

ImpGround-GeoStandardによる改良地盤性能設計

1. 敷地・建物概要

名称	改良地盤性能設計 例題1
日付	2009. 11. 16
担当者名	高橋
建設場所	中部地方
用途	共同住宅
敷地面積	3000m ²
建築面積	302.4m ²
延床面積	1814.4m ²
階数	地上6階、地下なし
高さ	高さ 17.3m
構造種別	鉄筋コンクリート造
構造形式	上部構造 X方向:ラーメン構造、Y方向:柱梁付独立耐震壁構造
基礎構造	改良体杭基礎、主フーチング総数=5
地盤改良	深層混合処理工法

2. 地盤概要

地層の総数	kbN=	11	
改良地盤の直下の地層No.	impb=	7	
地下水面の深度(m)	zw=	2	
基礎底面の深度(m)	df=	1.5	
改良体先端のN値の平均値	NvimpbAv=	10.67	
地層の総数(地表面から液状化検討深さまでの地層)	kbN2_Lqf=	10	
地盤の単位体積重量(kN/m ³): γ			
標準貫入試験によるN値:N			
自然含水比(%):w			
液性限界(%):wL			

表 各層の性状

地層 No. i	砂質土 [1]	粘性土 [2]	層厚 H (m) HLD[i]	γ [kN/m ³] gnm[i]
1		2	1	16
2		2	1	16
3		2	1	16
4		2	1	16
5		2	1	16
6	1		0.5	18
7	1		1.5	18
8	1		1	18
9	1		1	18
10	1		1	18
11		2	10	16
地層 No. i	N値 NvD[i]	w (%) w[i]	wL (%) wl[i]	細粒分 含有率 Fc (%)
1	2	80	80	
2	2	80	80	
3	2	80	80	
4	2	80	80	
5	2	80	80	
6	15			35
7	15			14
8	15			17

9	15			15
10	15			14
11	10	80	80	

3. 荷重の設定

固定荷重(上部構造ベースシヤー BS)(kN): DeadLoadBS (略してDLBS)

固定荷重(基礎 FD)(kN): DeadLoadFD (略してDLFD)

積載荷重(上部構造ベースシヤー) 常時(kN): LiveLoadOR_BS (略してLLORBS)

積載荷重(基礎) 常時(kN): LiveLoadOR_FD (略してLLORFD)

積載荷重(上部構造ベースシヤー) 地震時(kN): LiveLoadEQ_BS (略してLLEQBS)

積載荷重(基礎) 地震時(kN): LiveLoadEQ_FD (略してLLEQFD)

上部構造ベースシヤー 常時 合計(kN): VrtclLoadOR_BS (略してVLORBS)

基礎 常時 合計(kN): VrtclLoadOR_FD (略してVLORFD)

上部構造ベースシヤー 地震時 合計(kN): VrtclLoadEQ_BS (略してVLEQBS)

基礎 地震時 合計(kN): VrtclLoadEQ_FD (略してVLEQFD)

建物全体 常時 合計(kN): Ttl_VrtclLoadOR (略してTVLOR)

建物全体 地震時 合計(kN): Ttl_VrtclLoadEQ (略してTVLEQ)

表 建物の荷重					
	固定荷重(kN)	積載荷重(kN)		合計(kN)	
		常時	地震時	常時	地震時
上部構造ベースシヤー	DLBS	LLORBS	LLEQBS	VLORBS	VLEQBS
基礎	DLFD	LLORFD	LLEQFD	VLORFD	VLEQFD
合計				TVLOR	TVLEQ
上部構造ベースシヤー	20624	2359	1089	22983	21713
基礎	4259	0	0	4259	4259
合計	24883	2359	1089	27242	25972

4. 地震時水平力の算定条件

地域係数 Z

地盤種別

Tcの決定

- 1 第1種
- 2 第2種
- 3 第3種

設計用一次固有周期: T (秒)

T=0.03H: 鉄骨造と木造(略して鉄骨造)
T=0.02H: 鉄骨造と木造以外(略して鉄骨造以外)
H:建築物の高さ(m)

標準せん断力係数: 中地震動時

C0M

標準せん断力係数: 大地震動時

C0L

X方向構造特性係数

DsX

Y方向構造特性係数

DsY

形状係数

Fes

地下震度: 中地震動時

kbaseM

地下震度: 大地震動時

kbaseL

表 地震時水平力の算定条件					
Z	地盤種別	構造種別	H (m)	C0M	C0L
(ZGrnd)	(IndxGrnd)	IndxBldg	HBldg		
1.0	1	鉄骨造			
0.9	2	鉄骨造以外			
0.8	3				
0.7					
DsX	DsY	Fes	kbaseM	kbaseL	
1.0		3 鉄骨造以外	17.3	0.2	1
0.35	0.45	1	0.1	0.25	

5.1 フーチングの寸法・特性

柱総数(=分割フーチング総数)	10
主フーチング総数	5
全体フーチングの寸法	
X方向長さ(m)	30.4
Y方向長さ(m)	12
全体フーチングの基礎形式	2
1 = 直接	
2 = 杭	
3 = パイルドRAFT	
原点から一側RAFTフェイス(左・下側)までの距離	
X方向長さ(m)	1.2
Y方向長さ(m)	0.6
厚さ Tr (m)	0.5
ヤング係数 Er (kPa)	2.15E+7
ポアソン比 ν_r	0.17

5.2 分割フーチングの寸法

表 分割フーチングの寸法						
柱 No.	有効 / 無効	分割フーチング* No.	X方向長さ Lf (m)	Y方向長さ Bf (m)	iren	NTYPE
柱 No.	X方向長さ L2 (m)	Y方向長さ B2 (m)	分割フーチング* 重量 [kN]	分割フーチング* が属する 主フーチングNo.		
1	有効	1	2.4	6	4	1
	有効					2
	有効					3
	有効					4
1	1.2	0.6	661.8	11		
	1.2	0.6				
	1.2	5.4				
	1.2	5.4				
2	有効	2	3.6	6	4	1
	有効					2
	有効					3
	有効					4
2	1.8	0.6	802.3	12		
	1.8	0.6				
	1.8	5.4				
	1.8	5.4				
3	有効	3	3.6	6	4	1
	有効					2
	有効					3
	有効					4
3	1.8	0.6	802.3	13		
	1.8	0.6				
	1.8	5.4				
	1.8	5.4				
4	有効	4	3.6	6	4	1
	有効					2
	有効					3
	有効					4
4	1.8	0.6	802.3	14		
	1.8	0.6				
	1.8	5.4				

5	1.8	5.4	5	2.4	6	4	1
	有効						2
	有効						3
	有効						4
5	1.2	0.6		661.8	15		
	1.2	0.6					
	1.2	5.4					
	1.2	5.4					
6	有効		6	2.4	6	4	1
	有効						2
	有効						3
	有効						4
6	1.2	5.4		661.8	11		
	1.2	5.4					
	1.2	0.6					
	1.2	0.6					
7	有効		7	3.6	6	4	1
	有効						2
	有効						3
	有効						4
7	1.8	5.4		802.3	12		
	1.8	5.4					
	1.8	0.6					
	1.8	0.6					
8	有効		8	3.6	6	4	1
	有効						2
	有効						3
	有効						4
8	1.8	5.4		802.3	13		
	1.8	5.4					
	1.8	0.6					
	1.8	0.6					
9	有効		9	3.6	6	4	1
	有効						2
	有効						3
	有効						4
9	1.8	5.4		802.3	14		
	1.8	5.4					
	1.8	0.6					
	1.8	0.6					
10	有効		10	2.4	6	4	1
	有効						2
	有効						3
	有効						4
10	1.2	5.4		661.8	15		
	1.2	5.4					
	1.2	0.6					
	1.2	0.6					

5.3 主フーチングの寸法

X方向の長さ (m) : Lf

Y方向の長さ (m) : Bf

表 主フーチングの寸法

主フーチング		Lf	Bf
No.		(m)	(m)
i		LfD[i]	BfD[i]

11	2.4	12
12	3.6	12
13	3.6	12
14	3.6	12
15	2.4	12

6.1 軸力(フーチング重量は除く)

使用限界状態	FE (kN)
損傷限界状態－X方向	FXD (kN)
損傷限界状態－Y方向	FYD (kN)
終局限界状態－X方向	FXU (kN)
終局限界状態－Y方向	FYU (kN)

表 基礎設計用軸力(フーチング重量は除く)

柱 No.	X座標 (m)	Y座標 (m)	FE (kN)	FXD (kN)	FYD (kN)	FXU (kN)	FYU (kN)
1	X[1]	Y[1]	FE[1]	FXD[1]	FYD[1]	FXU[1]	FYU[1]
i	X[i]	Y[i]	FE[i]	FXD[i]	FYD[i]	FXU[i]	FYU[i]
1	0	0	1896	2822	2716	3516	3741
2	7	0	3205	3668	4113	4015	5248
3	14	0	3419	3419	4394	3419	5613
4	21	0	3205	3668	4113	4015	5248
5	28	0	1896	2822	2716	3516	3741
6	0	10.8	1896	2822	2716	3516	3741
7	7	10.8	3205	3668	4113	4015	5248
8	14	10.8	3419	3419	4394	3419	5613
9	21	10.8	3205	3668	4113	4015	5248
10	28	10.8	1896	2822	2716	3516	3741

6.2 基礎設計用転倒モーメント

X方向転倒モーメント	2(考慮する)
Y方向転倒モーメント	2(考慮する)

転倒モーメントを考慮する場合

階数	6
----	---

基礎の階No.=0とし、根入れ深さを階高とみなし、フーチング重量を含まない
地震時基礎重量とフーチング重量の合計を地震時基礎重量とする。

表 階高・重量入力

階 No.	階高(根 入れ深さ) (m)	地震時 重量 Wi (kN)
0	2	11720
1	2.8	3619
2	2.8	3619
3	2.8	3619
4	2.8	3619
5	2.8	3619
6	2.8	3619

7. 改良体の特性・形状

設計基準強度 F_c (kPa)	900
ポアソン比 ν_p	0.26
直径 DI (m)	1.2
長さ LP (m)	4

8.1 改良地盤タイプ

改良体の総数	130
改良地盤タイプ総数	6
分割フーチング下の改良地盤タイプ数	4
改良体の本数	n (本)
X方向改良体本数	nX (本)
Y方向改良体本数	nY (本)
X方向改良体幅 (m)	b2
Y方向改良体幅 (m)	b1
X方向改良体間隔 (m)	d2
Y方向改良体間隔 (m)	d1
X方向改良地盤幅 (m)	B2
Y方向改良地盤幅 (m)	B1

表 改良地盤タイプ

改良地盤タイプ° No.	本数 n (本)	X方向 nX (本)	Y方向 nY (本)	X方向長さ b2 (m)	Y方向長さ b1 (m)
ImpGrdTypNo[j]=j	NPIGTNo[j]	NPXTyp[j]	NPYTyp[j]	bXTyp[j]	bYTyp[j]
1	10	2	5	1.2	1.2
2	15	3	5	1.2	1.2
3	10	2	5	1.2	1.2
4	15	3	5	1.2	1.2
5	20	2	10	1.2	1.2
6	30	3	10	1.2	1.2

改良地盤タイプ° No.	X方向長さ d2 (m)	Y方向長さ d1 (m)	X方向長さ B2 (m)	Y方向長さ B1 (m)
ImpGrdTypNo[j]=j	dXTyp[j]	dYTyp[j]	BB1XTyp[j]	BB1YTyp[j]
1	1.2	1.2	2.4	6
2	1.2	1.2	3.6	6
3	1.2	1.2	2.4	6
4	1.2	1.2	3.6	6
5	1.2	1.2	2.4	12
6	1.2	1.2	3.6	12

8.2 分割フーチング下の改良地盤タイプ

条件1: 分割フーチングの基礎形式

1 = 直接

2 = 杭

3 = パイルドラフト

条件2: 分割フーチング下の改良地盤タイプ

表 分割フーチング下の改良地盤タイプ

分割フーチング No.	条件1	条件2
FtgNo[1]	IFD[1]	IGT[1]
FtgNo[NFtgs]	IFD[NFtgs]	IGT[NFtgs]
1	2	1
2	2	2
3	2	2
4	2	2
5	2	1
6	2	3

7	2	4
8	2	4
9	2	4
10	2	3

8.3 主フーチング下の改良地盤タイプ

条件3: 主フーチングの基礎形式

1 = 直接

2 = 杭

3 = パイルドラフト

終局限界状態での水平抵抗力の算定において改良地盤を

条件4:

1 = 一体とする

2 = 分割とする

条件5: 条件4にて、1 = 一体とする場合の改良地盤タイプ

条件6: 条件4にて、2 = 分割とする場合の改良地盤を複合地盤として扱うときの長さ

表 主フーチング下の改良地盤タイプ					
主フーチング No.	条件3	条件4	条件5	条件6	条件6
				X方向長さ Lb (m)	Y方向長さ Bb (m)
FtgNo[NFtgs+1]	IFD□	IUSDMFD□	IGT□	LbD□	BbD□
FtgNo[NFtgs+NMFtgs]	IFD□	IUSDMFD□	IGT□	LbD□	BbD□
11	2	1	5		
12	2	1	6		
13	2	1	6		
14	2	1	6		
15	2	1	5		

9. 分割フーチング下の改良地盤タイプに属する改良体の局所座標

(分割フーチング内の柱の中心を原点とする)

表 分割フーチング下の改良地盤タイプに属する改良体の局所座標			
改良地盤タイプ° No.	改良地盤タイプ° 内の改良体No.	X座標 (m)	Y座標 (m)
ImpGrdTypNo[i]	NPIG[1][i]	xLTyp[1][i]	yLTyp[1][i]
	NPIG[2][i]	xLTyp[2][i]	yLTyp[2][i]
	NPIG[3][i]	xLTyp[3][i]	yLTyp[3][i]
ImpGrdTypNo[j]			
1	1	-0.6	0
	2	0.6	0
	3	-0.6	1.2
	4	0.6	1.2
	5	-0.6	2.4
	6	0.6	2.4
	7	-0.6	3.6
	8	0.6	3.6
	9	-0.6	4.8
	10	0.6	4.8
2	1	-1.2	0
	2	0	0
	3	1.2	0
	4	-1.2	1.2

3	5	0	1.2
	6	1.2	1.2
	7	-1.2	2.4
	8	0	2.4
	9	1.2	2.4
	10	-1.2	3.6
	11	0	3.6
	12	1.2	3.6
	13	-1.2	4.8
	14	0	4.8
	15	1.2	4.8
	1	-0.6	-4.8
	2	0.6	-4.8
	3	-0.6	-3.6
	4	0.6	-3.6
4	5	-0.6	-2.4
	6	0.6	-2.4
	7	-0.6	-1.2
	8	0.6	-1.2
	9	-0.6	0
	10	0.6	0
	1	-1.2	-4.8
	2	0	-4.8
	3	1.2	-4.8
	4	-1.2	-3.6
	5	0	-3.6
	6	1.2	-3.6
	7	-1.2	-2.4
	8	0	-2.4
	9	1.2	-2.4
	10	-1.2	-1.2
	11	0	-1.2
	12	1.2	-1.2
	13	-1.2	0
	14	0	0
	15	1.2	0

10. 全体座標における改良体の位置指定

表 全体座標における改良体の位置指定

改良体 No.	改良体上の 分割フーチング No.	改良体が属 する改良地 盤タイプ内で の 改良体No.
ImpPileNo[k]	NoFonPD[k]	NPLIGD[k]
1	1	1
2	1	2
3	2	1
4	2	2
5	2	3
6	3	1
7	3	2
8	3	3
9	4	1
10	4	2
11	4	3
12	5	1

13	5	2
14	1	3
15	1	4
16	2	4
17	2	5
18	2	6
19	3	4
20	3	5
21	3	6
22	4	4
23	4	5
24	4	6
25	5	3
26	5	4
27	1	5
28	1	6
29	2	7
30	2	8
31	2	9
32	3	7
33	3	8
34	3	9
35	4	7
36	4	8
37	4	9
38	5	5
39	5	6
40	1	7
41	1	8
42	2	10
43	2	11
44	2	12
45	3	10
46	3	11
47	3	12
48	4	10
49	4	11
50	4	12
51	5	7
52	5	8
53	1	9
54	1	10
55	2	13
56	2	14
57	2	15
58	3	13
59	3	14
60	3	15
61	4	13
62	4	14
63	4	15
64	5	9
65	5	10
66	6	1
67	6	2
68	7	1
69	7	2
70	7	3
71	8	1

72	8	2
73	8	3
74	9	1
75	9	2
76	9	3
77	10	1
78	10	2
79	6	3
80	6	4
81	7	4
82	7	5
83	7	6
84	8	4
85	8	5
86	8	6
87	9	4
88	9	5
89	9	6
90	10	3
91	10	4
92	6	5
93	6	6
94	7	7
95	7	8
96	7	9
97	8	7
98	8	8
99	8	9
100	9	7
101	9	8
102	9	9
103	10	5
104	10	6
105	6	7
106	6	8
107	7	10
108	7	11
109	7	12
110	8	10
111	8	11
112	8	12
113	9	10
114	9	11
115	9	12
116	10	7
117	10	8
118	6	9
119	6	10
120	7	13
121	7	14
122	7	15
123	8	13
124	8	14
125	8	15
126	9	13
127	9	14
128	9	15
129	10	9
130	10	10

11. 基礎梁を考慮した沈下算定

基礎梁の高さ (m)	1.5
基礎梁の幅 (m)	0.4
基礎梁のヤング係数 (kPa)	2.15E+7
基礎梁の総数	13
X方向基礎梁の総数	8
Y方向基礎梁の総数	5
限界即時沈下量 (m)	0.075
限界圧密沈下量 (m)	0.075
限界総沈下量 (m)	0.15
限界変形角 (rad)	0.003

表 全体系基礎梁とフーチングの関係

全体系 基礎梁No. FdBeam□	基礎梁下の フーチングNo. IIKiso□	基礎梁下の フーチングNo. JJKiso□
1	1	2
2	2	3
3	3	4
4	4	5
5	1	6
6	2	7
7	3	8
8	4	9
9	5	10
10	6	7
11	7	8
12	8	9
13	9	10

表 X方向基礎梁と全体系基礎梁の関係

X方向 基礎梁No. LXX□	全体系 基礎梁No. FdBeam□
1	1
2	2
3	3
4	4
5	10
6	11
7	12
8	13

表 Y方向基礎梁と全体系基礎梁の関係

Y方向 基礎梁No. KYY□	全体系 基礎梁No. FdBeam□
1	5
2	6
3	7
4	8
5	9

12. 改良地盤のすべり抵抗の算定

12. 1 すべり抵抗算定

改良地盤 タイプ ^o No.	改良率 ap	表 すべり抵抗算定用諸量		
		改良体間 原地盤 砂質土	改良体間 原地盤 粘性土	改良体間 原地盤 N値
		[1]	[2]	
1	0.785		2	2

12. 2 局部すべり

地下水面の深度 (m)	2
局部すべり算定フーチング	F1
局部すべり円弧半径 (m)	7
フーチングのX方向長さ (m)	2.4
フーチングのY方向長さ (m)	12
局部すべり用スライス数	4

スライス No.	表 局部すべり算定用諸量					
	幅 b (m)	高さ h (m)	傾角 高さ dh (m)	底面 砂質 土[1]	底面 粘性 土[2]	底面改 良地盤 [3]
1	3.4	2.6	-3.6		2	
2	3	4	-0.8		2	
3	3	4	1		2	
4	2.4	1.2	2			3

スライス No.	改良地 盤タイプ ^o No.	底面 N値	単位体 積重量 γ (kN/m ³)	建築物 重量 W (kN)
1		2	16	0
2		2	16	0
3		2	16	0
4	1		16	426.3

12. 3 全体すべり

全体すべり算定通り	Y1
全体すべり円弧半径 (m)	33.1
フーチングのX方向長さ (m)	2.4
フーチングのY方向長さ (m)	12
全体すべり用スライス数	10

スライス No.	表 全体すべり算定用諸量					
	幅 b (m)	高さ h (m)	傾角 高さ dh (m)	底面 砂質 土[1]	底面 粘性 土[2]	底面改 良地盤 [3]
1	4.4	2.8	-5		2	
2	7	7.9	-5	1		
3	8.4	12.1	-3.2		2	
4	7	12.73	-0.8		2	
5	7	12.3	0.8		2	
6	8.4	10.5	3.2		2	
7	7.2	6.5	5	1		
8	0.8	3	0.7		2	
9	2.4	1.2	2.8			3
10	1	0.75	1.5		2	

スライス No.	改良地 盤タイプ [*] No.	底面 N値	単位体 積重量 γ (kN/m ³)	建築物 重量 W (kN)
1		2	17	0
2		15	17	0
3		10	17	0
4		10	17	426.3
5		10	17	667.88
6		10	17	703.55
7		15	17	667.88
8		2	17	0
9	1		17	426.3
10		2	17	0

13. 鉛直支持力の検討

(1) 改良地盤の設定

表 改良地盤の諸量一覧					
主フーチング [*] No.	改良体 本数 (本)	改良地盤 の寸法 Lb (m)	改良地盤 の寸法 Bb (m)	基礎スラブ [*] の寸法 Lf (m)	基礎スラブ [*] の寸法 Bf (m)
11	20	2.400E+0	1.200E+1	2.400E+0	1.200E+1
12	30	3.600E+0	1.200E+1	3.600E+0	1.200E+1
13	30	3.600E+0	1.200E+1	3.600E+0	1.200E+1
14	30	3.600E+0	1.200E+1	3.600E+0	1.200E+1
15	20	2.400E+0	1.200E+1	2.400E+0	1.200E+1
主フーチング [*] No.	改良地盤 面積 Ab (m ²)	改良体 面積 Σ Ap (m ²)	改良率 ap		
11	2.880E+1	2.261E+1	7.850E-1		
12	4.320E+1	3.391E+1	7.850E-1		
13	4.320E+1	3.391E+1	7.850E-1		
14	4.320E+1	3.391E+1	7.850E-1		
15	2.880E+1	2.261E+1	7.850E-1		

表 主フーチングにおける改良地盤の鉛直支持力度					
主フーチング [*] No.	改良地盤 の鉛直支 持力の限 界値 限界状態	改良地盤 の鉛直支 持力の限 界値 qa1(kPa)	改良地盤 の鉛直支 持力の限 界値 qa2(kPa)	改良地盤 の鉛直支 持力の限 界値 qa(kPa)	
11	使用限界	2.718E+2	2.524E+2	2.524E+2	
	損傷限界(x方向)	5.435E+2	5.047E+2	5.047E+2	
	損傷限界(y方向)	5.435E+2	5.047E+2	5.047E+2	
	終局限界(x方向)	8.153E+2	7.571E+2	7.571E+2	
	終局限界(y方向)	8.153E+2	7.571E+2	7.571E+2	
12	使用限界	2.505E+2	2.524E+2	2.505E+2	
	損傷限界(x方向)	5.011E+2	5.047E+2	5.011E+2	
	損傷限界(y方向)	5.011E+2	5.047E+2	5.011E+2	
	終局限界(x方向)	7.516E+2	7.571E+2	7.516E+2	
	終局限界(y方向)	7.516E+2	7.571E+2	7.516E+2	
13	使用限界	2.505E+2	2.524E+2	2.505E+2	
	損傷限界(x方向)	5.011E+2	5.047E+2	5.011E+2	

14	損傷限界(y方向)	5.011E+2	5.047E+2	5.011E+2
	終局限界(x方向)	7.516E+2	7.571E+2	7.516E+2
	終局限界(y方向)	7.516E+2	7.571E+2	7.516E+2
	使用限界	2.505E+2	2.524E+2	2.505E+2
	損傷限界(x方向)	5.011E+2	5.047E+2	5.011E+2
	損傷限界(y方向)	5.011E+2	5.047E+2	5.011E+2
	終局限界(x方向)	7.516E+2	7.571E+2	7.516E+2
15	終局限界(y方向)	7.516E+2	7.571E+2	7.516E+2
	使用限界	2.718E+2	2.524E+2	2.524E+2
	損傷限界(x方向)	5.435E+2	5.047E+2	5.047E+2
	損傷限界(y方向)	5.435E+2	5.047E+2	5.047E+2
	終局限界(x方向)	8.153E+2	7.571E+2	7.571E+2
	終局限界(y方向)	8.153E+2	7.571E+2	7.571E+2

(2) 使用限界状態における改良地盤の検討

主フーチング No.	表 改良地盤の検討結果(使用限界状態)				
	軸力	基礎自重	接地圧	鉛直支持 力度限界 値	判定
	NL (kN)	Wf (kN)	σ_e (kPa)	qa (kPa)	$\sigma_e < qa$
11	3.792E+3	1.324E+3	1.776E+2	2.524E+2	可
12	6.410E+3	1.605E+3	1.855E+2	2.505E+2	可
13	6.838E+3	1.605E+3	1.954E+2	2.505E+2	可
14	6.410E+3	1.605E+3	1.855E+2	2.505E+2	可
15	3.792E+3	1.324E+3	1.776E+2	2.524E+2	可

(3) 損傷限界状態における改良地盤の検討

(3-2) X方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	表 改良地盤の検討結果(X方向損傷限界状態)				
	転倒 モーメント	最大 接地圧	最小 接地圧	鉛直支持 力度限界 値	判定
	MxD (kNm)	σ_{emax} (kPa)	σ_{emin} (kPa)	qa (kPa)	$\sigma_e < qa$
16	5.155E+4	2.314E+2	1.394E+2	5.047E+2	可

(3-4) Y方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	表 改良地盤の検討結果(Y方向損傷限界状態)				
	転倒 モーメント	最大 接地圧	最小 接地圧	鉛直支持 力度限界 値	判定
	MyD (kNm)	σ_{emax} (kPa)	σ_{emin} (kPa)	qa (kPa)	$\sigma_e < qa$
16	5.155E+4	3.093E+2	6.145E+1	5.011E+2	可

(4) 終局限界状態における改良地盤の検討

(4-2) X方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	表 改良地盤の検討結果(X方向終局限界状態)			
	転倒 モーメント	接地圧	鉛直支持 力度限界 値	判定
	MxU (kNm)	σ_e (kPa)	qa (kPa)	$\sigma_e < qa$
16	9.110E+4	2.191E+2	7.571E+2	可

(4-4) Y方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	転倒 モーメント MyU (kNm)	表 改良地盤の検討結果(Y方向終局限界状態)		
		接地圧	鉛直支持 力度限界 値	判定
		σ_e (kPa)	qa (kPa)	$\sigma_e < qa$
16	1.163E+5	4.199E+2	7.516E+2	可

(5) 使用限界状態における改良体の検討

主フーチング No.	軸力 NL (kN)	表 改良体の検討結果(使用限界状態)			
		基礎 自重 Wf (kN)	圧縮応力 度 qp (kPa)	圧縮応力 度限界値 fc (kPa)	判定
					qp < fc
11	3.792E+3	1.324E+3	2.263E+2	3.000E+2	可
12	6.410E+3	1.605E+3	2.363E+2	3.000E+2	可
13	6.838E+3	1.605E+3	2.490E+2	3.000E+2	可
14	6.410E+3	1.605E+3	2.363E+2	3.000E+2	可
15	3.792E+3	1.324E+3	2.263E+2	3.000E+2	可

(6) 損傷限界状態における改良体の検討

(6-2) X方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	転倒 モーメント MxD (kNm)	表 改良体の検討結果(X方向損傷限界状態)		
		最大圧縮 応力度 qpmax (kPa)	圧縮応力 度限界値 fc (kPa)	判定
				qp < fc
16	5.155E+4	2.947E+2	6.000E+2	可

(6-4) Y方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	転倒 モーメント MyD (kNm)	表 改良体の検討結果(Y方向損傷限界状態)		
		最大圧縮 応力度 qpmax (kPa)	圧縮応力 度限界値 fc (kPa)	判定
				qp < fc
16	5.155E+4	3.940E+2	6.000E+2	可

(7) 終局限界状態における改良体の検討

(7-2) X方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	転倒 モーメント MxU (kNm)	表 改良体の検討結果(X方向終局限界状態)		
		圧縮応力 度 qp (kPa)	圧縮応力 度限界値 fc (kPa)	判定
				qp < fc
16	9.110E+4	2.791E+2	9.000E+2	可

(7-4) Y方向転倒モーメントを2. 考慮する場合

全体フーチング No.	転倒 モーメント MyU (kNm)	表 改良体の検討結果(Y方向終局限界状態)		
		圧縮応力 度 qp (kPa)	圧縮応力 度限界値 fc (kPa)	判定
				qp < fc

16 1.163E+5 4.723E+2 9.000E+2 可

14. 水平抵抗力の検討1(損傷限界状態)

各フーチングに作用するXY両方向の基礎設計用最大水平力に対して検討する。

圧縮側縁応力度: $\sigma_{\max} = q - M_d / (2I_p / b^2) \text{ (kPa)} \leq f_c$

引張り側縁応力度: $\sigma_{\min} = q - M_d / (2I_p / b^2) \text{ (kPa)} \geq f_t$

ここに、 $\sigma_{\max}$: 圧縮側縁応力度(kPa)

$\sigma_{\min}$: 引張り側縁応力度(kPa)

q : 改良体頭部における柱軸力あるいは転倒モーメントによる圧縮応力度(kPa)

M_d : 設計曲げモーメント(kNm)

I_p : 改良体の断面二次モーメント(m⁴)

b : 改良体の直径(m)

f_c : 損傷限界圧縮応力度(kPa)

f_t : 損傷限界引張り応力度(kPa)

(1) 建物および基礎の地震時水平力

表 建物および基礎の地震時水平力

	中地震動 時(kN)	(損傷限界 状態)
上部構造ベースシャー	4.343E+3	
基礎	4.259E+2	
合計	4.769E+3	

(2) 改良体の設計用最大水平力

表 設計用最大水平力(X方向損傷限界状態)

X方向最大水平力が 生じる分割フーチング No.	改良体1 本当りの X方向最 大水平力(kN)
10	5.437E+1

表 設計用最大水平力(Y方向損傷限界状態)

Y方向最大水平力が 生じる分割フーチング No.	改良体1 本当りの Y方向最 大水平力(kN)
5	5.081E+1

(3) 改良体の最大水平抵抗能力

表 改良体1本当りのX方向最大水平抵抗能力(X方向損傷限界状態)

水平方向 地盤反力 係数	断面 二次 モーメント	地中部 最大曲げ モーメント	杭頭 曲げ モーメント	設計用 曲げ モーメント	曲げによ る縁応力 度 (kPa)	曲げによ る縁応力 度 (kPa)
分割フーチング No.	khx (kN/m ³)	Ip (m ⁴)	Mmax (kNm)	M0 (kNm)	Md (kNm)	σ max fc

10	3.263E+3	1.017E-1	2.619E+1	1.827E+1	2.619E+1	4.492E+2	6.000E+2
分割フーチング No.	曲げによる縁応力度 (kPa) 圧縮側 判定 $\sigma_{\max} < f_c$	曲げによる縁応力度 (kPa) 引張側 $\sigma_{\min}$	曲げによる縁応力度 (kPa) 引張側 ft	曲げによる縁応力度 (kPa) 引張側 判定 $\sigma_{\min} > f_t$	最大せん断応力度 (kPa) $\tau_{\max}$	最大せん断応力度 (kPa) $f \tau$	最大せん断応力度 (kPa) 判定 $\tau_{\max} < f \tau$
10	可	2.311E+1	-1.200E+2	可	6.414E+1	1.985E+2	可
表 改良体1本当りのY方向最大水平抵抗力(Y方向損傷限界状態)							
分割フーチング No.	水平方向 地盤反力 係数 khy (kN/m ³)	断面 二次 モーメント Ip (m ⁴)	地中部 最大曲げ モーメント Mmax (kNm)	杭頭 曲げ モーメント M0 (kNm)	設計用 曲げ モーメント Md (kNm)	曲げによる縁応力度 (kPa) 圧縮側 $\sigma_{\max}$	曲げによる縁応力度 (kPa) 圧縮側 fc
5	3.263E+3	1.017E-1	2.447E+1	1.707E+1	2.447E+1	5.383E+2	6.000E+2
分割フーチング No.	曲げによる縁応力度 (kPa) 圧縮側 判定 $\sigma_{\max} < f_c$	曲げによる縁応力度 (kPa) 引張側 $\sigma_{\min}$	曲げによる縁応力度 (kPa) 引張側 ft	曲げによる縁応力度 (kPa) 引張側 判定 $\sigma_{\min} > f_t$	最大せん断応力度 (kPa) $\tau_{\max}$	最大せん断応力度 (kPa) $f \tau$	最大せん断応力度 (kPa) 判定 $\tau_{\max} < f \tau$
5	可	-6.602E+1	-1.200E+2	可	5.993E+1	1.973E+2	可

15. 水平抵抗力の検討2(終局限界状態)

大地震動時における上部構造からの鉛直荷重と水平荷重が改良体頭部に作用している状態で、改良体の転倒、せん断および改良地盤底面における滑動に対する安定検討を行う。この場合、繰返し計算によって、転倒・せん断・滑動を満足する限界水平力を決定する。検討は改良体1本あたりで行い、XY方向とも有効幅内にある改良体で抵抗するものとして検討する。

(1) 外力の設定

改良体1本あたりの限界水平力 Q_{u1} の算定において、改良体1本の頭部に作用する限界水平力は、以下(2)～(6)の繰返し計算の結果により得られる。

(2) 仮想底面深度 L_y の算定

$$L_y = 2Q_{u1} / (P_{u1} + P_{u2})$$

砂質土の場合:

$$P_{u1} = 3K_p \cdot \gamma \cdot b_1 \cdot D_f \cdot \mu_1 \cdot \mu_2 + 20/3 \cdot N \cdot b_2$$

$$P_{u2} = 3K_p \cdot \gamma \cdot b_1 \cdot (L_y + D_f) \cdot \mu_1 \cdot \mu_2 + 20/3 \cdot N \cdot b_2$$

粘性土の場合:

$D_f \leq 3b_1$ のとき

$$P_{u1} = (7D_f / (3b_1 + 2)) \cdot c \cdot b_1 \cdot \mu_1 \cdot \mu_2 + 2c \cdot b_2$$

$D_f > 3b_1$ のとき

$$P_{u1} = 9 \cdot c \cdot b_1 \cdot \mu_1 \cdot \mu_2 + 2c \cdot b_2'$$

$L_y + D_f \leq 3b_1$ のとき

$$P_{u2} = (7(L_y + D_f) / (3b_1 + 2)) \cdot c \cdot b_1 \cdot \mu_1 \cdot \mu_2 + 2c \cdot b_2'$$

$L_y + D_f > 3b_1$ のとき

$$P_{u2} = 9 \cdot c \cdot b_1 \cdot \mu_1 \cdot \mu_2 + 2c \cdot b_2'$$

P_{u1} : フーチング底面深度における水平地盤反力(kN/m)

P_{u2} : 仮想底面深度における水平地盤反力(kN/m)

D_f : フーチング底面深度(m)

b1:加力直角方向の幅(m)

b2':改良体の側面摩擦力を考慮する範囲(=0)

N: 周辺地盤のN値

c: 周辺地盤の粘着力(kPa)

$\mu_1 \mu_2$: 水平地盤反力に対する低減係数

(3) 仮想底面における限界モーメントMreの算定

a. 仮想底面に作用する鉛直荷重Nseの算定

$$Nse = Nud + W = Nud + \gamma_p \cdot A \cdot L_y$$

ここで Nud: 改良体頭部に作用する軸力(kN)

γ_p : 改良体の有効単位体積重量(kN/m³)

b. 仮想底面位置における底面反力の最大値Pvの算定

$$Pv = \min(Pv1, Pv2)$$

$$Pv1 = qd + (\phi / A) \tau_i (L - L_y) \text{ (kPa)}$$

$$Pv2 = ap Fc \text{ (kPa)}$$

$$qd = i c \cdot \alpha \cdot c \cdot Nc + i \gamma \cdot \beta \cdot \gamma_1 \cdot Bb \cdot \eta \cdot N \gamma + i q \cdot \gamma_2 \cdot D' \cdot f \cdot Nq \text{ (kPa)}$$

c. 仮想底面における限界モーメントMreの算定

$$Mre = Nse \cdot eL \text{ (kNm)}$$

$$eL = b1 \cdot \sin \alpha \cdot \sin \alpha \cdot \sin \alpha / 3 (\alpha - \cos \alpha \sin \alpha) \text{ (m)}$$

ここで α : $A' = b1 \cdot b1 \cdot (\alpha - \cos \alpha \sin \alpha) / 4$ より求まる。(rad)

$A' = Nse / Pv$: 有効面積(m²)

(4) 改良体の転倒に対する安定検討

a. 頭部拘束モーメントの限界値M0aの算定

$$M0a = \min(M0a1, M0a2)$$

$$M0a1 = Ns / A \cdot Z \text{ (kNm)}$$

$$M0a2 = (Fc - Ns / A) \cdot Z \text{ (kNm)}$$

b. 頭部拘束モーメントM0の算定

$$M0 = Qu1 \cdot Ly - (2Pu1 + Pu2) / 6 \cdot Ly \cdot Ly - M \tau - Mre \text{ (kNm)}$$

$$M \tau = \tau_i \cdot b1 \cdot b1 \cdot Ly \text{ (kNm)}$$

c. 転倒に対する検討

$$M0 \leq M0a$$

(5) せん断に対する安定検討

a. 最大せん断応力度

$$\tau_{\max} = \kappa \cdot (Qu1 / A) \text{ (kPa)}$$

b. 極限せん断応力度

$$F \tau = \min\{0.3Fc + (Qp / Ap) \tan \phi_p, 0.5Fc\} \text{ (kPa)}$$

c. せん断に対する検討

$$\tau_{\max} \leq F \tau$$

(6) 改良体底面における滑動の検討

a. 改良体底面に作用する滑動力

$$\tau_c = Qu1e / A' \text{ (kPa)}$$

$$Qu1e = Qu1 - (Pu1 + Pu2) \cdot Ly / 2 \text{ (kN)}$$

$$A' = b1 \cdot bL = b1 \cdot b1 / 2 \cdot (1 - \cos \alpha) \text{ (m}^2\text{)}$$

b. 改良体底面における滑動抵抗力

$$\tau_{ue} = c + Pv \cdot \tan \phi \text{ (kPa)}$$

c. 滑動に対する検討

$$\tau_c \leq \tau_{ue}$$

(7) 建物全体の検討

上部構造ベースシャー(大地震動時、終局限界状態)の水平力(kN): QsU_BS

基礎(大地震動時、終局限界状態)の水平力(kN): QsU_FD

建物全体(大地震動時、終局限界状態)の水平力(kN): QsU

$$QsU = QsU_BS + QsU_FD$$

大地震動時、終局限界状態において改良地盤に作用する水平力(kN): Qud

$$Q_{ud} = Q_s U + k_{base} L \cdot TWf$$

ここに、 $k_{base} L$ =大地震動時地下震度、 TWf =総和フーチング重量(kN)

水平抵抗力の合計: TQ_{u1} (kN)

終局限界状態における水平力作用時の建物全体の検討 $TQ_{u1} > Q_{ud}$

(1) 建物および基礎の地震時水平力

表 建物および基礎の地震時水平力

	大地震動 時(終局 限界状態) (kN) X方向	大地震動 時(終局 限界状態) (kN) Y方向
上部構造ベースシヤー	7.600E+3	9.771E+3
基礎	1.065E+3	1.065E+3
合計	8.664E+3	1.084E+4

(2) X方向の水平抵抗力

(2-1)終局限界状態での水平抵抗力の算定において改良地盤を1=一体とする場合。

表 改良地盤の水平抵抗力(X方向終局限界状態)

主フーチング No.	Q_{u1} (kN/本)	L_y (m)	N_{se} (kN)	P_v (kPa)	M_{re} (kNm)	M_{0a} (kNm)	M_0 (kNm)
11	1.083E+2	4.000E+0	3.605E+2	9.000E+2	1.178E+2	4.732E+1	4.732E+1
12	1.083E+2	4.000E+0	3.605E+2	9.000E+2	1.178E+2	4.732E+1	4.732E+1
13	1.083E+2	4.000E+0	3.605E+2	9.000E+2	1.178E+2	4.732E+1	4.732E+1
14	1.083E+2	4.000E+0	3.605E+2	9.000E+2	1.178E+2	4.732E+1	4.732E+1
15	1.083E+2	4.000E+0	3.605E+2	9.000E+2	1.178E+2	4.732E+1	4.732E+1
主フーチング No.	判定 ($M_0=M_{0a}$)	τ_{max} (kPa)	$F \tau$ (kPa)	判定 ($\tau_{max} < F \tau$)	τ_c (kPa)	τ_{ue} (kPa)	判定 ($\tau_c < \tau_{ue}$)
11	可	1.278E+2	3.253E+2	可	2.718E+1	5.111E+2	可
12	可	1.278E+2	3.253E+2	可	2.718E+1	5.111E+2	可
13	可	1.278E+2	3.253E+2	可	2.718E+1	5.111E+2	可
14	可	1.278E+2	3.253E+2	可	2.718E+1	5.111E+2	可
15	可	1.278E+2	3.253E+2	可	2.718E+1	5.111E+2	可

(3) Y方向の水平抵抗力

(3-1)終局限界状態での水平抵抗力の算定において改良地盤を1=一体とする場合。

表 改良地盤の水平抵抗力(Y方向終局限界状態)

主フーチング No.	Q_{u1} (kN/本)	L_y (m)	N_{se} (kN)	P_v (kPa)	M_{re} (kNm)	M_{0a} (kNm)	M_0 (kNm)
11	1.429E+2	3.685E+0	5.753E+2	9.000E+2	1.236E+2	7.252E+1	7.252E+1
12	1.326E+2	4.000E+0	5.789E+2	9.000E+2	1.243E+2	7.252E+1	7.252E+1
13	1.326E+2	4.000E+0	5.789E+2	9.000E+2	1.243E+2	7.252E+1	7.252E+1
14	1.326E+2	4.000E+0	5.789E+2	9.000E+2	1.243E+2	7.252E+1	7.252E+1
15	1.429E+2	3.685E+0	5.753E+2	9.000E+2	1.236E+2	7.252E+1	7.252E+1
主フーチング No.	判定 ($M_0=M_{0a}$)	τ_{max} (kPa)	$F \tau$ (kPa)	判定 ($\tau_{max} < F \tau$)	τ_c (kPa)	τ_{ue} (kPa)	判定 ($\tau_c < \tau_{ue}$)
11	可	1.685E+2	3.429E+2	可	0.000E+0	5.111E+2	可
12	可	1.564E+2	3.377E+2	可	4.137E+0	5.111E+2	可

13	可	1.564E+2	3.377E+2	可	4.137E+0	5.111E+2	可
14	可	1.564E+2	3.377E+2	可	4.137E+0	5.111E+2	可
15	可	1.685E+2	3.429E+2	可	0.000E+0	5.111E+2	可

(4)建物全体の検討(終局限界状態)

表 建物全体の検討(終局限界状態)			
X方向	水平 作用力 QudX (kN)	水平 抵抗力 TQuX (kN)	判定 QudX<TQuX
	1.053E+4	1.192E+4	可

表 建物全体の検討(終局限界状態)			
Y方向	水平 作用力 QudY (kN)	水平 抵抗力 TQuY (kN)	判定 QudY<TQuY
	1.270E+4	8.824E+3	不可

16. 沈下の検討

(1) 使用限界状態における沈下の検討

- a. 基礎の即時沈下量
- b. 基礎の圧密沈下量
- c. 基礎の総沈下量
- d. 基礎の変形角

(2) 使用限界状態における沈下の評価

- a. 使用限界状態における即時沈下量の検討 $S_i < S_{ilmt}$
即時沈下量: S_i (m)
限界即時沈下量: S_{ilmt} (m)
- b. 使用限界状態における圧密沈下量の検討 $S_c < S_{clmt}$
圧密沈下量: S_c (m)
限界圧密沈下量: S_{clmt} (m)
- c. 使用限界状態における最大総沈下量の検討 $S < S_{lmt}$
最大総沈下量: S (m)
限界総沈下量: S_{lmt} (m)
- d. 使用限界状態における最大変形角の検討 $\theta < \theta_c$
最大変形角: θ (rad)
限界変形角: θ_c (rad)

表 基礎の沈下量(使用限界状態)						
分割フーチング No.	即時 沈下量 S_i (m)	限界値 S_{ilmt} (m)	判定 ($S_i < S_{ilmt}$)	圧密 沈下量 S_c (m)	限界値 S_{clmt} (m)	判定 ($S_c < S_{clmt}$)
1	5.200E-2	7.500E-2	可	6.426E-3	7.500E-2	可
2	6.488E-2	7.500E-2	可	9.831E-3	7.500E-2	可
3	7.075E-2	7.500E-2	可	1.098E-2	7.500E-2	可
4	6.488E-2	7.500E-2	可	9.831E-3	7.500E-2	可
5	5.200E-2	7.500E-2	可	6.426E-3	7.500E-2	可
6	5.200E-2	7.500E-2	可	6.426E-3	7.500E-2	可
7	6.488E-2	7.500E-2	可	9.831E-3	7.500E-2	可
8	7.075E-2	7.500E-2	可	1.098E-2	7.500E-2	可
9	6.488E-2	7.500E-2	可	9.831E-3	7.500E-2	可
10	5.200E-2	7.500E-2	可	6.426E-3	7.500E-2	可

分割フーチング No.	総沈下量 S (m)	限界値 Slmt (m)	判定 (S<Slmt)
1	5.843E-2	1.500E-1	可
2	7.471E-2	1.500E-1	可
3	8.173E-2	1.500E-1	可
4	7.471E-2	1.500E-1	可
5	5.843E-2	1.500E-1	可
6	5.843E-2	1.500E-1	可
7	7.471E-2	1.500E-1	可
8	8.173E-2	1.500E-1	可
9	7.471E-2	1.500E-1	可
10	5.843E-2	1.500E-1	可

表 基礎の最大沈下量(使用限界状態)

分割フーチング No.	即時 沈下量 Si (m)	限界値 Silmt (m)	判定 (Si<Silmt)	圧密 沈下量 Sc (m)	限界値 Sclmt (m)	判定 (Sc<Sclmt)
8	7.075E-2	7.500E-2	可	1.098E-2	7.500E-2	可

分割フーチング No.	総沈下量 S (m)	限界値 Slmt (m)	判定 (S<Slmt)
8	8.173E-2	1.500E-1	可

表 基礎の最大変形角(使用限界状態)

分割フーチング No.	分割フーチング No.	変形角 θ (rad)	限界値 θ_c (rad)	判定 ($\theta < \theta_c$)
1	2	2.325E-3	3.000E-3	可

(3) 損傷限界状態における沈下の検討および評価
 中地震時において基礎底面に作用する最大接地圧(最大圧縮応力度)が、限界値を上回るか否かを、「13. 鉛直支持力の検討での(3) 損傷限界状態における改良地盤の検討」を参照することによって確認することができる。

17. 基礎梁を考慮した沈下算定
 基礎梁の高さ (m) = HgtKisoBeam 1.5
 基礎梁の幅 (m) = WdtKisoBeam 0.4
 基礎梁のヤング係数 (kPa) = EKiso 2.15E+7
 基礎梁の総数 = NEKiso 13
 X方向基礎梁の総数 = XNEKiso 8
 Y方向基礎梁の総数 = YNEKiso 5
 限界即時沈下量 = Silmt (m) 0.075
 限界圧密沈下量 = Sclmt (m) 0.075
 限界総沈下量 = Slmt (m) 0.15
 限界変形角 = θ_c (rad) 0.003

表 全体系基礎梁と分割フーチングの関係

全体系 基礎梁 No.	基礎梁下 の分割フ ーチング	基礎梁下 の分割フ ーチング
-------------------	----------------------	----------------------

	No.	No.
1	1	2
2	2	3
3	3	4
4	4	5
5	1	6
6	2	7
7	3	8
8	4	9
9	5	10
10	6	7
11	7	8
12	8	9
13	9	10

表 X方向基礎梁と全体系基礎梁の関係

X方向 基礎梁 No.	全体系 基礎梁 No.
1	1
2	2
3	3
4	4
5	10
6	11
7	12
8	13

表 Y方向基礎梁と全体系基礎梁の関係

Y方向 基礎梁 No.	全体系 基礎梁 No.
1	5
2	6
3	7
4	8
5	9

表 基礎梁を考慮した基礎の沈下量(使用限界状態)

分割ワーキング No.	総沈下量 Sbeam (m)	限界値 Slmt (m)	判定 Sbeam<Slmt
1	6.005E-2	1.500E-1	可
2	7.415E-2	1.500E-1	可
3	8.017E-2	1.500E-1	可
4	7.415E-2	1.500E-1	可
5	6.005E-2	1.500E-1	可
6	6.005E-2	1.500E-1	可
7	7.415E-2	1.500E-1	可
8	8.017E-2	1.500E-1	可
9	7.415E-2	1.500E-1	可
10	6.005E-2	1.500E-1	可

表 基礎梁を考慮した基礎の最大沈下量(使用限界状態)

分割ワーキング No.	総沈下量 Sbeam (m)	限界値 Slmt (m)	判定 Sbeam<Slmt
----------------	-------------------	-----------------	------------------

8	8.017E-2	1.500E-1	可
---	----------	----------	---

表 基礎梁を考慮した基礎の最大変形角(使用限界状態)

分割ワーキング No.	分割ワーキング No.	変形角 θ (rad)	限界値 θ_c (rad)	判定 $\theta < \theta_c$
1	2	2.015E-3	3.000E-3	可

18. 地盤の液状化の検討

地層 No.	深度 (m)	表 原地盤の液状化判定結果					
		N値	細粒分 含有率	全応力 σ_z (kPa)	有効 応力 σ'_z (kPa)	低減 係数 γ_d	補正 N値 Na
			Fc (%)				
6	5.250E+0	1.500E+1	3.500E+1	8.450E+1	5.265E+1	9.213E-1	2.996E+1
7	6.250E+0	1.500E+1	1.400E+1	1.025E+2	6.085E+1	9.063E-1	2.584E+1
8	7.500E+0	1.500E+1	1.700E+1	1.250E+2	7.110E+1	8.875E-1	2.501E+1
9	8.500E+0	1.500E+1	1.500E+1	1.430E+2	7.930E+1	8.725E-1	2.368E+1
10	9.500E+0	1.500E+1	1.400E+1	1.610E+2	8.750E+1	8.575E-1	2.267E+1

地層 No.	液状化 抵抗比 τ_l / σ'_z	損傷限界 状態 繰返しせん断応力 比 τ_d / σ'_z	損傷限界 状態 安全率 FI	損傷限界 状態 判定 FI > 1.0	終局限界 状態 繰返しせん断応力 比 τ_d / σ'_z	終局限界 状態 安全率 FI	終局限界 状態 判定 FI > 1.0
6	6.000E-1	1.961E-1	3.059E+0	可	3.432E-1	1.748E+0	可
7	5.836E-1	2.025E-1	2.882E+0	可	3.544E-1	1.647E+0	可
8	5.010E-1	2.070E-1	2.421E+0	可	3.622E-1	1.383E+0	可
9	3.838E-1	2.087E-1	1.839E+0	可	3.652E-1	1.051E+0	可
10	3.337E-1	2.093E-1	1.594E+0	可	3.663E-1	9.111E-1	不可

19. 改良地盤のすべり抵抗の検討

(1) 局部すべりの場合

局部すべり 算定フー ーキング No.	表 局部すべりにおける安全率				
	局部すべり 円弧半径	抵抗モー メント	滑動モー メント	安全率	判定
	R (m)	Mr (kNm)	Ms (kNm)	Fs	Fs > 1.2
F1	7.000E+0	3.182E+3	1.861E+3	1.710E+0	可

(2) 全体すべりの場合

全体すべり 算定通 り No.	表 全体すべりにおける安全率				
	全体すべり 円弧半径	抵抗モー メント	滑動モー メント	安全率	判定
	R (m)	Mr (kNm)	Ms (kNm)	Fs	Fs > 1.2
Y1	3.310E+1	1.093E+5	2.879E+4	3.795E+0	可