

§ 4. OUTPUT DATA(Design of Main Members) 計算結果 (アウトプット) 6-23

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 1

(1) 入力データリスト (INPUT LIST)

1.1 基本事項

工 事 名: WARE HOUSE
 階 数: WARE/H
 日 付: 1989.06.30
 提 出 者: T.U

建物形状 : X方向 5 スパン, Y方向 2 スパン, 全階数 2 階,

主体構造 : RC造

** 意匠階高 [m] **		** 構造階高 [m] **		** Xスパン長 [m] **		** Yスパン長 [m] **	
R.FL-2FL	5.000	R.FL-2FL	5.000	6	-5	A	-B
2FL-G.FL	5.400	2FL-G.FL	5.550	5	-4	B	-C
				4	-3		
				3	-2		
				2	-1		

G.L. から 1 階所までの高さ -0.200 [m]
 パラペット部分の高さ 0.600 [m]
 地中梁 C/M/Q の計算方法: 通常荷重 (独立基礎)

1.2 コントロールデータ

- ・柱軸力での柱・梁の自重は、階高の中央で上下階に分配する。
- ・梁 C/M/Q 梁端部、梁の取り合い方法 (標準) は、階高の中央で上下の梁に分配する。
- ・計算途中の力の単位 10 kN
- ・耐力壁の判定法 (複合開口部) は、包括開口とする。

R.FL 2FL G.FL
 各層標準スラブ厚 12.0 13.0 0.0

1.3 建物特殊形状

指定なし

5-6-25

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 2

1.4 使用材料

(1) コンクリート

階 (層)	構造形式	種類	Fc	fc	fs	単位重量 [t/m ³] (柱・梁) (床・壁)	
2 (R.FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40
1 (2FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40
99 (G.FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40

(2) 鉄 筋

階 (層)	構造形式	主筋				せん断				主筋 (柱)		せん断 (柱)		(梁)	(床)
		種別X	種別Y	径X	径Y	種別X	種別Y	径X	径Y	種別	径	種別	径	種別	種別
2 (R.FL)	RC	SD30	SD30	25	25	SD30	SD30	10	10	SD30	25	SD30	10	SD30	SD30
1 (2FL)	RC	SD30	SD30	25	25	SD30	SD30	10	10	SD30	25	SD30	10	SD30	SD30
99 (G.FL)	RC	SD30	SD30	25	25	SD30	SD30	10	10	---	---	---	---	---	SD30

許容応力度 [N/cm ²]		< 長期 >		< 短期 >	
種別	径・引・せん断	径・引	せん断	径・引	せん断
SD30	1870	1870	2812	2812	

1.5 荷 重

(2) 仕 上

階	仕上	階	仕上
R.FL	50	2	50
2FL	50	1	50
G.FL	0		

(3) 地震力計算用データ

地震係数 (Z): 1.00
 用途係数 (1): 1.00
 無地震状態の建築物にするための係数 (Sp): 1.00
 標準せん断力係数 (一次設計用) X方向: 0.20
 標準せん断力係数 (一次設計用) Y方向: 0.20
 標準せん断力係数 (保有耐力用) : 1.00
 地震層せん断力係数の最小値 (Cl-min) : 0.05
 地震係数による Tc: 0.50 秒
 P, H 階の水平震度: 1.00
 一次面周期 (T): 自動計算

(4) 地震層せん断力係数 Cl の更替入力 (指定箇所のみ)

階	X方向	Y方向
2	0.129	0.129
1	0.100	0.100

108

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

1.6 部材形状数値

(1) 梁 [m]

No	B	D
1	35	60
2	40	75
3	35	65
4	40	90
5	40	60

(2) 柱 [m]

No	Dx	Dy
1	55	55
2	60	60

(3) 壁 [m] [kg/m]

No	壁厚	仕上	単位重量
1			300

(4) 開口 [m]

No	開口数	タイプ	P1	P2	P3	P4
1	1	1	400.0	400.0	300.0	0.0

(5) 小梁 [m] [kg/m]

No	B	D	単位重量
1			330
2			410
3	35	60	

(7) 床 (小梁なし) [kg/m]

No	スラブ用	ラーメン用	地盤用	方向
1	520	520	450	-
2	970	970	620	-
3	900	760	680	X

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

(8) 床版 [m] <スパンで「-」の数値は、此を表します。>

No	小梁数	小梁方向	床No	スパン	小梁No	床No	スパン	小梁No	床No	スパン	小梁No	床No
101	2	X	1	-0.333	1	1	-0.333	1	1			
102	2	X	2	-0.333	2	2	-0.333	2	2			
103	1	Y	2	150.0	2	3						
104	2	X	2	-0.333	2	2	-0.333	2	103			
105	1	Y	0	150.0	3	0						
106	1	X	0	-0.666	3	105						

810

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 5

1.7 形状配置 (線形状, 仕上状態 G, 柱形状, 仕上状態 C, 床形状 S, 盤形状, 両重伝達 U 開口, * はスリット位置, # は支点位置を表す,)

<R.FL層 2 階>

C	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G
	1.0C	1.0W	0--	1.0C	1.0W	0--	1.0C	1.0W	0--	1.0C	1.0W	0--
B	2.0G	101S	2.0G	101S	2.0G	101S	2.0G	101S	2.0G	101S	2.0G	2.0G
	1.0W	1.0G	1.0C	1.0G	1.0C	1.0G	1.0C	1.0G	1.0C	1.0G	1.0W	1.0C
A	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G	0--	1.0G
	1.0C	1.0W	0--	1.0C	1.0W	0--	1.0C	1.0W	0--	1.0C	1.0W	0--
	6	5	4	3	2	1						

<2FL層 1 階>

C	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G
	2.0C	1.0W	0--	2.0C	1.0W	0--	2.0C	1.0W	0--	2.0C	1.0W	0--
B	4.0G	102S	4.0G	102S	4.0G	102S	4.0G	102S	4.0G	102S	4.0G	4.0G
	1.0W	3.0G	1.0C	3.0G	1.0C	3.0G	1.0C	3.0G	1.0C	3.0G	1.0W	1.0C
A	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G	0--	3.0G
	2.0C	1.0W	0--	2.0C	1.0W	0--	2.0C	1.0W	0--	2.0C	1.0W	0--
	6	5	4	3	2	1						

5-6-25

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 6

<G.FL層>

< G. FL.層 >							
C	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	
	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	106S	5.0G
	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	
B	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G
	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G
	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G
A	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G
	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G
	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G	5.0G
	6	5	4	3	2	1	

1.8 材料重量及び補正データ

(1) 梁特殊重量表

No	タイプ	比(地/ラ)	各パラメータ(荷重係)	P[t], M[tm], W[t/m], () 内は距離[m or 比]	- の時は右からの長さ。
1	4 (等分布)	1.00	W = 0.222		
2	51 (集中1)	0.00	P1 = 2.850(0.500)		
3	7 (台形2)	1.00	W1 = 1.340(1.500)	W2 = 1.340(0.000)	
4	7 (台形2)	1.00	W1 = 1.380(1.500)	W2 = 1.380(0.000)	

(2) 梁特殊重量配置(大梁)

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	--- 梁特殊重量No ---
1	3	3	1	1	101	106	1
2	3	3	3	3	101	106	1
3	3	3	101	101	1	3	1
4	3	3	106	106	1	3	1
5	3	3	2	2	101	102	2
6	3	3	2	2	105	106	2
7	3	3	102	105	1	3	2

(3) 梁特殊重量配置(小梁)

No	層	層	X軸	X軸	Y軸	Y軸	小梁No	荷重No	小梁No	荷重No	小梁No	荷重No
1	2	2	105	105	2	3	2	3				
2	1	1	105	105	2	3	1	4				

(6) 節点補正重量 [t]

No	層	層	X軸	X軸	Y軸	Y軸	ラーメン用W	地蔵用W
1	3	3	103	103	2	2	0.00	0.50

1.9 剛性・応力

(1) 応力解析・剛性計算条件

1) 剛性条件(RC・SRC部材)

1. 耐力壁のモデル化 : プレース置換
 - ・耐力壁まわりの柱のIは、I₀の1.00倍とする。
 - ・耐力壁まわりの補強をプレース置換に算入する長さは、その長さの1.00倍とする。
2. 梁・柱 Iの計算方法 : 略算法
 - ・断面・全長(補強)によるIは、断面積と長さを含まない等しい矩形断面に置換する。
 - ・床によるIは、増大率を 片側スラブ 1.50 両側スラブ 2.00 とする。
3. 梁・柱 Aの計算方法 : 床(面空型)と断面・全長(補強)を考慮する。
4. 剛性の計算方法 : 開口の処理は、開口全体を包絡する長方形とする。
 - 最大値 λL の係数 $\lambda = 1.00$
 - 入り長 eD の係数 $\alpha = 0.25$
5. スリット壁まわり梁剛性 : 壁を考慮しない。

2) 応力条件

1. せん断による変形 : 考慮する
2. 柱軸力による変形 : 鉛直・水平両方向共に考慮する。
3. 支点の状況 : ピン

1.10 断面算定

(1) 断面算定条件

1) 共通項目

- 計算方法 : 主筋・せん断筋共に強度
- 断面の断面算定位置は、軸心とする。
(応力配筋位置) $\Delta [ca]$ (X) 鉛直 水平 (Y) 鉛直 水平
算定位置と、 $\Delta [ca]$ 節点間との 注: -1 -1 -1 -1
2箇所での大きい方を採用 注: -1 -1 -1 -1
(-1は節点位置の応力)
- 内法寸法は、剛域端向 (L, H)。但し、剛域端が梁・柱より節点側にある場合は梁・柱面とする。(RC・SRC)
- 水平荷重時応力の増し率 : X方向 Y方向
: 1.00 1.00
- 材料強度に対する 主筋用 (梁・柱) : 1.10 1.10
高率強度の増し スラブラス、鉄筋用 : 1.10 1.10

2) RC部材

- QDの決定方法
(ルート1、ルート2-1、ルート2-2の場合)
X方向: $QD = Qe + Qy$ と $QD = QL + n \cdot QE$ の小さい方とする。 増し率 n 1.50
Y方向: $QD = Qe + Qx$ と $QD = QL + n \cdot QE$ の小さい方とする。 増し率 n 1.50
(ルート2-3の場合)
X方向: $QD = Qe + \alpha \cdot QH$ とする。 増し率 α 1.10
Y方向: $QD = Qe + \alpha \cdot QH$ とする。 増し率 α 1.10
- 梁: 1/4L 地点の応力の採用は、する。
鉄筋比 (正値: 最小 負値: 固定): 0.40
中央の配筋本数決定時、端部の配筋本数の最低 0.50倍必要とする。
- 柱: 主筋本数 0.8倍の採用は、する。
QD 算定時の QL, Qe の考慮は、しない。
 Mu の算定時は、 at より求める。
QH 算定時の Mu の考慮は、しない。

(2) 断面重心位置

断面重心位置 [ca]

層	X方向へ向-Y方向	層	注
R.FL	7.0 7.0	2	7.0
2FL	7.0 7.0	1	7.0
G.FL	7.0 7.0		

(4) 鉄筋・鉄骨 (梁・配管)

1) 鉄筋配置 [本] [mm] [ca] < ca の時、本数 ca-ca の時、本数・径 ca-ca の時、断面積 >

No	上層一段目	上層二段目	下層一段目	下層二段目	スラッパ	ビッチ
1	3	0	3	0	2	200
2	3	0	3	0	2	150
3	4	4	4	2	2	150
4	4	0	3	0	2	200
5	3	0	3	0	2	200
6	4	0	3	0	2	200
7	3	0	3	0	2	200
8	3	2	3	0	2	150
9	4	0	4	0	2	150
10	4	4	4	2	2	150
11	4	2	3	0	2	150
12	3	0	3	0	2	150
13	3	0	3	0	2	150
14	3	0	4	0	2	150

2) 鉄筋配置 [本] [mm] [ca] < ca の時、本数 ca-ca の時、本数・径 ca-ca の時、断面積 >

No	主筋X	主筋Y	全鉄筋	鉄筋(II)X	鉄筋(II)Y	フープX	ビッチ	フープY	ビッチ
1	3	3	B	0	0	2	100	2	100

3) 鉄筋配置

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	左端	鉄筋配置No	中央	右端
1	3	3	1	3	101	105	1	1	1	
2	3	3	102	105	1	2	2	14	3	
3	3	3	102	105	2	3	3	14	2	
4	3	3	101	101	1	3	4	5	4	
5	3	3	106	106	1	3	4	5	4	
6	2	2	1	3	101	105	5	7	5	
7	2	2	102	105	1	2	8	5	10	
8	2	2	102	105	2	3	10	9	8	
9	2	2	101	101	1	3	11	12	11	
10	2	2	105	105	1	3	11	12	11	
11	1	1	1	3	101	105	13	13	13	
12	1	1	101	105	1	3	13	13	13	

4) 柱断面配置

No	層	層	フレーム	フレーム	柱	柱	柱断面配置表10-1/柱断面	柱断面
1	2	3	101	106	1	3	1	1
2	1	2	101	106	1	3	1	1

(6) 断面算定部材指定

1) フレーム指定 < = 付は、指定フレームを載します >

耐力壁周りの部材：壁の算定はしない。

柱の算定はしない。

X方向フレーム	A	Y方向フレーム	5
	B		5
	C		4
			3
			2
			1

(6) 断面算定部材指定

2) 梁部材の指定 (ゾーン指定)

No	層	層	フレーム	フレーム	梁	梁
1	1	3	104	105	1	3
2	1	3	1	3	104	105

3) 柱部材の指定 (ゾーン指定)

No	層	層	フレーム	フレーム	柱	柱
1	1	3	104	105	1	3
2	1	3	1	3	104	105

[2] 荷重計算結果 (ARRANGEMENT FOR CALCULATION)

2.2 荷重計算表 単位: [t]

床分布重 Q_0 : 床分布及び床出所の荷重
 L.L. : 床面荷重 (ラーメン用)
 D.L. : 固定荷重 (小梁自重を含む)
 T.L. : L.L. + D.L.
 梁自重 : 大梁自重と片持ち梁自重

柱、梁自重 : 梁高の中央で上下階に分配する
 小梁自重 : 梁特殊重で、小梁へかけた荷重
 大梁自重 : 梁特殊重で、大梁へかけた荷重と、片持ち梁・梁出所の
 元端荷重、等分布荷重
 補正 : 梁点で補正した重量 (ラーメン用)

Y軸 - X軸	層 (層)	床分布重 Q_0 T.L.	梁自重	梁自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	補正	合計	梁耐力
R -5	2 (R.FL)	7.24	4.24	4.18		1.55	2.09		19.31	19.31
	1 (2FL)	12.68	4.89	8.61			4.75		31.13	50.44
	*V (G.FL)	0.00	5.39	4.43			2.66		12.48	62.92
R -5	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
	1 (2FL)	25.76	6.18	7.46			4.75		44.15	72.54
	*V (G.FL)	0.00	7.70	3.86			2.66		14.22	86.76
R -4	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
	1 (2FL)	25.76	6.18	7.46			4.75		44.15	72.54
	*V (G.FL)	0.00	7.70	3.86			2.66		14.22	86.76
R -3	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
	1 (2FL)	25.76	6.18	7.46			4.75		44.15	72.54
	*V (G.FL)	0.00	7.70	3.86			2.66		14.22	86.76
R -2	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
	1 (2FL)	25.76	6.18	7.46			4.75		44.15	72.54
	*V (G.FL)	0.00	7.70	3.86			2.66		14.22	86.76
R -1	2 (R.FL)	7.24	4.24	4.18		1.55	2.09		19.31	19.31
	1 (2FL)	12.68	4.89	8.61			4.75		31.13	50.44
	*V (G.FL)	0.00	5.39	4.43			2.66		12.48	62.92
B -6	2 (R.FL)	14.48	5.45	4.76		3.21	2.09		31.42	31.42
	1 (2FL)	25.76	6.18	7.46			4.75		46.34	78.76
	*V (G.FL)	0.00	6.47	5.00			2.66		16.13	95.89
B -5	2 (R.FL)	28.95	7.70			4.29	2.09		43.04	43.04
	1 (2FL)	51.52	8.54				4.75		65.21	108.25
	*V (G.FL)	0.00	10.78				2.66		13.44	121.69
B -4	2 (R.FL)	28.95	7.70			2.85	2.09		41.61	41.61
	1 (2FL)	38.64	9.36				4.75		52.75	94.36
	*V (G.FL)	0.00	10.76				2.66		13.46	107.80
B -3	2 (R.FL)	28.95	7.70			2.85	2.09		41.61	41.61

814

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 13

Y軸-X軸	階(層)	---床分布 上Qo--- T.L	壁自重	梁自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	補正	合計	耐震能力
B -2	1 (2FL)	38.64	9.35				4.75		52.75	94.36
	xy (G.FL)	0.00	10.78				2.66		13.44	107.80
	2 (R.FL)	28.95	7.70			4.25	2.09		43.04	43.04
B -1	1 (2FL)	51.51	8.94		0.75		4.75		65.95	109.00
	xy (G.FL)	0.68	10.78		0.78		2.66		14.90	123.90
	2 (R.FL)	14.48	5.88	4.75		3.21	2.09		31.42	31.42
C -6	1 (2FL)	25.57	8.07	9.75	1.26		4.75		45.41	80.63
	xy (G.FL)	0.57	8.47	5.00	1.30		2.66		18.00	98.63
	2 (R.FL)	7.24	4.24	4.18		1.56	2.09		19.31	19.31
C -5	1 (2FL)	12.68	4.89	8.61			4.75		31.13	50.44
	xy (G.FL)	0.00	5.39	4.43			2.66		12.48	62.92
	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
C -4	1 (2FL)	25.76	5.18	7.46			4.75		44.15	72.54
	xy (G.FL)	0.00	7.70	3.85			2.66		14.22	66.76
	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
C -3	1 (2FL)	12.68	5.58	6.48			4.75		30.70	59.09
	xy (G.FL)	0.00	7.70	2.43			2.66		12.79	71.88
	2 (R.FL)	14.48	5.45	3.60		2.77	2.09		28.39	28.39
C -2	1 (2FL)	25.73	5.18	7.46	1.51		4.75		45.63	74.02
	xy (G.FL)	1.66	7.70	3.85	1.55		2.66		17.64	91.66
	2 (R.FL)	7.24	4.24	4.18		1.56	2.09		19.31	19.31
C -1	1 (2FL)	11.92	4.89	8.61	2.51		4.75		32.68	51.95
	xy (G.FL)	1.29	5.39	4.43	2.59		2.66		16.36	68.35
	2 (R.FL)									

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 14

2.3 耐震能力	単位: [t]	上段: 耐力重量	下段: 耐震能力			
< 2 階 R.FL-2FL >						
C	19.31-- 19.31	28.39-- 28.39	28.39-- 28.39	28.39-- 28.39	19.31 19.31	
B	31.42-- 31.42	43.04-- 43.04	41.61-- 41.61	41.61-- 41.61	43.04-- 43.04	31.42 31.42
A	19.31-- 19.31	28.39-- 28.39	28.39-- 28.39	28.39-- 28.39	28.39-- 28.39	19.31 19.31
	5	5	4	3	2	1
< 1 階 2FL-G.FL >						
C	21.13-- 50.44	44.15-- 72.54	30.70-- 59.09	30.70-- 59.09	45.63-- 74.02	32.68 51.95
B	48.34-- 79.76	65.21-- 109.25	52.75-- 94.36	52.75-- 94.35	65.96-- 109.00	49.41 80.63
A	31.13-- 50.44	44.15-- 72.54	44.15-- 72.54	44.15-- 72.54	44.15-- 72.54	31.13 50.44
	5	5	4	3	2	1
< xy >						
C	12.48-- 62.92	14.22-- 86.76	12.79-- 71.88	12.79-- 71.88	17.64-- 91.66	16.36 68.35
B	16.13-- 95.89	13.44-- 121.65	13.44-- 107.80	13.44-- 107.80	14.90-- 123.90	16.00 98.83
A	12.48-- 62.92	14.22-- 86.76	14.22-- 86.76	14.22-- 86.76	14.22-- 86.76	12.48 62.92
	6	5	4	3	2	1

2.4 地震用重量 単位: [t]

床分布ΣQ₀: 床分布及び階出床の荷重
 L.L: 積載荷重 (地震用)
 D.L: 固定荷重 (小鉄自重を含む)
 T.L: L.L + D.L
 鉄自重: 大鉄自重と片持ち鉄自重

柱、鉄自重: 階高の中央で上下階に分配する
 小鉄自重: 鉄自重荷重で、小鉄へかけた荷重
 大鉄自重: 鉄自重荷重で、大鉄へかけた荷重と、片持ち鉄・階出床の
 死荷重、等分布荷重
 補正: 鉄で補正した重量 (地震用)
 フレーム外: フレーム外で補正した重量 (地震用)

階 (層)	床分布 ΣQ ₀ --- T.L	鉄自重	柱自重	小鉄自重	大鉄自重	柱自重	補正	フレーム外	合計
2 (R.FL)	275.20	105.12	55.04			37.62			494.10
1 (2FL)	398.29	122.56	111.68	6.04	20.52	65.50	0.60		724.07
▽▽ (G.FL)	4.40	143.22	55.74	6.23		47.88			287.47

2.5 地震力

w₁: 1階の重量 [t]
 Σw₁: 1階より上部の重量 [t]
 α₁: 全重量に対する1階より上の重量の比
 A₁: 1階の地震層せん断力係数の分布係数

C₁₁: 1階の地震層せん断力係数 (一次設計用)
 C₁₂: 1階の地震層せん断力係数 (保有耐力用)
 Q₁₁: 1階の地震層せん断力 (一次設計用) [t]
 Q₁₂: 1階の地震層せん断力 (保有耐力用) [t]

P₁₁: 1階の地震力 (一次設計用) [t]
 H: 地下部分の地盤面からの高さ [m]
 k: 水平減衰

< 基本データ >

・地域係数 2 1.00
 ・用途係数 1 1.00
 ・震動特性係数 R_t 1.00

・標準せん断力係数 (一次設計用) C₀₁ X方向 0.20
 ・標準せん断力係数 (保有耐力用) C₀₂ Y方向 1.00

・地震種別による係数 γ_c 0.60 [秒]
 ・1次固有周期 T 0.204 [秒]
 ・建築物の高さ 10.200 [m]
 ・S波である層の高さ 0.000 [m]

< 一般層 >

階	w ₁	Σw ₁	α ₁	A ₁	C ₁₁	Q ₁₁	P ₁₁	C ₁₂	Q ₁₂
2	494.10	494.10	0.405	1.294	0.129	63.73	63.73	1.294	639.73
1	724.07	1218.17	1.000	1.000	0.100	121.81	58.07	1.000	1218.17

* --- RATIO OF THE HEIGHT OF WHICH STRUCTURE IS STEEL
 AGAINST THE BUILDING HEIGHT h

$$p_1 = V_1 / EV$$

$$A_1 = 1 - (1 / \sqrt{p_1 - w_1}) \cdot 2 \cdot 7 / (1 - 3 \cdot 7)$$

$$C_1 = 2 \cdot R_t \cdot A_1 \cdot C_0$$

【9】応力解析結果 (STRESS ANALYSIS OF FRAMES)

3.1 解析条件

1) 剛性条件 (RC・SRC部材)

1. 耐力壁のモデル化 : プレース置換
・耐力壁まわりの柱のIは、I₀の1.00倍とした。
・耐力壁まわりの梁をブレース置換に算入する長さは、その長さの1.00倍とした。
2. 梁・柱のIの計算方法 : 均等法
・梁・柱のIは、断面二次モーメントによるIと、断面二次モーメントと断面二次モーメントの比を考慮した。
・梁・柱のIは、断面二次モーメントによるIと、断面二次モーメントと断面二次モーメントの比を考慮した。
3. 梁・柱のAの計算方法 : 床(面)と柱(面)とを考慮した。
・梁・柱のAは、断面二次モーメントによるAと、断面二次モーメントと断面二次モーメントの比を考慮した。
4. 剛性の計算方法 : 開口の位置は、開口全体を包摂する長方形とした。
・開口の位置は、開口全体を包摂する長方形とした。
・開口の位置は、開口全体を包摂する長方形とした。
5. スリット壁まわり梁剛性 : 梁を考慮しない。

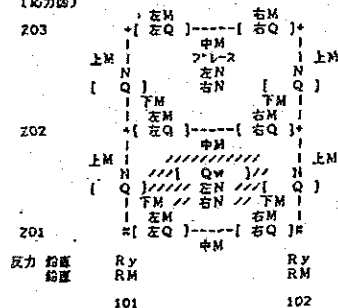
2) 応力条件

1. せん断による変形 : 考慮した。
2. 柱軸力による変形 : 考慮した。
3. 梁軸力による変形 : 考慮した。
4. 梁・柱の接合部 : なし
5. 梁・柱の接合部 : なし

※応力解析はFortran言語で行った。

3.5 部材応力

(応力図)



- ・モーメントは部材の引張側(モーメント図を書く方向)に出力されます。
- ・軸力の方向は、引張の場合に「T」、圧縮の場合に「C」を数値の後に出力します。
- ・耐力壁(ブレース置換)の場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレースの下端における鉛直方向成分です。
- ・耐力壁(梁要素置換)の場合、左N(右N)は左下(右下)の隅隅におけるせん断力です。
- ・鉄骨造ブレースの場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレース軸力です。
- ・柱に横荷重がある場合、Mの反対側にQを出し、Nの下の方に中央Mを出力します。
- ・各部材の接合部でピン結合の場合は、「P」を表示します。
- ・各接点において支点となっている箇所には、「R」を表示します。
- ・ダミー部材は、「.....」で表示します。

(応力表)

1	2
1	1

- ・応力の符号は矢印の方向が正です。Mは反時計回りを正とします。
- ・梁では左端を1端、右端を2端とします。中央Mは下端引張を正とします。
- ・柱では左端を1端、右端を2端とします。中央Mは右端引張を正とします。
- ・なお、耐力壁付着柱の柱の軸力は、応力図における左N(右N)を加えた値です。
- ・耐力壁(ブレース置換)及び鉄骨造ブレースでは、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレースの軸力、正が圧縮、負が引張です。
- ・耐力壁(梁要素置換)では、梁柱における軸力を出力します。

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 19

(1) 応力図

<A フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	4.2	6.6	6.3	6.1	6.1	6.1	6.3	6.6	4.2
	+ [5.2]	6.0	+ [5.6]	5.5	+ [5.6]	5.5	+ [5.6]	5.0	+ [5.2]
	4.2	0.3	0.1	0.1	0.1	0.1	0.3	0.3	4.2
	19.0C	28.9C	28.4C	28.4C	28.4C	28.4C	28.9C	19.0C	
	[-1.6]	[0.1]	[-0.1]	[0.1]	[0.1]	[0.1]	[-0.1]	[1.7]	
2FL	3.9	9.8	9.5	9.3	9.3	9.3	9.4	9.9	3.9
	+ [7.5]	8.7	+ [8.4]	8.3	+ [8.3]	8.3	+ [8.3]	8.8	+ [7.5]
	3.6	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.4	0.4	3.5
	49.7C	73.4C	72.5C	72.5C	72.5C	72.5C	73.4C	49.7C	
	[-1.2]	[0.1]	[-0.1]	[-0.1]	[-0.1]	[-0.1]	[-0.2]	[1.2]	
G.FL	3.0	5.0	4.8	4.3	4.5	4.4	4.7	5.1	2.9
	+ [4.0]	4.6	+ [4.4]	4.2	+ [4.3]	4.2	+ [4.3]	4.7	+ [3.9]
反力 鉛直	61.80	80.02	86.65	86.65	86.65	86.65	88.03	88.03	61.74
	6	5	4	3	2	1			

<A フレーム> (水平荷重時)

R.FL	5.8	0.1	5.3	5.3	5.2	0.6	5.9		
	+ [2.1]	2.1	+ [1.8]	1.8	+ [1.8]	1.8	+ [2.1]	2.1	
	5.9	0.6	5.2	5.3	5.3	0.1	5.8	6.9	
	2.1T	0.4C	0.1T	0.1C	0.1C	0.4T	2.1C		
	[2.3]	[4.1]	[3.9]	[3.9]	[3.9]	[4.1]	[2.3]		
2FL	15.4	13.7	13.9	14.0	13.9	0.1	15.4	12.9	
	+ [5.5]	5.5	+ [4.6]	4.6	+ [4.6]	4.6	+ [5.5]	5.5	
	7.6T	1.3C	0.2T	0.2C	0.2C	1.3T	7.6C		
	[5.1]	[7.7]	[7.3]	[7.3]	[7.3]	[7.7]	[5.1]		
G.FL	15.4	22.5	21.5	21.5	22.5	1.5	15.4	12.21	
	+ [4.7]	4.7	+ [3.5]	3.5	+ [3.5]	3.5	+ [4.7]	4.7	
反力 鉛直	-12.21	2.48	-0.36	0.36	-2.48	12.21			
	6	5	4	3	2	1			

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 20

<B フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	4.8	7.0	5.9	5.4	5.1	5.1	5.4	6.0	7.0	4.8
	+ [5.6]	6.4	+ [4.7]	4.5	+ [4.5]	4.5	+ [4.7]	6.4	5.6	
	4.8	1.1	2.4	0.4	2.9	0.3	2.4	1.1	5.4	4.8
	31.1C	43.6C	41.6C	41.6C	41.6C	41.6C	43.6C	31.1C		
	[-1.8]	[0.4]	[-0.3]	[-0.3]	[-0.3]	[-0.3]	[0.4]	[1.6]		
2FL	4.0	9.2	8.6	7.8	5.8	5.9	7.7	8.7	9.1	4.0
	+ [7.0]	7.9	+ [7.6]	7.3	+ [4.6]	4.6	+ [7.3]	7.6	+ [7.9]	
	2.7	0.1	5.0	1.2	2.2	1.1	5.0	0.1	5.3	2.7
	79.0C	109.3C	94.2C	94.2C	94.2C	94.2C	110.1C	79.0C	80.1C	
	[-0.8]	[0.1]	[0.3]	[0.3]	[0.3]	[0.3]	[0.1]	[0.9]		
G.FL	1.8	0.2	2.3	2.6	2.2	2.2	2.6	2.4	2.4	1.8
	+ [2.2]	2.5	+ [2.3]	2.4	+ [2.3]	2.4	+ [2.3]	2.5	+ [2.3]	
反力 鉛直	94.99	122.78	107.59	107.61	107.61	107.61	124.98	97.97		
	6	5	4	3	2	1				

<B フレーム> (水平荷重時)

R.FL	5.7	0.1	5.8	5.9	5.7	0.7	7.9		
	+ [2.5]	2.5	+ [1.9]	1.9	+ [1.9]	1.9	+ [2.5]	2.5	
	6.0	0.7	5.7	5.8	5.8	0.1	6.6	7.9	
	2.5T	0.6C	0.1T	0.1C	0.1C	0.6T	2.5C		
	[2.8]	[4.7]	[4.3]	[4.3]	[4.3]	[4.7]	[2.8]		
2FL	17.1	11.1	16.3	13.1	16.3	0.5	17.1	14.9	
	+ [6.2]	6.2	+ [5.3]	5.3	+ [5.3]	5.3	+ [6.2]	6.2	
	8.7T	1.5C	0.9C	0.9C	0.9C	1.5T	8.7C		
	[5.4]	[6.0]	[7.5]	[7.5]	[7.5]	[6.0]	[5.4]		
G.FL	15.9	23.1	21.7	21.5	24.0	1.6	15.9	14.19	
	+ [4.8]	4.8	+ [3.5]	3.5	+ [3.3]	3.3	+ [4.8]	4.8	
反力 鉛直	-13.39	2.75	0.65	-0.43	-3.78	14.19			
	6	5	4	3	2	1			

8/8

<C フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	4.2 [5.2]	5.5 [6.0]	6.0 [5.5]	6.6 [5.7]	6.0 [5.6]	6.1 [5.6]	6.5 [5.6]	6.1 [5.5]	6.5 [6.0]	4.1 [5.2]
	4.2 [-1.7]	4.0 [0.2]	0.5 [0.4]	3.0 [0.4]	0.6 [-0.4]	0.5 [-0.4]	3.0 [-0.1]	0.4 [-0.1]	4.0 [0.1]	4.1 [1.5]
2FL	3.9 [7.5]	10.1 [8.6]	9.6 [8.6]	8.3 [8.1]	5.2 [4.5]	5.4 [4.5]	8.3 [8.1]	9.6 [8.6]	9.4 [9.1]	5.9 [5.7]
	3.4 [-1.1]	0.3 [0.2]	5.2 [0.3]	2.0 [0.6]	1.5 [-0.5]	1.7 [-0.5]	5.3 [0.1]	0.2 [0.1]	4.0 [0.2]	2.7 [1.0]
G.FL	2.8 [3.9]	5.2 [4.7]	4.8 [4.4]	4.1 [4.2]	2.7 [2.8]	2.8 [2.9]	3.8 [4.0]	5.3 [4.5]	5.4 [5.3]	2.6 [4.0]
反力 鉛直 荷重	61.68	66.25	71.58	71.53	93.08	67.35				
	6	5	4	3	2	1				

<C フレーム> (水平荷重時)

R.FL	2.2 [2.2]	5.9 [5.9]	0.5 [0.5]	11.0 [11.0]	0.1 [0.1]	10.3 [10.3]	0.0 [0.0]	5.2 [5.2]	0.1 [0.1]	5.1 [5.1]	0.5 [0.5]	6.8 [6.8]
	2.2 [2.3]	4.7 [4.1]	0.5 [0.5]	11.0 [11.0]	0.1 [0.1]	10.3 [10.3]	0.0 [0.0]	5.2 [5.2]	0.1 [0.1]	5.1 [5.1]	0.5 [0.5]	6.8 [6.8]
2FL	5.5 [5.5]	17.3 [17.3]	1.1 [1.1]	12.7 [12.7]	1.1 [1.1]	14.3 [14.3]	0.1 [0.1]	10.7 [10.7]	0.1 [0.1]	17.5 [17.5]	0.5 [0.5]	13.5 [13.5]
	15.2 [5.1]	22.2 [7.6]	0.2 [0.2]	10.2 [10.2]	0.1 [0.1]	10.6 [10.6]	0.1 [0.1]	20.5 [20.5]	0.1 [0.1]	10.7 [10.7]	0.5 [0.5]	13.5 [13.5]
G.FL	4.5 [4.5]	15.2 [15.2]	1.4 [1.4]	2.28 [2.28]	9.9 [9.9]	1.04 [1.04]	10.6 [10.6]	0.1 [0.1]	10.7 [10.7]	0.1 [0.1]	10.6 [10.6]	0.1 [0.1]
反力 鉛直 荷重	-12.12	15.2	1.4	2.28	9.9	1.04	10.6	-0.63	9.8	0.5	-3.25	12.87
	6	5	4	3	2	1						

<6 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	9.9 [10.3]	21.3 [13.2]	21.2 [13.1]	10.0 [10.3]	10.0 [10.0]
	9.9 [-3.9]	17.9C [0.1]	34.3C [0.1]	18.0C [-4.0]	10.0 [10.0]
2FL	9.5 [16.2]	17.4 [20.1]	32.5 [20.8]	17.7 [16.3]	17.4 [17.4]
	7.5 [-2.5]	47.1C [0.1]	85.4C [0.1]	47.2C [2.6]	8.1 [8.1]
G.FL	5.8 [5.3]	5.8 [5.3]	8.6 [6.0]	5.9 [5.3]	5.9 [5.3]
反力 鉛直 荷重	59.19	103.21	4.3	59.33	
	A	B	C		

<6 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	1.7 [1.7]	5.8 [1.7]	0.8 [1.7]	7.3 [1.7]	7.3 [7.3]
	1.7 [2.7]	7.3 [4.6]	0.0 [11.6]	1.7C [2.7]	7.3 [7.3]
2FL	5.1 [5.1]	22.4 [2.3]	16.0 [16.0]	24.8 [24.8]	16.4 [16.4]
	6.7 [5.6]	14.7 [5.6]	23.6 [8.7]	14.7 [5.6]	14.7 [5.6]
G.FL	3.3 [3.3]	14.7 [14.7]	1.5 [1.5]	11.8 [11.8]	9.95 [9.95]
反力 鉛直 荷重	-9.56				
	A	B	C		

118

*** Super Build / SS1 ***

[WRE/M]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 23

<5 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	12.3 [13.0]	30.6 [17.6]	30.6 [17.6]	12.4 [13.0]
	12.3 [-4.8]	18.1 [0.1]	18.1 [0.1]	12.4 [4.9]
2FL	11.6 [20.0]	44.4 [19.8]	44.3 [25.9]	20.1 [19.8]
	0.2 [-2.3]	24.1 [0.1]	24.0 [0.1]	6.3 [2.3]
G.FL	4.4 [3.2]	4.0 [3.1]	4.0 [3.1]	4.4 [3.2]
反力 鉛直 曲げ	81.44	132.25	2.0	81.52
	A	B	C	

<5 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	1.9 [3.2]	6.3 [5.0]	1.1 [5.0]	8.4 [3.2]
	1.9 [3.2]	6.3 [5.0]	1.1 [5.0]	8.4 [3.2]
2FL	5.5 [24.8]	5.5 [19.1]	5.5 [25.8]	5.5 [17.4]
	7.3 [5.9]	0.0 [9.0]	7.3 [5.9]	7.3 [5.9]
G.FL	3.4 [15.0]	3.4 [12.0]	3.4 [12.0]	3.4 [15.0]
反力 鉛直 曲げ	-10.67	12.0	1.5	10.67
	A	B	C	

*** Super Build / SS1 ***

[WRE/M]

5-6-47
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 24

<4 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	12.2 [12.8]	31.8 [17.7]	30.5 [17.7]	11.1 [12.6]
	12.2 [-4.9]	17.5 [0.9]	1.4 [0.9]	11.1 [4.0]
2FL	12.3 [21.0]	38.5 [24.7]	30.1 [15.4]	12.9 [11.1]
	9.1 [-2.5]	27.3 [0.8]	3.4 [0.8]	4.5 [3.4]
G.FL	4.5 [3.1]	4.5 [3.2]	3.7 [3.2]	3.1 [3.1]
反力 鉛直 曲げ	62.37	116.80	2.7	67.28
	A	B	C	

<4 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	1.9 [3.2]	6.3 [5.0]	0.9 [5.0]	7.9 [3.2]
	1.9 [3.2]	6.3 [5.0]	0.9 [5.0]	7.9 [3.2]
2FL	5.7 [24.9]	5.7 [17.5]	4.9 [15.9]	4.9 [16.0]
	7.5 [5.9]	0.0 [8.8]	7.5 [5.9]	7.5 [5.9]
G.FL	3.4 [14.9]	3.4 [12.0]	3.3 [11.7]	3.3 [14.5]
反力 鉛直 曲げ	-10.80	0.92	1.4	5.88
	A	B	C	

820

*** Super Build / SS1 ***

[WAVE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 25

<3 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	12.2	31.8	30.5	11.1
	+ [12.0]	17.6	+ [17.7]	12.0
	12.2		1.3	11.1
	26.0C	46.9C		26.0C
	[-4.9]	[0.9]		[3.9]
2FL	12.3	36.5	30.1	12.6
	+ [21.0]	24.7	+ [15.4]	11.1
	9.2	27.3	3.3	10.6
	68.3C	103.3C		54.6C
	[-2.5]	[0.8]		[1.4]
	4.5	1.0		3.3
	4.5	4.7	3.8	3.3
G.FL	[3.1]	3.2	[3.2]	[3.1]
反力 鉛直	62.41	116.79	2.7	67.24
	A	B	C	

<3 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	5.3	0.9	7.9
	+ [1.9]	+ [1.8]	1.0
	8.4	1.1	6.1
	8.4		12.4
	1.9T	0.1C	1.8C
	[3.2]	[4.9]	[2.9]
2FL	7.5	12.0	6.3
	+ [5.5]	5.6	+ [4.9]
	24.8	16.9	22.1
	17.4	24.9	15.9
	7.5T	0.5C	6.6C
	[5.8]	[8.8]	[5.5]
	14.8	23.5	14.4
	11.9	1.4	14.4
G.FL	[3.4]	[3.4]	[3.3]
反力 鉛直	-10.76	0.91	9.85
	A	B	C

*** Super Build / SS1 ***

[WAVE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 26

<2 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	12.4	30.5	30.6	12.4
	+ [13.0]	17.5	+ [17.6]	13.0
	12.4	16.2	18.1	12.4
	26.2C	47.6C		26.2C
	[-4.9]	[-0.1]		[4.5]
2FL	11.8	44.6	45.0	21.0
	+ [19.8]	25.9	+ [26.6]	21.2
	8.3	23.9	1.3	9.8
	67.3C	119.8C		69.6C
	[-2.3]	[-0.6]		[3.0]
	4.3	1.8		5.9
	4.3	4.9	6.7	6.9
G.FL	[3.0]	3.2	[4.6]	[6.1]
反力 鉛直	81.34	135.06	5.3	85.52
	A	B	C	

<2 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	5.4	1.0	6.3
	+ [1.9]	+ [1.9]	1.9
	8.4	1.1	6.3
	8.4		12.6
	1.9T	0.1C	1.9C
	[3.2]	[5.0]	[3.1]
2FL	7.5	12.4	7.2
	+ [5.5]	5.5	+ [5.6]
	24.5	19.4	25.5
	17.0	26.0	18.3
	7.3T	0.2T	7.4C
	[5.7]	[9.2]	[6.4]
	14.5	24.6	17.3
	10.9	1.7	17.3
G.FL	[3.2]	[3.2]	[3.8]
反力 鉛直	-10.40	-0.90	11.30
	A	B	C

82/

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 27

<1 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	10.0 +{ 10.3 }-----{ 13.1 }+{ 13.1 }-----{ 10.3 }+	21.4 13.1	21.3 13.1	10.2 11.6	10.2
	10.0 18.0C [-4.0]	0.2 34.2C [-0.1]	0.3 20.2	16.0C [4.1]	10.2
2FL	9.6 17.6 +{ 16.2 }-----{ 17.2 }	32.9 20.0	34.9 21.0	19.9	10.1
	8.1 47.2C [-2.5]	1.8 87.7C [-0.8]	2.4 8.7	48.5C [3.4]	10.1
G.FL	5.7 5.7 +{ 5.1 }-----{ 5.1 }	9.9 6.1	12.2 7.9	8.9	8.6
反力 鉛直 荷重	59.09	107.05	8.6	53.96	
	A	B	C		

<1 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	1.7 +{ 1.7 }-----{ 1.7 }+{ 1.7 }-----{ 1.7 }+	5.8 11.6	0.8 11.6	7.2 1.7C	7.2
	1.7 2.7 [2.7]	0.1C 4.6	5.8 11.6	1.7C 2.6	7.2
2FL	5.0 21.9 +{ 5.0 }-----{ 5.0 }+{ 5.1 }-----{ 5.1 }+	18.1 24.7	2.4 5.1	22.6 5.1	17.0
	6.6 5.4 [5.4]	0.2 8.8	1.6 15.7	6.8C 5.1	17.0
G.FL	3.1 14.0 +{ 3.1 }-----{ 3.1 }+{ 3.6 }-----{ 3.6 }+	13.6 10.6	1.6 15.7	3.9	10.48
反力 鉛直 荷重	-9.64	-0.85	10.48		
	A	B	C		

5-4-51

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 28

[4] 応力解析のまとめ (RESULT OF STRESS ANALYSIS)

4.1 軸力 単位: [t]

< 2 階 2FL -R.FL >

C	17.54--	25.41--	25.05--	26.04--	26.44--	17.53
B	33.87--	48.08--	46.38--	46.39--	48.05--	33.84
A	17.45--	25.52--	25.91--	25.91--	26.55--	17.53
	6	5	4	3	2	1

< 1 階 G.FL-2FL >

C	46.34--	68.21--	54.37--	54.35--	69.35--	47.84
B	85.57--	119.94--	103.03--	103.03--	120.80--	86.92
A	46.30--	68.04--	69.13--	68.15--	68.07--	46.32
	6	5	4	3	2	1

822

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 29

4.2 水平力分担

	《X方向加力時》			《Y方向加力時》		
3	Qc	Qw	Qc	Qc	Qw	Qc
2	Qc	Qw	Qc	Qc	Qw	Qc
1	Qc	Qw	Qc	Qc	Qw	Qc
	101	102	103	104		

Qc: 柱の負担せん断力
 Qw: 耐力壁又は鉄骨プレースの負担せん断力
 耐力壁は「W」、鉄骨プレースは「E」を数値の後に表示します。
 QR: 当該階の水平/鉛直の反力
 ΣQ: Qc+Qw+QR

< 2 階 2FL ~R.FL > ※ X方向加力時 ※

C	2.30	4.09	3.64	3.65	4.07	2.23
B	2.80	4.66	4.26	4.27	4.65	2.73
A	2.28	4.04	3.66	3.68	4.04	2.28

6 5 4 3 2 1

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
C	19.98	0.00	19.98		19.98	100.00	0.00	31.34	0.398532	1/ 1254		50.13
B	23.37	0.00	23.37		23.37	100.00	0.00	36.66	0.398037	1/ 1256		56.71
A	20.40	0.00	20.40		20.40	100.00	0.00	32.00	0.397542	1/ 1257		51.31
合計	63.75	0.00	63.75		63.75	100.00	0.00	100.00				

< 1 階 G.FL~2FL > ※ X方向加力時 ※

C	5.01	7.54	6.88	6.84	7.77	5.51
B	5.37	8.00	7.42	7.37	8.25	5.90
A	5.09	7.61	7.29	7.29	7.61	5.09

6 5 4 3 2 1

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
C	39.55	0.00	39.55		39.55	100.00	0.00	32.46	0.586652	1/ 946		67.41
B	42.31	0.00	42.31		42.31	100.00	0.00	34.73	0.590071	1/ 940		71.70
A	39.98	0.00	39.98		39.98	100.00	0.00	32.81	0.583490	1/ 935		67.36
合計	121.84	0.00	121.84		121.84	100.00	0.00	100.00				

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 30

< 2 階 2FL ~R.FL > ※ Y方向加力時 ※

C	2.65	3.13	2.81	2.82	3.07	2.58
B	4.53	4.99	4.85	4.85	4.98	4.52
A	2.65	3.13	3.16	3.17	3.16	2.68

6 5 4 3 2 1

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
1	9.79	0.00	9.79		9.79	100.00	0.00	15.36	0.308117	1/ 1622		31.77
2	11.21	0.00	11.21		11.21	100.00	0.00	17.59	0.308247	1/ 1622		36.36
3	10.84	0.00	10.84		10.84	100.00	0.00	17.01	0.306378	1/ 1621		35.15
4	10.82	0.00	10.82		10.82	100.00	0.00	16.98	0.308508	1/ 1620		35.07
5	11.25	0.00	11.25		11.25	100.00	0.00	17.65	0.308537	1/ 1620		36.45
6	9.83	0.00	9.83		9.83	100.00	0.00	15.42	0.308768	1/ 1619		31.83
合計	63.74	0.00	63.74		63.74	100.00	0.00	100.00				

< 1 階 G.FL~2FL > ※ Y方向加力時 ※

C	5.59	5.83	5.47	5.44	6.39	6.06
B	8.70	8.96	8.76	8.71	9.13	8.77
A	5.59	5.83	5.82	5.79	5.65	5.35

6 5 4 3 2 1

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
1	20.18	0.00	20.18		20.18	100.00	0.00	16.56	0.553324	1/ 1003		36.47
2	21.17	0.00	21.17		21.17	100.00	0.00	17.38	0.556368	1/ 997		38.05
3	19.94	0.00	19.94		19.94	100.00	0.00	16.37	0.559411	1/ 992		35.64
4	20.05	0.00	20.05		20.05	100.00	0.00	16.46	0.562455	1/ 986		35.64
5	20.62	0.00	20.62		20.62	100.00	0.00	16.52	0.565489	1/ 981		36.46
6	19.88	0.00	19.88		19.88	100.00	0.00	16.32	0.568542	1/ 976		34.96
合計	121.84	0.00	121.84		121.84	100.00	0.00	100.00				

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 31

4.3 浮き上がりのチェック

L: 長期耐力 [t]

E: 水平両面耐力 [t]

*付は、浮き上がりが生じていることを示す。

<G, FL層>

※ X方向耐力時 ※

	C	B	A			
	58.09L -12.12E	83.01L 2.28E	66.98L 1.04E	66.89L -0.83E	87.32L -3.25E	62.86L 12.67E
	102.30L -13.39E	133.34L 2.75E	116.59L 0.65E	116.60L -0.43E	136.14L -3.78E	106.19L 14.19E
	58.07L -12.21E	82.70L 2.48E	62.26L -0.36E	62.30L 0.36E	82.61L -2.48E	57.91L 12.21E
	6	5	4	3	2	1

<G, FL層>

※ Y方向耐力時 ※

	C	B	A			
	58.09L 9.96E	83.01L 10.67E	66.98L 9.86E	66.89L 9.65E	87.32L 11.30E	62.86L 10.48E
	102.30L 0.00E	133.34L 0.00E	116.59L 0.92E	116.60L 0.91E	136.14L -0.90E	106.19L -0.65E
	58.07L -9.96E	82.70L -10.67E	62.26L -10.80E	62.30L -10.76E	82.61L -10.40E	57.91L -9.64E
	6	5	4	3	2	1

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 32

4.4 偏心率

s: 重心位置 (両面耐力の中心) [m]

p: 隅心位置 [m]

KR: おりり剛性 [t・m²]

e: 偏心率 [m]

Re: 偏心率

re: 耐力半径 [m]

Fe: 形状係数

<値を考慮しない場合>

階		s	p	e	KR	re	Re	Fe
2	X方向	15.000	14.953	0.007	2733	13.064	0.005	1.000
	Y方向	8.000	7.941	0.059		11.501	0.001	1.000
1	X方向	15.045	15.170	0.125	3137	12.326	0.012	1.000
	Y方向	7.956	8.002	0.146		12.017	0.010	1.000

224

5. DESIGN OF MAIN MEMBER DESIGN OF GIRDER

(1) CONDITION OF CALCULATION

• QD : X DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$
Y DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$

(2) MATERIAL

(CONCRETE)

Fc : DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE (kg/cm²)
Lfc : ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
(TRANSIENT CONDITION : $Lfc \cdot 2.0$)
Lfs : ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
(TRANSIENT CONDITION : $Lfs \cdot 1.5$)

(REINFORCING BAR)

rft : ALLOWABLE TENSILE STRESS (kg/cm²)
wft : ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR STIRRUP (kg/cm²)

(3) EXPLANATION OF MARK

POINT : DESIGN POINT OF MEMBER (cm)
 Δ : ADOPTION POINT OF STRESS (cm)
B*D : WIDTH, DEPTH OF GIRDER (cm)
dt : DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND TENSION END (cm)
ML : BENDING MOMENT AT VERTICAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
ME : BENDING MOMENT AT HORIZONTAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
ML' : DESIGN BENDING MOMENT AT PERMANENT CONDITION (tm)
MS : DESIGN BENDING MOMENT AT TRANSIENT CONDITION (tm)
QL : SHEAR FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
QE : SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
Qo : SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT (t)
Pt : TENSILE RE-BAR RETIO ; $a_t / B \cdot (D - dt)$ (%)
at : SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR (cm²)
Mu : YIELD BENDING MOMENT (tm)
QD : DESIGN SHEAR FORCE (t)
fs*B*j : PERMANENT CONDITION (t)
 α : $4 / (M / (Q \cdot (D - dt)) + 1)$
Pw : STIRRUP RATIO = $a_w / (B \cdot x)$ - (%)
aw : SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP (cm²)
x : PITCH OF STIRRUP (cm)

CONCRETE: Fc=210 Lf=70.0 MAIN RE-BAR: {SD30} rft LONG=1670 SHORT=2812 SLAB: {SD30} SHORT=2812 A: LONG MODAL POINT
(NORMAL) Lf=7.0 STIRRUP: {SD30} vft LONG=1670 SHORT=2812 HORIZONTAL MODAL POINT

LEFT		CENTER		RIGHT		LEFT		CENTER		RIGHT		LEFT		RIGHT	
R. FL 2	A	-B		LENGTH	LENGTH OF										
					CLIMBER										
					1/4										
B+D				POINT	LEFT			RIGHT	1d	UP			1dL		
UPPER	-D	-D	-D	ML					DOWN				1dC		
LOWER	-D		-D	MS					IMML	UP			1dD		
STIRUP	-D		-D	MS		(DE=)			IMMS	DOWN			1dL	LONG	
				ML									1dL	LONG	
				MS	UP				IMH	UP			1dL	SHORT	
				DOWN					DOWN				1dL	LONG	SHORT

SD 30 ASTH A615
Grade 40

D10		# 3
D13		# 4
D16		# 5
D19		# 6
D22		# 7
D25		# 8

5-5-61

*** Super Build / SS1 ***

[UNRE/N]

UNIX SYSTEM 751221 PAGE- 37
【RC線 確定計算2】

コンクリート: $F_c = 210$ $f_c = 70.0$
(普通) $f_{st} = 7.0$

主 題: [SD30] r1: 長期=1870 短期=2812
サブ・ト: [SD30] v1: 長期=1870 短期=2812

スラブ鉄:【5D30】 短版=2812

△：長期水準 短点
水準 短点

[illegible]

826

△：吳湖平 點：點

[illegible]

5-6-65

△: 長期	貯点
△: 水平	貯点

△：長期 訂点
水車 訂点

[illegible]

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 42
[RC換 換定計算表2]

コンクリート: Fc=210 Lf=70.0 (普通) Lf=70.0			主筋: [SD30] ftf 長期=1870 短期=2812 スラブ筋: [SD30] ftf 長期=1870 短期=2812			スラブ筋: [SD30] 短期=2812			A: 長期 水平			B: 短期 垂直		
*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL A 2 -1]		部材長		500.0	内法	540.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D		40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	155.0	300.0	155.0	0.0	1	下	7.0	7.0	7.0
二筋				ML	5.1	-2.8	-2.8	2.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-12.5	(OE=-4.7)	-4.7	15.4	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	5.1	-2.8	-2.8	2.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	17.6	3.8	5.8	18.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	7.4	5.7	4.2	9.6	12.5	1	下	30.9	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL B 3 -2]		部材長		600.0	内法	540.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D		40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	155.0	300.0	155.0	0.0	1	下	7.0	7.0	7.0
二筋				ML	2.6	-1.1	-1.1	2.4	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-10.3	(OE=-3.3)	-3.3	5.2	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	2.6	-1.1	-1.1	2.4	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	12.9	4.6	5.0	11.6	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	7.7	5.2	1.6	4.2	6.8	1	下	30.9	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL B 2 -1]		部材長		600.0	内法	540.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D		40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	155.0	300.0	155.0	0.0	1	下	7.0	7.0	7.0
二筋				ML	2.4	-1.4	-1.4	1.8	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-14.8	(OE=-5.5)	-5.5	17.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	2.4	-1.4	-1.4	1.8	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	17.2	5.2	0.1	8.0	19.7	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	12.4	6.3	2.9	9.7	16.1	1	下	30.9	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL C 3 -2]		部材長		600.0	内法	540.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D		40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	155.0	300.0	155.0	0.0	1	下	7.0	7.0	7.0
二筋				ML	3.8	-2.2	-2.2	5.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-9.8	(OE=-3.1)	-3.1	8.8	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	3.8	-2.2	-2.2	5.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	13.6	5.9	3.1	4.1	14.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	6.0	5.9	2.7	4.1	3.5	1	下	30.9	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL C 2 -1]		部材長		600.0	内法	540.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D		40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	155.0	300.0	155.0	0.0	1	下	7.0	7.0	7.0
二筋				ML	5.4	-3.3	-3.3	2.6	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-14.3	(OE=-5.3)	-5.3	17.2	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	5.4	-3.3	-3.3	2.6	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	19.7	4.4	4.4	10.5	14.6	1	下	30.9	30.9	30.9
				下	8.9	6.8	4.7	10.5	14.6	1	下	30.9	30.9	30.9

*** Super Build / SS1 ***

[WARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 43
[RC換 換定計算表2]

コンクリート: Fc=210 Lf=70.0 (普通) Lf=70.0		主筋: [SD30] ftf 長期=1870 短期=2812 スラブ: [SD30] ftf 長期=1870 短期=2812		スラブ筋: [SD30] 短期=2812		A: 長期 水平		B: 短期 垂直					
*****左端*****中央*****右端*****													
[G.FL 3 A -B]	部材長	800.0	内法	740.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	215.0	400.0	215.0	0.0	1	下	7.0	7.0
二筋				ML	4.5	-1.6	-1.6	4.7	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-14.8	(OE=-3.4)	-3.4	11.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	4.5	-1.6	-1.6	4.7	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	19.3	7.3	4.4	16.6	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	10.3	7.9	3.0	4.9	7.2	1	下	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****													
[G.FL 3 B -C]	部材長	800.0	内法	740.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	215.0	400.0	215.0	0.0	1	下	7.0	7.0
二筋				ML	3.8	-2.7	-2.7	3.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-11.7	(OE=-3.3)	-3.3	14.4	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	3.8	-2.7	-2.7	3.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	15.5	3.4	5.9	17.7	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	7.9	5.9	4.0	8.8	11.1	1	下	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****													
[G.FL 2 A -B]	部材長	800.0	内法	740.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	215.0	400.0	215.0	0.0	1	下	7.0	7.0
二筋				ML	4.3	-1.6	-1.6	4.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-14.5	(OE=-3.2)	-3.2	10.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	4.3	-1.6	-1.6	4.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	18.8	7.2	0.2	3.9	15.8	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	10.2	8.0	3.4	4.2	6.0	1	下	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****													
[G.FL 2 B -C]	部材長	800.0	内法	740.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	215.0	400.0	215.0	0.0	1	下	7.0	7.0
二筋				ML	6.7	-5.3	-5.3	6.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-14.0	(OE=-3.5)	-3.5	17.3	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	6.7	-5.3	-5.3	6.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	20.7	2.8	6.2	24.2	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	7.3	8.3	6.9	11.5	10.4	1	下	30.9	30.9
*****左端*****中央*****右端*****													
[G.FL 1 A -B]	部材長	800.0	内法	740.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40=80		左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	215.0	400.0	215.0	0.0	1	下	7.0	7.0
二筋				ML	5.7	-3.6	-3.6	5.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-14.0	(OE=-3.1)	-3.1	10.6	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
二筋				ML	5.7	-3.6	-3.6	5.9	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
スラブ	2-D10	φ150		IMS	19.7	5.0	3.5	20.5	18.1	18.1	18.1	18.1	18.1
				下	8.3	5.6	5.5	4.3	0.6	1	下	30.9	30.9

608

(LAREIN)

【RC 装 機定計算 2】

スラゾルム: [SD30] 短期=2612

△：長期
水準

[G, FL 1]	左端	中央	右端	影射表	800.0	内达	740.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端		右端
上端		40=80			左端	1/4	中央	3/4	右端	dt	7.0		7.0		7.0		左端
一段目	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	215.0	0.0	215.0	0.0	dt	7.0		7.0		7.0	10L	7.8
二段				HL	-12.2		-8.6		8.7	1MAL	18.1	18.1	18.1	18.1	15.1	10H	7.4
下降一段	3-D25	3-D25	3-D25	HL	-13.6		3.8		8.7	1MAL	27.3	27.3	27.3	27.3	27.3	10H	23.6
二段				HL	7.2		-3.7	-5.3	8.7	1MAL	27.3	27.3	27.3	27.3	27.3	10H	23.6
2-D10	2-D10	2-D10	2-D10	HL	25.8		1.7	3.2	25.4	1MAL	30.9	30.9	30.9	30.9	30.9	10H	28.1
下				下	1.4	9.1	10.1	13.8	7.9	下	30.9				30.9	10H	28.1

5-6-7:

• COLU-51

Δ : LONG (X) NODAL POINT (Y) NODAL POINT
HORIZONTAL (X) NODAL POINT (Y) NODAL POINT

same X DIRECTION=+Y DIRECTION

[illegible]SD 30 ASTM A615
Grade 40

D10 ————— # 3
D13 ————— # 4
D16 ————— # 5
D19 ————— # 6
D22 ————— # 7
D25 ————— # 8

DESIGN OF COLUMN

(1) CONDITION OF CALCULATION

QD : X DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$
 Y DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$

(2) MATERIAL

(CONCRETE)

F_c : DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE (kg/cm²)
 L_{fc} : ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fc} \cdot 2.0$)
 L_{fs} : ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fs} \cdot 1.5$)

(REINFORCING BAR)

r_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS (kg/cm²)
 w_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR HOOP (kg/cm²)

(3) EXPLANATION OF MARK

POINT : DESIGN POINT OF MEMBER (cm)
 Δ : ADOPTION POINT OF STRESS (cm)
 D_x, D_y : DEPTH OF COLUMN (cm)
 dt : DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND TENSION END (cm)
 μ : ADDITIONAL COEFFICIENT OF FORCE FOR LONG COLUMN
 N_L : AXIAL FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 N_E : AXIAL FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 M_L : BENDING MOMENT AT VERTICAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_E : BENDING MOMENT AT HORIZONTAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_L : DESIGN BENDING MOMENT AT PERMANENT CONDITION (tm)
 N_S : AXIAL LOAD AT TRANSIENT (t)
 M_S : DESIGN BENDING MOMENT AT TRANSIENT CONDITION (tm)
 Q_L : SHEAR FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 Q_E : SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 Q_o : SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT (t)
 P_t : TENSILE RE-BAR RATIO , (%)
 $= a_t / (d_{x,y} \cdot d_{y,x})$
 a_t : SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR (cm²)
 M_u : YIELD BENDING MOMENT (tm)
 $\sum M_u$: TOTAL M_u OF GIRDER USE FOR CALCULATION QD OF COLUMN (tm)
 α : $4 / (M / (Q \cdot (D_{x,y} - dt)) + 1)$
 Q_D : DESIGN SHEAR FORCE (t)
 Q_a : ALLOWABLE SHEAR FORCE AT PERMANENT CONDITION (t)
 P_w : HOOP RATIO $= a_w / (D_{x,y} \cdot x)$ (%)
 a_w : SECTION AREA OF A SET OF HOOP (cm²)
 x : PITCH OF HOOP (cm)

*** Super Build / SS1 ***

[NARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 46
[RC柱 検定計算2]コンクリート: $F_c=210$ $f_t=70.0$
(普通) $f_t=7.0$ 主筋: [SD30] f_t 長期=1870 短期=2812
ブー: [SD30] f_t 長期=1870 短期=2812△: 長期 <X> 短期 <Y> 短期
水平 <X> 鉛直 <Y> 鉛直

=====X方向=====Y方向=====																			
[2FL-G.FL R	2	1]	部材長	555.0	ML=	65.1	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	-1.3	0.4	-19.9	0.4	69.4	20.3	17.9	34.3	0.2	7.7	41.4	11.5	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		-0.4	22.5	-0.4	69.4	22.5	17.9	34.3	0.2		41.4	11.5			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	-7.3	8.3	-17.0	8.3	75.4	25.3	17.9	35.5	2.3	5.7	42.9	8.5	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		-4.3	14.5	-4.3	75.4	16.8	17.9	35.5	2.3		42.9	8.5			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
[2FL-G.FL A	1	1]	部材長	555.0	ML=	46.4	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	7.6	-3.5	-12.9	-3.5	54.0	16.4	17.9	31.3	1.2	5.1	37.6	7.6	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		2.9	15.4	2.9	54.0	18.3	17.9	31.3	1.2		37.6	7.6			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	-6.6	8.1	-15.8	8.1	53.0	23.9	17.9	31.1	2.5	5.4	37.3	8.1	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		-5.7	14.0	-5.7	53.0	19.7	17.9	31.1	2.5		37.3	8.1			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
[2FL-G.FL B	3	1]	部材長	555.0	ML=	103.1	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	-0.9	1.1	-19.5	1.1	104.0	20.6	17.5	35.8	0.3	7.4	49.4	11.1	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		-0.4	21.5	-0.4	104.0	21.5	17.5	35.8	0.3		49.4	11.1			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	0.9	-3.3	-24.9	-3.3	104.0	28.2	17.5	35.8	0.8	8.8	49.4	13.2	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		1.0	23.5	1.0	104.0	24.5	17.5	35.8	0.8		49.4	13.2			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
[2FL-G.FL B	2	1]	部材長	555.0	ML=	120.8	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	-1.6	-0.1	-21.9	-0.1	115.2	22.0	16.7	35.8	0.1	6.3	53.3	12.4	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		-0.1	24.0	-0.1	115.2	24.1	16.7	35.8	0.1		53.3	12.4			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	-0.2	1.3	-26.0	1.3	121.0	27.3	16.7	35.8	0.6	5.2	53.0	13.8	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		-1.8	24.8	-1.8	121.0	26.6	16.7	35.8	0.6		53.0	13.8			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
[2FL-G.FL C	1	1]	部材長	555.0	ML=	87.0	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	8.8	-2.7	-14.5	-2.7	85.8	17.5	17.8	35.8	0.9	5.8	47.6	8.8	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		1.8	17.5	1.8	85.8	19.7	17.8	35.8	0.9		47.6	8.8			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	-0.2	1.8	-24.7	1.8	87.2	26.5	17.8	35.9	0.8	6.8	45.7	13.2	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		-2.4	24.1	-2.4	87.2	26.5	17.8	35.9	0.8		45.7	13.2			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		

*** Super Build / SS1 ***

[NARE/H]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 49
[RC柱 検定計算2]コンクリート: $F_c=210$ $f_t=70.0$
(普通) $f_t=7.0$ 主筋: [SD30] f_t 長期=1870 短期=2812
ブー: [SD30] f_t 長期=1870 短期=2812△: 長期 <X> 短期 <Y> 短期
水平 <X> 鉛直 <Y> 鉛直

=====X方向=====Y方向=====																			
[2FL-G.FL C	3	1]	部材長	555.0	ML=	54.4	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	-1.3	1.7	-17.5	1.7	55.7	19.2	17.9	31.6	0.5	6.9	38.0	10.3	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		-1.0	20.5	-1.0	55.7	21.5	17.9	31.6	0.5		38.0	10.3			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	6.6	-4.4	-15.9	-4.4	61.0	20.3	17.9	32.7	1.4	5.5	39.4	8.2	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		3.3	14.4	3.3	61.0	17.7	17.9	32.7	1.4		39.4	8.2			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
[2FL-G.FL C	2	1]	部材長	555.0	ML=	69.4	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	-1.2	-0.2	-20.1	-0.2	68.2	20.3	17.9	34.1	0.1	7.8	41.7	11.7	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		-0.2	23.1	-0.2	70.6	23.3	17.9	34.5	0.1		41.7	11.7			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	7.4	-9.8	-18.3	-9.8	76.8	28.1	17.9	35.8	3.0	6.4	43.2	9.6	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		6.9	17.3	6.9	76.8	24.2	17.9	35.8	3.0		43.2	9.6			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
[2FL-G.FL C	1	1]	部材長	555.0	ML=	47.9	dt=	7.0											
DX=	60	60	位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	ML	MS	DL	DE	Mu	n/Mu	OD	Qa5	
柱	3-D25	3-D25	<X>柱	0.0	7.7	-2.7	-13.5	-2.7	55.6	16.2	17.9	31.6	1.0	5.6	36.0	8.4	30.6		
柱	3-D25	3-D25	柱	0.0		2.6	17.2	2.6	55.6	19.8	17.9	31.6	1.0		36.0	8.4			
ブ	2-D10	2-D10	<Y>柱	0.0	6.8	-10.1	-17.0	-10.1	54.7	27.1	17.9	31.4	3.4	6.1	37.8	9.1	30.6		
ブ	9100	9100	柱	0.0		8.7	16.7	8.7	54.7	25.4	17.9	31.4	3.4		37.8	9.1			
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		
筋	0	0	全筋	柱	8-D25	柱	8-D25						Qa=	19.4	($\sigma=1.00$)	内法	470.0		

5. 7 バルディア変電所建屋

5-7 バルディア変電所建屋

目 次

1. 一般事項	
1.1 建屋の概要	1
1.2 適用規格基準	3
1.3 使用材料と許容応力	3
1.4 合成荷重	5
1.5 設計荷重	6
2. 二次部材の設計	
2.1 ビームの設計	13
2.2 スラブの設計	16
3. 基礎の設計	17
4. 計算結果 (アウトプット)	20

§1. GENERAL (一般事項)

1.1 OUTLINE OF BUILDING (建屋の概要)

1) Name of building

BALDIA SUBSTATION

2) Building dimensions

(1) Building area : 384.0 m²(2) Total floor area : 384.0 m²Ground floor area : 384.0 m²

(3) Maximum building height : 11.05 m

(4) Building volume storey : 4243.2 m³

(5) Number of story : 2

3) Weight of building

Superstructure : 650.1 t

Substructure : 164.37 t

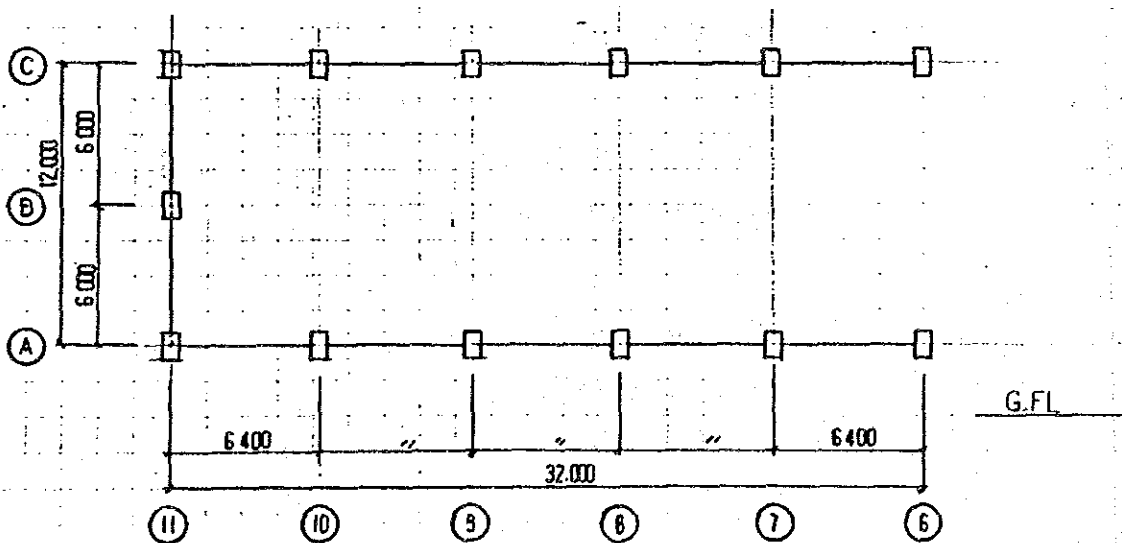
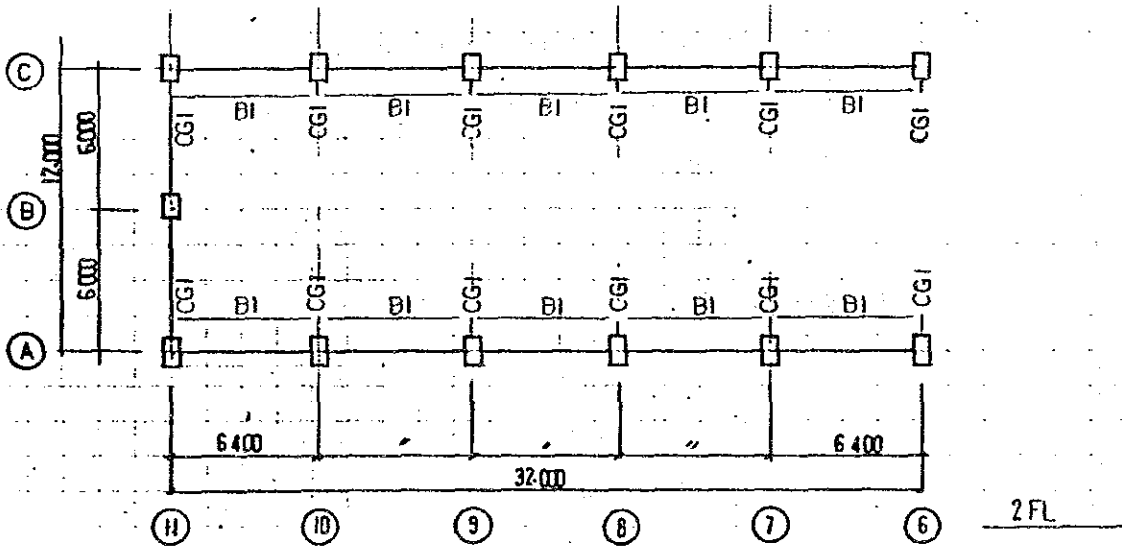
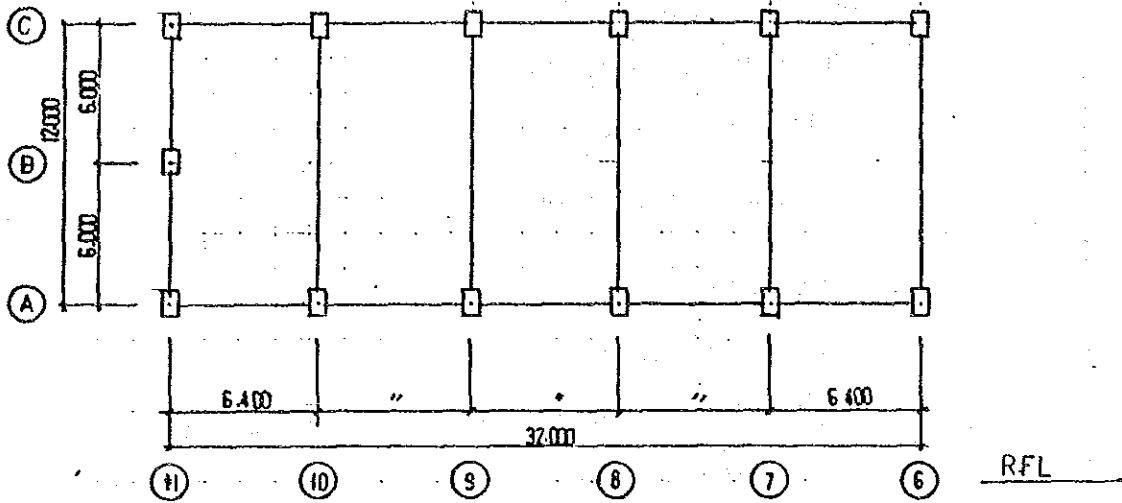
Total weight : 814.47 t

4) General design conception

Design calculation to be analyzed as rigid frame with taken design rigidity of foundation girder into consideration.

Stress analysis to be used by Electric computer with stiffness matrix method.

BALDIA



27

1.2 APPLICABLE CODES AND STANDARDS (適用規格基準)

1) For design and allowable stress of structural materials

Reinforced concrete structure

AIJ : "Standards for calculation of reinforced
concrete structures"

Foundation

AIJ : "Standards for structural design of building
foundation"

* AIJ : Architectural Institute of Japan

1.3 STRUCTURAL MATERIALS TO BE USED AND ALLOWABLE UNIT STRESS (使用材料と許容応力)

1) Qualities of materials

Concrete ; Compressive strength of 28 days

$$F_c' = 210 \text{ kg/cm}^2$$

Reinforcement ; Deformed reinforcement

ASTM A615 Grade 40

$$f_y = 2,812 \text{ kg/cm}^2$$

2) Physical constants for structural materials

Modulus of elasticity

Concrete	210 t/cm ²
Reinforcement	2100 t/cm ²

3) ALLOWABLE UNIT STRESS

i) Allowable Unit Stress of Concrete (kg/cm²)

stresses		Permanent Stresses					Temporary Stresses		
Materials		Compress	Shear	Bond			Compress	shear	Bond
				A	B	C			
Normal concrete Fc-210	Plain bar Deformed bar	70	7.0	8.4 14.0	12.6 21.0	8.4 14.0	Permanent Stresses x 2.0	Permanent Stresses x 1.5	

- * Remarks A : Top bar of flexural members
 B : Bar, except "Item A", of flexural members
 C : Anchors and lap splices

ii) Allowable Unit Stress of Reinforcing Bars (kg/cm²)

Stresses	Permanent Stresses		Temporary Stresses	
Materials	Tension Compression	Shear Reinforcement	Tension Compression	shear Reinforcement
Deformed bar ASTM A615 Grade 40	1,870	1,870	2,812	2,812

839

1.4 LOAD COMBINATION (合成荷重)

1) Load combination for steel and concrete structure

Long term loading

$$i) \quad D.L + L.L + M.L + C.L$$

Short term loading

$$i) \quad D.L + L.L + M.L + C.D + W.L$$

$$ii) \quad D.L + L.L + M.L + C.D + S.L$$

where;

D.L ; Dead load

L.L ; Live load and over burden load

M.L ; Machine load

C.L ; Crane operation load

C.D.L ; Crane dead load

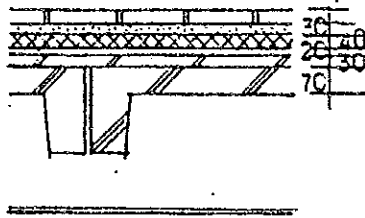
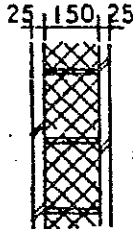
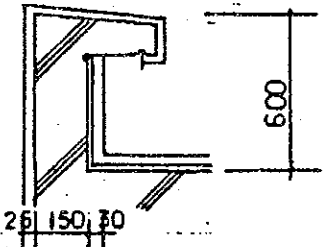
W.L ; Wind load

S.L ; Seismic load

1.5 設計荷重

DEAD LOAD ()

【固定荷重】

ROOM NAME OR LOCATION	FIGURE (mm)	MATERIALS (THICKNESS-mm)	WEIGHT (kg/m ²)	TOTAL (kg/m ²)
ROOF		CONCRETE BLOCK (30) SAND (30) INSULATION (40) ASPHALT W/PROOFING (20) PRESTRESSED CONCRETE SLAB (70) CEILING (15)	60 60 5 30 216 15 386	→ 390
CONCRETE BLOCK WALL		C.B (150) MORTAR EXT (25) INT (25)	200 50 50 300	→ 300
PARAPET		CONCRETE (200) ASPHALT W/PROOFING (20) MORTAR (55)	288 14 66 368	→ 370

CALCULATION OF THE WEIGHT OF COLUMN, GIRDER OR BEAM ()

[柱、大梁、小梁、基礎梁の自重計算]

FIGURE	NAME	FLOOR	SIZE (mm)		w (t/m)		Σw (t/m)	REMARKS
			B	D	CONC.	FINISH		
  THICKNESS OF FINISHING $t = 25 \text{ mm}$ UNIT WEIGHT OF FINISHING $w = 2.0 \text{ t/m}^3$	COLUMN		400	800	0.77	0.12	0.89	
	GIRDER		400	1000	0.96	0.14	1.10	
			250	1200	0.72	0.14	0.86	
	FOUNDATION GIRDER		300	800	0.58		0.58	
	BEAM		400	600	0.58		0.58	

NOTE: NAME --- COLUMN, GIRDER, BEAM OR UNDERGROUND BEAM
 SPECIFIC GRAVITY OF REINFORCED CONCRETE IS 2.4 t/m³.

PK2

[illegible]

SEISMIC LOAD
【地震荷重】

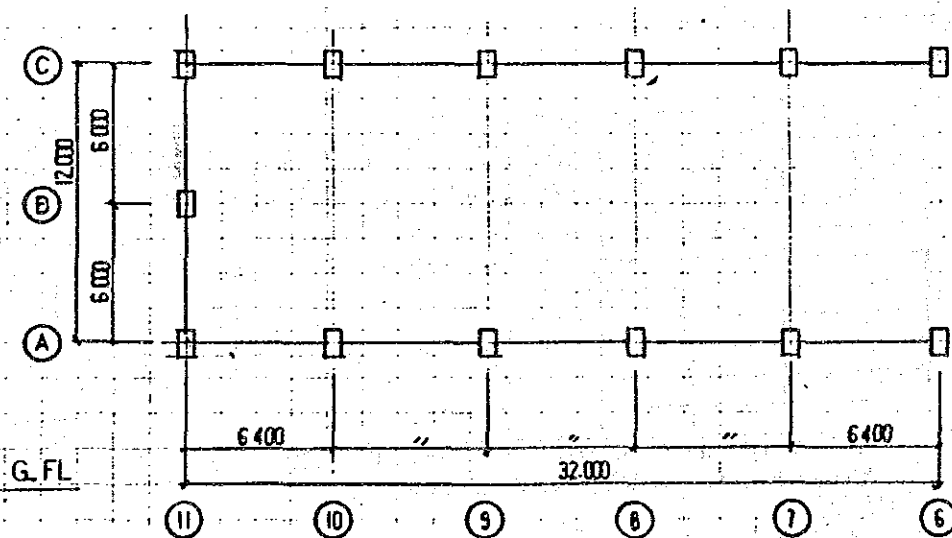
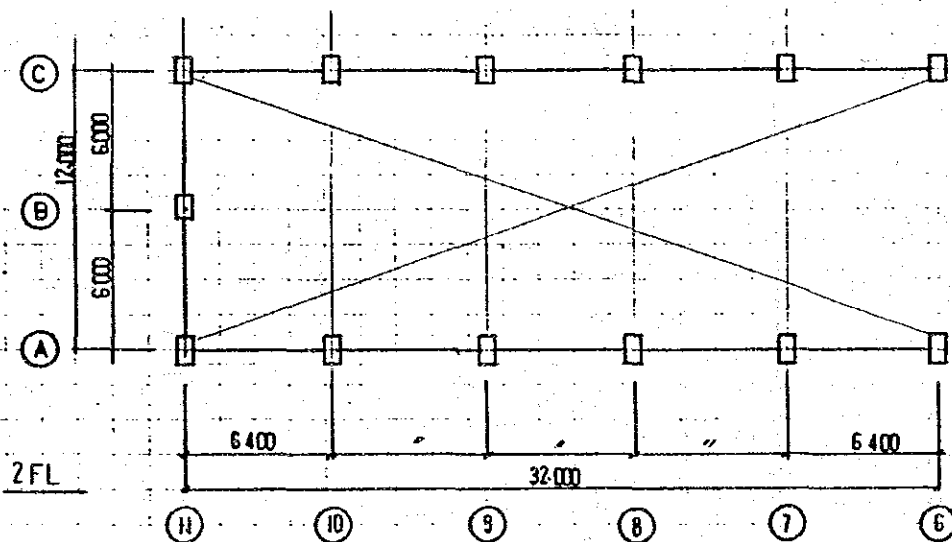
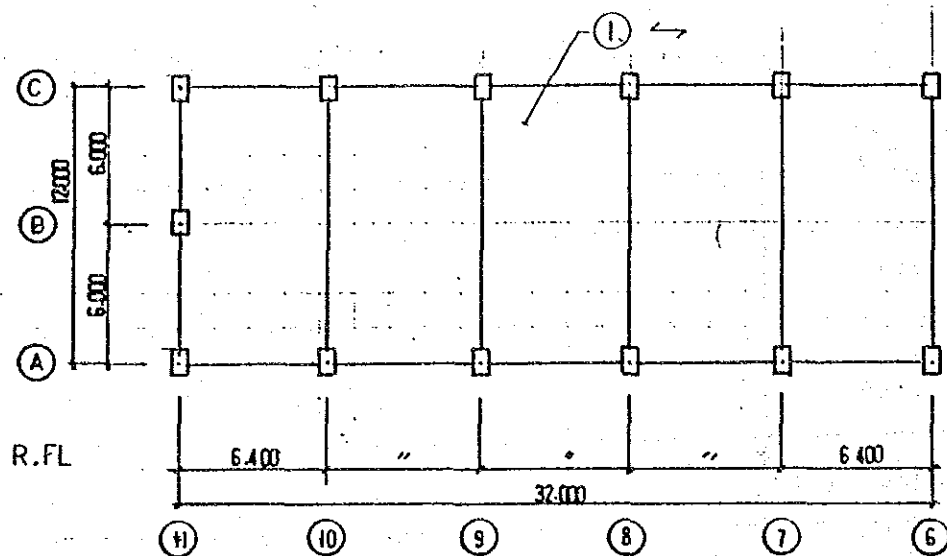
ITEM		CALCULATION									
ZONE FACTOR (Z)		Z = 1.0									
STANDARD SHEAR COEFFICIENT (Co)		Co = 0.1									
GROUND CONDITION (Tc)		Tc = 0.6									
	Hard	Tc = 0.4 ☐									
	Medium	Tc = 0.6 ☒									
	Soft	Tc = 0.8 ☐									
DIRECTION		X DIRECTION					Y DIRECTION				
NATURAL PERIOD OF BUILDING (T)		T = 0.223					T = 0.223				
	Height h = 11.15 m	Length of Span D = m					Length of Span D = m				
	$T = (0.01 \cdot a + 0.02) \cdot h$	= 0.223					= 0.223				
	$T = 0.05 \cdot h / \sqrt{D}$	=					=				
	$T = h / 70$	=					=				
CHARACTERISTICS OF VIBRATION OF THE BUILDING (Rt)		Rt = 1.0					Rt = 1.0				
			T	Rt				T	Rt		
Rt = 1				= 1.0					= 1.0		
$Rt = 1 - 0.2 \cdot (T/Tc - 1)^2$		Tc	-	-			Tc	-	-		
$Rt = 1.6 \cdot Tc / T$		2 * Tc	-	-			2 * Tc	-	-		
$2 \cdot T / (1 + 3 \cdot T)$		=					=				
SEISMIC LOAD FOR EACH FLOOR (Qi)											
	STORY	W1	a1	A1	C1	Q1	W1	a1	A1	C1	Q1
	2 F	368.12	0.610	1.178	0.117	43.07	368.12	0.610	1.178	0.117	43.07
	1 F	603.18	1.000	1.000	0.100	60.31	603.18	1.000	1.000	0.100	60.31
NOTE: a --- RATIO OF THE HEIGHT OF WHICH STRUCTURE IS STEEL AGAINST THE BUILDING HEIGHT h $a1 = W1 / \sum W$ $A1 = 1 + (1/\sqrt{a} - a1) \cdot 2 \cdot T / (1 + 3 \cdot T)$ $C1 = Z \cdot Rt \cdot A1 \cdot Co$											

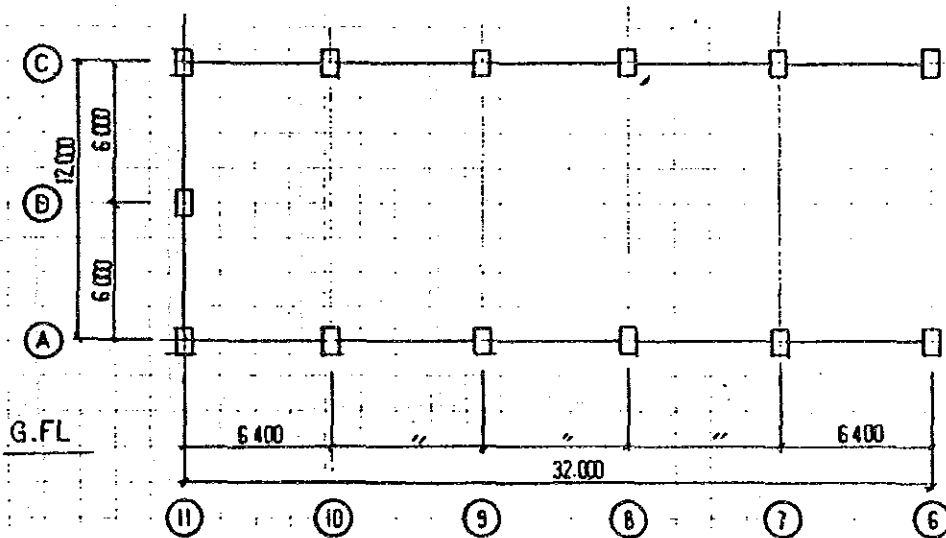
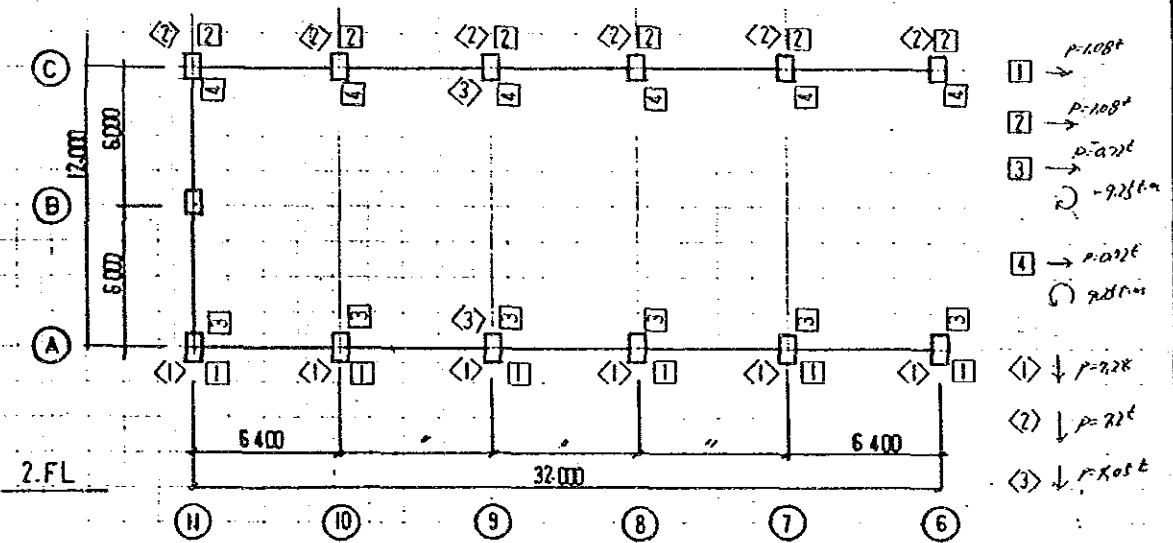
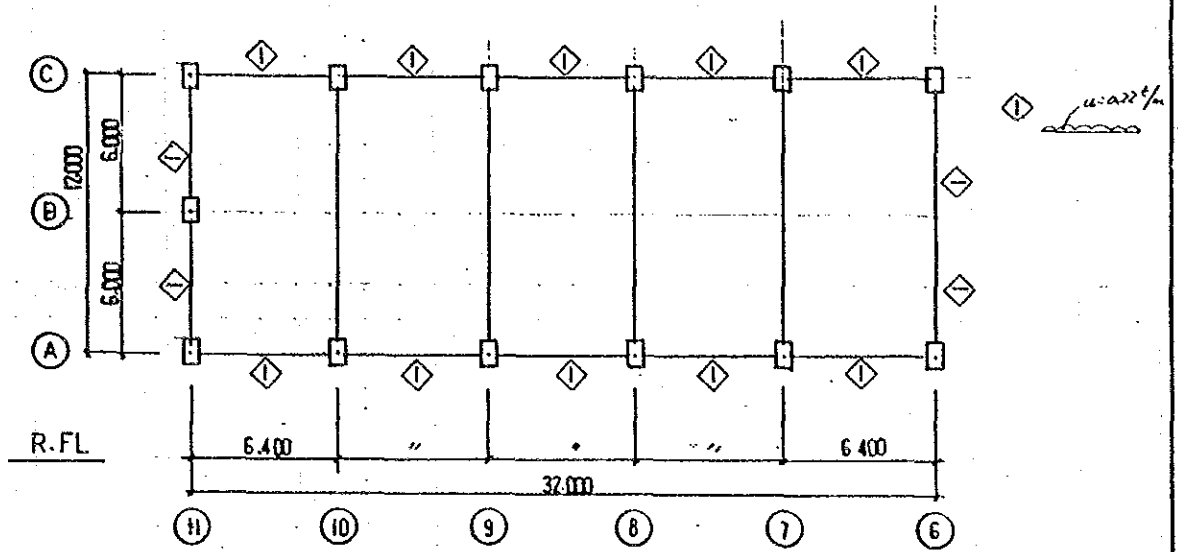
NOTE: a --- RATIO OF THE HEIGHT OF WHICH STRUCTURE IS STEEL
AGAINST THE BUILDING HEIGHT h

$$\alpha_1 = W_1 / \sum W$$

$$A_i = 1 + (1/\sqrt{a_i} - a_i) * 2 * T / (1 + 3 * T)$$

Ci = Z* Rt* Ai* Cc

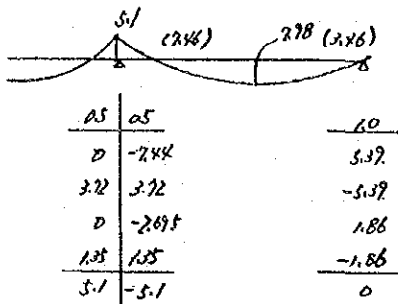




748

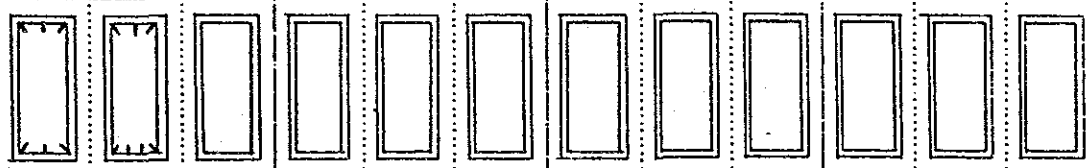
2. 二次部材の設計

2.1 ビームの設計



DECISION OF BEAM SECTION (I)

[小梁の断面算定]

NUMBER	BI											
LOCATION	E	C	E	E	C	E	E	C	E	E	C	E
b x D (cm)		40 x 60										
d [j] (cm)		33 (26.37)										
bxd ² (cm ³)		112360										
M (tm)	U, L	5.1										
		2.98										
Q (t)		2.46										
C=M/(bxd ²) (kg/cm ²)		4.54										
		2.10										
Pt (%)												
at (cm ²)		5.9										
		2.2										
ψ (cm)		2.7										
n		3-#6										
		2-#6										
min at (cm ²)												
Q/bj		2.02 < 2.0										
Pw (%)		0.2										
STIRRUP		D #3 - @150										
MAIN BAR	U, L	3-#6	3-#6									
		3-#6	2-#6									
RE-BAR ARRANGEMENT												

NOTATION: b, D --- WIDTH, DEPTH OF BEAM

d --- DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND COMPRESSION END

j --- (7/8) x d

U, L --- UPPER SIDE, LOWER SIDE

M, Q --- BENDING MOMENT, SHEAR FORCE

Pt --- TENSILE RE-BAR RATIO; = at/(bxd)

at --- SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR

ψ --- REQUIRED CIRCUMFERENCE OF MAIN RE-BAR; = Q/faj

fa --- ALLOWABLE BOND STRESS (t/cm²)

n --- REQUIRED NUMBER OF MAIN RE-BAR

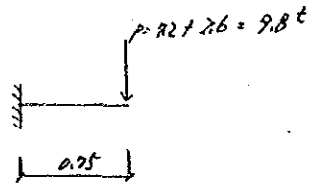
Pw --- STIRRUP RATIO; = aw/(bxX)

aw, X --- SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP (cm²), PITCH OF STIRRUP (cm)

MAIN BAR		D16	D19	D22	D25	D29
at	2	3.98	5.74	7.74	10.14	12.84
(cm ²)	3	5.97	8.61	11.61	15.21	19.26
	4	7.98	11.48	15.48	20.28	25.68
	5	9.95	14.35	19.35	25.35	32.10
	6	11.94	17.22	23.22	30.42	38.52
	7	13.93	20.09	27.09	35.49	44.94

STIRRUP		D10 @200	D10 @150	D13 @200	D13 @150
Pw (%)	30	0.2370	0.3160	0.4230	0.564
	35	0.2030	0.2700	0.3630	0.484
	40	-	0.2370	0.3180	0.423
	45	-	0.2100	0.2820	0.376
	50	-	-	0.2540	0.339

(CG)

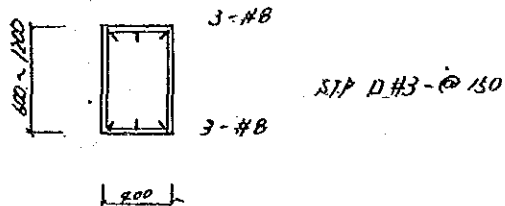


$$M_{max} = 7.2 \text{ t.m}$$

$$Q = 2.0 \text{ t}$$

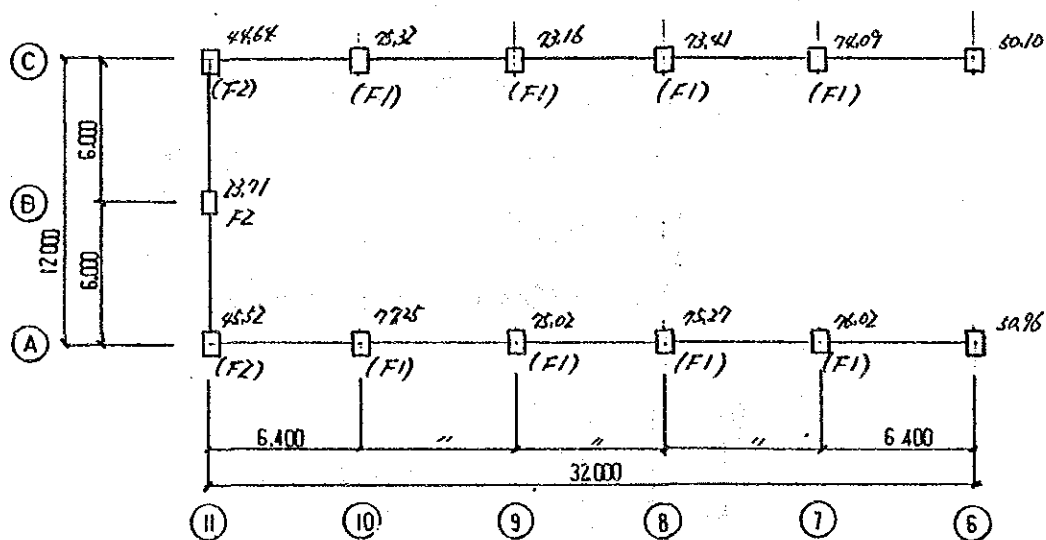
$$D = 120 \therefore d = 113 \quad j = 98.87$$

$$\left(\begin{array}{l} a_t = 720 / 167 \times 98.87 = 4.0 \quad 3 - \#8 \\ f = 7800 / 21 \times 98.87 = 4.72 \\ T = 7800 / 40 \times 98.87 = 2.47 < 7.0 \therefore \text{o.k.} \end{array} \right.$$



2.2 スラブの設計

AXIAL LOAD



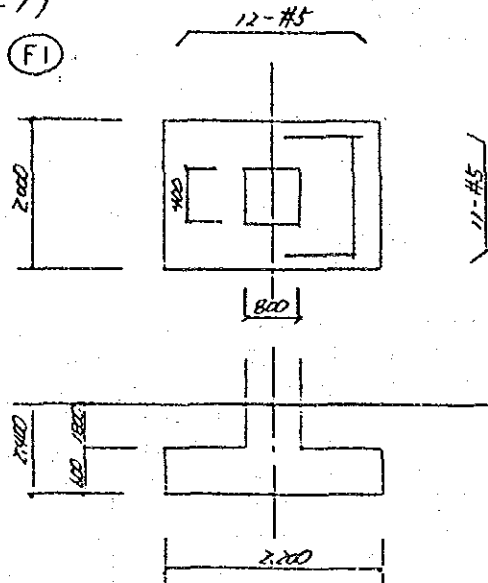
3. 基礎の設計

DESIGN OF FOUNDATION

OUTLINE OF FOUNDATION

(102-1)

(F1)



Foundation weight

$$N_f = 20 \times 22 \times 2.4 \times 20 = 21.12$$

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	77.25	13	
L.L			
S.Lx	81.63		
S.Ly	81.63	3.5	
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N_1 = 77.25 + 21.12 = 98.37 \quad N_2 = 77.25 + 21.12 = 100.9$$

$$M_1 = 2.6$$

$$M_2 = 13.6$$

CHECK OF BEARING PRESSURE

$$N = 77.25 + 21.12 = 98.37 \quad e = 2.6 / 98.37 = 0.026$$

$$d = 1 + 6 \times 0.026 / 22 = 1.07 \quad 13.6 \times 1.07 \times 98.37 / 20 \times 22 = 23.72 < 50 \text{ t/m}^2$$

$$N = 81.63 + 21.12 = 102.75 \quad e = 13.6 / 102.75 = 0.135$$

$$d = 1 + 6 \times 0.135 / 22 = 1.37 \quad 0.99 \times 1.37 \times 102.75 / 20 \times 22 = 2.99 < 100 \text{ t/m}^2$$

DESIGN OF FOOTING

Factored Load		Pile Reaction		
Load case	ΣN (t)	ΣM (t.m)	P1 (t/n)	P1' (t/n)
D.L + L.L	77.25	2.6		
D.L + L.L + W.L				
D.L + L.L + S.L	81.63	13.6		
D.L + W.L				

$$e = 2.6 / 77.25 = 0.034$$

$$d = 1 + 6 \times 0.034 / 22 = 1.033$$

Stress

$$d = 1.033 \times 77.25 / 20 \times 22 = 1.79$$

$$QF = 1.79 \times (22 - 0.8) \times \frac{1}{2} \times 20 = 20.59 \text{ t}$$

$$MF = 20.59 \times (22 - 0.8) \times \frac{1}{2} \times 0.5 = 7.21 \text{ t.m}$$

Reinforcement

$$D = 60 \text{ cm}, \quad d = 10 \text{ cm}, \quad j = 7/8d = 43.25 \text{ cm}$$

$$\text{nec } A_t = \frac{MF}{f_t \cdot j} = \frac{7.21}{187 \times 43.25} = 8.81$$

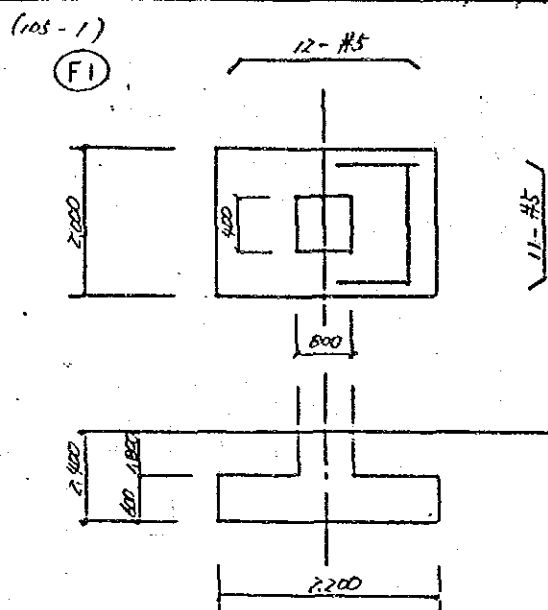
$$\phi = \frac{Q}{f_a \cdot j} = \frac{20.590}{21 \times 43.25} = 22.41$$

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} = \frac{20.590}{200 \times 43.25} = 2.35 < 7.0$$

12-#5
11-#5

DESIGN OF FOUNDATION

OUTLINE OF FOUNDATION



Foundation weight

$$N_f = 2.0 \times 2.2 \times 2.4 \times 2.0 = 21.12$$

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	76.02	1.1	
L.L			
S.Lx	83.48		
S.Ly		5.5	
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N_1 = 76.02 + 21.12 = 97.14 \quad N_2 = 83.48 + 21.12 = 104.6$$

$$M = 2.2$$

$$M_2 = 13.2$$

CHECK OF BEARING PRESSURE

$$N_1 = 76.02 / 2.12 = 35.86 \quad e = 2.2 / 97.14 = 0.023$$

$$a = 1 + 6 \times 0.023 / 2.2 = 1.063 \quad D_{max} = 1.063 \times 35.86 / 2.0 \times 2.2 = 25.47 < 50 \quad \text{OK}$$

$$N_2 = 83.48 + 21.12 = 104.6 \quad e = 13.2 / 104.6 = 0.126$$

$$a = 1 + 6 \times 0.126 / 2.2 = 1.35 \quad D_{max} = 1.35 \times 104.6 / 2.0 \times 2.2 = 31.09 < 100 \quad \text{OK}$$

DESIGN OF FOOTING

Factored Load		Pile Reaction	
Load case	ΣN (t)	ΣM (t.m)	P1 (t/n)
D.L + L.L	76.02	2.2	
D.L + L.L + W.L			
D.L + L.L + S.L	83.48	13.2	
D.L + W.L			

$$e = 2.2 / 76.02 = 0.029$$

$$a = 1 + 6 \times 0.029 / 2.2 = 1.08$$

$$D = 1.08 \times 76.02 / 2.0 \times 2.2 = 18.66$$

Stress

$$QF = 18.66 \times (2.2 - 0.8) \times \frac{1}{2} \times 2.0 = 26.12$$

$$MF = 26.12 \times (2.2 - 0.8) \times \frac{1}{2} \times 0.5 = 9.14$$

Reinforcement

$$D = 80 \text{ cm}, \quad d = 50 \text{ cm}, \quad j = 7/8d = 43.75 \text{ cm}$$

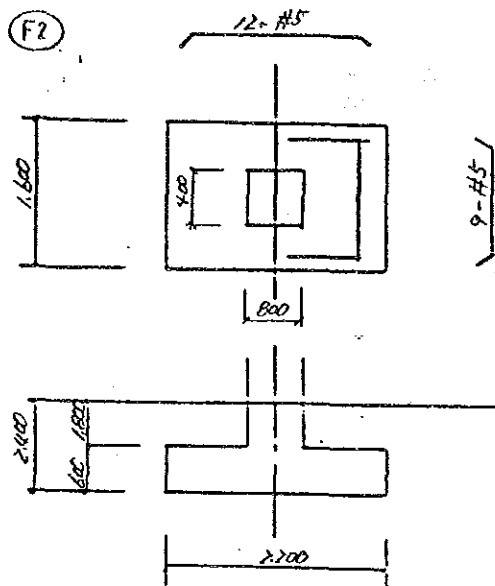
$$\text{reqd } A_t = \frac{MF}{f_t \cdot j} = \frac{9.14}{187 \times 43.75} = 1.17$$

$$\phi = \frac{Q}{f_a \cdot j} = \frac{26.12}{21 \times 43.75} = 2.84$$

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} = \frac{26.12}{20 \times 43.75} = 2.98 < 2.0 \quad \text{OK}$$

DESIGN OF FOUNDATION

OUTLINE OF FOUNDATION



Foundation weight

$$N_f = 16 \times 2.2 \times 2.4 \times 20 = 16.9 \text{ t}$$

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	45.52		
L.L			
S.Lx	56.7		
S.Ly	63.46		
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N = 45.52 + 16.9 = 62.42 \text{ t}$$

M =

CHECK OF BEARING PRESSURE

$$N_s = 45.52 + 16.9 = 62.42$$

$$\sigma_{max} = \frac{62.42}{16 \times 2.0} = 19.51 < 50 \text{ t/m}^2 \therefore \text{OK}$$

$$N_s = 63.46 + 16.9 = 80.36$$

$$\sigma_{max} = \frac{80.36}{1.5 \times 2.0} = 26.79 < 100 \text{ t/m}^2 \therefore \text{OK}$$

DESIGN OF FOOTING

Factored Load		Pile Reaction	
Load case	ΣN (t)	ΣH (t, m)	Pile (t/n)
D.L + L.L	45.52		
D.L + L.L + W.L			
D.L + L.L + S.L			
D.L + W.L			

Stress

$$\sigma = \frac{45.52}{2.0 \times 1.6} = 14.23 \text{ t/m}^2$$

$$QF = 14.23 \times 0.7 \times 1.6 = 15.94 \text{ t}$$

$$MF = 15.94 \times (2.2 - 0.8) \times \frac{1}{2} \times 0.5 = 5.6 \text{ t.m}$$

Reinforcement

$$D = 60 \text{ cm}, \quad d = 50 \text{ cm}, \quad j = 7/8d = 43.75 \text{ cm}$$

$$nec \text{ } A_t = \frac{MF}{f_t \cdot j} = \frac{560}{1.87 \times 43.75} = 6.84$$

$$\phi = \frac{Q}{f_c \cdot j} = \frac{15940}{21 \times 43.75} = 17.35$$

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} = \frac{15940}{160 \times 43.75} = 2.28 < 7.0 \therefore \text{OK}$$

OK

§ 4. OUTPUT DATA(Design of Main Members) 計算結果 (アウトプット) 7-20

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 1

(1) 入力データリスト (INPUT LIST)

1.1 基本事項

工事名: GRID STATION BALDIA
 期 別: BALDIA
 日 付: 1989.06.30
 図 号: T.U

建物形状: X方向 5 スパン, Y方向 2 スパン, 全階数 2 階,

主体構造: R.C造

** 基礎用階高 [m] **		** 構造用階高 [m] **		** Xスパン長 [m] **		** Yスパン長 [m] **	
R.FL-2FL	3.700	R.FL-2FL	3.800	11 ~10	6.400	A ~B	6.000
2FL ~G.FL	7.450	2FL ~G.FL	7.250	10 ~9	6.400	B ~C	6.000
				9 ~8	5.400		
				8 ~7	5.400		
				7 ~6	5.400		

G.L.から1階床までの高さ 0.000 [m]
 バラベット部分の高さ 0.600 [m]
 地中梁CMQの計算方法: 通高計算 (独立基礎)

1.2 コントロールデータ

- 柱軸力での柱・梁の自重は、階高の中央で上下階に分配する。
- 梁CMQのQ算定値、梁の取り扱い方法 (標準) は、階高の中央で上下の梁に分配する。
- 計算途中の丸め単位 10 kg
- 耐力値の判定法 (複数開口部の取り扱い) は、包絡開口とする。

R.FL 2FL G.FL
 各層標準スラブ厚 0.0 0.0 0.0

1.3 建物特殊形状

指定なし

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 2

1.4 使用材料

(1) コンクリート

階 (層)	構造形式	種類	Fc	fc	fs	単位重量 [t/m ³] (柱・梁) (床・壁)	
2 (R.FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40
1 (2FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40
*y (G.FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40

(2) 鉄 筋

階 (層)	構造形式	主筋		《梁》		せん断		主筋		せん断		《壁》	《床》
		種別X	種別Y	径X	径Y	種別X	種別Y	種別X	種別Y	種別X	種別Y	種別	種別
2 (R.FL)	RC	SD30	SD30	25	25	SD30	SD30	10	10	SD30	25	SD30	SD30
1 (2FL)	RC	SD30	SD30	25	25	SD30	SD30	10	10	SD30	25	SD30	SD30
*y (G.FL)	RC	SD30	SD30	25	25	SD30	SD30	10	10	---	---	---	SD30

許容応力度 [kg/cm ²]	種別	< 長期 >		< 短期 >	
		圧・引	せん断	圧・引	せん断
	SD30	1870	1870	2812	2812

1.5 荷 重

(2) 仕 上

梁 (標準仕上状態: 両面仕上)		柱 (標準仕上状態: 四面仕上)	
層	仕上	層	仕上
R.FL	50	2	50
2FL	50	1	50
G.FL	0		

(3) 地震力計算用データ

地域係数 (Z): 1.00
 用途係数 (I): 1.00
 強度低減率の適用率 (Sp): 1.00
 標準せん断力係数 (一次設計用) X方向: 0.20
 標準せん断力係数 (一次設計用) Y方向: 0.20
 標準せん断力係数 (保有耐力用) : 1.00
 地震せん断力係数の最小値 (C1=1n) : 0.05
 地震震動によるTc: 0.60 秒
 P-H階の水平震度: 1.00
 一次固有周期 (T): 自動計算

(4) 地震せん断力係数 C1 の直接入力 (指定箇所のみ)

階	一次設計用	
	X方向	Y方向
2	0.117	0.117
1	0.100	0.100

AS

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 3

1.6 部材形状登録

(1) 鋼 [mm]

No	B	D
1	40	100
2	25	120
3	30	80

(2) 柱 [mm]

No	Dx	Dy
1	40	80
2	30	60

(3) 梁 [mm] [kg/m]

No	梁厚	仕上	単位重量
1			300

(7) 板 (小根なし) [kg/m]

No	スラブ用	ラーメン用	地盤用	方向
1	450	450	420	X

(10) 筋出来 [mm] [kg/m] [t/m]

No	スラブ用	ラーメン用	地盤用	方向	L	P	先端リブ	L1	L2
1	360	360	330	Y	80.0	0.00	0	0.0	0.0

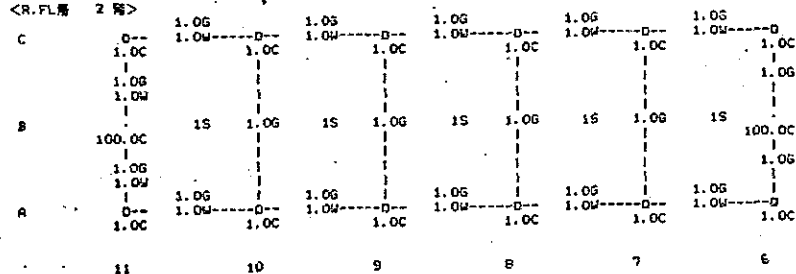
*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

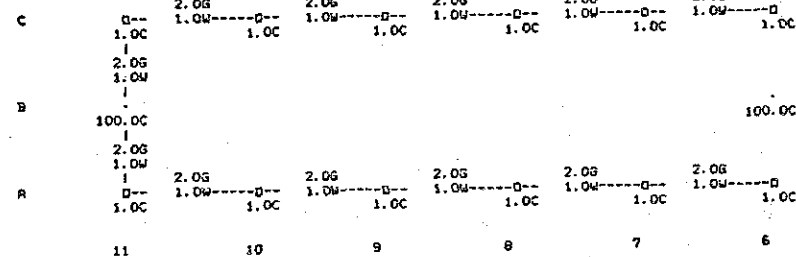
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 4

1.7 形状配置 《梁形状、仕上状態 G、柱形状、仕上状態 C、床形状 S、梁形状、荷重伝達 M 開口、s はスリット位置、# は支点位置を表す。》

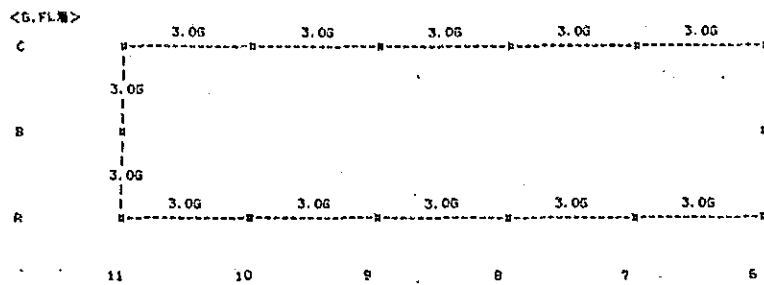
<R.FL 層 2 階>



<2FL 層 1 階>



85-6



1.7 形状配置 (ゾーン指定)

(2) 出入口・出隅・入隅 配置

No	層	層	フレーム	軸	軸	方向	座No
1	2	2	1	101	106	2	1

1.8 特殊荷重及び補正データ

(1) 梁特殊荷重登録

No	タイプ	比(地ノラ)	各パラメータ (荷重項)	P [t], M [tm], W [t/m], () 内は距離 [m or 比] - の時は右からの長さ.
1	4 (等分布)	1.00	U =	0.222
2	4 (等分布)	1.00	U =	0.222

(2) 梁特殊荷重配置 (大梁)

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	梁特殊荷重No
1	3	3	101	101	1	3	1
2	3	3	106	106	1	3	1
3	3	3	1	1	101	106	1
4	3	3	3	3	101	106	1

(6) 梁点補正重量 [t]

No	層	層	X軸	X軸	Y軸	Y軸	ラーメン用W	地床用W
1	2	2	101	106	1	1	7.20	0.00
2	2	2	101	106	3	3	7.20	0.00
3	2	2	103	103	1	1	0.00	4.05
4	2	2	103	103	3	3	0.00	4.05
5	3	3	101	101	2	2	0.50	0.50
6	2	2	101	101	2	2	2.40	2.40
7	1	1	101	101	2	2	1.50	1.50

(10) 特殊追加梁点荷重 (応力解析用梁点荷重時) [t] [tm]

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	Px	Py	M
1	2	2	1	1	101	106	1.08	0.00	0.00
2	2	2	3	3	101	106	1.08	0.00	0.00
3	2	2	101	106	1	1	-0.72	0.00	-9.25
4	2	2	101	106	3	3	0.72	0.00	9.25

1.9 剛性・応力

(1) 応力解析・剛性計算条件

1) 剛性条件 (RC・SRC部材)

1. 耐力壁のモデル化 : プレース置換 : 耐力壁まわりの柱の1は、1.0の1.00倍とする。
: 耐力壁まわりの補強をプレース置換に記入する長さは、その長さの1.00倍とする。
2. 梁・柱の1の計算方法 : 略算法 : 梁・柱の1は、断面形状と壁を含まないせいが正しい断面形状に置換する。
: 梁による1は、増大率を片側スラブ1.00 両側スラブ1.00とする。
3. 梁・柱のAの計算方法 : 梁(断面形状)と梁・柱(断面形状)を考慮する。
4. 剛性の計算方法 : 開口の処理は、開口部分を包囲する長方形とする。
: 最大値 A/L の係数 $\alpha = 1.00$
: 入り長さ αD の係数 $\alpha = 0.25$
5. スリット壁まわり梁剛性 : 壁を考慮しない。

2) 応力条件

1. せん断による変形 : 考慮する
2. 圧縮力による変形 : 鉛直・水平両方向共に考慮する。
3. 支点の状態 : 指定による。(ピン、固定、バネ、etc.)

(3) 支点の状態 [t/m] [t/m/rad] (1の時固定、0の時自由)

No	層	X軸	X軸	Y軸	Y軸		水平バネ	鉛直バネ	回転バネ
1	1	105	105	2	2	X方向	0	0	0
						Y方向	0	0	0
2	2	101	101	2	2	X方向	0	1	0
						Y方向	0	1	0
3	3	101	101	2	2	X方向	0	1	0
						Y方向	0	1	0

(5) 柱立柱の指定

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸
1	1	3	102	105	1	1
2	1	3	102	105	3	3

(6) 節点同一鉛直位置

No	X軸	Y軸
1	105	2

1.19 断面決定

(1) 断面決定条件

1) 共通項目

1. 計算方法 : 主筋・せん断補強筋共に決定
2. 端部の断面決定位置は、軸心とする。
(応力決定位置) Δ [cm] : (X) 鉛直 水平 (Y) 鉛直 水平
決定位置と、 Δ [cm] 節点側との 梁 : -1 -1 -1 -1
2箇所での大きい方を採用 柱 : -1 -1 -1 -1
(-1は節点位置の応力)
3. 内法寸法は、剛性増大 (L, H) 倍し、剛性増大が梁・柱より柱側にある場合は梁・柱面とする。(RC・SRC)
4. 水平両方向応力の増増し率 : X方向 Y方向
: 1.00 1.00
5. 材料強度に対する 主筋用 (梁・柱) : 1.10 1.10
: せん断強度の増増し スラブ用 : 1.10 1.10

2) RC部材

1. QDの決定方法
(ルート1、ルート2-1、ルート2-2の場合)
X方向: $QD = Q_0 + Q_y$ と $QD = Q_L + n \cdot Q_E$ の小さい方とする。 増増し率 n 1.50
Y方向: $QD = Q_0 + Q_x$ と $QD = Q_L + n \cdot Q_E$ の小さい方とする。 増増し率 n 1.50
(ルート2-3の場合)
X方向: $QD = Q_0 + \alpha \cdot Q_N$ とする。 増増し率 α 1.10
Y方向: $QD = Q_0 + \alpha \cdot Q_N$ とする。 増増し率 α 1.10
2. 梁: 1/4L 地点の応力の採用は、する。
補強比 γ (正値: 最小 γ 負値: 固定 γ) : 0.40
中央の配筋本数決定時、端部の配筋本数の最低 0.50倍必要とする。
3. 柱: 主筋本数 0.8% B.D.の採用は、する。
QD 決定時の Q_L, Q_0 の考慮は、しない。
 M_u の算定式は、 αt より求める。
 Q_N 算定時の M_u の考慮は、しない。

(2) 断面重心位置

断面重心位置 [cm]

層	X方向	Y方向	層	柱
R, FL	7.0	7.0	2	7.0
2FL	7.0	7.0	1	7.0
5, FL	7.0	7.0		

858

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 9

(4) 鉄筋・鉄骨 (量出・配置)

1) 梁鉄筋量出 [本] [mm] [col] < 部材の時の本数 部材の時の本数・径 部材の時の断面積 >

No	上端一段目	上端二段目	下端一段目	下端二段目	スラップ	ビッチ
1	3	0	3	0	2	150
2	4	2	4	2	2	150
3	4	2	4	2	2	150
4	2	1	2	1	2	200
5	2	2	2	2	2	200
6	3	1	3	1	2	200
7	3	2	3	2	2	200

2) 柱鉄筋量出 [本] [mm] [col] < 部材の時の本数 部材の時の本数・径 部材の時の断面積 >

No	主筋X	主筋Y	全鉄筋	副筋 (g) X	副筋 (g) Y	フープX	ビッチ	フープY	ビッチ
1	5	6	14	0	0	2	80	2	80
2	7	7	16	0	0	2	80	2	80

3) 梁鉄筋配置

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	梁鉄筋量出No		
							左端	中央	右端
1	3	3	1	1	101	106	1	1	1
2	3	3	3	3	101	106	1	1	1
3	3	3	101	101	1	3	2	3	2
4	2	2	1	1	101	106	4	4	4
5	2	2	3	3	101	106	4	4	4
6	2	2	101	101	1	3	5	5	5
7	1	1	1	1	101	106	6	6	6
8	1	1	3	3	101	106	6	6	6
9	1	1	101	101	1	3	7	7	7
10	3	3	102	105	1	3	2	3	2

4) 柱鉄筋配置

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	柱鉄筋量出No	
							柱筋	柱筋
1	2	3	101	101	1	1	1	1
2	2	3	101	101	3	3	1	1
3	2	3	102	105	1	1	2	2
4	2	3	102	105	3	3	2	2
5	1	2	101	101	1	1	1	1

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 10

No	層	層	フレーム	フレーム	軸	軸	柱鉄筋量出No	
							柱筋	柱筋
5	1	2	101	101	3	3	1	1
7	1	2	102	105	1	1	2	2
8	1	2	102	105	3	3	2	2

(6) 断面算定入力指定

1) フレーム指定 < * 付は、指定フレームを表します >

耐力壁周りの部材: 梁の算定はしない。

柱の算定はしない。

X方向フレーム	A	*	Y方向フレーム	11	*
	B	*		10	*
	C	*		9	*
				8	*
				7	*
				6	*

859

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE 11

(2) 単調計算結果 (ARRANGEMENT FOR CALCULATION)

2.2 荷点重量表 単位: [t]

床分布ΣQo : 床分布及び跳出床の荷重
 L.L : 積載荷重 (ラーメン用)
 D.L : 固定荷重 (小梁自重を含む)
 T.L : L.L + D.L
 梁自重 : 大梁自重と片持ち梁自重

柱、梁自重 : 階高の中央で上下階に分配する
 小梁特殊 : 梁特殊荷重で、小梁へかけた荷重
 大梁特殊 : 梁特殊荷重で、大梁へかけた荷重と、片持ち梁・跳出床の
 補正 : 跳点で補正した重量 (ラーメン用)

Y軸-X軸	階 (層)	床分布 ΣQo T.L	梁自重	柱自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	補正	合計	積算軸力
A -11	2 (R.FL)	4.32	6.07	2.28		1.39	1.64		15.70	15.70
	1 (2FL)	0.93	4.79	7.55			4.95		25.42	41.13
	≡y (G.FL)	0.00	3.58	5.27			3.31	7.20	12.16	53.29
A -10	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	1.85	5.12	8.08			4.95		27.21	62.55
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	75.20
A -9	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	1.85	5.12	8.08			4.95		27.21	62.55
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	75.20
A -8	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	1.85	5.12	8.08			4.95		27.21	62.55
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	75.20
A -7	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	1.85	5.12	8.08			4.95		27.21	62.55
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	75.20
A -5	2 (R.FL)	4.32	6.07	1.22		1.39	1.64		14.64	14.64
	1 (2FL)	0.93	2.56	4.04			4.95		19.68	34.33
	≡y (G.FL)	0.00	1.65	2.82			3.31	7.20	7.98	42.31
B -11	2 (R.FL)	6.64	6.46	2.42		1.34	0.00	0.80	19.66	19.66
	1 (2FL)	0.00	5.10	8.02			0.00	2.40	15.52	25.18
	≡y (G.FL)	0.00	3.46	5.60			0.00	1.60	10.66	45.84
B -6	2 (R.FL)	6.64	6.46			1.34	0.00		16.44	16.44
	1 (2FL)	0.00	0.00				0.00		0.00	16.44
	≡y (G.FL)	0.00	0.00				0.00		0.00	16.44
C -11	2 (R.FL)	4.32	6.07	2.28		1.39	1.64		15.70	15.70
	1 (2FL)	0.00	4.79	7.55			4.95		24.49	40.20
	≡y (G.FL)	0.00	3.58	5.27			3.31	7.20	12.16	52.36

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE 12

Y軸-X軸	階 (層)	床分布 ΣQo T.L	梁自重	柱自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	補正	合計	積算軸力
C -10	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	0.00	5.12	8.08			4.95		25.35	60.69
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	73.34
C -9	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	0.00	5.12	8.08			4.95		25.35	60.69
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	73.34
C -8	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	0.00	5.12	8.08			4.95		25.35	60.69
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	73.34
C -7	2 (R.FL)	17.28	12.53	2.44		1.44	1.64		35.33	35.33
	1 (2FL)	0.00	5.12	8.08			4.95		25.35	60.69
	≡y (G.FL)	0.00	3.70	5.64			3.31	7.20	12.65	73.34
C -6	2 (R.FL)	4.32	6.07	1.22		1.39	1.64		14.64	14.64
	1 (2FL)	0.00	2.56	4.04			4.95		18.75	33.40
	≡y (G.FL)	0.00	1.85	2.82			3.31	7.20	7.98	41.38

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 13

2.3 概算能力 単位: [t] 上段: 圧点重量 下段: 概算能力

< 2 階 R.FL-2FL >

C	15.70-- 15.70	35.33-- 35.33	35.33-- 35.33	35.33-- 35.33	35.33-- 35.33	14.64 14.64
B	19.66 19.66					16.44 16.44
A	15.70-- 15.70	35.33-- 35.33	35.33-- 35.33	35.33-- 35.33	35.33-- 35.33	14.64 14.64
	11	10	9	8	7	6

< 1 階 2FL -G.FL >

C	24.49-- 40.20	25.35-- 60.66	25.35-- 60.69	25.35-- 60.69	25.35-- 60.69	18.75 33.40
B	15.52 35.18					0.00 16.44
A	25.42-- 41.13	27.21-- 62.55	27.21-- 62.55	27.21-- 62.55	27.21-- 62.55	19.68 34.33
	11	10	9	8	7	6

< *V >

C	12.16-- 52.36	12.65-- 73.34	12.65-- 73.34	12.65-- 73.34	12.65-- 73.34	7.98 41.39
B	10.65 45.84					0.00 16.44
A	12.16-- 53.25	12.65-- 75.20	12.65-- 75.20	12.65-- 75.20	12.65-- 75.20	7.98 42.31
	11	10	9	8	7	6

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 14

2.4 地盤用重量 単位: [t]

床分布ΣQ₀: 床分布及び積出所の荷重
 L.L: 積出所重量(地盤用)
 D.L: 固定荷重(小梁自重を含む)
 T.L: L.L + D.L
 梁自重: 大梁自重と片持ち梁自重

柱、梁自重: 荷重の中央で上下階に分配する
 小梁特殊: 梁特殊荷重で、小梁へかけた荷重
 大梁特殊: 梁特殊荷重で、大梁へかけた荷重と、片持ち梁・積出所の
 重量
 修正: 梁特殊荷重、等分布荷重
 フレーム外: 梁特殊で修正した重量(地盤用)

階(層)	床分布 ΣQ ₀ / T.L	梁自重	梁自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	修正	フレーム外	合計
2 (R.FL)	161.44	137.44	28.94		19.75	19.74	0.80		368.12
1 (2FL)	8.50	60.76	95.84			59.46	10.50		235.06
*V (G.FL)	0.00	43.92	66.90			39.72	1.60		152.14

861

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 15

2.5 地震力

$w1$: 1階の重量 [t]
 $Ew1$: 1階より上部の重量 [t]
 $a1$: 全重量に対する1階より上の重量の比
 $A1$: 1階の地震層せん断力係数の分布係数

$C11$: 1階の地震層せん断力係数 (一次設計用)
 $C12$: 1階の地震層せん断力係数 (保有耐力用)
 $Q11$: 1階の地震層せん断力 (一次設計用) [t]
 $Q12$: 1階の地震層せん断力 (保有耐力用) [t]

$P11$: 1階の地震力 (一次設計用) [t]
 H : 地下部分の地震床からの高さ [m]
 k : 水平減衰

< 基本データ >

・地震係数 Z 1.00
 ・用途係数 I 1.00
 ・震動特性係数 Rt 1.00

・標準せん断力係数 (一次設計用) $Ce1$ X方向 0.20
 ・標準せん断力係数 (保有耐力用) $Ce2$ Y方向 1.00

・地震種別による係数 Tc 0.60 [秒]
 ・1次固有周期 T 0.223 [秒]
 ・建物高さ 11.150 [m]
 ・S波である層の高さ 0.600 [m]

< 一般層 >

階	$w1$	$Ew1$	$a1$	$A1$	$C11$	$Q11$	$P11$	$C12$	$Q12$
2	359.12	359.12	0.810	1.178	0.117	43.07	43.07	1.178	434.00
1	235.05	603.18	1.000	1.000	0.100	60.31	17.24	1.000	603.18

* --- RATIO OF THE HEIGHT OF WHICH STRUCTURE IS STEEL
 AGAINST THE BUILDING HEIGHT h

$v1 = W1/EW$

$A1 = 1 - (1/\sqrt{v1}) - v1 \cdot 2 \cdot T / (1 + 3 \cdot T)$

$C1 = Z \cdot Rt \cdot A1 \cdot Ce$

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 16

[3] 応力解析結果 (STRESS ANALYSIS OF FRAMES)

3.1 解析条件

1) 解析条件 (RC・SRC部材)

1. 耐力壁のモデル化 : プレース置換
 - ・耐力壁まわりの柱の1は、1.0の1.00倍とした。
 - ・耐力壁まわりの柱をブレース置換に算入するときは、その長さの1.00倍とした。
2. 梁・柱の計算方法 : 略算法
 - ・断面・断面 (軸度) による1: 断面積と梁と柱を等しい矩形断面に置換した。
 - ・梁による1
3. 梁・柱のAの計算方法 : 圧 (直交型) と引張・圧縮 (軸度) を考慮した。
4. 開口部の計算方法 : 開口部の処理は、開口全体を包括する長方形とした。
 - ・最大値 λ の係数 $\lambda = 1.00$
 - ・入り長さ ϕD の係数 $\alpha = 0.25$
5. スリット梁まわり梁剛性 : 梁を考慮しない。

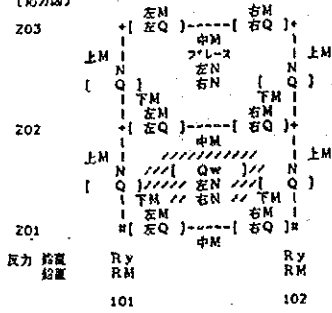
2) 応力条件

1. せん断による変形 : 考慮した
2. 圧縮力による変形 : 鉛直・水平荷重時共に考慮した。
3. 支点の仮定 : 指定によった。(ピン、固定、バネ、etc.)
4. 軸立柱の指定 : あり
5. 巨点同一断面変位の指定 : あり

* 応力解析はFortran言語で行った。

3.5 耐力能力

(耐力図)



・モーメントは耐力の引張側(モーメント図を書く方向)に出力されます。

・耐力の方向は、引張の場合に「T」、圧縮の場合に「C」を数値の後に出力します。
なお、負値は柱の軸を出力します。

・耐力値(ブレース置換)の場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレースの下端における耐力方向成分です。

・耐力値(壁エレメント置換)の場合、左N(右N)は左下(右下)の隅部におけるせん断耐力です。

・鉄骨造ブレースの場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレース耐力です。

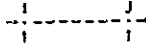
・柱に鉄骨重量がある場合、Mの反対側にQを出し、Nの下の方に中央Mを出力します。

・各節の接合部でピン結合の場合は、「P」を表示します。

・各節点において支点となっている箇所には、「#」を表示します。

・デミー部材は、「.....」で表示します。

(耐力表)



- ・耐力の符号は矢印の方向が正です。Mは反時計回りを正とします。
- ・壁では支点を1端、右端を2端とします。中央Mは下端引張を正とします。
- ・柱では柱軸を1端、柱軸を2端とします。中央Mは右端引張を正とします。
- ・なお、耐力値付帯の耐力は、耐力図における壁の左N(右N)を加えた値です。
- ・耐力値(ブレース置換)及び鉄骨造ブレースでは、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレースの耐力で、正が圧縮、負が引張です。
- ・耐力値(エレメント置換)では、耐力における耐力を出力します。

(1) 耐力図

<A フレーム>

【鉛直荷重時】

R.FL	+	3.7	4.9	-	5.5	5.4	-	6.1	5.8	-	6.0	5.9	-	5.6	5.3	-	3.7	5.0	+
2FL	+	4.3	5.2	-	11.1	6.6	-	10.6	6.4	-	10.7	6.5	-	10.3	6.0	-	8.0	5.5	+
G.FL	+	3.2	4.2	-	5.3	4.3	-	5.1	4.1	-	5.3	4.0	-	5.4	4.5	-	4.9	3.3	+
反力 鉛直		50.10			77.25			75.02			75.27			76.02			42.74		
		11			10			9			8			7			6		

<A フレーム>

【水平荷重時】

R.FL	+	1.5	4.3	-	1.5	1.4	-	1.4	1.3	-	1.3	1.4	-	1.4	1.5	-	1.5	5.1	+
2FL	+	5.7	20.6	-	5.7	4.2	-	4.2	4.4	-	4.4	4.2	-	4.2	5.7	-	5.7	17.1	+
G.FL	+	4.1	15.2	-	4.1	2.7	-	2.7	3.0	-	3.0	2.7	-	2.7	4.1	-	4.1	11.1	+
反力 鉛直		-11.18			3.13			-0.49			0.49			-3.13			11.18		
		11			10			9			8			7			6		

863

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 21

<11 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	+	[7.0]	-----	[11.4]	+	[11.4]	-----	[7.0]	+
		3.4		14.7		14.7		3.4	
		13.9C		23.41		13.9C		13.9C	
		[-2.2]				[2.2]			
2FL	+	[3.5]	-----	[6.9]	+	[6.9]	-----	[3.5]	+
		4.9		12.5		12.5		4.9	
		2.9		20.14		2.9		2.9	
		37.0C				36.1C			
		[-0.8]				[0.8]			
G.FL	+	[2.9]	-----	[5.4]	+	[5.4]	-----	[2.9]	+
		2.9		5.4		5.4		2.9	
		[3.8]		[3.8]		[3.8]			
反力 鉛直		48.71		11.47		2.8		47.77	
曲げ									
	A			B				C	

<11 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	+	[3.0]	-----	[3.0]	+	[3.0]	-----	[3.0]	+
		0.0		0.0		0.0		0.0	
		17.6		8.8		17.6		17.6	
		3.0T				3.0C			
		[4.1]				[4.1]			
2FL	+	[6.7]	-----	[8.7]	+	[8.7]	-----	[6.7]	+
		0.0		0.0		26.0		52.0	
		52.0		26.0		8.7		8.7	
		54.0						54.0	
		11.6T				11.6C			
		[12.8]				[12.8]			
G.FL	+	[6.4]	-----	[6.4]	+	[6.4]	-----	[6.4]	+
		0.0		0.0		19.1		38.2	
		38.2		19.1		6.4		6.4	
反力 鉛直		-17.94						17.94	
曲げ									
	A			B				C	

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 22

<10 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	+	[23.4]	-----	[23.4]	+	[23.4]	-----	[23.4]	+
		20.6		50.7		20.6		20.6	
		35.4C				35.4C			
		[-2.3]				[2.3]			
2FL	+	[21.4]	-----	[21.4]	+	[21.4]	-----	[21.4]	+
		62.6C				60.7C			
		[-3.0]				[3.0]			
G.FL	+	[0.0]	-----	[0.0]	+	[0.0]	-----	[0.0]	+
反力 鉛直		75.20						73.34	
曲げ									
	A			B				C	

<10 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	+	[4.4]	-----	[4.4]	+	[4.4]	-----	[4.4]	+
		26.3		0.0		26.3		26.3	
		4.4C				4.4C			
		[2.4]				[2.4]			
2FL	+	[17.3]	-----	[17.3]	+	[17.3]	-----	[17.3]	+
		17.3				17.3			
		4.4T				4.4C			
		[2.4]				[2.4]			
G.FL	+	[0.0]	-----	[0.0]	+	[0.0]	-----	[0.0]	+
反力 鉛直		-4.38						4.38	
曲げ									
	A			B				C	

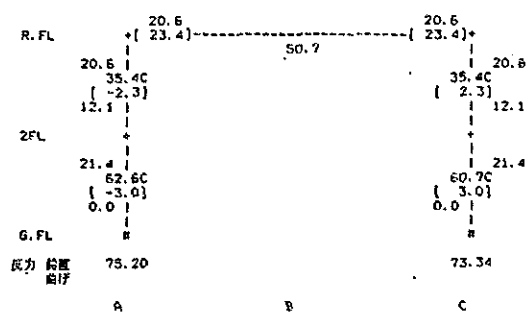
865

*** Super Build / SS1 ***

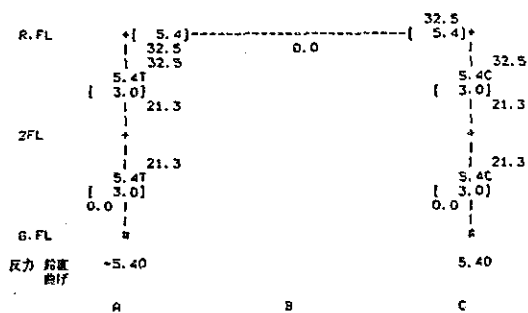
[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 23

<9 フレーム> (鉛直荷重時)



<9 フレーム> (水平荷重時)

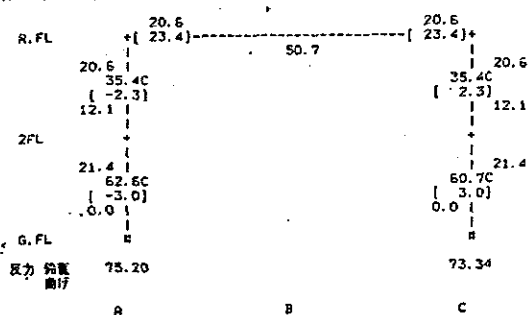


*** Super Build / SS1 ***

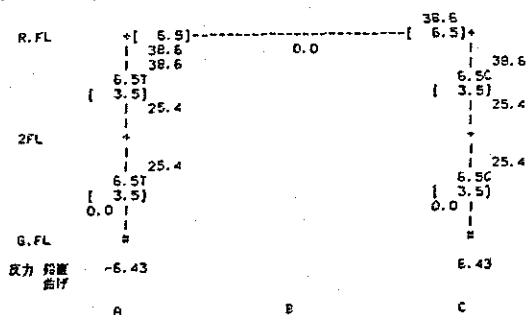
[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 24

<8 フレーム> (鉛直荷重時)



<8 フレーム> (水平荷重時)

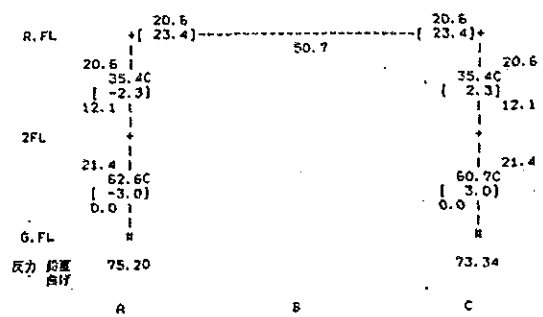


*** Super Build / SS1 ***

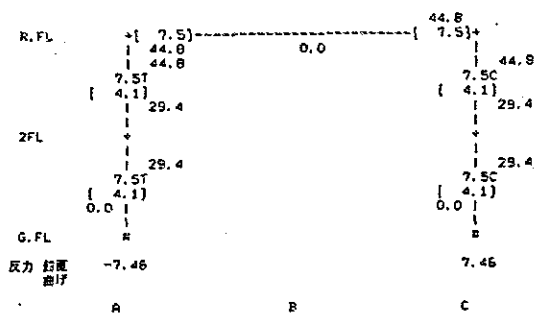
[BALDIA]

5-7-45
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 25

<7 フレーム> (鉛直荷重時)



<7 フレーム> (水平荷重時)

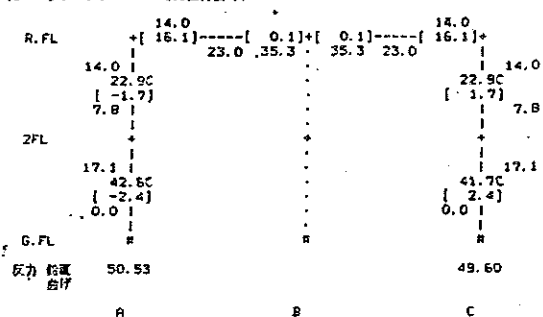


*** Super Build / SS1 ***

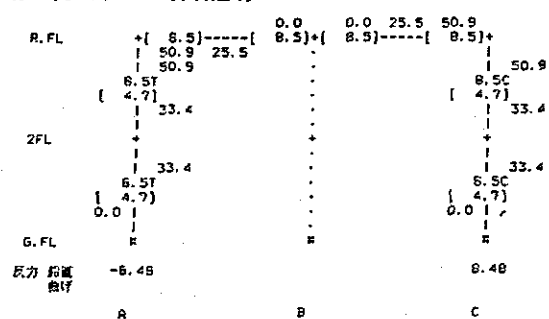
[BALDIA]

5-7-45
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 26

<6 フレーム> (鉛直荷重時)



<6 フレーム> (水平荷重時)



198

〔4〕応力解析のまとめ (RESULT OF STRESS ANALYSIS)

4.1 軸 力 單位: [t]

(AXIAL LOAD)
< 2 ZFL -R.FL >

< 2 R ZFL -R. FL >

C	13.51--	35.57--	35.40--	35.38--	35.59--	22.59
B	0.00					0.00
A	13.54--	35.51--	35.40--	35.38--	35.53--	22.62
	11	10	9	8	7	6

< 1 R G. FL~2FL >

C	34.44--	61.54--	60.73--	60.62--	50.95--	41.92
B	0.00					0.00
A	35.29--	63.48--	62.55--	62.69--	62.69--	42.77
	11	10	9	8	7	6

4.2 水平力分配

《X方向加力時》

《Y方向加力時》

3	Qc	Qc	Qc	Qc	Qc : 往の負担せん断力
	Qw		Qw	Qw	Qw : 耐力又は教育ブレースの負担せん断力
2	Qc	Qc	Qc	Qw	耐力又は「B」教育ブレースは「B」を数値の後に表示します。
	Qw		Qw	Qw	QR : 当該階の水平バネの反力
1	Qc	Qc	Qc	Qc	ΣQ : Qc + Qw + QR
	Qw				
	101	102	103	104	

< 2 階 2FL -R.FL> 表 X方向加力時 変

C	2.30	4.37	4.17	4.17	4.37	2.30
B	0.00					0.00
A	2.26	4.32	4.12	4.12	4.32	2.26
	11	10	9	8	7	6

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME重量率	層間変位δ	δ/h	Q/δ (N/mm)
C	21.68	0.00	21.68		21.68	100.00	0.00	50.32	0.153468	1/ 2476		141.26
B												
R	21.40	0.00	21.40		21.40	100.00	0.00	49.68	0.152322	1/ 2494		140.49
合計	43.08	0.00	43.08		43.08	100.00	0.00	100.00				

< 1 層 G.FL-2FL > 系 X方向加力時 系

C	4.41	5.38	5.22	5.22	5.39	4.4
B	0.00					0.0
A	4.44	5.44	5.26	5.26	5.44	4.4
	11	10	9	8	7	6

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
C B A	30.04	0.00	30.04		30.04	100.00	0.00		49.80	1.534764	1/ 472	19.57
	30.28	0.00	30.28		30.28	100.00	0.00		50.20	1.54E317	1/ 456	19.58
合計	60.32	0.00	60.32		60.32	100.00	0.00		100.00			

868

*** Super Build / SS ***

[BALDIA]

5-7-4.
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 29

< 2 層 2FL -R, FL > ※ Y方向加力時 ※

C	4.08	2.38	2.53	3.49	4.05	4.61
B	0.00					0.00
A	4.08	2.38	2.93	3.49	4.05	4.61

11 10 9 8 7 6

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
6	9.22	0.00	9.22		9.22	100.00	0.00	21.40	0.354323	1/ 1072	26.02
7	8.10	0.00	8.10		8.10	100.00	0.00	18.80	0.361655	1/ 1050	22.35
8	6.98	0.00	6.98		6.98	100.00	0.00	15.20	0.369067	1/ 1029	18.91
9	5.86	0.00	5.86		5.86	100.00	0.00	13.60	0.376439	1/ 1009	15.56
10	4.76	0.00	4.76		4.76	100.00	0.00	11.05	0.383812	1/ 990	12.40
11	8.16	0.00	8.16		8.16	100.00	0.00	18.94	0.391185	1/ 971	20.65
合計	43.08	0.00	43.08		43.08	100.00	0.00	100.00			

< 1 層 G, FL-2FL > ※ Y方向加力時 ※

C	12.71	2.38	2.93	3.49	4.05	4.61
B	0.00					0.00
A	12.71	2.38	2.93	3.49	4.05	4.61

11 10 9 8 7 6

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/cm]
6	9.22	0.00	9.22		9.22	100.00	0.00	15.28	6.531574	1/ 110	1.41
7	8.10	0.00	8.10		8.10	100.00	0.00	13.42	5.690749	1/ 127	1.42
8	6.98	0.00	6.98		6.98	100.00	0.00	11.57	4.849324	1/ 148	1.43
9	5.86	0.00	5.86		5.86	100.00	0.00	9.71	4.009099	1/ 180	1.46
10	4.76	0.00	4.76		4.76	100.00	0.00	7.89	3.168274	1/ 228	1.50
11	25.42	0.00	25.42		25.42	100.00	0.00	42.13	2.327448	1/ 311	10.92
合計	60.34	0.00	60.34		60.34	100.00	0.00	100.00			

*** Super Build / SS ***

[BALDIA]

5-7-5.
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 30

4.3 浮き上がりのチェック

L: 長期耐力 [t]

E: 水平荷重時反力 [t]

*付は、浮き上がりが生じていることを示す。

< G, FL層 > ※ X方向加力時 ※

C	44.64L -11.16E	75.32L 3.12E	73.16L -0.49E	73.41L 0.49E	74.09L -3.12E	50.10L 11.16E
B	-23.71L 0.00E*					0.00L 0.00E
A	45.52L -11.18E	77.25L 3.13E	75.02L -0.49E	75.27L 0.49E	76.02L -3.13E	50.96L 11.18E
11		10	9	8	7	6

< G, FL層 > ※ Y方向加力時 ※

C	44.64L 17.94E	75.32L 4.38E	73.16L 5.40E	73.41L 6.43E	74.09L 7.46E	50.10L 8.48E
B	-23.71L 0.00E*					0.00L 0.00E
A	45.52L -17.94E	77.25L -4.38E	75.02L -5.40E	75.27L -6.43E	76.02L -7.46E	50.96L -8.48E
11		10	9	8	7	6

869

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

5-7-51
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 31

4.4 偏心率

e : 重心位置 (質量能力の中心) [m]
 p : 剛心位置 [m] Kk : ねじり剛性 ($\text{t}\cdot\text{m}\times 10^4$) e : 偏心率 [m]
 Re : 偏心率 re : 弾力半径 [m]
 Fe : 形状特性係数

<諸量を考慮しない場合>

階		e	p	e	Kk	re	Re	Fe
2	X方向	15.775	17.629	1.854	2539	9.494	0.002	1.000
	Y方向	5.000	6.017	0.017		14.786	0.125	1.000
1	X方向	15.254	7.575	7.679	357	9.558	0.009	1.000
	Y方向	5.920	5.999	0.079		14.035	0.547*	1.500

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

5-7-52
UNION SYSTEM 751221 PAGE- 32

4.5 剛性率・層間変形角

Rs : 剛性率 Fs : 形状特性係数

<諸量を考慮しない場合>

※※※ X方向 ※※※ rs の相加平均 1478

階	層間変位 [mm]	層間変形角 (1/rs)	Rs	Fs	Q/δ [t/mm]
2	0.152895	1/ 2485	1.681	1.000	281.75
1	1.540541	1/ 471	0.318*	1.470	39.15

※※※ Y方向 ※※※ rs の相加平均 592

階	層間変位 [mm]	層間変形角 (1/rs)	Rs	Fs	Q/δ [t/mm]
2	0.372754	1/ 1019	1.723	1.000	115.57
1	4.429511	1/ 164*	0.276*	1.500	13.62

5. DESIGN OF MAIN MEMBER

DESIGN OF GIRDER

(1) CONDITION OF CALCULATION

· QD : X DIRECTION $QD=QL+n \cdot QE$ $n=1.5$
 Y DIRECTION $QD=QL+n \cdot QE$ $n=1.5$

(2) MATERIAL

(CONCRETE)

F_c : DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE (kg/cm²)
 L_{fc} : ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fc} \cdot 2.0$)
 L_{fs} : ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fs} \cdot 1.5$)

(REINFORCING BAR)

r_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS (kg/cm²)
 w_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR STIRRUP (kg/cm²)

(3) EXPLANATION OF MARK

POINT : DESIGN POINT OF MEMBER (cm)
 Δ : ADOPTION POINT OF STRESS (cm)
 $B \cdot D$: WIDTH, DEPTH OF GIRDER (cm)
 dt : DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND TENSION END (cm)
 ML : BENDING MOMENT AT VERTICAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 ME : BENDING MOMENT AT HORIZONTAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 ML : DESIGN BENDING MOMENT AT PERMANENT CONDITION (tm)
 MS : DESIGN BENDING MOMENT AT TRANSIENT CONDITION (tm)
 QL : SHEAR FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 QE : SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 Qo : SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT (t)
 Pt : TENSILE RE-BAR RETIO ; $a_t/B \cdot (D-dt)$ (%)
 a_t : SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR (cm²)
 M_u : YIELD BENDING MOMENT (tm)
 QD : DESIGN SHEAR FORCE (t)
 $f_s \cdot B \cdot j$: PERMANENT CONDITION (t)
 α : $4/(M/(Q \cdot (D-dt))+1)$
 P_w : STIRRUP RATIO $=a_w/(B \cdot x)$ (%)
 a_w : SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP (cm²)
 x : PITCH OF STIRRUP (cm)

GIRDER

CONCRETE: Fc=210 Lfc=70.0 MAIN RE-BAR: [SD30] rft LONG=1870 SHORT=2812 SLAB: [SF30] SHORT=2812
 (NORMAL) Lfc=7.0 STIRRUP: [SD30] vft LONG=1870 SHORT=2812

Δ: LONG HORIZ. POINT
 HORIZ. POINT

***** LEFT-CENTER-REIGHT *****													
[R.FL 2	A	-B	]	LENGTH	LENGTH OF		dt	LEFT	1/4	CENTER	3/4	RIGHT	
B=D				POINT	1/4	CENTER	3/4	RIGHT	dt UP				RIGHT
UPPER	-D	-D	-D	POINT	1/4	CENTER	3/4	RIGHT	dt UP				RIGHT
LOWER	-D	-D	-D	POINT	1/4	CENTER	3/4	RIGHT	dt UP				RIGHT
STIRRUP	-D	-D	-D	POINT	1/4	CENTER	3/4	RIGHT	dt UP				RIGHT

SD 30	ASTM A615
	Grade 40
D10	# 3
D13	# 4
D16	# 5
D19	# 6
D22	# 7
D25	# 8

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE 36
 [R.C 鋼 構造設計書 2]

コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
 (普通) Lfc=7.0

主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
 スラブ筋: [SD30] vft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

Δ: 長期 短期
 水平 垂直

***** 左端-中央-右端 *****																	
[R.FL A	1	-10	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40	100		位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	1	上	下	上	下	上	下	上
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	1	上	下	上	下	上	下	上
二段				ML	3.7		-4.2		5.5	1MAL	23.1	23.1	23.1	23.1	10L	5.1	5.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-5.1	(OE=	-1.5)		4.2	1MAS上	34.8	34.8	34.8	34.8	10L	7.1	7.7
二段				ML	3.7	-2.6	-4.2	-1.8	5.5	1	上	下	上	下	上	下	上
スラブ筋	2-D10	φ150		IMS	8.8				9.7	1MU	35.3				35.3	1	55.6
				下	1.4	5.3	4.6	3.5		1	上	下	上	下	35.3	1	55.6
***** 左端-中央-右端 *****																	
[R.FL A	10	-9	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40	100		位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	1	上	下	上	下	上	下	上
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	1	上	下	上	下	上	下	上
二段				ML	5.4		-3.1		6.0	1MAL	23.1	23.1	23.1	23.1	10L	5.1	5.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.3	(OE=	-1.4)		4.2	1MAS上	34.8	34.8	34.8	34.8	10L	7.1	7.1
二段				ML	5.4	-1.3	-3.1	-0.9	6.0	1	上	下	上	下	上	下	上
スラブ筋	2-D10	φ150		IMS	9.7	0.7	-3.1	-0.9	10.3	1MU	39.3				39.3	1	53.2
				下	3.3	3.1	2.9			1	上	下	上	下	39.3	1	53.2
***** 左端-中央-右端 *****																	
[R.FL A	9	-8	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40	100		位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	1	上	下	上	下	上	下	上
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	1	上	下	上	下	上	下	上
二段				ML	5.8		-2.9		6.0	1MAL	23.1	23.1	23.1	23.1	10L	5.1	5.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.0	(OE=	-1.3)		4.0	1MAS上	34.8	34.8	34.8	34.8	10L	7.1	7.1
二段				ML	5.8	-1.0	-2.9	-0.9	6.0	1	上	下	上	下	上	下	上
スラブ筋	2-D10	φ150		IMS	9.8	0.8	-2.9	-0.9	10.0	1MU	39.3				39.3	1	53.2
				下	2.8	2.9	2.7			1	上	下	上	下	39.3	1	53.2
***** 左端-中央-右端 *****																	
[R.FL A	8	-7	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40	100		位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	1	上	下	上	下	上	下	上
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	1	上	下	上	下	上	下	上
二段				ML	5.9		-3.1		5.6	1MAL	23.1	23.1	23.1	23.1	10L	5.1	5.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.2	(OE=	-1.4)		4.3	1MAS上	34.8	34.8	34.8	34.8	10L	7.4	7.3
二段				ML	5.9	-1.0	-3.1	-1.2	5.5	1	上	下	上	下	上	下	上
スラブ筋	2-D10	φ150		IMS	10.1	0.8	-3.1	-1.2	5.9	1MU	39.3				39.3	1	53.8
				下	3.0	3.1	3.2			1	上	下	上	下	39.3	1	53.8
***** 左端-中央-右端 *****																	
[R.FL A	7	-6	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	40	100		位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	1	上	下	上	下	上	下	上
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	1	上	下	上	下	上	下	上
二段				ML	5.3		-4.3		3.7	1MAL	23.1	23.1	23.1	23.1	10L	5.1	5.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.2	(OE=	-1.5)		5.1	1MAS上	34.8	34.8	34.8	34.8	10L	7.7	7.2
二段				ML	5.3	-1.9	-4.3	-2.7	3.7	1	上	下	上	下	上	下	上
スラブ筋	2-D10	φ150		IMS	9.5				6.8	1MU	39.3				39.3	1	57.3
				下	3.7	4.7	5.3		1.4	1	上	下	上	下	39.3	1	57.3

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 37
[RC換 換定計算2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfs=7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] wft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

A: 長期 節点
水平 移動

*****左端***中央***右端*****														
[R.FL C	11	-10	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	7.0	7.0	7.0	7.0
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	下	7.0	7.0	7.0	7.0
二端				ML	3.6		-4.2		5.6	IMaL	23.1	23.1	23.1	23.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-5.2	(OE=-1.5)			4.2	IMaSL	34.8	34.8	34.8	34.8
二端				ML	3.6		-4.2	-1.7	5.6	下	34.8	34.8	34.8	34.8
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	8.8			9.8	IMu	上	39.3	39.3	39.3
				下	1.6	5.4	4.7	3.5		下	39.3			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL C	10	-9	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	7.0	7.0	7.0	7.0
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	下	7.0	7.0	7.0	7.0
二端				ML	5.5		-3.0		6.0	IMaL	23.1	23.1	23.1	23.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.3	(OE=-1.4)			4.3	IMaSL	34.8	34.8	34.8	34.8
二端				ML	5.5		-3.0	-0.8	6.0	下	34.8	34.8	34.8	34.8
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	9.8	0.8	1.0	10.3	IMu	上	39.3	39.3	39.3
				下	3.2	3.0	2.9			下	39.3			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL C	9	-8	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	7.0	7.0	7.0	7.0
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	下	7.0	7.0	7.0	7.0
二端				ML	5.8		-2.9		6.0	IMaL	23.1	23.1	23.1	23.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.0	(OE=-1.3)			4.0	IMaSL	34.8	34.8	34.8	34.8
二端				ML	5.8		-2.9	-0.8	6.0	下	34.8	34.8	34.8	34.8
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	9.8	0.8	0.9	10.0	IMu	上	39.3	39.3	39.3
				下	2.8	2.9	2.7			下	39.3			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL C	8	-7	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	7.0	7.0	7.0	7.0
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	下	7.0	7.0	7.0	7.0
二端				ML	5.8		-3.0		5.7	IMaL	23.1	23.1	23.1	23.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.3	(OE=-1.4)			4.3	IMaSL	34.8	34.8	34.8	34.8
二端				ML	5.8		-3.0	-1.1	5.7	下	34.8	34.8	34.8	34.8
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	10.1	0.9	0.5	10.0	IMu	上	39.3	39.3	39.3
				下	3.0	3.0	3.1			下	39.3			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL C	7	-6	]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	7.0	7.0	7.0	7.0
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	下	7.0	7.0	7.0	7.0
二端				ML	5.3		-4.4		5.5	IMaL	23.1	23.1	23.1	23.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-4.2	(OE=-1.5)			5.2	IMaSL	34.8	34.8	34.8	34.8
二端				ML	5.3		-4.4	-2.8	5.5	下	34.8	34.8	34.8	34.8
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	9.5			9.7	IMu	上	39.3	39.3	39.3
				下	3.7	4.9	5.5		1.7	下	39.3			

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 38
[RC換 換定計算2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfs=7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] wft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

A: 長期 節点
水平 移動

*****左端***中央***右端*****														
[R.FL 11	A	-B	]	部材長	500.0	内法	560.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	9.2	9.2	9.2	9.2
上端一段	4-D25	4-D25	4-D25	位置	0.0	180.0	320.0	180.0	0.0	下	9.2	10.3	10.3	10.3
二端				ML	3.4		-5.1		14.7	IMaL	45.1	55.6	55.6	55.6
下端一段	4-D25	4-D25	4-D25	ME	-17.6	(OE=-3.0)			0.0	IMaSL	67.9	67.9	67.9	67.9
二端				ML	3.4		-5.0	-1.9	14.7	下	67.9	67.9	67.9	67.9
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	21.0	7.2	3.5	14.7	IMu	上	76.8	76.8	76.8
				下	14.2	17.4	12.8	2.1		下	76.8			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL 11	B	-C	]	部材長	500.0	内法	560.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	9.2	9.2	9.2	9.2
上端一段	4-D25	4-D25	4-D25	位置	0.0	140.0	280.0	180.0	0.0	下	9.2	10.3	10.3	10.3
二端				ML	14.7		-5.1		3.4	IMaL	45.1	55.6	55.6	55.6
下端一段	4-D25	4-D25	4-D25	ME	0.0	(OE=-3.0)			17.6	IMaSL	67.9	67.9	67.9	67.9
二端				ML	14.7		-5.0	-5.0	3.4	下	67.9	67.9	67.9	67.9
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	14.7	6.0	3.5	21.0	IMu	上	76.8	76.8	76.8
				下	14.2	2.1	12.8	17.4		下	76.8			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL 10	A	-C	]	部材長	1200.0	内法	1120.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	9.2	9.2	9.2	9.2
上端一段	4-D25	4-D25	4-D25	位置	0.0	320.0	600.0	320.0	0.0	下	9.2	10.3	10.3	10.3
二端				ML	20.6		-50.7		20.6	IMaL	45.1	55.6	55.6	55.6
下端一段	4-D25	4-D25	4-D25	ME	-26.3	(OE=-4.4)			26.3	IMaSL	67.9	67.9	67.9	67.9
二端				ML	20.6		-50.7	-35.1	20.6	下	67.9	67.9	67.9	67.9
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	48.9			46.9	IMu	上	76.8	76.8	76.8
				下	5.7	47.4	50.7	47.4	5.6	下	76.8			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL 9	A	-C	]	部材長	1200.0	内法	1120.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	9.2	9.2	9.2	9.2
上端一段	4-D25	4-D25	4-D25	位置	0.0	320.0	600.0	320.0	0.0	下	9.2	10.3	10.3	10.3
二端				ML	20.6		-50.7		20.6	IMaL	45.1	55.6	55.6	55.6
下端一段	4-D25	4-D25	4-D25	ME	-32.5	(OE=-5.4)			32.5	IMaSL	67.9	67.9	67.9	67.9
二端				ML	20.6		-50.7	-35.1	20.6	下	67.9	67.9	67.9	67.9
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	53.1			53.1	IMu	上	76.8	76.8	76.8
				下	11.9	50.3	50.7	50.3	11.9	下	76.8			
*****右端***中央***左端*****														
[R.FL 8	A	-C	]	部材長	1200.0	内法	1120.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4
B=D	40	100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1dt	上	9.2	9.2	9.2	9.2
上端一段	4-D25	4-D25	4-D25	位置	0.0	320.0	600.0	320.0	0.0	下	9.2	10.3	10.3	10.3
二端				ML	20.6		-50.7		20.6	IMaL	45.1	55.6	55.6	55.6
下端一段	4-D25	4-D25	4-D25	ME	-38.6	(OE=-6.5)			38.6	IMaSL	67.9	67.9	67.9	67.9
二端				ML	20.6		-50.7	-35.1	20.6	下	67.9	67.9	67.9	67.9
スラブ筋	2-D10	#150		IMS	上	59.2			55.2	IMu	上	76.8	76.8	76.8
				下	18.0	53.1	50.7	53.1	18.0	下	76.8			

*** Super Build / SS1 ***

(BALDIA)

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 39
[RC梁 検定計算表2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfs= 7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

Δ: 長期 終点
水平 終点

=====左端=====中央=====右端=====									
[R.FL 7 A -C]	部材長	1200.0	内法	1120.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	40=100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	4-D25 4-D25 4-D25	位置	0.0	320.0	600.0	320.0	0.0	10.3	9.2
二段	2-D25 2-D25 2-D25	ML	20.6	-50.7	20.6	1MAL	45.1	55.6	55.6
下端一段	4-D25 4-D25 4-D25	ME	-44.8	(OE= -7.5)	44.8	1MAS上	67.9	67.9	67.9
二段	2-D25 2-D25 2-D25	ML*	20.6	-35.1	-50.7	-35.1	67.9	89.4	89.4
スラブ筋	2-D10 #150	IMS上	65.4		65.4	1Mu上	76.8		76.8
		下	24.2	55.0	50.7	55.0	24.2	76.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[R.FL 6 A -B]	部材長	600.0	内法	560.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	40=100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	4-D25 4-D25 4-D25	位置	0.0	180.0	320.0	140.0	0.0	10.3	9.2
二段	2-D25 2-D25 2-D25	ML	14.0	-23.0	0.0	1MAL	45.1	55.6	55.6
下端一段	4-D25 4-D25 4-D25	ME	-50.9	(OE= -8.5)	50.9	1MAS上	67.9	67.9	67.9
二段	2-D25 4-D25 2-D25	ML*	14.0	-11.1	-24.5	-35.3	67.9	89.4	89.4
スラブ筋	2-D10 #150	IMS上	64.9		64.9	1Mu上	76.8		76.8
		下	36.9	46.7	48.3	44.5	35.3	76.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[R.FL 5 B -C]	部材長	600.0	内法	560.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	40=100		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	4-D25 4-D25 4-D25	位置	0.0	140.0	280.0	180.0	0.0	10.3	9.2
二段	2-D25 2-D25 2-D25	ML	-35.3	-23.0	14.0	1MAL	45.1	55.6	55.6
下端一段	4-D25 4-D25 4-D25	ME	0.0	(OE= -8.5)	50.9	1MAS上	67.9	67.9	67.9
二段	2-D25 4-D25 2-D25	ML*	-35.3	-32.6	-24.5	-11.1	14.0	67.9	89.4
スラブ筋	2-D10 #150	IMS上	64.9		64.9	1Mu上	76.8		76.8
		下	35.3	44.5	48.3	45.7	35.9	76.8	

コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfs= 7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

Δ: 長期 終点
水平 終点

=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL A 11 -10]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	2.3	-6.1	15.6	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-20.6	(OE= -5.7)	15.6	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	2.3	-5.3	-6.1	-1.2	11.1	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	22.9	5.5	4.7	26.7	1Mu上	46.8	
		下	18.3	16.3	8.6	7.2	4.5	46.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL A 10 -9]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	6.6	-4.2	13.6	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-12.9	(OE= -4.2)	13.6	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	6.6	-2.3	-4.2	-0.4	10.6	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	19.5	3.5	6.1	24.2	1Mu上	46.8	
		下	6.3	6.1	4.5	7.0	3.0	46.8	

*** Super Build / SS1 ***

(BALDIA)

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 40
[RC梁 検定計算表2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfs= 7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

Δ: 長期 終点
水平 終点

=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL A 9 -8]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	5.4	-4.3	10.7	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-13.9	(OE= -4.4)	13.9	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	5.4	-2.4	-4.3	-0.4	10.7	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	20.3	4.0	6.0	24.6	1Mu上	46.8	
		下	7.5	8.9	4.3	6.9	3.2	46.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL A 8 -7]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	6.5	-4.4	10.3	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-13.5	(OE= -4.2)	12.9	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	6.5	-2.4	-4.4	-0.5	10.3	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	20.1	4.0	5.1	23.2	1Mu上	46.8	
		下	7.1	9.0	4.7	6.5	2.6	46.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL A 7 -6]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	5.0	-5.3	8.9	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-15.6	(OE= -5.7)	20.6	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	6.0	-3.1	-5.3	-1.8	9.9	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	21.6	2.8	9.1	25.5	1Mu上	46.8	
		下	9.6	9.1	7.8	12.8	11.7	46.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL C 11 -10]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	1.9	-5.4	10.0	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-20.6	(OE= -5.7)	15.6	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	1.9	-4.9	-5.4	-1.0	10.0	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	22.5	6.1	4.9	25.6	1Mu上	46.8	
		下	18.7	15.7	7.9	6.9	5.6	46.8	
=====左端=====中央=====右端=====									
[2FL C 10 -9]	部材長	640.0	内法	600.0	一段目 dt	7.0	左端	1/4	中央
B=D	25=120		左端	1/4	中央	3/4	右端	1	右端
上端一段	2-D25 2-D25 2-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	10.3	9.2
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML	5.5	-3.9	9.6	1MAL	27.5	27.5	27.5
下端一段	2-D25 2-D25 2-D25	ME	-12.9	(OE= -4.2)	13.5	1MAS上	41.4	41.4	41.4
二段	1-D25 1-D25 1-D25	ML*	5.5	-2.2	-3.8	-0.3	5.6	41.4	41.4
スラブ筋	2-D10 #200	IMS上	18.4	3.6	6.1	23.1	1Mu上	46.8	
		下	7.4	6.1	4.1	6.8	3.9	46.8	

875

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 43
[RC算 決定計算書2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfc=7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

Δ: 長期 節点
水平 節点

*****左端*****中央*****右端*****															
[G.FL C 11 -10]	部材長		640.0	内法	500.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	30=80			左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端	
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	-1.4	(OE=	-4.2	8.6	IMaL	23.6	23.6	23.6	23.6	23.6	
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-15.1	(OE=	-4.1	11.0	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	-1.4	(OE=	-4.2	8.6	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	13.7	3.3	3.9	19.5	IMu	40.2	40.2	40.2	40.2	40.2	
				下	16.5	12.9	6.2	4.2	2.4	1.8	1.8	40.2	40.2	40.2	
*****左端*****中央*****右端*****															
[G.FL C 10 -9]	部材長		640.0	内法	500.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	30=80			左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端	
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	4.2	(OE=	-2.3	6.9	IMaL	23.6	23.6	23.6	23.6	23.6	
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-8.0	(OE=	-2.6	8.7	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	4.2	(OE=	-2.3	6.9	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	12.2	2.3	4.3	19.5	IMu	40.2	40.2	40.2	40.2	40.2	
				下	3.8	4.7	2.6	4.2	1.8	1.8	1.8	40.2	40.2	40.2	
*****左端*****中央*****右端*****															
[G.FL C 9 -8]	部材長		640.0	内法	500.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	30=80			左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端	
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	3.1	(OE=	-2.7	7.1	IMaL	23.6	23.6	23.6	23.6	23.6	
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-8.5	(OE=	-3.0	9.5	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	3.1	(OE=	-2.7	7.1	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	12.6	2.5	4.4	19.5	IMu	40.2	40.2	40.2	40.2	40.2	
				下	6.4	6.3	2.7	4.5	2.4	1.8	1.8	40.2	40.2	40.2	
*****左端*****中央*****右端*****															
[G.FL C 8 -7]	部材長		640.0	内法	500.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	30=80			左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端	
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	3.2	(OE=	-2.5	7.5	IMaL	23.6	23.6	23.6	23.6	23.6	
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-8.7	(OE=	-2.6	8.0	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	3.2	(OE=	-2.5	7.5	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	11.8	2.4	3.8	19.5	IMu	40.2	40.2	40.2	40.2	40.2	
				下	5.5	6.0	2.8	3.2	0.3	1.8	1.8	40.2	40.2	40.2	
*****左端*****中央*****右端*****															
[G.FL C 7 -6]	部材長		640.0	内法	500.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端
B=D	30=80			左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端	右端	
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	320.0	170.0	0.0	170.0	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	3.0	(OE=	-3.3	5.1	IMaL	23.6	23.6	23.6	23.6	23.6	
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-11.0	(OE=	-4.1	15.1	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
二段	1-D25	1-D25	1-D25	ML	3.8	(OE=	-3.3	5.1	IMaL	35.5	35.5	35.5	35.5	35.5	
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	14.8	2.1	5.8	20.2	IMu	40.2	40.2	40.2	40.2	40.2	
				下	7.2	5.3	5.3	9.4	10.0	1.8	1.8	40.2	40.2	40.2	

5-7-E5

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 44
[RC算 決定計算書2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0
(普通) Lfc=7.0主筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812
スラブ筋: [SD30] rft 長期=1870 短期=2812

スラブ筋: [SD30] 短期=2812

Δ: 長期 節点
水平 節点

*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL 11 A -B]	部材長			600.0	内法	550.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D	30=80				左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	180.0	320.0	140.0	0.0	170.0	320.0	140.0	0.0	170.0
二段	2-D25	2-D25	2-D25	ML	2.9	(OE=	-2.7		5.4	IMaL	27.1	27.1	27.1	27.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	-38.2	(OE=	-6.4)		0.0	IMaSL	43.8	43.8	43.8	43.8
二段	2-D25	2-D25	2-D25	ML	2.9	-2.1	-2.5	-0.0	5.4	1	43.8	43.8	43.8	43.8
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	41.1	24.6	15.2	8.8	5.4	IMu	49.6	49.6	49.6	49.6
				下	35.3	28.8	20.4	9.9	5.4	IMu	49.6	49.6	49.6	49.6
*****左端*****中央*****右端*****														
[G.FL 11 B -C]	部材長			600.0	内法	550.0	一段目	dt	7.0	左端	1/4	中央	3/4	右端
B=D	30=80				左端	1/4	中央	3/4	右端	1/4	中央	3/4	右端	左端
上端一段	3-D25	3-D25	3-D25	位置	0.0	140.0	280.0	180.0	0.0	170.0	320.0	180.0	0.0	170.0
二段	2-D25	2-D25	2-D25	ML	5.4	(OE=	-2.8		2.9	IMaL	27.1	27.1	27.1	27.1
下端一段	3-D25	3-D25	3-D25	ME	0.0	(OE=	-6.4)		35.2	IMaSL	43.8	43.8	43.8	43.8
二段	2-D25	2-D25	2-D25	ML	5.4	-0.1	-2.6	-2.1	2.9	1	43.8	43.8	43.8	43.8
スラブ筋	2-D10	2-D10	2-D10	IMS	5.4	8.7	15.1	24.5	41.1	IMu	49.6	49.6	49.6	49.6
				下	9.0	20.5	28.9	35.3	1.8	1.8	1.8	49.6	49.6	49.6

DESIGN OF COLUMN

(1) CONDITION OF CALCULATION

QD : X DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$
 Y DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$

(2) MATERIAL

(CONCRETE)

F_c : DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE (kg/cm²)
 L_{fc} : ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fc} \cdot 2.0$)
 L_{fs} : ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fs} \cdot 1.5$)

(REINFORCING BAR)

r_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS (kg/cm²)
 w_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR HOOP (kg/cm²)

(3) EXPLANATION OF MARK

POINT : DESIGN POINT OF MEMBER (cm)
 Δ : ADOPTION POINT OF STRESS (cm)
 D_x, D_y : DEPTH OF COLUMN (cm)
 dt : DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND TENSION END (cm)
 μ : ADDITIONAL COEFFICIENT OF FORCE FOR LONG COLUMN
 N_L : AXIAL FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 N_E : AXIAL FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 M_L : BENDING MOMENT AT VERTICAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_E : BENDING MOMENT AT HORIZONTAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_L : DESIGN BENDING MOMENT AT PERMANENT CONDITION (tm)
 N_S : AXIAL LOAD AT TRANSIENT (t)
 M_S : DESIGN BENDING MOMENT AT TRANSIENT CONDITION (tm)
 Q_L : SHEAR FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 Q_E : SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 Q_o : SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT (t)
 P_t : TENSILE RE-BAR RATIO , $= a_t / (d_x, y \cdot d_y, x)$ (%)
 a_t : SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR (cm²)
 M_u : YIELD BENDING MOMENT (tm)
 $\sum M_u$: TOTAL M_u OF GIRDER USE FOR CALCULATION QD OF COLUMN (tm)
 α : $4 / (M / (C \cdot (D_x, y - dt)) + 1)$
 Q_D : DESIGN SHEAR FORCE (t)
 Q_a : ALLOWABLE SHEAR FORCE AT PERMANENT CONDITION (t)
 P_w : HOOP RATIO $= a_w / (D_x, y \cdot x)$ (%)
 a_w : SECTION AREA OF A SET OF HOOP (cm²)
 x : PITCH OF HOOP (cm)

COLUMN

CONCRETE : Fc=210 Lfc=70.0 MAIN-RE BAR: [SD30] ftf LONG=1870 SHORT=2812
(NORMAL) Lfs= 7.0 HOOP: [SD30] vft LONG=1870 SHORT=2812

Δ: LONG (X) NODAL POINT (Y) NODAL POINT
HORIZONTAL (X) NODAL POINT (Y) NODAL POINT

X DIRECTION-Y DIRECTION		LENGTH	POINT	HL*	HL	dt*	HL*	NS	MS	MaL	MaS	OL	OE	Mu	n/Mu	OD	DaS
[R.FL-G.FL A	]																
DX=DY	0																
TOP	-D	(X) TOP															
BOTTOM	-D	BOTTOM															
HOOP	-D																
		(Y) TOP															
		BOTTOM															
		TOTAL TOP	-D	BOTTOM	-D												

SD 30 ASTH A615
Grade 40

D10 — #3
D13 — #4
D16 — #5
D19 — #6
D22 — #7
D25 — #8

*** Super Build / SS1 ***

[BRLDIR]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 46
[RC柱 指定計算2]

コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 主筋: [SD30] ftf 長期=1870 短期=2812
(普通) Lfs= 7.0 フープ: [SD30] vft 長期=1870 短期=2812

Δ: 長期 (X) 節点 (Y) 節点
水平 (X) 節点 (Y) 節点

X方向-Y方向		部材長	位置	HL*	HL	dt*	HL*	NS	MS	MaL	MaS	OL	OE	Mu	n/Mu	OD	DaS
[R.FL-2FL A	11	380.0		13.6		7.0											
DX=DY	40																
柱頭	5-D25	6-D25	(X)柱頭	0.0	-1.5	3.7	-5.1	3.7	15.1	8.8	12.9	20.3	2.1	2.3	28.0	3.4	24.9
柱脚	5-D25	6-D25	柱脚	0.0	-4.3	3.6	-4.3	15.1	7.9	12.9	20.3						
フープ	2-D10	2-D10															
	80	80	(Y)柱頭	0.0	-3.0	3.4	-17.6	3.4	16.6	21.0	35.1	59.2	2.2	4.1	66.6	6.1	35.5
副筋柱頭	0	0	柱脚	0.0	-4.9	-2.1	-4.9	10.6	7.0	35.1	57.5						
柱脚	0	0	全長筋	柱頭 14-D25	柱脚 14-D25												
[R.FL-2FL A	10	380.0		35.6		7.0											
DX=DY	40																
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	0.2	-0.1	-8.4	-0.1	35.9	8.5	14.6	29.9	0.1	4.4	41.9	6.6	24.9
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	-0.1	8.1	-0.1	35.4	8.2	14.6	29.9						
フープ	2-D10	2-D10															
	80	80	(Y)柱頭	0.0	-4.4	20.6	-26.3	20.6	40.0	46.2	35.9	74.7	2.3	2.4	85.3	3.6	35.5
副筋柱頭	0	0	柱脚	0.0	12.1	-17.3	12.1	40.0	29.4	35.9	74.7						
柱脚	0	0	全長筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25												
[R.FL-2FL A	9	380.0		35.4		7.0											
DX=DY	40																
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	0.1	-0.3	-8.1	-0.3	35.5	8.4	14.6	29.8	0.1	4.2	41.8	6.3	24.9
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	7.6	0.0	35.3	7.6	14.6	29.8						
フープ	2-D10	2-D10															
	80	80	(Y)柱頭	0.0	-5.4	20.6	-32.5	20.6	40.8	53.1	35.9	75.0	2.3	3.0	85.2	4.5	35.5
副筋柱頭	0	0	柱脚	0.0	12.1	-21.3	12.1	40.8	33.4	35.9	75.0						
柱脚	0	0	全長筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25												
[R.FL-2FL A	8	380.0		35.4		7.0											
DX=DY	40																
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	-0.1	-0.1	-8.1	-0.1	35.3	8.2	14.6	29.8	0.1	4.1	41.8	6.3	24.9
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	-0.1	7.6	-0.1	35.5	7.7	14.6	29.8						
フープ	2-D10	2-D10															
	80	80	(Y)柱頭	0.0	-6.5	20.6	-38.6	20.6	41.9	59.2	35.9	75.1	2.3	3.5	85.9	5.2	35.5
副筋柱頭	0	0	柱脚	0.0	12.1	-25.4	12.1	41.9	37.5	35.9	75.1						
柱脚	0	0	全長筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25												
[R.FL-2FL A	7	380.0		35.6		7.0											
DX=DY	40																
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	-0.2	-0.4	-8.4	-0.4	35.4	8.6	14.6	29.8	0.2	4.4	41.9	6.6	24.9
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.2	8.1	0.2	35.4	8.3	14.6	29.8						
フープ	2-D10	2-D10															
	80	80	(Y)柱頭	0.0	-7.5	20.6	-44.8	20.6	43.1	65.4	35.9	75.0	2.3	4.1	85.3	6.1	35.5
副筋柱頭	0	0	柱脚	0.0	12.1	-29.4	12.1	43.1	41.5	35.9	75.1						
柱脚	0	0	全長筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25												

879

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 49
[RC柱 検定計算2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 主筋: [SD30] rft 長筋=1870 短筋=2812
(普通) Lfs=7.0 フープ: [SD30] vft 長筋=1870 短筋=2812A: 長期 (X) 節点 (Y) 節点
水平 (X) 節点 (Y) 節点

X方向		Y方向																				
2FL	-G.FL	9	FL	1	部材長	725.0	ML=	62.6	dt=	7.0	μ=	1.155	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5
DX=DY	40	80			位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	1.1	5.3	48.0	9.1	24.9	
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	-0.2	-4.2	-19.9	-4.8	72.1	27.8	13.2	29.1	1.1	5.3	48.0	9.1	24.9					
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	3.8	18.3	4.3	72.1	25.5	13.2	29.1	1.1	5.3	48.0	9.1	24.9					
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	-5.4	21.4	-21.3	24.7	78.6	49.3	32.6	71.1	3.0	3.0	98.0	5.2	35.5					
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	78.6	0.0	32.6	71.1	3.0	3.0	98.0	5.2	35.5					
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25										Qa=16.1 (σ=1.00)	内法	625.0					
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25										Qa=17.8 (σ=1.00)	内法	725.0					

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

[2FL -G FL A		B	部材長	725.0	NL=	62.7	dt=	7.0	μ=	1.155	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5
DX=DY	40	80	位置	NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5			
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	0.2	-4.3	-19.9	-4.9	72.7	27.9	13.2	29.1	1.2	5.3	48.1	9.1	24.9			
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	4.0	18.3	4.6	72.7	25.7	13.2	29.1	1.2	5.3	48.1	9.1	24.9			
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	-6.5	21.4	-25.4	24.7	80.0	54.1	32.6	71.0	3.0	3.5	98.4	6.0	35.3			
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	80.0	0.0	32.6	71.0	3.0	3.5	98.4	6.0	35.3			
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25															
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25															

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

[ZFL-G-FL R		7	]]	部材長	725.0	NL=	62.9	dt=	7.0	μ=	1.155	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5
DX=DY	40	80		位置		NE	ML	ME	ML'			NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	-1.7	-4.2	-20.4	-4.8	70.7	29.4	13.2	29.2	1.1	5.5	48.4	9.1	24.9				
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	3.8	19.1	4.3	70.7	26.4	13.2	29.2	1.1	5.5	48.4	9.1	24.9				
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	-7.5	21.4	-29.4	24.7	81.4	58.7	32.5	70.9	3.0	4.1	98.8	7.1	35.5				
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	81.4	0.0	32.5	70.9	3.0	4.1	98.8	7.1	35.5				
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25																
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25																
Qa=16.1 (σ=1.00)																内法	625.0				
Qa=17.8 (σ=1.00)																内法	725.0				

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

[2FL-G.F.L.R 6]		部材長 725.0		NL=	42.8	dt=	7.0	μ=1.155											
DX=DY	40	80	位置	NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5		
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	7.1	-5.5	-17.1	-6.3	57.6	26.1→	14.0	29.8	1.5	4.5	45.6	7.8	24.9		
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	5.2	15.2	6.0	57.6	23.5→	14.0	29.8	1.5	4.5	45.6	7.8	24.9		
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	-8.5	17.1	-33.4	19.7	59.3	59.3→	34.6	73.2	2.4	4.7	91.8	8.1	35.5		
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	59.3	0.0→	34.6	73.2	2.4	4.7	91.8	8.1	35.5		
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25									Qa=16.1 (σ=1.00)	内法	625.0			
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25									Qa=17.8 (σ=1.00)	内法	725.0			

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 50
[RC柱 検定計算2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 主筋: [SD30] rft 長筋=1870 短筋=2812
(普通) Lfs=7.0 フープ: [SD30] vft 長筋=1870 短筋=2812A: 長期 (X) 節点 (Y) 節点
水平 (X) 節点 (Y) 節点

X方向		Y方向		部材長		725.0	NL=	34.5	dt=	7.0	μ=1.155	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5
DX=DY	40	80	位置	NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	0.5	4.5	34.0	7.8	24.9			
柱頭	5-D25	5-D25	(X)柱頭	0.0	-7.1	-2.2	-17.0	-2.5	31.5	22.2	12.0	22.2	0.5	4.5	34.0	7.8	24.9				
柱脚	5-D25	5-D25	柱脚	0.0	0.0	1.4	15.1	1.6	31.5	19.0	12.0	22.2	0.5	4.5	34.0	7.8	24.9				
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	11.6	-2.9	-54.0	-3.3	53.3	65.7	32.5	67.5	0.8	12.8	79.8	22.2	35.5				
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	2.9	38.2	3.3	53.3	47.5	32.5	67.5	0.8	12.8	79.8	22.2	35.5				
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 14-D25	柱脚 14-D25									Qa=16.1 (σ=1.00)	内法	625.0					
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 14-D25	柱脚 14-D25									Qa=17.8 (σ=1.00)	内法	725.0					

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

[2FL -G, FL C		10	]	部材長	725.0	NL=	61.6	dt=	7.0	μ=	1.155										
DX=DY	40	80		位置		NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5		
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	1.7	-4.6	-20.3	-5.3	73.1	28.7	13.2	29.1	1.3	5.4	48.1	9.3	24.9				
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0		4.4	18.9	5.0	73.1	26.9	13.2	29.1	1.3	5.4	48.1	9.3					
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	4.4	-21.4	-17.3	-24.7	75.3	64.7	32.7	71.4	3.0	2.4	97.3	4.1	35.5				
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	75.3	0.0	32.7	71.4	3.0	2.4	97.3	4.1					
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25									Qa= 15.1 (σ=1.00)	内法	625.0					
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25									Qa= 17.8 (σ=1.00)	内法	725.0					

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

[2FL -G.F. C		9	部材長	725.0	NL=	60.8	dt=	7.0	μ=	1.155										
DX=DY	40	80	位置	NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5			
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	-0.2	-4.2	-19.7	-4.8	70.0	27.6	13.3	29.2	1.1	5.3	47.7	9.1	24.9			
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	3.8	18.2	4.3	70.0	25.4	13.3	29.2	1.1	5.3	47.7	9.1	24.9			
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	5.4	-21.4	-21.3	-24.7	76.5	49.3	32.7	71.3	3.0	3.0	97.3	5.2	35.5			
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	76.5	0.0	32.7	71.3	3.0	3.0	97.3	5.2	35.5			
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25															
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25															
												Qa= 16.1 (σ=1.00)	内法		E25.0					
												Qa= 17.8 (σ=1.00)	内法		725.0					

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

WARNING																			
[2FL -BFL C	8	]	部材長	725.0	NL=	60.9	dt=	7.0	μ=	1.155									
DX=DY	40	*	80		位置	NE	ML	ME	ML'	NS	MS	MaL	MaS	DL	DE	Mu	nMu	OD	Qa5
柱頭	7-D25	7-D25	(X)柱頭	0.0	0.2	-4.3	-19.7	-4.9	70.5	27.7	13.3	29.2	1.2	5.3	47.7	9.1	24.9		
柱脚	7-D25	7-D25	柱脚	0.0	0.0	4.0	18.2	4.6	70.5	25.6	13.3	29.2	1.2	5.3	47.7	9.1	24.9		
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱頭	0.0	6.5	-21.4	-25.4	-24.7	77.9	54.1	32.7	71.2	3.0	3.5	97.8	6.0	35.5		
フープ	2-D10	2-D10	(Y)柱脚	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	77.9	0.0	32.7	71.2	3.0	3.5	97.8	6.0	35.5		
耐震柱頭	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25									Qa=15.1 (σ=1.00)	内法	625.0			
耐震柱脚	0	0	全鉄筋	柱頭 16-D25	柱脚 16-D25									Qa=17.8 (σ=1.00)	内法	725.0			

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

881

*** Super Build / SS1 ***

[BALDIA]

UNION SYSTEM 751221 PAGE- 51
[RC柱 検定計算2]コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 主 筋: [SD30] rft: 長期=1870 短期=2812
(普通) Lfs= 7.0 フープ: [SD30] vft: 長期=1870 短期=2812A: 長期 (X) 節点 (Y) 節点
水平 (X) 節点 (Y) 節点

```

*****X方向***Y方向*****
[2FL -G, FL C 7 ] | 部材長 725.0 ML= 61.0 dt= 7.0 μ=1.155
DX=DY 40 = 80 | 位置 NE ML ME ML' MS MS MaL MaS | OL DE Mu nMu OD OaS
柱頭 7-D25 7-D25 | (X)柱頭 0.0 -1.7 -4.2 -20.3 -4.8 68.5 28.3~ 13.3 29.3 | 1.1 5.4 48.0 9.3 24.9
柱脚 7-D25 7-D25 | 柱脚 0.0 3.8 18.9 4.3 68.5 26.2~ 13.3 29.3 | 1.1 48.0 5.3
フープ 2-D10 2-D10 | | | | | | | | | | |
# 80 # 80 | (Y)柱頭 0.0 7.5 -21.4 -29.4 -24.7 79.2 58.7~ 32.7 71.1 | 3.0 4.1 98.2 7.1 35.5
# 80 # 80 | 柱脚 0.0 0.0 0.0 0.0 79.2 0.0~ 32.7 71.1 | 3.0 98.2 7.1
副筋柱頭 0 0 | 全筋筋 柱頭 16-D25 柱脚 16-D25 | | | | | | | | | | |
柱脚 0 0 | | | | | | | | | | |

```

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

```

*****X方向***Y方向*****
[2FL -G, FL C 6 ] | 部材長 725.0 ML= 42.0 dt= 7.0 μ=1.155
DX=DY 40 = 80 | 位置 NE ML ME ML' MS MS MaL MaS | OL DE Mu nMu OD OaS
柱頭 7-D25 7-D25 | (X)柱頭 0.0 7.1 -5.4 -17.0 -8.2 56.7 25.9~ 14.0 29.8 | 1.5 4.5 45.5 7.8 24.9
柱脚 7-D25 7-D25 | 柱脚 0.0 5.1 15.1 5.8 56.7 23.3~ 14.0 29.8 | 1.5 45.5 7.8
フープ 2-D10 2-D10 | | | | | | | | | | |
# 80 # 80 | (Y)柱頭 0.0 8.5 -17.1 -33.4 -19.7 58.3 58.3~ 34.6 73.3 | 2.4 4.7 91.5 8.1 35.5
# 80 # 80 | 柱脚 0.0 0.0 0.0 0.0 58.3 0.0~ 34.6 73.3 | 2.4 91.5 8.1
副筋柱頭 0 0 | 全筋筋 柱頭 16-D25 柱脚 16-D25 | | | | | | | | | | |
柱脚 0 0 | | | | | | | | | | |

```

WARNING No.244 異状です。応力の割り増しを行います。

5.8 水素ガス発生器建屋

○

○

5-8 水素ガス発生器建屋

目 次

1. 一般事項	8-1
1.1 建屋の概要	8-1
1.2 適用規格基準	8-2
1.3 使用材料と許容応力	8-2
1.4 合成荷重	8-6
1.5 設計荷重	8-7
2. 二次部材の設計	8-12
2.1 ビームの設計	8-12
2.2 スラブの設計	8-13
3. 基礎ガーダーの設計	8-14
4. 基礎の設計	8-16
5. 柱の断面算定	8-18

§1 GENERAL (一般事項)

1.1 OUTLINE OF BUILDING (建屋の概要)

1) Name of building

H₂ GAS GENERATOR ROOM

2) Building dimensions

(1) Building area : 45.0 m²(2) Total floor area : 45.0 m²Ground floor area : 45.0 m²

(3) Maximum building height : 5.35 m

(4) Building volume storey : 240.75 m³

(5) Number of story : 1

3) Weight of building 63.72 t

Superstructure : 39.77 t

Substructure : 103.49 t

Total weight :

4) General design conception

Design calculation to be analyzed as rigid frame with taken design rigidity of foundation girder into consideration.

Stress analysis to be used by Electric computer with stiffness matrix method.

88
→

1.2 APPLICABLE CODES AND STANDARDS (適用規格基準)

1) For design and allowable stress of structural materials

Reinforced concrete structure

AIJ : "Standards for calculation of reinforced concrete structures"

Foundation

AIJ : "Standards for structural design of building foundation"

* AIJ : Architectural Institute of Japan

1.3 STRUCTURAL MATERIALS TO BE USED AND ALLOWABLE UNIT STRESS

(使用材料と許容応力)

1) Qualities of materials

Concrete ; Compressive strength of 28 days

$$F_c' = 210 \text{ kg/cm}^2$$

Reinforcement ; Deformed reinforcement

ASTM A615 Grade 40

$$f_y = 2,812 \text{ kg/cm}^2$$

2) Physical constants for structural materials

Modulus of elasticity

Concrete 210 t/cm²

Reinforcement 2100 t/cm²

3) ALLOWABLE UNIT STRESS

i) Allowable Unit Stress of Concrete (kg/cm²)

stresses		Permanent Stresses					Temporary Stresses		
Materials		Compress	Shear	Bond			Compress	shear	Bond
				A	B	C			
Normal concrete	Plain bar	70	7.0	8.4	12.6	8.4	Permanent Stresses x 2.0	Permanent Stresses x 1.5	
Fc-210	Deformed bar			14.0	21.0	14.0			

- * Remarks
- A ; Top bar of flexural members
- B : Bar, except "Item A", of flexural members
- C : Anchors and lap splices

ii) Allowable Unit Stress of Reinforcing Bars (kg/cm²)

Stresses	Permanent Stresses		Temporary Stresses	
	Tension Compression	Shear Reinforcement	Tension Compression	shear Reinforcement
Deformed bar ASTM A615	1,870	1,870	2,812	2,812

iii) Allowable Unit Stress of Steel (kg/cm²)

Type of Steel	For General Structures	For Welded Structures
	SS 41	SM 41
Thickness net more than 40 mm $t \leq 40$ mm	2.4	2.4
Thickness more than 40 mm $t > 40$ mm	2.2	2.2

iv) Allowable Strength per Medium Bolts (Bearing Type)
Medium Bolts. (Unfinished Bolts)

Appli- cation	Materials	Bolt Nominal Dia.	Dia. of Bolt Hole (mm)	Bolt Gross Area (cm ²)	Permanent Strength			Temporary Strength (t)
					Shear (f)		Tension (t)	
					Single Shear	Double Shear		
	SS41	M12	12.5	1.13	1.02	2.03	1.36	Permanent Strength x 1.5
		M16	16.5	2.01	1.81	3.62	2.41	
		M20	20.5	3.14	2.83	5.65	3.77	
		M22	22.5	3.80	3.42	6.84	4.56	
		M24	24.5	4.52	4.07	8.14	5.42	

v) Allowable Strength per High Strength Bolt (Friction Type)
High Strength Bolts

Appli- cation	Materials	Bolt Nominal Dia.	Dia. of Bolt Hole (mm)	Bolt Effective Area (cm ²)	Bolt Allowable Tensile Stress	Permanent Strength			Temporary Strength (t)
						Shear (t)		Tension (t)	
						Single Friction	Double Friction		
	F10T	M 16	17.5	1.52	10.3	3.02	6.03	6.23	Permanent Strength x 1.5
		M 20	21.5	2.38	16.1	4.71	9.42	9.73	
		M 22	23.5	2.95	20.0	5.70	11.40	11.80	
		M 24	25.5	3.42	23.1	6.78	13.60	14.00	
	F11T	M 16	17.5	1.52	10.9	3.22	6.43	6.63	
		M 20	21.5	2.38	17.0	5.02	10.00	10.40	
		M 22	23.5	2.95	21.1	6.08	12.20	12.50	
		M 24	25.5	3.42	24.4	7.23	14.50	14.90	

vi) Allowable Unit Stresses in Welded Joints (t/cm²)

Appli- cation	Stresses Welding Positions Materials	Permanent Stresses					Temporary Stresses
		Groove Weld				Fillet Weld	
		Tension	Compress	Bending	Shear		
	SS 41 (1)	1.60	1.60	1.60	0.92	0.82	Permanent Stresses x 1.5
	SM 41 (2)	1.44	1.44	1.44	0.83	0.83	

(1) Flat or horizontal

(2) Overhead or vertical

1.4 LOAD COMBINATION (合成荷重)

1) Load combination for steel and concrete structure

Long term loading

i) $D.L + L.L + M.L + C.L$

Short term loading

i) $D.L + L.L + M.L + C.D + W.L$

ii) $D.L + L.L + M.L + C.D + S.L$

where;

D.L ; Dead load

L.L ; Live load and over burden load

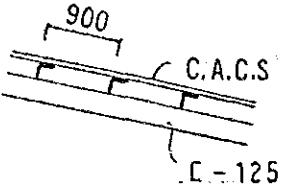
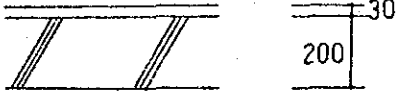
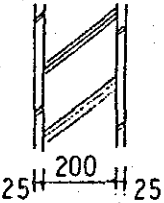
M.L ; Machine load

C.L ; Crane operation load

C.D.L ; Crane dead load

W.L ; Wind load

S.L ; Seismic load

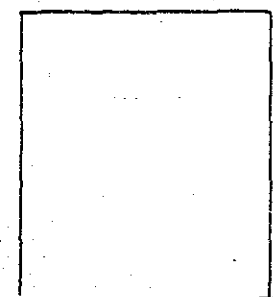
DEAD LOAD () [固定荷重]				
ROOM NAME OR LOCATION	FIGURE (mm)	MATERIALS (THICKNESS-mm)	WEIGHT (kg/m ²)	TOTAL (kg/m ²)
ROOF		C.A.C.S. PURLIN SUB. BEAM & BRACING EQUIPMENT	15 12 10 5	42 → 45
1F FLOOR		MORTAR (30) CONCRETE SLAB (200)	60 480	540 → 540
1F FLOOR		MORTAR (30) CONCRETE SLAB (300)	60 720	780 → 780
CONCRETE WALL 200		CONCRETE (200) MORTAR EXT (25) INT (25)	480 50 50	580 → 580

WIND LOAD

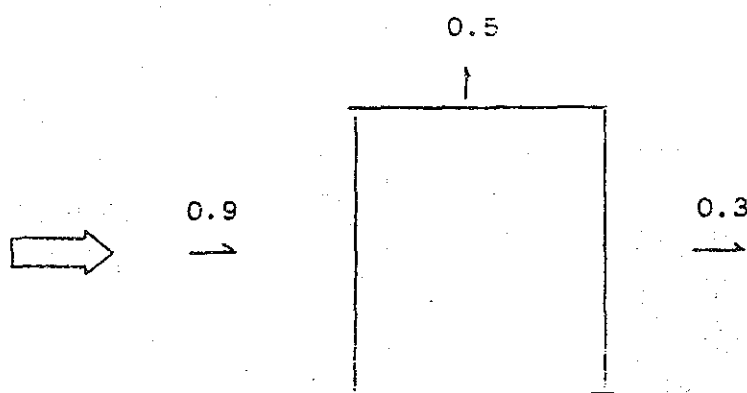
1) Velocity Pressure

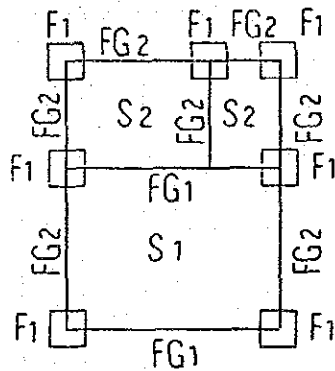
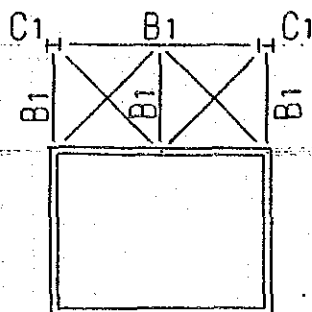
0 ~ 10 m 150 kg/m²
10 m ~ 45√h

180 kg/m² { 15.500
150 kg/m² { 10.000



2) Wind Coefficient





4 500 | 3 000
7 500

4 000 | 2 000
6 000

SEISMIC LOAD [地震荷重]												
ITEM			CALCULATION									
ZONE FACTOR (Z)			Z = 1.0									
STANDARD SHEAR COEFFICIENT (Co)			Co = 0.15									
GROUND CONDITION (Tc)			Tc = 0.6									
			Hard			Tc = 0.4			☐			
			Medium			Tc = 0.6			☒			
			Soft			Tc = 0.8			☐			
DIRECTION			X DIRECTION ()					Y DIRECTION ()				
NATURAL PERIOD OF BUILDING (T)			T = 0.107					T = 0.107				
Heigh h=5.35 m			Length of Span D= m					Length of Span D= m				
T=(0.01*α +0.02)*h			= 0.107					= 0.107				
T=0.05*h/4√D			=					=				
T=h/70			=					=				
CHARACTERISTICS OF VIBRATION OF THE BUILDING (Rt)			Rt = 1.0					Rt = 1.0				
Rt=1			T Rt = 1.0					T Rt = 1.0				
Rt=1-0.2*(T/Tc-1)^2			Tc - = -					Tc - = -				
Rt=1.6*Tc/T			2*Tc - = -					2*Tc - = -				
2*T/(1+3*T)			= 0.162					= 0.162				
SEISMIC LOAD FOR EACH FLOOR (Qi)			Roof 0.45*6°*7.5 = 2.03° WALL 0.58*{(4.5+6°)*2.5°/2+3°*2°/2} = 32.19° Σ=34.22°									
STORY			Wi	α i	Ai	Ci	Qi	Wi	α i	Ai	Ci	Qi
1			34.22	1.0	1.0	0.1	3.42	34.22	1.0	1.0	0.1	3.42
NOTE: α --- RATIO OF THE HEIGHT OF WHICH STRUCTURE IS STEEL AGAINST THE BUILDING HEIGHT h α i = Wi/Σ W Ai = 1 + (1/√α i - α i)*2*T/(1 + 3*T) Ci = Z*Rt*Ai*Co												

SHEET 6-12 OF

2.1 DECISION OF BEAM MEMBER (ビームの設計)

NOTATION : RA,RB,RC --- SUPPORT REACTION OF LEFT, CENTER AND RIGHT END
Mmax --- MAXIMUM BENDING MOMENT (tm) (t)
Z,As --- SECTION COEFFICIENT, AREA FOR SHEAR (cm³, cm²)
fb,fs --- ALLOWABLE STRESS FOR BENDING AND SHEAR (t/cm²)
σ b, τ --- STRESS OF BENDING AND SHEAR (t/cm²)
δ --- DEFLECTION (cm)
L --- SPAN LENGTH (cm)

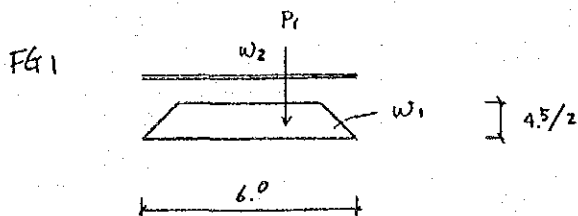
2.2 DESIGN OF SLAB (スラブの設計)

CALCULATION SHEET (SLAB)

8-13

SIGN	S ₁			
DIRECTION	SHORT		LONG	
POSITION	END	CENTER	END	CENTER
l (m)	4.50		6.00	
λ	1.33		1.33	
α	0.071	0.043	0.056	0.028
w (t/ m ²)	0.48 + 0.56 = 1.04		1.04	
M (t.m)	1.50	0.91	1.18	0.59
t (cm)	20		20	
d (cm)	17		16	
at (cm)	5.04	3.06	4.21	2.11
REINFORCED CONCRETE	#3, #4 @ 150	#3, #4 @ 150	#3 @ 150	#3 @ 150
REMARK	$t = 0.02 \times \left(\frac{1.33 - 0.7}{1.33 - 0.6} \right) \times \left(1 + \frac{560}{1000} + \frac{450}{1000} \right) \times 450$ $= 15.61$			
SIGN	S ₂			
DIRECTION	SHORT		LONG	
POSITION	END	CENTER	END	CENTER
l (m)	3.00		4.00	
λ	1.33		1.33	
α	0.071	0.043	0.056	0.028
w (t/ m ²)	0.72 + 0.56 = 1.28		1.28	
M (t.m)	0.82	0.50	0.65	0.32
t (cm)	30		30	
d (cm)	27		26	
at (cm)	1.74	1.06	1.43	0.70
REINFORCED CONCRETE	#5 @ 200	#5 @ 200	#4 @ 200	#4 @ 200
REMARK	$t = 0.02 \times \left(\frac{1.33 - 0.7}{1.33 - 0.6} \right) \times \left(1 + \frac{560}{1000} + \frac{300}{1000} \right) \times 300$ $= 9.63$			

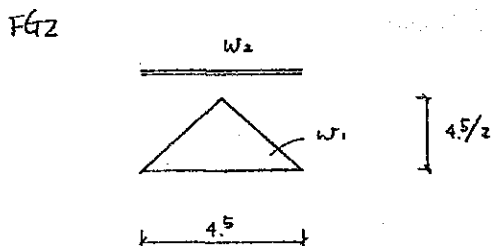
3.1 DESIGN OF FOUNDATION GIRDER



$$w_1 = 0.98 \text{ t/m}^2$$

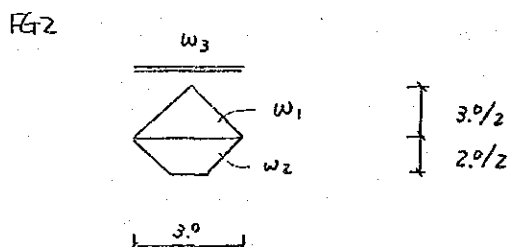
$$w_2 = 0.58 \times 5.0 + 2.4 \times 0.35 \times 0.9 + (0.045 + 0.03) \times 4.5/2 = 3.82 \text{ t/m}$$

$$P_1 = 5.04 \text{ t}$$



$$w_1 = 0.98 \text{ t/m}^2$$

$$w_2 = 0.58 \times 5.0 + 2.4 \times 0.35 \times 0.7 = 3.49 \text{ t/m}$$



$$w_1 = 1.28 \text{ t/m}^2$$

$$w_2 = 0.98 \text{ t/m}^2$$

$$w_3 = 0.58 \times 2.0 + 2.4 \times 0.35 \times 0.7 = 1.75 \text{ t/m}$$

FG1

$$\begin{pmatrix} C_L = 18.80 & C_R = 21.04 \\ M_o = 30.29 \\ Q_L = 17.27 & Q_R = 18.95 \end{pmatrix}$$

$$\frac{18.80 \quad 21.04}{30.29}$$

(17.27) ↓

↓ (18.95)

$$C_{END} = 8.73$$

$$Q_t = 16.07 \text{ cm}^2 \rightarrow 5 - \#7$$

$$C_{CENTER} = 12.56$$

$$Q_t = 23.14 \text{ cm}^2 \rightarrow 6 - \#7$$

$$f_s \cdot b \cdot j = 17.79 < 18.95 \quad 2 - \#3 @ 100$$

FG2

$$\begin{pmatrix} C = 8.21 \\ M_o = 12.55 \\ Q = 10.33 \end{pmatrix}$$

$$\frac{8.21 \quad 8.21}{12.55}$$

(10.33) ↓

↓ (10.33)

$$C_{END} = 5.91$$

$$Q_t = 8.36 \text{ cm}^2 \rightarrow 3 - \#7$$

$$C_{CENTER} = 9.03$$

$$Q_t = 12.78 \text{ cm}^2 \rightarrow 4 - \#7$$

$$f_s \cdot b \cdot j = 13.51 > 10.33 \quad 2 - \#3 @ 200$$

4.1 LOADING DATA FOR DESIGN OF FOUNDATION

(2 - B)

$$\text{FLOOR} \quad (1.13 + 1.50) \times 3.0 \times 4.0 \times 1/4 = 7.89 \text{ t}$$

L.M.L

$$\text{FLOOR} \quad (0.89 + 0.30) \times 6.0 \times 4.5 \times 1/4 = 8.03 \text{ t}$$

L.M.L

$$\text{WALL} \quad 0.58 \times 5.0 \times (4.5 + 6.0) / 2 = 15.23 \text{ t}$$

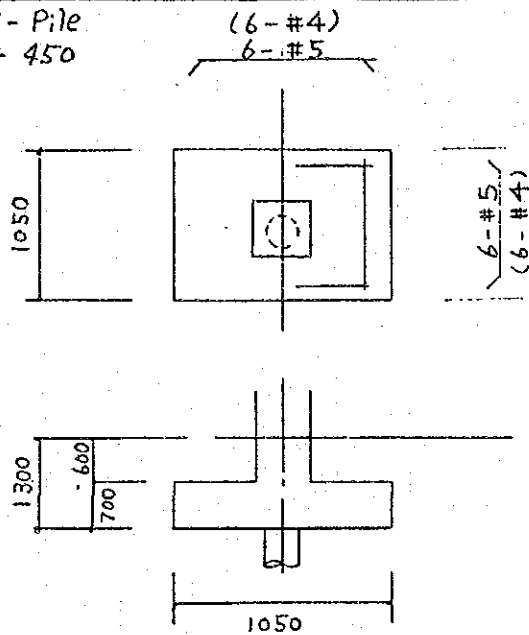
$$\text{Roof} \quad 0.075 \times 6.0 \times 7.5 / 4 = 0.84 \text{ t}$$

$$\Sigma = 31.99 \text{ t}$$

200

4.2 DESIGN OF FOUNDATION

OUTLINE OF FOUNDATION

RC - Pile
1 - 450

Foundation weight

$$N_f = 2.0 \times 1.05 \times 1.05 \times 1.3 = 2.87$$

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	31.99		
L.L			
S.Lx			
S.Ly			
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N = 31.99 + 2.87 = 34.86 \text{ t}$$

$$M = \text{---}$$

CHECK OF BEARING PRESSURE

Check of Pile Reaction

$$P_1 = 34.86 \text{ t/pile} < 35 \text{ t/pile}$$

$$P_1' = 31.99 \text{ t/pile}$$

DESIGN OF FOOTING

Factored Load			Pile Reaction	
Load case	ΣN (t)	ΣM (t,m)	P_1 (t/n)	P_1' (t/n)
D.L + L.L	31.99	---	34.86	31.99
D.L + L.L + W.L				
D.L + L.L + S.L				
D.L + W.L				

Stress

$$\left[\begin{array}{l} QF = \\ MF = \end{array} \right.$$

Reinforcement

$$D = \text{--- cm, } d = \text{--- cm, } j = 7/8d = \text{--- cm}$$

$$\text{nec At} = \frac{MF}{ft \cdot j} =$$

$$\phi = \frac{Q}{fa \cdot j} =$$

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} =$$

5.9 燃料移送ポンプ廻り

5-9 燃料移送ポンプ室廻り

目 次

1. 一般事項	
1.1 建屋の概要	1
1.2 適用規格基準	3
1.3 使用材料と許容応力	3
1.4 合成荷重	5
1.5 設計荷重	6
2. 二次部材の設計	
2.1 ビームの設計	10
2.2 スラブの設計	12
3. 基礎の設計	13
4. 計算結果 (アウトプット)	15

§1 GENERAL (一般事項)

1.1 OUTLINE OF BUILDING (建屋の概要)

1) Name of building

FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA

2) Building dimensions

(1) Building area : 40.0 m²(2) Total floor area : 40.0 m²Ground floor area : 40.0 m²

(3) Maximum building height : 4.0 m

(4) Building volume storey : 163.0 m³

(5) Number of story : 1

3) Weight of building

Superstructure : 73.6 t

Substructure : 59.14 t

Total weight : 132.74 t

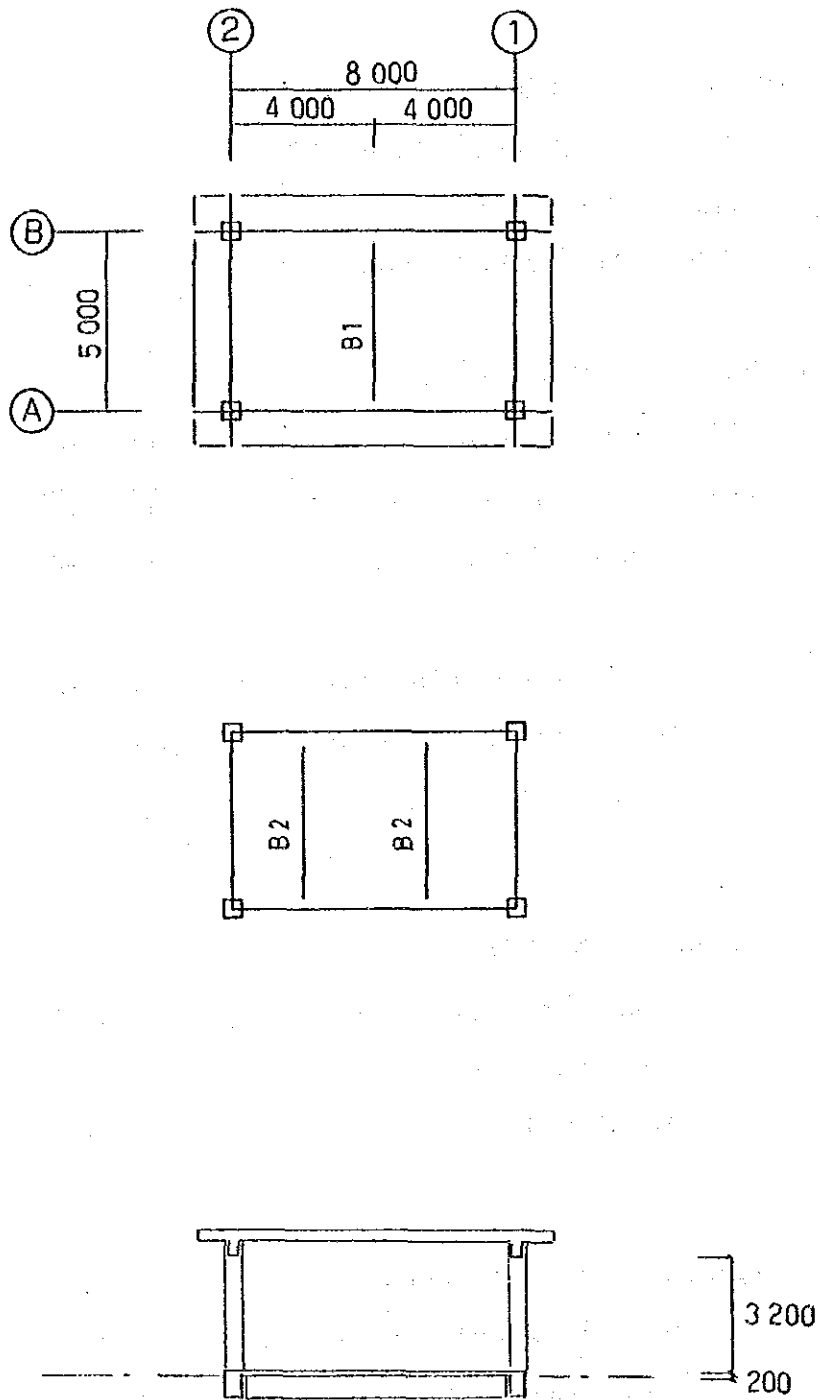
4) General design conception

Design calculation to be analyzed as rigid frame with taken design rigidity of foundation girder in to consideration.

Stress analysis to be used by Electric computer with stiffness matrix method.

905

5) GENERAL DRAWING



1.2 APPLICABLE CODES AND STANDARDS (適用規格基準)

1) For design and allowable stress of structural materials

Reinforced concrete structure

AIJ : "Standards for calculation of reinforced
concrete structures"

Foundation

AIJ : "Standards for structural design of building
foundation"

* AIJ : Architectural Institute of Japan

1.3 STRUCTURAL MATERIALS TO BE USED AND ALLOWABLE UNIT STRESS (使用材料と許容応力)

1) Qualities of materials

Concrete ; Comperessive strength of 28 days

$$F_c' = 210 \text{ kg/cm}^2$$

Reinforcement ; Deformed reinforcement

ASTM A615 Grade 40

$$f_y = 2,812 \text{ kg/cm}^2$$

2) Physical constants for structural materials

Modulus of elasticity

Concrete	210 t/cm ²
----------	-----------------------

Reinforcement	2100 t/cm ²
---------------	------------------------

3) ALLOWABLE UNIT STRESS

i) Allowable Unit Stress of Concrete (kg/cm²)

stresses		Permanent Stresses					Temporary Stresses		
Materials		Compress	Shear	Bond			Compress	shear	Bond
				A	B	C			
Normal concrete Fc-210	Plain bar Deformed bar	70	7.0	8.4 14.0	12.6 21.0	8.4 14.0	Permanent Stresses x 2.0	Permanent Stresses x 1.5	

- * Remarks A : Top bar of flexural members
 B : Bar, except "Item A", of flexural members
 C : Anchors and lap splices

ii) Allowable Unit Stress of Reinforcing Bars (kg/cm²)

Stresses Materials	Permanent Stresses		Temporary Stresses	
	Tension Compression	Shear Reinforcement	Tension Compression	shear Reinforcement
Deformed bar ASTM A615 Grade 40	1,870	1,870	2,812	2,812

928

1.4 LOAD COMBINATION (合成荷重)

1) Load combination for steel and concrete structure

Long term loading

$$i) \quad D.L + L.L + M.L + C.L$$

Short term loading

$$i) \quad D.L + L.L + M.L + C.D + W.L$$

$$ii) \quad D.L + L.L + M.L + C.D + S.L$$

where;

D.L ; Dead load

L.L ; Live load and over burden load

M.L ; Machine load

C.L ; Crane operation load

C.D.L ; Crane dead load

W.L ; Wind load

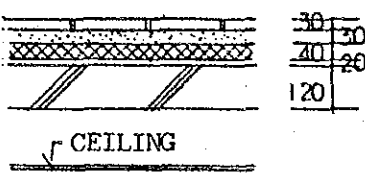
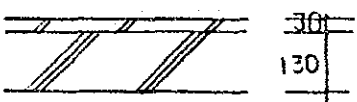
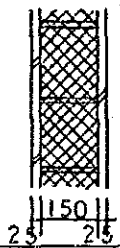
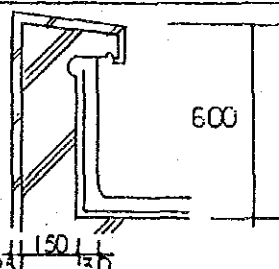
S.L ; Seismic load

606

1.5 DESIGN LOAD (設計荷重)

DEAD LOAD (1)

[固定荷重]

ROOM NAME OR LOCATION	FIGURE (mm)	MATERIALS (THICKNESS-mm)	WEIGHT (kg/m ²)	TOTAL (kg/m ²)
ROOF		CONCRETE BLOCK (30) SAND (30) INSULATION (40) ASPHALT W/PROOFING (20) CONCRETE SLAB (120) CEILING	60 60 5 30 288 15 458	→ 460
1F FLOOR (MACHINE ROOM)		MORTAR (30) CONCRETE SLAB (150)	60 360 420	→ 420
CONCRETE BLOCK WALL		C.B (150) MORTAR EXT (25) INT (25)	200 50 50 300	→ 300
PARAPET		CONCRETE (200) ASPHALT W/PROOFING (20) MORTAR (55)	288 14 66 368	→ 370

[illegible]

SEISMIC LOAD
[地震荷重]

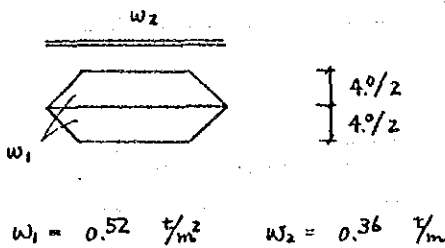
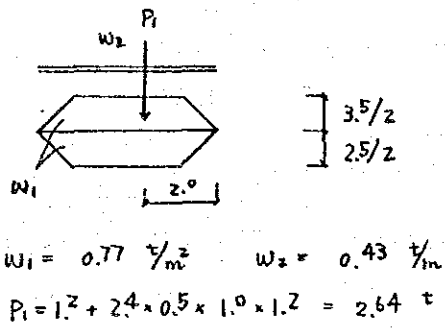
[illegible]

2/3

§2 DESIGN OF SECONDARY MEMBER (二次部材の設計)

2.1 DESIGN OF BEAM (ビームの設計)

9-10

NO	SPAN _{in}	LOADING CONDITION	C tm	M o tm	Q o ^t	Member
1	5.0	 $w_1 = 0.52 \frac{t}{m^2}$ $w_2 = 0.36 \frac{t}{m}$	3.97	6.23	4.02	
2	5.0	 $w_1 = 0.77 \frac{t}{m^2}$ $w_2 = 0.43 \frac{t}{m}$ $P_1 = 1.2 + 2.4 \times 0.5 \times 1.0 \times 1.2 = 2.64 \text{ t}$	6.82	10.26	6.65	

DECISION OF BEAM SECTION ()

【小梁の断面算定】

NUMBER	B1			B2								
LOCATION	E	C	E	E	C	E	E	C	E	E	C	E
b x D (cm)	30 x 50			30 x 60								
d [j] (cm)	43 (37.63)			53 (46.38)								
bxd ² (cm ³)	55470			84270								
M (tm)	U 2.38		2.38	4.09		4.09						
	L 4.84			7.87								
Q (t)	4.02		4.02	6.65		6.65						
C=M/(bxd ²) (kg/cm ²)	4.29	8.73		4.85	9.34							
Pt (%)												
at (cm ²)	3.38			4.72								
		6.88			9.07							
ψ (cm)												
n												
min at (cm ²)												
Q/bj	3.56			4.78								
Pw (%)	0.20			0.20								
STIRRUP	□ #3 @ 200			□ #3 @ 200								
MAIN BAR	U 5-#6	2-#6		3-#6	2-#6							
	L 2-#6	3-#6		2-#6	3-#6							
RE-BAR ARRANGEMENT												

NOTATION: b, D --- WIDTH, DEPTH OF BEAM

d --- DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND COMPRESSION END

j --- (7/8) x d

U, L --- UPPER SIDE, LOWER SIDE

M, Q --- BENDING MOMENT, SHEAR FORCE

Pt --- TENSILE RE-BAR RATIO; = at/(bxd)

at --- SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR

ψ --- REQUIRED CIRCUMFERENCE OF MAIN RE-BAR; = Q/faj

fa --- ALLOWABLE BOND STRESS (t/cm²)

n --- REQUIRED NUMBER OF MAIN RE-BAR

Pw --- STIRRUP RATIO; = aw/(bxX)

aw, X --- SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP (cm²), PITCH OF STIRRUP (cm)

MAIN BAR		D16	D19	D22	D25	D29
at	2	3.98	5.74	7.74	10.14	12.84
(cm ²)	3	5.97	8.61	11.61	15.21	19.26
	4	7.98	11.48	15.48	20.28	25.68
	5	9.95	14.35	19.35	25.35	32.10
	6	11.94	17.22	23.22	30.42	38.52
	7	13.93	20.09	27.09	35.49	44.94

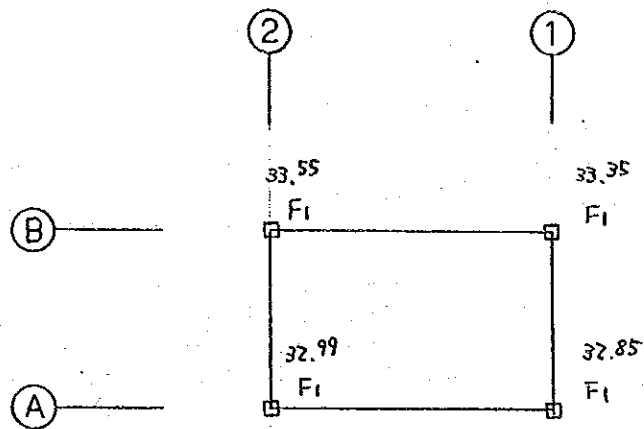
STIRRUP		D10 @200	D10 @150	D13 @200	D13 @150
Pw (%)	30	0.237	0.316	0.423	0.564
	35	0.203	0.270	0.363	0.484
	40	-	0.237	0.318	0.423
	45	-	0.210	0.282	0.376
	50	-	-	0.254	0.339

CALCULATION SHEET (SLAB)

SIGN	S1			
DIRECTION	SHORT		LONG	
POSITION	END	CENTER	END	CENTER
l (m)	4.0		5.0	
λ	1.25		1.25	
α	0.067	0.040	0.056	0.028
w (t/ m ²)	0.288 + 0.202 = 0.49		0.49	
M (t.m)	0.53	0.31	0.44	0.22
t (cm)	12		12	
d (cm)	9		8	
at (cm)	3.37	1.97	2.79	1.40
REINFORCED CONCRETE	#3, #4 @ 200 #3 @ 200		#3 @ 200 #3 @ 200	
REMARK	$t = 0.02 \times \left(\frac{1.25 - 0.7}{1.25 - 0.6} \right) \times \left(1 + \frac{202}{1000} + \frac{400}{1000} \right) \times 400$ $= 10.84$			

SIGN	S2			
DIRECTION	SHORT		LONG	
POSITION	END	CENTER	END	CENTER
l (m)	3.5		5.0	
λ	1.43		1.43	
α	0.074	0.046	0.057	0.028
w (t/ m ²)	0.36 + 0.56 = 0.92		0.92	
M (t.m)	0.83	0.52	0.64	0.32
t (cm)	15		15	
d (cm)	12		11	
at (cm)	3.95	2.48	3.32	1.66
REINFORCED CONCRETE	#3, #4 @ 200 #3 @ 200		#3 @ 200 #3 @ 200	
REMARK	$t = 0.02 \times \left(\frac{1.43 - 0.7}{1.43 - 0.6} \right) \times \left(1 + \frac{560}{1000} + \frac{350}{1000} \right) \times 350$ $= 11.76$			

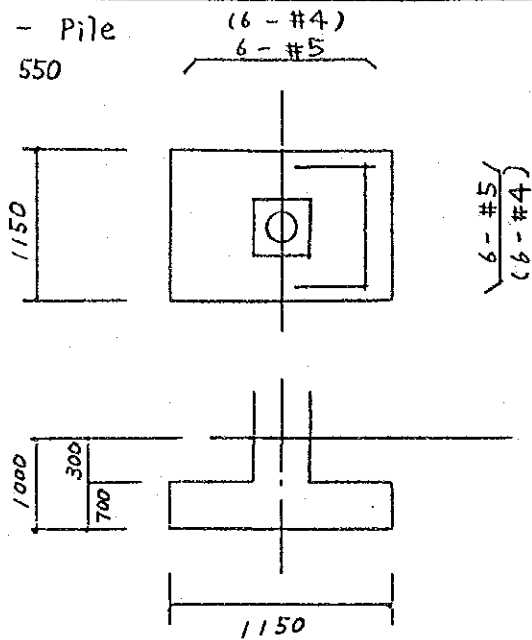
§3 DESIGN OF FOUNDATION (基礎の設計)
AXIAL LOAD



DESIGN OF FOUNDATION

OUTLINE OF FOUNDATION

RC - Pile
1 - 550



Foundation weight

$$N_f = 2.0 \times 1.15 \times 1.15 \times 1.0 = 2.65 \text{ t}$$

CHECK OF BEARING PRESSURE

Check of Pile Reaction

$$P_1 = 36.20 \text{ t/pile} < 45 \text{ t/pile}$$

$$P_1' = 33.55 \text{ t/pile}$$

DESIGN OF FOOTING

Factored Load			Pile Reaction	
Load case	ΣN (t)	ΣM (t,m)	P_1 (t/n)	P_1' (t/n)
D.L + L.L	33.55	—	36.20	33.55
D.L + L.L + W.L				
D.L + L.L + S.L				
D.L + W.L				

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	33.55		
L.L			
S.Lx			
S.Ly			
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N = 33.55 + 2.65 = 36.20$$

$$M = \text{—}$$

Stress

$$QF =$$

$$MF =$$

Reinforcement

$$D = \text{cm}, \quad d = \text{cm}, \quad j = 7/8d = \text{cm}$$

$$\text{nec } A_t = \frac{MF}{f_t \cdot j} =$$

$$\phi = \frac{Q}{f_a \cdot j} =$$

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} =$$

9/8

§ 4. OUTPUT DATA(Design of Main Members) 計算結果 (アウトプット)

9-15

*** Super Build / SS1 *** 136-101507 (FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA)

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 5-9-16

(1) 入力データ List (INPUT LIST)

1.1 基本事項

工 事 名: WEST WHARF THERMAL POWER PLANT PROJECT
機 種: FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA
日 付: 1989.06.08
提 出 者: T.U

建物形状: X方向 1 スパン, Y方向 1 スパン, 全階数 1 階,

主体構造: RC造

*** 基礎用階高 [m] *** ** 標準用階高 [m] *** ** Xスパン長 [m] *** ** Yスパン長 [m] ***
R.FL-G.FL 3.800 R.FL-G.FL 4.250 2 -1 8.000 A -B 5.000

G.L.から1階床までの高さ 0.200 [m]

パラペット部分の高さ 0.000 [m]

地中梁CMQの計算方法: 通常荷重 (独立基礎)

1.2 コントロールデータ

- ・柱端力での柱・梁の自重は、階高の中央で上下階に分配する。
- ・梁CMQ算定時、梁の取り扱い方法 (標準) は、階高の中央で上下の梁に分配する。
- ・計算途中の丸め単位 10 kg
- ・耐力配の判定法 (積算開口部の取り扱い) は、包絡開口とする。

R.FL G.FL
各層振動スラブ厚 12.0 15.0

1.3 建物特殊形状

指定なし

*** Super Build / SS1 *** 136-101507 (FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA)

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 5-9-17

1.4 使用材料

(1) コンクリート

階 (層)	構造形式	種類	Fc	fc	fs	単位重量 (t/m ³) (柱・梁) (床・板)	
1 (R.FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40
ey (G.FL)	RC	普通	210	70.0	7.0	2.40	2.40

(2) 鉄 筋

階 (層)	構造形式	主筋				せん断				主筋 (柱)				せん断 (柱)		せん断 (梁)	
		種別X	種別Y	径X	径Y	種別X	種別Y	径X	径Y	種別	径	種別	径	種別	径	種別	径
1 (R.FL)	RC	SD30	SD30	22	22	SD30	SD30	10	10	SD30	22	SD30	13	SD30	SD30	SD30	SD30
ey (G.FL)	RC	SD30	SD30	22	22	SD30	SD30	10	10	----	----	----	----	----	----	----	SD30

許容応力度 [kg/cm ²]	種別	< 長期 > 圧・引		< 短期 > せん断	
SD30	1870	1870	2812	2812	

1.5 荷 重

(2) 仕 上

梁 (標準仕上状態: 両側仕上)		柱 (標準仕上状態: 四面仕上)	
階	仕上	階	仕上
R.FL	100	1	100
G.FL	0		

(3) 地震力計算用データ

地震係数 (Z): 1.00
用途係数 (I): 1.00
強度低減型の建築物にするための係数 (Sp): 1.00
標準せん断力係数 (一次設計用) X方向: 0.20
標準せん断力係数 (保有耐力用) Y方向: 0.20
地震せん断力係数の最小値 (Ci-min): 0.05
地震係数によるTc: 0.60 秒
P. 以降の水平震度: 0.50
一次固有周期 (T): 自動計算

(4) 地震用せん断力係数 C1 の算入 (指定箇所のみ)

階	一次設計用	
	X方向	Y方向
1	0.100	0.100

119

1.6 部材形状登録

(1) 板 [mm]

No	B	D
1	35	60
2	35	70

(2) 柱 [mm]

No	Dx	Dy
1	50	50

(6) 小鉄 [mm] [kg/m]

No	B	D	単位重量
1	30	50	
2	30	60	

(7) 床 (小鉄なし) [kg/m²]

No	スラブ用	ラーメン用	地盤用
1	520	520	490
2	520	770	770

(8) 床組 [mm] <スパンで「-」の数値は、比を表します。>

No	小鉄数	小鉄方向	床No	スパン	小鉄No	床No	スパン	小鉄No	床No	スパン	小鉄No	床No
101	1	Y	1	400.0	1	1	350.0	2	2			
102	2	Y	2	200.0	2	2						

(9) 片持ち梁 [mm] [t] [t/m]

No	B	D	D'	L	P	W
1	35	60	60	100.0	0.00	0.00

(10) 筋出来 [mm] [kg/m²] [t/m]

No	スラブ用	ラーメン用	地盤用	L	P	先端リブ	LJ	LJ
1	520	520	490	100.0	0.00	1	0.0	0.0

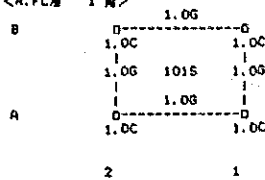
(11) 出隅・入隅 [mm] [kg/m²] [t/m]

No	スラブ用	ラーメン用	地盤用	Lx	Ly	P	先端リブ
101	520	520	490	100.0	100.0	0.00	1

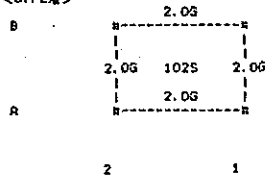
P20

1.7 形状配置 (形状、仕上状態 G, 柱形状、仕上状態 C, 床形状 S, 壁形状、荷重伝達 W 開口, * はスリット位置, N は支点位置を表す。)

<R.FL層 1 階>



<G.FL層>



1.7 形状配置 (ゾーン指定)

(1) 片持ち梁配置

No	層	層	フレーム	柱	軸	方向	床No
1	2	2	101	1	2	2	1
2	2	2	102	1	2	1	1
3	2	2	1	101	102	2	1
4	2	2	2	101	102	1	1

(2) 筋出床・出床・入床 配置

No	層	層	フレーム	柱	軸	方向	床No
1	2	2	101	1	2	2	1
2	2	2	102	1	2	1	1
3	2	2	1	101	102	2	1
4	2	2	2	101	102	1	1
5	2	2	101	1	1	3	101

No	層	層	フレーム	柱	軸	方向	床No
6	2	2	102	1	1	4	101
7	2	2	101	2	2	2	101
8	2	2	102	2	2	1	101

1.8 特殊荷重及び補正データ

(1) 梁特殊荷重表

No	タイプ	比(地/ラ)	各パラメータ(荷重項) P[t], M[tm], W[t/m], () 内は距離[m or 比] - の時は右からの長さ。
1	1(集中1)	1.00	P1= 2.640(3.000)

(3) 梁特殊荷重配置(小梁)

No	層	層	X軸	X軸	Y軸	Y軸	小梁No	荷重No	小梁No	荷重No	小梁No	荷重No
1	1	1	101	102	1	2	1	1	2	1		

(7) フレーム外・重量 [m] [t]

No	層	層	X座標	Y座標	軸力用W	地質用W
1	1	1	4.000	0.400	1.00	1.00
2	1	1	3.000	1.200	1.00	1.00
3	1	1	6.400	1.200	1.00	1.00

pa/

1.9 剛性・応力

(1) 応力解析・剛性計算条件

1) 剛性条件 (RC・SRC部材)

1. 剛性算のモデル化 : プレース置換
 - ・ 耐力壁まわりの柱のIは、I₀の0.00倍とする。
 - ・ 耐力壁まわりの地盤をプレース置換に記入する長さは、その長さの1.00倍とする。
2. 梁・柱 Iの計算方法 : 略算法
 - ・ 梁長・断面 (梁型) によるIは、巨断面と梁を含まないせいが等しい矩形断面に置換する。
 - ・ 床によるIは、増大率を、片側スラブ 1.50 両側スラブ 2.00 とする。
3. 梁・柱 Aの計算方法 : 床 (置換梁) と梁型・断面 (梁型) を考慮する。
4. 剛性の計算方法 : 開口の処理は、開口全体を包摂する長方形とする。
5. スリット壁まわり剛性 : 断面・断面・断面を考慮する。

2) 応力条件

1. せん断による変形 : 考慮しない
2. 柱耐力による変形 : 地震・水平荷重時共考慮する。
3. 変位の状況 : ビン

1.10 断面算定

(1) 断面算定条件

1) 共通項目

1. 計算方法 : 主筋・せん断鋼筋共に決定
2. 端部の断面算定位置は、軸心とする。

《応力採用位置》	Δ [cm]	(X) 節理	水平	(Y) 節理	水平
算定位置と、 Δ [cm] 節理との	差	-1	-1	-1	-1
2箇所での大きい方を採用	注	-1	-1	-1	-1

 (-1 は算定位置の応力)
3. 内法寸法は、剛性端 (L', H')。但し、剛性端が梁・柱より節理側にある場合は梁・柱面とする。(RC・SRC)
4. 水平荷重時耐力の割増し率 : X方向 Y方向
1.50 1.50
5. 材料強度に対する 主筋用 (梁・柱) : 1.10 1.10
基準強度の割増し スラブ筋・梁筋用 : 1.10 1.10

2) RC部材

1. Q₀の決定方法

- (ルート1、ルート2-1、ルート2-2の場合)
 - X方向: $Q_0 = Q_L + n \cdot Q_E$ とする。 割増し率 n 1.50
 - Y方向: $Q_0 = Q_L + n \cdot Q_E$ とする。 割増し率 n 1.50
- (ルート2-3の場合)
 - X方向: $Q_0 = Q_0 + \alpha \cdot Q_M$ とする。 割増し率 α 1.10
 - Y方向: $Q_0 = Q_0 + \alpha \cdot Q_M$ とする。 割増し率 α 1.10
2. 換: 1/4L 地点の応力の採用は、する。
3. 注: 主筋本数 0.5% B_Dの採用は、する。
4. 中央の配筋本数決定時、端部の配筋本数の最低 0.50倍必要とする。
5. 注: 主筋本数 0.5% B_Dの採用は、する。
6. Q₀算定時の Q_L, Q_Eの考慮は、しない。
7. M₀の算定式は、at より求める。
8. Q_E算定時の M₀の考慮は、しない。

(2) 鉄筋重心位置

鉄筋重心位置 [cm]

層	X方向 (←梁→) Y方向	層	注
R, FL	7.0 7.0	1	7.0
G, FL	7.0 7.0		

922

(4) 鉄板・鉄骨 (支柱・配置)

1) 鋼鉄柱配置 [本] [mm] [cd] < HH の時、本数 HH-HH の時、本数・径 HH, HH の時、断面積 >

No	上端	下端	スタラップ	ピッチ
1	3	2	2	200
2	2	3	2	200
3	3	2	2	200
4	2	3	2	200
5	4	2	2	200
6	2	4	2	200
7	4	2	2	200
8	2	4	2	200

2) 柱鉄筋配置 [本] [mm] [cd] < HH の時、本数 HH-HH の時、本数・径 HH, HH の時、断面積 >

No	主筋X	主筋Y	全鉄筋	副筋(φ1)X	副筋(φ1)Y	フープX	ピッチ	フープY	ピッチ
1	4	3	10	4	3	2	150	2	150

3) 梁鉄筋配置

No	層	層	フレーム	フレーム	縦	縦	梁鉄筋配置No		
1	2	2	1	2	101	102	左端	中央	右端
2	2	2	101	102	1	2	3	4	3
3	1	1	1	2	101	102	1	2	1
4	1	1	101	102	1	2	7	8	7
							5	6	5

4) 柱鉄筋配置

No	層	層	フレーム	フレーム	縦	縦	柱鉄筋配置No	
1	2	1	101	102	1	2	1	1

(6) 断面算定部材指定

1) フレーム指定 < * 付は、指定フレームを表します。耐力壁周りの鉄筋：梁の算定はする。柱の算定はする。

X方向フレーム A * Y方向フレーム 2 *
B *

(2) 算定計算結果 (ARRANGEMENT FOR CALCULATION)

2.2 節点重量表 単位: [t]

床分布EQs : 床分布及び露出床の重量
 L.L : 欄干重量 (ラメン用)
 D.L : 固定荷重 (小梁自重を含む)
 T.L : L.L + D.L
 梁自重 : 大梁自重と片持ち梁自重

柱、梁自重 : 階高の中央で上下層に分配する
 小梁特殊 : 梁特殊荷重で、小梁へかけた荷重
 大梁特殊 : 梁特殊荷重で、大梁へかけた荷重と、片持ち梁・露出床の先端荷重、等分布荷重
 補正 : 節点で補正した重量 (ラメン用)

Y軸-X軸	層(層)	床分布EQs T.L	梁自重	梁自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	補正	合計	算定耐力
A -2	1 (R.FL)	12.53	4.35				1.52		18.40	18.40
	2 (G.FL)	8.57	3.42		1.13		1.52		14.64	33.04
A -1	1 (R.FL)	12.53	4.35				1.52		18.40	18.40
	2 (G.FL)	8.47	3.42		0.99		1.52		14.40	32.80
B -2	1 (R.FL)	12.53	4.35				1.52		18.40	18.40
	2 (G.FL)	8.57	3.42		1.69		1.52		15.20	33.60
B -1	1 (R.FL)	12.53	4.35				1.52		18.40	18.40
	2 (G.FL)	8.47	3.42		1.49		1.52		14.90	33.30

2.3 概算積力 単位: [t] 上段: 貯点重量 下段: 概算積力

< 1 階 R.FL-G.FL >

B	18.40--	18.40
	18.40	18.40
A	18.40--	18.40
	18.40	18.40
	2	1

< 2 階 >

B	15.20--	14.90
	33.60	33.30
A	14.64--	14.40
	33.04	32.80
	2	1

2.4 地蔵用重量 単位: [t]

床分布EQo : 床分布及び高出床の重量
L.L : 機置重量 (地蔵用)
D.L : 固定重量 (小梁自重を含む)
T.L : L.L + D.L
梁自重 : 大梁自重と片持ち梁自重

柱、梁自重 : 階高の中央で上下部に分配する
小梁特殊 : 梁特殊重量で、小梁へかけた重量
大梁特殊 : 梁特殊重量で、大梁へかけた重量と、片持ち梁・高出床の
先端重量、等分布重量
補正 : 梁点で補正した重量 (地蔵用)
フレーム外 : フレーム外で補正した重量 (地蔵用)

階 (層)	---床分布 EQo--- T.L	梁自重	梁自重	小梁特殊	大梁特殊	柱自重	補正	フレーム外	合計
1 (R.FL)	35.84	17.40				6.08			59.32
2 (G.FL)	34.08	13.68		5.30		6.08		3.00	62.14

924

2.5 地震力

w_1 : 1階の重量 [t]
 Σw_1 : 1階より上部の重量 [t]
 α_1 : 全重量に対する1階より上の重量の比
 A_1 : 1階の地震用せん断力係数の分布係数

C_{11} : 1階の地震用せん断力係数 (一次設計用)
 C_{12} : 1階の地震用せん断力係数 (保有耐力用)
 Q_{11} : 1階の地震用せん断力 (一次設計用) [t]
 Q_{12} : 1階の地震用せん断力 (保有耐力用) [t]

P_{11} : 1階の地震力 (一次設計用) [t]
 H : 地下部分の地盤面からの高さ [m]
 k : 水平減衰

< 基本データ >

・地域係数 Z 1.00
 ・用途係数 I 1.00
 ・振動特性係数 R_t 1.00

・標準せん断力係数 (一次設計用) C_{01} X方向 0.20
 ・標準せん断力係数 (保有耐力用) C_{02} Y方向 0.20
 ・標準せん断力係数 (保有耐力用) C_{02} 1.00

・地震種別による係数 T_c 0.60 [秒]
 ・1次固有周期 T 0.080 [秒]
 ・建物の高さ 4.000 [m]
 ・S波である層の高さ 0.000 [m]

< 一般階 >

階	w_i	Σw_i	α_i	A_i	C_{11}	Q_{11}	P_{11}	C_{12}	Q_{12}
1	59.32	59.32	1.000	1.000	0.100	5.93	5.93	1.000	59.32

* --- RATIO OF THE HEIGHT OF WHICH STRUCTURE IS STEEL
 AGAINST THE BUILDING HEIGHT h

$$w_1 = W_1 / \Sigma W$$

$$A_1 = 1 + (1 / \sqrt{R_1 - w_1}) \cdot 2 \cdot T / (1 + 3 \cdot T^2)$$

$$C_1 = 2 \cdot R_t \cdot A_1 \cdot C_0$$

[3] 応力解析結果 (STRESS ANALYSIS OF FRAMES)

3.1 解析条件

1) 解析条件 (RC・SRC部材)

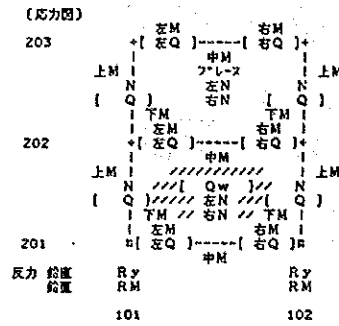
1. 耐力壁のモデル化 : プレース減損 ・耐力壁まわりの柱のIは、I₀の0.09倍とした。
・耐力壁まわりの柱をブレース減損に算入する場合は、その長さの1.00倍とした。
2. 梁・柱 I の計算方法 : 略算法 ・座落・垂落 (補強) によるI : 断面積と梁を含まないせいが等しい矩形断面に算出した。
・増大率を 片筋スラブ 1.50 両筋スラブ 2.00 とした。
3. 梁・柱 A の計算方法 : 床 (重文型) と梁 (片梁・片梁) を考慮した。
4. 剛接の計算方法 : 開口の処理は、開口全体を包絡する長方形とした。
最大値 λ の係数 $\lambda = 0.00$
入り長さ αD の係数 $\alpha = 0.25$
5. スリット梁まわり剛接性 : 座落・垂落・補強を考慮した。

2) 応力条件

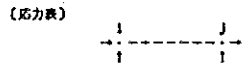
1. せん断による変形 : 考慮しない
2. 地震力による変形 : 鉛直・水平両重時共考慮した。
3. 変位の状況 : ヒン
4. 独立柱の存在 : なし
5. 節点同一位置変位の指定 : なし

P25

3.5 部材応力

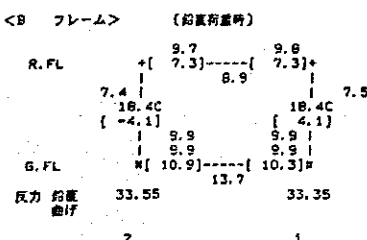
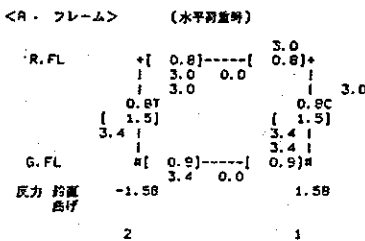
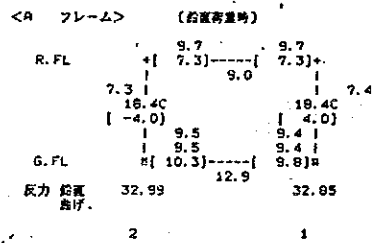


- ・モーメントは部材の引張側(モーメント図を書く方向)に出力されます。
- ・軸力の方向は、引張の場合に「T」、圧縮の場合に「C」を数値の後に出力します。なお、数値は括弧の値を出力します。
- ・耐力値(ブレース置換)の場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレースの下端における鉛直方向成分です。
- ・耐力値(壁エレメント置換)の場合、左N(右N)は左下(右下)の隅隅におけるせん断力です。
- ・鉄骨造ブレースの場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレース軸力です。
- ・柱に傾斜角がある場合、Mの反対側にQを出し、Nの下の方に中央Mを出力します。
- ・各部材の接合部でピン結合の場合は、「P」を表示します。
- ・各節点において支点となっている節点には、「B」を表示します。
- ・デミー部材は、「.....」で表示します。



- ・応力の符号は矢印の方向が正です。Mは反時計回りを正とします。
- ・梁では左端を1端、右端を2端とします。中央Mは下端引張を正とします。
- ・柱では柱頭を1端、柱脚を2端とします。中央Mは右端引張を正とします。
- ・なお、耐力置換等柱の柱頭の軸力は、応力図における梁の左N(右N)を加えた値です。
- ・耐力値(ブレース置換)及び鉄骨造ブレースでは、左N(右N)は左下(右下)へ向かうブレースの軸力で、正が圧縮、負が引張です。
- ・耐力値(エレメント置換)では、梁柱における応力を出力します。

(1) 応力図



926

<8 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	+	[0.8]	-----	[3.0]	+
		3.0	0.0		
		3.0			3.0
		0.8T			0.8C
		[1.5]			[1.5]
		3.4			3.4
G.FL	#	[0.9]	-----	[0.9]	#
		3.4	0.0		
反力 鉛直		-1.58			1.58
反力 鉛直					
		2			1

<2 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	+	[3.6]	-----	[3.6]	+
		3.5	1.7		
		0.4			0.4
		18.4C			18.4C
		[-0.4]			[0.4]
		1.1			1.1
		1.1			1.1
G.FL	#	[2.9]	-----	[2.9]	#
		2.9			
反力 鉛直		33.04			33.60
反力 鉛直					
		A			B

<2 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	+	[1.3]	-----	[1.3]	+
		3.1	0.0		
		3.1			3.1
		1.3T			1.3C
		[1.5]			[1.5]
		3.3			3.3
G.FL	#	[1.4]	-----	[1.4]	#
		3.3	0.0		
反力 鉛直		-2.52			2.52
反力 鉛直					
		A			B

<1 フレーム> (鉛直荷重時)

R.FL	+	[3.7]	-----	[3.7]	+
		3.5	1.6		
		0.4			0.4
		18.4C			18.4C
		[-0.4]			[0.4]
		1.3			1.3
		1.3			1.3
G.FL	#	[3.2]	-----	[3.2]	#
		3.2			
反力 鉛直		32.80			33.30
反力 鉛直					
		A			B

<1 フレーム> (水平荷重時)

R.FL	+	[1.3]	-----	[1.3]	+
		3.1	0.0		
		3.1			3.1
		1.3T			1.3C
		[1.5]			[1.5]
		3.3			3.3
G.FL	#	[1.4]	-----	[1.4]	#
		3.3	0.0		
反力 鉛直		-2.52			2.52
反力 鉛直					
		A			B

[4] 応力解析のまとめ (RESULT OF STRESS ANALYSIS)

4.1 軸力 (AXIAL LOAD)

< 1 階 G.FL-R.FL >

B	18.40	18.40
A	18.40	18.40
2	1	

4.2 水平力分程

< X方向加力時 > < Y方向加力時 >

3	Qc	Qc	Qc	Qc
2	Qc	Qc	Qc	Qc
1	Qc	Qc	Qc	Qc
	101	102	103	104

Qc: 柱の負担せん断力
 Qw: 耐力壁又は鉄骨プレースの負担せん断力
 耐力壁は「B」、鉄骨プレースは「B」を数値の後に表示します。
 QR: 当該階の水平バネの反力
 ΣQ: Qc+Qw+QR

< 1 階 G.FL-R.FL > ※ X方向加力時 ※

B	1.48	1.48
A	1.48	1.48
2	1	

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/mm]
B	2.96	0.00	2.96		2.96	100.00	0.00	50.00	0.139538	1/ 2663		18.55
A	2.96	0.00	2.96		2.96	100.00	0.00	50.00	0.159538	1/ 2663		18.55
合計	5.92	0.00	5.92		5.92	100.00	0.00	100.00				

< 1 階 G.FL-R.FL > ※ Y方向加力時 ※

B	1.48	1.48
A	1.48	1.48
2	1	

FRAME	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qw	Qw/Qc+Qw	QR/ΣQ	FRAME負担率	層間変位δ	δ/h	Q/δ [t/mm]
1	2.96	0.00	2.96		2.96	100.00	0.00	50.00	0.133020	1/ 3195		22.25
2	2.96	0.00	2.96		2.96	100.00	0.00	50.00	0.133020	1/ 3195		22.25
合計	5.92	0.00	5.92		5.92	100.00	0.00	100.00				

P28

*** Super Build / SS1 *** 136-101507 [FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA]

4.3 浮き上がりのチェック

L: 長期耐力 [t]

E: 水平耐圧時反力 [t]

*付は、浮き上がりが生じていることを示す。

<G.FL層> ※ X方向加力時 ※

B	33.55L	33.35L
	-1.58E	1.58E

A	32.99L	32.65L
	-1.58E	1.58E

2	1
---	---

<G.FL層> ※ Y方向加力時 ※

B	33.55L	33.35L
	2.52E	2.52E

A	32.99L	32.65L
	-2.52E	-2.52E

2	1
---	---

*** Super Build / SS1 *** 136-101507 [FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA]

UNION SYSTEM 751216 PAGE-5-9-37

4.4 偏心率

g: 重心位置 (概算耐力の中心) [m]

p: 隅心位置 [m]

Ka: わじり剛性 [$\text{tm} \times 10^4$]

e: 偏心率 [m]

Re: 偏心率

re: 耐力半径 [m]

Fe: 形状特性係数

<偏心率を考慮しない場合>

階		g	p	e	Ka	re	Re	Fe
1	X方向	4.000	4.000	0.000	84	5.044	0.000	1.000
	Y方向	2.500	2.500	0.000		4.606	0.000	1.000

22/

4.5 耐性率・層間変形角

R_s: 耐性率 F_s: 形状特性係数

<補正を考慮しない場合>

※※※ X方向 ※※※ r_sの相対平均 2664

層	層間変位 [mm]	層間変形角 (1/r _s)	R _s	F _s	Q/δ [t/mm]
1	0.159538	1/ 2664	1.000	1.000	37.10

※※※ Y方向 ※※※ r_sの相対平均 3195

層	層間変位 [mm]	層間変形角 (1/r _s)	R _s	F _s	Q/δ [t/mm]
1	0.133020	1/ 3195	1.000	1.000	44.50

4.6 質量注量

ルート 1 (1)式 ≥ ZWA1
ルート 2-1 (1)式 ≥ 0.75ZWA1
ルート 2-2 (2)式 ≥ ZWA1

[RC 注] (1)式 = $\Sigma 25A_s + \Sigma 7A_c + \Sigma 7A_v$
(2)式 = $\Sigma 18A_s + \Sigma 18A_c$

※※※ X方向 ※※※

層	主体構造	ΣA_w	ΣA_c	$\Sigma A_w'$	(1)式の値	(2)式の値	ZWA1 (0.75ZWA1)
1	RC	0	10000	0	70000	180000	59320 (44490)

※※※ Y方向 ※※※

層	主体構造	ΣA_w	ΣA_c	$\Sigma A_w'$	(1)式の値	(2)式の値	ZWA1 (0.75ZWA1)
1	RC	0	10000	0	70000	180000	59320 (44490)

930

5. DESIGN OF MAIN MEMBER DESIGN OF GIRDER

(1) CONDITION OF CALCULATION

• QD : X DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$
 Y DIRECTION $QD = QL + n \cdot QE$ $n = 1.5$

(2) MATERIAL

(CONCRETE)

F_c : DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE (kg/cm²)
 L_{fc} : ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fc} \cdot 2.0$)
 L_{fs} : ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fs} \cdot 1.5$)

(REINFORCING BAR)

r_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS (kg/cm²)
 w_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR STIRRUP (kg/cm²)

(3) EXPLANATION OF MARK

POINT : DESIGN POINT OF MEMBER (cm)
 Δ : ADOPTION POINT OF STRESS (cm)
 $B \cdot D$: WIDTH, DEPTH OF GIRDER (cm)
 dt : DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND TENSION END (cm)
 M_L : BENDING MOMENT AT VERTICAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_E : BENDING MOMENT AT HORIZONTAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_L : DESIGN BENDING MOMENT AT PERMANENT CONDITION (tm)
 M_S : DESIGN BENDING MOMENT AT TRANSIENT CONDITION (tm)
 Q_L : SHEAR FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 Q_E : SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 Q_o : SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT (t)
 P_t : TENSILE RE-BAR RETIO ; $a_t / B \cdot (D - dt)$ (%)
 a_t : SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR (cm²)
 M_u : YIELD BENDING MOMENT (tm)
 Q_D : DESIGN SHEAR FORCE (t)
 $f_s \cdot B \cdot j$: PERMANENT CONDITION (t)
 α : $4 / (M / (Q \cdot (D - dt)) + 1)$
 P_w : STIRRUP RATIO = $a_w / (B \cdot x)$ (%)
 a_w : SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP (cm²)
 x : PITCH OF STIRRUP (cm)

Δ : LONG NOAL POINT
HORIZONTAL NOAL POINT

D10	—●—	# 3
D13	—●—	# 4
D16	—●—	# 5
D19	—●—	# 6
D22	—●—	# 7
D25	—●—	# 8

[R, FL 1	A	-B	]	1	新村真	500.0	内注	450.0	一段	dt	7.0	1	左端	1/4	中央	3/4	右端	1	左端	右端
B=D		35=60			左端	0.0	1/4	中央	337.5		右端	7.0	7.0		7.0		7.0	10.	3.5	3.5
上端	3-D22	2-D22	3-D22	位置		0.0	137.5	250.0	137.5		0.0	1	7.0		7.0		7.0	10.	3.5	3.5
下端	2-D22	3-D22	2-D22	ML		3.7		-1.6			3.7	1MA1	10.0	10.0	10.0	10.0	15.1	10.0	6.4	6.4
スクリュー		2-D10	Q200	1 ME	(GE)	-3.1		-1.3			3.7	1MA5	15.1	10.0	10.0	10.0	10.0	10.0	15.2	15.2
				1 ML		3.7	-0.5	-1.6	-0.5		3.7	1	10.0	15.1	15.1	15.1	10.0	10.0	15.2	15.2
				1 ML		6.3	1.5	-1.6	1.5		6.3	1Mu	17.1				17.1	1	17.6	17.6
				IMS 上		0.9	2.5	1.5	2.6		0.9	1	11.4				11.4	0.9	1.33	1.02

933

コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 主筋: [SD30] rft 長所=1870 短所=2812 スラブ筋: [SD30] 短所=2812 Δ: 長所 短所
(普通) Lfs= 7.0 スラブ筋: [SD30] rft 長所=1870 短所=2812 水平 短所

=====左端=====中央=====右端=====										=====左端=====中央=====右端=====										
[G.FL A	2	-1								[G.FL B	2	-1								
B=D	35	70								B=D	35	70								
上端	4-D22	2-D22	4-D22	位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	1/4	中央	3/4	右端	
下端	2-D22	4-D22	2-D22	ML	0.0	212.5	400.0	212.5	0.0	0.0	212.5	400.0	212.5	0.0	0.0	212.5	400.0	212.5	0.0	
スラブ	2-D10	φ200		ME	-3.4	(DE=-0.9)			3.4	3.4	(DE=-0.9)			3.4	3.4	(DE=-0.9)			3.4	
				ML	9.5	-7.9	-12.9	-8.0	9.4	9.4	-7.9	-12.9	-8.0	9.4	9.4	-7.9	-12.9	-8.0	9.4	
				IMS	14.6				14.5	14.5				14.5	14.5				14.5	
						10.3	12.9	10.4												
=====																				
[G.FL B	2	-1								[G.FL B	2	-1								
B=D	35	70								B=D	35	70								
上端	4-D22	2-D22	4-D22	位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	1/4	中央	3/4	右端	
下端	2-D22	4-D22	2-D22	ML	0.0	212.5	400.0	212.5	0.0	0.0	212.5	400.0	212.5	0.0	0.0	212.5	400.0	212.5	0.0	
スラブ	2-D10	φ200		ME	-3.4	(DE=-0.9)			3.4	3.4	(DE=-0.9)			3.4	3.4	(DE=-0.9)			3.4	
				ML	9.5	-8.5	-13.7	-8.5	9.5	9.5	-8.5	-13.7	-8.5	9.5	9.5	-8.5	-13.7	-8.5	9.5	
				IMS	15.0				15.0	15.0				15.0	15.0				15.0	
						10.9	13.7	10.9												
=====																				

=====左端=====中央=====右端=====										=====左端=====中央=====右端=====										
[G.FL 2	A	-2								[G.FL 1	A	-2								
B=D	35	70								B=D	35	70								
上端	4-D22	2-D22	4-D22	位置	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	1/4	中央	3/4	右端	左端	1/4	中央	3/4	右端	
下端	2-D22	4-D22	2-D22	ML	0.0	137.5	250.0	137.5	0.0	0.0	137.5	250.0	137.5	0.0	0.0	137.5	250.0	137.5	0.0	
スラブ	2-D10	φ200		ME	-3.3	(DE=-1.4)			3.3	3.3	(DE=-1.4)			3.3	3.3	(DE=-1.4)			3.3	
				ML	1.1	-2.0	-2.5	-2.0	1.1	1.1	-2.0	-2.5	-2.0	1.1	1.1	-2.0	-2.5	-2.0	1.1	
				IMS	6.0	0.1			6.0	6.0	0.1			6.0	6.0	0.1			6.0	

834

DESIGN OF COLUMN

(1) CONDITION OF CALCULATION

- $\cdot$ QD : X DIRECTION $QD=QL+n \cdot QE$ $n=1.5$
 Y DIRECTION $QD=QL+n \cdot QE$ $n=1.5$

(2) MATERIAL

(CONCRETE)

- F_c : DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE (kg/cm²)
 L_{fc} : ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fc} \cdot 2.0$)
 L_{fs} : ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (kg/cm²)
 (TRANSIENT CONDITION : $L_{fs} \cdot 1.5$)

(REINFORCING BAR)

- r_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS (kg/cm²)
 w_{ft} : ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR HOOP (kg/cm²)

(3) EXPLANATION OF MARK

- POINT : DESIGN POINT OF MEMBER (cm)
 Δ : ADOPTION POINT OF STRESS (cm)
 D_x, D_y : DEPTH OF COLUMN (cm)
 dt : DISTANCE BETWEEN TENSILE RE-BAR AND TENSION END (cm)
 μ : ADDITIONAL COEFFICIENT OF FORCE FOR LONG COLUMN
 N_L : AXIAL FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 N_E : AXIAL FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 M_L : BENDING MOMENT AT VERTICAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_E : BENDING MOMENT AT HORIZONTAL FORCE (NODAL POINT) (tm)
 M_L : DESIGN BENDING MOMENT AT PERMANENT CONDITION (tm)
 N_S : AXIAL LOAD AT TRANSIENT (t)
 M_S : DESIGN BENDING MOMENT AT TRANSIENT CONDITION (tm)
 Q_L : SHEAR FORCE AT VERTICAL FORCE (t)
 Q_E : SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE (t)
 Q_o : SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT (t)
 P_t : TENSILE RE-BAR RATIO , $=at/(dx,y \cdot dy,x)$ (%)
 at : SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR (cm²)
 M_u : YIELD BENDING MOMENT (tm)
 μ/M_u : TOTAL M_u OF GIRDER USE FOR CALCULATION QD OF COLUMN (tm)
 α : $4/(M/(Q \cdot (D_x,y-dt))+1)$
 QD : DESIGN SHEAR FORCE (t)
 Q_a : ALLOWABLE SHEAR FORCE AT PERMANENT CONDITION (t)
 P_w : HOOP RATIO $=aw/(D_x,y \cdot x)$ (%)
 aw : SECTION AREA OF A SET OF HOOP (cm²)
 x : PITCH OF HOOP (cm)

85

CONCRETE : Fc=210 Lfc=70.0 MAIN-RE BAR: (SD30) r/fc LONG=1070 SHORT=2812
(NORMAL) Lfs= 7.0 HOOP: (SD30) r/fc LONG=1070 SHORT=2812

Δ : LONG (X) NODAL POINT (Y) NODAL POINT
HORIZONTAL, (X) NODAL POINT (Y) NODAL POINT

[illegible]SD 30 ASTM A615
Grade 40

D10	_____	# 3
D13	_____	# 4
D16	_____	# 5
D19	_____	# 6
D22	_____	# 7
D25	_____	# 8

*** Super Build / SSI *** 136-101507 (FUEL OIL TRANSFER PUMP AREA)

UNION SYSTEM 751216 PAGE 5-9-41
[RC控 機定計算2]

コンクリート: $F_c = 210$ $L_f = 70.0$ 主筋: {SD30} r_{ft} 長期: 1870 短期: 2212
(普通) $L_f = 7.0$ フープ: {SD30} r_{ft} 長期: 1670 短期: 2212

Δ : 差期	$\langle X \rangle$	距点	$\langle Y \rangle$	距点
水平	$\langle X \rangle$	距点	$\langle Y \rangle$	距点

[illegible]

936