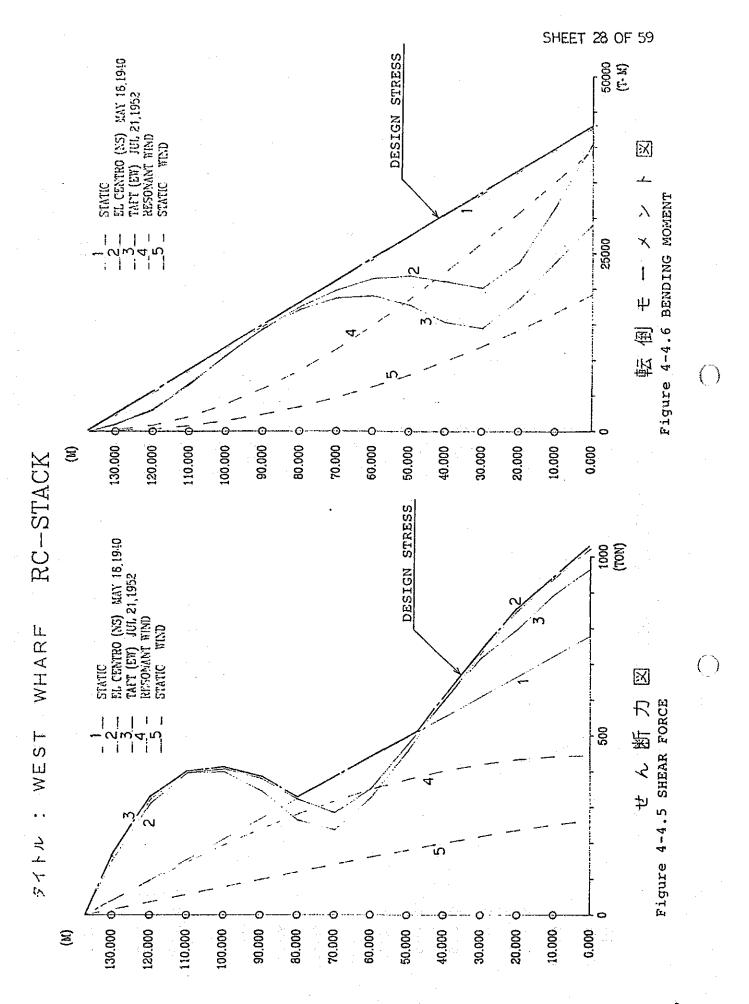


Figure 4-4.3 MAXIMUM DISPLACEMENT RESPONSE

Figure 4-4.4 MAXIMUM ACCELERATION RESPONSE

()

 \bigcirc



 $\left(\frac{1}{2}\right)$

 $\binom{1}{2}$

		·										····				SHEE	T 2	9 OF	59
	:	· 		ENT D/S]		Ω	Д	Ω		Ω	۵	D	D	Ω	Ω	Ω	a a	20
		level	RE-BAR	GEM ®	ı	93	75	25	45	00	40	20	70	60	22	20	50	50 55	65
/сп2			RE-	ARRANGEMENT ZE-n: @ D/S		102	230.2	29422	274245	342200	7-296240	328220	270270	88260	3002	3102	-3142	$\begin{array}{c} 252 \\ 162 \end{array}$	331250 310265
kg/c kg/c		each		_` ⊬	ı	5-2	5	5-	6-2	-9	7-2	7	8-2	8-2	. I	_ ∾	#8-3	#8-325250 #8-316255	#8-3 #8-3
1 1		at	A	2			<u>.</u>	1t -1	tt. ∞	=1:	4 	වා :#1:	<u>:</u> #:	ආ	≐tt: ∞	الا علا		က	
180 2800	. •	e e	MREA	sA cm2	1	41	457	587	778	969	1144	126	1373	1466	1528	1572	1594	160	1576
U II		e weight table.	10	р3 %	ţ	.50	50	.50	. 50	.50	50	. 50	. 50	.50	. 50	.50	.50	. 50	.50
fc ft		ne ta	RATIO	• • • • • •		50 0	50 0	o	2	Ω Ω	o	94 0	5.0	Q	o ಣ	0.06	ດ ເ	2 0	76 0.
	•	d t ing	1	p2		0.5	0		0.7	0.8	0.91	0.9	0.9	0.9	0.9	6.0	0.8	0.8	0.7
		ent and tl following	RE-BAR	p1 %		50	50	50	50	50	20	50	50	50	50	50	50	50	50
bar	·: •	moment he fol	F	ď				_0	_ 0	_0	_0		0	0	0	0		0	ف
ing		mon the		e/r	ı	3.17	2.96	2.76	2.58	2.42	2.27	2.13	2.00	88	78	68	1.58	50	1,42
ete		ing in t	NO			•••••			• • • • • •		•			1	3 : 1	€1 	• • • • •		
Concrete		್ರ	CALCULATION	$\frac{f}{V\Lambda}$	1	1722	741	485	367	299	254	223	199	181	166	154	144	135	127
ÜΫ		~	non non			7	9	2	 9	7		 ෆ		ဟ	7	 ග		٠	
	·	maximum n are sl	5	W/A	* + k	110.	47.	31.	23.	19.	16.	14.	12.	11.	10.	9.	9	8	8
	填定	ma) on a		A Cm2	.00	.63	78	77	63	37	.01	57	07	50	87	20	49	74	96
	E	from the m	L	/M/		-	3.	5	7.	6	 11.	1.2.	4.	15.	16.	18.	19.	20.	21.
	쓔	from			0.	Τ.	က	ις	9	∞.	0	۲,	ر د	5	3.6	ω	0.0	9.1	6.3
	R. I	l fr cal		E E	0	1177	5287	3397	507	1617	728.0	838	3948	7058	168	3278	3389	3499	6098
	DA .	decided of the	STRESS						11	14	17	20	23	27	30	. 33	36	39	: 42
	CENC	dec.	STI		0.0	ω	6	4.7	3.8	3. 4.	4.2	7.0	2.2	0.7	3.0	8.	7.7	9.4	3.6
	FOR			+ ≅		135	345	574	823	1093	1384	1697	2032	2390	2773	3179	3611	4069	4553
(1)	REINFORCING	bar is results				35	4	96	0	67		50	34.	43	.43	.47	 23	62	73
NO	Z.	re re		A m2	7.81	φ (2)	9.14	9.6	10.80	11.6	12.57	13.5	4.	ເລ	16.4	17.4	بر 8		
SECTION	MAIN	cing		r E	98	. 90	∞_	.30	.41	53		77 3	∺ 68		13	24	36	48 :1.	1 1
1 1	OF.	ıfoı on.	YT.		:44	5.06	5.18	to	w.	വ	5.65	io	ıo	6.01	œ	ن	છ	6	60
N OF	ION	n reinforcing section. The	JO N	Ti m	. 25	.26	. 28	30	.32	34	0.35	.37	.39	.41	0.43	0.45	.46		
SION 面質	DECISION	ın se	TIO		0	0	0	0	0				0				0	 	0
DECISION [断面算		Majo	SECTION DATA	Dí m	. 20	.38	10.63	. 89	.15	.40	.66	.91	.17	.42	89.	.93	.19	4	1 .1
	5.1		-	<u> </u>	10.	ДО.		10.		11				112	12	1	5		
4-5	4-			hi m	137	130	120	110	100	90	80	70	09	50	6	30	20	2	0

4-5 DESIGN OF SECTION (2) [断而算定]

4-5.2 DECISION OF SHEAR REINFORCEMENT

Shear reinforcement is decided from the maximum shear force at each level of section. The results of calculation are shown in the following table.

	and the second second		4.7.5	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1					
hi	Ti	Α	Q	τ τ	ps	As	RE-BAR		GEMENT
m	m	m2	t	kg/cm2	%	cm2	SIZE-n	@	D/T
137	0.25	7.81	0.0	0.00	0.00		-	-	- ;
130	0.26	8.35	332.2	3.98	0.28	7.5	#4-06	200	D
120	0.28	9.14	387.8	4.24	0.30	8.5	7 4-07	200	D
110	0.30	9.96	428.8	4.31	0.31	9.2	7 4-08	200	D .;
100	0.32	10.80	411.4	3.81	0.27	8.6	#4-07	200	D
90	0.34	11.67	353.4	3.03	0.22	7.3	‡ 4-06	200	D
80	0.35	12.57	323.5	2.57	0.18	6.5	#4-06	200	D
70	0.37	13.50	380.3	2.82	0.20	7.5	#4-06	200	D
60	0.39	14.45	437.0	3.02	0.22		#4-07	200	D
50	0.41	15.43	493.8	3.20	0.23	9.3	#4-08	200	D
40	0.43	16.43	618.8	3.77	0.27	11.5	#4-09	200	D
30	0.45	17.47	782.0	4.48	0.32	14.2	‡ 5-08∃	200	D
20	0.46	18.53	891.4	4.81	0.34	15.9	‡ 5-08	200	D
10	0.48	19.62	975.9	4.97	0.36	17.1	# 5-09	200	D
0	0.50	20.73	1059.2	5.11	0.36	18.2	∓ 5-10	200	

NOTE: τ --- Shear stress ; Q/A

ps --- ratio of shear reinforcement

 $= 2*\tau /ft*100$

(ft: Allowable tension stress of shear reinforcement in permanent conditions

; 2,800 kg/cm2)

As --- Required area of shear reinforcement; =ps*T*100

(T: Thickness of wall)
D/T --- D; Double, T; Triple

						,	S	HEET	31 01	F 59
		ENT D/S	ū				200		000	200
		BAR	95	25 45	0046	70	202	200	555 255	10
12 12 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	4 Φ	RE-BAR ARRANGEMENT ZE-n: @ D/S	022	9 4 4	121218	027	300255	312	8 6 5	541
/cm2 /cm2 /cm2	E E E	ARE ZE-	-21	$\frac{-23}{-29}$	-34			-32	-31 -25 -51	-30
자 8 명 연	OPENING WIDTH HEIGHT		11 (2)	######################################	<u> </u>	7-7-	31- 31: 3		31: 31: 31	= ar ar ∞ ∞
180 k 800 k 800 k	13,510	AREA SA Cm2	418	457 587 778	969	373 466	528	309 576	612 305 594	308
l n d		2 -			1-1-1-1-		그는	1	2	र-चन्छ
		0H 8	1 -1	•1 •1 •	50	-1 -1 -1		-1 -1 -	• • • •	
fr ft duct)		RAT.	1 1	1:1	83 0	1 1 :		82 0 76 0	1 2 2	∞ rc
1 1		AR P2	•	0.5	1 1 1	1 1 1	- -	0.0	ဆထးဖ	0 F
r llue	\ \ \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	E-BAR 1 p	1 1	1 12	200	1. 1		1 1		
0f		P1		000	•} • •	200	000	1 1 1		00
1 60 111		L	17	96 76 58	27 27	308 30F	9 2 2	42 50 42	50	
		e N	ر ا	0 0 0	000	7 2 -				
inforci inforci nnecti		TION TA	22	741 485 367	54	81	54	35	33	
Concrete Reinforc connecti		ILA W	17	74 48 36	25.5	711		취급급		
		CALCU	7	9 27 9	0 23 23	ာ ထ ပ	r- 60	7 - 2	တ တ	
branch		TCA W/A		31.23	100	127	016	ဂ ထြ	ဆဖြ	
	E	A cm2:	r	77 :		-1-0	-00	74 : 96 :	ယေ	
li l	•		• • •	3.7		·1 ·1 ·	16.87		100	
) ;	ning cL+ level. ure the ection			2 3		1 8 5		3 20 2	010	
ž.	level. gure the rection			1 .3 .1	المالمال	.i .i .	1 .1 .1	.1 .1 .	1	
i	හ ක ය	SS M tm	217	838 838	14617	394	327	948	027	
設計 (t Gl	at this at the fincular the fince of the difference of the difference follows	RES			1-1-1	2 2 2	000	3 CO 4	4 4:	
l a	ngs at the nin in the executed g to the as follo	STRE	5.8	2.7	ا، ا، ا،	720	0.8	3.6		
」 明 tec	gs grant in	□ ≠	13	345 574 823	387	2032 2390 2390	3179	3611 4069 4553	4188	
(3) [開口部の設計 oacated at G of erection)	we openings a t is shown in it side. tion is execu according to mic load as f				 		╂═╃		ऻ ─ऻ─÷	
	pen. pen. shov de. is rdir load	A m2	3.35	96	57 [6]	•1 •1 •	1 *1 *2	. 53 73	92	
IIN IIN III	sicol		~ 8	000	122	14 14 14 14 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	11.0		9 T	
SECTION OPENING gs are opening	re two open tion is sho right side. culation is ses accordi seismic loa	H E	98 06	18 30 41	533	01 83	13	8 4 8 6 8 6 6	27	
S o F O S O S O S O S O S	rrig rigo rigo ser ser	VIV		1 1 1	ာကြကြ	1 1	1 1 1	ပ် (ပါ)	1 1 :	
CISION OF SECTION MF 面 和 DESIGN OF OPENING The openings are 1 temporary opening		CTION DATA Ti m			35.0	-1 -1 -	1 41 41	48		
CISION 断面類 DESIGN The op tempor	Main re There a The sec on the The cal four ca		00	000	000		00	၁၂၀၂၀	00	
		(E)	20 38	89 89 5	66 40	91 17 42	93	1 4 4 0 7 0 7 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	27	
		S C E	10.	10.0		2 2 2	i el el	2 2 2	13	
4 - 5		hi m	37 30	10	90	70 60 50	30	10	က်က	
7	-		كاندا		ا ۱۳ اما ا	. 101.				

Ž

te : fc = 180 kg/cm2 rcing bar : ft = 2800 kg/cm2		r=6. 60m	007,	OPENING WIDTH : 5	HEIGHT: 6m		RE-BAR RATIO AREA	e/f pi pz p3 SA <u>Akkangemeni</u> 8 % % cm2 SIZE-n: @ D/S		17 0.50 0.50 0.50 418 #5-21029	2.76 0.50 0.59 0.50 587 #5-230275 D	.58 0.50 0.72 0.50 778 #6-274245 :	0.50 0.83 0.	.13 0.50 0.94 0.50 1.269 #7-	0 0.50 0.95 0.50 1373 #8-	0.95 0.50 1466 #8-288260 : D	0.50 0.90 0.50 1572 #8-310250 : D	0.50 0.86 0.50 1594 #8-314250 : D	0.82 0.50 1609 #8-325250 : D	0.50 0.76 0.50 1576 #8-331250 : D	1.45 0.50 1.24 0.50 2211 #8-434168 : D 1
Concrete Reinforci	GL+0m		u				CALCULA	$\frac{\text{N/A}}{\text{kg/cm2: W/A}} = \frac{\text{IC}}{\text{W/A}}$	- : - : 00	.63 110.7 : 1	1.2	.63:23.6:	19.2	57 1	.07:12.8:	15.50:11.6:181 16 87:10 7:166	20 : 9:9	.49:9.2:1	8.7:1	.96:8.2:1	25.02 7.2 112
(4)	bar at the opening	ening at this level. shown in the figure de.	is executed in the ing to the direction oad as follows.				STRESS	t th	1 0.0 : 0.	5 135.8 : 2177.	4 9	0 823.8:11507.	7 1093.4:14617.	0 1697.0 20838.	2032.2 : 23948.	3 2390.7 : 27058.5	7 3179.8 : 33278.	3 3611.7 : 36389.	2 4069.4 : 39499.	3 4553,6 : 42609.	3 4461.3
4-5 DECISION OF SECTION 【断面算定】	(2) Main reinforcing	There is one opening The section is shown on the right side.	The calculation is two cases according of the seismic load				SECTION DATA	nı bı ıı r . A m m m m m m2	10.20:0.25.4.98:7.	10.38:0.26 5.06:8.3	0.28 5.18 9.	11.15:0.32 5.41 10.	11.40 0.34 5.53 11.6	0.37 5.77 13.	12.17:0.39 5.89 14.	50 12.42: 0.41 6.01 15.4	12.93:0.45 6:24 17.	13.19:0.46 6.36 18.	6.48 1	13.70:0.50 6.60 20.	0 13.70 : 0.50 6.60 17.8

()

4-5 DESIGN OF SECTION (5) 「断面算定〕

(3) DECISION OF ADDITIONAL REINFORCEMENT AROUND OPENING

Additional reinforcement around opening at each direction is: calculated from tension force which is calculated by the following equations based on the shear force.

a. Vertical direction

$$Tv = (h * t/2) * \tau \quad (ton)$$

b. Horizontal direction

Th=
$$(L*t/2)*\tau$$
 (ton)

c. Diagonal direction

 $Td=d*t*\tau$ (ton)

where, h: Height of opening (m)

L: Width of opening (m)

d: (h+L)/2 2 (m)

t: Thickness of wall (m)

τ : Shear stress =Q/A (t/m2) Q : Shear force (ton)

A: Section area (m2)

The area of additional vertical and horizontal reinforcing bars with decrease of the area of the original bars can be counted for the diagonal tension. But the area is multiplied by 1/2.

The calculation is shown in the following table.

- Opening at the level of GL+7.5m

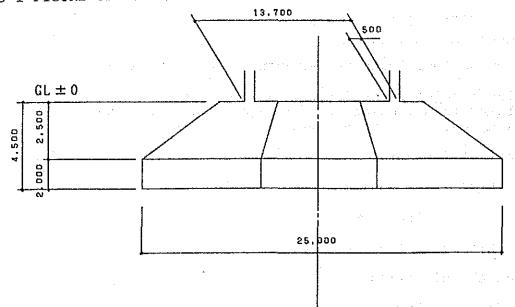
	The first continue to the state of the state		<u> </u>	2.8 t/cm2
h=	6.0 L= 4.0	t= 0.49	Q= 996.7	A= 19.9
	Calculation	Req. area	Arrangement	(at-ao)*1/ 2
	a, b, c	at (cm2)	Size: n	(cm2)
Tv	(ht/2)*(Q/A): 74	26.3	#8 6	av'= 14.42
Th	(Lt/2)*(Q/A): 49	17.5	#8 4	ah'= 11.59
Td	d*t*(Q/A) : 177			<u> </u>
	(av'+ah')*ft 73	37.2	#8 : 8	_

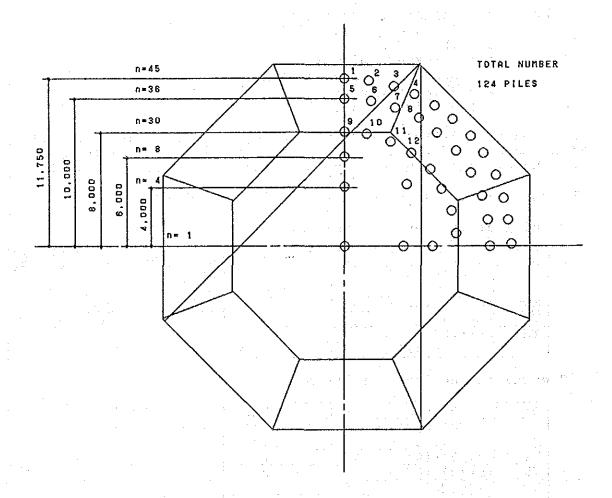
- Opening at the level of GL+0m

Ţ.		•				ft=	2.8	t/cm2
h=	6.0 L=	5.0	t=	0.50	Q=	1059	A=	20.7
	Calculatio	n	Req.	area	Arran	gement	(at-ac	0)*1/ 2
	a, b, c		at	(cm2)	Size	n	(cı	n2)
Tv	(ht/2)*(Q/A):	77		27.4	#8	6	av'=	14.42
Th	(Lt/2)*(Q/A):	64		22.8	#8	5	ah'=	15.20
Tđ	1*t*(Q/A)	199						-
	(av'+ah')*ft	83		41.3	#8	8		_

5. DESIGN OF SUBSTRUCTURE

5-1 FIGURE OF FOUNDATION





5. DESIGN OF SUBSTRUCTURE (2)

「基礎の設計]

5-2 DESIGN LOAD FOR SUBSTRUCTURE [基礎の設計用荷重]

(1) Dead load (Permanent conditions)

```
4.560 ton
Superstructure
                 Ws =
Inner flue
                 Wi =
                               630
                                      ton
                 Wf =
Foundation
                             4.430
                                      ton
                 Wc
                    ==
                               880
Soil
                                      ton
                            10,500
Total
                                      ton
```

(2) Overturning moment (Temporary conditions)

```
Superstructure Mo =
                         42,609.3
                                    · tm
                          4,766.4
                 Mq =
Superstructure
                                      tm
                                              (Q*h=1059.2*4.5)
                 Mf
                            443.0
                                      tm
Foundation
                                              (=kWf*h=0.05*4430*2)
                 M
                         47,818.7
                                      tm
Total
```

(3) Shear force (Temporary conditions)

```
Superstructure Qs = 1.059.2 ton

Foundation Qf = 221.5 ton (=kWf=0.05*4430)

Total Q = 1.280.7 ton
```

5-3 DESIGN OF PILE [杭の設計]

(1) Pile data

Material : Steel pipe pile ϕ 609.6x9

Length: 20 m

Bearing capacity: 120 ton (Permanent conditions)

240 ton, -15 ton (Temporary conditions)

Number of pile : 124 Zp : 514.2

(1) Permanent conditions

$$V = W/n = 10.500/124 = 84.7 < 120 \text{ ton}$$
 OK

- (2) Temporary conditions
 - a. Vertical load

$$V = W/n + M/Z = 10,500/124 + 47,818.7/514.2$$

= 84.7 + 93.0 = 177.7 < 240 ton OK
 $V = W/n - M/Z = 10,500/124 - 47,818.7/514.2$
= 84.7 - 93.0 = -8.3 > -15 ton OK

b. Vertical load + Shear force

```
\sigma c = V/A = 177.7/131.6 = 1.35 t/cm2

\sigma b = M/Z = 1241.6/1940 = 0.64 t/cm2

\beta = khB/EI = 0.004148 cm-1 (Refer to 4-2.1)

M = Q/(2*\beta) = 10.3/(2*0.004148) = 1,241.6 tcm

\Sigma \sigma = 1.35 + 0.64 = 1.99 t/cm2 < 2.05 t/cm2 OK
```

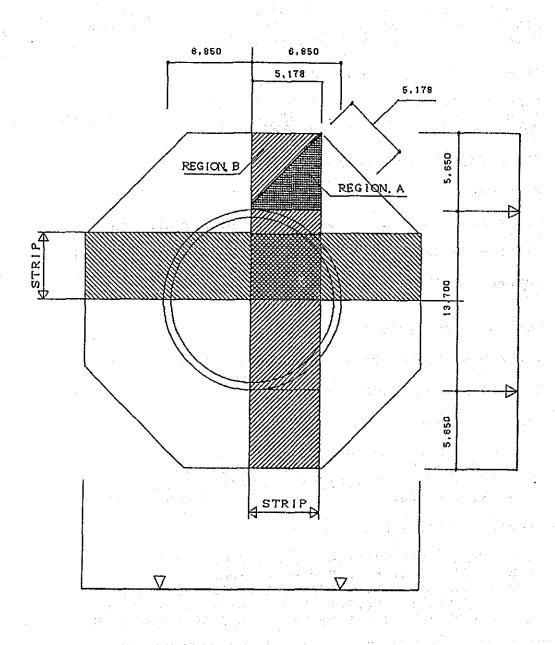
()

5. DESIGN OF SUBSTRUCTURE (3) [基礎の設計]

5-4 DESIGN OF FOUNDATION [基礎体の設計]

(1) General

The foundation is divided into the following strip in each direction for the structural calculations. The design moment and shear force is computed as the simple beam subjected to the pile reaction. The foundation is divided into two regions, region A and B, for design purposes. The reduction factor (R=0.5) of moment and shear force is considered in the region A because it is assumed that the part is in two way slab.



5. DESIGN OF SUBSTRUCTURE (4) [基礎の設計]

(2) Table of pile reaction

The pile raction is calculated for the foundation design and the results are shown in the following table. The figure in 5-1 OUTLINE OF FOUNDATION is referred for the pile number.

NO. OF	LOCATION	Zp	REACTI	ON
PILE	FROM		PERMANENT	EARTHQUAKE
	CENTER (m)		(ton)	(ton)
1	11.75	514.25	84.70	92.99
2	11.64	519.11	84.70	92.12
3	11.29	535.20	84.70	89.35
4	10.73	563.13	84.70	84.92
5	10.00	604.24	84.70	79.14
6	9.85	613.44	84.70	77.95
7	9.40	642.81	84.70	74.39
. 8	8.66	697.74	84.70	68.53
9	8.00	755.30	84.70	63.31
10	7.83	771.70	84.70	61.97
11	7.31	826.59	84.70	57.85

(3) Calculation of bending moment and shear force

From the data of the above table bending moment and shear force of foundation are calculated as follow.

	PERMA	NENT	TEMPO	RARY
	SHEAR FORCE	MOMENT	SHEAR FORCE	MOMENT
	(t)	(tm)	(t)	(tm)
1	84.70	415.03	177.69	870.67
2	84.70	405.71	176.82	846.95
3	84.70	376.07	174.05	772.77
4	42.35	164.32	84.81	329.05
5	84.70	266.81	163.84	516.09
_6	84.70	254.10	162.65	487.95
7	42.35	107.99	79.55	202.84
8	42.35	76.65	76.62	138.68
9	84.70	97.41	148.01	170.21
10	42.35	41.50	73.33	71.87
11	84.70	38.96	142.55	65.57
TOTAL	584.10	1,684.35	1,281.71	3,912.47

NOTE: $Q = \sum PRi - Qo (Qo = 178.20 ton)$ $M = \sum PRi*Li - Mo (Mo = 560.20 tm)$

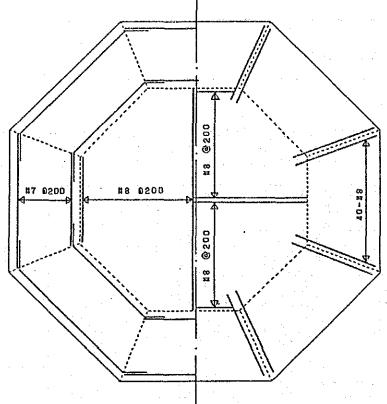
Qo: Shear force by the weight of foundation Mo: Bending moment by the weight of foundation

(4) Check of section

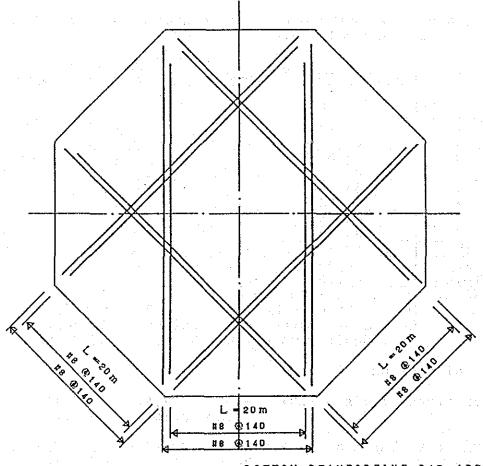
a. Shear stress: τ s = 1281.71*1000/(517.8*435*(7/8)) = 6.50 t/cm2 < 11.55 t/cm2 OK

b. Required re-bar: at = 3912.47*100000/(2800*435*(7/8)*5.178) = 70.90 cm2/m #8-14/m (#8@140 double)

(5) Arrangement of reinforcing bar



TOP REINFORCING BAR ARRANGEMENT



BOTTOM REINFORCING BAR ARRANGEMENT

Ⅲ. 付 属

the state of the s

- 1. Dynamic Analysis Equations
 - (1) Slope-deflection method

The slope-deflection method is a method by which slope-deflection equations are used.

Eq.(1) in Chapter 4.3 of "Dynamic Analysis" is obtained by the following steps.

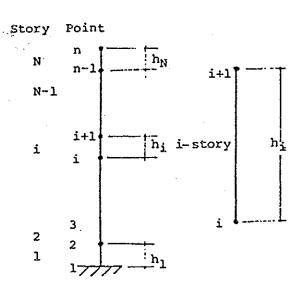


Fig.1

②
The deflection energy of
the elastic beam is:

$$U = U_N + U_M + U_S + U_T \cdot \cdot \cdot \cdot (A)$$

where;

total energy due to total deflection

 U_N : energy due to axial force

UM : energy due to bending

moment

Us : energy due to shear force

 U_T : energy due to torsion

We disregarded the U_N , U_S and U_T due to its having small potentials as compared with U_M (deflection component) in slender type beams such as those in the stack shaft. That is, U_M is by far the greater of the energy.

See APPENDEX - A

- ① P.1-67, 38. Slope-deflection Equation
- 2 P.1-31, 19. General Form of Solution

The deflection energy (due to bending moments) can be obtained by applying Eq.(B).

$$U = U_M = \int_0^{h_1} \frac{M^2}{2EI} dx \qquad (B)$$

where;

EI : bending stiffness

M : bending moment

By applying Castigliano's theorum to loads M_i and M_{i+1} , Eq.(C) becomes as follows:

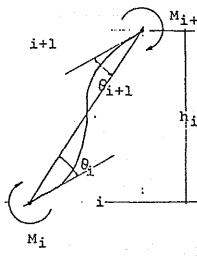


Fig. 2

$$\theta_{i} = \frac{\partial U}{\partial M_{i}} = \int_{0}^{h_{i}} \frac{M(\partial M/\partial M_{i})}{EI} dx$$

$$\theta_{i+1} = \frac{\partial U}{\partial M_{i+1}} = \int_{0}^{h_{i}} \frac{M(\partial M/\partial M_{i+1})}{EI} dx$$

$$(C)$$

 θ_{i} , θ_{i+1} : rotation of joints i and i+1

M_i, M_{i+1}: end moments in i and i+1

M, $\frac{\partial M}{\partial M}$ and $\frac{\partial M}{\partial M_{i+1}}$ is obtained by the following steps.

See APPENDEX - A

③ P.1-42, 27. The complimentary-energy method and Castigliano's theorum.

()

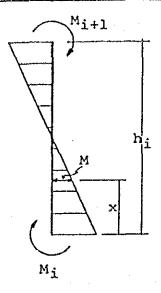


Fig. 3 shows Bending moment distribution by bending moments M_{i} and M_{i+1} . M represents the bending moment

M represents the bending moment at point x, and is as follows.

$$M = M_{i}\left(\frac{h_{i}-x}{h_{i}}\right) - M_{i+1}\frac{x}{h_{i}} \dots (D)$$

Fig. 3

Furthermore, $\frac{\partial M}{\partial M_i}$ and $\frac{\partial M}{\partial M_{i+1}}$ are obtained from Eq. (D).

$$\frac{\partial M}{\partial M_{i}} = \frac{h_{i} - x}{h_{i}}$$

$$\frac{\partial M}{\partial M_{i+1}} = -\frac{x}{h_{i}}$$
(E)

Also, by applying Eq.(D) and Eq.(E) to Eq.(C). θ_i and θ_{i+1} can be obtained.

$$\theta_{i} = \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left\{ M_{i} \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}} \right) - M_{i+1} \frac{x}{h_{i}} \right\} \cdot \frac{h_{i} - x}{h_{i}} \cdot dx$$

$$= M_{i} \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}} \right) \cdot dx - M_{i+1} \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{x}{h_{i}} \right) \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}} \right) \cdot dx$$

$$\begin{pmatrix} h_{i} & \dots & \dots & \dots & \dots \\ & & & & & & & & & \\ \end{pmatrix}$$

$$\theta_{i+1} = \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left\{ M_{i} \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}} \right) - M_{i+1} \left(\frac{x}{h_{i}} \right) \right\} \cdot \left(-\frac{x}{h_{i}} \right) \cdot dx$$

$$= -M_{i} \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}} \right) \left(\frac{x}{h_{i}} \right) dx + M_{i+1} \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{x}{h_{i}} \right)^{2} dx$$

Consequently,

$$\theta_{i} = \alpha_{i} \cdot M_{i} - \beta \cdot M_{i+1}$$

$$\theta_{i+i} = -\beta \cdot M_{i} + \alpha_{i+1} - M_{i+1}$$

$$where; \quad \alpha_{i} = \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}}\right)^{2} dx - \frac{1}{EI} \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}}\right) dx$$

$$\beta = \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{x}{h_{i}}\right) \left(\frac{h_{i} - x}{h_{i}}\right) dx$$

$$\alpha_{i+1} = \int_{0}^{h_{i}} \frac{1}{EI} \left(\frac{x}{h_{i}}\right)^{2} dx$$

Fig. 4

Taking into account the relative joint displacement of joint "i" and "i+1", the rotation of member "i~i+1" is obtained.

$$\theta_{i} = \psi_{i} - R_{i}$$

$$\dots \theta_{i+1} = \psi_{i+1} - R_{i}$$

$$\dots \theta_{i} = \psi_{i+1} - R_{i}$$

The bending moments M_i and M_{i+1} are obtained by applying Eq.(F) and Eq.(G).

$$M_{i} = \frac{1}{\alpha_{i}\alpha_{i+1} - \beta^{2}} \left\{ \alpha_{i+1} (\psi_{i} - R_{i}) + \beta (\psi_{i+1} - R_{i}) \right\}$$

$$M_{i+1} = \frac{1}{\alpha_{i}\alpha_{i+1} - \beta^{2}} \left\{ \alpha_{i} (\psi_{i+1} - R_{i}) + \beta (\psi_{i} - R_{i}) \right\}$$
....(H)

344

()

Consequently, Eq. (H) becomes as follows.

$$M_{i', i+1} = K_{i}(a_{i, i+1} \cdot \psi_{i} + b_{i} \cdot \psi_{i+1} + C_{i, i+1} \cdot R_{i})$$

$$M_{i+1,i} = K_{i}(b_{i} \cdot \psi_{i} + a_{i+1,i} \cdot \psi_{i+1} + C_{i+1,i} \cdot R_{i})$$
....(1)

where

$$M_{i,i+1} = M_{i}$$

$$M_{i+1,i} = M_{i+1}$$

$$K_{i} = \frac{2EI_{i}}{h_{i}}$$

 $a_{i,i+1} = \frac{h_i}{2EI_i} \cdot \frac{\cancel{\alpha}_{i+1}}{\cancel{\alpha}_{i} \cancel{\alpha}_{i+1} - \cancel{\beta}^2}$

$$a_{i+1,i} = \frac{h_i}{2EI_i} \cdot \frac{\alpha_i}{\alpha_i \alpha_{i+1} - \beta^2}$$

$$b_{i} = \frac{h_{i}}{2EI_{i}} \cdot \frac{\beta}{\alpha_{i} \alpha_{i+1} - \beta^{2}}$$

$$C_{i, i+1} = -(a_{i,i+1} + b_{i})$$

$$c_{i+1,i} = -(a_{i+1,i} + b_{i})$$

EXAMPLE:

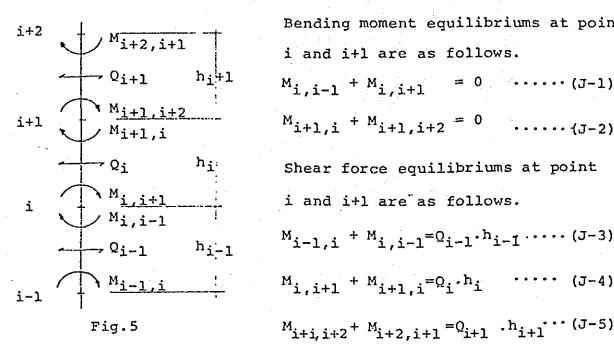
In the case of a simple supported beam and $EI_i = const.$

Eq.(I) represents the slope-deflection equation without considering the load between i and i+1.

()

Three-moment equation (2)

The three-moment equation is based upon the equilibrium of bending moment and shear force.



Bending moment equilibriums at point i and i+1 are as follows.

$$M_{i,i-1} + M_{i,i+1} = 0 \cdot \cdot \cdot \cdot (J-1)$$

$$M_{i+1,i} + M_{i+1,i+2} = 0$$
 (J-2)

Shear force equilibriums at point

$$M_{i-1,i} + M_{i,i-1} = Q_{i-1} \cdot h_{i-1} \cdot \cdots \cdot (J-3)$$

$$M_{i,i+1} + M_{i+1,i} = Q_i \cdot h_i$$
 (J-4)

$$M_{i+i,i+2} + M_{i+2,i+1} = Q_{i+1} \cdot h_{i+1} \cdot \cdot \cdot (J-5)$$

()

Also, slope-deflection equations for each span of beam are as follows.

$$n_{i-1,i} = K_{i-1}(a_{i-1,i} \psi_{i-1} + b_{i-1} \psi_i + C_{i-1,i} R_{i-1})....(K-1)$$

$$M_{i,i-1} = K_{i-1} (b_{i-1} \psi_{i-1} + a_{i,i-1} \psi_i + C_{i,i-1} R_{i-1}) \dots (K-2)$$

$$M_{i,i+1} = K_i (a_{i,i+1} \psi_i + b_i \psi_{i+1} + C_{i,i+1} R_i) \dots (K-3)$$

$$M_{i+1,i} = K_i (b_i \psi_i + a_{i+1,i} \psi_{i+1} + C_{i+1,i} R_i)$$
 (K-4)

$$M_{i+1,i+2} = K_{i+1}(a_{i+1,i+2} \psi_{i+1} + b_{i+1} \psi_{i+2} + C_{i+1,i+2} R_{i+1}) \dots (K-5)$$

$$M_{i+2,i+1} = K_{i+1}(b_{i+1}\psi_{i+1} + a_{i+2,i+1}\psi_{i+2} + C_{i+2,i+1}R_{i+1}) (K-6)$$

The three-moment equation (Eq.(2)) can be obtained by applying Eq.(K-1) \sim Eq.(K-6) to Eq.(J-1) \sim Eq.(J-5), and by reducing the rotation of joints (ψ_{i-1} , ψ_{i} , ψ_{i+1}).

 $A_{i+1}, R_{i+1} + B_{i}, R_{i} + C_{i-1}R_{i-1} = D_{i+1}Q_{i+1} + E_{i}, Q_{i} + F_{i-1}, Q_{i-1}$

where:

R_{i+1}, R_i, R_{i-1} : rotation of i+1, i and i-1 story, respectively

Q_{i+l}, Q_i, Q_{i-l} : shear force of i+l, i and i-l story, respectively

 A_{i+1} , B_i , C_{i-1} : coefficients of three-moment D_{i+1} , E_i , F_{i-1} equation

()

(3) Vibration equation

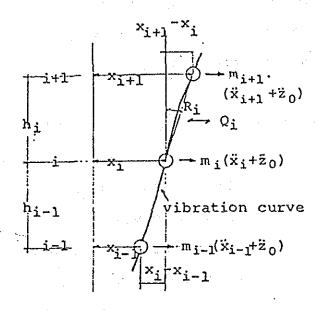


Fig. 6 shows equilibrium based upon the vibration curve in the case of a lumped mass vibration model.

Shear force Q_i and rotation R_i of i-story are as follows.

$$Q_{i} = -\sum_{j=i+1}^{n} m_{j} (\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{0})$$

$$x_{i-1}$$

$$R_{i} = \frac{x_{i+1} - x_{i}}{h_{i}}$$

$$(3)$$

7

Fig.6

where;

m; : mass at i point

 \ddot{z}_0 : ground acceleration

xi : displacement at i-point

h_i : height of i-story

Substituting Eq.(3) into Eq.(2).

n-story, i-story and l-story, respectively.

$$B_{N} \frac{\chi_{N1} - \chi_{N}}{\hat{h}_{N}} + C_{N-1} \frac{\chi_{N} - \chi_{N-1}}{\hat{h}_{N-1}} = -E_{N} \sum_{j=N+1}^{N+1} m_{j} (\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{o}) - F_{N-1} \sum_{j=N}^{N-1} m_{j} (\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{o})$$
(L-1)

$$A_{i-1} \frac{\chi_{i-1} - \chi_{i-1}}{\chi_{i+1}} + \beta_i \frac{\chi_{i-1} - \chi_{i}}{\chi_{i-1}} + C_{i-1} \frac{\chi_{i-1} - \chi_{i-1}}{\chi_{i-1}} = -D_{i-1} \sum_{j=i+2}^{N-1} m_{j} (\ddot{\chi}_{j} + \ddot{\chi}_{0})$$

$$- E_{i} \sum_{j=i+1}^{N-1} m_{j}(\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{0}) - F_{i-1} \sum_{j=i}^{N-1} m_{j}(\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{0}) \qquad (L-2)$$

$$A_{2} \frac{\chi_{3} - \chi_{2}}{A_{2}} + B_{1} \frac{\chi_{2} - \chi_{1}}{R_{1}} = -D_{2} \sum_{i=2}^{N-1} \{w_{i}^{*}(\vec{x}_{i} + \vec{y}_{o}) - \bar{E}_{1} \sum_{j=2}^{N-1} w_{j}^{*}(\vec{x}_{j} + \vec{y}_{o}) - \cdots (L-3)$$

Consequently, equations (L-1), (L-2), and (L-3) are as follows.

$$(E_{N} + F_{N-1}) m_{N+1} \ddot{X}_{N+1} + F_{N-1} m_{N} \ddot{X}_{N} + \frac{B_{N}}{h_{N}} X_{N+1} + \left(\frac{C_{N-1}}{h_{N-1}} - \frac{B_{N}}{h_{N}}\right) X_{N} - \frac{C_{N-1}}{h_{N-1}} X_{N-1} = 0$$

$$(I = 1)^{N}$$

$$(D_{i+1}+E_i+F_{i-1})m_{N+1}\ddot{X}_{N+1}+(D_{i+1}+E_i+F_{i-1})m_N\ddot{X}_N+\cdots$$

$$\cdots + (D_{i+1} + E_i + F_{i-1}) m_{i+2} \ddot{X}_{i+2} + (E_i + F_{i-1}) m_{i+1} \ddot{X}_{i+1} + F_{i-1} m_i \ddot{X}_i$$

$$(D_2+E_1)m_{N+1}\ddot{X}_{N+1}+ (D_2+E_1)m_N\ddot{X}_{N}+ \cdots + (D_2+E_1)m_3\ddot{X}_3+E_1m_2\ddot{X}_2$$

$$+\frac{A_2}{h_2} x_3 + \left(\frac{B_1}{h_1} - \frac{A_2}{h_2}\right) x_2 = 0$$
(L-

where;
$$\ddot{x}_j = \ddot{x}_j + \ddot{z}_0$$

 $x_j = x_j$

Matrix indication of equations (L-1)', and (L-2)' and (L-3)' are as follows.

$$[G]\{m\ddot{X}\}+[H]\{X\}=0$$
(21)

where;

()!

[G]; Coefficients matrix of {mx} vector

[H] ; Coefficients matrix of {X} vector

 $\left\{ \boldsymbol{m} \ddot{\boldsymbol{X}} \right\} \text{ ; vector} \left(= \left(\boldsymbol{m}_{N+1} \ddot{\boldsymbol{X}}_{N+1}, \boldsymbol{m}_{N} \ddot{\boldsymbol{X}}_{N}, \ldots, \boldsymbol{m}_{1} \ddot{\boldsymbol{X}}_{1}, \ldots, \boldsymbol{m}_{1} \ddot{\boldsymbol{X}}_{1} \right)^{T} \right)$

 $\{x\}$; vector(= $\{x_{N+1}, x_{N}, \dots, x_{i}, \dots, x_{1}\}^{T}$)

Also, Eq. (M) is as follows.

$$[M] \{ \tilde{x} + \tilde{z}_0 \} + [K] \{ x \} = 0$$

where;

re;
$$[M] ; Mass matrix = \begin{bmatrix} m_{N+1} & 0 \\ & m_{1} \\ & 0 & \\ & & m_{1} \end{bmatrix}$$

[K]; Stiffness matrix
$$=[G]^{-1}[H]$$

 ${\ddot{x}+\ddot{z}_0}$; Absolute acceleration vector

$$\left(=\left\{\bar{\mathbf{x}}_{N+1}+\ddot{\mathbf{z}}_{0},\ldots,\ddot{\mathbf{x}}_{1}+\ddot{\mathbf{z}}_{0},\ldots,\ddot{\mathbf{x}}_{1}+\ddot{\mathbf{z}}_{0}\right\}^{\mathrm{T}}\right)$$

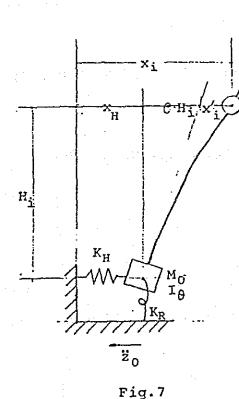
 $\{x\}$; Displacement vector

$$\left(= \left\{ x_{N+1}, \ldots, x_{1}, \ldots, x_{1} \right\}^{T} \right)$$

Eq. (4) represents the vibration equation of a lumped mass vibration model for the superstructure of the stack shaft.

Sway and rocking (4)

A stack foundation model is set up whereby. The spring constant for horizontal displacement (sway) and rotation (rocking) are assumed based upon the resistance of piles.



()}

In this case, horizontal and rotation equilibriums as shown in Fig. 7 are as follows.

$$\sum_{j=2}^{n} m_{j} (\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{0}) + M_{0} (\ddot{x}_{H} + \ddot{z}_{0}) + K_{H} \cdot x_{H} = 0$$

$$\sum_{j=2}^{n} m_{j} (\ddot{x}_{j} + \ddot{z}_{0}) H_{j} + I_{6} \cdot \ddot{\Theta} + K_{R} \cdot \Theta = 0$$
(5)

where;

x_H : horizontal
displacement (sway)

K_H ; sway spring constant

⊕ : rotation (rocking)

KR : rocking spring constant

 M_{0} : mass of the foundation

I. : rotationary inertia of

the foundation

Vector $\{x\}$ of the Eq.(4) coincides with vector $\{x',\}$ in Fig.7. Here, we convert the coordinates of the vector $\{x_i\}$ as follows.

$$\{x_{i}\} = \{x_{H}\} + \{0 \cdot H_{i}\} + \{x_{i}'\}$$
(ii)

$$\{x_i'\} = \{x_i\} - \{x_H\} - \{\xi, H_i\}$$

Thus, vector $\{x\}$ of Eq. (4) is equal to the vector $\{x_i\}$.

[M]
$$\{\ddot{x}_{i}+\ddot{z}_{0}\}+$$
 [K] $\{x_{i}-x_{H}-\theta\cdot H_{i}\}=0$ (4)

A second term is as follows.

$$\sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{j} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} \cdot x_{H} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} \cdot H_{j} \cdot \theta$$
....(0)

On the other hand, $m_j(\tilde{x}_j + \tilde{z}_0)$ in the first term of Eq. (5) coincides with Eq. (0).

$$-\sum_{i=2}^{n} \left(\sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{j} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{H} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{j} \Theta \right) + M_{0} (\ddot{x}_{H} + \ddot{x}_{0}) + K_{H} x_{H} = 0$$

$$-\sum_{i=2}^{n} \left(\sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{j} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{H} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{j} \Theta \right) H_{i} + I_{\theta} \cdot \ddot{\Theta} + K_{R} \Theta = 0$$

$$\cdots (5)$$

Therefore, by considering the sway and rocking, the fundamental vibration equation is obtained by applying Eq. (4)' and Eq. (5)'.

$$m_{i} (\ddot{x}_{i} + \ddot{z}_{0}) + \sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{j} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{H} - \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{j} \theta = 0$$

$$M_{0} (\ddot{x}_{H} + \ddot{z}_{0}) - \sum_{i=2}^{n} \sum_{j=2}^{n} K_{ij} x_{j} + \left(\sum_{i=2}^{n} \sum_{j=2}^{n} K_{ij} + K_{H} \right) x_{H} + \sum_{i=2}^{n} \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{j} \theta = 0$$

$$I_{\theta} \ddot{\theta} - \sum_{i=2}^{n} \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{i} x_{j} + \sum_{i=2}^{n} \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{i} x_{H} + \left(\sum_{i=2}^{n} \sum_{j=2}^{n} K_{ij} H_{i} H_{j} + K_{R} \right) \theta = 0$$

Here Eq. (P) is indicated in matrix form.

$$\begin{bmatrix} x_1 + z_0 \\ x_1 + z_0 \\ x_1 + z_0 \\ x_1 + z_0 \\ x_2 + z_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_2 + x_0 \\ x_1 + x_0 \\ x_$$

where;

$$a = \sum \sum_{i,j} K_{i,j} + K_{H}$$

$$b = \sum \sum_{i,j} K_{i,j} + K_{H}$$

$$c = \sum \sum_{i,j} K_{i,j} + K_{R}$$

$$d = \sum \sum_{i,j} K_{i,j} + K_{R}$$

Also, we may symbolize Eq.(6) as follows.

[M]
$$\{\ddot{x} + \ddot{z}_0\} + \{K\}\{x\} = \{0\}$$
(6)

(5) Free vibration equation

The free vibration equation is derived from Eq. (6) when the external force is zero.

$$[M]\{\ddot{x}\} + [K]\{x\} = \{0\}$$
(6)

Eq. (Q) is solved by the following assumption.

$$\{x\} = \{y\} \cdot e^{i\omega t}$$

$$\{\ddot{x}\} = -\{y\} \cdot w^{2} e^{i\omega t}$$

Substituting Eq. (R) into Eq. (Q).

$$- w^{2}[M] \{y\} + [K] \{y\} = \{0\}$$
(7)

Furthermore,

$$[K] \{y\} = \omega^2[M] \{y\} \qquad \cdots (S)$$

Eq.(S) can be solved by the matrix interaction method, that is, the eigenvalue factor.

Circular frequency ω and eigen vector $\{y\}$ are obtained from each modes of the vibration.

Natural period of the model gives us the following equation.

$$T_{j} = \frac{2 \times T_{j}}{\omega j} \qquad \cdots \qquad (T)$$

where;

Tj : jth natural period

 W_j : jth circular frequency

EXAMPLE :

In the case of two mass models as shown in Fig. 8.

Fig.8

$$-\omega^{2}[M]\{\lambda\} + [K]\{\lambda\} = \{0\}$$

$$\left\{ \begin{array}{ccc} 20-0.1 \, \omega^2 & -20 \\ -20 & 50-0.1 \, \omega^2 \end{array} \right\} \left\{ \begin{array}{c} y_1 \\ y_2 \end{array} \right\} = \left\{ 0 \right\}$$

by
$$\{y\} \neq 0$$

$$\begin{vmatrix}
20-0.1 \omega^2 & -20 \\
-20 & 50-0.1 \omega^2
\end{vmatrix} = 0$$

$$\omega^4 -700 \omega^2 + 60000 = 0$$

$$\omega_1^2 = 100 , \quad \omega_2^2 = 600$$

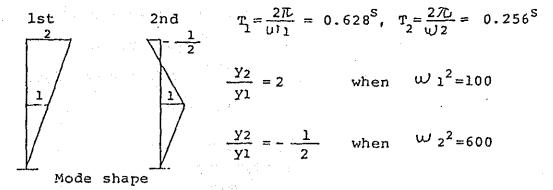


Fig.9

(6) Forced vibration equation

The forced vibration equation is obtained by adding a damping term to Eq.(6).

Assuming that the damping factor is viscous damping, we obtain the following.

$$[M]\{\ddot{x}\}+[C]\{\dot{x}\}+[K]\{x\}=-[M]\{\dot{z}_{0}\}$$
(8)

where;

[C] : damping matrix

 $\{\dot{x}\}$: velocity vector

Eq.(8) can be solved by the following steps. Vector $\{\dot{x}\}$, $\{\dot{x}\}$ and $\{x\}$ are analyzed as the normal modes of vibration.

The same analysis is applied for the unit vector {1}.

$$\{1\} = \sum_{j=1}^{m} \beta_j \{Y_j\}$$

where;

qj : coefficient for jth eigen vector

()

 $\{y_j\}$: jth eigen vector

Bj : jth participation factor

for mode

$$\beta_{j} = \frac{\sum_{i=1}^{m} m_{i} y_{ij}}{\sum_{i=1}^{m} m_{i} y_{ij}^{2}}$$

Substituting the said vectors in the privious page into Eq. (8).

$$\sum [M] \{y_{j}\} \ddot{q}_{j} + \sum [C] \{y_{j}\} \dot{q}_{j} + \sum [K] \{y_{j}\} q_{j}$$

$$= -\{\dot{z}_{0}\} \sum [M] \{y_{j}\} \beta_{j} \cdots (8)$$

Next, we multiply the vector $\{Y_j\}^T$ by the Eq.(8).

$$\sum \{y_{j}\}^{T}[M]\{y_{j}\}^{q}_{j} + \sum \{y_{j}\}^{T}[C]\{y_{j}\}^{q}_{j} + \sum \{y_{j}\}^{T}[K]\{y_{j}\}^{q}_{j}$$

$$= -\{\ddot{z}_{0}\} \sum \{y_{j}\}^{T}[M]\{y_{j}\} \beta_{j} \cdots (8)$$

We obtain the following from the property of the matrix [M] and [K].

$$\left\{y_{r}\right\}^{T} \left[M\right] \left\{y_{S}\right\} \qquad \left\{\begin{array}{ccc} = 0 & (r \neq s) \\ \neq 0 & (r = s) \end{array}\right.$$

$$\{y_r\}^T$$
 [K] $\{y_s\}$
$$\begin{cases} = 0 & (r = s) \\ = 0 & (r = s) \end{cases}$$

By assuming that the element Crs of matrix [C] can be disregarded, we obtain the following.

()

$$\{y_r\}^T$$
 [C] $\{y_s\}$
$$\begin{cases} = 0 & (r = s) \\ = 0 & (r = s) \end{cases}$$

()

()

Rewriting Eq. (8).

$$\ddot{q}_{j} + 2h_{j}\omega_{j}\dot{q}_{j} + \omega_{j}^{2}q_{j} = -\dot{z}_{0}^{i}\beta_{j} - \cdots$$
 (9)

where:

$$w_{j}$$
; circular frequency
$$\left(w_{j}^{2} = \frac{K_{j}}{M_{j}}\right)$$

$$h_{j}$$
; Damping factor
$$\left(h_{j} = \frac{C_{j}}{2M_{j}W_{j}}\right)$$

$$M_{j} = \{y_{j}\}^{T} [M] \{y_{j}\}$$

$$K_{j} = \{y_{j}\}^{T} [K] \{y_{j}\}$$

$$C_{j} = \{y_{j}\}^{T} [C] \{y_{j}\}$$

The solution of Eq.(9) is as follows.

$$q_{j0} = -\frac{1}{\sqrt{1-h_{j}^{2}w_{j}}} \int_{0}^{t} \dot{z}_{0}(z) e^{-h_{j}w_{j}(t-7)} \sin\left\{\sqrt{1-h_{j}^{2}w_{j}(t-7)}\right\} dz$$

The integration of Eq.(V) can be solved according to \mathfrak{A} Newmark's β -mothod or other methods.

SEE APPENDEX - B

P.71. Eq.(2), Eq.(3)

The displacement, velocity and acceleration vectors as response values are obtained as follows.

$$\{x\} = \sum_{j=1}^{m} \{Y_j\} / \beta_j \, q_{j0}$$

$$\{x+x_0\} = -\sum_{j=1}^{m} \{y_j\} / \beta_j \, \{2h_j w_j \, q_{j0} + w_j \, q_{j0} \}$$

$$\begin{cases} x+x_0 = -2h_j w_j \, q_{j0} - w_j \, q_{j0}$$

$$\begin{cases} x+x_0 = -2h_j w_j \, q_{j0} - w_j \, q_{j0} \end{cases}$$
From a response value of one mass model

NOTE: Eq.(10) in Chapter 4.3 of "Dynamic Analysis" contains the following typing mistakes.

Original	Correction
ġ ġ	q _{jo}

AR-4 事 務 所 建 屋 構 造 設 計 書

目 次

	1.一般事項	1
	1,1 建屋の概要	1
	1.2 適用規格・基準	
	1.3 使用材料と許容応力	6
	1.4 合成荷重	8
	1.5 設計荷重	9
)	2. 二次部材の設計	14
<i>*</i>	2.1 ビームの設計	14
	2.2 スラブの設計	21
	3. 基礎の設計	26
	4. 計算結果 (アウトブット)	32

\$1 GENERAL (一般事項)

- 1.1 OUTLINE OF BUILDING (建屋の概要)
 - 1) Name of building

ADMINISTRATION BUILDING

2) Building dimensions

(1) Building area : 633.75 m^2

(2) Total floor area : 2577.25 m^2

Ground floor area : 633.75 m^2

(3) Maximum building height: 21.4 m

(4) Building volume storey: 11077.95 m³

(5) Number of story : 4

3) Weight of building

Superstructure : 4630.03 t

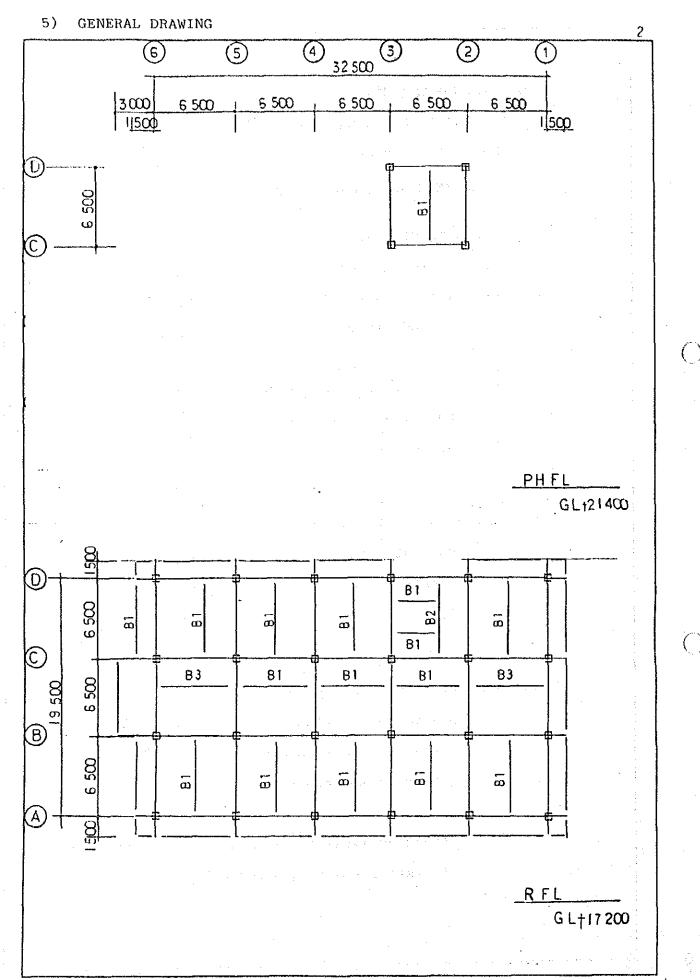
Substructure : 1022.45 ^t

Total weight : 5652.48 ^t

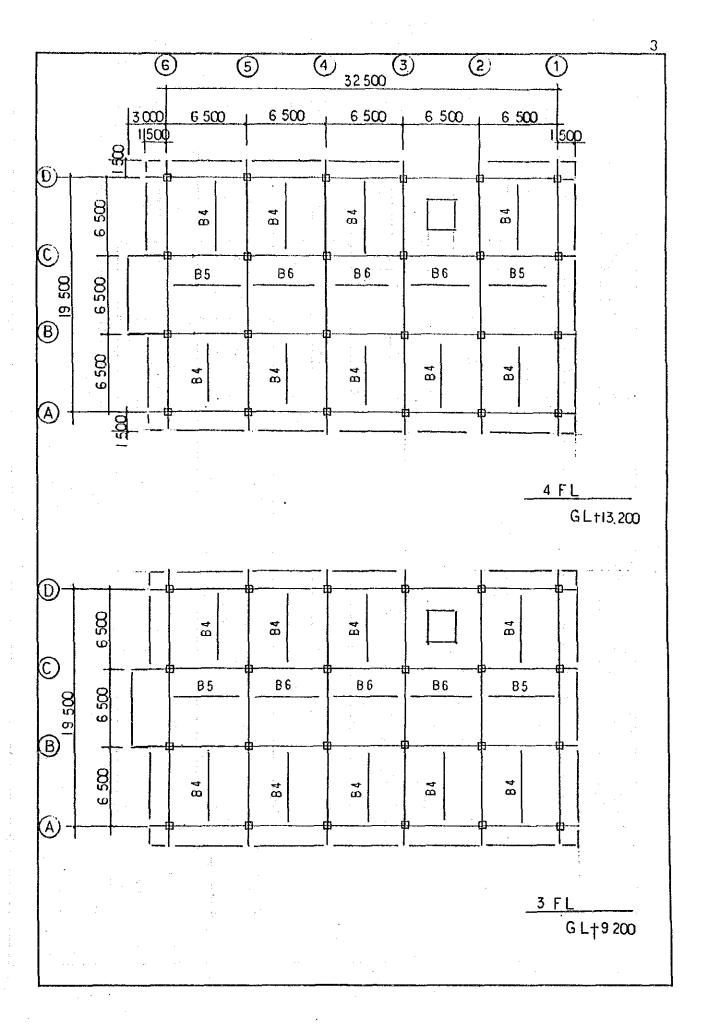
4) General design conception

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

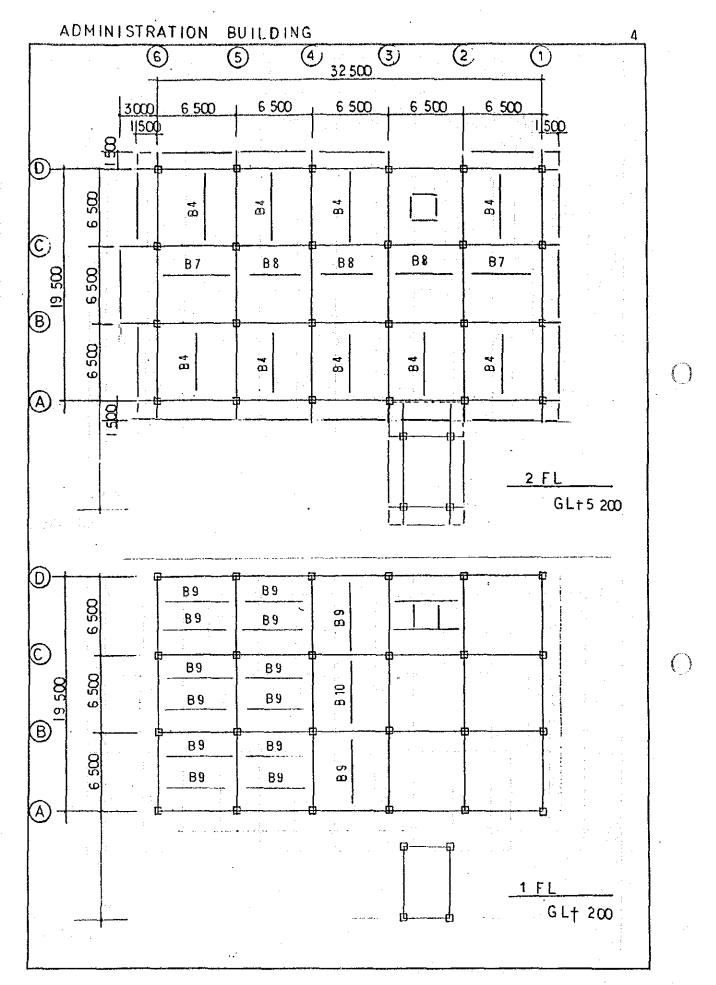
Stress analysis to be used by Electric computer with stiffness matrix method.



イン



W X



7/3

Z V

()

- 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

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

Reinforcement; Deformed reinforcement

ASTM A615 Grade 40

 $fy = 2.812 \text{ kg/cm}^2$

2) Physical constants for structural materials Modulus of elasticity

Concrete

 210 t/cm^2

Reinforcement

2100 t/cm²

3) ALLOWABLE UNIT STRESS

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

	stresses	Permanent Stresses					Temporary Stresses				
Mataniala		Compress Shear		<u> </u>	Bond		Compress	shear	Bond		
Materials				A	В	С	•	i			
Normal concrete Fc-210	Plain bar Deformed bar	70	7.0	1 !	12.6 21.0		C+		ses		

* 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 S	tresses	Temporary S	tresses
Materials	Tension Compression	Shear Reinforcement	Tension Compression	shear Reinforcement
Deformed bar ASTM A615 Grade 40	1,870	1,870	2,812	2,812

1.4 LOAD COMBINATION (合成荷重)

1) Load combination for steel and concrete structure

Long term loading

1) 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 (1) DEAD LOAD (1)	1		SHEET 9 OF	
DEAD LOAD (1) [FIGURE MATERIALS WEIGHT TOTAL (Rg/m2)	1.5 DE	SIGN LOAD (設計荷重)		
ROOM NAME FIGURE MATERIALS NEIGHT TOTAL	i			
ROOF				
REST ROOM	ROOM NAME :			
ROOF CEILING CONCRETE BLOCK 330 60 50 50 50 50 50 50 5			1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
ROOF		(1011)	(THICKNESS-mm) (Kg/m2) (K	g/m2
ROOF			CONCINETE DI COLL (20)	
REST ROOM				
TERRAZZO BLOCK TERRAZZO BLOCK TENTISHING TENTISHI	ROOF	22.225333533737375 ATT	-30 TNSITIATION (AO)	
FLOOR FL	ŀ			
CEILING CONCRETE SLAB (120) 288		120		
FLOOR TERRAZZO BLOCK 458 -> 460		CEILING		7.
FLOOR TO FINISHING (70) 140				
FLOOR TO 130 FINISHING 130 312 15 15 15 15 15 15 15			458	4 60
FLOOR TO 130 FINISHING 130 312 15 15 15 15 15 15 15		•		
FLOOR CEILING CONCRETE SLAB (130) S12	e e		TERRAZZO BLOCK -	
FLOOR 130 CEILING 312 CEILING 315		70	[
CEILING	FLOOR		[
REST ROOM SHOWER ROOM 130 130			CEILING 15	
REST ROOM SHOWER ROOM 130 130	·	CIETT TAIC		
REST ROOM SHOWER ROOM 130 20 FINISHING (80) 160 ASPHALT (20) 30 CONCRETE SLAB (130) 312 CEILING 15 517 520		\(\text{CETFING} \)	467	470
REST ROOM SHOWER ROOM 130 20 FINISHING (80) 160 ASPHALT (20) 30 CONCRETE SLAB (130) 312 CEILING 15 517 520				
REST ROOM SHOWER ROOM 130 20 FINISHING (80) 160 ASPHALT (20) 30 CONCRETE SLAB (130) 312 CEILING 15 517 520				
REST ROOM SHOWER ROOM 130 20 FINISHING (80) 160 ASPHALT (20) 30 CONCRETE SLAB (130) 312 CEILING 15 517 520			MOSAIC THE	
SHOWER ROOM 130				
SHOWER ROOM CEILING W/PROOFING (20) 30 CONCRETE SLAB (130) 312 15 517 520	REST ROOM		20 ASPHALT	·
STAIR CEILING CONCRETE SLAB (130) 312 15 15 15 15 15 15 15	. 1	130		
CEILING	SHOWER ROOM			
STAIR TERRAZZO_BLOCK FINISHING (50) 100 (50) 480 (50) 150 (50) 150 (50) 150 (50) 150 (50)		✓ CEILING		
STAIR FINISHING (50) 100			517.	520
STAIR FINISHING (50) 100				
STAIR FINISHING (50) 100				
CONCRETE SLAB (200) 480 CEILING 15				
CEILING 15 595 600	QTATD.			
S95 -600	STATE			
1F FLOOR (MACHINE ROOM) MORTAR (30) 60 CONCRETE SLAB (150) 360			CELEUM. 15	
1F FLOOR (MACHINE ROOM) MORTAR (30) 60 CONCRETE SLAB (150) 360			E0E	- 600
1F FLOOR (MACHINE ROOM) CONCRETE SLAB (150) 360 420				. 900
1F FLOOR (MACHINE ROOM) CONCRETE SLAB (150) 360 420		×		
1F FLOOR (MACHINE ROOM) CONCRETE SLAB (150) 360 420		: .		
1F FLOOR (MACHINE ROOM) CONCRETE SLAB (150) 360 420			MORTAR (30) 60	
150	:			
FLOOR (MACHINE ROOM) CONCRETE SLAB (200) 480 CONCRETE SLAB (130) 312 CEILING 15 ROOM 807 - 810	1F			
MACHINE ROOM ELEVATOR MACHINE MACHINE BOOM CONCRETE SLAB (200) 480 CONCRETE SLAB (130) 312 CEILING 15 807 - 810	FLOOR		420	.420
CONCRETE SLAB (200) 480 CONCRETE SLAB (130) 312 CONCRETE SLAB (130) 315 CEILING 15 ROOM 807 810	110011			
CONCRETE SLAB (200) 480 CONCRETE SLAB (130) 312 CONCRETE SLAB (130) 315 CEILING 15 ROOM 807 810	MACHTHE BOOM			
ELEVATOR MACHINE BOOM CONCRETE SLAB (130) 312	CHACHTINE LOOM			
ELEVATOR MACHINE BOOM CONCRETE SLAB (130) 312				
ELEVATOR MACHINE BOOM CONCRETE SLAB (130) 312			CONCRETE SLAB (200) 480	
MACHINE 130 CEILING 15 807 - 810		/// ///		
MACHINE 130 807 810	ELEVATOR	/// // // 200		
807 - 810	MACHINE	130	1	
ROOM			807	• 810
	ROOM	e CETLING	1,	
	,	CETITIO	I to the second	

<u>anny dia mandri dia m</u>	ولها والمستقدة و	and the state of t	7	
DEAD Lo	DAD (2) 董】	entro de la seguida de la composição de la La composição de la compo		
ROOM NAME OR LOCATION	FIGURE (mm)	MATERIALS (THICKNESS-mm)	WEIGHT TOTAL (kg/m2)	
CONCRETE WALL		CONCRETE (150) MORTAR EXT (25) INT (25)	360 50 50	
150	150 II 25 45	, a	460 460	
CONCRETE		CONCRETE (180) MORTAR EXT (25) INT (25)	432 50 50	
180	180 II 25 25		532 — 535	
CONCRETE BLOCK		C.B (150) MORTAR EXT (25) INT (25)	200 50 50	
WALL			300 →300	
CONCRETE WALL		CONCRETE (200) MORTAR EXT (25) INT (25)	50 50 50 580 —580	
200	25 200 25		360 360	
PARAPET	600	CONCRETE (200) ASPHALT W/PROOFING (20) MORTAR (55)	14	
	251 150 L		368 370	

Ž Ž

9 9	- 2		TL		540	Š	465	550		009		089	620		670		10 10																		
R LOAD	kg/m	SEISMIC	PHL,																																
PIPE HANGER TOTAL FLOOR	። ኒ				0 80			08 : 0		08		08	0: 200	l	300		0:200																		
PIPE TOTAL	Unit	. •	TL DL		640 460		52C 460	650 470		700 520	_	780 600	720 420		024 022		10 810	+	+				-	_	-		 				-	-		-	-
4		FOUND	PHL I	4	+	<u> </u>	3					+	1			+		-	-	-	-	-	-	-		-	-	-			-	-		-	-
PHL	:				180		 99	180				180	300	•••		200	300									•••	۸.,		•••	٠	••••				
O. O.	!	COLU	DL : LL		1.09		460	4.70	ŀ⋯l	520 :		009	420		[[5	810 :									•••		•••							
D LOAD			TL		840		220	650		700		780	7.0		111	3	1110																		
DEAD LIVE	· · . · ·	BEAM	PHL								ļ									•	•••					•••					•••	;			
10 11	 !	B	L	•••	8		9	180	{··· ·	180		180	300		{∤.	26 26	300	اا			•••														
1	 		C DE		640 460		520 460	650 47C	↓ ~~	700 520	-	780 600	420	+	╄╃	0/7	0 810					-				 									
NOTE		R	LIL		9		r.	3.5		7	-		720	-		<u> </u>	1110		-							-	· 	_	<u></u>		-				
		GIRDER	LL PHL		180]	09	180		180		180	300	. 3		300	300		••;		•••				•••	ļ		ļ						٠٠.	***
			DL		460:1		460	470 1		520		009	420:3	.]	.]].	4/0	810		•••					***	• • •		ļ				 				
	;	-	TL		76.0		220	770	<u> </u>	820		900	920	1	1 1	3/0	1310			<u> </u>						-	-	-		-		-			
	•	SLAB			300		90	300		300		300	200	3		20	200	1								-	<u> </u>				-	<u> </u>			
			DI		460		460	270		220		909	000	27		7/7	810																		
							ROOF							ROOM)		ROOM	HINE												-						
	# P	VAME				.				NO W	2		α		1 - 1		R MAC																-		
	FLOOR LOAD	ROOM NAME	 		OF:		PENTHOUSE	FICOR		2		STAIR	4 C C L			STORAGE	ELEVATOR MACHINE	MO																	
	で い に 記 点		- : •		ROOF		R	ļī.	1	REST		ST	u	- -		SI		RCOM	,																
		FT.OOR		-	Ш	1			_ _		L				<u> </u>	_ <u>_</u>		<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u></u>	<u>L</u>	<u> </u>	<u> </u>	<u></u>	<u>l</u>	<u> </u>	<u>l</u> .	1_	.L	<u></u>			1_	1_
L		انا	<u> </u>	<u> </u>	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , 																···········					D-1775								. -	

FIGURE	NAME FLOOR	SIZE	(mm)	w (t		Σ₩	REMARKS
		В	D	CONC.	FINISH	(t/m)	1
	COLUMN	500	500	0.60	0.20	0.80	
		550	550	0.73	0.20	0.93	
<u> </u>		600	600	0.86	0.20	1.06	
		700	700	1.18	0.20	1.38	
HICKNESS OF INISHING	GIRDER	350	600	0.50		0.50	i
t = 25 mm		350	650	0.55		0.55	
NIT WEIGHT OF		350	700	0.59		0.59	
w = t/m3		400	750	0.72		0.72	
		450	850	0.92		0.92	
	FOUNDA TION GIRDER	400	900	0.86		0.86	
	GIRDER				•		
	BEAM	300	550	0.40		0.40	
		350	600	0.50		0.50	
		350	700	0.59		0.59	
		450	900	0.97		0.97	
					:	i	

								SHE	ET 13	OF.	
SEISMIC							•				
地震荷	重]								:		· .
ITEM		{			CA	LCULA'	TION				
		<u> </u>									
ZONE FACTOR (Z)	! }			•	Z = 1	.0				
						·					
STANDARD SHEA											:
						_					
COEFFICIENT (CO)	{ 				Co ≖ (0.1				
	:			······································							
GROUND CONDIT	ION (Tc)] .	٠		:	Tc = (0.6	•			
	Hard	<u> </u>		·		Tc =	0 4	n		······································	
	Medium	<u> </u>				Tc =					
;	Soft	<u> </u>						<u> </u>			
DIRECTION	2011	 -		TODOR	T 0 11	Tc =	0.8				
DIRECTION	4		Χ·D	IRECT	TON			ΥD	IRECT	LON	
VI.00170.17 DDD.50		<u> </u>)	(· · · · · ·)_
NATURAL PERIO	\mathbf{p}_{\pm}	ļ					į				
OF BUILDING] :		T = 0	. 3 4 4				T = 0.	344	
(T)		<u> </u>						 			
Heigh h=	m	Leng	th of	Span	<u>D</u> =	. at	Leng	th of	Span	D=	m
$T = (0.01*\alpha)$] = .0.	344				= 0,	3.4.4			
T=0.05*h/4	√.P	j.5			********		=				
T=h/70		<u> </u>		·			=	··			<u> </u>
CHARACTERISTI	CS OF	1 :									
VIBRATION OF		ĺ	Rt =	1.0		*	1	Rt =	1.0		
THE BUILDING	(Rt)			·							
24-2	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u> </u>	<u>i T</u>	<u> </u>	Rt			T		Rt	
Rt=1	••••		ļ	= 1.0			<u>.</u>	<i>.</i>	= 1.0		
The control of the limited		Tc	ļ 	 			Ţc	<i></i>			
Rt=1-0.2*(T/T	6-1) 5		ļ	ļ. 	******		ļ	 	ļ.=		
10+1 C*10- /m		2*Tc		ļ	.		2*Tc		 .		
Rt=1.6*Tc/T		1	<u> </u>		·		 -	1	=		
2*T/	(T*8+1)	$\frac{1}{1} = 0.3$	339				=0.	339			
											·····
SEISMIC LOAD		Ì									
FOR EACH FLOO (Qi)	K										
(77)	STORY	1 7.2 5	1	1 2 2	1.65	i os	5.7 5		1 2 3	C:	10:
			α 1		Ci	Qi		<u> α i</u>		Ci 0 170	Qi
	4								11.724		
	3					1			<u> 11.357</u>		
. :	4	3078.24		i i · i p <u>n</u>		1357.07				<u> </u>	357.0
		<u> 14328.16</u>	<u> 11.U</u>	<u> </u>	<u> 10.1 </u>	<u> 1432,81</u>	<u> 14328,16</u>	<u> 1. U</u>	<u> </u>	0,1	1432.8
	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	ļ	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		<u> </u>
		<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		<u> </u>		1
			<u>i</u>	<u> </u>	!	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		<u>i </u>
		ļ	1	<u>!</u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	!			1
			;		1	<u>i </u>		<u> </u>	<u> </u>		1
		Ì	i i	1	İ	1		ĺ	1	1	İ
NOTE: α -	RATIO	OF T	HE HE	IGHT	OF Wi	IICH S	TRUCT	URE I	S STE	ΞĹ	
	AGAIN										
αi	= ₩i/∑ W										
	= 1 ÷ (1		<u> </u>	· i)*2	*T/(1	+ 3*	T)		-		
	= Z*Rt*A		- 4	, •	-, , , ,		,	-			
	<u> ۱۱۲ ک</u>										·

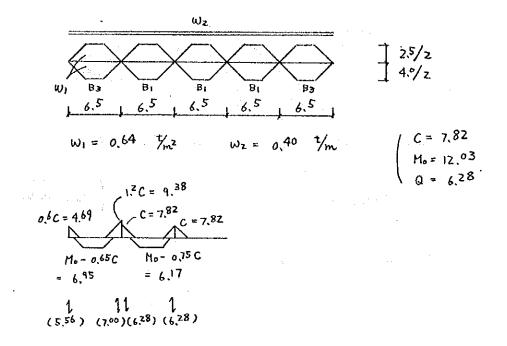
3 PK

 \bigcirc

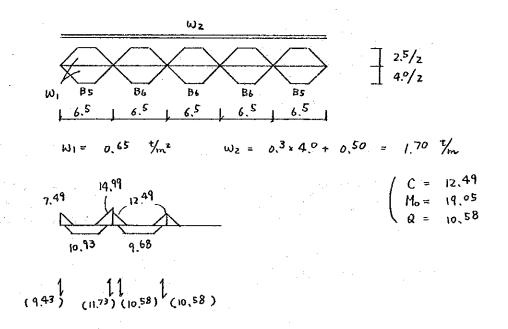
2.1 DESIGN OF BEAM (ビームの設計)

	, <u></u>	I LANGE TO THE PARTY OF THE PAR				14	
NO	SPANin	LOADING CONDITION	Ctm	Motm	Qot	Member	
BI	<i>6</i> .5	$\begin{array}{c} \omega_2 \\ \hline \\ \omega_1 \end{array}$	7,93	12.18	b.37		·
		$w_1 = 0.64 t/m^2$ $w_2 = 0.40 t/m$					
B2	6.5	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	15.01	Z3.°°	12.39		(
B4	6.5	ω_{z} $\omega_{1} = 0.70 \%_{m^{2}}$ $\omega_{2} = 0.3 \times 4.0 + 0.50 = 1.70 \%_{m}$	12.99	/9.83	10.97		
							1

RFL

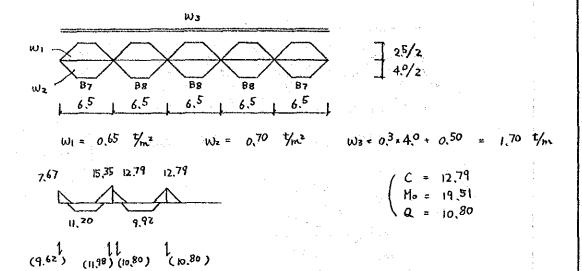


3,4 FL

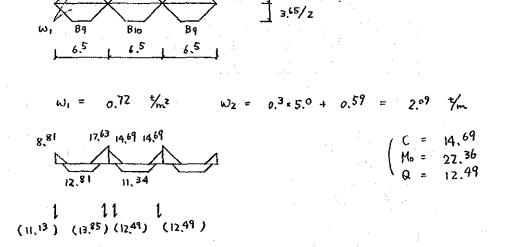


r B

2 F ·

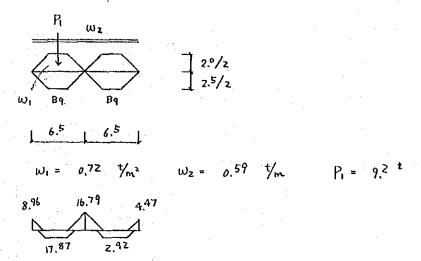


1 F



3,65/2

1 F



(8.30) (13.40) (8.80) (3.70)

			S	HEET 18 OF
				•
הדכופ	ION OF BEAM SEC	TION /)		•
	の断面質定]	12011 ()		
NUMBER	81	B 2	B3	B4
LOCATION	ECE	E C E	E C E	E C E
b x D (cm)	30 × 55	35 × 60	30 • 55	35 × 60
d [j] (cm)	48 (42.0)	53 (46,38)	48 (42.0)	53 (46,38]
bxd^2(cm3)	69120	98315	69120	98315
M (tm) IJ	4.76 4.76	9.01: 9.01	4.69 9.38	7,79 : 7,79
	q.40	17,75	6.95	15,28
Q (t)	6,37	12.39 : 12.39	5,56 7.00	10.97 : 10.97
C=M/(bxd^2) (kg/cm2)	6.89 13.60	9,16 18.05	6.79 10.05 13.57	7.92 15.54
Pt (%)		1.20		
-+ (0)		10.39	5,97 11.94	9.92
at (cm2)	6.06	22.26	8.85	17 62
ψ (cm)	10.83	19.08	11.90	
n				
min at(cm2)				
Q/bj	5,06	7,63	5,56	6,76
Pw (%)	0,20	0.22		0.20
STIRRUP	D #3 @ 200	U #3 @ 150	□ #3 @ 200 ·	□ #3 @ Z00
MAIN BAR U	3-#7:2-#7	3- #7:3- #7:	2-#7:2-#7:5-#7	3-47:5-47:
jī.	2- # 7 5 - #7	13- #7:6- #7	12~ #7: 3-#7: 3-#7	3- #7 5-#7
RE-BAR ARRANGEMENT	الحما لتما لا			
NOTATION: b	D,D WIDTH, D	PEPTH OF BEAM SETWEEN TENSILE	RE-BAR AND COM	PRESSION END
j		,		
บั	J,L UPPER SI	DE, LOWER SIDE		÷ •
M	I,Q BENDING	MOMENT, SHEAR F	ORCE	
	t TENSILE R	and the second s		
a	t SECTION A			
,		CIRCUMFERENCE C		= Q/faj
	a ALLOWABLE			
	REQUIRED N			•
	w STIRRUP R			1 pro
. а	w,X SECTION STIRRUF		OF STIRRUP (cm2	2), PITCH OF
				:
			and the second s	and the second s

1											·																
MAIN	Γ <u></u>		j D	16	I	19		D2	2	D	25	Ī	D2	29	,	STIRI	RUP	Ì		010	įΙ)10) '	D1	3	D13	- 1
BAR		2	3	. 9	8 5	. 7	4	7.	74	10	. 1	4:1	12	. 84	İ					920	0; (<u>) 15</u>	, O,	@2	00	@15	0
at		3	; <u>5</u>	. 9	7, 8	. 6	1 1	1.	61	15	. 2	1	9	. 26		1	P₩	30	0	. 23	70	<u>. 31</u>	<u>. 6;0</u>	. 4	230	.56	4
(cm2)		4	7	. 9	8,1 1	4	81	5.	48	20	. 2	8.2	25	.68	į		(%)	35	0	. 20	3,0	. 27	00	. 3	630	.48	4
		5	9	. 9	5 1 4	. 3	51	9.	35	25	.3	5,	32	.10	į			40	L		0	. 23	170	. 3	1 8,0	.42	3
		6	11	. 9	417	. 2	22	3.	2 2	30	. 4	2 3	38	. 52	1			45		-	Ю	. 21	0,0	. 2	820	.37	6
	<u> </u>	7	13	. 9	3 20	0.0	9 2	7.	09	35	. 4	97	14.	. 94	<u> </u>			50		_		_	<u>(</u>)	. 2	<u>540</u>	.33	9
														- : 1									: "				
																							-				2
																											ં

		-					
ļ	DICICION OF PER	M CEC	TON (=
	DICISION OF BEA 【小梁の断面算定		LION ()				į
1	NUMBER 85		B 6	B7			3 8
ı	LOCATION E C	: E	E C E	E C	E	E	C E
- [b x D (cm) 35 * 6	0 ;	35 × 60	35 × 60	l .		× 60
-	d [j] (cm) 53 (46.38)	53 (46, ³⁸)	53 (46	.38)	53	(46.38)
ŀ	bxd^2(cm3) 98315	i	98315	98315		98	315
-	M (tm) U 7.49	14,99	12,49	11,20	15.35		12.79
ŀ			10.58 10.58			10.80	7,92
Ì	O-M//hard ON						
	(kg/cm2) 7.62 11.12	15.45	12.70 9.85	7,80 11.39	15,61	13.01 : /	0.04
	Pt (%)						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
١		0,9			1,05		
1	at (cm2) 8.64	16,70		8,84	19.48	14,75	44
-	12,60		11.16	12,91			1,44
.	ψ (cm)	18,07	16.29		18.45	16,63	
.	n			<u> </u>			
		. 1					
	min at(cm2)					1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
ļ	Q/bj	7,23	6,52		7.38	6,83	
1	Pw (%)	0.20	0.20	<u> </u>	0.20	0.20	
-	STIRRUP <u>D #3 @</u> MAIN BAR		☐ #3 @ 200 F #7:3 #7	D #3 @			#3 @ 200
Į	MAIN BAR <u>U3-#7:3-#7</u> L3-#7:4-#7			3-47:3-47			
Ì	T	· T · · · · · · · ·	4 11 0 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 	13 - # 7.4 - 11	4-11	7 7 9	<u>- T /</u>
ı				الحنع الحنعالا			
1	RE-BAR						
-	ARRANGEMENT					i	
	الحنطا العنطا	الساا	الاسط الحيط ال	الابطا ليبط	الحيطا	ا الحييا ال	الالالالا
	NOTATION: b.D WII	ית עיייר	EPTH OF BEAM		:		<u> </u>
			ETHEEN TENSILI	F RE-BAR AND	СОМЕ	RESSIA	N END
١	j (7/8		PINDON IDNOVAL	, ME DAN AND	OOM	NEOG101	LIND
1			DE, LOWER SIDE			-	
Į	M,Q BEI	NDING	MOMENT, SHEAR	FORCE			
			E-BAR RATIO; =				
ı			REA OF TENSILI				•
1			CIRCUMFERENCE		BAR;	= Q/fa	3
-			BOND STRESS UMBER OF MAIN		*		
1	-		ATIO; = $aw/(b)$			7 - 1	
]	aw,X SI				cm2), PIT	CH OF
	st	TIRRUP	(cm)	•			
			•				
l							
	MAIN D16 D19	D22	D25 D29 S	TIRRUP	D10	D10	D13 D13
-	BAR 2 3.98 5.7		10.1412.84		,		@200 @150
	at 3 5.97 8.6	111.61	15.2119.26	Pw 30	0.237	70.3160	.4230.564
			20.2825.68	(%) 35	0.203		.3630.484
Ì			25.3532.10	40	<u> </u>		.3180.423
			30.4238.52	45	 		.2820.376
Į	7 13.9320.09	327.09	35.4944.94	50		1 - 10	.2540.339
	4		-				

ď

 \bigcirc

,	SHEET	<u> 20 02 </u>		
			i	
	DICISION OF BEAM SECTION ()			
i	【小梁の断面复定】			
i			!	
	NUMBER B9 B10			
j		<u>: C : </u>	E	
ı	b x D (cm) 35 x 70 35 x 70			
	d [j] (cm) 63 (55,13) 63 (55,13)			
	bxd ² (cm3) 138915 138915			
		1		
	M (tm) U 8,46 17,63 14,69 14,69			
	E 17.87 11,34	<u>: </u>		
ļ	Q (t) 11.13: 13.85 [12.49] [12.49]	<u>: : : : : : : : : : : : : : : : : : : </u>		
1	C=M/(bxd^2) 6.45 12.86 12.69 10.57 8.16	: :		
ı	(kg/cm2) 6.43 12.00 /2.5 10.07 8.00	:	[
-		:		
ı	Pt (%)			
4		<u>:</u> :		
ļ	at (cm2) 8.69 17.10 14.25			
	17.33	: :		
ı	ψ (cm) 17.94 16.18			
	T 17.17 10.17		. }	
-				6
1			Ì	١
•	min at(cm2)	and the second	1	
1	Q/bj 7,18 6,47			
i	PW (%) 0.20 0.20			
- [STIRRUP D #3 @ 150 D #3 @ 150			
- {	MAIN BAR U3-#7:4-#7:5-#7:5-#7:3-#7:		: ,	
İ	LI3- #7:5- #7:3- #7:4- #7:	<u>:i.</u>		
1				
1				
	RE-BAR		. [
1	ARRANGEMENT	: :		
1	NOTATION: b,D WIDTH, DEPTH OF BEAM			
	the contract of the contract o	ON END	1	
		ON END		
	$j (7/8) \times d$			
	U,L UPPER SIDE, LOWER SIDE			
	M,Q BENDING MOMENT, SHEAR FORCE		: J	
	Pt TENSILE RE-BAR RATIO; = at/(bxd)			(
- 1	at SECTION AREA OF TENSILE RE-BAR		ſ	١,
		ed	: 1	
	ψ REQUIRED CIRCUMFERENCE OF MAIN RE-BAR; = Q/1	:aj		
	fa ALLOWABLE BOND STRESS (t/cm2)		. 1	
	n REQUIRED NUMBER OF MAIN RE-BAR		{	
	Pw STIRRUP RATIO; = aw/(bxX)		į	
	aw, X SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP (cm2), P	TTCH OF	. 1	
ļ		LIUM OF	.	
۰۱	STIRRUP (cm)		. [
			1	
			.]	
-		-	1	
ı			1	
ļ		1.546		
ł	MAIN D16 D19 D22 D25 D29 STIRRUP D10 D10			
ı	BAR 2 3.98 5.74 7.7410.1412.84 @200 @150), @200 <u>;</u> (@150	
ļ	at 3 5.97 8.61 11.61 15.21 19.26 Pw 30 0.237 0.31			
-	(cm2) 4 7.9811.4815.4820.2825.68 (%) 35 0.2030.270			
-	The state of the s	70.3180		
-				∕
1		00.2820		
1	7 13.93 20.09 27.09 35.49 44.94 50 -	0.2540	.339	
į,				

	LATION SHEET (SLAB)		21		
SIGN	**************************************	Sı			
DIRECTION	SHORT	LONG			
POSITION	END CENTER	END CENTER			
<i>l</i> (m)	3, 25	b. \$			
λ	2.0	2,0			
α	0.083 0.053	0.057 0.028			
. w (t/ m²)	0.288 + 0.442 = 0.73	0.73			
M (t.m)	0,64 0,41	0.44 0.22			
t (cm)	. 12	12			
d (cm)	9	9			
at (cm/)	4.06 2.60	3,14 1,57			
	#3. #4 @ 200 #3 @ 200	#3 @ 200 #3 @ 200			
REINFORCED CONCRETE					
	$t = 0.02 \times \left(\frac{2.0 - 0.7}{2.0 - 0.6}\right) \times \left(1 + \frac{442}{1000} + \frac{325}{1000}\right) \times 32$	t	ر منابات ا		
REMARK	= 10.67				
-					
SIGN		S2			
DIRECTION	SHORT	LONG			
POSITION	END CENTER	END CENTER			
l (m)	4,0 (3,675)	6.5 (6.15)			
λ	1,625 (1,67)	1,625 (1,67)			
α	0,079 0,049	0,057 0,028			
w (t/ m²)	0,288 + 0,442 = 0,73	0.73			
M (t.m)	0,92 0,57	0,66 0,33			
t (cm)	13	13			
d (cm)	q	8	—		
at (cm)	5,84 3,62	4,71 2,36	_		
	#3. #4 @ 50 #3@ 50	#3 '@150 #3 @150	_		
REINFORCED CONCRETE					
	$t = 0.02 \times \left(\frac{1.67 - 0.7}{1.67 - 0.6}\right) \times \left(1 + \frac{442}{1000} + \frac{367.5}{1000}\right) \times 367.$ $= 12.06$	s			
REMARK	12.1				

a de

CALCULATION SHEET (SLAB)

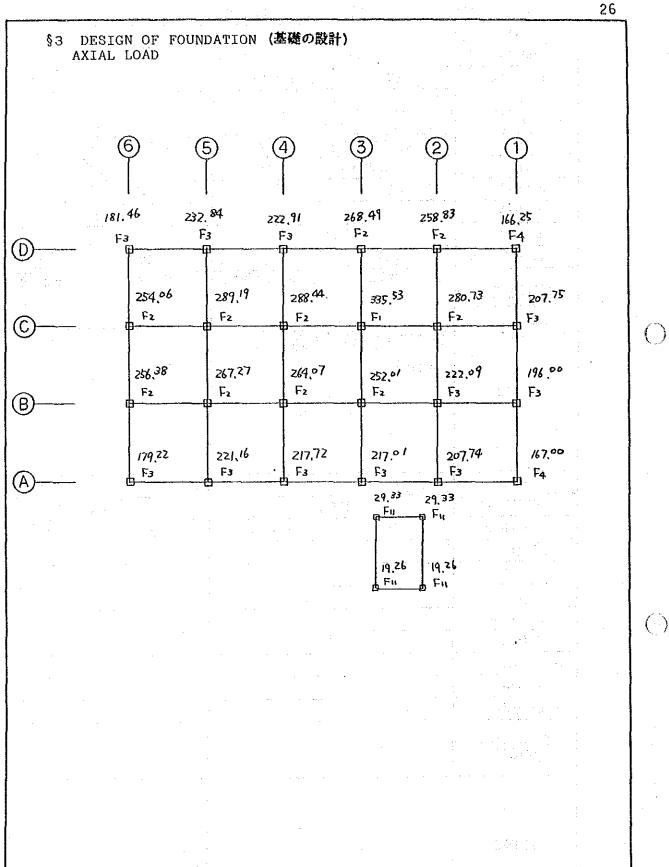
SIGN	LATION SHEET (SLAB)	53
DIRECTION	SHORT	LONG
POSITION	END CENTER	END CENTER
ℓ (m)	2,5	6,5
λ λ	2,6	2,6
α	0.083 0.055	0.057 0.028
₩ (t/ m)	0.288 + 0.442 = 0.73	0,73
N (t.m)	0,38 0,25	0,26 0,13
1 (cm)	12	12
d (cm)	9	8
at (cnl)	2,41 1,59	1,86 0,93
	#3,#4@200 #3@200	#3 @ 200 #3 @ 200
REINFORCED CONCRETE		
	$t = 0.02 \times \left(\frac{2.5 - 0.7}{2.5 - 0.5}\right) \times \left(1 + \frac{442}{1000} + \frac{250}{1000}\right) \times 250$	
	= 8.04	
REMARK		
•		
SIGN		<u> </u>
DIRECTION	SHORT	LONG
POSITION	END CENTER	END CENTER
l (m)	3,25	6.5
2	2,0	2,0
α	0,083 0,053	0,0\$7 D,028
κ (t/ m²)	0.312 + 0.64 = 0.952	0,952
M (t.m)	0,83	0,57 0,28
t (cm)	13	13
d (cm)	9	8
at (cm)	5,27 3,37	4,07 2,00
	#3, #4 @150 #3, #4 @150	#3.#4.@150 #3.#4.@150
REINFORCED CONCRETE		
	$t = 0.02 \times \left(\frac{2.0 - 0.7}{2.0 - 0.b}\right) \times \left(1 + \frac{640}{1000} + \frac{325}{1000}\right) \times 325$	1 .
	=11,86	1.51 ·
REMARK		

UNDUU.	PATION SUPET (STAB)	ري
SIGN	S	S _S
DIRECTION	SHORT	LONG
POSITION	END CENTER	END CENTER
£ (m)	3,25	6.5
λ	2,0	2,0
ια	0.083 0.053	0,057 0,028
₩ (t/ m)	0.312 + 0.44 = 0.752	0,752
M (t.m)	0,66 0,42	0.45 0.22
t (cm)	13	13
đ (cm)	9	8
at (cxl)	4.19 2.67	3,21 1,57
REINFORCED CONCRETE	#3.#4@200 #3 @200	#3 Q 200 #3 Q 200
1	$t_{0} = 0.02 \times \left(\frac{2.0 - 0.7}{2.0 - 0.6}\right) \times \left(1 + \frac{440}{1000} + \frac{325}{1000}\right) \times 325$	
REMARK	= 10,65	
SIGN		S ₆
DIRECTION	SHORT	LONG
POSITION	END CENTER	END CENTER
£ (m)	4,0	6.5
2.	1,625	1,625
α	0.079 0.049	0.057 0.028
к (t/ m²)	0.312 + 0.38 = 0.692	0,692
) (t.m)	0,87 0,54	0,63 0,31
t (cm)	13	13
d (cm)	<u> </u>	8
at (cd)	5,52 3,43	4,50 2,21
REINFORCED CONCRETE	#3. #4 @150 #3. #4 @150	#3,#4@ 50 #3,#4@ 50
	$t = 0.02 \times \left(\frac{1.625 - 0.7}{1.625 - 0.6}\right) \times \left(1 + \frac{380}{1000} + \frac{400}{1000}\right) \times 400$ $= 12.85$	
RENARK		
L-,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	

CALCU	LATION SH	EET (SLAB)). ·		24
SIGN			S7		•
DIRECTION	SH	ORT .		LONG	
POSITION	END	CENTER	END	C	ENTER .
£ (m)		0 (3,675)	6.	5 (6,15)	
		(1,67)	1,63	5 (1,67)	
α	0.079	0.049	0,057	0,	028 :
w (t/ m²)	0,312+0	0,44 _{= 0.752}		0,752	
M (t.m)	0.95	1 0,59	0,69	0	,34
t (cm)		13		13	
d (cm)		9		8	
at (cd)	6,03	3,75	4,93		2,43
	#3.#4 @ 150	#3 @150.	#3 150	# 3	3 Q 0 150
REINFORCED CONCRETE					
	ļ	145 SIRE			- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	$t = 0.02 \times (\frac{1.67 - 0.1}{1.67 - 0.5})$	×(1+440 +367.5)×367.5	5		•
	= 12.04				-
REMARK	,-,			e de la companya de l	
•					· ·
o tou			20		
SIGN	C 11		<u>\$8</u>	10110	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
DIRECTION	·	ORT	PAID	LONG	ממשומי
POSITION (m)	END	CENTER	END		ENTER
·	2,			6,5	
λ	2,			2,6	
α	0,083	0.054	0,057	1 0	028
к (t/ m²)		144 = 0.752		0.752	
N (t.m)	0,39	0,25	0,27		χ13
t (cm)		3		13	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
d (cm)		9	<u> </u>	8	
at (cont)	2,48	1,59	1,93		0,93
DETREODOED	#3 @ 200	#3 @200	#3 @ 250		3 @ 250
REINFORCED CONCRETE	1				
	12007	/ 440 NO.	1		<u> </u>
	$t = 0.02 \times (\frac{2.5 - 0.0}{2.5 - 0.6})$	$\times (1 + \frac{740}{1000} + \frac{250}{1000}) \times 250$			* .
	= 8,03	×(1+\frac{440}{1000} + \frac{250}{1000}) × 250	1847		
					2.5
REMARK			i		
REMARK		•			
RENARK		•			

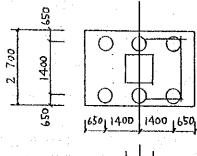
SIGX	Andread Code (1984 A 0004 D Code on a code on	S	9			
DIRECTION	SHOI		LONG			
POSITION	END	CENTER	END	CEN	TER	
£ (m)	3,,≥5	>		6,5		
λ	2,0		≥,0			
α	0,083	0,053	D. 057	0,0	58	
₩ (t/ m²)	0.3b + 0.5	b = 0,92		0, 92		
M (t.m)	0.81	0,52	0,55	0,2	7	
t (cm)	15			15	:	
d (cm)	11			10		
at (cd)	4,21	2,70	3,14		54	
REINFORCED CONCRETE	#3. #4 @ 200	#3,#4@200	#3 © 200	#3	(0 ≥00	
	$t = 0.02 \times (\frac{20-0.7}{20-0.6}) \times (1$	$+\frac{560}{1000}+\frac{325}{1000}$) × 325		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-	
1	= 11,38					
REHARK						
MEHAIN		v v				
	1					
SIGN			S			
DIRECTION	SHO	RT		LONG		
POSITION	END	CENTER	- EMD	CE	NTER	
£ (m)	:					
λ						
α				į		
₩ (t/ m²)						
M (t.m)						
î (cm)		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			-	
d (cm)						
at (cont)			<u> </u>			
REINFORCED CONCRETE		÷				
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
554.54						
REMARK						
The state of the s		•				
					:	

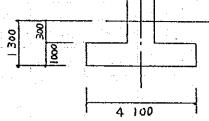
S S



OUTLINE OF FOUNDATION FI

RC - Pile (#4 @ 200) 6 - 700 #6 @ 200





Foundation weight

$$Nf = 2.0 \times 4.1 \times 2.7 \times 1.3 = 28.78 \text{ t}$$

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	\ 335. ⁵³		
L.L	1		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
S.Lx			
S.Ly		1.4	;
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N = 335.53 + 28.78 = 364.31 t$$

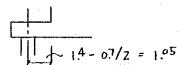
CHECK OF BEARING PRESSURE

Check of Pile Reaction

$$P_1 = 364.31 / 6 = 60.72$$
 % file < 65 % file
 $P_1' = 335.53 / 6 = 55.90$ % file

DESIGN OF FOOTING

Factored	Factored Load						
Load case	ΣN (t)	Ση (t,m)	P1 (t/n)	P1' (t/n)			
D.L+ L.L	335.53	. ———	60.72	55.90			
D.L+ L.L+W.L							
D.L+ L.L+S.L							
D.L+ W.L							



Stress

$$QF = 55.90 \times 2 = 111.80 \text{ t}$$

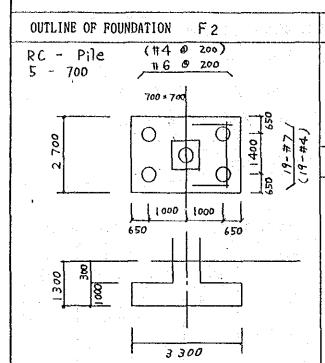
 $MF = 111.80 \times 1.05 = 117.39 \text{ t-m}$

Reinforcement

D = 100 cm, d = 85 cm, j = 7/8d = 74.38 cm
nec At =
$$\frac{MF}{\text{ft} \cdot \text{j}}$$
 = 84.40 cm² $\left(\frac{2! - \#8}{\text{Gt} = 107.! \text{ cm}^2}\right)$ $\phi = \frac{0}{\text{fa} \cdot \text{j}}$ = 71.58 cm

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} = 5.57 \text{ kg/cm}^2 < 7.0 \text{ kg/cm}^2$$

()



Foundation weight

$$Nf = 2.0 \times 3.3 \times 2.7 \times 1.3 = 23.17$$
 t

LOADING

	N (t)	Hx (t)	Hy (t)
D.L	289.19		-
L.L	/		
S.Lx			
S.Ly			
W.Lx			
W.Ly			:

Stress at bottom of foundation

$$N = 289.19 + 23.17 = 312.36 t$$

CHECK OF BEARING PRESSURE

Check of Pile Reaction

$$P_1 = 3/2.36 / 5 = 62.47$$
 $\%$ Pile < 65 $\%$ Representation of the P1'= 289.19/5 = 57.84 $\%$ Pile

DESIGN OF FOOTING

Factored Load		Pile Reaction		
Load case	ΣN (t)	ΣM (t,m)	P1 (t/n)	P]' (t/n)
D.L+ L.L	289.19		62.47	57.84
D.L+ L.L+W.L				
D.L+ L.L+S.L	#1 <u>.</u>			
D.L+ W.L				

$$\frac{1.0 - 0.7/z}{1.0 - 0.7/z} = 0.65$$

Stress

$$QF = 57.84 \times 2 = 115.68 \text{ t}$$

$$MF = 115.68 \times 0.65 = 75.19 \text{ tm}$$

Reinforcement

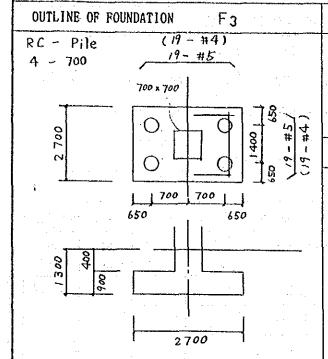
$$D = 100$$
 cm, $d = 85$ cm, $j = 7/8d = 74.38$ cm

nec At =
$$\frac{MF}{\text{ft} \cdot \text{j}} = 54.06 \text{ cm}^2$$

$$\phi = \frac{0}{\text{fa} \cdot \text{j}} = 74.06 \text{ cm}$$

$$| (0 + 73.53 \text{ cm}^2) | (4 + 73.53 \text{ cm}^2) |$$

$$\tau = \frac{Q}{b \cdot j} = 5.76 \text{ kg/cm}^2 < 7.0 \text{ kg/cm}^2$$



Foundation weight

$$Nf = 2.0 \times 2.7 \times 2.7 \times 1.3 = 18.95 \pm$$

LOADING

	N (t)	lix (t)	Hy (t)
D.L	232.84		,,,,,,
L.L	7		
S. Lx			4. 14
S.Ly			
W.Lx			
W.Ly			<u> </u>

Stress at bottom of foundation

$$N = 232.84 + 18.95 = 251.79$$

CHECK OF BEARING PRESSURE

Check of Pile Reaction

$$P_1 = 251.79 / 4 = 62.95$$
 \frac{\text{pile}}{\text{pile}} < 65 \frac{\text{pile}}{\text{pile}}
 $P_1' = 232.84 / 4 = 58.21$ \frac{\text{pile}}{\text{pile}}

DESIGN OF FOOTING

Factored Load			Pile Reaction	
Load case	ΣN (t)	ΣM (t,m)	P1 (t/n)	P]' (t/n)
D.L+ L.L	232.84		62.95	58.21
D.L+ L.L+W.L				
D.L+ L.L+S.L				-
D.L+ W.L				

Stress

$$QF = 58.21 \times 2 = 116.42^{-4}$$

$$MF = 116.42 \times 0.35 = 40.75^{-4}$$

Reinforcement

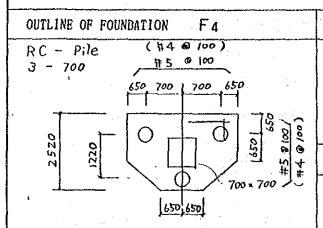
$$D = 90 \text{ cm}, \quad d = 75 \text{ cm}, \quad j = 7/8d = 65.63 \text{ cm}$$

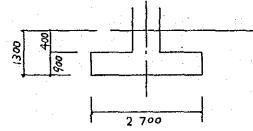
$$nec \text{ At} = \frac{MF}{\text{ft} \cdot j} = 33.20 \text{ cm}^2$$

$$\phi = \frac{Q}{\text{fa} \cdot j} = 84.49 \text{ cm}$$

$$\tau = \frac{Q}{\text{b} \cdot j} = 6.57 \text{ kg/cm}^2 < 7.0 \text{ kg/cm}^2$$

()





Foundation weight

$$Nf = 2.0 \times (2.52 \times 2.7 - 0.7 \times 1.22) \times 1.3 = 15.47^{t}$$

LOADING

	N (t)	lix (t)	Hy (t)
D.L	167.00		
L.L	1		
S.Lx			
S. Ly		·	
W.Lx			
W.Ly			

Stress at bottom of foundation

$$N = 167.00 + 15.47 = 182.47$$
 ^t
 $M = --$

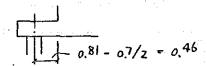
CHECK OF BEARING PRESSURE

Check of Pile Reaction

$$P_1 = 182.47/3 = 60.82 \% le^{65} \% le^{65}$$
 $P_1' = 167.00/3 = 55.67 \% le^{65}$

DESIGN OF FOOTING

Factored Load			Pile Reaction	
Load case	ΣN (t)	ΣΜ (t,m)	P1 (t/n)	PI' (t/n)
D.L+ L.L	167.00		60. ⁸²	55.67
D.L+ L.L+W.L				
D.L+ L.L+S.L				
D.L+ W.L				



Stress

$$QF = 55.67 t$$

$$MF = 55.67 \times 0.46 = 25.61 t-m$$

Reinforcement

$$D = 90 \text{ cm}, \quad d = 75 \text{ cm}, \quad j = 7/8d = 65.63 \text{ cm}$$

$$\text{nec At} = \frac{\text{MF}}{\text{ft} \cdot j} = 20.87 \text{ cm}^2 \frac{9 \cdot 1.3 \text{ m}}{14 - 115}$$

$$\phi = \frac{0}{\text{fa} \cdot j} = 40.39 \text{ cm}$$

$$\tau = \frac{0}{\text{b} \cdot j} = 6.52 \frac{\text{kg/cm}^2}{\text{cm}^2} < 7.0 \frac{\text{kg/cm}^2}{\text{cm}^2}$$

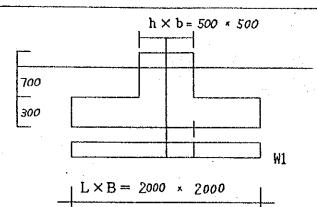
()

FOUNDATION

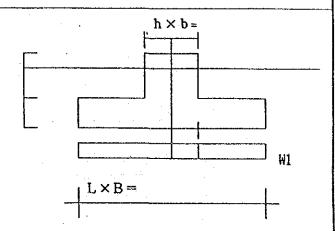
DESIGN OF FOOTING

F 11

DESIGN OF FOOTING



Factored Load		Design Stress
Load case	ΣΝ	W1
D+L	29.33	7.33
D+L+W		
D+L+E		
D+W		



Factored Load		Design Stress
Load case	ΣN	W1
D+L		
D+L+W		
D+L+E		
D+W		

Stress

$$QF = 7.33 \times (2.9 - 0.5)/2 \times 2.9 = 11.00 \pm 1.00 \pm$$

Reinforcement

$$D = 30$$
 $d = 20$ $j = 7/8d = 17.5$

nec At=
$$\frac{MF}{ft \cdot j} = \frac{4.12 \times 10^{5}}{1870 \times 17.5} = 12.59 \text{ cm}^{2}$$
$$\frac{7 \cdot 11 - 114}{(14.19 \cdot n^{2})}$$
$$\tau = \frac{0}{b \cdot j} = \frac{11.00 \times 10^{3}}{200 \times 17.5} = 3.14 \frac{kg}{cm}^{2}$$

Stress

Reinforcement

$$D = d = j = 7/8d$$

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

```
§ 4. OUTPUT DATA (Design of Main Members)
   (計算結果 (アウトブット))
```

```
*** Super Build / SS1 ***
```

[ADMINISTRATION BUILDING]

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 33

```
【1】入力データLlst ( IMPUT LIST )
```

1.1 基本草項

工 事 名: WEST UMARF THERMAL POWER PLANT PROJECT 新 新: ADMINISTRATION BUILDING 付: 1989.05.23 提 省 者: T. U

健物形状 : X方向 5 スパン。 Y方向 3 スパン。

```
**室顶翔階高 [m] **
P-HF-RF; 4,200
RF ~3FL 4,000
3FL ~2FL 4,000
2FL ~1FL 4,000
1FL ~G.FL 5,000
```

G.L.から1階次までの高さ 0.200 [m] パラペット部分の高さ 0.600 [m] 地中発CMQの計算方法: 追常寿章 (独立基礎)

1.2 コントロールデーナ

・住給力での住・型の目重は、附高の中央で上下際に分配する。
 ・旅に別るの間更勝、型の取り扱い方法(集準)は、指高の中央で上下の際に分配する。
 ・計算送中の契約事権
 ・計算送中の契約事権
 ・計算送中の契約事権
 ・計算送中の契約事権

P・HF RF 3FL 2FL 1FL G.FL ・各種原館スラブ第 12.0 12.0 13.0 13.0 15.0

1.3 建物特殊形状

指定なし

```
INTON SYSTEX 751216 PAGE- 34
                                                                       [ADMINISTRATION BUILDING]
1.4 使用材料
                                                    罗蕉
                   段(原)
                                   技造形式
                                                                                                                         2.40
2.40
2.40
2.40
2.40
2.40
2.40
                                                                210
210
210
210
210
210
210
                                                                           70.0
70.0
70.0
70.0
70.0
70.0
                                                                                         7.0
7.0
7.0
7.0
7.0
7.0
                                                                                                          2.40
2.40
2.40
2.40
2.40
2.40
                                                      最近政治政治
  (2) 鉄 鶴
                                                    模造形式
                                                                                                         SD30
SD30
SD30
SD30
SD30
SD30
                許安応力度 [ 知/d] }
                                                                                2912 2812
                                            SD30 1870 1870
1.5 育 薫
 (2) 仕上
```

往 《基準社上状態:四面社上》

R

(3) 地震力計算用データ

地域係数(2): 1.00 用法係数(1): 1.00 性皮抵抗型の建築物にするための係数(5p): 1.00

(表现代上状態; 質節仕上)

仕上

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 35

```
*** Super Build / SS1 ***
                                               (ADMINISTRATION BUILDING)
                                                                                                           UNION SYSTEM 751216 PAGE- 36
1.6 部材形状套缝
 (1) A
         (a)
                        85
75
70
65
60
                  45
40
35
35
35
(2) 柱
          Νo
                Ðх
                       Dу
              整摩
                      100
           1 18.0
```

[ADMINISTRATION BUILDING]

(4) 地震層せん町力係数 C1 の確様入力 (指定個所のみ) /-- 一次設計用 --/ -- 下的 Y方向

(4) 原印 [四] Nο

(6) 小路 [a] [kg/m] No

第四数

8

D

50 £5 S5

217

栗位葉黃

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 38 (ADMINISTRATION BUILDING) (10) 数出床 [m] (k/m) (t/m) 地震用 スラブ用 ラーメン用 770 760 770 760 550 540 550 540 (11) 出路·太陽 [cs] [ˈˈk/kl] [t/m] No スラブ用 ラーメン用 地囊剂 Lx Lу 0.55 0.22 150.0 150.0 650 640 550 540 101 102

```
* * * Super Build / SS1 * * *
                                           (ADMINISTRATION BUILDING)
                                                                                                     (MION SYSTEM 751218 PAGE- )9
               《奴形状·仕上状态 G 。 柱形状·仕上状态 C 。 旅形状 S 。 契形状·两黄伝染 U 期口 。 a はスリット位置 。 B は支点位置を共す。》
   A-Č
   A-A
                          - A-5
                                             A-4
              R-6
                                                            A-3
                                                                            A-2
              4.06
4.06
1125
4.06
0.00
                             4.00
1
4.06
                                                                           1.05
1.04
1.05
                                             4.06
                                    1125
                                                   1125
   A-¢
                                                            4. ec
                                             4. OC
                             4.0C
                                                                                           4. OC
             4.00
4.00
4.00
                                             4.03
                                                            4.05
                                                                                           1
4. 0G
                                                                           4.06
                                    1135
                                                                  1135
                                                                                 1135
                                                                           1.00
1.00
4.00
```

4.00 4.00

4.00

1125

* Super Build / SS1 ***

[ADMINISTRATION BUILDING]

4. 0C 4. 0G

4,00

1125

1125

4, GC

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 40

4.00 4.00

-5 4.00

1125

4. ec

<3FL №		分	3.06		3.0G		3.05		3.06		3.06	
A-D	.*	3. OC	~	3.0C		3.0C		3.0C	1.0403	3. OC		0 3.00
		3. 03	1055	3.00	1105	3. OG	1065	3.00	35	3.0G	1115	3.06
		1		. 1		1	3.06	1.04	3.05	1.04	3. 0G	5 F
₽-¢		3. OC	~	3. OC		3. OC		3. OC		3. OC		3. 00
		 3.06 1.0404		3.06	1085	3.06	1085	3. 0G	1085	3.06	1085	3.05
A-B		100		ę.		<u>i</u>		i	3.06	<u>i.</u>	3. OG	. i
1-9		3. OC		3.0C		3. OC		3.00		3. OC		3. OC
			1055	3. OG	1065	3.05	1065	3.66	1055	3. 0G	1065	3. og
		1		1 /	3. OG	!	3.06	į	3.06	1 .	3. OG	į
A-A				3.0c		3. OC		3. OC		3. CC		3. oc
÷	 1	A-6	** *	A-5	٠,	R-4 ·		A-3		A-2		A-1
ZFL 海	2	₹>		-5-	2.06		2.06		2.06		2.05	
Q-5		D	2.00	2.00				0	1.0003	0	2,00	0 2.00
		2. OC		1		1		t	4			. 1
		2. OG J		2. OG		J		2.0G 1,0⊌	3\$	1.0002	-	2.06
1-C			2.06	3		-0	2.06				2.06	
	2	2. OC		2. OC		2. OC		2. GC		2.0C		2.0¢
v. *		2. 0G	1035	2.00	1085	2.06	1085	2.0G	1005	2.03	1025	2. 0G
÷B		I	2.00	i 	2.0G	i -0	2. 0G	i 0		i 	2.0G	0
		. oc		2.00		2. oc		2, OC		12.0C		2.00
			1068	2.06	1065	2.06	1065	2. QG	1065		1053	2. OG
		<u>.</u>	2.06	0	2.06	i		:1:	2.00			i
1-A												
	2	. 00		2.0€		2.00	100	2. CC		2.00		2. OC

UNION SYSTEM 791216 PAGE- 41

```
[ADMINISTRATION BUILDING]
* * * Super Build / SS1 * * *
                                                     1,00
                  1.00
                                   1.06
                                                                                                            1.06
                                                      1, 0G
                  1.06
                          1055
                                            1065
    A-C
                                                                                          1.00
                                    1,00
                                                                                          1.0G
                 1.06
1.004
1.0004
                                                                                                 1085
                                                                          06
                                                                                1085
                                    1. OG
                                                              1035
     A-9
                                                      1. OC
                                                      1.06
                                                                        1.0G
                                                                                          1.05
                                                                                                           1.06
                  1.06
                                    1.00
                                                              1055
                                                                                1065
                                                                                                  1065
                                           1065
                  i
0---
1.00
                                                                                                            -D
1. ec
                                                                        1.00
    A-A
                                                                                          1.00
                                    1.00
                                                                        a-3
                                                                                          A-2
                                    ค-5
                                                      Q-4
                  A-6
   <G. FL限>
    A-D
                                                                                                            6. OG
                 6.05 1015
                                    6 0G 101S
                                                              1025
                                                              6.00
                                                      6. OG
                                                              1025
                                    6. OG
                                          1015
                 8.0G 101S
                                                              6, 00
    6-8
                                                                                                            5. OG
                                                      6.00
                                                              1025
                                    6.05
                                            1013
                                                                                                  6. QG
                                                              6,06
                                            €. 03
                                                                                          9-2
                  ù-£
                                                                                                                       UNION SYSTEM 751216 PAGE- 42
                                                   [ADMINISTRATION BUILDING]
   * Super Build / SS1 ***
1.7 形状配置(ゾーン指定)
 (1) 片持ち呉星斌
           No
                                                                                                                 101
106
104
104
 (2) 製出床、出馬、入馬 配置
                                                                                    Νo
                                                       方内
           No
                    N,
             1 2 3 4 5
                     2 2 2 2 2
                                         101
                                                105
104
106
2
3
                                         105
101
105
1
2
             6
7
8
9
                                 101
101
                                  101
106
1
4
1.8 特殊商量及び補正データ
 (j) 與特殊濟度實施
                                              各パラメータ(育皇項) P [t], M [tm], W [t/m], ( ) 内は死滅 [m or 比]
            Νo
                                                      0.220
0.290
1.290
1.560
3.510(
                                    1.00
1.00
1.00
1.00
0.00
                                    0.00
0.00
0.00
1.00
1.00
```

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 43 [ADMINISTRATION BUILDING] /~~ 投物珠客量No--/ 104 3 101 105 4 101 3 104 1 105 2 102 103 104 105 7 8 9 10 11 12 13 14 15 101 1 4 4 101 102 103 105 105 102 103 104 106 1819 20 2122 223 225 227 227 230 3123 345 101 101 101 101 3 1 1 101 3 101 101 101 4 103 103 103 1 2 3 1 2 3

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 44 (ADMINISTRATION BUILDING) 101 101 101 101 105 104 105 102 103 101 103 104 埃訳用₩ ΥĦ XM (m) (t) (7) フレーム外・重量 雑力用₩ Нo X程標 22.750 22.750 22.750 4.000 9.750

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 45

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 46.

```
** * Super Build / SS1 ***
                           [ADMINISTRATION BUILDING]
 1.9 刚性·成力
  (1) 迈力解析·限性計算条件
   1) 開放条件 (RC·SRC部件)
   2) 応力条件
   1.せん断による変形
2.柱輪力による変形
3.支点の状態
              : 考慮する
: お選・水平荷重時共考室する。
: ピン
  (9) 開住低下率
   4)型 (限ごと)
               (X) B
          PHI
4
*** Super Build / SSI ***
                          (ADMINISTRATION BUILDING)
1.10 抵而算定
 (1) 野節算定条件
  1) 共通原因
  2) RC無打
  (4) 妖符・妖骨(意味・配置)
 上海
     No
               下海
                   スタラップ
                           L 15
                       2 2 2 2 2
                           100
100
100
100
                     2-13
2-13
2-13
2-13
2-13
```

	er Build	/ S\$1 **	* *	(ADHINISTRAT	TON BUILDING)			Ų	MION SYSTEM	751216	PAGE- 47
	Νo	上墙		スクラップ	۲ ۰۶								
	11 12 13	4 2 4	2 2 3	2 2 2 2	125 125 150 150								
	14 15 16	2 5 3	4	2	150			*.					
	17 18 19	3 7 6 3	3 3	2-13 2-13 2 2 2	100 100 100			-					
	20 21	4	3	2 2 3	150 150 150	-				1			
	21 22 23 24 25	5 9 7 6	3 4 4 3	2-13 2-13 2	100 100 150	•						•	
•	26 27 23	9 7	5 3 4	2-13 2 2 2	100	•						•	
	23 29 30	3 6 3	3 4 5	2 2 2-13	100 150 100								
	31 32 33	4 2 8	2 4 4	2 7 2-13	200 200 100								
	33 34 35	5 6	3 3 5	2-13 2-13	100 100	• • •		-					
÷	36 37 38 39	8 7 10	9 5 4	2-13 2-13 2-13	150 100 100					. '			
	40 41	3	5, 4	2-13	100			;					
	43 44 45	7 3 6 6	4 5 3	2 2 2 2-13 2	150 100 103 150								
	45 47	8	4	2-13 2-13	100 100								
	49 49	3 6	4	2 2	10 0 150		٠						
			 -	<u>-</u> -	-		- -						
			3										
		4						-					
•	Dutid											251215	
		/SS1 **				TION BUILDING		毎 ゝ		. 0	NION SYSTEM	751216	PJCE- 46
2) 性 繁整		/SS1 ** (ma) (cal X故主		25時、本数 全長節	ADMINISTRA E=-== の時、 N質(e1)X	本致・径 *3.1 耐溶(pl)Y フ	## の時、新聞 アX	ピッチ	フ~ プ Y	ሆታታ	NION SYSTEM	751216	fiæ- 40
2)住鉄至	5登操(2 No 1	#} (m) (di 主放X 3 3 4	±\$Y 3 3 3	75時、本飲 全鉄館 8 8 10	B2-44 の時、 M数(el)X 3 3 4	本致・径 **3.1 耐筋(s1) Y ブ 3 3	## の時、新聞 アX 2 3 3	150 100 100	2 2	€ v ‡ 150 100 100	NION SYSTEM	751216	Pice- 40
2) 社 集	No 1 2 3 4 5	#} (m) (d) 主放X 3 3 4 4 6	美数Y 美数Y 3 3 3 3 3	255 全長第 8 9 10 10 14	R3~4月 の時、 松育(E1) X 3 3 4 4 6	本致・径 ねま.: 新感(rl)Y フ 3 3 3 3 3	## の時、新聞 アX 2 3 3 4 3	150 190 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	NION SYSTEM	751216	FACE- 40
2) 也 条E	5登操(2 No 1	#}{m}{d ±紡X 3 3 4 4	±\$Y 3 3 3	2時、本数 全鉄路 8 9 10 10	82-53 の時、 脳質(gl)X 3 3 4 4	本致・径 **3.1 耐筋(s1) Y ブ 3 3	## の時、新聞 アX 2 3 3	150 100 100 100	2 2	€ v ‡ 150 100 100	NION SYSTEM	751216	Flæ- 40
2)性繁星 3)奴隶#	S型操 (2 No 1 2 3 4 5 6 7	#} (m) (d) 主放X 3 3 4 4 6	10 6 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	列勒、本数 全鉄館 8 9 10 10 14 22	R3~4月 の時、 松育(E1) X 3 3 4 4 6	本致・径 km. i 解形(tl)Y フ 3 3 3 3 3 10 6	## の時、新聞 アX 2 3 3 4 3	150 190 160 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	reten noin	751216	PAGE- 40
	3型体 No 12345 67 配配 No 12	本] {m} (cl 主放X 3 3 4 4 6 5 5	ま取り ま取り 3 3 3 3 3 3 3 3 7 0 6	の時、本献 全鉄館 8 10 10 14 22 18	E3-E3 の時、 M算(z1) X 3 3 4 4 6 5 5	本致·径	## の時、新聞 ## 7 X 2 3 3 4 3 2 2 2 2 2 4 3 0 中央	150 190 160 160 100 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	reteys koin	751216	PAGE- 40
	5型妹 (2 N o 1 2 3 4 5 6 7 8 8 N o 1 2 3 4 5 6 7 8 8 N o 1 2 3 4 5 6 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	本 } { m } { m 主	ま数Y 333333333333333333333333333333333333	70時、本数 全鉄路 9 9 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4	R2-EH の時、 M数(E1) X 3 3 4 4 6 5 5 5 触 制 104 105 102 104 104 105	本致・径 *******	3 7 2 3 3 3 2 4 2 2 5 3 7 2 3 3 4 3 2 2 4 5 4 9 2 2 5 3 7 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	ピッチ 150 190 160 100 100 100 100 100 1100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	nion system	751216	PAGE- 40
	5型 N 12345 67 優 N 12345 67	本 } { m } { m 主	ま数Y 333333333333333333333333333333333333	70時、本歌 全鉄路 8 8 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 2 2	##~## の時、 ## (£1) X 3 3 4 6 6 5 5 5 104 105 101 102 102 102 102 102 104 105 105 106 105 106	本	3 7 2 3 3 3 2 4 2 2 5 3 7 2 3 3 4 3 2 2 4 5 4 9 2 2 5 3 7 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	ピッチ 150 190 160 100 100 100 100 100 1100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	KETEYE KOLM	751216	P.I.(02- 40
	5型 N 1 2 3 4 5 6 7 3 9 10	本 { {	ま	70時、本数 全鉄路 9 9 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 4 2 2 3 3 2	## (E1) X 3 3 4 4 6 6 5 5 5 5 104 105 102 104 104 105 105 105 101 102 104 105 105 105 101 102 104 105 105 105 106 106 107 107 107 107 108 108 108 109 109 109 109 109 109 109 109 109 109	本致・② Y フ	の が X 23343 22 42 42 42 42 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43	150 100 100 100 100 100 100 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	reten koln	751216	P.I.(02- 4-0
	5型 N 1 2 3 4 5 6 7 3 9 10	本 { {	ま	70時、本数 全数数 9 9 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 4 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	## (E1) X 3 3 4 4 6 6 5 5 5 5 104 105 102 104 104 105 105 105 101 102 104 105 105 105 101 102 104 105 105 105 106 106 107 107 107 107 108 108 108 109 109 109 109 109 109 109 109 109 109	本致・② Y フ	の が X 23343 22 42 42 42 42 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43	150 100 100 100 100 100 100 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	reteys koin	751216	P.I.(@- 40
	を	(X 33445 55 版 66555 55555 65555 4	まちY 333333333333333333333333333333333333	70時、本歌 全鉄路 9 9 10 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 2 2 3 3 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	##	本	新 の が X 2 3 3 4 3 2 3 4 3 4 3 4 4 4 5 5 6 6 7 8 7 8 8 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	150 100 100 100 100 100 100 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	NON SYSTEM	751216	P.I.GE- 40
	を	() () () () () () () () () ()	ま	70時、本数 全数数 8 8 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 7 10 10 10 11 10 10 10 10 10 10 10 10 10	##	本	の が X 23343 22 42 42 42 42 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43	150 100 100 100 100 100 100 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	KETEYS KOIN	751216	P.I.GE- 40
	類 N 12345 67 変 N 12345 67 39 10 112134 15 157 199 10 112 134 15 157 199 100 112 134 15 157 199 100 100 100 100 100 100 100 100 100	() () () () () () () () () ()	まちY 333333333333333333333333333333333333	20時、本数 全数数 8 9 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 2 2 3 3 2 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ##	本	は の が X 23343 22 登中 22537 22373 23333 777777 32 13 7 14 7 15 8 16 8 17 9 18 9	は 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	KETEYS MOIN	751216	P.I.(02- 4-0
	類 N 12345 67 変 N 12345 67 39 10 112134 15 157 199 10 112 134 15 157 199 100 112 134 15 157 199 100 100 100 100 100 100 100 100 100	(X 33446 55	ま 数 Y 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	70時、本数 全数数 8 8 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 7 10 10 10 11 10 10 10 10 10 10 10 10 10	##	本	新 の X 23343 22 登中 22537 22373 23333 777777 32346 新 N の の の の の の の の の の の の の	150 100 100 100 100 100 100 100 100 100	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	KETEY KOLM	751216	PAGE- 40
	数 N 12345 67 次 0 12345 67990 112345 171990 122345 112335 112335 112335 112335 112335	() () () () () () () () () ()	まます まます 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	70時、本数 全数数 98 10 10 14 22 18 7レーム 105 4 4 4 4 4 4 4 7 101 101 101 101 101 101 101 101 105 105	##	本	新 の X 23343 22 登中 22537 22373 23333 777777 32346 新 N の の の の の の の の の の の の の	150 100 100 100 100 100 100 100 100 110 111 111 111 115 111 115 111 115 111 115 111 115 111 115 11	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	NON SYSTEM	751216	P.I.GE- 40
	類 N 12345 67 変 N 12345 67 39 10 112134 15 157 199 10 112 134 15 157 199 100 112 134 15 157 199 100 100 100 100 100 100 100 100 100	() X 33445 55 度 665555 55555 55555 44444 4 4 4 4 4 4 4	まます	70時、本歌 全鉄路 8 8 10 10 14 22 18 105 4 4 4 4 4 2 2 3 2 3 1 101 101 101 101 105 105	## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ##	本 新	新 の X 2 3 3 4 3 2 2 3 2 5 2 5 2 3 2 3 3 3 7 7 7 7 7 7 3 2 3 4 5 4 5 4 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	は 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2 2 2 2 2	150 100 100 100 100	KETEYS MOIN	751216	P.I. 40

()

S.110.00	Bm14 /	/ 551				(ADMINI	STRATE	N BUILD	ING]			HOINJ	SYSTEM	751216	PLCE- 49
o vye	No.	n n	春		フレーム	94	, N	/ 左連	保養競技No 中央	右編	:		•		
	31 32 33 34 35	3 3 3	3 3 3 3	3 3 1 101	2 2 2 1 101	101 102 105 101	102 105 106 106 2	33 13 9 9	7 19 7 7	9 18 33 9 13	v	:		•	
	36 39 39	3 3 3	3 3 3	101 101 102 102 102	101 101 103 105 105	2 3 1 2 3	3 2 3 4	34 13 22 25 22	21 14 21 16 21	34 13 22 25 22			. ,	•	
	41 42 43 44 45	3 3 2 2	3 3 3 2 2	105 105 106 4 4	106 105 106 4	1 2 3 101 102	2 3 4 102 105	13 34 13 36 37	14 21 14 16 21	13 34 13 24 37					
	45 47 49 49 50	2 2 2 2 2	22222	4 2 2 3 2	4 3 3 3	105 101 102 104 104	106 102 104 105	24 38 41 42 41	16 39 48 21 48	36 40 41 42 41	-				
	51 52 53 54 55	2 2 2 2 2 2	2 2 2 2 2 2 2 2	2 1 1 1 101	3 1 1 1 101	105 101 102 105	105 102 105 105	40 55 37 24 49	39 16 21 16 21	38 24 37 36 22					
	55 57 59 59	2 2 2 2 2 2	2 2 2 2 2 2	101 101 102 102 102	101 101 105 105 105	2 3 1 2 3	3 4 2 3 4	22 22 42 18 25	21 21 21 43 21	22 49 25 18 42					
	61 62 63 64 65	2 2 2 1 1	2 2 2 1	105 106 106 1	106 106 106 4	1 2 3 101 1	2 3 4 10 6 4	49 22 22 44 20	21 21 21 30 21	22 22 49 44 20					
	55 67 68 69	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1	102 105 105 106 102	104 105 105 106 108	1 3 1	4 3 4 4 2	45 45 46 20	21 21 47 21 3	45 46 20 1	-				

offer De	11d / SS	•			_		M BUILD!		/					
No	#	75	フレーム	フレーム	N	轄	左端	o N 科里拉法公 央中	5堆	25.00				
	-	5	102	105	3	. 4	2	. 3	. 1		•			
71 72	3	5	106	105	ĭ	4	1	3	1					
73	5 5 5	5	102	105	2	3	31	32	31					
	-	•												
1111日前								· · · · ·					,	
CAS SC BL			100				/ 世景	数登録N o-/	•				•	
No	, At	雇	フレーム	フレーム	雜·	. #	柱頭	往算						
1	. 6	5	104	105	3	4	1	> 1						
ž	5	4	101	105	1	4	1	1						
3	4	3 2	191	105	1	4	2	3				400		
4	3	2	101	104	. 1	4	3	3						
5	3	2	105	105	1	2	•	•	30.00					
6	3	2	106	106	1	4	3	3						
2		2	105	105	3	4	4	4						
é	3 2 2	ī	101	104	1	4	5	5						
. 9	5	i	105	105	1	2	. 5	5						
10	2	ī	106	106	1	చ	5	5				•		
11	2	1	105	105	4	4	5	. 6						
12	2	•	105	105	3	3	7	7						
**	_	_												
复定要材	序定											4.4		
レーム指定	< =	付往、打	定フレーム	を表します>	耐力	豊周りの	基材: 祭	の算定はする。	柱の算	をはする。				
v-t-	内フレーム	A-A :		Y方向フレー	≱ A-6 ∗					:	٠.	:		
^/	-1 > 5 - 44	A-8			~ A-5 ×		100					1.1		

witon system 751216 PAGE+ 51

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 52

• • •	Sug	at Br	ild,	/ \$\$1 4	• • •		(ADMINISTR	ATION BUIL	.DING)				UNION SYSTEM	751216	PAGE.
[2]	事情計	果盆果		(ARRAH	GEMEN	T FOR CALCULATIO	(אכ								
2.2	超点重	景表		単位: [t)					•					
	成分 L D T	在ΣQc .L .L	:	床分布及 税 投資業 値 定済業 し、し、十 大陸自動	が構造 (ラー・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・	版の存成 メン用) 自賞を含む) 5段自重	•	小鼠特殊 大鼠特殊	: 資特殊! : 数特殊!	や央で上下駅に 作道で、小鉄へ 計画で、大鉄へ 能、等分布面 間正した重量(かけた背重 かけた背重と	、片持ち類	・輸出床の		
	***	_	٠	//AU.E										•	
		~X14		雅(雅)		/東分布 ΣQo T.L	共日堂		小祭符集	大祭特殊	柱自戴	描述	Hâ	領算数力	ל
	A-A	-A-6		4 (RF 3 (3Ft 2 (2Ft 1 (1Ft #y (G.)	1	18. 31 19. 57 19. 57 18. 57 9. 97	4.34 4.56 5.30 6.36 5.82			2.10 13.04 13.04 14.54 10.14	3.64 5.26 3.29	,	26, 15 39, 24 40, 55 44, 83 29, 64	25, 15 55, 35 105, 35 150, 78 180, 43	9
	A-A	-A-S		4 (RF- 3 (3F) 2 (2F) 1 (1F) *9 (6.6	· }	23, 00 23, 32 23, 32 23, 32	5, 44 5, 76 6, 26 8, 47 8, 47		1.42	1, 44 15, 28 15, 28 18, 49 10, 14	1.40 3.07 3.54 5.26 3.29		31, 28 47, 43 49, 10 55, 53 41, 26	31, 20 79, 7 127, 6 183, 3 224, 6) 1 2 5 1
				4 (RF 3 (2F) 2 (2F) 1 (1F) *7 (6.F	}	23.00 23.32 23.32 23.32 17.27	5. 44 5. 76 6. 86 8. 47 8. 47		2.54	1.44 15.28 15.28 12.99 10.14	1, 40 3, 07 3, 64 5, 26 3, 29		31.28 47.43 49.10 50.03 41.71	31, 25 78, 71 127, 95 177, 85 219, 56	} i 5 5
	A-A	-A-3		4 (RF 3 (3FL 2 (2FL 1 (1FL +y (G.F		23. 00 23. 32 23. 32 23. 32 9. 30	5. 44 5. 76 6. 86 9. 47 8. 99		2.54	1,44 15,28 15,28 15,28 15,21			31. 28 47. 43 49. 10 52. 33 38. 32	31. 29 79. 71 127. 82 190. 11 219. 48	3 1 2 5
	R-A	-я-2		4 (RF 3 (3Ft 2 (2Ft 1 (1Ft +y (G.)		23. 00 23. 32 23. 32 25. 32 0. 00	5.44 5.75 6.86 8.47 9.51			1.44 15.26 15.29 15.29 15.21	1, 40 3, 07 3, 64 5, 26		31.28	31. 26 78. 71 127. 82 180. 15 208. 16	5
	A-A	-A-1		4 (PF 3 (3F) 2 (2F) 1 (1F) *y (6.F	, , ,	18.31	4.34 4.58 5.10 6.38 6.34			2, 10 13, 04 13, 04 13, 04 10, 14	1.40 3.07 3.64 5.26 3.29		26. 15 39. 24 40. 55 43. 23 19. 77	26. 15 65. 39 105. 99 149. 16 169. 99	5 8
	#~B	-A-6		4 (RF		26.12				1,44			37. 59	37. 5	a

YM +XM	除(療)	ノー- 床分布 ΣQe/ T.L	奈金集	: 登自重	小菜特殊	大学符珠	柱自重	神正	台計	概算触力
		26.33	6.30	5. 13	1.50	7, 43	3.07		49.86	67, 45
	3 (3FL)	26,33	7.40	4.93	1,50	7,48	3,64		51.39	139. 85
	2 (2FL)	26.69	9.01	5.62	1.50	13.14	5.26		61.22	200.07
	1 (1FL)	17.94	8.47	3.02		9.67	3.29		48.77	248.84
	#7 (G.FL)	17.94	0.47	3.02	5.50			4.0		
-B -A-S	4 (RF)	29.84	6.20				1,40		36, 44	36, 44
-B -A-3	3 (374)	29.04	6. 6 Ô		3,00	7.60	3.07		49.51	85, 95
	2 (2FL)		3.00		3.00	7.80	3.64		51a	137. 44
	1 (1FL)	29.79	10.12		3.60	19, 12	5, 26		67.29	204, 73
	*2 (G.FL)	35.68	10.60		6.38	4.60	3. 29		60.75	265.49
	47 (0,12)	55.00								36.44
-9 -A-4	4 (EF)	28.84	Б. 20				1,40		35.44 49.51	26, 46 85, 98
	3 (3FL)	23.04	6.60		3.00	7.80	3.07		49.31 51.48	137.44
1	2 (2FL)	29.04	8.00		3.00	7. 60	3.64		51.48	198.76
	i (ifl.)	29.48	10.12		3.00	13.46	5.26		55.71	255, 43
	#y (6.FL)	34.54	10.60		5.00	3.20	3. 29		20, 11	200, 4
- •			6. 20				1.40		36, 44	35.44
-B -A-3	4 (RF)	28. 84	6. 60		3.00	7.80	3.07		49, 51	95. 95
	3 (3FL)	29.04			3.00	7.80	3.64		51.48	137. 44
	2 (2FL)	29.04	8.00		3.00	15.60	5. 26		63.02	200, 48
	1 (1FL)	29.04	10.12		5.00	10.14	3. 23		46.75	247.23
	*y (G.FL)	16.60	11.64		3.00	20.1-				
	4 (PF)	28.84	6.20				1.40		35.44	36.4
-9 -A-2	3 (3FL)	29.04	6.50		3.00	7.60	3.07		49.51	85. 9
	2 (25)	29.04	8.60		3.00	7.89	3.64		51.49	137.44
		29.04	10, 12		1.50	11.70	5.25		57.62	195.0
	1 (1FL)	0.00	12. EB			10.14	3.29		26.11	221.17
	*y (G.FL)	0.00					_			
-B -A-1	4 (RF)	23, 00	5.44			1.44	1.40		31.23	31.2
-B -M-I	3 (3FL)	23, 22	5.76		1.50	11.38	3.07		44,93	76.2
	2 (2FL)	23. 22	6.86		1.50	11.38	3.64		46.60	122.8
	1 (1FL)	23, 22	8. 47			11.38	5.26		49.33	171.1
	*y (G.FL)	0.00	9.51			10.14	3.29		22.94	194.0
	+> (a)									
				2.50		1.44	1.40		37, 44	37.4
1-C -R-6	4 (PF)	26.12	5.98	4,17	3.60	11.38	3.07		55.46	92.9
_	3 (3FL)	25. 94	6.30		3,50	11.38	3.64		57.01	149.9
	2 (2FL)	26.94	7.40	4.05	3.60	13.14	5, 26		63.32	213.2
	. 1 (1FL)	27.44	9.01	4.97	1.42	5.07	3, 29		39.31	251.5
	*y (G.FL)	17.94	8.47	2, 12	1.42	3.07	2,13			
		29,84	6, 20				1.40		35.44	36. 4
-C -A-5	4 (RF)	29. 84 30. 5 3	5.50		9.45	15. EO	3.07		65.25	101.6
	3 (3FL)		8.60		9, 45	15.60	3,64		67. 22	163.9
	2 (2FL)	30.53	10.12		7.50	20.89	₹. 2€		74.59	243. 5
	1 (1FL)	30.83	10.60		1.42		3, 29		51.13	294.7
	≠ γ (G.FL)	75.88	10.00							
		28.84	6.20				1.40		36.44	36. ₄
I-C -A-4	4 (PF)	28.94	V							

(ADMINISTRATION BUILDING) .

i-C -A-3 f i-C -A-2 f i-C -A-1	2 (#) 3 (3FL) 2 (2FL) 4 (2FL) 5 (3FL) 3 (3FL) 2 (2FL) 4 (8F) 5 (3FL) 7 (3FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL) 7 (3FL) 1 (1FL)	5. 94 33. 31 30. 37 30. 37 30. 37 25. 16 31. 63 30. 20 30. 20 9. 50 24. 68 23. 42 23. 88 0. 00	8.50 6.00 10.12 10.60 3.16 6.20 8.00 10.12 3.16 6.20 8.00 10.12 3.16 6.20 8.00 10.12 3.16 6.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 10.12 5.20 8.00 8.00 9.00	空 6 章 2. 6 9 5. 30 5. 77 3. 18 5. 77 3. 4 97 10. 31	小技特殊 8.70 8.70 4.90 5.09 0.93 6.75 4.90 29.29 2.23 4.80 24.21 2.40	大数特集 15.60 15.45 3.20 1.44 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80	# 1 3.54 5.26 3.29 1.287 3.64 5.29 1.47 2.87 2.87 3.64 5.29 1.47 2.87 3.64 5.29	₩Ē	61.51 63.51 63.51 63.52 56.71 12.49 59.89 61.74 64.12 78.09 12.01 52.53 59.59 51.95 54.54	機算能力 99. 98 165. 50 220. 79 755. 49 12, 01 64. 50 124. 39 186. 14 250. 25 328. 34 12. 01 64. 59 123. 79 162. 38 237. 23 721. 77 31. 29 62. 47 13. 103 182. 77
A-C -A-Z F A-C -A-Z F A-C -A-1	PH1 (P.MF) 4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) 2 (2FL) 4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF) 3 (3FL) 4 (RF) 5 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF) 5 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF) 5 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF)	5. 94 33. 31 30. 37 30. 37 30. 37 25. 16 31. 63 30. 20 30. 20 9. 50 24. 68 23. 42 23. 88 0. 00	6,00 10,12 10,60 3,16 6,20 8,50 10,12 11,12 3,16 6,60 10,12 12,15 5,20 10,12 12,15 8,40 10,12 12,15 8,40 10,12 11,	5.30 5.18 5.77 3.21 2.68 5.30 4.97 1.97	8,70 4,90 9,99 6,75 6,75 4,50 29,29 2,23 4,80 2,40 24,21 2,40	15.60 13.45 3.20 1.44 5.44 7.80 7.80 5.07 1.44 6.44 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80 7.80	5.29 1.47 2.807 3.29 1.47 2.807 3.64 5.29 1.57 3.64 5.29 1.64 5.29		65.51 63.29 56.71 12.01 52.49 59.89 61.74 64.12 78.09 12.01 52.53 59.50 53.95 54.54	1:55.50 2:28.78 2:35.49 1:2.01 6:4.50 1:24.39 1:26.14 2:50.26 3:20.34 1:2.01 6:4.59 1:23.79 1:23.79 1:23.79 1:23.79 1:23.79 1:23.79 1:23.79 1:23.79
A-C -A-Z F A-C -A-Z F A-C -A-1	PH1 (P.MF) 4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) 2 (2FL) 4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF) 3 (3FL) 4 (RF) 5 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF) 5 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF) 5 (2FL) 1 (1FL) 4 (RF)	5. 94 33. 31 30. 37 30. 37 30. 37 25. 16 31. 63 30. 20 30. 20 9. 50 24. 68 23. 42 23. 88 0. 00	6.20 6.50 8.00 10.12 11.12 3.16 6.20 6.60 8.00 10.12 12.16 5.44 5.46 6.85 8.47 6.85 8.47 9.51	5.30 5.18 5.77 3.21 2.68 5.30 4.97 1.97	6. 75 6. 75 4. 50 29. 29 2. 23 4. 80 4. 80 2. 40 24. 21	5, 44 7, 80 7, 60 7, 80 5, 07 1, 44 6, 44 7, 80 7, 80 3, 90 5, 07 1, 44 15, 28 15, 23 11, 38	2.87 3.64 5.26 2.29 1.47 2.87 3.64 5.26 1.47 3.64		52.49 59.59.64.12 78.09 12.01 52.53 59.59.59.59.54.54 31.29 51.60	64, 50 124, 39 185, 14 250, 28 328, 34 12, 01 64, 59 123, 79 123, 79 123, 79 123, 23 237, 23 231, 27
A-C -A-2 F A-C -A-1 A-D +R-6	PH1 (P.HF) 4 (RF.) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) ** (G.FL) 4 (RF.) 3 (2FL) 1 (1FL) ** (G.FL)	5, 94 32, 16 31, 53 30, 37 30, 20 9, 50 23, 00 24, 58 23, 42 23, 58 0, 00	5. 20 6. 60 8. 60 10. 12 12. 15 5. 44 5. 76 6. 86 8. 47 9. 51	2.68 5.30 4.97 1.97	4, 20 4, 80 2, 40 24, 21 2, 40	6.44 7.30 7.90 3.90 5.07 1.44 15.28 15.23 11.38	2.87 3.64 5.26 3.29 1.40 3.67 3.64		52, 53 59, 20 59, 59 53, 95 54, 54 31, 29 51, 19 51, 60	64, 59 123, 79 182, 38 237, 23 291, 27 31, 29 82, 47 134, 03
A-C -A-1 A-D +A-5	4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) +y (G.FL)	23.00 24.68 23.42 23.38 0.00	5, 44 5, 76 6, 86 8, 47 9, 51	•		15. 28 15, 23 11. 39	3.07 3.64	٠	51, 19 51, 60	82, 47 131, 03
A-D +8-5	4 (RF) 3 (3FL)	18.31				•	3. 29		48. 69 22. 94	205.71
A-D -A-5	Z (2FL) 1 (1FL) *> (G.FL)	18. 93 18. 93 18. 93 8. 97	4, 34 4, 35 5, 30 6, 36 5, 82	-2.1	1,20 1,20 1,20	2.10 13.04 13.04 13.04 10.14	1.40 3.07 3.64 5.26 3.29		28.15 40.80 42.11 44.79 29.22	26. 15 66. 95 109. 07 153. 86 182. 08
	4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) *9 (G.FL)	_4a. ∪1	5. 44 5. 76 6. 86 6. 47 9. 47		4.65 4.65 2.70	1, 44 15, 28 15, 29 17, 04 10, 14	1.40 3.07 3.64 5.26 3.29		31. 28 53. 17 53. 84 57. 48 39. 84	31, 29 64, 45 139, 30 196, 78 236, 62
A-D -A-4	4 (RF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL) #y (G.FL)	23, 00 23, 45 23, 45 23, 32	5.44 5.76 6.85 8.47 8.47		3.90 3.90 2.54	1.44 15.29 15.28 11.38 10.14	1.40 3.07 3.64 5.26 5.29		31.28 51.46 53.13 48.43 41.71	31. 28 62. 74 135. 68 194. 31 226. 02
9-D -A-3	PH1 (P-HF) 4 (AF) 3 (3FL) 2 (2FL) 1 (1FL)	5.94 27.47 19.90 19.90	3.16 5.44 5.76 6.86 8.47	1.04 7.99 7.78 8.63	0.99 1.95 1.95	1. 44 8. 21 5. 52 5. 52 6. 52	1, 47 2, 67 3, 07 3, 64 5, 26		17.01 49.02 45.13 46.55 48.78	12.01 61.03 106.31 152.67 291.65
		·			<u></u>					
)	· ·							
						•			1mTA's CVC7F's	751216 PIGE- 54
Super Build /	S\$1 ***	£	administrat	ION BUIL	DING]				Current States	

9.47

4, 34 4, 56 5, 30 6, 36 6, 34

3

4.04 7.98 7.74 6.71 3.02

17.80 5,94 26.32 21.16 19.90 19.73 9,50

房 (元)

#y (G.FL)

PH1 (F·HF)
4 (RF)
3 (3FL)
2 (2FL)
1 (1FL)
+y (G.FL)

숨삵 71.24 12.01 61.12 105.61 150.28 196.97 256.12 12.01 44.49 44.66 45.69 59.15 26.15 40.50 40.55 43.39 19.77 1.47 2.87 3.64 5.26 3.29 1.40 3.64 5.26 3.29 25. 15 55. 65 107. 21 150. 60 170. 37

3. 29

10.14

1, 44 8, 21 6, 52 6, 52 6, 52 10, 14

2, 10 13, 04 13, 04 13, 04 10, 14

2, 23

24.21

(#10% SYSTEM 751216 PAGE-55 (ADMINISTRATION BUILDING) Super Build / SS1 ... 上段: 超点重量 下段: 数算输力 A-D R-A A-6 A-5 ค~4 -3FL > < i a a RF A-B 31. 28---31. 28 26. 15--26. 15 31.28-31.23 A-2 ม-5 A-4 A-3 8-5

UNION SYSTEM 751215 PLOE-56

*** Super Build / SS1 *** [ADMINISTRATION BUILDING]

(ADMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751216 PIGE- 56

*** Super Build / SS1 ***

2.4 地質用重量 単位: [t]

床分布 Z Q e : 灰分布及び禁出床の海島 し.し : 根ថ肉属(地震用) D.L : 間定荷属(地震用) T.L : L.L + D.L 禁目監 : 大統自重と片持ち祭自重 在、整白館 : 階高の中央で上下降に分配する 小祭特格 : 契持務局置で、小梁へかけた荷貫を 大般特殊 : ジ技務房置で、大塚へかけた荷貫を、片持ち祭・戦出所の 大級特殊 : ジ技務房置で、大塚へかけた荷貫を、片持ち祭・戦出所の 発送内室、等分が初重。 福正 : 足よで補正した変量(地東用) フレーム外 : フレーム外で補正した変量(地東用)

発	(用 }	/原分布 ∑Qo/ T.L	禁息量	29 1	小袋特整	大祭特殊	牲自 黨	特正	フレーム外	会計
4 3 2 1	(P-HF) (RF) (3FL) (2FL) (1FL) (G.FL)	21. 28 475. 20 473. 06 472. 98 474. 98 310. 76	12.64 133,32 141,24 168.60 209.12 230.12	19. 59 35. 86 34. 71 33. 57 16. 47	5, 44 62, 40 62, 40 39, 00 48, 92	5. 76 52. 10 230. 40 230. 40 238. 20 208. 26	5.88 33.45 73.30 87.40 126.24	13. J8 26. 76 26. 75 30. 76	13.11 23.81 21.40 49.81 13.91	45.58 755.62 1122.33 1154.73 1251.59 897.40

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

#1 = ¥1/2¥

Ai = 1+(1//41-01)*2*T/(1+3*T)

C1 - Z*Rt*A1*Co

UNION SYSTEM 751216 PACE- 61

```
3.5 部村成力
            (成力划)
            203
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       ントは都村の引張艇 (モーメント巡を書く方向) に出力されます。
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              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。
は柱類の値を出力します。
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     の場合、左N(右N)は左下(右下)へ向かうプレースの下端における鉛度方向成分です。
         zez
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       ミエレメント製情) の場合、左N(右N)は左下 (右下) の耕城場におけるせん折力です。
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                        の場合、なN(右N)は左下(右下)へ向かうプレース魅力です。
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       府重がある場合、Mの反対側にQを出し、Nの下の行に中央Mを出力します。
       Z01
                                                                                                                                                                                                                                                                                                     各部村の技会部でピン結合の場合は、「P」を表示します。
                                                                                                                                                                                                                                                                                                 ・各筋点において支点となっている箇界には、「阝」を表示します。
   反力 给束
                                                                                                                                                                                                                          R y
R M
                                                                                                                                                                                                                                                                                                    グミー都材は、「・・・・」で表示します。
                                                                                                                                                                                                                       102
                                                                                    101
      (応力表)
                                                                                                                                                                                                                                                                                       [ADMINISTRATION BUILDING]
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               UNION SYSTEM 751216 PAGE-62
   ** Super Build / SS1 ***
    (1) 成为团
<A-4 フレーム>
                                                                                                                         (鉛蛋有食時)
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              0.8 |
31.30
[~0.4]
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           0.6 | 31.4C ( -0.3] | 0.6 | 14.2 | 15.2 | 15.2 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17.7 | 17
            2FL
                                                                                                                                                                                                      183.6C 172.1C 180.0C (0.2) (-0.8) (0.8) 13.5 3.5 1 1.6 | 11.0 | 15.3 | 18.7 | 16.4 | 12.9 | 10.9 | 16.3 | 16.4 | 12.9 | 10.9 | 16.4 | 12.9 | 16.4 | 12.9 | 16.5 | 16.4 | 12.9 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 16.5 | 1
```

220.80

A-4

218.64

A-3

A-2

225.13

A-5

反力 始重 曲げ

173, 87

A-6

[ADMINISTRATION BUILDING]

* 4 = Super Build / SSI * * *

167. 19

CHICA STATE TELET PAGE- 63

[ADMINISTRATION BUILDING]

* Super Build / SS1 ***

フレーム> 【水平資業時】

P.HE

*** Super Build / SS1 ***

(SUMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751216 PAGE-64

<a>-9 フレーム> (鉛面荷重時)

P+HF

** Super Build / SSI *** [AD

(ADMINISTRATION BUILDING)

MION SYSTEM 751216 PAGE- 65

<R-B フレーム> 【水平資金

PINE

(EMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751215 PAGE-EE

* * Super Build / SS1 * * * [ADI

[ADMINISTRATION BUILDING]

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 67

* * * Super Build / SS1 ***

(DAIGUIUS MOTTRATZINIMOR)

UNION SYSTEM 751216 PLOE-55

Somer Build / SS1 *** [ADMINISTRATION BUILDING]

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 70

<Q-6 フレーム> (鉛直荷重時)

P·HF

```
*** Super Build / SS1 ***
```

<A-6 フレーム> (水平済業時)

P.HE

* * * Super Build / SS1 * * *

[ADMINISTRATION BUILDING]

ENION SYSTEM 751216 PAGE- 72

<R-5 フレーム> (鉛面荷重局)

p·HF

 (\cdot)

• • • Super Build / SSI • • •

[ADMINISTRATION BUILDING]

UNION SYSTEM 751216 PAGE+13

<A-5 フレーム> (水平済金崎)

P·HF

* * * Super Bulld / SS1 * * *

(ADMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 74

<R-4 フシーム> (お返荷重等)

PHF

** Super Build / SSI ***

(ADMINISTRATION BUILDING)

ENTOX SYSTEM 751216 PLOE- 75

<A~4 フレーム> (水平寄重時)

P·HF

* * * Super Build / SS1 * * *

[ADMINISTRATION BUILDING]

UNION STSTEM 751216 PAGE- 76

()

```
[ADMINISTRATION BUILDING]
* * * Super Build / SS1 * * *
                                                                                                         UNION SYSTEM 751216 PAGE- 77
  2FL
  1FL
 反力 给查
会好
             A-A
                                  A→B
                                                      .-a-c
                                            [ADMINISTRATION BUILDING]
                                                                                                        UNION SYSTEM 751216 PAGE- 75
```

```
*** Super Build / SS1 ***
                                          [ADMINISTRATION BUILDING]
                                                                                                    UNION SYSTEM 751216 PAGE- 79
  1FL
                                                     A-C
                                                                          A-D
                                                                                                    UNION SYSTEM 751216 PAGE- 20
```

R-Ç

E T

1FL

UNION SYSTEM 751216 PAGE- E : [ADMINISTRATION BUILDING] o a . Super Build / SS1 *** (水平商重時) 3FL 2FL 1FL 31.25 反力 給宴 Q-A A-A A-B A-C (#10# SYSTEM 751216 PAGE- 52 [ADMINISTRATION BUILDING] (RESULT OF STRESS ANALYSIS) | 粒力 単位: [t] (AXIAL LOAD) <PH1 智 RF -P・MF> 12,05 A-D

11:87 A-C A-3 4 A 3FL 25, 35 A-D 26, 46--30.86 61.09--A-C 35.82--64, 99--39.41--37.14--36.40--35 B4--35.33--31.29--26.07 31.25--26. 42--31.15--A-2 A-1 A-6 A-5

* * * Super Build / SSI * * *

[ADMINISTRATION EULEDING]

(MION SYSTEM . 751216 PAGE- 63

< 3 解 2FL -3FL > 67,66-- 83,97-- 82,35-- 106,01-- 109,10-- 65,41 91,23--84.57--62.04--86.69-- 87.17--78.46-- 78.67--66.04--78.14--79. 71--< 2 育 1FL -CFL > 110.20-- 138.29-- 135.36-- 151.29-- 153.72-- 105.49 151.60-- 163.00-- 164.91-- 188.64-- 173.41-- 135.16 144,52-- 135,77-- 140,98-- 138,97-- 139,93-- 124,00 107.00-- 125.76-- 127.39-- 127.67-- 127.63-- 105.51 A-1

** * Super Build / SS1 ***

(ASMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 84

C 1 PR G.FL-1FL >

A-D 155.91-- 195.33-- 183.34-- 197.56-- 200.98-- 146.47

A-C 215.65-- 235.41-- 227.27-- 255.31-- 223.52-- 184.17

A-B 206.19-- 203.15-- 203.50-- 202.37-- 159.73-- 172.44

A-A 152.31-- 182.58-- 177.35-- 179.70-- 179.94-- 148.70

\$810N SYSTEM 751216 PLGE- 26

(ADMINISTRATION BUILDING) Super Build / SSI *** < 4 # 3FL -RF > 妄 义方向加力畸 ※ 5.77 4. 49 6.73 4.17 a-0 4, 92 5, 32 7.13 4.50 8-6 6.79 6,90 6.43 A-B 3, 70 8.06 5, 94 5.94 6.06 6-2 A-1 A-5 A-4 8-3 Q/8 [t/m] ΣQ Qc/Qc+Q+ Q+/Qc+Q+ OR FRAKE Qε Qw 0c+0# 33.65 36.43 36.33 31.40 33.65 35.43 36.33 31.40 100.00 100.00 100.00 100.00 0.00 0.00 0.00 0.00 24, 42 26, 43 26, 35 72, 78 33.65 36.43 36.33 31.40 0,00 0,00 0,00 0,00 3.03 100.00 0.00 137.81 137.81 160,00 合計 137.81 < 3 層 2FL -3FL > ※ X方向加力時 12,35 12.23 11.93 12.05 7.75 13.60 13.35 ø. **5**7 12.93 13.23 A-Ç e. 59 12.61 12. 36 12.61 A-B 8.58 11.12 11.39 7. 25 11.13 7.27 11.39 8-8 A-Z A-1 A-5 Q/8 [t/a] QR/IQ FRAKE負担率 Q¢ Qw Qc+Qw ÓR ΣQ De /De+Ov Ov /De+Ov FRAKE 0.00 0.00 0.00 0.00 64.04 69.87 62.15 59.55 0.00 0.00 0.00 0.00 64.04 69.87 63.15 59.55 64, 04 69, 27 58, 15 59, 55 100,00 0.00 100.00 261.61 a. 60 251.61

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 88

• • Super I	Swild / SSI			[ADNINIS	TRATION BU	(LDING)			(ALI	ON SYSTEM 7	51216 PAGE-
< 2 覧 18	FL +2FL > #	X方向加力	力時 米								
A~D	10.04	16.81	16,30	16.29	16.89	10.34					
A-Ç	11.52	16.36	17.79	17.80	18, 37	11.90					
A-8	11.36	18.01	17, 33	17.40	19.09	11.54					
ค- ค	5.38	15.74	15.20	15. 25	15.84	9,56				•	
	A-5	A-\$	A-4	A-3	A-2	R-1					*
FRARE	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Q+ Q4	v/Qc+Qv	QR/SQ FRANE責任率	用間変数を	ð/h	Q/8 (t/m)
A-D A-C A-B A-A	66.66 95.74 93.73 60.97	0.00 0.00 0.00	96.65 95.74 93.73 80.97		65.66 95.74 93.73 80.97	100.00 100.00 100.00 100.00	0.00 0.00 0.00	24.27 25.81 26.25 22.67	0.637443 0.673113 0.659782 0.644452	1/ 581 1/ 594 1/ 607 1/ 620	126.08 142.23 142.27 125.64
合計	357, 10	0.00	357.10	•	357. 10	100.00	0.00	100.00			
合計 < 1 附 G. A-D	357, 10 FL-1FL > * 14, 30	X方的加力 20.65	1時 X 19.93	20.00	20. 16	12.85		100,00			
合計 < 1 開 G. A-D A-C	357, 10 FL-1FL > # 14, 30 15, 77	X方向加力 20.65 21.82	19.93 21.05	20.89	20. 16 20. 53	12.85 13.41		100,00			
合計 (1 附 G. A-D	357, 10 FL-1FL > * 14, 30	X方的加力 20.65	1時 X 19.93		20. 16	12.85		100.00			
合計 (1 附 G. A-D A-C A-B	357, 10 FL-1FL > # 14, 30 15, 77 15, 58	X方向加力 20.65 21.82 21.45	19.93 19.93 21.05 20.75	20.88 19.98	20. 16 20. 53 19. 47	12.85 13.41 13.33		100.00			
合計 (1 附 G. A-D A-C A-B	357, 10 FL-1FL > # 14.30 15.77 15.58 13.59	X方向加加 20.65 21.82 21.45 19.58	19.93 21.05 20.75 18.90	20.88 19.98 19.38	20. 16 20. 53 19. 47 18. 41	12.85 13.41 13.33 12.35		100,00 QR/ΣQ 环ME真恒车	層際変位を	8/h	Q/8 (t/a)
合計 < 1 階 G. A-D A-C A-B A-A	357, 10 FL-1FL > # 14.30 15.77 15.58 13.59 A-6	X70m/m20.65 21.82 21.45 19.58 A-5 Qw 0.00 0.00 0.00	19.93 21.05 20.75 18.90	20.88 19.99 19.38	20. 16 20. 53 15. 47 18. 41 8-2	12.85 13.41 13.33 12.35			層間定位 8 1.050811 1.042535 1.024259 1.005983	8/h 1/ 532 1/ 541 1/ 551 1/ 551	Q/\$ {t/a} 101.62 108.83 107.94 100.60
SH G. A-D A-C A-B A-A FRIME A-D A-C A-B	357, 10 FL-1FL > # 14.30 15.77 15.58 13.59 A-6 Qc 107.00 113.46 110.55	X 7 (1) 20. 65 21. 82 21. 45 19. 58 6-5 Qw 0.00 0.00	19.93 21.05 20.75 18.90 R-4 Qc+Qw 107.90 113.46 110.56	20.88 19.99 19.38	20. 16 20. 53 19. 47 18. 41 R-2 EQ 107, 80 113. 46 110. 55	12.85 13.41 13.33 12.35 R-1 0c/0c+0e 0c 100.00 100.00	*/Qc+Q* 0.00 0.00 0.00	QR/ΣQ FRIME負担率 24,89 26,20 25,53	1.080811 1.042535 1.024259	1/ 532 1/ 541 1/ 551	101.62 108.93 107.94

PH1 繋 RI	F -P·HF> X	* 义方内如:	为時 米								
A-D	•			5.45	5.54						
A-C				5.86	5.94						
A-8											
A-A				-						`	
	A-8	A-5	R-4	R-3	A+2	A-1					
FRANE	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qa	Qu/Qc+Qu	QV/EQ FRAME與提率	是国実位を	ð/h	Q/8 (t/a)
A-1 A-2	11.48	0.00	11.48		11.48	100.00	0.00	50.37	G. 592252	1/ 709	19.39
A-3	11.31	0.00	11.31		11.31	100.00	0.00	49.63	0.598200	1/ 702	13.90
A-5	:	2		•							
an in	22.79	0.00	22.79		22, 79	100.00	0.00	100.00			
4 MR 3F	L-RF > #	Y方向加力	時業			•					
A-D	1.87	1.96	2.09	0.00 30.30u	0.00 35.51W	2.19	9				
A-C	0.00 22.62µ	3. 22	3, 39	0.00	0.00	3.56	•				
A-3	0.00	3. 22	3.39	4.17	4. 29	3.56	i				
A-A	1,87	1.96	2.09	2. 11	2.25	2.19	}				
	A-8	A-5	ñ-4	R-3	A-2	я-1				÷	•
FRAME	Q¢	Q₩	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qs	Qv/Qc+Qv	QR/EQ FRINE負担率	層間委位す	8/h	Q/8 [t/a]
R-1 6-2	11.50 6.54	0.00 35.51	11.50 42.05		11.50 42.05	100.00 15,55	0.00	6.34 30.51	0. 279718 0. 269022	1/ 1430 1/ 1486	41.11 156.30
A-3	6.28	30.30	35.58		36.58	17.17	62, 83	25.54	0. 258326	1/ 1548	141,60
A-4	10.95	0.00	10.95		10. 26	190.00	0,00	7. 95	0.247630	1/ 1615	44.75 43.70
P-5	10.35	0.00	10.36		10.36 26.38	190.00	0.00 85. E1	7.52 19.13	0.236935	1/ 1689	116.51
A-6	3.74	22.62	26.36		20.24	14.19	65. 61	12.15	0.210233	** 1.00	110.41
会計	49. 33	83.43	137, 81		137.31	35.83	54.17	100.00			

(ADMINISTRATION BUILDING)

	Bulld / S S 1			(ADMINIS	TRATION BU	irptiie)			. UNI	ON SYSTEM 7	51216 PAGE- {
< 3 PB 3	2FL -3FL >	単 Y方向な	力時 業 .								
A-D	3, 58	4.51	4,58	0.00 59.07⊌	0.00 61.660	3. 86			1.		
R-C	0,00 42,679	7.14	7. 13	0.00	0,00	6.38					
A-B	0.00	7.14	7.13	7:45	7.37	6.38					
A-A	3, 98	4.61	4.53	4.53	4.50	3.96			. *		
	A~6	A-5	R-4	A+3	A-2	A-1					
FRANE	Qe	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Qv	04/00+04	QA/SQ FRANE負担率	唐而炎位 <i>8</i>	ð/h	Q/& [t/m]
8-1	20.49	0.00	20.49		20, 49	100.00	0.00	7. 83	0. 375917	1/ 1064	54.49
R-2	11.67	61.66	73, 53		73, 53	16.14	83.66 82.90	29, 11 26, 73	0.374215	1/ 1068	196.49 138.04
R-3 R-4	11.93	59.07 0.00	70.0S 23.42		70.05 23.42	17, 10 160, 60	0.00	8.95	0.370813		63.15
H-4	23. 42 23. 50	0.00	23, 50		23.50	100.00	0.00	8, 93	0.359112		63, 66
A-6	7.96	42.67	50.63		50. 63		84.28	19.35	0.367411		137.80
台計	99. 21	152, 40	261.61		261.61	37. 92	62.08	100.00			
					•				4	-7	
2 段 1	FL -2FL > :	* 丫方向超为	游 ※			. •					
2 RP 1	FL -2FL > : 6.14	* Y方向加 7.69)野 ¥ 7.77	0.00 80.86M	. 0.00 53.66W	7.00					
	6. 14 0. 00					7.00 11.51					
A-D	6. 14	7.69	7,77	80.86W	53.66W						
A-D A-C	6, 14 0, 00 52, 62µ	7.69 12.00	7, 77 12, 19	80, 86M 0, 00	53.65¥ 0.00	11.51					
A-D A-C A-B	6.14 0.00 52.624 0.00	7.69 12.00 ,12.00	7, 77 12, 19 12, 19	80.86W 0.00	53.65W 0.00 12.70	11.51					.*
A-D A-C A-B	6.14 0.00 52.62U 0.00 6.14	7.69 12.00 12.00 7.69	7,77 12,19 12,19 7,77 R-4	80, 864 0, 00 12, 50 7, 93	53.65W 0.00 12.70 8.19	11.51 11.51 7.00 R-1	w/le+0+	QN/IQ FRANC真證平	用购买位。	8/h	Q/8 (t/m)
A-D A-C A-B A-A	6.14 0.00 52.824 0.00 5.14	7.69 12.00 12.00 7.69 9-5	7.77 12.19 12.19 7.77 R-4 Qc+Qw 37.02	80.86M 0.00 12.50 7.93 R-3	53.654 0.00 12.70 8.19 A-2 £Q	11.51 11.51 7.00 R-1 Qc/Qc+Qr (100.00	0.00	10.37	用陶文位 8 0. 468725	8/h 1/ 853	78. 93
A-D A-C A-B A-A	6.14 0.00 52.52u 0.00 6.14 A-6 Q c	7.69 12.00 12.00 7.69 9-5 Qw 0.00 53.68	7.77 12.19 12.19 7.77 R-4 Qc+Qw 37.02 74.55	80.86M 0.00 12.50 7.93 R-3	53.654 0.00 12.70 8.19 A-2 £Q 37.02 74.55	11.51 11.51 7.00 R-1 Qc/Qc+Qv (100.00 28.00	0.00 72.00	10.37 20.88	用間交位さ 0.468725 0.460331	8/h 1/ 853 1/ 869	78.93 161.97
A-D A-C A-B A-A FRARE A-1 A-2 A-3	6.14 0.00 52.52W 0.00 5.14 R-6 Q c 37.02 20.88 20.43	7.69 12.00 12.00 7.69 9-5 Qw 0.00 53.68 80.35	7.77 12.19 12.19 7.77 R-4 Qc*Qw 37.02 74.55 101.29	80.86M 0.00 12.50 7.93 R-3	53.654 0.00 12.70 8.19 A-2 £Q 37.02 74.55 101.29	11.51 11.51 7.00 R-1 Qc/Qc+Qr (100.00 28.00 20.17	0.00 72.00 79.83	10.37 20.98 28.37	層陶変位き 0.468725 0.460331 0.451937	8/h 1/ 853 1/ 869 1/ 825	78. 98 161. 97 224. 13
A-D A-C A-B A-A FRIME A-1 A-2 A-3	6.14 0.00 52.52 0.00 6.14 R-6 Qc 37,02 20,88 20,43 39.52	7.69 12.00 12.00 7.69 9-5 Qw 0.00 53.68 90.35 0.00	7.77 12.19 12.19 7.77 R-4 Qc*Qw 37.02 74.55 101.29 29.92	80.86M 0.00 12.50 7.93 R-3	53.654 0.00 12.70 8.19 A-2 £Q 37.02 74.56 101:29 29.92	11.51 11.51 7.00 8-1 9c/9c+9x 0 100.00 28.00 20.17 100.00	0.00 72.00 79.83 0.00	10.37 20.98 29.37 11.18	用間交位き 0.468725 0.450331 0.451937 0.443544	8/h 1/ 853 1/ 869 1/ 825 1/ 901	78.98 161.97 224.12 90.00
A-D A-C A-B A-A FRIME A-12 A-3 A-45	6.14 0.00 52.52U 0.00 5.14 A-6 Q c 37,02 20.43 39.52 39.38	7.69 12.00 12.00 7.69 8-5 Qw 0.00 53.68 90.35 0.00 0.00	7.77 12.19 12.19 7.77 R-4 Qc*Qw 37.02 74.56 101.29 29.92	80.86M 0.00 12.50 7.93 R-3	53.654 0.00 12.70 8.19 A-2 £Q 37.02 74.56 101.29 29.92 39.33	11.51 11.51 7.00 8-1 9c/9c49 0 100.00 28.00 20.17 100.00	0.00 72.00 79.83 0.00 0.00	10.37 20.98 29.37 11.18 11.03	用間交位を 0.469725 0.460331 0.451937 0.443544 0.435149	8/h 1/ 853 1/ 858 1/ 825 1/ 901 1/ 919	78.98 161.97 224.13 90.00 90.49
A-D A-C A-B A-A FRANE A-1 A-2 A-3	6.14 0.00 52.52 0.00 6.14 R-6 Qc 37,02 20,88 20,43 39.52	7.69 12.00 12.00 7.69 9-5 Qw 0.00 53.68 90.35 0.00	7.77 12.19 12.19 7.77 R-4 Qc*Qw 37.02 74.55 101.29 29.92	80.86M 0.00 12.50 7.93 R-3	53.654 0.00 12.70 8.19 A-2 £Q 37.02 74.56 101:29 29.92	11.51 11.51 7.00 8-1 9c/9c49 0 100.00 28.00 20.17 100.00	0.00 72.00 79.83 0.00	10.37 20.98 29.37 11.18	用間交位を 0.469725 0.460331 0.451937 0.445544 0.435149	8/h 1/ 853 1/ 869 1/ 825 1/ 901	78.98 161.97 224.12 90.00

• • ■ Super	Build / 551	***		EININGA)	TRATION BO	FILDING]		UNION SYSTEM ?	51216 PLGE- 50
< 1 階 6	6.FL-1FL > 3	₹ Y方南版)	力時 束				· .	1.0	
A-D	7.95	10. 43	11.03	0.00 110.60	16. 91	10.41			
A→C	0. 00 64. 43 9	14.34	15.12	0.60	17.55	15.39			
A-9	0.00	14.34	15. 12	14.95	15, 15	15.39			-
A-A	7.96	10.43	11.03	11.11	10. 53	10.41			
	A-5	A-5	A-4	A-3	A-2	* A-1			
FRURE	Qc	Qw	Qc+Qw	QR	ΣQ	Qc/Qc+Q* Q*/Qc+Q*	OR/ICO FRANE負担率	着国変位き き/h	Q/8 (t/m)
A-1	51.60	0.00	51.60		51.50	100.00 0.00		0.832036 1/ 679	62.01
A-3	€2.55	0.00	£2.55		62.55	100.00 0.00	14.45	0.795841 1/ 703	78.59
A-3	26.06	110.60	136.66		136.66	19.07 80.93		0.759545 1/ 743	179.83
R-4	52.30	0.00	52.30		£2.30	100.00 0.00		0.723449 1/ 780	72. 29
A-5	49.54	0.00	49.54		49.54	100.00 0.00		0.697254 1/ 922	72.03
A-6	15. 92	64.43	80.35		80. 35	19.81 80.19	18.56	0.651058 1/ 967	123.41
报会	257, 97	175, 03	433,00		433.00	59.53 40.42	100.00	£	

* * a Seper Build / SS1 * a *

(ADMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 81

4.3 浮き上がりのチェック

4:長)	朝鮮力(七)	E:水	P.阿意特皮力	[t]	1.6 特,却将=	がりが生じている	らことを示す.
<g. fl="" 種=""></g.>	¥ X;	方向加力時 英					
A-D	181.46L -47.21E	232, 84L 9, 41E	222. 91L -2. 00E	268.49L -3.71E	259.93L -2.538	166.25L 46.10E	
a-c	254.06L -51.67E	289. 19L 11. 59E	289. 44L -2. 90E	335, 53L -2, 148	280,73L -4,376	307.75L 49.695	
A-8	256.38L -51.16E	267, 27L 11, 79E	264.07L -2,44E	252, 01L 4, 19E	222.09L ~10-50E	195.00L 48.12E	
A-A	179. 22L -44. 28E	221.16L 8.85E	217.72L ~1.55E	217.01L 2.64E	207.74L -8.42E	167.00L 42.756	•
	A-6	A-5	R-4	8-3	A-2	R-1	•
<g: fl用=""></g:>	₩ Y ;	方向加力码 米					
A-D	191.46L 22.44E	232.84L 31.97E	222. 91L 33. 11E	268. 49L 137. 44E	258. 83L 120. 568	166. 25L 31. 25E	
A-C	254.06L 89.01E	289. 19L -7. 92E	298. 44L -8. 14E	335. 53L -174. 33E	280.73L -95.24E	207.75L -6.47E	
₽-B.	256. 38L -89. 81E	267. 27L 7. 82E	264. 07L 8. 14E	252.01L 10.32E	222. 09L 7. 56E	196.00L 5.42E	
A-A	179.22L -22.44E	221.16L -31.97E	217.72L -33.11E	217.01L -33.43£	207.74L -32.88E	167.00L -31.25E	
	A-6	A-5	A-4	R-3	R-2	R-1	

*** Super Build / SS1 ***

(ADMINISTRATION BUILDING)

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 92

4.4 僅心學

g: p:	重心位置(数 関心位置(の	5算能力の中心 h] KR:) [m] : ねじり顔性 [taxio]	e:例心 Re:例			彈力手径 (m) 形状特性係数
<発歴を考	重しない場合	\$ >						
Ħ			P	ė	KR	re	Rе	Fe
4	X方向 Y方向	15.86Z 10.598	16, 597 9, 649	0, 265 0, 949	7635	16. 694 11. 853	0.057 0.022	1,000
3	X方向 Y方向	16.355 10.245	16.743 9.755	0.358 0.490	9778	15.791 11.789	0, 031 0, 033	1,000
2	X方向 Y方向	16. 196 10. 133	16. 191 9. 757	0.015	11526	14.661 12.021	0.026 0.001	1,000
1	X方向 Y方向	15.015 10.012	15, 256 9, 780	0.759 0.232	8688	14.400 12.153	0.015 0.052	1.000

()

UNION SYSTEM 751216 PAGE- 93

*** Super Build / SS1 *** (ADMINISTRATION SUILDING) UNION SYSTEM 751216 PAGE-24 【RC 道】 (1)式 *エ25kr+エ7k+エ7k+ (2)式 *エ18kvエ18kc 会体構造 ΣAw Σλο ΣAw' (1)式の筐 (2)式の値 1030000 1306900 1355260 2116800 果果果 丫方向 聚聚聚 生养精进 ΣAw ΣΛο EAW! (1)式の額 (2)式の葉 ZWA1 (0.75ZWA1) 1624320 1846260 2050920 2504790 - . q 0 0

(ADMINISTRATION BUILDING) *** Super Build / SS1 *** UNION SYSTEM 751216 PAGE- 25 【 販売算定部材 】 (织) *** 算定する部材・・・ 算定しない部材 (性) ロ 算定する部材・ 算定しない部材 (RF) A-B 0-0-xxxxx0xxxxx0xxxxx0xxxxxc A-3 A-2 [ADMINISTRATION SULLDING] A-C

Sex

OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY.		~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	
5. DE	SIGN OF MAIN DESIGN OF		
(1) CONDITIO	N OF CALCULATION	
	· QD : X	DIRECTION QD=QL+n·QE n=1.5	
	Y	DIRECTION QD=QL+n·QE n=1.5	
(2) MATERIAL		V - 4
	(CONCRET	E)	
	Fc :	DESIGN STANDARD STRENGTH OF CONCRETE	(kg/cm ²)
	Lfc :	ALLOWABLE COMPRESSION STRESS AT PERMANENT CONDITION (TRANSIENT CONDITION: Lfc*2.0)	(kg/cm ²)
	Lfs :	ALLOWABLE SHEAR STRESS AT PERMANENT CONDITION (TRANSIENT CONDITION : Lfs*1.5)	(kg/cm ²)
	(REINFOR	CING BAR)	
	rft :	ALLOWABLE TENSILE STRESS	(kg/cm ²)
	wft :	ALLOWABLE TENSILE STRESS FOR STIRRUP	(kg/cm2)
(3) EXPLANAT	ION OF MARK	
	POINT :	DESIGN POINT OF MEMBER	(cm)
	Δ :	ADOPTION POINT OF STRESS	(cm)
	B*D :	WIDTH, DEPTH OF GIRDER	(cm)
	đt :	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	(it)
	QE :	SHEAR FORCE AT HORIZONTAL FORCE	(t)
	Qo :	SHEAR FORCE OF PERMANENT LOAD AT SIMPLE SUPPORT	(t)
	Pt :	TENSILE RE-BAR RETIO ;at/B*(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*(D-dt))+1)	
	Pw :	STIRRUP RATIO =aw/(B*x)	(%)
-		aw : SECTION AREA OF A SET OF STIRRUP	(cm²)
•		x : PITCH OF STIRRUP	(cm)

CONCRETE:	i	10 t	. f c=	70.0	MAIN RE- STII	BAR: (S BRUP: (S	030) rfi 030) vfi	LONG *	1870 S 1870 S	RIDRT =	2812 2812	SLAB : [SD30]	SHOR	-2012			01: 4 HD	rig Rezontal	IDDAL POII NODAL POI
			R:=:	-D	LENGTH POINT HL HS HS UP DOWN		LENGTH OF	CENTER	3\1	dt	HIOH	LEFT I LEFT I DOWN MAL UP INIS DOWN INU UP LOWN	1/4	CENTER	3/4		100 100 100 100 100 LONG 1 SHORT 1 & LONG	LEFT SH	RICHT
											-		-				-		-
				SD 30		ASTN A													
				D10		# 3								•					
				D13		#4													
	٠.			D16		# 5													
9				019	7	# 6						•							
				D52		# 7													
													•						
				•											**			٠	
-																٠			
													٠						

Ksd

*** Super Build / SS1 **	. (ADMINISTRATION BUILDING)	(NION SYSTEM 75 【RC集 快定計算:	1216, PAGE- ICO 2)
コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 (普通) Lfc= 7.0	主 坊:{SD3O} rft 長期=1870 規則=2812 スラブ館:{SD3O} カスタッマ・:{SD3O} vft 長期=1870 規則=2812	5 55=2012	A:長期 括点 水平 彩点
「RE G-A A-6 -A-5 1	HL 10.2 -3.0 3.9 Hal 14.0 14.0 HF -8.5 (DE= +2.4) 6.6 HaSh 22.0 14.7	6.0 6.0 10. 5.0 6.0 10. 14.6 14.6 14.6 10. 14.7 14.7 22.0 10. 22.0 22.0 14.7 10.8 24.9 1 18.	左端 - 右端 7.9 7.7 11.5 11.4 15.9 15.9 19.0 19.0 1.25 第 1.00
(RF A-A A-S -A-4) B-D 35=65 上域 4-D25 2-D25 4-D25! 下域 3-D25 3-D25 3-D25! スプラック・ 2-D10 9200 !	据材美 650.0 内法 600.0 一段目 of 5.0 1	日本 34 日本 1 5,0 5,0 6,0 1 14,5 14,6 19,6 19。 14,7 14,7 29,3 100 22,0 22,0 104長 33,3 1 月 14,9 14長	を題 古碑 7.9 7.8 7.7 7.7 10.9 10.8 13.5 15.5 19.5 19.5 1.22 週 1.02
【RF R-R R-4 -R-3 】 B-D 35=65 上端 4-D25 2-D25 4-D25 下結 3-D25 3-D25 3-D25 ア277-7 2-D10 6200	整材長 650.0 内胚 600.0 一段目 dt 5.0 左端 1/4 左端 1/4 中央 3/4 有様 dt 上 6.0 位置 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 下 6.0 HL 10.9 -7.5 10.1 Hat 19.6 14.6 18 -6.3 (0E -2.0) 6.3 Hat 23.4 14.7 19.6 14.6 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 14.7 19.6 19	中央 3/4 右线 5.0 i 0.1 i 6.0 i 6.0 i 6.0 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i 6.0 i 0.1 i 6.0 i	左導 右端 7.9 7.7 7.7 7.7 10.9 10.7 15.2 15.2 19.3 19.3
【RF R-A R-3 -R-2 】	部材長 650.0 内法 600.0 一段目 dt 6.0 !	77. 5.0 6.0 6.0 10L 14.5 14.5 19.5 10D 14.7 29.4 10D 22.0 22.0 10.5 33.3 15 24.8 16.5 15.5	左端 右端 7.9 7.7 7.7 7.7 10.9 10.7 15.2 15.2 19.1 19.1 1.19 饭 1.00
RF A-A A-2 -A-1] B×D 35× 55 上地 3-D25 2-D25 3-D25 下端 2-D25 3-D25 2-D25 72777* 2-D10 9200	器材長 650.0 内法 600.0 一段目 dt 6.0 宏橋 1/4 中央 3/4	中央 3/4 右項 1	左降 右曜 8.0 7.5 7.7 7.7 11.6 11.2 15.6 15.6 19.0 19.0

*** Super Build / SS1	**	[ADKIN1ST	RATION BUILDING]		. u	elon system 75: RC数 数定計算2	1216 PAGE- IC I 2 }
コンクリート: Fc=210 Lfc=70 (普通) Lfs= 7	.0 主意:	[SDSO] rit 長期* [SDSO] wft 長期*	1870 短期*2912 1870 短期*2812	スラブ版: (5030)	短期=2812		Δ: 長期 節点 水平 訪点
8+0 35*65 上端 4-D25 2-D25 4-D25 下线 3-D25 2-D25 2-D25 297-7* 2-D10 9200	部符先 650.0 左端 0.0 付出 18.4 HE -10.1 HL 18.4 MS 上 28.5	州法 600.0 1/4 中央 175.0 325.0 -6.5 (GE= -2.7) -0.0 -6.5 5.3	3/4 右端 1d 175.0 0.0 J 9.2 IM 7.4 IM -4.2 9.1 I 16.6 IM	t <u>F</u> 6.0 F 6.0 at 19.6 9.7 ast 29.4 14.7 F 22.0 14.7	5.0 5.0 9.7 9.7 14.7 14.7 14.7 14.7	5.0 l 6.0 lOL 18.2 lOs 29.4 lGD 14.7 lOs美 33.3 l 類 15.6 l a 委	左端 右離 10.2 7.4 8.7 8.7 14.2 11.4 12.7 12.7 19.0 19.0 1.00 短 1.00
(RF R-B R-5 -R-4] B*D 35v 65 上畑 4-D25 2-D25 4-D25 下畑 2-D25 3-D25 2-D25 2-D10 9200	総村長 650.0 左端 0,0 位置 0,0 HL 10.9 HE +7.2 HL' 10.9 HS 1	内法 600.0 1/4 中央 175.0 325.0 -8.9 (DE# +2.3) -4.8 -3.9	一段語 dt 6.0 1 2/4	左右 1/4 t L S.O 下 6.0 aL 18.2 14.6 as + 29.4 14.7	5.0 5.0 14.6 14.6 14.7 14.7 22.0 22.0	6.0 GL 18.2 IQo 29.4 IQD 14.7 IQA 33.3 EL	左端 右端 8.6 9.0 8.7 8.7 12.0 12.4 15.6 15.6 13.5 19.5 1.23 質 1.02
	都材長 650.0 左機 0.0 位置 0.0 f/L 12.4 HE -7.1 HI.' 12.4 HS L 19.5	内法 500.0 1/4 中央 175.0 325.0 -8.3 (9E* -2.2) -3.7 -8.3 7.0 8.3	一段目 dt 6.0 l 3/4 右編 ld 175.0 0.0 l 11.6 lm 7.1 lm -4.1 11.6 l 18.7 lm	を開 1/4	中央 3/4 5.0 6.0 14.5 14.6 14.7 14.7 22.0 22.0	を導 6.0 10L 19.2 10o 29.4 10D 14.7 10e長 33.3 元	左繼 右導 8.9 8.7 8.7 8.7 12.2 12.0 15.1 15.1 19.1 19.1 1.18 男 1.00
B=D 35=65 158 4-D25 2-D25 4-D25 下端 2-D25 3-D25 2-D25 スクラップ* 2-D10 +200	超村長 E50.0 左端 位置 G.0 付に 12.1 ME -7.4 HS上 12.1	内法 6GO.0 1/4 中央 175.0 225.0 -8.4 (0E= -2.3) -3.9 -8.4 7.4 8.4	一段首 ot 6.0 1 3/4 右端 10 175.0 0.0 1 11.6 IM 7.3 IM -4.2 11.6 I 18.9 IM	を増 1/4 t 上 5.0 下 5.0 al 18.2 14.5 aS上 29.4 14.7 T 14.7 22.0	中央 3/4 6.0 5.0 14.5 14.6 14.7 14.7 22.0 22.0	右端 6.0 PL 18.2 PO 23.4 PO 14.7 PA 33.3 万元 16.6 アス	左續 右端 6,9 8.7 8.7 8.7 12.3 12.1 15.3 15.3 19.3 19.3 1.21 短 1.01
BAD 35* 65 上編 4-D25 2-D25 4-D25 下編 3-D25 2-D25 2-D25 スクフィフ・ 2-D10 4200	部材長 650.0 左編 位置 0.0	内法 600.0 1/4 中央 175.0 325.0 -2.8 (GE= -2.7) +4.2 -8.8	一段目 dt 6.0 l 3/4	左編 1/4 上 6.0 下 6.0 aL 19.6 9.7 aSL 29.4 14.7 下 22.0 14.7 u L 33.3	中央 3/4 E.O E.O 9.7 9.7 14.7 14.7 14.7 14.7	右順 6.0 6.0 10t. 16.2 10s 29.4 10D 14.7 10s 33.3 10s 42 16.6 10s 42 5 16.6 1	友達 名塔 8.9 8.7 8.7 8.7 12.9 12.7 15.5 15.5 19.0 19.0

*** Super Build / SS1 ***	[ADMINISTRATION BUILDING]	UNION SYSTEM 751216 PAGE- IC2 {RCM 執定計算2]
コンクリート: Fc×210 - Lfc=70.0 (智 油) Lfs× 7.0	主 第:[SD30] rft 長期=1870 短期=2812 2999-7*:[SD30] vft 長期=1870 短期=2812	
PF A-C A-6 -A-5 新村 B-D 35= 82	650.0 内接 600.0 一校目 dt 6.0 を独 1/4 中央 3/4 台域 ldt l 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 18.2 - 3.6 indt 18.2 - 10.3 (66 - 2.8) 7.7 inss.	F 6.0 6.0 6.0 6.0 101 10.1 7.5 19.6 9.7 9.7 9.7 18.2 100 8.7 8.7 8.7 1.5 29.4 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 12.7 12.7 12.7 12.5 33.3 33.3 1 1 19 19.0 19.0
RF R-C R-5 -A-4) 哲切 B-D 35* 65 上機 4-D25 2-D25 4-D25 改養 下増 2-D25 3-D25 2-D25 円 279-7 2-D10 9200 円を ML INS_L T T	650.0 内法 600.0 一段目 st 6.0 大瀬 1/4 中央 2/4 お瀬 1 st 1 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 10.8	左端 1/4 中央 3/4 右端 1 下 6.0 8.0 6.0 6.0 10L 8.7 8.9 18.2 14.5 14.5 14.6 18.2 10a 8.7 8.7 18.2 14.7 14.7 14.7 29.4 10D 12.0 12.2 下 14.7 22.0 22.0 22.0 14.7 10a長 15.7 15.7
FF A-C A-4-A-3 事材 B-D	650.0 内法 600.0 一尺目 dt 6.0 左端 1/4 中央 3/4 右端 1 dt 1 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 11.6 -7.5 14.0 lnst -9.7 (0E= -3.2) 11.6 lnst 11.6 -3.7 -7.5 -2.5 14.0 20.3 3.5 5.9 8.9 8.7 1.7	左端 1/4 中央 3/4 右端 1 5 6.0 6.0 6.0 左縁 右端 6 F 6.0 6.0 6.0 左縁 右端 9.2 1 16.2 14.5 14.6 14.5 18.2 (29 8.7 8.7 1 1 29.4 14.7 14.7 23.4 10D 13.2 14.0 1 1 4.7 22.0 22.0 22.0 14.7 10長 14.1 14.1 14.1 33.3 1 33.3 1 1 19.0 19.0
RPF R-C R-3・R-2 番付 番付 番付 まか まか まか まか まか まか まか ま	650.0 内法 600.0 一段目 dt 6.0 大幅 1/4 中央 3/4 大幅 1 dt 1 0.0 175.0 255.0 175.0	左端 1/4 中央 3/4 右橋 1 下 5.0 6.0 6.0 6.0 1 左端 右端 下 8.0 6.0 6.0 10L 14.7 17.9 22.4 14.5 14.5 14.5 22.4 10c 14.5 17.9 1 35.8 22.0 22.0 22.0 36.8 10D 21.0 24.2 下 29.4 22.0 22.0 22.0 23.4 194長 24.5 24.5
RF A-C A-2 -A-1 】	E50.0 内注 600.0 一段目 dt 5.0 l 左端 1/4 中央 3/4 右端 ldt J 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 l 13.6 -7.6 11.8 lnat -11.8 (GE=-2.6) 11.2 lhtsJ 13.6 -2.9 -7.5 -3.6 11.0 l 25.4 2.7 1.3 23.0 lhu	左端 1/4 中央 3/4 右場 1 5.0 6.0 6.0 5.0 左端 右端 F 6.0 6.0 6.0 12 9.1 8.5 19.5 9.7 9.7 9.7 18.2 100 8.7 9.7 19.5 14.7 14.7 14.7 29.4 100 14.5 13.9 F 22.0 14.7 14.7 14.7 14.7 104.5 104.5 13.9

* * * Super Build / SS1 *	¥ ÷	[ADMINISTRATION SUIL	ente)	(ACS) 独定)	751216 PIŒ- 163 第2]
コンクリート:Fc=210 lfc=70. (普通) lfs= 7.	0 主節:	[SD30] rft 長期*1870 短期*28 [SD30] rft 長期*1870 短期*28	312 スラブ賞: {5D3O} 312	短期*2012	Δ:美閣 野点 水平 超点
####################################	### ### ### #########################	列法 603.0 一投目 dt (1/4 中央 3/4 175.0 325.0 175.0 (8.0 (66 -2.7) -4.1 -8.0 -4.2 (9.8 0.8 17	# dt 上 6.0 0.0 下 6.0 0.0 下 6.0 0.9 Inst. 14.6 14.6 7.5 Inst. 22.0 14.7 9.9 1 14.7 22.0 7.4 Mu 上 24.9	中央 3/4 古場 1 6.0 6.0 1 14.5 14.5 14.5 10 14.7 14.7 22.0 10 22.0 22.0 14.7 10 24.9 1 16.6 1a	左端 右端 7.8 7.2 7.7 7.7 7.7 11.8 11.3 15.8 15.8 15.8 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0
(RF A-D A-S -A-4) B*D 35*65 上端 4-D25 2-D25 4-D251 下端 3-D25 3-D25 3-D251	部材長 650.0 左端 0.0 ML 10.3 ME -5.9 ME・10.3 MS 上 17.2	内容 600.0 一次音 at 4 1/4 中央 3/4 も 175.0 325.0 175.0 (-7.8 (0E= -2.1) -3.9 -7.8 -3.9 16	1 let £ 6.0 0.0 ! F 5.0 0.2 ! Mal 19.6 14.6 5.5 ! Mas £ 29.3 14.7 0.2 ! F 22.0 22.0 0.7 ! Mu £ 33.3	6.0 5.0 I 6.0 6.0 IQ 14.6 14.6 19.5 IQ 14.7 14.7 29.4 IQ 22.0 22.0 22.0 IQ 23.3 I	左頭 右端 7.8 7.3 7.7 7.7 D 10.9 10.9 長 15.6 15.6 別 19.3 19.3 1.4 1.23 週 1.01
【RF A-D A-4 -A-3 】 B-D 35-65 上海 4-D25 2-D25 4-D25 下境 3-D25 3-D25 3-D25 799-70* 2-D10 9200	新村長 550.0 友權 位置 0.0 内 10.0 中 9.4 村民 10.0 村民 18.4	所法 500.0 一次日 0 1/4 5 1/4 5 1/5.0 325.0 175.0 (083.0) 11 -3.4 -6.7 -2.2 17 3.4 22	101 ± 5.0 2.0 F 6.0 2.7 Mal 19.5 14.5 0.9 Mas	5.0 5.0 10 5.0 6.0 10 14.6 14.5 19.6 10 14.7 14.7 29.4 10 22.0 22.0 22.0 10 33.3 1	左順 右項 7.4 8.2 6 7.7 7.7 D 11.9 12.7 a長 14.0 14.0 類 19.0 12.0
PF A-D A-3 -R-2 1	数材系 650.0 左端 位置 0.0 ML 15.3 NE -12.7 ML' 18.3 NS 上 31.0	75 450.0 一次日 0 1/4 4 5 1/5.0 325.0 175.0 (0E - 3.9) - 1.6.3 -12.6 -5.1 20 0.5 3	## 6t \(\delta \) 5.0 0.0 \(\tau \) 5.0 0.8 \(\tau \) 5.0 2.7 \(\tau \) 5.8 22.0 0.8 \(\tau \) 29.4 22.0 3.5 \(\tau \) 41.5	5.0 6.0 1 6.0 5.0 10 14.6 14.6 22.4 10 22.0 22.0 35.8 10 22.0 22.0 29.4 10 41.6 1	左端 右连 14.7 18.7 15.0 18.2 10 20.5 24.5 8. 25.1 25.1 15.1 33.1 15.1 28 1,04
[RF A-D A-2 -A-1] BaD 35s 65 上端 4-D25 2-D25 3-D25; 下程 2-D25 2-D25 2-D25 7-D25 2-D25 2-D25 2-D25	部材表 650.0 左端 0.0 内L 13.7 内E -11.2 内L 12.7 内S 上 24.9	内区 600.0 一次数 6 1 1/4 中央 3/4 175.0 325.0 175.0 (-6.7 (0E= -3.4) -1.7 -6.7 -3.3	## idt L 6.0 0.0 F 6.0 0.0 HaL 19.2 9.7 0.5 Mash 29.4 14.7 9.0 F 14.7 14.7 9.5 Hu L 23.3 1.5 F 15.6	6.0 6.0 1 5.0 5.0 10 5.7 9.7 14.6 10 14.7 14.7 22.0 10 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.9 1	左端 右端 1 8.5 7.1 1 7.7 7.7 15 13.6 12.2 14長 13.6 13.6

Super Build / SSi	[ABMINISTRATION BUILDING]	UNION SYSTEM 75121 【RC袋 快定計算2】	B PAGE- 104
7 # 3 3 Lfs # 7.0	主 25:(\$D30) rft 長期=1970 短期=2912 スクラップ:(\$D30) rft 長期=1870 短期=2912	•	· 長期 - 節点 水平 - 粒点
[RF A-6 A-A-R-B] 野田 35×65 上間 3-D25 2-D25 3-D25 位置 72 -D25 2-D25 では 2-D25 2-D25 では 2-D25 では 2-D25 では 10 -D25 では 10 -D25 2-D25 では 10 -D25 2-D25 2-D25 では 10 -D25 2-D25	0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 T 7.4 -3.9 6.1 Inst 7.4 -1.3 -3.9 -1.9 6.0 T 12.1 0.9 10.4 Inst 7.6 1.1 T 10.4 Inst 10.5 T 10.6 T 10.7 T 10.8 T 10.8 T	6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.5 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0	2編 右項 19 5.5 .6 5.6 .0 7.6 .2 16.2 .0 21.05
2-025 3-025 2-025 は 2-025 3-025 2-025 は 下増 2-025 3-025 2-025 は 2-025 3-025 2-025 は 2-025 3-025 2-025 は 2-025 3-025 と 1-025 3-025 3-025 と 1-025 3-025 3-025 3-025 2-02	表 550.0 内法 600.0 一段目 dt 6.0 l 左唯 1/4 中央 3/4 右端 ldt 上	友端 1/4 中央 3/4 右端 6.0 6.0 6.0 6.0 5.0 6.0 1 5.0 14.5 12.0 12.0 14.7 14.7 14.7 22.0 10D 14.7 22.0 22.0 22.0 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7	所力条件 右端 - 7 12.7 - 19.0
RF A-5 A-C A-C A-D]	R 550.0 内注 500.0 一尺目 dt 5.0 支加 1/4 十年 3/4 七福 (dt 上 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 T.5 -4.7 (0E -1.4) 4.7 Ha5上 5.7 -2.1 -4.0 -1.2 7.6 T 10.0 0.9 12.3 Fu 上	6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0	相 右端 .4 5.0 .6 5.6 .5 8.1 .1 16.1 .9 19.9
(RF A-5 A-4 -A-8)	550.0 内法 500.0 一月目 dt 5.0	を増 1/4 学典 3/4 結構 1 5.0 5.0 6.0 6.0 8.0 1 8 14.6 14.5 14.5 14.5 14.6 100 6 22.0 14.7 14.7 14.7 22.0 100 6 14.7 22.0 22.0 22.0 14.7 104.7 13.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14.7 14	福 右福 .5 6.8 .6 6.6 .3 8.6 .9 13.9
(RF A-5 A-B-A-A-C) : 都材 P-D 35= 65 上橋 4-D25 2-D25 4-D25 (改置 下塔 2-D25 4-D25 2-D25 (社 アウラップ 2-D10 4200 ! 円に 、	2.5 3.3 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 日本 1.5 U.9 U.9 U.9 U.9 U.9 U.9 U.9 U.9 U.9 U.9	6.0 6.0 6.0 6.0 IO. 1 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2	2堆 右堆 3 10.5 8 10.8 1 12.4 3 15.3 1 22.1 1 21.16

*** Super Build / SS1 **	* [ADMINISTRATION BUILDING]	(NION SYSTEM 751216 PLGE-1C5 [RC集 快定計算2]
コンクリート: Fe=210 Lfc=70.0 (甘 通) Lfs= 7.0	主 名:[SD30] rft 長期=1970 短期=2812 スラブ族:[SD30] 短期=2812 スクラップ:[SD30] wft 長期=1970 短期=2812	
[FF A-5 A-C -A-D] B-D : 258 65	4 9.7 14.7 14.7 14.7 14.7	2/4 右端 左端 右端 右端 右端 6.0 左端 右端 6.0 5.0 6.6 5.8 6.6 14.7 22.0 10D 8.4 8.5 24.9 15.0 19.0 19.0 15.6 6.6 1.1 15.5 15.6 15.6 15.5 15.
[RF A-4 A-3 -R-2] Pa-0	部内 650.0 円法 600.0 一次日 6 6.0 在場 1 4 上 6.0 5.0 た場 1/4 中央 3/4 日報 1 4 上 6.0 5.0 位置 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 下 6.0 6.0 4.0 1.7	6.0 t 左編 54 6.0 lOt 6.6 6.8 14.6 14.6 lOt 6.6 6.6 14.7 22.0 lOD 6.5 8.7 22.0 14.7 lOka 14.1 14.1 24.9 t 5 19.0 19.0 16.6 lag 1.11 数 1.00
35=65 上韓 4-D25 2-D25 4-D251 下韓 2-D25 4-D25 2-D251 スプラーフ 2-D10 9200	新刊美 550.0 内法 600.0 一段目 of 6.0 左端 1/4 中央 左端 1/4 中央 3/4 お端(日土 6.0 6.0 22 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 十 6.0 6.0 1. 14.3 -14.4 12.2 114.1 18.2 18.2 18.2 18.2 18.2 18.2 18.2 18	3/4
BeD 338 65 上班 3-D25 2-D25 3-D251 下班 2-D25 3-D25 2-D251 793-7* 2-D10 9200 1	都材美 650.0 内班 600.0 一泉間 dt 6.0 左端 1/4 中央 左端 1/4 中央 3/4 右場 ldt 6.0 6.0 02 0.0 175.0 325.0 175.0 0.0 下 6.0 6.0 1. 9.4 -3.3 9.8 Hall 14.5 14.5 14.5 14.5 14.5 14.5 14.5 14.5	3/4 古雄
[RF R-3 R-A-A-B]] BPD 25×65 上海 3-D25 2-D25 3-D25 [78] 2-D25 3-D25 2-D25] 78] 2-D25 3-D25 2-D25 [78] 2-D26 [78]	数材表 550.0 内法 600.0 一段日 ct 6.0 左端 1/4 中央 左端 1/4 中央 3/4 お様 14	274 右端 左端 右端 6.0 反 6.7 6.6 14.6 14.6 16.6 6.6 5.6 14.7 22.0 100 9.3 6.2 22.0 14.7 104.7 19.0 19.0 15.5 14.7 13.0 19.0 15.5 14.7 13.0 19.0 15.5 14.7 13.0 19.0 19.0 16.5 14.7 13.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19.0 19

	*** Super Beild / SS1												UNION SYS [RCSR (PAGE- 1C
	ンクリート: Fo×210 . Lfc×70 (普 道) Lfs× 7												٠.			大学 野点
799	D 35* 65 34 4-D25 2-D25 4-D25 34 2-D25 4-D25 2-D25 77 2-D10 4200	I 都材美 I 位置 I 位置 I HE I HE I HS 上	550.0 左端 0.0 13.1 -7.2 13.1 20.3	内法 1/4 175.0 (GE= -8.7	600.0 中央 325.0 -14.7 -2.7 -14.7	段目 3/4 175.0 -8.8	dt (5.0 M de D.0 Z.8 Ma D.1 Ma Z.8 Z.9 Mu	左右 4.0 5.0 18.2 5上 29.4 14.7 上 33.3	15. 2 14. 7 29. 4	中央 6.0 5.0 18.2 14.7 29.4	3/4 18. 2 14. 7 29. 4	古塔 6.0 18.2 29.4 14.7 23.3 16.6	10L 100 K 短天	表 11.0 10.8 15.0 15.4 19.7	古間 10.9 10.5 14.9 15.4 - 19.7 姐 1.03
(RF E× 上 下	A-3 A-C -A-D] 35 65 3 3-D25 2-D25 3-D25 3-D25 3-D25 2-D25 -2" 2-D10 9200	部材美 位置 NL	650、0 左端	內注	600.0 中央	一段日 3/4	dt €	5.0 ∰ ldt	左右 上 5.0 下 6.0 14.6 5上 22.0 下 14.7	1/4 9,7± 14,7	中央 6.0 6.0 9.7*	3/4	专項 6.0 6.0 14.6 * 77.0	10L 10L 100 100	左右	对力整付 右端 12.7
WA.	RNING 80.257 NOMI &	なっている		******	******			******				*****		****	******	
上 下 スクラ	35* 65 3 3-D25 2-D25 3-D25 5 2-D25 3-D25 2-D25 5 2-D10 9200	ME ME MS L	左端 0.0 10.1 -5.0 10.1 15.1	(GE*	中央 325.0 -2.8 -1.1) -2.8	3/4 175.0 -0.0 0.1	专 10 2 2 12	5.0 M lot 0.0 Mail Mail 1.9 1.1 Mu	上 6.0 下 6.0 上 22.0 上 24.9 上 24.9		14.6 14.7 22.0	14, 6 14, 7 22, Q	14.7 24.9 15.6	IQL IQD IQD IQE IQE	19.0 1.12	6.7 8.5 8.3 14.2 19.0 虹 1.00
(AF B=i 上i 下i マクラ・	R-Z A-B -A-C] 35* 65 4-029 2-025 4-025 2-025 4-025 2-0251 2-010 9200 [節材長 位置 ME ME MS 上 T	650.0 左端 0.0 14.0 -7.1 14.0 21.1	内法 1/d 175.0 (OE= -9.5	600.0 中央 325.0 -15.0 -2.6) -15.0	一段日 3/4 175.0 -9.6 14.7	ot 6 包 11 9 11 21	i.0 端 idt).0 .5 Mai .5 .5	左相 5.0 18.2 上 29.4 上 29.4 下 14.7 上 33.3	1/4 18. 2 14. 7 29. 4	中央 5.0 5.0 18.2 14.7 29.4	3/4 18.2 14.7 29.4	右端 6.0 6.0 18.2 29.4 14.7 53.3 16.6	10L 10c 10D 104英	左端 11.3 10.8 15.2 14.8 19.4	右導 10.5 10.8 14.4 14.8 20.4 類 1.07
9=1 1	A-2 A-C -A-D] 35* 65 3-D25 2-D25 3-D25 2-D25 3-D25 2-D25	銀材長	650.0	内法	600.0 ##	一段目 374	dt 6		左端 上 6.0 T 6.0 14.6 上 22.0 下 14.7	1/4	中央 6.0 5.0 9.7=	3/4	右端 6.0 5.0 14.6 23.0= 14.7	 	左唱	射力製付 右導 13.T 19.0

*** Super Build / SS1	• • •	[ADMINISTRATION	BUILDING]	•		SYSTEM 751216 PIGE-167 景 表定計算2]
,	.0 255+7°:[SI	030) wft 長期=1870 X	EØ≈2812			A: 長期 領域 水平 55点
P≠D 35*65 上提 3-D25 2-D25 3-D25 下端 2-D25 3-D25 2-D25 スクラップ 2-D10 9200	1 節材長 650.0 1 左端 1 位置 0.0 1 1 ML 9.1 1 MS -5.0 MS L 13,1 下	为法 500.0 一段日 1/4 中央 3/4 75.0 325.0 175.0 -2.9 (GE= -1.4) -0.4 -2.9 -0.8 2.1 0.5 3.0 3.5 2.2	5t 5.0 5th idt 1 0.0 T 7.3 Hal 3.8 Mas1 7.3 T 11.1 Mu 1 T	左編 1/4 6.0 14.6 14.6 22.0 14.7 14.7 22.0 24.9 16.5	中央 3/4 1 6.0 6.0 14.6 1J.6 1 14.7 14.7 2 22.0 22.0 1	5階 1 6.0 1 左端 右掲 6.0 10L 5.3 5.6 4.5 1Ga 5.6 5.6 7.7 4.7 10s長 15.0 15.0 4.9 1 烈 19.0 19.0 6.6 1a長 1.18 短 1.09
[RF A-1 A-B -A-C] B-D 35-65 上間 3-D23 2-D25 3-D25 下降 2-D25 2-D25 2-D25 277-7 2-D10 9200	統材兵 650.0 左接		dt 6.0 右端 dt 上 0.0 下 8.8 IMAL 3.9 IMAS上 8.8 下 12.7 Hu 上	左端 5.0 14.6 14.6 22.0 14.7 14.7 22.0 24.9 16.6	中央 3/4 を 5.0	732 6.0 左周 右頭 6.0 9.0 7.6 4.6 100 7.7 7.7 2.0 100 9.8 9.4 4.7 104長 16.1 16.1 4.9 1.2 21.2 21.2 6.6 10長 1.27 類 1.11
8AD 35= 65 上海 3-D25 2-D25 3-D25 下海 2-D25 3-D25 2-D25 スプラッフ・2-D10 0200	左排 2 位置 0.0 17 HL 7.7 HS -3.8 HL' 7.7	74 中央 374 5.0 325.0 175.0 - 3.2 (06= -1.4) 0.8 -3.2 -1.0 0.6 1.5 2.2 3.8 3.5	ot 6.0 右距 dt 上 0.0 下 7.2 MaL 5.0 MaS上 7.2 F	左端 1/4 6.0 5.0 14.5 14.6 22.0 14.7	中央 3/4 を 6.0 6.0 14.6 14.6 1 14.7 14.7 2 22.0 22.0 1	74
コンクリート: Fc=210 しfe=70 (普通) しfs=7.	0 主 路 :{50 0 スクラッフ':{50	30] rft 長期=1870 短 30] rft 長期=1870 短	D= 2812			Δ: 長期 結点 水平 拡点
8-D 35× 70 - 14 5-D25 3-D25 S-D25 下間 3-D25 3-D25 3-D25 2-D13 9100	部村長 650.0 戸 左端 1 位置 0.0 17 ML 15,2 ME -21,2 ML 15,2 ML 15,2		tt 5.0 古碑 dt 上 0.0 下 13.8 mal 17.8 mas上 13.8 下 21.5 mu上 3.9 下	左編 1/4 6.0 6.0 23.8 15.9 39.9 23.9	中央 3/4 章 5.0 6.0 15.9 15.9 2 23.9 22.9 3 23.9 23.9 2	
	左接 1 位置 0.0 17 ML 15.4 ME -15.6 FL 15.4 MS 上 32.0	は 556.0 一段日 /4 中央 3/4 5.2 325.0 176.2 -9.8 (OE= -5.2) 4.4 -3.3 -4.3 3.1 2.9 1.5 9.9 13.5		左編 1/4 6.0 6.0 21.8 15.9 19.9 23.9	中央 3/4 を 6.0 6.0 15.9 15.9 2 27.9 17.9 3	議 : 6.0 i 左端 右路 6.0 i

* * * Super Build / SS1 *	• [ADMINISTRATION	BUILDING]	UNION SYSTEM 751216 PAGE- 108 [RC集 教定計算2]
コンクリート: Fc=210 Lfc=70. (普通) Lfs= 7.	主 第:[SD30] rft 長期=1870 9 207-7':[SD30] vft 長期=1870 9	5数+2812 スラブ塩:{S930} 9 5数+2812	短期=2812 点:美類 短点 水平 四点
[3FL A-A A-4 -A-3] B-D 35+ 70 LM 5-D25 3-D25 5-D25 FM 3-D25 3-D25 5-D25 297-7 2-D13 4100	左线 1/4 中央 3/4 0,0 176,2 325.0 176.2	dt 5.0 l	今来 3/4 ち様 ち場 ち場 ち場 5 11.7 11.7 11.7 11.7 11.7 11.7 11.7 11
	左編 1/4 中央 3/4 0,0 176,2 325.0 176.2 1 15.5 -9.8 近 -16.8 (02= -5.2) L' 15.6 -4.3 -9.8 -4.9 上 32.4 3.4 2.5 T 1.2 12.0 9.9 12.4	at 5.0 } 左插 1/4	中央 3/4 右端 1 6.0 5.0 1 左端 右端 5.0 5.0 10L 12.1 11.7 15.9 15.9 23.8 100 11.8 11.8 23.9 23.9 23.9 10B 27.8 27.8 23.9 23.9 23.9 10B 27.8 27.8 45.1 1 見 35.4 33.4 27.0 1 α 長 1.32 見 1.01
上端 5-D25 3-D25 5-D251 下端 3-D25 3-D25 3-D251 スクラープ* 2-D13 9100 1	医材表 650.0 內法 596.0 一段日 左邊 1/4 中央 3/4 2世 0.0 176.2 325.0 176.2 15.2	dt 6.0 左續 1/4 占導 1d 上 6.0 0.0 T 6.0 13.6 Hai. 23.8 15.9 21.2 Hasb 39.9 23.9 13.6 Hu 1 45.1 23.9 23.9	中央 3/4 右端 1 6.0 6.0 1 左端 右端 6.0 6.0 IOL 12.2 11.7
3×D 35×70 上端 6-D25 3-D25 5-D251 下端 3-D25 3-D25 2-D251 3-D25 3-D25 2-D251	財技 650.0 内注 595.0 - 元程 数据 1x4 中央 3x4 12版 0.0 175.2 325.0 176.2 19.7 -7.1 6 -25.4 (GE= -7.1) 19.7 -0.1 -7.1 -4.9 上 45.1 12.7 -3.0	dt 6.0 左ば 1/4	中央 3/4 右頭 I 6,0
8≈D 35≈ 70 上端 5-D25 3-D25 5-D251 下海 3-D25 3-D25 3-D251 222-2* 2-D13 9100	暦材兵 650.0 内法 596.0 一段度 定項 1/4 中央 3/4 1版 0.0 176.2 325.0 176.2 L 12.3 (02* -5.9) L' 12.3 -4.7 -9.2 -4.6 1 31.2 3.8 4.2 下 6.6 13.2 9.3 13.5	ct 6.0 1 左編 1/4	中央 374 台湾 1 左端 台端 6.0 6.0 10. 9.3 5.4 15.9 15.9 23.8 100 9.3 9.3 23.9 23.9 39.9 10D 19.1 19.2 23.9 23.9 23.9 10及 27.5 27.5 45.1 1 度 25.0 25.0 77.0 1 2 1 1 2 2 5.0 25.0

* * * Super Build / SS1 *	* *	(ADMINISTRATION B	UILDING)	-	BAIGH SYSTEM 7: 【RC集 快定計算	51216 FJGE-109 :2]
	יקינינג ס (SD):	O) 414 #W=1810 WW	445917			
8*D 35* 70 上海 5-D25 3-D25 5-D25 下连 3-D25 3-D25 3-D25 スクフ-フ* 2-D13 9100	数材表 650.0 円 左端 14 位置 0.0 178 円 13.3 円 13.3 円 13.3 一 円 13.3 一 円 13.3 一	555.0 374 -4 +2 374 5.2 325.0 175.2 -5.8 (0E= -5.9) 6.0 -8.8 -4.5 6.7 4.2	市場 dt 上 0.0 1 13.2 Hal 19.1 Has 上 12.2 下 31.3 Hu 上	5.0 6.0 5.0 6.0 23.8 15.9 15.3 39.9 23.9 23.9 23.9 23.9 23.5 45.1	5.0 0.0	左導 也得 9.5 9.2 9.3 9.3 16.3 18.0 25.8 25.8 35.0 25.0 1.25 数 1.00
[3F A-B A-3 -A-2] B=D 35= 70 LM 5-D25 3-D25 5-D25 FM 3-D25 3-D25 3-D25 222-7° 2-D13 6100	節材長 650.0 内 定端 1/ 位置 0.0 176 HE 13.2 ME -19.3 ML 13.2 -4 MS L 32.5 下 6.1 13	注 596.0 一段目 dt 4 中央 3/4 5.2 325.0 176.2 -9.0 (RE= -5.9) 1.1 -9.0 -4.8 1.7 3.7 5.1 9.2 13.3	5.0 古塚 ldt 上 0.0 下 11.8 Mat 18.9 Mas 上 11.8 下 30.7 Mu 上 7.1 下	E8 1/4 FE 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 9.39 9.39 9.33 9.23.9 23.9 23.9 23.9 23	5.0 6.0 DL 15.9 23.8 Do 23.9 29.9 QD 23.9 23.9 QA	左右 右端 9,6 9.1 9,3 9.3 18,4 17.9 27.0 27.0 25.0 35.0 1.27 元 1.00
上編 5-D25 3-D25 6-D25 下線 2-D25 3-D25 3-D25 スクラップ・ 2-D13 0100	部材美 650.0 内 左端 1/ 位置 0.0 176 ML 12.2 RE -20.3 HL' 12.2 -4 RS 上 32.5	法 525.0 一段目 61 **4 中央 3/4 5.2 725.0 176.2 -8.7 (04 -7.0) 1.4 -9.7 -3.8 3.9	5.0 古篇 dt 上 0.0 下 13.5 HaL 25.2 HaS上 13.5 下 38.7 Hu 上	左簿 1/4 中央 6.0 8.0 5.0 5.0 22.1 15.9 15.9 33.9 23.9 23.9 15.9 23.9 23.9	3.4 有權 5.0 6.0 1 5.9 25.1 10 1 10 10 10 10 10 1	左端 右編 8.1 9.5 9.3 9.3 19.7 20.0 26.6 26.6 35.0 25.0 1.24 短 1.00
B*D 35-70 上版 6-D25 3-D25 5-D25 下版 3-D25 3-D25 2-D25 スクラッフ・ 2-D13 9100	部村長 550.0 内 左端 1/ 位置 0.0 176 HL 21.4 HE -25.8 HL -1 47.2	注 595.0 一段目 61 rd 中央 3/4 5.2 325.0 175.2 -9.1 QE= -7.2) 1.4 -9.1 -3.1	お塩 ldt 上 0.0 下 17.7 Inal 20.8 IMAS上 17.7 ト 33.5 IMu 上	75.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0	6.0 I 6.0 IOL 15.9 22.1 ICo 23.9 39.9 IGD 23.9 15.9 IGE 45.1 I 類	左右 右進 13.8 15.9 13.2 16.4 24.6 26.7 25.6 25.6 35.0 35.0 1.15 第 1.00
第6日 350-70 上級 5-D25 3-D25 5-D25 下版 3-D25 3-D25 3-D25 2-D13 6100 1	左端 1/ 位置 0.0 178 们 19.1 的E -19.5 (ML' 19.1 -6 MS 上 28.5	·4 中央 3/4 3.2 325.0 176.2	6.0 方面 dt 上 0.0 下 19.2 HaL 19.9 IMAS上 19.2 下	左接 1/4 中央 6.0 6.0 6.0 5.0 23.8 15.9 15.5 39.9 23.9 23.5 21.9 23.9 23.5 45.1 27.0	3/4 右端 1 5.0 1 6.0 IGL 15.9 23.8 IGO 23.9 39.9 IGD	左福 右塔 14.6 14.6 14.5 14.5 23.7 23.7 27.5 17.5 35.3 35.3

*** Super Build / SS1	*** (ADMINISTRATION EUILDING)	UNION SYSTEM 751216 PAGE- IIG [RC集 検定計算2]
コンクリート: Fc=210 「Lfe=70 (普通) Lfs= ?	.0 主 第: [5D30] eft 長期=1970 短期=2912 スラブ路: [5D30] 短期=281: .0 スタフッフ*: [5D30] eft 長期=1970 短期=2912	2
[3FL R-C R-4 - R-3] 8-D 35= 70 上版 5-D25 3-D25 5-D25 下版 3-D25 3-D25 3-D25 スクコープ* 2-D13 9100	1 ML 19.6 -14.3 16.3 MAL 23.8 15.9 15.9 1 MB -19.8 (CE2 -5.1) 19.8 MASE 39.9 23.9 23.9	5/4 - 右端
SFL A-C A-3 -A-2 8-D 35*70 上場 5-D25 3-D25 5-D25 下端 3-D25 3-D25 3-D25 スクラップ 2-D13 9100	1 脳材長 650.0 内法 595.0 一段目 dt 6.0 1 左右 1/4 中央 1 左端 1/4 中央 3/4 岩端 ltt 5.0 6.0 1 位征 0.0 175.2 525.0 176.2 0.0 1 で 6.0 1 ltt - 18.9 -4.2 9.8 ltal 23.9 15.9 15.9 1 ltt - 18.9 (GE= -5.6) 18.8 ltals 23.9 27.9 27.9 27.9	5/4 右端 (6.0 (左端 右端 6.0 ((8.6 7.3 15.9 23.9 ((2.7 9 7.9 23.9 39.9 ((17.3 15.0 25.2 25.2 23.9 23.9 (0.4 25.2 25.2 25.2 45.1 1 1 3.5.0 35.0 35.0 27.0 1 24.14 1.00
[SFL A-C A-2 -A-1] B=D	都材長 650.0 内法 596.0 一段日 dt 6.0 左端 1/4 中央 1/4 中央 3/4 右端 ldt上 8.0 6.0 6.0 位置 0.0 176.2 325.0 176.2 0.0 下 6.0 6.0 HL 12.7 -12.8 17.8 Inst. 22.1 15.9 15.9 HE -721.1 (OE= -7.3) 25.2 Inst. 39.9 23.9 23.9 HL' 12.7 -8.0 -12.6 -5.7 17.8 下 15.9 23.9 23.9 HS L 33.8 0.1 7.6 44.0 Inst. 45.1 F 8.4 16.3 15.3 19.1 B.3 下 18.0	5/4 右端 ! 5.0 左端 右端 6.0 OL 12.5 14.0 15.9 25.1 IO 13.2 13.2 23.9 47.9 IOD 23.4 24.9 23.9 23.9 19.4 28.0 29.0 54.1 例 35.0 35.0 27.0 14.4 1.33 M 1.00
254 70 上雄 5-P25 3-P25 5-D25 下塔 3-D25 3-D25 3-D25 X95,7' 2-D13 0100	ML	古城
(3FL A-D A-5 -A-4.) BAD 35-70 上端 5-D25 3-D25 3-D25 下端 3-D25 3-D25 3-D25 スペラップ・ 2-D13 9100	蘇村美 650.0 内法 596.0 一段目 dt 6.0 左端 1/4 中央	3/4 古塔 左端 古稿 6:0 左端 古稿 6:0 14.1 14.0 15:9 23:8 180 14.0 13:9 23:9 109 22:5 22:5 23:9 109 27:5 27:5 27:5 45:1 対 35:4 25:4 27:0 16 長 1:30 対 1:01

· ·		LMION SYSTEM 751216 PAGE- 111 【RCQ 快定計算2】
コンクリート: P c=210 Lfc=70.0 (普 漢) Lfs= 7.0	主 悠: [5D30] rft 長期=1870 対照=2812 スラブ的 スタフィント: [5D30] wft 長期=1870 対照=2812	(:(SD3O) 短期≈2912 Δ:長期 貸点 水平 註点
35L A-D A-4 -A-3 1 数を B-D 25=70 上端 5-D25 3-D25 0 位置 下端 3-D25 3-D25 3-D25 位置 下端 3-D25 3-D25 3-D25 内 スタラ・フ 2-D13 0100 内を 「内」 「トラート」	18.9 -13.6 16.0 inat 23.9 -18.4 (DE= -5.7) 18.2 iMa5± 39.9 18.9 -6.4 -13.6 -7.7 15.0 i F 23.9	1/4 中央 3/4 右端 1 6.0 1 左端 右端 15.9 15.9 15.9 23.3 1Go 13.8 13.6 23.9 23.9 23.9 33.9 1GD 22.8 21.9 23.9 23.9 23.9 23.9 1GD 22.8 21.9 45.1 1 短 55.5 25.5 27.0 1 4 秦 1.20 短 1.02
【SFL A-D A-3 -A-2 】 「個名 pab 35*70 上雄 5-D25 3-D25 5-D25 位置 下雄 3-D25 3-D25 3-D25 に スクラック 2-D13 9100 」 HE ドル: 「MS」上 「下	美 550.0 内法 596.0 一段日 dt 6.0 l 左端 左端 1/4 中央 3/4 古端 idt 上 5.0 0.0 176.2 325.0 176.2 0.0 l 下 6.0 13.4 -5.0 12.6 IMaL 23.8 -17.4 (QE= -5.4) 17.2 IMaSL 39.9 13.4 -1.8 -5.0 -2.2 12.6 l T 23.9	1/4 中央 3/4 右項 ! 5.0 6.0 10 5項 右項 15.9 15.9 15.9 23.9 100 6.6 8.6 23.9 23.9 23.9 23.9 100 16.9 16.7 23.9 23.9 23.9 23.9 102 16.9 16.7 23.0 23.9 102 16.9 15.8 25.0 12.5 12.5 12.5 12.5 12.5 12.5 12.5 12.5
[3FL A-D A-2 -R-1] 「都村 B+D 35*70 上雄 5-D25 3-D25 5-D25 位置 下路 3-D25 3-D25 3-D25 加 207+2* 2-D13 9100 州ビ ドル・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	乗 555.0 内法 596.0 一段日 ct 5.0 左雄 左端 1/4 中央 3/4	1/4: 中央 3/4 右掲
コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 (普選) Lfs= 7.0	主 第: [SD30] rft 長房=1870 短期=2812 スラブ覧 スタファン: [SD30] eft 長房=1870 短期=2812	:{\$D30} 梵照*2912 Δ:長期 訂点 水平 節点
3FL	(650.0 内法 596.0 一段目 dt 6.0 l 左端 左端 1/4 今央 3/4 枯薄 ldt L 6.0 0.0 176.2 325.0 176.2 0.0 l 下 6.0 11.1 -6.8 10.0 lMat 15.9 -11.6 (CE -3.0) 7.9 lMasL 23.9	1/4 中央 3/4 ち場 左縁 ち場 ち場
(TE) 6-6 6-8 -A-0] ###	F PEAN AND ESC N TO JA CA THE	1/4 中央 3/4 右端 耐力無付 6.0 6.0 宏導 右端 5.0 6.0 GL 10.5 10.5 20.7 G0 15.9 15.3 15.9 31.9 G0 23.9 23.9 23.9 15.9 G4長 16.0 16.0 超 23.0 24.0

*** Super Build / SS1 ***	[BHINISTRATION BUILDING]	taton system 751216 Ploe- 112 (RC党 規定計算2)
/ # ii \ l.f ∈= 7. U	主 旅:[\$D30] rft 長期=1870 短期=2812 スラブ路:[\$D30] 景 2579-7":[\$D30] wft 長期=1870 短期=2812	
SFL A-6 A-C -R-D 日本日本 日本 日本日本 日本 日本日本 日本日本 日本日本 日本日本 日本日本 日本日本 日本日本 日本 左端 1/4 中央 3/4 石橋 161 L 6.0 0,0 176.2 325.0 176.2 0.0 1 下 6.0 10.6 -7.3 11.9 Inst 20.7 15.9 10.8 -4.0 -7.8 -3.5 11.9 1下 15.9 23.9 10.8 -4.0 -7.8 -3.5 11.9 1下 15.9 23.9	5.0	
[35k A-5 A-A +A-B] 新村美 25 * 70 上館 4-D25 2-D25 5-D25 位度 下塔 2-D25 3-D25 4-D25 他に スプラフ* 2-D10 4150 他に 「M5.上	55.0. 内接 535.0 一次	6.0
[3FL A-5 A-8 -A-C] 1 野村夫 B+D 35*70 上海 S-025 3-D25 S-D25 位置 下途 4-D25 4-D25 4-D25 他、 299ップ 2-D13 6100 性に ML	550.0 内法 598.0 不成日 は 上 5.0	6.0 6.0 1 左腿 右端 6.6 6.0 10A 17.2 20.8 21.2 21.2 25.5 10e 17.1 20.8 23.9 23.9 39.9 10D 21.8 25.4 25.1 1 2 37.5 37.5 45.1 1 2 37.5 37.5 27.5 10 45.1 1 2 37.5 37.5 27.5 10 45.1 1 2 37.5 37.5
[35L A-5 A-C -A-D]	550.0 対点 553.4 543.1 1dt 1 5.0	6.0 6.0 1 左端 5元 6.0 12.10.7 9.9 15.3 15.9 20.7 10a 10.2 10.2 15.9 15.9 31.9 10D 16.2 15.4 23.9 23.9 15.9 104 19.5 10.5 36.1 1 到 22.8 22.8 10.0 14 1.0 25 10.1
[3FL A-4 R-A -9-9] 解析長 B-D 35s 70 上地 4-D25 2-P25 5-D25 位置 下端 2-D25 3-D25 4-D25 代 スクラップ 2-D10 9150) HE HL HS	55.0 7点 55.0 75.2 75.1 14t 5.0 75.2 75	中央 3/4 右部 6.0

*** Super Build / SSl	• • =		ţ	apalnis1	RAT LON	อนในปีเห	6]				ux [:	ION SYSTI RC算 第	EN 75 定計算:	1216 P	102- 113	3
コンクリート: Fc=210 Lfc=70	.0	主意:	(5030] (5030]	rít 長期 vít 長際	≈1970 第 ≈1970 月	成=2912 第=2012		スラブ族	: (SP30)	短馬≃281	2	:		∆: 長期 水平	贷点 疑点	E L
************************************	#####################################	650.0 左雄 0.0 23.0 -10.3 23.0 33.3	内法 1/4 176. Z (QE ² -8. Ø	596.0 中央 325.0 -17.3 -3.2) -17.3	一段目 3/4 176.2 -8.8	4t 5.0 专稿 0.0 23.0 10.3 23.0 33.3	idt 上 Finas上 Inas上 Imu 上	左4 6.0 5.5 39.9 31.9 45.1	21.2 23.9 31.9	中央 6.0 6.0 21.2 23.9 31.9	3/4 21.2 22.9 31.9	6,0 6,0 25,5 31,9 45,1	100.100 天坂	17.2 17.1 22.0 27.3 27.6	20.9 20.8 25.7 27.3 27.5 E 1.12	(
TERRATERRATERRATERRATER TFL A-4 A-C -A-D) B*D 35* 70 上海 5-D25 2-D25 4-D25 75 4-D25 3-D25 2-D25 27-7* 2-D10 9150	部材表 位親 ML ME ML	650.0 左睫 0.0 15.9 -10.7 15.9 26.6	内法 1/4 176.2 (0E' -0.4	596.0 中央 325.0 -5.2 -3.7) -5.2	一段B 3/4 176.2 -1.7 5.0	有項 0.0 12.9 13.3 12.9 25.2	ot 上 IMAL IMAS上 IMU上	6.0 6.0 25.5 39.9 31.9 45.1	15.9 15.9 23.9	6.0 6.0 15.9 15.9 23.9	15.9 15.9 23.3	6.0 20.7 31.9 15.9 36.1	IDL IGO IGO IGO IGO IGO IGO IGO IGO IGO IGO	左端 11.2 10.7 16.7 19.3 22.9	右端 10.3 10.7 15.8 19.3 22.5	
SFL A-3 A-A-A-B] SFAD 35= 70 上端 4-D25 2-D25 5-D25 下路 2-D25 3-D25 4-D25 99-フ* 2-D10 6150	首将長 位置 他: hE	650.0 左连 0.0 13.7 +13.3 13.7	内法 1/4 176.2 (GE- 1.5	535.0 中央 315.0 -5.5 -3.6)	一段目 3/4 176.2 -1.2 2.6	dt 5.0 右端 0.0 14.5 10.2 1=.5 24.7	Idt L IMAL IMASL IMU L	左端 6.0 5.0 20.7 31.9 15.9 36.1	15.9 15.9 23.9	6.0 6.0 15.9 15.9 23.9	15.9 15.9 23.9	5.0 5.5 39.9 31.9 45.1	10L 100 10D 104長	10.6 10.7 15.0 19.1 22.7	10.9 10.7 16.3 19.1 22.7)
3FL A-3 A-8 -A-C) BaD 35* 70 上場 5-D25 3-D25 5-D25 下環 4-D25 4-D25 4-D25 29-77* 2-D13 9100	! 解 は が は が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に が に に に が に に に に に に に に に に に に に	650.0 左端 0.0 21.5 -12.9 21.5	内注 1/4 175, 2 (05: -9, 8	596.0 中央 325.0 -17.8 -17.8	一段目 3/4 176.2 -8.9	dt 6.0 台灣 0,0 23.5 12.1 23.5 35.6	dt 上 Mal Mas上 Mas上 T	左項 6.0 6.0 25.5 39.9 31.9	21.2 23.9 31.9	6.0 6.0 21.2 23.9 31.9	21.2 23.9 31.9	6.0 25.5 39.9 31.9	OL IQD IGE	22.7 22.7 29.0 37.4	石塔 21.2 20.8 27.0 29.0 37.4 第 1.11	· .
####################################	が を を を を を に に に に に に に に に に に に に	650,0 左篷	内进 1/4	59E.O 中央			2222221	2 2 2 2 2 2 2 2 ²²	****	ERREAMEN	******	右編 5,0 6,0 20,7 31,9 15,9	GL GO GD GO ED ED	左雄 15.0 22.5	耐力原付 右掲 15.0 22.5	

*** Super Build / SS1	• • •	TARTZININGA]	ON BUILDING]			(RCG 快定計算2)
	.0 272-2 *:	(SD30) *ft 長期*1870) 地域 * 2912		•	水平 野点
8+D 35= 70 上頃 4-D25 2-D25 5-D25 下間 2-D25 3-D25 4-D25 2#7+7* 2-D10 \$150	部村長 650.0 左端 位置 0.0	内班 596.0 一段 1/4 中央 5/4 176.2 325.0 176. +5.3 (0E= -3.7) -1.4 -5.3 -0. 5.6 -4.	目 dt 6.0 l 1 右端 ldt 上 2 0.0 l 下 14.7 lMsL 10.5 lMsS上 9 14.7 l 下 9 25.2 lMu 上	左端 1/4 6.0 5.0 20.7 15.9 31.9 15.9 15.9 23.9 36.1 18.0	中央 3/4 6,0 5,0 15,9 15,9 15,9 15,9 23,9 23,9	ち端 !
(3FL A-2 A-8 -A-C) B-2 35×70 上端 5-D25 3-D25 5-D25 下稿 4-D25 4-D25 4-D25 スクフィン" 2-D13 9100	! 部材長 650.0 左框 0.0 位置 0.0 ML 22.8 ME -12.8 t ML 22.6 t ML 35.6	所法 596.0	関 dt 6.0	を増 6.0 25.5 21.2 39.9 23.9 31.9 31.9 45.1 36.1	中央 3/4 6.0 6.0 21.2 21.2 23.9 23.9 31.9 31.9	右端 左端 右端 6.0 左端 右端 6.0 ICL 17.3 20.8 25.5 IGO 17.1 20.8 39.9 IOD 23.0 25.5
[3FL R-2 A-C -A-D] B+D 35* 70 上降 5-D25 2-D25 4-D25 下路 4-D25 3-D25 2-D25 2+7-7* 2-D10 9150	部材兵 650,0 左端 位置 ML MB ML	内法 596.0 一段 1/4 中央 3/4	目 dt 6.0 l 右端 ldt 上 l 下 imal imas上 下	左4 1/4 6.0 6.0 25.5 10.6* 39.9 15.9* 31.9 23.9	中央 3/4 6.0 6.0 10.6× 10.6 15.5× 15.9	右端 遊力製付 6.0 左端 右縛 6.0 IOL 1 20.7 IQa 3 33.9 IQD
WARNING No.257 M>MALE	なっている。		A 100 Per 100	45		***************
B*D 25± 70 上編 4-D25 2-D25 4-D25 下編 2-D25 3-D25 2-D25 スクラップ 2-D10 0125	粉材長 550.0 左端 1 位置 0.0 1 12.1 1 ME -12.1 1 ME -12.1 1 MS - 24.2 1 TS - 24.2	所法 596.0 一段 1/4 中央 3/4 176.2 325.0 176. -5.3 (QE= -3.5) -1.7 -5.5 -2. 4.3 2.77 6.4 5.	日 at 6.0 {	E週 1/4 6.0 20.7 15.9 31.9 15.9 15.9 23.9 26.1 16.0	中央 6.0 6.0 15.9 15.9 15.9 23.9 23.9 23.9	右端 左端 右端 5.0 左端 右端 6.0 DL 9.9 9.7 9.7 20.7 10.0 9.7 9.7 131.9 10.0 15.1 14.9 15.9 04.長 21.1 21.1 26.1 25.0 25.0 25.0 18.0 1a.長 1.37 類 1.04
[IFL A-1 A-V-A-C] 8-D 35-70 上班 4-D25 2-D25 4-D25 下紙 2-D25 3-D25 2-D25 2-D10 9125	総材長 ESO.0 左編 位置 O.0 1 付に 16.9 16.9 16.9 16.9 17.5 16.5 17.5	内法 596.0 一尺 174 中央 3/4 176.2 325.0 176. -10.9 (DE= +3.0) -5.0 -10.9 -5.	日 dt 6.0 l 右間 ldt 上 2 0.0 l 上 16.6 lHaL 9.7 lHaS上 1 15.6 l 上 28.3 lMu 上 6	左項 1/4 6.0 5.0 20.7 15.9 31.9 15.9 15.9 25.9 36.1 18.0	中央 3/4 6.0 6.0 15.9 15.9 15.9 15.9 23.9 23.9	右端 左端 右端 6.0 左端 右端 6.0 10t. 13.0 14.8 20.7 10a 12.9 14.8 31.9 10D 17.5 19.3

	·	(RC公 改定計算2]
	主 妈:[SD30] rft 長期=1870 短期=2812 スラブだ スタラップ:[SD30] rft 長期=1870 短期=2812	
(374 A-1 A-C A-D) 部村: 3×4 TO) 上間 4-025 2-025 3-025 位置 下環 2-025 3-025 2-025 ML 2-010 4200 ME ML' INS上 INS T	展 550.0 内法 556.0 一段線 dt 6.0 左端 近端 1/4 中央 3/4 古場 1dt 上 6.0 0.0 176.2 325.0 176.2 0.0 1 下 6.0 13.9 -6.0 10.7 IMeL 20.7 -10.2 (0E* -3.5) 12.1 IMeSL 31.9 13.9 -1.4 -5.0 -2.8 10.7 1 下 15.9	1/4 中央 3/4 古編 左編 古稿 5.0 6.0 左編 古稿 5.0 6.0 5.0
	主 辞:{SD30} rft 長用=1870 純原=2812 スラブ組 スタフェブ: [SD30] eft 長用=1870 純原=2812	
[2FL A-A A-6 -A-5] 解初 BAD 40* 75 上場 6-か25 3-か25 6-か25 位表 下線 3-D25 3-D25 3-D25 は スクシャフ' 2-D13 9100 ME ML	左側 1/4 中央 3/4 古籍 idt 上 6.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 1 下 6.0 15.6 -10.5 14.2 iHaL 30.4 15.6 -4.9 -10.5 -5.5 14.2 i 下 25.8 48.7 11.4 5.8 42.3 iHu 上 58.4 17.5 21.3 13.0 16.9 13.9 1 下 29.2	1/4 中央 3/4 古環
(2FL R-R R-5 -R-4] (都村) Pab 40×75 上塔 6-D25 3-D25 6-D25 改変 下塔 3-D25 3-D25 3-D25 内に 779・7・2-D13 6100 作E ドル・ INS 上 ・ド	650.0 内法 599.0 一段日 dt 5.0 l 左端 左端 1/4 中央 3/4 右端 ldt 上 5.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 l 下 8.0 15.7 -10.0 15.1 iFal 30.4 -25.8 (0E=-8.0) 25.2 iFas£ 51.6 15.7 -4.6 -9.9 -4.9 15.1 l 下 25.8 41.5 6.9 7.0 41.3 lfu 上 58.4	1/4 中央 3/4 右端 I 6.0 5.0 左端 右海 5.0 10L 12:4 12.2 17:1 17:1 17:1 30.4 190 12.2 12:2 25:8 25:8 25:8 51.6 10D 24.4 24.2 25:8 25:8 25:8 104美 33.6 33.6 58.4 1 規 40.3 40.3 29:2 12 4 美 1.41 類 1.00
[2FL A-R R-4 -R-3] 部材表 B+D 40×75 上峰 6-D25 3-D25 6-D25 位置 大坂 1-D25 3-D25 3-D25 位置	# 650.0 内法 530.0 一段目 of 6.0 左順 左順 1/4 中央 3/4 右端 dt 上 6.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 下 5.0 16.0 -10.1 14.8 frat 30.4 -25.2 (OE= -8.1) 26.2 fras 上 51.4 16.0 -4.5 -10.1 -5.1 14.8 下 25.8 42.2 7.2 5.7 41.0 frat 59.4 10.2 16.4 10.1 17.0 11.4 下 29.2	1/4 中央 3/4 右端 左端 右楣 1 左右 右楣 1
[25L R-A R-Z -A-2]	550.0 内法 550.0 一段目 et 6.0 左塔 左右 1/4 中央 3/4 右端 dt 上 5.0	1/4 中央 3/4 右導

== * Super Build / SS1 *	••		(ADRINI	STRAT10	N BUILDIA	G]				. · UH	ION SYSTEM R C 訳 映系	751216	P102- 11E
コンクリート:Fc=210 Lfc=70. (普 道) Lfs= 7.	0 32	主 前:[5D: プラフ : [5D:	10] eft 表 30] vft 表	期=1970 第=1870	週期+2012 週期+2012	:	スラブ語:	(65020)	州第 =291	2		ў : ∆ Қ иксий к ана	克森 英克 克森 平
きゃむ 40× 75 上間 6-D25 3-D25 6-D25 下間 3-D25 3-D25 3-D25 27277 2-D13 6100	が が が が が が が が が が が が が が	650.0 円 之端 1. 0.0 17 15.6 28.1 15.6 -3 43.7 12.5 16	法 550.0 4 中央 7.5 325.0 -10.7 GE= -9.5 i.0 -10.7	3/4 177.5) -5.8 10.6	ot 6.0 古地 0.0 14.0 33.2 14.0 47.2	Ide L IMASL IMASL	左端 6.0 6.0 30.4 51.6 25.8 59.4	17.1 25.8 25.8	中央 6.0 17.1 25.9 25.8	374 17, 1 25, 8 25, 8	古場 6.0 1 30.4 1 51.6 1 25.8 1 58.4 1 29.2 1	左進 OL 12.5 Oc 12.2 DD 26.7 OLE 33.8 短 40.1	古城 12.0 12.2 26.2 33.8 40.1 数 1.00
3+0 40-75 上編 8-D25 3-D25 6-D25 下編 4-D25 3-D23 3-D25 727-7 2-D13 6100	MS 上 ME ML ME ME ME ME	550.0 四 左端 1, 0.0 17 20.1 33.6 20.1 = (59.7 15	注:590.0 4 中央 7.5 325.0 -7.4 GE= -11.1).4 -7.4	7.4 17.8	dt 6.0 市期 0.0 9.5 32.3 9.5 41.8 22.8	Idt L IMAL IMAS L IMU L IMU L	5.0 6.0 34.9 68.8 34.4 77.9 39.9	17.1 25.8 25.8	中央 6.0 17.1 25.8 25.8	3/4 17.1 25.8 25.8	右端 5.0 5.0 30.4 51.6 25.8 58.4 29.2	左端 OL 11.3 Os 9.6 OD 27.9 O兵 29.7	9.6 24.7 23.7 40.1 短 1.00
2-D10	報材長 位置 ML ML ML MS 上	650.0 内 左端 i. 0.0 177 12.7 29.2 12.7 ~ 4 41.9 6	4 中央 5 325.0 -9.4 0E= -9.1 .8 -9.4	-RB 3/4 177.5) -4.7 8.9	6t 6.0 5M 0.0 13.0 29.8 13.0 42.8 16.8	Idt ‡ IMal IMaS‡ IMu ‡	左導 5.0 6.0 30.4 51.6 25.8 59.4 23.2	17.1 25.8 25.8	中央 5.0 5.0 17.1 25.9 25.8	3/4 17.1 25.8 25.8	6.0 6.0 50.4 51.6 25.8 58.4 29.2	左端 GL 9.6 Go 9.6 OD 23.2 G長 26.6	右端 9.8 9.6 23.4 26.6 30.6 想 1.00
[2FL A-B A-4 -R-3] B-D 40x 75 上場 6-D25 3-D25 5-D251 下間 3-D25 3-D25 3-D251 下間 3-D25 3-D25 3-D251	部材表 位置 代L HE ー ME・コ	550.0 内 左端 1, 0.0 171 13.6 29.9 13.6	を 590.0 4 中央 5 325.0 +9.2 0E= +9.2 1.3 -9.2	3/4 177.5) -4.8 8.5	台灣 0,0 12,5 29,6 12,5 42,3	Idt 上 IMAL IMAS上 T	6.0 5.0 30.4 51.6 25.8 58.4	17.1 25.8 25.8	中央 6.0 6.0 17.1 25.8 25.8	3/4 17.1 25.8 25.8	右 6.0 1 30.4 1 31.6 1 25.8 1 59.4 1	左右 OL 9.9 Qs 9.6 OD 23.7 Qs其 26.1 類 30.6 a其 1.33	右項 9.5 9.6 23.3 26.1 30.6 短 1.00
(2FL A-B R-3 -R-2) 上間 6-D25 3-D25 6-D25 上間 6-D25 3-D25 3-D25 3-D25 7-D25 アカー 3-D25 3-	超材具(位置 ML) ME +1 MS 上	650.0 内 左端 14 0.0 17 13.7 29.9 13.7 	4 中央	一段自 3/4 177,3 177,3 -4,7 9,3 17,9	dt 5.0 右槽 0.0 12.5 29.3 12.5 41.8 16.9	I dt ± I mal IMAS ± I T IMU ±	- 5.0	1/4 17.1 25.9 25.0	中央 6.0 6.0 17.1 25.8 25.3	3/4 17.1 25.8 25.8	6.0 6.0 30.4 51.6 23.8	左項 OL 9.9 Qo 9.6 GD 23.5 Qa美 28.0	专辑

*** Super Build / SS1 ***	(ADMINISTRATION BUILDING)	· 例10H SYSTEM 751216 PAGE- 【RC集 検定計算2】
コンクリート: Fc=210 Lfc=70.0 (骨道) Lfe= 7.0	主 覧:[5D30] rft 長期=1870 規稿=2812 スラブ語:[SD30] スタフェファ : [SD30] vft 長期=1870 規模=2812	短期=2912 Δ:長期 卸点 水平 砂点
### 12 #	数件表 550.0 内法 590.0 一段目 cft 6.0 左端 1/4 友谊 1/4 中央 3/4 右端 dt 上 6.0 董 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 下 6.0 12.6 -9.2 13.5 Fall 30.4 17.1 -32.2 (0E=-11.1) 23.5 Mas. 30.4 17.1 12.6 -9.2 -4.4 13.5 下 25.9 25.8 12.6 -5.8 -5.8 12.6 -5.8 -5.8 12.6 -5.8 13.5 Fall 30.4 13.5 Fall 30.4 13.5 Fall 30.4 14.8 15.8 15.8 15.8 15.8 15.8 16.8 17.8 17.8 18.8 中央 2/4 台籍 左塔 古塔 5.0	
[2FL A-C A-6 -A-5] 1 B=0 40=75 1 上間 8-D25 3-D25 6-D25 位 下項 4-D25 3-D25 3-D25 位 スグラップ 2-D13 9100 位 	放送 1/4 中央 3/4 方線 1dt 上 6.0	6.0
[25L R-C R-5 -R-4] [18+D 40* 75 18+D 40	26日美 550.0 円成 590.0 一次日 で 5.0 在版 1/4 中央 3/4 日報 10t 上 5.0 2 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 〒 6.0 19.3 19.3 19.3 19.6	6.0
[3FL A-C A-4 -A-3] 8-b 40*75 上頭 6-025 3-025 5-025 位 下頭 3-025 3-025 3-025 位 スクラップ Z-010 6100 日 ド京	19.8 -14.3 17.6 1781 30.7 19.8 -20.7 (05= -9.5) 30.9 176.5 15.6 25.8 19.8 -7.0 -14.3 -8.0 17.6 T 25.8 25.8 15.0 5.5 6.8 6.0 48.5 178 1.5 178 178 178 178 178 178 178 178 178 178	6.0 6.0 10 左端 右端 6.0 6.0 10 15.1 14.4 17.1 17.1 30.4 10a 14.7 14.7
[2FL A-C A-3 -A-2] 1 1 1 1 1 1 1 1 1	材表 650.0 内後 550.0 一段目 at 5.0 1 左端 1/4 左端 1/4 中央 3/4 古編 1dt 上 5.0 2 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 1 下 6.0 14.7 - 4.9 8.9 1 Hal 30.4 17.1 - 30.3 (GE= -9.3) 25.9 17.2 51.6 25.8 - 14.7 - 0.1 - 4.9 - 2.7 8.9 1 下 25.9 25.9 25.8 - 45.0 12.7 10.5 28.6 Hal 2.9.4	中央 374 転標 1 6.0 6.0 6.0 10L 9.2 7.4 17.1 17.1 30,4 100 9.2 6.2 25.8 25.9 51.6 (のD 23.1 21.3 25.8 25.8 25.8 (48長 23.9 23.9 29.2 14長 1.20 短 1.00

• • • Super Build / SS1 •	• *	[ADMINISTRATION	BU1LD1#3]			thion system 751216 Plos- (1) 【RC统 恢定計算2】
コンクリート: Fc *210 Lfc*70.((普 温) Lf4* ?。	0 · 主 斯: 0 - スタファン":	(SD30) rft 長期*1870 類 (SD30) rft 長期*1870 競	数=2812 数=2812	スラブ姓:[5030]	短期=2812	Δ: 長期 節点 水平 药点
上曜 6-925 3-925 8-9251 下端 3-925 3-925 4-9251 295-2* 2-913 \$100 1	数件表 650.0 位置 0.0	内法 590.0 一只日 1/4 中央 3/4 177.8 325.0 177.5 -11.7 (OE=+11.4) -7.4 +11.7 -5.0 5.7 15.4 20.5 15.3 25.4	16.0 At L O.0 F 17.6 Mail 40.6 Mask 17.6 F 58.2 Mu E 23.0 F	5.0 6.0 30.4 51.6 25.8 25.8 25.8 25.8 25.8	6.0 6.0 17.1 17.1 25.8 25.8 25.8 25.8	6.0 左端 岩端 6.0 GL 12.0 13.6 34.9 Go 12.7 13.7 88.8 IGD 29.1 30.7
B=D 40+ 75 LM 5-D25 3-D25 6-D251 FM 3-D25 3-D25 3-D251 Z27+7* 2-D13 9100	総材長 650.0 左端 位置 0.0 内に 0.5.9 内に 35.4 内に 15.9 内に 15.9	174	at 6.0 右端 lat 上 0.0 T 19.0 MAS 30.0 MAS 19.0 T 49.0 Ma 11.0 T	左端 1/4 6,0 6,0 30,4 17,1 51,6 25,9 25,8 25,8 59,4 29,2	中央 5/4 6.0 5.0 17.1 17.1 25.8 25.8 25.8 25.8	右端 1
[2FL A-D A-5 -A-4] 8-D 409 75 上端 5-D25 3-D25 5-D25 下端 3-D25 3-D25 3-D25 スクラップ 2-D13 6100 [数材具 650.0 左堤 位置 0.0 州 16.9		dt 6.0 6%	左側 1/4 5.0 6.0 30.4 17.1 51.6 25.9 25.8 25.8 58.4 29.2	中央 5.0 5.0 17.1 17.1 25.8 25.8 25.8 25.8	6.0 左端 右端 6.0 101 14.4 14.4 20.4 100 14.4 14.3 51.6 10D 27.3 27.3 25.8 104.6 33.2 33.2 53.4 7월 40.4 40.4 29.2 16.4 1.38 15.10
BeD 40×75 上機 6-D25 3-D25 6-D251 下機 3-D25 3-D25 3-D251 スクラッフ・ 2-D13 9100	HL 19.1 HE -29.2 HL 19.1 HS 1 47.3	1/4 中央 3/4 177.5 325.0 177.5 -13.7 (GE* +3.7) -6.7 -13.7 -7.5 6.0 5.3	dt 6.0 右端 dt 上 0.0 T 17.2 Mal 26.4 Mas 上 17.2 T 45.6 Mu 上 11.2 T	左端 1/4 6.0 5.0 30.4 17.1 51.6 25.8 25.8 25.8 58.4	中央 3/4 5.0 6.0 17.1 17.1 25.8 25.8 25.8 25.8	古師 在婚 右接 6.0 左婚 右接 6.0 10L 14.5 14.0 30.4 10c 14.2 14.2 6 51.6 10c 27.5 27.0 7 25.8 10cg 33.0 33.0 7 25.4 10d 40.4 40.4 25.2 10g 40.4 40.4 25.2 10g 40.4 40.4
[2FL A-D A-3 -A-2] B*D 40*75 上域 6-D25 3-D25 6-D251 下域 3-D25 3-D25 2-D251 スケラーア・2-D13 6100 1	着材表 650.0 左端 0.0 位置 0.0 に 13.7 性 -27.9 性 13.7 KS上下 14.6	所該 550.0 一快路 1/4 中央 3/4 177.5 375.0 177.5 -6.6 (0E= -3.6) -2.2 -5.6 -2.9 10.5 9.4 14.9 6.8 15.7	4 5.0] 七期 dt 上 .0.0 下 12.1 Inal 27.5 Inas 12.1 下 39.5 Ina 上 15.4 下	左端 3/4 6.0 6.0 5.0 30.4 17.1 51.6 25.8 25.8 25.8 25.8 25.2	中央 3/4 6.0 6.0 17.1 17.1 25.8 25.8 25.8 25.8	5.0 I 左连 右提 6.0 ICL 9.2 6.7 30.4 IOc 8.9 8.9 51.6 IOD 22.1 21.6 25.8 IQL 21.2 31.2 59.4 I 独 40.1 40.1 29.2 I a 其 1.25 短 1.00

*** Super Build / SS1 *	**	(ADMINISTRA	ATION BUILDING)		(株10米 SYSTEM 751216 PAGE- 119 【RC法 検定計算2】
コンクリート: Fc*210 lfc*70. (登 通) lfs* 7.	.O ス ナ ウェフ":	:[SD30] #ft 長期*1	570 MW=5815		7
[2FL A-D A-2 -A-1] B*D 40a 75 上頭 6-D25 3-D25 6-D25 下波 3-D25 3-D25 3-D25 スタラッフ* 2-D13 0100	老村長 650.0 花類 0.0 位置 0.0 ML 14.3 MC -20.5 ML 14.8	内法 550.0 一 1/4 中央 177.5 325.0 1 -10.8 (GE= -10.2) -5.4 -10.8 6.9	- RE dt 5.0 3/4	5.0 6.0 6.0 50.4 17.1 17.	5.0 i 左端 右端 5.0 iOL 12.7 i2.2 1.1 30.4 iDe 12.2 i2.2 1.8 51.6 iGb 27.5 i7.5 18 25.8 iGa長 34.4 34.4 58.4 i 域 40.1 40.1 19.2 i a 和 1.5 图 1.00
コンクリート:Fc=210 Lfc=70. (音 道) Lfs= 7.	0 主 第 : 0 スクファファ	(SD30) rft 長期=16 (SD30) vft 長期=16	870 知成=2812 870 短期=2812	スラブ語:(SD30) 短期=2812	A:長期 遊点 水平 印点
{2FL A-5 A-7 -A-3 } B*D 40*75 上版 4-D25 2-D25 4-D25 [下弧 2-D25 3-C25 2-D25] 727*7* 2-D10 ず150	銀材長 650.0 左端 位置	内接 590.0 - 1/4 中央 1 177.5 325.0 1 -7.0 (0E= -5.0) -3.0 -7.0	77.5 0.0 F 10.4 Mal 12.1 Mas 5 -3.5 10.4 F 22.5 Ma 1 22.5 Ma 1 23.5 T	22.8 17.1 17.2 17.2 17.2 25.8 25.8 25.8 25.8 25.8 25.8 25.8 25	6.0 左編 右掲 6.0 QL 10.3 10.0
[2FL A-6 A-8 -A-C]	: 終材美 650.0 位置 位置 ML ML KL' MS 上	卢法 590.0 - 1/4 中央 5	- Read to 5.0 1 3/4 右辺 ldt上 I Mat I MAS上 I Mu上下	25.8 25.8	6.0 左端 右端 6.0 25.8 Do .8 43.0 10b .3 25.8 Go .4 2.5 Go .2 25.8 Go .3 25.8 Go .3 25.8 Go .3 25.8 Go .3 25.5 Go .5 25.5 Go .5 25.5 Go .5 25.5 Go .6 25.5 Go .6 25.5 Go .7 25.5 Go .7 25.5 Go .8 25.5 Go .8 25.5 Go .8 25.6 Go .8 25.6 Go .8 25.6 Go .8 25.8 Go .8
[ZFL A-6 A-C -A-D] paD 40a 75 上端 4-D25 2-D25 4-D25 下稿 2-D25 3-D25 2-D25 スクラップ 2-D10 6150	新材長 650.0 左端 0.0 付上 11.1 作: -12-1 作: 11.1 MS デ 23.2	内法 590.0 一 1/4 中央 3 177.5 323.0 17 -9.1 (0E* -5.0) -4.3 -8.1	- 段目 dt 5.0 i 3/4 右端 ldt上 77.5 0.0 i 下 12.4 MaL 19.9 MaS上 -2.7 12.4 i 下 7.4 32.3 Mu上 14.0 7 5 i Mu上	を見 174 年来 37 5.0 6.0 6.0 22.6 17.1 17.1 17.1 34.4 17.2 17.2 17.2 17.2 17.2 25.8 25	6.0 ! 左題 右類 6.0 !QL !Q.7 11.1
CSFL A-5 A-A -R-8		内法 590.0 1/4 中央 3 177.5 325.0 17 -5.6 (QE= -5.5)	- 段目 dt 5.0 l 3/4 : 右接 ldt 上	を確 1/4 中央 3/ 6.0 6.0 6.0 6.0 29.8 17.1 17.1 17 43.0 25.8 25.8 25	4 七項 1 5.0 左項 右項 5.0 10.8 11.5

*** Super Build / SS1 ***	(EDMINISTRATION BUILDING)	UNION SYSTEM 751216 PAGE-120 {RC染 物定計算2}
	主 第:[5D30] rfc 長期=1870 短期=2812 スラブ首:[5D30 247=2*:[5D30] wft 長期=1870 短期=2812] 規則=2912 A:長期 節点 水平 節点
201	1/d	25.8 25.8 51.6 IGD 26.0 25.5
(2FL R-5 R-C -A-D] 新村 8FD 40= 75 上頃 5-D25 3-D25 5-D25 内 下頃 3-D25 3-D25 3-D25 内 スプップ・2-D10 9150 円上 川内上 川内上 川内上 川内上 川内上 川内上 川内上 川内	左端 1/4 中央 3/4 存成 100 上 5.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 1 下 5.0 15.0 -5.1 13.0 iffet 28.8 17.1 -19.9 (0E= -6.9) 24.4 iff85.4 3.0 25.6 15.0 -0.7 -5.1 -1.6 13.0 1 下 25.8 25.8 34.9 7.0 10.6 37.4 iffu 上 48.6 4.9 8.5 7.3 13.9 11.4 1 下 29.2	25,8 25.8 43.0 IQD 21.3 20.7
(27L A-4 A-A-B) 解析 B=D 40=75 上端 5-025 3-025 5-025 元 下端 3-025 3-025 3-025 元 スプップ 2-010 e150 ドル ルト・ドラング 175 ドルト・ドラング ルト・ドルト・ドルト・ドルト・ドルト・ドルト・ドルト・ドルト・	(650.0 内性 590.0 一投目 of 6.0 左右 1/4 左端 1/4 中央 3/4 右端 4 十 6.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 17 6.0 13.5 -5.8 15.4 Mal. 28.8 17.1 -24.6 (GE*-6.9) 20.1 Mas. 25.8 13.5 -2.0 -5.8 -1.1 15.4 7 25.8 38.1 10.3 6.6 35.5 Mal. 48.6 48.6 48.6 48.6 35.5 Mal. 48.6 48.6 48.6 48.6 36.6	中央 2/4 名階 1 5.0 5.0 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2
[2FL A-4 A-B -A-C] 新付 B-D 40=75 位 下海 3-P25 A-D25 G-D25 に アカ 3-P25 A-D25 3-D25 に 227-7 2-D13 9100 HE IRL HS L IRL HS L IRS L IRS L	**************************************	中央 3/4 お塔 6.0 5.0 左端 右掲 5.0 5.0 5.0 5.1.3 22.8 22.8 30.4 100 17.4 21.2 25.8 25.8 51.5 100 25.0 25.8
[2FL A-4 A-C-A-D.] 都付 B=D 40=75 上端 5-D25 3-D25 5-D25 位表 万増 3-D25 3-D25 3-D29 位表 フォッ・2 2-D10 9150 付在 ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ドル・ド	FT 2 8 4 X 7 X 2 X 2 X 7 X 7 X 2 X 2 X 2 X 2 X 2	6.0 6.0 1 左桅 5項 6.0 6.0 10L 11.5 10.7 17.1 17.1 25.8 10c 11.0 11.0 25.8 25.8 43.0 10D 21.8 21.0

• • • Super Build / SS1 • • •	(ADMINISTRATION BUILDING)	UNION SYSTEM 751216 PAGE-121 [RC集 教定計算2]
	生 館: [5030] rft 長端=1870 短期=2912 スラブ語: [5030]) スタフェフ・: [5030] vft 長端=1870 短端=2912	
(2FL G-3 R-4 - A-8) 野村 8-D 40・75 上橋 5-D25 3-D25 は社 773 5-D25 3-D25 3-D25 は	大瀬 1/4 中央 3/4 古湖 1st 上 6.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 1 下 6.0 14.0 -5.9 14.8 HRst 29.8 17.1 -24.9 (55= -6.9) 20.0 HRs上 43.0 25.8 14.0 -1.8 -5.8 -1.4 14.8 ド 7 25.0 25.8 13.9 10.8 6.2 34.8 HRs上 49.6	5.0 5.0 5.0 左端 右端 6.0 5.0 10L 11.0 11.2 17.1 17.1 28.8 100 11.0 11.0 25.9 25.9 43.0 166 11.0 11.0 25.8 25.9 43.0 166 11.3 21.5 25.8 25.8 104表 24.0 24.0 48.6 1 第 25.5 25.6 29.2 14 8 1.37 第 1.00
(ZFL A-3 R-8 -A-C) 部村	550.0 內達 550.0 一段舊 dt 6.0 l 左端 1/4 左端 1/4 中央 3/4 右湖 ldt £ 6.0 0.0 177.5 325.0 177.5 G.0 l ¥ 6.0 22.0 —18.1 23.7 lHst 30,4 22.8	平野、 3/4 6.0 6.0 6.0 6.0 6.0 10L 17.3 21.5 22.8 22.9 30.4 40b 17.4 21.2 25.8 25.8 51.6 10D 25.7 29.9 34.4 34.4 25.6 10B 33.6 33.6 58.4 24.2 5 42.5 29.2 1 a 長 1.40 短 1.09
[2FL A-3 A-C -A-D] 新行 B-D 400 75 上端 5-D25 3-D25 5-D25 位置 下端 3-D25 3-D25 3-D25 HL 277-7° 2-D10 9150 HE HK 上 INS 上 INS 上	550.0 內法 590.0 一枝目 at 8.0 在場 17	5.0 5.0 左端 右端 6.0 5.6.0 10L 17.1 17.1 28.8 100 25.8 25.8 43.0 10D 25.8 25.8 25.8 10M 1 26.6 26.6
WARNING Mo.257 M>Mi となってい		. 正正正正示范正正元元元元三三元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元元
[2FL R-2 R-A -A-B] 数付3 8-D 40e 75 上端 9-D25 3-D25 3-D25 位置 下端 3-D25 3-D25 3-D25 位置 1 ML 2975-7 2-D10 0150 ME 1 ML	550.0 內法 550.0 一段目 of 6.0 1 左海 1/4 左婚 1/4 中央 3/4 右端 1st 上 6.0 0.0 177.5 325.0 177.5 0.0 1 下 6.0 13.9 -5.6 15.3 iFal 28.8 17.1 13.9 -1.7 -5.6 -1.1 15.3 1 下 25.8 25.8 13.2 11.0 6.8 35.8 iMu 1 48.6 13.2 11.0 6.8 35.8 iMu 1 2.2 13.2 12.2 13.2 12	5.0 5.0 左端 右端 5.0 6.0 9L 10.9 11.3 17.1 17.1 22.8 10 11.0 11.0 25.8 25.8 43.0 100 21.5 21.9 25.8 25.8 104系 23.6 25.6 43.6 12.6 45.3 15.1 1.00
[2FL A-2 A-9 -A-C]	550.0 内注 550.0 一尺日 of 5.0 左掲	5.0

	*** Super Build / SS1 *			(e	RDMINIST.	RATION	BUILDIN	3]				ivi [R	ON SYSTEM 7: C癸 牧定計算		16E- 12Z
	コンクリート: Fe=210 Lfe=70. (寮 選) Lfs= 7.	0	主 類:	(SD30)	rft 長期= vīt 長期=	·1870 短 ·1870 克	期=2812 期=2812		スラブな:	(5030)	短期=2317	2	:	△: 長男 水平	野点
	3045mxrsn左端3rnx中央****右端** [2FL R-2 R-C +A-D] 2AD 40* 75 上橋 5-D25 3-D25 5-D25 下稿 3-D25 3-D25 3-D25 スクラフ* 2-D10 4150	雅符表	630. U	na.	220.0	י טאַריי		٠.	/L	17,1* 25,8* 25,8	6.0 6.0 17.1 25.8 25.8	17.1	右頭 6.0 GL 22.3 Ga 43.0 IOD 25.9 IQE 	左譜	右據
	WARNING Mo.257 M>M1 &	なっている						*****	terinces:						****
	[2PL A-1 A-A -A-B] B+D 40* 75 上調 4-D25 2-D25 4-D25 下寫 2-D25 3-D25 2-D25 779-2* 2-D10 9150	· 超科表 · 位置	650.0 左塔 0.0	内接 1/4 177.5	590.0 中央 325.0 -5.8 -5.3) -5.8	一段身 4 3/4	12.1 12.1 12.5 12.1 30.7	Idt 上 IMAL IMAS上 IMu 上	6.0 6.0 22.8 34.4 17.2 38.9	17.1 17.2 25.3	6.0 6.0 17.1 17.2 25.6	17.1 17.2 25.8	6.0 IOL 22.8 IOo 34.4 IOD 17.2 I 近 19.4 I 点	左端 10.2 10.1 19.6 25.3 26.6 1,44	右導 10.1 10.1 19.5 29.3 26.6 短 1.00
	6#D 40* 75 上端 5-D25 3-D25 5-D25 上端 5-D25 3-D25 3-D25 725-2* 2-D10 6150	HL HE HL	左端 0.0 17.4 -17.2 17.4 34.5	174 177.5 (GE= -5.2 2.5	590.0 中央 325.0 -11.2 -5.3) -11.2	一段目 3/4 177.5 -5.4 2.3 13.2	た 6.0 右端 0,0 15.9 17.2 16.9 34.1	Idt 上 Imal Imas上 Imas上	左 6.0 6.0 23.8 43.0 25.8 48.6	17.1 25.8 25.8	中央 6.0 5.0 17.1 25.8 25.8	3/4 17.1 25.8 25.8	右線 6,0 1GL 29,8 1Gs 43,0 1GD 25,6 1Gs 48,6 1 短 29,2 1 6	左端 13.4 13.3 21.3 24.3 28.9	右端 15. 2 15. 1 23. 1 24. 3 29. 8 短 1. 09
: .	[2FL A-1 A-C -A-D] B-D 40* 75 上域 4-D25 2-D25 4-D25 下域 2-D25 3-D25 2-D25 スプラップ* 2-D10 9150	移材表 位置	650.0 左端 0.0 13.6 -18.6 13.6 32.2	円法 1/4 177.5 (GE= -1.4 6.0	590.0 中央 325.0 -5.8 -6.3) -5.8	一段日 3/4 177.5 -2.7 8.1 13.5	右路 0.0 10.8 21.9 10.8	Hal IMast	6.0 5.0 22.8 34.4 17.2 38.9	17.1 17.2 25.8	中央 6.0 6.0 17.1 17.2 25.8	17.1 17.2 25.3	5.0 i 6.0 iOL 22.8 iCo 34.4 iGD 17.2 iOs兵 36.9 i 第 19.4 io兵	左導 10.6 10.1 20.0 24.4 25.3	右堤 9.7 10.1 19.1 24.4 26.8 援 1.09

** * Super Build / SS1 *		(ADMINISTRAT	TION BUILDING)		. INI	ON SYSTEM 751216 PAGE-123 C段 快定計算2]
コンクリート: Fc=210 Lfc=70. (曽 油) Lfs= 7.	0 主路: 0 スチフャプ:	[\$D30] rft 長期=187 [\$D30] vft 長期=187	70 短期=2812 70 短期=2812	スラブ暦: (SD30)	盟期=2812	Δ:長期 額点 水平 超点
(1FL A-A A-6 -A-5] 8-D 45-85 上端 9-D25 3-D25 7-D25 下端 2-D25 4-D25 4-D25 2-D25 4-D25 4-D25 2-D25 4-D25 4-D25	部材長 650.0 左週 位置 0.0 内L 17.6 内E **54.9 円L** 17.6 内S 上 72.4	内注 580.0	校島 et 6.0 \ /4 右湖 let 上 0.0 0.0 下 18.4 lHaL 45.3 lMa5上 7.2 18.4 下 0.3 63.7 lMu 上 4.7 26.9 下	友性 1/4 6.0 6.0 49.3 26.2 78.8 29.5 49.2 39.4 89.2	中央 3/4 5.0 6.0 5.2 25.2 29.5 29.5 39.4 39.4	を編 : た曜
B=D 45= 85 上述 7-D25 3-D25 7-D25 下機 4-D25 3-D25 4-D25 707-7 2-D10 9150	部材英 650.0 左塊 位置 0.0 ML 19.3 HE -33.9 HL! 19.3 HS 上 59.2	7년 580.0	段音 dt 6.0 /4 右端 ldt 上 0.0 0.0 「 17.1 MaL 40.9 mas上 7.6 17.1 下 0.8 59.0 Mu 上	左端 1/4 6.0 6.0 44.3 19.6 69.9 29.5 79.4 29.5	中央 3/4 6.0 6.0 19.6 19.6 29.5 29.5 29.5 29.5	右端 6.0 左端 右端 6.0 GL 14.3 14.1 44.3 Ge 14.4 14.4 68.9 IOD 33.5 32.8 39.4 IOA長 33.1 33.1 76.0 関 35.2 35.2 44.6 J. 45.5 数 1.05
[1FL n-a A-4 -A-3] 8-0 45= 85 上場 7-D25 3-D25 7-D25 下場 4-D25 3-D25 4-D25 スクラッフ 2-D10 9150	数符具 650.0 左端 位置 0.0 付出 17.9 HE ~41.3 HL: 17.9 HS 上 59.2	内法 580.0 一月 1/4 中央 3/ 180.0 325.0 185 -9.7 (0E= -12.7) -3.9 -9.7 -4 14.5 27.4 9.7 23	発音 66 5.0 1 26 右側 16t 上 0.0 0.0 1 下 15.8 IMAL 41.1 IMAS上 4.8 15.9 ITU上 3.1 25.3 1 下	6.0 5.0 44,3 19.6 68.9 29.5 39.4 29.5 78.0	5.0 5.0 19.5 19.5 29.5 29.5 29.5	名域 (
上は 7-D25 3-D25 7-D25 下線 4-D25 3-D25 4-D25 スクラップ 2-D10 9150	超材長 650.0 左端 0.0 HL 15.9 HE -40.3 HL' 15.9	円近 580.0 一月 1/4 中央 3 180.0 325.0 180 -10.8 (UE= -12.3) -5.4 ~10.8 -5 12.9 11	段音 dt 6.0 l /4 右端 ldt 上 0.0 0.0 l 下 15.5 lMaL 39.2 lMaS上 5.6 15.5 l 下 1.5 S4.7 lMu上	左端 5.0 6.0 44.3 19.5 58.9 29.5 39.4 29.5 78.0	中央 6.0 6.0 19.6 19.6 29.5 29.5 29.5	右端 6.0 左端 右端 6.0 0L 12.9 12.8 44.3 10e 12.8 12.9 68.9 10D 31.3 31.2 39.4 104.5 34.3 34.3 78.0 数 34.5 34.6
上海 7-D25 3-D25 8-D25 〒湖 4-D25 4-D25 5-D25 スクフィフ・ 2-D13 9100	搬材長 850.0 左端 位置 0.0	1/4 中央 3 180.0 325.0 180 -10.8 (0E* -15.1) -5.1 -10.8 -5 12.0 20 22.4 15.3 33	7.4 右端 [dt 上 0.0 0 1 下 14.8 Mal. 53.4 Mass. 55.9 14.8 下 0.4 69.2 Mu 上	6.0 6.0 44.3 26.2 68.9 29.5 39.4 39.4 78.0	6.0 6.0 26.2 26.2 29.3 22.5 39.4 39.4	右側 左端 右橋 5.0 左端 右橋 6.3 10 13.1 12.6 48.3 10 12.8 12.8 73.8 10 35.7 35.2 49.2 10.5 44.1 44.1 59.2 10.5 45.5 45.5 55.7 6美 1.54 対 1.58

*** Super Build / SS1 ***	[ADMINISTRATION BUILDING]	INION SYSTEM 751216 PAGE-124 [RC法 技定計算2]
コンクリート: Fc=210 Lfe=70.0 (音道) Lfs=7.0	主 第:[SD30] rft 其第=1870 短期=2812	2 Δ:長期 行点 水平 背点
- naxx=zz=本左端=x=中央=x=n右端=x=x=zz=x [IFL R-8 R-6 - G-5] 新村 S-D 45= S5 上部 10-D25 4-D25 6-D25 位表 下端 5-D25 4-D25 5-D25 位表 下端 5-D25 4-D25 5-D25 nE スクラップ 2-D13 9100 nE	650.0 内注 580.0 一段图 dt 6.0 l 左连 1/4 中央	3/4 右端 1 左端 右端 6.0 1 反 17.0 14.9 26.2 49.3 1Go 15.8 15.8 39.4 79.3 10D 43.7 41.5 39.4 49.2 106元 40.3 40.3 85.7 1 月 48.6 46.6 55.7 16元 1.36 档1.00
[FL A-B A-5 -A-4] 部村 B=D 45*85 上端 7-D25 3-D25 7-D251 位置 下間 4-D25 4-D25 4-D251 に 77777 2-D10 +100 HE	550.0 内部 550.0 6.0 6.0 6.0	5.0 i 位 4 5 4 5 5 9 25.2 44.3 i 0 n i 5.0 i 5.9 25.2 44.3 i 0 n i 5.0 i 5.0 i 5.0 i 5.9 i
FFL A-B A-4 -A-3	を持 1/4 中央 3/4 日報 は土 5.0 6.0 0.0 190.0 325.0 180.0 0.0 7 6.0 6.0 20.3 -10.3 19.3 insl 44.3 26.2 25.2 20.3 -3.9 -10.3 -4.8 18.3 7 39.4 39.4 39.4 66.5 16.7 15.5 64.2 Ins 上 78.0	6.0 i
(1fL A-9 A-3 -A-2) 形材: まD 45= 85 上雄 7-D25 3-D25 7-D25 位置 下雄 4-D25 A-D25 4-D25 代 スタラップ 2-D10 9100 ドル	0.0 160.0 325.0 180.0 0.0 1.0 44.3 25.2 25.2 17.3 -12.8 16.1	5.0 1 2 4 4.0 14.0 14.0 14.0 14.0 14.0 14.0 14.
(1FL A-B A-Z -A-1) B-A: B-D 45* 85	左端 1/4 中央 3/4 日曜 1 年 6.0 6.0	5.0 101 10.4 10.1 26.2 51.3 100 10.1 10.1 39.4 99.5 100 25.9 35.5 39.4 49.2 104% 41.1 41.1 111.5 1 5 48.5 49.6 53.7 10.8 1.40 51.00