本体の 基礎の非線形復元力特性等の設定に関する補足説明資料」参照。

\*2:補足説明資料「補足-600-8-2 建屋-機器連成解析における解析モデルの設定に 係る補足説明資料」参照。

\*3:補足説明資料「補足-620-1 東北地方太平洋沖地震等による影響を踏まえた建屋 耐震設計方法への反映について」参照。

## 表 4-2 今回工認及びシミュレーション解析における建屋-大型機器連成解析モデルの比較(炉内構造物系モデル)

No.	項目	今回工認	シミュレーション解析
1	RPV ペデスタルの	非線形	線形
	復元力特性*1		
2	RPV ペデスタルの	実機の構造特徴を考慮して設	均等に分割
	質点位置*1	定	(NS 方向: 90, 4, 5, 6, 7)
		(NS 方向: 3, 4, 5, 6, 7)	(EW 方向: 92, 4, 5, 6, 7)
		(EW 方向: 3, 4, 5, 6, 7)	
3	RPV ペデスタル下	原子炉建屋(1次しゃへい壁)	原子炉建屋基礎版に接続
	端の原子炉建屋側	に接続	(NS 方向: 90, 2)
	との接続位置*2	(NS 方向:3)	(EW 方向: 92,2)
		(EW 方向:3)	
4	原子炉しゃへい壁	原子炉しゃへい壁(原子炉格納	原子炉しゃへい壁(原子炉格
	の原子炉建屋側と	容器スタビライザ) の高さ近傍	納容器スタビライザ) の高さ
	の接続位置*2	に位置する原子炉建屋側の視	に相当する位置に接点(質量
		点に接続	なし)を設けて接続
		(NS 方向: 60,76)	(NS 方向: 60,75)
		(EW 方向: 60,78)	(NS 方向: 60,77)
5	建屋初期剛性低	考慮	考慮
	下		
6	建屋補強	考慮	未実施 (地震時の状態)
7	建屋コンクリート	5%	7%* <sup>3</sup>
	の減衰定数		
8	プラント状態	通常運転状態	地震時の状態

注記\*1:補足説明資料「補足-600-8-3 建屋-機器連成解析モデルにおける原子炉本体の 基礎の非線形復元力特性等の設定に関する補足説明資料」参照。

\*2:補足説明資料「補足-600-8-2 建屋-機器連成解析における解析モデルの設定に 係る補足説明資料」参照。

\*3:補足説明資料「補足-620-1 東北地方太平洋沖地震等による影響を踏まえた建屋 耐震設計方法への反映について」参照。 表 4-1 及び表 4-2 に示す相違点のうち、プラント状態の違いについては、3.11 地 震発生当時、女川原子力発電所第 2 号機は定期検査中(原子炉起動直後)であった。 また、4.7 地震時も原子炉は停止中であり、通常運転時の温度条件と異なるため、 物性値及び炉水質量が今回工認モデルと異なる。ここで、大型機器系及び炉内構造 物系解析モデルで用いる材料物性値及び炉水質量を表 4-3~表 4-7 に示す。

表 4-3 解析に用いる各構造物の物性値

	今回工	認	シミュレーション解析		
名称 	縦弾性係数 E (N/mm²)	温度 (℃)	縦弾性係数 E (N/mm²)	温度 (℃)	
原子炉圧力容器	$1.91 \times 10^{5}$	286	$2.05 \times 10^5$	38	
原子炉圧力容器 支持スカート	$1.99 \times 10^{5}$	162	$2.05 \times 10^{5}$	38	
原子炉しゃへい 壁	$1.91 \times 10^{5}$	57	$1.91 \times 10^{5}$	38	
原子炉本体の基 礎	$1.91 \times 10^{5}$	57	$1.91 \times 10^{5}$	38	
原子炉格納容器	$1.91 \times 10^{5}$	57	$1.91 \times 10^{5}$	38	
炉心シュラウド	$1.78 \times 10^{5}$	286	$1.94 \times 10^5$	38	
原子炉圧力容器 下部鏡板	$1.91 \times 10^{5}$	286	$2.05 \times 10^{5}$	38	
制御棒案内管	$1.78 \times 10^{5}$	286	$1.94 \times 10^5$	38	
制御棒駆動機構 ハウジング	$1.78 \times 10^{5}$	286	$1.94 \times 10^{5}$	38	
燃料集合体	7. $62 \times 10^4$	286	9. $26 \times 10^4$	38	

表 4-4 今回工認及びシミュレーション解析において考慮する炉水質量 (大型機器系,水平方向)

   名称	質点番	炉水質量 (×10 <sup>3</sup> kg)	
石 你 	号	今回工認	シミュレーション解析
	8		
	9		
原子炉圧力容器	10		
	11		
	12		

## 表 4-5 今回工認及びシミュレーション解析において考慮する炉水質量 (大型機器系,鉛直方向)

名称	質点番	炉水質量 (×10 <sup>3</sup> kg)	
<b>石</b> 你	号	今回工認	シミュレーション解析
原子炉圧力容器	24		

### 表 4-6 今回工認及びシミュレーション解析において考慮する炉水質量 (炉内構造物系,水平方向)(1/2)

		十万円) (1/2)	E. ( ) ( 103 1 )
名称	質点番	炉水質量 (×10 <sup>3</sup> kg)	
	号	今回工認	シミュレーション解析
	8		
	9		
	10		
	11		
	12		
	13		
原子炉圧力容器	14		
	15		
	16		
	17		
	18		
	19		
	20		
	25		
	26		
	27		
	28		
	29		
炉心シュラウド	30		
	31		
	32		
	33		
	34		
	35		

### 表 4-6 今回工認及びシミュレーション解析において考慮する炉水質量 (炉内構造物系,水平方向)(2/2)

名称	所上亚日	炉水質量 (×10 <sup>3</sup> kg)		
<b>石</b> 你	質点番号	今回工認	シミュレーション解析	
原子炉圧力容器	20			
下部鏡板	38			
制御棒駆動機構	43			
ハウジング				
制御棒案内管	44			
	45			
	46			
	47			
燃料集合体	48			
	49			
	50			

# 表 4-7 今回工認及びシミュレーション解析において考慮する炉水質量 (炉内構造物系,鉛直方向)

名称	質点番号	炉水重量 (×10 <sup>3</sup> kg)		
<b>石</b> 你		今回工認	シミュレーション解析	
原子炉圧力容器	25			
炉心シュラウド	44			
	51			
	52			
制御棒駆動機構	60			
ハウジング 60				
制御棒案内管	64			

シミュレーション解析においては温度の変更により部材の縦弾性係数が変化するため、表 4-8 に示すとおりばね定数を変更する。

表 4-8 今回工認及びシミュレーション解析における建屋-大型機器連成解析モデルのばね 定数

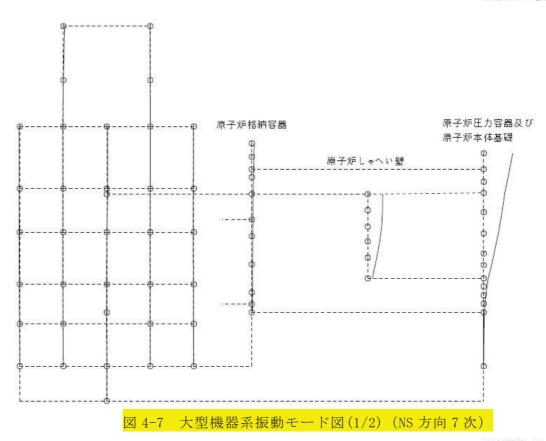
Ø ∓hr	ばね定数		
名称 	今回工認	シミュレーション解析	
原子圧力容器 スタビライザ	$7.30 \times 10^6 \text{ (N/mm)}$	$7.88 \times 10^6 \text{ (N/mm)}$	
燃料交換ベローズ	$3.73 \times 10^5 \text{ (N/mm)}$	$4.08 \times 10^5 \text{ (N/mm)}$	
原子圧力容器 スタビライザ	$7.30 \times 10^6 \text{ (N/mm)}$	$7.88 \times 10^6 \text{ (N/mm)}$	
シュラウド サポート	$1.14 \times 10^{14} \; (\mathrm{N/mm/rad})$	1.22×10 <sup>14</sup> (N·mm/rad)	
上部サポート	$3.87 \times 10^5 \text{ (N/mm)}$	$4.22 \times 10^5 \text{ (N/mm)}$	
下部スタビライザ	$3.26 \times 10^5 \text{ (N/mm)}$	$3.56 \times 10^{5} \text{ (N/mm)}$	
炉心シュラウド 支持ロッド	1.37×10 <sup>12</sup> (N·mm/rad)	1.47×10 <sup>12</sup> (N·mm/rad)	

建屋単独のシミュレーション解析及び建屋-大型機器連成解析における固有値解析結果を表 4-9~表 4-14 に示す。また、建屋-大型機器連成解析における振動モード図を図 4-7~図 4-10 に示す。

表 4-9 建屋シミュレーション解析と建屋大型機器連成解析の固有値解析結果 (大型機器系:NS方向)

建屋シミュレーション解析		建層	是-大型機器連成解析	古 劫 坎 / 云
次数	固有周期	次数	固有周期	卓越部位
1	0. 240	1	0. 235	原子炉建屋
2	0. 150	2	0. 150	原子炉建屋
3	0. 120	3	0. 120	原子炉建屋
4	0. 101	4	0. 101	原子炉建屋
5	0.100	5	0.100	原子炉建屋
6	0.091	6	0.091	原子炉建屋
_	_	7	0.090	原子炉圧力容器
7	0.086	8	0.086	原子炉建屋
8	0.075	9	0.074	原子炉建屋
9	0.072	10	0.071	原子炉建屋
10	0.070	11	0.070	原子炉建屋
11	0.067	12	0.067	原子炉建屋
12	0.065	13	0.065	原子炉建屋
13	0.063	14	0.062	原子炉建屋
14	0.060	15	0.060	原子炉建屋
15	0.059	16	0.059	原子炉建屋
16	0.058	17	0.057	原子炉建屋
17	0.055	18	0.055	原子炉建屋
18	0.054	19	0.054	原子炉建屋
19*	0.053	20*	0.052	原子炉建屋
_	_	20*	0.052	原子炉圧力容器
20	0.051	21	0.051	原子炉建屋
21	0.049	22	0.050	原子炉建屋

注記\*:建屋シミュレーション解析では地上3階(0.P.33.200)より上部の応答が卓越し、建屋-大型機器連成解析では地上3階(0.P.33.200)より上部及び原子炉圧力容器の応答が卓越



固有周期 0.052 秒 刺激係数 3.039

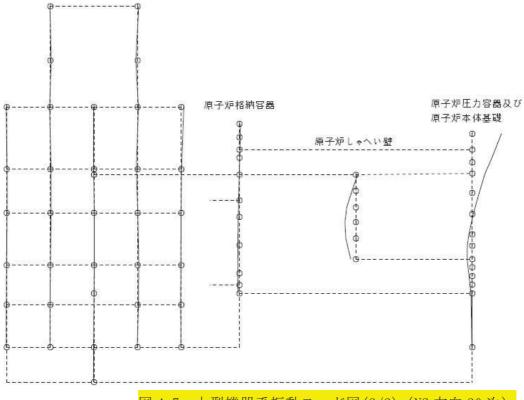
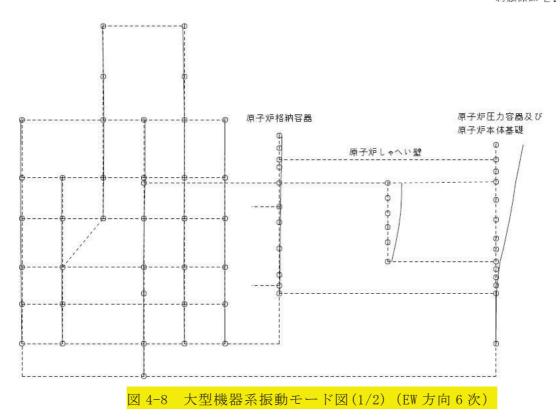


図 4-7 大型機器系振動モード図(2/2) (NS 方向 20 次)

表 4-10 建屋シミュレーション解析と建屋大型機器連成解析の固有値解析結果 (大型機器系: EW 方向)

建屋シミュレーション解析		建屋-大型機器連成解析		± ++ +p /-
次数	固有周期	次数	固有周期	卓越部位
1	0. 230	1	0. 225	原子炉建屋
2	0. 127	2	0.127	原子炉建屋
3	0.115	3	0.115	原子炉建屋
4	0.099	4	0.099	原子炉建屋
5	0.096	5	0.096	原子炉建屋
_	-	6	0.091	原子炉圧力容器
6	0.088	7	0.087	原子炉建屋
7	0.079	8	0.079	原子炉建屋
8	0.076	9	0.075	原子炉建屋
9	0.070	10	0.070	原子炉建屋
10	0.069	11	0.068	原子炉建屋
11	0.065	12	0.064	原子炉建屋
12	0.062	13	0.062	原子炉建屋
13	0.060	14	0.059	原子炉建屋
14	0.059	15	0.059	原子炉建屋
15	0.055	16	0.055	原子炉建屋
16	0.054	17	0.053	原子炉建屋
	_	18	0.052	原子炉圧力容器
17	0.050	19	0.050	原子炉建屋



固有周期 0.052 秒 刺激係数 -0.292

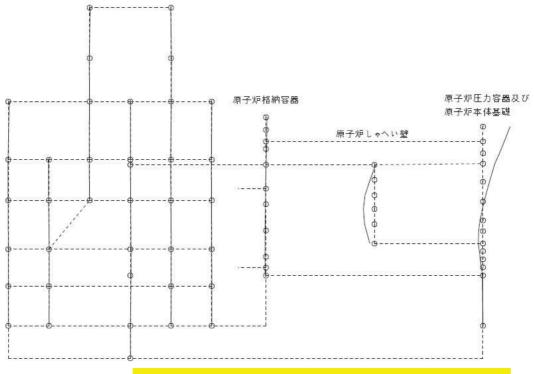


図 4-8 大型機器系振動モード図(2/2)(EW 方向 18 次)

## 表 4-11 建屋シミュレーション解析と建屋大型機器連成解析の固有値解析結果 (大型機器系: UD 方向)

建屋シミュレーション解析		建屋-大型機器連成解析		占地如法
次数	固有周期	次数	固有周期	卓越部位
1	0. 365	1	0. 366	原子炉建屋
				(屋根トラス)
2	0.100	2	0.100	原子炉建屋
3	0. 085	3	0. 085	原子炉建屋
				(屋根トラス)
4	0.055	4	0.055	原子炉建屋

表 4-12 建屋シミュレーション解析と建屋大型機器連成解析の固有値解析結果 (炉内構造物系:NS方向)

建屋シ	/ミュレーション解析	建屋	是-大型機器連成解析	占地加供
次数	固有周期	次数	固有周期	卓越部位
1	0. 240	1	0.238	原子炉建屋
_	_	2	0. 223	燃料集合体
2	0. 150	3	0.150	原子炉建屋
_	_	4	0.129	炉心シュラウド
3	0.120	5	0.120	原子炉建屋
4	0.101	6	0.101	原子炉建屋
5	0.100	7	0.100	原子炉建屋
6	0.091	8	0.091	原子炉建屋
_	-	9	0.090	原子炉圧力容器
7	0.086	10	0.086	原子炉建屋
8	0.075	11	0.074	原子炉建屋
9	0.072	12	0.072	原子炉建屋
_	-	13	0.070	制御棒案内管
10	0.070	14	0.070	原子炉建屋
11	0.067	15	0.067	原子炉建屋
12	0.065	16	0.065	原子炉建屋
13	0.063	17	0.062	原子炉建屋
14	0.060	18	0.060	原子炉建屋
15	0.059	19	0.059	原子炉建屋
16	0.058	20	0.057	原子炉建屋
_	_	21	0.055	燃料集合体
17	0.055	22	0.055	原子炉建屋
_	_	23	0.055	炉心シュラウド
18	0.054	24	0.054	原子炉建屋
19	0.053	25	0.052	原子炉建屋
20*	0.051	26*	0.051	原子炉建屋
_	_	26*	0.051	原子炉圧力容器
21	0. 049	27	0.050	原子炉建屋

注記\*:建屋シミュレーション解析では地上3階(0.P.33.200)より上部の応答が卓越し、建屋-大型機器連成解析では地上3階(0.P.33.200)より上部及び原子炉圧力容器の応答が卓越

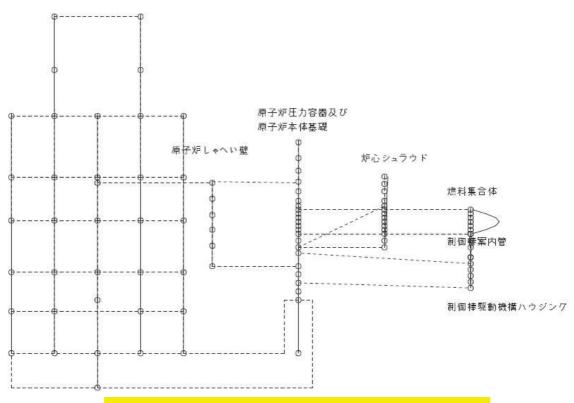


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(1/7) (NS 方向 2 次)

固有周期 0.129 秒 刺激係数 -0.219

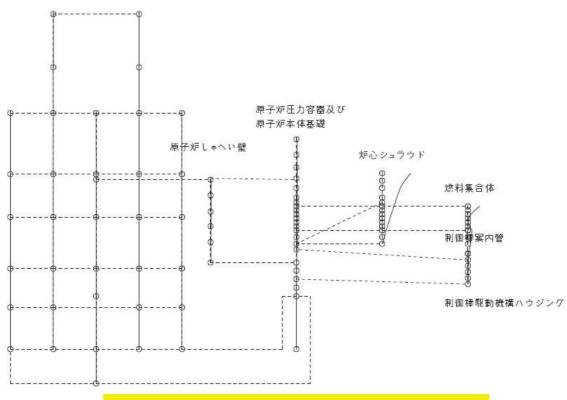


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(2/7) (NS 方向 4 次)

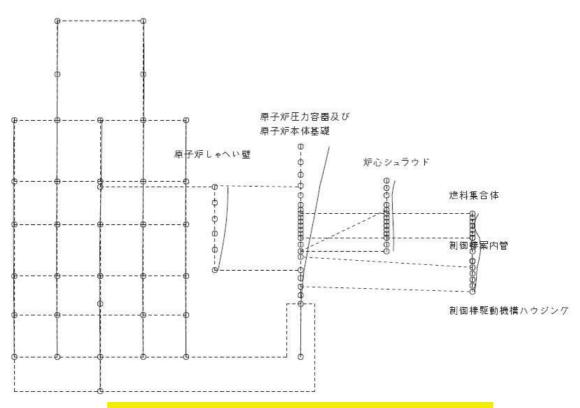


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(3/7) (NS 方向 9 次)

固有周期 0.070 秒 刺激係数 -0.218

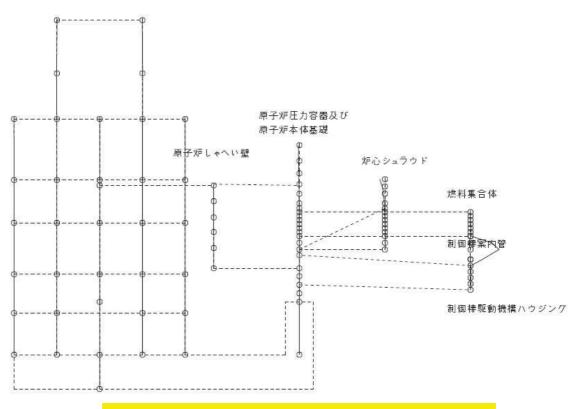


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(4/7) (NS 方向 13 次)

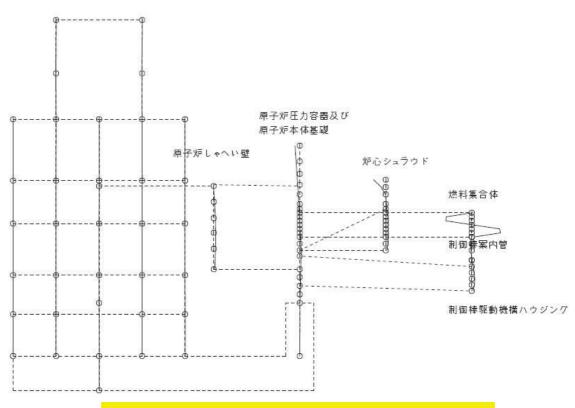


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(5/7) (NS 方向 21 次)

固有周期 0.055 秒 刺激係数 1.209

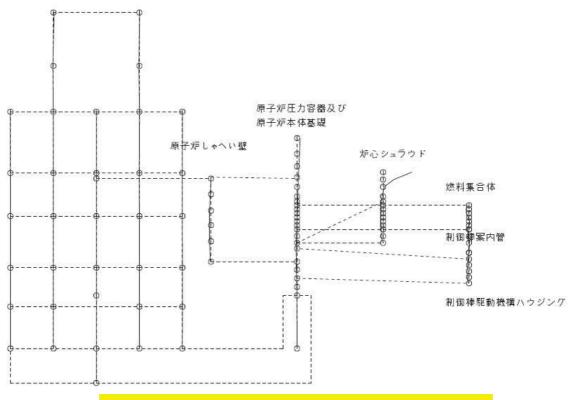


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(6/7) (NS 方向 23 次)

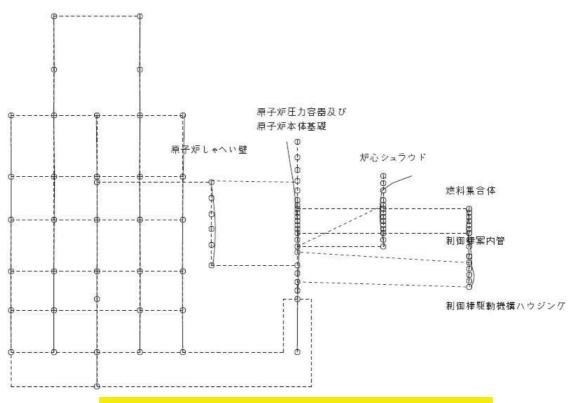


図 4-9 炉内構造物系振動モード図(7/7) (NS 方向 26 次)

表 4-13 建屋シミュレーション解析と建屋大型機器連成解析の固有値解析結果 (炉内構造物系: EW 方向)

建屋シ	ミュレーション解析	建屋	是-大型機器連成解析	占 批 切 /5
次数	固有周期	次数	固有周期	卓越部位
1	0. 230	1	0.228	原子炉建屋
_	-	2	0. 223	燃料集合体
_	_	3	0.130	炉心シュラウド
2	0. 127	4	0.127	原子炉建屋
3	0. 115	5	0.115	原子炉建屋
4	0.099	6	0.099	原子炉建屋
5	0.096	7	0.096	原子炉建屋
_	ı	8	0.091	原子炉圧力容器
6	0.088	9	0.087	原子炉建屋
7	0.079	10	0.079	原子炉建屋
8	0.076	11	0.076	原子炉建屋
_	_	12	0.070	制御棒案内管
9	0.070	13	0.070	原子炉建屋
10	0.069	14	0.069	原子炉建屋
11	0.065	15	0.064	原子炉建屋
12	0.062	16	0.062	原子炉建屋
13	0.060	17	0.059	原子炉建屋
14	0.059	18	0.059	原子炉建屋
15	0.055	19	0.055	原子炉建屋
_		20	0.055	燃料集合体
_		21	0.055	炉心シュラウド
16	0.054	22	0.053	原子炉建屋
_		23	0.051	原子炉圧力容器
17	0.050	24	0.050	原子炉建屋

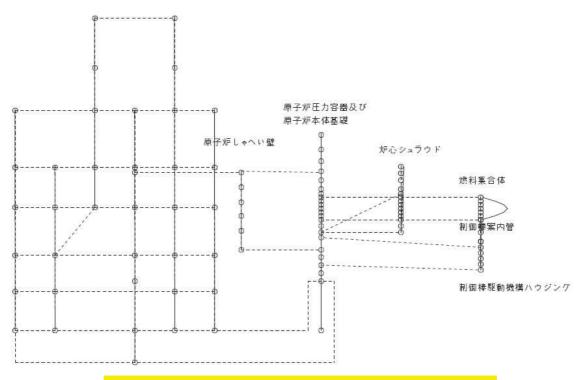


図 4-10 炉内構造物系振動モード図(1/7) (EW 方向 2 次)

固有周期 0.130 秒 刺激係数 -4.278

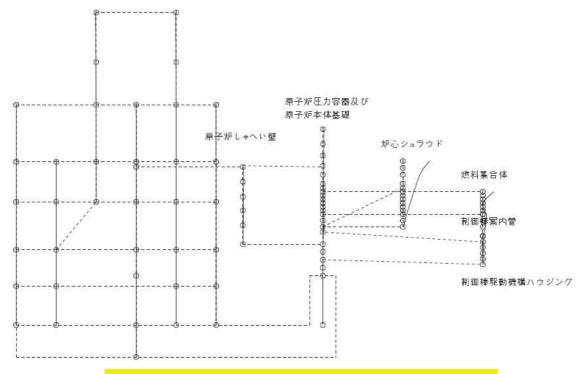


図 4-10 炉内構造物系振動モード図(2/7)(EW 方向 3 次)

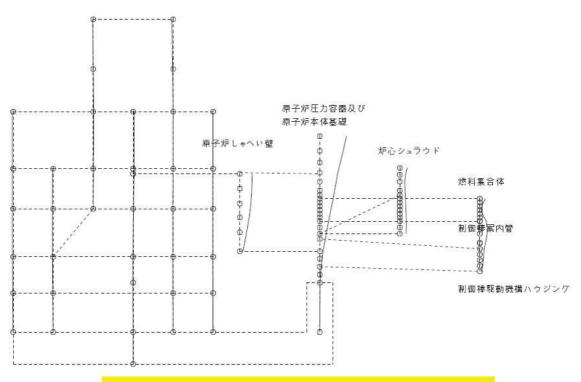


図 4-10 炉内構造物系振動モード図(3/7)(EW 方向 8 次)

固有周期 0.070 秒 刺激係数 -1.696

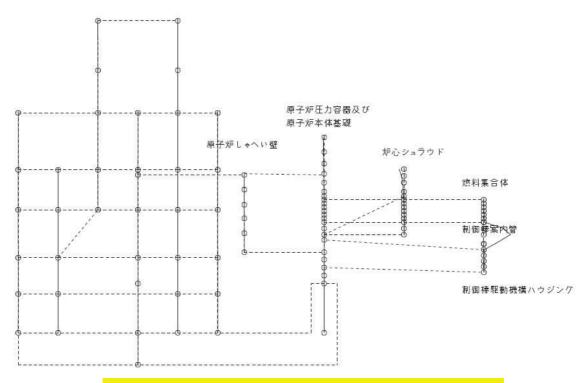


図 4-10 炉内構造物系振動モード図(4/7)(EW 方向 12 次)

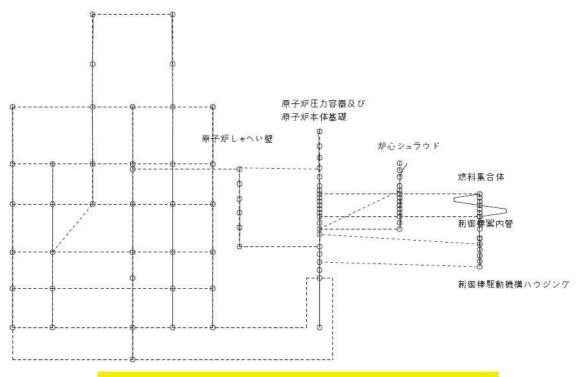


図 4-10 炉内構造物系振動モード図(5/7)(EW 方向 20 次)

固有周期 0.055 秒 刺激係数 0.152

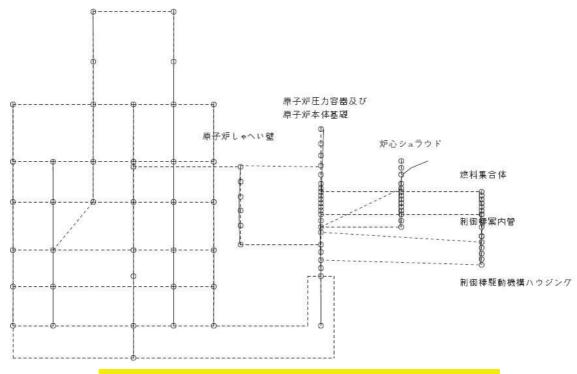


図 4-10 炉内構造物系振動モード図(6/7)(EW 方向 21 次)

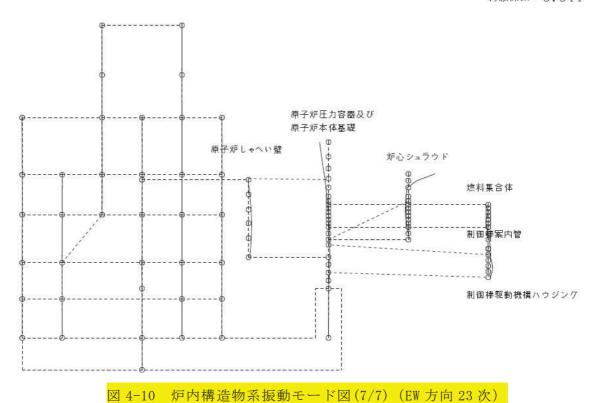


表 4-14 建屋シミュレーション解析と建屋大型機器連成解析の固有値解析結果 (炉内構造物系: UD 方向)

建屋シ	/ミュレーション解析	建厚	是-大型機器連成解析	卓越部位
次数	固有周期	次数	固有周期	早越前江
1	0.265	0.365 1 0.366		原子炉建屋
1	0. 303	0.365 1 0.366		(屋根トラス)
2	0.100	. 100 2 0. 100		原子炉建屋
3	0.085	3	0 005	原子炉建屋
3	0.000	3	0.085	(屋根トラス)
4	0.055	4	0.055	原子炉建屋

#### c. 構造強度評価

構造強度評価は,段階的な評価手順とする。

- ①設計時及び既往の評価結果において比較的余裕度の大きな設備については, 簡 易評価(応答倍率法による評価)を行う。
- ②簡易評価において発生応力等が評価基準値を満足しない場合には,設計時と同等の評価を行う。
- ③設計時と同等の評価において発生応力等が評価基準値を満足しない場合には, 詳細評価(時刻歴応答解析等)を行う。

構造強度評価の評価基準値は、地震による影響の有無を確認する観点から「原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1・補-1984」に規定される許容応力状態 Ⅲ<sub>A</sub>S(弾性応答範囲内)における許容応力を基本とする。

地震応答解析及び耐震評価は、設計時の評価条件と同条件にて評価することを基本とするが、3.11/4.7 地震に対する地震影響を詳しく確認するため、より実態にあった評価条件として、地震時におけるプラント状態(女川2号機は、3.11 地震時は原子炉起動中、4.7 地震時は冷温停止中)等を考慮した評価を実施する場合がある。

また、地震の継続時間が比較的長かったことを考慮して、疲労の影響が大きいと考えられる配管等については、時刻歴応答解析で求めたピーク応力強さの時刻歴と設計疲労線図を基に、図 4-11 に示すフローのとおり疲労評価を実施する。また、疲労評価方法の詳細を添付 2 に示す。

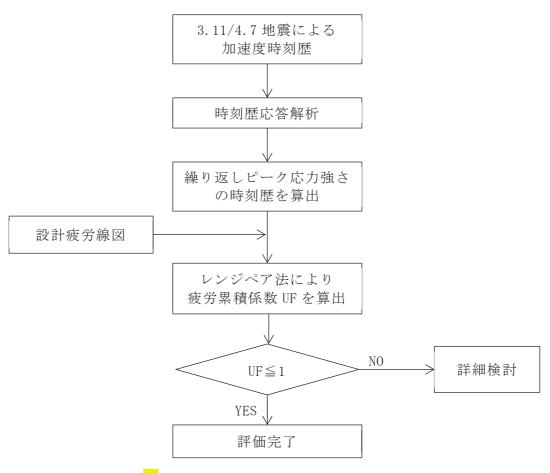


図 4-<mark>11</mark> 3.11/4.7 地震に対する疲労評価のフロー

#### d. 動的機能維持評価

弁,ポンプ等の動的機能維持の評価は,地震応答解析に基づき評価対象設備の応答加速度を求め,評価基準値である機能確認済加速度以下であることを確認する。 また,応答加速度が機能確認済加速度を上回る設備については,詳細評価を実施する。

制御棒の挿入性は、地震応答解析により燃料集合体の相対変位を求め、試験により制御棒の挿入性が確認された相対変位以下であることを確認する。

評価基準値の機能確認済加速度は、「原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1991 追補版」に準拠するとともに、試験等で妥当性が確認された値も用いる。

#### (3) 段階的な構造強度評価の概要

a. 評価フロー

地震応答解析の評価フローを図 4-12 に示す。

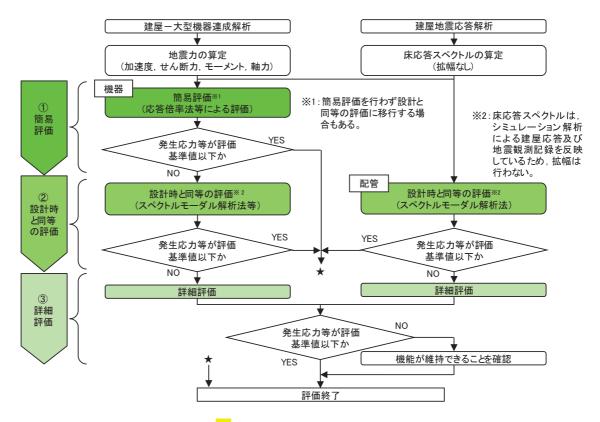


図 4-12 地震応答解析の評価フロー

#### b. 応答倍率法の概要

応答倍率法による発生応力等の求め方を以下に示す。

応答倍率法による発生応力等の求め方の例

ケース 1 発生応力等 = 設計時又は既往評価での全体応力 × 応答比 (地震及び地震以外による応力)

ケース 2 発生応力等 = 設計時又は既往評価での地震以外による応力 + 設計時又は既往評価での地震による応力 × 応答比

上記における 応答比 の求め方の例

・ポンプの基礎ボルト等の発生応力等を求めるにあたり、水平加速度、鉛直加速度を用いる機器

| 応答比 = 3.11/4.7 地震時の加速度 | 設計時又は既往評価での加速度

(水平加速度,鉛直加速度ごとに応答比を算出)

・原子炉圧力容器や炉内構造物等の発生応力等を求めるにあたり,加速度,せん断力, モーメント,軸力を用いる機器

| 広答比 = 3.11/4.7 地震時の地震力 | 設計時又は既往評価での地震力

(加速度, せん断力, モーメント, 軸力ごとに応答比を算出)

複数の応答比が算出される場合は、算出した応答比のうち、最大となるものを用いることを基本とする。ただし、地震による応力を地震力の種類ごとに分離することが容易な場合は、地震力の種類ごとの応答比を用いる。以下に具体的な算出式を示す。

・応答比の最大値を用いる場合

$$\sigma = \alpha \times \sigma_T$$

$$\alpha = \text{MAX}\left(\frac{\text{CH}_1}{\text{CH}_0}, \frac{\text{CV}_1}{\text{CV}_0}\right)$$

σ:発生応力

α : 応答比

στ:設計時又は既往評価の全体応力

CH<sub>0</sub>:設計時又は既往評価の水平加速度

CH<sub>1</sub>: 3.11/4.7 地震の水平加速度

CV。: 設計時又は既往評価の鉛直加速度

CV<sub>1</sub>: 3.11/4.7 地震の鉛直加速度

・地震力の種類ごとの応答比を用いる場合

$$\sigma = \alpha \times \sigma_v + \beta \times \sigma_O + \gamma \times \sigma_M + \sigma_0$$

$$\alpha = \frac{\text{CV}_1}{\text{CV}_0}, \qquad \beta = \frac{\text{Q}_1}{\text{Q}_0}, \qquad \gamma = \frac{\text{M}_1}{\text{M}_0}$$

σ:発生応力

α :鉛直加速度に対する応答比

β : せん断力に対する応答比

γ :モーメントに対する応答比

σ<sub>ν</sub>:設計時又は既往評価の鉛直加速度による応力

σα:設計時又は既往評価のせん断力による応力

 $\sigma_M$ : 設計時又は既往評価のモーメントによる応力

σ₀:設計時又は既往評価の地震以外の応力

CV。: 設計時又は既往評価の鉛直加速度

CV<sub>1</sub>: 3.11/4.7 地震の鉛直加速度

Q<sub>0</sub>:設計時又は既往評価のせん断力

Q1:3.11/4.7 地震のせん断力

M<sub>0</sub>:設計時又は既往評価のモーメント

M<sub>1</sub>: 3.11/4.7 地震のモーメント

c. 構造強度評価の各段階における実際の応答に対する保守性(イメージ) 構造強度評価の各段階における保守性の概念を図 4-13 に示す。

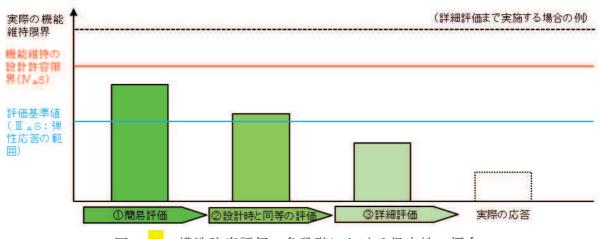


図 4-13 構造強度評価の各段階における保守性の概念

#### (4) 地震応答解析による評価結果

構造強度評価の結果を表 4-15 に、疲労評価の結果を表 4-17 に、動的機能維持評価の結果を表 4-18 に示す。「(1) 評価対象選定の考え方」に記載のとおり、評価部位は、設計時又は既往の評価における裕度の最も小さい部位を代表部位とすることを基本としているが、代表部位以外についても評価する場合もある。これは②設計時と同等の評価又は③詳細評価を実施する場合に地震動の特性(水平及び鉛直方向の大きさ、床応答スペクトルにおける周期特性など)によって裕度最小部位が変わることがある

ためである。代表部位以外についても評価し、3.11/4.7 地震で裕度最小部位が異なる場合は代表部位ではなく、それぞれの裕度最小部位を表 4-15 に記載する。

なお、構造強度評価(①簡易評価,②設計時と同等の評価,③詳細評価)のうち、 ③詳細評価を適用した設備及びその評価の概要を表 4-16 に示す。3.11/4.7 地震の建 屋シミュレーション解析を踏まえ、耐震 S クラス等の設備に対する構造強度評価の結 果、弾性応答範囲内であることを確認した。また、配管及び機器に対して疲労影響が 大きい設備を代表とした疲労評価の結果、3.11/4.7 地震影響による疲労累積係数は 0.01より十分に小さいことを確認した。なお、今回工認の耐震評価における疲労疲労 累積係数に比べて、3.11/4.7 地震影響による疲労累積係数が非常に小さな結果となっている要因は疲労評価に用いるピーク応力強さや評価に用いる地震動の違いによ るものである(添付3参照)。

また,動的機能維持評価の結果,動的機能が要求される設備の機能が維持されることを確認した。

表 4-15 構造強度評価結果 (1/16)

	評価対象記	<b>殳備及び評価箇所</b>	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <b>*</b> <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		胴板	3.11地震	胴板	一次一般膜応力	176	303	0	1	3119 (kN)	6030 (kN)	1.94
		加刊仅	4.7地震	胴板	一次一般膜応力	191	303	0	1	3119 (kN)	9980 (kN)	3.20
		下部鏡板	3.11地震	下部鏡板	一次一般膜応力	115	303	0	①	3119 (kN)	6030 (kN)	1.94
		↑ fi) ≠見/t/X	4.7地震	下部鏡板	一次一般膜応力	125	303	0	①	3119 (kN)	9980 (kN)	3.20
		制御棒駆動機構ハウジング貫通孔	3.11地震	スタブチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	193	271	0	①	2.844 (kN)	6.62 (kN)	2.33
			4.7地震	スタブチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	199	271	0	①	6.472 (kN)	19.40 (kN)	3.00
	原子	再循環水入口/ズル (N2) 給水/ズル	3.11地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	153	193	0	①	68.65 (kN·m)	46 (kN·m)	0.67
原子炉	于 炉 圧 力		4.7地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	189	193	0	①	68.65 (kN·m)	76 (kN·m)	1.11
本体	容器		3.11地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	135	253	0	①	19.61 (kN)	16 (kN)	0.82
	本体	(N4)	4.7地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	179	253	0	①	19.61 (kN)	27 (kN)	1.38
		低圧注水ノズル	3.11地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	140	253	0	①	4.903 (kN·m)	6 (kN·m)	1.23
		(N6)	4.7地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	147	253	0	①	4.903 (kN·m)	5 (kN·m)	1.02
		ベントノズル	3.11地震	ノズルエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	141	418	0	①	0.1961 (kN)	0.9 (kN)	4.59
		(N8)	4.7地震	ノズルエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	169	418	0	①	0.1961 (kN)	1.4 (kN)	7.14
			3.11地震	蒸気乾燥器 支持ブラケット	一次膜+ 一次曲げ応力	147	213	0	2	=	-	=
		ブラケット類	4.7地震	蒸気乾燥器 支持ブラケット	一次膜+ 一次曲げ応力	169	213	0	2	-	-	-

# 注記\*1:評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (2/16)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <b>*</b> <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
	rec.	原子炉圧力容器	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	105	499	0	2	=	=	-
	原 支 持 構 圧	基礎ボルト	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	91	499	0	2	ı	-	ı
	造 物容 器	原子炉圧力容器	3.11地震	スカート	軸圧縮応力	0.35 (単位なし)		0	2	-	-	-
	uir	支持スカート	4.7地震	スカート	軸圧縮応力	0.32 (単位なし)	1 (単位なし)	0	2	-	-	-
		原子炉圧力容器	3.11地震	ブラケット	一次応力 (組合せ)	110	198	0	2	-	-	-
		スタビライザ	4.7地震	ブラケット	一次応力 (組合せ)	118	198	0	2	-	-	İ
	rec.	原子炉格納容器	3.11地震	外側フィメイル シヤラグ本体	一次応力 (組合せ)	143	176	0	2	=	-	-
	原 付 属 構 圧	スタビライザ	4.7地震	ガセットプレート	一次応力 (組合せ)	116	176	0	2	=	-	-
原子炉	造力 物容 器	制御棒駆動機構	3.11地震	レストレントビーム	強軸曲げ応力	81	201	0	①	0.24 (G)	0.40 (G)	1.67
本体	110	ハウジング支持金具	4.7地震	レストレントビーム	強軸曲げ応力	103	201	0	①	0.24 (G)	0.51 (G)	2.13
		差圧検出・ほう酸水注入系 配管	3.11地震	パイプ	一次一般膜応力	42	114	0	①	0.24 (G)	0.65 (G)	2.71
		(ティーよりN11ノズルまで の外管)	4.7地震	パイプ	一次一般膜応力	43	114	0	①	0.24 (G)	1.13 (G)	4.71
		蒸気乾燥器	3.11地震	耐震用ブロック 溶接部	純せん断応力	24	47	0	3	ı	-	ı
	原子炉	然风机深奋	4.7地震	耐震用ブロック 溶接部	純せん断応力	27	47	0	3	ı	-	ı
	圧 力 容	シュラウドヘッド	3.11地震	シュラウドヘッド	一次膜+ 一次曲げ応力	232	265	0	2*2	-	-	ı
	器 内 部	ンユフリトインツト	4.7地震	シュラウドヘッド	一次膜+ 一次曲げ応力	248	265	0	2*2	-	-	ı
	構 造 物	気水分離器及び	3.11地震	スタンドパイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	93	106	0	2	=	=	ı
		気水分離器及び スタンドパイプ	4.7地震	スタンドパイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	100	106	0	2	-	=	ı

## 注記 \* 1 : 評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

③:詳細評価

\*2:他のプラントで適用され、工認実績のある公式による評価

表 4-15 構造強度評価結果 (3/16)

										a		
	評価対象詞	設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
	E	原子炉圧力容器	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	105	499	0	2	-	-	-
原子炉	原 支子 持 構圧	基礎ボルト	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	91	499	0	2	-	-	-
本体	造力 物容 器	原子炉圧力容器	3.11地震	スカート	軸圧縮応力	0.35 (単位なし)	1 (単位なし)	0	2	-	-	-
	ш	支持スカート	4.7地震	スカート	軸圧縮応力	0.32 (単位なし)	1 (単位なし)	0	2	-	-	-
		給水スパージャ	3.11地震	ヘッダ	一次膜+ 一次曲げ応力	25	139	0	1	0.29 (G)	0.78 (G)	2.69
		和水ベベージャ	4.7地震	ヘッダ	一次膜+ 一次曲げ応力	28	139	0	1	0.29 (G)	1.02 (G)	3.52
		高圧及び低圧炉心	3.11地震	ティー	一次一般膜応力	10	92	0	1	0.29 (G)	0.65 (G)	2.25
		スプレイスパージャ	4.7地震	ティー	一次一般膜応力	15	92	0	1	0.29 (G)	1.30 (G)	4.49
		ジェットポンプ	3.11地震	ライザ	一次膜+ 一次曲げ応力	69	174	0	1	0.29 (G)	0.72 (G)	2.49
	原 子 炉		4.7地震	ライザ	一次膜+ 一次曲げ応力	82	174	0	1	0.29 (G)	0.99 (G)	3.42
	E 力 容	残留熱除去系配管 (原子炉圧力容器内部)	3.11地震	リング	一次一般膜応力	15	57	0	1	0.29 (G)	0.74 (G)	2.56
	器 内 部		4.7地震	リング	一次一般膜応力	17	57	0	1	0.29 (G)	1.28 (G)	4.42
原子炉	構 造 物	高圧及び低圧炉心	3.11地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	36	214	0	1	0.29 (G)	0.78 (G)	2.69
本体		スプレイ系配管 (原子炉圧力容器内部)	4.7地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	54	214	0	1	0.29 (G)	1.30 (G)	4.49
		差圧検出・ほう酸水	3.11地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	30	139	0	1	0.29 (G)	0.65 (G)	2.25
		注入系配管 (原子炉圧力容器内部)	4.7地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	49	139	0	1	0.29 (G)	1.13 (G)	3.90
		± 4. 7 ±= 1 2me± ± 1/2*	3.11地震	中性子束計測 案内管下部	一次膜+ 一次曲げ応力	34	172	0	2	-	-	-
		中性子束計測案内管	4.7地震	中性子東計測 案内管下部	一次膜+ 一次曲げ応力	25	172	0	2	=	=	=
	45	編200 Habito	3.11地震	下部胴	一次一般膜応力	69	92	0	2	-	=	=
	炉心支持	炉心シュラウド	4.7地震	下部胴	一次一般膜応力	71	92	0	2	-	-	-
	構造	2 , = 1 1 1 1 1 1	3.11地震	シュラウドサポート レグ	軸圧縮応力	175	198	0	①	25300 (kN·m)	34800 (kN·m)	1.38
	物	シュラウドサポート	4.7地震	シュラウドサポート レグ	軸圧縮応力	177	198	0	1	976 (kN)	1850 (kN)	1.90

# <mark>注記</mark> \* 1: 評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (4/16)

	評価対象記	投備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		炉心シュラウド	3.11地震	上部タイロッド	一次膜+ 一次曲げ応力	366	455	0	2	-	-	-
		支持ロッド	4.7地震	上部タイロッド	一次膜+ 一次曲げ応力	366	455	0	2	-	-	-
	4c=	しかかクフナビ	3.11地震	グリッドプレート	一次膜+ 一次曲げ応力	65	214	0	2	=	=	-
	炉心 支 持	上部格子板	4.7地震	グリッドプレート	一次膜+ 一次曲げ応力	45	214	0	2	=	=	-
	構造物	炉心支持板	3.11地震	支持板	一次膜+ 一次曲げ応力	130	268	0	2	-	-	-
	120	炉心文持恢	4.7地震	支持板	一次膜+ 一次曲げ応力	87	268	0	2	=	=	-
		制御棒案内管	3.11地震	長手中央部	一次一般膜応力	39	143	0	2	=	=	-
原子炉		刑仰(学条)八官	4.7地震	長手中央部	一次一般膜応力	35	143	0	2	=	=	-
本体			3.11地震	外筒	一次応力 (組合せ)	262	427	0	2	-	-	-
		外筒,内筒,縦リブ	4.7地震	外筒	一次応力 (組合せ)	206	427	0	2	-	-	-
	原	CDD III — kri	3.11地震	CRD開口部	一次応力 (せん断)	127	246	0	2	-	-	-
	子炉本	炉	4.7地震	CRD開口部	一次応力 (せん断)	99	246	0	2	-	-	-
	体 の 基	7.481	3.11地震	アンカボルト	定着力	874 (kN/本)	1523 (kN/本)	0	2	-	-	-
	碰	アンカボルト	4.7地震	アンカボルト	定着力	654 (kN/本)	1523 (kN/本)	0	2	-	-	-
		74. 172) 08	3.11地震	スカート フランジ	一次応力 (曲げ)	247	492	0	2	-	-	=
		スカートフランジ	4.7地震	スカート フランジ	一次応力 (曲げ)	187	492	0	2	-	-	=

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (5/16)

	評価対象語	投備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 * <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
	制御	即衛棒市県 7 瓜巾棒	3.11地震	中性子吸収棒	一次一般膜応力	35	142	0	2	-	-	-
	材	制御棒中性子吸収棒	4.7地震	中性子吸収棒	一次一般膜応力	35	142	0	2	-	-	-
	駆制動御	水圧制御ユニット	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	169	475	0	1	0.89 (G)	1.00 (G)	1.13
	動装置	小庄 制御ユーツト	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	149	475	0	1	0.89 (G)	0.68 (G)	1.00
	ほ	ほう酸水注入系	3.11地震	ポンプ取付ボルト	一次応力 (せん断)	33	118	0	1	0.29 (G)	0.79 (G)	2.73
	う 酸 水	ポンプ	4.7地震	ポンプ取付ボルト	一次応力 (せん断)	43	118	0	1	0.29 (G)	1.05 (G)	3.62
	注 入 設	ほう酸水注入系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	47	173	0	2	-	-	-
	備	貯蔵タンク	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	47	173	0	2	l l	ı	-
<b>a</b>		起動領域モニタ	3.11地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	120	308	0	2	=	=	-
測制御		ドライチューブ	4.7地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	91	308	0	2	-	-	-
系統施		局部出力領域モニタ	3.11地震	カバーチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	109	200	0	2	-	-	-
設		検出器集合体	4.7地震	カバーチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	88	200	0	2	-	-	-
		直立型制御盤	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	21	173	0	2	-	-	-
	計測	正立至的神盛	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	24	173	0	2	-	-	-
	装置	ベンチ型制御盤	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	16	173	0	2	ı	-	-
		ペンプ 空制 御盛	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	18	173	0	2	ı	ı	-
		現場盤	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	23	173	0	①	0.24 (G)	0.79 (G)	3.30
			4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	30	173	0	1	0.24 (G)	1.05 (G)	4.38
		格納容器内	3.11地震	水素ガス濃度 検出器取付板 取付ボルト	一次応力 (引張)	10	180	0	①	0.29 (G)	0.93 (G)	3.21
		雰囲気モニタ	4.7地震	水素ガス濃度 検出器取付板 取付ボルト	一次応力 (引張)	13	180	0	1	0.29 (G)	1.24 (G)	4.28

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (6/16)

	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3,11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
	Tit	残留熱除去系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	82	147	0	2	-	-	-
	残留熱除	熱交換器	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	56	169	0	2	-	-	-
	去設備	残留熱除去系	3.11地震	原動機台 取付ボルト	一次応力 (引張)	26	444	0	①	0.73 (G)	0.75 (G)	1.03
	VHI	ポンプ	4.7地震	原動機台 取付ボルト	一次応力 (引張)	25	444	0	①	0.60 (G)	0.46 (G)	1.00
	原子	原子炉隔離時冷却系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	20	169	0	①	0.24 (G)	0.47 (G)	1.96
	炉 冷 却	ポンプ	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	19	169	0	1	0.24 (G)	0.46 (G)	1.92
原子	材 補 給	原子炉隔離時冷却系 ポンプ駆動用タービン	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	45	169	0	1	0.24 (G)	0.47 (G)	1.96
十 炉 冷 却	設備		4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	44	169	0	1	0.24 (G)	0.46 (G)	1.92
系統施	そ非の労	高圧炉心スプレイ系	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	27	455	0	1	0.73 (G)	0.75 (G)	1.03
設	その他原子炉注水設備非常用炉心冷却設備	ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	26	455	0	①	0.60 (G)	0.46 (G)	1.00
	炉注水	低圧炉心スプレイ系	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	29	491	0	①	0.73 (G)	0.75 (G)	1.03
	設備	ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	28	491	0	1	0.60 (G)	0.46 (G)	1.00
	原子炉	主蒸気逃がし安全弁 逃がし弁機能用	3.11地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	45	203	0	2	-	-	-
	炉 冷 却 材	近かし 井幌 肥用 アキュムレータ	4.7地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	61	203	0	2	-	-	-
	がの循環	主蒸気逃がし安全弁	3.11地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	74	203	0	2	-	-	-
	設備	主然気逃がし安全弁 自動減圧機能用 —	4.7地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	100	203	0	2	-	-	-

### 注記\*1:評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (7/16)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <b>*</b> <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		原子炉補機冷却水系	3.11地震	胴板	一次応力	176	415	0	2	=	=	-
		熱交換器	4.7地震	胴板	一次応力	157	415	0	2	=	-	-
		原子炉補機冷却水	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	16	122	0	①	0.24 (G)	0.48 (G)	2.00
		ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	15	122	0	①	0.24 (G)	0.46 (G)	1.92
		原子炉補機冷却海水	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	95	475	0	①	2.45 (G)	2.92 (G)	1.20
		ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	126	475	0	①	2.45 (G)	3.89 (G)	1.59
		原子炉補機冷却水	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	40	169	0	2	-	-	-
原	原	サージタンク	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	42	169	0	2	-	-	-
子炉冷却	子炉補機	原子炉補機冷却海水系	3.11地震	胴板	一次応力	38	346	0	2	=	-	-
四系統 施	機 冷 却 設	ストレーナ	4.7地震	胴板	一次応力	33	346	0	2	=	-	-
設	備	高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	29	133	0	2	=	-	-
		補機冷却水系熱交換器	4.7地震	胴板	一次応力	82	415	0	2	=	-	=
		高圧炉心スプレイ	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	8	133	0	①	0.24 (G)	0.48 (G)	2.00
		補機冷却水ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	8	133	0	①	0.24 (G)	0.46 (G)	1.92
		高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	12	153	0	①	0.97 (G)	0.99 (G)	1.02
		補機冷却海水ポンプ	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	14	153	0	①	2.31 (G)	2.88 (G)	1.25
		高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	29	175	0	2	=	-	=
	高圧炉心スプレイ 補機冷却水サージタンク		4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	29	175	0	2	-	-	-

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (8/16)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <b>*</b> <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		ドライウェル	3.11地震	サント・クッション部	座屈	0.48 (単位なし)	1 (単位なし)	0	2	-	Н	-
		1.747.70	4.7地震	サント・クッション部	座屈	0.37 (単位なし)	1 (単位なし)	0	2	-	-	-
		ドライウェル	3.11地震	D/Wベント開口部	一次膜+ 一次曲げ応力	166	495	0	①	0.20 (G)	0.36 (G)	1.80
		ベント開口部	4.7地震	D/Wベント開口部	一次膜+ 一次曲げ応力	184	495	0	1	0.20 (G)	0.40 (G)	2.00
		サプレッションチェンバ	3.11地震	胴エビ継手部底部	一次膜+ 一次曲げ応力	174	356	0	1	0.20 (G)	0.40 (G)	2.00
		リプレッションリエンバ	4.7地震	胴エビ継手部底部	一次膜+ 一次曲げ応力	170	356	0	1	0.20 (G)	0.39 (G)	1.95
		機器搬出入用ハッチ	3.11地震	機器搬出入用 ハッチ取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	111	495	0	1	0.20 (G)	0.34 (G)	1.70
		10支付き 200 (11) (17) (17) (17) (17) (17) (17) (17)	4.7地震	機器搬出入用 ハッチ取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	156	495	0	1	0.20 (G)	0.48 (G)	2.40
		逃がし安全弁搬出入口	3.11地震	逃がし安全弁 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	120	495	0	①	0.20 (G)	0.42 (G)	2.10
原子炉	原 子 炉	処がし女主弁搬山八口	4.7地震	逃がし安全弁 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	223	495	0	①	0.20 (G)	0.78 (G)	3.90
格納施	格納容	所員用エアロック	3.11地震	所員用エアロック 取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	153	495	0	1	0.20 (G)	0.51 (G)	2.55
設	器	別員用ニアロググ	4.7地震	所員用エアロック 取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	285	495	0	①	0.20 (G)	0.95 (G)	4.75
		制御棒駆動機構	3.11地震	制御棒駆動機構 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	131	495	0	1	0.20 (G)	0.31 (G)	1.55
		搬出入口	4.7地震	制御棒駆動機構 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	147	495	0	1	0.20 (G)	0.35 (G)	1.75
		ボックスサポート	3.11地震	フランジプレート	一次応力 (組合せ)	178	192	0	2	-	-	-
		11.77.71 T	4.7地震	フランジプレート	一次応力 (組合せ)	123	192	0	2	-	-	-
		F7 A44 A54 \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	3.11地震	X-82B	一次モーメント	9024 (kN·mm)	14680 (kN·mm)	0	2*2	-	=	-
		配管貫通部	4.7地震	X-82B	一次モーメント	11090 (kN·mm)	14680 (kN·mm)	0	2*2	-	-	=
		雷与副始母活加	3.11地震	X-105A	一次モーメント	77190 (kN·mm)	245600 (kN·mm)	0	2*2	-	=	-
	電気配線貫通部		4.7地震	X-105A	一次モーメント	106000 (kN·mm)	245600 (kN·mm)	0	2*2	-	-	-

# <mark>注記</mark> \* 1 : 評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

③:詳細評価

\*2:他のプラントで適用され、工認実績のある限界荷重領域評価

表 4-15 構造強度評価結果 (9/16)

	評価対象語	設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		ers d abr	3.11地震	ベントヘッダ サポート	圧縮応力	43	63	0	2	-	-	-
		ベントヘッダ	4.7地震	ベントヘッダ サポート	圧縮応力	47	63	0	2	=	=	=
		ダウンカマ	3.11地震	ベントヘッダ 接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	153	229	0	1	0.24 (G)	0.36 (G)	1.50
		タリンガマ	4.7地震	ベントヘッダ 接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	171	229	0	1	0.24 (G)	0.40 (G)	1.67
		ベント管	3.11地震	ベントヘッダ接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	74	344	0	1	0.20 (G)	0.36 (G)	1.80
			4.7地震	ベントヘッダ接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	82	344	0	1	0.20 (G)	0.40 (G)	2.00
		ベント管ベローズ	3.11地震	ベント管ベローズ	疲労	0.001以下 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1	0.20 (G)	0.40 (G)	2.00
		* I B	4.7地震	ベント管ベローズ	疲労	0.001以下 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1	0.20 (G)	0.39 (G)	1.95
	_	サブレッションチェンバスプレイ管	3.11地震	スプレイ管	一次応力	107	219	0	2	=	=	=
原子炉	そ の 圧 他 の 低		4.7地震	スプレイ管	一次応力	98	219	0	2	-	-	-
格納施	安減全設備		3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	126	350	0	1	0.29 (G)	0.79 (G)	2.73
設	備		4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	167	350	0	1	0.29 (G)	1.05 (G)	3.62
		可燃性ガス濃度制御系	3.11地震	ベース取付 溶接部	一次応力 (せん断)	43	116	0	1	0.29 (G)	0.79 (G)	2.73
		再結合装置ブロワ	4.7地震	ベース取付 溶接部	一次応力 (せん断)	57	116	0	1	0.29 (G)	1.05 (G)	3.62
		非常用ガス処理系	3.11地震	排風機取付ボルト	一次応力 (引張)	43	150	0	2	=	=	-
		排風機	4.7地震	排風機取付ボルト	一次応力 (引張)	39	150	0	2	-	-	-
		非常用ガス処理系	3.11地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	135	342	0	2	=	-	-
		フィルタ装置	4.7地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	113	342	0	2	-	-	-
		非常用ガス処理系	3.11地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	37	342	0	2	=	=	-
		非常用ガス処理系 空気乾燥装置	4.7地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	31	342	0	2	-	-	-

#### 注記**\***1:評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (10/16)

	評価対象記	投備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <b>*</b> <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		中央制御室	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	13	173	0	2	=	-	-
		送風機	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	13	173	0	2	-	-	-
		中央制御室	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	16	180	0	2	-	-	-
	<b>換</b> 気	排風機	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	17	180	0	2	-	-	-
+4-	設 備	中央制御室	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	7	173	0	2	-	-	-
放射線管		再循環送風機	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	7	173	0	2	=	=	-
理施設		中央制御室	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	22	133	0	2	-	-	-
IIX		再循環フィルタ装置	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	22	133	0	2	-	-	-
	計管放	放 燃料取替エリア	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	9	180	0	①	0.29 (G)	1.26 (G)	4.35
	計測装置	燃料取替エリア 放射線モニタ	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	11	180	0	①	0.29 (G)	1.58 (G)	5.45
	生 装体 置 蔽	装体 原子炉しゃへい壁 置遮 (波及的影響設備)	3.11地震	開口集中部	一次応力 (組合せ)	120	235	0	2	=	=	-
			4.7地震	開口集中部	一次応力 (組合せ)	115	235	0	2	-	-	-

# <mark>注記</mark> \* 1 : 評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (11/16)

	評価対象語	投備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <b>*</b> <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		使用済燃料貯蔵ラック	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	59	205	0	①	1.66 (G)	1.87 (G)	1.13
	使	(110体ラック)	4.7地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	61	205	0	①	1.45 (G)	1.84 (G)	1.27
核燃	用済燃料	使用済燃料貯蔵ラック	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	79	205	0	①	1.82 (G)	1.88 (G)	1.04
料物質	貯蔵設	(170体ラック)	4.7地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	99	205	0	①	1.82 (G)	2.36 (G)	1.30
の取扱	備	制御棒·破損燃料	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	39	108	0	①	1.50 (G)	1.35 (G)	1.00
施設及	設 及		4.7地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	47	108	0	①	2.93 (G)	3.50 (G)	1.20
び貯蔵		燃料交換機	3.11地震	構造物フレーム	一次応力 (組合せ)	212	231	0	3	-	=	-
施設	燃 料 取	(波及的影響設備)	4.7地震	構造物フレーム	一次応力 (組合せ)	206	231	0	3	-	-	-
	扱 設 備	原子炉建屋クレーン	3.11地震	脱線防止ラグ	圧縮応力	117	309	0	3	-	-	-
		(波及的影響設備)	4.7地震	脱線防止ラグ	圧縮応力	129	309	0	3	-	-	-
		非常用ディーゼル	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	79	254	0	2	=	=	-
そ		発電設備 ディーゼル機関	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	50	254	0	2	-	=	-
の他発	36	非常用ディーゼル発電設備	3.11地震	軸受台取付ボルト	一次応力 (引張)	65	180	0	①	0.24 (G)	0.69 (G)	2.88
電用原	非常用電	発电設備 ディーゼル発電機	4.7地震	軸受台取付ボルト	一次応力 (引張)	67	180	0	①	0.24 (G)	0.71 (G)	2.96
子炉の	電源 設備	非常用ディーゼル	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	33	158	0	2	-	=	-
附属施	VHI	発電設備 燃料デイタンク	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	34	158	0	2	-	=	-
設		非常用ディーゼル	3.11地震	胴板	一次一般膜 応力	91	241	0	①	0.24 (G)	0.69 (G)	2.88
		発電設備 空気だめ	4.7地震	胴板	一次一般膜 応力	91	241	0	①	0.24 (G)	0.71 (G)	2.96

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (12/16)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		高圧炉心スプレイ系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	123	254	0	2	=	=	-
		ディーゼル発電設備 ディーゼル機関	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	89	254	0	2	=	=	=
		高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	58	195	0	1	0.24 (G)	0.71 (G)	2.96
		ディーゼル発電機	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	63	195	0	1	0.24 (G)	0.77 (G)	3.21
	非常用電	高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備 燃料デイタンク	3.11地震	スカート	座屈	0.31 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1	0.24 (G)	0.93 (G)	3.88
			4.7地震	スカート	座屈	0.42 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1	0.24 (G)	1.24 (G)	5.17
そ		高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備 空気だめ 2気だめ 125V蓄電池2A (2個並び1段2列)	3.11地震	胴板	一次一般膜応力	91	241	0	1	0.24 (G)	0.69 (G)	2.88
の他発			4.7地震	胴板	一次一般膜応力	91	241	0	1	0.24 (G)	0.71 (G)	2.96
電用原			3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	19	133	0	1	0.24 (G)	0.51 (G)	2.13
子炉の	源設備		4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	25	133	0	1	0.24 (G)	0.68 (G)	2.84
附属施	VH3	125V蓄電池2H	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	19	133	0	①	0.24 (G)	0.77 (G)	3.21
設		(15個並び1段1列)	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	24	133	0	①	0.24 (G)	0.98 (G)	4.09
		125V充電器2A	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	14	133	0	1	0.24 (G)	0.46 (G)	1.92
		123V 兀电奇ZA	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	15	133	0	1	0.24 (G)	0.52 (G)	2.17
		125V充電器2H	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	22	173	0	①	0.24 (G)	0.48 (G)	2.00
		120 V 元 电 奋 Z H	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	25	173	0	①	0.24 (G)	0.54 (G)	2.25
		静止形無停電	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	12	133	0	1	0.24 (G)	0.46 (G)	1.92
		電源装置	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	13	133	0	1)	0.24 (G)	0.52 (G)	2.17

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (13/16)

	評価対象設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		3.11地震	配管本体	一次応力	141	198	0	2	-	-	-
	主蒸気系配管	4.7地震	配管本体	一次応力	183	198	0	2	-	-	-
	土然从术即冒	3.11地震	配管サポート	反力	36 (kN)	90 (kN)	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	反力	49 (kN)	90 (kN)	0	2	-	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	156	265	0	2	-	-	-
	原子炉再循環系配管	4.7地震	配管本体	一次応力	198	265	0	2	ı	-	-
	原于炉丹帽聚未配省	3.11地震	配管サポート	反力	184 (kN)	375 (kN)	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	反力	241 (kN)	375 (kN)	0	2	=	=	-
	復水給水系配管	3.11地震	配管本体	一次応力	116	182	0	2	ı	-	-
配		4.7地震	配管本体	一次応力	174	182	0	2	-	-	-
管	发小和小木组: 目	3.11地震	配管サポート	反力	58 (kN)	112 (kN)	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	反力	95 (kN)	112 (kN)	0	2	-	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	56	274	0	2	=	=	-
	图 7 层 沙州州 6 次 7 次 第7 统	4.7地震	配管本体	一次応力	59	274	0	2	=	=	-
	原子炉冷却材净化系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	42	234	0	2	=	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	49	234	0	2	=	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	117	274	0	2	=	-	-
	70° 577 参加 PA 由一方 第7 A5°	4.7地震	配管本体	一次応力	144	274	0	2	=	-	-
	残留熱除去系配管	3.11地震	配管サポート	反力	8 (kN)	45 (kN)	0	2	=	-	-
		4.7地震	配管サポート	反力	10 (kN)	45 (kN)	0	2	=	-	-

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (14/16)

	評価対象設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 * <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		3.11地震	配管本体	一次応力	92	188	0	2	-	-	-
	四 7 1公阳降阳上水十11 7 至1 655	4.7地震	配管本体	一次応力	118	188	0	2	=	=	-
	原子炉隔離時冷却系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	111	245	0	2	=	=	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	144	245	0	2	=	=	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	147	199	0	2	-	ı	-
	<b>立に伝き、フプレノを副姓</b>	4.7地震	配管本体	一次応力	160	199	0	2	-	-	-
	高圧炉心スプレイ系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	44 (kN)	87 (kN)	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	59 (kN)	87 (kN)	0	2	=	=	-
	低尸标 > 9-41 人克莱纳	3.11地震	配管本体	一次応力	104	220	0	2	-	-	-
配		4.7地震	配管本体	一次応力	137	220	0	2	=	=	-
管	低圧炉心スプレイ系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	22.7 (kN)	24 (kN)	0	2	=	=	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	23.6 (kN)	24 (kN)	0	2	=	=	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	181	229	0	3	=	=	-
	四寸后神機以十二,衣蓋1盤	4.7地震	配管本体	一次応力	201	229	0	3	=	=	-
	原子炉補機冷却水系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	165	245	0	3	=	=	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	235	245	0	3	=	=	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	200	241	0	3	=	=	-
	百 7 4c 4b 46 公 4n 2c 1 - 不 至7 40*	4.7地震	配管本体	一次応力	196	241	0	3	-	-	-
	原子炉補機冷却海水系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	159	245	0	3	=	=	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	145	245	0	3	-	-	-

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (15/16)

	評価対象設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		3.11地震	配管本体	一次応力	74	159	0	2	-	-	-
	制御棒駆動水圧系配管	4.7地震	配管本体	一次応力	92	159	0	2	-	-	-
	市) (即) 存冰之男) 八、工 六 日 [ ] 目	3.11地震	配管サポート	一次応力	75	118	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	102	118	0	2	-	-	=
		3.11地震	配管本体	一次応力	103	175	0	2	-	-	=
	17.2 新州小沙 1 万里7位	4.7地震	配管本体	一次応力	140	175	0	2	-	-	=
	ほう酸水注入系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	39	234	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	51	234	0	2	-	-	-
	Data deli ancio a a sela dan sensi si a mengenta da sensi se	3.11地震	配管本体	一次応力	48	188	0	3	-	-	=
配		4.7地震	配管本体	一次応力	67	188	0	3	-	-	-
管	燃料プール冷却浄化系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	110	205	0	3	-	-	=
		4.7地震	配管サポート	一次応力	129	205	0	3	-	-	=
		3.11地震	配管本体	一次応力	73	220	0	3	-	-	-
	41-24-12 - 10 70 7 27/m	4.7地震	配管本体	一次応力	94	220	0	3	-	-	-
	非常用ガス処理系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	204	245	0	3	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	225	245	0	3	-	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	141	245	0	2	-	-	-
	THE THE LOCAL COLOR COLO	4.7地震	配管本体	一次応力	220	245	0	2	-	-	-
	原子炉格納容器調気系配管	3.11地震	配管サポート	反力	67 (kN)	112 (kN)	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	反力	74 (kN)	112 (kN)	0	2	-	-	-

# <mark>注記</mark> \* 1 : 評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-15 構造強度評価結果 (16/16)

	評価対象設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 * <sup>1</sup>	a 既工認又は 既往の評価 における 地震荷重又は 地震加速度	b 3.11, 4.7 地震荷重又は 地震加速度	b/a 応答比
		3.11地震	配管本体	一次応力	128	199	0	2	-	-	-
	+16.6±14±1×1、、	4.7地震	配管本体	一次応力	151	199	0	2	-	-	-
	放射性ドレン移送系配管	3.11地震	配管サポート	反力	2 (kN)	4 (kN)	0	2	=	=	-
		4.7地震	配管サポート	反力	2 (kN)	4 (kN)	0	2	=	=	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	66	219	0	2	-	ı	-
	サプレッションプール水貯蔵系配管	4.7地震	配管本体	一次応力	92	219	0	2	-	-	-
	<b>リノレツションノール 小灯 殿 赤紅官</b>	3.11地震	配管サポート	一次応力	23	245	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	29	245	0	2	-	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	154	211	0	2	ı	ı	-
配		4.7地震	配管本体	一次応力	128	150	0	2	-	-	-
管	可燃性ガス濃度制御系配管	3.11地震	配管サポート	一次応力	183	245	0	2	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	212	245	0	2	-	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	147	229	0	3	-	-	-
	高圧炉心スプレイ補機冷却水系配管	4.7地震	配管本体	一次応力	178	229	0	3	-	-	-
	向圧が心ハノレイ間が印み小不配目	3.11地震	配管サポート	一次応力	172	245	0	3	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	一次応力	178	245	0	3	-	-	-
		3.11地震	配管本体	一次応力	101	239	0	3	-	-	-
	高圧炉心スプレイ補機冷却海水系配管	4.7地震	配管本体	一次応力	146	239	0	3	=	=	-
	回圧が心へノレイ補機行み海水米配官	3.11地震	配管サポート	反力	7 (kN)	16 (kN)	0	3	-	-	-
		4.7地震	配管サポート	反力	10 (kN)	16 (kN)	0	3	-	-	-

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

表 4-16 詳細評価を適用した設備及び評価の概要

詳細評価を適用した設備	評価の概要
燃料交換機	
配管系	
• 原子炉補機冷却水系	設計時の評価 (スペクトルモーダル解析)
・燃料プール冷却浄化系	から、時刻歴応答解析法による評価に変更
・非常用ガス処理系	
・高圧炉心スプレイ補機冷却水系	
百乙烷净品为1	設計時の評価 (公式による算出) から, 時
原子炉建屋クレーン 	刻歴応答解析法による評価に変更
	設計時の保守的な継手効率 (0.4) から,
蒸気乾燥器	実態の検査に応じた継手効率 (0.55) に変
	更
配管系	
• 原子炉補機冷却水系	実機を踏まえたばね定数に変更(配管系の
・原子炉補機冷却海水系	設計段階ではサポートのばね定数を汎用性
・燃料プール冷却浄化系	のある保守的な設定としている場合がある
・非常用ガス処理系	ため、実際のサポートの敷設状態を踏まえ
・高圧炉心スプレイ補機冷却水系	た精緻なばね定数に変更)
・高圧炉心スプレイ補機冷却海水系 丿	

表 4-<mark>17</mark> 疲労評価結果

	対象設備	評価用 地震動	地震による 疲労累積係数 [-]	合計[-]	評価結果	
	   給水系配管	3.11 地震	0.0001	0.0002		
	和水形癿目	4.7 地震	0.0001	0.0002		
酉己	<b>残留熱除去系配管</b>	3.11 地震	0.0027	0.0036		
管	发 苗 然 际 云 术 癿 目	4.7 地震	0.0009	0.0030		
	   原子炉補機冷却海水系配管	3.11 地震	0.0008	0.0014		
		4.7 地震	0.0006	0.0014		
機	給水ノズル	3.11 地震	0.0002	0.0019		
器		4.7 地震 0.0017		0.0019		

### 表 4-18 動的機能維持評価結果 (1/7)

	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用 地震動	評価項目	算出値 (mm)	評価基準値 (mm)	評価結果
原子炉	· 子	#11/4m+4±+7= 1.4L	3.11地震	燃料集合体 相対変位	18.2	40.0	0
本体	燃料集合体	制御棒挿入性	4.7地震	燃料集合体 相対変位	8.5	40.0	0

表 4-18 動的機能維持評価結果 (2/7)

					水平加	速度(G)	鉛直加油	速度(G)	
	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用 地震動	評価位置	応答加速度	機能確認済 加速度	応答加速度	機能確認済 加速度	評価 結果
		・ 残留熱除去系ポンプ	3.11地震	コラム先端部	0.62	10.0	0.40	1.0	0
	残留熱除去	及田杰原ムポルンプ	4.7地震	コラム先端部	0.40	10.0	0.39	1.0	0
	設備	残留熱除去系ポンプ	3.11地震	軸受部	0.62	2.5	0.40	1.0	0
		原動機	4.7地震	軸受部	0.40	2.5	0.39	1.0	0
	i	高圧炉心スプレイ系ポンプ	3.11地震	コラム先端部	0.62	10.0	0.40	1.0	0
			4.7地震	コラム先端部	0.40	10.0	0.39	1.0	0
原子		高圧炉心スプレイ系ポンプ 原動機 低圧炉心スプレイ系ポンプ	3.11地震	軸受部	0.62	2.5	0.40	1.0	0
- 炉冷却	非常用炉心 冷却設備		4.7地震	軸受部	0.40	2.5	0.39	1.0	0
系統施	その他原子炉 注水設備		3.11地震	コラム先端	0.62	10.0	0.40	1.0	0
設			4.7地震	コラム先端	0.40	10.0	0.39	1.0	0
		低圧炉心スプレイ系ポンプ	3.11地震	軸受部	0.62	2.5	0.40	1.0	0
		原動機	4.7地震	軸受部	0.40	2.5	0.39	1.0	0
		「百 ス 信 厚 厳 中 込 却 ず か か か か か か か か か か か か か か か か か か	3.11地震	軸位置 (軸方向)	0.61	1.4	0.39	1.0	0
	原子炉隔離時冷却系动原子炉冷却材		4.7地震	軸位置 (軸方向)	0.41	1.4	0.39	1.0	0
	補給設備	原子炉隔離時冷却系ポンプ	3.11地震	重心位置	0.62	2.4	0.39	1.0	0
		駆動用タービン	4.7地震	重心位置	0.41	2.4	0.39	1.0	0

表 4-18 動的機能維持評価結果 (3/7)

			30 /m m		水平加速	速度(G)	鉛直加油	速度(G)	-315 /m²
	評価対象	投備及び評価箇所	評価用 地震動	評価位置	応答加速度	機能確認済 加速度	応答加速度	機能確認済 加速度	評価 結果
		マント 大手 大谷 (水 十 m - 1 / 1 / 1 / 1 / 1 / 1 / 1 / 1 / 1 / 1	3.11地震	軸位置 (軸方向)	0.62	1.4	0.40	1.0	0
		原子炉補機冷却水ポンプ	4.7地震	軸位置 (軸方向)	0.40	1.4	0.39	1.0	0
		原子炉補機冷却水ポンプ	3.11地震	軸受部	0.62	4.7	0.40	1.0	0
		原動機	4.7地震	軸受部	0.40	4.7	0.39	1.0	0
		原子炉補機冷却海水ポンプ原子炉補機冷却海水ポンプ	3.11地震	コラム先端部	5.07	10.0	0.67	1.0	0
			4.7地震	コラム先端部	6.71	10.0	0.73	1.0	0
原子				3.11地震	軸受部	4.23	14.0	0.67	1.0
- 炉冷却	原子炉補機	ポンプ原動機	4.7地震	軸受部	5.60	14.0	0.73	1.0	0
平系統 施	冷却設備	高圧炉心スプレイ補機	3.11地震	軸位置 (軸方向)	0.62	1.4	0.40	1.0	0
設		冷却水ポンプ	4.7地震	軸位置 (軸方向)	0.40	1.4	0.39	1.0	0
		高圧炉心スプレイ補機	3.11地震	軸受部	0.62	4.7	0.40	1.0	0
		冷却水ポンプ原動機	4.7地震	軸受部	0.40	4.7	0.39	1.0	0
		高圧炉心スプレイ補機	3.11地震	コラム先端部	2.33	10.0	0.67	1.0	0
		冷却海水ポンプ	4.7地震	コラム先端部	2.85	10.0	0.73	1.0	0
		高圧炉心スプレイ補機	3.11地震	軸受部	0.83	2.5	0.67	1.0	0
		冷却海水ポンプ原動機	4.7地震	軸受部	0.68	2.5	0.73	1.0	0

表 4-18 動的機能維持評価結果 (4/7)

			37 /m m		水平加	速度(G)	鉛直加油	速度(G)	335 /m²
	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用 地震動	評価位置	応答加速度	機能確認済 加速度	応答加速度	機能確認済 加速度	評価 結果
		中中都衛令法国操	3.11地震	軸受部及び メカニカルシールケーシンク	0.64	2.3	0.34	1.0	0
		中央制御室送風機	4.7地震	軸受部及び メカニカルシールケーシンク・	0.64	2.3	0.39	1.0	0
		中央制御室送風機	3.11地震	軸受部	0.64	4.7	0.34	1.0	0
		原動機	4.7地震	軸受部	0.64	4.7	0.39	1.0	0
放		中央制御室排風機	3.11地震	軸受部	0.64	2.6	0.34	1.0	0
放射線管	換気設備	于人間岬主护风板	4.7地震	軸受部	0.64	2.6	0.39	1.0	0
理施	理	中央制御室排風機	3.11地震	軸受部	0.64	4.7	0.34	1.0	0
100		原動機	4.7地震	軸受部	0.64	4.7	0.39	1.0	0
		中央制御室再循環送風機 中央制御室再循環送風機 原動機	3.11地震	軸受部及び メカニカルシールケーシンク	0.64	2.3	0.34	1.0	0
			4.7地震	軸受部及び メカニカルシールケーシンク	0.64	2.3	0.39	1.0	0
			3.11地震	軸受部	0.64	4.7	0.34	1.0	0
			4.7地震	軸受部	0.64	4.7	0.39	1.0	0
		非常用ガス処理系排風機	3.11地震	軸受部及び メカニカルシールケーシンク	0.94	2.3	0.67	1.0	0
		クド市 川 ル ハ ペと生 水 切り (本) (水	4.7地震	軸受部及び メカニカルシールケーシング	0.78	2.3	0.89	1.0	0
原		非常用ガス処理系排風機	3.11地震	軸受部	0.94	4.7	0.67	1.0	0
原子 炉 格	原	原動機	4.7地震	軸受部	0.78	4.7	0.89	1.0	0
納施設		可燃性ガス濃度制御系	3.11地震	軸受部	0.92	2.6	0.66	1.0	0
HA.		再結合装置ブロワ	4.7地震	軸受部	0.76	2.6	0.87	1.0	0
		可燃性ガス濃度制御系 亜紅へ生器ブロワ	3.11地震	軸受部	0.92	4.7	0.66	1.0	0
	り燃性ガス濃度制御 再結合装置プロワ 原動機		4.7地震	軸受部	0.76	4.7	0.87	1.0	0

表 4-18 動的機能維持評価結果 (5/7)

評価対象設備及び評価箇所			評価用地震動	評価位置	水平加速度(G)		鉛直加速度(G)		評価
					応答加速度	機能確認済 加速度	応答加速度	機能確認済 加速度	結果
その他発電用原子炉の附属施設	非常用電源設備	非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル機関	3.11地震	機関重心位置	0.84	1.1	0.59	1.0	0
			4.7地震	機関重心位置	0.58	1.1	0.63	1.0	0
		非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル発電機	3.11地震	軸受部	0.83	1.1	0.58	1.0	0
			4.7地震	軸受部	0.55	1.1	0.59	1.0	0
		高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備 ディーゼル機関	3.11地震	機関重心位置	0.85	1.1	0.59	1.0	0
			4.7地震	機関重心位置	0.58	1.1	0.63	1.0	0
		高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備 ディーゼル発電機	3.11地震	軸受部	0.85	1.1	0.60	1.0	0
			4.7地震	軸受部	0.59	1.1	0.64	1.0	0

表 4-18 動的機能維持評価結果 (6/7)

評価対象設備及び評価箇所		評価用地震動	評価位置	水平加速度(G)		鉛直加速度(G)		評価	
				応答加速度	機能確認済 加速度	応答加速度	機能確認済 加速度	結果	
	燃料プール冷却浄化系	燃料プール冷却浄化系弁	3.11地震	駆動部	1.49	6.0	0.77	6.0	0
			4.7地震	駆動部	1.35	6.0	1.02	6.0	0
	主蒸気系	主蒸気隔離弁	3.11地震	駆動部	3.03	10.0	3.37	6.2	0
			4.7地震	弁本体**	発生値(MPa) 774		評価基準値(MPa) 785		0
		主蒸気逃がし安全弁	3.11地震	駆動部	2.86	9.6	1.56	6.1	0
			4.7地震	駆動部	5.07	9.6	2.57	6.1	0
	復水給水系	復水給水系弁	3.11地震	駆動部	2.56	6.0	1.71	6.0	0
			4.7地震	駆動部	4.32	6.0	4.82	6.0	0
	残留熱除去系	残留熱除去系弁	3.11地震	弁本体**	発生値(G) 7.43		評価基準値(G) 41.9		0
			4.7地震	弁本体**	発生値(G) 13.17		評価基準値(G) 41.9		0
4	高圧炉心 スプレイ系	高圧炉心スプレイ系弁	3.11地震	駆動部	3.80	6.0	1.36	6.0	0
弁			4.7地震	駆動部	5.23	6.0	2.16	6.0	0
	低圧炉心 スプレイ系	低圧炉心スプレイ系弁	3.11地震	駆動部	2.96	6.0	1.98	6.0	0
			4.7地震	駆動部	4.30	6.0	3.05	6.0	0
	原子炉隔離時冷却系	原子炉隔離時冷却系弁	3.11地震	駆動部	2.81	6.0	1.59	6.0	0
			4.7地震	駆動部	5.17	6.0	2.79	6.0	0
	原子炉補機 冷却 <mark>水</mark> 系	原子炉補機冷却 <mark>水</mark> 系弁	3.11地震	駆動部	3.63	6.0	1.53	6.0	0
			4.7地震	駆動部	5.24	6.0	2.22	6.0	0
	原子炉補機冷却海水系	原子炉補機冷却海水系弁	3.11地震	駆動部	4.79	6.0	2.77	6.0	0
			4.7地震	駆動部	5.30	6.0	4.11	6.0	0
	原子炉冷却材净化系	原子炉冷却材浄化系弁	3.11地震	駆動部	2.01	6.0	1.95	6.0	0
			4.7地震	駆動部	3.61	6.0	3.51	6.0	0

注記\*:詳細評価

表 4-<mark>18</mark> 動的機能維持評価結果 (7/7)

評価対象設備及び評価箇所		評価用地震動		水平加速度(G)		鉛直加速度(G)		=37 /m²	
			評価位置	応答加速度	機能確認済 加速度	応答加速度	機能確認済 加速度	評価 結果	
	制御棒駆動水圧系	制御棒駆動水圧系スクラム弁	3.11地震	駆動部	0.83	6.0	0.58	6.0	0
			4.7地震	駆動部	0.57	6.0	0.59	6.0	0
	ほう酸水 注入系	ほう酸水注入系弁	3.11地震	駆動部	2.62	6.0	2.34	6.0	0
			4.7地震	駆動部	4.47	6.0	5.48	6.0	0
	放射性ドレン移送系	放射性ドレン移送系弁	3.11地震	駆動部	3.50	6.0	2.73	6.0	0
			4.7地震	駆動部	5.63	6.0	5.20	6.0	0
	非常用ガス処理系	非常用ガス処理系弁	3.11地震	駆動部	3.76	6.0	2.04	6.0	0
弁			4.7地震	駆動部	5.67	6.0	3.54	6.0	0
	原子炉格納容器調気系	原子炉格納容器調気系弁	3.11地震	駆動部	3.78	6.0	2.41	6.0	0
			4.7地震	駆動部※	3.00	9.5	6.43	6.8	0
	可燃性ガス濃度制御系	可燃性ガス濃度制御系弁	3.11地震	駆動部	3.31	6.0	5.99	6.0	0
			4.7地震	弁本体**	発生f 8.		評価基準 9.		0
	高圧炉心 スプレイ補機 冷却海水系	高圧炉心スプレイ補機 冷却海水系弁	3.11地震	駆動部	2.88	6.0	3.47	6.0	0
			4.7地震	駆動部	3.49	6.0	4.16	6.0	0

注記\*:詳細評価

## 5. 機器・配管系の耐震設計への反映事項の検討

地震後の設備点検結果及び地震応答解析結果を踏まえ、東北地方太平洋沖地震等による機器・配管系の耐震設計への反映事項を検討するとともに、その後の新規制基準施行に伴い新たに基準地震動 S s での評価が必要となった既設耐震 B, C クラス施設に対する設計反映事項について整理する。

(1) 地震後の設備点検結果及び地震応答解析を踏まえた機器・配管系の耐震設計への反映事項(既工認記載の耐震 S クラス施設及び耐震 B, C クラス施設)

機器・配管系の耐震設計への反映事項の検討結果等を図 2-1 及び図 5-1 に示す。図 5-1 は、図 2-2 に記載の耐震設計への反映事項の判断フローに基づき、3.11/4.7 地震を踏まえて、機器・配管系、建物・構築物及び土木構造物それぞれに対する耐震設計への反映事項の検討結果を示したものである。

## a. 機器·配管系

機器・配管系は、既工認記載の耐震 S クラス設備及び耐震 B, C クラスのうち波及的影響設備の地震応答は弾性応答範囲内であること、また、既工認記載の耐震 S クラス設備に地震による損傷はなく、耐震 B, C クラス設備のうち異常を確認した設備については、原形復旧し、地震による損傷は残らないため、設備健全性確認の観点からは設計反映事項はない。

なお、疲労評価については、3.11/4.7 地震を受けたことを踏まえ、疲労累積係数による疲労評価を実施する場合は、許容限界に対して余裕があることに留意する。

## b. 建物・構築物

建物・構築物については、地震による異常はなかったものの、建屋の地震観測記録及び建屋シミュレーションから設計反映事項として、補足説明資料「補足-620-1東北地方太平洋沖地震等による影響を踏まえた建屋耐震設計方法への反映について」に示す建屋の初期剛性低下を建物・構築物の耐震設計に反映するとともに、他施設の耐震設計への反映の要否を検討した結果として、機器・配管系の耐震設計において建屋初期剛性低下を考慮した地震応答解析モデルを用いることとする。

## c. 土木構造物

土木構造物については、耐震 S クラス設備の間接支持機能を有する施設に地震による異常はなく、耐震 B, C クラス施設のうち異常を確認した施設については、補修により機能回復しているため、設備健全性確認の観点からは土木構造物の耐震設計への反映事項はなく、機器・配管系への耐震設計への反映事項もない。

(2) 既設耐震 B, C クラス施設のうち, 新規制基準に伴い基準地震動 S s での耐震評価が 必要な施設への設計反映事項

既設耐震 B, C クラス施設のうち, 新規制基準において<mark>耐震 S クラスへ格上げする施設,</mark> 重大事故等対処施設及び波及的影響施設の機能要求により基準地震動 S s による耐震評価が必要となる施設の耐震設計への反映事項の有無については, 施設点検結果等から以下のとおり整理した。

## a. 機器·配管系

既設耐震 B, C クラス設備 のうち, 新規制基準において耐震 S クラスへ格上げする設備, 重大事故等対処設備及び波及的影響を及ぼすおそれがある設備に該当し, 基準地震動 S s による耐震評価が必要となる設備(3.11/4.7 地震後に取替を実施した設備を除く)については, 3.11/4.7 地震に対する地震応答が弾性応答範囲内(添付4 参照)であることを確認する(一部の評価結果については追而)。

また,既設耐震 B, C クラス設備のうち,新規制基準に伴い基準地震動 S s での耐震評価が必要な設備は点検の結果,耐震性に影響を与えるような損傷はない。なお,耐震性に影響しない部位について損傷が確認された場合は,原形復旧し,地震による損傷は残らない。

## b. 建物・構築物

新規制基準に伴い基準地震動Ssでの耐震評価が必要となったタービン建屋は、地震による異常がなかったものの、初期剛性低下の影響を確認し、その影響を設計反映する。

なお,新規制基準に基づく基準地震動 S s に対して耐震性向上の観点から,耐震補強工事を実施する施設については,その工事内容を耐震設計に反映する。

## c. 土木構造物

新規制基準に伴い基準地震動 S s での耐震評価が必要となった軽油タンク室(軽油タンク室は地下化したが,基礎については継続使用するため評価),軽油タンク連絡ダクト,復水貯蔵タンク基礎は,地震による異常がなかったため耐震設計への反映事項はない。

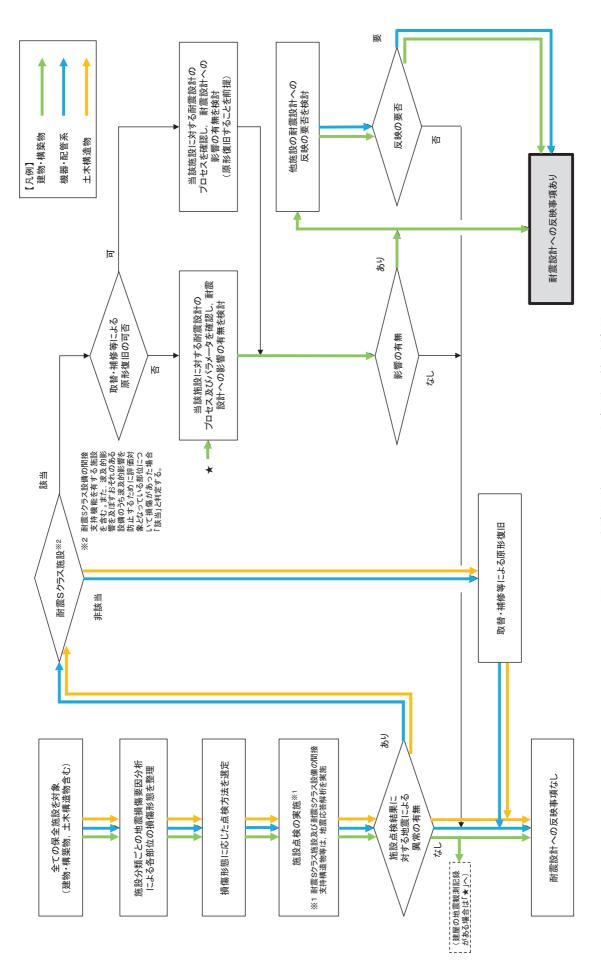


図 5-1 耐震設計への反映事項の検討結果

## 6. 機器・配管系の耐震設計に反映すべき事項の検討結果

地震後の設備点検結果より、耐震 S クラス設備に地震による損傷はなく、耐震 B, C クラス設備のうち異常を確認した設備については、原形に復旧するため、地震による損傷が残らない。地震応答解析結果より、既工認記載の耐震 S クラス設備、耐震 B, C クラス設備のうち波及的影響設備については、地震応答は弾性応答範囲内であり、地震後に地震力が除荷されると変形状態が元に戻る(変形が残らない)ことから耐震設計へ反映すべき事項はない。

また,新たに基準地震動Ssによる評価が必要となる既設設備(3.11/4.7 地震後に取替を実施した設備を除く)については、地震応答は弾性応答範囲内であることを確認する(一部の評価結果については追而)。

なお、3.11/4.7 地震による設備に対する疲労影響は十分に小さく、設計事項への反映 は必要ないと考えられるが、機器・配管系の疲労評価では、3.11/4.7 地震の影響を考慮 して疲労累積係数に 0.01 を見込んだ評価を実施する。

一方で、建屋のコンクリートの乾燥収縮及び地震による影響の観点からは、機器・配管系の耐震設計について、3.11 地震等の地震やコンクリートの乾燥収縮によるひび割れ等に伴う初期剛性の低下を反映した解析モデルによる地震応答を用いた評価を実施する。地震応答解析モデルへの反映に当たっては、地震計が設置されている既設建屋(原子炉建屋、制御建屋、タービン建屋、第3号機海水熱交換器建屋及び第1号機制御建屋)について、シミュレーション解析に基づいて建屋初期剛性を評価し、過去の地震観測記録の傾向分析等を踏まえて設計値に対する補正係数を設定した。さらに、過去の観測よりも大きな加速度となる更新地震によっても剛性が低下する傾向が認められていることから、初期剛性低下の影響を保守的に反映するモデル(基準地震動Ssによる剛性低下を反映するモデル)を不確かさケースとして採用する。また、原子炉建屋、タービン建屋及び第3号機海水熱交換器建屋においては、地震観測記録とシミュレーション解析結果の整合性を踏まえ、表層地盤の影響を考慮して入力地震動を算定する。

なお、設置許可段階での検討において、機器・配管系のうち、コンクリートに関連する箇所を構造的な分類によって抽出し、評価に及ぼす影響の有無を確認している。機器の基礎台、機器アンカー部等は、十分な剛性を有しており、建屋と一体となって挙動することから、乾燥収縮及び地震影響によるコンクリートのひび割れが設備の地震応答解析モデル及び設備の許容限界に及ぼす影響がないと考えられる。原子炉本体の基礎については、コンクリートのひび割れの影響はないと考えられるが、念のため原子炉建屋と同様に初期剛性低下を考慮した地震応答解析モデルによる評価を実施する。(補足説明資料「補足-620-1 東北地方太平洋沖地震等による影響を踏まえた建屋耐震設計方法への反映について」のうち、「5.5 設備評価への反映方針」参照)。

### 7. 今回工認における耐震評価結果を踏まえた検討

3.11/4.7 地震に対する構造強度評価は設計時又は既往の評価における裕度の最も小さい部位を代表部位とすることを基本としており、評価用地震動が変わると裕度最小部位が変わる可能性がある。そのため、今回工認の耐震評価に用いる基準地震動に対する裕度最小部位と 3.11/4.7 地震に対する構造強度評価対象部位を比較するとともに、今回工認における裕度最小部位が 3.11/4.7 地震に対して弾性応答範囲内であって、地震による損傷等がなかったことを確認する。

なお、本検討によって設計時又は既往の評価結果を踏まえて選定した 3.11/4.7 地震に対する構造強度評価部位による 6 項「機器・配管系の耐震設計に反映すべき事項の検討結果」が妥当であったことを補強するものである。

3.11/4.7 地震以降,耐震性向上を含む安全対策工事を実施(各系統の配管系等)しているため,本検討における比較対象設備は,耐震 S クラスの未改造設備である 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備とする。耐震裕度向上を目的とした改造を実施する配管系などの設備は,3.11/4.7 地震における設備状態から変化し,比較対象とならないため,検討対象としない。また,動的機能維持評価対象設備については,構造強度評価にて弾性応答範囲内であること及び「原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1991 追補版」にて機器型式ごとに評価部位が特定されていることから検討対象としない。

## (1) 検討対象設備の抽出

3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備(表 4-1)について、図 7-1 の検討対象設備 抽出フローに基づき、3.11/4.7 地震後における改造の有無、3.11/4.7 地震の評価部位 と今回工認における裕度最小部位との相違に着目し、以下の区分で分類した結果を表 7-1 に示す。

青枠:3.11/4.7 地震後に改造を実施した設備(改造の影響を受ける設備を含む)

緑枠:未改造設備であり、裕度最小部位に相違がない設備 赤枠:未改造設備であり、裕度最小部位に相違がある設備

上記のうち赤枠に分類された設備を検討対象として、今回工認の耐震評価における裕度最小部位が3.11/4.7地震に対して弾性応答範囲内であったことを確認する。

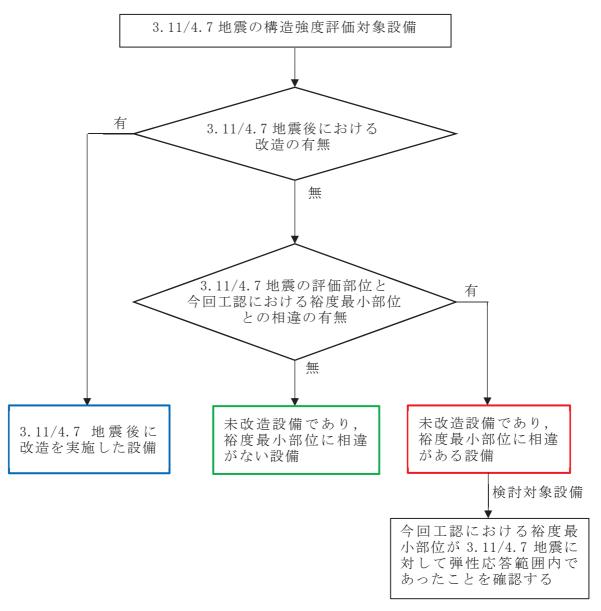


図 7-1 検討対象設備の抽出フロー

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (1/12)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		0ts tr	3.11地震	胴板	一次一般膜応力	176	303	0	①
		胴板	4.7地震	胴板	一次一般膜応力	191	303	0	①
		T +n 6t/2+F	3.11地震	下部鏡板	一次一般膜応力	115	303	0	①
		下部鏡板	4.7地震	下部鏡板	一次一般膜応力	125	303	0	1
		制御棒駆動機構	3.11地震	スタブチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	193	271	0	1
		ハウジング貫通孔	4.7地震	スタブチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	199	271	0	1
	原	再循環水入口ノズル	3.11地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	153	193	0	1
原子炉	子 炉 圧 力	(N2)	4.7地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	189	193	0	1
本体	容器本	給水ノズル	3.11地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	135	253	0	1
	体	(N4)	4.7地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	179	253	0	1
		低圧注水ノズル	3.11地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	140	253	0	1
		(N6)	4.7地震	ノズル セーフエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	147	253	0	1
		ベントノズル	3.11地震	ノズルエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	141	418	0	1
		(N8)	4.7地震	ノズルエンド	一次膜+ 一次曲げ応力	169	418	0	1
		<b>デニケ1</b> VF	3.11地震	蒸気乾燥器 支持ブラケット	一次膜+ 一次曲げ応力	147	213	0	2
		ブラケット類	4.7地震	蒸気乾燥器 支持ブラケット	一次膜+ 一次曲げ応力	169	213	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (2/12)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
	Я	原子炉圧力容器	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	105	499	0	2
	原 支 持 構圧	基礎ボルト	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	91	499	0	2
	海上 造力 物容 器	原子炉圧力容器	3.11地震	スカート	軸圧縮応力	0.35 (単位なし)		0	2
	110	支持スカート	4.7地震	スカート	軸圧縮応力	0.32 (単位なし)		0	2
		原子炉圧力容器	3.11地震	ブラケット	一次応力 (組合せ)	110	198	0	2
		スタビライザ	4.7地震	ブラケット	一次応力 (組合せ)	118	198	0	2
	原子炉圧力容器 原子炉	原子炉格納容器	3.11地震	外側フィメイル シヤラグ本体	一次応力 (組合せ)	143	176	0	2
		スタビライザ	4.7地震	ガセットプレート	一次応力 (組合せ)	116	176	0	2
子		制御棒駆動機構 ハウジング支持金具  差圧検出・ほう酸水注入系配管	3.11地震	レストレントビーム	強軸曲げ応力	81	201	0	①
本 体			4.7地震	レストレントビーム	強軸曲げ応力	103	201	0	1
			3.11地震	パイプ	一次一般膜応力	42	114	0	1
		(ティーよりN11ノズルまで の外管)	4.7地震	パイプ	一次一般膜応力	43	114	0	1
		蒸気乾燥器	3.11地震	耐震用ブロック 溶接部	純せん断応力	24	47	0	3
	原子炉圧力容器内部構造物	<i>杰 X</i> [42] <b>米</b> 奋	4.7地震	耐震用ブロック 溶接部	純せん断応力	27	47	0	3
		シュラウドヘッド	3.11地震	シュラウドヘッド	一次膜+ 一次曲げ応力	232	265	0	② <sup>**2</sup>
		ンユノソド・ヘッド	4.7地震	シュラウドヘッド	一次膜+ 一次曲げ応力	248	265	0	2*2
		気水分離器及び	3.11地震	スタンドパイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	93	106	0	2
		スタンドパイプ	4.7地震	スタンドパイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	100	106	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (3/12)

	評価対象記	投備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		給水スパージャ	3.11地震	ヘッダ	一次膜+ 一次曲げ応力	25	139	0	1
		和水グバージャ	4.7地震	ヘッダ	一次膜+ 一次曲げ応力	28	139	0	①
		高圧及び低圧炉心	3.11地震	ティー	一次一般膜応力	10	92	0	1
		スプレイスパージャ	4.7地震	ティー	一次一般膜応力	15	92	0	①
		ジェットポンプ	3.11地震	ライザ	一次膜+ 一次曲げ応力	69	174	0	①
	原子炉圧力容	) ±/[///////////////////////////////////	4.7地震	ライザ	一次膜+ 一次曲げ応力	82	174	0	①
	力 容	残留熱除去系配管	3.11地震	リング	一次一般膜応力	15	57	0	①
	器 内 部 構 造 物	(原子炉圧力容器内部)	4.7地震	リング	一次一般膜応力	17	57	0	1)
原子炉		高圧及び低圧炉心	3.11地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	36	214	0	1
本体		同圧及び協圧が心 スプレイ系配管 (原子炉圧力容器内部)	4.7地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	54	214	0	①
		差圧検出・ほう酸水 注入系配管	3.11地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	30	139	0	①
		(原子炉圧力容器内部)	4.7地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	49	139	0	①
		中性子束計測案内管	3.11地震	中性子束計測 案内管下部	一次膜+ 一次曲げ応力	34	172	0	2
	炉心支持構造物	<b>中往</b> 丁朱計例条四官	4.7地震	中性子束計測 案内管下部	一次膜+ 一次曲げ応力	25	172	0	2
		炉心シュラウド	3.11地震	下部胴	一次一般膜応力	69	92	0	2
		ッディレンユノソト	4.7地震	下部胴	一次一般膜応力	71	92	0	2
		37.5内以446.1	3.11地震	シュラウドサポート レグ	軸圧縮応力	175	198	0	1
	1/4	シュラウドサポート	4.7地震	シュラウドサポート レグ	軸圧縮応力	177	198	0	①

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (4/12)

	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		炉心シュラウド	3.11地震	上部タイロッド	一次膜+ 一次曲げ応力	366	455	0	2
		支持ロッド	4.7地震	上部タイロッド	一次膜+ 一次曲げ応力	366	455	0	2
	.le	1. <del>1</del> 07 + 40 72 + 40	3.11地震	グリッドプレート	一次膜+ 一次曲げ応力	65	214	0	2
	炉心支持	上部格子板	4.7地震	グリッドプレート	一次膜+ 一次曲げ応力	45	214	0	2
	構造物	F ) + +++	3.11地震	支持板	一次膜+ 一次曲げ応力	130	268	0	2
		炉心支持板	4.7地震	支持板	一次膜+ 一次曲げ応力	87	268	0	2
		H-11 (An 1-4- cl-2 -1-1 AA	3.11地震	長手中央部	一次一般膜応力	39	143	0	2
原子炉		制御棒案内管	4.7地震	長手中央部	一次一般膜応力	35	143	0	2
本体		外筒, 内筒, 縦リブ	3.11地震	外筒	一次応力 (組合せ)	262	427	0	2
		グト「司,ドソ」司,常にソノ	4.7地震	外筒	一次応力 (組合せ)	206	427	0	2
	原	CDD# c tv	3.11地震	CRD開口部	一次応力 (せん断)	127	246	0	2
	原子炉本体の基礎	CRD開口部	4.7地震	CRD開口部	一次応力 (せん断)	99	246	0	2
		7) (LL) (1	3.11地震	アンカボルト	定着力	874 (kN/本)	1523 (kN/本)	0	2
		アンカボルト	4.7地震	アンカボルト	定着力	654 (kN/本)	1523 (kN/本)	0	2
		74. 175.03	3.11地震	スカート フランジ	一次応力 (曲げ)	247	492	0	2
		スカートフランジ	4.7地震	スカート フランジ	一次応力 (曲げ)	187	492	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (5/12)

	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
	制御	<b>生</b> 形如 朱 市 朴 フ 呱 巾 梅	3.11地震	中性子吸収棒	一次一般膜応力	35	142	0	2
	材	制御棒中性子吸収棒	4.7地震	中性子吸収棒	一次一般膜応力	35	142	0	2
	駆動装置制御材	l. r≓ Hul Men	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	169	475	0	①
	装 <sup>岬</sup> 置材	水圧制御ユニット	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	149	475	0	①
	ほ	ほう酸水注入系	3.11地震	ポンプ取付ボルト	一次応力 (せん断)	33	118	0	1
	う 酸 水	ポンプ	4.7地震	ポンプ取付ボルト	一次応力 (せん断)	43	118	0	1
	注 入 設	ほう酸水注入系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	47	173	0	2
	備	貯蔵タンク	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	47	173	0	2
計		起動領域モニタ	3.11地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	120	308	0	2
測制御		ドライチューブ	4.7地震	パイプ	一次膜+ 一次曲げ応力	91	308	0	2
系統施		局部出力領域モニタ 検出器集合体	3.11地震	カバーチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	109	200	0	2
設			4.7地震	カバーチューブ	一次膜+ 一次曲げ応力	88	200	0	2
		直立型制御盤	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	21	173	0	2
	計 測	<u>但</u> 五生刑仰益	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	24	173	0	2
	装 置	ベンチ型制御盤	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	16	173	0	2
		・シノ至削岬盆	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	18	173	0	2
		現場盤	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	23	173	0	1
		%%%	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	30	173	0	1
		格納容器内	3.11地震	水素ガス濃度 検出器取付板 取付ボルト	一次応力 (引張)	10	180	0	1
		格納容器内 雰囲気モニタ	4.7地震	水素ガス濃度 検出器取付板 取付ボルト	一次応力 (引張)	13	180	0	1

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (6/12)

	評価対象記	受備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
	*6	残留熱除去系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	82	147	0	2
	残 留 熱 除	熱交換器	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	56	169	0	2
	去設備	残留熱除去系	3.11地震	原動機台 取付ボルト	一次応力 (引張)	26	444	0	①
	ЪĦ	ポンプ	4.7地震	原動機台 取付ボルト	一次応力 (引張)	25	444	0	①
	, 炉冷却材補給設 原子	原子炉隔離時冷却系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	20	169	0	1
		ポンプ	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	19	169	0	①
		原子炉隔離時冷却系 ポンプ駆動用タービン	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	45	169	0	1
十 炉 冷 却	設 備		4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	44	169	0	①
邓系統 施	それの非	高圧炉心スプレイ系 ポンプ	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	27	455	0	①
設	その他原子非常用炉心		4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	26	455	0	1
	子炉注水設備	低圧炉心スプレイ系	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	29	491	0	1
	水設備 原子炉冷却材の循環	ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	28	491	0	①
		主蒸気逃がし安全弁	3.11地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	45	203	0	2
		逃がし弁機能用 アキュムレータ	4.7地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	61	203	0	2
		主蒸気逃がし安全弁	3.11地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	74	203	0	2
	<sub>架</sub> 設 備	自動減圧機能用 アキュムレータ	4.7地震	ラグ	一次応力 (組合せ)	100	203	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (7/12)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		原子炉補機冷却水系	3.11地震	胴板	一次応力	176	415	0	2
		熱交換器	4.7地震	胴板	一次応力	157	415	0	2
		原子炉補機冷却水	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	16	122	0	①
		ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	15	122	0	①
		原子炉補機冷却海水	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	95	475	0	1
		ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	126	475	0	1
		原子炉補機冷却水	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	40	169	0	2
原	原っ	サージタンク 原 子 戸 輔 原子炉補機冷却海水系	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	42	169	0	2
子炉冷却	炉補機		3.11地震	胴板	一次応力	38	346	0	2
平系統 施	機 冷 却 設	ストレーナ	4.7地震	胴板	一次応力	33	346	0	2
設	備	高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	29	133	0	2
		補機冷却水系熱交換器	4.7地震	胴板	一次応力	82	415	0	2
		高圧炉心スプレイ	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	8	133	0	1
		補機冷却水ポンプ	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (せん断)	8	133	0	1
		高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	12	153	0	1
		補機冷却海水ポンプ	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	14	153	0	①
		高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	29	175	0	2
		補機冷却水サージタンク	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	29	175	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (8/12)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		いっぴっょ	3.11地震	サント・クッション部	座屈	0.48 (単位なし)	1 (単位なし)	0	2
		ドライウェル	4.7地震	サント・クッション部	座屈	0.37 (単位なし)		0	2
		ドライウェル	3.11地震	D/Wベント開口部	一次膜+ 一次曲げ応力	166	495	0	1
		ベント開口部	4.7地震	D/Wベント開口部	一次膜+ 一次曲げ応力	184	495	0	1
		#71 mi m / / / i	3.11地震	胴エビ継手部底部	一次膜+ 一次曲げ応力	174	356	0	1
		サプレッションチェンバ	4.7地震	胴エビ継手部底部	一次膜+ 一次曲げ応力	170	356	0	1
		後男伽山1甲ヶ…エ	3.11地震	機器搬出入用 ハッチ取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	111	495	0	1
		機器搬出入用ハッチ	4.7地震	機器搬出入用 ハッチ取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	156	495	0	1
		业3) <b>セ</b> 人会抓出1p	3.11地震	逃がし安全弁 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	120	495	0	1
原子炉	原 子 炉	逃がし安全弁搬出入口	4.7地震	逃がし安全弁 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	223	495	0	①
格納施	格納容	所員用エアロック	3.11地震	所員用エアロック 取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	153	495	0	①
設	器	別員用土ノロツク	4.7地震	所員用エアロック 取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	285	495	0	1
		制御棒駆動機構	3.11地震	制御棒駆動機構 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	131	495	0	①
		搬出入口	4.7地震	制御棒駆動機構 搬出入口取付部	一次膜+ 一次曲げ応力	147	495	0	1
		ボックスサポート	3.11地震	フランジプレート	一次応力 (組合せ)	178	192	0	2
		<i>11777</i> 1 4 7	4.7地震	フランジプレート	一次応力 (組合せ)	123	192	0	2
		The Arts after Nove - Loca	3.11地震	X-82B	一次モーメント	9024 (kN·mm)	14680 (kN·mm)	0	② <sup>**2</sup>
		配管貫通部	4.7地震	X-82B	一次モーメント	11090 (kN·mm)	14680 (kN·mm)	0	2*2
		最与新场中等如	3.11地震	X-105A	一次モーメント	77190 (kN·mm)	245600 (kN·mm)	0	② <sup>**2</sup>
		電気配線貫通部	4.7地震	X-105A	一次モーメント	106000 (kN·mm)	245600 (kN·mm)	0	2*2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (9/12)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		eis de au H	3.11地震	ベントヘッダ サポート	圧縮応力	43	63	0	2
		ベントヘッダ	4.7地震	ベントヘッダ サポート	圧縮応力	47	63	0	2
		المراجعة الم	3.11地震	ベントヘッダ 接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	153	229	0	①
		ダウンカマ	4.7地震	ベントヘッダ 接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	171	229	0	①
		ベント管	3.11地震	ベントヘッダ接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	74	344	0	1
		. <b>、</b> ) i. ii	4.7地震	ベントヘッダ接続部	一次膜+ 一次曲げ応力	82	344	0	1
	サプレッ 原 そ ァ ア の圧 他力	ベント答べローズ	3.11地震	ベント管ベローズ	疲労	0.001以下 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1
		ベント管ベローズ -	4.7地震	ベント管ベローズ	疲労	0.001以下 (単位なし)	1 (単位なし)	0	①
		サプレッションチェンバ	3.11地震	スプレイ管	一次応力	107	219	0	2
子		サプレッションチェンバ スプレイ管	4.7地震	スプレイ管	一次応力	98	219	0	2
格納施	の低 安減 全設	可燃性ガス濃度制御系 再結合装置	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	126	350	0	①
設	設備備		4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	167	350	0	①
		可燃性ガス濃度制御系	3.11地震	ベース取付 溶接部	一次応力 (せん断)	43	116	0	①
		再結合装置ブロワ	4.7地震	ベース取付 溶接部	一次応力 (せん断)	57	116	0	①
		非常用ガス処理系	3.11地震	排風機取付ボルト	一次応力 (引張)	43	150	0	2
		排風機	4.7地震	排風機取付ボルト	一次応力 (引張)	39	150	0	2
		非常用ガス処理系	3.11地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	135	342	0	2
		フィルタ装置	4.7地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	113	342	0	2
		非常用ガス処理系	3.11地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	37	342	0	2
		空気乾燥装置	4.7地震	スライドボルト	一次応力 (せん断)	31	342	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (10/12)

	評価対象	投備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		中央制御室	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	13	173	0	2
	送風機	送風機	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	13	173	0	2
		中央制御室 排風機 換	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	16	180	0	2
	排風機 換 気 設 備 中央制御室	4.7地震	原動機取付ボルト	一次応力 (引張)	17	180	0	2	
+4		3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	7	173	0	2	
放射線管		再循環送風機	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	7	173	0	2
理施設		中央制御室	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	22	133	0	2
HX.		再循環フィルタ装置	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	22	133	0	2
	計測装置物料線	燃料取替エリア	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	9	180	0	1
	装用線置	放射線モニタ	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	11	180	0	1
	生 装体	原子炉しゃへい壁	3.11地震	開口集中部	一次応力 (組合せ)	120	235	0	2
	置遮蔽	(波及的影響設備)	4.7地震	開口集中部	一次応力 (組合せ)	115	235	0	2

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (11/12)

	評価対象	設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		使用済燃料貯蔵ラック	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	59	205	0	1
	使	(110体ラック)	4.7地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	61	205	0	1
核燃	用 済 燃 料	使用済燃料貯蔵ラック	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	79	205	0	①
~ 料物質	貯蔵設	(170体ラック)	4.7地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	99	205	0	①
の取扱	備	制御棒•破損燃料	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	39	108	0	①
施設及		貯蔵ラック	4.7地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	47	108	0	1
び貯蔵		燃料交換機	3.11地震	構造物フレーム	一次応力 (組合せ)	212	231	0	3
施設	燃 料 取	(波及的影響設備)	4.7地震	構造物フレーム	一次応力 (組合せ)	206	231	0	3
	扱 設 備	原子炉建屋クレーン(波及的影響設備)	3.11地震	脱線防止ラグ	圧縮応力	117	309	0	3
			4.7地震	脱線防止ラグ	圧縮応力	129	309	0	3
		非常用ディーゼル	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	79	254	0	2
そ		発電設備 ディーゼル機関	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	50	254	0	2
の他	-11-	非常用ディーゼル	3.11地震	軸受台取付ボルト	一次応力 (引張)	65	180	0	1
電用原	発電常常用	発電設備 ディーゼル発電機	4.7地震	軸受台取付ボルト	一次応力 (引張)	67	180	0	1
炉の		非常用ディーゼル	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	33	158	0	2
属施		発電設備 燃料デイタンク	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	34	158	0	2
設		非常用ディーゼル	3.11地震	胴板	一次一般膜 応力	91	241	0	1
		発電設備 空気だめ	4.7地震	胴板	一次一般膜 応力	91	241	0	1

表 7-1 3.11/4.7 地震の構造強度評価対象設備に対する分類結果 (12/12)

	評価対象	受備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法 <sup>※1</sup>
		高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	123	254	0	2
		ディーゼル機関	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (引張)	89	254	0	2
		高圧炉心スプレイ系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	58	195	0	①
		ディーゼル発電設備 ディーゼル発電機	4.7地震	基礎ボルト	一次応力 (せん断)	63	195	0	1
		高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備	3.11地震	スカート	座屈	0.31 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1
		燃料デイタンク	4.7地震	スカート	座屈	0.42 (単位なし)	1 (単位なし)	0	1
そ	その他発電用原子炉の買非常用電源設備	高圧炉心スプレイ系 ディーゼル発電設備 空気だめ	3.11地震	胴板	一次一般膜応力	91	241	0	1
の他発電用原		サイーセル発電設備 空気だめ	4.7地震	胴板	一次一般膜応力	91	241	0	1
		125V蓄電池2A	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	19	133	0	1
炉の		(2個並び1段2列)	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	25	133	0	1
附属施	viii	125V蓄電池2H	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	19	133	0	1
設		(15個並び1段1列)	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	24	133	0	1
		125V充電器2A	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	14	133	0	1
		123 V 九电桥2A	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	15	133	0	1
		125V充電器2H	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	22	173	0	1
		1201 / 儿电研2日	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (引張)	25	173	0	1
		静止形無停電	3.11地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	12	133	0	1
		電源装置	4.7地震	取付ボルト	一次応力 (せん断)	13	133	0	1

## (2) 検討対象設備に対する確認結果

上記で赤枠に分類された設備(19設備)について,3.11/4.7地震の構造強度評価結果及び今回工認における耐震評価結果(弾性設計用地震動Sd/基準地震動Ss)との比較を表7-2に示す。

3.11/4.7 地震の評価部位と今回工認における裕度最小部位に相違がある要因としては、3.11/4.7 地震の評価部位は、設計時及び既往の評価に基づき選定しているため、それらの評価地震動と今回工認における基準地震動との特性(水平及び鉛直方向の大きさ、床応答スペクトルにおける周期特性など)の違いが考えられる。

今回工認における弾性設計用地震動 S d 及び基準地震動 S s それぞれの耐震評価結果の裕度最小部位について、3.11/4.7 地震に対して弾性応答範囲内であったことの確認は、3.11/4.7 地震の構造強度評価における評価方法の違いに応じて、以下のとおり実施した。

## ① 簡易評価(応答倍率法による評価)を実施していた設備(13 設備)

3.11/4.7 地震の構造強度評価において簡易評価を実施している設備については、 設計時又は既往の評価において比較的裕度の大きな設備となっている。

これらの設備については、表 7-2 に示すとおり、今回工認における基準地震動 S s による発生応力等(裕度最小部位)が許容応力状態ⅢAS に対する評価基準値以下であることから、基準地震動 S s に包絡される 3.11/4.7 地震に対して、今回工認における弾性設計用地震動 S d 及び基準地震動 S s それぞれの耐震評価結果の裕度最小部位が弾性応答範囲内になることは明らかである(基準地震動 S s と 3.11/4.7 地震との関係を添付 5 に示す)。

## ② 設計時と同等の評価を実施していた設備(6設備)

3.11/4.7 地震の構造強度評価において設計と同等の評価を実施していた設備については、評価部位(代表部位)以外についても詳細評価を実施している。

これらの設備については、表 7-2 に示すとおり、今回工認における弾性設計用地 震動 S d 及び基準地震動 S s それぞれの耐震評価結果の裕度最小部位についても 3.11/4.7 地震の発生応力等が弾性応答範囲内であることを確認している。

### 8. まとめ

機器・配管系の設備健全性確認の観点からは、既工認記載の耐震 S クラス及び耐震 B,C クラスの機器・配管系の耐震設計へ反映すべき事項はないと判断した。なお、6 項「機器・配管系の耐震設計に反映すべき事項の検討結果」に係る妥当性確認の観点から、3.11/4.7 地震の構造強度評価部位と今回工認における耐震評価結果(弾性設計用地震動 S d/基準地震動 S s) の裕度最小部位と比較し、今回工認における裕度最小部位が3.11/4.7 地震に対しても弾性応答範囲であったことを確認した。

3.11/4.7 地震による設備に対する疲労累積係数は 0.01 未満であり十分に小さく,設計事項への反映は必要ないと考えられるが,機器・配管系の疲労評価では, 3.11/4.7 地震の影響を考慮して疲労累積係数に 0.01 を見込んだ評価を実施する。

建屋のコンクリートの乾燥収縮及び地震による影響の観点からは、各建屋内に設置される機器・配管系の耐震設計について、3.11 地震等の影響検討結果を踏まえて建屋の初期剛性低下を考慮した地震応答解析モデル(建屋地震応答解析モデル、建屋一大型機器連成解析モデル)を用いた建屋応答を適用する。

表 7-2 3.11/4.7 地震の構造強度評価結果と今回工認における耐震評価結果の比較 (1/2)

評価

158 O 289 O 483 O 483 O 483 O 483 O 685 O

427 427

			A 3 1	3 11/4 7抽廳17 上內兩廳評価結單	用绘車					cr.	SABがある。それがわげたける数面最小部位	: ける松 単晶 小部	延齢性の	価绘単	J	B の評価部份 評価項目	11/4 7 岩嶋に	- 不耐能評	世界由	
	評価対象設値	評価対象設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	第出值 [MPa]	評価基準値 (皿,S) [MPa]	評価 計	評価 方法*1	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	[田僧 MPa]	評価 基準値 *2 評価 [MPa]	評価用地震動	幹価部位	評価項目 (応力分類)		評価基準値 (III.AS) [MPa]	計
	原子炉口土金幣	)	3.11地震	外側フィメイル シャラグ本体 (溶接部)	一次応力 (組合せ)	143	176	0	0	P S	外側フィメイル シヤラグ本体 (溶接部)	一次応力 (組合せ)	117	0	3.11地震	3.11による地震応答解析結果からⅢ,S以下である	結果からⅢ∧S以下であ	70	を確認済み	0
	エン谷部 付属構造物	スタビライザ	4.7地震	ガセットプレート	一次応力 (組合せ)	116	176	0	©	S s	外側フィメイル ペヤラグ本体 (溶接部)	一次応力 (組合せ)	211	0	4.7地震	外側フィメイル シヤラグ本体 (溶接部)	一次応力 (組合せ)	104	176	0
	原子炉日七条		3.11地震	ティー	一次一般膜応力	10	92	0	Θ	p s	# ~~	一次膜+ 一次曲げ応力	16	139	3.11地震	SSKTS	Ssによる算出値が皿AS以下であり	0,		0
Œ	エンキ部 内部構造物	スプレイスパージャ	4.7 地震	ティー	一次一般膜応力	15	92	0	Θ	S S	~ ~ X	一次膜+ 一次曲げ応力	23	223	4.7 地震	3.11/4.7地震	3.11/4.7地震に対しても IIAS以下とない	: 42		0
千 千		1	3.11地震	下部胴	一次一般膜応力	69	92	0	8	p s	下部胴	一次一般膜応力	26	92	3.11地震	上部サポート支持面	支压応力	34	158	0
½ <del>                                    </del>	有心		4.7 地震	下部胴	一次一般膜応力	7.1	92	0	(9)	s s	上部サポート支持面	支压応力	160	210	4.7 地震	上部サポート支持面	支压応力	35	158	0
<u>t</u>	支持構造物	かいシュラウド	3.11地震	上部タイロッド	一次膜+ 一次曲げ応力	366	455	0	(3)	p s	トグルピン	<ul><li>一次応力 (せん断)</li></ul>	190	289	3.11地震	トゲルピン	一次応力(せん断) /一次一般膜応力	68	289	0
		支持ロッド	4.7 地震	上部タイロッド	- 次膜 + - 次曲げ応力	366	455	0	©	s s	トグルクレビス	一次一般膜応力	515	0 282	4.7 地震	トゲルピン	- 次応力(中心斯) /- 次一般膜応力	70	289	0
	原子炉本体	7 = 3 # # # # # # # # # # # # # # # # # # #	3.11地震	外简	一次応力 (組合せ)	262	427	0	(3)	p s	縦リブ	一次応力 (組合せ)	186	0	3.11地震	縦リブ	一次応力 (組合せ)	193	427	0
	の基礎	7	4.7地震	外筒	一次応力 (組合せ)	206	427	0	©	S S	縦リブ	一次応力 (組合せ)	261	0	4.7地震	縦リブ	一次応力 (組合セ)	168	427	0
	制御材	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3.11地震	取付ボルト	<ul><li>一次応力 (引張)</li></ul>	169	475	0	Θ	p s	クレーム	一次応力 (組合せ)	219	241	3.11地震	SSKTZS	Ssによる算出値が皿,S以下であり,	, 0		0
計 瀬	駆動装置	-	4.7地震	取付ボルト	一次応力(引張)	149	475	0	Θ	s	フレーム	一次応力(組合せ)	219	276	4.7地震	3.11/4.7地源	3. 11/4. 7地震に対しても III/S以下とな	なる	l	0
関関	ほう酸水	ほう	3.11地震	ポンプ取付ボルト	一次応力 (セん野)	33	118	0	$\Theta$	p s	基礎ボルト	一次応力 (引張)	1.9	173	3.11地震	SSKTZS	Ssによる算出値が皿,S以下であり。	, 0		0
	(以上)	ボンン	4.7 地震	ポンプ取付ボルト	- 次応力 (中ん野)	43	118	0	Θ	s s	基礎ボルト	一次応力 (引張)	1.9	207	4.7 地震	3.11/4.7地震	3.11/4.7地震に対しても IIAS以下とな	42		0
E	残留熟除去	残	3.11地震	原動機合 取付ボルト	一次応力 (引張)	26	444	0	Θ	p s	バレルケーシング	一次一般膜応力	44	061	3.11地震	SSKTZS	S s による算出値が皿,S以下であり,	9,		0
1000年	設備	ボンプ	4.7 地震	原動機合 取付ボルト	<ul><li>一次応力 (引張)</li></ul>	25	444	0	Θ	s s	バレルケーシング	一次一般膜応力	44	218	4.7 地震	3.11/4.7地震	3.11/4.7地震に対しても III/S以下とな	: 42		0
北年		原子炉補機冷却海水	3.11地震	原動機 取付ボルト	一次応力 (引張)	98	475	0	Θ	p s	原動機 取付ボルト	<ul><li>一次応力</li><li>(せん断)</li></ul>	14	122 O	3.11地震	SSICHZ	Ssによる算出値が皿AS以下であり。	ŋ,		0
计帐场	原子炉補機		4.7 地震	原動機 取付ボルト	一次応力 (引張)	126	475	0	$\Theta$	S S	原動機 取付ボルト	<ul><li>一次応力 (せん断)</li></ul>	14	146	4.7 地震	3.11/4.7地震	3.11/4.7地震に対しても III,S以下とな	4.5		0
型 程 品	冷却設備	高圧炉心スプレイ	3.11地震	基礎ボルト	<ul><li>一次応力</li><li>(せん断)</li></ul>	29	133	0	©	p S	基礎ボルト	<ul><li>一次応力 (せん断)</li></ul>	40	133	3.11地震	3.11による地震応答解析結果からⅢAS以下で	結果からⅢ,S以下であ	8 7 7	を確認済み	0
Ĭ		補機冷却水系熱交換器	B 4.7 地震	胴板	一次応力	82	415	0	©	Ss	基礎ボルト	<ul><li>一次応力</li><li>(せん断)</li></ul>	40	159	4.7地震	基礎ボルト	<ul><li>一次応力</li><li>(せん断)</li></ul>	19	133	0
取数		使用済燃料貯蔵ラック	3.11地震	ラック本体	<ul><li>一次応力</li><li>(組合せ)</li></ul>	59	205	0	Θ	p s	補強板 d	<ul><li>一次応力</li><li>(組合せ)</li></ul>	140	205	3.11地震	SSLLES	Ssによる算出値が皿AS以下であり	9,		0
野极燃 藏施料	100	(110体ラック)	4.7 地震	ラック本体	<ul><li>一次応力</li><li>(組合せ)</li></ul>	61	205	0	Θ	Ss	補強板 d	<ul><li>一次応力</li><li>(組合せ)</li></ul>	140	205	4.7地震	3.11/4.7地震	3. 11/4. 7地震に対しても III,S以下とな	なる		0
施設物設及價	貯藏設備	使用済燃料貯蔵ラック	3.11地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	79	205	0	$\Theta$	p S	補強板 d	一次応力 (組合せ)	168	205	3.11地震	SSICHZ	Ssによる算出値が皿AS以下であり	ŋ,		0
8 5		(170体ラック)	4.7 地震	ラック本体	一次応力 (組合せ)	66	205	0	Θ	s s	補強板 q	一次応力 (組合せ)	168	205	4.7 地震	3.11/4.7地震	3.11/4.7地震に対しても皿/S以下となる	42		0

\*2:評価用地震動がSdの場合は許容応力状態皿、Ssの場合は許容応力状態IV、S 注記\*1:評価方法:①簡易評価,②設計時と同等の評価

3.11/4.7 地震の構造強度評価対象と異なる 評価部位又は評価項目を赤字で示す。

表 7-2 3.11/4.7 地震の構造強度評価結果と今回工認における耐震評価結果の比較(2/2)

	計価	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
平価結果	評価基準值 (III <sub>A</sub> S) [MPa]			254	254										
よる耐震計	算出值 [MPa]	50,	となる	13	17	50,	となる	50,	となる	50,	となる	50,	となる	50,	となる
での3,11/4,7地震に	評価項目 (応力分類)	Ssによる算出値が皿AS以下であり,	3.11/4.7地震に対してもⅢ <sub>A</sub> S以下となる	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	Ssによる算出値がⅢAS以下であり,	3.11/4.7地震に対しても皿,8以下となる	Ssによる算出値が皿AS以下であり,	3.11/4.7地震に対しても皿,S以下となる	Ssによる算出値が皿AS以下であり,	3.11/4.7地震に対しても皿,8以下となる	Ssによる算出値がⅢAS以下であり,	3.11/4.7地震に対しても皿,8以下となる	Ssによる算出値が皿AS以下であり、	3.11/4.7地震に対してもⅢ <sub>A</sub> S以下となる
B. の評価部位, 評価項目での3.11/4.7地震による耐震評価結果	評価部位	SSLLS	3.11/4.7地須	機関取付ボルト	機関取付ボルト	Sans	3.11/4.7地須	SSLLS	3.11/4.7地頭	847188	3.11/4.7地別	SSLLS	3.11/4.7地源	Sans	3.11/4.7地源
C.	群価用 地震動	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震
	評価	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
価結果	評価 基準値*2 [MPa]	173	207	254	292	180	204	158	190	173	207	176	210	176	210
位の耐震評	第出值 [MPa] 基	7.4	7.4	213	213	37	79	46	46	74	7.4	20	108	40	98
3ける裕度最小部	評価項目 (応力分類)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)
S d 及びS s それぞれにおける裕度最小部位の耐震評価結果	評価部位	基礎ボルト	基礎ボルト	機関取付ボルト	機関取付ポルト	反直結側軸受台 取付ボルト	反直結側軸受台 取付ボルト	基礎ボルト	基礎ボルト	基礎ボルト	基礎ボルト	取付ボルト	取付ボルト	取付ボルト	取付ボルト
B.	評価用地震動	p s	S	P S	S	P S	S s	p S	S s	p S	s s	p S	S	p S	SS
	評価 方法*1	Θ	Θ	(3)	(3)	Θ	Θ	Θ	Θ	Θ	Θ	Θ	Θ	Θ	Θ
	計	1	0	0	0	0 961	0 261	) 0	) 0	1	0	3	0 881	3	133
	評価基準値 (III <sub>A</sub> S) [MPa]	241	241	254	254	31	31	つなみ東)	(単位なし	241	241	133	31	133	13
	算出值 [MPa]	91	91	123	89	58	63	0.31 (単位なし)	0.42 (単位なし)	91	91	14	15	12	13
価結果	評価項目 (応力分類)	一次一般膜 応力	一次一般膜 応力	一次応力 (引張)	一次応力 (引張)	一次応力 (セん斯)	一次応力(せん断)	西面	西西	一次一般膜応力	一次一般膜応力	一次応力 (せん断)	一次応力 (中入野)	一次応力 (せん断)	<ul><li>一次応力 (セん断)</li></ul>
3.11/4.7地震による耐震評価結果	評価部位	胴板	胴板	基礎ボルト	基礎ボルト	基礎ボルト	基礎ボルト	$\forall  \lambda  \lambda - \gamma$	$\lambda \mathcal{I} - \mathcal{I}$	胴板	胴板	取付ボルト	取付ボルト	敢付ボルト	取付ボルト
A. 3.1	評価用 地震動	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震	3.11地震	4.7地震
	評価対象設備及び評価箇所	非常用ディーゼルな無記録	裕気だめ	旭田がウスプレイ米ル・「ナー米の報告報	ノー・アンド再交ョン・アイーガン極図	画 圧 かいスプレイ米ル・「ナース等等事業	ノイニンがも見びまディーゼル発電機	恵田が心スプレイ米ル・一歩に教命的籍	/ 1 こん光电反晶 燃料デイタンク	南田が心スプレイ米ル・一才に発売が	/ 2 こがお馬政副 俗気だめ	40品 等 本 V201	1201万 电流化	钽	電源装置
	平価対象設備							非常用電源	設電						
	ililiz.				ф	の名	災智		<b>小</b>	の医	麗점	松			

注記\*1:評価方法:①簡易評価,②設計時と同等の評価

\*2:評価用地震動がSdの場合は許容応力状態 $\Pi_i S$ , Ssの場合は許容応力状態 $\Pi_i S$ 

3.11/4.7 地震の構造強度評価対象と異なる 評価部位又は評価項目を赤字で示す。

# 地震後の設備健全性確認(特別な保全計画)の概要及び設備点検結果の概要

## [地震後の設備健全性確認(特別な保全計画)の全体像]

プラントの状態に応じて、段階的に地震後の設備健全性を確認

- ・フェーズ 1. プラントの停止 期間中 における機器・系統レベルの 点検・評価
  - ・フェーズ2:プラントの起動段階におけるプラント全体の健全性確認 ・フェーズ3:運転期間中における地震影響の継続監視(データ採取)

フェーズ3 (運転中) 運転中の 設備健全性 総合負荷性能検査 フェーズ2 (プラントの起動段階で実施) 地震後の設備健全性確認(特別な保全計画) 起動時の 設備健全性 確認 プラント復旧と同時に 実施する項目 プラント起動 (プラントの停止時に実施) 機器・系統の設備健全性確認 (設備点検の全体像)

## 【機器レベルの点検結果】

- ・これまで実施した機器・配管系の地震後の設備健全性確認において、耐震Sクラス設備に 損傷はなく、プラントの安全性に影響を与える所見はない
- 設備点検において異常を確認した設備については、いずれも原子炉安全を阻害する可能性 はなく, 取替, 補修, 手入れにより原形に復旧
- ・下位クラスの異常により、耐震Sクラス設備への波及的影響がないことを確認

地震による異常を確認した代表的な設備	確認内容 耐震クラス		旬の基礎ボルト曲がり B	旬の基礎の損傷 B	5席鋼材等の損傷 B	い扉 留め具の変形 B	グ支持金具サポートバーのずれ C	動に伴う動作	漏れ C
地震による異	確認内容	蒸気タービン動翼の損傷	蒸気タービン中間軸受箱の基礎ボルト曲がり	蒸気タービン中間軸受箱の基礎の損傷	原子炉建屋クレーン運転席鋼材等の損傷	原子炉格納容器内遮へい扉 留め具の	制御棒駆動系ハウジング支持金具サポートバーのずれ	変圧器避圧弁の油面変動に伴う動作	起動用変圧器放熱器油漏れ

	状況	完了**1	完了
機器レベルの点検・評価の状況	対象数	約 33,000設備	構造強度評価:125設備 動的機能維持評価:35設備
	項目	基本点検	地震応答解析

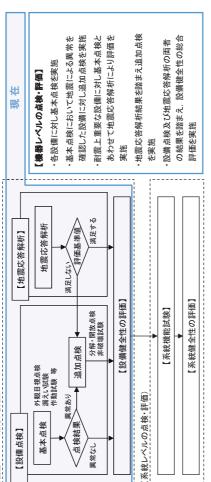
## ※1 今後のプラント復旧と同時に実施する点検(例:復水給水系の漏えい試験)を除く

## 【機器・配管系の地震後の設備健全性確認(フェーズ1)の概要】

個々の機器に対する「機器レベルの点検・評価」、機器の組合せによる「系統レベルの点検・評価」により健全性を確認 ・耐震安全上重要な機器について、設備点検と地震応答解析を実施し、両者の結果を照合し健全性を評価

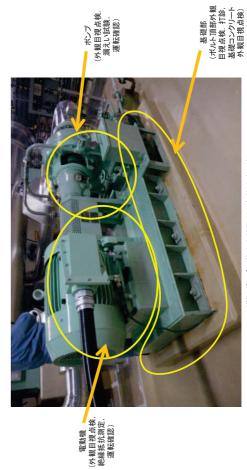
- ・基本点検で異常が確認された場合,あるいは地震応答解析で評価基準値を満足しない場合は, 追加点検を実施
  - 設備の健全性評価後,系統単位による機能試験を実施し,系統の健全性を評価

機器レベルの点検・評価)



## [点板の概要]

·各設備に共通して実施する基礎部及び本体の外観目視点検,動的機器の軸受損傷を考慮した運転確認など,地震の影響が及ぶ可能性のある部位に着目した基本点検を実施 ・点検の結果,異常を確認した場合,分解点検,非破壊試験などの追加点検を実施



横型ポンプの基本点検個所と点検内容の例

## 地震後の設備健全性確認における疲労評価の方法

本添付では,本文 4 項中の図 4-3 に示す 3.11/4.7 地震に対する疲労評価のフローに対し,各ステップの疲労評価手順を示す(図 1)。

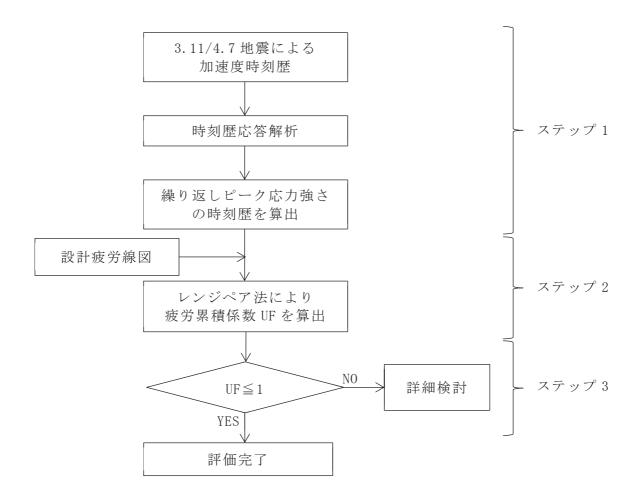


図1 3.11/4.7 地震に対する疲労評価のフロー

<ステップ1:繰返しピーク応力強さの時刻歴の算出>

手順① 3.11/4.7 地震に対する建屋-機器連成解析を実施する。

手順② 手順①の地震応答解析より得られた加速度時刻歴(配管重心位置の建屋 一機器連成解析の質点)を入力に、配管モデルの 3 方向同時の時刻歴応 答解析を実施する。

手順③ 手順②の時刻歴応答解析より得られた評価点(疲労評価がもっとも厳しい評価点)の時刻歴応答モーメントを用いて,応力強さの算出式より繰返しピーク応力強さの時刻歴を算出する。算出した繰返しピーク応力強さの時刻歴波形の例を図2に示す。

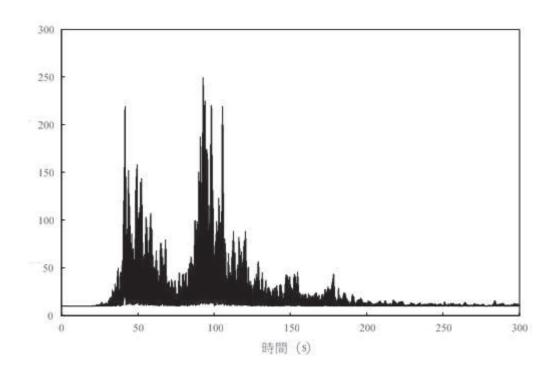


図2 繰返しピーク応力強さの時刻歴の例 (残留熱除去系配管,3.11 地震)

<ステップ2:レンジペア法による疲労累積係数 UF の算出>

手順① 図 2 に示す繰返しピーク応力強さの時刻歴に対し,レンジペア法を用いて サイクルカウントを実施する。

サイクルカウントのイメージを図3,手順を以下に示す。

- a) 繰返しピーク応力強さの時刻歴から極値を抽出する。
- b) a)の極値から最大となる繰返しピーク応力強さ $\sigma_a$ を抽出し、1回としてカウントする。
- c) 残る極値に対し、隣接する"山"、"谷"のピーク応力強さの差  $(\sigma_{hi}(i=1,2,...,n))$  を計算し、1回としてカウントする。
- 手順② 手順①で計算された  $\sigma_a$ 及び  $\sigma_{bi}$  (i=1,2,···,n)のピーク応力強さを用いて、 図 4 に示す設計疲労線図より許容繰返し回数  $N_a$ 及び  $N_{bi}$  (i=1,2,···,n)を求める。
- 手順③ 手順②で求めた各ピーク応力強さの許容繰返し回数から,疲労累積係数 UF を求める。



図3 サイクルカウントのイメージ図

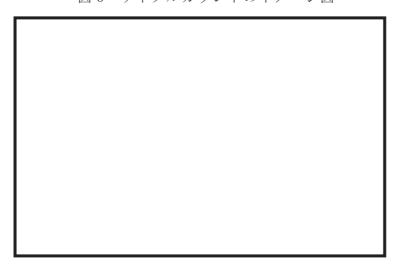


図4 設計疲労線図 (炭素鋼, 低合金鋼及び高張力鋼)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

<ステップ3:疲労評価>

ステップ 2 で求めた 3.11 地震と 4.7 地震の UF の合算値が 1 以下であることを確認する。

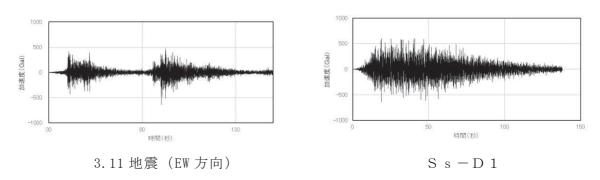
## 3.11/4.7 地震に対する疲労累積係数が今回工認耐震評価結果に比べ小さい要因

3.11/4.7 地震に対する設備健全性評価における精緻な疲労評価は,3.11/4.7 地震を用いた設備のピーク応力強さの時刻歴波形から直接的に疲労累積係数 UF を算出している。

一方,今回工認における疲労評価は、設計に用いる基準地震動 S s の 7 波及び建屋等の不確かさを考慮した応答(応答の包絡、スペクトルの 10%拡幅等)を用いて算出した設備のピーク応力強さと女川 2 号機の多様な設備(ピーク応力の包絡性(1471MPa)や固有周期網羅性)及び地震動に対する疲労評価を保守的に評価するために設定した等価繰返回数\*を用いて疲労累積係数 UF を算出している。

このような算定方法の違いに起因するピーク応力強さの違い(応答の保守性)及び疲労評価手法(直接的に算出),(保守的な等価繰返し回数\*の適用)の違いにより,設備健全性評価における疲労累積積係数は今回工認に比べ小さくなる。

(注記\*:保守性の詳細は、補足-600-9 「耐震評価における等価繰返し回数の妥当性確認について」参照)。



実地震に対して基準地震動の主要動の継続時間が長い→疲労累積係数が大きい

図 1 3.11 地震と基準地震動 (Ss-D1) の比較

## 新たに基準地震動 S s による評価が必要となる既設設備に対する 3.11/4.7 地震による地震応答解析評価

新たに基準地震動 S s による評価が必要となる既設設備について, 地震応答解析による評価を実施する機器・配管系の評価対象設備の考え方及び評価方法を以下に示す。

## 1. 評価対象選定の考え方

既設耐震 B, C クラス設備のうち, 新規制基準において耐震 S クラスへ格上げする設備, 重大事故等対処設備となった設備及び波及的影響を及ぼすおそれがある設備に該当し, 基準地震動 S s による耐震評価が必要となる設備(3.11/4.7 地震後に取替を実施した設備を除く)を対象に選定する。耐震評価対象設備を表 1 に示す。

### 2. 評価方法

- a. 地震応答解析に用いる建屋応答 地震応答解析に用いる建屋応答は、本文 4 項に示す応答を適用する。
- b. 建屋-大型機器連成解析のモデル設定 建屋-大型機器連成解析に用いるモデルは、本文 4 項に示すモデルを適用する。

## c. 構造強度評価

構造強度評価は、本文 4 項の② (設計時と同等の評価) 又は③ (詳細評価) の 方法を適用する。

評価基準値は、本文 4 項に示す許容応力状態ⅢAS における許容応力を基本とするが、より実態に合った評価条件を適用する場合がある(材料証明書に基づく材料強度等)。

なお、②の評価において、適用する地震応答は 3.11/4.7 地震時の地震応答又は 基準地震動 S s による地震応答とする。基準地震動 S s は 3.11/4.7 地震を包絡しているため (添付 5 参照)、基準地震動 S s による発生応力が許容応力状態  $\mathbf{III}_{A}S$  の評価基準値以下である場合、3.11/4.7 地震に対しても発生応力が許容応力状態  $\mathbf{III}_{A}S$  の評価基準値以下となる。

## d. 動的機能維持評価

動的機能維持評価は、本文4項に示す方法で評価を行う。

表1 新たに基準地震動 S s による評価が必要となる既設設備一覧

分類	設備名称
	燃料移送ポンプ
耐震Sクラスへ格上げする設備	非常用ディーゼル発電設備軽油タンク*
	非常用ディーゼル発電設備配管
	燃料プール冷却浄化系熱交換器
	燃料プール冷却浄化系ポンプ
	復水移送ポンプ
	復水貯蔵タンク
重大事故等対処設備	燃料プール冷却浄化系配管
	主蒸気系配管
	復水給水系配管
	高圧炉心スプレイ系配管
	復水補給水系配管
	海水ポンプ室門型クレーン
	ほう酸水注入系テストタンク
	中央制御室天井照明*
波及的影響設備	制御棒貯蔵ラック*
	制御棒貯蔵ハンガ
	CRD 自動交換機
	燃料チャンネル着脱機

注記\*: 3.11/4.7 地震後に取替を実施した設備であり、地震影響が残らないことから、 本評価対象外

## 3. 地震応答解析による評価結果

構造強度評価の結果を表 2 に、動的機能維持評価の結果を表 3 に示す。既設耐震 B, C クラス設備のうち、新規制基準において耐震 S クラスへ格上げする設備、重大 事故等対処設備となった設備及び波及的影響を及ぼすおそれがある設備に該当し、 基準地震動 S s による耐震評価が必要となる設備 (3.11/4.7 地震後に取替を実施した設備を除く) については、3.11/4.7 地震に対する地震応答を確認した。地震応答 解析の結果、制御棒貯蔵ハンガを除き、地震応答は弾性応答範囲内であることを確認した(一部の評価結果及び制御棒貯蔵ハンガの扱いについては追而)。

表 2 構造強度評価結果 (1/3)

評価対象	象設備及び評価箇所	評価用地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価 結果	評価 方法*1
	燃料移送ポンプ	3.11地震	基礎ボルト	一次応力	6 <sup>*2</sup>	173	0	2
	燃料修送小グノ	4.7地震	左姫小ハレト	(引張)	6	175		2
耐震Sクラス施設へ		3.11地震	配管本体		冶本			
格上げする設備	非常用ディーゼル発電設備	4.7地震	配管本体		追而			
	配管	3.11地震	配管サポート		追而			
		4.7地震	配管サポート		理III			

注記\*1:評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

③:詳細評価

\*2:基準地震動Ssによる算出値

表 2 構造強度評価結果 (2/3)

評価対象	泉設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法*1	
	燃料プール冷却浄化系	3.11地震	胴板	一次応力	171*2	315	0	2	
	熱交換器	4.7地震	ЛРИХ	DC//LIV	1/1	313	0		
	燃料プール冷却浄化系	3.11地震	基礎ボルト	一次応力	48 <sup>*2</sup>	168	0	2	
	ポンプ	4.7地震		(引張)					
	復水移送ポンプ	3.11地震	原動機取付ボルト	一次応力	13*2	154	0	2	
		4.7地震	7,31,293,000-041,314-71-1	(引張)	10	101			
	復水貯蔵タンク	3.11地震	胴板	一次一般膜	135*2	188	0	2	
		4.7地震		31 /01/01					
		3.11地震	配管本体		追而				
重大事故等对处設備	燃料プール冷却浄化系	4.7地震	配管本体						
	配管	3.11地震	配管サポート		追而				
		4.7地震	配管サポート						
		3.11地震	配管本体		追而				
	主蒸気系配管	4.7地震	配管本体						
		3.11地震	配管サポート	追而					
		4.7地震	配管サポート	ÆⅢ					
		3.11地震	配管本体		追而				
	復水給水系配管	4.7地震	配管本体		Æ IIII				
	ixハハhuハハハHL 日	3.11地震	配管サポート		追而				
		4.7地震	配管サポート		旭川				

注記\*1:評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

③:詳細評価

\*2:基準地震動 S s による算出値

表 2 構造強度評価結果 (3/3)

評価対象	泉設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価部位	評価項目 (応力分類)	算出値 [MPa]	評価 基準値 [MPa]	評価結果	評価 方法* <sup>1</sup>		
		3.11地震	配管本体		冶工					
	京戸 振さっぺい ノ玄町 笠	4.7地震	配管本体		追而					
	高圧炉心スプレイ系配管	3.11地震	配管サポート		冶本					
重大事故等		4.7地震	配管サポート		追而					
対処設備		3.11地震	配管本体		追而					
	復水補給水系配管	4.7地震	配管本体		理IIII					
	复小佣和小术的 目	3.11地震	配管サポート		追而					
		4.7地震	配管サポート		旭川					
		3.11地震	F71.1 B+11	一次応力	0.55 <sup>**2</sup>	1				
	海水ポンプ室門型クレーン	4.7地震	剛脚	(組合せ)	(単位なし)	(単位なし)	0	2		
		3.11地震		\\(\frac{1}{2} = \frac{1}{2} \)	•					
	ほう酸水注入系テストタンク	4.7地震		追而						
波及的影響設備	生1/401-44 Pro- 古城 、	3.11地震	追而							
(X) (X) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A	制御棒貯蔵ハンガ	4.7地震		⊅Ⅲ						
	CDD白新古梅柳	3.11地震	フレーム	一次応力 (組合せ)	171	218	0	2		
	CRD自動交換機	4.7地震	フレーム	一次応力 (組合せ)	202	218	0	2		
	燃料チャンネル着脱機	3.11地震		24 研						
	※パギリヤン ヘル 有 I	4.7地震		追而						

注記\*1:評価方法

①:簡易評価

②:設計時と同等の評価

③:詳細評価

\*2:海水ポンプ室門型クレーンに対する応答が大きい 3.11 地震による算出値

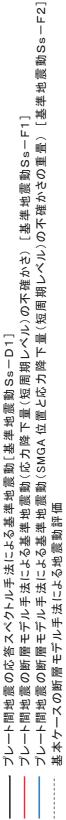
表 4-3 動的機能維持評価結果

				水平加	速度(G)	鉛直加油	速度(G)	
評価対	象設備及び評価箇所	評価用 地震動	評価位置	応答加速度	機能確認済加速度	応答加速度	機能確認済加速度	評価 結果
	Mat. 101 126 124 125 P	3.11地震	本山 502. 女贝	発生値	直(MPa)	評価基準	隼値(MPa)	0
耐震Sクラス 施設へ格上げ	燃料移送ポンプ	4.7地震	軸受部	0.	42	0.	98	
する設備	燃料移送ポンプ原動機	3.11地震	軸受部	0.85	4.7	0.40	1.0	0
	// / / / / / / / / / / / / / / / / / /	4.7地震	軸受部	0.68	4.7	0.48	1.0	0
	燃料プール冷却浄化系	3.11地震	軸位置 (軸方向)	0.83	1.4	0.58	1.0	0
	ポンプ	4.7地震	軸位置 (軸方向)	0.55	1.4	0.59	1.0	0
	燃料プール冷却浄化系	3.11地震	軸受部	0.83	4.7	0.58	1.0	0
重大事故等	ポンプ	4.7地震	軸受部	0.55	4.7	0.59	1.0	0
対処設備	/b   / /b ) \	3.11地震	軸位置 (軸方向)	0.55	1.4	0.31	1.0	0
	復水移送ポンプ	4.7地震	軸位置 (軸方向)	0.45	1.4	0.36	1.0	0
	復水移送ポンプ原動機	3.11地震	軸受部	0.55	4.7	0.31	1.0	0
	タル19人かく ノ /示明/成	4.7地震	軸受部	0.45	4.7	0.36	1.0	0

注記\*:補足説明資料「補足-600-14-1 動的機能維持の詳細評価について(新たな検討 又は詳細検討が必要な設備の機能維持評価について)」に基づき,基準地震動 Ss における裕度最小部位を評価

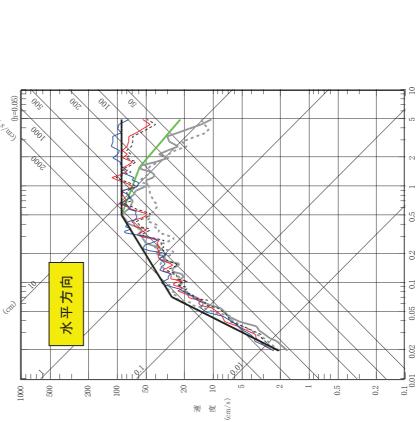
基準地震動Ssと3.11/4.7地震との関係

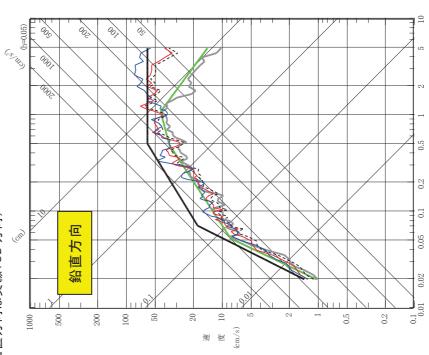
3.11 地震との関係 2) S S 基準地震動



プレート間地震の応答スペクトル手法による地震動評価

3.11 地震の観測記録 (水平方向は実線:NS 方向, 点線:EW 方向, 鉛直方向は実線:UD 方向)

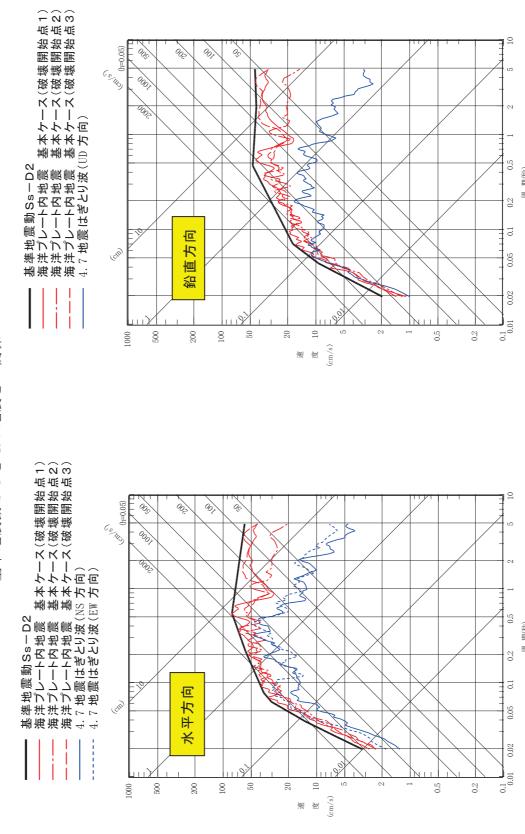




(資料提供・まとめ資料再修正版提出) について(令和元年 周期(秒) 注記\*:女川原子力発電所2号炉の新規制基準適合性審査に関する面談11月19日)資料8より抜粋 周期(秒)

基準地震動Ssと3.11/4.7地震との関係

基準地震動Ssと4.7地震との関係\*



(令和元年 にしいて 画 類形) 修正版提出) 单 京 め資料 ىل # : 料提供 (愛) 燚 国 2 4 鄦 딛 合性審查( 嬹 無 基 亚 <sub>周期(数)</sub> - 炉の新規( り抜粋 平元  $\omega$ 電所資料 : 女川原子力発, 11月 19日) 資 \* 밅 注