東海第二発行	電所 工事計画審査資料
資料番号	補足−370−3 改1
提出年月日	平成 30 年 8 月 3 日

建物・構築物の耐震計算についての補足説明資料 補足-370-3【応力解析における断面の評価部位の選定】

平成30年8月日本原子力発電株式会社

## 目次

1.	概要	. 1
2.	使用済燃料乾式貯蔵建屋の基礎の断面の評価部位の選定	2
3.	緊急時対策所建屋の断面の評価部位の選定	. 12
4.	主排気筒の基礎の断面の評価部位の選定	. 22
5.	格納容器圧力逃し装置格納槽の断面の評価部位の選定	. 26
6.	使用済燃料プールの断面の評価部位の選定	40
7.	原子炉格納容器底部コンクリートマットの断面の評価部位の選定	. 59
8.	原子炉建屋基礎盤の断面の評価部位の選定・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	. 83

#### 1. 概要

本資料は、応力解析における断面の評価部位の選定に関し、工認記載の断面の評価要素の 選定結果について示すものである。また、本資料は、以下の添付書類の補足説明をするもの である。

・添付書類 V-2-2-2 「原子炉建屋の耐震性についての計算書」

・<mark>添付書類 V-2-2-5</mark> 「使用済燃料乾式貯蔵建屋の耐震性についての計算書」

・添付書類 V-2-2-11 「緊急時対策所建屋の耐震性についての計算書」

・添付書類 V-2-2-15-2 「主排気筒の基礎の耐震性についての計算書」

·添付書類 V-2-2-19 「格納容器圧力逃がし装置格納槽の耐震性についての計算書」

・<mark>添付書類 V-2-4-2-1 「使用済燃料プールの耐震性についての計算書」</mark>

・添付書類 V-2-8-4-2 「中央制御室遮蔽の耐震性についての計算書」

・<mark>添付書類 V-2-9-2-2 「原子炉格納容器底部コンクリートマットの耐震性についての</mark>

計算書」

・添付書類 V-2-9-3-1 「原子炉建屋原子炉棟の耐震性についての計算書」

・添付書類 V-2-9-3-4 「原子炉建屋基礎盤の耐震性についての計算書」

#### 2. 使用済燃料乾式貯蔵建屋の基礎の断面の評価部位の選定

#### 2.1 基礎スラブ

使用済燃料乾式貯蔵建屋の基礎スラブの荷重の組合せケースを表2-1に,基礎スラブの厚さを図2-1に,配筋一覧を表2-2に示す。

また、各評価項目の検定値一覧に対する評価結果一覧を表2-3に、断面力ごとの検定比が最大となる要素及び断面の評価結果を図2-2に、断面の評価部位の選定に関する荷重組合せケースの断面力コンター図を図2-3に示す。

表2-1 荷重の組合せケース

	ケース No.	荷重の組合せ
	101	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>EW</sub> +0.4Ks <sub>UD</sub>
	102	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>EW</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>
	103	G+E+P 地震時+S 地震時+CL-1.0Ks <sub>EW</sub> +0.4Ks <sub>UD</sub>
	104	G+E+P 地震時+S 地震時+CL-1.0Ks <sub>EW</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>
	105	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>NS</sub> +0.4Ks <sub>UD</sub>
	106	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>NS</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>
	107	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL-1.0Ks <sub>NS</sub> +0.4Ks <sub>UD</sub>
S <sub>s</sub> 地震時	108	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL-1.0Ks <sub>NS</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>
5 8 地辰时	109	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+0.4Ks <sub>EW</sub> +1.0Ks <sub>UD</sub>
	110	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL-0.4Ks <sub>EW</sub> +1.0Ks <sub>UD</sub>
	111	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+0.4Ks <sub>EW</sub> -1.0Ks <sub>UD</sub>
	112	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL-0.4Ks <sub>EW</sub> -1.0Ks <sub>UD</sub>
	113	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+0.4Ks <sub>NS</sub> +1.0Ks <sub>UD</sub>
	114	G+E+P 地震時+S 地震時+CL-0.4Ks <sub>NS</sub> +1.0Ks <sub>UD</sub>
	115	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+0.4Ks <sub>NS</sub> -1.0Ks <sub>UD</sub>
	116	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL-0.4Ks <sub>NS</sub> -1.0Ks <sub>UD</sub>

注: Ksewは西向きを、Ksnsは北向きを、Ksupは上向きをそれぞれ正とする。

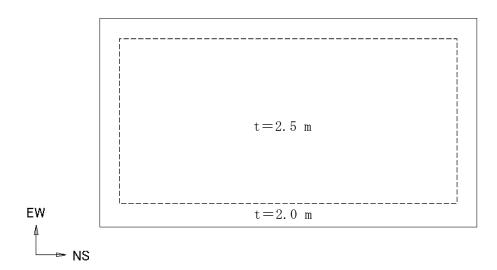


図 2-1 使用済燃料乾式貯蔵建屋の基礎スラブの厚さ

表 2-2 使用済燃料乾式貯蔵建屋の基礎スラブの配筋一覧

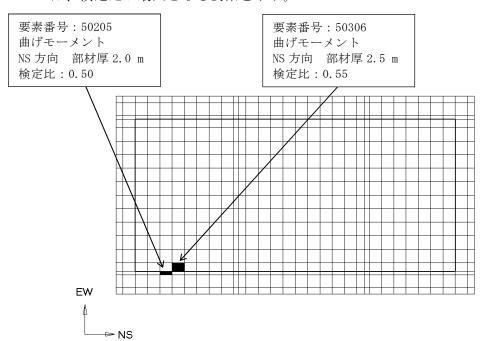
領域	標高 (E. L. m)	断面厚 (m)	方向	位置	設計配筋
建屋外周部	5.8~8.0	2. 0	NS	上端	D38@250
				下端	D38@250
			EW	上端	D38@250
				下端	D38@250
		0.5	NC	上端	D38@250
7 <del>11</del> 艮 由 由 如	5. 8~8. 3		NS	下端	D38@250
建屋中央部	5.8~8.3	2. 5	EM	上端	D38@250
			EW	下端	D38@250

表 2-3 各評価項目の検定値一覧

	評価項目	要素番号	荷重の 組合せ ケース	検定比	備考	
		部材厚 2 m	50205	105	0. 50	NS 方向
曲げ	曲げモーメント/ 終局曲げモーメント	部材厚 2.5 m	50306	108	0. 55	NS 方向
モーメント		部材厚 2 m	50204	104	0.64 (注)	EW 方向
		部材厚 2.5 m	50303	104	0.87	EW 方向
	面外せん断力/ 終局せん断力	部材厚 2 m	50331	104	0. 51	NS 方向
面外		部材厚 2.5 m	50308	108	0. 55	NS 方向
せん断力		部材厚 2 m	50231	104	0.83	EW 方向
		部材厚 2.5 m	50323	104	0. 51	EW 方向

注:応力の再配分等を考慮して,応力の平均化を行った結果

#### は、検定比が最大となる要素を示す。



## (a) 曲げモーメント (NS 方向)

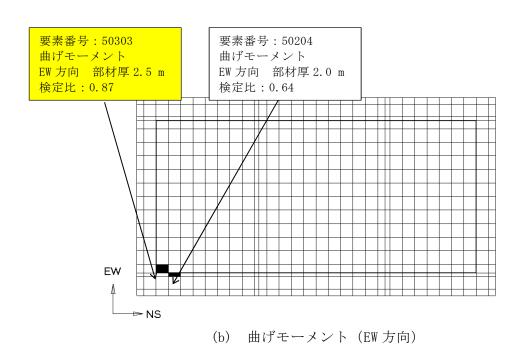
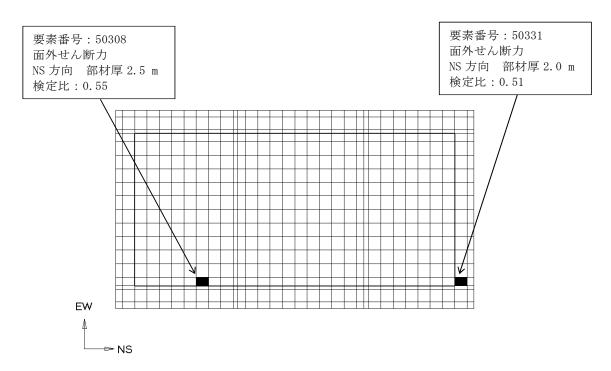
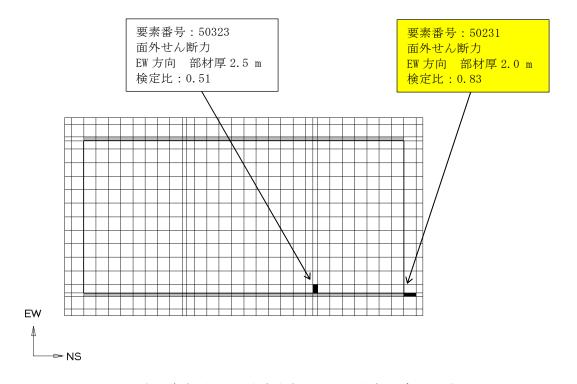


図 2-2 断面力ごとの検定比が最大となる要素及び断面の評価結果 (1/2)



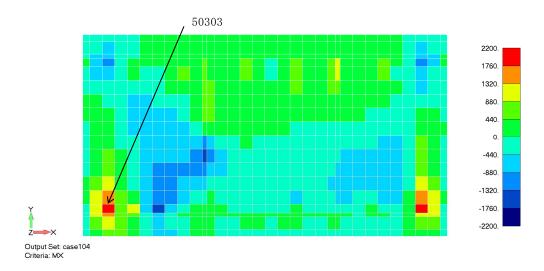
### (a) 面外せん断力 (NS 方向)



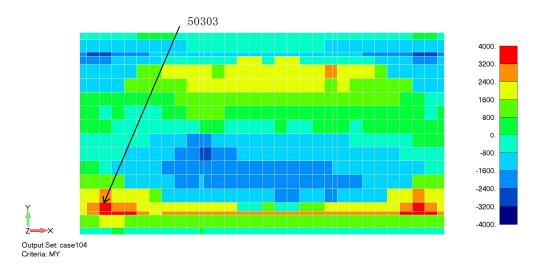
注:図中灰色部分は、耐震壁直下のため評価対象外とする。

(b) 面外せん断力(EW 方向)

図 2-2 断面力ごとの検定比が最大となる要素及び断面の評価結果 (2/2)

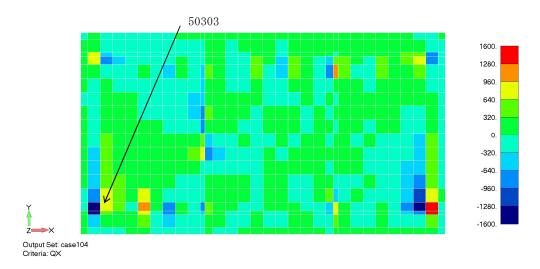


(a) ケース 104 曲げモーメント NS 方向 (単位:kN・m/m)

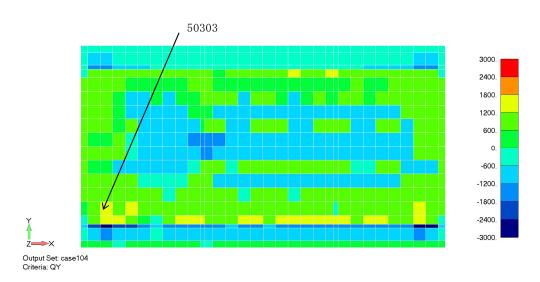


(b) ケース 104 曲げモーメント EW 方向(単位: kN・m/m)

図2-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (1/4)

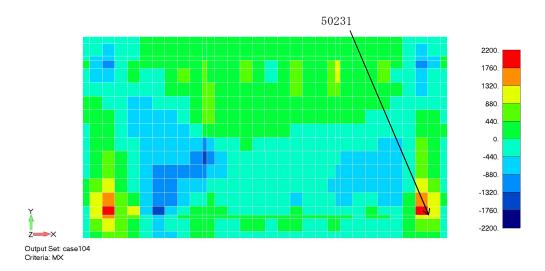


(a) ケース 104 面外せん断力 NS 方向(単位:kN/m)

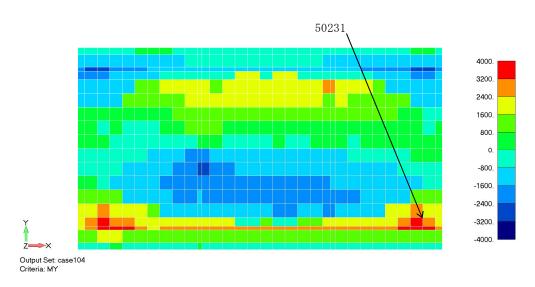


(b) ケース 104 面外せん断力 EW 方向(単位: kN/m)

図2-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (2/4)

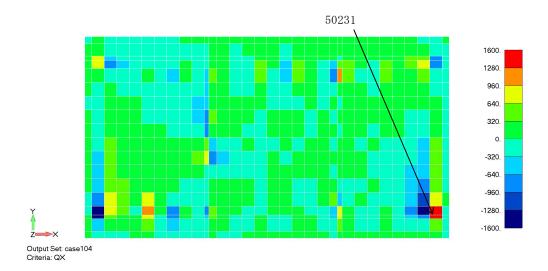


(a) ケース 104 曲げモーメント NS 方向(単位: kN・m/m)

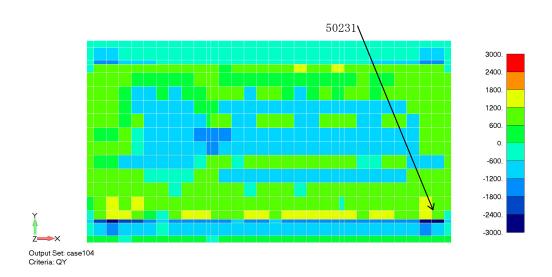


(b) ケース 104 曲げモーメント EW 方向(単位: kN・m/m)

図2-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (3/4)



(a) ケース 104 面外せん断力 NS 方向(単位:kN/m)



(b) ケース 104 面外せん断力 EW 方向(単位: kN/m)

図2-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (4/4)

### 2.2 杭

使用済燃料乾式貯蔵建屋の杭の応力解析における荷重の組合せケースを表2-4に,荷重の組合せケース毎の許容限界である全塑性曲げモーメント及び終局限界せん断耐力の一覧を表2-5に示す。

また,各評価項目の検定比一覧に対する評価結果一覧を表2-6に,検定比が最大となる荷重の組合せケースにおける杭の応力分布を図2-4に示す。

表2-4 荷重の組合せケース

	ケース No.	荷重の組合せ	備考
	11	1.0Ks <sub>NS</sub>	最小軸力時(ケース No. 1)
2 州電吐	12	1.0Ks <sub>NS</sub>	最大軸力時(ケース No. 2)
S <sub>s</sub> 地震時	13	1.0Ks <sub>EW</sub>	最小軸力時(ケース No. 5)
	14	1.0Ks <sub>EW</sub>	最大軸力時 (ケース No. 6)

注:備考中のケース No. は下記による。下表中の Ksud は上向きを正とする。

ケース No.	荷重の組合せ				
1	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0K <sub>SNS</sub> +0.4K <sub>SUD</sub>				
2	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>NS</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>				
5	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>EW</sub> +0.4Ks <sub>UD</sub>				
6	G+E+P <sub>地震時</sub> +S <sub>地震時</sub> +CL+1.0Ks <sub>EW</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>				

表2-5 荷重の組合せケース毎の全塑性曲げモーメント及び終局限界せん断耐力の一覧

	ケースNo.	全塑性曲げ モーメント (kN·m/本)	終局限界 せん断耐力 (kN/本)	備考
	11	2, 270	2, 350	
	12	2, 230	2, 350	
S <sub>s</sub> 地震時	13	2, 270	2, 350	
	14	2, 210	2, 350	

表 2-6 各評価項目の検定比一覧

	評価項目	位置	荷重の 組合せ ケース	検定比	備考
		杭頭	11	0.908	NS 方向
曲げ	曲げモーメント/ 全塑性曲げモーメント	杭頭	12	0. 924	NS 方向
モーメント		杭頭	13	0. 970	EW 方向
		杭頭	14	0. 996	EW 方向
	せん断力/ 終局限界せん断耐力	杭頭	11	0. 230	NS 方向
面外		杭頭	12	0. 230	NS 方向
せん断力		杭頭	13	0. 243	EW 方向
		杭頭	14	0. 243	EW 方向

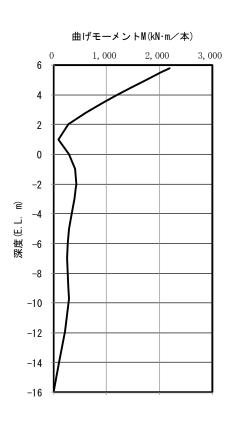


図2-4 検定比が最大となる荷重の組合せケースの応力分布図 (ケースNo.14 曲げモーメント)

#### 3. 緊急時対策所建屋の断面の評価部位の選定

緊急時対策所建屋の荷重の組合せケースを表3-1に、緊急時対策所建屋の配筋一覧を表3-2に、緊急時対策所建屋のせん断補強筋範囲を図3-1に示す。

各評価項目の検定値一覧を表 3-3 に、断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果を図 3-2 に、断面の評価部位の選定に関する荷重組合せケースの断面力コンター図を図 3-3 に示す。

表 3-1 緊急時対策所建屋基礎スラブの荷重の組合せケース

外力の状態	ケース No.	荷重の組合せ
	1-1	$G+E+P+S+1.0Ks_{EW}-0.4Ks_{UD}$
	1-2	$G+E+P+S+1.0Ks_{EW}+0.4Ks_{UD}$
	1-3	G+E+P+S-1.0Ks <sub>EW</sub> -0.4Ks <sub>UD</sub>
	1-4	$G+E+P+S-1.0Ks_{EW}+0.4Ks_{UD}$
	1-5	$G+E+P+S+1.0Ks_{NS}-0.4Ks_{UD}$
	1-6	$G+E+P+S+1.0Ks_{NS}+0.4Ks_{UD}$
	1-7	$G+E+P+S-1.0Ks_{NS}-0.4Ks_{UD}$
S <sub>s</sub> 地震時	1-8	$G+E+P+S-1.0K_{S_{NS}}+0.4K_{S_{UD}}$
O <sub>s</sub> 地長时	1-9	$G+E+P+S+0.4Ks_{EW}-1.0Ks_{UD}$
	1-10	$G+E+P+S-0.4Ks_{EW}+1.0Ks_{UD}$
	1-11	G+E+P+S+0.4Ks <sub>EW</sub> -1.0Ks <sub>UD</sub>
	1-12	G+E+P+S-0.4Ks <sub>EW</sub> +1.0Ks <sub>UD</sub>
	1-13	$G+E+P+S+0.4Ks_{NS}-1.0Ks_{UD}$
	1-14	$G+E+P+S-0.4Ks_{NS}+1.0Ks_{UD}$
	1-15	$G+E+P+S+0.4Ks_{NS}-1.0Ks_{UD}$
	1-16	$G+E+P+S-0.4Ks_{NS}+1.0Ks_{UD}$

注 :  $Ks_{EW}$ は東向きを、 $Ks_{NS}$ は北向きを、 $Ks_{UD}$ は上向きをそれぞれ正とする。

表 3-2 緊急時対策所建屋基礎スラブの配筋一覧

標高 (E. L. m)	断面厚 (m)	方向	位置	設計配筋
		NS	上端	2-D38@200
20. 9 22. 2	2. 5	INO.	下端	2-D38@200
20.8~23.3	2. 0	EW	上端	2-D38@200
		EW	下端	2-D38@200
	2. 2	NS	上端	2-D38@200
20.0-22.0			下端	2-D38@200
20.8~23.0		EW	上端	2-D38@200
			下端	2-D38@200
		NS	上端	2-D38@200
17 2	5. 7	INO.	下端	2-D38@200
17. 3~23. 0	ə. <i>1</i>	EW	上端	2-D38@200
		EW	下端	2-D38@200

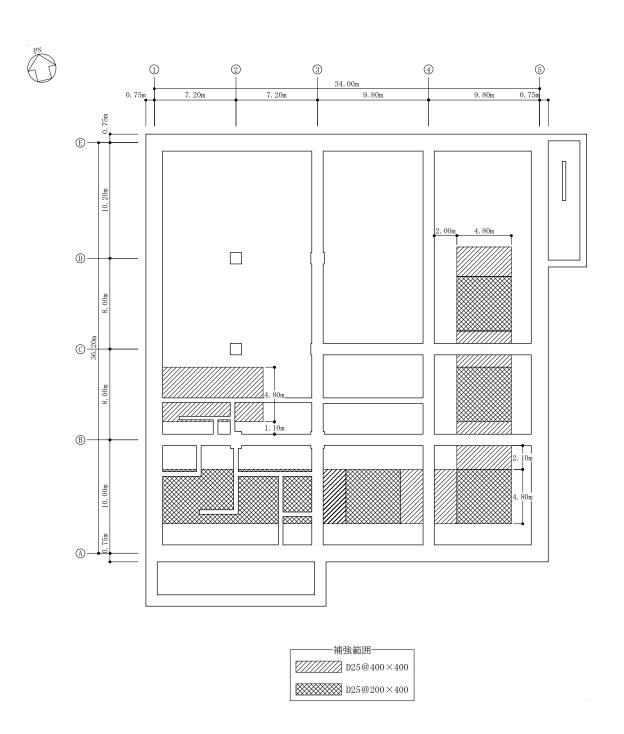
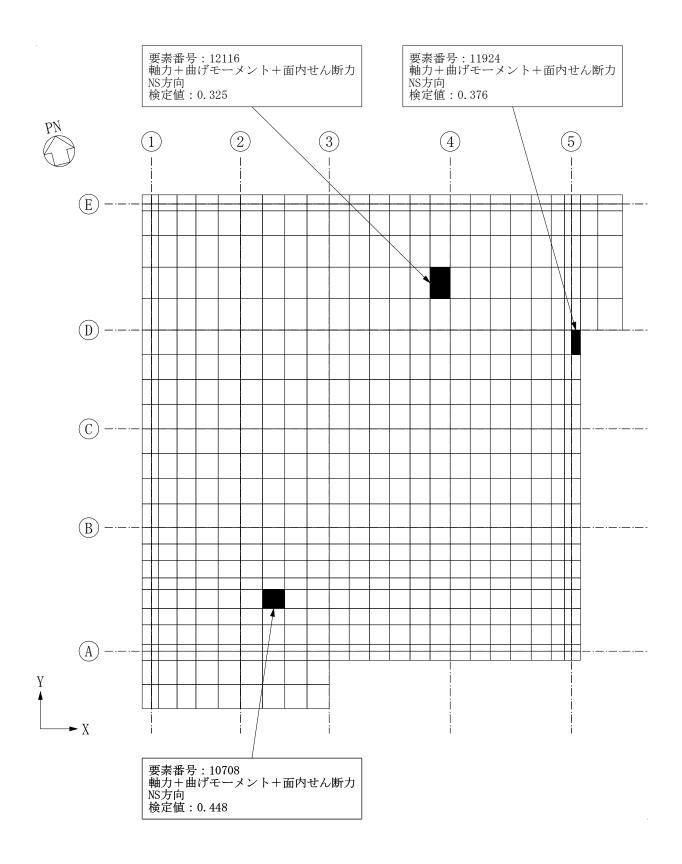


図 3-1 緊急時対策所建屋基礎スラブのせん断補強筋の設定範囲

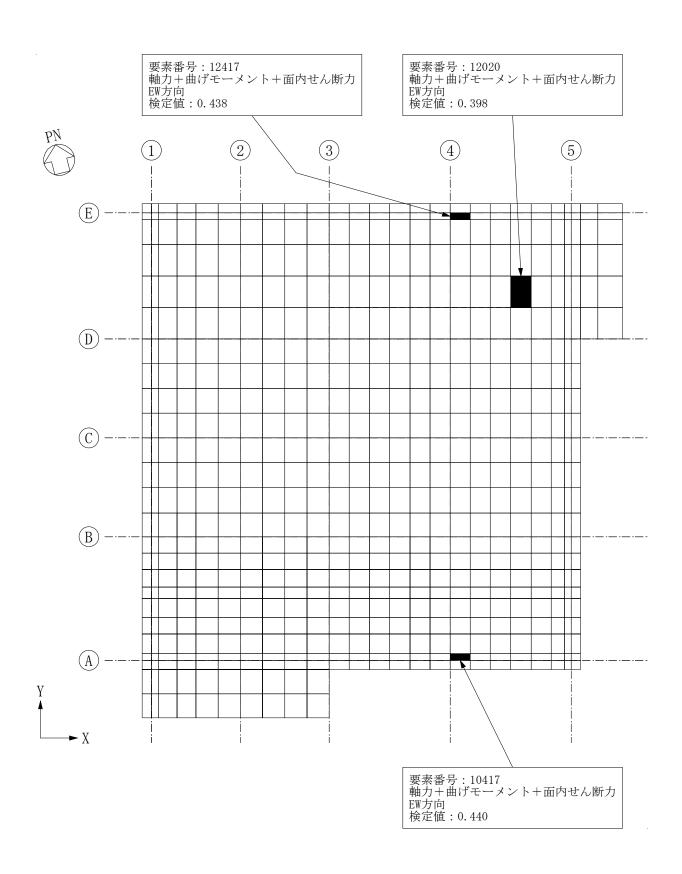
表 3-3 緊急時対策所建屋基礎スラブの応力評価結果

		評価項目		部材番号	荷重の 組合せ ケース	検定値	備考
		必要鉄筋比/配筋量	部材厚 2.5 m	10708	1-3	0.448	引張鉄筋
軸力	NS 方向	必要鉄筋比/配筋量	部材厚 2.2 m	11924	1-3	0. 376	引張鉄筋
+ 曲げ		必要鉄筋比/配筋量	部材厚 5.7 m	12116	1-8	0. 325	引張鉄筋
モーメント + 面内		必要鉄筋比/配筋量	部材厚 2.5 m	10417	1-2	0.440	引張鉄筋
せん断力	EW 方向	必要鉄筋比/配筋量	部材厚 2.2 m	12020	1-5	0.398	引張鉄筋
		必要鉄筋比/配筋量	部材厚 5.7 m	12417	1-2	0. 438	引張鉄筋
	NS 方向	面外せん断応力度 /許容値	部材厚 2.5 m	10819	1-1	0. 320	せん断補強筋
		面外せん断応力度 /許容値	部材厚 2.2 m	11720	1-1	0. 246	せん断補強筋
面外		面外せん断応力度 /許容値	部材厚 5.7 m	12319	1-1	0. 539	コンクリート
せん断力		面外せん断応力度 /許容値	部材厚 2.5 m	10819	1-1	0.300	せん断補強筋
	EW 方向	面外せん断応力度 /許容値	部材厚 2.2 m	11819	1-1	0. 223	せん断補強筋
		面外せん断応力度 /許容値	部材厚 5.7 m	12219	1-1	0. 438	コンクリート



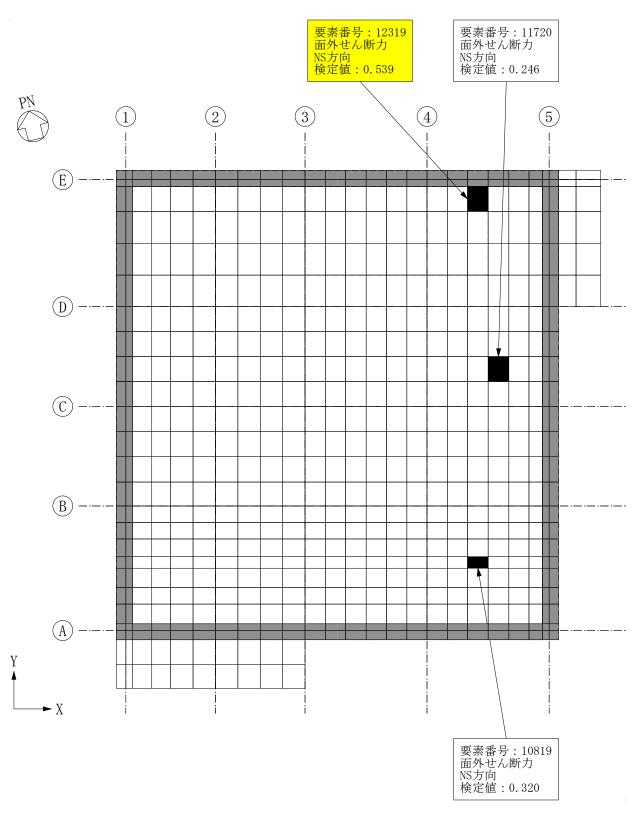
(a) 軸力+曲げモーメント+面内せん断力 (NS 方向)

図3-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果(1/4)



(b) 軸力+曲げモーメント+面内せん断力(EW 方向)

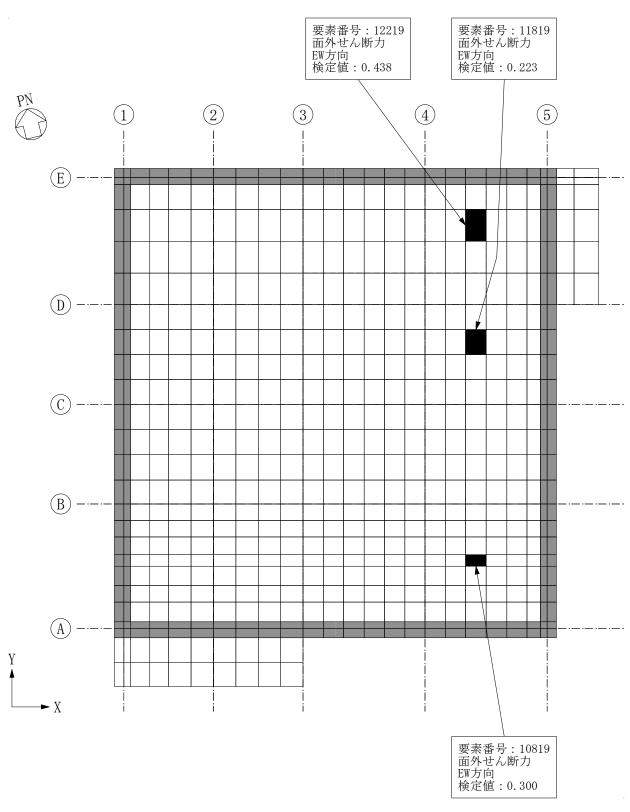
図3-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果(2/4)



注:図中灰色部分は、耐震壁直下のため評価対象外とする。

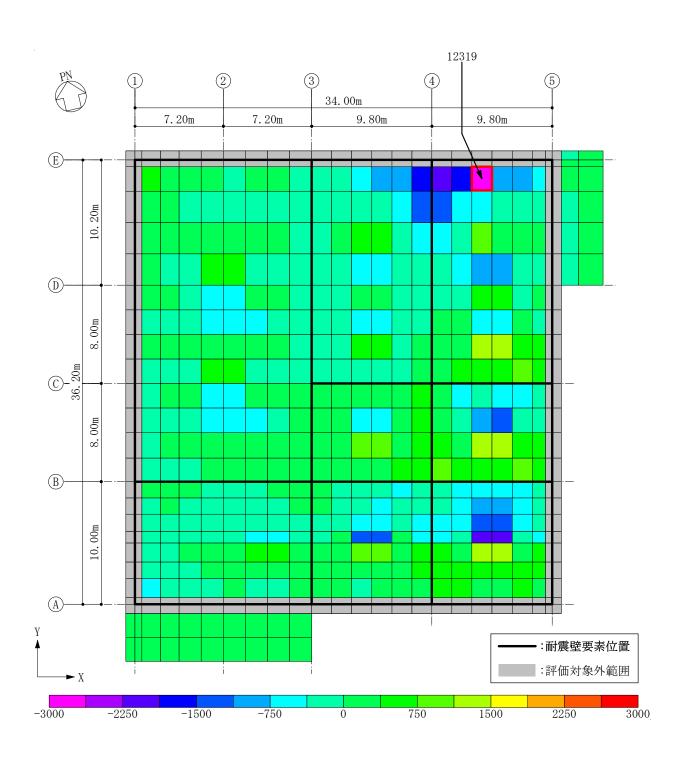
(c) 面外せん断力(NS 方向)

図3-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果(3/4)



注:図中灰色部分は、耐震壁直下のため評価対象外とする。 (d) 面外せん断力(EW 方向)

図3-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果(4/4)



面外せん断力 (NS 方向 ケース No. 1-1) (単位:kN)

図 3-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター

#### 4. 主排気筒の基礎の断面の評価部位の選定

主排気筒の基礎の荷重の組合せケースを表4-1に、主排気筒の基礎の応力解析モデルを図4-1に示す。

基礎の断面の評価結果(曲げモーメント)を表4-2に、基礎梁・基礎の断面の評価結果(せん断力)を表4-3に示す。

表 4-1 荷重の組合せ

外力の状態	水平荷重の入力方向	荷重の組合せ
S <sub>s</sub> 地震時	0°	$G + K_H + 0.4K_V + W$
		$G + 0.4K_H + K_V + W$ $G + K_H + 0.4K_V + W$
S <sub>s</sub> 地震時	$45^{\circ}$	$G + 0.4 K_H + K_V + W$

#### ここで,

G : 固定荷重

K<sub>H</sub>: 水平方向地震荷重(地震応答解析結果を安全側に包絡するよう設定した値)

K<sub>V</sub>:鉛直方向地震荷重(地震応答解析結果を安全側に包絡するよう設定した値)

W:上部構造に作用する風荷重

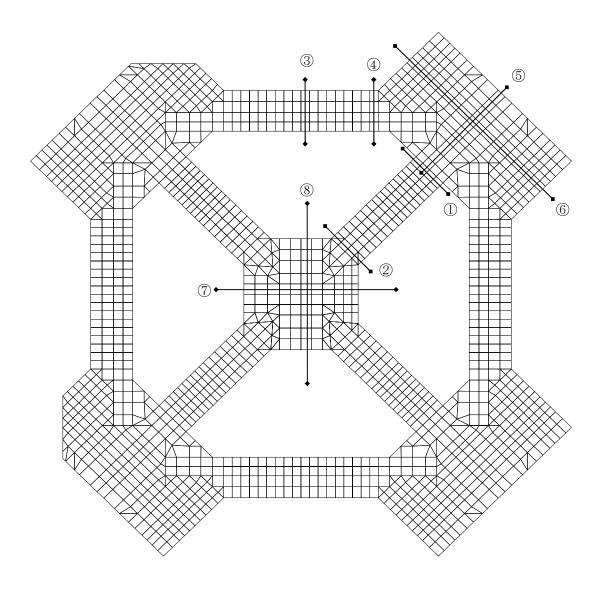


図 4-1 主排気筒基礎の応力解析モデル

表 4-2 基礎の断面の評価結果(曲げモーメント)

		梁幅	有効せい			:筋		許容限界	最大	検定比
部材	場所	B (m)	d (mm)	径	本数 (本)	径	本数 (本)	曲げモーメント/m Mu (kN・m/m)	曲げモーメント/m M d (kN・m/m)	M <sub>d</sub> /M <sub>u</sub>
①斜め梁	上端	3.0	3400	D25	_	D32	30	7872	126	0.02
(鉄塔基礎端)	下端	3.0	3600	D25	24	D32	24	10925	1371	0. 13
②斜め梁	上端	3. 0	3400	D25	_	D32	30	7872	1085	0. 14
(一般部)	下端	3. 0	3600	D25	12	D32	24	8796	437	0.05
③格子梁	上端	3. 3	3600	D25	_	D32	20	5051	1645	0. 33
(中央部)	下端	3. 3	3600	D25	_	D32	44	11113	0	0.00
④格子梁	上端	3. 3	3600	D25	_	D32	20	5051	0	0.00
(一般部)	下端	3. 3	3600	D25	_	D32	38	9597	1183	0. 12
⑤鉄塔基礎	上端	8. 4	3600	D25	_	D32	23	2282	514	0. 23
(B-B断面)	下端	8. 4	3400	D25	31	D32	_	1855	85	0.05
⑥鉄塔基礎	上端	14.8	3600	D25	38	D32	_	1366	776	0. 57
(A-A断面)	下端	14.8	3400	D25	38	D32	_	1290	406	0.31
⑦筒身基礎	上端	9. 0	3600	D25	_	D32	60	5556	1631	0. 29
(D-D断面)	下端	9. 0	3600	D25	44	D32	_	2602	0	0.00
8筒身基礎	上端	9. 0	3600	D25	_	D32	60	5556	885	0. 16
(C-C断面)	下端	9. 0	3600	D25	72	D32	_	4257	452	0.11

表 4-3 基礎梁・基礎の断面の評価結果(せん断力)

部村	梁幅 B (mm)	有効せい d (mm)	α	許容限界 せん断力/m Q u (kN/m)	最大 せん断力/m Q d o (kN/m)	検定比Qd٥/Qu
①斜め梁 (鉄塔基礎端)	0008	3400	1.0	3153	484	0.15
②斜め梁 (一般部)	0008	3400	1.0	3153	704	0.22
③格子梁 (中央部)	0088	3600	1.0	3339	782	0.23
<ul><li>①格子梁</li><li>(一般部)</li></ul>	3300	3600	1.0	3339	263	0.08
⑤鉄塔基礎 (B-B断面)	8400	3400	1.0	3153	519	0.16
<ul><li>() () () () () () () () () () () () () (</li></ul>	14800	3400	1.0	3153	326	0.10
(D 一 D 断面)	0006	3600	1.0	3339	339	0.10
8筒身基礎 (C-C断面)	0006	3600	1.0	3339	268	0.08

#### 5. 格納容器圧力逃し装置格納槽の断面の評価部位の選定

格納容器圧力逃がし装置格納槽の荷重の組合せケースを表5-1に、格納容器圧力逃が し装置格納槽の配筋一覧を表5-2に、格納容器圧力逃がし装置格納槽のせん断補強筋範 囲を図5-1に示す。

各評価項目の検定値一覧を表5-3に、断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果を図5-2に、断面の評価部位の選定に関する荷重組合せケースの断面力コンター図を図5-3に示す。

表5-1 荷重の組合せケース

外力の状態	ケース No.	荷重の組合せ
	1-1	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+1.0E_{SEW}+1.0K_{SWE}-0.4K_{SDU}$
	1-2	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+1.0E_{SEW}+1.0K_{SWE}+0.4K_{SDU}$
Ss地震時	1-3	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+1.0E_{SEW}-1.0K_{SWE}-0.4K_{SDU}$
	1 - 4	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+1.0E_{SEW}-1.0K_{SWE}+0.4K_{SDU}$
	1-5	$G+E+S+E_U+E_0+1.0E_{SNS}+1.0K_{SSN}-0.4K_{SDU}$
	1-6	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+1.0E_{SNS}+1.0K_{SSN}+0.4K_{SDU}$
	1 - 7	$G+E+S+E_U+E_0+1.0E_{SNS}-1.0K_{SSN}-0.4K_{SDU}$
	1-8	$G+E+S+E_U+E_0+1.0E_{SNS}-1.0K_{SSN}+0.4K_{SDU}$
	1 - 9	$G+E+S+E_U+E_0+0.4E_{SEW}+0.4K_{SWE}-1.0K_{SDU}$
	1-10	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+0.4E_{SEW}+0.4K_{SWE}+1.0K_{SDU}$
	1-11	$G+E+S+E_U+E_0+0.4E_{SEW}-0.4K_{SWE}-1.0K_{SDU}$
	1-12	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+0.4E_{SEW}-0.4K_{SWE}+1.0K_{SDU}$
	1-13	$G+E+S+E_U+E_0+0.4E_{SNS}+0.4K_{SSN}-1.0K_{SDU}$
	1 - 14	$G+E+S+E_U+E_0+0.4E_{SNS}+0.4K_{SSN}+1.0K_{SDU}$
	1-15	$G+E+S+E_U+E_0+0.4E_{SNS}-0.4K_{SSN}-1.0K_{SDU}$
	1-16	$G+E+S+E_{U}+E_{0}+0.4E_{SNS}-0.4K_{SSN}+1.0K_{SDU}$

表 5-2 格納容器圧力逃がし装置格納槽の配筋一覧

## (a) 基礎スラブ

スラブ厚 (m)	方向	位置	設計配筋	断面積 (mm²/m)
	NS	上端	2-D38@200	11400
0.0	IV2	下端	2-D38@200	11400
3. 0	DW	上端	2-D38@200	11400
	EW	下端	2-D38@200	11400

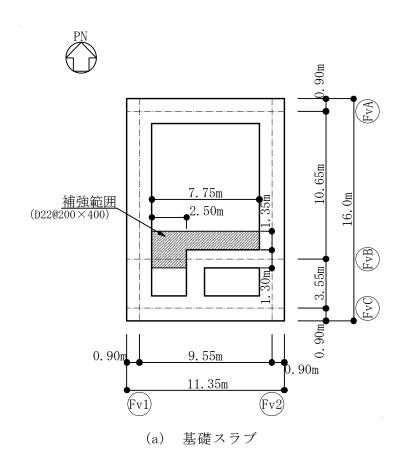
### (b) 耐震壁(地下外壁)

領域	標高 (EL.m)	断面厚 (m)	方向	内側	外側	断面積* (mm²/m)
耐震壁 (地下外壁)	−12.8∼ 4.0	1 0	縦筋	2-D38@200	2-D38@200	11400
		1. 8	横筋	2-D38@200	2-D38@200	11400
	4.0~8.0	1. 3	縦筋	2-D38@200	2-D38@200	11400
			横筋	2-D38@200	2-D38@200	11400
			縦筋	2-D38@200	2-D38@200	11400
			横筋	2-D38@200	2-D38@200	11400

\*: 内外それぞれの断面積とする。

## (c) 上版

断面厚 (m)	方向	位置	設計配筋	断面積 (mm²/m)
	NS	上端	2-D35@200	9550
1 0	NO	下端	2-D35@200	9550
1.8	DW	上端	2-D35@200	9550
	EW	下端	2-D35@200	9550



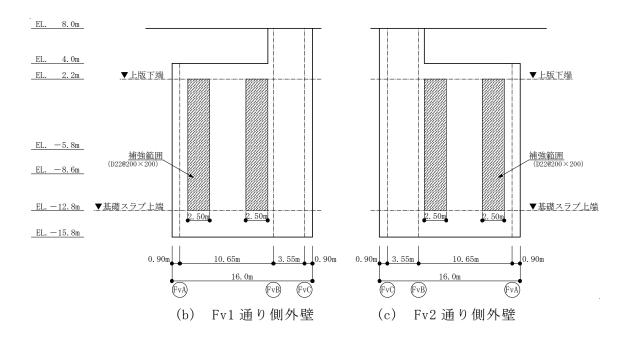


図5-1 格納容器圧力逃がし装置格納槽のせん断補強筋の設定範囲 (1/2)

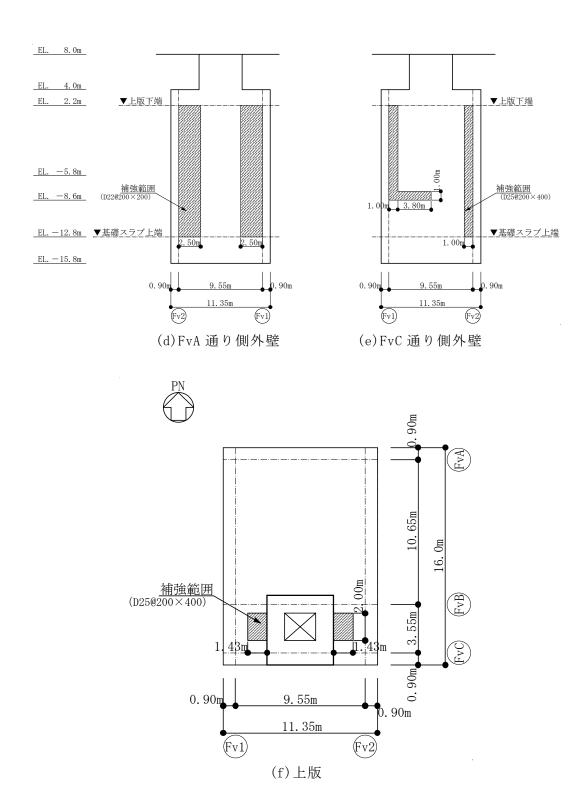


図5-1 格納容器圧力逃がし装置格納槽のせん断補強筋の設定範囲 (2/2)

## 表 5-3 評価結果

## (a) 基礎スラブ

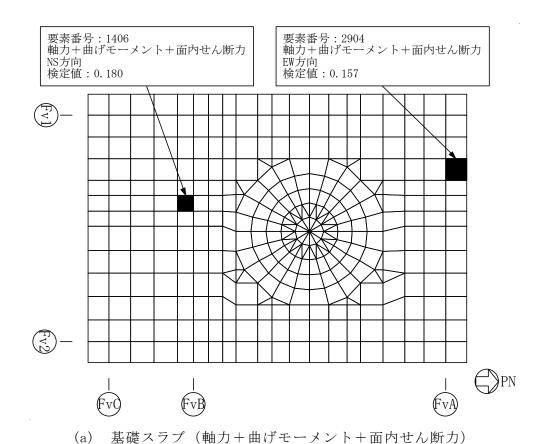
		評価項目	要素番号	荷重の 組合せ ケース	検定値
軸力 + 曲げ	NS 方向	必要鉄筋量/配筋量	1406	1-4	0. 180
モーメント + 面内せん断力	EW 方向	必要鉄筋量/配筋量	2904	1-4	0. 157
面外	NS 方向	面外せん断応力度 /許容値	1607	1-5	0. 350
せん断力	EW 方向	面外せん断応力度 /許容値	1505	1-3	0. 242

# (b) 耐震壁 (地下外壁)

		評価項目	要素番号	荷重の 組合せ ケース	検定値
軸力 + 曲げ	水平 方向	必要鉄筋量/配筋量	109331	1-1	0.324
モーメント + 面内せん断力	鉛直 方向	必要鉄筋量/配筋量	109326	1-2	0. 557
面外	水平 方向	面外せん断応力度 /許容値	405086	1-4	0. 335
せん断力	鉛直 方向	面外せん断応力度 /許容値	306021	1 - 5	0. 242

# (c) 上版

		評価項目	要素番号	荷重の 組合せ ケース	検定値
曲げ モーメント	NS 方向	必要鉄筋量/配筋量	1534	1 - 7	0. 331
+ 面内せん断力	EW 方向	必要鉄筋量/配筋量	1434	1-2	0.372
面外	NS 方向	面外せん断応力度 /許容値	1637	1 - 7	0. 471
せん断力	EW 方向	面外せん断応力度 /許容値	1233	1-2	0. 394



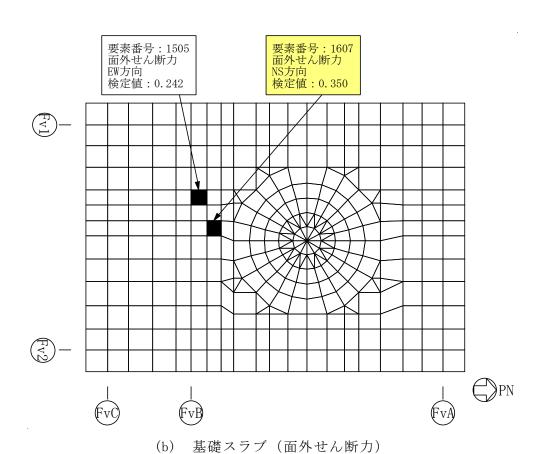
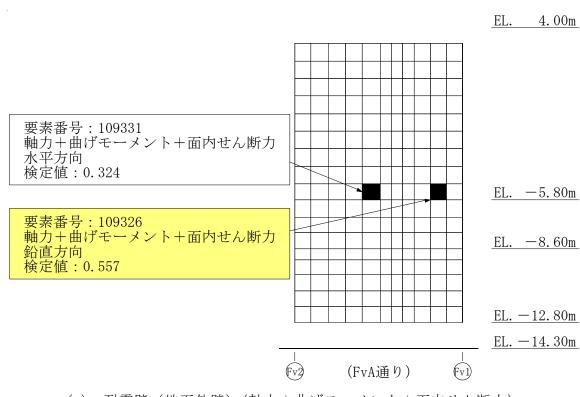


図5-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (1/3)



(c) 耐震壁(地下外壁)(軸力+曲げモーメント+面内せん断力)

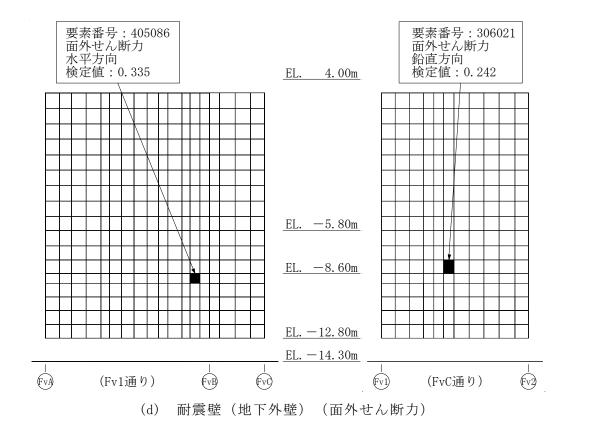


図5-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (2/3)

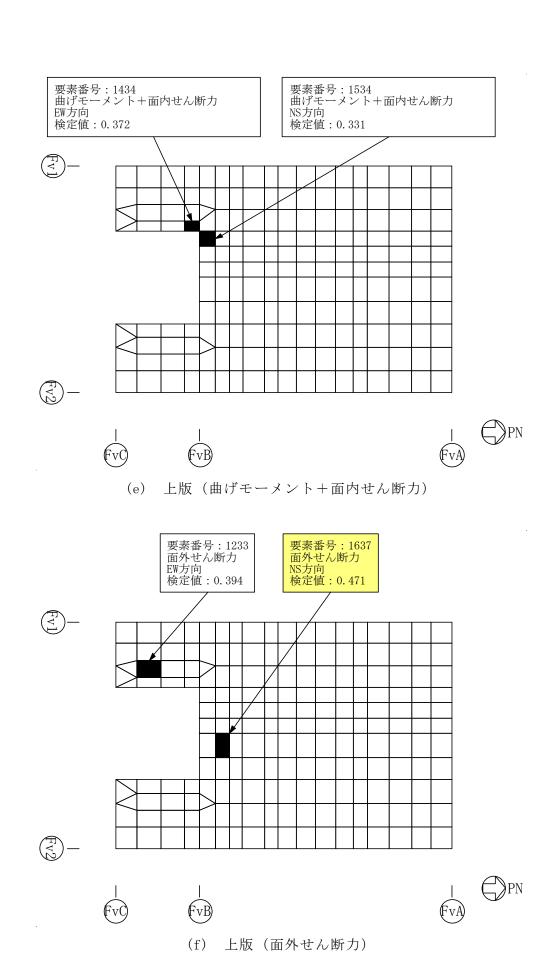
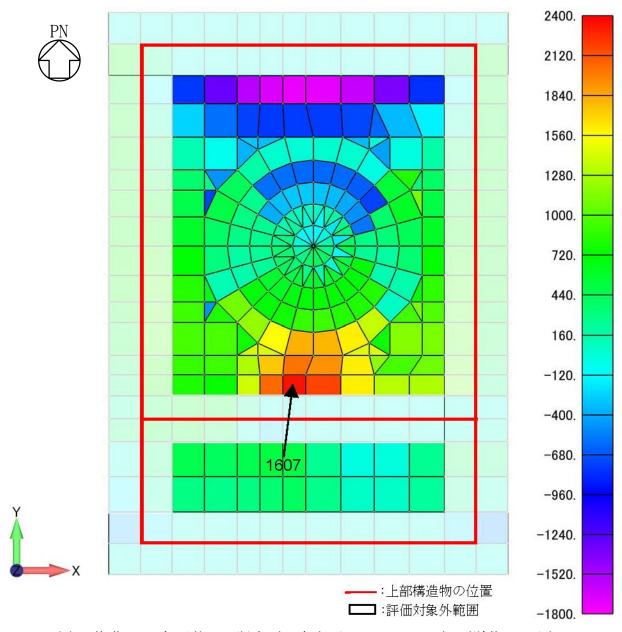
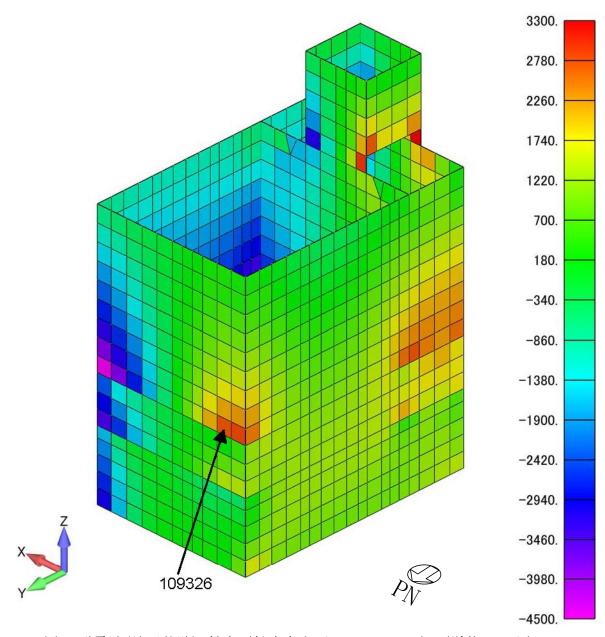


図5-2 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (3/3)



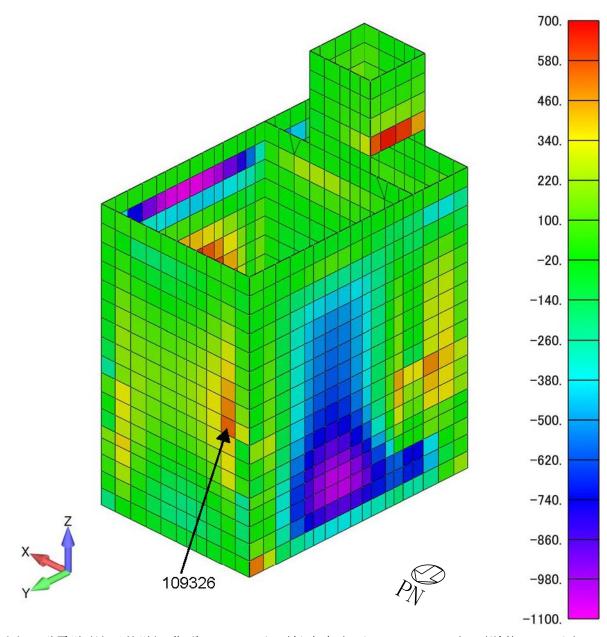
(a) 基礎スラブ 面外せん断力 (NS方向 ケースNo. 1-5) (単位: kN/m)

図5-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (1/5)



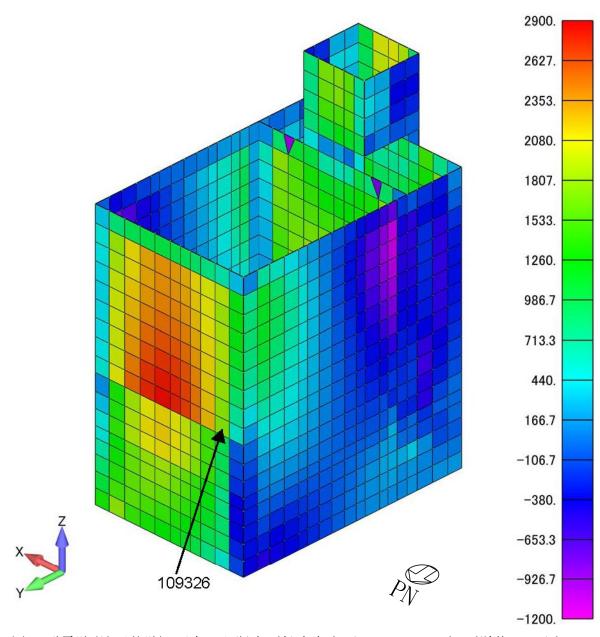
(b) 耐震壁(地下外壁) 軸力(鉛直方向 ケースNo.1-2) (単位:kN/m)

図5-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (2/5)



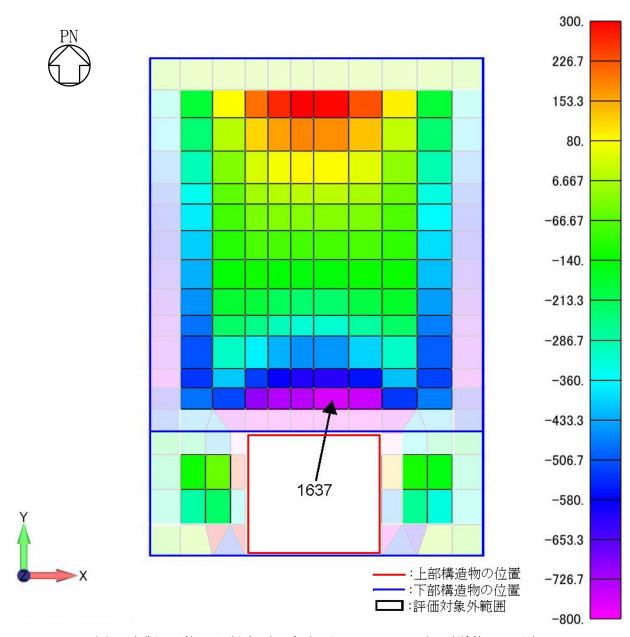
(b) 耐震壁(地下外壁) 曲げモーメント (鉛直方向 ケースNo.1-2) (単位: kNm/m)

図5-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (3/5)



(d) 耐震壁(地下外壁) 面内せん断力(鉛直方向 ケースNo.1-2) (単位: kN/m)

図5-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (4/5)



(e) 上版 面外せん断力 (NS方向 ケースNo.1-7) (単位:kN/m)

図5-3 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図 (5/5)

#### 6. 使用済燃料プールの断面の評価部位の選定

使用済燃料プールの荷重の組合せケースを表6-1~表6-3に,使用済燃料プールの配筋一覧を表6-4に示す。

各評価項目の検定値一覧を表6-5に、断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果を図6-1~図6-3に、断面の評価部位の選定に関する荷重組合せケースの断面力コンター図を図6-4に示す。

表6-1 荷重の組合せケース (S<sub>d</sub>地震時)

組合せ 係数	鉛直 方向	水平方向	ケース No.	荷重の組合せケース
	上	W→E	1-1	$GP + H_s + R_0 + 1.0 Sd_{WE} + 1.0 Hd_{WE} + 0.4 Sd_{DU}$
		$E \rightarrow W$	1 - 2	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{WE} - 1.0 Hd_{WE} + 0.4 Sd_{DU}$
		$S \rightarrow N$	1 - 3	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{SN} + 1.0Hd_{SN} + 0.4Sd_{DU}$
水平 1.0		N→S	1-4	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{SN} - 1.0 Hd_{SN} + 0.4 Sd_{DU}$
鉛直 0.4		W→E	1 - 5	$GP + H_s + R_0 + 1.0 Sd_{WE} + 1.0 Hd_{WE} - 0.4 Sd_{DU}$
	下	$E \rightarrow W$	1 - 6	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{WE} - 1.0 Hd_{WE} - 0.4 Sd_{DU}$
		$S \rightarrow N$	1 - 7	$GP + H_s + R_0 + 1.0 Sd_{SN} + 1.0 Hd_{SN} - 0.4 Sd_{DU}$
		N→S	1-8	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{SN} - 1.0 Hd_{SN} - 0.4 Sd_{DU}$
		W→E	1 - 9	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{WE} + 0.4Hd_{WE} + 1.0Sd_{DU}$
	上	$E \rightarrow W$	1 - 10	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{WE} - 0.4Hd_{WE} + 1.0Sd_{DU}$
		$S \rightarrow N$	1-11	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{SN} + 0.4Hd_{SN} + 1.0Sd_{DU}$
水平 0.4		N→S	1 - 12	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{SN} - 0.4Hd_{SN} + 1.0Sd_{DU}$
鉛直 1.0		W→E	1-13	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{WE} + 0.4Hd_{WE} - 1.0Sd_{DU}$
1. 0	下	$E \rightarrow W$	1-14	$GP + H_s + R_0 - 0.4 Sd_{WE} - 0.4 Hd_{WE} - 1.0 Sd_{DU}$
		$S \rightarrow N$	1-15	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{SN} + 0.4Hd_{SN} - 1.0Sd_{DU}$
		N→S	1 - 16	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{SN} - 0.4Hd_{SN} - 1.0Sd_{DU}$

表6-2 荷重の組合せケース (S d 地震時+温度)

	組合せ係数	鉛直 方向	水平方向	ケース No.	荷重の組合せケース
			$W \longrightarrow E$	2 - 1	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{WE} + 1.0Hd_{WE} + 0.4Sd_{DU} + T_{01}$
		L	$E \longrightarrow W$	2 - 2	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{WE} - 1.0 Hd_{WE} + 0.4 Sd_{DU} + T_{01}$
	水平	上	$S \rightarrow N$	2 - 3	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{SN} + 1.0Hd_{SN} + 0.4Sd_{DU} + T_{01}$
	1. 0		$N \rightarrow S$	2 - 4	$GP + H_s + R_0 - 1.0Sd_{SN} - 1.0Hd_{SN} + 0.4Sd_{DU} + T_{01}$
	鉛直		$W \longrightarrow E$	2 - 5	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{WE} + 1.0Hd_{WE} - 0.4Sd_{DU} + T_{01}$
	0.4	下	$E \longrightarrow W$	2 - 6	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{WE} - 1.0 Hd_{WE} - 0.4 Sd_{DU} + T_{01}$
			$S \rightarrow N$	2 - 7	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{SN} + 1.0Hd_{SN} - 0.4Sd_{DU} + T_{01}$
冬			$N \rightarrow S$	2-8	$GP + H_s + R_0 - 1.0Sd_{SN} - 1.0Hd_{SN} - 0.4Sd_{DU} + T_{01}$
No.			$W \longrightarrow E$	2 - 9	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{WE} + 0.4Hd_{WE} + 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
		L	$E \longrightarrow W$	2 - 10	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{WE} - 0.4Hd_{WE} + 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
	水平	上	$S \rightarrow N$	2 - 11	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{SN} + 0.4Hd_{SN} + 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
	0. 4		$N \rightarrow S$	2 - 12	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{SN} - 0.4Hd_{SN} + 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
	鉛直	下	$W \longrightarrow E$	2 - 13	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{WE} + 0.4Hd_{WE} - 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
	1. 0		$E \longrightarrow W$	2 - 14	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{WE} - 0.4Hd_{WE} - 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
			S→N	2-15	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{SN} + 0.4Hd_{SN} - 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
			N→S	2-16	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{SN} - 0.4Hd_{SN} - 1.0Sd_{DU} + T_{01}$
		上	W→E	2 - 17	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{WE} + 1.0Hd_{WE} + 0.4Sd_{DU} + T_{02}$
			$E \longrightarrow W$	2-18	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{WE} - 1.0 Hd_{WE} + 0.4 Sd_{DU} + T_{02}$
	水平		S→N	2-19	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{SN} + 1.0Hd_{SN} + 0.4Sd_{DU} + T_{02}$
	1. 0		N→S	2-20	$GP + H_s + R_0 - 1.0Sd_{SN} - 1.0Hd_{SN} + 0.4Sd_{DU} + T_{02}$
	鉛直		W→E	2-21	$GP + H_s + R_0 + 1.0 Sd_{WE} + 1.0 Hd_{WE} - 0.4 Sd_{DU} + T_{02}$
	0.4		$E \longrightarrow W$	2-22	$GP + H_s + R_0 - 1.0 Sd_{WE} - 1.0 Hd_{WE} - 0.4 Sd_{DU} + T_{02}$
		下	$S \rightarrow N$	2-23	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sd_{SN} + 1.0Hd_{SN} - 0.4Sd_{DU} + T_{02}$
			N→S	2-24	$GP + H_s + R_0 - 1.0Sd_{SN} - 1.0Hd_{SN} - 0.4Sd_{DU} + T_{02}$
夏			$W \longrightarrow E$	2-25	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{WE} + 0.4Hd_{WE} + 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
		I.	$E \longrightarrow W$	2-26	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{WE} - 0.4Hd_{WE} + 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
	水平 0.4	上	$S \rightarrow N$	2-27	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{SN} + 0.4Hd_{SN} + 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
			N→S	2-28	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{SN} - 0.4Hd_{SN} + 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
	鉛直		W→E	2-29	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{WE} + 0.4Hd_{WE} - 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
	1.0		$E \rightarrow W$	2-30	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{WE} - 0.4Hd_{WE} - 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
		下	$S \rightarrow N$	2-31	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sd_{SN} + 0.4Hd_{SN} - 1.0Sd_{DU} + T_{02}$
			N→S	2-32	$GP + H_s + R_0 - 0.4Sd_{SN} - 0.4Hd_{SN} - 1.0Sd_{DU} + T_{02}$

表6-3 荷重の組合せケース(S<sub>s</sub>地震時)

組合せ 係数	鉛直方向	水平方向	ケース No.	荷重の組合せケース
		W→E	3-1	$GP + H_s + R_0 + 1.0Sswe + 1.0Hswe + 0.4Ssdu$
	L	$E \rightarrow W$	3-2	$GP + H_s + R_0 - 1.0Ss_{WE} - 1.0Hs_{WE} + 0.4Ss_{DU}$
水平	上	$S \rightarrow N$	3 - 3	$GP + H_s + R_0 + 1.0Ss_{SN} + 1.0Hs_{SN} + 0.4Ss_{DU}$
1. 0		N→S	3 - 4	$GP + H_s + R_0 - 1.0Ss_{SN} - 1.0Hs_{SN} + 0.4Ss_{DU}$
鉛直	下	$W \rightarrow E$	3 - 5	$GP + H_s + R_0 + 1.0Ss_{WE} + 1.0Hs_{WE} - 0.4Ss_{DU}$
0.4		$E \longrightarrow W$	3 - 6	$GP + H_s + R_0 - 1.0Ss_{WE} - 1.0Hs_{WE} - 0.4Ss_{DU}$
		$S \rightarrow N$	3 - 7	$GP + H_s + R_0 + 1.0Ss_{SN} + 1.0Hs_{SN} - 0.4Ss_{DU}$
		$N \rightarrow S$	3 - 8	$GP + H_s + R_0 - 1.0Ss_{SN} - 1.0Hs_{SN} - 0.4Ss_{DU}$
		$W \longrightarrow E$	3 - 9	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sswe + 0.4Hswe + 1.0Sspu$
	L	$E \longrightarrow W$	3 - 10	$GP + H_s + R_0 - 0.4Ss_{WE} - 0.4Hs_{WE} + 1.0Ss_{DU}$
水平	上	$S \rightarrow N$	3-11	$GP + H_s + R_0 + 0.4Ss_{SN} + 0.4Hs_{SN} + 1.0Ss_{DU}$
0.4		$N \rightarrow S$	3 - 12	$GP + H_s + R_0 - 0.4Ss_{SN} - 0.4Hs_{SN} + 1.0Ss_{DU}$
鉛直		$W \longrightarrow E$	3-13	$GP + H_s + R_0 + 0.4Sswe + 0.4Hswe - 1.0Sspu$
1.0	<del></del>	$E \longrightarrow W$	3 - 14	$GP + H_s + R_0 - 0.4Ss_{WE} - 0.4Hs_{WE} - 1.0Ss_{DU}$
	下	$S \rightarrow N$	3-15	$GP + H_s + R_0 + 0.4Ss_{SN} + 0.4Hs_{SN} - 1.0Ss_{DU}$
		N→S	3-16	$GP + H_s + R_0 - 0.4Ss_{SN} - 0.4Hs_{SN} - 1.0Ss_{DU}$

## 表 6-4 使用済燃料プールの配筋一覧

# (a) 壁

如伏	レベル	壁厚	酉己	筋			
部位	EL. (m)	(cm)	縦筋	横筋			
北側壁	+34.689~ +39.191	200	D35@200 2段 内 D29@200 2段 外	D29@200 2段 内外共			
礼侧笙	+39. 191~ +46. 5	200	D29@200 2段 内外共	D29@200 2段 内外共			
東側壁	+34.689~ +39.191	215. 4	D35@200 2段 内 D29@200 2段 外	D29@200 2段 内外共			
果侧型	+39. 191~ +46. 5	215. 4	D29@200 2段 内外共	D29@200 2段 内外共			
南側壁	+34.689~ +46.5	157. 6	D38@200 2段 内外共	D38@200 2段 内外共			
	+34.689~ +41.547	215. 4	D29@200 2段 内外共	D29@200 2段 内外共			
西側壁	+41.547~ +43.198	137. 2	D29@200 2段 内外共	D29@200 2段 内外共			
	+43. 198~ +46. 5	137. 2	D29@200 2段 内外共	D29@150 2段 内外共			

### (b) 床

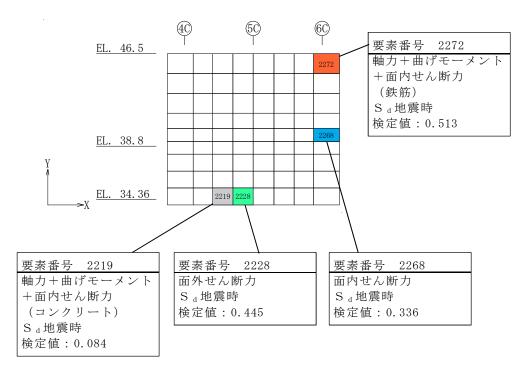
部位	壁厚	配筋									
申り小小	(cm)	EW 方向 NS 方向									
底版	159. 9	D38@200	2 段	内外共	D38@200	2 段	内外共				

## 表 6-5 (1/2) 評価結果

	分		車	曲力+曲に	げモーメン	/ ト + 面 F	力せん断え	カ	面	内せん断	力	面	外せん断	力
部位	部 類 位 領	荷重状態等	コ	コンクリート			鉄筋		鉄筋	コンクリ	ート	鉄筋	コンクリ	ート
位	領域	M 亚小亚 4	要素番号	検定値	ケース No.	要素番号	検定値	ケース No.	要素番号	検定値	ケース No.	要素 番号	検定値	ケース No.
	北側壁	Sa地震時	2219	0.084	1-7	2272	0. 513	1-5	2268	0.336	1 - 2	2228	0. 445	1-13
	北側堡	S d 地震時 +温度	2267	0.412	2-8	2230	0.586	2-7	2205	0. 477	2-14	2209	0.668	2-16
	東側壁	Sa地震時	1582	0.148	1-5	1590	0. 577	1-8	1583	0. 595	1-8	1546	0. 331	1-16
壁	来侧壁	S d 地震時 +温度	1582	0. 491	2-8	1590	0.713	2-8	1590	0.743	2-24	1583	0.652	2-8
<u> </u>	南側壁	Sa地震時	3031	0.214	1-5	3031	0. 525	1-6	3037	0.456	1 - 5	7801	0. 472	1-5
	中侧型	S d 地震時 +温度	3037	0.448	2-2	3031	0.551	2-6	3049	0.575	2-2	7801	0.738	2-6
	西側壁	Sd地震時	1082	0.141	1-6	1087	0.629	1-8	1083	0.575	1-8	1046	0. 298	1-16
	口例至	S d 地震時 +温度	1082	0.488	2-8	1078	0.603	2-8	1087	0.709	2-24	1082	0.706	2-8
床	   底版	Sd地震時	4053	0.516	1-16	4054	0.672	1-15				4054	0. 599	1-16
N.	此加	S <sub>d</sub> 地震時 +温度	4054	0.462	2-32	4054	0.649	2-31				4054	0.878	2-16

表 6-5 (2/2) 評価結果

	分		/ ト + 面	i内せん	新力		軸力		面内せん断力		f力	面外せん断力					
部位	分類領	荷重状態等	サ重化能学 コンクリート		- }-	鉄筋		鉄筋コンクリート		鉄筋コンクリート		鉄筋コンクリート		リート			
位	領域	阿里尔思马	要素番号	検定値	ケース No.	要素番号	検定値	ケース No.	要素番号	検定値	ケース No.	要素番号	検定値	ケース No.	要素 番号	検定値	ケース No.
	北側壁	S。地震時	2219	0.026	3-15	2272	0.236	3-5	2272	0.070	3-2	2268	0.348	3-13	2228	0.460	3-15
壁	東側壁	S。地震時	1582	0.044	3-5	1590	0.312	3-8	1582	0. 236	3-8	1590	0.601	3-8	1546	0.306	3-13
7212	南側壁	S。地震時	3031	0.069	3-5	3031	0.262	3-6	3031	0.376	3-5	3037	0. 528	3-5	7801	0.488	3-6
	西側壁	S。地震時	1082	0.042	3-6	1087	0.302	3-8	1082	0. 235	3-8	1083	0.587	3-16	1046	0.300	3-14
床	底版	S。地震時	4053	0. 149	3-16	4054	0. 281	3-15							4054	0.791	3-16



#### (a) 北側壁

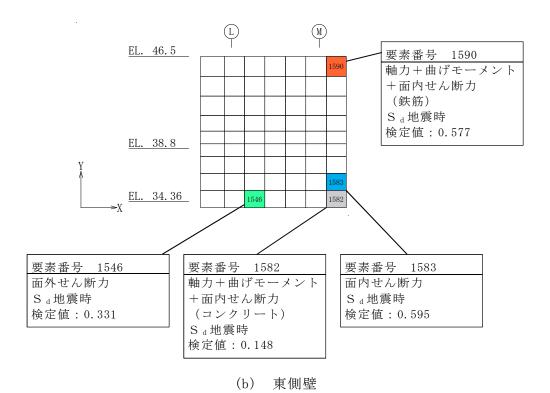


図6-1 (1/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (S<sub>d</sub>地震時)

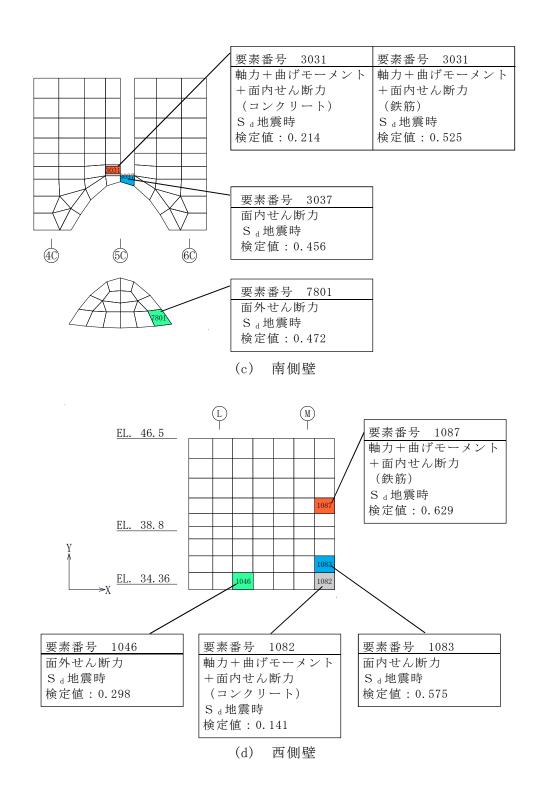
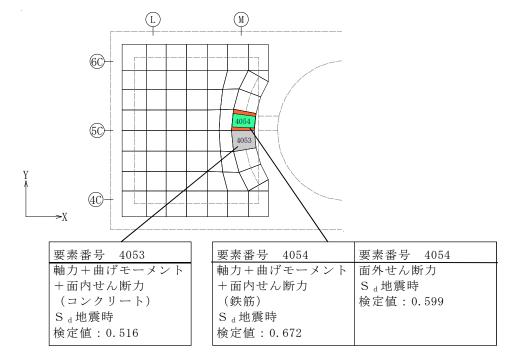


図6-1 (2/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (S<sub>d</sub>地震時)



(f) 底版

図6-1 (3/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 ( $S_a$ 地震時)

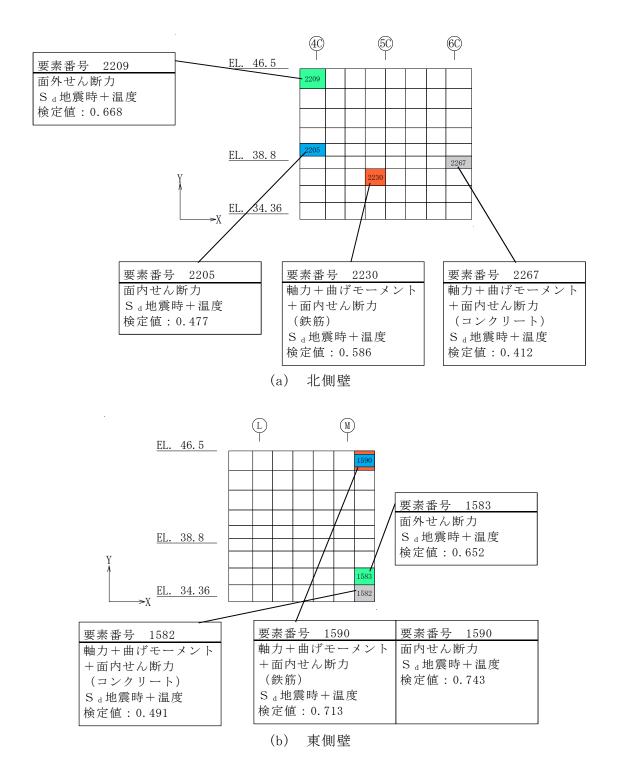
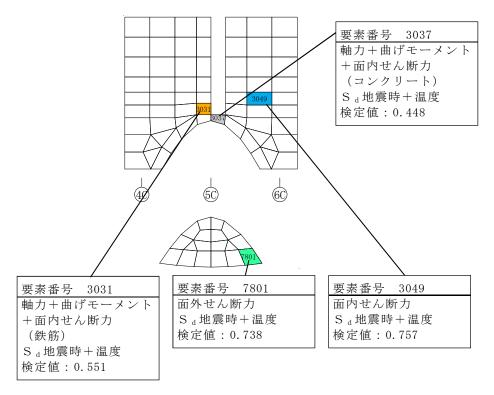
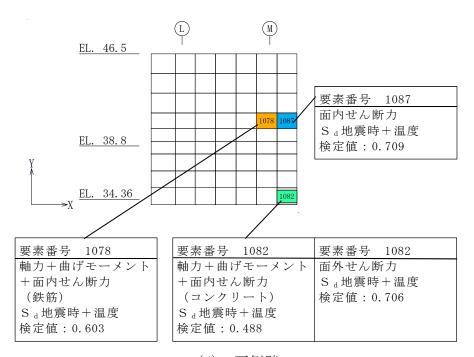


図6-2 (1/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (Sd地震時+温度)

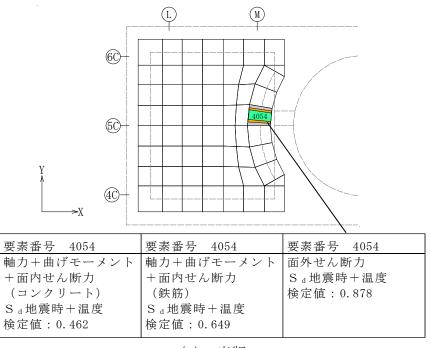


#### (c) 南側壁



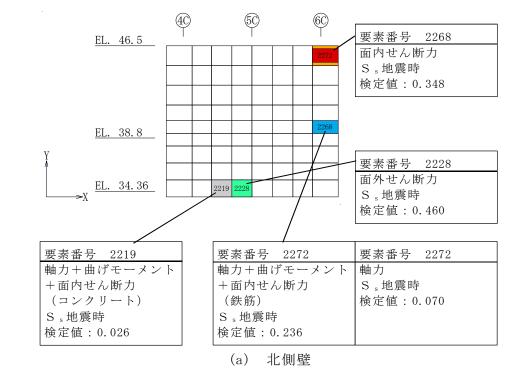
(d) 西側壁

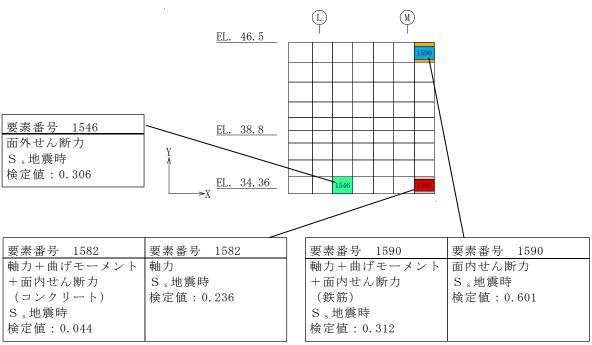
図6-2 (2/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (Sd地震時+温度)



(e) 底版

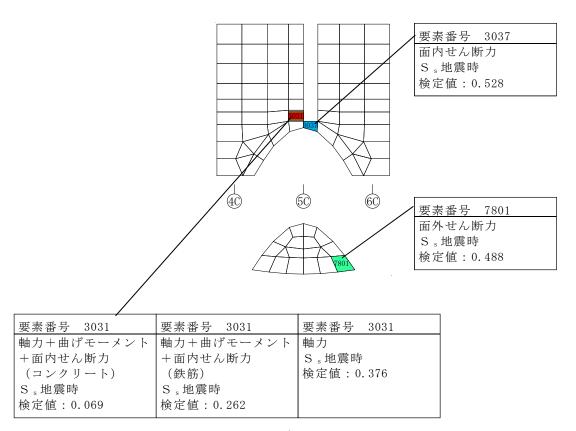
図6-2 (3/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (Sd地震時+温度)





(b) 東側壁

図6-3 (1/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (S<sub>s</sub>地震時)



#### (c) 南側壁

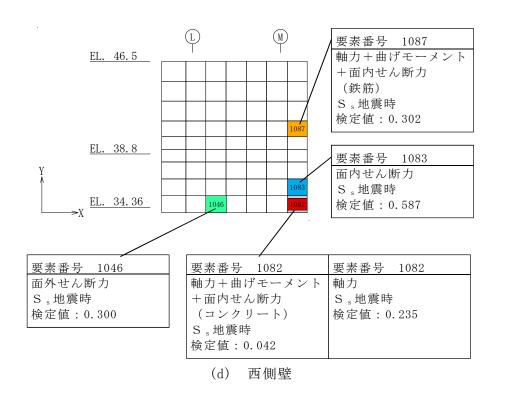
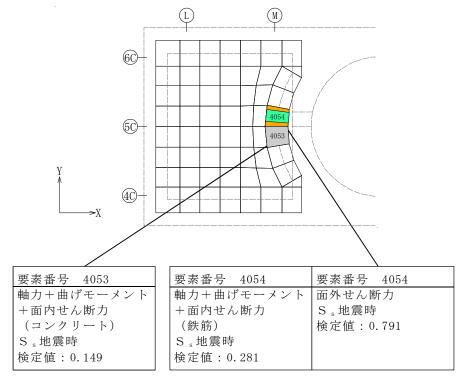
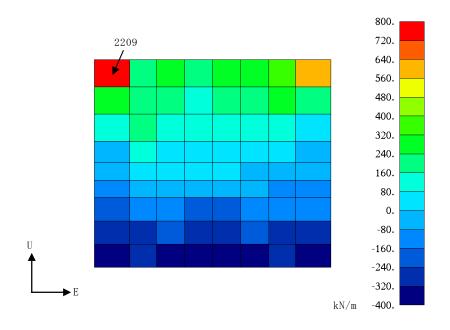


図6-3 (2/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 ( $S_s$ 地震時)

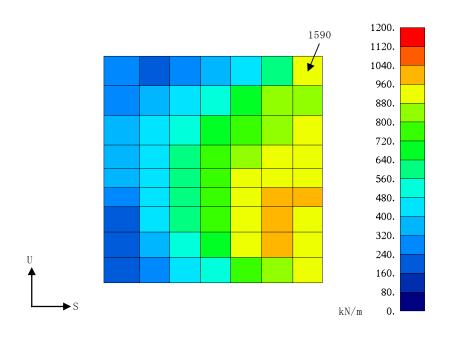


(e) 底版

図6-3 (3/3) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 ( $S_s$ 地震時)

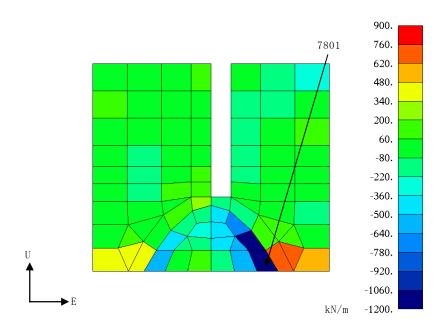


鉛直方向 面外せん断力 ケース 2-16 ( $S_d$ 地震時+温度) (a) 北側壁

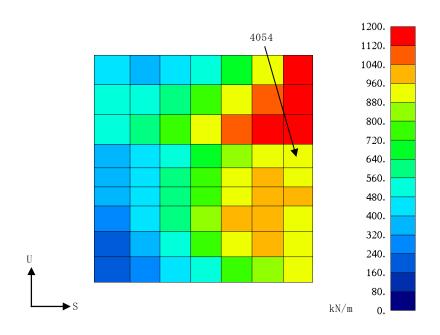


鉛直方向 面内せん断力 ケース 2-24 ( $S_d$ 地震時+温度) (b) 東側壁

図 6-4 (1/3) 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図

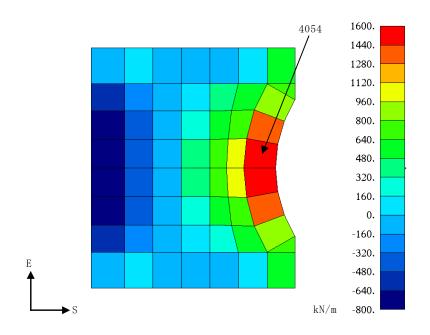


鉛直方向 面外せん断力 f-ス 2-6 ( $S_d$ 地震時+温度) (c) 南側壁



面内せん断力 ケース 2-24 (S<sub>d</sub>地震時+温度) (d) 西側壁

図 6-4 (2/3) 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図



NS 方向 面外せん断力 ケース 2-16 (S d 地震時+温度) (e) 底版

図 6-4 (3/3) 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図

7. 原子炉格納容器底部コンクリートマットの断面の評価部位の選定 原子炉格納容器底部コンクリートマットの荷重の組合せケースを表 7-1 に,配筋一 覧を表 7-2 に,配筋区分を図 7-1 に示す。

各評価項目の検定値一覧を表 7-3,断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果を図 7-2~図 7-7 に,断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンターを図 7-8 に示す。

## 表 7-1 (1/6) 荷重の組合せケース

# (a) 荷重状態**Ⅲ** 地震時(1)

荷重 状態	荷重時 名 称	ケース No.	荷重の組合せ
		1-1	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-2	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-3	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-4	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-5	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-6	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-7	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-8	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-9	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
		1-10	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_1]$
		1-11	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
III	地震時 (1)	1-12	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_1]$
m	2012 M (1)	1-13	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
		1-14	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_1]$
		1-15	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
		1-16	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_1]$
		1-17	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-18	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-19	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-20	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-21	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-22	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2WE} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$
		1-23	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
		1-24	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2WE} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN} + [T_1]$

注 :[]は応力状態2に対する荷重を表す。

## 表 7-1 (2/6) 荷重の組合せケース

# (b) 荷重状態Ⅲ (異常+地震) 時 (1)

荷重	荷重時	ケース	荷重の組合せ
状態	名称	No.	
		2-1	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + \lfloor T_{25} \rfloor$
		2-2	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + \lfloor T_{25} \rfloor$
		2-3	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-4	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-5	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-6	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-7	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-8	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-9	$DL + E_0 + P_{25} + 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-10	$DL + E_0 + P_{25} + 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-11	$DL + E_0 + P_{25} - 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_{25}]$
THE STATE OF THE S	(異常+地震)時	2-12	$DL + E_0 + P_{25} - 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_{25}]$
Ш	(1)	2-13	$DL + E_0 + P_{25} + 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-14	$DL + E_0 + P_{25} + 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-15	$DL + E_0 + P_{25} - 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-16	$DL + E_0 + P_{25} - 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-17	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-18	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-19	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-20	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-21	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_{25}]$
		2-22	$DL + E_0 + P_{25} + 1.0 K_{d2WE} - 1.0 K_{d2DU} + 1.0 E_{dSN} + [T_{25}]$
		2-23	$DL + E_0 + P_{25} - 1$ . $OK_{d2SN} - 1$ . $OK_{d2DU} + 1$ . $OE_{dNS} + [T_{25}]$
		2-24	$DL + E_0 + P_{25} - 1.0 K_{d2WE} - 1.0 K_{d2DU} + 1.0 E_{dSN} + [T_{25}]$
		2 21	DD   DO   125 1. ONGZWE 1. ONGZDU   1. ODGSN   [125]

注 :[]は応力状態2に対する荷重を表す。

## 表 7-1 (3/6) 荷重の組合せケース

# (c) 荷重状態IV 地震時 (2)

荷重 状態	荷重時 名 称	ケース No.	荷重の組合せ
		3-1	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sSN} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$
		3-2	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sWE} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
		3-3	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sSN} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$
		3-4	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sWE} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
		3-5	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sSN} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$
		3-6	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sWE} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
		3-7	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sSN} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sN}$
IV	地震時 (2)	3-8	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sWE} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
1V	地反时 (2)	3-9	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sSN} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		3-10	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sWE} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$
		3-11	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sSN} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		3-12	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sWE} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$
		3-13	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sSN} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		3-14	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sWE} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$
		3-15	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sSN} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		3-16	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sWE} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$

## 表 7-1 (4/6) 荷重の組合せケース

# (d) 荷重状態IV (異常+地震) 時 (2)

荷重 状態	荷重時 名 称	ケース No.	荷重の組合せ
		4-1	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-2	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN}$
		4-3	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-4	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN}$
		4-5	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-6	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0 K_{d1WE} - 0.4 K_{d1DU} + 1.0 E_{dSN}$
		4-7	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-8	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0 K_{d1WE} - 0.4 K_{d1DU} + 1.0 E_{dSN}$
		4-9	$DL + E_0 + P_{21} + 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS}$
		4-10	$DL + E_0 + P_{21} + 0.4 K_{d1WE} + 1.0 K_{d1DU} + 0.4 E_{dSN}$
		4-11	$DL + E_0 + P_{21} - 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS}$
IV	(異常+地震) 時	4-12	$DL + E_0 + P_{21} - 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN}$
1,	(2)	4-13	$DL + E_0 + P_{21} + 0.4 K_{d1SN} - 1.0 K_{d1DU} + 0.4 E_{dNS}$
		4-14	$DL + E_0 + P_{21} + 0.4 K_{d1WE} - 1.0 K_{d1DU} + 0.4 E_{dSN}$
		4-15	$DL + E_0 + P_{21} - 0.4 K_{d1SN} - 1.0 K_{d1DU} + 0.4 E_{dNS}$
		4-16	$DL + E_0 + P_{21} - 0.4 K_{d1WE} - 1.0 K_{d1DU} + 0.4 E_{dSN}$
		4-17	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-18	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN}$
		4-19	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-20	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN}$
		4-21	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-22	$DL + E_0 + P_{21} + 1.0K_{d2WE} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN}$
		4-23	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS}$
		4-24	$DL + E_0 + P_{21} - 1.0K_{d2WE} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dSN}$

## 表 7-1 (5/6) 荷重の組合せケース

# (e) 荷重状態 V (異常+地震) 時(3)

荷重 状態	荷重時 名 称	ケース No.	荷重の組合せ
		5-1	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		5-2	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN}$
		5-3	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		5-4	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN}$
		5-5	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
		5-6	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN}$
		5-7	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS}$
$\mathbf{V}$	(異常+地震) 時	5-8	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dSN}$
v	(3)	5-9	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS}$
		5-10	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN}$
		5-11	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS}$
		5-12	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN}$
		5-13	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS}$
		5-14	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} + 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN}$
		5-15	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS}$
		5-16	$DL + E_0 + P_{SAL} + HS_{SAL} - 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dSN}$

## 表 7-1 (6/6) 荷重の組合せケース

(f) 荷重状態 V (異常+地震) 時(4)

荷重 状態	荷重時 名 称	ケース No.	荷重の組合せ
		6-1	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 1.0K_{sSN} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$
		6-2	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 1.0K_{sWE} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
		6-3	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 1.0K_{sSN} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$
		6-4	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 1.0K_{sWE} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
		6-5	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 1.0K_{sSN} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$
		6-6	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 1.0K_{sWE} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
		6-7	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 1.0K_{sSN} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sN}$
V	(異常+地震) 時	6-8	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 1.0K_{sWE} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$
v	(4)	6-9	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 0.4K_{sSN} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		6-10	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 0.4K_{sWE} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$
		6-11	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 0.4K_{sSN} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		6-12	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 0.4K_{sWE} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$
		6-13	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 0.4K_{sSN} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		6-14	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} + 0.4K_{sWE} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$
		6-15	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 0.4K_{sSN} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$
		6-16	$DL + E_0 + P_{SALL} + HS_{SALL} - 0.4K_{sWE} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$

### 表 7-2 原子炉格納容器底部コンクリートマットの配筋一覧

### (a) 格子配筋

領域	方向	上端筋	下端筋
Δ	EW	3-D38@128.1	3-D38@128.1
A	A NS 3-D38@128.1	3-D38@128.1	3-D38@128.1

# (b) $r - \theta$ 方向配筋

領域	方向	上端筋	下端筋		
В	半径	17-D38/45° (3 段)	17-D38/45° (3 段)		
В	円周	3-D38@199.6	3-D38@199.6		
C	半径	34-D38/45° (3 段)	34-D38/45° (3 段)		
	円周	3-D38@199.6	3-D38@199.6		
D	半径	34-D38/45° (3 段)	34-D38/45° (3 段)		
D	円周	3-D38@180	3-D38@180		
Е	半径	34-D38/45° (3 段)	34-D38/45° (3 段)		
E	円周	3-D38@175	3-D38@175		
F	半径	68-D38/45° (3 段)	68-D38/45° (3 段)		
r	円周	3-D38@200	3-D38@200		
G	半径	68-D38/45° (4 段)	68-D38/45° (4 段)		
	円周	4-D38@200	4-D38@200		

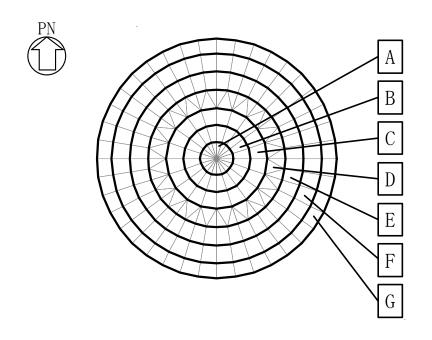


図 7-1 原子炉格納容器底部コンクリートマットの配筋区分

# 表 7-3 (1/2) 各評価項目の検定値一覧

# (a) 荷重状態Ⅲ 地震時 (1)

評価項目		方向	要素番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート	半径	40	1-6	0. 222
曲げモーメント	鉄筋	円周	21	1-6	0. 412
面外せん断力	鉄筋コンクリート	半径	50	1-8	0. 458

注: は、検定値が最大となる要素を示す。

#### (b) 荷重状態Ⅲ (異常+地震) 時(1)

評価項目		方向	要素番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート	半径	60	2-6	0. 280
曲げモーメント	鉄筋	円周	21	2-6	0. 551
面外せん断力	鉄筋コンクリート	半径	50	2-8	0. 538

注: は、検定値が最大となる要素を示す。

### (c) 荷重状態IV 地震時 (2)

評価項目		方向	要素番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート	半径	40	3-6	0. 113
曲げモーメント	鉄筋	円周	51	3-2	0. 137
面外せん断力	鉄筋コンクリート	半径	50	3-8	0. 679

注: は、検定値が最大となる要素を示す。

#### 表 7-3 (2/2) 各評価項目の検定値一覧

### (d) 荷重状態IV (異常+地震) 時 (2)

評価項目		方向	要素番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート	半径	40	4-6	0. 095
曲げモーメント	鉄筋	円周	26	4-5	0. 116
面外せん断力	鉄筋コンクリート	半径	46	4-5	0. 566

注: は、検定値が最大となる要素を示す。

### (e) 荷重状態 V (異常+地震) 時 (3)

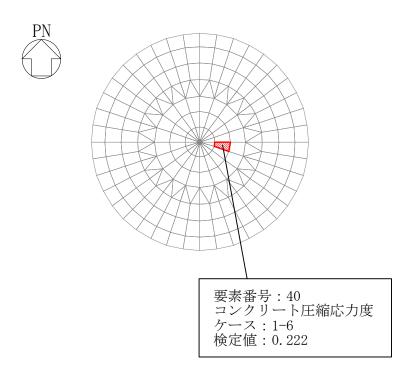
評価項目		方向	要素番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート	半径	40	5-6	0. 124
曲げモーメント	鉄筋	円周	21	5-6	0. 178
面外せん断力	鉄筋コンクリート	半径	50	5-8	0. 656

注: は、検定値が最大となる要素を示す。

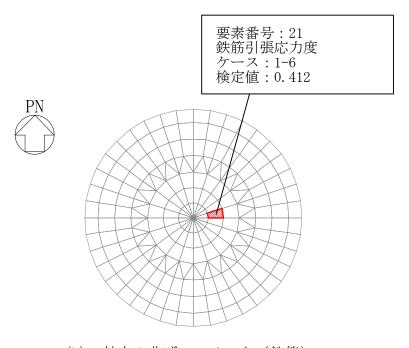
#### (f) 荷重状態 V (異常+地震) 時(4)

評価項目		方向	要素番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート	半径	40	6-6	0. 142
曲げモーメント	鉄筋	円周	21	6-6	0. 163
面外せん断力	鉄筋コンクリート	半径	50	6-8	0. 778

注: は、検定値が最大となる要素を示す。



(a) 軸力+曲げモーメント (コンクリート)



(b) 軸力+曲げモーメント (鉄筋)

図 7-2 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態Ⅲ・地震時(1))

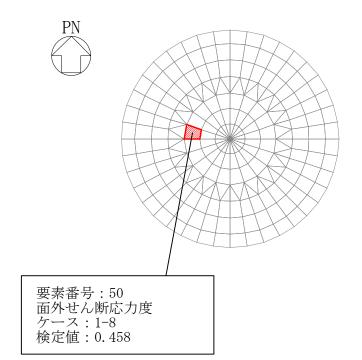
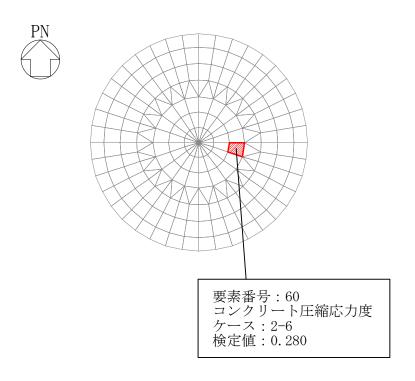


図 7-2 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態Ⅲ・地震時(1))



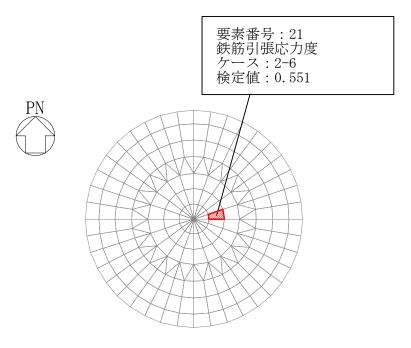


図 7-3 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態Ⅲ・(異常+地震) 時 (1))

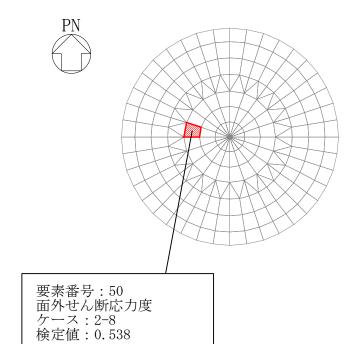
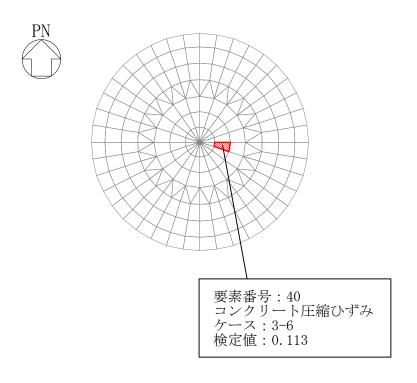
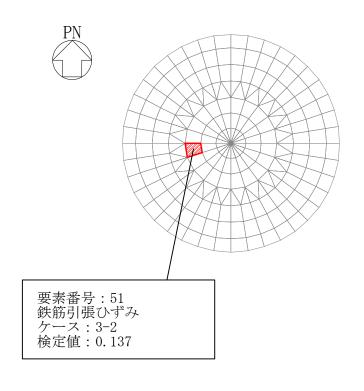


図 7-3 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態Ⅲ・(異常+地震) 時(1))



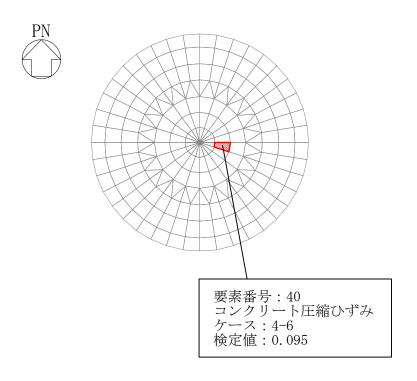


(b) 軸力+曲げモーメント (鉄筋)

図 7-4 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態IV・地震時(2))

要素番号:50 面外せん断応力度 ケース:3-8 検定値:0.679

図 7-4 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態IV・地震時(2))



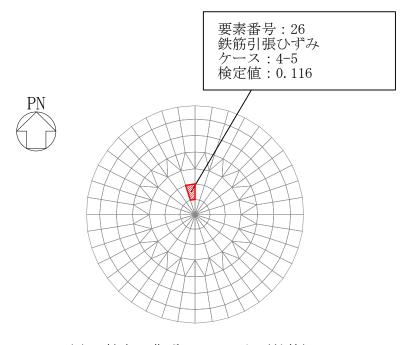


図 7-5 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態IV・(異常+地震)時(2))

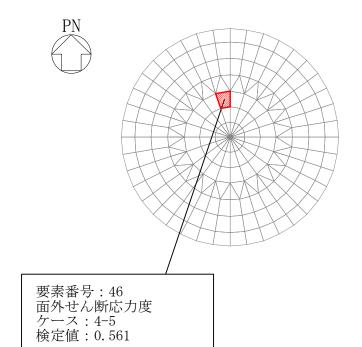
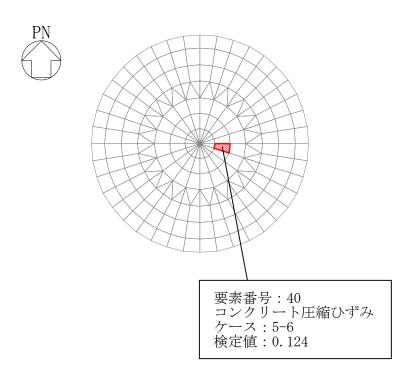


図 7-5 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態IV・(異常+地震) 時(2))



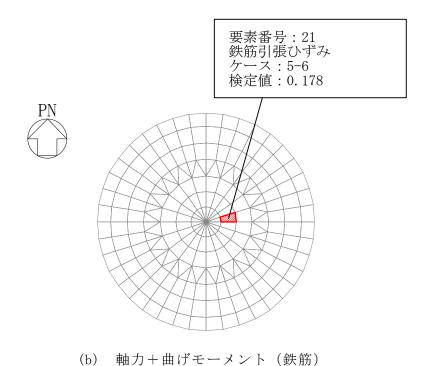
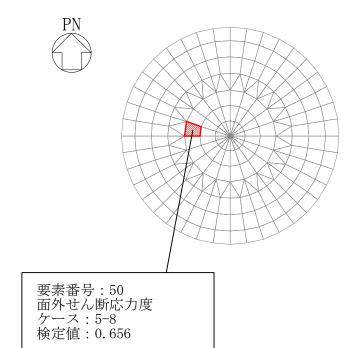
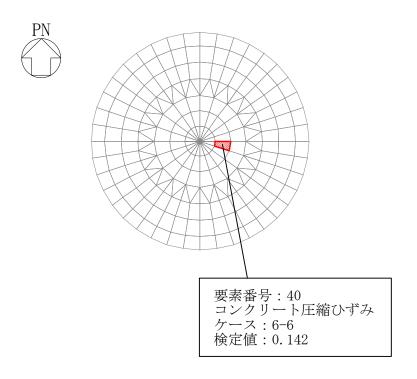


図 7-6 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態 V・(異常+地震) 時(3))



(c) 面外せん断力

図 7-6 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態 V・(異常+地震) 時(3))



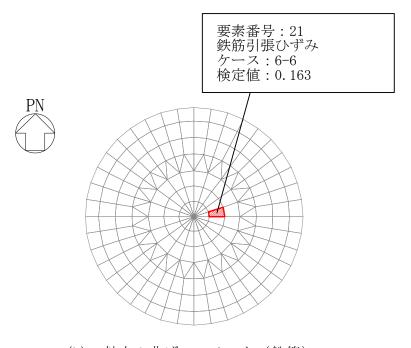


図 7-7 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態 V・(異常+地震) 時(4))

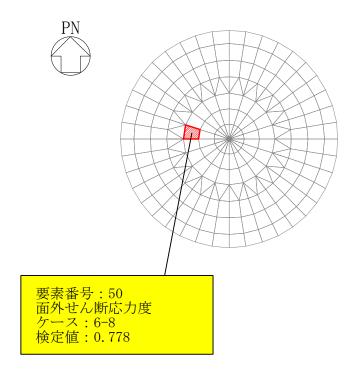
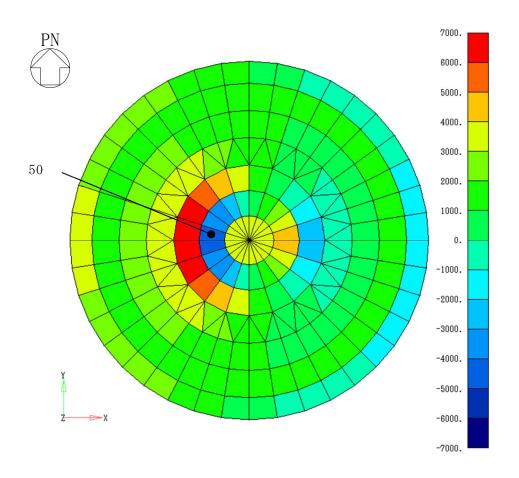


図 7-7 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 (荷重状態 V・(異常+地震) 時(4))



半径方向 面外せん断力 ケース No. 6-8

図 7-8 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター

### 8. 原子炉建屋基礎盤の断面の評価部位の選定

原子炉建屋基礎盤の荷重の組合せケースを表 8-1 に、配筋領域図を図 8-1 に、配筋 一覧を表 8-2 に示す。

各評価項目の検定値一覧を表 8-3,断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果( $S_a$ 地震時)を図 8-2,断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果( $S_a$ 地震時)を図 8-3,断面の評価部位の選定に関する荷重組合せケースの断面力コンター図を図 8-4 に示す。

表 8-1 (1/2) 荷重の組合せケース

外力の状態	ケース No.	荷重の組合せ
	1 - 1	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1-2	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1-3	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1SN} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1-4	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1WE} + 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 5	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1 - 6	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 7	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1SN} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1-8	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d1WE} - 0.4K_{d1DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 9	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
	1 - 10	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dEW} + [T_1]$
	1-11	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1SN} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
Sa地震時	1 - 12	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1WE} + 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dEW} + [T_1]$
Od地展时	1 - 13	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
	1 - 14	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4 K_{d1WE} - 1.0 K_{d1DU} + 0.4 E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 15	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1SN} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dNS} + [T_1]$
	1 - 16	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{d1WE} - 1.0K_{d1DU} + 0.4E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 17	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1 - 18	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 19	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2SN} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1 - 20	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2WE} + 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1-21	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1-22	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{d2WE} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$
	1 - 23	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2SN} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dNS} + [T_1]$
	1-24	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{d2WE} - 1.0K_{d2DU} + 1.0E_{dEW} + [T_1]$

※:[]は応力状態2に対する荷重を表す。

表 8-1 (2/2) 荷重の組合せケース

r					
外力の状態	ケース No.	荷重の組合せ			
	2 - 1	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sSN} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$			
	2 - 2	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sWE} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$			
	2-3	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sSN} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$			
	2 - 4	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sWE} + 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$			
	2 - 5	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sSN} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sNS}$			
	2-6	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 1.0K_{sWE} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$			
	2 - 7	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sSN} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sN}$			
C 地雷吐	2-8	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 1.0K_{sWE} - 0.4K_{sDU} + 1.0E_{sSN}$			
S <sub>s</sub> 地震時	2-9	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sSN} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$			
	2-10	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sWE} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$			
	2-11	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sSN} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$			
	2-12	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sWE} + 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$			
	2-13	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sSN} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$			
	2-14	$DL + E_0 + P_1 + H_1 + 0.4K_{sWE} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$			
	2-15	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sSN} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sNS}$			
	2 - 16	$DL + E_0 + P_1 + H_1 - 0.4K_{sWE} - 1.0K_{sDU} + 0.4E_{sSN}$			

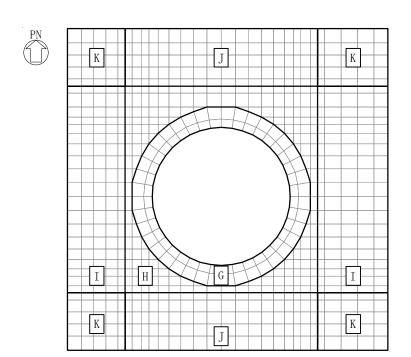


図 8-1 原子炉建屋基礎の配筋領域図

### 表 8-2 配筋一覧

## (a) 格子配筋

領域	方向	上端筋	下端筋			
Н	EW	3-D38@200	3-D38@200			
п	NS	3-D38@200	3-D38@200			
I	EW	D38@200+2-D38@400	D38@200+2-D38@400			
1	NS	3-D38@200	3-D38@200			
т	EW	3-D38@200	3-D38@200			
Ј	NS	D38@200+2-D38@400	D38@200+2-D38@400			
K	EW	D38@200+2-D38@400	D38@200+2-D38@400			
N.	NS	D38@200+2-D38@400	D38@200+2-D38@400			

# (b) $r - \theta$ 方向配筋

	領域	方向	上端筋	下端筋		
	G	半径	68-D38/45° (4 段)	68-D38/45° (4 段)		
		円周	4-D38@200	4-D38@200		

表 8-3 各評価項目の検定値一覧

(a) S<sub>d</sub>地震時

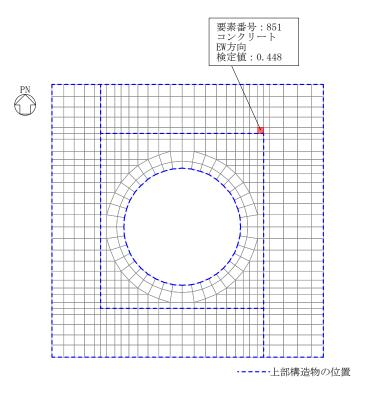
検討項目		方向	要素 番号	組合せ ケース	検定値
軸力	コンクリート圧縮応 力度 (N/mm²)	EW	280	1-6	0. 448
曲げモーメント	鉄筋引張応力度 (N/mm²)	NS	851	1-3	0. 707
面外せん断力	面外せん断応力度 (N/mm²)	EW	280	1-6	0. 521

注: は、検定値が最大となる要素を示す。

(b) S<sub>s</sub>地震時

検討項目		方向	要素 番号	組合せ ケース	検定値
軸力	曲げモーメント (×10 <sup>3</sup> kN·m/m)	NS	851	2-7	0. 902
曲げモーメント		EW	626	2-6	0.721
五州计)帐书	面外せん断応力度 (N/mm²)	NS	851	2-1	0. 641
面外せん断力		EW	465	2-4	0. 765

注: は、検定値が最大となる要素を示す。



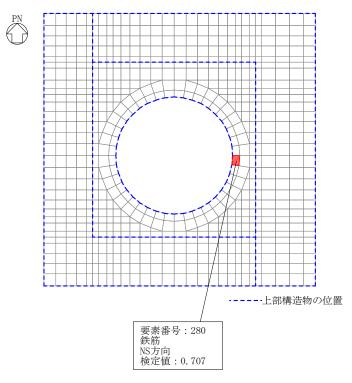


図 8-2 (1/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 ( $S_d$ 地震時)

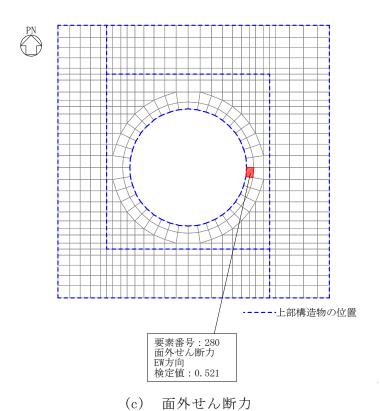
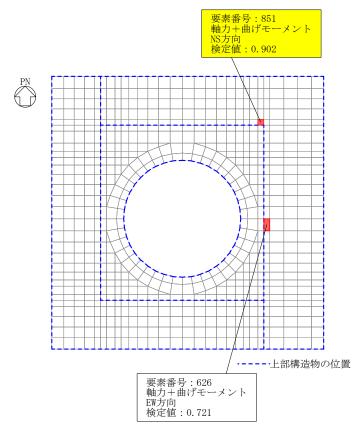
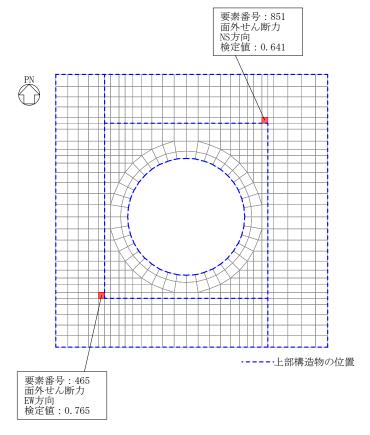


図 8-2 (2/2) 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 ( $S_a$ 地震時)

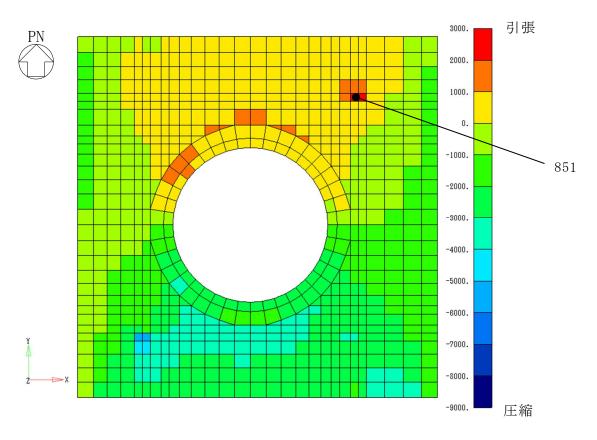


#### (a) 軸力+曲げモーメント

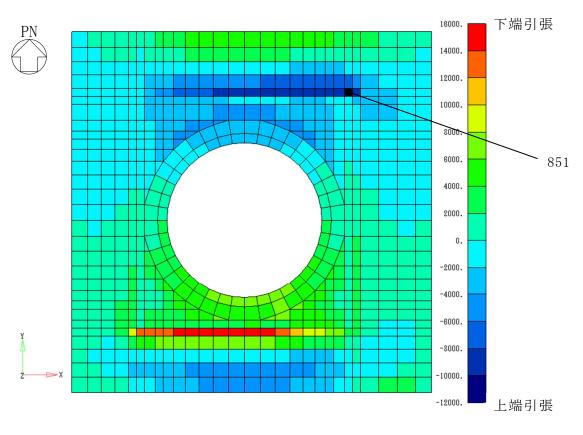


(b) 面外せん断力

図 8-3 断面力ごとの検定値が最大となる要素及び断面の評価結果 ( $S_s$ 地震時)



(a) EW 方向 軸力 ケース No. 2-7



(b) EW 方向 曲げモーメント ケース No. 2-7図 8-4 断面算定部位の選定に関する荷重組合せケースの応力コンター図