

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-19-0600-8-1\_改 1

提出年月日

2021年3月5日

補足-600-8-1 建屋-機器連成解析モデルの時刻歴応答解析における  
材料物性の不確かさ等を考慮した設計用地震力の  
設定について

## 目次

1.	概要 .....	1
2.	建屋－機器連成解析における材料物性の不確かさ等の考慮 .....	1
2.1	材料物性の不確かさ等を考慮したケースに用いる入力地震動 .....	3
2.2	炉心シラウド溶接線の分離想定ケース .....	14
2.2.1	各設備の考慮する地震荷重 .....	16
2.2.2	各設備の地震荷重が最大となる分離想定ケース .....	17
2.2.3	炉心シラウド溶接線の分離想定ケースのまとめ .....	26
2.3	材料物性の不確かさ等を踏まえた設計用地震力の設定 .....	28

## 1. 概要

スペクトルモーダル解析による機器・配管系の耐震評価においては、周期軸方向に土10%拡幅させた設計用床応答曲線を用いることにより材料物性の不確かさ等による影響を考慮している。

本資料は、建屋－機器連成解析モデルを用いる時刻歴応答解析における材料物性の不確かさ等を考慮した設計用地震力の設定方法を示すものである。また、炉内構造物系の地震応答解析において、炉心シラウド溶接線の分離を想定した地震荷重の設定方法について示す。

## 2. 建屋－機器連成解析における材料物性の不確かさ等の考慮

建屋－機器連成解析における材料物性の不確かさ等の考慮には、材料物性の不確かさ等を考慮した建屋－機器連成解析の結果を踏まえる。具体的には、添付書類「VI-2-2-1 原子炉建屋の地震応答計算書」に基づいた材料物性の不確かさに加え、原子炉本体の基礎に充填されたコンクリートの初期剛性低下を考慮したケースの地震応答解析結果を考慮する。

表 2-1 に基本ケース及び材料物性の不確かさ等を考慮する検討ケースの諸元を示す。

表 2-1 建屋-機器連成解析において材料物性の不確かさ等を考慮する検討ケース

検討ケース	建屋初期剛性	地盤物性		原子炉本体の基礎の初期剛性	備考
		入力地震動	底面地盤ばね		
ケース 1	2011 年 3 月 11 日東北地方太平洋沖地震の観測記録を用いたシミュレーション解析により補正*	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900m/s	標準地盤	コシクリート強度：設計基準強度 初期剛性低下：考慮しない	基本ケース
ケース 2	同上	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900+100m/s	標準地盤+ $\sigma$	同上	
ケース 3	同上	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900-100m/s	標準地盤- $\sigma$	同上	
ケース 4	基本ケースの 0.78 倍	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900m/s	標準地盤	同上	基準地震動 S s 固有の解析ケース
ケース 5	同上	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900+100m/s	標準地盤+ $\sigma$	同上	基準地震動 S s 固有の解析ケース
ケース 6	同上	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900-100m/s	標準地盤- $\sigma$	同上	基準地震動 S s 固有の解析ケース
ケース 7	2011 年 3 月 11 日東北地方太平洋沖地震の観測記録を用いたシミュレーション解析により補正*	表層上部：非線形性を考慮 表層下部：Vs 900m/s	標準地盤	コシクリート強度：設計基準強度 初期剛性低下：原子炉建屋地下 3 階から地上 2 階の補正係数を適用	建屋-機器連成解析 固有の解析ケース

注記 \* : コシクリート強度は設計基準強度とし、添付書類「VI-2-2-1 原子炉建屋の地震応答計算書」に示す原子炉建屋の耐震壁の初期剛性の設計値に対する補正係数（地上 3 階及びケーラン階：NS 方向 0.30, EW 方向 0.50, 地下 3 階から地上 2 階：NS 方向 0.75, EW 方向 0.80）を適用して初期剛性を設定する。

## 2.1 材料物性の不確かさ等を考慮したケースに用いる入力地震動

入力地震動は、基本ケースについては、全ての弾性設計用地震動  $S_d$  及び基準地震動  $S_s$  を用いる。また、材料物性の不確かさ等を考慮したケース（ケース 2～ケース 7）については、基準地震動  $S_s$  の基本ケースの各質点で地震力が最大となる地震動を用いることとし、水平方向は  $S_s-D_1$ ,  $S_s-D_2$ ,  $S_s-D_3$ ,  $S_s-F_3$  及び  $S_s-N_1$  並びに  $S_d-D_1$ ,  $S_d-D_2$ ,  $S_d-D_3$ ,  $S_d-F_3$  及び  $S_d-N_1$ 、鉛直方向は  $S_s-D_2$  及び  $S_d-D_2$  を用いる。

各検討ケースに用いる入力地震動を表 2-2 及び表 2-3 に示す。また、基準地震動  $S_s$  の基本ケースによる地震力が最大となる地震動を整理した結果を表 2-4 に示す。

表 2-2 各検討ケースに用いる入力地震動（水平方向）

検討ケース	基準地震動及び弾性設計用地震動						
	$S_s-D_1$ $S_d-D_1$	$S_s-D_2$ $S_d-D_2$	$S_s-D_3$ $S_d-D_3$	$S_s-F_1$ $S_d-F_1$	$S_s-F_2$ $S_d-F_2$	$S_s-F_3$ $S_d-F_3$	$S_s-N_1$ $S_d-N_1$
ケース 1	○	○	○	○	○	○	○
ケース 2	○	○	○			○	○
ケース 3	○	○	○			○	○
ケース 4	○*	○*	○*			○*	○*
ケース 5	○*	○*	○*			○*	○*
ケース 6	○*	○*	○*			○*	○*
ケース 7	○	○	○			○	○

注記\*：ケース 4～ケース 6 は基準地震動  $S_s$  固有のケースのため、弾性設計用地震動  $S_d$  については実施しない。

表 2-3 各検討ケースに用いる入力地震動（鉛直方向）

検討ケース	基準地震動及び弾性設計用地震動						
	$S_s-D_1$ $S_d-D_1$	$S_s-D_2$ $S_d-D_2$	$S_s-D_3$ $S_d-D_3$	$S_s-F_1$ $S_d-F_1$	$S_s-F_2$ $S_d-F_2$	$S_s-F_3$ $S_d-F_3$	$S_s-N_1$ $S_d-N_1$
ケース 1	○	○	○	○	○	○	○
ケース 2		○					
ケース 3		○					
ケース 4							
ケース 5							
ケース 6							
ケース 7		○					

表 2-4 (1) 地震力 (応答加速度) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (1/2)

構造物	標高 0.P. (m)	応答加速度(m/s <sup>2</sup> )									
		S <sub>s</sub> -D 1		S <sub>s</sub> -D 2		S <sub>s</sub> -D 3		S <sub>s</sub> -F 1		S <sub>s</sub> -F 2	
		NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
原子炉圧力容器	28.5	27.4	29.7	31.7	29.1	27.3	17.4	23.8	24.3	26.2	25.9
	24.9	23.7	26.2	26.3	23.3	14.9	20.6	21.4	22.9	22.0	26.6
	22.1	21.9	23.3	22.8	23.9	20.6	12.9	17.9	19.1	20.4	19.4
	19.4	20.2	20.7	20.0	21.9	18.3	11.6	15.5	16.9	18.1	17.0
	17.0	18.2	17.2	18.3	19.0	15.1	10.3	12.4	14.0	15.2	14.1
	14.9	16.3	13.6	16.0	14.8	13.5	10.6	11.0	11.8	12.5	13.4
	12.6	13.2	11.4	12.4	11.1	11.0	9.98	10.2	9.89	10.5	13.4
	11.4	11.4	10.2	10.6	10.1	9.88	9.43	9.23	9.50	9.62	12.9
	9.90	9.45	9.20	10.0	8.80	9.27	8.10	7.91	8.72	8.07	11.2
	9.52	9.03	8.91	9.93	8.63	8.64	7.88	7.41	8.57	7.66	11.0
原子炉基礎本体	9.00	8.39	8.47	9.71	8.08	8.11	7.37	6.96	8.22	7.03	10.5
	8.15	7.68	8.01	9.24	7.64	7.20	6.95	6.46	8.03	6.76	10.1
	7.12	6.88	7.51	8.71	7.25	6.96	6.64	6.05	7.96	6.69	9.85
	16.2	17.2	16.7	16.6	18.6	16.1	9.90	11.6	13.5	15.3	12.9
	15.2	16.3	15.5	14.6	16.3	13.6	9.71	11.3	12.3	15.3	12.5
	14.3	15.9	14.4	14.6	14.0	13.0	10.1	11.5	12.0	14.9	11.5
原子炉壁	14.1	15.1	12.8	13.9	11.6	12.5	9.93	11.3	11.3	13.3	11.4
	12.5	12.7	11.5	12.1	10.3	11.1	9.35	10.1	10.3	10.7	11.6
	9.90	9.45	9.20	10.0	8.80	9.27	8.10	7.91	8.72	8.07	11.2
	15.4	16.5	19.0	18.5	17.0	19.4	10.9	10.9	14.0	15.5	14.4
	14.5	15.5	18.0	17.5	16.0	18.4	10.4	10.5	13.0	14.8	13.4
	13.6	14.7	17.0	16.4	15.0	17.3	10.1	9.99	12.3	14.1	12.4
原子炉格納容器	13.1	14.2	16.3	15.7	14.3	16.6	9.81	9.75	11.9	13.6	11.7
	12.4	13.2	14.8	14.2	12.7	15.0	9.23	9.23	11.1	12.8	10.2
	10.3	11.5	11.7	12.3	10.4	12.0	8.10	8.13	9.71	11.2	9.38
	9.38	11.2	9.72	10.8	9.01	10.5	7.33	7.44	8.84	10.2	9.04
	8.50	9.93	8.23	8.07	7.17	8.86	6.11	6.47	7.50	8.42	8.40
	7.64	7.58	7.28	8.63	6.57	6.65	6.28	6.31	7.89	6.89	8.74
	7.30	7.23	7.56	8.82	6.89	6.91	6.54	6.25	8.00	6.55	9.41
	7.12	6.88	7.51	8.71	7.25	6.96	6.64	6.05	7.96	6.69	9.85

注：ハッシュショッピング箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (1) 地震力 (応答加速度) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	応答加速度 (m/s <sup>2</sup> )											
		S <sub>s</sub> -D 1		S <sub>s</sub> -D 2		S <sub>s</sub> -D 3		S <sub>s</sub> -E 1		S <sub>s</sub> -E 2		S <sub>s</sub> -F 3	
NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
炉心シユラウド	52.4	76.0	67.1	75.8	61.7	74.5	42.2	48.8	52.2	54.1	62.0	67.5	27.6
	36.0	45.7	43.9	36.4	41.4	43.3	31.1	30.3	34.2	35.3	42.4	42.0	20.2
	25.4	32.8	27.3	22.6	27.3	29.8	23.4	23.3	23.1	24.0	31.7	30.2	17.7
	19.8	27.1	23.8	20.3	19.0	24.3	18.0	19.3	17.5	20.0	24.9	26.8	16.5
	18.3	24.5	22.5	18.9	18.4	21.8	15.4	18.0	16.4	18.9	21.6	25.1	15.2
	17.6	22.4	21.2	17.9	18.0	20.0	14.1	17.0	16.0	18.0	19.6	23.7	16.2
	16.8	20.3	19.6	16.8	17.0	18.7	13.2	16.1	15.2	17.1	18.2	22.2	14.7
	16.1	18.4	18.8	15.5	15.9	17.4	12.4	15.1	14.5	16.2	16.6	20.8	14.0
	15.4	16.6	17.9	14.2	14.8	15.9	11.5	14.0	13.7	15.1	15.0	19.2	14.1
	14.7	14.7	16.8	13.7	13.8	14.7	10.7	12.9	13.0	13.9	13.8	17.6	13.7
案内御管棒	14.0	13.7	15.6	13.2	12.8	13.9	9.81	11.8	12.2	12.7	13.1	16.1	12.8
	14.2	13.6	14.5	12.9	11.8	13.2	9.22	10.7	11.2	11.7	13.3	14.7	12.5
	13.5	12.9	12.7	12.1	10.7	11.8	9.34	9.48	9.98	10.5	13.2	12.5	11.9
	12.3	11.7	11.5	11.2	9.99	10.6	9.19	9.32	9.21	9.44	12.5	10.8	12.8
	14.2	13.6	14.5	12.9	11.8	13.2	9.22	10.7	11.2	11.7	13.3	14.7	12.3
	22.6	13.8	24.6	18.7	20.8	13.7	12.9	11.2	17.9	11.1	39.5	13.1	14.2
	25.4	13.8	30.5	23.6	25.2	15.4	15.6	11.9	20.5	11.4	50.1	14.6	10.7
	17.4	12.0	15.3	13.0	14.2	10.7	8.36	9.81	13.1	9.26	24.5	10.4	11.6
	17.4	12.0	15.3	13.0	14.2	10.7	8.36	9.81	13.1	9.26	24.5	10.4	10.4
	11.2	10.5	10.9	11.0	9.71	9.66	8.87	8.76	8.99	8.49	13.0	10.8	9.94
制御棒駆動機構	13.6	11.9	15.2	14.6	11.6	12.5	10.1	10.5	10.1	10.2	17.2	12.2	11.4
	16.3	15.2	21.2	20.2	14.2	17.8	11.8	12.8	13.0	13.9	26.6	16.2	14.3
	14.6	14.4	19.6	18.6	13.2	16.6	11.3	11.8	12.4	13.1	24.7	15.6	13.3
	9.07	9.37	10.9	11.7	9.16	9.15	8.20	8.08	8.87	8.05	12.2	10.6	9.69
	17.6	22.4	21.2	17.9	18.0	20.0	14.1	17.0	16.0	18.0	19.6	23.7	14.4
	29.7	23.4	30.4	25.8	24.5	17.7	18.8	16.5	25.5	20.3	24.3	21.0	18.1
	38.6	32.7	39.9	33.9	31.3	24.6	24.8	21.4	32.8	28.8	30.3	23.9	22.9
	40.2	35.7	42.0	36.9	31.9	26.2	27.1	23.7	35.5	32.1	32.4	26.5	24.9
	34.9	31.2	38.1	33.3	27.7	22.7	23.9	21.1	31.1	28.7	29.8	24.1	21.6
	23.7	20.3	28.1	22.3	19.1	15.6	16.5	12.9	21.5	19.6	22.3	17.3	15.6
燃料集合体	14.2	13.6	14.5	12.9	11.8	13.2	9.22	10.7	11.2	11.7	13.3	14.7	12.5
													11.9

注：ハッシュ箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠内の内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (2) 地震力 (せん断力) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (1/2)

構造物	標高 0. P. (m)	せん断力( $\times 10^2$ kN)								せん断力( $\times 10^2$ kN)			
		S <sub>s</sub> -D 1		S <sub>s</sub> -D 2		S <sub>s</sub> -D 3		S <sub>s</sub> -F 1		S <sub>s</sub> -F 2		S <sub>s</sub> -F 3	
NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
原子炉圧力容器	4.82	4.68	5.10	5.36	4.95	4.63	3.01	3.99	4.10	4.41	4.45	5.30	2.81
	16.9	18.9	18.9	21.3	17.8	18.8	12.3	15.5	14.9	17.3	8.9	20.6	9.74
	38.0	37.6	39.6	42.1	39.9	37.7	23.8	32.5	32.0	35.0	35.4	42.6	23.3
	32.0	25.6	30.5	25.5	27.9	27.7	18.6	23.0	30.0	19.5	30.4	27.8	19.7
	30.2	31.3	32.7	32.0	23.3	26.0	21.1	21.2	28.5	27.7	27.7	24.9	29.2
	58.5	59.7	61.5	64.8	63.6	57.0	38.7	42.6	54.4	51.4	45.7	51.9	56.2
	82.7	85.5	82.6	89.3	83.1	78.5	52.1	62.0	72.8	70.4	59.6	69.4	77.0
原子炉基礎本体	106	109	102	111	99.5	98.7	69.9	80.3	89.2	89.5	84.5	83.4	96.6
	287	291	283	270	259	262	187	217	245	253	218	218	269
	312	316	302	291	271	280	206	237	261	274	237	239	296
	337	340	322	312	280	297	226	256	275	295	263	262	318
	360	360	341	328	288	310	243	272	287	312	286	281	340
	67.9	49.8	68.4	60.4	56.6	58.1	33.9	46.6	62.7	46.0	64.1	57.7	36.6
	59.1	52.6	61.9	66.4	47.4	48.7	37.6	44.9	55.5	54.9	65.0	56.4	50.8
しゃ原子炉へい壁	82.9	89.1	85.6	86.1	77.5	79.4	54.2	53.9	74.0	73.8	68.7	64.8	78.2
	114	117	125	117	114	107	72.5	81.0	107	107	97.8	87.6	112
	156	164	166	149	146	146	98.9	118	143	147	132	124	154
	2.28	2.44	2.86	2.69	2.50	2.88	1.65	1.68	2.11	2.29	2.20	2.09	1.87
	4.43	4.75	5.56	5.22	4.85	5.60	3.24	3.23	4.07	4.46	4.23	4.08	3.71
	28.5	30.6	31.0	32.2	33.9	31.9	18.5	20.5	23.4	27.0	23.2	27.4	22.7
	34.0	36.7	39.2	39.8	40.8	39.9	23.0	24.6	27.9	32.6	28.8	33.4	28.4
原子炉格納容器	260	289	251	262	196	221	139	144	221	223	218	183	267
	273	303	265	273	208	236	148	154	231	235	226	195	279
	282	312	274	281	215	246	155	161	237	244	232	202	287
	295	328	287	294	225	261	166	174	246	257	245	214	302
	300	334	292	298	227	267	171	179	249	262	251	218	308
	310	343	302	314	232	278	180	189	250	278	272	227	323
	6												304

注：ハッシュシング箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (2) 地震力 (せん断力) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (2/2)

構造物	標高 0.P. (m)	せん断力 ( $\times 10^2$ kN)						せん断力 ( $\times 10^2$ kN)					
		S <sub>s</sub> -D 1		S <sub>s</sub> -D 2		S <sub>s</sub> -D 3		S <sub>s</sub> -F 1		S <sub>s</sub> -F 2		S <sub>s</sub> -F 3	
		NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
炉心シユラウド	4.23	6.08	5.20	6.03	4.95	5.96	3.39	3.95	4.12	4.31	4.92	5.32	2.23
	9.87	13.4	12.1	11.9	11.7	12.9	8.37	8.75	9.43	9.92	11.7	11.9	5.33
	19.8	22.6	24.3	15.6	20.6	20.7	15.0	14.8	18.8	16.9	19.3	18.0	8.03
	24.9	28.5	30.1	19.7	25.5	25.6	19.3	19.1	23.5	22.5	24.3	23.3	10.4
	31.6	37.5	35.9	24.6	31.5	33.3	24.2	24.8	28.4	29.8	31.1	30.7	13.1
	29.8	34.7	34.8	29.7	26.6	24.7	27.0	26.3	33.5	31.8	35.7	28.9	24.0
	32.5	39.1	36.2	30.1	30.0	29.7	28.6	28.3	35.3	32.2	37.2	30.8	23.6
	33.8	42.4	35.7	29.4	34.4	34.2	29.3	29.2	35.1	33.0	39.6	36.1	21.7
	35.9	45.3	39.8	30.3	38.8	38.5	29.0	31.3	33.7	35.8	41.6	41.0	19.3
	38.2	50.0	43.9	33.5	42.9	43.9	30.9	34.3	33.7	38.5	43.1	45.1	17.5
案内御管	40.1	54.8	47.2	35.9	46.1	47.8	33.5	36.7	34.9	41.4	44.5	48.1	17.0
	52.2	61.1	62.5	55.1	45.4	48.8	45.1	42.0	51.2	47.2	59.8	58.6	39.9
	52.4	62.4	63.0	55.2	47.0	50.5	45.3	42.5	51.9	48.1	60.8	59.8	32.7
	5.73	3.37	7.42	6.60	6.57	3.34	3.94	2.29	4.37	2.41	13.0	3.45	2.25
	1.49	0.886	1.89	1.79	1.72	0.817	0.996	0.555	1.09	0.546	3.41	0.817	0.465
	4.89	2.89	6.32	5.70	5.63	2.80	3.35	1.89	3.70	2.01	11.2	2.90	1.84
	7.36	4.20	9.49	8.40	8.38	4.16	4.98	2.95	5.68	2.86	16.7	4.20	3.14
	3.74	3.43	4.56	4.40	3.26	3.81	2.77	2.89	2.89	2.97	5.52	3.41	2.82
	2.00	1.90	2.63	2.55	1.78	2.22	1.51	1.62	1.76	1.71	3.34	2.11	1.52
	0.181	0.191	0.205	0.207	0.180	0.193	0.102	0.125	0.162	0.185	0.185	0.160	0.187
制御構造機動装置	1.95	1.92	2.57	2.38	1.79	2.18	1.42	1.55	1.56	1.70	3.17	2.02	1.25
	31.7	30.0	33.3	31.3	25.2	22.8	22.2	20.9	28.5	27.0	25.3	22.2	21.9
	21.8	21.5	22.9	22.0	17.2	16.1	16.7	15.7	19.9	19.2	18.1	16.1	14.9
	7.62	7.94	8.47	8.63	6.51	5.84	6.35	6.53	7.29	7.26	7.36	6.40	5.37
	8.51	7.93	9.05	8.46	7.00	6.34	6.13	5.87	7.54	7.50	7.69	6.24	5.63
	22.0	21.5	23.1	22.0	17.3	16.1	16.5	15.6	20.0	19.3	17.9	16.1	15.0
	30.5	30.0	32.1	31.1	24.2	22.1	22.6	21.7	27.7	26.8	25.2	22.6	20.6
	7												

注：ハッシュ箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (3) 地震力 (モーメント) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (1/2)

構造物	標高 O.P. (m)	モーメント( $\times 10^6$ kN·mm)											
		S <sub>s</sub> -D 1		S <sub>s</sub> -D 2		S <sub>s</sub> -D 3		S <sub>s</sub> -F 1		S <sub>s</sub> -F 2		S <sub>s</sub> -F 3	
NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
原子炉圧力容器	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	1.32	1.29	1.40	1.47	1.36	1.27	0.824	1.10	1.13	1.21	1.22	1.46	0.769
	5.02	5.41	6.12	5.13	5.38	3.41	4.48	4.35	4.99	5.33	5.95	2.84	0.878
	12.3	12.6	12.7	14.1	12.7	12.6	7.81	10.7	10.4	11.5	12.1	14.1	7.25
	13.0	15.6	16.1	16.9	12.2	14.3	10.8	12.8	12.7	16.0	16.9	14.4	10.7
	23.6	25.2	27.5	27.9	19.0	21.9	18.4	20.1	23.0	26.0	26.8	22.5	21.2
	42.0	45.2	46.7	45.0	38.5	40.7	29.3	29.9	38.6	39.0	38.2	35.9	37.0
	55.9	59.7	59.5	57.5	54.9	54.7	37.8	38.7	49.8	49.3	46.2	47.5	49.9
	74.6	79.6	77.8	77.7	74.4	50.1	53.3	69.2	66.4	60.1	64.0	70.9	69.8
	190	207	199	195	185	184	126	129	172	167	157	148	185
原子炉基礎本体	206	226	222	214	206	203	138	144	190	186	173	164	205
	240	259	261	246	240	236	161	174	222	220	202	191	203
	301	311	321	298	293	291	197	222	272	275	248	232	303
	369	368	385	360	347	349	237	273	326	333	297	277	368
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
しゃ原子炉 へい壁	18.8	13.8	18.9	16.7	15.7	16.1	9.34	12.9	17.3	12.7	17.7	16.0	10.1
	32.3	25.0	32.2	35.3	27.0	27.3	19.1	24.5	33.0	28.3	36.1	32.0	24.5
	47.5	45.4	50.9	53.3	37.8	38.7	31.3	34.4	44.8	43.6	49.6	43.4	38.2
	73.8	77.4	76.8	75.3	56.6	63.7	48.9	45.9	67.2	63.7	63.7	59.4	70.9
	118	128	122	121	108	110	76.2	76.7	106	101	89.8	116	113
原子炉格納容器	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	0.525	0.563	0.657	0.619	0.576	0.663	0.381	0.386	0.486	0.527	0.506	0.481	0.431
	1.47	1.58	1.85	1.74	1.62	1.86	1.08	1.08	1.36	1.48	1.41	1.36	1.23
	5.23	5.67	6.16	6.21	6.33	6.27	3.56	3.76	4.42	5.07	4.58	5.14	4.35
	15.2	16.3	17.6	17.8	18.3	17.9	10.3	11.0	12.5	14.6	13.0	14.9	12.6
	127	142	124	129	103	115	69.5	72.1	109	111	103	91.9	128
	205	228	200	207	163	183	112	116	174	178	167	148	207
	342	379	332	343	266	302	186	194	289	296	279	246	329
	484	538	471	484	375	428	267	278	408	420	397	349	468
	544	604	529	543	420	481	301	314	458	472	446	392	526
	589	654	573	587	454	520	327	341	494	512	485	425	600

注：ハッシュング箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (3) 地震力 (モーメント) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (2/2)

構造物	標高 0.P. (m)	モーメント( $\times 10^5$ kN·mm)															
		S <sub>s</sub> -D 1			S <sub>s</sub> -D 2			S <sub>s</sub> -D 3			S <sub>s</sub> -F 1			S <sub>s</sub> -F 2			S <sub>s</sub> -F 3
		NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
炉心シユラウド	5.42	7.79	6.66	7.73	6.34	7.64	4.35	5.06	5.29	5.53	6.30	6.82	2.85	3.21			
	18.1	25.0	22.1	23.0	21.3	24.1	15.1	16.2	17.3	18.3	21.2	22.1	9.57	9.81			
	51.1	62.4	62.5	46.6	51.9	58.8	38.8	39.5	48.3	45.2	53.4	49.6	22.6	23.8			
	72.9	87.1	88.9	59.8	74.3	81.0	55.7	55.4	68.9	63.2	73.6	68.5	33.8	33.5			
	46.5	99.5	58.7	64.8	43.1	90.4	28.1	60.8	58.8	71.4	50.0	78.2	29.8	35.2			
	61.0	115	75.5	71.2	55.2	104	37.7	74.8	76.4	88.8	64.9	91.7	43.4	48.4			
	76.8	142	92.3	86.6	72.1	121	56.2	91.8	94.9	110	81.0	113	56.6	61.0			
	93.3	171	108	103	89.5	139	76.6	112	11.3	133	99.5	134	68.6	72.0			
	111	201	122	120	111	162	96.9	134	131	157	129	162	79.2	81.6			
	138	233	144	136	141	190	117	157	147	184	159	193	88.5	92.6			
216	166	266	176	157	172	223	137	183	163	212	191	227	98.1	104			
	216	335	238	208	225	274	189	232	215	265	261	295	144	137			
	277	406	302	260	279	330	242	281	275	320	332	364	189	170			
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
案内御棒管	6.71	3.94	8.69	7.73	7.70	3.92	4.61	2.68	5.11	2.83	15.2	4.04	2.63	1.88			
	8.43	4.98	10.9	9.82	9.70	4.83	5.77	3.25	6.38	3.46	19.2	4.99	3.17	2.30			
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
制御棒駆動機構	8.09	4.61	10.5	9.23	9.21	4.57	5.47	3.30	6.24	3.49	18.3	4.62	3.45	3.85			
	0.546	0.570	0.591	0.598	0.498	0.526	0.306	0.323	0.476	0.450	0.485	0.398	0.504	0.552			
	2.17	2.11	2.81	2.63	1.97	2.37	1.53	1.66	1.64	1.85	3.41	2.14	1.17	1.72			
	2.07	2.04	2.73	2.52	1.90	2.31	1.51	1.64	1.65	1.81	3.37	2.14	1.33	1.73			
燃料集合体	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	22.3	21.1	23.4	22.0	17.7	16.0	15.6	14.7	20.0	19.0	17.8	15.6	15.4	14.8			
	37.6	36.2	39.5	37.4	29.7	27.3	25.4	34.0	32.5	29.8	26.7	25.9	25.3				
注 : ハッシュング箇所は S <sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。	42.7	41.7	45.0	42.7	33.6	31.1	31.6	29.8	38.8	37.3	34.4	30.9	29.7	28.9			
	36.8	36.2	38.8	37.3	29.1	26.7	27.5	26.2	33.5	32.4	30.1	27.1	25.8	25.0			
	21.4	21.1	22.6	21.9	17.0	15.5	15.9	15.3	19.5	18.9	17.7	15.9	15.2	14.5			
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (4) 地震力 (軸力) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (1/2)

構造物	標高 0.P. (m)	軸力 ( $\times 10^2$ kN)					
		S <sub>s</sub> -D 1	S <sub>s</sub> -D 2	S <sub>s</sub> -D 3	S <sub>s</sub> -F 1	S <sub>s</sub> -F 2	S <sub>s</sub> -F 3
原子炉圧力容器	11.3	1.55	1.93	1.81	1.04	1.04	1.71
	19.6	14.1	13.1	7.51	7.53	12.5	5.52
	25.1	24.3	22.7	13.1	13.1	21.6	9.60
	32.4	31.0	29.0	16.7	16.8	27.6	12.4
	39.1	40.0	37.0	21.4	21.6	35.4	16.1
	45.8	48.1	43.9	25.5	26.0	42.3	19.6
	96.0	56.4	50.4	29.5	30.4	48.9	23.2
	259	118	95.9	59.3	62.4	96.1	50.7
	275	322	266	175	165	292	127
	290	340	282	185	177	309	138
原子炉基礎本体	358	374	297	196	190	326	149
	304	310	310	205	202	340	160
	19.0	25.8	21.2	13.5	13.8	24.2	7.50
	43.0	57.9	47.2	30.6	31.0	54.4	17.2
	84.4	113	90.0	59.9	60.2	105	34.5
	116	153	123	82.2	82.3	143	48.9
	148	191	156	105	104	181	65.7
	1.10	1.40	1.29	0.735	0.822	0.990	0.652
	2.19	2.78	2.58	1.47	1.65	1.98	1.31
	8.46	10.7	10.1	5.68	6.47	7.74	5.13
原子炉格納容器	12.0	15.1	14.3	8.05	9.20	11.0	7.31
	23.3	29.0	27.6	15.6	18.1	21.6	14.5
	31.9	39.0	37.1	21.2	24.9	29.5	20.1
	38.1	46.4	43.4	25.1	29.8	35.2	24.2
	49.0	59.3	53.8	32.1	38.7	45.1	31.9
	53.8	65.0	58.7	35.2	42.8	49.6	35.6
	64.3	77.6	68.8	42.2	52.0	59.8	44.2

注：ハッシュング箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (4) 地震力（軸力）が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub> (2/2)

構造物	標高 0.P. (m)	軸力( $\times 10^2$ kN)					
		S <sub>s</sub> -D 1	S <sub>s</sub> -D 2	S <sub>s</sub> -D 3	S <sub>s</sub> -F 1	S <sub>s</sub> -F 2	S <sub>s</sub> -F 3
炉心シユラウド	0.811	1.03	0.850	0.555	0.513	0.922	0.362
	2.43	3.09	2.55	1.66	1.54	2.77	1.09
	3.75	4.76	3.93	2.56	2.37	4.26	1.68
	5.30	6.73	5.55	3.62	3.35	6.04	2.37
	7.72	9.77	8.08	5.27	4.89	8.86	3.51
	9.06	11.5	9.48	6.18	5.74	10.5	4.15
	9.33	11.8	9.77	6.37	5.91	10.8	4.28
	9.60	12.2	10.1	6.55	6.08	11.1	4.41
	9.87	12.5	10.4	6.73	6.25	11.4	4.55
	10.2	12.8	10.6	6.91	6.42	11.7	4.68
	10.4	13.2	10.9	7.08	6.59	12.1	4.81
	12.9	16.3	13.5	8.77	8.19	15.1	6.11
	13.2	16.5	13.8	8.92	8.34	15.3	6.23
	13.3	16.7	13.9	8.99	8.41	15.5	6.29
	19.1	24.4	20.3	13.1	12.4	21.7	8.55
	19.7	25.1	20.9	13.5	12.7	22.2	8.78
案内管	20.1	25.7	21.4	13.8	13.0	22.8	9.02
	20.7	26.4	22.0	14.2	13.4	23.5	9.33
	5.33	6.62	5.71	3.52	3.51	6.54	2.82
	4.86	6.05	5.21	3.21	3.20	5.97	2.57
	4.39	5.46	4.70	2.90	2.89	5.40	2.32
	3.92	4.88	4.20	2.59	2.58	4.82	2.07

注：ハッシュング箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-4 (5) 地震力 (ばね反力) が最大となる基準地震動 S<sub>s</sub>

名称	ばね反力 ( $\times 10^3$ kN)																	
	S <sub>s</sub> -D 1			S <sub>s</sub> -D 2			S <sub>s</sub> -D 3			S <sub>s</sub> -F 1			S <sub>s</sub> -F 2			S <sub>s</sub> -F 3		
	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
原子炉圧力容器 スタビライザ	6.69	7.20	7.70	7.35	7.42	6.77	4.45	5.63	6.26	6.09	6.87	6.98	3.77	4.28				
原子炉格納容器 スタビライザ	14.8	13.2	13.3	12.8	13.2	13.2	8.26	9.05	10.9	10.6	13.6	12.9	6.16	6.65				
原子炉格納容器 シヤラグ	24.7	22.5	24.2	25.8	21.9	21.6	13.1	15.5	22.6	15.9	20.7	20.0	24.8	21.3				
ペント管	1.14	1.28	1.63	1.82	1.15	1.32	1.02	1.15	1.23	1.22	1.61	1.51	1.02	1.05				
燃料交換 ペローズ	1.50	1.64	1.66	1.50	1.62	1.34	891	1.11	1.31	1.38	1.44	1.41	1.02	0.965				
所員用 エアロック	0.229	0.261	0.261	0.281	0.223	0.251	0.176	0.180	0.204	0.231	0.208	0.209	0.257	0.231				
制御棒駆動機構 ハウジング レストレントビーム	0.278	0.278	0.352	0.331	0.262	0.300	0.218	0.217	0.225	0.242	0.421	0.267	0.213	0.237				
炉心シュラウド 回転ばね [ $\times 10^7$ kN・mm]	2.77	4.06	3.02	2.60	2.79	3.30	2.42	2.81	2.75	3.20	3.32	3.64	1.89	1.70				
上部サポート	5.15	4.32	5.47	4.64	3.86	2.90	3.15	2.50	4.45	3.52	4.10	3.43	3.48	2.79				
下部スタビライザ	1.40	1.14	1.48	1.26	1.01	0.752	0.809	0.651	1.18	0.910	1.08	0.903	0.903	0.723				

注：ハッチング箇所は S<sub>s</sub> 7 波の最大値を示す。

表 2-4 (6) 地震力（相対変位）が最大となる基準地震動 S s

名称	標高 O.P. (m)	相対変位 (mm)											
		S s - D 1		S s - D 2		S s - D 3		S s - F 1		S s - F 2		S s - F 3	
NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW	NS	EW
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	22.9	22.1	24.0	22.8	18.0	16.6	16.7	15.6	20.7	19.8	18.2	16.3	15.9
燃料 集合 体	39.4	38.2	41.5	39.3	31.0	28.6	28.9	27.1	35.7	34.3	31.4	28.3	27.4
	45.3	44.1	47.7	45.3	35.7	32.9	33.4	31.4	41.2	39.5	36.4	32.7	31.6
	39.2	38.2	41.3	39.2	30.9	28.4	28.9	27.3	35.6	34.2	31.6	28.4	27.4
	22.6	22.1	23.8	22.7	17.9	16.4	16.7	15.8	20.6	19.8	18.3	16.5	15.8
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

注：ハッシュング箇所は S s 7 波の最大値を示す。

## 2.2 炉心シラウド溶接線の分離想定ケース

女川原子力発電所第2号機の炉心シラウド及び炉心シラウド支持ロッドは、炉内構造物系の地震応答解析により得られる各種荷重を考慮して設計する。

炉心シラウドについては、第6回定期検査（平成15年5月22日から平成15年12月25日）において、溶接線の目視点検を行ったところ、溶接部の一部<sup>\*1</sup>にひびが発生していることを確認しており、炉心シラウド支持ロッドを取り付ける補修を実施している<sup>\*2</sup>。炉心シラウド支持ロッドは、炉心シラウド全ての周方向溶接線が全周破断した状態においても、炉心シラウド支持ロッドによる拘束力により、炉心シラウドの機能を維持し得る設計としているため、炉心シラウド支持ロッド施工後は、炉心シラウド全ての周方向溶接部の構造健全性及び構造強度を期待しない構造となっている。ただし、炉内構造物系の地震応答解析においては、炉心シラウド周方向溶接線の分離（炉心シラウド溶接線の分離想定ケース）を考慮し、炉心シラウド及び炉心シラウド支持ロッドの評価で考慮する地震荷重が最も厳しくなる分離想定ケースを選定する。

各設備の概略形状図及び炉心シラウドの周方向溶接線の位置を図2-1に示す。

なお、炉心シラウドの溶接線のひびについての状況等を確認するため、現在実施中の第11回定期事業者検査において、外観検査及び超音波探傷検査を実施し、ひびの進展がごくわずかなものであることを確認している（予測値33.5mmに対して実測値8.5mm）。

注記\*1：シラウドサポートリング溶接部（H7溶接線）内側

\*2：東北電原第145号（平成17年2月4日）にて工事計画届出

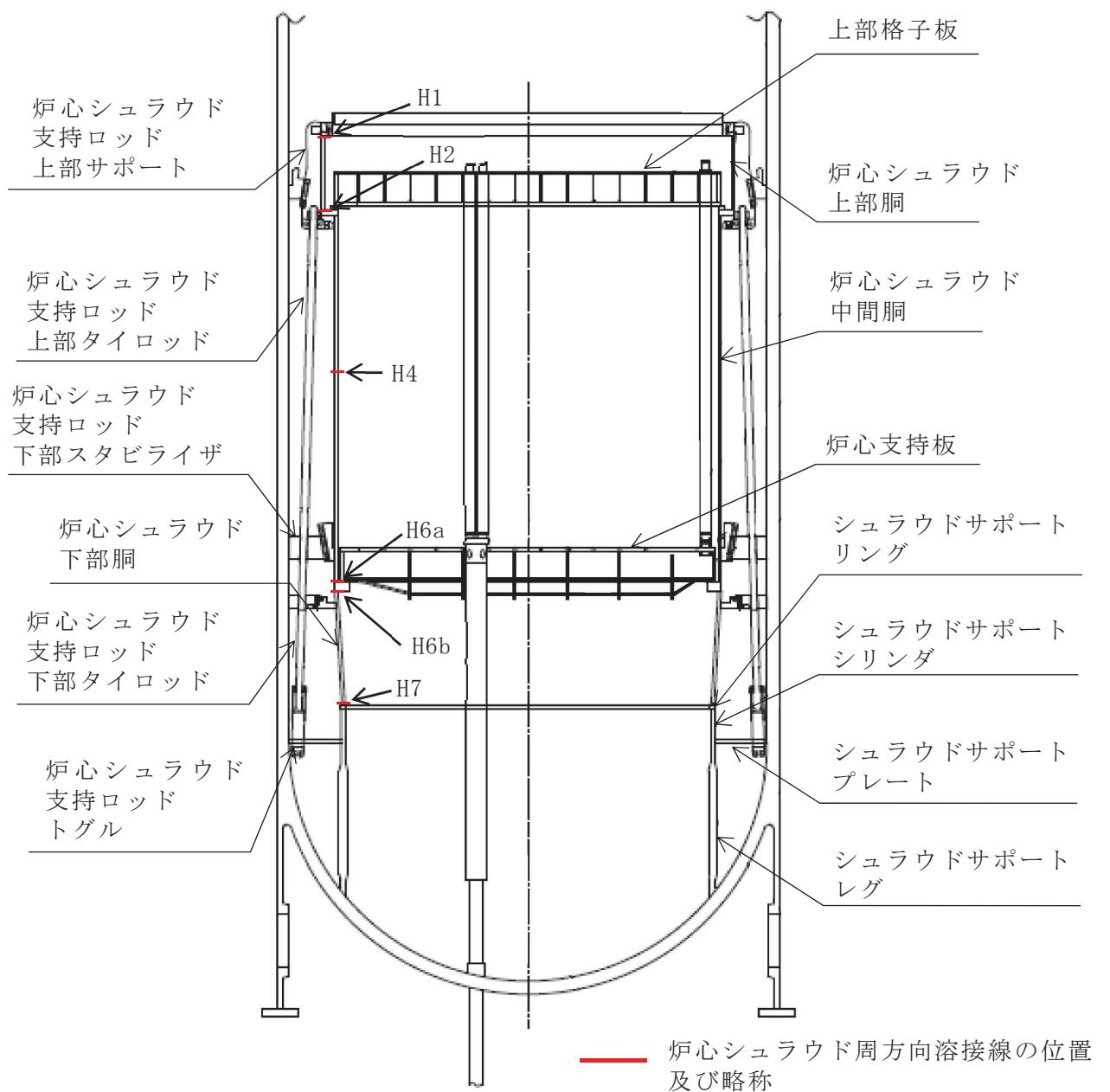


図 2-1 炉心シラウド、炉心シラウド支持ロッド及びシラウドサポートの概略形状  
並びに炉心シラウド周方向溶接線の位置

### 2.2.1 各設備の考慮する地震荷重

炉心シュラウド、炉心シュラウド支持ロッド、上部サポート及び下部スタビライザについて、考慮する地震荷重を表 2-5 に示す。

表 2-5 各設備の考慮する地震荷重

設備名	考慮する地震荷重				備 考
	曲げ	せん断	軸力 <sup>*1</sup>	反力 <sup>*2</sup>	
炉心シュラウド	○	○	—	—	<p>炉心シュラウドは、薄肉円筒容器で下端はシュラウドサポートを介して原子炉圧力容器（RPV）に固定される構造となっている。</p> <p>下端固定の片持ち梁構造であることから、炉心シュラウドが転倒するようなモードに対する曲げ・せん断変形が支配的となるため、地震時の曲げ、せん断荷重に対する評価を行う。</p>
炉心シュラウド 支持ロッド	○	○	○	—	<p>炉心シュラウド支持ロッドは、シュラウド上部胴とシュラウドサポート間を連結する棒状部材である。</p> <p>炉心シュラウド支持ロッドは、炉心シュラウド転倒時の回転変位を拘束するため、回転変位の拘束反力をとして軸力を評価する。また、炉心シュラウド支持ロッドは長尺の棒状部材であることから、曲げに対する評価として地震時の曲げ、せん断荷重も考慮する。</p>
上部サポート 下部スタビライザ	—	—	—	○	<p>上部サポート及び下部スタビライザは、炉心シュラウドと RPV の間に設置される水平支持部材である。</p> <p>上部サポート及び下部スタビライザは、炉心シュラウドの水平変位を拘束し慣性力を RPV 側に伝達して支持することから、地震時の反力に対する評価を行う。</p>

注記 \*1：炉心シュラウド支持ロッド回転ばね反力

\*2：上部サポート、下部スタビライザばね反力

## 2.2.2 各設備の地震荷重が最大となる分離想定ケース

### (1) 炉心シラウド

炉心シラウドの代表応答として炉心シラウド下部胴のせん断力及びモーメントに着目し、これらが最大となる溶接線の分離想定ケースを選定する。

炉心シラウドが健全な場合には、炉心シラウドは炉心シラウド支持ロッド及びスタビライザよりも剛性が高いため、慣性力の多くを炉心シラウド本体が負担する。一方、溶接線の分離想定ケースでは、転倒により分離部の一端が開くことになるため、分離部より上部のせん断力は下方に伝達されるものの、回転によるモーメントは伝達できなくなり、下方に流れなくなった力は炉心シラウド支持ロッド、上部サポート及び下部スタビライザ側に流れ、炉心シラウド本体が負担する慣性力は健全な状態に比べ少なくなる。

基準地震動 S s 7 波に対する炉心シラウド下部胴のせん断力とモーメントの NS 方向及び EW 方向別の包絡値を図 2-2 及び図 2-3 に示す。図 2-2 及び図 2-3 から、健全ケース及び炉心シラウド上部の溶接線である H1 分離ケースで炉心シラウドに発生する地震荷重が大きいことが分かる。NS 方向においては、健全ケースよりも H1 分離ケースの方が地震荷重が大きくなっているが、これは建屋との共振によるものと考えられる。表 2-6 及び表 2-7 に健全ケースと H1 分離ケースの NS 方向、EW 方向の固有値解析結果を示す。NS 方向、EW 方向ともに炉心シラウドの固有周期（全体 4 次）と原子炉建屋の固有周期（全体 5 次）は近接しており、応答が大きくなる傾向がある。当該の次数における刺激係数は EW 方向よりも NS 方向の方が大きく、NS 方向では健全ケースよりも H1 分離ケースで大きい値を示すことから、NS 方向において、より顕著な傾向を示し、健全ケースよりも H1 分離ケースの方が地震荷重が大きくなったものと考えられる。

したがって、炉心シラウドの応答の観点からは、健全ケースと H1 分離ケースを選定する。

表 2-6 健全ケースと分離ケースの固有値の比較 (NS 方向)

次数	健全ケース (NS 方向)		H1 分離ケース (NS 方向)		卓越部位
	固有周期	刺激係数	固有周期	刺激係数	
1	0.237	9.023	0.237	-8.900	原子炉建屋
2	0.229	7.968	0.229	-7.845	燃料集合体
3	0.123	2.705	0.123	-2.720	原子炉建屋
4	0.118	-1.519	0.117	4.039	(健全ケース) 炉心シラウド (H1 分離ケース) 原子炉建屋
5	0.116	-3.848	0.115	5.785	(健全ケース) 原子炉建屋 (H1 分離ケース) 炉心シラウド
6	0.097	-2.066	0.097	2.066	原子炉建屋

表 2-7 健全ケースと分離ケースの固有値の比較 (EW 方向)

次数	健全ケース (EW 方向)		H1 分離ケース (EW 方向)		卓越部位
	固有周期	刺激係数	固有周期	刺激係数	
1	0.231	18.712	0.231	-18.78	原子炉建屋
2	0.227	17.658	0.227	-17.33	燃料集合体
3	0.125	2.617	0.125	2.131	原子炉建屋
4	0.117	2.888	0.116	1.095	(健全ケース) 炉心シラウド (H1 分離ケース) 原子炉建屋
5	0.116	-0.130	0.115	1.179	(健全ケース) 原子炉建屋 (H1 分離ケース) 炉心シラウド
6	0.098	0.630	0.098	0.6306	原子炉建屋

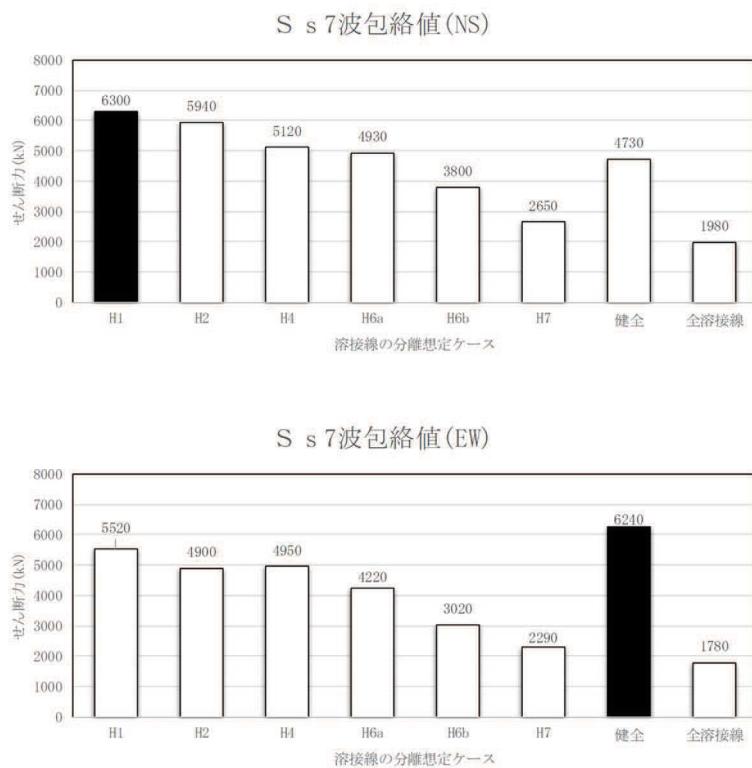


図 2-2 炉心シユラウド下部胴せん断力最大値の比較

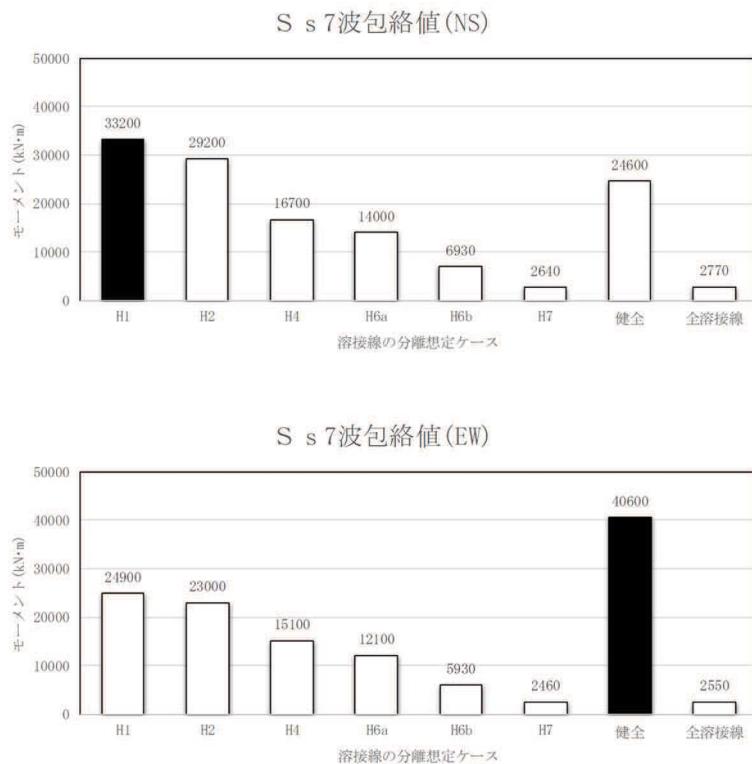


図 2-3 炉心シユラウド下部胴モーメント最大値の比較

## (2) 炉心シラウド支持ロッド

炉心シラウド支持ロッドの代表応答として炉心シラウド支持ロッドの軸力、せん断力及びモーメントに着目し、これらが最大となる溶接線の分離想定ケースを選定する。

### a. 炉心シラウド支持ロッドの軸力

炉心シラウド支持ロッドが支える回転変位の拘束反力は、分離部より上部の炉心シラウドの大きさによる。分離位置を徐々に変えた場合、分離部より上部にある炉心シラウドの転倒によるモーメントは、炉心シラウドの全長と分離部高さの比で表すことができるため、分離部より上部の質量が大きいほどモーメントは大きくなる。また、複数の溶接線の分離を考慮する場合、単独の溶接線の分離を考慮した場合と比較して、分離部より上部の質量が小さくなるため、モーメントも小さくなる（表 2-8）。

基準地震動 S s 7 波に対する炉心シラウド支持ロッド軸力の NS 方向及び EW 方向別の包絡値を図 2-4 に示す。図 2-4 から、炉心シラウド下部の溶接線である H6b 分離ケースで炉心シラウド支持ロッドの軸力が大きいことが分かる。

したがって、炉心シラウド支持ロッドの軸力の観点からは、H6b 分離ケースを選定する。

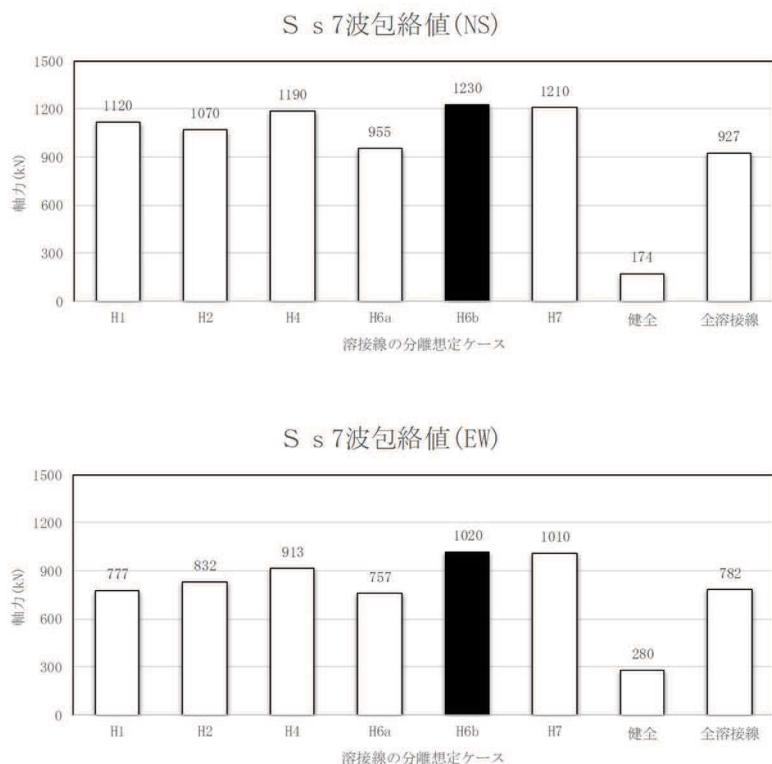
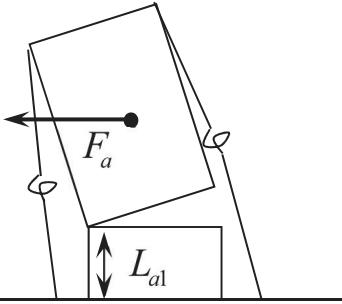
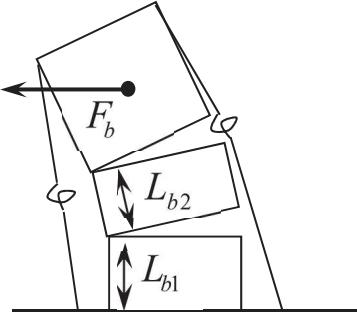
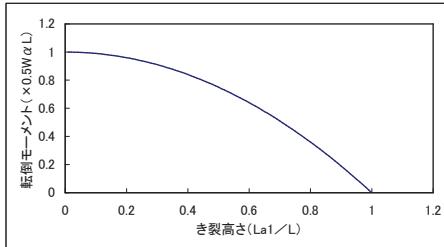


図 2-4 炉心シラウド支持ロッド軸力最大値の比較

表 2-8 単独分離と複数溶接線分離の比較

単独分離を想定する場合	複数分離を想定する場合
	
炉心シラウドに作用する加速度 : $\alpha$ , 炉心シラウドの全長 : $L$ , 炉心シラウドの重量 : $W$	
<p>炉心シラウド分離部でのモーメントは伝達しないため、炉心シラウド支持ロッド取付部に働くモーメントは分離部より上部の部分のモーメントのみとなる。</p> <p>炉心シラウド支持ロッドに働くモーメントは下記より求まる。</p> <p>炉心シラウド支持ロッド取付部に働く水平力 <math>F_a</math> :</p> $F_a = W \times \left( \frac{L - L_{a1}}{L} \right) \times \alpha$ $= W \times \left( 1 - \frac{L_{a1}}{L} \right) \times \alpha$ <p>炉心シラウド支持ロッド取付部の重心高さ <math>G_a</math> :</p> $G_a = L_{a1} + (L - L_{a1}) \times \frac{1}{2}$ $= \frac{1}{2} \times (L + L_{a1})$ <p>炉心シラウド支持ロッドに働くモーメント <math>M_a</math> :</p> $M_a = W \times \left( 1 - \frac{L_{a1}}{L} \right) \times \alpha \times \frac{1}{2} \times (L + L_{a1})$ $= \frac{1}{2} \times W \times \alpha \times L \times \left[ 1 - \left( \frac{L_{a1}}{L} \right)^2 \right]$	<p>炉心シラウド分離部でのモーメントは伝達しないため、炉心シラウド支持ロッド取付部に働くモーメントは最上段の分離部より上部の部分のモーメントのみとなる。</p> <p>炉心シラウド支持ロッドに働くモーメントは下記より求まる。</p> <p>炉心シラウド支持ロッド取付部に働く水平力 <math>F_b</math> :</p> $F_b = W \times \left( \frac{L - (L_{b1} + L_{b2})}{L} \right) \times \alpha$ $= W \times \left( 1 - \frac{L_{b1} + L_{b2}}{L} \right) \times \alpha$ <p>炉心シラウド支持ロッド取付部の重心高さ <math>G_b</math> :</p> $G_b = L_{b1} + L_{b2} + [L - (L_{b1} + L_{b2})] \times \frac{1}{2}$ $= \frac{1}{2} \times (L + L_{b1} + L_{b2})$ <p>炉心シラウド支持ロッドに働くモーメント <math>M_b</math> :</p> $M_b = W \times \left( 1 - \frac{L_{b1} + L_{b2}}{L} \right) \times \alpha \times \frac{1}{2} \times (L + L_{b1} + L_{b2})$ $= \frac{1}{2} \times W \times \alpha \times L \times \left[ 1 - \left( \frac{L_{b1} + L_{b2}}{L} \right)^2 \right]$
<p><math>L_{a1}</math>が小さいほど（分離部が下にあるほど）モーメントは大きくなる。</p> <p>炉心シラウド支持ロッドは、取付部に働くモーメントを支持するので、モーメントが大きくなれば炉心シラウド支持ロッドの軸力も大きくなる。</p> 	<p>ここで、シラウドサポート取付位置から H7 溶接線までの距離を <math>L_{a1} = L_{b1}</math> とすると、</p> $1 - \left( \frac{L_{a1}}{L} \right)^2 > 1 - \left( \frac{L_{b1} + L_{b2}}{L} \right)^2$ <p>となる。したがって、</p> $M_a > M_b$ <p>となり、複数分離を想定する場合に比べて「H7 溶接線分離」を想定する場合の方が、炉心シラウド支持ロッド取付部に働くモーメントが大きくなる。</p> <p>炉心シラウド支持ロッドは、取付部に働くモーメントを支持するので、モーメントが大きくなれば炉心シラウド支持ロッドの軸力も大きくなる。</p>
したがって、炉心シラウド支持ロッドの軸力は、複数分離を想定する場合よりも単独分離を想定する場合の方が大きくなり、また、下部の溶接線の分離を想定する場合に大きくなる。	

b. 炉心シラウド支持ロッドのせん断力, モーメント

炉心シラウド支持ロッドに発生するせん断力, モーメントは, 炉心シラウド支持ロッドが取付く炉心シラウドの振動特性の影響を受ける。そこで, 炉心シラウド支持ロッド取付点である炉心シラウド位置の床応答曲線において, 炉心シラウド支持ロッドの固有周期における加速度が最大となる溶接線の分離想定ケースを選定する。

炉心シラウド支持ロッドは, 上部サポートの構造及び上部タイロッドの直径が異なるタイプ 1 とタイプ 2 の 2 種類があり, 既工認では質量の大きいタイプ 2 を対象に地震応答解析を行っている。今回工認では, タイプ 1 とタイプ 2 の両方を対象に床応答曲線が最大となる溶接線の分離想定ケースを選定する。タイプ 1 の固有周期は 0.080 秒, タイプ 2 の固有周期は 0.070 秒であり, 固有周期における応答が大きくなる溶接線の分離想定ケースは, タイプ 1 では S s -D 2 (NS 方向) の H2 分離ケース及び S s -D 3 (EW 方向) の H2 分離ケース, タイプ 2 では S s -D 2 (NS 方向) の H1 分離ケース及び S s -D 2 (NS 方向) の H2 分離ケースとなる(図 2-5)。また, タイプ 1 の加速度よりもタイプ 2 の加速度が大きいことが分かる。

したがって, 炉心シラウド支持ロッドの固有周期における加速度の観点からは, H1 分離ケースを選定する。

なお, S s -D 2 (NS 方向) における H1 分離ケースと H2 分離ケースの炉心シラウド応答を用いて算出したタイプ 1 及びタイプ 2 の炉心シラウド支持ロッドのせん断力とモーメントを表 2-9 に示す。せん断力とモーメントの応答値はタイプ 2 の H1 き裂ケースが大きいことが分かる。

表 2-9 炉心シラウド支持ロッドの応答値

炉心シラウド支持ロッド	せん断力 (N)	モーメント (N・m)
タイプ 1 (S s -D 2, NS 方向, H2 分離ケース)	3580	2920
タイプ 2 (S s -D 2, NS 方向, H1 分離ケース)	11700	12000

凡例	溶接線の分離想定位置					
基準地震動	H1	H2	H4	H6a	H6 b	H7
S s - D 1	- Ss-D1_H1_NS — Ss-D1_H1_EW	— Ss-D1_H2_NS — Ss-D1_H2_EW	— Ss-D1_H4_NS — Ss-D1_H4_EW	— Ss-D1_H6a_NS — Ss-D1_H6a_EW	— Ss-D1_H6b_NS — Ss-D1_H6b_EW	— Ss-D1_H7_NS — Ss-D1_H7_EW
S s - D 2	- Ss-D2_H1_NS — Ss-D2_H1_EW	— Ss-D2_H2_NS — Ss-D2_H2_EW	— Ss-D2_H4_NS — Ss-D2_H4_EW	— Ss-D2_H6a_NS — Ss-D2_H6a_EW	— Ss-D2_H6b_NS — Ss-D2_H6b_EW	— Ss-D2_H7_NS — Ss-D2_H7_EW
S s - D 3	- Ss-D3_H1_NS — Ss-D3_H1_EW	— Ss-D3_H2_NS — Ss-D3_H2_EW	— Ss-D3_H4_NS — Ss-D3_H4_EW	— Ss-D3_H6a_NS — Ss-D3_H6a_EW	— Ss-D3_H6b_NS — Ss-D3_H6b_EW	— Ss-D3_H7_NS — Ss-D3_H7_EW
S s - F 1	- Ss-F1_H1_NS — Ss-F1_H1_EW	— Ss-F1_H2_NS — Ss-F1_H2_EW	— Ss-F1_H4_NS — Ss-F1_H4_EW	— Ss-F1_H6a_NS — Ss-F1_H6a_EW	— Ss-F1_H6b_NS — Ss-F1_H6b_EW	— Ss-F1_H7_NS — Ss-F1_H7_EW
S s - F 2	..... Ss-F2_H1_NS ..... Ss-F2_H1_EW	..... Ss-F2_H2_NS ..... Ss-F2_H2_EW	..... Ss-F2_H4_NS ..... Ss-F2_H4_EW	..... Ss-F2_H6a_NS ..... Ss-F2_H6a_EW	..... Ss-F2_H6b_NS ..... Ss-F2_H6b_EW	..... Ss-F2_H7_NS ..... Ss-F2_H7_EW
S s - F 3	— Ss-F3_H1_NS — Ss-F3_H1_EW	— Ss-F3_H2_NS — Ss-F3_H2_EW	— Ss-F3_H4_NS — Ss-F3_H4_EW	— Ss-F3_H6a_NS — Ss-F3_H6a_EW	— Ss-F3_H6b_NS — Ss-F3_H6b_EW	— Ss-F3_H7_NS — Ss-F3_H7_EW
S s - N 1	- Ss-N1_H1_NS — Ss-N1_H1_EW	— Ss-N1_H2_NS — Ss-N1_H2_EW	— Ss-N1_H4_NS — Ss-N1_H4_EW	— Ss-N1_H6a_NS — Ss-N1_H6a_EW	— Ss-N1_H6b_NS — Ss-N1_H6b_EW	— Ss-N1_H7_NS — Ss-N1_H7_EW

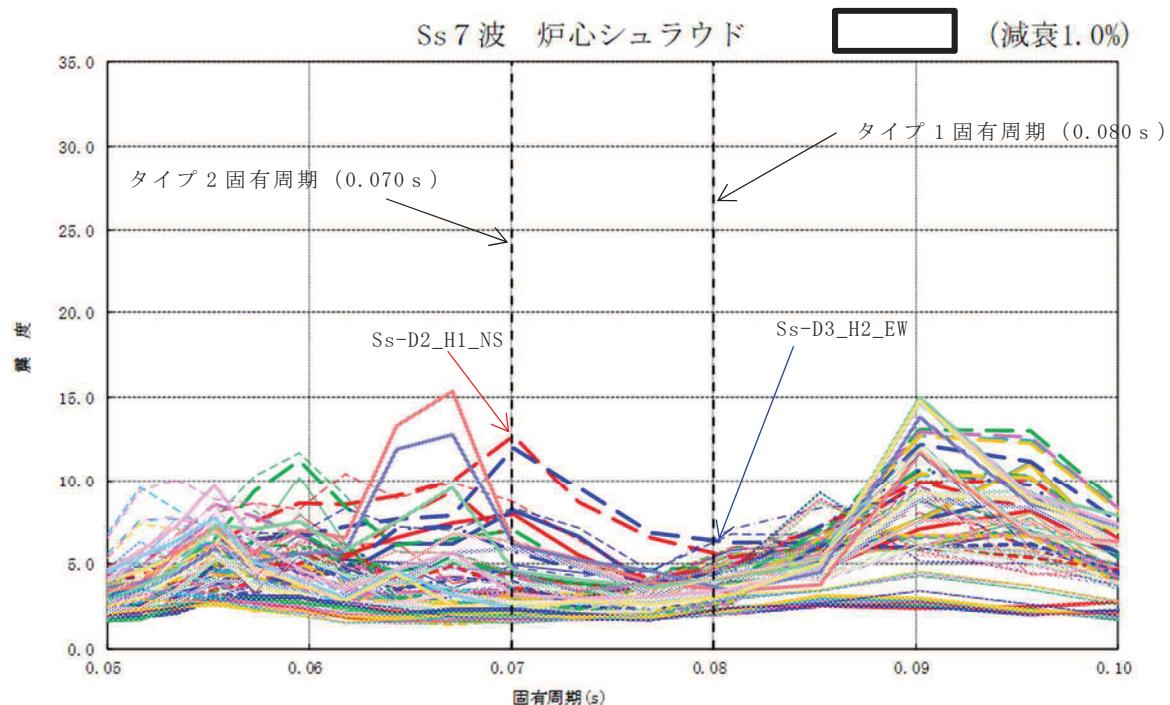


図 2-5 炉心シラウド支持ロッド固有周期における床応答曲線最大値

(3) 上部サポート及び下部スタビライザ

上部サポート及び下部スタビライザは、炉心シラウド転倒時の水平方向荷重を支持するもので、当該部の水平変位の大きさで反力が決まる。

上部サポートと下部スタビライザの間で分離を想定する場合(例えば H4 分離・図 2-6 (3) 参照), 炉心シラウド下部の剛性が効くため、上部サポート及び下部スタビライザ位置での変位は比較的小さく抑えられる。一方、下部スタビライザの下方に分離を想定した場合(例えば H7 分離・図 2-6 (2) 参照), 炉心シラウド下部の剛性が効かないため、上部サポート及び下部スタビライザ位置での変位は大きくなる。さらに、全溶接線分離を想定した場合(図 2-6 (4) 参照)には、下部スタビライザ下方に H7 分離を想定した場合に比べ、上部サポートと下部スタビライザの間のシラウド剛性も小さくなるため、水平変位がより大きくなる。これらのことから、上部サポート及び下部スタビライザの水平変位は、全溶接線分離のケースが最も大きくなると考えられる。

基準地震動 S s 7 波に対する上部サポート反力の NS 方向及び EW 方向の包絡値を図 2-7 に、下部スタビライザ反力の NS 方向及び EW 方向の包絡値を図 2-8 に示す。図 2-7 及び図 2-8 から、上部サポート及び下部スタビライザの反力は、全溶接線分離ケースが大きいことが分かる。

したがって、上部サポート及び下部スタビライザの反力の観点からは、全溶接線分離ケースを選定する。

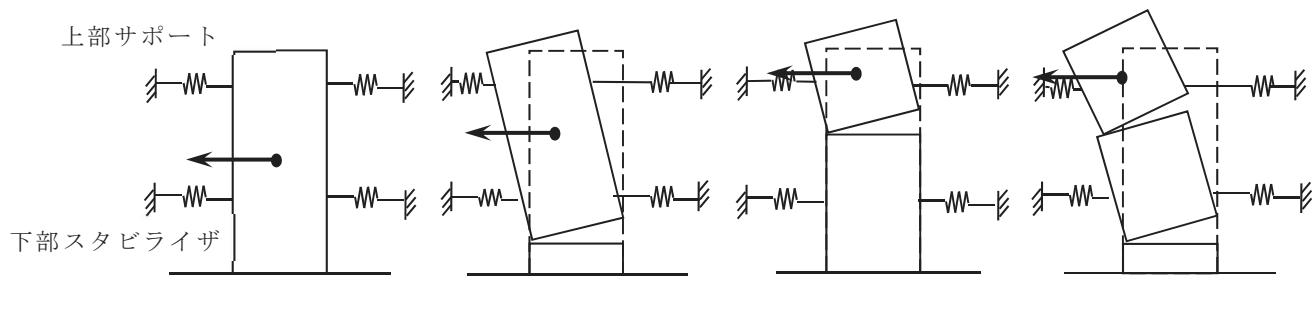


図 2-6 炉心シラウドの分離想定概念図

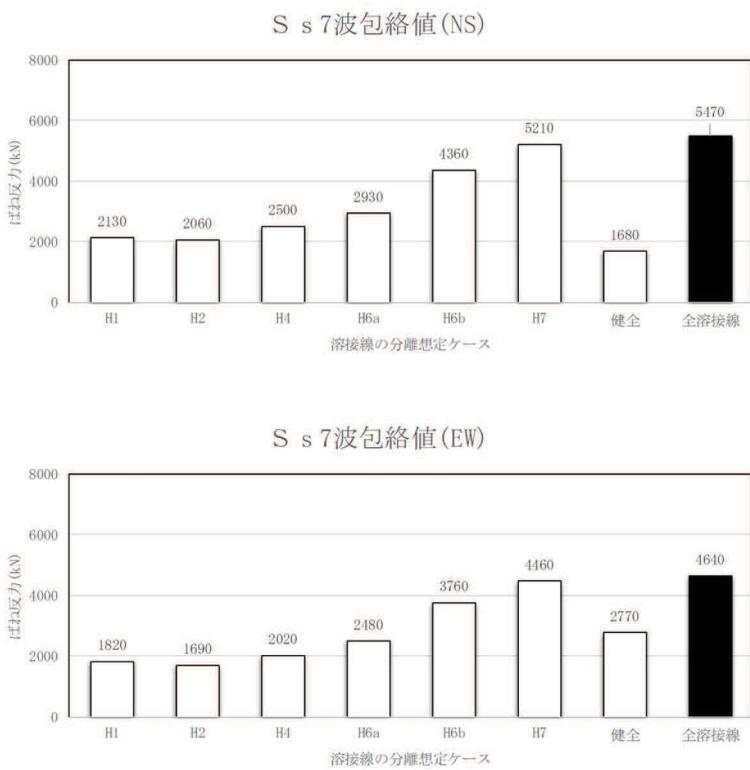


図 2-7 上部サポート反力最大値の比較

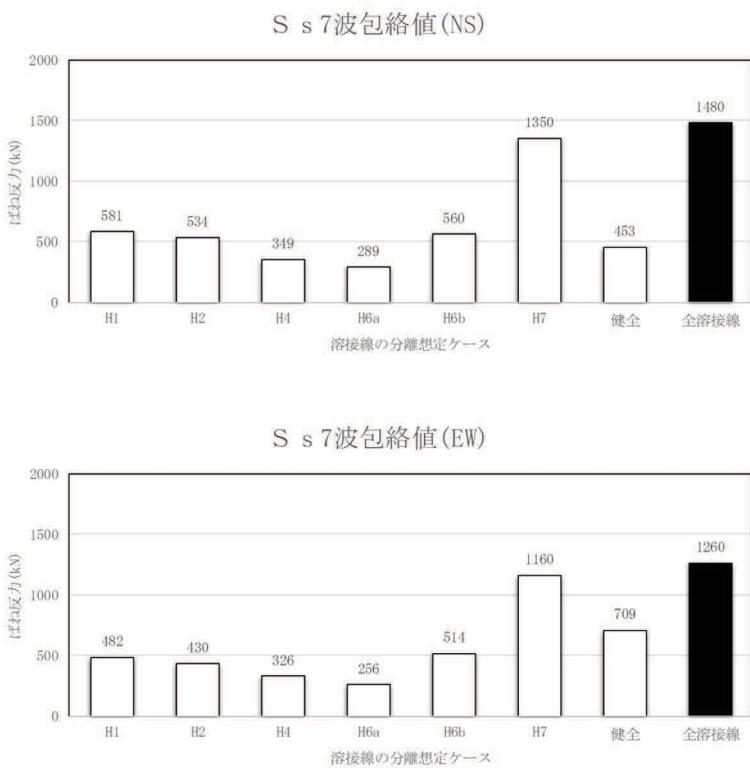


図 2-8 下部スタビライザ反力最大値の比較

### 2.2.3 炉心シラウド溶接線の分離想定ケースのまとめ

材料物性の不確かさ等を考慮する検討ケースのうち、基本ケースについては、全ての炉心シラウド溶接線の分離想定ケースの解析条件を用いて地震応答解析を実施し、炉心シラウド、炉心シラウド支持ロッド、上部サポート及び下部スタビライザについて、考慮する地震荷重が支配的となる炉心シラウド溶接線の分離想定ケースを選定した（表 2-10）。材料物性の不確かさ等を考慮した解析においては、以下の 4 つの溶接線の分離想定ケースについて設計条件を設定するための地震応答解析を実施する（表 2-11）。

- ・ 健全ケース
- ・ H1 分離ケース
- ・ H6b 分離ケース
- ・ 全溶接線分離ケース

表 2-10 炉心シュラウドの状態と最大地震荷重が発生する溶接線の分離想定ケース

考慮する地震荷重	炉心シュラウド溶接線の分離想定ケース	選定した考え方	備考
炉心シュラウドのせん断力, モーメント	健全ケース及びH1分離ケース	<p>炉心シュラウドの曲げ剛性は炉心シュラウド支持ロッドの曲げ剛性に比べて十分に大きいので, 炉心シュラウドが多くの荷重を負担し, 炉心シュラウド支持ロッドが負担する荷重は少ない。</p> <p>炉心シュラウドの曲げ剛性 <math>EI : 10^{11} (\text{N}\cdot\text{m}^2)</math> オーダー</p> <p>炉心シュラウド支持ロッドの曲げ剛性 <math>EI : 10^5 (\text{N}\cdot\text{m}^2)</math> オーダー</p>	2.2.2(1) 参照
炉心シュラウド支持ロッドの軸力	H6b 分離ケース	<p>炉心シュラウド支持ロッド取付部付近に働くモーメントが最大となる。そのため, 炉心シュラウド支持ロッドの軸力が最大となる。</p>	2.2.2(2)a 参照
炉心シュラウド支持ロッドのせん断力, モーメント	H1 分離ケース	<p>本ケースは, 炉心シュラウド支持ロッドの固有周期付近の応答スペクトルが他の溶接線の分離想定ケースと比較し, 大きくなることによる。</p>	2.2.2(2)b 参照
上部サポート, 下部スタビライザの反力	全溶接線分離ケース	<p>上部サポート及び下部スタビライザは水平方向地震荷重を支える設備である。</p> <p>炉心シュラウドの全ての周方向溶接線に分離を想定した場合は, 炉心シュラウド全体の剛性が最も小さくなり, 炉心シュラウドが負担する荷重が最も少なくなる。そのため, 上部サポート及び下部スタビライザの反力が最大となる。</p>	2.2.2(3) 参照

表 2-11 設計条件として考慮する地震応答解析ケース

検討ケース	炉心シラウド溶接線の分離想定ケース							
	健全	H1	H2	H4	H6a	H6b	H7	全溶接線分離
ケース 1 (基本ケース)	○	○	○	○	○	○	○	○
ケース 2	○	○				○		○
ケース 3	○	○				○		○
ケース 4	○	○				○		○
ケース 5	○	○				○		○
ケース 6	○	○				○		○
ケース 7	○	○				○		○

### 2.3 材料物性の不確かさ等を踏まえた設計用地震力の設定

材料物性の不確かさ等を考慮したケースの地震応答解析結果を踏まえ、全てのケースの包絡値を設計用地震力として設定する。

弾性設計用地震動  $S_d$  に対する設計用地震力を表 2-12 に、基準地震動  $S_s$  に対する設計用地震力を表 2-13 に示す。

表 2-12 (1) 設計用地震力 (せん断力, Sd) (1/2)

構造物	標高 O.P. (m)	せん断力 ( $\times 10^2$ kN)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
原子炉圧力容器	4.02	3.90	4.22	-	-	-	-	4.00
	16.1	16.1	16.1	-	-	-	-	16.6
	32.3	30.9	33.7	-	-	-	-	33.7
	48.7	19.2	19.8	-	-	-	-	19.8
	21.1	20.9	21.0	-	-	-	-	21.1
	41.3	41.5	41.3	-	-	-	-	41.8
	52.5	52.7	52.2	-	-	-	-	52.7
	61.8	63.1	60.1	-	-	-	-	63.1
	165	169	162	-	-	-	-	169
	175	182	176	-	-	-	-	182
原子炉本体 の基礎	188	195	191	-	-	-	-	195
	200	205	203	-	-	-	-	205
	43.1	42.6	44.1	-	-	-	-	44.1
	42.1	41.8	42.5	-	-	-	-	42.5
	53.6	55.4	52.8	-	-	-	-	55.4
しゃ い壁	77.7	78.5	74.3	-	-	-	-	78.5
	103	103	98.3	-	-	-	-	103
	1.71	1.75	1.65	-	-	-	-	1.75
	3.32	3.40	3.21	-	-	-	-	3.40
	20.7	21.7	20.5	-	-	-	-	21.7
原子炉格納容器	25.0	26.2	24.2	-	-	-	-	26.2
	137	140	134	-	-	-	-	140
	145	149	142	-	-	-	-	149
	150	154	147	-	-	-	-	154
	157	162	153	-	-	-	-	162
	158	164	154	-	-	-	-	164
	160	168	155	-	-	-	-	168

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-12 (1) 設計用地震力 (せん断力, Sd) (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	せん断力 ( $\times 10^2$ kN)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
炉心シユラウド	4.33	4.60	3.93	-	-	-	-	4.48
	9.05	9.68	8.32	-	-	-	-	9.39
	16.4	16.4	16.2	-	-	-	-	15.3
	20.4	20.5	20.0	-	-	-	-	19.3
	25.0	25.5	24.4	-	-	-	-	20.5
	23.2	24.8	22.0	-	-	-	-	24.8
	23.4	25.3	22.3	-	-	-	-	25.3
	25.1	26.0	24.2	-	-	-	-	26.0
	27.5	28.7	26.6	-	-	-	-	28.7
	31.5	33.4	29.5	-	-	-	-	33.4
	34.5	36.7	32.1	-	-	-	-	36.7
	37.0	38.4	35.9	-	-	-	-	38.4
	37.5	38.8	37.0	-	-	-	-	38.8
	5.21	4.78	6.24	-	-	-	-	5.49
	1.39	1.28	1.65	-	-	-	-	1.45
制御棒梁内管	4.48	4.11	5.35	-	-	-	-	1.65
	6.65	6.07	8.03	-	-	-	-	5.35
	2.82	2.83	2.75	-	-	-	-	5.35
	1.64	1.60	1.57	-	-	-	-	5.35
	0.127	0.125	0.137	-	-	-	-	5.35
	1.59	1.60	1.56	-	-	-	-	5.35
	21.0	22.5	21.0	-	-	-	-	5.35
	14.9	16.0	14.9	-	-	-	-	5.35
	5.30	5.93	5.44	-	-	-	-	5.35
	5.81	6.20	5.98	-	-	-	-	5.35
燃料集合体	14.9	16.0	14.9	-	-	-	-	5.35
	20.4	22.0	20.2	-	-	-	-	5.35

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-12 (2) 設計用地震力 (モーメント, S d) (1/2)

構造物	標高 O.P. (m)	モーメント ( $\times 10^6$ kN·mm)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
原子炉圧力容器	0	0	0	0	-	-	-	0
	1.10	1.07	1.16	-	-	-	-	1.16
	4.59	4.58	4.67	-	-	-	-	4.72
	10.6	10.5	11.1	-	-	-	-	11.1
	11.0	11.2	11.3	-	-	-	-	11.4
	18.6	18.4	18.8	-	-	-	-	18.8
	29.6	29.6	30.0	-	-	-	-	30.0
	39.9	40.0	40.1	-	-	-	-	40.1
	53.8	54.0	53.9	-	-	-	-	54.0
	128	130	127	-	-	-	-	130
原子炉基礎本体	140	143	139	-	-	-	-	143
	161	164	160	-	-	-	-	164
	193	196	191	-	-	-	-	196
	226	233	222	-	-	-	-	233
	0	0	0	-	-	-	-	0
しゃや原子炉 へい壁	11.9	11.8	12.2	-	-	-	-	12.2
	21.9	21.4	22.4	-	-	-	-	22.4
	33.7	33.7	33.9	-	-	-	-	33.9
	47.3	47.9	46.9	-	-	-	-	47.9
	75.4	78.0	73.0	-	-	-	-	78.0
	0	0	0	-	-	-	-	0
	0.393	0.402	0.379	-	-	-	-	0.402
原子炉格納容器	1.11	1.13	1.07	-	-	-	-	1.13
	3.87	4.05	3.73	-	-	-	-	4.05
	11.2	11.7	10.8	-	-	-	-	11.7
	68.3	71.6	65.1	-	-	-	-	71.6
	109	114	106	-	-	-	-	114
	181	189	177	-	-	-	-	189
	257	267	250	-	-	-	-	267
	288	300	281	-	-	-	-	300
311	324	303	-	-	-	-	-	324

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-12 (2) 設計用地震力 (モーメント, S d) (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	モーメント ( $\times 10^5$ kN·mm)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
炉心シラウド	0	0	0	0	-	-	-	0
	5.55	5.90	5.04	-	-	-	-	5.90
	17.2	18.3	15.6	-	-	-	-	18.3
	42.7	42.6	42.4	-	-	-	-	42.7
	60.7	60.6	60.0	-	-	-	-	60.7
	62.6	66.3	58.1	-	-	-	-	66.3
	73.1	77.6	68.0	-	-	-	-	77.6
	87.2	92.5	81.4	-	-	-	-	92.5
	104	111	97.3	-	-	-	-	111
	123	130	116	-	-	-	-	130
	144	152	136	-	-	-	-	152
	167	176	157	-	-	-	-	176
	203	215	192	-	-	-	-	215
	241	255	229	-	-	-	-	255
	0	0	0	-	-	-	-	0
制御棒案内管	6.10	5.60	7.31	-	-	-	-	7.31
	7.72	7.09	9.23	-	-	-	-	9.23
	0	0	0	-	-	-	-	0
	0	0	0	-	-	-	-	0
	7.31	6.67	8.83	-	-	-	-	8.83
	0.302	0.318	0.292	-	-	-	-	0.318
	1.75	1.75	1.70	-	-	-	-	1.77
	1.69	1.70	1.65	-	-	-	-	1.70
	0	0	0	-	-	-	-	0
	0	0	0	-	-	-	-	0
燃料集合体	14.8	15.8	14.8	-	-	-	-	15.8
	25.0	26.9	25.1	-	-	-	-	26.9
	28.7	30.9	28.5	-	-	-	-	30.9
	24.8	26.7	24.5	-	-	-	-	26.7
	14.4	15.5	14.2	-	-	-	-	15.5
	0	0	0	-	-	-	-	0

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-12 (3) 設計用地震力(軸力, S d) (1/2)

構造物	標高 O.P. (m)	軸力( $\times 10^2$ kN)							設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	ケース 7	
原子炉圧力容器	1.12	1.16	1.10	—	—	—	—	1.19	1.19
	8.14	8.39	7.95	—	—	—	—	8.60	8.60
	14.1	14.6	13.9	—	—	—	—	15.0	15.0
	18.0	18.6	17.7	—	—	—	—	19.2	19.2
	23.2	23.7	22.9	—	—	—	—	24.7	24.7
	27.9	28.4	27.5	—	—	—	—	29.6	29.6
	32.7	33.3	32.2	—	—	—	—	34.6	34.6
	68.3	69.6	66.8	—	—	—	—	71.3	71.3
	187	191	183	—	—	—	—	196	196
	198	202	193	—	—	—	—	207	207
原子炉本体の基礎	208	212	204	—	—	—	—	218	218
	217	221	213	—	—	—	—	228	228
	15.0	15.3	14.6	—	—	—	—	15.2	15.3
	33.6	34.4	32.8	—	—	—	—	34.2	34.4
	65.1	66.8	63.3	—	—	—	—	66.2	66.8
	88.3	90.6	85.9	—	—	—	—	90.5	90.6
	217	114	108	—	—	—	—	115	115
	0.810	0.829	0.787	—	—	—	0.812	0.829	0.829
	1.61	1.65	1.57	—	—	—	—	1.62	1.65
	6.19	6.34	6.02	—	—	—	—	6.20	6.34
原子炉格納容器	8.75	8.96	8.51	—	—	—	—	8.78	8.96
	16.8	17.3	16.3	—	—	—	—	16.9	17.3
	22.6	23.3	21.9	—	—	—	—	22.6	23.3
	26.9	27.7	26.1	—	—	—	—	26.6	27.7
	34.4	35.4	33.3	—	—	—	—	34.0	35.4
45.0	37.7	38.8	36.5	—	—	—	—	37.2	38.8
	46.4	43.6	—	—	—	—	—	44.4	46.4

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-12 (3) 設計用地震力 (軸力, S d) (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	軸力(×10 <sup>2</sup> kN)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
炉心シールド	0.598	0.609	0.587	-	-	-	-	0.626
	1.79	1.83	1.76	-	-	-	-	1.88
	2.76	2.82	2.71	-	-	-	-	2.89
	3.90	3.98	3.83	-	-	-	-	4.09
	5.67	5.78	5.55	-	-	-	-	5.92
	6.64	6.77	6.50	-	-	-	-	6.93
	6.84	6.97	6.70	-	-	-	-	7.14
	7.04	7.17	6.89	-	-	-	-	7.34
	7.23	7.37	7.08	-	-	-	-	7.54
	7.42	7.56	7.27	-	-	-	-	7.74
	7.61	7.75	7.45	-	-	-	-	7.93
	9.41	9.58	9.22	-	-	-	-	9.81
	9.57	9.74	9.38	-	-	-	-	9.98
	9.65	9.82	9.45	-	-	-	-	10.1
	14.2	14.5	13.9	-	-	-	-	14.8
	14.6	14.9	14.3	-	-	-	-	15.2
	14.9	15.2	14.6	-	-	-	-	15.6
制御棒索内管	15.4	15.7	15.0	-	-	-	-	16.0
	3.84	3.91	3.77	-	-	-	-	4.02
	3.51	3.57	3.44	-	-	-	-	3.67
	3.17	3.23	3.11	-	-	-	-	3.32
	2.83	2.88	2.78	-	-	-	-	2.96

表 2-12 (4) 設計用地震力 (ばね反力, S d)

名称	ばね反力 ( $\times 10^3$ kN)						設計用地震力	
	ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	ケース 7	
原子炉圧力容器 スタビライザ	5.81	5.63	6.05	-	-	-	5.48	6.05
原子炉格納容器 スタビライザ	8.56	8.20	9.04	-	-	-	8.31	9.04
原子炉格納容器シマラグ ベント管	14.6	14.4	14.8	-	-	-	14.1	14.8
燃料交換ペローズ	1.06	1.04	1.10	-	-	-	1.20	1.28
所員用エアロック	0.157	0.163	0.154	-	-	-	0.157	0.163
制御棒駆動機構 ハウジング レストレントビーム	0.230	0.231	0.224	-	-	-	0.231	0.231
炉心シールド回転ばね [ $\times 10^7$ kN·mm]	2.41	2.55	2.29	-	-	-	2.48	2.55
上部サポート	3.19	3.41	2.92	-	-	-	3.17	3.41
下部スタビライザ	0.816	0.874	0.749	-	-	-	0.813	0.874

表 2-12 (5) 設計用地震力 (相対変位, S d)

名称	標高 O.P. (m)	相対変位 (mm)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	ケース 7
燃料集合体	0	0	0	-	-	-	-	0
	15.2	16.4	15.2	-	-	-	-	15.4
	26.3	28.3	26.2	-	-	-	-	26.6
	30.4	32.7	30.2	-	-	-	-	30.6
	26.3	28.3	26.0	-	-	-	-	26.5
	15.2	16.3	15.0	-	-	-	-	15.3

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-13 (1) 設計用地震力 (せん断力, S s ) (1/2)

構造物	標高 O.P. (m)	せん断力( $\times 10^2$ kN)					
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6
原子炉圧力容器	5.36	5.24	5.59	4.82	4.91	4.90	5.23
	21.3	21.1	22.2	21.2	21.3	21.0	20.7
	42.6	42.1	44.0	40.5	40.5	40.5	41.8
	32.0	31.8	31.7	36.3	35.7	36.9	34.8
	32.7	33.1	32.2	38.0	39.0	36.7	32.5
	64.8	67.2	63.6	66.1	67.4	64.8	63.9
	89.3	93.0	87.5	88.2	88.7	87.5	87.8
	111	115	108	114	114	113	113
	291	298	289	303	306	301	304
	316	324	313	333	332	333	331
原子炉本体 の基礎	340	350	338	363	364	363	357
	360	373	358	393	392	393	378
	68.4	69.8	67.6	73.3	74.0	72.7	74.1
	66.4	66.8	66.3	75.9	78.4	74.6	66.9
しや原子炉 へい壁	89.1	91.3	86.8	98.2	102	96.4	88.6
	125	126	123	131	135	128	125
	166	167	164	172	175	171	168
	2.88	2.91	2.84	3.12	3.12	3.11	2.90
原子炉格納容器	5.60	5.66	5.51	6.09	6.03	6.05	5.62
	33.9	34.6	32.8	32.6	32.5	32.5	33.9
	40.8	41.7	39.8	41.6	41.4	41.4	40.8
	289	297	281	333	345	316	289
	303	311	295	345	357	328	303
	312	320	304	353	365	338	313
	328	335	320	368	379	353	328
	334	341	326	375	385	360	334
	343	350	336	388	399	373	343
							399

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-13 (1) 設計用地震力 (せん断力, S s) (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	せん断力( $\times 10^2$ kN)					
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6
炉心シユラウド	6.08	6.65	6.00	4.65	5.35	4.48	6.16
	13.4	14.7	12.5	9.19	11.0	8.82	13.5
	24.3	24.1	24.1	14.3	16.9	13.1	23.4
	30.1	29.9	29.7	17.4	19.6	16.7	29.0
	37.5	38.8	36.9	21.3	21.7	20.8	37.4
	35.7	37.5	37.1	28.0	30.6	25.9	34.9
	39.1	40.8	38.7	27.8	30.1	26.4	38.8
	42.4	43.9	41.9	26.0	27.9	25.6	42.0
	45.3	46.9	44.9	26.2	28.3	26.1	46.2
	50.0	51.5	48.5	28.9	31.1	28.9	50.1
	54.8	57.2	51.8	31.7	33.2	32.1	54.7
	62.5	63.4	63.0	46.7	47.0	51.3	61.5
	63.0	64.6	64.5	46.6	48.3	49.6	62.7
	13.0	12.1	15.2	12.1	15.4	15.3	13.7
制御棒案内管	3.41	3.15	4.00	3.14	4.03	4.06	3.60
	11.2	10.3	13.1	10.4	13.2	13.1	11.8
	16.7	15.3	19.5	15.2	20.0	19.4	17.6
	5.52	4.82	5.40	5.51	6.08	5.22	5.30
制御棒駆動機構ハ	3.34	2.85	3.24	3.14	3.45	3.04	3.19
	0.207	0.221	0.205	0.261	0.274	0.237	0.204
	3.17	2.71	3.09	2.96	3.28	2.83	3.02
	33.3	35.2	38.1	27.4	27.9	26.9	33.5
燃料集合体	22.9	24.7	26.2	19.2	19.6	18.7	23.1
	8.63	9.41	9.81	6.95	7.03	6.64	8.65
	9.05	9.57	10.5	7.08	7.27	6.88	9.10
	23.1	24.7	26.3	19.3	19.7	18.8	23.3
	32.1	34.3	36.2	27.2	27.7	26.6	32.2

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-13 (2) 設計用地震力 (モーメント, S s) (1/2)

構造物	標高 O.P. (m)	モーメント ( $\times 10^6$ kN・mm)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
原子炉圧力容器	0	0	0	0	0	0	0	0
	1.47	1.44	1.54	1.32	1.35	1.35	1.44	1.54
	6.12	5.90	6.38	5.96	6.00	5.89	5.92	6.38
	14.1	13.8	14.8	13.7	13.7	13.5	13.8	14.8
	16.9	17.4	17.7	19.7	19.3	19.2	17.4	19.7
	27.9	28.8	27.9	32.5	32.6	31.9	28.3	32.6
	46.7	47.0	46.0	51.6	52.1	50.4	47.3	52.1
	59.7	60.9	58.5	64.6	65.9	63.1	60.6	65.9
	79.6	80.9	78.2	86.4	89.1	83.7	79.2	89.1
	207	211	203	226	234	219	206	234
原子炉基礎本体	226	230	222	249	257	239	225	257
	261	265	256	288	296	279	260	296
	321	326	314	352	360	343	323	360
	385	390	377	420	428	411	389	428
	0	0	0	0	0	0	0	0
しや原子炉 へい壁	18.9	19.3	18.7	20.3	20.5	20.1	20.5	20.5
	36.1	35.8	36.4	40.5	41.6	39.5	37.1	41.6
	53.3	53.7	53.1	61.6	63.7	60.1	52.3	63.7
	77.4	79.7	75.5	88.3	91.1	84.6	77.3	91.1
	128	130	125	140	145	137	127	145
	0	0	0	0	0	0	0	0
	0.663	0.671	0.653	0.720	0.718	0.716	0.667	0.720
原子炉格納容器	1.86	1.88	1.83	2.02	2.01	2.01	1.87	2.02
	6.33	6.45	6.22	6.57	6.52	6.54	6.36	6.57
	18.3	18.6	17.9	18.7	18.6	18.6	18.2	18.7
	142	145	138	158	164	152	142	164
	228	234	222	256	265	245	228	265
	379	389	369	427	442	409	379	442
	538	551	523	605	625	580	538	625
	604	619	588	680	702	652	605	702
654	670	637	736	759	705	655	759	

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-13 (2) 設計用地震力 (モーメント, S s) (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	モーメント ( $\times 10^5$ kN·mm)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
炉心シラウド	0	0	0	0	0	0	0	0
	7.79	8.53	7.69	5.96	6.85	5.75	7.90	8.53
	25.0	27.3	23.3	17.8	20.7	16.9	25.2	27.3
	62.5	67.2	62.1	38.8	47.2	38.4	63.2	67.2
	88.9	93.4	88.2	54.0	64.5	51.7	88.4	93.4
	99.5	107	92.4	57.3	62.6	56.5	101	107
	115	121	109	68.2	69.2	68.1	114	121
	142	149	134	81.3	83.4	80.2	141	149
	171	179	162	95.0	98.8	92.2	169	179
	201	210	193	110	116	105	199	210
	233	243	226	127	136	123	231	243
	266	277	261	145	157	141	266	277
	335	348	334	185	196	175	338	348
	406	421	409	227	237	226	411	421
	0	0	0	0	0	0	0	0
制御棒案内管	15.2	14.1	17.8	14.2	18.1	17.9	16.1	18.1
	19.2	17.8	22.5	17.9	22.8	22.6	20.3	22.8
	0	0	0	0	0	0	0	0
	0	0	0	0	0	0	0	0
	18.3	16.8	21.4	16.7	21.9	21.3	19.4	21.9
	0.598	0.651	0.587	0.755	0.790	0.712	0.585	0.790
	3.41	2.91	3.32	3.35	3.51	3.05	3.28	3.51
	3.37	2.88	3.29	3.14	3.49	3.01	3.21	3.49
	0	0	0	0	0	0	0	0
	0	0	0	0	0	0	0	0
燃料集合体	23.4	24.8	26.8	19.3	19.6	18.9	23.6	26.8
	39.5	41.8	45.2	32.7	33.3	32.0	39.8	45.2
	45.0	47.6	51.1	37.6	38.2	36.7	45.2	51.1
	38.8	41.4	43.8	32.7	33.2	31.9	39.0	43.8
	22.6	24.1	25.4	19.2	19.5	18.7	22.7	25.4
	0	0	0	0	0	0	0	0

表 2-13 (3) 設計用地震力(軸力, S s) (1/2)

構造物	標高 0.P. (m)	軸力( $\times 10^2$ kN)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	
原子炉圧力容器	1.93	2.00	1.89	-	-	-	-	2.04
	14.1	14.5	13.7	-	-	-	-	14.9
	24.3	25.1	23.8	-	-	-	-	25.8
	31.0	32.0	30.6	-	-	-	-	33.0
	40.0	40.9	39.4	-	-	-	-	42.5
	48.1	48.9	47.4	-	-	-	-	51.0
	56.4	57.4	55.4	-	-	-	-	59.6
	118	120	116	-	-	-	-	123
	322	330	315	-	-	-	-	338
	340	348	333	-	-	-	-	357
原子炉基礎本体	358	366	351	-	-	-	-	376
	374	381	366	-	-	-	-	392
	25.8	26.4	25.1	-	-	-	-	26.4
	57.9	59.2	56.5	-	-	-	-	59.2
しや原子炉 へい壁	113	116	110	-	-	-	-	116
	153	157	149	-	-	-	-	157
	191	196	186	-	-	-	-	198
原子炉格納容器	1.40	1.43	1.36	-	-	-	-	1.43
	2.78	2.85	2.70	-	-	-	-	2.85
	10.7	11.0	10.4	-	-	-	-	11.0
	15.1	15.5	14.7	-	-	-	-	15.5
	29.0	29.7	28.1	-	-	-	-	29.7
	39.0	40.1	37.8	-	-	-	-	40.1
	46.4	47.7	45.0	-	-	-	-	47.7
	59.3	61.0	57.4	-	-	-	-	61.0
	65.0	66.9	62.9	-	-	-	-	66.9
	77.6	79.9	75.1	-	-	-	-	79.9

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 2-13 (3) 設計用地震力 (軸力, S s) (2/2)

構造物	標高 O.P. (m)	軸力( $\times 10^2$ kN)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	ケース 7
炉心シユラウド	1.03	1.05	1.02	—	—	—	—	1.08
	3.09	3.15	3.03	—	—	—	—	3.24
	4.76	4.85	4.67	—	—	—	—	4.98
	6.73	6.86	6.60	—	—	—	—	7.04
	9.77	9.96	9.56	—	—	—	—	10.2
	11.5	11.7	11.3	—	—	—	—	12.0
	11.8	12.1	11.6	—	—	—	—	12.3
	12.2	12.4	11.9	—	—	—	—	12.7
	12.5	12.7	12.3	—	—	—	—	13.0
	12.8	13.1	12.6	—	—	—	—	13.4
	13.2	13.4	12.9	—	—	—	—	13.7
	16.3	16.6	15.9	—	—	—	—	17.0
	16.5	16.8	16.2	—	—	—	—	17.2
	16.7	17.0	16.3	—	—	—	—	17.4
	24.4	24.9	23.9	—	—	—	—	25.5
	25.1	25.6	24.5	—	—	—	—	26.2
	25.7	26.2	25.1	—	—	—	—	26.8
制御棒索内管	26.4	27.0	25.9	—	—	—	27.6	27.6
	6.62	6.73	6.50	—	—	—	6.93	6.93
	6.05	6.15	5.93	—	—	—	6.33	6.33
	5.46	5.56	5.36	—	—	—	5.72	5.72
	4.88	4.96	4.79	—	—	—	5.11	5.11

表 2-13 (4) 設計用地震力 (ばね反力, S s)

名称	ばね反力 ( $\times 10^3$ kN)						設計用地震力	
	ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	ケース 7	
原子炉圧力容器 スタビライザ	7.70	7.81	7.68	7.26	7.02	7.61	8.25	8.25
原子炉格納容器 スタビライザ	14.8	15.0	14.5	13.4	13.0	14.2	15.8	15.8
原子炉格納容器シマラグ	25.8	26.2	25.6	33.3	34.1	32.5	25.9	34.1
ペント管	1.82	1.86	1.78	1.95	2.06	1.84	1.88	2.06
燃料交換ペローズ	1.66	1.69	1.64	1.59	1.55	1.65	1.71	1.71
所員用エアロック	0.281	0.297	0.280	0.304	0.293	0.288	0.282	0.304
制御棒駆動機構 ハウジング	0.421	0.371	0.407	0.432	0.473	0.394	0.404	0.473
レストレントピーム 炉心シェラウド回転ばね [ $\times 10^7$ kN·mm]	4.06	4.21	4.09	2.27	2.37	2.26	4.11	4.21
上部サポート	5.47	5.72	5.91	4.29	4.30	4.26	5.43	5.91
下部スタビライザ	1.48	1.58	1.61	1.13	1.14	1.16	1.48	1.61

表 2-13 (5) 設計用地震力 (相対変位, S s)

名称	O.P. (m)	相対変位 (mm)						設計用地震力
		ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6	ケース 7
燃料集合体	0	0	0	0	0	0	0	0
	24.0	25.4	27.4	20.0	20.4	19.6	24.2	27.4
	41.5	43.9	47.2	34.6	35.2	33.8	41.7	47.2
	47.7	50.5	54.2	39.9	40.6	39.0	48.0	54.2
	41.3	43.7	46.8	34.6	35.2	33.8	41.5	46.8
	23.8	25.2	27.0	20.0	20.3	19.5	24.0	27.0
	0	0	0	0	0	0	0	0

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。