島根原子力発電所第2号機 審査資料					
資料番号	NS2-補-025-15				
提出年月日	2023 年 1 月 30 日				

# 1号機廃棄物処理建物の耐震性についての計算書に

関する補足説明資料

2023年1月

中国電力株式会社

1. 工事計画添付書類に係る補足説明資料

VI-2-11-2-1-3「1号機廃棄物処理建物の耐震性についての計算書」の記載内容を補足するための資料を以下に示す。

- 別紙1 地震応答解析における解析モデル及び手法
- 別紙2 地震応答解析における耐震壁のせん断スケルト曲線の設定
- 別紙3 1号機廃棄物処理建物の地震応答解析結果
- 別紙4 地震応答解析における材料物性の不確かさに関する検討
  - 別紙 4-1 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定について
- 別紙 4-2 材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果
- 別紙5 地震応答解析モデルの選定プロセス
- 別紙6 地震応答解析における建物基礎底面の付着力の検討
- 別紙7 建物間に配置された発泡ポリスチレン板の影響について

別紙1 地震応答解析における解析モデル及び手法

# 目 次

1.	概要	別紙 1-1
2.	地震応答解析モデル及び手法 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 1-2

## 1. 概要

本資料は、1号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデル及び手法を示すものである。

2. 地震応答解析モデル及び手法

1号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデル及び手法を表 2-1 に示す。また、地震応答 解析モデルを図 2-1 に示す。

項目	内容	既工認*1 今回工認		備考	
入力地震動の算定法		—	一次元波動論により算定	_	
解析コー	- イ	—	NUPP4	_	
	モデル	—	・水平:1軸多質点系モデル	_	
			RC規準に基づき設定		
			<ul> <li>・コンクリートのヤング係数,ポアソ</li> </ul>		
建物のエジルル	材料物性	—	ン比	1	
建物のモアル化			$E = 2.20 \times 10^4 \text{ N/mm}^2$		
			v = 0.2		
	剛性評価	- 耐震壁を考慮		—	
	減衰定数	—	・水平方向:RC:5%	—	
			振動アドミッタンス理論に基づく近似		
地船のエニルル	底面ばね	—	法	2	
地盤のモデル化			・水平方向:水平及び回転ばねを考慮		
	側面ばね	_	・水平方向:考慮せず	_	
北纳形陆州	耐震壁	_	・水平方向:考慮		
7F形形形行1生	底面ばね		<ul> <li>水平方向:考慮せず*2</li> </ul>	⊘, 3	

表 2-1 地震応答解析モデル及び手法

注記\*1:既工認なし。

【具体的な反映事項】(表の備考欄に対応)

- ① コンクリートのヤング係数及びポアソン比は、「鉄筋コンクリート構造計算規準・同解説
   一許容応力度設計法-」((社)日本建築学会、1999改定)に基づく。
- ② 「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)に基づく。
- ③ 耐震壁の非線形特性の設定については別紙 2「地震応答解析における耐震壁のせん断ス ケルトン曲線の設定」に示す。

<sup>\*2:</sup>基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が、付着力試験に基づき 設定した値を超えないことを確認することで非線形特性を考慮しない。 (別紙6「地震応答解析における建物基礎底面の付着力」を参照)



注記\*:回転慣性重量(28.31×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 2-1(1) 地震応答解析モデル(NS方向)



注記\*:回転慣性重量(30.02×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 2-1(2) 地震応答解析モデル(EW方向)

# 別紙2 地震応答解析における耐震壁のせん断スケルトン 曲線の設定

# 目 次

1.	概	要	別紙 2-1
2.	耐	震壁の非線形特性の設定について ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-2
2	. 1	第1折点の設定 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-3
2	. 2	第2折点の設定 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-3
2	. 3	終局点の設定 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-4
3.	せ	ん断スケルトン曲線の設定について ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-5
3	. 1	水平方向モデル ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-5
3	. 2	使用材料の物性値・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-8
3	. 3	RC 造耐震壁のせん断スケルトン曲線の諸数値 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 2-9
4.	ま	とめ	別紙 2-13

#### 1. 概要

1号機廃棄物処理建物については,鉄筋コンクリート造の耐震壁を主体とした構造物である。このため、地震応答解析においては、鉄筋コンクリート造耐震壁(以下「RC 造耐震壁」 という。)の非線形特性を考慮している。本資料は、耐震壁のせん断スケルトン曲線の設定 について説明するものである。 2. 耐震壁の非線形特性の設定について

RC 造耐震壁のせん断応力度-せん断ひずみ関係 ( $\tau - \gamma$ 関係) は、「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)」(以下「JEAG4601-1991 追補版」という。)に基づき、トリリニア型スケルトン曲線とする。せん断応力度-せん断ひずみ関係を図2-1に示す。



図 2-1 せん断応力度-せん断ひずみ関係

#### 2.1 第1折点の設定

RC造耐震壁におけるせん断スケルトン曲線の第1折点は,「JEAG4601-1991 追補版」に基づき,以下の式より算出している。

$$\tau_{1} = \sqrt{\sqrt{F c} \left(\sqrt{F c} + \sigma_{v}\right)}$$
$$\gamma_{1} = \tau_{1} \swarrow G$$

ここで,

 F c
 : コンクリートの圧縮強度(kgf/cm<sup>2</sup>)

 G
 : コンクリートのせん断弾性係数(kgf/cm<sup>2</sup>)

  $\sigma_v$  : 縦軸応力度(kgf/cm<sup>2</sup>) (圧縮を正とする。)

#### 2.2 第2折点の設定

RC 造耐震壁におけるせん断スケルトン曲線の第2折点は,「JEAG4601-1991 追補版」に基づき,以下の式より算出している。

 $\tau_2 = 1.35 \tau_1$ 

 $\gamma_2 = 3\gamma_1$ 

#### 2.3 終局点の設定

RC 造耐震壁におけるせん断スケルトン曲線の終局点は,「JEAG4601-1991 追補版」に基づき,以下の式より算出している。

 $\tau_{s} \leq 4.5\sqrt{Fc}$ の場合

$$\tau_{3} = \left(1 - \frac{\tau_{s}}{4.5\sqrt{F c}}\right) \tau_{0} + \tau_{s}$$

τ<sub>s</sub>>4.5√F c の場合

$$\tau_{3} = 4.5\sqrt{Fc}$$

$$\gamma_{3} = 4.0 \times 10^{-3}$$

$$\begin{aligned} \tau_{0} &= \left(3 - \frac{1.8M}{QD}\right) \sqrt{Fc} \\ & \uparrow z \uparrow z \downarrow, \quad M \neq (QD) > 1 \\ & \mathcal{O} \succeq \bigstar M \neq (QD) = 1 \\ & \tau_{S} = \frac{\left(P_{V} + P_{H}\right) \cdot s_{\sigma_{y}}}{2} + \frac{\left(\sigma_{V} + \sigma_{H}\right)}{2} \end{aligned}$$

F c
 : コンクリートの圧縮強度(kgf/cm²)

 
$$P_V$$
,  $P_H$ 
 : 縦, 横筋比 (実数)

  $\sigma_V$ ,  $\sigma_H$ 
 : 縦, 横軸応力度(kgf/cm²) (圧縮を正とする。)

  $s^{\sigma_y}$ 
 : 鉄筋降伏応力度(kgf/cm²)

  $M \swarrow (QD)$ 
 : シアスパン比

- 3. せん断スケルトン曲線の設定について
- 3.1 水平方向モデル

水平方向は,地盤との相互作用を考慮し,耐震壁等の曲げ及びせん断剛性を評価した多 質点系モデルとしている。地震応答解析モデルを図 3-1 に示す。



注記\*:回転慣性重量(28.31×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 3-1(1) 地震応答解析モデル(NS方向)



注記\*:回転慣性重量(30.02×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 3-1(2) 地震応答解析モデル(EW方向)

3.2 使用材料の物性値

地震応答解析に用いる1号機廃棄物処理建物の使用材料の物性値を表 3-1 及び表 3-2 に示す。

使用材料	ヤング係数	せん断弾性係数	減衰定数
	E (N/mm <sup>2</sup> )	G (N/mm <sup>2</sup> )	h (%)
コンクリート: Fc=22.1(N/mm <sup>2</sup> ) (Fc=225(kgf/cm <sup>2</sup> ))	2. $20 \times 10^4$	9. $18 \times 10^3$	5

表 3-1 使用材料の物性値(コンクリート)

表 3-2 使用材料の物性値(鉄筋)

使用材料	降伏応力度 <sub>s</sub> σ <sub>y</sub> (N/mm <sup>2</sup> )		
鉄筋:SD35(SD345 相当*)	345		

注記\*:建設当時の鉄筋の種類は SD35 であるが,現在の規格(SD345) に読 み替えた降伏応力度を示す。

- 3.3 RC 造耐震壁のせん断スケルトン曲線の諸数値
  - (1) 第1折点

RC 造耐震壁の各要素におけるせん断スケルトン曲線の第1折点の設定根拠を表 3-3 及び表 3-4 に示す。

FI	コンクリート	せん断弾性	断面積	縦軸応力度		
(m)	強度 Fc	係数G	As	σν	$\tau_1$	γ <sub>1</sub>
(III)	$(N/mm^2)$	$(\times 10^{3} \text{N/mm}^{2})$	$(m^2)$	$(N/mm^2)$	$(N/mm^2)$	$(\times 10^{-3})$
29.0~25.0	22.1	9.18	75.0	0.20	1.34	0.146
25.0~20.0	22.1	9.18	84.3	0.37	1.36	0.149
20.0~15.3	22.1	9.18	98.5	0.58	1.76	0.191
15.3~6.5	22.1	9.18	128.7	0.72	1.75	0.191

表 3-3 せん断スケルトン曲線 ( $\tau - \gamma$  関係, 第1折点) (NS方向)

表 3-4 せん断スケルトン曲線 ( $\tau - \gamma$ 関係, 第1折点) (EW方向)

EL (m)	コンクリート 強度 F c (N/mm <sup>2</sup> )	せん断弾性 係数 G (×10 <sup>3</sup> N/mm <sup>2</sup> )	断面積 As (m <sup>2</sup> )	縦軸応力度 $\sigma_V$ $(N/mm^2)$	$ au_1$ (N/mm <sup>2</sup> )	$\gamma_{1}$ (×10 <sup>-3</sup> )
29.0~25.0	22.1	9.18	58.9	0.20	1.44	0.157
25.0~20.0	22.1	9.18	76.7	0.37	1.63	0.178
20.0~15.3	22.1	9.18	74.6	0.58	1.81	0.197
15.3~6.5	22.1	9.18	116.6	0.72	2.03	0.222

## (2) 第2折点

RC 造耐震壁の各要素におけるせん断スケルトン曲線の第2折点の設定根拠を表3-5 及び表3-6に示す。

EL (m)	$ au_2$ (N/mm <sup>2</sup> )	$^{\gamma}{}_{2}$ (×10 <sup>-3</sup> )
29.0~25.0	1.81	0.508
25.0~20.0	1.84	0.533
20.0~15.3	2.37	0.563
15.3~6.5	2.36	0. 581

表 3-5 せん断スケルトン曲線 ( $\tau - \gamma$ 関係,第2折点) (NS方向)

表 3-6 せん断スケルトン曲線 (τ-γ関係,第2折点)(EW方向)

EL (m)	$ au_2$ (N/mm <sup>2</sup> )	$\gamma_{2} \ (\times 10^{-3})$
29.0~25.0	1.94	0.506
25.0~20.0	2.21	0.533
20.0~15.3	2.44	0.563
15.3~6.5	2.75	0.581

(3) 終局点

RC 造耐震壁の終局点は、「2.3 終局点の設定」に基づき、各要素の終局せん断応力 度を算出する。 σ<sub>H</sub>は安全側に 0.0 としている。

RC造耐震壁の各要素におけるせん断スケルトン曲線の終局点の設定根拠を表 3-7及び表 3-8 に示す。

EL (m)	通り名	縦筋比 P <sub>v</sub>	横筋比 P <sub>H</sub>	縦軸応力度 σ <sub>V</sub> (N/mm <sup>2</sup> )	シアスパン比 M/QD	$ au_3$ (N/mm <sup>2</sup> )	$\gamma_{3}$ (×10 <sup>-3</sup> )
29.0~25.0	<sub>₩</sub> 4' ( <sub>₩</sub> C' − <sub>₩</sub> E)	0.00301	0.00301		0.240		
	<sub>w</sub> 3 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00355	0.00355	0.20	0.240	2 74	4.00
	<sub>w</sub> 2 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> C)	0.00287	0.00287	0.20	0.240	5.74	4.00
	<sub>w</sub> 1 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00398	0.00398		0.240		
	<sub>w</sub> 4' ( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00314	0.00314		0.240		
25. 0∼20. 0	<sub>w</sub> 3 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00338	0.00338	0.37	0.269	3. 59	4.00
	<sub>w</sub> 2( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287	-	0.240		4.00
	<sub>w</sub> 1 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00398	0.00398		0.346		
	<sub>w</sub> 5 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00313	0.00313		0.350		
	<sub>w</sub> 4 ( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287		0.240		
20.0~15.3	<sub>w</sub> 3 ( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287	0.58	0.258	4.24	4.00
	<sub>w</sub> 2( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287		0.300		
	<sub>w</sub> 1 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00297	0.00297		0.462		
	<sub>w</sub> 5 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287		0.521		
15. 3~6. 5	<sub>w</sub> 4 ( <sub>w</sub> A' - <sub>w</sub> E)	0.00297	0.00297		0.429		
	<sub>w</sub> 3 ( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287	0.72	0.355	3.77	4.00
	<sub>w</sub> 2 ( <sub>w</sub> C- <sub>w</sub> E)	0.00287	0.00287		0.480		
	<sub>w</sub> 1 ( <sub>w</sub> A- <sub>w</sub> E)	0.00296	0.00296		0.629		

表 3-7 せん断スケルトン曲線 ( $\tau - \gamma$  関係,終局点) (NS方向)

EL (m)	通り名	縦筋比 P <sub>V</sub>	横筋比 P <sub>H</sub>	縦軸応力度 σ <sub>V</sub> (N/mm <sup>2</sup> )	シアスパン比 M/QD	$ au_3$ (N/mm <sup>2</sup> )	$\gamma_{3}$ (×10 <sup>-3</sup> )
	<sub>W</sub> A( <sub>W</sub> 3- <sub>W</sub> 1)	0.00398	0.00398		0.305		
	<sub>w</sub> B( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 2)	0.00398	0.00398		0.240		
29.0~25.0	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 2- <sub>w</sub> 1)	0.00276	0.00276	0.20	0.240	3.95	4.00
	<sub>w</sub> C' ( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 2)	0.00287	0.00287		0.240		
	<sub>w</sub> E( <sub>w</sub> 4'- <sub>w</sub> 1)	0.00300	0.00300		0.240		
	<sub>w</sub> A( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 1)	0.00314	0.00314		0.414		
	$_{W}B(_{W}3{W}1)$	0.00311	0.00311		0.240		
$25 0 \sim 20 0$	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 4'- <sub>w</sub> 3)	0.00398	0.00398	0.37	0.240	4 09	4.00
23.0 -20.0	<sub>W</sub> C( <sub>W</sub> 2- <sub>W</sub> 1)	0.00276	0.00276	0.07	0.240	4.05	4.00
	<sub>w</sub> C' ( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 2)	0.00287	0.00287		0.240		
	<sub>w</sub> E( <sub>w</sub> 5- <sub>w</sub> 1)	0.00302	0.00302		0.482		
	$_{W}A(_{W}5{W}1)$	0.00398	0.00398		0.443	4.36	
	$_{W}B(_{W}5{W}4)$	0.00423	0.00423		0.240		4. 00
	<sub>w</sub> B( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 2)	0.00423	0.00423		0.240		
	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 5- <sub>w</sub> 4)	0.00287	0.00287		0.240		
20.0~15.3	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 2)	0.00287	0.00287	0.58	0.240		
	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 2'- <sub>w</sub> 1)	0.00284	0.00284		0.240		
	<sub>w</sub> C' ( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 2)	0.00287	0.00287		0.240		
	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 2'- <sub>w</sub> 1)	0.00284	0.00284		0.240		
	$_{W}E(_{W}5{W}1)$	0.00338	0.00338		0.507		
	$_{W}A(_{W}5{W}1)$	0.00287	0.00287		0.759		
	<sub>w</sub> B( <sub>w</sub> 5- <sub>w</sub> 4')	0.00284	0.00284		0.240		
	<sub>w</sub> B( <sub>w</sub> 4'- <sub>w</sub> 1')	0.00398	0.00398		0.240		
15 20.6 5	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 5- <sub>w</sub> 4)	0.00287	0.00287	0.72	0.263	1.00	4.00
15. 5 00. 5	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 1')	0.00305	0.00305	0.72	0.240	4.30	4.00
	<sub>w</sub> C' ( <sub>w</sub> 3- <sub>w</sub> 1')	0.00287	0.00287		0.240		
	<sub>w</sub> C( <sub>w</sub> 5- <sub>w</sub> 4)	0.00287	0.00287		0.266		
	<sub>WE</sub> ( <sub>W</sub> 5- <sub>W</sub> 1)	0.00287	0.00287		0.721		

表 3-8 せん断スケルトン曲線 ( $\tau - \gamma$ 関係,終局点) (EW方向)

#### 4. まとめ

1号機廃棄物処理建物におけるせん断スケルトン曲線の設定について整理した。算出した せん断スケルトン曲線の諸数値を表 4-1及び表 4-2に示す。

EL (m)	$ au_1$ (N/mm <sup>2</sup> )	$ au_2$ (N/mm <sup>2</sup> )	$ au_{3}$ (N/mm <sup>2</sup> )	$\gamma_1$ $(\times 10^{-3})$	$\gamma_{2}$ (×10 <sup>-3</sup> )	$\gamma_{3}$ (×10 <sup>-3</sup> )
29.0~25.0	1.34	1.81	3.74	0.146	0.508	4.00
25.0~20.0	1.36	1.84	3. 59	0.149	0.533	4.00
20.0~15.3	1.76	2.37	4.24	0.191	0.563	4.00
15.3~6.5	1.75	2.36	3. 77	0.191	0.581	4.00

表 4-1 せん断スケルトン曲線 (τ-γ関係) (NS方向)

表 4-2 せん断スケルトン曲線 (τ-γ関係) (EW方向)

EL (m)	$ au_{1}$ (N/mm <sup>2</sup> )	$ au_2$ (N/mm <sup>2</sup> )	$ au_{3}$ (N/mm <sup>2</sup> )	$\gamma_1$ $(\times 10^{-3})$	$\gamma_{2}$ (×10 <sup>-3</sup> )	$\gamma_{3}$ (×10 <sup>-3</sup> )
29.0~25.0	1.44	1.94	3.95	0.157	0.506	4.00
25.0~20.0	1.63	2.21	4.09	0.178	0.533	4.00
20.0~15.3	1.81	2.44	4.36	0.197	0.563	4.00
15.3~6.5	2.03	2.75	4.36	0.222	0. 581	4.00

別紙3 1号機廃棄物処理建物の地震応答解析結果

# 目 次

1.	概要	別紙 3-1
2.	固有値解析結果	別紙 3-2
3.	地震応答解析結果	別紙 3-5

## 1. 概要

本資料は、1号機廃棄物処理建物の波及的影響評価を行っているNS方向及びEW方向について、基準地震動Ssに基づく基本ケースの地震応答解析結果を示すものである。

#### 2. 固有值解析結果

基本ケースの地震応答解析モデルの固有値解析結果(固有周期,固有振動数及び刺激係数) を表 2-1 に示す。刺激関数図を図 2-1 及び図 2-2 に示す。

なお,刺激係数は,モードごとに固有ベクトルの最大値を1に規準化して得られる値を示 す。

固有値解析には,解析コード「NUPP4」を用いる。

## 表 2-1 固有值解析結果

次数	固有周期	固有振動数	市场权粉*	借去								
	(s)	(Hz)	附成你致	佩考								
1	0.107	9.31	1.454	建物一地盤連成1次								
2	0.040	24.77	-0.662									

(a) NS方向

(b) EW方向

次数	次数固有周期固有振動数(s)(Hz)		刺激係数*	備考
1	0.116	8.60	1.476	建物一地盤連成1次
2	0.044	22.75	-0.687	

注記\*:モードごとに固有ベクトルの最大値を1に規準化して得られる刺激係数を示す。









### 3. 地震応答解析結果

基準地震動Ssによる基本ケースの最大応答値を図3-1~図3-8及び表3-1~表3-10 に示す。また,接地率を表3-11に示す。



図 3-1 最大応答加速度(基準地震動Ss,NS方向)

EL	質点		最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )									
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値				
29.0	1	1892	1471	1419	963	930	1310	1892				
25.0	2	1611	1336	1290	883	808	1084	1611				
20.0	3	1299	1151	1109	800	658	772	1299				
15.3	4	1057	934	886	741	602	655	1057				
6.5	5	832	571	571	589	567	485	832				

表 3-1 最大応答加速度一覧(基準地震動 Ss, NS方向)



図 3-2 最大応答変位(基準地震動Ss, NS方向)

EL	質点		最大応答変位 (mm)									
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値				
29.0	1	7.61	4.77	4.39	3.16	2.78	3.43	7.61				
25.0	2	6.54	4.21	3.87	2.81	2.46	3.00	6.54				
20.0	3	5.00	3.32	3.02	2.24	1.93	2.29	5.00				
15.3	4	3. 39	2.31	2.06	1.59	1.35	1.55	3.39				
6.5	5	0.49	0.44	0.37	0.29	0.32	0.32	0.49				

表 3-2 最大応答変位一覧(基準地震動 S s, N S 方向)



図 3-3 最大応答せん断力(基準地震動 Ss, NS方向)

Γ	EL	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)								
	(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値		
Γ	29.0~25.0	1	4.45	3.53	3.35	2.26	2.19	3.12	4.45		
	25.0~20.0	2	9.13	7.48	7.11	4.87	4.60	6.36	9.13		
	20.0~15.3	3	14.7	12.8	12.5	8.66	7.65	9.89	14.7		
	15.3~6.5	4	21.6	19.8	19.2	14.1	11.6	13.2	21.6		

表 3-3 最大応答せん断力一覧(基準地震動Ss, NS方向)



図 3-4 最大応答曲げモーメント(基準地震動Ss, NS方向)

EL	要素	最大応答曲げモーメント ( $ imes 10^5$ kN·m)						
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
$29.0 \sim 25.0$	1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	—
25.0 - 25.0	1	1.78	1.41	1.34	0.903	0.874	1.25	1.78
$25.0 \sim 20.0$	2	1.78	1.41	1.34	0.903	0.874	1.25	1.78
25.0 - 20.0		6.34	5.15	4.87	3.34	3.17	4.43	6.34
20.0~15.3	g	6.34	5.15	4.87	3.34	3.17	4.43	6.34
$20.0^{\circ} = 15.5$	5	13.2	11.1	10.8	7.38	6.77	9.07	13.2
15 3~6 5	4	13.2	11.1	10.8	7.38	6.77	9.07	13.2
10.0 -0.0	4	31.1	28.4	27.6	19.6	16.5	20.4	31.1

表 3-4 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動Ss, NS方向)

注:ハッチングはSs-D~Ss-N2EWの最大応答値のうち最も大きい値を表示。

EL	要素		串	した応答せ	ん断ひずみ	タ (×10 <sup>-3</sup> )	)	
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
29.0~25.0	1	0.06	0.05	0.05	0.03	0.03	0.05	0.06
25.0~20.0	2	0.12	0.10	0.09	0.06	0.06	0.08	0.12
20.0~15.3	3	0.16	0.14	0.14	0.10	0.08	0.11	0.16
$15.3 \sim 6.5$	4	0.18	0.17	0.16	0.12	0.10	0.11	0.18

表 3-5 最大応答せん断ひずみ一覧(基準地震動Ss,NS方向)




図 3-5 最大応答加速度(基準地震動 Ss, EW方向)

EL 質点 最大					最大応知	b大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )				
	(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値	
	29.0	1	1806	1407	1662	1001	1032	1339	1806	
	25.0	2	1466	1222	1325	952	816	1130	1466	
	20.0	3	1135	1074	1152	922	760	852	1152	
	15.3	4	932	926	1064	835	713	626	1064	
	6.5	5	798	606	776	606	583	526	798	

表 3-6 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s, E W 方向)



図 3-6 最大応答変位(基準地震動 Ss, EW 方向)

EL 質点 最大応答変位					(mm)				
	(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
	29.0	1	13.92	6.71	7.41	4.28	3.58	4.52	13.92
	25.0	2	11.60	5.71	6.23	3.74	3.15	3.87	11.60
	20.0	3	8.57	4.35	4.66	2.96	2.51	2.95	8.57
	15.3	4	5.45	2.83	2.97	1.98	1.71	1.87	5.45
	6.5	5	0.54	0.42	0.49	0.30	0.36	0.36	0.54

表 3-7 最大応答変位一覧(基準地震動 S s, E W 方向)



図 3-7 最大応答せん断力(基準地震動 Ss, EW方向)

EL	要素			最大応答せ	せん断力(	$(\times 10^4 \text{ kN})$		
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
29.0~25.0	1	4.28	3.37	4.02	2.40	2.44	3.19	4.28
25.0~20.0	2	8.43	7.06	8.03	5.22	4.86	6.53	8.43
20.0~15.3	3	13.0	11.8	12.4	9.57	8.00	10.6	13.0
15.3~6.5	4	18.5	17.9	18.9	15.9	13.3	14.5	18.9

表 3-8 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss, EW方向)



図 3-8 最大応答曲げモーメント(基準地震動Ss, EW方向)

EL	要素	最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN·m)						
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
$29.0 \sim 25.0$	1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	—
23.0 - 23.0	1	1.71	1.35	1.61	0.960	0.974	1.28	1.71
$25.0 \sim 20.0$	9	1.71	1.35	1.61	0.960	0.974	1.28	1.71
20.0 -20.0	2	5.93	4.88	5.62	3.57	3.40	4.54	5.93
$20.0 \sim 15.3$	3	5.93	4.88	5.62	3.57	3.40	4.54	5.93
20.0 -15.5	J	12.0	10.4	11.4	8.03	6.91	9.50	12.0
15 3~6 5	4	12.0	10.4	11.4	8.03	6.91	9.50	12.0
10.0 -0.0	4	27.4	25.2	25.7	22.0	18.4	22.2	27.4

表 3-9 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動Ss, EW方向)

注:ハッチングはSs-D~Ss-N2EWの最大応答値のうち最も大きい値を表示。

EL	要素		よ	し大応答せ	ん断ひずみ	タ(×10 <sup>-3</sup> )	)	
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
29.0~25.0	1	0.08	0.06	0.07	0.04	0.05	0.06	0.08
25.0~20.0	2	0.12	0.10	0.11	0.07	0.07	0.09	0.12
20.0~15.3	3	0.19	0.17	0.18	0.14	0.12	0.15	0.19
15.3~6.5	4	0.17	0.17	0.18	0.15	0.12	0.13	0.18

表 3-10 最大応答せん断ひずみ一覧(基準地震動Ss, EW方向)



表 3-11 基準地震動 Ssによる地震応答解析結果に基づく接地率

基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*			
S s	$(\times 10^3 {\rm kN/m^2})$	$( imes 10^6 { m kN} \cdot { m m})$	(%)			
Ss-D	0. 797	3. 79	100			
S s - F 1	0. 728	3. 34	100			
S s - F 2	0.710	3. 22	100			
S s - N 1	0. 568	2. 27	100			
S s - N 2 N S	0. 515	1.91	100			
S s - N 2 E W	0.584	2. 37	100			

(a) NS方向

(b) EW方向

基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*
S s	$(\times 10^3 {\rm kN/m^2})$	$( imes 10^6 \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	(%)
Ss-D	0.694	3. 20	100
S s - F 1	0.658	2.95	100
S s - F 2	0.673	3.06	100
S s - N 1	0. 597	2.54	100
S s – N 2 N S	0. 534	2.10	100
S s - N 2 E W	0.604	2.59	100

注記\*:基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が,島根原子力発電所における 付着力試験の結果に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないため接地率は 100%となる。

# 別紙 4 地震応答解析における材料物性の不確かさに関する 検討

#### 目 次

1.	概要	別紙 4-1
1.	1 検討概要	別紙 4-1
1.	2 検討方針	別紙 4-2
2.	材料物性の不確かさの分析 ・・・・・	別紙 4-3
2.	1 建物剛性の不確かさ ・・・・・	別紙 4-3
2.	2 地盤物性の不確かさ	別紙 4-3
2.	3 積雪荷重との組合せ	別紙 4-3
3.	材料物性の不確かさの設定 ・・・・・	別紙 4-4
3.	1 不確かさを考慮した地震応答解析 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 4-4
3.	<ol> <li>材料物性の不確かさの設定</li> </ol>	別紙 4-6
	3.2.1 地盤物性の不確かさの設定 ·····	別紙 4-6
	3.2.2 積雪荷重との組合せの設定	別紙 4-7
4.	地震応答解析による材料物性の不確かさの影響検討	別紙 4-8
4.	1 検討概要	別紙 4-8
4.	2 不確かさの影響検討 ・・・・・	別紙 4-13
	4.2.1 地盤物性の変動による影響 ·····	別紙 4-13
	4.2.2 積雪荷重との組合せによる影響	別紙 4-16
4.	.3 まとめ ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 4-18

別紙 4-1 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定について

別紙 4-2 材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果

#### 1. 概要

1.1 検討概要

本資料は、1号機廃棄物処理建物の地震応答解析における材料物性の不確かさに関す る検討について、「NS2-補-023-13 地震応答に影響を及ぼす不確かさ要因の整理」に基 づき説明するものである。

地震応答解析に用いる材料定数は材料物性の不確かさの変動幅を適切に考慮すること としているが、本資料では、地震応答解析結果に影響を及ぼす建物・構築物の剛性(コ ンクリート強度、補助壁)及び地盤物性(地盤のS波速度)の不確かさについて検討を 行うとともに、その変動幅を設定し、地震応答解析結果における影響を検討する。なお、 本資料では積雪荷重との組合せを考慮したケース(以下「積雪ケース」という。)による 影響についても検討する。 1.2 検討方針

建物・構築物の耐震性評価に用いる動的地震力は,各建物・構築物の地震応答解析 (時刻歴応答解析法)により求められており,地盤物性,建物・構築物の剛性,地盤の ばね定数及び減衰定数,地震動の位相特性などの影響を受ける。特に床応答スペクトル の変動に影響を及ぼす要因は,建物・構築物の剛性及び地盤物性であることが確認され ている。\*

地震応答解析モデルの建物・構築物の剛性について,鉄筋コンクリート構造物におい ては、コンクリートの設計基準強度を用いて算出しているが、構造体コンクリートの強 度が設計基準強度を上回るよう施工されるため、実構造物と地震応答解析モデルとで剛 性が異なることが考えられる。また、地震応答解析モデルの設定に際して、耐震壁とし て考慮していない壁(以下「補助壁」という。)は剛性算定対象外としていることから、 実現象においては補助壁が剛性に寄与することが考えられる。また、建物・構築物と地 盤との相互作用を考慮したモデルによる地震応答解析において、地盤物性は地盤調査結 果の平均値を基に算出していることから、地盤のS波速度の不確かさが建物・構築物の 応答へ影響を及ぼすことが考えられる。

以上より,建物・構築物の剛性(以下「建物剛性」という。)の不確かさ要因としては コンクリート強度及び補助壁を,地盤物性の不確かさ要因としては地盤のS波速度を考 慮することとし,それぞれの不確かさが建物・構築物の地震応答に及ぼす影響について 考察を行う。また,積雪荷重との組合せを考慮した場合についても考察を行う。

注記\*:第 29 回耐震設計分科会資料 No. 29-4-5-7「参考資料 4.7 鉛直方向の設計用 床応答スペクトルの拡幅率」((社) 日本電気協会(平成 20 年1月 18 日))

- 2. 材料物性の不確かさの分析
- 2.1 建物剛性の不確かさ

建物剛性の不確かさについては、コンクリート強度を実強度とし、補助壁を剛性に考 慮することから、せん断スケルトン曲線の設定諸元のうち、コンクリート強度を実強度 とすることによるコンクリート強度及び弾性係数の増加並びに補助壁を加えて設定する ことにより、剛性が上昇する。

部材の発生応力については、剛性の不確かさを考慮することにより、不確かさを考慮 しないケース(以下「基本ケース」という。)に対して変動すると考えられるが、耐力に ついては上昇する。また、変位及びせん断ひずみについては、剛性が上昇することから、 基本ケースよりも小さくなると考えられる。

よって、建物・構築物の応答評価において、建物剛性の不確かさを考慮しない。

2.2 地盤物性の不確かさ

地盤物性の不確かさについては,地盤のS波速度が変動することにより,地盤物性が 変動する。これに対応して,建物への入力地震動の特性が変動し,建物応答も変動する と考えられる。よって,1号機廃棄物処理建物の応答評価において,地盤物性の不確か さを考慮する。

2.3 積雪荷重との組合せ

VI-2-1-9「機能維持の基本方針」において,積雪荷重については,積雪による受圧面 積が小さい施設,又は埋設構造物等,常時の荷重に対して積雪荷重の割合が無視できる 施設を除き,地震荷重と組み合わせることとしており,1号機廃棄物処理建物を地震荷 重と積雪荷重の組合せの検討対象としている。よって,1号機廃棄物処理建物の応答評 価において,地震荷重と積雪荷重との組合せを考慮する。

- 3. 材料物性の不確かさの設定
- 3.1 不確かさを考慮した地震応答解析 不確かさを考慮したケースの質点系モデルの応答値の算出に当たっては、基本ケース における建物応答を確認したうえで、建物応答への影響の大きい波に対して実施する (別紙 4-1「材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定について」参

照)。材料物性の不確かさを考慮した波及的影響の評価フローの例を図 3-1 に示す。

なお,材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果は別紙 4-2「材料物性の不確 かさを考慮した地震応答解析結果」に示す。



注記\*:材料物性の不確かさを考慮する。

図 3-1 波及的影響の評価フロー

- 3.2 材料物性の不確かさの設定
  - 3.2.1 地盤物性の不確かさの設定

地盤物性の不確かさ影響評価においては,弾性波速度試験結果に基づくS波速度 の不確かさを考慮する。

基本ケースでは、地盤調査結果の平均値を基に設定した地盤のS波速度により地 盤物性を設定している。地盤物性の不確かさ検討に当たっては、初期のS波速度に 対して、標準偏差に相当するばらつき(±1σ)を考慮する。地盤物性の不確かさを 考慮したS波速度を表 3-1 に示す。

なお,波及的影響においては水平応答を評価するため,P波速度の不確かさの影響は考慮しない。

<b>届</b> 悉号	地盤0	のS波速度 Vs(	m/s)
	基本ケース	+σ相当	-σ相当
表層①-1	127	153	102
岩盤③	1600	1760	1440
岩盤④	1950	2145	1755
岩盤(5)	2000	2200	1800
岩盤⑥	2350	2585	2115

表 3-1 地盤物性の不確かさを考慮したS波速度

#### 3.2.2 積雪荷重との組合せの設定

地震荷重と組み合わせる積雪荷重は、VI-1-1-3「発電用原子炉施設の自然現象等 による損傷の防止に関する説明書」のうち、VI-1-1-3-1-1「発電用原子炉施設に対 する自然現象等による損傷の防止に関する基本方針」の「4. 組合せ」のとおり、 発電所敷地に最も近い気象官署である松江地方気象台で観測された観測史上 1 位の 月最深積雪 100cm に平均的な積雪荷重を与えるための係数 0.35 を考慮して算出する。 4. 地震応答解析による材料物性の不確かさの影響検討

本章では、地盤物性の不確かさ及び積雪荷重との組合せを考慮したモデルによる地震応 答解析を実施し、材料物性の不確かさが建物の応答に及ぼす影響について確認する。

4.1 検討概要

地盤物性(地盤のS波速度)の不確かさを考慮して検討ケースを定め,建物応答への 影響を確認する。また,積雪ケースによる建物応答への影響についても確認する。

検討ケースを表 4-1 に、1号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデルを図 4-1 及び 図 4-2 に示す。ここで、コンクリート強度を設計基準強度、地盤のS波速度を標準地盤 とした検討ケースを基本ケースとする。表中の塗りつぶし部分は、基本ケースと異なる 設定をしているパラメータである。

10-21 Cr	建物剛性	- Lú አርድ ዙታም እቶት	/世 耂	
快到クース	コンクリート強度	地盛物性	頒石	
ケース 1 (工認モデル)	設計基準強度	標準地盤	基本ケース	
ケース 2 (地盤物性+σ)	設計基準強度	標準地盤+σ (+10%, +20%)		
ケース 3 (地盤物性-σ)	設計基準強度	標準地盤-σ (-10%, -20%)		
ケース 4 (積雪)	設計基準強度	標準地盤	積雪荷重との 組合せを考慮	

表 4-1 検討ケース



注記\*:回転慣性重量(28.31×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 4-1(1) 1号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデル(ケース 1~ケース 3) (NS方向)



注記\*:回転慣性重量(30.02×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 4-1(2) 1号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデル(ケース 1~ケース 3) (EW方向)



注記\*:回転慣性重量(28.40×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 4-2(1) 1 号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデル(ケース 4) (NS方向)



注記\*:回転慣性重量(30.11×10<sup>6</sup> kN・m<sup>2</sup>)

図 4-2(2) 1号機廃棄物処理建物の地震応答解析モデル(ケース 4) (EW方向)

- 4.2 不確かさの影響検討
  - 4.2.1 地盤物性の変動による影響
    - (1) 影響評価方針

地盤物性を変動させた解析モデルにより固有値解析を実施し、地盤物性を変動さ せたケース(ケース2及びケース3)と基本ケース(ケース1)の比較を実施する。 なお、材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果は別紙 4-2「材料物性の不 確かさを考慮した地震応答解析結果」に示す。

(2) 固有值解析結果

地盤物性を変動させた解析モデルにより固有値解析を実施した。固有値解析結果 を表 4-2,刺激関数図を図 4-3~図 4-6 に示す。

基本ケースに対する地盤物性を変動させた解析モデルの固有振動数の変動幅は, -2%~+2%程度である。

#### 表 4-2 固有値解析結果の比較(ケース 1~ケース 3)

(a) NS方向

(単位:Hz)

次数	ケース1	ケース2	ケース 3
1	9.31	9.48 (1.02)	9. 10 (0. 98)
2	24.77	25.05 (1.01)	24. 34 (0. 98)

### (b) EW方向

(単位:Hz)

次数	ケース1	ケース2	ケース 3
1	8.60	8.72 (1.01)	8. 44 (0. 98)
2	22. 75	22.99 (1.01)	22. 42 (0. 99)

注:()内は基本ケース(ケース1)に対する比率



図 4-3 刺激関数図 (ケース 2) (NS 方向)



図 4-4 刺激関数図 (ケース 2) (EW方向)







図 4-6 刺激関数図 (ケース 3) (EW方向)

- 4.2.2 積雪荷重との組合せによる影響
  - (1) 影響評価方針

積雪荷重との組合せを考慮した解析モデルにより固有値解析を実施し,積雪ケース(ケース4)と基本ケース(ケース1)の比較を実施する。なお,材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果は別紙 4-2「材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果」に示す。

(2) 固有值解析結果

積雪荷重との組合せを考慮した解析モデルにより固有値解析を実施した。固有値 解析結果を表 4-3,刺激関数図を図 4-7 及び図 4-8 に示す。

基本ケースに対する積雪荷重との組合せを考慮した解析モデルの固有振動数の変 動幅は、1%未満である。

表 4-3 固有値解析結果の比	較(ケース1及びケース4)
-----------------	---------------

#### (a) NS方向

(単位	:	Hz)

次数	ケース1	ケース4
1	9. 31	9. 27 (1. 00)
2	24.77	24.67 (1.00)

(b) EW方向

(単位:Hz)

次数	ケース1	ケース4
1	8.60	8.56 (1.00)
2	22.75	22.66 (1.00)

注:()内は基本ケース(ケース1)に対する比率







#### 4.3 まとめ

地盤物性の不確かさ及び積雪荷重との組合せを考慮した固有値解析結果より,以下の 傾向を確認した。

#### ・地盤物性の不確かさ

地盤物性が大きくなる側(地盤物性+ $\sigma$ )に変動した場合の固有振動数の変動は、 やや大きくなる傾向であり、最大で2%大きくなった。

地盤物性が小さくなる側(地盤物性 $-\sigma$ )に変動した場合の固有振動数の変動は、 やや小さくなる傾向であり、最大で2%小さくなった。

・積雪荷重との組合せ

積雪荷重を組み合わせた場合、固有振動数に大きな変化はなく、1%未満となった。

別紙 4-1 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる

地震動の選定について

## 目 次

1.	概要	別紙 4-1-1
2.	選定方法 ·····	別紙 4-1-1
3.	地震動の選定 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 4-1-3
4.	材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動 ・・・・・・・・・	別紙 4-1-14

1. 概要

材料物性の不確かさの考慮に当たっては,基準地震動Ssの基本ケースにおける建物応 答を確認したうえで,建物応答への影響の大きい波に対して検討を実施する。本資料では, 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定方法及び地震動の選定結果につ いて説明する。

2. 選定方法

材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定方法を以下に示す。また,選 定方法のフローを図 2-1 に示す。

- ①基本ケース(コンクリート強度:設計基準強度,地盤物性:標準地盤)による地震応 答解析を行う。
- ②地震応答解析結果より,部材及び質点の最大応答値の比較を行う。ここで用いる応答 値は,加速度,変位,せん断力,曲げモーメント及びせん断ひずみとする。
- ③応答値のいずれかが最大となる波を,材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地 震動とする。



注記\*1:コンクリート強度:設計基準強度,地盤物性:標準地盤

\*2:応答値は、加速度、変位、せん断力、曲げモーメント及びせん断ひずみとする。

図 2-1 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定方法のフロー

#### 3. 地震動の選定

1号機廃棄物処理建物における基準地震動Ssに対する地震動の選定を以下に示す。1 号機廃棄物処理建物の基準地震動Ssに対する最大応答値を表 3-1~表 3-10 に示す。

「2. 選定方法」に基づき確認した結果、Ss - D及びSs - F2については、応答値のいずれかが $Ss - D \sim Ss - N2$ の中で最大となることから、不確かさを考慮した検討に用いる地震動とする。

EL 質点		最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )							
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値	
29.0	1	1892	1471	1419	963	930	1310	1892	
25.0	2	1611	1336	1290	883	808	1084	1611	
20.0	3	1299	1151	1109	800	658	772	1299	
15.3	4	1057	934	886	741	602	655	1057	
6.5	5	832	571	571	589	567	485	832	

表 3-1 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s, N S 方向)



EL 質点		最大応答変位 (mm)								
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値		
29.0	1	7.61	4.77	4.39	3.16	2.78	3.43	7.61		
25.0	2	6.54	4.21	3.87	2.81	2.46	3.00	6.54		
20.0	3	5.00	3.32	3.02	2.24	1.93	2.29	5.00		
15.3	4	3. 39	2.31	2.06	1.59	1.35	1.55	3. 39		
6.5	5	0.49	0.44	0.37	0.29	0.32	0.32	0.49		

表 3-2 最大応答変位一覧(基準地震動Ss, NS方向)



EL	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)							
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値	
29.0~25.0	1	4.45	3. 53	3.35	2.26	2.19	3.12	4.45	
25.0~20.0	2	9.13	7.48	7.11	4.87	4.60	6.36	9.13	
20.0~15.3	3	14.7	12.8	12.5	8.66	7.65	9.89	14.7	
15.3~6.5	4	21.6	19.8	19.2	14.1	11.6	13.2	21.6	

表 3-3 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss, NS方向)



EL	要素	 最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN·m)							
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値	
20.0~25.0	1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	—	
29.0~25.0	1	1.78	1.41	1.34	0.903	0.874	1.25	1.78	
25.0~20.0	2	1.78	1.41	1.34	0.903	0.874	1.25	1.78	
		6.34	5.15	4.87	3.34	3.17	4.43	6.34	
20.0~15.3	3	6.34	5.15	4.87	3.34	3.17	4.43	6.34	
		13.2	11.1	10.8	7.38	6.77	9.07	13.2	
15 9 c 5	4	13.2	11.1	10.8	7.38	6.77	9.07	13.2	
15. 5 0. 5	4	31.1	28.4	27.6	19.6	16.5	20.4	31.1	

表 3-4 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動 Ss, NS方向)



EL	要素	要素 最大応答せん断ひずみ (×10 <sup>-3</sup> )						
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
29.0~25.0	1	0.06	0.05	0.05	0.03	0.03	0.05	0.06
25.0~20.0	2	0.12	0.10	0.09	0.06	0.06	0.08	0.12
20.0~15.3	3	0.16	0.14	0.14	0.10	0.08	0.11	0.16
15.3~6.5	4	0.18	0.17	0.16	0.12	0.10	0.11	0.18

表 3-5 最大応答せん断ひずみ一覧(基準地震動Ss,NS方向)


EL	質点		最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )							
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値		
29.0	1	1806	1407	1662	1001	1032	1339	1806		
25.0	2	1466	1222	1325	952	816	1130	1466		
20.0	3	1135	1074	1152	922	760	852	1152		
15.3	4	932	926	1064	835	713	626	1064		
6.5	5	798	606	776	606	583	526	798		

表 3-6 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s, E W 方向)



EL	質点	最大応答変位 (mm)							
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値	
29.0	1	13.92	6.71	7.41	4.28	3. 58	4.52	13.92	
25.0	2	11.60	5.71	6.23	3.74	3.15	3.87	11.60	
20.0	3	8.57	4.35	4.66	2.96	2.51	2.95	8.57	
15.3	4	5.45	2.83	2.97	1.98	1.71	1.87	5.45	
6.5	5	0.54	0.42	0.49	0.30	0.36	0.36	0.54	

表 3-7 最大応答変位一覧(基準地震動 S s, EW方向)



EL	要素								
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値	
29.0~25.0	1	4.28	3. 37	4.02	2.40	2.44	3.19	4.28	
25.0~20.0	2	8.43	7.06	8.03	5.22	4.86	6.53	8.43	
20.0~15.3	3	13.0	11.8	12.4	9.57	8.00	10.6	13.0	
15.3~6.5	4	18.5	17.9	18.9	15.9	13.3	14.5	18.9	

表 3-8 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss, EW方向)



EL	要素 番号	最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN·m)						
(m)		Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値
20.0~25.0	1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	—
29.0 - 25.0	1	1.71	1.35	1.61	0.960	0.974	1.28	1.71
25 0 - 20 0	2	1.71	1.35	1.61	0.960	0.974	1.28	1.71
23.0 -20.0		5.93	4.88	5.62	3.57	3.40	4.54	5.93
20.0~15.3	3	5.93	4.88	5.62	3.57	3.40	4.54	5.93
$20.0^{\circ} = 15.5$		12.0	10.4	11.4	8.03	6.91	9.50	12.0
15 20 6 5	4	12.0	10.4	11.4	8.03	6.91	9.50	12.0
10. 5 0. 5		27.4	25.2	25.7	22.0	18.4	22.2	27.4

表 3-9 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動 Ss, EW方向)



EL	要素		最大応答せん断ひずみ (×10 <sup>-3</sup> )							
(m)	番号	Ss-D	Ss-F1	Ss-F2	Ss-N1	Ss-N2NS	Ss-N2EW	最大値		
29.0~25.0	1	0.08	0.06	0.07	0.04	0.05	0.06	0.08		
25.0~20.0	2	0.12	0.10	0.11	0.07	0.07	0.09	0.12		
20.0~15.3	3	0.19	0.17	0.18	0.14	0.12	0.15	0.19		
15.3~6.5	4	0.17	0.17	0.18	0.15	0.12	0.13	0.18		

表 3-10 最大応答せん断ひずみ一覧(基準地震動Ss, EW方向)



4. 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動

材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動の選定結果を表 4-1 に示す。地震動 の選定にあたり、基本ケースにおける建物応答の確認は、以下の資料に基づき実施した。

・VI-2-11-2-1-3「1号機廃棄物処理建物の耐震性についての計算書」

表 4-1 材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動

建物名	材料物性の不確かさを考慮した検討に用いる地震動
1 旦北悠	基準地震動 S s
1 亏機 廃棄物処理建物	S s - D, S s - F 2

別紙 4-2 材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果

# 目 次

1.	概	要	 	 別紙 4-2-1
2.	地	震応答解析結果	 	 別紙 4-2-2
2	. 1	地盤物性の不確かさ	 	 別紙 4-2-2
2	. 2	積雪荷重との組合せ	 	 別紙 4-2-25

## 1. 概要

本資料は、1号機廃棄物処理建物の地震応答解析において、材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析結果を示すものである。

#### 2. 地震応答解析結果

2.1 地盤物性の不確かさ

地盤物性の不確かさを考慮した基準地震動Ssに対する地震応答解析結果を図 2-1~ 図 2-20 及び表 2-1~表 2-19 に示す。

以降,基本ケースをケース1,地盤物性を標準地盤+ $\sigma$ としたケースをケース2,地盤物性を標準地盤- $\sigma$ としたケースをケース3として示す。



図 2-1 最大応答加速度(基準地震動 S s - D, N S 方向)

EL	質点	最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )				
(m)	番号	ケース1	ケース2	ケース3		
29.0	1	1892	1940	1843		
25.0	2	1611	1639	1586		
20.0	3	1299	1312	1277		
15.3	4	1057	1045	1047		
6 5	5	832	797	787		

表 2-1 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s - D, N S 方向)



図 2-2 最大応答加速度(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)

EL	質点	最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )					
(m)	番号	ケース1	ケース2	ケース3			
29.0	1	1419	1510	1415			
25.0	2	1290	1346	1298			
20.0	3	1109	1138	1104			
15.3	4	886	869	858			
6.5	5	571	553	566			

表 2-2 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)



図 2-3 最大応答変位(基準地震動 S s-D, N S 方向)

EL	質点	最大応答変位 (mm)					
(m)	番号	ケース1	ケース2	ケース3			
29.0	1	7.61	7.76	7.47			
25.0	2	6.54	6.62	6.44			
20.0	3	5.00	4.98	4.95			
15.3	4	3.39	3.30	3.38			
6.5	5	0 49	0.47	0.60			

表 2-3 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - D, N S 方向)



図 2-4 最大応答変位(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)

EL	質点	最大応答変位 (mm)					
(m)	番号	ケース1	ケース2	ケース3			
29.0	1	4.39	4.49	4.55			
25.0	2	3.87	3.95	4.01			
20.0	3	3.02	3.06	3.14			
15.3	4	2.06	2.09	2.16			
6.5	5	0.37	0.37	0.48			

表 2-4 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)



図 2-5 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-D, NS方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)				
(III)	- H	ケース1	ケース2	ケース3		
29.0~25.0	1	4.45	4.48	4.43		
25.0~20.0	2	9.13	9.33	8.89		
20.0~15.3	3	14.7	14.8	14.4		
15.3~6.5	4	21.6	21.6	21.5		

表 2-5 最大応答せん断力一覧(基準地震動Ss-D,NS方向)



図 2-6 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-F2, NS方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)		
(11)	· 田· ク	ケース1	ケース2	ケース3
29.0~25.0	1	3.35	3.61	3.33
25.0~20.0	2	7.11	7.55	7.19
20.0~15.3	3	12.5	12.9	12.6
15.3~6.5	4	19.2	19.2	19.1

表 2-6 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss-F2, NS方向)



図 2-7 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-D, NS方向)

EL (m)	要素	最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN·m)		
(III)	· 田· ク	ケース1	ケース2	ケース3
29 0~25 0	1	0.00	0.00	0.00
25.0 25.0		1.78	1.79	1.77
25 0~20 0	2	1.78	1.79	1.77
20.0 20.0		6.34	6.45	6.20
20.0~15.3	3	6.34	6.45	6.20
		13.2	13.4	12.9
15.3~6.5	4	13.2	13.4	12.9
	4	31.1	31 4	31 0

表 2-7 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動Ss-D,NS方向)



図 2-8 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-F2, NS方向)

表 2-8	最大応答曲げモー	・メント一覧	(基準地震動 S	s - F 2.	<ol> <li>NS方向)</li> </ol>
-------	----------	--------	----------	----------	---------------------------

EL (m)	要素	最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN・m)		
(III)	Ξų.	ケース1	ケース2	ケース3
$29.0 \sim 25.0$	1	0.00	0.00	0.00
2010 2010	-	1.34	1.45	1.33
$25.0 \sim 20.0$	2	1.34	1.45	1.33
2010 2010	1	4.87	5.22	4.93
20 0~15 3	3	4.87	5.22	4.93
20.0 10.0		10.8	11.3	10.8
15.3~6.5	4	10.8	11.3	10.8
	4	27.6	28.0	27.6



図 2-9 最大応答加速度(基準地震動 S s - D, E W 方向)

EL 質点		最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )			
(m)	番号	ケース1	ケース2	ケース3	
29.0	1	1806	1825	1745	
25.0	2	1466	1471	1393	
20.0	3	1135	1143	1147	
15.3	4	932	946	904	
6.5	5	798	764	752	

表 2-9 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s - D, EW方向)



図 2-10 最大応答加速度(基準地震動 S s - F 2, EW方向)

EL 質点		最大応答加速度(cm/s <sup>2</sup> )			
(m)	番号	ケース1	ケース2	ケース3	
29.0	1	1662	1662	1585	
25.0	2	1325	1324	1285	
20.0	3	1152	1166	1120	
15.3	4	1064	1075	1019	
65	5	776	807	711	

表 2-10 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s - F 2, EW方向)



図 2-11 最大応答変位(基準地震動 S s - D, E W 方向)

EL 質点		最大応答変位 (mm)			
(m) 番号	ケース1	ケース2	ケース3		
29.0	1	13.92	14.04	12.76	
25.0	2	11.60	11.61	10.61	
20.0	3	8.57	8.42	7.79	
15.3	4	5.45	5.22	4.93	
6.5	5	0.54	0.42	0.61	

表 2-11 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - D, E W 方向)



図 2-12 最大応答変位(基準地震動 S s - F 2, EW方向)

EL 質点		最大応答変位 (mm)			
(m) 番号	ケース1	ケース2	ケース3		
29.0	1	7.41	7.42	7.27	
25.0	2	6.23	6.25	6.16	
20.0	3	4.66	4.67	4.66	
15.3	4	2.97	2.99	3.04	
6.5	5	0.49	0.38	0.72	

表 2-12 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - F 2, EW方向)



図 2-13 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-D, EW方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)		
(11)	· 田· ク	ケース1	ケース2	ケース3
29.0~25.0	1	4.28	4.37	4.14
25.0~20.0	2	8.43	8.60	8.30
20.0~15.3	3	13.0	13.1	12.8
15.3~6.5	4	18.5	18.4	18.3

表 2-13 最大応答せん断力一覧(基準地震動 S s-D, EW方向)



図 2-14 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-F2, EW方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)		
(11)	面内	ケース1	ケース2	ケース3
29.0~25.0	1	4.02	4.03	3.83
25.0~20.0	2	8.03	8.03	7.71
20.0~15.3	3	12.4	12.4	12.0
$15.3 \sim 6.5$	4	18.9	19.0	18.5

表 2-14 最大応答せん断力一覧(基準地震動 S s-F 2, EW方向)



図 2-15 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-D, EW方向)

表 2-15	最大応答曲げモーメ	ントー覧	(基準地震動 S	s - D,	EW方向)
--------	-----------	------	----------	--------	-------

EL (m)	要素	最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN・m)		
(III)	шЛ	ケース1	ケース2	ケース3
$29.0 \sim 25.0$	1	0.00	0.00	0.00
20.0 20.0		1.71	1.75	1.66
25 0~20 0	2	1.71	1.75	1.66
20.0 20.0		5.93	6.05	5.81
20 0~15 3	3	5.93	6.05	5.81
20.0 10.0	J	12.0	12.2	11.8
15.3~6.5	4	12.0	12.2	11.8
	4	27.4	27.4	26.9



図 2-16 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-F2, EW方向)

EL (m)	要素	最大応答曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN・m)		
(III)	·⊞· -7	ケース1	ケース2	ケース3
29 0~25 0	1	0.00	0.00	0.00
20.0 20.0	1	1.61	1.61	1.53
$25 0 \sim 20 0$	2	1.61	1.61	1.53
20.0 20.0	5.62	5.62	5.38	
20 0~15 3	3	5.62	5.62	5.38
20.0 10.0	J	11.4	11.4	11.0
15 3~6 5	4	11.4	11.4	11.0
10.0 -0.0	4	25.7	25.7	25.3

表 2-16 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動 S s - F 2, E W 方向)



図 2-17 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動Ss-D,NS方向)



図 2-18 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動 Ss-F2, NS方向)



図 2-19 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動Ss-D, EW方向)



図 2-20 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動 Ss-F2, EW方向)

表 2-17 基準地震動 Ssによる地震応答解析結果に基づく接地率(ケース1)

基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*
S s	$(\times 10^3 \mathrm{kN/m^2})$	$( imes 10^6 { m kN} \cdot { m m})$	(%)
Ss-D	0. 797	3. 79	100
S s - F 2	0.710	3. 22	100

(a) NS方向

(b) EW方向

基準地震動 S s	最大接地圧 (×10 <sup>3</sup> kN/m <sup>2</sup> )	最大転倒モーメント (×10 <sup>6</sup> kN・m)	最小接地率* (%)
Ss-D	0.694	3. 20	100
S s - F 2	0.673	3.06	100

注記\*:基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が,島根原子力発電所における 付着力試験の結果に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないため接地率は 100%となる。

表 2-18 基準地震動 Ssによる地震応答解析結果に基づく接地率(ケース 2)

#### (a) NS方向

基準地震動	最大接地圧 (×10 <sup>3</sup> l-N/m <sup>2</sup> )	最大転倒モーメント (×10 <sup>6</sup> bN・m)	最小接地率*
S s -D	0.803	3. 83	100
S s - F 2	0.720	3. 28	100

(b) EW方向

基準地震動	最大接地圧 (×10 <sup>3</sup> tN/m <sup>2</sup> )	最大転倒モーメント (×10 <sup>6</sup> kN・m)	最小接地率* (%)
S s – D	0. 686	3. 15	100
S s - F 2	0.671	3. 05	100

注記\*:基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が,島根原子力発電所における 付着力試験の結果に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないため接地率は 100%となる。

表 2-19 基準地震動 Ssによる地震応答解析結果に基づく接地率(ケース 3)

基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*
S s	$(\times 10^3 \mathrm{kN/m^2})$	$( imes 10^6 { m kN} \cdot { m m})$	(%)
Ss-D	0.800	3. 81	100
S s - F 2	0.714	3. 24	100

(a) NS方向

(b)	EW方向
$\langle \sim \rangle$	<b>T</b> (1 / 2 / 1 / 1

基準地震動 S s	最大接地圧 (×10 <sup>3</sup> kN/m <sup>2</sup> )	最大転倒モーメント (×10 <sup>6</sup> kN・m)	最小接地率* (%)
Ss-D	0.699	3. 24	100
S s - F 2	0.672	3.06	100

注記\*:基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が,島根原子力発電所における 付着力試験の結果に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないため接地率は 100%となる。

### 2.2 積雪荷重との組合せ

積雪荷重との組合せを考慮した基準地震動Ssに対する地震応答解析結果を図 2-21 ~ 図 2-40 及び表 2-20~表 2-37 に示す。

以後,基本ケースをケース 1,積雪荷重との組合せを考慮したケースをケース 4 とし て示す。



図 2-21 最大応答加速度(基準地震動 S s - D, N S 方向)

EL (m)	質点 釆号	最大応答 (cm	答加速度 /s <sup>2</sup> )
(ш)	- H	ケース1	ケース4
29.0	1	1892	1878
25.0	2	1611	1621
20.0	3	1299	1297
15.3	4	1057	1065
6.5	5	832	831

表 2-20 最大応答加速度一覧(基準地震動Ss-D,NS方向)



図 2-22 最大応答加速度(基準地震動Ss-F2,NS方向)

EL (m)	L 質点	最大応答加速度 (cm/s <sup>2</sup> )	
(11)	· 田· ク	ケース1	ケース4
29.0	1	1419	1412
25.0	2	1290	1296
20.0	3	1109	1116
15.3	4	886	889
6.5	5	571	571

表 2-21 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)



図 2-23 最大応答変位(基準地震動 S s - D, N S 方向)

EL (m)	質点 釆号	最大応答変位 (mm)	
(11)	- H	ケース1	ケース4
29.0	1	7.61	8.03
25.0	2	6.54	6.89
20.0	3	5.00	5.25
15.3	4	3.39	3.55
6.5	5	0.49	0.50

表 2-22 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - D, N S 方向)


図 2-24 最大応答変位(基準地震動 S s-F 2, N S 方向)

EL (m)	質点 釆号	最大応答変位 (mm)	
(11)	· 田· ク	ケース1	ケース4
29.0	1	4.39	4.47
25.0	2	3.87	3.94
20.0	3	3.02	3.07
15.3	4	2.06	2.10
6.5	5	0.37	0.37

表 2-23 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)



図 2-25 最大応答せん断力(基準地震動Ss-D,NS方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)		
(III)	田内	ケース1	ケース4	
29.0~25.0	1	4.45	4.62	
25.0~20.0	2	9.13	9.38	
20.0~15.3	3	14.7	14.8	
15.3~6.5	4	21.6	21.9	

表 2-24 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss-D, NS方向)



図 2-26 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-F2, NS方向)

EL (m)	要素	最大応答 (×10	せん断力 <sup> </sup> kN)	
(111)	E 7	ケース1	ケース4	
29.0~25.0	1	3.35	3.41	
25.0~20.0	2	7.11	7.20	
20.0~15.3	3	12.5	12.7	
15.3~6.5	4	19.2	19.3	

表 2-25 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss-F2, NS方向)



図 2-27 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-D, NS方向)

表 2-26	最大応答曲げモーメント一覧	(基準地震動 $S_s - D$ ,	NS方向)
--------	---------------	--------------------	-------

EL (m)	要素 番号	最大 曲げモー (×10 <sup>5</sup>	応答 -メント kN・m)
		ケース1	ケース4
29 0~25 0	1	0.00	0.00
20.0 20.0		1.78	1.85
$25 0 \sim 20 0$	2	1.78	1.85
20.0 20.0		6.34	6.54
20 0~15 3	3	6.34	6.54
20.0 10.0		13.2	13.5
15 3~6 5	4	13.2	13.5
15. 3~6. 5	4	31.1	31.6



図 2-28 最大応答曲げモーメント(基準地震動Ss-F2,NS方向)

表 2-27	最大応答曲げモーン	メント一覧	(基準地震動 S	s - F 2,	NS方向)
--------	-----------	-------	----------	----------	-------

EL (m)	要素 番号	最大U 要素 番号 (×10 <sup>5</sup>	
		ケース1	ケース4
29.0~25.0	1	0.00 1.34	0.00 1.36
25.0~20.0	2	1.34 4.87	1.36 4.96
20.0~15.3	3	4.87 10.8	4.96 10.9
15.3~6.5	4	10.8 27.6	10. 9 27. 9



図 2-29 最大応答加速度(基準地震動 S s-D, E W 方向)

EL (m)	質点 釆号	最大応答 (cm/	z大応答加速度 (cm/s <sup>2</sup> )
(11)	· 田· ク	ケース1	ケース4
29.0	1	1806	1788
25.0	2	1466	1485
20.0	3	1135	1132
15.3	4	932	925
6.5	5	798	796

表 2-28 最大応答加速度一覧(基準地震動Ss-D, EW方向)



図 2-30 最大応答加速度(基準地震動 S s - F 2, EW方向)

EL (m)	質点 悉号	最大応名 (cm/	答加速度 /s <sup>2</sup> )
(111)	ШIJ	ケース1	ケース4
29.0	1	1662	1629
25.0	2	1325	1303
20.0	3	1152	1141
15.3	4	1064	1054
6.5	5	776	776

表 2-29 最大応答加速度一覧(基準地震動 S s-F 2, EW方向)



図 2-31 最大応答変位(基準地震動 S s - D, E W 方向)

EL (m)	質点 悉号	最大応答変位 (mm)	
(11)	· 田· ク	ケース1	ケース4
29.0	1	13.92	14.38
25.0	2	11.60	11.98
20.0	3	8.57	8.84
15.3	4	5.45	5.63
6.5	5	0.54	0.53

表 2-30 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - D, EW方向)



図 2-32 最大応答変位(基準地震動 S s - F 2, EW方向)

EL (m)	質点 悉号	最大応答変位 (mm)	
(111)	Ξ Ŋ	ケース1	ケース4
29.0	1	7.41	7.53
25.0	2	6.23	6.33
20.0	3	4.66	4.72
15.3	4	2.97	3.00
6.5	5	0.49	0.48

表 2-31 最大応答変位一覧(基準地震動 S s - F 2, EW方向)



図 2-33 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-D, EW方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)		
(11)	H	ケース1	ケース4	
29.0~25.0	1	4.28	4.32	
25.0~20.0	2	8.43	8.48	
20.0~15.3	3	13.0	13.0	
15.3~6.5	4	18.5	18.5	

表 2-32 最大応答せん断力一覧(基準地震動 S s - D, E W 方向)



図 2-34 最大応答せん断力(基準地震動 Ss-F2, EW方向)

EL (m)	要素	最大応答せん断力 (×10 <sup>4</sup> kN)			
(m)	H	ケース1	ケース4		
29.0~25.0	1	4.02	4.05		
25.0~20.0	2	8.03	7.97		
20.0~15.3	3	12.4	12.3		
15.3~6.5	4	18.9	18.8		

表 2-33 最大応答せん断力一覧(基準地震動 Ss-F2, EW方向)



図 2-35 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-D, EW方向)

表 2-34 最大応答曲げモーメント一覧(基準地震動Ss-D, EW方向)

EL (m)	要素番号	最大応答 曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN・m)		
		ケース1	ケース4	
29.0~25.0	1	0.00 1.71	0.00 1.73	
25.0~20.0	2	1.71 5.93	1.73 5.96	
20.0~15.3	3	5.93 12.0	5.96 12.1	
15.3~6.5	4	12.0 27.4	12. 1 27. 5	



図 2-36 最大応答曲げモーメント(基準地震動 Ss-F2, EW方向)

表 2-35	最大応答曲げモーメント	一覧	(基準地震動 S	s - F 2,	EW方向)
--------	-------------	----	----------	----------	-------

EL (m)	要素番号	最大応答 曲げモーメント (×10 <sup>5</sup> kN・m)		
		ケース1	ケース4	
29.0~25.0	1	0.00 1.61	0.00 1.62	
25.0~20.0	2	1.61 5.62	1.62 5.60	
20.0~15.3	3	5.62 11.4	5.60 11.3	
15.3~6.5	4	11.4 25.7	11.3 25.6	



図 2-37 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動Ss-D,NS方向)



図 2-38 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動 S s - F 2, N S 方向)



図 2-39 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動Ss-D, EW方向)



図 2-40 せん断スケルトン曲線上の最大応答値(基準地震動 Ss-F2, EW方向)

表 2-36 基準地震動 Ssによる地震応答解析結果に基づく接地率(ケース1)

基準地震動 最大接地圧		最大転倒モーメント	最小接地率*				
S s	$(\times 10^3 {\rm kN/m^2})$	$( imes 10^6 \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	(%)				
Ss-D	0. 797	3. 79	100				
S s - F 2	0.710	3. 22	100				

(a) NS方向

(b) EW方向

	. ,		
基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*
S s	$(\times 10^3 \mathrm{kN/m^2})$	$( imes 10^6 \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	(%)
Ss-D	0.694	3. 20	100
S s - F 2	0.673	3.06	100

注記\*:基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が,島根原子力発電所における 付着力試験の結果に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないため接地率は 100%となる。

表 2-37 基準地震動 Ssによる地震応答解析結果に基づく接地率(ケース 4)

(a) NS方向

基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*
S s	$(\times 10^3 \mathrm{kN/m^2})$	$( imes 10^6 \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	(%)
Ss-D	0.802	3. 82	100
S s - F 2	0.718	3. 26	100

(b) EW方向

基準地震動	最大接地圧	最大転倒モーメント	最小接地率*
S s	$(\times 10^3 \mathrm{kN/m^2})$	$( imes 10^6 \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	(%)
Ss-D	0.700	3.24	100
S s - F 2	0. 673	3.06	100

注記\*:基礎浮上りが発生しないために必要な付着力が,島根原子力発電所における 付着力試験の結果に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないため接地率は 100%となる。 別紙5 地震応答解析モデルの選定プロセス

1.	概	要	別紙 5-1
2.	地	震応答解析モデルの選定プロセス ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 5-2
2	. 1	基準地震動Ssの評価に用いる地震応答解析モデルの選定 ・・・・・・	別紙 5-4

## 1. 概要

1号機廃棄物処理建物の地震応答解析は,基準地震動Ssに対して浮上り線形SRモデル(付着力考慮)により評価を行っている。本資料では,地震応答解析モデルを選定した プロセスについて説明する。 2. 地震応答解析モデルの選定プロセス

島根2号機の建物・構築物(波及的影響に係る施設を含む)の地震応答解析モデルは、 「JEAG4601-1991 追補版」に示される浮上り非線形地震応答解析により基準地 震動Ssに対して接地率を算定することを基本とし、「NS2-補-023-10 建物の地震応答解 析モデル(地震応答解析モデルにおける建物基礎底面の付着力)」に示す島根2号機におけ る各建物の地震応答解析モデルの選定フローに基づき選定している。島根2号機における 各建物の地震応答解析モデルの選定フローを図2-1に示す。

なお,地震動や方向による地震応答解析モデルの使い分けはせず同一モデルを用いる方 針とする。





別紙 5−3 **131** 

2.1 基準地震動Ssの評価に用いる地震応答解析モデルの選定

1号機廃棄物処理建物の基準地震動Ssの評価に用いる地震応答解析モデルについて, 図2-1の評価フローに基づき,接地率が小さくなる傾向にある基準地震動Ss-Dで代 表して検討した結果を表2-1に示す。①及び②のモデルによる解析結果が適用範囲を満 足しないことから,③の浮上り線形SRモデル(付着力考慮)を採用する。

なお、③による検討結果は別紙 6「地震応答解析における建物基礎底面の付着力の検 討」に示す。

	基準地震動Ss-D				
	① 浮上り非線形	② 誘発上下動考慮			
刀回	SRモデル	SRモデル			
	接地率(%)	接地率(%)			
N S	34.3	35.7			
ΕW	44.8	46.1			

表 2-1 各地震応答解析モデルでの基準地震動 Ss に対する検討結果

別紙 6 地震応答解析における建物基礎底面の付着力の検討

# 目 次

1.	概	要		• • • • •	 	• • • • • •	 • • • • • •	•••••	・ 別紙 6-1
2.	検	討方針 ・・・			 		 ••••	•••••	・ 別紙 6-2
3.	必	要付着力の	算定		 		 ••••	•••••	・ 別紙 6-3
3	. 1	算定方法			 		 	•••••	・ 別紙 6-3
3	. 2	算定結果			 	•••••	 •••••	•••••	・ 別紙 6-4

1. 概要

本資料は、1号機廃棄物処理建物について、地震応答解析における建物基礎底面の付着 力に関し説明するものである。

1号機廃棄物処理建物の地震応答解析では、建物の基礎底面と地盤間の付着力を考慮し、 「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)」(以下「JEAG4601-1991 追補版」という。)に示される浮上り線形地震応答 解析を実施している。本資料では、基礎浮上りが発生しないために必要な付着力(以下 「必要付着力」という。)が、付着力試験に基づき設定した値を超えないことを確認する。

## 2. 検討方針

基準地震動Ssによる地震応答解析結果の最大転倒モーメントと浮上り限界転倒モーメントより必要付着力を算定し、付着力試験に基づき設定した値(0.40N/mm<sup>2</sup>)を超えないことを確認する。

#### 3. 必要付着力の算定

3.1 算定方法

地震応答解析結果の最大転倒モーメントが浮上り限界転倒モーメントを上回るときに, 基礎浮上りが発生する。

浮上り限界転倒モーメントは、「JEAG4601-1991 追補版」より以下の式で表 される。

$$M_0 = \frac{W \cdot L}{6} (kN \cdot m)$$
  
ここで、  
 $M_0 : 浮上り限界転倒モーメント(kN \cdot m)$   
W : 建物総重量(kN)

L :建物基礎幅(m)

水平地震力による必要付着力は以下のとおりである。

$$\mathbf{M} - \mathbf{M}_{0} = \frac{\sigma_{a t} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{L}}{6} (\mathbf{kN} \cdot \mathbf{m})$$
  
$$\sigma_{a t} = (\mathbf{M} - \mathbf{M}_{0}) \cdot \frac{6}{\mathbf{A} \cdot \mathbf{L}} (\mathbf{kN}/\mathbf{m}^{2}) = \frac{6 \cdot (\mathbf{M} - \mathbf{M}_{0})}{1000 \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{L}} (\mathbf{N}/\mathbf{mm}^{2})$$

M :転倒モーメント(
$$kN \cdot m$$
)\*  
 $\sigma_{at}$ :単位面積当たりの付着力( $kN/m^2$ )  
A :基礎底面積( $m^2$ )

注記\*:転倒モーメントは減衰力を含んだ反力とする。

#### 3.2 算定結果

必要付着力の算定結果を表 3-1~表 3-4 に示す。

必要付着力の最大値は 0.343N/mm<sup>2</sup>(地盤物性を標準地盤+ $\sigma$ としたケース, S s - D, N S 方向) であることから,付着力試験の結果に基づき設定した値 (0.40N/mm<sup>2</sup>) を超えないことを確認した。

甘油胆膏和	+	W	L	А	М	$\mathbf{M}_0$	$\sigma_{\text{at}}$
基準地震動	力回	$(\times 10^3 kN)$	(m)	$(m^2)$	$( imes 10^5 \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	$( imes 10^5 { m kN} \cdot { m m})$	$(N/mm^2)$
	ΝS	979 90	34	1187	38.0	15.4	0. 337
5 s – D	ΕW	272.80	35	1187	32.1	15.9	0.234
0 - E1	ΝS	979 90	34	1187	33.4	15.4	0. 269
5 S - F 1	ΕW	272.80	35	1187	29.6	15.9	0. 198
	ΝS	272.80	34	1187	32.2	15.4	0. 251
55-F2	ΕW		35	1187	30.7	15.9	0.214
S	ΝS	272. 80	34	1187	22.7	15.4	0. 109
5 S - N I	ΕW		35	1187	25.4	15.9	0. 138
S - NONS	ΝS	272.80	34	1187	19.1	15.4	0.056
S = N 2 N S	ΕW		35	1187	21.0	15.9	0.074
S s – N 2 E W	ΝS	272 80	34	1187	23.7	15.4	0.125
	ΕW	272.80	35	1187	25.9	15.9	0.145

表 3-1 必要付着力 (基本ケース)

基準地震動	方向	W (×10 <sup>3</sup> kN)	L (m)	A (m <sup>2</sup> )	$ \begin{array}{ c c c } M & M_0 \\ \hline & (\times 10^5 \mathrm{kN} \boldsymbol{\cdot} \mathrm{m}) & (\times 10^5 \mathrm{kN} \boldsymbol{\cdot} \mathrm{m}) \end{array} $		σ <sub>at</sub> (N/mm <sup>2</sup> )
	N S	272 20	34	1187	38.4	15.4	0.343
55-0	EW	272.80	35	1187	31.6	15.9	0.226
S a – F 9	ΝS	272 80	34	1187	32.9	15.4	0.261
55-FZ	ΕW	212.00	35	1187	30.5	15.9	0. 211

表 3-2 必要付着力 (地盤物性を標準地盤+σとしたケース)

表 3-3 必要付着力

基準地震動	方向	W ( $\times 10^{3}$ kN)	L (m)	A (m <sup>2</sup> )	$\mathbf{M}$ (×10 <sup>5</sup> kN • m)	$\mathrm{M}_{0}$ $( imes 10^{5} \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m})$	$\sigma_{\rm at}$ (N/mm <sup>2</sup> )
Ss-D	ΝS	<,	34	1187	38.3	15.4	0. 341
	ΕW	272.80	35	1187	32.5	15.9	0.240
S s – F 2	N S		34	1187	32.5	15.4	0.255
	ΕW	272.80	35	1187	30.6	15.9	0.213

(地盤物性を標準地盤-σとしたケース)

表 3-4 必要付着力

甘淮州雪禹	方向	W	L	А	М	$\mathbf{M}_0$	$\sigma_{\rm at}$
苯毕地展到		$(\times 10^3 kN)$	(m)	$(m^2)$	$( imes 10^5 { m kN} \cdot { m m})$	$( imes 10^5 { m kN} \cdot { m m})$	$(N/mm^2)$
S a – D	N S	272 60	34	1187	38.3	15.5	0.341
55-0	ΕW	273.09	35	1187	32.5	16.0	0. 239
	N S	273. 69	34	1187	32.7	15.5	0.257
5 s - F 2	ΕW		35	1187	30.6	16.0	0.212

(積雪荷重との組合せを考慮したケース)

# 別紙7 建物間に配置された発泡ポリスチレン板の

影響について

1.	概要	別紙 7-1
2.	建物間の発泡ポリスチレン板の設置状況 ・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 7-1
3.	建物間の相対変位の計算結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 7-3
4.	発泡ポリスチレン板の影響 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	別紙 7-5

1. 概要

本資料は,1号機廃棄物処理建物と制御室建物間及び廃棄物処理建物間に設置された発 泡ポリスチレン板の影響の検討結果について示すものである。

2. 建物間の発泡ポリスチレン板の設置状況

1号機廃棄物処理建物と制御室建物間に設置された発泡ポリスチレン板(厚さ 50 mm)の 設置状況を図 2-1 に、1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物間に配置された発泡ポリス チレン板(厚さ 100mm)の設置状況を図 2-2 に示す。



図 2-1 1号機廃棄物処理建物と制御室建物間の発泡ポリスチレン板(50mm)の設置状況



図 2-2 1 号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物間の発泡ポリスチレン板(100mm)の設置 状況

3. 建物間の相対変位の計算結果

建物間の相対変位については、VI-2-11-2-1-3「1号機廃棄物処理建物の耐震性についての計算書」に、保守的な評価値として絶対値和に基づく最大相対変位を示している。絶対値和に基づく最大相対変位の最大値は、1号機廃棄物処理建物と制御室建物間で17.58 mm (Ss-D, ケース 4)、1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物間で21.34mm (Ss-D, ケース 4)である。

1号機廃棄物処理建物と制御室建物及び1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物の最大 相対変位の算定結果(絶対値和)を表 3-1及び表 3-2に示す。

表 3-1 1号機廃棄物処理建物と制御室建物の最大相対変位

(NS方向,絶対値和)

(単位:mm)

1 号機廃棄物 処理建物 制御室建物		ケース1	× 70			許容		
質点 番号	EL (m)	質点 番号	EL (m)	(工認モデル)	<i>Ŋ</i> - <b>X</b> Z	/ - / 3	7 74	限界
*	22.05	1	22.05	16.99 (Ss-D)	17.15 (Ss-D)	15.97 (Ss-D)	17.58 (Ss-D)	50

 注 1:()内は各ケースにおいて応答が最大となる地震動を示す。材料物性の不確かさを考慮した地震応答解析は、基準地震動Ss-D,Ss-F1,Ss-F2,Ss-N1, Ss-N2NS及びSs-N2EWに対して実施。

注2:ハッチングは、ケース1~ケース4の最大相対変位のうち最も大きい値を示す。

注記\*:制御室建物の質点①(EL 22.05m)の応答変位に加算する1号機廃棄物処理建物の応 答変位は、1号機廃棄物処理建物の上下質点間(EL 25.0m~EL 20.0m)で線形補間 して算定。

> 別紙 7−3 **144**
表 3-2 1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物の最大相対変位

## (EW方向,絶対値和)

(単位:mm)

1号機廃棄物 処理建物		廃棄物 処理建物		ケース1	x-70	<u>5</u> 7 9	5.71	許容
質点 番号	EL (m)	質点 番号	EL (m)	(工認モデル)	·)	/ - / 3	7 74	限界
*	22.25	*	22.25	21.02 (Ss-D)	21.16 (Ss-D)	19.86 (Ss-D)	21.34 (Ss-D)	100

注 1:( )内は各ケースにおいて応答が最大となる地震動を示す。材料物性の不確かさを考 慮した地震応答解析は、基準地震動Ss-D,Ss-F1,Ss-F2,Ss-N1,

Ss-N2NS及びSs-N2EWに対して実施。

注2:ハッチングは、ケース1~ケース4の最大相対変位のうち最も大きい値を示す。

注記\*:1号機廃棄物処理建物の応答変位は上下質点間(EL 25.0m~EL 20.0m)で線形補間 して算定。また,廃棄物処理建物の応答変位は上下質点間(EL 26.7m~EL 22.1m) で線形補間して算定。 4. 発泡ポリスチレン板の影響

建物間の絶対値和に基づく最大相対変位は、1号機廃棄物処理建物と制御室建物間は EL 22.05m, 1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物間は EL 22.25m において最大で、1号機 廃棄物処理建物と制御室建物間は 17.58 mm, 1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物間は 21.34mm である。

最大相対変位が最大となる位置では、発泡ポリスチレン板を最大 24mm 程度押し縮めるが、 コンクリートの圧縮強度(22.1N/mm<sup>2</sup>)に比べて、発泡ポリスチレン板の圧縮強さは 1/70~ 1/100 程度と小さいことから、1 号機廃棄物処理建物が上位クラス施設である制御室建物及 び廃棄物処理建物の構造躯体の安全性に影響を与えることはないと判断される。

なお、1号機廃棄物処理建物と制御室建物及び1号機廃棄物処理建物と廃棄物処理建物 の間に設置した発泡ポリスチレン板の力学特性を明確に示す資料を確認できなかったため、 ここでは、近接する建物間の壁施工にあたり型枠として用いることが多い同類の成型建築 用断熱材(発泡ポリスチレン板)についての圧縮強さの規格及び代表的な製品の圧縮強さ と圧縮弾性率を表 4-1に示す。

表 4-1 建築用断熱材の圧縮強さの規格及び代表的な製品の圧縮強さと圧縮弾性率

日本産業規格 (JIS)	日本産業規格(JIS)	スタイロ	フォームEK−Ⅱ
JIS A 9521 建築用断熱材	JIS A 9511 発泡プラスチック保温材	JIS A 9511 発泡プラスチック保温	
発泡プラスチック断熱材	押出法ポリスチレンフォーム保温材	押出法ポリスチレンフォーム保温	
(ポリエチレンフォーム断熱材)	(3種 b)	(3種b)	
圧縮強さ	圧縮強さ	圧縮強さ	圧縮弾性率*
[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
0.02以上	0.20以上	0.30	15

注記\*:スタイロフォームEК-Ⅱの「圧縮応力-ひずみ曲線」より概算した値