- 2. 浸水防護施設に関する補足資料
 - 2.1 防波壁に関する補足説明
 - 2.1.5 防波壁(波返重力擁壁)の耐震性についての計算書に関する補足説明

目 次

1.		樃	E要	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	1
2.		基	本	方	針	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2
2.	1		位	置	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2
2.	2		構	造	概	要	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	3
2.	3		評	価	方	針	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	7
2.	4		適	用	規	格	•	基	準	等	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	15
3.		酛	震	評	価	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	18
3.	1		評	価	対	象	断	面	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	18
3.	2		評	価	対	象	部	位	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	38
	3	. 2	2.1		施	設	•	地	盤	の	健	全	性	評	価	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	38
	3	. 2	2.2		施	設	の	変	形	性	評	価	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	38
	3	. 2	2.3		基	礎	地	盤	の	支	持	性	評	価	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	38
3.	3		荷	重	及	び	荷	重	の	組	合	せ	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	38
	3	. 3	3.1		耐	震	評	価	上	考	慮	す	る	状	態	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	38
	3	. 3	3.2		荷	重	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	39
	3	. 3	3.3		荷	重	の	組	合	せ	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	39
3.	4		許	容	限	界	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	40
	3	. 4	1. 1		重	力	擁	壁	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	40
	3	. 4	1. 2		ケ	_	ソ	ン	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	41
	3	. 4	4.3		Н	形	鋼	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	44
	3	. 4	1.4		М	Μ	R	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	44
	3	. 4	4.5		改	良	地	盤	6	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	44
	3	. 4	4.6	I	止	水	目	地	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	45
	3	. 4	1. 7		基	礎	地	盤	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	45
4.		2	次	元	有	限	要	素	法	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	46
4.	1		解	析	方	法	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	46
	4	. 1	1.1		地	震	応	答	解	析	手	法	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	47
	4	. 1	1.2		施	設	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	48
	4	. 1	1.3		地	盤	物	性	の	ば	6	っ	き	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	48

	4.	1.	4	減衰	定数	数・	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	49
	4.	1.	5	解析	ケー	ース	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	55
	4.	1.0	6	入力	地加	雲動	J •	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	56
	4.	1.	7	解析	モ	デル	·及	び	諸	元	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	117
	4.	1.8	8	評価	i方?	去・	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	145
4.	2	而	討震	応答	解材	<mark>沂</mark> 結	i果	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	153
	4.	2.	1	解析	ケ	ース	. と	照	查	値	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	155
	4.	2.2	2	重力	擁	達の	曲	げ	照	査	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	180
	4.	2.3	3	重力	擁	達の	せ	ĥ	断	照	査	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	183
	4.	2.4	4	過剰	間		汪	分	布	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	185
	4.	2.	5	最大	:せ/	ん断	ΰŨ	ず	み	分	布	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	191
	4.	2.	6	重力	擁	達•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	202
	4.	2.	7	H形	罁	•••	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	214
	4.	2.8	8	ΜM	[R	•••	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	215
	4.	2.9	9	改良	地	監 ⑥)•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	220
	4.	2.	10	止7	水目	地	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	222
	4.	2.	11	基码	儊地	盤	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	228
5.		3	次ラ	ī一構	告解	′析	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	241
5.	1	角	¥析	方法	•	•••	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	241
	5.	1.	1	3次	元相	<mark>冓</mark> 造	解	析	手	法	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	241
	5.	1.2	2	照査	時刻	刻の	設	定	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	243
	5.	1.3	3	入力	値	の 設	:定	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	244
	5.	1.4	4	解析	· モ ラ	デル	·及	び	諸	元	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	251
	5.	1.	5	評価	i方ǎ	去•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	271
5.	2	3	<mark>8</mark> 次	元構	造角	解析	·結	果	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	273
	5.	2.	1	解析	ケー	ース	. と	照	查	値	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	273
	5.	2.2	2	3次	元村	冓造	解	析	の	照	査	時	刻	の	選	定	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	393
	5.	2.3	3	作用	荷	重分	·布	図	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	400
	5.	2.4	4	評価	i 対 1	象部	犲	. F	照	査	値	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	406
	5.	2.	5	断面	力	分布	i																												
				(曲	げ	・軸	力	系	\mathcal{O}^{i}	破	壊	に	対	す	る	照	査	:	2	—	2	断	面	及	び(4	_	4	断ī	面)	•	•	•	423
	5.	2.	6	断面	力	分布	i																												
				(번	•ん	釿破	、 壊	(面	外)	に	対	す	る	照	査	:	2	—	2	断	面	及	び(4	—	4	断ī	面)	•	•	•	427
	5.	2.	7	断面	力分	分布	ī																												
				(せ	い	析破	淒	. (面	内)	に	対	す	る	照	査	:	2		2	断	面	及	び(4	_	4	断ī	面)	•	•	•	428

5.2.8 断面力分布	
(圧縮破壊に対する照査:③-③断面)・・・・・・・・・・・・・・42	29
5.2.9 断面力分布	
(引張破壊に対する照査:③-③断面)・・・・・・・・・・・・・4	30
5.2.10 断面力分布	
(せん断破壊(面外)に対する照査:③-③断面)・・・・・・・・43	31
5.2.11 断面力分布	
(せん断破壊(面内)に対する照査:③-③断面)・・・・・・・・43	32
5.3 前壁,後壁,側壁,隔壁,底版及びフーチング	
(②-②断面及び④-④断面) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 43	33
5.3.1 曲げ照査・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 43	33
5.3.2 せん断力照査(面外)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 47	73
5.3.3 せん断力照査(面内)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 49)3
5.4 隔壁, 頂版, 側壁及び底版 (③-③断面) ・・・・・・・・・・・・ 51	3
5.4.1 圧縮に対する照査・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 51	3
5.4.2 引張に対する照査・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 51	9
5.4.3 せん断力照査(面外)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 52	25
5.4.4 せん断力照査(面内)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 5:	38
5.4.5 3 次元非線形構造解析によるせん断 <mark>破壊</mark> に対する照査・・・・・・・・54	15
6. 防波壁(波返重力擁壁)の耐震性に関する影響検討 ・・・・・・・・・ 54	16
6.1 改良地盤⑥の解析用物性値に関する影響検討・・・・・・・・・・・・・ 54	ł6
6.1.1 概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 54	ł6
6.1.2 評価内容・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 55	51
6.1.3 評価結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 55	52

(参考資料1)防波壁(波返重力擁壁)における既設部分と新設部分の一体性確認

- (参考資料 2) 改良地盤⑥の物性値の設定方法について
- (参考資料3) ケーソン中詰材改良体の解析用物性値について
- (参考資料4) 3次元構造解析の照査時刻の選定の妥当性について
- (参考資料5)発生応力度の平均化について
- (参考資料 6) ケーソン及び重力擁壁の一体性について
- (参考資料7) 放水路ケーソンの耐震評価について
- (参考資料8) ⑤-⑤断面の重力擁壁下端の境界条件

1. 概要

本資料は、VI-2-1-9「機能維持の基本方針」に設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、防波壁(波返重力擁壁)が基準地震動Ssに対して十分な構造強度及び止水機能を有していることを確認するものである。

防波壁(波返重力擁壁)に要求される機能の維持を確認するにあたっては、構造部材の 健全性評価では、地震応答解析又は3次元構造解析に基づく施設・地盤の健全性評価及び 施設の変形性評価を行う。基礎地盤の支持性能評価では、基礎地盤に発生した接地圧を確 認する。

漂流物対策工については,「2.1.8 漂流物対策工に関する補足説明」で説明する。

2. 基本方針

2.1 位置

防波壁(波返重力擁壁)の位置図を図2.1-1に示す。



図 2.1-1 防波壁(波返重力擁壁)の位置図

2.2 構造概要

防波壁(波返重力擁壁)の構造概要図及び構造図を図 2.2-1 及び図 2.2-2 に,止水 目地の概念図及び配置位置図を図 2.2-3 に示す。

防波壁(波返重力擁壁)は,<mark>入力</mark>津波高さ(EL <mark>11.9</mark>m)に対して余裕を考慮した天端 高さ(EL 15.0m)とする。

防波壁(波返重力擁壁)は,<mark>岩盤,若しくは</mark>マンメイドロック(以下「MMR」とい う。)を介して岩盤若しくは改良地盤に支持されており,図 2.1-1に示すとおり波返 重力擁壁(岩盤部)と波返重力擁壁(改良地盤部)に分類される。この内,波返重力擁 壁(岩盤部)は,ケーソン設置部と岩盤直接支持部に分類される。

ケーソン設置部は鉄筋コンクリート造のケーソン及び鉄筋コンクリート造の 重力擁 壁がMMRを介して岩盤に直接支持される構造であり、岩盤直接支持部は重力擁壁が岩 盤に直接支持される構造である。波返重力擁壁(改良地盤部)は、ケーソン及び重力擁 壁がMMR及び改良地盤を介して岩盤に支持される構造である。

ケーソンは箱型形状であり,箱型内部には格子状に複数隔壁を配置しており,隔壁に より囲まれた箇所に,中詰コンクリート又は中詰材(銅水砕スラグ及び砂)を充填して おり,すべての中詰材(銅水砕スラグ及び砂)を高圧噴射攪拌工法により改良する。

重力擁壁及び前壁の背面に中詰コンクリートが充填されていないケーソンの海側に は,鉄筋コンクリート版により構成された漂流物対策工を設置し,重力擁壁の陸側の境 界部には,試験等により止水性を確認した止水目地を設置する。

なお,構造概要図にグラウンドアンカを示しているが,その効果を期待せずに耐震評 価を行う。

防波壁に設置する漂流物対策工については、「2.1.8 漂流物対策工に関する補足説 明」で説明する。



注記*:防波壁(波返重力擁壁)は、グラウンドアンカの効果を期待しない設計とする。



波返重力擁壁(改良地盤部)

注記*:防波壁(波返重力擁壁)は、グラウンドアンカの効果を期待しない設計とする。

図 2.2-1 防波壁(波返重力擁壁)の構造概要図(<mark>鳥瞰</mark>図)

2.1.5-4



岩盤部(ケーソン設置部)

注記*:防波壁(波返重力擁壁)は、グラウンドアンカの効果を期待しない設計とする。





注記*:防波壁(波返重力擁壁)は、グラウンドアンカの効果を期待しない設計とする。 図 2.2-2 防波壁(波返重力擁壁)の構造概要図(断面図)



2.3 評価方針

防波壁(波返重力擁壁)は、Sクラス施設である津波防護施設に分類される。

防波壁(波返重力擁壁)の各部位の役割及び性能目標を表 2.3-1 及び表 2.3-2 に示す。

防波壁(波返重力擁壁)の耐震評価は、地震応答解析及び3次元構造解析の結果に基づき、設計基準対象施設として、表 2.3-3 に示すとおり、施設・地盤の健全性評価、 基礎地盤の支持性能評価及び施設の変形性評価を行う。

施設・地盤の健全性評価,基礎地盤の支持性能評価及び施設の変形性評価を実施する ことで,構造強度を有すること及び止水性を損なわないことを確認する。

施設・地盤の健全性評価については,施設・地盤ごとに定める照査項目(発生応力度, 発生ひずみ及びすべり安全率)が許容限界を満足することを確認する。

基礎地盤の支持性能評価においては,基礎地盤の接地圧が許容限界以下であることを 確認する。

施設の変形性評価については、止水目地の変位量を算定し、有意な漏えいが生じない ことを確認した許容限界以下であることを確認する。

防波壁(波返重力擁壁)の耐震評価フローを図 2.3-1 に示す。

	部位のメ	名称	地震時の役割	津波時の役割
	重力擁壁		 ・止水目地及び漂流物対策工 を支持する。 	 ・止水目地及び漂流物対策工 を支持するとともに,遮水 性を保持する。
	止水目地		・重力擁壁間の変 <mark>位</mark> に追従す る。	 ・重力擁壁間の変<mark>位</mark>に追従し, 遮水性を保持する。
	ケーソン		・重力擁壁 <mark>及び漂流物対策工</mark> を支持する。	 ・重力擁壁及び漂流物対策工 を支持するとともに、遮水 性を保持する。
施設	放水路 ケーソン	頂版底版側壁	・重力擁壁を支持する。	 ・重力擁壁を支持するととも に、遮水性を保持する。
		隔壁	 ・重力擁壁を支持する。 	 ・重力擁壁を支持する。
	日形鋼		・重力擁壁を支持する。	・重力擁壁を支持する。
	漂流物対策 (鉄筋コン ト版)*	工 クリー	 ・役割に期待しない(解析モデルに重量として考慮し,防波壁(波返重力擁壁)への影響を考慮する)。 	 · 漂流物衝突荷重を分散して防波壁(波返重力擁壁)に伝達する。 · 漂流物衝突荷重による防波壁(波返重力擁壁)の局所的な損傷を防止する。
	MMR		 ・ケーソン及び重力擁壁を支 持する。 ・基礎地盤のすべり安定性に 寄与する。 	・ケーソン及び重力擁壁を支 持する。 ・難透水性を保持する。
地盤	改良地盤⑥		 ケーソン及び重力擁壁を支 持する。 基礎地盤のすべり安定性に 寄与する。 	 ケーソン及び重力擁壁を支 持する。 ・難透水性を保持する。
	岩盤		 ・ケーソン及び重力擁壁を支 持する。 ・基礎地盤のすべり安定性に 寄与する。 	・ケーソン及び重力擁壁を支 持する。

表 2.3-1(1) 防波壁(波返重力擁壁)の各部位の役割

注記*:漂流物対策工は「2.1.8 漂流物対策工に関する補足説明」で説明する。

	部位の名称	地震時の役割	津波時の役割
地盤	埋戻土, 砂礫層	・役割に期待しない(解析モデ ルに <mark>反映し</mark> ,防波壁 <mark>(波返重</mark> <mark>力擁壁)</mark> への相互作用を考 慮する)。	 ・防波壁(波返重力擁壁)より 陸側については, 津波荷重 に対して地盤反力として寄 与する。
	消波ブロック	・役割に期待しない。	・役割に期待しない。

表 2.3-1(2) 防波壁(波返重力擁壁)の各部位の役割

	<u></u>				性能目標	
	部位		鉛直支持	すべり安 定性	耐震性	耐津波性 (透水性,難透水性)
	重力擁	壁			構造部材の健全性を保持 するために,重力擁壁が おおむね弾性状態にとど まること。	止水目地の支持機能を喪失 して重力擁壁間から有意な 漏えいを生じないために,重 力擁壁がおおむね弾性状態 にとどまること。
	止水目	地			重力擁壁間から有意な漏 えいを生じないために, 止水目地の変形性能を保 持すること。	重力擁壁間から有意な漏え いを生じないために,止水目 地の変形・遮水性能を保持す ること。
施設	ケーソ	ン	_	_	構造部材の健全性を 保持するために,ケ ーソンがおおむね弾 性状態にとどまるこ と。	構造部材の健全性を保 持し,有意な漏えいを 生じないために,ケー ソンがおおむね弾性状 態にとどまること。
	放水路ケーソン	頂版 底版 側壁 隔壁			構造部材の健全性を 保持するために,ケ ーソンがおおむね弾 性状態にとどまるこ と。 構造強度を有するこ	構造部材の健全性を保 持し,有意な漏えいを 生じないために,ケー ソンがおおむね弾性状 態にとどまること。 構造強度を有するこ
	隔壁 H形鋼				と。 構造部材の健全性を保持 するために, H形鋼がお おむね弾性状態にとどま ること。	と。 構造部材の健全性を保持す るために、H形鋼がおおむね 弾性状態にとどまること。

表 2.3-2(1) 防波壁(波返重力擁壁)の各部位の性能目標

			すべり	王后	耐津波性			
	部位	如但又付	安定性	顺辰任	(透水性, 難透水性)			
					漂流物衝突荷重を分散し			
	海达1444年了*			防波壁(波返重力擁壁)から	て,防波壁(波返重力擁			
施	伝加初州東上			分離しないために、漂流物対	壁)に伝達するために,			
設	(_		策工がおおむね弾性状態にと	鉄筋コンクリート版が <mark>お</mark>			
				どまること。	おむね弾性状態にとどま			
					<mark>る</mark> こと。			
			基礎地盤		地盤中からの回り込みに			
	MMR	ケーソン及	のすべり		よる流入を防止(難透水			
		び重力擁壁	安定性を		性を保持) するため, M			
나바		を鉛直支持	確保する		MR及び改良地盤 <mark>⑥</mark> が破			
迎般	改良地盤⑥	するため,十	ため, 十分	_	壊しないこと。(内的安			
盆		分な支持力	なすべり		定を保持)			
		を保持する	安全性を					
	岩盤	こと。	保持する		—			
			こと。					

我们们的孩子(你忍至???""生??""日前还?""日前"	表 2.3-2(2)	防波壁(波返重力擁壁)の各部位の性能目標
-------------------------------	------------	----------------------

注記*:漂流物対策工は「2.1.8 漂流物対策工に関する補足説明」で説明する。

評価 方針	評価項目	部位	Ĺ	評価方法	許容限界
		重力擁壁		発生する応力(曲げ <mark>応</mark> 力及びせん断 <mark>応</mark> 力)が許容 限界以下であることを確認	短期許容応力度
		ケーソン		発生する応力(曲げ <mark>応</mark> 力及びせん断 <mark>応</mark> 力)が許容 限界以下であることを確認	短期許容応力度
		放水路	頂版底版側壁	発生する応力(曲げ <mark>応</mark> 力及びせん断 <mark>応</mark> 力)が許容 限界以下であることを確認	短期許容応力度 材料強度
構造強度	施設・地盤	ケーソン	隔壁	発生する応力(曲げ <mark>応</mark> 力及びせん断 <mark>応</mark> 力)又はひ ずみが許容限界以下であることを確認	短期許容応力度 材料強度 許容ひずみ
を有する	07)建土1土	H形鋼		発生する応力度(せん断力)が許容限界以下であ ることを確認	短期許容応力度
ريدر		MMR		すべり破壊しないこと(内的安定を保持)を確認	すべり安全率 1.2以上
		改良地盤6)	すべり破壊しないこと(内的安定を保持)を確認	すべり安全率 1.2以上
		漂流物対策 (鉄筋コン ト版)	江*1 クリー	発生する応力(<mark>押抜きせん断力,</mark> アンカーボルト の引張力及びせん断力)が許容限界以下であるこ とを確認	短期許容応力度
	基礎地盤の 支持性能	基礎地盤		発生する応力(接地王)が許容限界以下であるこ とを確認	極限支持力度*2 支圧強度

表 2.3-3(1) 防波壁(波返重力擁壁)の評価項目

注記*1:漂流物対策工は「2.1.8 漂流物対策工に関する補足説明」で説明する。

*2:妥当な安全余裕を考慮する。

評価 方針	評価項目	部位	Ĺ	評価方法	許容限界
		重力擁壁		発生する応力(曲げ <mark>応力</mark> 及びせん断 <mark>応</mark> 力)が許容 限界以下であることを確認	短期許容応力度
		ケーソン		発生する応力(曲げ <mark>応力</mark> 及びせん断 <mark>応</mark> 力)が許容 限界以下であることを確認	短期許容応力度
L 	施設・地盤 の健全性	放水路 ケーソン	頂 版 個 壁	発生する応力(曲げ <mark>応力</mark> 及びせん断 <mark>応</mark> 力)が許容 限界以下であることを確認	短期許容応力度 材料強度
水性を損な		H形鋼		発生する応力(せん断力)が許容限界以下である ことを確認	短期許容応力度
わないこと		MMR		すべり破壊しないこと(内的安定を保持)を確認	すべり安全率 1.2以上
		改良地盤⑥)	すべり破壊しないこと(内的安定を保持)を確認	すべり安全率 1.2以上
	基礎地盤の 支持性能	基礎地盤		発生する応力(接地王)が許容限界以下であるこ とを確認	極限支持力度* 支圧強度
	施設の 変形性	^{Y生眼} 登の 外生 上水目地		発生変 <mark>位</mark> 量が許容限界以下であることを確認	有意な漏えいが 生じないことを 確認した変 <mark>位</mark> 量

表 2.3-3(2) 防波壁(波返重力擁壁)の評価項目

注記*:妥当な安全余裕を考慮する。



2.4 適用規格·基準等

適用する規格・基準等を以下に示す。また,項目ごとに適用する規格・基準等を表 2.4 -1に示す。

- ・コンクリート標準示方書[構造性能照査編]((社) 土木学会,2002年制定)
- ・耐津波設計に係る工認審査ガイド(平成25年6月19日原管地発第1306196号)
- ・道路橋示方書(I共通編・IV下部構造編)・同解説((社)日本道路協会,平成14年 3月)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987((社)日本電気協会)
- ・港湾の施設の技術上の基準・同解説(<mark>国土交通省港湾局</mark>,2007年版))
- ・港湾構造物設計事例集(沿岸技術研究センター,平成19年3月)
- ・コンクリート標準示方書[設計編]((社)土木学会,2012年制定)
- ・コンクリート標準示方書[設計編]((社)土木学会,2017年制定)

・建築基準法・同施行令

項目		適用する規格,基準類	備考
使 及び	用材料 材料定数	 コンクリート標準示方書[構造性能照査編]((社) 土木学会,2002年制定) 道路橋示方書(I共通編・Ⅳ下部構造編)・同 解説((社)日本道路協会,平成14年3月) 	_
荷重及	及び荷重の 狙合せ	コンクリート標準示方書[構造性能照査 編](<mark>(社)</mark> 土木学会,2002年制定) <mark>建築基準法・同施行令</mark>	永久荷重+偶発荷重+従 たる変動荷重の適切な組 合せを検討
	重力擁壁	コンクリート標準示方書[構造性能照査 編](<mark>(社)</mark> 土木学会,2002年制定)	曲げ照査及びせん断照査 は,発生応力度が,短期 許容応力度以下であるこ とを確認
	ケーソン	コンクリート標準示方書[構造性能照査編]((社) (社) 定本学会,2002年制定) 原子力発電所耐震設計技術指針JEAG4 601-1987((社) 日本電気協会)	曲げ照査及びせん断照査 は,発生応力度が, <mark>短期</mark> 許容応力度以下であるこ とを確認
許容 限界	放水路 ケーソン	 コンクリート標準示方書[構造性能照査編]((社) 土木学会,2002年制定) 原子力発電所耐震設計技術指針JEAG4 601-1987((社) 日本電気協会) コンクリート標準示方書[設計編]((社) 土 木学会,2012年制定) コンクリート標準示方書[設計編]((社) 土 木学会,2017年制定) 	曲げ照査及びせん断照査 は,発生応力度が, <mark>短期</mark> 許容応力度以下であるこ と又は発生ひずみが許容 ひずみ以下であることを 確認。引張照査は,材料 強度以下であることを確 認
	H形鋼	道路橋示方書(I共通編・IV下部構造編)・同 解説((社)日本道路協会,平成14年3月)	せん断照査は,発生応力 度が,短期許容応力度以 下であることを確認
	MMR	耐津波設計に係る工認審査ガイド(平成 25 年6月19日,原管地発第1306196号)	すべり安全率が 1.2 以上 であることを確認

表 2.4-1(1) 適用する規格・基準類

項目		適用する規格,基準類	備考			
찴∽	改良地盤 ⑥	耐津波設計に係る工認審査ガイド(平成 25 年6月19日,原管地発第1306196号)	すべり安全率が 1.2 以上 であることを確認			
服界	基礎地盤	道路橋示方書(I共通編・IV下部構造編)・同 解説((社)日本道路協会,平成14年3月) コンクリート標準示方書[構造性能照査 編]((社) 土木学会,2002年制定)	支持力照査は,接地圧が 極限支持力度又は支圧強 度以下であることを確認			
		原子力発電所耐震設計技術指針JEAG4 601-1987(((社))日本電気協会)	有限要素法による2次元 モデルを用いた時刻歴非 線形解析			
地震	応答解析	 港湾の施設の技術上の基準・同解説(国土交通省港湾局,2007年版) 港湾構造物設計事例集(沿岸技術研究センター,平成19年3月) 	ジョイント要素の物性値 の設定			
3次元構造解析		道路橋示方書(Ⅰ共通編・Ⅳ下部構造編)・同 解説((社)日本道路協会, 平成 14 年 3 月)	<mark>地盤ばねの設定</mark>			

表 2.4-1(2) 適用する規格・基準類

3. 耐震評価

3.1 評価対象断面

防波壁(波返重力擁壁)の評価対象断面は,設置変更許可段階における構造成立性評 価断面として選定した断面を基本としたうえで,「1.8 浸水防護施設の設計における 評価対象断面の選定について」で記載したとおり,耐震評価においては,構造的特徴, 周辺地盤状況,地下水位,周辺構造物の有無及び間接支持される機器・配管系の有無が 耐震評価結果に及ぼす影響の観点から,耐震評価上厳しいと考えられる断面を評価対象 断面として選定する。

評価対象断面選定結果を表 3.1-1 に, 評価対象断面位置図を図 3.1-1 に, 縦断面図 を図 3.1-2 に,防波壁(波返重力擁壁)の各区分における横断面図を図 3.1-3~図 3.1 -8 に示す。また,評価対象断面における構造図を図 3.1-9 に, 概略配筋図を図 3.1-10 に示す。

防波壁(波返重力擁壁)のうちケーソンについては、位置によってケーソンの構造が 異なり、また重力擁壁については、既設の重力擁壁を巻き立てるように嵩上げした区間 と、新たに重力擁壁を構築した区間がある。重力擁壁及びケーソンの構造種別を図 3.1 -11 に示す。

⑦-⑦断面は変位量が最大となる④-④断面に直交する縦断方向の断面である。④-④断面位置における縦断方向の止水目地の変位量を求めるため,変形性評価の評価対象 断面に選定した。

なお,防波壁(波返重力擁壁)のケーソンは,耐震・耐津波安全性を向上させるため にすべての中詰材を改良している。(「(参考資料3)ケーソン中詰材改良体の解析用 物性値について」参照)

評価対象断面選定の詳細については、「1.8 浸水防護施設の設計における評価対象 断面の選定について」の「1.8.2 防波壁」に示す。

	評価対象断面整理上の観点						
検討断面	(1)重力擁壁 寸法(m)	(2)支持構造及び 寸法(m)	(3)地表面から 岩盤上面まで の深さ(m)	(4)地表面高さ EL(m)	(5)改良地盤の有無	該当する 観点	選定理由
一般部 (①-①断面)	天端幅 : 1.5m 高さ : 8.5m	ケーソン B: 15.0 L: 19.9 H: 15.0	21. 2	6.5	_	_	改良地盤部(②②断面)と比較し て、ケーソンの幅が広く、改良地 盤が無いことに加え、岩盤上面深 さも浅いことから改良地盤部(② ②断面)に代表させる。
改良地盤部 (②②断面)	天端幅 : 1.5m 高さ : 8.5m	ケーソン B:13.0 L:19.9 H:15.0	29.0	6.5	有	(2) (3) (5)	支持構造がケーソンとなる他断面 のうち、ケーソン高さに対する ケーソン幅が最も狭く、岩盤上面 深さも最も深いことに加え、改良 地盤⑥が配置してあることから評 価対象断面に選定する。
放水路貫通部 (③-③断面)	天端幅 : 1.5m 高さ : 8.5m		16.3	6.5	_	(2)	改良地盤部(②-②断面)と比較し て、ケーソンの高さが低いが、開 口部(放水路)を有するため、評 価対象断面に選定する。
輪谷部 (④-④断面)	天端幅 : 1.5m 高さ : 6.5m	ケーソン B:15.0 L:18.95 H:15.0	23. 2	8.5	—	(4)	改良地盤部(②②断面)と比較し て、ケーソンの幅が広いが、地表 面高さが高いことから評価対象断 面に選定する。
東端部 (⑤-⑤断面)	天端幅 : 1.0m 高さ : 7.5m	H形鋼 H350×350×12×19	0.0	8.5	_	(1) (2) (4)	重力擁壁が岩盤に直接設置され, 支持構造が日形鋼であり,西端部 (⑥-⑥)断面と比べて重力擁壁の 天端幅及び下端幅が狭いことから, 評価対象断面に選定する。
西端部 (⑥-⑥断面)	天端幅 : 1.5m 高さ : 8.5m	H形鋼 H350×350×12×19	0.0	6.5	_	(2)	東端部(⑤-⑥断面)と比較して, 天端幅及び下端幅が広いことから, 東端部(⑥-⑤断面)に代表させる。

表 3.1-1 評価対象断面選定結果(防波壁(波返重力擁壁))



図 3.1-1 防波壁(波返重力擁壁)の評価対象断面位置図







図 3.1-4 防波壁(波返重力擁壁)の横断面図(②-②断面)



(単位∶m)





図 3.1-6 防波壁(波返重力擁壁)の横断面図(④-④断面)



図 3.1-7 防波壁(波返重力擁壁)の横断面図(⑤-⑤断面)









図 3.1-9(<mark>2</mark>) 防波壁(波返重力擁壁)のケーソン構造図(②-②断面)



図 3.1-9(3) 防波壁(波返重力擁壁)の構造図(③-③断面)





(正面図)





図3.1-9(6) 防波壁(波返重力擁壁)のケーソン構造図(④-④断面)

2.1.5-30





図 3.1-10(1) 防波壁(波返重力擁壁)の重力擁壁及びケーソンの概略配筋図 (2-2)断面)

図 3.1-10(2) 防波壁(波返重力擁壁)の重力擁壁の概略配筋図(③-③断面)
(単位:mm)

図 3.1-10(3) 防波壁(波返重力擁壁)の放水路ケーソンの概略配筋図(③-③断面)

(単位:mm)



図 3.1-10(4) 防波壁(波返重力擁壁)の重力擁壁及びケーソンの概略配筋図 (④-④断面)





- 3.2 評価対象部位 評価対象部位は,防波壁(波返重力擁壁)の構造上の特徴を踏まえ設定する。
 - 3.2.1 施設・地盤の健全性評価

2次元有限要素法による施設・地盤の健全性評価に係る評価対象部位は,重力 擁壁,H形鋼,MMR及び改良地盤⑥とする。

3次元構造解析による施設の健全性評価に係る評価対象部位は、ケーソンの各 部材とする。

3.2.2 施設の変形性評価

2次元有限要素法による施設の変形性評価に係る評価対象部位は,構造物間に 設置する止水目地とする。

- 3.2.3 基礎地盤の支持性能評価
 2次元有限要素法による基礎地盤の支持性能評価に係る評価対象部位は、防波壁
 (波返重力擁壁)を支持する基礎地盤(MMR,改良地盤⑥及び岩盤)とする。
- 3.3 荷重及び荷重の組合せ 荷重及び荷重の組合せは、VI-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき設定する。
 - 3.3.1 耐震評価上考慮する状態

防波壁(波返重力擁壁)の地震応答解折において,地震以外に考慮する状態を 以下に示す。

(1) 運転時の状態

発電用原子炉が運転状態にあり,通常の条件下におかれている状態。ただし, 運転時の異常な過渡変化時の影響を受けないことから考慮しない。

(2) 設計基準事故時の状態

設計基準事故時の影響を受けないことから考慮しない。

- (3) 設計用自然条件 積雪及び風荷重を考慮する。
- (4) 重大事故等時の状態重大事故等時の状態の影響を受けないことから考慮しない。

<mark>3.3.</mark>2 荷重

防波壁(波返重力擁壁)の地震応答解析において,考慮する荷重を以下に示す。

- (1) 固定荷重(G)
 固定荷重として, 躯体自重及び機器・配管荷重を考慮する。
- <mark>(2)</mark> 積雪荷重(Ps)

積雪荷重として,発電所最寄りの気象官署である松江地方気象台(松江市)で の観測記録(1941~2018年)より,観測史上1位の月最深積雪100cm(1971年2 月4日)に平均的な積雪荷重を与えるための係数0.35を考慮し35.0cmとする。 積雪荷重については,「松江市建築基準法施行細則(平成17年3月31日,松

江市規則第 234 号) 」により,積雪量 1cm ごとに 20N/m²の積雪荷重が作用することを考慮し設定する。

- (3) 風荷重(Pk)
 風荷重については、設計基準風速を 30m/s とし、「建築基準法・同施行令」に
 基づき算定する。
- (4) 地震荷重(Ss)基準地震動Ssによる荷重を考慮する。
- 3.3.3 荷重の組合せ
 荷重の組合せを表 3.3-1 に示す。

表 3.3.3-1 荷重の組合せ

区分	荷重の組合せ
地震時(Ss)	G + P s + P k + S s

- G :固定荷重
- Ps:積雪荷重
- P k : 風荷重
- S s : 地震荷重(基準地震動 S s)

3.4 許容限界

許容限界は、VI-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき設定する。

3.4.1 重力擁壁

重力擁壁の許容限界は、「コンクリート標準示方書[構造性能照査編]((社)土 木学会、2002年制定)」(以下「コンクリート標準示方書(2002)」という。)に 基づき、表 3.4.1-1に示す短期許容応力度とする。

括则	許容応力度	短期許容応力度*1	
↑里 万リ	(N/mm^2)		(N/mm^2)
コンクリート	許容曲げ圧縮応力度 σ _{ca} 9.0		13.5
$(f'_{ck}=24N/mm^2)$	許容せん断応力度τ _{al} * ²	0.45	0.67
コンクリート	許容せん断応力度τ _{al} * ³	0.43^{*4}	0.64
鉄筋 (SD345)	許容曲げ引張応力度 σ _{sa}	196	294

表 3.4.1-1 重力擁壁の許容限界

注記*1:短期許容応力度は、「コンクリート標準示方書(2002)」より許容 応力度に対して1.5倍の割増を考慮する。

*2: ④-④断面及び⑤-⑤断面の評価に用いる。

- *3:設計基準強度の異なるコンクリートが重力擁壁に混在している②-② 断面及び③-③断面の評価に用いる。
- *4:設計基準強度 21N/mm²及び 24N/mm²の各々の許容せん断応力度を用い, 評価断面の面積按分により算定

- 3.4.2 ケーソン
 - (1) 2-2断面及び4-4断面

ケーソンの曲げ軸力系の破壊及びせん断破壊(面外)に対する許容限界は「コン クリート標準示方書(2002)」に基づき,表 3.4.2-1に示す許容応力度とする。

せん断破壊(面内)に対する許容限界は,図 3.4.2-1 に示す「原子力発電所耐 震設計技術指針JEAG4601-1987((社)日本電気協会)」(以下「JEAG 4601-1987」という。)に規定されているスケルトンカーブの第1折点の許容 せん断応力度(面内)を許容限界とし,(式1)に基づき設定する。

表 3.4.2-1 曲げ・軸力系の破壊及びせん断破壊(面外)に対する許容限界

祥田 山	許容応力度	短期許容応力度*	
種方I (N/mm ²)			(N/mm^2)
コンクリート	許容曲げ圧縮応力度 σ _{ca} 9.0		13.5
$(f'_{ck}=24N/mm^2)$	許容せん断応力度 τ _{a1} (0.67
鉄筋(SD345)	許容曲げ引張応力度 σ _{sa} 1		294

注記*:短期許容応力度は、「コンクリート標準示方書(2002)」より許容 応力度に対して 1.5 倍の割増を考慮する。



図 3.4.2-1 せん断破壊(面内)に対する許容限界 (「JEAG4601-1987」に加筆)

$$\tau_1 = \sqrt{0.31\sqrt{F_c} \left(0.31\sqrt{F_c} + \sigma_v \right)} \qquad (\vec{\mathbf{x}} \mid 1)$$

ここに,

τ₁:許容せん断応力度(面内)(N/mm²)

 F_{C} :設計基準強度(N/mm²)

 σ_{v} :鉛直方向軸応力度(N/mm²)

(2) ③-③断面

③一③断面のうち頂版,側壁及び底版は,重力擁壁を支持する機能及び遮水性 を保持する機能を有する必要があることから,ケーソンがおおむね弾性状態にと どまることを確認するために,3次元線形構造解析による耐震評価を行う。また, ③一③断面のうち隔壁は,重力擁壁を支持する機能を有する必要があることから, 構造強度を有することを確認するために,3次元線形構造解析を行い,3次元線 形構造解析による許容限界を超える場合は,3次元非線形構造解析による耐震評 価を行う。

a. 3次元線形構造解析の許容限界

3次元線形構造解析による耐震評価における放水路ケーソンの曲げ軸力系の 破壊及びせん断破壊(面外)に対する許容限界は,H形鋼を部材内に有する構造 であるが,保守的に無筋コンクリートとみなし,「コンクリート標準示方書(2002)」 に基づき,表 3.4.2-2及び表 3.4.2-3に示す短期許容応力度及び強度とする。 せん断破壊(面内)に対する許容限界は,図 3.4.2-1に示す「JEAG460 1-1987」に規定されているスケルトンカーブの第1折点の許容せん断応力度(面 内)を設定する。

表 3.4.2-2 放水路ケーソンの許容限界(圧縮応力度及びせん断応力度(面外))

任则	許容応力度	短期許容応力度*	
作里 万门	種別 (N/mm ²)		(N/mm^2)
コンクリート	許容曲げ圧縮応力度 σ _{ca}	9.0	13.5
$(f'_{ck}=24N/mm^2)$	許容せん断応力度(面外) τ _{al}	0.45	0.67

注記*:短期許容応力度は、「コンクリート標準示方書(2002)」より許容 応力度に対して1.5倍の割増を考慮する。

表 3.4.2-3 放水路ケーソンの許容限界(引張強度)

種別	材料強度 (N/mm ²)		
コンクリート	月 進帝 f *	1 01	
$(f'_{ck}=24N/mm^2)$	ff 萊畑皮 I _{tk}	1.91	

注記*:「コンクリート標準示方書(2002)」よりコンクリートの

設計基準強度 f'ckを用いて,算定式 0.23f'ck^{2/3}により算定。

b. 3次元非線形構造解析の許容限界

3次元非線形構造解析による耐震評価における放水路ケーソンの許容限界は, 「JEAG4601-1987」に基づき許容ひずみを設定する。設定する許容限界 は、せん断ひずみ 2000 µ (2/1000)とする。 3.4.3 H形鋼

H形鋼の許容限界は、「道路橋示方書(I共通編・Ⅳ下部構造編)・同解説((社) 日本道路協会、平成14年3月)」(以下「道路橋示方書(平成14年)」という。) に基づき、表 3.4.3-1に示す短期許容応力度とする。

経日	許容応力度	短期許容応力度*	
个里 万门	(N/mm^2)	(N/mm^2)	
H形鋼	苏 索让/ 靴齿力声	105	157
(SM490)	計谷セん町応力度 τ _{Ha}	105	157

表 3.4.3-1 H形鋼の許容限界

注記*:短期許容応力度は、「<mark>道路橋示方書(平成14年)</mark>」より許容応力度に 対して1.5倍の割増を考慮する。

3.4.4 MMR

MMRの許容限界は、「耐津波設計に係る工認審査ガイド(平成25年6月19日、 原管地発第1306196号)」を準拠し、すべり安全率とする。表3.4.4-1にMMR の許容限界を示す。

表 3.4.4-1 MMRの許容限界

評価項目	許容限界
すべり安全率	1.2以上

3.4.5 改良地盤⑥

改良地盤⑥の許容限界は、「耐津波設計に係る工認審査ガイド(平成 25 年 6 月 19 日,原管地発第 1306196 号)」を準拠し、すべり安全率とする。表 3.4.5-1 に 改良地盤⑥の許容限界を示す。

表 3.4.5-1 改良地盤⑥の許容限界

評価項目	許容限界
すべり安全率	1.2以上

3.4.6 止水目地

止水目地(シートジョイント)の許容限界は、メーカ規格、漏水試験及び変形試 験より、有意な漏えいが生じないことを確認した変位量とする。評価対象断面であ る④-④断面及び⑦-⑦断面位置における止水目地(シートジョイント)の変位量 に対する許容限界を表 3.4.6-1に示す。

表 3.4.6-1 止水目地 (シートジョイント) の許容限界

評価項目	許容限界 (mm)
変 <mark>位</mark> 量	1,936

3.4.7 基礎地盤

基礎地盤に発生する接地圧に対する許容限界は, VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基本方針」に基づき設定する。

基礎地盤の許容限界を表 3.4.7-1 に示す。

評価項目	基礎地盤		許容限界(N/mm ²)	
極限支持力度	山舟	C _H 級	0 9	
	石盆	C _M 級	9.0	
	改良地盤⑥		3.0	
支圧強度	MMR		24.0	

表 3.4.7-1 基礎地盤の許容限界

4. 2次元有限要素法

4.1 解析方法

防波壁(波返重力擁壁)の地震応答解析は、VI-2-1-6「地震応答解析の基本方針」のう ち、「2.3 屋外重要土木構造物」に示す解析方法及び解析モデルを踏まえて実施する。

地震応答解析は、構造物と地盤の相互作用を考慮できる2次元有限要素法を用いて、基準地震動Ssに基づき設定した水平地震動と鉛直地震動の同時加振による逐次時間積分の時刻歴応答解析により行うこととする。2次元有限要素法において、②-②断面、③-③断面及び④-④断面は、地震時における地盤の有効応力の変化に伴う影響を考慮するため、解析方法は有効応力解析とし、⑤-⑤断面は、地下水位以深に液状化対象層が分布しないことから、解析方法は全応力解析とする。

構造部材については、線形の平面ひずみ要素でモデル化する。また、地盤については、 地盤のひずみ依存性を適切に考慮できるようモデル化する。

地震応答解析については、有効応力解析では「FLIP」、全応力解析では「TDAP Ⅲ」を使用する。なお、解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、VI-5「計 算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。

防波壁(波返重力擁壁)の各部位のうち,重力擁壁,H形鋼,MMR及び改良地盤⑥の 健全性評価,基礎地盤の支持性能評価並びに止水目地の変形性評価については2次元動的 有限要素法(有効応力解析及び全応力解析)による耐震評価を行う。なお,ケーソンにつ いては,「5.3次元構造解析」により健全性評価を行う。 4.1.1 地震応答解析手法

防波壁(波返重力擁壁)の地震応答解析は、地盤と構造物の動的相互作用を考慮 できる連成系の地震応答解析を用いて、基準地震動に基づき設定した水平地震動と 鉛直地震動の同時加振による逐次時間積分の時刻歴応答解析にて行う。 地震応答解析手法の選定フローを図 4.1.1-1 に示す。



図 4.1.1-1 地震応答解析手法の選定フロー

4.1.2 施設

重力擁壁は、<mark>線形の</mark>平面ひずみ要素でモデル化する。

ケーソンは、線形の平面ひずみ要素でモデル化し、等価な剛性を有する2次元等 価剛性モデルとする。

機器・配管荷重は解析モデルに付加質量として与えることで考慮する。

漂流物対策工は重力擁壁,④-④断面については重力擁壁に加えケーソンに固定 して設置することから,漂流物対策工設置位置に漂流物対策工の重量を考慮する。 H形鋼は,重力擁壁と岩盤は一体としていることから,モデル化しない。なお, 重力擁壁と岩盤の一体性については「(参考資料8)⑤-⑤断面の重力擁壁下端の 境界条件」で確認している。

4.1.3 地盤物性のばらつき

防波壁(波返重力擁壁)の地震時の応答は、周辺地盤との相互作用によることか ら、地盤物性のばらつきの影響を考慮する。地盤物性のばらつきについては、表 4.1.3-1に示す解析ケースにおいて考慮する。

以下の理由から,防波壁(波返重力擁壁)の応答に与える影響が大きいと考えら れる埋戻土の物性(初期せん断弾性係数)のばらつきについて影響を確認する。

- ・②-②断面,③-③断面,④-④断面及び⑤-⑤断面は,動的変形特性にひず み依存性がある地盤が広範囲に分布しており,地震時の繰返し載荷により剛性 が低下することから,剛性の違いが地盤応答に影響し,防波壁(波返重力擁壁) の応答に影響する。
- ・②-②断面,③-③断面及び④-④断面は、地震時の繰返し載荷により液状化し、有効応力が低下することから、剛性の違いが重力擁壁及びケーソンに対する主働土圧に影響し、防波壁(波返重力擁壁)の応答に影響する。

詳細な解析ケースの考え方は、「4.1.5 解析ケース」に示す。

	地盤物性			
解析ケース	埋戻土	岩盤		
	(G ₀ :初期せん断弾性係数)	(G _d :動せん断弾性係数)		
ケース①	亚均储	亚齿荷		
(基本ケース)	十均恒	十均恒		
ケース2	平均值+1 σ	平均值		
ケース③ 平均値-1 σ		平均值		

表 4.1.3-1 解析ケース

4.1.4 減衰定数

Rayleigh 減衰を考慮することとし、②-②断面、③-③断面及び④-④断面を対象に実施する 2 次元有限要素法(有効応力解析)では剛性比例型減衰($\alpha = 0$, $\beta = 0.002$)を考慮する。なお、係数 β の設定については、「FLIP研究会 14 年間の検討成果のまとめ「理論編」」を基に設定している。

⑤-⑤断面を対象に実施する2次元有限要素法(全応力解析)では、粘性減衰を 考慮することとし、固有値解析にて求められる固有周期と各材料の減衰比に基づき、 質量マトリックス及び剛性マトリックスの線形結合で表される以下の Rayleigh 減 衰を解析モデル全体に与える。

Rayleigh 減衰の設定フローを図 4.1.4-1 に示す。

 $[C] = \alpha [m] + \beta [k]$

[C]:減衰係数マトリックス

[m]:質量マトリックス

[k]:剛性マトリックス

 α , β :係数



図 4.1.4-1 Rayleigh 減衰の設定フロー (全応力解析)

Rayleigh 減衰における係数 α , β は, 低次のモードの変形が支配的となる地中埋 設構造物に対して, その特定の振動モードの影響が大きいことを考慮して, 固有値 解析結果より得られる卓越するモードの減衰と Rayleigh 減衰が一致するように設 定する。なお, 卓越するモードは全体系の固有値解析における刺激係数及びモード 図にて決定するが, 係数 α , β が負値となる場合は当該モードを選定しない。

固有値解析結果の一覧を表 4.1.4-1 に,固有値解析におけるモード図を図 4.1.4 -2 に,係数 α, β を表 4.1.4-2 に,固有値解析結果に基づき設定した Rayleigh 減哀を図 4.1.4-3 に示す。

	固有振動数	有効質量比(%)		刺激係数		供去	
	(Hz)	Тx	Ту	βх	βу	加方	
1	11.699	71	1	57.15	-5.46	1次として採用	
2	17.726	2	0	-10.50	3.93	-	
3	21.425	9	35	20.41	40.09	2次として採用	
4	24.624	3	3	-11.92	12.88	_	
5	28.388	3	10	10.74	-21.48	_	
6	34.277	0	9	-1.27	19.65	_	
7	36.478	3	1	-12.97	8.53	_	
8	38.882	0	15	-0.31	26.00	_	
9	42.336	0	7	-3.53	18.09	_	
10	44.351	1	1	-6.11	-6.89	-	

表 4.1.4-1 固有值解析結果





表 4.1.4-2 Rayleigh 減衰における係数 α , β の設定結果

評価対象断面	α	β
⑤-⑤断面	2.916	2.852×10 ⁻⁴

(解析手法:全応力解析)



図 4.1.4-3 設定した Rayleigh 減衰

4.1.5 解析ケース

耐震評価においては、すべての評価対象断面及び基準地震動Ssに対し、解析ケ ース①(基本ケース)を実施する。すべての基準地震動Ssに対して実施したケー ス①の解析において、各照査値が最も厳しい地震動を用いて、解析ケース②及び③ を実施する。

耐震評価における解析ケースを表 4.1.5-1 に示す。

解析ケース		ケース①	ケース②	ケース③			
			地盤物性のばらつ	地盤物性のばらつ			
		基本ケース	き(+1σ)を考	き(-1g)を考			
			慮した解析ケース	慮した解析ケース			
地盤物性			平均值	平均值+1σ	平均值-1σ		
地震動(位相)	S s - D -	(++) *	0				
		(-+) *	0	基準地震動 S s	基準地震動 Ss(6波)に位相反		
		(+-) *	0	── 転を考慮した地別 ↓ えた全 12 波に対	転を考慮した地震動(6 波)を加 □ えた全 12 波に対し、ケース①		
		() *	0	(基本ケース)を	(基本ケース)を実施し、曲げ・		
	S s - F 1	(++) *	0	 一 軸力糸の破壊, 1 磁地盤の支持力 	■カ糸の破壊, せん断破壊及び基 磁地盤の支持力照査の各照査項目 に対して, 最も厳しい(許容限界		
	S s - F 2	(++) *	0	に対して,最も崩			
	S s - N 1	(++) *	0	に対する裕度が損益	に対する裕度が最も小さい)地震 動を用いてケース②及び③を実施 する。		
		(-+) *	0	する。			
	S s - N 2	<mark>(++)</mark> *	0	】 すべての照査項目の照査値がいず			
	(NS)	(-+) *	0	最も厳しくなる₺	最も厳しくなる地震動を用いてケ		
	S s - N 2	<mark>(++)</mark> *	0	-ス②及び③を実施する。			
	(EW)	(-+) *	0				

表 4.1.5-1 耐震計価における解析ケース

注記*:地震動の位相について、(++)の左側は水平動、右側は鉛直動を表し、

「一」は位相を反転させたケースを示す。

4.1.6 入力地震動

入力地震動は、VI-2-1-6「地震応答解析の基本方針」のうち「2.3 屋外重要土木 構造物」に示す入力地震動の設定方針を踏まえて設定する。

地震応答解析に用いる入力地震動は,解放基盤表面で定義される基準地震動Ss を一次元波動論により地震応答解析モデル下端位置で評価したものを用いる。なお, 入力地震動の設定に用いる地下構造モデルは,VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基 本方針」のうち「7.1 入力地震動の設定に用いる地下構造モデル」を用いる。

図4.1.6-1に入力地震動算定の概念図を、図4.1.6-2~図4.1.6-61に入力地 震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトルを示す。入力地震動の算定には、 解析コード「SHAKE」を使用する。解析コードの検証及び妥当性確認の概要に ついては、VI-5「計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。



図 4.1.6-1 入力地震動算定の概念図



(a) 加速度時刻歷波形



(b) 加速度応答スペクトル

図 4.1.6-2 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - D)



(b) 加速度応答スペクトル

図 4.1.6-3 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-D)



(a) 加速度時刻歷波形



図 4.1.6-4 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F1)



(a) 加速度時刻歷波形



図 4.1.6-5 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F1)



(a) 加速度時刻歷波形



図 4.1.6-6 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F2)



(a) 加速度時刻歷波形



図 4.1.6-7 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-F2)



図 4.1.6-8 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N1)



(b) 加速度応答スペクトル

図 4.1.6-9 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-N1)



図 4.1.6-10 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N2, NS方向)



(a) 加速度時刻歷波形



図 4.1.6-11 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-N2, NS方向)



図 4.1.6-12 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N2, EW方向)





図 4.1.6-13 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: S s - N 2, E W 方向)





図 4.1.6-14 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル

(水平成分: S s - D)




図 4.1.6-15 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-D)



図 4.1.6-16 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F1)





図 4.1.6-17 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F1)



図 4.1.6-18 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F2)





図 4.1.6-19 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F2)



図 4.1.6-20 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N1)



図 4.1.6-21 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-N1)



図 4.1.6-22 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N2, NS方向)





図 4.1.6-23 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル
(鉛直成分:Ss-N2,NS方向)



図 4.1.6-24 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - N 2, E W 方向)



図 4.1.6-25 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-N2, EW方向)





(0) 加速及心谷八八 下ル

図 4.1.6-26 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - D)



図 4.1.6-27 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-D)



図 4.1.6-28 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F1)





図 4.1.6-29 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F1)



図 4.1.6-30 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F2)





図 4.1.6-31 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-F2)



図 4.1.6-32 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - N 1)



図 4.1.6-33 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-N1)

周期(s)

1

10

0.1

0.01



図 4.1.6-34 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N2, NS方向)



図 4.1.6-35 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-N2,NS方向)



図 4.1.6-36 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N2, EW方向)



図 4.1.6-37 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: Ss-N2, EW方向)





図 4.1.6-38 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - D)



図 4.1.6-39 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-D)



図 4.1.6-40 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F1)



図 4.1.6-41 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F1)





図 4.1.6-42 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-F2)



図 4.1.6-43 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F2)





図 4.1.6-44 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - N 1)



図 4.1.6-45 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: S s - N 1)



図 4.1.6-46 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: Ss-N2, NS方向)





図 4.1.6-47 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-N2,NS方向)



図 4.1.6-48 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分: S s - N 2, E W 方向)





図 4.1.6-49 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分: S s - N 2, E W 方向)





図 4.1.6-50 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分:Ss-D)


(鉛直成分: S s – D)

















図 4.1.6-54 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分:Ss-F2)





(b) 加速度応答スペクトル

図 4.1.6-55 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-F2)













図 4.1.6-58 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分:Ss-N2,NS方向)



図 4.1.6-59 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-N2,NS方向)



図 4.1.6-60 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (水平成分:Ss-N2, EW方向)





図 4.1.6-61 入力地震動の加速度時刻歴波形及び加速度応答スペクトル (鉛直成分:Ss-N2, EW方向)

- 4.1.7 解析モデル及び諸元
- (1) 解析モデル

防波壁(波返重力擁壁)の評価対象断面位置図を図 4.1.7-1 に、地震応答解析 モデルを図 4.1.7-2、図 4.1.7-4、図 4.1.7-6、図 4.1.7-8 及び図 4.1.7-10 に、地質断面図を図 4.1.7-3、図 4.1.7-5、図 4.1.7-7 及び図 4.1.7-9 に示す。

なお、③-③断面の解析モデル範囲において、防波壁に隣接している3号機放水 接合槽は耐震性を説明しない構造物であるため、保守的に埋戻土としてモデル化す る。3号機放水路の影響については、「2.1.9 防波壁の設計・管理に関する補足説 明」において説明する。⑤-⑤断面の解析モデル範囲において、隣接するサイトバ ンカ建物は、地表面付近の岩盤上に設置され、防波壁(波返重力擁壁)へ与える応 答の影響は小さいことから隣接構造物としてモデル化しない。



図 4.1.7-1 防波壁(波返重力擁壁)の評価対象断面位置図



図 4.1.7-2 地震応答解析モデル(②-②断面)

(単位:m)



図 4.1.7-3 地質断面図(②-②断面)



_

: MMR

: 岩盤 (第④速度層)

図 4.1.7-4 地震応答解析モデル (③-③断面)



図 4.1.7-5 地質断面図 (③-③断面)



図 4.1.7-6 地震応答解析モデル(④-④断面)



図 4.1.7-7 地質断面図(④-④断面)



図 4.1.7-8 地震応答解析モデル(⑤-⑤断面)





図 4.1.7-10 地震応答解析モデル (⑦-⑦断面)

a. 解析領域

地震応答解析モデルは、境界条件の影響が地盤及び構造物の応力状態に影響を 及ぼさないよう、十分広い領域とする。具体的には、「JEAG4601-1987」 を参考に、図4.1.7-11に示すとおりモデル幅を構造物基礎幅の5倍以上、構造 物下端からモデル下端までの高さを構造物基礎幅の2倍以上確保する。なお、対 象断面によって、地層形状に合わせてモデル化領域を調整する。

地盤の要素分割については,波動をなめらかに表現するために,対象とする波 長の5分の1程度を考慮し,要素高さを1m程度以下まで細分割して設定する。

解析モデルの下端については、EL-50mまでモデル化する。

有効応力解析における地震応答解析モデルは、検討対象構造物とその周辺地盤 をモデル化した不整形地盤に加え、この不整形地盤の左右に広がる地盤をモデル 化した自由地盤で構成される。この自由地盤は、不整形地盤の左右端と同じ地質 構成を有する一次元地盤モデルである。地震応答解析における自由地盤の常時応 力解析から不整形地盤の地震応答解析までのフローを図 4.1.7-12 に示す。



図 4.1.7-11 モデル化範囲の考え方



- b. 境界条件
 - (a) 常時応力解析時

常時応力解析は、地盤や構造物の自重及び風荷重等の静的な荷重を載荷する ことによる常時応力を算定するために行う。そこで、常時応力解析時の境界条 件は底面固定とし、側方は自重等による地盤の鉛直方向の変形を拘束しないよ う鉛直ローラーとする。境界条件の概念図を図 4.1.7-13 に示す。



図 4.1.7-13 常時応力解析における境界条件の概念図

(b) 地震応答解析時

地震応答解析時の境界条件については,有限要素解析における半無限地盤を 模擬するため,粘性境界を設ける。底面の粘性境界については,地震動の下降 波がモデル底面境界から半無限地盤へ通過していく状態を模擬するため,ダッ シュポットを設定する。側方の粘性境界については,自由地盤の地盤振動と不 整形地盤側方の地盤振動の差分が側方を通過していく状態を模擬するため,自 由地盤の側方にダッシュポットを設定する。境界条件の概念図を図 4.1.7-14 に示す。



図 4.1.7-14 地震応答解析における境界条件の概念図

- c. 構造物のモデル化
- (a) 重力擁壁
 重力擁壁は、線形の平面ひずみ要素でモデル化する。なお、重力擁壁とケーソンについては、「(参考資料6)ケーソン及び重力擁壁の一体性について」で一体性を確認していることから、一体としてモデル化する。
- (b) ケーソン

防波壁(波返重力擁壁)のケーソンは,線形の平面ひずみ要素でモデル化す る。ただし,ケーソンは側壁及び隔壁を有する箱型形状であることから,地震 応答解析モデルの平面ひずみ要素の設定については,3次元構造解析により側 壁及び隔壁の影響を考慮した等価な剛性となるように調整して設定を行う。ケ ーソンの等価剛性の調整手順を以下に示す。

3次元構造解析モデルのケーソンに水平荷重として単位荷重(100kN/m²)を 作用させ、ケーソン上端の奥行方向の平均的な水平変位を算定する。次に、地 震応答解析モデルにおいて、ケーソンに同じ単位荷重を作用させ、ケーソン上 端における変位が、3次元構造解析モデルで算定したケーソン上端の水平変位

2.1.5 - 125

と等しくなるようにケーソンの弾性係数を設定する。3次元構造解析モデルと 地震応答解析モデルの水平変位比較位置を図 4.1.7-15 に,剛性調整方法を図 4.1.7-16 に,剛性調整結果を表 4.1.7-1 に示す。なお,単位荷重を載荷させ る3次元構造解析モデル及び地震応答解析モデルの底面の境界条件は,構造物 の変位に着目するため固定境界としている。



図 4.1.7-15 解析モデル水平変位比較位置図



図 4.1.7-16 剛性調整方法図

断面	地震応答解析モデルにおける	
	ケーソン剛性 E(kN/m²)	
2-2断面	1.740×10^{7}	
③-③断面*	1.039×10^{7}	
④-④断面	1.388×10^{7}	

表 4.1.7-1 剛性調整結果一覧

注記*:③-③断面は貫通部のみ上記の剛性とする。

貫通部以外はコンクリートの剛性(2.5×107(kN/m²))

を設定する。

⑤-⑤断面の解析モデルにおいて,重力擁壁と岩盤は一体としていることか ら,H形鋼はモデル化しない。なお,重力擁壁と岩盤の一体性については「(参 考資料8)⑤-⑤断面の重力擁壁下端の境界条件」で確認している。

⁽c) H形鋼

d. 地盤のモデル化

岩盤は線形の平面ひずみ要素でモデル化する。

埋戻土,砂礫層及び改良地盤⑥は,地盤の非線形性を考慮するためマルチスプ リング要素でモデル化し,有効応力解析においては,地下水位以深の要素は間隙 水要素を重ねて定義する。動的変形特性は有効応力解析では,双曲線モデル(H -Dモデル)を,全応力解析では双曲線モデル(修正GHEモデル)を用いる。有 効応力解析における埋戻土及び砂礫層は,液状化パラメータを設定することで, 地震時の有効応力の変化に応じた非線形せん断応力~せん断ひずみ関係を考慮 する。

また,防波壁(波返重力擁壁)の背面に位置する埋戻土(護岸背面)について は,「港湾の施設の技術上の基準・同解説(国土交通省港湾局,2007年版)」(以 下「港湾基準」という。)(図4.1.7-17参照)に準拠し,重力擁壁の一部とし て,線形の平面ひずみ要素でモデル化し,剛性は重力擁壁と同じ値を用い,背後 の埋戻土との境界にジョイント要素を設定する。





図 4.1.7-17 埋戻土(護岸背面)のモデル化について(「港湾基準」抜粋)

e. ジョイント要素の設定

地盤と構造体の接合面の法線方向に対して地震時の引張荷重を与えると,地盤 は構造体から剥離する特徴がある。また,地盤と構造体の接合面のせん断方向に 対して地震時のせん断荷重を与え,せん断ひずみを増加させていくと,地盤及び 構造体のせん断応力は上限に達し,それ以上はせん断応力が増加しなくなる特徴 がある。

時刻歴応答解析では、地震時における実挙動を正確に把握するために、地盤と 構造体の接合面にジョイント要素を設定し、地震時の地盤と構造体の接合面にお ける剥離及びすべりを考慮する。

ジョイント要素は、地盤と構造体の接合面で法線方向及びせん断方向に対して 設定する。法線方向については、常時状態以上の引張荷重が生じた場合、剛性及 び応力をゼロとし、剥離を考慮する。せん断方向については、地盤と構造体の接 合面におけるせん断抵抗力以上のせん断荷重が生じた場合、せん断剛性をゼロと し、すべりを考慮する。

せん断強度 τ_fは次式の Mohr-Coulomb 式により規定される。

鉛直方向のジョイント要素の粘着力 c 及び内部摩擦角 φ は,「港湾基準」(図 4.1.7-18 参照)に準拠し, c=0, φ=15°に設定する。

水平方向のジョイント要素の粘着力 c 及び内部摩擦角 φ は,「港湾構造物設計 事例集(沿岸技術研究センター,平成 19 年 3 月)」(以下「港湾構造物設計事 例集」という。)(図 4.1.7-19 参照)に準拠し,静止摩擦係数 μ から, c =0, φ=tan⁻¹(μ)より設定する。静止摩擦係数 μ の値は,「港湾基準」(図 4.1.7-20 及び図 4.1.7-21 参照)に準拠し,隣り合う地盤等に応じた静止摩擦係数を用い る。

ジョイント要素の粘着力及び内部摩擦角を表 4.1.7-2 に, ジョイント要素の 配置を図 4.1.7-22 に示す。

 $\tau_{f} = c + \sigma' \tan \phi$ (1) ここで, $\tau_{f}: せん断強度$ c : 粘着力 $\phi : 内部摩擦角$ 1.3 地震時土圧 1.3.1 砂質土の土圧 構造物の壁面に作用する地震時土圧及び崩壊面が水平面と成す角度は、一般的に次に掲げるところに よって算定する。 (1) 主働土圧及び崩壊面が水平面と成す角度 $p_{\omega} = K_{at} \left[\sum \gamma h_{t} + \frac{\omega \cos \psi}{\cos(\psi - \beta)} \right] \cos \psi$ (1.3.1) $\cot(\zeta_{i} - \beta) = -\tan(\phi_{i} + \delta + \psi - \beta) + \sec(\phi_{i} + \delta + \psi - \beta) \sqrt{\frac{\cos(\psi + \delta + \theta)\sin(\phi_{i} + \delta)}{\cos(\psi - \beta)\sin(\phi_{i} - \beta - \theta)}}$ (1, 3, 2)この場合において、 $\cos^2(\phi_i - \psi - \theta)$ K_{at} = ----- $\cos\theta\cos^{2}\psi\cos(\delta+\psi+\theta)\left[1+\sqrt{\frac{\sin(\phi_{i}+\delta)\sin(\phi_{i}-\beta-\theta)}{\cos(\delta+\psi+\theta)\cos(\psi-\beta)}}\right]$ (2) 受働土圧及び崩壊面が水平面と成す角度 $p_{pi} = K_{pi} \left[\sum \gamma h_i + \frac{\omega \cos \psi}{\cos(\psi - \beta)} \right] \cos \psi$ (1.3.3) $\cot(\zeta, -\beta) = \tan(\phi, -\delta - \psi + \beta) + \sec(\phi, -\delta - \psi + \beta) \sqrt{\frac{\cos(\psi + \delta - \theta)\sin(\phi, -\delta)}{\cos(\psi - \beta)\sin(\phi + \beta - \theta)}}$ (1.3.4) この場合において、 $\cos^2(\phi_i + \psi - \theta)$ K ____ $\frac{1}{\cos\theta\cos^2\psi\cos(\delta+\psi-\theta)}\left[1-\sqrt{\frac{\sin(\phi_i-\delta)\sin(\phi_i+\beta-\theta)}{\cos(\delta+\psi-\theta)\cos(\psi-\beta)}}\right]$ ここに、*pai*, *ppi*, *Kai*, *Kpi*, *ζ*, *ω*, *γ*, *h*, *ψ*, *β*, *δ* 及び*φ*, は、1.2 永続状態における土圧 に準じて、1.2.1 砂質土の土圧の式(1.2.1)~(1.2.4)と同じ数値を表すものとする。また、θ は次の数値を表すものとする。 θ:次の(a)又は(b)で表される地震合成角(°) (a) $\theta = \tan^{-1}k$ (b) $\theta = \tan^{-1}k'$ ここで、k及びkは、それぞれ次の数値を表すものとする。 k:震度 k': 見掛けの震度 (3) 見掛けの震度は、1.3.3 見掛けの震度による。
 (4) 地震時土圧は、物部¹⁾・岡部²⁾が提案した理論に基づいたものである。 (5) 壁面摩擦角 一般に、±15°以下とする。裏込材のせん断抵抗角ψの1/2程度を目安とすることができる。 (6) 残留水位以下の土圧 一般的に、残留水位以上においては空気中における震度を用いて土圧分布を求め、残留水位以下に おいては各境界面において1、3、3 見掛けの震度を用いて土圧分布を求める。 (7) 土庄係数等 土圧係数と崩壊角の算定図を図-1.3.1に示す。 (8) 上記土圧式は、土と間隙水が一体となって運動すると仮定しており、液状化した土には適用できな い。その場合には別途、動的有効応力解析又は模型実験などで、地盤と構造物の地震時安定性を評価 すべきである。

図 4.1.7-18 ジョイント要素(鉛直方向)の物性値の設定根拠

(「港湾基準」抜粋)



図 4.1.7-19 ジョイント要素 (水平方向)の物性値の設定根拠

(「港湾構造物設計事例集」抜粋)



図 4.1.7-20 ジョイント要素(水平方向)の物性値設定に用いる 静止摩擦係数(「港湾基準」抜粋)



図 4.1.7-21 ジョイント要素(水平方向)の物性値設定に用いる静止摩擦係数(「港湾基準」抜粋)

			•						
接合条件		粘着力 c	内部摩	供支					
材料1 材料2		(N/mm^2)	擦角 φ (°)	加石					
		埋戻土	埋戻土 (護岸背面)		15.0 <mark>0</mark>				
			MMR						
	境		防波壁 (波返重力擁壁)			構造物の壁面摩擦角の設定方			
鉛	界 1	防波壁 (波返重力 擁壁)	MMR	0		法を準用し, c =0, φ =15°と 設定			
直方向		砂礫層	改良地盤⑥						
	境 界 2	防波壁 (波返重力 擁壁)	埋戻土	0	22 <mark>. 00</mark>	構造物と土の接触する埋戻土 より, c=0, φ=22°と設定			
	境 界 3	防波壁 (波返重力	防波壁 (波返重力擁壁)	0	0	目地部であるため,保守的に <mark>ゼロに</mark> 設定			
	ა	摊壁)	MMR						
			防波壁 (波返重力擁壁)						
	境界	境思	境	境	MMR	改良地盤⑥	0	26 57	剛性の高い岩盤等の境界であ るため、「コンクリートとコ ンクリート」及び「コンクリ
						岩盤 (第③速度層)			
水 平	4		岩盤 (第④速度層)		20.01	ートと岩盤」の静止摩擦係数 (μ=0.50)より,φ=tan ⁻			
方向			埋戻土			$^{1}(\mu) \doteq 26.57^{\circ}$			
		改良地盤⑥	岩盤 (第④速度層)						
	境 界 5	埋戻土	MMR	0	30.96	「礫とコンクリート」の静止 摩擦係数 (μ=0.60) より, φ=tan ⁻¹ (μ)≒30.96°			

表 4.1.7-2 ジョイント要素の粘着力と内部摩擦力





項目		粘着力 c	内部摩擦角φ
		(N/mm^2)	(°)
鉛直方向	境界1	0	15.00
水平士白	境界4	0	26.57
水平万间	境界5	0	30.96

図 4.1.7-22(1) ②-②断面におけるジョイント要素の配置図



項目		粘着力 c	内部摩擦角φ
		(N/mm^2)	(°)
鉛直方向	境界1	0	15.00
水平方向	境界4	0	26.57
	境界5	0	30.96

図 4.1.7-22(2) ③-③断面におけるジョイント要素の配置図



項目		粘着力 c	内部摩擦角φ
		(N/mm^2)	(°)
鉛直方向	境界1	0	15.00
水平方向	境界4	0	26.57
	境界 5	0	30.96

図 4.1.7-22(3) ④-④断面におけるジョイント要素の配置図



項目		粘着力 c (N/mm ²)	内部摩擦角
鉛直方向	境界2	0	22.00

図 4.1.7-22(4) ⑤-⑤断面におけるジョイント要素の配置図



項目		粘着力 c	内部摩擦角φ
		(N/mm^2)	(°)
鉛直方向	境界1	0	15.00
	境界3	0	0
水平方向	境界4	0	26.57

図 4.1.7-22(5) ⑦-⑦断面におけるジョイント要素の配置図

ジョイント要素のばね定数は、「港湾構造物設計事例集」を参考に、数値解析 上、不安定な挙動を起こさない程度に周囲材料の剛性よりも十分に大きな値を設 定する。表 4.1.7-3 にジョイント要素のばね定数を示す。

また、ジョイント要素の力学特性を図 4.1.7-23 に示す。

 項目
 せん断剛性ks
 圧縮剛性kn

 (kN/m²)
 (kN/m²)

 境界1,2,4,5
 1.0×10⁶

 境界3
 0*

表 4.1.7-3 ジョイント要素のばね定数

注記*:せん断剛性を保守的にゼロに設定



(2) 使用材料及び材料の物性値

耐震評価に用いる材料定数は,適用基準類を基に設定する。使用材料を表 4.1.7 -4 に,材料の物性値を表 4.1.7-5 に示す。

材料		仕様	
	重力擁壁	<u>記計甘進改革</u> 19.0 N/mm ²	
	(基部コンクリート)	成訂 苯 毕 强 及 10.0 M/ IIIII	
	重力擁壁	<u>設計其進設度</u> 21 0 N/mm ²	
コンクリート	(既設部分)	<u> </u>	
	重力擁壁		
	(新設部分)	<mark>設計基準強度</mark> 24.0 N/mm ²	
	ケーソン		
鉄筋		SD345	
		SM490	

表 4.1.7-4 使用材料

表 4.1.7-5 材料の物性値

材料	単位体積重量 (kN/m ³)	ヤング係数 (N/mm ²)	ポアソン比
鉄筋コンクリート	24. 0^{*1}	2.5×10 ^{4*1}	0.2^{*1}
無筋コンクリート	22. 6^{*2}	2. $2 \times 10^{4 * 1}$	0.2^{*1}

注記*1:コンクリート標準示方書(2002)

*2:港湾基準

(3) 地盤の物性値

地盤の物性値は、VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基本方針」にて設定している 物性値及び「港湾基準」に基づき設定した物性値を用いる。地盤の物性値を表 4.1.7 -6~表 4.1.7-11 に示す。

				埋戻土	砂礫層
物 理	密度	ho *1 (g/cm ³)		2.11 【2.00】	2.05
特 性	間隙率	n		0.45	0.45
	動せん断弾性係数	G _{ma} *2 (1	$\kappa N/m^2$)	154,600	230, 700
変 形	基準平均有効拘束圧	$ ho_{ma}$ '*2	(kN/m^2)	98.0	98.0
特 性	ポアソン比	ν		0.33	0.33
	減衰定数の上限値	h _{max}		0.095	0.095
強度	粘着力	c' (kN/m^2)		0.00	0.00
特 性	内部摩擦角	ϕ ' (°)		40.17	38.82
	変相角	φр (°)	28	28
洃			S1	0.005	0.005
設状化特性			w1	4.080	4.020
	液状化パラメータ*2		P1	0.500	0.500
			P2	0.990	1.100
			C1	2.006	1.913

表 4.1.7-6 地盤の解析用物性値(有効応力解析,液状化検討対象層)

注記*1:括弧内【】の数字は地下水位以浅の数値を表す。

*2:動せん断弾性係数,基準平均有効拘束圧及び液状化パラメータは代表的な数値を示す。
	対象施設	防波壁 (波返重力擁壁)	
物	密度	ho (g/cm ³)	2.05
生特性	間隙率	n	0.45
- -	動せん断弾性係数	G_{ma} (kN/m ²)	360, 500
发 形	基準平均有効拘束圧	$ ho_{\rm ma}$ ' (kN/m²)	98.0
特性	ポアソン比	ν	0.33
	減衰定数の上限値	h_{max}	0.095
強度特性	粘着力	c' (kN/m^2)	1250
	内部摩擦角	ϕ ' (°)	_

表 4.1.7-7 地盤の解析用物性値(有効応力解析,改良地盤⑥)

表 4.1.7-8 地盤の解析用物性値(有効応力解析, 埋戻土(護岸背面))

	対象施設	防波壁 (波返重力擁壁)	
物理特性	密度	ho *1 (g/cm ³)	2.11 【2.00】
変 形	ヤング係数* ²	(N/mm^2)	2. 5×10^4
特 性	ポアソン比	ν	0.20

注記*1:括弧内【】の数字は地下水位以浅の数値を表す。

 *2:「港湾基準」を踏まえ、線形の平面ひずみ要素として、ヤン グ係数 2.5×10⁴ N/mm²を設定。

表 4.1.7-9(1) 地盤の解析用物性値

(改良地盤⑥の残留強度及び引張強度)

나라 하고	残留	引張強度 σ _t	
地盛	c' (N/mm^2)	ϕ ' (°)	(N/mm^2)
改良地盤⑥*	0.0	48.80	0.43

注記*:残留強度及び引張強度は「(参考資料2)改良地盤⑥の物性値の設定 方法について」に従い設定する。

表 4.1.7-9(2) 地盤の解析用物性値

(MMRのせん断強度及び引張強度)

土 山 城子	せん断強度	引張強度	
地盤	au (N/mm ²)	$\sigma_{\rm t}$ (N/mm ²)	
MMR	4.8	1.91	

表 4.1.7-10 地盤の解析用物性値

		岩盤3速度層*
P波速度	Vp (m/s)	3,600
S波速度	Vs (m/s)	1,600
単位体積重量	γ (kN/m ³)	24.5
動ポアソン比	${\cal V}$ d	0.377
減衰定数	h	0.030
弾性係数	E (kN/m^2)	17,650,000

(全応力解析(1,2号機エリア))

注記*:⑤-⑤断面の岩盤の設定に用いる。

表 4.1.7-11 地盤の解析用物性値

(有効応力解析	(3号機エリア))

		岩盤②速度層	岩盤③速度層	岩盤④速度層	岩盤⑤速度層
P波速度	Vp (m/s)	1,710	2,270	3, 240	3,860
S波速度	Vs (m/s)	620	960	1,520	1,900
単位体積重量	γ (kN/m ³)	23.3	23.4	24.5	25.2
動ポアソン比	${oldsymbol u}$ d	0.42	0.39	0.36	0.34
減衰定数	h	0.03	0.03	0.03	0.03
弹性係数	$E (kN/m^2)$	2,601,000	6, 188, 000	15,690,000	24, 860, 000

(4) 地下水位

設計地下水位については、VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基本方針」に従い設定する。設計地下水位を表 4.1.7-12 に示す。

施設名称	設計地下水位
防波壁(波返重力擁壁)	
(②-②断面, ③-③断面, ④-④断面, ⑦-⑦断面)	EL 8.5m
防波壁(波返重力擁壁)	EL 5.5m
(⑤-⑤断面)	

表 4.1.7-12 設計地下水位

注記*:地表面が8.5mよりも低い地点については、地下水位を地表面とする。

4.1.8 評価方法

防波壁(波返重力擁壁)の耐震評価は、地震応答解析に基づいて算定した発生応 力度が「3.4 許容限界」で設定した許容限界を満足することを確認する。

(1) 重力擁壁

重力擁壁の評価は,曲げモーメント及び軸力より算定される曲げ圧縮応力度,曲 げ引張応力度及びせん断力により算定されるせん断応力度が許容限界以下である ことを確認する。

図 4.1.8-1 に荷重作用方向が海方向の場合の発生断面カイメージ図を示す。発 生断面力は重力擁壁下端に集中することから,評価は重力擁壁下端で実施する。重 力擁壁下端で発生した応力を基に,重力擁壁の中心位置における軸力N,曲げモー メントM, せん断力Qを設定する。断面力算定の概念図を図 4.1.8-2 に示す。





図 4.1.8-1 発生断面力イメージ図

軸力 $N = \Sigma (\sigma_{vi} \times 1_i)$ 曲げモーメント M=Σ (σ_{vi}×1_i×L_i) せん断力 $Q = \Sigma (\tau_{xvi} \times l_i)$ ここに, σ_{vi} : 重力擁壁下端要素の垂直応力(kN/m²) τ_{xvi}:重力擁壁下端要素のせん断応力(kN/m²) 1; : 重力擁壁下端要素の要素幅(m) L: : 重力擁壁下端中心からのアーム長 (m) V V 凡例 М 数字:要素番号 🔶 : せん断応力 ← :垂直応力 🔶 : 曲げモーメント

図 4.1.8-2 断面力算定の概念図(例:2-2)断面)

2.1.5-145

重力擁壁の応力度算定には,解析コード「EMRGING」を使用する。なお, 解析コードの検証,妥当性確認等の概要については,VI-5「計算機プログラム(解 析コード)の概要」に示す。

a. 曲げ照査

コンクリート及び鉄筋の発生応力度が許容限界以下であることを確認する。

- b. せん断照査 コンクリートの発生応力度が許容限界以下であることを確認する。
- (2) H形鋼

H形鋼は、⑤-⑤断面において、擁壁下端に発生するせん断力から算定されるせん断応力度が許容限界以下であることを確認する。H形鋼のせん断応力度は、H形鋼の配置を踏まえ、フランジ部の断面積を用いて算定する。

(3) MMR

MMRの評価は、②-②断面、③-③断面及び④-④断面において、すべり線上 のすべり安全率が1.2以上であることを確認する。 すべり安全率の算定フロー図を 図 4.1.8-3 に示す。 すべり安全率は、想定したすべり線上の応力状態を基に、す べり線上のせん断抵抗力の和をせん断力の和で除した値を求め、最小すべり安全率 を算定する。 すべり安全率の算定には、解析コード「CPOSTSK」を使用する。 なお、解析コードの検証、妥当性確認等の概要については、VI-5「計算機プログラ ム (解析コード)の概要」に示す。

MMRの想定すべり線を図 4.1.8-4 に示す。

(4) 改良地盤

改良地盤⑥の評価は、②-②断面において、改良地盤⑥を通るすべり線上のす べり安全率が1.2以上であることを確認する。 すべり安全率の算定フロー図を図 4.1.8-3に示す。すべり安全率は、想定したすべり線上の応力状態を基に、すべ り線上のせん断抵抗力の和をせん断力の和で除した値を求め、最小すべり安全率 を算定する。すべり安全率の算定には、解析コード「CPOSTSK」を使用す る。なお、解析コードの検証、妥当性確認等の概要については、VI-5「計算機プ ログラム(解析コード)の概要」に示す。

改良地盤⑥の想定すべり線を図 4.1.8-5 に示す。









(5) 止水目地

止水目地(シートジョイント)の地震時の変形性評価について、法線直交方向, 法線方向及び深度方向いずれも、防波壁(波返重力擁壁)の地震時の最大変位量が 許容限界以下であることを確認する。

x方向(法線直交方向)及びz方向(深度方向)の変位量は,図4.1.8-6に示 すとおり,防波壁(波返重力擁壁)天端における地震時の相対変位量とし,保守的 に各ブロックの位相が逆になったことを考慮し,時刻歴最大の相対変位量を2倍し たものを算定する。

y 方向(法線方向)の変位は,隣接する重力擁壁の天端間の相対変位<mark>量</mark>とする。 <mark>相対変位の抽出位置を図 4.1.8-7 に示す。</mark>

x 方向	(法線直交方	5向)の <mark>地震時の</mark> 変位 <mark>量</mark>	$\delta x : \delta x = \delta x(T) \times 2$
y 方向	(法線方向)	の <mark>地震時の</mark> 変位 <mark>量</mark>	$\delta y : \delta y = \delta y(T) $
z 方向	(深度方向)	の <mark>地震時の</mark> 変位 <mark>量</mark>	$\delta z : \delta z = \delta z(T) \times 2$

ここで,

δ x(T) : x 方向	<mark>(法線直交方向)の地震時</mark> の最大相対変位 <mark>量</mark>
δy(T):y方向	<mark>(法線方向)の地震時</mark> の最大相対変位 <mark>量</mark>
δ z(T) : z 方向	(深度方向)の地震時 <mark>の最大相対変位</mark> 量

法線直交方向,法線方向及び深度方向の変位量を用い,下式のとおり合成方向(3 方向合成)の変位量を求め,止水目地(シートジョイント)の地震時の最大変位量 とする。止水目地の変位量の算定方法を表 4.1.7-13 に示す。



2.1.5-150



表 4.1.7-13 止水目地の変位量の算定方法

	δх	δΖ	δу
		②-②断面及び⑦-⑦断	
	②-②断面の防波壁(波返	面のうち,防波壁(波返重	
2-2断面	重力擁壁) 天端の最大相対	力擁壁) 天端の最大相対変	
	変位量(δx(T))の2倍	位量 (δz(T)) 大きい変位	
		量の2倍	
		③一③断面及び⑦一⑦断	
	③-③断面の防波壁(波返	面のうち,防波壁(波返重	
3-3断面	重力擁壁) 天端の最大相対	力擁壁) 天端の最大相対変	
	変位量(δx(T))の2倍	位量 (δz(T)) 大きい変位	⑦ ② 账 云 ① 账 拉 十 Z 香
		量の2倍	()-()) 例 回 の 隣接 り る 里
		④-④断面及び⑦-⑦断	力 擁 堂 の 入 端 间 の 怕 刈 変
	④-④断面の防波壁(波返	面のうち,防波壁(波返重	位 里 0 y (1)
④-④断面	重力擁壁)天端の最大相対	力擁壁) 天端の最大相対変	
	変位量(δx(T))の2倍	位量 (δz(T)) 大きい変位	
		量の2倍	
		⑤-⑤断面及び⑦-⑦断	
	⑤-⑤断面の防波壁(波返	面のうち,防波壁(波返重	
5-5断面	重力擁壁) 天端の最大相対	力擁壁) 天端の最大相対変	
	変位量(δx(T))の2倍	位量 (δz(T)) 大きい変位	
		量の2倍	

(6) 基礎地盤

基礎地盤の支持性能評価においては、MMR,改良地盤⑥及び防波壁直下に生じる接地圧が許容限界以下であることを確認する。

4.2 地震応答解析結果

地震応答解析結果として「最大過剰間隙水圧分布」及び「最大せん断ひずみ分布」 記載する。

耐震評価においては、全ての基準地震動Ssに対して実施するケース①において、 2次元有限要素法による重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する照査,せん断破壊に 対する照査及び基礎地盤の支持性能に対する照査並びに3次元構造解析によるケーソ ンの曲げ・軸力系の破壊に対する照査及びせん断破壊に対する照査の各評価項目のう ち,照査値が0.5を超える評価項目に対して、最も厳しい(許容限界に対する裕度が 最も小さい)地震動を用いて追加解析ケース②,③を実施する。

2次元有限要素法及び3次元構造解析による照査値が0.5 を超える解析ケースのうち,最も厳しい地震動を表4.2.1-1 に示す。

	評価項目			
断面	重力擁壁		H形鋼	甘花林山山
	曲げ	せん断	せん断	苯 旋 地 盗
②-②断面	Ss-D(-+) 解析ケース① 0.53	S s - D (-+) 解析ケース② 0.57	-	Ss-D(++) 解析ケース② 0.72
3-3断面	(曲け引張) S s - N 1 (++) 解析ケース① 0.84 (曲げ引張)	S s - N 2 (EW) (++) 解析ケース① 0.77		(改良地盤⑥) 全地震動において 0.5以下
④-④断面	S s - D (-+) 解析ケース③ 0.74 (曲げ引張)	S s - D (-+) 解析ケース③ 0.65	_	全地震動において 0.5 以下
5-5断面	全地震動において 0.5以下	全地震動において 0.5以下	全地震動において 0.5以下	全地震動において 0.5以下

表 4.2.1-1(1) 照査値が 0.5を超える解析ケースのうち最も厳しい地震動

• •			
		ケーソン	
断面	-H-). B	せん断	せん断
	ш <i>к</i> у	(面外)	(面内)
	S = N + (++)	人世景社とよい、イ	S s - D (++)
2-2断面	解析クース②	主地震動において	解析ケース①
	0.68	0.5以下	0.53
	(曲げ引張)		
	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)
0_0 # 五	解析ケース①	解析ケース③	解析ケース③
() () () () () () () () () () () () () (0.95^{*1}	1.07^{*1}	1.22
	(曲げ引張)	(0. 65) * ²	$(0.27) * {}^3$
	S s - N 1 (-+) 解析ケースの	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)
④-④断面		解析ケース②	解析ケース②
	0.65 (曲げ引張)	0.69	0.81
5-5断面	_	_	_

表 4.2.1-1(2) 照査値が 0.5 を超える解析ケースのうち最も厳しい地震動

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:括弧内【】は「鉄筋コンクリート構造計算規準・同解説((社)日本建築学会,1999年)」(以下「RC規準(1999)」という。」)に基づき,短期許容せん断応力度1.11(N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。
 *3:括弧内()は、3次元非線形構造解析による照査値を示す。

4.2.1 解析ケースと照査値

(1) 重力擁壁の曲げ照査

表 4.2.1-2 及び表 4.2.1-3 に 重力擁壁における曲げ・軸力系の破壊に対する 照 査の実施ケースと照査値を示す。

表 4.2.1-2(1) <mark>重力擁壁</mark>の曲げ・軸力系<mark>の</mark>破壊に対する

照査における実施ケースと照査値

		コンクリートの曲げ圧縮応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.24	0.23	0.23
	(-+)	0.29	0.26	<mark>0. 29</mark>
5 s - D	(+-)	0.26		
	()	0.26		
S s - F 1	(++)	0.18		
S s - F 2	(++)	0.19		
S - N1	(++)	0.27	0.26	0.27
S S - NI	(-+)	0.18		
S s - N 2	(++)	0.25		
(NS)	(-+)	0.19		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.23		
	(-+)	0.21		

(2-2断面)

表 4.2.1-2(2) <mark>重力擁壁</mark>の曲げ・軸力系<mark>の</mark>破壊に対する

照査における実施ケースと照査値

		コンクリートの曲げ圧縮応力度		
解	4析ケース	に対する照査値		
地宸虭		(])	2	3
	(++)	0.34		
S a - D	(-+)	0.31		
55 D	(+-)	0.36		
	()	0.36		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.25		
$S_{a} = N1$	(++)	0.45	0.45	0.45
55-11	(-+)	0.41	0.41	0.40
S s - N 2	(++)	0.25		
(NS)	(-+)	0.19		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.38	0.38	0.38
	(-+)	0.32		

(③-③断面)

表 4.2.1-2(3) 重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する

(④一④断面)					
解析ケース		コンクリ	ートの曲げ圧	E縮応力度 値	
地震動		1	2	3	
	(++)	0.22			
S a – D	(-+)	0.19	0.36	0.36	
5 S - D	(+-)	0.32			
	()	0.27			
S s - F 1	(++)	0.16			
S s - F 2	(++)	0.20			
$S_{c} = N1$	(++)	0.23			
5 5 - 11	(-+)	0.27	0.28	0.27	
S s - N 2	(++)	0.15			
(NS)	(-+)	0.17			
S s - N 2	(++)	0.21			
(EW)	(-+)	0.18			

照査における実施ケースと照査値

表 4.2.1-2(4) <mark>重力擁壁</mark>の曲げ・軸力系<mark>の</mark>破壊に対する

照査における実施ケースと照査値

		コンクリートの曲げ圧縮応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		(])	2	3
	(++)	0.28	0.28	0.28
$S_{c} = D$	(-+)	0.26		
	(+-)	0.28		
	()	0.26		
S s - F 1	(++)	0.26		
S s - F 2	(++)	0.21		
S a N1	(++)	0.14		
5 s - N I	(-+)	0.23		
S s - N 2	(++)	0.26		
(NS)	(-+)	0.21		
S s - N 2	(++)	0.21		
(EW)	(-+)	0.28		

(⑤-⑤断面)

		鉄筋の曲げ引張応力度		
解	全桁ケース	に対する照査値		
地宸虭		(])	2	3
	(++)	0.44	0.43	0.42
C D	(-+)	0.53	0.46	<mark>0. 52</mark>
5 s - D	(+-)	0.46		
	()	0.41		
S s - F 1	(++)	0.29		
S s - F 2	(++)	0.36		
	(++)	0.42	0.42	0.42
5 s - N1	(-+)	0.23		
S s - N 2	(++)	0.45		
(NS)	(-+)	0.23		
S s - N 2	(++)	0.32		
(EW)	(-+)	0.34		
S s - F 1 $S s - F 2$ $S s - N 1$ $S s - N 2$ $(N S)$ $S s - N 2$ $(E W)$	() $(++)$ $(++)$ $(++)$ $(-+)$ $(++)$ $(-+)$ $(++)$ $(-+)$	0. 41 0. 29 0. 36 0. 42 0. 23 0. 45 0. 23 0. 32 0. 34	0. 42	0. 42

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面)

表 4.2.1-3(1) <mark>重力擁壁</mark>の曲げ・軸力系の破壊に対する照査に対する

:解析ケース①において、曲げ・軸力系の破壊に対する
 評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値

		鉄筋の曲げ引張応力度		
解析クース		に対する照査値		
1211 1211 1211 1211 1211 1211 1211 121			2	3
	(++)	0.59		
S a – D	(-+)	0.60		
5 S - D	(+-)	0.64		
	()	0.68		
S s - F 1	(++)	0.34		
S s - F 2	(++)	0.43		
	(++)	0.84	0.83	0.84
55 11	(-+)	0.78	0.79	0.78
S s - N 2	(++)	0.48		
(NS)	(-+)	0.26		
S s - N 2	(++)	0.75	0.75	0.74
(EW)	(-+)	0.60		

照査における 実施ケースと照査値 (③-③断面)

表 4.2.1-3(2) <mark>重力擁壁</mark>の曲げ・軸力系の破壊に対する照査に対する

:解析ケース①において、曲げ・軸力系の破壊に対する 評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値 表 4.2.1-3(3) 重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する照査に対する

留折ケーフ		鉄筋	鉄筋の曲げ引張応力度		
所	⊧朳クース	に対する照査値			
地震動			2	3	
	(++)	0.32			
S a D	(-+)	<mark>0. 74</mark>	0.63	0.74	
5 s - D	(+-)	0.57			
	()	0.48			
S s - F 1	(++)	0.23			
S s - F 2	(++)	0.31			
S a N1	(++)	0.37			
5 S - N1	(-+)	0.45	0.48	0.44	
S s - N 2	(++)	0.15			
(NS)	(-+)	0.25			
S s - N 2	(++)	0.34			
(EW)	(-+)	0.31			

照査における実施ケースと照査値 <mark>(④-④断面)</mark>

:解析ケース①において、曲げ・軸力系の破壊に対する
 評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値

(⑤-⑤断面)				
解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度		
		13	対する照査	恒
地宸虭			2	3
	(++)	0.50	0.50	0.50
S a D	(-+)	0.42		
55-0	(+-)	0.49		
	()	0.39		
S s - F 1	(++)	0.42		
S s - F 2	(++)	0.28		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.14		
5 S - N1	(-+)	0.32		
S s - N 2	(++)	0.40		
(NS)	(-+)	0.29		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.29		
	(-+)	0.46		

表 4.2.1-3(4) <mark>重力擁壁</mark>の曲げ<mark>・軸力系の破壊に対する照査</mark>に対する <u> 照査における</u>実施ケースと照査値

(2) 重力擁壁のせん断照査

表 4.2.1-4 に重力擁壁における せん断破壊に対する照査の実施ケースと照査値 を示す。

表 4.2.1-4(1)	<mark>重力擁壁</mark> のせん断破壊に対する照査における実施ケースと照査値
	(②-②断面)

留折ケーフ		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	「ケース	に対する照査値		
地晨期			2	3
	(++)	0.39	0.39	0.40
S. D	(-+)	0.54	0.57	<mark>0. 56</mark>
5 s - D	(+-)	0.42		
	()	0.54		
S s - F 1	(++)	0.36		
S s - F 2	(++)	0.48		
$S_{a} = N1$	(++)	0.55	0.56	0.54
5 s - N1	(-+)	0.28		
S s - N 2	(++)	0.41		
(NS)	(-+)	0.34		
S s - N 2	(++)	0.32		
(EW)	(-+)	0.33		
:解析ケース①において、曲げ・軸力系の破壊に対する				

評価のうち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.56		
	(-+)	0.75		
5 s - D	(+-)	0.71		
	()	0.76		
S s - F 1	(++)	0.37		
S s - F 2	(++)	0.46		
S a N1	(++)	0.73	0.72	0.72
5 S - N1	(-+)	0.64	0.65	0.65
S s - N 2	(++)	0.39		
(NS)	(-+)	0.44		
S s - N 2	(++)	0.77	0.74	0.74
(EW)	(-+)	0.49		

表 4.2.1-4(2) <mark>重力擁壁</mark>のせん断破壊に対する照査における実施ケースと照査値

(③-③断面)

:解析ケース①において、せん断破壊に対する評価のうち、照査値 0.5を超える最も厳しい照査値

	(4	9-④断面)		
		コンクリ	ートのせん	断 <mark>応力度</mark>
解	術ケース	に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.44		
	(-+)	0.65	0.64	0.65
5 s - D	(+-)	0.52		
	()	0.41		
S s - F 1	(++)	0.24		
S s - F 2	(++)	0.38		
	(++)	0.53		
S S - N I	(-+)	0.43	0.44	0.43
S s - N 2	(++)	0.31		
(NS)	(-+)	0.29		
S s - N 2	(++)	0.43		
(EW)	(-+)	0.33		

表 4.2.1-4(3) 重力擁壁のせん断破壊に対する照査における実施ケースと照査値

:解析ケース①において、せん断破壊に対する評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値

(5-5断面)					
		コンクリ	ートのせん	断 <mark>応力度</mark>	
解 M	『析ケース	に	対する照査	値	
地震動			2	3	
	(++)	0.43	0.43	0.43	
	(-+)	0.42			
5 s - D	(+-)	0.43			
	()	0.42			
S s - F 1	(++)	0.37			
S s - F 2	(++)	0.27			
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.27			
55-11	(-+)	0.31			
S s - N 2	(++)	0.32			
(NS)	(-+)	0.28			
S s - N 2	(++)	0.31			
(EW)	(-+)	0.35			

表4.2.1-4(4) 重力擁壁のせん断破壊に対する照査における実施ケースと照査値

(3) H形鋼のせん断照査

表4.2.1-5にH形鋼のせん断破壊に対する照査の実施ケースと照査値を示す。

解析ケース		H形鋼のせん断 <mark>応力度</mark> に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.37	0.37	0.37
	(-+)	0.36		
5 s - D	(+-)	0.37		
	()	0.37		
S s - F 1	(++)	0.32		
S s - F 2	(++)	0.24		
C - N1	(++)	0.23		
5 s - N I	(-+)	0.27		
S s - N 2 (N S)	(++)	0.28		
	(-+)	0.24		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.27		
	(-+)	0.31		

表 4.2.1-5 H形鋼のせん断破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (⑤-⑤断面)

(4) MMRのすべり安全率による評価

表 4.2.1-6 にMMRのすべり安全率による評価の実施ケースとすべり安全率を 示す。

解析ケース		MMRのすべりに対する安全率		
地震動		(])	2	3
	(++)	7.62	7.48	7.60
S a – D	(-+)	9.47	10.05	8.59
	(+-)	9.74		
	()	8.56		
S s - F 1	(++)	15.13		
S s - F 2	(++)	15.88		
0 N1	(++)	11.40	11.48	12.38
55 11	(-+)	8.68		
S s - N 2	(++)	17.54		
(NS)	(-+)	15.40		
S s - N 2 (EW)	(++)	13.78		
	(-+)	17.45		

表 4.2.1-6(1) MMRのすべり<mark>安全率による評価の</mark>実施ケースとすべり安全率 (②-②断面)

解析ケース		MMRの	すべりに対す	る安全率
地震動		(])	2	3
	(++)	11.78		
S c – D	(-+)	12.10		
	(+-)	9.39		
	()	11.25		
S s - F 1	(++)	19.69		
S s - F 2	(++)	11.95		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	8.59	8.48	8.96
55 11	(-+)	12.34	12.36	12.34
S s - N 2	(++)	16.13		
(NS)	(-+)	15.87		
S s - N 2	(++)	8.68		
(EW)	(-+)	12.76		

表 4.2.1-6(2) MMRのすべり <mark>安全率による評価の</mark>実施ケースとすべり安全率 (③-③断面)

表 4.2.1-6(3)	MMRのすべり安全率による評価の実施ケースとすべり安全率

解析ケース		MMRのすべりに対する安全率		
地震動		(])	2	3
	(++)	9.46		
S a – D	(-+)	8.25	8.23	8.31
	(+-)	8.96		
	()	7.53		
S s - F 1	(++)	12.43		
S s - F 2	(++)	11.20		
$S_{c} = N1$	(++)	13.35		
55-11	(-+)	7.32	7.30	7.34
S s - N 2	(++)	15.67		
(NS)	(-+)	13.78		
S s - N 2 (EW)	(++)	13.52		
	(-+)	15.05		

(④-④断面)

(5) 改良地盤⑥のすべり安全率による評価

表 4.2.1-7 に 改良地盤⑥のすべり 安全率による評価の実施ケースとすべり安全 率を表 4.2.1-7 に示す。

解析ケース		改良地盤のすべりに対する安全率		
地震動		1)	2	3
	(++)	2.59	3.07	2.84
S c – D	(-+)	2.63	2.37	2.62
5 S - D	(+-)	2.57		
	()	2.05		
S s - F 1	(++)	3.50		
S s - F 2	(++)	3.76		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	2.93	3.03	2.92
5 5 - 11	(-+)	2.86		
S s - N 2	(++)	3.87		
(NS)	(-+)	3.74		
S s - N 2 (EW)	(++)	3.67		
	(-+)	3.96		

表 4.2.1-7 改良地盤⑥のすべり<mark>安全率による評価の</mark>実施ケースとすべり安全率 (②-②断面) (6) 基礎地盤の支持性能に対する照査

表4.2.1-8に基礎地盤の支持性能に対する照査の実施ケースと照査値を示す。

表 4.2.1-8(1)	基礎地盤の支持性能に対する照査における実施ケースと照査値
	(2-2)断面, MMR)

		基礎地盤の支持性能			
解	解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.10	0.08	0.08	
S a – D	(-+)	0.11	0.10	0.10	
55-0	(+-)	0.12			
	()	0.09			
S s - F 1	(++)	0.06			
S s - F 2	(++)	0.09			
S - N1	(++)	0.11	0.11	0.11	
5 s - N1	(-+)	0.07			
S s - N 2	(++)	0.05			
(NS)	(-+)	0.05			
S s - N 2 (EW)	(++)	0.06			
	(-+)	0.05			

解析ケース		基礎地盤の支持性能 に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.71	0.72	0.72
	(-+)	0.67	0.61	0.64
S s - D	(+-)	0.69		
	()	0.70		
S s - F 1	(++)	0.35		
S s - F 2	(++)	0.35		
	(++)	0.29	0.29	0.29
5 s - N I	(-+)	0.47		
S s - N 2	(++)	0.40		
(NS)	(-+)	0.41		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.44		
	(-+)	0.46		

表 4.2.1-8(2) 基礎地盤の支持性能に対する照査における実施ケースと照査値 (②-②断面,改良地盤⑥)

:解析ケース①において、基礎地盤の支持性能に対する
 評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値

解析ケース		基礎地盤の支持性能		
		に対する照査値		
		1	2	3
	(++)	0.20	0.19	0.19
S a D	(-+)	0.18	0.18	0.19
5 s - D	(+-)	0.18		
	()	0.21		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.12		
S a N1	(++)	0.15	0.15	0.15
5 S - N1	(-+)	0.18		
S s - N 2	(++)	0.13		
(NS)	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.17		
(EW)	(-+)	0.13		

表 4.2.1-8(3) 基礎地盤の支持性能に対する照査における実施ケースと照査値 (2-2)断面,岩盤)

解析ケース		基礎地盤の支持性能		
		に対する照査値		
地震動		(])	2	3
	(++)	0.06		
S a D	(-+)	0.04		
55-D	(+-)	0.05		
	()	0.05		
S s - F 1	(++)	0.04		
S s - F 2	(++)	0.05		
	(++)	0.08	0.08	0.08
SS = NI	(-+)	0.05	0.05	0.05
S s - N 2 (N S)	(++)	0.04		
	(-+)	0.03		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.06	0.06	0.06
	(-+)	0.04		

表 4.2.1-8(4) 基礎地盤の支持性能に対する照査における実施ケースと照査値 (③-③断面, MMR)

解析ケース		基礎地盤の支持性能 に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.28		
S a D	(-+)	0.19		
55-D	(+-)	0.26		
	()	0.24		
S s - F 1	(++)	0.13		
S s - F 2	(++)	0.20		
	(++)	0.24	0.24	0.24
SS = NI	(-+)	0.29	0.29	0.29
S s - N 2 (N S)	(++)	0.17		
	(-+)	0.15		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.22	0.22	0.22
	(-+)	0.18		

表 4.2.1-8(5) 基礎地盤の支持性能に対する照査における実施ケースと照査値 (③-③断面,岩盤)

表 4.2.1-8(6)	基礎地盤0)支持性能に対する。	照査における	S実施ケース	と照査値

解析ケース 地震動		基礎地盤の支持性能 に対する昭香値		
		1	2	3
	(++)	0.08		
S a D	(-+)	0.12	0.12	0.12
S s – D	(+-)	0.08		
	()	0.09		
S s - F 1	(++)	0.04		
S s - F 2	(++)	0.06		
C N1	(++)	0.09		
55 111	(-+)	0.09	0.09	0.08
S s - N 2 (N S)	(++)	0.05		
	(-+)	0.06		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.06		
	(-+)	0.07		

(④-④断面, MMR)
表 4.2.1-8(7)	基礎地盤の	支持性能に対する	る照査におけ	る実施ケー ^ス	マと照査値

	星析ケース	基礎	*地盤の支持	生能			
		に対する 照査値					
地展到		1)	2	3			
	(++)	0.23					
S a – D	(-+)	0.24	0.25	0.24			
55-D	(+-)	0.24					
	()	0.30					
S s - F 1	(++)	0.16					
S s - F 2	(++)	0.17					
$S_{c} = N1$	(++)	0.18					
55-11	(-+)	0.29	0.24	0.24			
S s - N 2	(++)	0.14					
(NS)	(-+)	0.14					
S s - N 2	(++)	0.15					
(EW)	(-+)	0.16					

(④-④断面,岩盤)

	「析ケース	基礎地盤の支持性能 に対する照査値				
地震動		1)	2	3		
	(++)	0.20	0.20	0.20		
S a D	(-+)	0.19				
5 s - D	(+-)	0.20				
	()	0.19				
S s - F 1	(++)	0.19				
S s - F 2	(++)	0.16				
S a N1	(++)	0.13				
5 s - N1	(-+)	0.17				
S s - N 2	(++)	0.19				
(NS)	(-+)	0.16				
S s - N 2	(++)	0.16				
(EW)	(-+)	0.20				

表 4.2.1-8(8) 基礎地盤の支持性能に対する照査における実施ケースと照査値 (⑤-⑤断面,岩盤)

4.2.2 重力擁壁の曲げ照査

重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する照査のうち、コンクリートの曲げ・軸力 系の破壊に対する照査において各解析ケースのうち最も厳しい照査値となる結果 を表 4.2.2-1 に、鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査において各解析ケース のうち最も厳しい照査値となる結果を表 4.2.2-2 に示す。 表 4.2.2-1(1) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	<i>梅刀</i> 十二	発生断面 フ	5	曲げ圧縮	短期許容	四大店
地震動	月年 171	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	思 宜 恒
	クース	$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm c} ({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm ca}({\rm N/mm^2})$	О с/ О са
S s - D $(-+)$	1	5491	1367	3.9	13.5	0.29

(2-2断面)

表 4.2.2-1(2) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値 (③-③断面)

	御石	発生断面ナ	J	曲げ圧縮	短期許容	昭本店	
地震動	所でして	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度		
	7-2	$M(kN \cdot m)$	N (kN) $\sigma_{\rm c}$ (N/mm ²)		$\sigma_{\rm ca}({\rm N/mm^2})$	Ο _c /Ο _{ca}	
S s - N 1 (++)		8700	1979	6.0	13.5	0.45	

表 4.2.2-1(3) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	<i>备刀</i> 十二	発生断面フ	þ	曲げ圧縮	短期許容	四木位
地震動	一 アーフ	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	思査値
		$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm c} ({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm ca}({\rm N/mm^2})$	0 c/ 0 ca
$\begin{array}{ c c } S & s & -D \\ (-+) \end{array}$	3	5409	1266	4.8	13.5	0.36

表 4.2.2-1(4) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(⑤-⑤断面)

	布刀 十二	発生断面力	5	曲げ圧縮	短期許容	四大店
地震動	一 (ケーフ	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	思宜恒
	クース	$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm c} ({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm ca}({\rm N/mm^2})$	0 c/ 0 ca
S s - D $(+-)$	1	3848	1249	3.7	13.5	0.28

表 4.2.2-2(1) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	布刀 十 二、	発生断面ナ	J	曲げ引張	短期許容	四大店
地震動	四年 101	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	思宜恒
	リース	$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm s}({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm sa}({\rm N/mm^2})$	0 s/ 0 sa
Ss-D		5401	1267	155 2	204	0.53
(-+)		0491	1307	155.2	294	0.00

(2-2断面)

表 4.2.2-2(2) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

	备72 ±15-	発生断面力		曲げ引張	短期許容	昭大荷	
地震動	所でして	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	思 ① 但	
	ゲース	$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm s}({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm sa}({\rm N/mm^2})$	σ _s /σ _{sa}	
S s - N 1 (++)	1	8700	1979	244.6	294	0.84	

表 4.2.2-2(3) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

	布卫士厂	発生断面フ	þ	曲げ引張	短期許容	四大店
地震動	一 (ケーフ	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	思 <u>1</u> 思 ①
	7-5	$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm s}({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm sa}({\rm N/mm^2})$	0 _s / 0 _{sa}
S s - D $(-+)$	3	5409	1266	216.5	294	0.74

表 4.2.2-2(4) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(⑤-⑤断面)

	御石七	発生断面ナ	Ċ	曲げ引張	短期許容	四大店
地震動	所でして	曲げモーメント	軸力	応力度	応力度	照査値
	クース	$M(kN \cdot m)$	N (kN)	$\sigma_{\rm s}({\rm N/mm^2})$	$\sigma_{\rm sa}({\rm N/mm^2})$	0 s/ 0 sa
S s - D $(++)$	3	3837	1196	145.0	294	0.50

4.2.3 重力擁壁のせん断照査

重力擁壁のせん断破壊に対する照査において各解析ケースのうち最も厳しい照 査値となる結果を表 4.2.3-1に示す。

表 4.2.3-1(1) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

地震動	解析 ケース	発生断面力	せん断	短期許容	四木店			
		せん断力	応力度	応力度	照宜他 。 / -			
		Q(kN)	$ au_{ m c}(N/mm^2)$	$ au_{a1}$ (N/mm ²)	t _c /t _{al}			
Ss-D	0	1089	0.36	0.64	0.57			
(-+)	4	1005	0.30	0.04	0.07			

(2-2断面)

表 4.2.3-1(2) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

地震動	解析 ケース	発生断面力	せん断	短期許容	四木店
		せん断力	応力度	応力度	
		Q(kN)	$ au_{ m c}(N/mm^2)$	$ au_{a1}$ (N/mm ²)	τ_c/τ_{a1}
S s - N 2					
(EW)	\bigcirc	1470	0.49	0.64	0.77
(++)					

(③-③断面)

表 4.2.3-1(3) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

地震動	留垢	発生断面力	せん断	短期許容	昭本庙	
	ケース	せん断力	応力度	応力度		
		Q(kN)	$ au_{ m c}({ m N/mm^2})$	$ au_{a1}(N/mm^2)$	$\tau_{\rm c}/\tau_{\rm a1}$	
Ss-D		1940	0 44	0.67	0 65	
(-+)	3	1249	0.44	0.07	0.03	

(④-④断面)

(⑤-⑤断面)								
地震動	解析 ケース	発生断面力	新面力 せん断		四大店			
		せん断力	応力度	応力度	思宜恒 - /-			
		Q(kN)	$ au_{ m c}({ m N/mm^2})$	$ au_{a1}$ (N/mm ²)	τ_c/τ_{a1}			
Ss-D		770	0.00	0.67	0.20			
(++)	(3)	770	<mark>0. 29</mark>	0.67	<mark>0. 38</mark>			

表 4.2.3-1(4) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

4.2.4 過剰間隙水圧分布

地盤の液状化対象層に発生した過剰間隙水圧比を確認するため,重力擁壁,ケー ソン及び基礎地盤の照査値のうち 0.5 を超える照査値で最大の照査値を示す解析 ケースを表 4.2.4-1 に,最大の照査値を示す解析ケースにおける地震応答解析の 過剰間隙水圧比の最大値分布図を図 4.2.4-1 に示す。

断面			甘始加	
	曲げ	せん断	H形鋼	苯 啶 地
②-②断面	S s - D (-+) 解析ケース① 0.53 (曲げ引張)	S s - D (-+) 解析ケース② 0.57	_	S s - D (++) 解析ケース② 0.72
③-3断面	Ss-N1(++) 解析ケース① 0.84 (曲げ引張)	Ss-N2(EW) (++) 解析ケース① 0.77	_	全地震動において 0.5 以下
④-④断面	Ss-D(-+) 解析ケース③ 0.74 (曲げ引張)	S s - D (-+) 解析ケース③ 0.65	_	全地震動において 0.5以下

表 4.2.4-1(1) 最大照査値を示す解析ケースの一覧

	ケーソン						
断面	th / iǎ	せん断	せん断				
		(面外)	(面内)				
	S s - N 1 (++)		$S_{c} = D_{c} (++)$				
	解析ケース②	全地震動において					
(2) — (2) 町 面	0.68	0.5以下	脾ケケースし				
	(曲げ引張)		0.53				
	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)				
	解析ケース①	解析ケース③	解析ケース③				
9-961E	0.95^{*1}	1.07^{*1}	1.22				
	(曲げ引張)	(0.65) * ²	(0.27) * ³				
	S s - N 1 (-+)	S = N 1 ()	S = N 1 ()				
	解析ケース②	S S = N I (-+)	S S = N I (-+)				
(4)-(4)断面	0.65	解析ゲース②	解析ゲース②				
	(曲げ引張)	0.69	0.81				

表 4.2.4-1(2) 最大照査値を示す解析ケースの一覧

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度 1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

*3:括弧内()は、3次元非線形構造解析による照査値を示す。



図 4.2.4-1(1) ②-②断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース①, Ss-D(++))



図 4.2.4-1(2) ②-②断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース②, Ss-D(++))



図 4.2.4-1(3) ②-②断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース①, Ss-D(-+))



図 4.2.4-1(4) ②-②断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース②, Ss-N1(++))



図 4.2.4-1(5) ③-③断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース①, Ss-N1(++))



図 4.2.4-1(6) ③-③断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース①, Ss-N1(-+))



図 4.2.4-1(7) ④-④断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース③, Ss-D(-+))



図 4.2.4-1(8) ④-④断面の過剰間隙水圧比最大値分布 (解析ケース②, Ss-N1(-+))

4.2.5 最大せん断ひずみ分布

地盤の最大せん断ひずみ分布を確認するため、重力擁壁、ケーソン及び基礎地盤の照査値のうち 0.5 を超える照査値で最大の照査値を示す解析ケースを表 4.2.5-1 に、最大の照査値を示す解析ケースにおける地震応答解析の最大せん断ひずみ分 布図を図 4.2.5-1 に示す。

断面		եւ շեւ են առ		
	曲げ	せん断	H形鋼	苯 啶 地
②-2断面	S s - D (-+) 解析ケース① 0.53 (曲げ引張)	S s - D (-+) 解析ケース② 0.57	_	S s - D (++) 解析ケース② 0.72
③-3断面	S s - N 1 (++) 解析ケース① 0.84 (曲げ引張)	Ss-N2(EW) (++) 解析ケース① 0.77	_	全地震動において 0.5 以下
④一④断面	S s - D (-+) 解析ケース③ 0.74 (曲げ引張)	S s - D (-+) 解析ケース③ 0.65	_	全地震動 において 0.5 以下

表 4.2.5-1(1) 最大照査値を示す解析ケースの一覧

	ケーソン						
断面	-H.).E	せん断	せん断				
	田 け	(面外)	(面内)				
	S s - N 1 (++)						
	解析ケース②	全地震動において	S s = D (++)				
②-②断面	0.68	0.5以下	解析ケース①				
	(曲げ引張)		0.53				
	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)				
	解析ケース①	解析ケース③	解析ケース③				
3—3町田	0.95^{*1}	1.07^{*1}	1.22				
	(曲げ引張)	(0.65) * ²	(0.27) * ³				
	S s - N 1 (-+)						
	解析ケース②	$S_{s} - N_{1}(-+)$	$S_{s} - N_{1}(-+)$				
④-④断面	0.65	解析ケース②	解析ケース②				
	(曲げ引張)	0.69	0.81				

表 4.2.5-1(2) 最大照査値を示す解析ケースの一覧

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度
 1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

*3:括弧内()は、3次元非線形構造解析による照査値を示す。



(解析ケース①, Ss-D(++))





(解析ケース①, Ss-D(-+))





(解析ケース①, Ss-N1 (++))



(解析ケース①, Ss-N1 (-+))



(解析ケース③, Ss-D(-+))



図 4.2.5-1(8) ④-④断面の最大せん断ひずみ分布図
 (解析ケース②, Ss-N1 (-+))

- 4.2.6 重力擁壁
 - (1) 曲げ照査

重力擁壁におけるコンクリートの曲げ圧縮応力度に対する照査結果を表 4.2.6-1 に,鉄筋の曲げ引張応力度に対する照査結果を表 4.2.6-2 に示す。この結果か ら,重力擁壁のコンクリート及び鉄筋における発生応力度が許容限界以下であるこ とを確認した。

表 4.2.6-1(1) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
		(++)	4473	1090	3.1	13.5	0.24
	S - D	(-+)	5491	1367	3.9	13.5	0.29
	5 S - D	(+-)	4874	1252	3.4	13.5	0.26
		()	4885	1488	3.4	13.5	0.26
	S s - F 1	(++)	3422	1034	2.4	13.5	0.18
	S s - F 2	(++)	3457	767	2.4	13.5	0.19
Û	S s — N 1	(++)	5062	1575	3.5	13.5	0.27
		(-+)	3478	1407	2.3	13.5	0.18
	S s - N 2	(++)	4614	1137	3.2	13.5	0.25
	(NS)	(-+)	3719	1545	2.5	13.5	0.19
	S s - N 2	(++)	4351	1576	3.0	13.5	0.23
	(EW)	(-+)	3961	1178	2.8	13.5	0.21
	S c – D	(++)	4351	1067	3.1	13.5	0.23
2	3 S - D	(-+)	4897	1310	3.4	13.5	0.26
	S s - N1	(++)	5031	1577	3.5	13.5	0.26
	S c – D	(++)	4337	1069	3.1	13.5	0.23
3	22 D	(-+)	<mark>5397</mark>	<mark>1381</mark>	<mark>3. 8</mark>	13.5	<mark>0. 29</mark>
	S s - N 1	(++)	5088	1596	3.5	13.5	0.27

(②-②断面,重力擁壁)

解析 ケース	地震	動	曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
		(++)	6624	1749	4.6	13.5	0.34
		(-+)	5976	1266	4.2	13.5	0.31
	5 s – D	(+-)	6847	1637	4.7	13.5	0.36
		()	6933	1539	4.8	13.5	0.36
	S s - F 1	(++)	3844	1025	2.7	13.5	0.20
	S s - F 2	(++)	4836	1290	3.3	13.5	0.25
Û	S - N1	(++)	8700	1979	6.0	13.5	0.45
	5 s - N1	(-+)	7792	1623	5.4	13.5	0.41
	S s - N 2	(++)	4788	1028	3.3	13.5	0.25
	(NS)	(-+)	3703	1346	2.5	13.5	0.19
	S s - N 2	(++)	7346	1484	5.1	13.5	0.38
	(EW)	(-+)	6046	1312	4.2	13.5	0.32
	S - N 1	(++)	8668	1992	6.0	13.5	0.45
0	5 s - N 1	(-+)	7891	1639	5.5	13.5	0.41
2	S s - N 2		7259	1469	F 1	10 E	0.29
	(EW)	(++)	1332	1403	5.1	13. 5	0.38
	$S_{0} = N_{1}$	(++)	8663	1957	6.0	13.5	0.45
0	5 s - N I	(-+)	7736	1609	5.4	13.5	0.40
3	S s - N 2 (EW)	(++)	7275	1452	5.1	13.5	0.38

(③-③断面,重力擁壁)

			<mark>(④-④断面</mark>	ī,重力掛	雍壁)		
解析 ケース	地震	動	曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
		(++)	3435	1385	3.0	13.5	0.22
		(-+)	2846	837	2.5	13.5	0.19
	5 s – D	(+-)	4904	1540	4.3	13.5	0.32
		()	4065	1245	3.6	13.5	0.27
	S s - F 1	(++)	2473	1000	2.1	13.5	0.16
	S s - F 2	(++)	3059	1155	2.7	13.5	0.20
Û		(++)	3492	1225	3.0	13.5	0.23
	5 s - NI	(-+)	4137	1411	3.6	13.5	0.27
	S s - N 2	(++)	2374	1322	2.0	13.5	0.15
	(NS)	(-+)	2546	973	2.2	13.5	0.17
	S s - N 2	(++)	3146	1085	2.7	13.5	0.21
	(EW)	(-+)	2777	944	2.4	13.5	0.18
	Ss-D	(-+)	5405	1698	4.7	13.5	0.36
2	S s - N1	(-+)	4270	1387	3.7	13.5	0.28
	Ss-D	(-+)	5409	1266	4.8	13.5	0.36
0	S s - N1	(-+)	4101	1419	3.6	13.5	0.27

表 4.2.6-1(3) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(⑤-⑤断面,重力擁壁)									
解析 ケース	地震	動	曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca		
		(++)	3836	1196	3.7	13.5	0.28		
	C D	(-+)	3562	1283	3.4	13.5	0.26		
	5 s - D	(+-)	3847	1249	3.7	13.5	0.28		
		()	3527	1371	3.4	13.5	0.26		
	S s - F 1	(++)	3607	1312	3.5	13.5	0.26		
	S s - F 2	(++)	2847	1262	2.7	13.5	0.21		
Û	S s - N 1	(++)	2060	1211	1.9	13.5	0.14		
		(-+)	3131	1341	3.0	13.5	0.23		
	S s - N 2	(++)	3516	1308	3.4	13.5	0.26		
	(NS)	(-+)	2885	1226	2.7	13.5	0.21		
	S s - N 2	(++)	2894	1235	2.8	13.5	0.21		
	(EW)	(-+)	3855	1353	3.7	13.5	0.28		
2	Ss-D	(++)	3835	1196	3.7	13.5	0.28		
3	Ss-D	(++)	3837	1196	3.7	13.5	0.28		

表 4.2.6-1(4) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(②-②断面,重力擁壁)									
解析 ケース	地震	動	曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	引張 応力度 σ _s (N/mm2)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm2)	照査値 σ s/ σ sa		
		(++)	4473	1090	128	294	0.44		
	C D	(-+)	5491	1367	155	294	0.53		
	5 s – D	(+-)	4874	1252	135	294	0.46		
		()	4885	1488	120	294	0.41		
	S s - F 1	(++)	3422	1034	85	294	0.29		
	S s - F 2	(++)	3457	767	104	294	0.36		
Û	S s - N 1	(++)	5062	1575	123	294	0.42		
		(-+)	3478	1407	65	294	0.23		
	S s - N 2	(++)	4614	1137	131	294	0.45		
	(NS)	(-+)	3719	1545	67	294	0.23		
	S s - N 2	(++)	4351	1576	92	294	0.32		
	(EW)	(-+)	3961	1178	100	294	0.34		
	S - D	(++)	4351	1067	124	294	0.43		
2	5 s - D	(-+)	4897	1310	132	294	0.46		
	S s - N1	(++)	5031	1577	121	294	0.42		
	S a D	(++)	4337	1069	123	294	0.42		
3	5 s - D	(-+)	<mark>5397</mark>	<mark>1381</mark>	<mark>150</mark>	294	<mark>0. 52</mark>		
	S s - N1	(++)	5088	1596	123	294	0.42		

表 4.2.6-2(1) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(③-③断面,重力擁壁)								
解析 ケース	地震	動	曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	引張 応力度 σ _s (N/mm2)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm2)	照査値 σ s/ σ sa	
		(++)	6624	1749	171	294	0.59	
	S - D	(-+)	5976	1266	174	294	0.60	
	5 s - D	(+-)	6847	1637	188	294	0.64	
		()	6933	1539	197	294	0.68	
	S s - F 1	(++)	3844	1025	99	294	0.34	
	S s - F 2	(++)	4836	1290	124	294	0.43	
Û	S s - N 1	(++)	8700	1979	245	294	0.84	
		(-+)	7792	1623	228	294	0.78	
	S s - N 2	(++)	4788	1028	138	294	0.48	
	(NS)	(-+)	3703	1346	74	294	0.26	
	S s - N 2	(++)	7346	1484	218	294	0.75	
	(EW)	(-+)	6046	1312	174	294	0.60	
	S s - N 1	(++)	8668	1992	242	294	0.83	
0		(-+)	7891	1639	232	294	0.79	
(2)	S s - N 2 (EW)	(++)	7352	1463	220	294	0.75	
	$S_{a} = N_{1}$	(++)	8663	1957	244	294	0.84	
Ø	5 s - N 1	(-+)	7736	1609	227	294	0.78	
3	S s - N 2 (EW)	(++)	7275	1452	217	294	0.74	

表 4.2.6-2(2) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

			<mark>(④-④断面</mark>	ī,重力掛	雍壁)		
解析 ケース	地震	動	曲げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	引張 応力度 σ _s (N/mm2)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm2)	照査値 σ s/ σ sa
		(++)	3435	1385	93	294	0.32
	S - D	(-+)	<mark>5364</mark>	<mark>1255</mark>	<mark>215</mark>	294	<mark>0.74</mark>
	5 s - D	(+-)	4904	1540	166	294	0.57
		()	4065	1245	140	294	0.48
	S s - F 1	(++)	2473	1000	67	294	0.23
	S s - F 2	(++)	3059	1155	89	294	0.31
Û	S s — N 1	(++)	3492	1225	108	294	0.37
		(-+)	4137	1411	131	294	0.45
	S s - N 2	(++)	2374	1322	41	294	0.15
	(NS)	(-+)	2546	973	73	294	0.25
	S s - N 2	(++)	3146	1085	99	294	0.34
	(EW)	(-+)	2777	944	88	294	0.31
0	Ss-D	(-+)	5405	1698	182	294	0.63
4	S s - N1	(-+)	4270	1387	141	294	0.48
0	Ss-D	(-+)	5409	1266	217	294	0.74
(3)	S s - N1	(-+)	4101	1419	128	294	0.44

表 4.2.6-2(3) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(⑤-⑤断面,重力擁壁)									
解析 ケース	地震	動	曲 げモーメント M (kN・m)	軸力 N(kN)	引張 応力度 σ _s (N/mm2)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm2)	照査値 σ s/ σ sa		
		(++)	3836	1196	145	294	0.50		
	S a – D	(-+)	3562	1283	121	294	0.42		
	5 s - D	(+-)	3847	1249	142	294	0.49		
		()	3527	1371	113	294	0.39		
	S s - F 1	(++)	3607	1312	122	294	0.42		
	S s - F 2	(++)	2847	1262	80	294	0.28		
Û	S s - N 1	(++)	2060	1211	39	294	0.14		
		(-+)	3131	1341	91	294	0.32		
	S s - N 2	(++)	3516	1308	117	294	0.40		
	(NS)	(-+)	2885	1226	85	294	0.29		
	S s - N 2	(++)	2894	1235	85	294	0.29		
	(EW)	(-+)	3855	1353	134	294	0.46		
2	Ss-D	(++)	3835	1196	145	294	0.50		
3	Ss-D	(++)	3837	1196	145	294	0.50		

表 4.2.6-2(4) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(2) せん断照査

重力擁壁におけるコンクリートのせん断破壊に対する照査結果を表 4.2.6-3 に 示す。この結果から、重力擁壁のコンクリートにおける発生応力度が許容限界以下 であることを確認した。

表 4.2.6-3(1) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値 (②-②断面,重力擁壁)

	地震動		発生断面力	せん断	短期許容	
解析 ケース			せん断力 Q(kN)	応力度 て。 (N/mm ²)	応力度 _{て a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/τ aı
		(++)	754	0.25	0.64	0.39
		(-+)	1038	0.34	0.64	0.54
	5 s – D	(+-)	865	0.27	0.64	0.42
		()	1026	0.34	0.64	0.54
	S s - F 1	(++)	682	0.23	0.64	0.36
	S s - F 2	(++)	920	0.30	0.64	0.48
Û	S s - N 1	(++)	1054	0.35	0.64	0.55
		(-+)	581	0.18	0.64	0.28
	S s - N 2	(++)	838	0.26	0.64	0.41
	(NS)	(-+)	652	0.22	0.64	0.34
	S s - N 2	(++)	646	0.20	0.64	0.32
	(EW)	(-+)	667	0.21	0.64	0.33
	S a – D	(++)	746	0.25	0.64	0.39
2	5 S - D	(-+)	1089	0.36	0.64	0.57
	S s - N1	(++)	1067	0.35	0.64	0.56
	S a - D	(++)	753	0.25	0.64	0.40
3	S s – D	(-+)	<mark>1070</mark>	<mark>0.31</mark>	0.64	<mark>0.56</mark>
	S s - N1	(++)	1037	0.34	0.64	0.54

表 4.2.6-3(2) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		発生断面力 せん断力 Q (kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
		(++)	1147	0.35	0.64	0.56
	S a - D	(-+)	1436	0.48	0.64	0.75
	2 2 - D	(+-)	1371	0.45	0.64	0.71
		()	1456	0.48	0.64	0.76
	S s - F 1	(++)	701	0.23	0.64	0.37
	S s - F 2	(++)	874	0.29	0.64	0.46
Ū	S s — N 1	(++)	1500	0.46	0.64	0.73
		(-+)	1315	0.41	0.64	0.64
	S s - N 2	(++)	795	0.25	0.64	0.39
	(NS)	(-+)	848	0.28	0.64	0.44
	S s - N 2	(++)	1470	0.49	0.64	0.77
	(EW)	(-+)	1009	0.31	0.64	0.49
	0	(++)	1492	0.46	0.64	0.72
0	5 S - N I	(-+)	1331	0.41	0.64	0.65
(2)	S s - N 2 (EW)	(++)	1423	0.47	0.64	0.74
	S N 1	(++)	1492	0.46	0.64	0.72
	S S = N I	(-+)	1331	0.41	0.64	0.65
3	S s - N 2 (EW)	(++)	1415	0.47	0.64	0.74

(③-③断面,重力擁壁)

解析	地震動		発生断面力 せん断力 Q (kN)	せん断 応力度 τ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}		
		(++)	834	0.29	0.67	0.44		
	S a - D	(-+)	1241	0.43	0.67	0.65		
	5 s - D	(+-)	989	0.34	0.67	0.52		
		()	775	0.27	0.67	0.41		
	S s - F 1	(++)	455	0.16	0.67	0.24		
	S s - F 2	(++)	717	0.25	0.67	0.38		
Û	S s — N 1	(++)	1005	0.35	0.67	0.53		
		(-+)	814	0.28	0.67	0.43		
	S s - N 2	(++)	580	0.20	0.67	0.31		
	(NS)	(-+)	553	0.19	0.67	0.29		
	S s - N 2	(++)	826	0.29	0.67	0.43		
	(EW)	(-+)	615	0.21	0.67	0.33		
0	Ss-D	(-+)	1213	0.42	0.67	0.64		
4	S s - N1	(-+)	838	0.29	0.67	0.44		
0	Ss-D	(-+)	1249	0.44	0.67	0.65		
(3)	S s - N1	(-+)	816	0.28	0.67	0.43		

表 4.2.6-3(3) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

表 4.2.6-3(4) コンクリートのせん断破壊に対する照査における最大照査値

解析	地震動		発生断面力	せん断 応力度	短期許容 応力度	照查値
ケース			せん断力 Q (kN)	$ au_{ m c}$ (N/mm ²)	$ au_{a1}$ (N/mm ²)	τ $_{c}/$ τ $_{a1}$
		(++)	769	0.25	0.67	0.43
	S - D	(-+)	749	0.24	0.67	0.42
	5 s - D	(+-)	761	0.25	0.67	0.43
		()	757	0.24	0.67	0.42
	S s - F 1	(++)	655	0.21	0.67	0.37
	S s - F 2	(++)	485	0.16	0.67	0.27
Û	S s - N 1	(++)	476	0.15	0.67	0.27
		(-+)	548	0.18	0.67	0.31
	S s - N 2	(++)	575	0.19	0.67	0.32
	(NS)	(-+)	491	0.16	0.67	0.28
	S s - N 2	(++)	545	0.18	0.67	0.31
	(EW)	(-+)	628	0.20	0.67	0.35
2	Ss-D	(++)	769	<mark>0. 29</mark>	0.67	<mark>0. 38</mark>
3	Ss-D	(++)	770	<mark>0. 29</mark>	0.67	<mark>0. 38</mark>

(⑤-⑤断面,重力擁壁)
4.2.7 H形鋼

H形鋼におけるせん断破壊に対する照査結果を表 4.2.7-1 に示す。この結果から,H形鋼における発生応力度が許容限界以下であることを確認した。

た刀 上 广	地震動		発生断面力	せん断応力度	短期許容	照査値 τ <mark>н</mark> /τ <mark>н</mark> а	
ケース			せん断力 Q (kN)	$\tau \frac{1}{H}$ (N/mm ²)	応力度 τ <mark>н</mark> а(N/mm²)		
		(++)	769	58	157	0.37	
	S a – D	(-+)	749	56	157	0.36	
	5 S - D	(+-)	761	57	157	0.37	
		()	757	57	157	0.37	
	S s - F 1	(++)	655	49	157	0.32	
	S s - F 2	(++)	485	36	157	0.24	
Û	S s - N1	(++)	476	36	157	0.23	
		(-+)	548	41	157	0.27	
	S s - N 2	(++)	575	43	157	0.28	
	(NS)	(-+)	491	37	157	0.24	
	S s - N 2	(++)	545	41	157	0.27	
	(EW)	(-+)	628	47	157	0.31	
2	Ss-D	(++)	769	58	157	0.37	
3	Ss-D	(++)	770	58	157	0.37	

表 4.2.7-1 H形鋼のせん断破壊に対する<mark>照査における最大</mark>照査値

(⑤-⑤断面)

注記*:H形鋼のせん断応力度は、H形鋼の配置を踏まえ、フランジ部の断面積を 用いて算定する。

4.2.8 MMR

MMRのすべり安全率に対する評価結果を表 4.2.8-1 に, MMRの最小すべり 安全率時刻におけるすべり線及び局所安全係数分布を図 4.2.8-1 に示す。 この結果から, MMRのすべり安全率が 1.2 以上であることを確認した。

表 4.2.8-1(1) MMRのすべり安全率評価結果

解析 ケース	地震動		発生時刻(s)	最小すべり安全率			
		(++)	60.00	7.62			
		(-+)	34.35	9.47			
	5 s – D	(+-)	9.91	9.74			
		()	29.01	8.56			
	S s - F 1	(++)	8.10	15.13			
	S s - F 2	(++)	16.11	15.88			
Û	C - N 1	(++)	7.65	11.40			
	5 s - 1 1	(-+)	7.63	8.68			
	S s - N 2	(++)	26.49	17.54			
	(NS)	(-+)	25.25	15.40			
	S s - N 2	(++)	26.36	13.78			
	(EW)	(-+)	26.89	17.45			
	S - D	(++)	24.73	7.48			
2	5 s – D	(-+)	12.90	10.05			
	S s - N 1	(++)	7.65	11.48			
	S a D	(++)	17.36	7.60			
3	5 s – D	(-+)	34.36	8.59			
	S s - N 1	(++)	7.65	12.38			

(②-②断面)

解析 ケース	地震動		発生時刻(s)	最小すべり安全率
		(++)	28.04	11.78
		(-+)	12.88	12.10
	5 s – D	(+-)	28.33	9.39
		()	29.18	11.25
	S s - F 1 (++)		8.88	19.69
	S s - F 2	(++)	16.09	11.95
(<u> </u>)	S a N 1	(++)	8.26	8.59
	5 5 - 1 1	(-+)	7.54	12.34
	S s - N 2 (N S)	(++)	25.70	16.13
		(-+)	25.71	15.87
	S s - N 2	(++)	26.52	8.68
	(EW)	(-+)	26.20	12.76
0	$S_{\alpha} = N_{1}$	(++)	8.26	8.48
2	5 5 - 1 1	(-+)	7.54	12.36
0	$S_{\alpha} = N_{1}$	(++)	8.26	8.96
(3)	5 s - 1 1	(-+)	7.54	12.34

表 4.2.8-1(2) MMRのすべり安全率評価結果 (③-③断面)

解析 ケース	地震動		発生時刻(s)	最小すべり安全率
		(++)	23.69	9.46
	S a D	(-+)	34.29	8.25
	5 s – D	(+-)	19.12	8.96
		()	10.27	7.53
	S s - F 1	(++)	9.31	12.43
	S s - F 2	(++)	16.12	11.20
(I)	$S \sim N 1$	(++)	7.63	13.35
	5 S - N I	(-+)	7.62	7.32
	S s - N 2 (N S)	(++)	26.80	15.67
		(-+)	24.89	13.78
	S s - N 2	(++)	25.49	13.52
	(EW)	(-+)	24.88	15.05
0	S s - D	(-+)	34.29	8.23
2	S s - N 1	(-+)	7.62	7.30
	S s - D	(-+)	34.29	8.31
(3)	S s - N 1	(-+)	7.62	7.34

表 4.2.8-1(3) MMRのすべり安全率評価結果

(④-④断面)



図 4.2.8-1(1) MMRの最小すべり安全率時刻におけるすべり線及び局所安全係数分布図
 (②-②断面, Ss-D(++), t=24.73s, 解析ケース②)



図 4.2.8-1(2) MMRの最小すべり安全率時刻におけるすべり線及び局所安全係数分布図
 (③-③断面, Ss-N1 (++), t=8.26s, 解析ケース②)



図 4.2.8-1(3) MMRの最小すべり安全率時刻におけるすべり線及び局所安全係数分布図
 (④-④断面, Ss-N1 (-+), t=7.62s, 解析ケース②)

4.2.9 改良地盤⑥

改良地盤⑥のすべり安全率に対する評価結果を表 4.2.9-1 に,最小すべり安全率となる時刻におけるすべり線及び局所安全係数分布を図 4.2.9-1 に示す。 この結果から,改良地盤⑥のすべり安全率が 1.2 以上であることを確認した。

表 4.2.9-1 改良地盤⑥のすべり安全率評価結果

解析 ケース	地震動		発生時刻(s)	最小すべり安全率			
		(++)	17.80	2.59			
		(-+)	10.43	2.63			
	5 s – D	(+-)	13.83	2.57			
		()	10.26	2.05			
	S s - F 1	(++)	8.10	3.50			
	S s - F 2	(++)	16.29	3. 76			
(<u>I</u>)		(++)	8.45	2. 93			
	5 s - N 1	(-+)	7.62	2.86			
	S s - N 2	(++)	27.33	3. 87			
	(NS)	(-+)	25.52	3.74			
	S s - N 2	(++)	26.36	3.67			
	(EW)	(-+)	24.82	3.96			
	S - D	(++)	10.03	3.07			
2	5 s – D	(-+)	10.42	2.37			
	S s - N 1	(++)	8.45	3. 03			
3		(++)	17.80	2.84			
	5 s – D	(-+)	10.43	2.62			
	S s - N 1 (++)		8.45	2.92			

(2)-2)断面)





(②-②断面, Ss-D (--), t=10.26s, 解析ケース①)

4.2.10 止水目地

地震時の止水目地(シートジョイント)の変位量に対する評価結果を表 4.2.10-1 及び表 4.2.10-2 に示す。この結果から、位量が許容限界以下であることを確認した。

			防波壁天	端変位量
解析 ケース	地震動		<mark>法線直交</mark> 方向 δ x <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)	<mark>深度</mark> 方向 δz <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)
		(++)	<mark>146</mark>	<mark>0</mark>
	S = D	(-+)	<mark>144</mark>	1
	S s - D	(+-)	<mark>139</mark>	1
		()	<mark>119</mark>	1
	S s — F 1	(++)	<mark>32</mark>	<mark>0</mark>
	S s — F 2	(++)	<mark>49</mark>	<mark>0</mark>
Û	S s - N1	(++)	144	1
		(-+)	<mark>147</mark>	<mark>0</mark>
	S s - N2 (NS)	(++)	<mark>41</mark>	<mark>0</mark>
		(-+)	74	1
	S s - N2	(++)	<mark>83</mark>	1
	(EW)	(-+)	<mark>51</mark>	<mark>0</mark>
0	Ss-D	(++)	<mark>143</mark>	0
4	S s - N1	(++)	145	1
	Ss-D	(++)	143	<mark>0</mark>
(3)	S s - N1	(++)	144	<mark>0</mark>

表 4.2.10-1(1) 地震時の止水目地 (シートジョイント)の変位量(②-②断面)

				端変位量
解析 ケース	地震動		<mark>法線直交</mark> 方向 δ x (T) (<mark>mm</mark>)	<mark>深度</mark> 方向 δz <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)
		(++)	70	1
	S s – D	(-+)	<mark>53</mark>	1
		(+-)	81	1
		()	97	1
	S s - F 1	(++)	13	<mark>0</mark>
	S s - F 2	(++)	<mark>40</mark>	1
	S s — N1	(++)	<mark>109</mark>	1
		(-+)	<mark>117</mark>	1
	S s - N2 (NS)	(++)	<mark>58</mark>	<mark>o</mark>
		(-+)	27	1
	S s - N2 (EW)	(++)	<mark>56</mark>	1
		(-+)	<mark>35</mark>	<mark>0</mark>
	S s - N1	(++)	<mark>109</mark>	1
(2)		(-+)	117	1
(2)	S s - N2 (EW)	(++)	<mark>57</mark>	1
	S. c N1	(++)	108	1
3	5 S - N I	(-+)	<mark>116</mark>	1
(3)	S s - N2 (EW)	(++)	<mark>58</mark>	1

表 4.2.10-1(2) 地震時の止水目地 (シートジョイント)の変位量(③-③断面)

			防波壁天	防波壁天端変位量	
解析 ケース	地震動		<mark>法線直交</mark> 方向 δ x <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)	<mark>深度</mark> 方向 δz <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)	
		(++)	<mark>164</mark>	1	
	S a D	(-+)	<mark>278</mark>	1	
	5 s - D	(+-)	<mark>246</mark>	1	
		()	<mark>140</mark>	1	
	S s - F 1	(++)	<mark>70</mark>	<mark>0</mark>	
	S s - F 2	(++)	<mark>62</mark>	<mark>0</mark>	
Û	S s — N1	(++)	<mark>138</mark>	1	
		(-+)	<mark>299</mark>	1	
	S s - N2 (NS)	(++)	<mark>34</mark>	1	
		(-+)	<mark>61</mark>	<mark>0</mark>	
	S s - N2	(++)	<mark>89</mark>	1	
	(EW)	(-+)	<mark>95</mark>	1	
	Ss-D	(-+)	<mark>273</mark>	1	
(2)	S s - N1	(-+)	<mark>299</mark>	1	
	Ss-D	(-+)	<mark>278</mark>	1	
3	S s - N1	(-+)	<mark>299</mark>	1	
	:止水目地の変形 <mark>性評</mark>	価 に使用する	る変位量		

			防波壁天	端変位量
解析 ケース	地震動		<mark>法線直交</mark> 方向 δ x <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)	<mark>深度</mark> 方向 δz <mark>(T)</mark> (<mark>mm</mark>)
		(++)	2	<mark>0</mark>
	S a D	(-+)	2	<mark>0</mark>
	S s – D	(+-)	<mark>2</mark>	<mark>0</mark>
		()	<mark>2</mark>	<mark>0</mark>
	S s - F 1	(++)	<mark>2</mark>	<mark>0</mark>
	S s — F 2	(++)	1	<mark>0</mark>
Û	S s - N1	(++)	<mark>1</mark>	<mark>0</mark>
		(-+)	1	<mark>0</mark>
	S s - N2	(++)	<mark>2</mark>	<mark>0</mark>
	(NS)	(-+)	1	<mark>0</mark>
	S s - N2	(++)	2	<mark>0</mark>
	(EW)	(-+)	2	<mark>0</mark>
2	Ss-D	(++)	2	<mark>0</mark>
3	Ss-D	(++)	2	<mark>0</mark>

表 4.2.10-1(4) 地震時の止水目地 (シートジョイント)の変位量(⑤-⑤断面)

			防波壁天端変位量			
解析	地震動		<mark>法線</mark> 方向	深度方向		
71 X			δy <mark>(T)</mark>	δz <mark>(T)</mark>		
		(++)	<mark>46</mark>	<mark>42</mark>		
		(-+)	<mark>21</mark>	57		
	5 s – D	(+-)	<mark>58</mark>	<mark>43</mark>		
		()	<mark>29</mark>	<mark>46</mark>		
	S s - F 1	(++)	2	8		
	S s - F 2	(++)	<mark>5</mark>	14		
	S s - N1	(++)	<mark>29</mark>	<mark>80</mark>		
		(-+)	<mark>15</mark>	<mark>22</mark>		
	S s - N2	(++)	<mark>6</mark>	<mark>19</mark>		
	(NS)	(-+)	<mark>4</mark>	12		
	S s - N2	(++)	13	<mark>38</mark>		
	(EW)	(-+)	<mark>6</mark>	<mark>15</mark>		
	 : 止水目地の変形 <mark>性評価</mark> に使用する変位量					

表 4.2.10-1(5) 地震時の止水目地 (シートジョイント)の変位量(⑦-⑦断面)

		/		
古白	生産	解析	地震時変位量	許容限界
7月1月	地展期	ケース	(mm)	(mm)
δ x:④-④断面	$S_{s} - N_{1}(-+)$		599	_
(<mark>法線直交</mark> 方向)	55 111 (+)	÷	000	
δ y : ⑦-⑦断面			r o	
(<mark>法線</mark> 方向)	S S = D (+-)	Û	<mark>00</mark>	_
δ z : ⑦-⑦断面		Ð	150	
(<mark>深度</mark> 方向)	S S = N I (++)	(I)	199	—
合成方向			<u>699</u>	1026
(3方向合成)	_	—	022	1930

表 4.2.10-2 止水目地 (シートジョイント) の変<mark>位量</mark>に対する<mark>照査</mark>結果

4.2.11 基礎地盤

基礎地盤の支持性能評価結果を表 4.2.11-1 に示す。この結果から,防波壁(波 返重力擁壁)の基礎地盤に生じる最大接地圧が極限支持力度又は支圧強度以下であ ることを確認した。

解析	地震動		最大接地圧	支圧強度	照查值
ケース			<mark>R _d (N/mm²)</mark>	f' _a (N/mm ²)	<mark>R d</mark> ∕f'a
		(++)	2.3	24.0	0.10
		(-+)	2.6	24.0	0.11
	5 s - D	(+-)	2.8	24.0	0.12
		()	2.1	24.0	0.09
	S s - F 1	(++)	1.2	24.0	0.06
	S s - F 2	(++)	1.9	24.0	0.09
Û	S s - N 1	(++)	2.4	24.0	0.11
		(-+)	1.5	24.0	0.07
	S s - N 2	(++)	1.1	24.0	0.05
	(NS)	(-+)	1.1	24.0	0.05
	S s - N 2	(++)	1.4	24.0	0.06
	(EW)	(-+)	1.1	24.0	0.05
	0 5	(++)	1.9	24.0	0.08
2	5 s - D	(-+)	2.3	24.0	0.10
	S s - N 1	(++)	2.4	24.0	0.11
	S a – D	(++)	1.8	24.0	0.08
3	5 s - D	(-+)	2.3	24.0	0.10
	S s - N 1	(++)	2.5	24.0	0.11

表 4.2.11-1(1) 基礎地盤の支持性能評価結果(②-②断面, MMR)

解析	地震動		最大接地圧	極限支持力度	照查值
ケース			<mark>R _d (N/mm²)</mark>	<mark>R u</mark> (N/mm²)	<mark>R d</mark> ∕R u
		(++)	2.1	3.0	0.71
	S - D	(-+)	2.0	3.0	0.67
	5 s - D	(+-)	2.0	3.0	0.69
		()	2.1	3.0	0.70
	S s - F 1	(++)	1.0	3.0	0.35
	S s - F 2	(++)	1.0	3.0	0.35
(I)	S s - N 1	(++)	0.9	3.0	0.29
		(-+)	1.4	3.0	0.47
	S s - N 2	(++)	1.2	3.0	0.40
	(NS)	(-+)	1.2	3.0	0.41
	S s - N 2	(++)	1.3	3.0	0.44
	(EW)	(-+)	1.4	3.0	0.46
	Ss-D	(++)	2.1	3.0	0.72
2		(-+)	1.8	3.0	0.61
	S s - N 1	(++)	0.9	3.0	0.29
	S a - D	(++)	2.1	3.0	0.72
3	$S_s - D$	(-+)	1.9	3.0	0.64
	S s - N 1	(++)	0.9	3.0	0.29

表 4.2.11-1(2) 基礎地盤の支持性能評価結果(②-②断面,改良地盤⑥)

<i><u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u></u></i>					
那种 7 个	地震動		最大拔地上	極限文持刀度	照省值
ケース			<mark>R_d</mark> (N/mm ²)	<mark>R u</mark> (N/mm ²)	<mark>R d</mark> ∕R u
		(++)	1.9	9.8	0.20
	S - D	(-+)	1.7	9.8	0.18
	5 S - D	(+-)	1.7	9.8	0.18
		()	2.0	9.8	0.21
	S s - F 1	(++)	1.6	9.8	0.17
	S s - F 2	(++)	1.1	9.8	0.12
Û	S s - N 1	(++)	1.4	9.8	0.15
		(-+)	1.7	9.8	0.18
	S s - N 2	(++)	1.2	9.8	0.13
	(NS)	(-+)	1.2	9.8	0.12
	S s - N 2	(++)	1.6	9.8	0.17
	(EW)	(-+)	1.2	9.8	0.13
	Ss-D	(++)	1.8	9.8	0.19
2		(-+)	1.7	9.8	0.18
	S s - N 1	(++)	1.4	9.8	0.15
	S a – D	(++)	1.9	9.8	0.19
3	5 s - D	(-+)	1.8	9.8	0.19
	S s - N 1	(++)	1.4	9.8	0. 15

表 4.2.11-1(3) 基礎地盤の支持性能評価結果(②-②断面, 岩盤)

解析			最大接地圧	支圧強度	照査値
ケース	地震颤	助	R_{d} (N/mm ²)	f'_a (N/mm ²)	R _d /f'a
		(++)	1.3	24.0	0.06
	S - D	(-+)	0.9	24.0	0.04
	5 s - D	(+-)	1.1	24.0	0.05
		()	1.2	24.0	0.05
	S s - F 1	(++)	0.7	24.0	0.04
	S s - F 2	(++)	1.1	24.0	0.05
Ú	S s - N 1	(++)	1.7	24.0	0.08
		(-+)	1.2	24.0	0.05
	S s - N 2	(++)	0.7	24.0	0.04
	(NS)	(-+)	0.7	24.0	0.03
	S s - N 2	(++)	1.4	24.0	0.06
	(EW)	(-+)	0.8	24.0	0.04
	S s - N 1	(++)	1.7	24.0	0.08
0		(-+)	1.2	24.0	0.05
(2)	S s - N 2 (EW)	(++)	1.4	24.0	0.06
3	$S_{a} = N_{1}$	(++)	1.7	24.0	0.08
	S s - N I	(-+)	1.2	24.0	0.05
	S s - N 2 (EW)	(++)	1.3	24.0	0.06

表 4.2.11-1(4) 基礎地盤の支持性能評価結果(③-③断面, MMR)

解析	地震動		最大接地圧	極限支持力度	照查値
ケース			R_{d} (N/mm ²)	<mark>R u</mark> (N/mm²)	R _d /R _u
		(++)	2.7	9.8	0.28
	S a – D	(-+)	1.9	9.8	0.19
	55 D	(+-)	2.5	9.8	0.26
		()	2.3	9.8	0.24
	S s - F 1	(++)	1.2	9.8	0.13
	S s - F 2	(++)	1.9	9.8	0.20
Ú	S s - N 1	(++)	2.3	9.8	0.24
		(-+)	2.8	9.8	0.29
	S s - N 2	(++)	1.6	9.8	0.17
	(NS)	(-+)	1.4	9.8	0.15
	S s - N 2	(++)	2.1	9.8	0.22
	(EW)	(-+)	1.7	9.8	0.18
	S s - N 1	(++)	2.3	9.8	0.24
\bigcirc		(-+)	2.8	9.8	0.29
(2)	S s - N 2 (EW)	(++)	2. 1	9.8	0.22
3	$S_{\alpha} = N_{1}$	(++)	2.3	9.8	0.24
	S s - N l	(-+)	2.8	9.8	0.29
	S = N 2 (EW)	(++)	2.1	9.8	0.22

表 4.2.11-1(5) 基礎地盤の支持性能評価結果(③-③断面, 岩盤)

<mark>表</mark>		基礎地盤の	支持性能評価結果	【(④- ④断面,	MMR)
解析	山中国	er.	最大接地圧	支圧強度	照查值
ケース	1 地震	則	<mark>R _d (N/mm²)</mark>	f' _a (N/mm ²)	<mark>R d</mark> ∕f'a
		(++)	1.7	24.0	0.08
	S a D	(-+)	2.8	24.0	0.12
	3 s - D	(+-)	1.9	24.0	0.08
		()	2.1	24.0	0.09
	S s - F 1	(++)	0.8	24.0	0.04
	S s - F 2	(++)	1.2	24.0	0.06
Û	S s - N 1	(++)	2.0	24.0	0.09
		(-+)	2.1	24.0	0.09
	S s - N 2	(++)	1.0	24.0	0.05
	(NS)	(-+)	1.3	24.0	0.06
	S s - N 2	(++)	1.3	24.0	0.06
	(EW)	(-+)	1.5	24.0	0.07
	Ss-D	(-+)	2.8	24.0	0.12
2	S s - N 1	(-+)	2.1	24.0	0.09
0	Ss-D	(-+)	2.8	24.0	0.12
3	S s - N 1	(-+)	2.1	24.0	0.08

	表 4.2.11 $-1(7)$	基礎地盤。	の支持性能評価結	果(④-④断面,	岩盤)
解析	地震動		最大接地圧	極限支持力度	照查值
ケース			R_{d} (N/mm ²)	<mark>R u</mark> (N/mm²)	<mark>R d</mark> ∕R u
		(++)	2.2	9.8	0.23
	S a D	(-+)	2.3	9.8	0.24
	5 s - D	(+-)	2.3	9.8	0.24
		()	2.9	9.8	0.30
	S s - F 1	(++)	1.5	9.8	0.16
	S s - F 2	(++)	1.6	9.8	0.17
Û	S s - N 1	(++)	1.7	9.8	0.18
		(-+)	2.8	9.8	0.29
	S s - N 2	(++)	1.3	9.8	0.14
	(NS)	(-+)	1.4	9.8	0.14
	S s - N 2	(++)	1.4	9.8	0.15
	(EW)	(-+)	1.5	9.8	0.16
0	S s - D	(-+)	2.4	9.8	0.25
2	S s - N 1	(-+)	2.8	9.8	0.24
3	$S_s - D$	(-+)	2.3	9.8	0.24
3	S s - N 1	(-+)	2.8	9.8	0.24

解析	地震動		最大接地圧	極限支持力度	照查值
ケース			<mark>R _d (N/mm²)</mark>	<mark>R_u</mark> (N/mm ²)	R _d /R _u
		(++)	1.9	9.8	0.20
	S a D	(-+)	1.8	9.8	0.19
	5 s – D	(+-)	1.9	9.8	0.20
		()	1.8	9.8	0.19
	S s - F 1	(++)	1.8	9.8	0.19
1)	S s - F 2	(++)	1.5	9.8	0.16
	S s - N 1	(++)	1.2	9.8	0.13
		(-+)	1.6	9.8	0.17
	S s - N 2	(++)	1.8	9.8	0.19
	(NS)	(-+)	1.5	9.8	0.16
	S s - N 2	(++)	1.5	9.8	0.16
	(EW)	(-+)	1.9	9.8	0.20
2	Ss-D	(++)	1.8	9.8	0.20
3	Ss-D	(++)	1.8	9.8	0.20

表 4.2.11-1(8) 基礎地盤の支持性能評価結果(⑤-⑤断面,岩盤)

基礎地盤の支持性能評価において,各解析ケースのうち最も厳しい照査値となる 解析ケースの支持地盤の接地圧分布図を図 4.2.11-1~図 4.2.11-4 に示す。



図 4.2.11-1(1) 支持地盤の接地圧分布図(②-②断面, MMR) (Ss-D(+-))

解析ケース①:基本ケース



図 4.2.11-1(2) 支持地盤の接地圧分布図(②-②断面,改良地盤⑥) (Ss-D(++))

解析ケース②:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1σ)



図 4.2.11-1(3) 支持地盤の接地圧分布図(②-②断面,岩盤) (Ss-D(--))

解析ケース①:基本ケース



図 4.2.11-2(1) 支持地盤の接地圧分布図(③-③断面, MMR) (Ss-N1(++))

解析ケース③:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値-1σ)



図 4.2.11-2(2) 支持地盤の接地圧分布図(③-③断面,岩盤) (Ss-N1(-+)) 解析ケース①:基本ケース



図 4.2.11-3(1) 支持地盤の接地圧分布図(④-④断面, MMR) (Ss-D(-+))

解析ケース③:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値-1σ)



図 4.2.11-3(2) 支持地盤の接地圧分布図(④-④断面, 岩盤)

(Ss-D(--))解析ケース①:基本ケース



図 4.2.11-4 支持地盤の接地圧分布図(⑤-⑤断面,岩盤) (Ss-N2(EW)(-+)) 解析ケース①:基本ケース

5. 3次元構造解析

防波壁(波返重力擁壁)のうちケーソンは,複数の隔壁を有しており,その影響を考 慮する必要があることから,3次元構造解析により耐震評価を行う。

5.1 解析方法

5.1.1 3次元構造解析手法

3次元構造解析では、常時応力解析を行い、そのうえで地震時応力解析を行うこ とで、ケーソン及び放水路ケーソンの耐震評価を実施する。具体的には、2次元有 限要素法の常時応力解析における土圧や地震応答解析における土圧及び慣性力、公 式により算定した荷重(水圧、風荷重及び積雪荷重)を3次元構造解析モデルに入 力する。地震時応力解析においては、構造的特徴を踏まえ、損傷モードごと及び部 材ごとに評価が厳しくなる時刻を選定のうえ、当該時刻における地震時応答から荷 重を設定し、耐震評価を実施する。

ケーソン並びに放水路ケーソンのうち頂版,側壁及び底版は,重力擁壁を支持す る機能及び遮水性を保持する機能を有する必要があることから,ケーソンがおおむ ね弾性状態にとどまることを確認するために,3次元線形構造解析による耐震評価 を行う。3次元線形構造解析の結果,「コンクリート標準示方書(2002)」に基づ く許容限界を超える場合においては,発生応力度の平均化を実施し,評価を行う。 発生応力度の平均化実施後においても,「コンクリート標準示方書(2002)」に基 づく許容限界を超える場合は,許容限界を超える範囲が局所的であることを確認し, 部材全体としての機能維持されていることの確認を行う。また,参考に「鉄筋コン クリート構造計算規準・同解説((社)日本建築学会,1999年)」(以下「RC規 準(1999)」という。」)に基づく短期許容応力度以下であることの確認を行う。

放水路ケーソンのうち隔壁は,重力擁壁を支持する機能を有する必要があること から,構造強度を有することを確認するために,3次元線形構造解析を行い,発生 応力度の平均化実施後においても,許容限界を超える場合は,3次元非線形構造解 析による耐震評価を行う。評価フローを図 5.1.1-1に示す。

3次元構造解析には,解析コード「FINAS/STAR」を用いる。なお,解析 コードの検証及び妥当性確認等の概要については, VI-5「計算機プログラム(解析 コード)の概要」に示す。



- 注記 * 1:照査値≧1.0となる場合は、その範囲が局所的であることから機能維持に影響がないことを 確認する。また、参考に発生応力度が「鉄筋コンクリート構造計算規準(1999)」の短 期許容応力度以下であることを確認する。
 - *2:放水路ケーソンのうち隔壁が対象。
 - 図 5.1.1-1 ケーソンの評価フロー図

5.1.2 照査時刻の設定

ケーソン及び放水路ケーソンの健全性評価において,構造的特徴を踏まえ,損傷 モードごと及び部材ごとに評価が厳しくなる時刻を地震応答解析の結果から選定 する。

防波壁(波返重力擁壁)の照査時刻の考え方を表 5.1.2-1 に示す。

照査時刻	損傷モード	着目部位	荷重抽出時刻
時刻1	曲げ・軸力系の破壊 及び せん断破壊		ケーソン頂底版間で変位が 最大となる時刻
時刻2	曲げ・軸力系の破壊 及び せん断破壊		総水平荷重が最大となる時刻

表 5.1.2-1 照査時刻の考え方

(1) 時刻1の選定理由

ケーソンは箱型構造であることから、ケーソン全体の変形に伴い、各部材における曲げ・軸力系の破壊及びせん断破壊が生じることが想定されるため、変形量に着目し、ケーソン全体における層間変位が最大となる時刻を選定する。

(2) 時刻2の選定理由

地震時荷重により,各部材における曲げ・軸力系の破壊及びせん断破壊が生じる ことが想定されるため,重力擁壁を含めた防波壁全体に作用する水平荷重に着目し, 総水平荷重が最大となる時刻を選定する。

5.1.<mark>3</mark>入力値の設定

「3.3 荷重及び荷重の組合せ」に基づき、3次元構造解析における入力値を設定する。3次元構造解析の入力値のうち、動土圧、間隙水圧及び慣性力は「5.1.2 照査時刻の設定」にて選定した照査時刻において、地震応答解析から応答値を抽出する。入力値の一覧を表 5.1.3−1 に、3次元構造解析への入力イメージを図 5.1.3 −1 に、3次元構造解析のフローを図 5.1.3 −2 に示す。 放水路ケーソンにおいても、同様とする。

入力値		算定方法	<mark>2次元有限要素</mark> 法から抽出する 応答値	載荷位置		
土圧	静止土圧	<mark>2次元有限要素法</mark> に おける常時 <mark>応力</mark> 解析	土圧	作用位置		
	動土圧	地震応答解析	土圧	作用位置		
静水圧及び動水圧		公式	_	作用位置		
間隙水圧		地震応答解析	過剰間隙水圧	作用位置		
風荷重・積雪荷重		公式	_	作用位置		
慣性力	躯体の慣性力	地震応答解析	応答加速度	躯体全体		
	機器荷重の慣性力	地震応答解析	応答加速度	設置位置		

表 5.1.3-1 入力値の一覧



図 5.1.3-1(1) 3次元構造解析への入力イメージ







- (1) 常時荷重
 - a. 自重

重力擁壁及びケーソンの各部材については,各部材の体積にコンクリートの密 度を乗じて設定し,中詰材については,体積に各中詰材の密度を乗じて設定する。 漂流物対策工は,設置位置に漂流物対策工の重量を考慮する。

b. 静止土圧及び静水圧

静止土圧及び静水圧を躯体に作用させる。静止土圧は、常時応力解析より算出 された土圧を用いる。静水圧は公式により算定し、その算定にあたっては、海水 の密度 1.03 t/m³を考慮する。

- (2) 地震時荷重
 - a. 慣性力

躯体の慣性力は,地震応答解析モデルにおけるケーソン及び重力擁壁の各節点, 各照査時刻における応答加速度から算定する。応答加速度の抽出位置を図 5.1.3 -3に示す。

水平方向及び鉛直方向の加速度の抽出は、抽出位置の全節点とする。

算定した慣性力は,防波壁(波返重力擁壁)の3次元構造解析モデルに水平方 向及び鉛直方向に同時に入力する。慣性力は,各照査時刻における水平方向及び 鉛直方向の応答加速度の正負の方向とし,3次元構造解析モデルの要素の高さ位 置に合わせ,全要素に入力する。

b. 動水圧

躯体に作用する動水圧は、抽出する加速度を踏まえ、Westergaardの式により 算定し、その算定にあたっては、海水の密度 1.03t/m³を考慮する。

c. 動土圧及び過剰間隙水圧

躯体に作用する動土圧及び過剰間隙水圧は,各地盤要素,各照査時刻における 地震時荷重から算定する。動土圧及び過剰間隙水圧の抽出位置を図 5.1.3-4に 示す。

抽出した水平及び鉛直方向の動土圧及び過剰間隙水圧は,防波壁(波返重力擁 壁)の3次元構造解析モデルに水平方向及び鉛直方向に同時に入力する。






d. 風荷重及び積雪荷重

風荷重及び積雪荷重は、「3.3(2) 荷重」を基に設定する。風荷重は重力擁壁 及びケーソン側面に、積雪荷重は重力擁壁に作用させる。

- 5.1.4 解析モデル及び諸元
 - (1) 構造物のモデル化
 - a. 2-2断面及び④-④断面

3次元線形構造解析モデルにおいて、ケーソンは線形シェル要素でモデル化し、 重力擁壁及び中詰材(中詰コンクリート又は中詰材改良体)については線形ソリッ ド要素でモデル化する。なお、漂流物対策工はモデル化せず、設置位置に漂流物対 策工の重量を考慮する。

使用要素一覧を表 5.1.4-1 に,3次元線形構造解析モデルを図 5.1.4-1 及び図 5.1.4-2 に,境界条件を表 5.1.4-2 に示す。

部位・材料	使用要素
ケーソン	線形シェル要素
重力擁壁 中詰材	線形ソリッド要素
<mark>漂流物対策工</mark>	<mark>モデル化しない</mark> (重量のみを考慮)
地盤	地盤ばね

表 5.1.4-1 使用要素一覧





注記*:重力擁壁及び蓋コンクリートを非表示

図 5.1.4-1 3次元線形構造解析モデル(②-②断面)



部材・材料	境界条件	備考	
底版	地盤ばね	「道路橋示方書(平成 14 年)」に基づき 設定	
前壁	「「「「」」	地震時荷重を載荷	
後壁	拘末なし	地辰吋彻里と戦仰	
側壁	拘束なし	地震時荷重を載荷	
中詰材	前壁, 側壁, 後壁, 隔壁	世界時代の	
	及び底版と節点共有	地辰时何里と戦何	
重力擁壁	各部材と節点共有	地震時荷重を載荷	

表 5.1.<mark>4</mark>-2 境界条件

- b. ③-③断面
 - (a) 3次元線形構造解析

②-②断面及び④-④断面の壁部材の部材厚と比較し、③-③断面の部材厚 が大きいことから、③-③断面については、線形ソリッド要素でモデル化す る。なお、部材内にH形鋼が含まれているが、保守的にH形鋼を考慮せず、各 部材を無筋コンクリートとして評価を実施する。

なお,漂流物対策工はモデル化せず,設置位置に漂流物対策工の重量を考慮 する。

使用要素一覧を表 5.1.<mark>4</mark>-3 に, 3 次元線形構造解析モデルを図 5.1.<mark>4</mark>-3 に, 境界条件を表 5.1.4-4 に示す。

部位	使用要素
重力擁壁	<u> </u>
放水路ケーソン	脉ルノリソト安糸
<u> </u>	<mark>モデル化しない</mark>
<u> </u>	<mark>(重量のみを考慮)</mark>
地盤	地盤ばね

表 5.1.4-3 使用要素一覧



部材	境界条件	備考
		「道路橋示方書(平成14年)」に基
低版		づき設定
側壁	「ちまな」	地雷吐花毛とお花
隔壁	拘果なし	地展时何里を載何
頂版	重力擁壁と節点共有	地震時荷重を載荷
重力擁壁	各部材と節点共有	地震時荷重を載荷

表 5.1.<mark>4</mark>-4 境界条件

(b) 3次元非線形構造解析

3次元非線形構造解析においては,役割が支持機能である隔壁を評価対象部位 とし,3次元線形構造解析と同様にソリッド要素を用いる。重力擁壁は線形ソリ ッド要素でモデル化し,放水路ケーソンは,材料非線形特性を考慮するため,非 線形ソリッド要素でモデル化する。なお,漂流物対策工はモデル化せず,設置位 置に漂流物対策工の重量を考慮する。

鉄筋を有する隔壁のモデル化にあたっては、鉄筋の付着が有効な領域を鉄筋コ ンクリート要素としてモデル化する。また、隔壁の鉄筋は、頂版及び底版に定着 されているが、鉄筋コンクリート要素は保守的にハンチよりも内側の要素に設定 する。鉄筋を含まない底版、側壁、頂版及びハンチのモデル化にあたっては、部 材内にH形鋼が含まれるが、すべて無筋コンクリート要素としてモデル化する。

隔壁の部材厚方向の要素分割数については,鉄筋コンクリート要素と無筋コン クリート要素を明確に指定できる分割数が望ましいこと,及び3層以上の分割数 をとる場合,解析結果に大きな差異が生じないことから3層以上に設定する。

具体的には,鉄筋を含む要素は,鉄筋を中心としてかぶり厚さのおおむね2倍 程度とし,無筋領域については,要素形状が極端に扁平とならないように分割す る。3次元非線形構造解析におけるモデル化方法を図 5.1.4-4 に,使用要素一 覧を表 5.1.4-5 に示す。

3次元非線形構造解析モデルの境界条件については,表 5.1.4-4 に示す3次 元線形構造解析と同様とする。

なお、3次元非線形構造解析を実施する解析ケースは、3次元線形構造解析に より隔壁に発生する応力が許容応力を上回った場合の解析ケースについて実施 し、隔壁に発生するひずみが許容限界以下であることを確認する。



図 5.1.4-4 3次元非線形構造解析におけるモデル化方法

部位	使用要素
重力擁壁	線形ソリッド要素
放水路ケーソン	非線形ソリッド要素
<mark>漂流物対策工</mark>	<mark>モデル化しない</mark> (重量のみを考慮)
地盤	地盤ばね

表 5.1.4-5 使用要素一覧

(2) 地盤ばね

ケーソン底面に水平方向及び鉛直方向の地盤ばねを設定し、ケーソンに作用する 地盤抵抗を表現する。地盤ばねの設定には、ケーソン直下のMMRの物性値を用い る。

ケーソン底面に設定する地盤ばねは、「道路橋示方書(平成14年)」に基づき設定し、構造物間の剥離を考慮できる非線形ばねで設定する。ケーソン底面に設定する地盤ばねを表 5.1.4-6 に示す。

放水路ケーソンの3次元線形構造解析及び3次元非線形構造解析においても,同 様に設定する。

		ケーソン底面
告吐	鉛直	世界によう
吊吁	水平	地盤はは
此雷吐	鉛直	
地辰时	水平	地盤はな

表 5.1.4-6 ケーソン底面に設定する地盤ばね

a. 鉛直方向

(a) 常時

「道路橋示方書(平成14年)」に基づき,鉛直方向の地盤ばねを設定する。

$$k_{v} = k_{v0} \left(\frac{B_{v}}{0.3}\right)^{-\frac{3}{4}}$$
$$k_{v0} = \frac{1}{0.3} \alpha E_{0}$$
$$B_{v} = \sqrt{A_{v}}$$

ここで,

 k_v :鉛直方向地盤反力係数 (kN/m³)

- kvo: 平板載荷試験の値に相当する鉛直方向地盤反力係数(kN/m³)
- α:地盤反力係数の推定に用いる係数(常時:4,図5.1.2-5参照)
- *E*₀: 地盤の変形係数 (kN/m²)
- *B*_v:基礎の換算載荷幅(m)
- A_v:鉛直方向の載荷面積(m²)

	地盤反力係数の推定に用いる係数α	
资形徐毅 E ₀ 仍推定方法	常時	地震時
直径 0.3m の剛体円板による平板載荷試験の繰返 し曲線から求めた変形係数の1/2	1	2
孔内水平載荷試験で測定した変形係数	4	8
供試体の一軸圧縮試験又は三軸圧縮試験から求め た変形係数	4	8
標準貫入試験のN値よりE ₀ =2,800Nで推定した変 形係数	1	2

図 5.1.<mark>4</mark>-5 変形係数*E*₀とα

(「道路橋示方書(平成14年)」に加筆)

(b) 地震時

5.1.4(2)a. (a)と同様に鉛直方向の地盤ばねを設定する。なお、地盤反力係数の推定に用いる係数αは8とする。

b.水平方向

(a) 常時

「道路橋示方書(平成14年)」に基づき、水平方向の地盤ばねを設定する。

 $k_{s} = 0.3k_{v}$

ここで,

ks: 基礎底面の水平方向せん断地盤反力係数(常時) (kN/m³)

(b) 地震時

5.1.4(2)b.(a)と同様に水平方向の地盤ばねを設定する。なお,基礎底面の水 平方向せん断地盤反力係数は地震時のものを用いる。

- (3) 使用材料及び材料の物性値耐震評価に用いる材料定数は、適用基準類を基に設定する。
 - a. ケーソン及び放水路ケーソン(3次元線形構造解析)
 ケーソン及び放水路ケーソンの使用材料を表 5.1.4-7 に,材料の物性値を表
 5.1.4-8 に示す。

材料		諸元
コンクリート ケーソン 放水路ケーソン		24.0 N/mm ²
	鉄筋	SD345

表 5.1.4-7 使用材料

表 5.	$1.\frac{4}{4} - 8$	3 材料の物体	生値

材料		単位体積重量 (kN/m ³)	ヤング係数 (N/mm ²)	ポアソン比
コンクリート	ケーソン 放水路ケーソン	24.0^{*2}	2. 5 × 10 ^{4*2}	0.2^{*2}

注記*1:港湾基準

*2:コンクリート標準示方書(2002)

b. 放水路ケーソン(3次元非線形構造解析)

3次元非線形構造解析に用いる物性値は,文献を基に設定する。コンクリート 及び鉄筋の物性値を表 5.1.4-9及び表 5.1.4-10に示す。

項目	物性値	諸元	
兴生生体委员	24. 0kN/m^3	コンクリート標準示方書[設計	
半 位 件 惧 里 里		編〕(土木学会,2017年制定)	
工統改産	$0 4 0 \mathbf{N} 1 2$	コンクリート標準示方書[設計	
广舶蚀度	24.0 N/mm ²	編〕(土木学会,2017年制定)	
引張強度	1.91 N/mm^2	コンクリート標準示方書[設計	
		編](土木学会, 2017 年制定)	
圧縮ピークひずみ	0.002	コンクリート標準示方書[設計	
		編](土木学会, 2017 年制定)	
破壊エネルギー	0.07830 N/mm	コンクリート標準示方書[設計	
		編〕(土木学会,2017年制定)	

表 5.1.<mark>4</mark>-9 コンクリートの物性値

表 5.1.4-10 鉄筋の物性値

項目	物性値	諸元
ヤング係数	2. $0 \times 10^5 \mathrm{N/mm^2}$	コンクリート標準示方書 2012
降伏強度	$345 \mathrm{N/mm^2}$	コンクリート標準示方書 2012

(a) コンクリートの非線形特性

イ 圧縮応力下における応力-ひずみ関係

図 5.1.4-6 に一軸圧縮応力下における応力-ひずみ関係を示す。圧縮応 カ下の応力-ひずみの骨格曲線は、最大応力点までの硬化域と、最大応力 点を超えた軟化域で表され、残留塑性ひずみと除荷再載荷時の剛性低下を 考慮している。また、ひび割れ発生後のコンクリートの圧縮強度について は、図 5.1.4-7 に示す。

低減係数を破壊パラメータに乗じることで,ひび割れ発生後の圧縮強度 の低下を考慮する。



$$\sigma'_{c} = E_{0} K (\epsilon'_{c} - \epsilon'_{p}) \ge 0$$

$$E_{0} = \frac{2 \cdot f'_{cd}}{\epsilon'_{peak}}$$

$$K = e_{x} p \left\{ -0.73 \frac{\epsilon'_{max}}{\epsilon'_{peak}} \left(1 - e_{x} p \left(-1.25 \frac{\epsilon'_{max}}{\epsilon'_{peak}} \right) \right) \right\}$$

$$\epsilon'_{p} = \epsilon'_{max} - 2.86 \cdot \epsilon'_{peak} \left\{ 1 - e_{x} p \left(-0.35 \frac{\epsilon'_{max}}{\epsilon'_{peak}} \right) \right\}$$

ここに、f'_{cd} = f'_{ck}/γ_c
 ε'_{peak}: 圧縮強度に対応するひずみ(一般に、0.002 としてもよい)
 ε'_{max}: 過去に受けた圧縮ひずみの最大値
 ε'_p: 望性ひずみ
 K: 弾性剛性残存率

図 5.1.4-6 一軸圧縮応力下におけるコンクリートの応力-ひずみ関係 (「コンクリート標準示方書[設計編](土木学会,2017年制定)」(以下「コンクリート標 準示方書 2017」という。)より引用)



ロ 引張応力下における応力-ひずみ関係

引張応力下における応カーひずみ関係は、ひび割れ発生までは線形弾性と し、ひび割れ強度以降は、鉄筋とコンクリートの付着の影響等を考慮し、図 5.1.4-8 に示す骨格曲線を用いて、ひび割れ間のコンクリートに引張応力 分担を考慮する。

引張力を受ける無筋コンクリート要素では、引張軟化挙動は、破壊エネル ギーによって代表される。引張軟化挙動の考慮にあたっては、図 5.1.4-9 に 示す引張軟化曲線を設定する。



ここに, f_t : 引張強度 ε_{tu} : 引張軟化開始ひずみ c : 引張軟化特性を表す係数

図 5.1.4-8 引張応力下における鉄筋とコンクリートの付着効果を考慮した 応力-ひずみ関係(「コンクリート標準示方書 2017」より引用)



(「コンクリート標準示方書 2017」より引用)

2.1.5-266

ハ ひび割れ面でのせん断伝達関係

コンクリートのひび割れ発生後にひび割れ角度を固定する固定ひび割れ モデルでは、ひび割れ面のずれによるせん断応力伝達特性を考慮する必要 がある。

ひび割れ面でのせん断伝達挙動は,斜めひび割れの発生に伴う剛性低下 や破壊を評価するため,図 5.1.4-10 に示すとおり,ひび割れ面における せん断ひずみγとひび割れ開口ひずみεの比をパラメータとし,コンクリ -トの剛性低下を考慮するモデルを用いる。



ここに、 β :ひび割れ面におけるせん断ひずみ γ とひび割れ開口ひずみ ϵ の比 (γ / ϵ)

- τ:ひび割れ面でのせん断応力
- τ_{max}:除荷開始時せん断応力

 β_{max} :除荷開始時せん断ひずみ γ とひび割れ開口ひずみ ϵ の比

図 5.1.4-10 ひび割れ面でのせん断伝達モデル

(「コンクリート標準示方書 2017」より引用)

(b) 鉄筋の非線形特性

ひび割れを複数含む領域におけるコンクリート中の鉄筋の平均応カー平均 ひずみ関係は、単体鉄筋の応カーひずみ関係と異なり、図 5.1.4-11 に示す ひずみ硬化特性を考慮する。



2.1.5-268

(c) 鉄筋コンクリートとしてのモデル化

コンクリートと鉄筋の界面の付着特性をテンションスティフニング効果 (引張特性が硬化する現象)として,鉄筋コンクリート要素の中心に取り込 むことにより,鉄筋コンクリートの構成則を直接与える。

鉄筋コンクリートの引張応力下の平均応力は以下の式で表される。

$$\overline{\sigma_{\rm RC}} = \frac{A_{\rm S}}{A_{\rm RC}} \overline{\sigma_{\rm S}} + \frac{A_{\rm S}}{A_{\rm RC}} \overline{\sigma_{\rm C}}$$

ここに、 $\overline{\sigma_s}$ 、 $\overline{\sigma_c}$:それぞれ鉄筋とコンクリートの平面応力 A_s、A_c:それぞれ鉄筋とコンクリートの断面積、 A_{RC}=A_s+A_c

c. 重力擁壁

重力擁壁の使用材料は,「4.1.7(2) 使用材料及び材料の物性値」を基に設定 する。

d. 中詰材

(a) 中詰コンクリート
 中詰コンクリートの使用材料を表 5.1.4-11 に,材料の物性値を表 5.1.4-12 に示す。

表 5.1.4-11 使用材料

材料	諸元
コンクリート	18.0 N/mm^2

表 5.1.<mark>4</mark>-12 材料の物性値

材料	単位体積重量 (kN/m ³)	ヤング係数 (N/mm ²)	ポアソン比
コンクリート	22. 6^{*1}	2. $2 \times 10^{4*2}$	0.2^{*2}

注記*1:港湾基準

*2:コンクリート標準示方書(2002)

(b) 中詰材改良体(銅水砕スラグ)

中詰材改良体(銅水砕スラグ)は、物性値は「(参考資料3)ケーソン中詰 材改良体の解析用物性値について」に示す原位置でのPS検層結果及び室内試 験結果を用いて設定する。設定する物性値を表 5.1.4-13に示す。

材料		単位体積重量	ヤング係数	ポマソンド
		(kN/m^3)	(N/mm^2)	ホノソン比
中詰材改良体	EL-5.5m 以浅	22 6	8.8×10 ³	0.22
(銅水砕スラグ)	EL-5.5m 以深	22.0	1.2×10^4	0.35

表 5.1.4-13 材料の物性値

(c) 中詰材改良体(砂)

中詰材改良体(砂)は、物性<mark>値は「(</mark>参考資料3)ケーソン中詰材改良体の 解析用物性値について」に示す原位置でのPS検層結果及び室内試験結果を用 いて設定する。設定する物性値を表 5.1.4-14に示す。

表 5.1.<mark>4</mark>-14 材料の物性値

材料		単位体積重量 (kN/m ³)	ヤング係数 (N/mm ²)	ポアソン比
中詰材改良体	EL-5.5m 以浅	20.0	7.8×10 ³	0.22
(砂)	EL-5.5m 以深	20.0	1.1×10^{4}	0.33

(4) 地下水位

設計地下水位は、「4.1.7(4) 地下水位」を基に設定する。

- 5.1.5 評価方法
 - (1) ②-②断面及び④-④断面

3次元構造解析より得られた曲げモーメント及び軸力より算定される曲げ圧縮 応力度,曲げ引張応力度及びせん断力より算定されるせん断応力度が「3.4 許容 限界」で設定した許容限界以下であることを確認する。

各要素の応力の方向を図 5.1.5-1 に示す。

応力度算定には,解析コード「EMRGING」を使用する。なお,解析コードの検証,妥当性確認等の概要については,VI-5「計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。



図 5.1.5-1 シェル要素における断面力の方向

(2) ③-③断面

a. 3次元線形構造解析

3次元構造解析に基づいて算定した圧縮応力度,引張応力度及びせん断応力度 が「3.4 許容限界」で設定した許容限界以下であることを確認する。

各要素の応力の方向を図 5.1.5-2 に示す。



図 5.1.5-2 ソリッド要素における応力の方向

b. 3次元非線形構造解析

3次元非線形構造解析に基づいて算定したひずみ量が「3.4 許容限界」で設 定した許容限界以下であることを確認する。

5.2 3次元構造解析結果

5.2.1 解析ケースと照査値

耐震評価においては、全ての基準地震動Ssに対して実施するケース①において、 2次元有限要素法による重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する照査,せん断破壊 に対する照査及び基礎地盤の支持性能に対する照査並びに3次元構造解析による ケーソンの曲げ・軸力系の破壊及びせん断破壊に対する照査の各評価項目のうち、 照査値が0.5を超える評価項目に対して、最も厳しい(許容限界に対する裕度が最 も小さい)地震動を用いて追加解析ケース②,③を実施する。

2次元有限要素法及び3次元構造解析による照査値が 0.5 を超える解析ケースのうち,最も厳しい地震動を表 5.2.1-1に示す。

		評価項目	
断面	重力	甘花林山山和	
	曲げ	せん断	左 碇 地
	S s - D (-+)	S = D (-+)	$S \ s - D \ (++)$
	解析ケース①	SS-D(-+)	解析ケース②
(2)—(2)例 面	0.53	解初 クース ②	0.72
	(曲げ引張)	0.57	(改良地盤⑥)
	S s - N 1 (++)	S s - N 2 (EW)	
0_0\###	解析ケース①	(++)	全地震動において
(3)—(3)向)田	0.84	解析ケース①	0.5以下
	(曲げ引張)	0.77	
	S s - D (-+)	S = D (-+)	
④-④断面	解析ケース③	5 S - D (-+)	全地震動において
	0.74	所わり ク 二 入 (3)	0.5以下
	(曲げ引張)	0.65	

表 5.2.1-1(1) 照査値が 0.5 を超える解析ケースのうち最も厳しい地震動

	ケーソン					
断面	-H-) 12	せん断	せん断			
		(面外)	(面内)			
	S s - N 1 (++)					
	解析ケース②	全地震動において	SS-D(++) 細ちた マ①			
2)-2)町面	0.68	0.5以下	脾ケクース①			
	(曲げ引張)		0.53			
	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)	S s - N 1 (-+)			
0_0账册	解析ケース①	解析ケース③	解析ケース③			
0-0月田	0.95^{*1}	1.07^{*1}	1.22			
	(曲げ引張)	(0.65) * ²	$(0.27) * {}^{3}$			
	S s - N 1 (-+)	$\mathbf{S} = \mathbf{N} 1 (1)$	$\mathbf{S} = \mathbf{N} 1 (1)$			
④-④断面	解析ケース②	5 s = N 1 (-+)	5 s - N I (-+)			
	0.65	解析ケース②	解析ケースと			
	(曲げ引張)	0.69	0.81			

表 5.2.1-1(2) 照査値が 0.5 を超える解析ケースのうち最も厳しい地震動

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度
 1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

*3:括弧内()は、3次元非線形構造解析による照査値を示す。

(1) ケーソンの曲げ照査

ケーソン及び放水路ケーソンの構造部材について図 5.2.1-1 に示す。3次元線 形構造解析によるケーソン及び放水路ケーソンの耐震評価として、表 5.2.1-2及 び表 5.2.1-3 に各部材における曲げ・軸力系の破壊に対する照査の実施ケースと 照査値を示す。③-③断面の照査結果については、一部応力の平均化を実施してい ることから、応力の平均化に関しては、「(参考資料5)発生応力度の平均化につ いて」に示す。



図 5.2.1-1(1) ケーソンの構造部材(②-②断面)



図 5.2.1-1(2) 放水路ケーソンの構造部材(③-③断面)



図 5.2.1-1(3) ケーソンの構造部材(④-④断面)

表 5.2.1-2(1) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊 実施ケースと照査値

細たたって		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
脾切クース		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.13	0.10	0.12
S a – D	(-+)	0.15	0.13	0.14
5 S - D	(+-)	0.12		
	()	0.11		
S s - F 1	(++)	0.09		
S s - F 2	(++)	0.11		
S a N1	(++)	0.21	0.21	0.21
3 s - N1	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.10		
(NS)	(-+)	0.10		
S s - N 2	(++)	0.12		
(EW)	(-+)	0.09		

(②-②断面,ケーソン,底版)

表 5.2.1-2(2) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊 実施ケースと照査値

細たたって		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
脾切クース		対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.01	0.01	0.01
S a - D	(-+)	0.02	0.01	0.08
5 S - D	(+-)	0.01		
	()	0.01		
S s - F 1	(++)	0.03		
S s - F 2	(++)	0.01		
$S_{a} = N1$	(++)	0.08	0.08	0.08
5 s - N1	(-+)	0.01		
S s - N 2	(++)	0.03		
(NS)	(-+)	0.01		
S s - N 2	(++)	0.02		
(EW)	(-+)	0.03		

(②-②断面,ケーソン,フーチング)

表 5.2.1-2(3) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査値

細たないス		コンクリートの曲げ圧縮応力度に			
脾切り一入		対する照査値			
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.19	0.15	0.18	
	(-+)	0.21	0.18	0.20	
5 s - D	(+-)	0.18			
	()	0.16			
S s - F 1	(++)	0.13			
S s - F 2	(++)	0.15			
C - N1	(++)	0.07	0.07	0.08	
5 s - N1	(-+)	0.18			
S s - N 2	(++)	0.13			
(NS)	(-+)	0.14			
S s - N 2	(++)	0.18			
(EW)	(-+)	0.14			

(②-②断面,ケーソン,前壁)

表 5.2.1-2(4) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査

細たたって		コンクリートの曲げ圧縮応力度に			
脾切クース		対する照査値			
地震動			2	3	
	(++)	0.12	0.11	0.14	
S a D	(-+)	0.11	0.14	0.11	
5 s - D	(+-)	0.12			
	()	0.13			
S s - F 1	(++)	0.11			
S s - F 2	(++)	0.14			
0 - N1	(++)	0.31	0.31	0.31	
5 s - N1	(-+)	0.07			
S s - N 2	(++)	0.10			
(NS)	(-+)	0.11			
S s - N 2	(++)	0.11			
(EW)	(-+)	0.11			

(②-②断面,ケーソン,後壁)

表 5.2.1-2(5) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査値

細たたって		コンクリ-	コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
脾切クース		対する照査値			
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.17	0.14	0.17	
S a D	(-+)	0.21	0.17	0.19	
5 S - D	(+-)	0.17			
	()	0.15			
S s - F 1	(++)	0.13			
S s - F 2	(++)	0.15			
	(++)	0.28	0.29	0.28	
S S = N I	(-+)	0.18			
S s - N 2	(++)	0.13			
(NS)	(-+)	0.14			
S s - N 2	(++)	0.16			
(EW)	(-+)	0.13			

(②-②断面,ケーソン,側壁①)

表 5.2.1-2(6) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査値

細たたって		コンクリ-	コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
脾切クース		対する照査値			
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.17	0.14	0.17	
S a D	(-+)	0.21	0.17	0.19	
5 S - D	(+-)	0.17			
	()	0.15			
S s - F 1	(++)	0.13			
S s - F 2	(++)	0.15			
C - N1	(++)	0.28	0.29	0.28	
5 s - N1	(-+)	0.18			
S s - N 2	(++)	0.13			
(NS)	(-+)	0.14			
S s - N 2	(++)	0.16			
(EW)	(-+)	0.13			

(②-②断面,ケーソン,側壁②)

表 5.2.1-2(7) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査値

解析ケース		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
		対する照査値		
地震動		1)	2	3
Ss-D	(++)	0.16	0.13	0.15
	(-+)	0.17	0.16	0.16
	(+-)	0.15		
	()	0.15		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.14		
S s - N1	(++)	0.10	0.10	0.10
	(-+)	0.18		
S s - N 2 (N S)	(++)	0.13		
	(-+)	0.14		
S s - N 2	(++)	0.15		
(EW)	(-+)	0.12		

(②-②断面,ケーソン,隔壁①)

表 5.2.1-2(8) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査値

解析ケース		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
		対する照査値		
地震動		1)	2	3
Ss-D	(++)	0.13	0.12	0.15
	(-+)	0.14	0.15	0.14
	(+-)	0.16		
	()	0.16		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.11		
S s - N1	(++)	0.14	0.14	0.14
	(-+)	0.14		
S s - N 2 (N S)	(++)	0.12		
	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.14		
(EW)	(-+)	0.10		

(②-②断面,ケーソン,隔壁②)

表 5.2.1-2(9) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する

照査における実施ケースと照査値

解析ケース		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
		対する照査値		
地震動		1)	2	3
Ss-D	(++)	0.13	0.12	0.15
	(-+)	0.13	0.15	0.13
	(+-)	0.14		
	()	0.15		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.12		
S s - N1	(++)	0.17	0.18	0.17
	(-+)	0.10		
S s - N 2 (N S)	(++)	0.11		
	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.12		
(EW)	(-+)	0.11		

(②-②断面,ケーソン,隔壁③)
表 5.2.1-2(10) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する 照査における実施ケースと照査値

細たたって		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
脾切り一入		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.17	0.13	0.16
S = D	(-+)	0.19	0.16	0.18
5 S - D	(+-)	0.16		
	()	0.15		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.14		
S a N1	(++)	0.23	0.23	0.23
5 s - N1	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.12		
(NS)	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.16		
(EW)	(-+)	0.12		

(②-②断面,ケーソン,隔壁④)

表 5.2.1-2(11) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査 における実施ケースと照査値

		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
脾切クース		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.16	0.13	0.15
S = D	(-+)	0.18	0.15	0.17
5 S - D	(+-)	0.15		
	()	0.14		
S s - F 1	(++)	0.11		
S s - F 2	(++)	0.13		
	(++)	0.23	0.23	0.23
SS = NI	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.12		
(NS)	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.15		
(EW)	(-+)	0.11		

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑤)

表 5.2.1-2(12) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊 に対する照査 における実施ケースと照査値

解析ケース		コンクリートの曲げ圧縮応力度に		
		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.17	0.13	0.16
S = D	(-+)	0.19	0.16	0.18
5 S - D	(+-)	0.16		
	()	0.15		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.14		
S a N1	(++)	0.23	0.23	0.23
SS = NI	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.12		
(NS)	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.16		
(EW)	(-+)	0.12		

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑥)

表 5.2.1-2(13) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

細たたって		コンクリートの圧縮応力度に		
脾切り一入		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.29		
S a D	(-+)	0.19		
5 S - D	(+-)	0.27		
	()	0.23		
S s - F 1	(++)	0.14		
S s - F 2	(++)	0.19		
	(++)	0.30	0.30	0.30
S S = N I	(-+)	0.31	0.30	0.32
S s - N 2	(++)	0.15		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.23	0.23	0.23
(EW)	(-+)	0.19		

(③-③断面,放水路ケーソン,底版①)

表 5.2.1-2(14) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

細たたって		コンクリ	コンクリートの圧縮応力度に		
脾切クース		対する照査値			
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.29			
	(-+)	0.19			
55-D	(+-)	0.27			
	()	0.23			
S s - F 1	(++)	0.14			
S s - F 2	(++)	0.19			
S a N1	(++)	0.30	0.30	0.30	
SS = NI	(-+)	0.31	0.30	0.32	
S s - N 2	(++)	0.15			
(NS)	(-+)	0.17			
S s - N 2	(++)	0.23	0.23	0.23	
(EW)	(-+)	0.19			

(③-③断面,放水路ケーソン,底版②)

表 5.2.1-2(15) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

細たないス		コンクリートの圧縮応力度に		
脾切り一入		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.45		
S a D	(-+)	0.28		
5 S - D	(+-)	0.53		
	()	0.39		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.28		
S a N1	(++)	0.47	0.47	0.47
S S = N I	(-+)	0.47	0.46	0.48
S s - N 2	(++)	0.22		
(NS)	(-+)	0.27		
S s - N 2	(++)	0.52	0.51	0.50
(EW)	(-+)	0.30		

(③-③断面,放水路ケーソン,側壁①)

表 5.2.1-2(16) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

細たなって		コンクリートの圧縮応力度に		
脾例クース		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.45		
S = D	(-+)	0.28		
55-D	(+-)	0.53		
	()	0.39		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.28		
S a N1	(++)	0.47	0.47	0.47
S S = NI	(-+)	0.47	0.46	0.48
S s - N 2	(++)	0.22		
(NS)	(-+)	0.27		
S s - N 2	(++)	0.52	0.51	0.50
(EW)	(-+)	0.30		

(③-③断面,放水路ケーソン,側壁②)

表 5.2.1-2(17) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

解析ケース		コンクリートの圧縮応力度に		
		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.64		
S a D	(-+)	0.40		
5 s - D	(+-)	0.62		
	()	0.47		
S s - F 1	(++)	0.29		
S s - F 2	(++)	0.40		
$S_{\alpha} = M1$	(++)	0.64	0.64	0.64
$5 \ s - N1$	(-+)	0.66	0.65	0.67
S s - N 2	(++)	0.32		
(NS)	(-+)	0.37		
S s - N 2	(++)	0.60	0.59	0.58
(EW)	(-+)	0.39		

(③-③断面,放水路ケーソン,隔壁)

表 5.2.1-2(18) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

細たないス		コンクリートの圧縮応力度に		
脾切り一入		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.13		
S a D	(-+)	0.13		
5 S - D	(+-)	0.26		
	()	0.20		
S s - F 1	(++)	0.10		
S s - F 2	(++)	0.14		
S a N1	(++)	0.23	0.23	0.23
S S = N I	(-+)	0.13	0.13	0.15
S s - N 2	(++)	0.09		
(NS)	(-+)	0.14		
S s - N 2	(++)	0.25	0.25	0.24
(EW)	(-+)	0.16		

(③-③断面,放水路ケーソン,頂版①)

表 5.2.1-2(19) コンクリートの圧縮応力度に対する

照査における実施ケースと照査値

細たたって		コンクリートの圧縮応力度に		
脾例クース		対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.13		
S = D	(-+)	0.13		
55-D	(+-)	0.26		
	()	0.20		
S s - F 1	(++)	0.10		
S s - F 2	(++)	0.14		
S a N1	(++)	0.23	0.23	0.23
SS = NI	(-+)	0.13	0.13	0.15
S s - N 2	(++)	0.09		
(NS)	(-+)	0.14		
S s - N 2	(++)	0.25	0.25	0.24
(EW)	(-+)	0.16		

(③-③断面,放水路ケーソン,頂版②)

	(④-④断面,ケーソン,底版)				
			ートの曲げ圧縮	富応力度に	
」 「 門	単ケクース		対する照査値		
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.22			
S a - D	(-+)	0.26	0.27	0.26	
5 S - D	(+-)	0.27			
	()	0.21			
S s - F 1	(++)	0.15			
S s - F 2	(++)	0.20			
S - N1	(++)	0.21			
5 s - N1	(-+)	0.29	0.31	0.30	
S s - N 2	(++)	0.19			
(NS)	(-+)	0.18			
S s - N 2	(++)	0.10			
(EW)	(-+)	0.11			

表 5.2.1-2(20) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④)	f面,ケーソン	<mark>,前壁)</mark>	
		コンクリ-	ートの曲げ圧縮	「応力度に
所	単ケクース		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.33		
S a – D	(-+)	0.35	0.36	0.35
5 S - D	(+-)	0.38		
	()	0.40		
S s - F 1	(++)	0.28		
S s - F 2	(++)	0.28		
S a N1	(++)	0.14		
5 s - N1	(-+)	0.44	0.46	0.45
S s - N 2	(++)	0.26		
(NS)	(-+)	0.25		
S s - N 2	(++)	0.10		
(EW)	(-+)	0.24		

表 5.2.1-2(21) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

	(4)-4))	f面,ケーソン	<mark>,後壁)</mark>	
			ートの曲げ圧縮	「応力度に
) 西	解析ゲース		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.11		
S a - D	(-+)	0.29	0.28	0.29
3 S - D	(+-)	0.16		
	()	0.11		
S s - F 1	(++)	0.07		
S s - F 2	(++)	0.07		
S - N1	(++)	0.36		
5 s - N I	(-+)	0.15	0.16	0.15
S s - N 2	(++)	0.08		
(NS)	(-+)	0.11		
S s - N 2	(++)	0.18		
(EW)	(-+)	0.13		

表 5.2.1-2(22) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

照査における実施ケースと照査値

2.1.5-298

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断	面,ケーソン,	側壁①)	
			ートの曲げ圧縮	富応力度に
丹	¥ M ク ー ス		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.32		
S a - D	(-+)	0.36	0.38	0.37
5 S - D	(+-)	0.39		
	()	0.38		
S s - F 1	(++)	0.26		
S s - F 2	(++)	0.29		
S a N1	(++)	0.36		
5 s - N1	(-+)	0.44	0.46	0.45
S s - N 2	(++)	0.27		
(NS)	(-+)	0.25		
S s - N 2	(++)	0.18		
(EW)	(-+)	0.19		

表 5.2.1-2(23) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断	面,ケーソン,	側壁②)	
		コンクリ-	ートの曲げ圧約	宿応力度に
」 「 門	単ケース		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.32		
S a D	(-+)	0.36	0.38	0.37
5 S - D	(+-)	0.39		
	()	0.38		
S s - F 1	(++)	0.26		
S s - F 2	(++)	0.29		
S - N1	(++)	0.36		
5 s - N1	(-+)	0.44	0.46	0.45
S s - N 2	(++)	0.27		
(NS)	(-+)	0.25		
S s - N 2	(++)	0.18		
(EW)	(-+)	0.19		

表 5.2.1-2(24) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する 昭本における実施なースト昭本値

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断	面,ケーソン,	隔壁①)	
(h)	四下を一つ	コンクリ-	ートの曲げ圧縮	皆応力度に
	¥ M ク ー ス		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.25		
S a - D	(-+)	0.28	0.29	0.29
5 S - D	(+-)	0.27		
	()	0.26		
S s - F 1	(++)	0.18		
S s - F 2	(++)	0.21		
S a N1	(++)	0.14		
5 s - N1	(-+)	0.30	0.31	0.31
S s - N 2	(++)	0.15		
(NS)	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.14		
(EW)	(-+)	0.15		

表 5.2.1-2(25) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>					
	(④-④断	面,ケーソン,	隔壁②)		
		コンクリ-	ートの曲げ圧縮	富応力度に	
<u> </u>	¥ が ク ー ス		対する照査値		
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.18			
S a - D	(-+)	0.19	0.19	0.19	
5 S - D	(+-)	0.18			
	()	0.16			
S s - F 1	(++)	0.12			
S s - F 2	(++)	0.14			
S a N1	(++)	0.21			
5 s - N1	(-+)	0.18	0.18	0.17	
S s - N 2	(++)	0.12			
(NS)	(-+)	0.14			
S s - N 2	(++)	0.15			
(EW)	(-+)	0.14			

表 5.2.1-2(26) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断	面,ケーソン,	隔壁③)	
		コンクリ-	ートの曲げ圧	「縮応力度に
所	≩朳クース へ		対する照査(直
地震動		1)	2	3
	(++)	0.26		
S a – D	(-+)	0.30	0.31	0.30
5 S - D	(+-)	0.32		
	()	0.30		
S s - F 1	(++)	0.21		
S s - F 2	(++)	0.24		
S - N1	(++)	0.29		
5 s - N1	(-+)	0.36	0.37	0.37
S s - N 2	(++)	0.22		
(NS)	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.14		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-2(27) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する 昭本における実施なースト昭本値

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断	面,ケーソン,	隔壁④)	
	のたち、フ	コンクリ-	ートの曲げ圧約	縮応力度に
<u> </u>	¥ が ク ー ス		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.24		
S a - D	(-+)	0.27	0.28	0.27
5 S - D	(+-)	0.29		
	()	0.27		
S s - F 1	(++)	0.19		
S s - F 2	(++)	0.21		
C - N1	(++)	0.26		
5 s - N1	(-+)	0.32	0.33	0.33
S s - N 2	(++)	0.20		
(NS)	(-+)	0.18		
S s - N 2	(++)	0.13		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-2(28) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断	面,ケーソン,	隔壁⑤)	
		コンクリ-	ートの曲げ圧約	宿応力度に
严	# <i>朳</i> クース		対する照査値	
地震動		1)	2	3
	(++)	0.26		
S a - D	(-+)	0.30	0.31	0.30
5 S - D	(+-)	0.32		
	()	0.30		
S s - F 1	(++)	0.21		
S s - F 2	(++)	0.24		
C - N1	(++)	0.29		
5 s - N1	(-+)	0.36	0.37	0.37
S s - N 2	(++)	0.22		
(NS)	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.14		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-2(29) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する

表 5.2.1-3(1) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.27	0.23	0.30
	(-+)	0.36	0.30	0.35
5 s - D	(+-)	0.31		
	()	0.31		
S s - F 1	(++)	0.26		
S s - F 2	(++)	0.30		
$S_{a} = N1$	(++)	0.67	0.68	0.67
5 s - N I	(-+)	0.31		
S s - N 2	(++)	0.24		
(NS)	(-+)	0.24		
S s - N 2	(++)	0.25		
(EW)	(-+)	0.23		

(②-②断面,ケーソン,底版)

:解析ケース①において、曲げ・軸力系の破壊に対する 評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動	地震動		2	3
	(++)	0.20	0.21	0.22
S a D	(-+)	0.24	0.22	0.25
5 \$ - D	(+-)	0.28		
	()	0.25		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.15		
$S_{a} = N1$	(++)	0.32	0.32	0.32
5 S - N1	(-+)	0.09		
S s - N 2	(++)	0.24		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.23		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-3(2) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (2-2)断面,ケーソン,フーチング)

解析ケース		鉄筋の曲	げ引張応力度	こに対する
地震動	地震動		照 <u></u> 宜恒 ②	3
	(++)	0.11	0.09	0.11
	(-+)	0.15	0.11	0.14
Ss-D	(+-)	0.12		
	()	0.11		
S s - F 1	(++)	0.09		
S s - F 2	(++)	0.14		
$S \circ - N1$	(++)	0.33	0.32	0.32
55 11	(-+)	0.11		
S s - N 2	(++)	0.09		
(NS)	(-+)	0.09		
S s - N 2	(++)	0.10		
(EW)	(-+)	0.09		

表 5.2.1-3(3) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,前壁)

表 5.2.1-3(4)	鉄筋の曲げ <mark>・</mark>	軸力系の破壊	に対する	照査における	実施ケース。	と照査値

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.15	0.14	0.15
S a D	(-+)	0.20	0.14	0.33
5 s - D	(+-)	0.14		
	()	0.14		
S s - F 1	(++)	0.14		
S s - F 2	(++)	0.14		
C - N1	(++)	0.25	0.25	0.25
5 s - N1	(-+)	0.15		
S s - N 2	(++)	0.14		
(NS)	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.15		
(EW)	(-+)	0.13		

(②-②断面,ケーソン,後壁)

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
小小				
地展期		1)	2	3
	(++)	0.20	0.19	0.23
$S_{\alpha} = D$	(-+)	0.21	0.22	0.25
55-0	(+-)	0.25		
	()	0.23		
S s - F 1	(++)	0.13		
S s - F 2	(++)	0.17		
S a N1	(++)	0.39	0.39	0.39
$5 \ 5 - 11$	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.20		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.21		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-3(5) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,側壁①)

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.20	0.19	0.23
S a D	(-+)	0.21	0.22	0.25
5 s - D	(+-)	0.25		
	()	0.23		
S s - F 1	(++)	0.13		
S s - F 2	(++)	0.17		
S a N1	(++)	0.39	0.39	0.39
SS = NI	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.20		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.21		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-3(6) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,側壁②)

細たたって		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
肝切りまえ		照查值		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.24	0.20	0.23
S a D	(-+)	0.22	0.19	0.21
55-0	(+-)	0.19		
	()	0.22		
S s - F 1	(++)	0.16		
S s - F 2	(++)	0.16		
S a N1	(++)	0.10	0.10	0.10
5 s - N1	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.17		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.24		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-3(7) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,隔壁①)

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
地震動		1)	照直匝 ②	3
	(++)	0.25	0.22	0.24
	(-+)	0.23	0.24	0.23
5 s - D	(+-)	0.22		
	()	0.23		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.20		
S - N1	(++)	0.21	0.21	0.21
5 s - N1	(-+)	0.26		
S s - N 2	(++)	0.21		
(NS)	(-+)	0.21		
S s - N 2	(++)	0.24		
(EW)	(-+)	0.20		

表 5.2.1-3(8) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,隔壁②)

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
川東利		照查值		
·	地震動		2	3
	(++)	0.20	0.18	0.22
S a D	(-+)	0.18	0.21	0.18
55-0	(+-)	0.20		
	()	0.21		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.20		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.36	0.36	0.36
$5 \ 5 - 11$	(-+)	0.19		
S s - N 2	(++)	0.18		
(NS)	(-+)	0.18		
S s - N 2	(++)	0.19		
(EW)	(-+)	0.18		

表 5.2.1-3(9) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,隔壁③)

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
		照查值		
地長勁		1)	2	3
	(++)	0.07	0.08	0.08
S a D	(-+)	0.09	0.09	0.13
5 \$ - D	(+-)	0.12		
	()	0.11		
S s - F 1	(++)	0.04		
S s - F 2	(++)	0.06		
S a N1	(++)	0.16	0.16	0.16
5 5 - 11	(-+)	0.11		
S s - N 2	(++)	0.10		
(NS)	(-+)	0.06		
S s - N 2	(++)	0.09		
(EW)	(-+)	0.05		

表 5.2.1-3(10) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (②-②断面,ケーソン,隔壁④)

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑤)					
			げ引張応力度	をに対する	
解	解析ケース		照查値		
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.07	0.06	0.07	
S c – D	(-+)	0.10	0.10	0.12	
55 D	(+-)	0.10			
	()	0.11			
S s - F 1	(++)	0.04			
S s - F 2	(++)	0.07			
$S_{0} = N1$	(++)	0.19	0.19	0.19	
55 11	(-+)	0.11			
S s - N 2	(++)	0.08			
(NS)	(-+)	0.06			
S s - N 2	(++)	0.08			
(EW)	(-+)	0.05			

表 5.2.1-3(11) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑥)					
		鉄筋の曲	げ引張応力度	こに対する	
解	解析ケース		照查值		
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.07	0.08	0.08	
S c – D	(-+)	0.09	0.09	0.13	
55 D	(+-)	0.12			
	()	0.11			
S s - F 1	(++)	0.04			
S s - F 2	(++)	0.06			
$S_{a} = N1$	(++)	0.16	0.16	0.16	
$5 \ s - N1$	(-+)	0.11			
S s - N 2	(++)	0.10			
(NS)	(-+)	0.06			
S s - N 2	(++)	0.09			
(EW)	(-+)	0.05			

表 5.2.1-3(12) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値

表 5.2.1-3(13) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,底版①)

		コンクリートの引張応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		(])	2	3
	(++)	0.55		
S a – D	(-+)	0.36		
55-D	(+-)	0.40		
	()	0.47		
S s - F 1	(++)	0.29		
S s - F 2	(++)	0.35		
$S_{c} = N1$	(++)	0.44	0.44	0.44
55-11	(-+)	0.59	0.58	0.58
S s - N 2	(++)	0.16		
(NS)	(-+)	0.31		
S s - N 2	(++)	0.43	0.43	0.43
(EW)	(-+)	0.40		

表 5.2.1-3(14) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,底版②)

解析ケーフ		コンクリートの引張応力度		
川(1) 八		に対する照査値		
地晨到		1	2	3
	(++)	0.55		
S a D	(-+)	0.36		
	(+-)	0.40		
	()	0.47		
S s - F 1	(++)	0.29		
S s - F 2	(++)	0.35		
$S_{c} = N1$	(++)	0.44	0.44	0.44
55-11	(-+)	0.59	0.58	0.58
S s - N 2	(++)	0.16		
(NS)	(-+)	0.31		
S s - N 2	(++)	0.43	0.43	0.43
(EW)	(-+)	0.40		

表 5.2.1-3(15) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,側壁①)

		コンクリートの引張応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.47		
S a D	(-+)	0.26		
5 s - D	(+-)	0.46		
	()	0.34		
S s - F 1	(++)	0.19		
S s - F 2	(++)	0.22		
$S_{c} = N1$	(++)	0.49	0.49	0.49
5 5 - 11	(-+)	0.52	0.52	0.51
S s - N 2	(++)	0.09		
(NS)	(-+)	0.34		
S s - N 2	(++)	0.35	0.31	0.30
(EW)	(-+)	0.29		

表 5.2.1-3(16) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,側壁②)

解析ケース		コンクリートの引張応力度		
		に対する照査値		
地晨到		1)	2	3
Ss-D	(++)	0.47		
	(-+)	0.26		
	(+-)	0.46		
	()	0.34		
S s - F 1	(++)	0.19		
S s - F 2	(++)	0.22		
S s - N1	(++)	0.49	0.49	0.49
	(-+)	0.52	0.52	0.51
S s - N 2 (N S)	(++)	0.09		
	(-+)	0.34		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.35	0.31	0.30
	(-+)	0.29		
表 5.2.1-3(17) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,隔壁)

		コンクリートの引張応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1	2	3
	(++)	0. 85 <mark>*</mark>		
S a D	(-+)	0.60		
55-D	(+-)	0.89		
	()	0.84		
S s - F 1	(++)	0.45		
S s - F 2	(++)	0.55		
S a N1	(++)	0.94	0.94	0.94
5 s - N I	(-+)	0.95*	0.94*	0.95*
S s - N 2	(++)	0.08		
(NS)	(-+)	0.68		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.75	0.74	0.73
	(-+)	0.70		
:解析ケース①において,曲げ・軸力系の破壊に対する				

評価のうち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値

注記*:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

表 5.2.1-3(18) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,頂版①)

		コンクリートの引張応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.61		
S a D	(-+)	0.40		
5 s - D	(+-)	0.79		
	()	0.55		
S s - F 1	(++)	0.30		
S s - F 2	(++)	0.39		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.64	0.65	0.66
55-11	(-+)	0.62	0.61	0.63
S s - N 2	(++)	0.34		
(NS)	(-+)	0.43		
S s - N 2	(++)	0.74	0.73	0.72
(EW)	(-+)	0.45		

表 5.2.1-3(19) コンクリートの引張応力度に対する<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,頂版②)

		コンクリートの引張応力度		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.61		
S a D	(-+)	0.40		
5 s - D	(+-)	0.79		
	()	0.55		
S s - F 1	(++)	0.30		
S s - F 2	(++)	0.39		
S a N1	(++)	0.64	0.65	0.66
5 5 - 11	(-+)	0.62	0.61	0.63
S s - N 2	(++)	0.34		
(NS)	(-+)	0.43		
S s - N 2	(++)	0.74	0.73	0.72
(EW)	(-+)	0.45		

表 5.2.1-3(20) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査値

		鉄筋の曲げ引張応力度に対する			
所	解析ケース		照查值		
地展期		1)	2	3	
	(++)	0.46			
S a – D	(-+)	0.50	0.53	0.51	
55-0	(+-)	0.55			
	()	0.56			
S s - F 1	(++)	0.40			
S s - F 2	(++)	0.41			
S = N1	(++)	0.54			
55 MI	(-+)	0.63	0.65	0.65	
S s - N 2	(++)	0.37			
(NS)	(-+)	0.35			
S s - N 2	(++)	0.29			
(EW)	(-+)	0.30			

(④-④断面,ケーソン,底版)

:解析ケース①において、曲げ・軸力系の破壊に対する 評価のうち、照査値 0.5 を超える最も厳しい照査値 表 5.2.1-3(21) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査値

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
		照查值		
地展期		1)	2	3
	(++)	0.26		
S a – D	(-+)	0.25	0.26	0.25
5 S - D	(+-)	0.28		
	()	0.31		
S s - F 1	(++)	0.23		
S s - F 2	(++)	0.21		
C - N1	(++)	0.16		
5 s - N I	(-+)	0.31	0.32	0.32
S s - N 2	(++)	0.20		
(NS)	(-+)	0.19		
S s - N 2	(++)	0.12		
(EW)	(-+)	0.19		

(④-④断面,ケーソン,前壁)

表 5.2.1-3(22) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査値

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
		照査値		
地晨到			2	3
	(++)	0.19		
S c – D	(-+)	0.23	0.23	0.23
55-D	(+-)	0.21		
	()	0.21		
S s - F 1	(++)	0.24		
S s - F 2	(++)	0.18		
S a N1	(++)	0.28		
5 5 - 11	(-+)	0.24	0.25	0.26
S s - N 2	(++)	0.19		
(NS)	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.18		
(EW)	(-+)	0.17		

(④-④断面,ケーソン,後壁)

表 5.2.1-3(23) 鉄筋の曲げ	・軸力系の破壊に対する照響	査における実施ケースと照査値
---------------------	---------------	----------------

		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
解析ケース		照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.17		
S - D	(-+)	0.20	0.20	0.20
5 s – D	(+-)	0.17		
	()	0.16		
S s - F 1	(++)	0.22		
S s - F 2	(++)	0.13		
S a N1	(++)	0.14		
5 S - N1	(-+)	0.22	0.23	0.24
S s - N 2 (N S)	(++)	0.16		
	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.06		
(EW)	(-+)	0.12		

(④-④断面,ケーソン,側壁①)

表 5.2.1-3(24) 鉄筋の曲げ	・軸力系の破壊に対する照響	査における実施ケースと照査値
---------------------	---------------	----------------

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する		
		照查值		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.17		
	(-+)	0.20	0.20	0.20
5 s - D	(+-)	0.17		
	()	0.16		
S s - F 1	(++)	0.22		
S s - F 2	(++)	0.13		
S a N1	(++)	0.14		
5 5 - 11	(-+)	0.22	0.23	0.24
S s - N 2	(++)	0.16		
(NS)	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.06		
(EW)	(-+)	0.12		

(④-④断面,ケーソン,側壁②)

表 5.2.1-3(25) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査	<u>:</u> 値
--	------------

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.32		
S a D	(-+)	0.33	0.35	0.33
5 s - D	(+-)	0.37		
	()	0.35		
S s - F 1	(++)	0.25		
S s - F 2	(++)	0.28		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.21		
5 S - N1	(-+)	0.40	0.42	0.41
S s - N 2	(++)	0.27		
(NS)	(-+)	0.26		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.17		
	(-+)	0.21		

(④-④断面,ケーソン,隔壁①)

表 5.2.1-3(26) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査	i値
--	----

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.23		
S a D	(-+)	0.28	0.28	0.28
55-D	(+-)	0.24		
	()	0.22		
S s - F 1	(++)	0.18		
S s - F 2	(++)	0.19		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.35		
5 S - N1	(-+)	0.24	0.24	0.23
S s - N 2	(++)	0.17		
(NS)	(-+)	0.18		
S s - N 2	(++)	0.22		
(EW)	(-+)	0.21		

(④-④断面,ケーソン,隔壁②)

表 5.2.1-3(27) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査	i値
--	----

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.29		
S a D	(-+)	0.36	0.37	0.37
5 s - D	(+-)	0.33		
	()	0.30		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.22		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.14		
5 S - N1	(-+)	0.38	0.39	0.39
S s - N 2	(++)	0.17		
(NS)	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.09		
(EW)	(-+)	0.13		

(④-④断面,ケーソン,隔壁③)

表 5.2.1-3(28) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査	·値
--	----

		鉄筋の曲げ引張応力度に対する			
解析ケース		照查值			
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.31			
	(-+)	0.38	0.39	0.38	
5 s - D	(+-)	0.35			
	()	0.33			
S s - F 1	(++)	0.19			
S s - F 2	(++)	0.24			
S a N1	(++)	0.16			
5 S - N1	(-+)	0.41	0.42	0.42	
S s - N 2	(++)	0.19			
(NS)	(-+)	0.18			
S s - N 2 (EW)	(++)	0.09			
	(-+)	0.14			

(④-④断面,ケーソン,隔壁④)

表 5.2.1-3(29) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における実施ケースと照査値

解析ケース		鉄筋の曲げ引張応力度に対する 照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.29		
S a D	(-+)	0.36	0.37	0.37
5 s - D	(+-)	0.33		
	()	0.30		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.22		
$S_{c} = N1$	(++)	0.14		
5 S - N1	(-+)	0.38	0.39	0.39
S s - N 2	(++)	0.17		
(NS)	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.09		
(EW)	(-+)	0.13		

(④-④断面,ケーソン,隔壁⑤)

(2) ケーソンのせん断照査

3次元線形構造解析によるケーソン及び放水路ケーソンの耐震評価として、表 5.2.1-4に各部材におけるせん断破壊(面外,面内)に対する照査の実施ケースと 照査値を示す。③-③断面のせん断(面内,面外)に対する照査結果については、 一部応力の平均化を実施していることから、応力の平均化に関しては、「(参考資 料5)発生応力度の平均化について」に示す。

また,3次元線形構造解析による照査の結果,許容限界を満足しない項目については,3次元非線形構造解析による照査結果を示す。

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.22	0.17	0.20
S a – D	(-+)	0.25	0.21	0.28
5 S - D	(+-)	0.21		
	()	0.21		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.20		
	(++)	0.43	0.43	0.43
5 S - MI	(-+)	0.26		
S s - N 2	(++)	0.17		
(NS)	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.24		
(EW)	(-+)	0.15		

(②-②断面,ケーソン,底版)

表 5.2.1-4(2)	コンクリートの	せん断破壊	(面外)	に対する
<mark>且</mark>	<mark>留査における</mark> 実施の	ケースと照査	至値	

解析ケース		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
		に対する照査値		
地宸虭			2	3
	(++)	0.05	0.04	0.06
S = D	(-+)	0.05	0.06	0.28
5 S - D	(+-)	0.03		
	()	0.05		
S s - F 1	(++)	0.08		
S s - F 2	(++)	0.08		
	(++)	0.25	0.25	0.25
5 5 - 11	(-+)	0.02		
S s - N 2	(++)	0.08		
(NS)	(-+)	0.06		
S s - N 2	(++)	0.05		
(EW)	(-+)	0.06		

(②-②断面,ケーソン,フーチング)

解析ケース		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
		に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.29	0.26	0.30
S a – D	(-+)	0.27	0.16	0.27
	(+-)	0.19		
	()	0.28		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.15		
$S_{c} = N1$	(++)	0.04	0.04	0.04
55-11	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.11		
(NS)	(-+)	0.10		
S s - N 2	(++)	0.17		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-4(3) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,前壁)

表 5.2.1-4(4)	コンクリート	のせん断破壊	(面外)	に対する
<mark>.</mark>	<mark>【査における</mark> 実旅	画ケースと照査	E値	

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	《析ケース	に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.20	0.23	0.21
S a – D	(-+)	0.27	0.21	0.37
5 S - D	(+-)	0.31		
	()	0.25		
S s - F 1	(++)	0.24		
S s - F 2	(++)	0.10		
$S_{c} = N1$	(++)	0.45	0.47	0.45
5 S - N1	(-+)	0.09		
S s - N 2	(++)	0.26		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.25		
	(-+)	0.16		

(②-②断面,ケーソン,後壁)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケーム		に対する照査値		
地震動		(1)	2	3
	(++)	0.13	0.11	0.14
S a – D	(-+)	0.14	0.13	0.13
55-D	(+-)	0.12		
	()	0.13		
S s - F 1	(++)	0.10		
S s - F 2	(++)	0.15		
C - N1	(++)	0.24	0.24	0.24
5 5 - 11	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.10		
(NS)	(-+)	0.11		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.12		
	(-+)	0.11		

表 5.2.1-4(5) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,側壁①)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.13	0.11	0.14
S a D	(-+)	0.14	0.13	0.13
5 s - D	(+-)	0.12		
	()	0.13		
S s - F 1	(++)	0.10		
S s - F 2	(++)	0.15		
S a N1	(++)	0.24	0.24	0.24
5 s - N I	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.10		
(NS)	(-+)	0.11		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.12		
	(-+)	0.11		

表 5.2.1-4(6) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,側壁②)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.14	0.10	0.12
S a – D	(-+)	0.10	0.09	0.09
55-D	(+-)	0.08		
	()	0.13		
S s - F 1	(++)	0.08		
S s - F 2	(++)	0.07		
S a N1	(++)	0.07	0.07	0.07
5 s - N1	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.09		
(NS)	(-+)	0.10		
S s - N 2	(++)	0.15		
(EW)	(-+)	0.07		

表 5.2.1-4(7) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面, ケーソン, 隔壁①)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>			
解	単年前		に対する照査値		
地震動		(1)	2	3	
	(++)	0.12	0.11	0.13	
S a – D	(-+)	0.18	0.14	0.16	
55-D	(+-)	0.14			
	()	0.14			
S s - F 1	(++)	0.11			
S s - F 2	(++)	0.11			
C - N1	(++)	0.17	0.18	0.17	
5 5 - 11	(-+)	0.16			
S s - N 2	(++)	0.11			
(NS)	(-+)	0.11			
S s - N 2 (EW)	(++)	0.11			
	(-+)	0.11			

表 5.2.1-4(8) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁②)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
所例 クース 地震動		に対する照査値		
地展期			2	3
	(++)	0.10	0.10	0.11
S a – D	(-+)	0.11	0.11	0.11
55-D	(+-)	0.12		
	()	0.12		
S s - F 1	(++)	0.08		
S s - F 2	(++)	0.08		
S a N1	(++)	0.10	0.10	0.10
5 5 - 11	(-+)	0.10		
S s - N 2 (N S)	(++)	0.10		
	(-+)	0.08		
S s - N 2	(++)	0.10		
(EW)	(-+)	0.08		

表 5.2.1-4(9) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁③)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>			
解	解析ケース		に対する照査値		
地宸虭			2	3	
	(++)	0.04	0.04	0.05	
S a – D	(-+)	0.04	0.05	0.04	
55-0	(+-)	0.04			
	()	0.04			
S s - F 1	(++)	0.04			
S s - F 2	(++)	0.05			
S a N1	(++)	0.08	0.08	0.08	
5 s - N1	(-+)	0.04			
S s - N 2	(++)	0.03			
(NS)	(-+)	0.04			
S s - N 2	(++)	0.04			
(EW)	(-+)	0.04			

表 5.2.1-4(10) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面, ケーソン, 隔壁④)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>			
解	解析ケーム		に対する照査値		
地震動		(])	2	3	
	(++)	0.01	0.01	0.01	
S a – D	(-+)	0.01	0.01	0.01	
	(+-)	0.01			
	()	0.01			
S s - F 1	(++)	0.01			
S s - F 2	(++)	0.01			
$S_{c} = N1$	(++)	0.00	0.00	0.00	
55-11	(-+)	0.01			
S s - N 2	(++)	0.01			
(NS)	(-+)	0.01			
S s - N 2	(++)	0.01			
(EW)	(-+)	0.00			

表 5.2.1-4(11) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑤)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>			
解	解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3	
	(++)	0.04	0.04	0.05	
S a D	(-+)	0.04	0.05	0.04	
55-D	(+-)	0.04			
	()	0.04			
S s - F 1	(++)	0.04			
S s - F 2	(++)	0.05			
S a N1	(++)	0.08	0.08	0.08	
5 5 - 11	(-+)	0.04			
S s - N 2	(++)	0.03			
(NS)	(-+)	0.04			
S s - N 2 (EW)	(++)	0.04			
	(-+)	0.04			

表 5.2.1-4(12) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑥)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>			
解	麻 切クース		に対する照査値		
地震動		(1)	2	3	
	(++)	0.28	0.24	0.27	
S a – D	(-+)	0.24	0.27	0.25	
55-D	(+-)	0.27			
	()	0.27			
S s - F 1	(++)	0.23			
S s - F 2	(++)	0.22			
C - N1	(++)	0.24	0.25	0.25	
5 5 - 11	(-+)	0.33			
S s - N 2	(++)	0.23			
(NS)	(-+)	0.25			
S s - N 2 (EW)	(++)	0.28			
	(-+)	0.22			

表 5.2.1-4(13) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,底版)

2.1.5-347

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.12	0.11	0.14
S = D	(-+)	0.10	0.14	0.11
5 S - D	(+-)	0.12		
	()	0.13		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.14		
$S_{c} = N1$	(++)	0.22	0.22	0.21
55-11	(-+)	0.03		
S s - N 2	(++)	0.10		
(NS)	(-+)	0.11		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.11		
	(-+)	0.11		

表 5.2.1-4(14) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,フーチング)

		│ コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.11	0.09	0.10
S a D	(-+)	0.11	0.09	0.10
55-D	(+-)	0.09		
	()	0.10		
S s - F 1	(++)	0.08		
S s - F 2	(++)	0.08		
$S_{c} = N1$	(++)	0.07	0.07	0.07
55-11	(-+)	0.09		
S s - N 2	(++)	0.08		
(NS)	(-+)	0.08		
S s - N 2	(++)	0.11		
(EW)	(-+)	0.08		

表 5.2.1-4(15) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,前壁)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
<i>解</i>	『析ケース	に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.19	0.17	0.21
S a D	(-+)	0.17	0.21	0.17
55-D	(+-)	0.19		
	()	0.21		
S s - F 1	(++)	0.19		
S s - F 2	(++)	0.21		
S a N1	(++)	0.30	0.30	0.30
5 5 - 11	(-+)	0.07		
S s - N 2	(++)	0.16		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.17		
(EW)	(-+)	0.17		

表 5.2.1-4(16) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,後壁)

(②-②断面,ケーソン,側壁①)				
		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	4析ケース	に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.48	0.39	0.44
$S_{s} = D$	(-+)	0.43	0.41	0.41
53 D	(+-)	0.40		
	()	0.44		
S s - F 1	(++)	0.35		
S s - F 2	(++)	0.34		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.38	0.38	0.37
55-11	(-+)	0.48		
S s - N 2	(++)	0.36		
(NS)	(-+)	0.38		
S s - N 2	(++)	0.46		
(EW)	(-+)	0.34		

表 5.2.1-4(17) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	4析ケース	に対する照査値		
地晨期			2	3
	(++)	0.48	0.39	0.44
S a – D	(-+)	0.43	0.41	0.41
5 S - D	(+-)	0.40		
	()	0.44		
S s - F 1	(++)	0.35		
S s - F 2	(++)	0.34		
0 N1	(++)	0.38	0.38	0.37
5 5 - 11	(-+)	0.48		
S s - N 2	(++)	0.36		
(NS)	(-+)	0.38		
S s - N 2	(++)	0.46		
(EW)	(-+)	0.34		

表 5.2.1-4(18) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,側壁②)

(②-②断面,ケーソン,隔壁①)				
		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	4析ケース	に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.15	0.13	0.15
$S_{s} = D$	(-+)	0.17	0.15	0.16
55 D	(+-)	0.15		
	()	0.14		
S s - F 1	(++)	0.12		
S s - F 2	(++)	0.13		
$S_{c} = N1$	(++)	0.11	0.11	0.11
55-11	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.12		
(NS)	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.15		
(EW)	(-+)	0.12		

表 5.2.1-4(19) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

2.1.5-353

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	4析ケース	に対する照査値		
地宸虭			2	3
	(++)	0.18	0.16	0.18
S a – D	(-+)	0.18	0.18	0.18
55-D	(+-)	0.18		
	()	0.19		
S s - F 1	(++)	0.16		
S s - F 2	(++)	0.16		
	(++)	0.19	0.19	0.19
5 s - N1	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.16		
(NS)	(-+)	0.16		
S s - N 2	(++)	0.17		
(EW)	(-+)	0.15		

表 5.2.1-4(20) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁②)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解 (17) ー 人		に対する照査値		
地震動		(1)	2	3
	(++)	0.18	0.16	0.20
S a – D	(-+)	0.17	0.19	0.17
	(+-)	0.18		
	()	0.20		
S s - F 1	(++)	0.18		
S s - F 2	(++)	0.18		
	(++)	0.27	0.27	0.27
5 5 - 11	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.16		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.16		
(EW)	(-+)	0.16		

表 5.2.1-4(21) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁③)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	4 析ケース	に対する照査値		
地震動		(])	2	3
	(++)	0.52	0.42	0.48
S c – D	(-+)	0.46	0.45	0.42
	(+-)	0.43		
	()	0.48		
S s - F 1	(++)	0.38		
S s - F 2	(++)	0.38		
	(++)	0.36	0.36	0.36
5 5 - 11	(-+)	0.51		
S s - N 2	(++)	0.39		
(NS)	(-+)	0.42		
S s - N 2	(++)	0.52		
(EW)	(-+)	0.37		

表 5.2.1-4(22) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁④)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
件 切 ク ー 人		に対する照査値		
地展期		1)	2	3
	(++)	0.53	0.43	0.49
S - D	(-+)	0.47	0.45	0.43
5 s – D	(+-)	0.43		
	()	0.49		
S s - F 1	(++)	0.38		
S s - F 2	(++)	0.39		
$S_{a} = N1$	(++)	0.36	0.37	0.36
5 S - N1	(-+)	0.52		
S s - N 2	(++)	0.40		
(NS)	(-+)	0.42		
S s - N 2	(++)	0.52		
(EW)	(-+)	0.38		

表 5.2.1-4(23) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(2-2)断面,ケーソン,隔壁⑤)

:解析ケース①において, せん断破壊に対する評価のう

ち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値
		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地宸虭			2	3
	(++)	0.52	0.42	0.48
S a D	(-+)	0.46	0.45	0.42
55-D	(+-)	0.43		
	()	0.48		
S s - F 1	(++)	0.38		
S s - F 2	(++)	0.38		
S a N1	(++)	0.36	0.36	0.36
5 S - N1	(-+)	0.51		
S s - N 2	(++)	0.39		
(NS)	(-+)	0.42		
S s - N 2	(++)	0.52		
(EW)	(-+)	0.37		

表 5.2.1-4(24) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する 照査における実施ケースと照査値

(②-②断面,ケーソン,隔壁⑥)

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解	4析ケース	に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.99^{*1}		
S a – D	(-+)	0.63^{*1}		
5 S - D	(+-)	0.85^{*1}		
	()	0.77^{*1}		
S s - F 1	(++)	0.45^{*1}		
S s - F 2	(++)	0.63^{*1}		
	(++)	0.95^{*1}	0.95^{*1}	0.95^{*1}
S s - N1	(-+)	1.05 ^{*1} 【0.63】* ²	1.02 ^{*1} 【0.62】 ^{*2}	1.07 ^{*1} 【0.65】 * ²
S s - N 2	(++)	0.51^{*1}		
(NS)	(-+)	0.54^{*1}		
S s - N 2	(++)	0.77^{*1}	0.76*1	0.74*1
(EW)	(-+)	0.63^{*1}		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,底版①)

表 5.2.1-4(25) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

:解析ケース①において,せん断破壊に対する評価のう

ち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容 せん断応力度1.11(N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>			
解	解析ケース		に対する照査値		
地震動			2	3	
	(++)	0.99^{*1}			
S a – D	(-+)	0.63^{*1}			
55-0	(+-)	0.85^{*1}			
	()	0.77^{*1}			
S s - F 1	(++)	0.45^{*1}			
S s - F 2	(++)	0.63^{*1}			
	(++)	0.95^{*1}	0.95^{*1}	0.95^{*1}	
S s - N1	(-+)	1.05 ^{*1} 【0.63】 ^{*2}	1.02 ^{*1} 【0.62】 ^{*2}	1.07 ^{*1} 【0.65】* ²	
S s - N 2 (N S)	(++)	0.51^{*1}			
	(-+)	0.54^{*1}			
S s - N 2 (EW)	(++)	0.77^{*1}	0.76*1	0.74^{*1}	
	(-+)	0.63^{*1}			

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,底版②)

表 5.2.1-4(26) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容 せん断応力度1.11(N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.18*		
S a – D	(-+)	0.75		
55-D	(+-)	0.22*		
	()	0.15*		
S s - F 1	(++)	0.55		
S s - F 2	(++)	0.76		
S e N1	(++)	0.18*	0.18*	0.18*
5 S - N1	(-+)	0.17*	0.17*	0.16*
S s - N 2	(++)	0.48		
(NS)	(-+)	0.83		
S s - N 2	(++)	0.20*	0.20*	0.20*
(EW)	(-+)	0.93		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,側壁①)

表 5.2.1-4(27) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
膵 術ケース		に対する照査値		
地震動		(])	2	3
	(++)	0.18*		
S a – D	(-+)	0.75		
5 S - D	(+-)	0.22*		
	()	0.15*		
S s - F 1	(++)	0.55		
S s - F 2	(++)	0.76		
$S_{a} = N1$	(++)	0.18*	0.18*	0.18*
55-11	(-+)	0.17*	0.17*	0.16*
S s - N 2 (N S)	(++)	0.48		
	(-+)	0.83		
S s - N 2	(++)	0.20*	0.20*	0.20*
(EW)	(-+)	0.93		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,側壁②)

表 5.2.1-4(28) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
麻 切クース		に対する照査値		
地宸虭			2	3
	(++)	0.00*		
S a D	(-+)	0.00*		
55-D	(+-)	0.00*		
	()	0.00*		
S s - F 1	(++)	0.96		
S s - F 2	(++)	0.00*		
S e N1	(++)	0.00*	0.00*	0.00*
5 S - N1	(-+)	0.00*	0.00*	0.00*
S s - N 2	(++)	0.00*		
(NS)	(-+)	0.00*		
S s - N 2	(++)	0.00*	0.00*	0.00*
(EW)	(-+)	0.00*		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,隔壁)

表 5.2.1-4(29) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

細たたって		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
肝例クース		に対する照査値		
地展期			2	3
	(++)	0.35*		
S a D	(-+)	0.09*		
55-0	(+-)	0.66*		
	()	0.47*		
S s - F 1	(++)	0.91		
S s - F 2	(++)	0.09*		
$S_{a} = N1$	(++)	0.56*	0.56*	0.56*
55-11	(-+)	0.35*	0.35*	0.35*
S s - N 2	(++)	0.84		
(NS)	(-+)	0.10*		
S s - N 2	(++)	0.61*	0.60*	0.59*
(EW)	(-+)	0.40*		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,頂版①)

表 5.2.1-4(30) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動			2	3
	(++)	0.35*		
S a D	(-+)	0.09*		
5 s - D	(+-)	0.66*		
	()	0.47*		
S s - F 1	(++)	0.91		
S s - F 2	(++)	0.09*		
S e N1	(++)	0.56*	0.56*	0.56*
5 S - N1	(-+)	0.35*	0.35*	0.35*
S s - N 2	(++)	0.84		
(NS)	(-+)	0.10*		
S s - N 2	(++)	0.61*	0.60*	0.59*
(EW)	(-+)	0.40*		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,頂版②)

表 5.2.1-4(31) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.52		
S a D	(-+)	0.34		
55-D	(+-)	0.44		
	()	0.40		
S s - F 1	(++)	0.26		
S s - F 2	(++)	0.35		
S a N1	(++)	0.53	0.53	0.53
5 S - N1	(-+)	0.53	0.52	0.54
S s - N 2	(++)	0.28		
(NS)	(-+)	0.27		
S s - N 2	(++)	0.40	0.40	0.39
(EW)	(-+)	0.34		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,底版①)

表 5.2.1-4(32) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

		コンクリ	コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値			
地震動		(])	2	3	
	(++)	0.52			
S a – D	(-+)	0.34			
5 S - D	(+-)	0.44			
	()	0.40			
S s - F 1	(++)	0.26			
S s - F 2	(++)	0.35			
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.53	0.53	0.53	
5 5 - 11	(-+)	0.53	0.52	0.54	
S s - N 2	(++)	0.28			
(NS)	(-+)	0.27			
S s - N 2	(++)	0.40	0.40	0.39	
(EW)	(-+)	0.34			

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,底版②)

表 5.2.1-4(33) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.66*		
S a D	(-+)	0.68		
55-D	(+-)	0.77		
	()	0.87		
S s - F 1	(++)	0.50		
S s - F 2	(++)	0.67		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.91	0.92	0.91
5 5 - 11	(-+)	0.72*	0.69*	0.75*
S s - N 2	(++)	0.50		
(NS)	(-+)	0.45		
S s - N 2	(++)	0.89	0.88	0.88
(EW)	(-+)	0.72		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,側壁①)

表 5.2.1-4(34) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.66*		
S a – D	(-+)	0.68		
5 S - D	(+-)	0.77		
	()	0.87		
S s - F 1	(++)	0.50		
S s - F 2	(++)	0.67		
$S_{a} = N1$	(++)	0.91	0.92	0.91
55-11	(-+)	0.72*	0.69*	0.75*
S s - N 2	(++)	0.50		
(NS)	(-+)	0.45		
S s - N 2	(++)	0.89	0.88	0.88
(EW)	(-+)	0.72		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,側壁②)

表 5.2.1-4(35) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解析ケース 地震動		に対する照査値		
			2	3
	(++)	$1.09^{*1, 2}$		
S a D	(-+)	0.76		
55-0	(+-)	0.79		
	()	0.95		
S s - F 1	(++)	0.56		
S s - F 2	(++)	0.73		
$S_{c} = N1$	(++)	0.91	0.92	0.91
5 S - N I	(-+)	1.18*1, 2	$1.13^{*1, 2}$	$1.22^{*1, 2}$
S s - N 2	(++)	0.57		
(NS)	(-+)	0.44		
S s - N 2	(++)	0.95	0.94	0.94
(EW)	(-+)	0.79		

照査における 実施ケースと照査値

表 5.2.1-4(36) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

(③-③断面,放水路ケーソン,隔壁)

:解析ケース①において,せん断破壊に対する評価のう

ち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値

注記*1:応力度の平均化実施後の照査値を示す。

*2:照査値が1.0を上回る解析ケースについては、3次元非線 形構造解析による照査を実施する。

解析ケース		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
		に対する照査値		
地震動		1)	2	3
	(++)	0.29		
S a D	(-+)	0.24		
55-D	(+-)	0.38		
	()	0.32		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.27		
$S_{c} = N1$	(++)	0.38	0.37	0.36
55-11	(-+)	0.30	0.29	0.31
S s - N 2	(++)	0.18		
(NS)	(-+)	0.21		
S s - N 2 (EW)	(++)	0.37	0.36	0.36
	(-+)	0.28		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,頂版①)

表 5.2.1-4(37) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

解析ケース		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
		に対する照査値		
地震動		(])	2	3
	(++)	0.29		
S a – D	(-+)	0.24		
5 S - D	(+-)	0.38		
	()	0.32		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.27		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.38	0.37	0.36
5 S - N1	(-+)	0.30	0.29	0.31
S s - N 2	(++)	0.18		
(NS)	(-+)	0.21		
S s - N 2	(++)	0.37	0.36	0.36
(EW)	(-+)	0.28		

<mark>照査における</mark>実施ケースと照査値 (③-③断面,放水路ケーソン,頂版②)

表 5.2.1-4(38) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面	i, ケーソン,	底版)	
		コンクリ	ートのせん	断 <mark>応力度</mark>
川市	¥ſſケース	13	対する照査	直
地長期		1)	2	3
	(++)	0.52		
S c – D	(-+)	0.61	0.65	0.62
55 D	(+-)	0.61		
	()	0.54		
S s - F 1	(++)	0.37		
S s - F 2	(++)	0.43		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.55		
55 11	(-+)	0.64	0.69	0.67
S s - N 2	(++)	0.43		
(NS)	(-+)	0.37		
S s - N 2	(++)	0.29		
(EW)	(-+)	0.28		

表 5.2.1-4(39) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

:解析ケース①において, せん断破壊に対する評価のう

ち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値

照査における実施ケースと照査値					
	(④-④断面	i, ケーソン,	前壁)		
御	星桁ケース	コンクリ	コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
山市	解析ゲース		ニ対する照査	值	
坦辰勤		1	2	3	
	(++)	0.41			
S a D	(-+)	0.18	0.19	0.19	
55-0	(+-)	0.25			
	()	0.55			
S s - F 1	(++)	0.44			
S s - F 2	(++)	0.22			
S a N1	(++)	0.08			
SS = NI	(-+)	0.34	0.32	0.33	
S s - N 2	(++)	0.16			
(NS)	(-+)	0.16			
S s - N 2	(++)	0.08			
(EW)	(-+)	0.41			

表 5.2.1-4(40) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

2.1.5-374

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面	, ケーソン,	後壁)	
解析ケース		コンクリ	ートのせん	新 <mark>応力度</mark> 庫
地震動	地震動		- 刈りる黒査	
		(])	(2)	(3)
	(++)	0.12		
$S_{c} = D$	(-+)	0.10	0.10	0.10
55 D	(+-)	0.16		
	()	0.14		
S s - F 1	(++)	0.10		
S s - F 2	(++)	0.11		
	(++)	0.15		
5 s - N1	(-+)	0.16	0.16	0.16
S s - N 2	(++)	0.10		
(NS)	(-+)	0.12		
S s - N 2	(++)	0.15		
(EW)	(-+)	0.14		

表 5.2.1-4(41) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
(④-④断面,	ケーソン,	側壁①)	
解析ケース		コンクリ	ートのせん ・ 対する昭本/	新 <mark>応力度</mark> ^歯
地震動				
		Û	2	0
	(++)	0.22		
S = D	(-+)	0.25	0.26	0.26
55 D	(+-)	0.27		
	()	0.24		
S s - F 1	(++)	0.17		
S s - F 2	(++)	0.20		
C - NI	(++)	0.21		
5 S - N1	(-+)	0.29	0.31	0.30
S s - N 2	(++)	0.18		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.11		
(EW)	(-+)	0.14		

表 5.2.1-4(42) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>					
	(<u>④-④</u> 断面,	ケーソン,	側壁②)		
角	解析ケース		コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
地震動		1	-刈りる忠宜)	旦	
		1	2	3	
	(++)	0.22			
S s – D	(-+)	0.25	0.26	0.26	
53 D	(+-)	0.27			
	()	0.24			
S s - F 1	(++)	0.17			
S s - F 2	(++)	0.20			
$S_{0} = N1$	(++)	0.21			
55 N1	(-+)	0.29	0.31	0.30	
S s - N 2	(++)	0.18			
(NS)	(-+)	0.17			
S s - N 2	(++)	0.11			
(EW)	(-+)	0.14			

表 5.2.1-4(43) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
(④-④断面,	ケーソン,	隔壁①)	
解析ケース		コンクリ	レートのせん に対する照査(断 <mark>応力度</mark> 値
地震動		(])	2	3
	(++)	0.26		
$S_{c} = D$	(-+)	0.31	0.33	0.31
55 D	(+-)	0.32		
	()	0.25		
S s - F 1	(++)	0.18		
S s - F 2	(++)	0.24		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.20		
5 s - N1	(-+)	0.33	0.35	0.34
S s - N 2	(++)	0.20		
(NS)	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.14		
(EW)	(-+)	0.14		

表 5.2.1-4(44) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面,	ケーソン,	隔壁②)	
角 角	雇析ケース	コンクリ	ートのせん	新 <mark>応力度</mark>
		13	「対する照査	直
		1)	2	3
	(++)	0.21		
S a - D	(-+)	0.23	0.22	0.23
55 D	(+-)	0.17		
	()	0.17		
S s - F 1	(++)	0.15		
S s - F 2	(++)	0.16		
S a N1	(++)	0.15		
5 S - N I	(-+)	0.19	0.20	0.20
S s - N 2	(++)	0.12		
(NS)	(-+)	0.13		
S s - N 2	(++)	0.13		
(EW)	(-+)	0.10		

表 5.2.1-4(45) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面,	ケーソン,	隔壁③)	
角	¥析ケース	コンクリ	ートのせん	断 <mark>応力度</mark>
地震動		6	- 対する照省(直
		1)	2	3
	(++)	0.07		
S a - D	(-+)	0.07	0.07	0.07
55 D	(+-)	0.08		
	()	0.09		
S s - F 1	(++)	0.06		
S s - F 2	(++)	0.06		
S a N1	(++)	0.09		
5 S - N I	(-+)	0.09	0.09	0.09
S s - N 2	(++)	0.06		
(NS)	(-+)	0.05		
S s - N 2	(++)	0.06		
(EW)	(-+)	0.05		

表 5.2.1-4(46) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
(④-④断面,	ケーソン,	隔壁④)	
- Weight and the second	留たケーフ		ートのせん	新 <mark>応力度</mark>
		13	ニ対する照査	値
四夜到		1)	2	3
	(++)	0.00		
S = D	(-+)	0.01	0.01	0.01
55 D	(+-)	0.01		
	()	0.01		
S s - F 1	(++)	0.00		
S s - F 2	(++)	0.01		
S a N1	(++)	0.01		
5 S - N1	(-+)	0.01	0.01	0.01
S s - N 2	(++)	0.01		
(NS)	(-+)	0.01		
S s - N 2	(++)	0.01		
(EW)	(-+)	0.00		

表 5.2.1-4(47) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
((4)-4)断面,	ケーソン,	隔壁⑤)	
解	星析ケース	コンクリ	ートのせん	断 <mark>応力度</mark> 体
地震動			- 対する照省(
		1	2	3
	(++)	0.07		
S s – D	(-+)	0.07	0.07	0.07
55 0	(+-)	0.08		
	()	0.09		
S s - F 1	(++)	0.06		
S s - F 2	(++)	0.06		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.09		
5 s - N1	(-+)	0.09	0.09	0.09
S s - N 2	(++)	0.06		
(NS)	(-+)	0.05		
S s - N 2	(++)	0.06		
(EW)	(-+)	0.05		

表 5.2.1-4(48) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面	i, ケーソン,	底版)	
一般	解析ケーフ		ートのせん	新 <mark>応力度</mark>
		12	二対する照査	直
		(])	2	3
	(++)	0.41		
$S_{c} = D$	(-+)	0.49	0.53	0.50
55 D	(+-)	0.52		
	()	0.37		
S s - F 1	(++)	0.28		
S s - F 2	(++)	0.37		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.26		
55-11	(-+)	0.50	0.55	0.53
S s - N 2	(++)	0.41		
(NS)	(-+)	0.39		
S s - N 2	(++)	0.24		
(EW)	(-+)	0.21		

表 5.2.1-4(49) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

2.1.5-383

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面	i, ケーソン,	前壁)	
解	解析ケース		ートのせん	新 <mark>応力度</mark> 生
地震動			- 対する照省(<u>甩</u>
		1)	2	3
	(++)	0.21		
S = D	(-+)	0.22	0.23	0.22
	(+-)	0.24		
	()	0.25		
S s - F 1	(++)	0.20		
S s - F 2	(++)	0.19		
C - N1	(++)	0.12		
5 5 - 11	(-+)	0.26	0.26	0.26
S s - N 2	(++)	0.18		
(NS)	(-+)	0.17		
S s - N 2	(++)	0.09		
(EW)	(-+)	0.17		

表 5.2.1-4(50) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

2.1.5-384

照査における実施ケースと照査値				
	(④-④断面	, ケーソン,	後壁)	
—————————————————————————————————————	解析ケース		ートのせん	断 <mark>応力度</mark>
世 雲 動	解析 クース		二対する照査	直
		1)	2	3
	(++)	0.10		
S = D	(-+)	0.21	0.21	0.21
55 D	(+-)	0.16		
	()	0.11		
S s - F 1	(++)	0.08		
S s - F 2	(++)	0.07		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.25		
5 s - N1	(-+)	0.15	0.16	0.16
S s - N 2	(++)	0.09		
(NS)	(-+)	0.11		
S s - N 2	(++)	0.16		
(EW)	(-+)	0.14		

表 5.2.1-4(51) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断面,	ケーソン,	側壁①)	
角	曜析ケース	コンクリ	ートのせん	新 <mark>応力度</mark> 在
地震動		13	「対する照査	
		1)	2	3
	(++)	0.53		
S a - D	(-+)	0.60	0.64	0.61
5 S - D	(+-)	0.62		
	()	0.54		
S s - F 1	(++)	0.43		
S s - F 2	(++)	0.49		
S a N1	(++)	0.37		
5 S - N I	(-+)	0.62	0.66	0.64
S s - N 2	(++)	0.49		
(NS)	(-+)	0.48		
S s - N 2	(++)	0.33		
(EW)	(-+)	0.36		

表 5.2.1-4(52) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断面,	ケーソン,	側壁②)	
	军 析ケース	コンクリ	ートのせん	新 <mark>応力度</mark> 体
地震動		ki.	-刈りる忠宜(LE.
		1	2	3
	(++)	0.53		
S c – D	(-+)	0.60	0.64	0.61
55 D	(+-)	0.62		
	()	0.54		
S s - F 1	(++)	0.43		
S s - F 2	(++)	0.49		
S a N1	(++)	0.37		
5 5 - N I	(-+)	0.62	0.66	0.64
S s - N 2	(++)	0.49		
(NS)	(-+)	0.48		
S s - N 2	(++)	0.33		
(EW)	(-+)	0.36		

表 5.2.1-4(53) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

照査における実施ケースと照査値				
(④-④断面,	ケーソン,	隔壁①)	
解析ケース		コンクリ	ートのせん 対する昭香	断 <mark>応力度</mark> 値
地震動		1	2	3
	(++)	0.28		
S a – D	(-+)	0.29	0.30	0.29
55-0	(+-)	0.31		
	()	0.31		
S s - F 1	(++)	0.23		
S s - F 2	(++)	0.25		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.22		
55 11	(-+)	0.33	0.34	0.34
S s - N 2	(++)	0.24		
(NS)	(-+)	0.23		
S s - N 2	(++)	0.17		
(EW)	(-+)	0.20		

表 5.2.1-4(54) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断面,	ケーソン,	隔壁②)	
角	¥析ケース	コンクリ	ートのせん	新 <mark>応力度</mark> 体
地震動			- 対する照省(<u>甩</u>
		1	2	3
	(++)	0.24		
S c – D	(-+)	0.27	0.27	0.27
55 D	(+-)	0.25		
	()	0.24		
S s - F 1	(++)	0.19		
S s - F 2	(++)	0.20		
S a N1	(++)	0.32		
5 5 - N I	(-+)	0.25	0.26	0.25
S s - N 2	(++)	0.19		
(NS)	(-+)	0.20		
S s - N 2	(++)	0.22		
(EW)	(-+)	0.22		

表 5.2.1-4(55) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

<mark>照査における実施ケースと照査値</mark>				
	(④-④断面,	ケーソン,	隔壁③)	
角	解析ケース		「ートのせん」 「対すろ昭香	新 <mark>応力度</mark> 値
地震動		1	2	3
	(++)	0.65		
S c – D	(-+)	0.74	0.77	0.75
55 D	(+-)	0.74		
	()	0.62		
S s - F 1	(++)	0.48		
S s - F 2	(++)	0.59		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.40		
5 S - N I	(-+)	0.77	0.80	0.79
S s - N 2	(++)	0.61		
(NS)	(-+)	0.58		
S s - N 2	(++)	0.37		
(EW)	(-+)	0.40		

表 5.2.1-4(56) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

\overline{x} 5.2.1 = 4(57) コンクリートのせん剛破壊(面内)に対する					
; ((4) - 4) 断面.	実施ケース。	と 照< 置 値 		
	С Сріщ,	コンクリ	コンクリートのせん断 <mark>応力度</mark>		
解 IIII 示利	¥析ケース	13	対する照査	值	
地宸虭		(])	2	3	
	(++)	0.66			
S a – D	(-+)	0.75	0.78	0.76	
55-D	(+-)	0.75			
	()	0.63			
S s - F 1	(++)	0.49			
S s - F 2	(++)	0.60			
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.40			
5 S - N1	(-+)	0.78	0.81	0.80	
S s - N 2	(++)	0.62			
(NS)	(-+)	0.59			
S s - N 2	(++)	0.37			
(EW)	(-+)	0. 41			

いたり しのより 影砂塘 (五内) たせナス

:解析ケース①において, せん断破壊に対する評価のう

ち,照査値0.5を超える最も厳しい照査値

照査における実施ケースと照査値				
((4)-4)断面,	ケーソン,	隔壁⑤)	
	星析ケース	コンクリ	ートのせん	断 <mark>応力度</mark> 伝
世雲動		13	二対する照査	値
		1)	2	3
	(++)	0.65		
S = D	(-+)	0.74	0.77	0.75
55 D	(+-)	0.74		
	()	0.62		
S s - F 1	(++)	0.48		
S s - F 2	(++)	0.59		
$S_{\alpha} = N1$	(++)	0.40		
5 s - N1	(-+)	0.77	0.80	0.79
S s - N 2	(++)	0.61		
(NS)	(-+)	0.58		
S s - N 2	(++)	0.37		
(EW)	(-+)	0.40		

表 5.2.1-4(58) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する

5.2.2 3次元構造解析の照査時刻の選定

ケーソン及び放水路ケーソンの評価においては、構造的特徴を踏まえ、損傷モー ドごと及び部材ごとに評価が厳しくなる照査時刻を選定しており、防波壁(波返重 力擁壁)のケーソン及び放水路ケーソンについては表 5.2.2-1 に示す照査時刻を 選定し、3次元構造解析を実施する。地震動1波に対する耐震評価のフローを図 5.2.2-1 に示す。

照査時刻	損傷モード	着目部位	荷重抽出時刻
時刻1	曲げ・軸力系の破壊 及び せん断破壊		ケーソン丁底板間で変位が 最大となる時刻
時刻2	曲げ・軸力系の破壊 及び せん断破壊		水平荷重が最大となる時刻

表 5.2.2-1 照査時刻の考え方



図 5.2.2-1 地震動 1 波に対する耐震評価のフロー
(1) ケーソンにおける頂底版間の層間変位が最大となる時刻(時刻1)
 地震応答解析結果のうち、ケーソンにおける頂底版間の層間変位の算定結果を表 5.2.2-2 に示す。

解析	地震動		最大相対変位	時刻
ケース			(mm)	(s)
		(++)	0.722	17.61
		(-+)	0.689	24.00
	53 D	(+-)	0.752	9.90
		()	0.687	29.23
	S s - F 1	(++)	0.441	10.57
	S s - F 2	(++)	0.472	13.68
(I)	C - N 1	(++)	0.715	7.66
	55 111	(-+)	0.645	7.65
	S s - N 2	(++)	0.449	26.68
	(NS)	(-+)	0.521	25.25
	S s - N 2	(++)	0.587	26.54
	(EW)	(-+)	0.57	26.90
	S a – D	(++)	0.624	35.05
2	55 D	(-+)	0.628	12.91
	S s - N 1	(++)	0.71	7.66
	S c - D	(++)	0.692	17.62
3		(-+)	0.701	23.99
	S s - N 1	(++)	0.718	7.66

表 5.2.2-2(1) ケーソンにおける頂底版間の層間変位の算定結果(②-②断面)

解析	地震動		最大相対変位	時刻
ケース			(mm)	(s)
		(++)	0.615	28.06
		(-+)	0.535	31.07
	5 s - D	(+-)	0.592	14.75
		()	0.544	14.75
	S s - F 1	(++)	0.295	10.38
	S s - F 2	(++)	0.443	16.50
Û	C - N 1	(++)	0.64	7.66
	5 S - N I	(-+)	0.577	7.56
	S s - N 2	(++)	0.43	25.71
	(NS)	(-+)	0.378	24.40
	S s - N 2	(++)	0.467	26.43
	(EW)	(-+)	0.414	25.02
	C - N 1	(++)	0.639	7.66
0	SS = NI	(-+)	0.575	7.56
(2)	S s - N 2		0.471	96 49
	(EW)	(++)	0.471	20.43
	$S_{\alpha} = N_{1}$	(++)	0.639	7.66
3	5 S - N I	(-+)	0.577	7.56
() ()	$\begin{array}{c} S \\ \hline S \\ \hline (EW) \end{array}$	(++)	0. 458	26.43

表 5.2.2-2(2) ケーソンにおける頂底版間の層間変位の算定結果(③-③断面)

				1
解析	地震動		最大相対変位	時刻
ケース			(mm)	(s)
		(++)	1.437	28.44
	S s - D	(-+)	1.265	17.77
		(+-)	1.311	19.13
		()	1.706	10.28
	S s - F 1	(++)	0.963	8.12
	S s - F 2	(++)	0.840	16.12
Û	S a N 1	(++)	1.182	7.64
	5 s - N 1	(-+)	1.507	7.64
	S s - N 2	(++)	0.648	24.67
	(NS)	(-+)	0.788	25.20
	S s - N 2	(++)	0.890	26.05
	(EW)	(-+)	0.929	25.25
	Ss-D	(-+)	1.304	17.77
4	S s - N 1	(-+)	1.510	7.64
0	Ss-D	(-+)	1.301	17.77
3	S s - N 1	(-+)	1.505	7.64

表 5.2.2-2(3) ケーソンにおける頂底版間の層間変位の算定結果(④-④断面)

(2) 総水平荷重が最大となる時刻(時刻2)

地震応答解析結果のうち,総水平荷重が最大となる時刻の算定結果を表 5.2.2-3 に示す。

解析	누나	雪乱	総水平荷重	時刻
ケース	1 <u>1</u> 1	辰到	(kN)	(_S)
		(++)	4600	17.82
		(-+)	4999	10.44
		(+-)	5102	13.83
		()	6027	10.27
	S s - F 1	(++)	3233	7.84
	S s - F 2	(++)	4085	16.31
Û	C - N 1	(++)	5779	8.45
	$S_s - N_l$	(-+)	3155	7.61
	S s - N 2	(++)	3563	26.82
	(NS)	(-+)	2927	25.53
	S s - N 2	(++)	3808	26.77
	(EW)	(-+)	3400	25.94
		(++)	3237	17.78
2	5 s - D	(-+)	4934	10.43
	S s - N 1	(++)	5944	8.45
	S a – D	(++)	4191	17.80
3	5 s - D	(-+)	4924	10.44
	S s - N 1	(++)	5837	8.45

表 5.2.2-3(1) 総水平荷重の算定結果(②-②断面)

解析			総水平荷重	時刻
ケース	地	震動	(kN)	(s)
		(++)	3477	17.32
		(-+)	4497	12.90
	S S - D	(+-)	4612	28.34
		()	3968	29.19
	S s - F 1	(++)	2741	8.89
	S s - F 2	(++)	4489	16.10
Ú	C - N 1	(++)	5282	8.27
	55 111	(-+)	3731	7.55
	S s - N 2	(++)	3135	26.06
	(NS)	(-+)	2988	25.72
	S s - N 2	(++)	5401	26.53
	(EW)	(-+)	3518	26.21
		(++)	5329	8.27
0	S S - N I	(-+)	3709	7.55
2	S s - N 2	(++)	5402	26 53
	(EW)		3402	20. 55
	$S \circ - N 1$	(++)	5129	8.27
3	55 11	(-+)	3772	7.54
	$\begin{array}{c} S \ s - N \ 2 \\ (E W) \end{array}$	(++)	5292	26. 53

表 5.2.2-3(2) 総水平荷重の算定結果(③-③断面)

X	3.2.2 - 3(3)	芯小十间 里 / 异	に 相木 (色一色) 目目	
解析	-tu	雪乱	総水平荷重	時刻
ケース	<u>1</u>]1	辰期	(kN)	(s)
		(++)	5102	23.69
		(-+)	5867	34.29
	$S_{s} - D$	(+-)	4381	35.76
		()	4548	19.15
	S s - F 1	(++)	3574	9.32
	S s - F 2	(++)	3869	16.13
Û	S s - N 1	(++)	3518	8.68
		(-+)	5424	9.54
	S s - N 2	(++)	3331	27.31
	(NS)	(-+)	3737	26.53
	S s - N 2	(++)	4752	26.79
	(EW)	(-+)	4063	24.89
0	Ss-D	(-+)	5860	34.29
4	S s - N 1	(-+)	5640	9.54
0	Ss-D	(-+)	5924	34.29
0	S s - N 1	(-+)	5488	9.55

表 5.2.2-3(3) 総水平荷重の算定結果(④-④断面)

5.2.3 作用荷重分布図

曲げ・軸力系の破壊に対する照査及びせん断破壊に対する照査のうち,照査値が 最大となる照査時における作用荷重分布図を図 5.2.3-1~図 5.2.3-6 に示す。



図 5.2.3-1 作用荷重分布図(土圧) (解析ケース②, S s - N 1 (++), ②-②断面)



<u>....</u>

図 5.2.3-2 作用荷重分布図(加速度) (解析ケース②, Ss-N1(++), ②-②断面)



図 5.2.3-3 作用荷重分布図(土圧) (解析ケース①, S s - N 1 (-+), ③-③断面)



鉛直加速度

図 5.2.3-4 作用荷重分布図(加速度) (解析ケース①, Ss-N1(-+), ③-③断面)



図 5.2.3-5 作用荷重分布図(土圧) (解析ケース②, S s - N 1 (-+), ④-④断面)



鉛直加速度



- 5.2.4 評価対象部材と照査値
 - (1) 2-2) 断面及び 4-4) 断面

3次元構造解析に基づく,ケーソンの照査結果を示す。評価対象部材は,前壁, 後壁,側壁,隔壁,底版及びフーチングとした。評価対象部材位置図を図 5.2.4-1に示す。



図 5.2.4-1(1) 評価対象部材位置図(2-2)断面)



図 5.2.4-1(2) 評価対象部材位置図(④-④断面)

a. 構造部材の健全性に対する評価結果

各評価対象部材に対し、コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査にお いて各解析ケースのうち最も厳しい照査値となる結果を表 5.2.4-1 に、鉄筋の 曲げ・軸力系の破壊に対する照査において各解析ケースのうち最も厳しい照査値 となる結果を表 5.2.4-2 に、コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査 において各解析ケースのうち最も厳しい照査値となる結果を表 5.2.4-3 に、コ ンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査において各解析ケースのうち最も 厳しい照査値となる結果を表 5.2.4-4 に示す。

この結果から、ケーソンの各部材に発生する応力度が、構造部材の健全性に対 する許容限界以下であることを確認した。 表 5.2.4-1(1) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

			r				
			発生断面	力	曲げ圧縮	短期許容	
評価対象	山青和	解析	曲げ	軸力	応力度	応力度	照查値
部材	地震動	ケース	モーメント	Ν	σc	σ _{ca}	σ c/ σ ca
			$M(kN \cdot m)$	(kN)	(N/mm^2)	(N/mm^2)	
	S s - N 1						
底版	(++)	2	124	121	2.8	13.5	0.21
フーチング	Ss-D	3	140	49	1.1	13.5	0.08
	(-+))					
前壁	S s - D		2	1479	2.8	13.5	0.21
	(-+))					
後壁	S s - N 1	(2)	4	1967	4.1	13.5	0.31
	(++)))	1	1001	1, 1	10.0	0.01
側壁①	S s - N 1	(2)	30	1603	3.8	13.5	0.29
	(++)))		1000	0.0	10.0	0.20
側辟⑦	S s - N 1	Ø	30	1603	38	13 5	0.29
风主创	(++)))	00	1000	0.0	10.0	0.20
「幕時(〕)	S s - N 1		10	384	03	13 5	0.18
MEU	(-+)	Û	10	004	2.0	10.0	0.10
隔壁の	S s - D	\bigcirc	8	390	2 1	13 5	0 16
附生心	()	ſ	0	550	2.1	15.5	0.10
原辟②	S s - N 1	0	9	610	0.3	13 5	0.18
南空し	(++)	2	Δ	019	2. 3	15.5	0.18
原辟④	S s - N 1	0	5	740	Q 1	13 5	0.23
M型U	(++)	2	0	749	5.1	15.5	0.23
隔腔向	S s - N 1	0	0	866	3.0	13 5	0.23
U I M	(++)	4	0	000	5.0	10.0	0.23
隔腔向	S s - N 1	0	5	740	3 1	13 5	0.23
	(++)	4	5	140	5.1	10.0	0.20

(2-2断面)

表 5.2.4-1(2) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

			発生断面	力	曲げ圧縮	短期許容	
評価対象	世堂町	解析	曲げ	まました	応力度	応力度	照查值
部材	地展到	ケース	モーメント	単田 ノJ NI I-NI)	σc	σ ca	σ c/ σ ca
			$\mathbf{M}\left(\mathbf{kN}\boldsymbol{\cdot}\mathbf{m} ight)$	IN KIV)	(N/mm^2)	(N/mm^2)	
底版	S s - N 1 (-+)	2	212	272	4.1	13.5	0.31
前壁	S s - N 1 (-+)	2	22	2744	6.1	13.5	0.46
後壁	S s - N 1 (++)	1)	26	2059	4.7	13.5	0.36
側壁①	S s - N 1 (-+)	2	87	2147	6.1	13.5	0.46
側壁②	S s - N 1 (-+)	2	87	2147	6.1	13.5	0.46
隔壁①	S s - N 1 (-+)	2	20	657	4.1	13.5	0.31
隔壁②	S s - N 1 (++)	1)	3	730	2.7	13.5	0.21
隔壁③	S s - N 1 (-+)	2	5	1375	4.9	13.5	0.37
隔壁④	S s - N 1 (-+)	2	0	1376	4.4	13.5	0.33
隔壁⑤	S s - N 1 (-+)	2	5	1375	4.9	13.5	0.37

(④-④断面)

表 5.2.4-2(1) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

			発生断面力		曲げ引張	短期許容	
評価対象	世雪動	解析	曲げ	甫山 → 1	応力度	応力度	照查值
部材	地展朝	ケース	モーメント	単田 ノJ NILNI)	σs	σ sa	σ s/ σ sa
			$M\left(kN\cdot m ight)$	IN KIN)	(N/mm^2)	(N/mm^2)	
底版	S s - N 1	(2)	124	121	197.1	294	0.68
	(++))		101	10.001	-• -	
フーチング	S s - N 1	(2)	121	250	93.4	294	0.32
	(++)	0		100			
前壁	S s - N 1	(1)	4	282	94.3	294	0.33
	(++)						
後壁	Ss-D	3	7	244	94.2	294	0.33
	(-+)						
側壁①	S s - N 1	(1)	0	259	113.7	294	0.39
	(++)						
側壁②	S s - N 1	(1)	0	259	113.7	294	0.39
	(++)						
隔壁①	Ss-D		0	85	70.3	294	0.24
	(++)						
隔壁②	S s - N 1		0	95	75.0	294	0.26
	(-+)						
隔壁③	S s - N 1	2	0	133	105.5	294	0.36
	(++)						
隔壁④	S s - N 1	2	0	57	46.3	294	0.16
	(++)						
隔壁⑤	S s - N 1	2	0	69	54.7	294	0.19
	(++)						
隔壁⑥	S s - N 1	2	0	57	46.3	294	0.16
	(++)						

(2-2断面)

表 5.2.4-2(2) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	発生断面力		力	曲げ引張	短期許容		
評価対象	业重新	解析	曲げ	## +	応力度	応力度	照査値
部材	地底動	ケース	モーメント		σs	σ _{sa}	σ s/ σ sa
			$M\left(kN\cdot m ight)$	IN KN)	(N/mm^2)	(N/mm^2)	
底版	S s - N 1 (-+)	2	208	110	110 190.7		0.65
前壁	S s - N 1 (-+)	2	11	227	93.5	294	0.32
後壁	S s - N 1 (++)		7	211	82.3	294	0.28
側壁①	S s - N 1 (-+)	3	1	164	70.0	294	0.24
側壁②	S s - N 1 (-+)	3	1	164	70.0	294	0.24
隔壁①	S s - N 1 (-+)	2	0	195	121.1	294	0.42
隔壁②	S s - N 1 (++)		0	164	101.4	294	0.35
隔壁③	S s - N 1 (-+)	3	0	183	112.8	294	0.39
隔壁④	S = N 1 (-+)	3	0	197	120.9	294	0.42
隔壁⑤	S = N 1 (-+)	3	0	183	112.8	294	0.39

(④-④断面)

表 5.2.4-3(1) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

評価対象		解析	発生断面力	せん断	短期許容	照查値
立尺大大	地震動	ケーフ	せん断力	応力度	応力度	- / - ·
[아이다]			Q(kN)	τ $_{c}(N/mm^{2})$	au a1 (N/mm ²)	U c/ U a1
底版	S s - N 1 (++)	2	129	0.29	0.67	0.43
フーチング	S s - D (-+)	3	149	0.19	0.67	0.28
前壁	S s - D (++)	3	68	0.20	0.67	0.30
後壁	S s - N 1 (++)	2	113	0.31	0.67	0.47
側壁①	S s - N 1 (++)	2	67	0.16	0.67	0.24
側壁②	S s - N 1 (++)	2	67	0.16	0.67	0.24
隔壁①	S s - N 2 (EW) (++)	1)	11	0.10	0.67	0.15
隔壁②	S s - D (-+)	1)	13	0.12	0.67	0.18
隔壁③	S s - D (+-)	1)	9	0.08	0.67	0.12
隔壁④	S s - N 1 (++)	2	5	0.05	0.67	0.08
隔壁⑤	S s - D (++)	1)	0	0.00	0.67	0.01
隔壁⑥	S s $-$ N 1 (++)	2	5	0.05	0.67	0.08

(2-2)断面)

表 5.2.4-3(2) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

河伍县布		<i>格刀</i> 十二	発生断面力	せん断	短期許容	四大体
評恤 对家	地震動	所 かい フ	せん断力	応力度	応力度	照
部村		クース	Q(kN)	τ _c (N/mm ²)	au al (N/mm ²)	τ _c /τ _{a1}
底版	S s - N 1 (-+)	2	207	0.46	0.67	0.69
前壁	S s - D ()	1)	133	0.37	0.67	0.55
後壁	S s - N 1 (-+)	2	43	0.11	0.67	0.16
側壁①	S s - N 1 (-+)	2	82	0.20	0.67	0.31
側壁②	S s - N 1 (-+)	2	82	0.20	0.67	0.31
隔壁①	S s - N 1 (-+)	2	25	0.23	0.67	0.35
隔壁②	S s - D (-+)	3	16	0.15	0.67	0.23
隔壁③	S s - N 1 (-+)	2	7	0.06	0.67	0.09
隔壁④	S s - D $(-+)$	1)	0	0.00	0.67	0.01
隔壁⑤	S s - N 1 (-+)	2	7	0.06	0.67	0.09

(④-④断面)

表 5.2.4-4(1) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

			発生断面力	せん断	許容せん断	
評価対象	地震動	解析	せん断力	応力度	応力度	照查値
部材		ケース	Q(kN)	(面内)	(面内)	τ $_{\rm c}/$ τ $_1$
				$ au_{\rm c}({ m N/mm^2})$	$\tau_1 (N/mm^2)$	
底版	S s - N 1 (-+)	1	292	0.49	1.51	0.33
フーチング	S s - N 1 (++)	2	319	0.32	1.51	0.22
前壁	S s - D (++)	1)	121	0.24	2.20	0.11
後壁	S s - N 1 (++)	2	406	0.81	2.75	0.30
側壁①	S s - N 1 (-+)	1)	463	0.93	1.95	0.48
側壁②	S s - N 1 (-+)		463	0.93	1.95	0.48
隔壁①	S s - D (-+)	1	91	0.36	2.24	0.17
隔壁②	S s - N 1 (-+)		91	0.37	1.91	0.20
隔壁③	S s - N 1 (++)	2	157	0.63	2.34	0.27
隔壁④	S s - D (++)		238	0.95	1.83	0.52
隔壁⑤	S s - D (++)	1)	243	0.97	1.84	0.53
隔壁⑥	S s - D $(++)$	1	238	0.95	1.83	0.52

(2-2)断面)

表 5.2.4-4(2) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

			発生断面力	せん断	許容せん断	
評価対象	山市利	解析		応力度	応力度	照查値
部材	111 - 112 -	ケース	もん断力	(面内)	(面内)	τ $_{c}/$ τ $_{1}$
			Q (KN)	τ _c (N/mm ²)	$\tau_1 (N/mm^2)$	
底版	S s - N 1 (-+)	2	497	0.83	1.51	0.55
前壁	S s - N 1 (-+)	2	380	0.76	2.93	0.26
後壁	S s - N 1 (++)		334	0.67	2.67	0.25
側壁①	S s - N 1 (-+)	2	694	1.39	2.13	0.66
側壁②	S s - N 1 (-+)	2	694	1.39	2.13	0.66
隔壁①	S s - N 1 (-+)	2	200	0.80	2.37	0.34
隔壁②	S s - N 1 (++)	1)	192	0.77	2.46	0.32
隔壁③	S s - N 1 (-+)	2	463	1.85	2.32	0.80
隔壁④	$S \overline{s - N} 1$ $(-+)$	2	468	1.87	2.31	0.81
隔壁⑤	S s - N 1 $(-+)$	2	463	1.85	2.32	0.80

(④-④断面)

(2) ③-③断面

3次元構造解析に基づく,放水路ケーソンの照査結果を示す。評価対象部材は, 頂版,底版,側壁及び隔壁とした。評価対象部材位置図を図 5.2.4-2に示す。



図 5.2.4-2 評価対象部材位置図(③-③断面)

a. 構造部材の健全性に対する評価結果

3次元線形構造解析による各評価対象部材に対し、度コンクリートの曲げ・軸 カ系の破壊に対する照査において各解析ケースのうち最も厳しい照査値となる 結果を表 5.2.4-5 及び表 5.2.4-6 に、コンクリートのせん断破壊に対する照査 において各解析ケースのうち最も厳しい照査値となる結果を表 5.2.4-7 及び表 5.2.4-8 に示す。なお、照査結果については、一部応力の平均化を実施している ことから、応力の平均化に関しては、「(参考資料 5)発生応力度の平均化について」に示す。

この結果から,放水路ケーソンの頂版,側壁及び底版に発生する応力度が,構造部材の健全性に対する許容限界以下であることを確認した。

隔壁については、表 5.2.4-8 に示すコンクリートのせん断破壊(面内)に対 する照査値が1.0を上回る解析ケースがあることから,当該解析ケースについて, 3次元非線形構造解析によりせん断破壊に対する照査を実施した結果を表 5.2.4 -9に、せん断ひずみ分布図を図 5.2.4-3に示す。

この結果から放水路ケーソンの隔壁に発生するひずみが構造部材の健全性に 対する許容限界以下であることを確認した。

2.1.5-416

評価対象 部材	地震動	解析 ケース	発生応力 圧縮応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
底版①	S s - N 1 (-+)	3	4.2	13.5	0.32
底版②	S s - N 1 (-+)	3	4.2	13.5	0.32
側壁①	S s - D (+-)	(])	7.1	13.5	0.53
側壁②	S s - D (+-)	(])	7.1	13.5	0.53
隔壁	S s - N 1 (-+)	3	9.0	13.5	0.67
頂版①	S s - D (+-)		3.4	13.5	0.26
頂版②	S s - D (+-)	(1)	3. 4	13.5	0.26

表 5.2.4-5 コンクリートの圧縮応力度に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

評価対象 部材	地震動	解析 ケース	発生応力 引張応力度* σ _s (N/mm ²)	引張強度 f _{tk} (N/mm ²)	照査値* σ _s /f _{tk}
底版①	S s - N 1 (-+)	(])	1.11	1.91	0.59
底版②	S s - N 1 (-+)	(])	1.11	1.91	0.59
側壁①	S s - N 1 (-+)	2	0.98	1.91	0.52
側壁②	S s - N 1 (-+)	2	0.98	1.91	0.52
隔壁	S s - N 1 (-+)	1)	1.80 (2.19)	1.91	0.95 (1.15)
頂版①	S s - D (+-)	1)	1.50	1.91	0.79
頂版②	S s - D (+-)	1)	1.50	1.91	0.79

表 5.2.4-6 コンクリートの引張応力度に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

注記*:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

亚伍哥伊		解析 ケース	発生応力	短期許容	昭本信*1
〒1Ⅲ 八 豕 ☆7 ++	地震動		せん断応力度*1	応力度	则,正,归
司が			$ au_{ m c}({ m N/mm^2})$	$ au_{a1}(N/mm^2)$	$ au_{ m c}/ au_{ m a1}$
	$S_{\alpha} = N_{1}$		0.72		1.07
底版①		3	(1, 01)	0.67	(2.86)
	(-+)		(1.91)		(0.65) * ²
	$S_{\alpha} = N_{1}$		0.72		1.07
底版②	3 s - N I	3	(1, 01)	0.67	(2.86)
	(-+)		(1.91)		(0.65) * ²
加度①	Ss-D	1)	0.14	0.67	0.22
侧壁①	(+-)		(1.11)		(1.66)
	Ss-D	1)	0.14	0.67	0.22
侧壁②	(+-)		(1.11)		(1.66)
四時	S s - N 1	0	0.00	0.67	0.00
1. 图 生	(-+)	3	(1.53)		(2.29)
百匹①	Ss-D		0.44	0.67	0.66
貝瓜U	(+-)		(1.65)	0.07	(2.46)
頂版の	S s - D		0.44	0.67	0.66
貝瓜②	(+-)	(])	(1.65)	0.67	(2.46)

表 5.2.4-7 コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値 (③-③断面)

注記*1:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

			発生応力	許容せん断	
評価対象	地雷新	解析	·····································	応力度	照查值*1
部材	地長則	ケース	セん町応刀度	(面内)	$\tau_{\rm c}/\tau_1$
			$ au_{\rm c}$ (N/mm ²)	$ au_1 (N/mm^2)$	
底版①	S s - N 1	3	0.80	1 51	0.54
風版①	(-+)	0	0.80	1. 51	0.34
広販の	S s - N 1	3	0.80	1 51	0.54
底版②	(-+)	J	0.80	1.01	0.04
加田菜(1)	S s - N 1	0	1.12	1 51	0.75
侧壁①	(-+)	0	(1.79)	1. 51	(1.19)
御庭⑦	S s - N 1	0	1.12	1 51	0.75
侧壁(2)	(-+)	3	(1.79)	1. 01	(1.19)
【三時	S s - N 1	0	1.84	1 51	1.22^{*2}
17円 生生	(-+)	0	(1.91)	1. 51	(1.27)
西斯①	S s - N 1		0.56	1 51	0.20
現成①	(++)	Û	0. 00	1.01	0.38
西屿〇	S s - N 1		0.50	1 51	0.00
貝版(2)	(++)	$(\underline{1})$	0.56	1.51	0.38

表 5.2.4-8 コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (③-③断面)

注記*1:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

*2:照査値が1.0を上回る解析ケースについては、3次元非線形構造解析による照査を実施する。

評価対象	世雲動	解析	発生ひずみ	許容ひずみ	照查值
部材	地 晨 動 部 材		٤ _c	ε _{ca}	$\epsilon_{c}/\epsilon_{ca}$
隔壁	S s - N 1 (-+)	3	$536~\mu$	2000μ	0.27

表 5.2.4-9 隔壁のせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (③-③断面)



図 5.2.4-3 せん断ひずみ分布図 (Ss-N1(-+), 解析ケース③, 隔壁)

b. 構造部材の機能維持に対する確認結果

「5.2.4(2)a. 構造部材の健全性に対する評価結果」において,底版のせん断 (面外)のみ発生応力度の平均化実施後における照査値が1.0を上回る結果とな った。底版に要求される重力擁壁の支持及び遮水性が維持されていることを確認 するため,許容限界を超える範囲を確認する。せん断応力度(面外)コンター図 を図 5.2.4-4 に示す。

せん断応力度(面外)の分布を確認の結果,「コンクリート標準示方書(2002)」 に基づく許容限界を超える範囲は局所的で,海陸方向に連続しておらず,部材の 大部分において健全であることから,部材全体として機能が損なわれていないこ とを確認した。

なお、「5.2.4(2)a. 構造部材の健全性に対する評価結果」において、参考と してせん断応力度(面外)の許容限界を「RC規準(1999年)」に基づき短期許 容応力度1.11N/mm²と設定した場合、発生応力度の平均化を実施することで照査 値が1.0を下回ることを確認している。

以上より,発生応力度の平均化実施後における照査値が 1.0 を上回る底版にお いても,機能維持されていることを確認した。





5.2.5 断面力分布(曲げ・軸力系の破壊に対する照査: ②-②断面及び④-④断面) ケーソンの曲げ・軸力系の破壊に対する照査において,最も厳しい照査値となる 解析ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.5-1及び図 5.2.5-2に示 す。



図 5.2.5-1(1) コンクリートの曲げ圧縮応力に対する照査に用いる断面力図
 (2-2)断面, Ss-N1(++),評価対象部材:後壁)
 解析ケース2:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1σ)



 図 5.2.5-1(2) コンクリートの曲げ圧縮応力に対する照査に用いる断面力図 (④-④断面, Ss-N1(-+),評価対象部材:側壁①)
 解析ケース②: 地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1σ)



図 5.2.5-2(1) 鉄筋の曲げ引張応力に対する照査に用いる断面力図
 (2-2)断面, S s - N 1 (++),評価対象部材:底版)
 解析ケース2:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1σ)



図 5.2.5-2(2) 鉄筋の曲け引張応力に対する照査に用いる断面力図 (④-④断面, S s - N 1 (-+),評価対象部材:底版) 解析ケース②:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1g)

5.2.6 断面力分布(せん断破壊(面外)に対する照査:②-②断面及び④-④断面) ケーソンのせん断破壊(面外)に対する照査において,最も厳しい照査値となる 解析ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.6-1に示す。



図 5.2.6-1(1) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査に用いる断面力図 (②-②断面, Ss-N1(++),評価対象部材:後壁)

解析ケース②) <mark>:地盤物性の</mark>	ばらつきを考慮	した解析ケース	$(平均値 + 1\sigma)$
--------	-----------------------	---------	---------	-------------------



図 5.2.6-1(2) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査に用いる断面力図 (④-④断面, Ss-N1(-+),評価対象部材:底版)

解析ケース②:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1σ)

2.1.5-427

5.2.7 断面力分布(せん断破壊(面内)に対する照査:②-②断面及び④-④断面) ケーソンのせん断破壊(面内)に対する照査において,最も厳しい照査値となる 解析ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.7-1に示す。



図 5.2.7-1(1) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査に用いる断面力図
 (2-2)断面, Ss-D(++),評価対象部材:隔壁⑤)
 解析ケース①:基本ケース



 図 5.2.7-1(2) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査に用いる断面力図 (④-④断面, S s - N 1 (-+),解析ケース②,評価対象部材:隔壁④) 解析ケース②:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値+1σ)

2.1.5-428

5.2.8 断面力分布(圧縮破壊に対する照査:③-③断面)

放水路ケーソンの圧縮破壊に対する照査において,最も厳しい照査値となる解析 ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.8-1 に示す。



図 5.2.8-1 コンクリートの圧縮破壊に対する照査に用いる断面力図
 (③-③断面, Ss-N1(-+),評価対象部材:隔壁)
 解析ケース③:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値-1σ)
5.2.9 断面力分布(引張破壊に対する照査:③-③断面)

放水路ケーソンの引張破壊に対する照査において,最も厳しい照査値となる解析 ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.9-1 に示す。



図 5.2.9-1 コンクリートの引張破壊に対する照査に用いる断面力図
 (③-③断面, Ss-N1(-+),評価対象部材:隔壁)
 解析ケース①:基本ケース

5.2.10 断面力分布(せん断破壊(面外)に対する照査:③-③断面)

放水路ケーソンの引張破壊に対する照査において,最も厳しい照査値となる解析 ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.10-1に示す。



図 5.2.10-1 コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査に用いる断面力分布 (③-③断面, Ss-N1(-+),評価対象部材:底版①)

解析ケース③:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値-1σ)

5.2.11 断面力分布(せん断破壊(面内)に対する照査:③-③断面)

放水路ケーソンの引張破壊に対する照査において,最も厳しい照査値となる解析 ケース及び評価対象部材における断面力図を図 5.2.11-1に示す。



図 5.2.11-1 コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査に用いる断面力分布
 (③-③断面, Ss-N1(-+),評価対象部材:隔壁)
 細たた スの、地駅時時のぼこのたた表達した細たた。ス(平均は、1)

解析ケース③:地盤物性のばらつきを考慮した解析ケース(平均値-1σ)

5.3 前壁,後壁,側壁,隔壁,底版及びフーチング(②-②断面及び④-④断面) 5.3.1 曲げ照査

各地震動における<mark>各部材の曲げ・軸力系の破壊</mark>に対する照査結果を表 5.3.1-1 <mark>及び</mark>表 5.3.1-2 に示す。

表 5.3.1-1(1) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
			底版	67	74	1.6	13.5	0.13
			フーチング	5	36	0.1	13.5	0.01
			前壁	2	1310	2.5	13.5	0.19
			後壁	1	797	1.6	13.5	0.12
			側壁①	30	840	2.3	13.5	0.17
			側壁②	30	840	2.3	13.5	0.17
		(++)	隔壁①	10	312	2.0	13.5	0.16
			隔壁②	8	61	1.7	13.5	0.13
			隔壁③	6	339	1.7	13.5	0.13
			隔壁④	1	589	2.2	13.5	0.17
			隔壁⑤	0	588	2.1	13.5	0.16
\bigcirc	S a – D		隔壁⑥	1	589	2.2	13.5	0.17
Û	3 S - D		底版	79	56	1.9	13.5	0.15
			フーチング	30	11	0.2	13.5	0.02
			前壁	2	1479	2.8	13.5	0.21
			後壁	1	687	1.4	13.5	0.11
			側壁①	34	1023	2.7	13.5	0.21
		(-+)	側壁②	34	1023	2.7	13.5	0.21
			隔壁①	6	512	2.3	13.5	0.17
			隔壁②	8	311	1.8	13.5	0.14
			隔壁③	7	290	1.7	13.5	0.13
		-	隔壁④	2	680	2.5	13.5	0.19
			隔壁⑤	0	683	2.4	13.5	0.18
			隔壁⑥	2	680	2.5	13.5	0.19

(2-2断面)

表 5.3.1-1(2) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
			底版	65	51	1.6	13.5	0.12
			フーチング	17	15	0.1	13.5	0.01
			前壁	2	1213	2.3	13.5	0.18
			後壁	49	217	1.6	13.5	0.12
			側壁①	29	835	2.2	13.5	0.17
		(+-)	側壁②	29	835	2.2	13.5	0.17
		(_)	隔壁①	6	417	2.0	13.5	0.15
			隔壁②	9	338	2.0	13.5	0.16
			隔壁③	8	326	1.9	13.5	0.14
			隔壁④	1	560	2.1	13.5	0.16
			隔壁⑤	0	561	2.0	13.5	0.15
	S c – D		隔壁⑥	1	560	2.1	13.5	0.16
Ú	55 D		底版	59	67	1.4	13.5	0.11
			フーチング	9	34	0.1	13.5	0.01
			前壁	12	1074	2.1	13.5	0.16
			後壁	0	835	1.7	13.5	0.13
			側壁①	27	724	2.0	13.5	0.15
		()	側壁②	27	724	2.0	13.5	0.15
		()	隔壁①	7	379	2.0	13.5	0.15
			隔壁②	8	390	2.1	13.5	0.16
			隔壁③	7	383	2.0	13.5	0.15
			隔壁④	1	519	1.9	13.5	0.15
			隔壁⑤	0	518	1.8	13.5	0.14
			隔壁⑥	1	519	1.9	13.5	0.15

(②-②断面)

	(2-2断面)										
解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca			
			底版	49	47	1.2	13.5	0.09			
			フーチング	45	7	0.4	13.5	0.03			
			前壁	3	874	1.7	13.5	0.13			
			後壁	29	433	1.5	13.5	0.11			
			側壁①	22	613	1.7	13.5	0.13			
			側壁②	22	613	1.7	13.5	0.13			
	Ss-FI	(++)	隔壁①	7	276	1.6	13.5	0.12			
			隔壁②	6	305	1.6	13.5	. 5 0. 13 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12 . 5 0. 12			
			隔壁③	5	325	1.6	13.5	0.12			
			隔壁④	1	426	1.6	13.5	0.12			
			隔壁⑤	0	424	1.5	13.5	0.11			
			隔壁⑥	1	426	1.6	13.5	0.12			
Û			底版	57	48	1.4	13.5	0.11			
			フーチング	23	42	0.1	13.5	0.01			
			前壁	4	966	1.9	13.5	0.15			
			後壁	1	893	1.8	13.5	0.14			
			側壁①	25	716	1.9	13.5	0.15			
	0 50		側壁②	25	716	1.9	13.5	0.15			
	Ss - F2	(++)	隔壁①	6	350	1.8	13.5	0.14			
			隔壁②	7	208	1.4	13.5	0.11			
			隔壁③	4	339	1.6	13.5	0.12			
			隔壁④	1	490	1.8	13.5	0.14			
			隔壁⑤	0	490	1.7	13.5	0.13			
			隔壁⑥	1	490	1.8	13.5	0.14			

表 5.3.1-1(3) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	(②-②断面)										
解析 ケース	地震重	边	評価対象 部材	曲げ モーメント M (kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca			
			底版	123	121	2.7	13.5	0.21			
			フーチング	129	56	0.9	13.5	0.08			
			前壁	6	417	0.9	13.5	0.07			
			後壁	4	1953	4.1	13.5	0.31			
			側壁①	30	1588	3.8	13.5	0.28			
			側壁②	30	1588	3.8	13.5	0.28			
		(++)	隔壁①	6	205	1.3	13.5	0.10			
			隔壁②	7	325	1.8	13.5	0.14			
			隔壁③	2	614	2.3	13.5	0.17			
			隔壁④	5	740	3.0	13.5	0.23			
			隔壁⑤	0	859	3.0	13.5	0.23			
	C N1		隔壁⑥	5	740	3.0	13.5	0.23			
Û	S S - N I		底版	85	198	1.7	13.5	0.13			
			フーチング	13	19	0.1	13.5	0.01			
			前壁	9	1148	2.4	13.5	0.18			
			後壁	1	409	0.8	13.5	0.07			
			側壁①	30	880	2.4	13.5	0.18			
			側壁②	30	880	2.4	13.5	0.18			
		(-+)	隔壁①	10	384	2.3	13.5	0.18			
			隔壁②	10	262	1.9	13.5	0.14			
			隔壁③	6	54	1.2	13.5	0.10			
			隔壁④	1	608	2.2	13.5	0.17			
			隔壁⑤	0	606	2.1	13.5	0.16			
			隔壁⑥	1	608	2.2	13.5	0.17			

表 5.3.1-1(4) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	(2-2断面)										
解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M (kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca			
			底版	51	50	1.2	13.5	0.10			
			フーチング	44	7	0.4	13.5				
			前壁	4	876	1.7	13.5	0.13			
			後壁	44	116	1.3	13.5	0.10			
			側壁①	22	628	1.7	13.5	0.13			
		(++)	側壁②	22	628	1.7	13.5	0.13			
		(++)	隔壁①	7	276	1.6	13.5	0.13			
			隔壁②	7	260	1.5	13.5	0.12			
			隔壁③	6	255	1.5	13.5	0.11			
			隔壁④	1	438	1.6	13.5	0.12			
			隔壁⑤	0	437	1.5	13.5	容 原 査値 σ_{c} / σ_{ca} 第 0.10 6 0.03 6 0.13 6 0.13 6 0.13 6 0.13 6 0.13 6 0.13 6 0.13 6 0.13 6 0.12 6 0.12 6 0.12 6 0.12 6 0.12 6 0.12 6 0.11 6 0.14 6 0.14 6 0.14 6 0.14 6 0.14 6 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.14 7 0.12 7 0.14 7 0.13 7 0.13			
	S s - N 2		隔壁⑥	1	438	1.6	13.5	0.12			
Û	(NS)		底版	55	54	1.3	13.5	0.10			
			フーチング	14	24	0.1	13.5	0.01			
			前壁	6	912	1.8	13.5	0.14			
			後壁	0	714	1.4	13.5	0.11			
			側壁①	24	676	1.8	13.5	0.14			
		()	側壁②	24	676	1.8	13.5	0.14			
		(- +)	隔壁①	8	294	1.8	13.5	0.14			
			隔壁②	6	292	1.6	13.5	0.12			
			隔壁③	5	310	1.5	13.5	0.12			
			隔壁④	1	474	1.7	13.5	0.13			
			隔壁⑤	0	472	1.6	13.5	0.13			
			隔壁⑥	1	474	1.7	13.5	0.13			

表 5.3.1-1(5) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	(2-2断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca			
			底版	65	79	1.6	13.5	0.12			
			フーチング	26	3	0.2	13.5	許容 度 度 第 第照査値 $\sigma c/ \sigma ca$ 50.1250.1250.0250.1850.1650.1650.1550.1650.1650.1650.1650.1650.1650.1650.1650.1650.1650.1650.1350.1350.1350.1250.1050.1150.1250.1250.1250.12			
			前壁	6	1159	2.3	13.5	0.18			
			後壁	1	692	1.4	13.5	0.11			
			側壁①	28	794	2.2	13.5	0.16			
			側壁②	28	794	2.2	13.5	0.16			
		(++)	隔壁①	10	270	1.9	13.5	0.15			
			隔壁②	7	37	1.8	13.5	0.14			
			隔壁③	7	274	1.6	13.5	容 照 査値 $\sigma c/\sigma ca$ 0.12 0.02 0.18 0.11 0.16 0.16 0.16 0.15 0.14 0.12 0.16 0.15 0.14 0.12 0.16 0.15 0.14 0.15 0.14 0.12 0.16 0.15 0.14 0.15 0.15 0.14 0.15 0.15 0.11 0.12 0.13 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.12 0.13 0.12 0.12 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.12 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.12 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.13 0.12 0.11 0.13 0.12 0.12 0.13 0.12 0.13 0.12 0.12 0.13 0.12 0.12 0.13 0.12 0.12 0.13 0.12 0.12 0.12 0.12 0.13 0.12 0.12 0.12 0.13 0.12 0.12 0.12 0.12 0.12 0.13 0.12 0.11 0.12 0.12 0.11 0.12 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12 0.11 0.12			
			隔壁④	1	564	2.1	13.5	0.16			
			隔壁⑤	0	562	2.0	13.5	0.15			
	S s - N 2		隔壁⑥	1	564	2.1	13.5	0.16			
Û	(EW)		底版	49	44	1.2	13.5	0.09			
			フーチング	35	9	0.3	13.5	0.03			
			前壁	2	924	1.8	13.5	0.14			
			後壁	1	690	1.4	13.5	0.11			
			側壁①	22	616	1.7	13.5	0.13			
		(-+)	側壁②	22	616	1.7	13.5	0.13			
		(-+)	隔壁①	6	288	1.6	13.5	0.12			
			隔壁②	5	225	1.3	13.5	0.10			
			隔壁③	5	276	1.4	13.5	0.11			
			隔壁④	1	424	1.6	13.5	0.12			
			隔壁⑤	0	423	1.5	13.5	0.11			
			隔壁⑥	1	424	1.6	13.5	0.12			

表 5.3.1-1(6) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

表 5.3.1-1(7) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
			底版	54	51	1.3	13.5	0.10
			フーチング	13	28	0.1	13.5	0.01
			前壁	12	1019	2.0	13.5	0.15
			後壁	1	689	1.4	13.5	0.11
			側壁①	25	676	1.9	13.5	0.14
		(++)	側壁②	25	676	1.9	13.5	0.14
		(++)	隔壁①	8	281	1.7	13.5	0.13
			隔壁②	7	254	1.5	13.5	0.12
			隔壁③	6	282	1.5	13.5	0.12
			隔壁④	1	475	1.8	13.5	0.13
			隔壁⑤	0	473	1.7	13.5	0.13
0	S a – D		隔壁⑥	1	475	1.8	13.5	0.13
2	5 S - D		底版	67	57	1.6	13.5	0.13
			フーチング	14	12	0.1	13.5	0.01
			前壁	4	1187	2.3	13.5	0.18
			後壁	1	899	1.8	13.5	0.14
			側壁①	29	849	2.3	13.5	0.17
		(-+)	側壁②	29	849	2.3	13.5	0.17
		(- +)	隔壁①	8	401	2.1	13.5	0.16
			隔壁②	8	352	2.0	13.5	0.15
			隔壁③	7	379	1.9	13.5	0.15
			隔壁④	1	578	2.1	13.5	0.16
			隔壁⑤	0	577	2.0	13.5	0.15
			隔壁⑥	1	579	2.1	13.5	0.16

(2-2断面)

	(2-2)断面)										
解析 ケース	地震動	b	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca			
			底版	124	121	2.8	13.5	0.21			
			フーチング	131	62	1.0	13.5	0.08			
			前壁	6	423	0.9	13.5	0.07			
			後壁	4	1967	4.1	13.5	0.31			
			側壁①	30	1603	3.8	13.5	0.29			
0	$S_{a} = N_{1}$		側壁②	30	1603	3.8	13.5	0.29			
(2)	5 S - N I	(++)	隔壁①	6	198	1.3	13.5	0.10			
			隔壁②	7	319	1.8	13.5	0.14			
			隔壁③	2	619	2.3	13.5	0.18			
			隔壁④	5	749	3.1	13.5	0.23			
			隔壁⑤	0	866	3.0	13.5	0.23			
			隔壁⑥	5	749	3.1	13.5	0.23			

表 5.3.1-1(8) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	(②-②断面)									
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M (kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca		
			底版	64	59	1.5	13.5	0.12		
			フーチング	9	11	0.1	13.5	0.01		
			前壁	14	1187	2.3	13.5	0.18		
			後壁	1	922	1.8	13.5	0.14		
			側壁①	29	794	2.2	13.5	0.17		
			側壁②	29	794	2.2	13.5	0.17		
		(++)	隔壁①	9	316	1.9	13.5	0.15		
			隔壁②	8	340	1.9	13.5	0.15		
			隔壁③	7	383	1.9	13.5	許容 所容 一度 (g_{ca})度 5 0.12 5 0.12 5 0.12 5 0.11 5 0.14 5 0.14 5 0.17 5 0.17 5 0.17 5 0.17 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.16 5 0.14 5 0.15 5 0.15 5 0.15 5 0.16 5 0.16 5 0.14 5 0.15 5 0.16 5 0.16 5 0.14 5 0.16 5 0.16 5 0.16 5 0.11 5 0.16 5 0.11 5 0.16 5 0.11 5 0.16 5 0.11 5 0.16 5 0.14 5 0.16 5 0.11 5 0.16 5 0.14 5 0.11 5		
			隔壁④	1	558	2.1	13.5	0.16		
			隔壁⑤	0	557	1.9	13.5	0.15		
0			隔壁⑥	1	558	2.1	13.5	0.16		
3	5 s - D		底版	73	52	1.8	13.5	0.14		
			フーチング	140	49	1.1	13.5	0.08		
			前壁	8	1280	2.6	13.5	0.20		
			後壁	1	704	1.4	13.5	0.11		
			側壁①	32	939	2.5	13.5	0.19		
			側壁②	32	939	2.5	13.5	0.19		
		(-+)	隔壁①	5	486	2.1	13.5	. 5 0.08 . 5 0.20 . 5 0.11 . 5 0.19 . 5 0.19 . 5 0.16		
			隔壁②	8	315	1.9	13.5	0.14		
			隔壁③	7	296	1.7	13.5	0.13		
			隔壁④	1	625	2.3	13.5	0.18		
			隔壁⑤	0	628	2.2	13.5	0.17		
			隔壁⑥	1	625	2.3	13.5	0.18		

表 5.3.1-1(9) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	(②-②断面)											
解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca				
			底版	122	120	2.7	13.5	0.21				
3			フーチング	128	61	0.9	13.5	0.08				
			前壁	6	434	0.9	13.5	0.08				
			後壁	4	1943	4.1	13.5	0.31				
			側壁①	29	1580	3.8	縮 短期許容 応力度 σ_{ca} 照査値 σ_{c}/σ_{ca} 13.5 0.21 13.5 0.21 13.5 0.08 13.5 0.08 13.5 0.08 13.5 0.28 13.5 0.28 13.5 0.28 13.5 0.10 13.5 0.10 13.5 0.14 13.5 0.23 13.5 0.23 13.5 0.23 13.5 0.23					
	$S_{a} = N_{1}$	$(\pm\pm)$	側壁②	29	1580	3.8	13.5	0.28				
	5 S - N I	(++)	隔壁①	6	206	1.3	13.5	0.10				
			隔壁②	7	323	1.8	13.5	0.14				
			隔壁③	2	611	2.3	13.5	0.17				
			隔壁④	5	736	3.0	13.5	0.23				
			隔壁⑤	0	855	3.0	13.5	0.23				
			隔壁⑥	5	736	3.0	13.5	0.23				

表 5.3.1-1(10) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

							短期許容 応力度 σ_{ca} (N/mm^2) 13.5 13.5 13.5 13.5 13.5 13.5 13.5 13.5	
解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M (kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
解析 ケース			底版	157	90	2.9	13.5	0.22
			前壁	9	2030	4.4	13.5	0.33
			後壁	1	714	1.4	13.5	0.11
			側壁①	63	1477	4.3	13.5	0.32
			側壁②	63	1477	4.3	13.5	0.32
		(++)	隔壁①	15	559	3.3	13.5	0.25
			隔壁②	12	367	2.4	13.5	0.18
			隔壁③	3	971	3.5	13.5	0.26
			隔壁④	0	968	3.1	13.5	0.24
			隔壁⑤	3	971	3.5	13.5	0.26
Û	$S_s - D$		底版	184	85	3.4	13.5	0.26
			前壁	26	2008	4.6	13.5	0.35
			後壁	17	1696	3.8	13.5	0.29
			側壁①	72	1675	4.8	13.5	0.36
			側壁②	72	1675	4.8	13.5	0.36
		(-+)	隔壁①	18	607	3.7	13.5	0.28
			隔壁②	13	384	2.5	13.5	0.19
			隔壁③	4	1112	3.9	13.5	0.30
			隔壁④	0	1108	3.6	13.5	0.27
			隔壁⑤	4	1112	3.9	13.5	0.30

表 5.3.1-1(11) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

			. –					
解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca
			底版	187	235	3.6	13.5	期許容 5 力度 σ_{ca} γ/mm^2) 13.5 0.27 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.39 13.5 0.39 13.5 0.39 13.5 0.39 13.5 0.27 13.5 0.27 13.5 0.27 13.5 0.27 13.5 0.29 13.5 0.29 13.5 0.21 13.5 0.21 13.5 0.32 13.5 0.32 13.5 0.32 13.5 0.21 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.30 13.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0
			前壁	21	2275	5.1	13.5	
			後壁	0	1005	2.1	13.5	0.16
			側壁①	75	1817	5.2	13.5	0.39
			側壁②	75	1817	5.2	13.5	0.39
		(+-)	隔壁①	18	560	3.6	13.5	0.27
			隔壁②	8	483	2.4	13.5	0.18
			隔壁③	4	18175. 213. 518175. 213. 55603. 613. 54832. 413. 511774. 213. 511773. 813. 511774. 213. 53862. 813. 525285. 413. 56941. 513. 5	0.32		
			隔壁④	0	1177	3.8	13.5	0.29
			隔壁⑤	4	1177	4.2	13.5	0.32
Û	$S_s - D$		底版	143	386	2.8	13.5	0.21
			前壁	9	2528	5.4	13.5	0.40
			後壁	3	694	1.5	13.5	0.11
			側壁①	74	1745	5.0	13.5	0.38
			側壁②	74	1745	5.0	13.5	0.38
		()	隔壁①	14	632	3.4	13.5	0.26
			隔壁②	10	340	2.1	13.5	0.16
			隔壁③	5	1086	3.9	13.5	0.30
			隔壁④	0	1091	3.5	13.5	0.27
			隔壁⑤	5	1086	3.9	13.5	0.30

表 5.3.1-1(12) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca	
			底版	118	24	1.9	13.5	0.15	
			前壁	16	1684	3.8	13.5	0.28	
			後壁	0	400	0.8	13.5	0.07	
			側壁①	54	1192	3.5	13.5	0.26	
	$S_{a} = E_{a}^{\dagger}$	$(\pm\pm)$	側壁②	54	1192	3.5	13.5	0.26	
	5 s - F 1	(++)	隔壁①	10	400	2.3	13.5	0.18	
			隔壁②	8	238	1.6	13.5	0.12	
			隔壁③	3	759	2.8	13.5	0.21	
			隔壁④	0	776	2.5	13.5	0.19	
			隔壁⑤	3	759	2.8	13.5	0.21	
Û			底版	134	212	2.6	13.5	0.20	
			前壁	15	1668	3.7	13.5	0.28	
			後壁	1	424	0.9	13.5	0.07	
			側壁①	58	1311	3.8	13.5	0.29	
			側壁②	58	1311	3.8	13.5	0.29	
	$S_s - F_2$	(++)	隔壁①	13	435	2.7	13.5	0.21	
			隔壁②	9	280	1.8	13.5	0.14	
			隔壁③	3	872	3.1	13.5	0.24	
			隔壁④	0	869	2.8	13.5	0.21	
			隔壁⑤	3	872	3.1	13.5	0.24	

表 5.3.1-1(13) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

			. –					
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca
			底版	146	179	2.8	13.5	0.21
			前壁	9	802	1.8	13.5	0.14
			後壁	26	2059	4.7	13.5	0.36
			側壁①	65	1738	4.8	13.5	0.36
			側壁②	65	1738	4.8	13.5	0.36
		(++)	隔壁①	8	310	1.8	13.5	0.14
			隔壁②	3	730	2.7	13.5	0.21
			隔壁③	5	1044	3.8	13.5	0.29
			隔壁④	0	1052	3.4	13.5	0.26
	0 11		隔壁⑤	5	1044	3.8	13.5	0.29
Û	$S_s - N_1$		底版	199	270	3.8	13.5	0.29
			前壁	21	2667	5.9	13.5	0.44
			後壁	0	974	2.0	13.5	0.15
			側壁①	84	2065	5.9	13.5	0.44
			側壁②	84	2065	5.9	13.5	0.44
		(-+)	隔壁①	19	673	4.0	13.5	0.30
			隔壁②	9	442	2.4	13.5	0.18
			隔壁③	5	1320	4.7	13.5	0.36
			隔壁④	0	1317	4.3	13.5	0.32
			隔壁⑤	5	1320	4.7	13.5	0.36

表 5.3.1-1(14) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

			. –					
解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca
			底版	133	202	2.6	13.5	0.19
			前壁	15	1545	3.5	13.5	0.26
			後壁	1	501	1.0	13.5	0.08
			側壁①	53	1211	3.5	13.5	0.27
			側壁②	53	1211	3.5	13.5	0.27
		(++)	隔壁①	11	268	2.0	13.5	0.15
			隔壁②	6	293	1.5	13.5	0.12
			隔壁③	3	808	2.9	13.5	0.22
			隔壁④	0	804	2.6	13.5	0.20
	S s - N 2		隔壁⑤	3	808	2.9	13.5	0.22
Û	(NS)		底版	118	219	2.3	13.5	0.18
			前壁	13	1456	3.3	13.5	0.25
			後壁	0	662	1.4	13.5	0.11
			側壁①	50	1110	3.3	13.5	0.25
			側壁②	50	1110	3.3	13.5	0.25
		(-+)	隔壁①	8	371	2.0	13.5	0.16
			隔壁②	7	326	1.8	13.5	0.14
			隔壁③	3	736	2.6	13.5	0.20
			隔壁④	0	736	2.4	13.5	0.18
			隔壁⑤	3	736	2.6	13.5	0.20

表 5.3.1-1(15) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 _{の。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σca
			底版	86	50	1.3	13.5	0.10
			前壁	10	553	1.3	13.5	0.10
			後壁	5	108 2	2.3	13.5	0.18
			側壁①	33	866	2.4	13.5	0.18
		(++)	側壁②	33	866	2.4	13.5	0.18
			隔壁①	8	317	1.8	13.5	0.14
			隔壁②	7	390	1.9	13.5	0.15
			隔壁③	2	508	1.9	13.5	0.14
			隔壁④	0	516	1.7	13.5	0.13
	S s - N 2		隔壁⑤	2	508	1.9	13.5	0.14
Û	(EW)		底版	87	17	1.4	13.5	0.11
			前壁	16	138 6	3.2	13.5	0.24
			後壁	1	783	1.6	13.5	0.13
			側壁①	41	848	2.5	13.5	0.19
		(-+)	側壁②	41	848	2.5	13.5	0.19
			隔壁①	6	400	1.9	13.5	0.15
			隔壁②	5	391	1.8	13.5	0.14
		-	隔壁③	0	646	2.1	13.5	0.16
			隔壁④	0	637	2.1	13.5	0.16
			隔壁⑤	0	646	2.1	13.5	0.16

表 5.3.1-1(16) コンクリートの曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

(④-④断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca			
			底版	195	94	3.6	13.5	0.27			
			前壁	27	2102	4.9	13.5	0.36			
			後壁	17	1677	3.8	13.5	0.28			
			側壁①	75	1750	5.1	13.5	0.38			
	S a – D	()	側壁②	75	1750	5.1	13.5	0.38			
2	5 S - D	(- +)	隔壁①	19	623	3.9	13.5	0.29			
			隔壁②	13	362	2.4	13.5	0.19			
			隔壁③	4	1165	4.1	13.5	0.31			
			隔壁④	0	1161	3.8	応力度 σ_{ca} (N/mm^2) 13.5 0.27 13.5 0.36 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.38 13.5 0.29 13.5 0.29 13.5 0.29 13.5 0.31 13.5 0.31				
			隔壁⑤	4	1165	4.1	13.5	0.31			

表 5.3.1-1(17) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

	(④-④断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca			
			底版	212	272	4.1	13.5	0.31			
			前壁	22	2744	6.1	13.5	0.46			
			後壁	0	1008	2.0	13.5	0.16			
			側壁①	87	2147	6.1	13.5	0.46			
0	$S_{a} = N_{1}$	(-+)	側壁②	87	2147	6.1	13.5	0.46			
4	5 S - N I	(-+)	隔壁①	20	657	4.1	13.5	0.31			
			隔壁②	9	438	2.3	13.5	0.18			
			隔壁③	5	1375	4.9	13.5	許容)度 σ_{a} m^{2}) .5 0.31 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.46 .5 0.31 .5 0.46 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.31 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.46 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.31 .5 0.33 .5 0.33 .5 0.33 .5 0.33 .5 0.33			
			隔壁④	0	1376	4.4	13.5	0.33			
			隔壁⑤	5	1375	4.9	13.5	0.37			

表 5.3.1-1(18) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca			
			底版	187	84	3.5	13.5	0.26			
			前壁	27	2029	4.7	13.5	0.35			
			後壁	17	1705	3.8	13.5	0.29			
			側壁①	72	1693	4.9	13.5	0.37			
	S a – D	()	側壁②	72	1693	4.9	13.5	0.37			
0	5 S - D	(+)	隔壁①	18	611	3.8	13.5	0.29			
			隔壁②	13	387	2.5	13.5	0.19			
			隔壁③	4	1126	4.0	13.5	0.30			
			隔壁④	0	1122	3.6	13.5	0.27			
			隔壁⑤	4	1126	4.0	13.5	0.30			

表 5.3.1-1(19) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ圧縮 応力度 σ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca	
			底版	207	272	4.0	13.5	0.30	
			前壁	22	2727	6.0	13.5	0.45	
			後壁	1	994	2.0	13.5	0.15	
			側壁①	86	2122	6.1	13.5	0.45	
0	$S_{\alpha} = N_{1}$	()	側壁②	86	2122	6.1	13.5	0.45	
0	5 S - N I	(-+)	隔壁①	19	669	4.1	13.5	0.31	
			隔壁②	11	126	2.3	13.5	0.17	
			隔壁③	5	1358	4.9	13.5	0.37	
			隔壁④	0	1357	4.4	13.5	0.33	
			隔壁⑤	5	1358	4.9	13.5	0.37	

表 5.3.1-1(20) コンクリートの曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

(④-④断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{σs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}
			底版	50	42	77.1	294	0.27
			フーチング	27	399	58.2	294	0.20
			前壁	1	73	30.4	294	0.11
			後壁	8	110	41.8	294	0.15
			側壁①	4	113	56.9	294	0.20
			側壁②	-4	113	56.9	294	0.20
		(++)	隔壁①	0	85	70.3	294	0.24
			隔壁②	2	76	71.4	294	0.25
			隔壁③	0	71	56.6	294	0.20
			隔壁④	0	20	19.0	294	0.07
			隔壁⑤	0	24	18.8	294	0.07
	C D		隔壁⑥	0	20	19.0	294	0.07
Û	5 s – D		底版	69	54	105.7	294	0.36
			フーチング	6	417	70.1	294	0.24
			前壁	1	103	44.0	294	0.15
			後壁	1	137	58.3	294	0.20
			側壁①	3	121	59.4	294	0.21
			側壁②	3	121	59.4	294	0.21
	(-+)	(-+)	隔壁①	0	78	63.4	294	0.22
		隔壁②	0	84	67.6	294	0.23	
		隔壁③	0	66	52.4	294	0.18	
			隔壁④	1	26	24.8	294	0.09
			隔壁⑤	0	36	28.4	294	0.10
			隔壁⑥	1	26	24.8	294	0.09

表 5.3.1-2(1) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

	(②-②断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{の s} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa			
			底版	58	45	88.7	294	0.31			
			フーチング	13	497	81.1	294	0.28			
			前壁	0	76	33.0	294	0.12			
			後壁	6	110	38.7	294	照査値 σ_s/σ_{sa} 0.31 0.28 0.12 0.14 0.25 0.25 0.25 0.25 0.19 0.22 0.20 0.12 0.20 0.12 0.12 0.10 0.12 0.11 0.11			
			側壁①	4	144	70.6	294	0.25			
			側壁②	4	144	70.6	294	0.25			
		(+-)	隔壁①	0	66	53.8	294	0.19			
			隔壁②	0	80	63.6	294	0.22			
			隔壁③	0	70	56.2	294	0.20			
			隔壁④	0	37	32.8	294	0.12			
			隔壁⑤	0	35	27.9	294	0.10			
	S a – D		隔壁⑥	0	37	32.8	294	0.12			
Û	5 s - D		底版	57	52	88.6	294	100 100 100 1100 100 1100 1100 1100 1100 110000 110000 1100000 $1100000000000000000000000000000000000$			
			フーチング	23	462	71.1	294	0.25			
			前壁	1	76	32.2	294	照査値 σ_s/σ_{sa} 0.310.310.280.120.140.250.250.190.220.200.120.120.1310.250.110.120.230.230.230.210.110.11			
			後壁	7	108	40.1	294	0.14			
			側壁①	5	134	67.0	294	0.23			
		()	側壁②	5	134	67.0	294	0.23			
		()	隔壁①	0	78	64.6	294	0.22			
			隔壁②	2	72	67.0	294	0.23			
			隔壁③	0	78	61.5	294	0.21			
			隔壁④	1	31	29.7	294	0.11			
			隔壁⑤	0	38	29.9	294	0.11			
			隔壁⑥	1	31	29.7	294	0.11			

表 5.3.1-2(2) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{のs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}
			底版	47	44	74.2	294	0.26
			フーチング	29	394	56.8	294	0.20
			前壁	0	59	25.4	294	0.09
			後壁	8	104	40.2	294	0.14
			側壁①	2	74	37.6	294	0.13
	$S_{0} = F_{1}$	(++)	側壁②	2	74	37.6	294	0.13
	55 T I	(++)	隔壁①	0	57	46.5	294	0.16
			隔壁②	0	74	58.6	294	0.20
			隔壁③	0	71	56.4	294	0.20
			隔壁④	1	8	10.6	294	0.04
			隔壁⑤	0	13	10.5	294	0.04
			隔壁⑥	1	8	10.6	294	0.04
Ū			底版	54	54	86.4	294	0.30
			フーチング	21	201	44.1	294	0.15
			前壁	3	126	40.3	294	0.14
			後壁	1	115	38.4	294	0.14
			側壁①	0	112	49.4	294	0.17
	$S_{a} = F_{a}$		側壁②	0	112	49.4	294	0.17
	55 T Z	(++)	隔壁①	0	57	46.2	294	0.16
			隔壁②	0	72	57.5	294	0.20
			隔壁③	0	74	58.3	294	294 0.14 294 0.13 294 0.13 294 0.13 294 0.20 294 0.20 294 0.20 294 0.04 294 0.04 294 0.04 294 0.14 294 0.15 294 0.14 294 0.14 294 0.17 294 0.17 294 0.20 294 0.20 294 0.20 294 0.20 294 0.06 294 0.07 294 0.06
			隔壁④	0	16	16.2	294	0.06
			隔壁⑤	0	23	18.2	294	0.07
			隔壁⑥	0	16	16.2	294	0.06

表 5.3.1-2(3) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}
-			底版	123	121	195.5	294	0.67
			フーチング	120	249	92.7	294	0.32
			前壁	4	282	94.3	294	0.33
			後壁	14	154	72.0	294	0.25
			側壁①	0	259	113.7	294	0.39
		(++)	側壁②	0	259	113.7	294	0.39
		(++)	隔壁①	0	35	27.8	294	0.10
			隔壁②	0	76	60.8	294	0.21
			隔壁③	0	131	104.6	294	0.36
			隔壁④	0	56	45.7	294	0.16
			隔壁⑤	0	68	54.0	294	0.19
	S a - N 1		隔壁⑥	0	56	45.7	294	0.16
Û	5 S - N I		底版	57	52	88.9	294	0.31
			フーチング	1	141	24.9	294	0.09
			前壁	1	76	32.2	294	0.11
			後壁	7	119	43.0	294	0.15
			側壁①	2	66	34.0	294	0.12
		(-+)	側壁②	2	66	34.0	294	0.12
		(-+)	隔壁①	0	72	58.4	294	0.20
			隔壁②	0	95	75.0	294	0.26
			隔壁③	0	70	55.5	294	0.19
			隔壁④	1	33	31.1	294	0.11
			隔壁⑤	0	41	32.3	294	0.11
			隔壁⑥	1	33	31.1	294	0.11

表 5.3.1-2(4) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

解析 ケース	地震重	边	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}
			底版	10	224	68.7	294	0.24
			フーチング	9	413	68.2	294	0.24
			前壁	0	58	25.0	294	0.09
			後壁	8	107	41.1	294	0.14
			側壁①	3	117	57.1	294	0.20
		(++)	側壁②	3	117	57.1	294	0.20
		(++)	隔壁①	0	59	48.1	294	0.17
			隔壁②	0	75	59.9	294	0.21
			隔壁③	0	65	52.1	294	0.18
			隔壁④	0	30	26.8	294	0.10
			隔壁⑤	0	29	22.8	294	0.08
Ū	S s - N 2		隔壁⑥	0	30	26.8	294	0.10
Û	(NS)		底版	44	39	69.3	294	0.24
			フーチング	27	347	49.3	294	0.17
			前壁	0	59	25.5	294	0.09
			後壁	6	97	35.1	294	0.12
			側壁①	3	95	48.2	294	0.17
		()	側壁②	3	95	48.2	294	0.17
		(-+)	隔壁①	0	60	49.3	294	0.17
			隔壁②	0	76	60.5	294	0.21
			隔壁③	0	66	52.2	294	0.18
			隔壁④	1	16	16.0	294	0.06
			隔壁⑤	0	22	17.1	294	0.06
			隔壁⑥	1	16	16.0	294	0.06

表 5.3.1-2(5) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

解析 ケース	地震重	边	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}
			底版	6	251	71.2	294	0.25
			フーチング	20	430	66.9	294	0.23
			前壁	1	67	28.2	294	0.10
			後壁	9	109	42.2	294	0.15
			側壁①	4	122	60.2	294	0.21
			側壁②	4	122	60.2	294	0.21
		(++)	隔壁①	0	83	68.7	294	0.24
			隔壁②	2	72	67.8	294	0.24
			隔壁③	0	66	53.1	294	0.19
			隔壁④	0	28	25.3	294 294	0.09
			隔壁⑤	0	27	21.1	294	0.08
	S s - N 2		隔壁⑥	0	28	25.3	294	0.09
Û	(EW)		底版	41	41	65.7	294	0.23
			フーチング	27	330	46.5	294	0.16
			前壁	0	58	24.7	294	0.09
			後壁	7	100	37.4	294	0.13
			側壁①	3	91	46.0	294	0.16
		(-+)	側壁②	3	91	46.0	294	0.16
		(-+)	隔壁①	0	56	46.0	294	0.16
			隔壁②	0	71	56.6	294	0.20
			隔壁③	0	65	51.9	294	0.18
			隔壁④	0	12	12.6	294	0.05
			隔壁⑤	0	15	11.9	294	0.05
			隔壁⑥	0	12	12.6	294	0.05

表 5.3.1-2(6) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{σs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}
			底版	43	40	67.3	294	0.23
			フーチング	19	398	61.5	294	0.21
			前壁	1	62	26.2	294	0.09
			後壁	8	108	40.8	294	0.14
			側壁①	3	112	55.4	294	0.19
			側壁②	3	112	55.4	294	0.19
		(++)	隔壁①	0	68	56.4	294	0.20
			隔壁②	1	68	63.6	294	0.22
			隔壁③	0	65	51.9	294	0.18
				隔壁④	0	23	21.4	294
			隔壁⑤	0	22	17.2	294	0.06
0	e - D		隔壁⑥	0	23	21.4	294	0.08
2	5 s - D		底版	58	42	86.9	294	0.30
			フーチング	33	443	63.4	294	0.22
			前壁	1	75	31.6	294	0.11
			後壁	7	112	40.5	294	0.14
			側壁①	5	127	64.4	294	0.22
		(-+)	側壁②	5	127	64.4	294	0.22
		(-+)	隔壁①	0	68	55.2	294	0.19
			隔壁②	0	86	68.0	294	0.24
			隔壁③	0	77	60.8	294	0.21
			隔壁④	1	27	24.9	294	0.09
			隔壁⑤	0	35	27.4	294	0.10
			隔壁⑥	1	27	24.9	294	0.09

表 5.3.1-2(7) 曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

(②-②断面)									
解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}	
		底版	124	121	197.1	294	0.68		
			フーチング	121	250	93.4	294	0.32	
	S s - N 1		前壁	4	279	93.1	294	0.32	
			後壁	14	156	72.6	294	0.25	
			側壁①	0	255	112.2	294	0.39	
		(++)	側壁②	0	255	112.2	294 294 294 294 294 294 294	0.39	
2		(++)	隔壁①	0	34	27.5	294	0.10	
			隔壁②	0	77	61.7	294	0.21	
			隔壁③	0	133	105.5	294	0.36	
			隔壁④	0	57	46.3	294	0.16	
			隔壁⑤	0	69	54.7	294 294 294 294 294 294 294 294	0.19	
			隔壁⑥	0	57	46.3	294	0.16	

表 5.3.1-2(8) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{σs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa
			底版	55	51	86.5	294	0.30
			フーチング	35	443	62.8	294	0.22
			前壁	1	73	31.0	294	0.11
			後壁	8	112	42.1	294	0.15
			側壁①	5	128	64.7	294	0.23
		(++)	側壁②	5	128	64.7	294	0.23
		(++)	隔壁①	0	79	65.2	294	0.23
			隔壁②	2	75	70.1	294	0.24
			隔壁③	0	78	62.2	294	0.22
			隔壁④	1	20	20.8	294	0.08
			隔壁⑤	0	25	19.7	294	0.07
0	S a – D		隔壁⑥	1	20	20.8	294	0.08
0	5 S - D		底版	66	52	101.3	294	0.35
			フーチング	8	427	71.0	294	0.25
			前壁	0	91	38.8	294	0.14
			後壁	7	244	94.2	294	0.33
			側壁①	5	136	70.9	294	0.25
		(1)	側壁②	5	136	70.9	294	0.25
		(-+)	隔壁①	0	74	60.6	294	0.21
			隔壁②	0	83	66.0	294	0.23
			隔壁③	0	66	52.8	294	0.18
			隔壁④	0	86	35.5	294	0.13
			隔壁⑤	0	84	34.7	294	0.12
			隔壁⑥	0	86	35.5	294	0.13

表 5.3.1-2(9) 鉄筋の曲げ・軸力系の破壊に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (②-②断面)

(2-2)断面)									
解析 ケース	地震	動	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa	
			底版	122	120	194.4	294	0.67	
			フーチング	119	246	92.1	294	0.32	
			前壁	4	280	93.6	294	0.32	
			後壁	13	153	71.5	294 294	0.25	
			側壁①	0	257	112.9	294	0.39	
0	$S_{\alpha} = N_{1}$	(++)	側壁②	0	257	112.9	294	0.39	
0	5 5 - N I	(++)	隔壁①	0	35	28.3	294	0.10	
			隔壁②	0	76	60.6	294	0.21	
			隔壁③	0	131	104.0	294	0.36	
				隔壁④	0	56	45.3	294	0.16
			隔壁⑤	0	68	53.6	294	0.19	
			隔壁⑥	0	56	45.3	294	0.16	

表 5.3.1-2(10) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)									
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{σs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa		
			底版	142	87	133.0	294	0.46		
			前壁	19	134	73.6	294	0.26		
			後壁	8	153	53.1	294	0.19		
			側壁①	12	116	49.2	294	0.17		
			側壁②	12	116	49.2	294	0.17		
		(++)	隔壁①	0	148	92.1	294	0.32		
			隔壁②	0	105	64.8	294	0.23		
			隔壁③	0	138	85.2	294	0.29		
			隔壁④	0	146	89.5	294 294 294	0.31		
	C D		隔壁⑤	0	138	85.2	294	0.29		
Û	5 s – D		底版	163	71	146.4	294	0.50		
			前壁	16	140	70.9	294	0.25		
			後壁	6	170	66.8	294	0.23		
			側壁①	13	141	57.5	294	0.20		
	(-		側壁②	13	141	57.5	294	0.20		
		(-+)	隔壁①	0	153	94.6	294	0.33		
			隔壁②	0	132	81.4	294	0.28		
			隔壁③	0	169	104.2	294	0.36		
			隔壁④	0	178	109.1	294	0.38		
			隔壁⑤	0	169	104.2	294	0.36		

表 5.3.1-2(11) 曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

解析 ケース	地震重	助	評価対象 部材	曲げ モーメント M (kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa
			底版	177	88	161.5	294	0.55
			前壁	9	194	79.7	294	0.28
			後壁	10	168	60.6	294	0.21
			側壁①	10	128	49.1	294	0.17
		(+-)	側壁②	10	128	49.1	294	0.17
		(+-)	隔壁①	0	174	108.1	294	0.37
			隔壁②	0	112	69.0	294	0.24
			隔壁③	0	154	94.7	294	0.33
			隔壁④	0	165	101.5	294	0.35
	C D		隔壁⑤	0	154	94.7	294	0.33
Û	5 s – D		底版	173	116	163.8	294	0.56
			前壁	23	168	89.7	294	0.31
			後壁	11	166	61.2	294	0.21
			側壁①	2	114	46.3	294	0.16
		()	側壁②	2	114	46.3	294	0.16
		()	隔壁①	0	164	101.5	294	0.35
			隔壁②	1	94	62.6	294	0.22
			隔壁③	0	143	88.2	294	0.30
			隔壁④	0	155	95.3	294	0.33
			隔壁⑤	0	143	88.2	294	0.30

表 5.3.1-2(12) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

(④-④断面)

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa	
			底版	121	85	115.3	294	0.40	
			前壁	17	121	65.9	294	0.23	
			後壁	2	162	68.7	294	0.24	
			側壁①	1	147	62.5	294	0.22	
	S s — F 1	$(\pm\pm)$	側壁②	1	147	62.5	294	0.22	
		(++)	隔壁①	0	116	71.9	294	0.25	
			隔壁②	0	79	50.1	294	0.18	
			隔壁③	0	79	48.8	294	0.17	
			隔壁④	0	88	54.0	294	0.19	
			隔壁⑤	0	79	48.8	294	0.17	
Û			底版	131	66	119.3	294	0.41	
			前壁	8	144	60.6	294	0.21	
			後壁	9	142	51.9	294	0.18	
			側壁①	8	88	35.5	294	0.13	
			側壁②	8	88	35.5	294	0.13	
	S s - F 2 ((++)	隔壁①	0	132	82.0	294	0.28	
				隔壁②	0	86	53.8	294	0.19
			隔壁③	0	103	63.4	294	0.22	
			隔壁④	0	111	68.4	294	0.24	
			隔壁⑤	0	103	63.4	294	0.22	

表 5.3.1-2(13) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

(④-④断面)
	(④-④断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M (kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa			
			底版	168	111	158.4	294	0.54			
			前壁	0	134	45.5	294	0.16			
			後壁	7	211	82.3	294	0.28			
			側壁①	17	56	38.7	294	0.14			
		(++)	側壁②	17	56	38.7	294	0.14			
		(++)	隔壁①	0	97	59.9	294	0.21			
	S s – N 1		隔壁②	0	164	101.4	294	0.35			
			隔壁③	0	65	40.4	294	0.14			
			隔壁④	0	76	46.7	294	0.16			
			隔壁⑤	0	65	40.4	294	0.14			
Û			底版	200	109	184.5	294	0.63			
			前壁	11	220	90.9	294	0.31			
			後壁	4	175	68.9	294	0.24			
			側壁①	1	149	63.0	294	0.22			
		()	側壁②	1	149	63.0	294	0.22			
		(- +)	隔壁①	0	186	115.3	294	0.40			
			隔壁②	0	108	67.8	294	0.24			
		-	隔壁③	0	179	110.1	294	0.38			
			隔壁④	0	192	118.1	294	0.41			
			隔壁⑤	0	179	110.1	294	0.38			

表 5.3.1-2(14) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)										
解析 ケース	地震重	边	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{σs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}			
			底版	121	54	108.6	294	0.37			
			前壁	5	147	57.2	294	0.20			
			後壁	1	124	53.1	294	0.19			
			側壁①	1	110	46.4	294	0.16			
		(++)	側壁②	1	110	46.4	294	0.16			
		(++)	隔壁①	0	125	77.7	294	0.27			
	S s – N 2 (N S)		隔壁②	0	79	49.1	294	0.17			
			隔壁③	0	80	49.5	294	0.17			
			隔壁④	0	87	53.7	294	0.19			
			隔壁⑤	0	80	49.5	294	0.17			
Û			底版	112	54	101.5	294	0.35			
			前壁	6	136	54.3	294	0.19			
			後壁	6	132	45.1	294	0.16			
			側壁①	1	89	36.8	294	0.13			
		(-+)	側壁②	1	89	36.8	294	0.13			
		(-+)	隔壁①	0	123	76.4	294	0.26			
			隔壁②	0	83	51.1	294	0.18			
		-	隔壁③	0	75	46.2	294	0.16			
			隔壁④	0	82	50.3	294	0.18			
			隔壁⑤	0	75	46.2	294	0.16			

表 5.3.1-2(15) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 _{σs} (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/ σ sa				
			底版	86	64	83.1	294	0.29				
			前壁	1	101	33.5	294	0.12				
			後壁	0	147	50.8	294	0.18				
			側壁①	4	30	14.7	294	0.06				
		$(\pm\pm)$	側壁②	4	30	14.7	294	0.06				
		(++)	隔壁①	0	77	47.6	294	0.17				
	S s - N 2 (EW)		隔壁②	0	102	63.0	294	0.22				
			隔壁③	0	39	24.2	294	0.09				
			隔壁④	0	41	24.9	294	0.09				
			隔壁⑤	0	39	24.2	294	0.09				
Û			底版	89	71	87.0	294	0.30				
			前壁	19	83	55.5	294	0.19				
			後壁	1	139	48.1	294	0.17				
			側壁①	1	82	33.5	294	0.12				
		(-+)	側壁②	1	82	33.5	294	0.12				
		(-+)	隔壁①	0	99	61.5	294	0.21				
			隔壁②	0	98	60.1	294	0.21				
			隔壁③	0	60	37.3	294	0.13				
		-	隔壁④	0	66	40.5	294	0.14				
			隔壁⑤	0	60	37.3	294	0.13				

表 5.3.1-2(16) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)										
解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}			
			底版	171	73	153.0	294	0.53			
			前壁	17	146	73.8	294	0.26			
	Ss-D	(-+)	後壁	6	168	66.3	294	0.23			
			側壁①	14	141	58.6	294	0.20			
0			側壁②	14	141	58.6	294	0.20			
4			隔壁①	0	162	100.1	294	0.35			
			隔壁②	0	131	80.9	294	0.28			
			隔壁③	0	175	107.7	294	0.37			
			隔壁④	0	184	112.8	294	0.39			
			隔壁⑤	0	175	107.7	294	0.37			

表 5.3.1-2(17) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}				
			底版	208	110	190.7	294	0.65				
			前壁	11	227	93.5	294	0.32				
		(-+)	後壁	4	184	73.1	294	0.25				
			側壁①	1	159	67.4	294	0.23				
0			側壁②	1	159	67.4	294	0.23				
2	5 5 - N I		隔壁①	0	195	121.1	294	0.42				
			隔壁②	0	109	68.0	294	0.24				
			隔壁③	0	183	112.5	294	0.39				
			隔壁④	0	196	120.7	294	0.42				
			隔壁⑤	0	183	112.5	294	0.39				

表 5.3.1-2(18) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ _s /σ _{sa}				
			底版	165	71	147.8	294	0.51				
			前壁	16	141	71.6	294	0.25				
	S s – D	(-+)	後壁	6	171	67.2	294	0.23				
			側壁①	13	143	58.3	294	0.20				
0			側壁②	13	143	58.3	294	0.20				
0			隔壁①	0	154	95.7	294	0.33				
			隔壁②	0	133	81.9	294	0.28				
			隔壁③	0	173	106.4	294	0.37				
			隔壁④	0	181	111.3	294	0.38				
			隔壁⑤	0	173	106.4	294	0.37				

表 5.3.1-2(19) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

	(④-④断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	曲げ モーメント M(kN・m)	軸力 N (kN)	曲げ引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{sa} (N/mm ²)	照査値 σ s/σ sa				
			底版	206	111	189.1	294	0.65				
			前壁	11	225	92.9	294	0.32				
		(-+)	後壁	4	191	75.9	294	0.26				
			側壁①	1	164	70.0	294	0.24				
0			側壁②	1	164	70.0	294	0.24				
3	5 S - N I		隔壁①	0	191	118.6	294	0.41				
			隔壁②	0	108	67.4	294	0.23				
			隔壁③	0	183	112.8	294	0.39				
			隔壁④	0	197	120.9	294	0.42				
			隔壁⑤	0	183	112.8	294	0.39				

表 5.3.1-2(20) 鉄筋の曲げ<mark>・軸力系の破壊</mark>に対する照査<mark>における最大照査値</mark>

5.3.2 せん断力照査(面外)

各地震動における各部材のせん断破壊(面外)に対する照査結果を表 5.3.2-1 に示す。

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/τ a1
			底版	67	0.14	0.67	0.22
			フーチング	25	0.03	0.67	0.05
			前壁	66	0.19	0.67	0.29
			後壁	53	0.13	0.67	0.20
			側壁①	33	0.08	0.67	0.13
			側壁②	33	0.08	0.67	0.13
		(++)	隔壁①	10	0.09	0.67	0.14
			隔壁②	8	0.08	0.67	0.12
			隔壁③	7	0.06	0.67	0.10
	Ss-D		隔壁④	3	0.03	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	3	0.03	0.67	0.04
Û			底版	73	0.16	0.67	0.25
			フーチング	23	0.03	0.67	0.05
			前壁	64	0.17	0.67	0.27
			後壁	73	0.18	0.67	0.27
			側壁①	38	0.09	0.67	0.14
			側壁②	38	0.09	0.67	0.14
		(-+)	隔壁①	7	0.06	0.67	0.10
			隔壁②	13	0.12	0.67	0.18
			隔壁③	8	0.07	0.67	0.11
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04

表 5.3.2-1(1) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	61	0.13	0.67	0.21
			フーチング	14	0.02	0.67	0.03
			前壁	44	0.13	0.67	0.19
			後壁	84	0.21	0.67	0.31
			側壁①	32	0.08	0.67	0.12
		(+-)	側壁②	32	0.08	0.67	0.12
		(+-)	隔壁①	6	0.05	0.67	0.08
			隔壁②	10	0.09	0.67	0.14
			隔壁③	9	0.08	0.67	0.12
	S s — D		隔壁④	3	0.02	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	3	0.02	0.67	0.04
Û			底版	61	0.14	0.67	0.21
			フーチング	25	0.03	0.67	0.05
			前壁	64	0.18	0.67	0.28
			後壁	66	0.16	0.67	0.25
			側壁①	31	0.08	0.67	0.13
		()	側壁②	31	0.08	0.67	0.13
		()	隔壁①	9	0.08	0.67	0.13
			隔壁②	9	0.09	0.67	0.14
			隔壁③	8	0.07	0.67	0.12
			隔壁④	3	0.03	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	3	0.03	0.67	0.04

表 5.3.2-1(2) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

解析 ケース	地震動	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 ^{τ a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	50	0.11	0.67	0.17
			フーチング	38	0.05	0.67	0.08
			前壁	26	0.08	0.67	0.12
			後壁	65	0.16	0.67	0.24
			側壁①	27	0.06	0.67	0.10
	8 - E 1		側壁②	27	0.06	0.67	0.10
	5 s - F 1	(++)	隔壁①	6	0.05	0.67	0.08
			隔壁②	7	0.07	0.67	0.11
			隔壁③	6	0.05	0.67	0.08
			隔壁④	3	0.02	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	3	0.02	0.67	0.04
Û			底版	58	0.13	0.67	0.20
			フーチング	42	0.05	0.67	0.08
			前壁	34	0.10	0.67	0.15
			後壁	26	0.06	0.67	0.10
			側壁①	36	0.10	0.67	0.15
	8 - E 9		側壁②	36	0.10	0.67	0.15
	5 S - F 2	(++)	隔壁①	5	0.04	0.67	0.07
			隔壁②	8	0.07	0.67	0.11
			隔壁③	5	0.05	0.67	0.08
			隔壁④	3	0.03	0.67	0.05
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	3	0.03	0.67	0.05

表 5.3.2-1(3) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

	(②-②断面)										
解析 ケース	地震	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{al}				
			底版	128	0.28	0.67	0.43				
			フーチング	130	0.16	0.67	0.25				
			前壁	8	0.02	0.67	0.04				
			後壁	109	0.30	0.67	0.45				
			側壁①	67	0.16	0.67	0.24				
			側壁②	67	0.16	0.67	0.24				
		(++)	隔壁①	5	0.04	0.67	0.07				
			隔壁②	12	0.11	0.67	0.17				
			隔壁③	7	0.06	0.67	0.10				
	S s - N 1		隔壁④	5	0.05	0.67	0.08				
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.00				
			隔壁⑥	5	0.05	0.67	0.08				
Û			底版	81	0.17	0.67	0.26				
			フーチング	10	0.01	0.67	0.02				
			前壁	36	0.10	0.67	0.16				
			後壁	24	0.06	0.67	0.09				
			側壁①	35	0.09	0.67	0.13				
		(-+)	側壁②	35	0.09	0.67	0.13				
		(-+)	隔壁①	9	0.09	0.67	0.13				
			隔壁②	11	0.10	0.67	0.16				
			隔壁③	7	0.07	0.67	0.10				
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04				
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01				
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04				

表 5.3.2-1(4) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	53	0.11	0.67	0.17
			フーチング	38	0.05	0.67	0.08
			前壁	24	0.07	0.67	0.11
			後壁	70	0.17	0.67	0.26
			側壁①	25	0.06	0.67	0.10
			側壁②	25	0.06	0.67	0.10
		(++)	隔壁①	6	0.06	0.67	0.09
			隔壁②	7	0.07	0.67	0.11
			隔壁③	7	0.06	0.67	0.10
	S s - N 2 (N S)		隔壁④	2	0.02	0.67	0.03
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.03
Û			底版	60	0.13	0.67	0.20
			フーチング	32	0.04	0.67	0.06
			前壁	22	0.06	0.67	0.10
			後壁	46	0.11	0.67	0.17
			側壁①	27	0.07	0.67	0.11
			側壁②	27	0.07	0.67	0.11
		(-+)	隔壁①	7	0.07	0.67	0.10
			隔壁②	8	0.07	0.67	0.11
			隔壁③	6	0.05	0.67	0.08
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04

表 5.3.2-1(5) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(2-2断面)

(②-②断面)									
解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ aı		
			底版	73	0.16	0.67	0.24		
			フーチング	22	0.03	0.67	0.05		
			前壁	38	0.11	0.67	0.17		
			後壁	66	0.16	0.67	0.25		
			側壁①	32	0.08	0.67	0.12		
		(++)	側壁②	32	0.08	0.67	0.12		
		(++)	隔壁①	11	0.10	0.67	0.15		
			隔壁②	8	0.07	0.67	0.11		
			隔壁③	7	0.07	0.67	0.10		
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04		
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01		
	S s - N 2		隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04		
Û	(EW)		底版	44	0.10	0.67	0.15		
			フーチング	29	0.04	0.67	0.06		
			前壁	37	0.11	0.67	0.16		
			後壁	42	0.10	0.67	0.16		
			側壁①	27	0.07	0.67	0.11		
		(-+)	側壁②	27	0.07	0.67	0.11		
			隔壁①	5	0.05	0.67	0.07		
			隔壁②	7	0.07	0.67	0.11		
			隔壁③	5	0.05	0.67	0.08		
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04		
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.00		
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04		

表 5.3.2-1(6) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震	動	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	51	0.11	0.67	0.17
			フーチング	18	0.02	0.67	0.04
			前壁	59	0.17	0.67	0.26
			後壁	62	0.15	0.67	0.23
			側壁①	27	0.07	0.67	0.11
			側壁②	27	0.07	0.67	0.11
		(++)	隔壁①	7	0.06	0.67	0.10
			隔壁②	7	0.07	0.67	0.11
			隔壁③	7	0.06	0.67	0.10
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04
2	5 s – D		底版	66	0.14	0.67	0.21
			フーチング	30	0.04	0.67	0.06
			前壁	36	0.10	0.67	0.16
			後壁	55	0.14	0.67	0.21
			側壁①	33	0.09	0.67	0.13
			側壁②	33	0.09	0.67	0.13
	(-+)	隔壁①	6	0.06	0.67	0.09	
			隔壁②	10	0.09	0.67	0.14
			隔壁③	8	0.07	0.67	0.11
			隔壁④	3	0.03	0.67	0.05
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	3	0.03	0.67	0.05

表 5.3.2-1(7) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(2-2断面)

(②-②断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}			
			底版	129	0.29	0.67	0.43			
			フーチング	132	0.16	0.67	0.25			
			前壁	9	0.02	0.67	0.04			
		後壁	113	0.31	0.67	0.47				
		1 (++)	側壁①	67	0.16	0.67	0.24			
0	$S_{a} = N_{1}$		側壁②	67	0.16	0.67	0.24			
2	5 S - N I		隔壁①	5	0.05	0.67	0.07			
			隔壁②	12	0.11	0.67	0.18			
			隔壁③	7	0.07	0.67	0.10			
			隔壁④	5	0.05	0.67	0.08			
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.00			
			隔壁⑥	5	0.05	0.67	0.08			

表 5.3.2-1(8) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 て _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/τ aı
			底版	59	0.13	0.67	0.20
			フーチング	31	0.04	0.67	0.06
			前壁	68	0.20	0.67	0.30
			後壁	57	0.14	0.67	0.21
			側壁①	36	0.09	0.67	0.14
			側壁②	36	0.09	0.67	0.14
		(++)	隔壁①	8	0.08	0.67	0.12
			隔壁②	9	0.08	0.67	0.13
			隔壁③	8	0.07	0.67	0.11
			隔壁④	3	0.03	0.67	0.05
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
0	S - D		隔壁⑥	3	0.03	0.67	0.05
3	5 s - D		底版	86	0.18	0.67	0.28
			フーチング	149	0.19	0.67	0.28
			前壁	64	0.18	0.67	0.27
			後壁	100	0.25	0.67	0.37
			側壁①	35	0.09	0.67	0.13
			側壁②	35	0.09	0.67	0.13
		(-+)	隔壁①	6	0.06	0.67	0.09
			隔壁②	11	0.10	0.67	0.16
			隔壁③	8	0.07	0.67	0.11
			隔壁④	2	0.02	0.67	0.04
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑥	2	0.02	0.67	0.04

表 5.3.2-1(9) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(2-2断面)

(②-②断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ al			
			底版	127	0.28	0.67	0.43			
			フーチング	129	0.16	0.67	0.25			
		前壁	8	0.02	0.67	0.04				
		(++)	後壁	109	0.30	0.67	0.45			
	S s - N 1		側壁①	66	0.16	0.67	0.24			
0			側壁②	66	0.16	0.67	0.24			
0			隔壁①	5	0.04	0.67	0.07			
			隔壁②	12	0.11	0.67	0.17			
			隔壁③	7	0.07	0.67	0.10			
			隔壁④	5	0.05	0.67	0.08			
			隔壁⑤	0	0.00	0.67	0.00			
			隔壁⑥	5	0.05	0.67	0.08			

表 5.3.2-1(10) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	155	0.34	0.67	0.52
			前壁	98	0.27	0.67	0.41
			後壁	32	0.08	0.67	0.12
			側壁①	58	0.14	0.67	0.22
			側壁②	58	0.14	0.67	0.22
		(++)	隔壁①	18	0.17	0.67	0.26
			隔壁②	15	0.14	0.67	0.21
			隔壁③	5	0.04	0.67	0.07
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.00
	S - D		隔壁⑤	5	0.04	0.67	0.07
Û	5 s - D		底版	183	0.41	0.67	0.61
			前壁	45	0.12	0.67	0.18
			後壁	25	0.06	0.67	0.10
			側壁①	67	0.17	0.67	0.25
			側壁②	67	0.17	0.67	0.25
		(-+)	隔壁①	22	0.20	0.67	0.31
			隔壁②	16	0.15	0.67	0.23
			隔壁③	5	0.04	0.67	0.07
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	5	0.04	0.67	0.07

(④-④断面)

表 5.3.2-1(11) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{al}
			底版	183	0.40	0.67	0.61
			前壁	67	0.16	0.67	0.25
			後壁	41	0.10	0.67	0.16
			側壁①	71	0.17	0.67	0.27
		(+-)	側壁②	71	0.17	0.67	0.27
		(+-)	隔壁①	23	0.21	0.67	0.32
			隔壁②	12	0.11	0.67	0.17
			隔壁③	6	0.05	0.67	0.08
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
	C D		隔壁⑤	6	0.05	0.67	0.08
Û	5 s – D		底版	169	0.36	0.67	0.54
			前壁	133	0.37	0.67	0.55
			後壁	36	0.09	0.67	0.14
			側壁①	64	0.16	0.67	0.24
		()	側壁②	64	0.16	0.67	0.24
		()	隔壁①	18	0.16	0.67	0.25
			隔壁②	12	0.11	0.67	0.17
			隔壁③	6	0.05	0.67	0.09
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	6	0.05	0.67	0.09

表 5.3.2-1(12) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値 (④-④断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	115	0.25	0.67	0.37
			前壁	107	0.29	0.67	0.44
			後壁	27	0.06	0.67	0.10
			側壁①	44	0.11	0.67	0.17
	9 - E 1		側壁②	44	0.11	0.67	0.17
	5 s - F 1	(++)	隔壁①	13	0.12	0.67	0.18
			隔壁②	10	0.09	0.67	0.15
			隔壁③	4	0.04	0.67	0.06
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.00
			隔壁⑤	4	0.04	0.67	0.06
Û			底版	130	0.29	0.67	0.43
			前壁	59	0.15	0.67	0.22
			後壁	30	0.07	0.67	0.11
			側壁①	52	0.13	0.67	0.20
			側壁②	52	0.13	0.67	0.20
	5 s - F 2	(++)	隔壁①	17	0.15	0.67	0.24
			隔壁②	11	0.10	0.67	0.16
			隔壁③	4	0.04	0.67	0.06
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	4	0.04	0.67	0.06

表 5.3.2-1(13) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値 (④-④断面)

解析 ケース	地震動	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	172	0.37	0.67	0.55
			前壁	19	0.05	0.67	0.08
			後壁	39	0.10	0.67	0.15
			側壁①	56	0.14	0.67	0.21
		(++)	側壁②	56	0.14	0.67	0.21
		(++)	隔壁①	14	0.13	0.67	0.20
			隔壁②	11	0.10	0.67	0.15
			隔壁③	6	0.06	0.67	0.09
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
	C - N 1		隔壁⑤	6	0.06	0.67	0.09
Û	5 s - N I		底版	193	0.43	0.67	0.64
			前壁	91	0.22	0.67	0.34
			後壁	43	0.10	0.67	0.16
			側壁①	78	0.19	0.67	0.29
			側壁②	78	0.19	0.67	0.29
		(-+)	隔壁①	24	0.22	0.67	0.33
			隔壁②	14	0.12	0.67	0.19
			隔壁③	6	0.06	0.67	0.09
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	6	0.06	0.67	0.09

(④-④断面)

表 5.3.2-1(14) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ _{a1}
			底版	128	0.28	0.67	0.43
			前壁	42	0.10	0.67	0.16
			後壁	25	0.06	0.67	0.10
			側壁①	49	0.12	0.67	0.18
			側壁②	49	0.12	0.67	0.18
		(++)	隔壁①	14	0.13	0.67	0.20
			隔壁②	9	0.08	0.67	0.12
			隔壁③	4	0.03	0.67	0.06
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
	S s - N 2		隔壁⑤	4	0.03	0.67	0.06
Û	(NS)		底版	111	0.25	0.67	0.37
			前壁	42	0.10	0.67	0.16
			後壁	30	0.07	0.67	0.12
			側壁①	45	0.11	0.67	0.17
		()	側壁②	45	0.11	0.67	0.17
		(-+)	隔壁①	14	0.13	0.67	0.20
			隔壁②	9	0.09	0.67	0.13
			隔壁③	4	0.03	0.67	0.05
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	4	0.03	0.67	0.05

(④-④断面)

表 5.3.2-1(15) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ al
			底版	91	0.19	0.67	0.29
			前壁	20	0.05	0.67	0.08
			後壁	39	0.10	0.67	0.15
			側壁①	26	0.07	0.67	0.11
		(++)	側壁②	26	0.07	0.67	0.11
		(++)	隔壁①	10	0.09	0.67	0.14
			隔壁②	9	0.08	0.67	0.13
			隔壁③	4	0.03	0.67	0.06
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
	S s - N 2		隔壁⑤	4	0.03	0.67	0.06
Û	(EW)		底版	88	0.19	0.67	0.28
			前壁	99	0.27	0.67	0.41
			後壁	36	0.09	0.67	0.14
			側壁①	36	0.09	0.67	0.14
		(-+)	側壁②	36	0.09	0.67	0.14
		(-+)	隔壁①	10	0.09	0.67	0.14
			隔壁②	7	0.06	0.67	0.10
			隔壁③	3	0.03	0.67	0.05
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.00
			隔壁⑤	3	0.03	0.67	0.05

(④-④断面)

表 5.3.2-1(16) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

			(4)-4)断面)			
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/τ a1
			底版	195	0.43	0.67	0.65
			前壁	47	0.12	0.67	0.19
		後壁	25	0.06	0.67	0.10	
			側壁①	71	0.17	0.67	0.26
0	S - D		側壁②	71	0.17	0.67	0.26
2	(2) S s $-$ D	(-+)	隔壁①	23	0.21	0.67	0.33
			隔壁②	16	0.15	0.67	0.22
			隔壁③	5	0.05	0.67	0.07
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	5	0.05	0.67	0.07

表 5.3.2-1(17) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(④-④断面)											
解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ al				
			底版	207	0.46	0.67	0.69				
			前壁	85	0.21	0.67	0.32				
		(-+)	後壁	43	0.11	0.67	0.16				
	C N 1		側壁①	82	0.20	0.67	0.31				
0			側壁②	82	0.20	0.67	0.31				
2	5 S - N I		隔壁①	25	0.23	0.67	0.35				
			隔壁②	14	0.13	0.67	0.20				
			隔壁③	7	0.06	0.67	0.09				
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01				
			隔壁⑤	7	0.06	0.67	0.09				

表 5.3.2-1(18) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

			(4)-4)断面)			
解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/τ aı
			底版	187	0.41	0.67	0.62
			前壁	46	0.12	0.67	0.19
		(-+)	後壁	25	0.06	0.67	0.10
			側壁①	68	0.17	0.67	0.26
0	8 - D		側壁②	68	0.17	0.67	0.26
3	5 s - D		隔壁①	22	0.21	0.67	0.31
			隔壁②	16	0.15	0.67	0.23
			隔壁③	5	0.04	0.67	0.07
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01
			隔壁⑤	5	0.04	0.67	0.07

表 5.3.2-1(19) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(④-④断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ aı				
			底版	201	0.45	0.67	0.67				
			前壁	90	0.22	0.67	0.33				
		(-+)	後壁	43	0.11	0.67	0.16				
			側壁①	81	0.20	0.67	0.30				
0	$S_{a} = N_{1}$		側壁②	81	0.20	0.67	0.30				
0	$5 \ s - N \ I$		隔壁①	24	0.22	0.67	0.34				
			隔壁②	14	0.13	0.67	0.20				
			隔壁③	6	0.06	0.67	0.09				
			隔壁④	0	0.00	0.67	0.01				
			隔壁⑤	6	0.06	0.67	0.09				

表 5.3.2-1(20) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

5.3.3 せん断力照査(面内)

各地震動における各部材のせん断破壊(面内)に対する照査結果を表 5.3.3-1 に示す。

	1						
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ 1
			底版	253	0. 42	1.51	0.28
			フーチング	178	0.18	1.51	0.12
			前壁	121	0.24	2.20	0.11
			後壁	172	0.34	1.83	0.19
			側壁①	431	0.86	1.83	0.48
		(++)	側壁②	431	0.86	1.83	0.48
		(++)	隔壁①	73	0.29	1.97	0.15
			隔壁②	75	0.30	1.67	0.18
			隔壁③	91	0.36	2.05	0.18
			隔壁④	238	0.95	1.83	0.52
			隔壁⑤	243	0.97	1.84	0.53
	C D		隔壁⑥	238	0.95	1.83	0.52
Û	5 s – D		底版	217	0.36	1.51	0.24
			フーチング	148	0.15	1.51	0.10
			前壁	128	0.26	2.48	0.11
			後壁	133	0.27	1.61	0.17
			側壁①	397	0.79	1.87	0.43
		(-+)	側壁②	397	0.79	1.87	0.43
		(-+)	隔壁①	91	0.36	2.24	0.17
			隔壁②	87	0.35	1.94	0.18
			隔壁③	80	0.32	1.99	0.17
			隔壁④	213	0.85	1.88	0.46
			隔壁⑤	217	0.87	1.87	0.47
			隔壁⑥	213	0.85	1.88	0.46

表 5.3.3-1(1) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 ^{て1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ 1
			底版	243	0.41	1.51	0.27
			フーチング	175	0.18	1.51	0.12
			前壁	104	0.21	2.33	0.09
			後壁	155	0.31	1.65	0.19
			側壁①	385	0.77	1.95	0.40
			側壁②	385	0.77	1.95	0.40
		(+-)	隔壁①	75	0.30	2.12	0.15
			隔壁②	88	0.35	2.06	0.18
			隔壁③	89	0.36	2.04	0.18
			隔壁④	208	0.83	1.97	0.43
			隔壁⑤	207	0.83	1.97	0.43
			隔壁⑥	208	0.83	1.97	0.43
Û	5 s – D		底版	238	0.40	1.51	0.27
			フーチング	190	0.19	1.51	0.13
			前壁	99	0.20	2.11	0.10
			後壁	179	0.36	1.79	0.21
			側壁①	391	0.78	1.78	0.44
			側壁②	391	0.78	1.78	0.44
		()	隔壁①	64	0.26	1.90	0.14
			隔壁②	99	0.40	2.12	0.19
			隔壁③	101	0.40	2.11	0.20
			隔壁④	226	0.90	1.89	0.48
			隔壁⑤	227	0.91	1.88	0.49
			隔壁⑥	226	0.90	1.89	0.48

表 5.3.3-1(2) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

2.1.5-494

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 ^{て1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ 1
			底版	202	0.34	1.51	0.23
			フーチング	169	0.17	1.51	0.12
			前壁	71	0.14	2.00	0.08
			後壁	163	0.33	1.81	0.19
			側壁①	318	0.64	1.83	0.35
	9 - E 1		側壁②	318	0.64	1.83	0.35
	5 s - F 1	(++)	隔壁①	55	0.22	1.94	0.12
			隔壁②	79	0.32	2.01	0.16
			隔壁③	88	0.35	2.03	0.18
			隔壁④	176	0.70	1.88	0.38
			隔壁⑤	177	0.71	1.87	0.38
			隔壁⑥	176	0.70	1.88	0.38
Û			底版	191	0.32	1.51	0.22
			フーチング	197	0.20	1.51	0.14
			前壁	87	0.17	2.22	0.08
			後壁	202	0.40	2.01	0.21
			側壁①	313	0.63	1.85	0.34
	S - E 9		側壁②	313	0.63	1.85	0.34
	5 s - F 2	(++)	隔壁①	63	0.25	2.04	0.13
			隔壁②	69	0.28	1.84	0.16
			隔壁③	91	0.36	2.05	0.18
			隔壁④	179	0.72	1.91	0.38
			隔壁⑤	181	0.72	1.90	0.39
			隔壁⑥	179	0.72	1.91	0.38

表 5.3.3-1(3) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

(②-②断面)									
解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁		
			底版	212	0.35	1.51	0.24		
			フーチング	318	0.32	1.51	0.22		
			前壁	57	0.11	1.78	0.07		
			後壁	403	0.81	2.74	0.30		
			側壁①	305	0.61	1.64	0.38		
			側壁②	305	0.61	1.64	0.38		
		(++)	隔壁①	46	0.18	1.82	0.11		
			隔壁②	94	0.38	2.07	0.19		
			隔壁③	155	0.62	2.34	0.27		
			隔壁④	150	0.60	1.69	0.36		
			隔壁⑤	153	0.61	1.71	0.36		
	$S_{a} = N_{1}$		隔壁⑥	150	0.60	1.69	0.36		
Û	5 s - N 1		底版	292	0.49	1.51	0.33		
			フーチング	38	0.04	1.51	0.03		
			前壁	104	0.21	2.34	0.09		
			後壁	54	0.11	1.57	0.07		
			側壁①	463	0.93	1.95	0.48		
		(-+)	側壁②	463	0.93	1.95	0.48		
		(-+)	隔壁①	78	0.31	2.08	0.16		
			隔壁②	91	0.37	1.91	0.20		
			隔壁③	73	0.29	1.75	0.17		
			隔壁④	265	1.06	2.08	0.51		
			隔壁⑤	267	1.07	2.07	0.52		
			隔壁⑥	265	1.06	2.08	0.51		

表 5.3.3-1(4) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 ^{て1} (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ 1
			底版	208	0.35	1.51	0.23
			フーチング	142	0.14	1.51	0.10
			前壁	72	0.14	2.00	0.08
			後壁	124	0.25	1.61	0.16
			側壁①	327	0.65	1.83	0.36
			側壁②	327	0.65	1.83	0.36
		(++)	隔壁①	56	0.22	1.93	0.12
			隔壁②	67	0.27	1.76	0.16
			隔壁③	73	0.29	1.94	0.16
			隔壁④	184	0.73	1.91	0.39
	S s - N 2 (N S)		隔壁⑤	185	0.74	1.90	0.40
			隔壁⑥	184	0.73	1.91	0.39
Û			底版	223	0.37	1.51	0.25
			フーチング	156	0.16	1.51	0.11
			前壁	80	0.16	2.19	0.08
			後壁	151	0.30	1.78	0.17
			側壁①	349	0.70	1.84	0.38
			側壁②	349	0.70	1.84	0.38
		(-+)	隔壁①	61	0.24	1.96	0.13
			隔壁②	69	0.27	1.79	0.16
			隔壁③	82	0.33	2.01	0.17
			隔壁④	205	0.82	2.00	0.42
			隔壁⑤	208	0.83	2.00	0.42
			隔壁⑥	205	0.82	2.00	0.42

表 5.3.3-1(5) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(2-2断面)

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	245	0.41	1.51	0.28
			フーチング	160	0.16	1.51	0.11
			前壁	111	0.22	2.13	0.11
			後壁	142	0.28	1.69	0.17
			側壁①	412	0.82	1.80	0.46
			側壁②	412	0.82	1.80	0.46
		(++)	隔壁①	68	0.27	1.91	0.15
			隔壁②	67	0.27	1.62	0.17
			隔壁③	77	0.31	1.97	0.16
			隔壁④	235	0.94	1.84	0.52
	S s - N 2		隔壁⑤	237	0.95	1.83	0.52
			隔壁⑥	235	0.94	1.84	0.52
Û	(EW)		底版	193	0.32	1.51	0.22
			フーチング	157	0.16	1.51	0.11
			前壁	75	0.15	2.02	0.08
			後壁	153	0.31	1.83	0.17
			側壁①	308	0.62	1.82	0.34
			側壁②	308	0.62	1.82	0.34
		(-+)	隔壁①	56	0.23	1.95	0.12
			隔壁②	65	0.26	1.78	0.15
			隔壁③	76	0.30	1.96	0.16
			隔壁④	173	0.69	1.89	0.37
			隔壁⑤	175	0.70	1.88	0.38
			隔壁⑥	173	0.69	1.89	0.37

表 5.3.3-1(6) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (②-②断面)

r			1				
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ 1
			底版	216	0.36	1.51	0.24
			フーチング	156	0.16	1.51	0.11
			前壁	90	0.18	2.08	0.09
			後壁	142	0.28	1.70	0.17
			側壁①	349	0.70	1.80	0.39
			側壁②	349	0.70	1.80	0.39
		(++)	隔壁①	61	0.25	1.93	0.13
			隔壁②	68	0.27	1.72	0.16
			隔壁③	76	0.31	1.97	0.16
		隔壁④	198	0.79	1.89	0.42	
			隔壁⑤	197	0.79	1.85	0.43
			隔壁⑥	198	0.79	1.89	0.42
2	5 s – D		底版	239	0.40	1.51	0.27
			フーチング	198	0.20	1.51	0.14
			前壁	104	0.21	2.34	0.09
			後壁	191	0.38	1.87	0.21
			側壁①	385	0.77	1.91	0.41
			側壁②	385	0.77	1.91	0.41
		(-+)	隔壁①	74	0.30	2.10	0.15
			隔壁②	83	0.33	1.88	0.18
			隔壁③	100	0.40	2.10	0.19
			隔壁④	218	0.87	1.96	0.45
			隔壁⑤	221	0.88	1.97	0.45
			隔壁⑥	218	0.87	1.96	0.45

表 5.3.3-1(7) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(2-2断面)

(②-②断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁				
			底版	218	0.36	1.51	0.25				
			フーチング	319	0.32	1.51	0.22				
			前壁	60	0.12	1.78	0.07				
	S s - N 1	(++)	後壁	406	0.81	2.75	0.30				
			側壁①	306	0.61	1.64	0.38				
0			側壁②	306	0.61	1.64	0.38				
2			隔壁①	47	0.19	1.82	0.11				
			隔壁②	95	0.38	2.07	0.19				
			隔壁③	157	0.63	2.34	0.27				
			隔壁④	152	0.61	1.71	0.36				
			隔壁⑤	154	0.62	1.71	0.37				
			隔壁⑥	152	0.61	1.71	0.36				

表 5.3.3-1(8) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(②-②断面)									
解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ 。/ τ 1		
			底版	243	0.40	1.51	0.27		
			フーチング	207	0.21	1.51	0.14		
			前壁	103	0.21	2.16	0.10		
			後壁	199	0.40	1.90	0.21		
			側壁①	397	0.79	1.82	0.44		
		(++)	側壁②	397	0.79	1.82	0.44		
		(++)	隔壁①	70	0.28	1.98	0.15		
			隔壁②	75	0.30	1.72	0.18		
			隔壁③	101	0.40	2.11	0.20		
			隔壁④	227	0.91	1.90	0.48		
			隔壁⑤	229	0.91	1.89	0.49		
0	S a – D		隔壁⑥	227	0.91	1.90	0.48		
0	3 S - D		底版	222	0.37	1.51	0.25		
			フーチング	153	0.15	1.51	0.11		
			前壁	118	0.24	2.41	0.10		
			後壁	136	0.27	1.62	0.17		
			側壁①	377	0.75	1.84	0.41		
		(-+)	側壁②	377	0.75	1.84	0.41		
		(-+)	隔壁①	86	0.34	2.21	0.16		
			隔壁②	88	0.35	1.98	0.18		
			隔壁③	81	0.33	2.00	0.17		
			隔壁④	208	0.83	1.99	0.42		
			隔壁⑤	204	0.81	1.92	0.43		
			隔壁⑥	208	0.83	1.99	0.42		

表 5.3.3-1(9) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値
(②-②断面)												
解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値 τ 。/ τ 1					
			底版	218	0.36	1.51	0.25					
			フーチング	315	0.32	1.51	0.21					
		(++)	前壁	59	0.12	1.79	0.07					
			後壁	401	0.80	2.73	0.30					
			側壁①	303	0.61	1.64	0.37					
0	$S_{\alpha} = N_{1}$		側壁②	303	0.61	1.64	0.37					
J	5 5 - N I		隔壁①	48	0.19	1.83	0.11					
			隔壁②	94	0.37	2.06	0.19					
			隔壁③	154	0.62	2.34	0.27					
			隔壁④	148	0.59	1.69	0.36					
			隔壁⑤	152	0.61	1.71	0.36					
			隔壁⑥	148	0.59	1.69	0.36					

表 5.3.3-1(10) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	368	0.61	1.51	0.41
			前壁	258	0.52	2.52	0.21
			後壁	77	0.15	1.59	0.10
			側壁①	512	1.02	1.94	0.53
		$(\pm \pm)$	側壁②	512	1.02	1.94	0.53
		(++)	隔壁①	142	0.57	2.08	0.28
			隔壁②	118	0.47	2.04	0.24
			隔壁③	357	1.43	2.21	0.65
			隔壁④	361	1.44	2.20	0.66
	S - D		隔壁⑤	357	1.43	2.21	0.65
Û	5 s - D		底版	437	0.73	1.51	0.49
			前壁	300	0.60	2.80	0.22
			後壁	271	0.54	2.64	0.21
			側壁①	685	1.37	2.30	0.60
			側壁②	685	1.37	2.30	0.60
		(-+)	隔壁①	165	0.66	2.35	0.29
			隔壁②	149	0.59	2.25	0.27
			隔壁③	418	1.67	2.27	0.74
			隔壁④	422	1.69	2.26	0.75
			隔壁⑤	418	1.67	2.27	0.74

(④-④断面)

表 5.3.3-1(11) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	465	0.77	1.51	0.52
			前壁	332	0.66	2.86	0.24
			後壁	144	0.29	1.87	0.16
			側壁①	682	1.36	2.22	0.62
		()	側壁②	682	1.36	2.22	0.62
		(+-)	隔壁①	176	0.70	2.27	0.31
			隔壁②	133	0.53	2.19	0.25
			隔壁③	409	1.64	2.22	0.74
			隔壁④	429	1.71	2.29	0.75
	8 - D		隔壁⑤	409	1.64	2.22	0.74
Û	5 s - D		底版	331	0.55	1.51	0.37
			前壁	326	0.65	2.67	0.25
			後壁	87	0.17	1.66	0.11
			側壁①	548	1.10	2.04	0.54
		()	側壁②	548	1.10	2.04	0.54
		()	隔壁①	177	0.71	2.36	0.31
			隔壁②	108	0.43	1.86	0.24
			隔壁③	351	1.40	2. 28	0.62
			隔壁④	357	1.43	2.27	0.63
			隔壁⑤	351	1.40	2.28	0.62

(④-④断面)

表 5.3.3-1(12) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	247	0.41	1.51	0.28
			前壁	228	0.46	2.37	0.20
			後壁	57	0.11	1.51	0.08
			側壁①	389	0.78	1.85	0.43
	$S_{a} = E_{a}^{\dagger}$		側壁②	389	0.78	1.85	0.43
	28-11	(++)	隔壁①	120	0.48	2.10	0.23
			隔壁②	86	0.34	1.87	0.19
			隔壁③	243	0.97	2.04	0.48
			隔壁④	246	0.99	2.03	0.49
			隔壁⑤	243	0.97	2.04	0.48
Û			底版	331	0.55	1.51	0.37
			前壁	243	0.49	2.57	0.19
			後壁	55	0.11	1.61	0.07
			側壁①	513	1.03	2.12	0.49
	$S_{a} = E_{a}^{a}$		側壁②	513	1.03	2.12	0.49
	5 s - F 2	(++)	隔壁①	132	0.53	2.13	0.25
			隔壁②	87	0.35	1.78	0.20
			隔壁③	307	1.23	2.09	0.59
			隔壁④	319	1.28	2.14	0.60
			隔壁⑤	307	1.23	2.09	0.59

表 5.3.3-1(13) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (④-④断面)

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	231	0.39	1.51	0.26
			前壁	83	0.17	1.51	0.12
			後壁	334	0.67	2.67	0.25
			側壁①	338	0.68	1.85	0.37
		(++)	側壁②	338	0.68	1.85	0.37
		(++)	隔壁①	115	0.46	2.16	0.22
			隔壁②	192	0.77	2.46	0.32
			隔壁③	191	0.76	1.93	0.40
			隔壁④	192	0.77	1.93	0.40
	C - N 1		隔壁⑤	191	0.76	1.93	0.40
Û	5 s - N I		底版	452	0.75	1.51	0.50
			前壁	368	0.74	2.88	0.26
			後壁	135	0.27	1.82	0.15
			側壁①	641	1.28	2.08	0.62
			側壁②	641	1.28	2.08	0.62
		(-+)	隔壁①	195	0.78	2.39	0.33
			隔壁②	115	0.46	1.85	0.25
			隔壁③	447	1.79	2.33	0.77
			隔壁④	452	1.81	2.32	0.78
			隔壁⑤	447	1.79	2.33	0.77

(④-④断面)

表 5.3.3-1(14) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 ^{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	364	0.61	1.51	0.41
			前壁	221	0.44	2.53	0.18
			後壁	73	0.15	1.65	0.09
			側壁①	492	0.98	2.02	0.49
			側壁②	492	0.98	2.02	0.49
		(++)	隔壁①	111	0.45	1.91	0.24
			隔壁②	89	0.36	1.96	0.19
			隔壁③	341	1.37	2.26	0.61
			隔壁④	355	1.42	2.31	0.62
	S s - N 2		隔壁⑤	341	1.37	2.26	0.61
Û	(NS)		底版	345	0.57	1.51	0.39
			前壁	205	0.41	2.45	0.17
			後壁	89	0.18	1.70	0.11
			側壁①	484	0.97	2.03	0.48
		(-+)	側壁②	484	0.97	2.03	0.48
		(-+)	隔壁①	110	0.44	1.93	0.23
			隔壁②	95	0.38	2.00	0.20
			隔壁③	323	1.29	2.23	0.58
			隔壁④	327	1.31	2.22	0.59
			隔壁⑤	323	1.29	2.23	0.58

(④-④断面)

表 5.3.3-1(15) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	213	0.35	1.51	0.24
			前壁	80	0.16	1.83	0.09
			後壁	178	0.36	2.23	0.16
			側壁①	305	0.61	1.88	0.33
		(++)	側壁②	305	0.61	1.88	0.33
		(++)	隔壁①	83	0.33	2.01	0.17
			隔壁②	114	0.45	2.07	0.22
			隔壁③	175	0.70	1.93	0.37
			隔壁④	175	0.70	1.93	0.37
	S s - N 2		隔壁⑤	175	0.70	1.93	0.37
Û	(EW)		底版	188	0.31	1.51	0.21
			前壁	168	0.34	2.08	0.17
			後壁	128	0.26	1.89	0.14
			側壁①	323	0.65	1.82	0.36
		(-+)	側壁②	323	0.65	1.82	0.36
		(-+)	隔壁①	105	0.42	2.10	0.20
			隔壁②	112	0.45	2.08	0.22
			隔壁③	204	0.81	2.05	0.40
			隔壁④	207	0.83	2.04	0.41
			隔壁⑤	204	0.81	2.05	0.40

(④-④断面)

表 5.3.3-1(16) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

			(4)-4)断面)			
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	472	0.79	1.51	0.53
			前壁	314	0.63	2.85	0.23
			後壁	268	0.54	2.63	0.21
			側壁①	729	1.46	2.31	0.64
0	S - D		側壁②	729	1.46	2.31	0.64
(2)	$(2) \qquad S s - D$	(-+)	隔壁①	171	0.68	2.35	0.30
			隔壁②	148	0.59	2.24	0.27
			隔壁③	435	1.74	2.28	0.77
			隔壁④	438	1.75	2.26	0.78
			隔壁⑤	435	1.74	2.28	0.77

表 5.3.3-1(17) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

	(④-④断面)											
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 _{て。} (N/mm ²)	短期許容 応力度 て ¹ (N/mm ²)	照査値 τ 。/ τ 1					
			底版	497	0.83	1.51	0.55					
			前壁	380	0.76	2.93	0.26					
			後壁	140	0.28	1.85	0.16					
			側壁①	694	1.39	2.13	0.66					
0	$S_{\alpha} = N_{1}$	(-+)	側壁②	694	1.39	2.13	0.66					
2	55 N I	(-+)	隔壁①	200	0.80	2.37	0.34					
			隔壁②	113	0.45	1.80	0.26					
			隔壁③	463	1.85	2.32	0.80					
			隔壁④	468	1.87	2. 31	0.81					
			隔壁⑤	463	1.85	2.32	0.80					

表 5.3.3-1(18) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

			(4)-4)断面)			
解析 ケース	地震動	地震動		せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 て。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{て1} (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版	447	0.74	1.51	0.50
			前壁	303	0.61	2.81	0.22
			後壁	273	0.55	2.64	0.21
			側壁①	689	1.38	2.28	0.61
0	$S_{\alpha} = D$	(-+)	側壁②	689	1.38	2.28	0.61
0	5 S - D	()	隔壁①	167	0.67	2.36	0.29
			隔壁②	150	0.60	2.25	0.27
			隔壁③	425	1.70	2.28	0.75
			隔壁④	428	1.71	2.27	0.76
			隔壁⑤	425	1.70	2.28	0.75

表 5.3.3-1(19) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

	(④-④断面)										
解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断力 Q(kN)	せん断 応力度 τ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 て ¹ (N/mm ²)	照查値 τ _c /τ ₁				
			底版	474	0.79	1.51	0.53				
			前壁	378	0.76	2.91	0.26				
			後壁	145	0.29	1.91	0.16				
			側壁①	657	1.31	2.07	0.64				
0	$S_{\alpha} = N_{1}$	()	側壁②	657	1.31	2.07	0.64				
0	55 N I	(-+)	隔壁①	198	0.79	2.39	0.34				
			隔壁②	113	0.45	1.82	0.25				
			隔壁③	457	1.83	2.33	0.79				
			隔壁④	462	1.85	2.32	0.80				
			隔壁⑤	457	1.83	2.33	0.79				

表 5.3.3-1(20) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

- 5.4 隔壁, 頂版, 側壁及び底版(③-③断面)
 - 5.4.1 圧縮に対する照査

各地震動における各部材の圧縮応力度に対する照査結果を表 5.4.1-1に示す。

表 5.4.1-1(1) コンクリートの圧縮応力度に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	地震動		圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
			底版①	3.9	13.5	0.29
			底版②	3.9	13.5	0.29
		(++)	側壁①	6.1	13.5	0.45
			側壁②	6.1	13.5	0.45
			隔壁	8.6	13.5	0.64
			頂版①	1.6	13.5	0.13
			頂版②	1.6	13.5	0.13
			底版①	2.5	13.5	0.19
			底版②	2.5	13.5	0.19
			側壁①	3.7	13.5	0.28
		(-+)	側壁②	3.7	13.5	0.28
			隔壁	5.3	13.5	0.40
			頂版①	1.7	13.5	0.13
Û	Sa-D		頂版②	1.7	13.5	0.13
Û	55 D		底版①	3.6	13.5	0.27
			底版②	3.6	13.5	0.27
			側壁①	7.1	13.5	0.53
		(+-)	側壁②	7.1	13.5	0.53
			隔壁	8.3	13.5	0.62
			頂版①	3.4	13.5	0.26
			頂版②	3.4	13.5	0.26
			底版①	3.0	13.5	0.23
			底版②	3.0	13.5	0.23
			側壁①	5.1	13.5	0.39
		()	側壁②	5.1	13.5	0.39
			隔壁	6.3	13.5	0.47
			頂版①	2.6	13.5	0.20
			頂版②	2.6	13.5	0.20

(③-③断面)

解析 ケース	地震動	勭	評価対象 部材	圧縮 応力度 σ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca
			底版①	1.8	13.5	0.14
			底版②	1.8	13.5	0.14
			側壁①	2.7	13.5	0.20
	Ss-F1	(++)	側壁②	2.7	13.5	0.20
			隔壁	3.8	13.5	0.29
			頂版①	1.3	13.5	0.10
			頂版②	1.3	13.5	0.10
			底版①	2.5	13.5	0.19
	Ss-F 2	(++)	底版②	2.5	13.5	0.19
			側壁①	3.7	13.5	0.28
			側壁②	3.7	13.5	0.28
			隔壁	5.4	13.5	0.40
			頂版①	1.8	13.5	0.14
			頂版②	1.8	13.5	0.14
Ū		(++)	底版①	4.0	13.5	0.30
			底版②	4.0	13.5	0.30
			側壁①	6.3	13.5	0.47
			側壁②	6.3	13.5	0.47
			隔壁	8.6	13.5	0.64
			頂版①	3.0	13.5	0.23
	$S_{c} = N_{1}$		頂版②	3.0	13.5	0.23
	55 111		底版①	4.1	13.5	0.31
			底版②	4.1	13.5	0.31
			側壁①	6.3	13.5	0.47
		(-+)	側壁②	6.3	13.5	0.47
			隔壁	8.8	13.5	0.66
			頂版①	1.7	13.5	0.13
			頂版②	1.7	13.5	0.13

表 5.4.1-1(2) コンクリートの圧縮応力度に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (③-③断面)

解析 ケース	地震	動	評価対象 部材	圧縮 応力度 σ _。 (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca
			底版①	2.0	13.5	0.15
			底版②	2.0	13.5	0.15
			側壁①	3.0	13.5	0.22
		(++)	側壁②	3.0	13.5	0.22
			隔壁	4.3	13.5	0.32
			頂版①	1.2	13.5	0.09
	Ss-N2		頂版②	1.2	13.5	0.09
	(NS)		底版①	2.3	13.5	0.17
			底版②	2.3	13.5	0.17
			側壁①	3.6	13.5	0.27
		(-+)	側壁②	3.6	13.5	0.27
			隔壁	4.9	13.5	0.37
			頂版①	1.8	13.5	0.14
			頂版②	1.8	13.5	0.14
Û			底版①	3.1	13.5	0.23
			底版②	3.1	13.5	0.23
			側壁①	6.9	13.5	0.52
		(++)	側壁②	6.9	13.5	0.52
			隔壁	8.0	13.5	0.60
			頂版①	3.3	13.5	0.25
	S s - N 2		頂版②	3.3	13.5	0.25
	(EW)		底版①	2.5	13.5	0.19
			底版②	2.5	13.5	0.19
			側壁①	4.0	13.5	0.30
		(-+)	側壁②	4.0	13.5	0.30
			隔壁	5.2	13.5	0.39
			頂版①	2.1	13.5	0.16
			頂版②	2.1	13.5	0.16

表 5.4.1-1(3) コンクリートの圧縮応力度に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (③-③断面)

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	圧縮 応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{σ ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/ σ ca
			底版①	4.0	13.5	0.30
			底版②	4.0	13.5	0.30
			側壁①	6.3	13.5	0.47
		(++)	側壁②	6.3	13.5	0.47
	S s – N 1		隔壁	8.6	13.5	0.64
			頂版①	3.0	13.5	0.23
			頂版②	3.0	13.5	0.23
		(-+)	底版①	3.9	13.5	0.30
			底版②	3.9	13.5	0.30
			側壁①	6.2	13.5	0.46
2			側壁②	6.2	13.5	0.46
			隔壁	8.7	13.5	0.65
			頂版①	1.6	13.5	0.13
			頂版②	1.6	13.5	0.13
			底版①	3.0	13.5	0.23
			底版②	3.0	13.5	0.23
	S = N S		側壁①	6.8	13.5	0.51
	5 s - N Z	(++)	側壁②	6.8	13.5	0.51
			隔壁	7.9	13.5	0.59
			頂版①	3.3	13.5	0.25
			頂版②	3.3	13.5	0.25

(③-③断面)

表 5.4.1-1(4) コンクリートの圧縮応力度に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	b	評価対象 部材	圧縮 応力度 σ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 σ _{ca} (N/mm ²)	照査値 σ c/σ ca
			底版①	4.0	13.5	0.30
			底版②	4.0	13.5	0.30
	S s – N 1		側壁①	6.3	13.5	0.47
		(++)	側壁②	6.3	13.5	0.47
			隔壁	8.6	13.5	0.64
			頂版①	3.0	13.5	0.23
			頂版②	3.0	13.5	0.23
		(-+)	底版①	4.2	13.5	0.32
			底版②	4.2	13.5	0.32
			側壁①	6.4	13.5	0.48
3			側壁②	6.4	13.5	0.48
			隔壁	9.0	13.5	0.67
			頂版①	2.0	13.5	0.15
			頂版②	2.0	13.5	0.15
			底版①	3.0	13.5	0.23
			底版②	3.0	13.5	0.23
	S = N 2		側壁①	6.7	13.5	0.50
	5 s - N Z	(++)	側壁②	6.7	13.5	0.50
	(EW)		隔壁	7.8	13.5	0.58
			頂版①	3.2	13.5	0.24
			頂版②	3.2	13.5	0.24

(③-③断面)

表 5.4.1-1(5) コンクリートの圧縮応力度に対する照査における最大照査値

5.4.2 引張に対する照査

各地震動における各部材の引張応力度に対する照査結果を表 5.4.2-1に示す。

表 5.4.2-1(1) コンクリートの引張応力度に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	引張 応力度* σ _s (N/mm ²)	引張強度 f _{tk} (N/mm ²)	照査値* σ _s /f _{tk}
			底版①	1.03	1.91	0.55
			底版②	1.03	1.91	0.55
			側壁①	0.89	1.91	0.47
			側壁②	0.89	1.91	0.47
		(ТТ)	隔壁	1.62 (2.01)	1.91	0.85 (1.06)
			頂版①	1.15	1.91	0.61
			頂版②	1.15	1.91	0.61
			底版①	0.67	1.91	0.36
			底版②	0.67	1.91	0.36
			側壁①	0.49	1.91	0.26
	(-+)	側壁②	0.49	1.91	0.26	
			隔壁	1.14	1.91	0.60
			頂版①	0.75	1.91	0.40
1	Ss - D		頂版②	0.75	1.91	0.40
		(+-)	底版①	0.76	1.91	0.40
			底版②	0.76	1.91	0.40
			側壁①	0.87	1.91	0.46
			側壁②	0.87	1.91	0.46
			隔壁	1.70	1.91	0.89
			頂版①	1.50	1.91	0.79
			頂版②	1.50	1.91	0.79
			底版①	0.89	1.91	0.47
			底版②	0.89	1.91	0.47
			側壁①	0.64	1.91	0.34
		()	側壁②	0.64	1.91	0.34
			隔壁	1.59	1.91	0.84
			頂版①	1.05	1.91	0.55
			頂版②	1.05	1.91	0.55

(③-③断面)

表 5.4.2-1(2) コンクリートの引張応力度に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	引張 応力度* σ _s (N/mm ²)	引張強度 f _{tk} (N/mm ²)	照査値* σ _s /f _{tk}
			底版①	0.54	1.91	0.29
			底版②	0.54	1.91	0.29
			側壁①	0.34	1.91	0.19
	Ss-F1	(++)	側壁②	0.34	1.91	0.19
			隔壁	0.85	1.91	0.45
			頂版①	0.56	1.91	0.30
			頂版②	0.56	1.91	0.30
			底版①	0.65	1.91	0.35
			底版②	0.65	1.91	0.35
Ss-F2			側壁①	0.41	1.91	0.22
	Ss-F2	(++)	側壁②	0.41	1.91	0.22
			隔壁	1.04	1.91	0.55
			頂版①	0.74	1.91	0.39
			頂版②	0.74	1.91	0.39
1		(++)	底版①	0.82	1.91	0.44
			底版②	0.82	1.91	0.44
			側壁①	0.92	1.91	0.49
			側壁②	0.92	1.91	0.49
			隔壁	1.79	1.91	0.94
			頂版①	1.21	1.91	0.64
			頂版②	1.21	1.91	0.64
	Ss-N1		底版①	1.11	1.91	0.59
			底版②	1.11	1.91	0.59
			側壁①	0.98	1.91	0.52
		(-+)	側壁②	0.98	1.91	0.52
			隔辟	1.80	1 01	0.95
				(2.19)	1.91	(1.15)
			頂版①	1.17	1.91	0.62
			頂版②	1.17	1.91	0.62

(③-③断面)

注記*:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

2.1.5 - 521

表 5.4.2-1(3) コンクリートの引張応力度に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	引張 応力度 σ _s (N/mm ²)	引張強度 f _{tk} (N/mm ²)	照査値 ơ s/ftk
			底版①	0.30	1.91	0.16
			底版②	0.30	1.91	0.16
			側壁①	0.16	1.91	0.09
		(++)	側壁②	0.16	1.91	0.09
			隔壁	0.15	1.91	0.08
			頂版①	0.64	1.91	0.34
	S s - N 2		頂版②	0.64	1.91	0.34
	(NS)		底版①	0.57	1.91	0.31
			底版②	0.57	1.91	0.31
			側壁①	0.65	1.91	0.34
		(-+)	側壁②	0.65	1.91	0.34
			隔壁	1.29	1.91	0.68
			頂版①	0.82	1.91	0.43
\bigcirc			頂版②	0.82	1.91	0.43
Ū			底版①	0.82	1.91	0.43
			底版②	0.82	1.91	0.43
			側壁①	0.66	1.91	0.35
		(++)	側壁②	0.66	1.91	0.35
			隔壁	1.42	1.91	0.75
			頂版①	1.40	1.91	0.74
	$S_s - N_2$		頂版②	1.40	1.91	0.74
	(EW)		底版①	0.76	1.91	0.40
			底版②	0.76	1.91	0.40
			側壁①	0.54	1.91	0.29
		(-+)	側壁②	0.54	1.91	0.29
			隔壁	1.33	1.91	0.70
			頂版①	0.86	1.91	0.45
			頂版②	0.86	1.91	0.45

(③-③断面)

表 5.4.2-1(4) コンクリートの引張応力度に対する照査<mark>における最大照査値</mark> (③-③断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	引張 応力度* σ _s (N/mm ²)	引張強度 f _{tk} (N/mm ²)	照查值* σ _s /f _{tk}
			底版①	0.82	1.91	0.44
			底版②	0.82	1.91	0.44
			側壁①	0.92	1.91	0.49
		(++)	側壁②	0.92	1.91	0.49
			隔壁	1.78	1.91	0.94
			頂版①	1.23	1.91	0.65
			頂版②	1.23	1.91	0.65
	S s – N 1		底版①	1.10	1.91	0.58
		(-+)	底版②	1.10	1.91	0.58
			側壁①	0.98	1.91	0.52
0			側壁②	0.98	1.91	0.52
2			隔壁	1.79	1 01	0.94
				(2.20)	1. 91	(1.16)
			頂版①	1.16	1.91	0.61
			頂版②	1.16	1.91	0.61
			底版①	0.81	1.91	0.43
			底版②	0.81	1.91	0.43
	$S_{a} = N_{a}^{2}$		側壁①	0.59	1.91	0.31
	$S_s = N_2$	(++)	側壁②	0.59	1.91	0.31
			隔壁	1.41	1.91	0.74
			頂版①	1. 38	1.91	0.73
			頂版②	1.38	1.91	0.73

表 5.4.2-1(5) コンクリートの引張応力度に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	h	評価対象 部材	引張 応力度* σ _s (N/mm ²)	引張強度 f _{tk} (N/mm ²)	照査値* σ _s /f _{tk}
			底版①	0.82	1.91	0.44
			底版②	0.82	1.91	0.44
			側壁①	0.92	1.91	0.49
		(++)	側壁②	0.92	1.91	0.49
			隔壁	1.79	1.91	0.94
			頂版①	1.25	1.91	0.66
			頂版②	1.25	1.91	0.66
	$S_s - N_1$	(-+)	底版①	1.10	1.91	0.58
			底版②	1.10	1.91	0.58
			側壁①	0.97	1.91	0.51
3			側壁②	0.97	1.91	0.51
0			隔壁	1.80	1.91	0.95
				(2.18)		(1.14)
			頂版①	1.19	1.91	0.63
			頂版②	1.19	1.91	0.63
			底版①	0.80	1.91	0.43
			底版②	0.80	1.91	0.43
	$S_{c} = N_{c}^{2}$		側壁①	0.57	1.91	0.30
	(FW)	(++)	側壁②	0.57	1.91	0.30
	(EW)		隔壁	1.39	1.91	0.73
			頂版①	1.36	1.91	0.72
			頂版②	1.36	1.91	0.72

(③-③断面)

5.4.3 せん断力照査(面外)

各地震動におけるコンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査結果を表 5.4.3 -1に示す。

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/ τ a1
			底版①	0.66 (1.76)	0.67	0.99 (2.64)
			底版②	0.66 (1.76)	0.67	0.99 (2.64)
		側壁①	0.11 (0.70)	0.67	0.18 (1.05)	
	(++)	側壁②	0.11 (0.70)	0.67	0.18 (1.05)	
			隔壁	0.00 (1.44)	0.67	0.00 (2.16)
			頂版①	0.23 (0.72)	0.67	0.35 (1.08)
1	Ss-D		頂版②	0.23 (0.72)	0.67	0.35 (1.08)
			底版①	0.42 (1.11)	0.67	0.63 (1.66)
			底版②	0.42 (1.11)	0.67	0.63 (1.66)
			側壁①	0.50	0.67	0.75
		()	側壁②	0.50	0.67	0.75
		(-+)	隔壁	0.00	0.67	0.00 (1.35)
			頂版①	0.06 (0.81)	0.67	0.09 (1.21)
			頂版②	0.06 (0.81)	0.67	0.09 (1.21)

表 5.4.3-1(1) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/τ a1
			底版①	0.56 (1.56)	0.67	0.85 (2.34)
			底版②	0.56 (1.56)	0.67	0.85 (2.34)
			側壁①	0.14 (1.11)	0.67	0.22 (1.66)
		(+-)	側壁②	0.14 (1.11)	0.67	0.22 (1.66)
			隔壁	0.00 (1.31)	0.67	0.00 (1.96)
			頂版①	0.44 (1.65)	0.67	0.66 (2.46)
			頂版②	0.44 (1.65)	0.67	0.66 (2.46)
	Ss-D		底版①	0.51 (1.36)	0.67	0.77 (2.03)
			底版②	0.51 (1.36)	0.67	0.77 (2.03)
			側壁①	0.10 (0.79)	0.67	0.15 (1.19)
		()	側壁②	0.10 (0.79)	0.67	0.15 (1.19)
			隔壁	0.00 (1.09)	0.67	0.00 (1.62)
			頂版①	0.31 (1.23)	0.67	0.47 (1.84)
			頂版②	0.31 (1.23)	0.67	0.47 (1.84)

表 5.4.3-1(2) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震重	地震動		せん断 応力度* τ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/ τ a1
			底版①	0.30 (0.80)	0.67	0.45 (1.20)
			底版②	0.30 (0.80)	0.67	0.45 (1.20)
	Ss-F 1	(++)	側壁①	0.37	0.67	0.55
			側壁②	0.37	0.67	0.55
			隔壁	0.64	0.67	0.96
			頂版①	0.60	0.67	0.91
			頂版②	0.60	0.67	0.91
			底版①	0.42	0 67	0.63
1				(1.11)		(1.66)
			底版②	0.42	0.67	0.63
				(1.11)		(1.66)
			側壁①	0.51	0.67	0.76
	$S_s - F_2$	(++)	側壁②	0.51	0.67	0.76
	0012		隔辟	0.00	0.67	0.00
			1111 192	(0.90)	0.07	(1.35)
			頂版①	0.06	0.67	0.09
			頂版①	(0.85)	0.67	(1.27)
			頂版②	0.06	0.67	0.09
				(0.85)	0.07	(1.27)

(③-③断面)

表 5.4.3-1(3) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* τ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/ τ a1	
			底版①	0.63 (1.79)	0.67	0.95 (2.68)	
① Ss-			底版②	0.63 (1.79)	0.67	0.95 (2.68)	
		(++)	側壁①	0.12 (0.92)	0.67	0.18 (1.38)	
	S s – N 1		(++)	側壁②	0.12 (0.92)	0.67	0.18 (1.38)
				隔壁	0.00 (1.44)	0.67	0.00 (2.15)
			頂版①	0.37 (1.42)	0.67	0.56 (2.13)	
			頂版②	0.37 (1.42)	0.67	0.56 (2.13)	

表 5.4.3-1(4) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* ¹ τ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値*1 τ _c /τ _{a1}
I		- N 1 (-+)	底版①	0.70 (1.86)	0.67	1.05 (2.78) 【0.63】* ²
			底版②	0.70 (1.86)	0.67	1.05 (2.78) 【0.63】* ²
			側壁①	0.11 (0.75)	0.67	0.17 (1.12)
	S s – N 1		(-+)	側壁②	0.11 (0.75)	0.67
			隔壁	0.00 (1.50)	0.67	0.00 (2.24)
			頂版①	0.23 (0.69)	0.67	0.35 (1.04)
			頂版②	0.23 (0.69)	0.67	0.35 (1.04)

表 5.4.3-1(5) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

注記*1:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度 1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/ τ a1
			底版①	0.34 (0.89)	0.67	0.51 (1.33)
			底版②	0.34 (0.89)	0.67	0.51 (1.33)
			側壁①	0.32	0.67	0.48
		(++)	側壁②	0.32	0.67	0.48
			隔壁	0.00	0.67	0.00
			頂版①	0.56	0.67	0.84
			頂版②	0.56	0.67	0.84
	Ss-N2			0.36		0.54
(1)	(NS)		底版①	(0.98)	0.67	(1.46)
			底版②	0.36	0.67	0.54
				(0.98)		(1.46)
			側壁①	0.55	0.67	0.83
		(-+)	側壁②	0.55	0.67	0.83
			隔辟	0.00	0.67	0.00
			上 (1)	(0.81)	0.01	(1.21)
			佰版①	0.07	0.67	0.10
				(0.84)	0.01	(1.26)
			頂版②	0.07	0.67	0.10
			貝版②	(0.84)	0.67	(1.26)

表 5.4.3-1(6) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値* τ _c /τ _{a1}
			底版①	0.51 (1.35)	0.67	0.77 (2.03)
			底版②	0.51 (1.35)	0.67	0.77 (2.03)
			側壁①	0.13 (1.07)	0.67	0.20 (1.60)
		(++)	側壁②	0.13 (1.07)	0.67	0.20 (1.60)
D			隔壁	0.00 (1.27)	0.67	0.00 (1.90)
			頂版①	0.40 (1.60)	0.67	0.61 (2.39)
	Ss-N2 (EW)		頂版②	0.40 (1.60)	0.67	0. 61 (2. 39)
			底版①	0.42 (1.13)	0.67	0.63 (1.69)
				底版②	0.42 (1.13)	0.67
			側壁①	0.62	0.67	0.93
		(-+)	側壁②	0.62	0.67	0.93
		(-+)	隔壁	0.00 (0.89)	0.67	0.00 (1.33)
			頂版①	0.26 (0.98)	0.67	0.40
			頂版②	0.26 (0.98)	0.67	0. 40 (1. 47)

表 5.4.3-1(7) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/ τ a1								
			底版①	0.64 (1.79)	0.67	0.95 (2.68)								
			底版②	0.64 (1.79)	0.67	0.95 (2.68)								
2		N 1 (++)	側壁①	0.12 (0.93)	0.67	0.18 (1.39)								
	Ss-N 1		側壁②	0.12 (0.93)	0.67	0.18 (1.39)								
												隔壁 (1.44) 0.00 0.6	0.67	0.00 (2.16)
				頂版①	0.37 (1.43)	0.67	0.56 (2.14)							
			頂版②	0.37 (1.43)	0.67	0.56 (2.14)								

表 5.4.3-1(8) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* ¹ τ _c (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値*1 τ _c /τ _{a1}	
2 s			底版①	0.68 (1.81)	0.67	1.02 (2.71) [0.62] * ²	
			底版②	0.68 (1.81)	0.67	照査値*1 τ_{c}/τ_{a1} 1.02 (2.71) 【0.62】* ² 1.02 (2.71) 【0.62】* ² 0.17 (1.08) 0.17 (1.08) 0.17 (1.08) 0.00 (2.20) 0.35 (1.03) 0.35	
		(-+)	側壁①	0.11 (0.72)	0.67	0.17 (1.08)	
	$S_s - N_1$		(-+)	側壁②	0.11 (0.72)	0.67	0.17 (1.08)
					隔壁	0.00 (1.47)	0.67
			頂版①	0.23 (0.69)	0.67	0.35 (1.03)	
			頂版②	0.23 (0.69)	0.67	0.35 (1.03)	

表 5.4.3-1(9) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

注記*1:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度 1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/ τ a1
			底版①	0.50 (1.34)	0.67	0.76 (2.00)
			底版②	0.50 (1.34)	0.67	0.76 (2.00)
			側壁①	0.13 (1.05)	0.67	$\begin{array}{c} (2,36) \\ \hline 0,20 \\ \hline 0,20 \\ \hline (1,57) \\ \hline 0,20 \\ \hline (1,57) \\ \hline 0,00 \\ \hline (1,87) \\ \hline 0,60 \\ \hline (2,36) \\ \hline 0,60 \\ \hline (2,36) \\ \hline \end{array}$
2	Ss-N2 (EW)	(++)	側壁②	0.13 (1.05)	0.67	0.20 (1.57)
			隔壁	0.00 (1.25)	0.67	0.00 (1.87) 0.60
			頂版①	0.40 (1.58)	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.60 (2.36)
			頂版②	0.40 (1.58)	0.67	0.60 (2.36)
			底版①	0.63 (1.79)	0.67	0.95 (2.68)
			底版②	0.63 (1.79)	0.67	0.95 (2.68)
			側壁①	0.12 (0.95)	0.67	0.18 (1.42)
3	Ss-N 1	(++)	側壁②	0.12 (0.95)	0.67	0.18 (1.42)
			隔壁	0.00(1.44)	0.67	0.00 (2.15)
			頂版①	0.37	0.67	0.56 (2.16)
			頂版②	0.37 (1.44)	0.67	0.56 (2.16)

(③-③断面)

表 5.4.3-1(10) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度*1 τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 τ _{a1} (N/mm ²)	照査値*1 τ _c /τ _{a1}
			底版①	0.72 (1.91)	0.67	1.07 (2.86) [0.65] * ²
3 S s		底版② 0.72 (1.91)	0.72 (1.91)	0.67	1.07 (2.86) [0.65] * ²	
			側壁①	0.11 (0.77)	0.67	0.16 (1.16)
	$S_s - N_1$	(-+)	側壁②	0.11 (0.77)	0.67	0.16 (1.16)
			隔壁	0.00 (1.53)	0.67	0.00 (2.29)
			頂版①	0.23 (0.93)	0.67	0.35 (1.39)
			頂版②	0.23 (0.93)	0.67	0.35 (1.39)

表 5.4.3-1(11) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

注記*1:括弧内()は応力度平均化前の値を示す。

*2:括弧内【】は「RC規準(1999年)」に基づき,短期許容せん断応力度 1.11 (N/mm²)を許容値とした場合の照査値を示す。

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	短期許容 応力度 _{τ a1} (N/mm ²)	照査値* τ c/τ a1	
		(++)	底版①	0.49 (1.33)	0.67	0.74 (2.00)	
3			底版②	0.49 (1.33)	0.67	0.74 (2.00)	
			側壁①	0.13 (1.03)	0.67	0.20 (1.55)	
	Ss-N2 (EW)		側壁②	0.13 (1.03)	0.67	0.20 (1.55)	
					隔壁	0.00 (1.23)	0.67
		頂版①	0.39 (1.55)	0.67	0.59 (2.32)		
			頂版②	0.39 (1.55)	0.67	0.59 (2.32)	

表 5.4.3-1(12) コンクリートのせん断破壊(面外)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)
5.4.4 せん断力照査(面内)

各地震動におけるコンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査結果を表 5.4.4 -1に示す。

解析 ケース	地震重	边	評価対象 部材	せん断 応力度* _{て c} (N/mm ²)	許容せん断 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値* τ _c /τ ₁
			底版①	0.78	1.51	0.52
			底版②	0.78	1.51	0.52
			御腔①	0.99	1 51	0.66
			侧堂①	(1.59)	1.01	(1.06)
		(++)	個腔の	0.99	1 51	0.66
			ME @	(1.59)	1.01	(1.06)
			隔辟	1.65	1 51	1.09
			1 m	(1.71)	1.01	(1.14)
			頂版①	0.43	1.51	0.29
			頂版②	0.43	1.51	0.29
		(-+)	底版①	0.51	1.51	0.34
			底版②	0.51	1.51	0.34
Û	38-D		側壁①	1.02	1.51	0.68
			側壁②	1.02	1.51	0.68
			隔壁	1.13	1.51	0.76
			頂版①	0.35	1.51	0.24
			頂版②	0.35	1.51	0.24
			底版①	0.66	1.51	0.44
			底版②	0.66	1.51	0.44
			側壁①	1.15	1.51	0.77
		(+-)	側壁②	1.15	1.51	0.77
			隔壁	1.18	1.51	0.79
			頂版①	0.56	1.51	0.38
			頂版②	0.56	1.51	0.38

表 5.4.4-1(1) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

表 5.4.4-1(2) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断 応力度 τ _c (N/mm ²)	許容せん断 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値 τ _c /τ ₁
			底版①	0.59	1.51	0.40
			底版②	0.59	1.51	0.40
			側壁①	1.31	1.51	0.87
	Ss-D	()	側壁②	1.31	1.51	0.87
			隔壁	1.43	1.51	0.95
			頂版①	0.47	1.51	0.32
			頂版②	0.47	1.51	0.32
		(++)	底版①	0.39	1.51	0.26
			底版②	0.39	1.51	0.26
			側壁①	0.75	1.51	0.50
1	Ss-F1		側壁②	0.75	1.51	0.50
			隔壁	0.83	1.51	0.56
			頂版①	0.24	1.51	0.17
			頂版②	0.24	1.51	0.17
			底版①	0.52	1.51	0.35
		(++)	底版②	0.52	1.51	0.35
			側壁①	1.00	1.51	0.67
	Ss-F 2		側壁②	1.00	1.51	0.67
			隔壁	1.10	1.51	0.73
			頂版①	0.40	1.51	0.27
			頂版②	0.40	1.51	0.27

(③-③断面)

解析 ケース	地震重	力	評価対象 部材	せん断 応力度* _{て c} (N/mm ²)	許容せん断 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値* τ _c /τ ₁
			底版①	0.79	1.51	0.53
			底版②	0.79	1.51	0.53
			側壁①	1.37	1.51	0.91
		(++)	側壁②	1.37	1.51	0.91
			隔壁	1.37	1.51	0.91
	① Ss-N1		頂版①	0.56	1.51	0.38
			頂版②	0.56	1.51	0.38
			底版①	0.80	1.51	0.53
1			底版②	0.80	1.51	0.53
			側壁①	1.08	1 51	0.72
				(1.73)	1.01	(1.15)
			個庭の	1.08	1 51	0.72
		侧壁②	(1.73)	1.51	(1.15)	
			府市时运	1.78	1 51	1.18
			1997年	(1.85)	1.01	(1.23)
			頂版①	0.45	1.51	0.30
			頂版②	0.45	1.51	0.30

表 5.4.4-1(3) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震	動	評価対象 部材	せん断 応力度 τ _c (N/mm ²)	許容せん断 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値 τ c/ τ 1
			底版①	0.42	1.51	0.28
			底版②	0.42	1.51	0.28
			側壁①	0.75	1.51	0.50
		(++)	側壁②	0.75	1.51	0.50
			隔壁	0.85	1.51	0.57
			頂版①	0.26	1.51	0.18
	S s - N 2		頂版②	0.26	1.51	0.18
	(NS)		底版①	0.41	1.51	0.27
			底版②	0.41	1.51	0.27
			側壁①	0.67	1.51	0.45
		(-+)	側壁②	0.67	1.51	0.45
			隔壁	0.65	1.51	0.44
			頂版①	0.30	1.51	0.21
			頂版②	0.30	1.51	0.21
Û			底版①	0.60	1.51	0.40
			底版②	0.60	1.51	0.40
			側壁①	1.34	1.51	0.89
		(++)	側壁②	1.34	1.51	0.89
			隔壁	1.43	1.51	0.95
			頂版①	0.55	1.51	0.37
	S s - N 2		頂版②	0.55	1.51	0.37
	(EW)		底版①	0.51	1.51	0.34
			底版②	0.51	1.51	0.34
			側壁①	1.08	1.51	0.72
		(-+)	側壁②	1.08	1.51	0.72
			隔壁	1.18	1.51	0.79
			頂版①	0.41	1.51	0.28
			頂版②	0.41	1.51	0.28

表 5.4.4-1(4) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値 (③-③断面)

解析 ケース	地震	動	評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	許容せん断 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値* τ _c /τ ₁
			底版①	0.79	1.51	0.53
			底版②	0.79	1.51	0.53
			側壁①	1.38	1.51	0.92
		(++)	側壁②	1.38	1.51	0.92
			隔壁	1.38	1.51	0.92
			頂版①	0.55	1.51	0.37
			頂版②	0.55	1.51	0.37
			底版①	0.78	1.51	0.52
	S s - N 1		底版②	0.78	1.51	0.52
			佃臣之	1.03	1 51	0.69
2		側壁U	(1.65)	1. 51	(1.10)	
		(-+)	側壁②	1.03	1 51	0.69
			侧堂②	(1.65)	1. 51	(1.10)
			隔壁	1.70	1 51	1.13
				(1.77)	1.01	(1.18)
			頂版①	0.43	1.51	0.29
			頂版②	0.43	1.51	0.29
			底版①	0.59	1.51	0.40
			底版②	0.59	1.51	0.40
	$S_{c} = N_{c}^{2}$		側壁①	1.32	1.51	0.88
	(FW)	(++)	側壁②	1.32	1.51	0.88
			隔壁	1.41	1.51	0.94
			頂版①	0.54	1.51	0.36
			頂版②	0.54	1.51	0.36

表 5.4.4-1(5) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

解析 ケース	地震	動	評価対象 部材	せん断 応力度* τ _° (N/mm ²)	許容せん断 応力度 τ ₁ (N/mm ²)	照査値* τ _c /τ ₁
			底版①	0.79	1.51	0.53
			底版②	0.79	1.51	0.53
			側壁①	1.37	1.51	0.91
		(++)	側壁②	1.37	1.51	0.91
			隔壁	1.37	1.51	0.91
			頂版①	0.54	1.51	0.36
			頂版②	0.54	1.51	0.36
			底版①	0.80	1.51	0.54
	S s - N 1		底版②	0.80	1.51	0.54
			個腔①	1.12	1 51	0.75
			侧堂①	(1.79)	1. 51	(1.19)
3		(-+)	側磨②	1.12	1 51	0.75
			則 型②	(1.79)	1. 51	(1.19)
			隔壁	1.84	1 51	1.22
				(1.91)	1.01	(1.27)
			頂版①	0.46	1.51	0.31
			頂版②	0.46	1.51	0.31
			底版①	0.59	1.51	0.39
			底版②	0.59	1.51	0.39
	$S_{s} = N_{2}$		側壁①	1.32	1.51	0.88
	(EW)	(++)	側壁②	1.32	1.51	0.88
			隔壁	1.41	1.51	0.94
			頂版①	0.53	1.51	0.36
			頂版②	0.53	1.51	0.36

表 5.4.4-1(6) コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査における最大照査値

(③-③断面)

5.4.5 3次元非線形構造解析によるせん断破壊に対する照査

「5.4.4 せん断力照査(面内)」のうち,隔壁の照査値が1.0を上回る結果となった解析ケースにおける隔壁のせん断破壊に対する照査結果を表5.4.5-1に示す。

表 5.4.5-1 コンクリートのせん断破壊(面内)に対する照査

解析 ケース	地震動		評価対象 部材	発生ひずみ ε c	許容ひずみ ε ca	照査値 ε c/ε ca
1)	Ss-D	(++)	隔壁	<mark>363</mark> μ	$2000~\mu$	<mark>0. 19</mark>
1)	Ss-N1	(-+)	隔壁	$501~\mu$	$2000~\mu$	0.26
2	Ss-N1	(-+)	隔壁	$452~\mu$	$2000~\mu$	0.23
3	Ss-N1	(-+)	隔壁	$536~\mu$	$2000~\mu$	0.27

(3-3断面)

- 6. 防波壁(波返重力擁壁)の耐震性に関する影響検討
- 6.1 改良地盤⑥の解析用物性値に関する影響検討
 - 6.1.1 概要

防波壁(波返重力擁壁)において,図6.1.1-1及び図6.1.1-2のとおり改良地 盤⑥を設置している。改良地盤⑥については,VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基 本方針」において,表6.1.1-1のとおり物性値を設定している。



図 6.1.1-1 改良地盤を設置する施設の平面配置図



図 6.1.1-2 改良地盤⑥の配置図(②-②断面)

			解析用物性値 (改良地盤⑤)
物理	密度	ρ (g∕cm³)	2.05
特性	間隙率	n	0.45
	動せん断弾性係数	G _{ma} (kN∕m²)	360500
変形特性	基準平均有効拘束圧	σ_{ma} ' (kN/m ²)	98
	ポアソン比	ν	0. 33
	減衰定数の上限値	h max	0.095
強度特性	粘着力	c' (kN∕m²)	1250
	内部摩擦角	¢'	0

表 6.1.1-1 改良地盤⑥における解析用物性値

注:動せん断弾性係数は代表的な数値を示す。

改良地盤⑥の動せん断弾性係数 G_{ma} は,密度 ρ ,S波速度 V_s より,(式1)に 基づき算定したせん断弾性係数 G_m 及び港湾技研資料に基づく(式2)のとおり設 定した。なお, G_{ma} 算定に用いる σ_v 'は図 6.1.1-3のとおりとする。

G_m=ρV_s² (式1) G_m:せん断弾性係数 (kN/m²) ρ :密度 (g/cm³) V_s :S波速度 (m/s)

G_{ma}=G_m・(σ_{ma}'/σ_m')^{0.5} (式2) G_{ma}:基準せん断弾性係数(kN/m²) σ_{ma}':基準平均有効拘束圧(kN/m²) σ_m':平均有効拘束圧(kN/m²) ここで,σ_m'=(σ_v'+σ_h')/2=(1+K₀)σ_v'/2,K₀=0.5 σ_v':改良地盤の層中心における有効上載圧(kN/m²)



(単位:m)

図 6.1.1-3 改良地盤⑥におけるGma算定に用いる σv

改良地盤⑥の原位置試験位置図を図 6.1.1-4 に, PS検層結果を表 6.1.1-2 に 示す。



図 6.1.1-4 改良地盤⑥の原位置試験位置図

試験実施	P波速度(m/s)		S波速度	f (m/s)
位置	試験数*	速度値	試験数*	速度值
[®] −1	8.0	1830	8.0	860
	1.0	3367	1.0	913
6-2	1.0	3155	1.0	829
	1.0	2933	1.0	633
	0.6	3003	0.6	1245
(6) - 3	1.0	3195	1.0	1543
	1.0	3165	1.0	1560
	1.0	2941	1.0	810
	1.0	2950	1.0	755
6-4	1.0	2890	1.0	710
	1.0	2976	1.0	814
	1.0	3195	1.0	900
	1.0	2833	1.0	853
(6) - 5	1.0	3413	1.0	1222
	0.5	3378	0.5	1086
	1.0	2358	1.0	688
<u>6</u> – 6	1.0	2320	1.0	600
	1.0	2222	1.0	576
加重平均		2574		895

表 6.1.1-2 P S 検層試験結果

注記*: PS検層の測定区間長 1m を一つの試験数とみなす。

PS検層の結果から、S波速度の平均は895m/sであることから、S波速度から 設定される動せん断弾性係数による影響を確認するため、表 6.1.1-3 に示す物性 値とした場合の影響検討を実施する。

表 6.1.1-3 解析用物性値と試験値との比較(動せん断弾性係数)

	解析用物性值	試験値
S波速度 V _s (m/s)	500	895
動せん断弾性係数	360500	1155218
$G_{m a}$ (kN/m ²)	500500	1100210

6.1.2 評価内容

評価対象断面については,改良地盤⑥が分布する断面は②-②断面のみとなるため,②-②断面を選定する。

入力地震動については、防波壁(波返重力擁壁)の応答加速度に影響すると考え られるため、施設の中で加速度の大きい重力擁壁の照査値に着目し、「4. 耐震評 価結果」において、重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する照査値が最大となる、 解析ケース①(基本ケース)の「Ss-D(-+)」を選定する。

②-②断面の地震応答解析モデルを図 6.1.2-1 に,改良地盤⑥による影響検討 における解析ケースを表 6.1.2-1 に示す。



図 6.1.2-1 地震応答解析モデル(2-2)断面)

|--|

改良地盤⑥		地盤物性			
動せん断弾性係数	解析ケース	埋戻土	岩盤		
${ m G}_{ m m a}~({ m kN/m^2})$		(G₀:初期せん断 弾性係数)	(G_d:動せん断 弾性係数)		
G _{ma} =360500 「4. 耐震評価結果」 にて評価済み	ケース①	平均値	平均値		
G _{m a} =1155218	(基本ケース)	平均值	平均值		

6.1.3 評価結果

改良地盤⑥の動せん断弾性係数を試験値から得られたせん断弾性波速度から設 定した場合の重力擁壁の評価結果を表 6.1.3-1 に示す。

改良地盤⑥の動せん断弾性係数について、Ⅵ-2-1-3「地盤の支持性能に係る基本 方針」で設定している物性値を用いた場合と変更した場合における,重力擁壁の曲 げ・軸力系及びせん断破壊に対する照査値の比較結果として,動せん断弾性係数が 大きいことで,照査値は小さくなることを確認した。

表 6.1.3-1(1) 重力擁壁の曲げ・軸力系の破壊に対する照査における最大照査値

七山崎		発生断面力		手にて谷	后世步应		
以及地盛り	解析	曲げモー	軸力	田り上稲	<u></u>	照查値	
動せん断弾性係数	ケース	メント	Ν	応力度	心力度	σ ζ/σ ςa	
$G_{m a} (kN/m^2)$		$M(kN \cdot m)$	(kN)	$\sigma_{\rm c}$ (N/mm ²)	$\sigma_{\rm ca}({\rm N/mm^2})$		
G _{ma} =360500 「4. 耐震評価結	1)	5491	1367	3.9	13.5	0.29	
朱」に(評価済み							
G _{m a} =1155218	1	4923	1070	3.9	13.5	0.26	

(②-②断面) (S s-D (-+))

表 6.1.3-1(2) 重力擁壁の曲げ・軸力系<mark>の破壊</mark>に対する照査における最大照査値 (②-②断面)(Ss-D(-+))

		発生断面力		바까지기며	后期多点	
以及地盛し	解析	曲げモー	軸力	田りり坂	^因 别計谷	照查値
	ケース	メント	Ν	応力度 (N/mm ²)	心力度 (N/mm ²)	σ s/ σ sa
G _{m a} (KN/m ⁻)		$\mathbf{M}\left(\mathbf{kN}\boldsymbol{\cdot}\mathbf{m} ight)$	(kN)	σ _s (N/mm ⁻)	σ _{sa} (N/mm ⁻)	
G _{ma} =360500 「4. 耐震評価結 果」にて評価済み	1)	5491	1367	155.2	294	0.53
G _{m a} =1155218	1)	4923	1070	149.4	294	0.51

表 6.1.3-1(3) 重力擁壁のせん断破壊に対する照査における最大照査値(②-②断面)

改良地盤⑥	<i>梅刀</i> 十二	発生断面力	せん断	短期許容	昭木荷
動せん断弾性係数	一 アー フ	せん断力	応力度	応力度	思 <u>宜</u> 恒
${ m G}_{ m m a}~({ m kN/m^2})$	リース	Q(kN)	$ au$ $_{\rm c}$ (N/mm ²)	τ_{a1} (N/mm ²)	τ _c /τ _{al}
G _{ma} =360500 「4. 耐震評価結 果」にて評価済み	1)	1038	0.34	0.64	0.54
G _{m a} =1155218	1)	826	0.27	0.64	0.43

 $(S \ s - D \ (-+))$