5) Examination results of bar arrangement

This examination calculates bar arrangement in under two cases, and accepts more safety case. •Case.1 Surchage acts on filling materials. •Case.2 Surchage doesn't act on filling materials.

(1)Examination results of bar arrangement in Case.1 that surchage acts on filling materials,

a)Botton	ı Slah																						•					
						Vertic	al directi	on to fac	e line											Paralle	l directio	n to fac	e line					<u> </u>
			Uppe					L		Lowe	er side						Uppg	er side						Lowe	r side			
Bottom Slab	Exam	ination	Pitch of		imate state		eability state	Exam	ination	Pitch of		imate L state		eability state	Exami	nation	Pitch of		nate state	Service limit :	· · ·	Exam	ination	Pitch of		mate state	Service limit s	
	pos	ition	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquaka condition	Computation value	Allowable value	pos	ition	bar arrangement	Ordinary condition		Computation yalue	Allowable value		ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake condition	Computation Value	Allowabio value		ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake		Allowable
·		5	D1320	0.00	0.00	0.000	0.024		5	D13,16 -10	0.61	0.80	0.014	0.028		5	D13 20	0.00		0.000	0.032			D10 00	condition	condition	yatue	value
		4	D13 ~20	0.30	-		0.024	j	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20 D13 -20	0.27	0.35	0.008	0.035
	I	3	D13 -10	0.35		0.007	0.024	I	3	D13 -20	0,00	0.00	0.000	0.028	I	3	D13 -10	0.37	0.51	0.009	0.032	I	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		2	D13 -20 D13 -20	0.35			0.024		2	D13 -20 D13,19 -10	0.00	0,00	0.000	0.028		<u>2</u> 1	D13 -20 D13 -20	0.41	0.60	0.012	0.032		2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
			D13 -20	0.00			0.024		5	D13 -10	0.49	0.63	0.011	0.028		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.17	0.21	0.005	0.035
A room	π	4	D13 -20 D13 -20	0.18			0.024	п	4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028	π	4	D13 -20	0.20	0.26	0.005	0.032	ч	4		0.00	0.00	0.000	0.035
		2	D13 -20	0.22		0.005	0.024	"	2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028	ш	<u>3</u> 2	D13 -20 D13 -20	0.34	0.47	0.009	0.032	Ш	3	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0,035
		1	D13 -20	0.00			0.024		1	D13 -10	0.53	0.80	0.013	0.028		1	D13 ~20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.18	0.27	0.006	0.035
		5	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024		5	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		5 4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5 4	D13 -20 D13 -10	0.00	0.00	0.000	0.035
	Π	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	ш	3	D13 -20	0.27	0.37	0.007	0.028	Π	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ш	3	D13,19 -10	0.51	0.73	0.015	0.035
	·	2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024		2 1	D13 -20 D13 -20	0.17	0.26	0.005	0.028		<u>2</u> 1	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		2	D13 -10 D13 -20	0.54	0.80	0.016	0.035
		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024		5	D13 -10	0.58	0.31	0.010	0.028		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	•	5	D13 -20	0.20	0.00	0.000	0.035
	Ţ	4	D13 -20 D13 -20	0.22	0.08	0.004	0.024	I	4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028	Ţ	4	D13 -20	0.30	0.18	0.006	0.032		4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		2	D13 -20	0.27		· · · · ·	0.024		2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028	1	<u>3</u> 2	D13 -20 D13 -20	0.54	0.37	0.010	0.032	1	<u>3</u> 2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		1	D13 -20 D13 -20	0.00			0.024	[1	D13-10	0.63	0.51	0.011	0.028		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.22	0.18	0.005	0.035
		4	D13 -20	0.00			0.024		5	D13 -20 D13 -20	0.72	0.36	0.015	0.028		<u>5</u> 4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20 D13 -20	0.12	0.06	0.003	0.035
B room	Π	3	D13 -20	0.29		0.005	0.024	Π	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028	11	3	D13 -20	0.25	0.17	0.005	0.032	n	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
	· ·	2	D13 -20 D13 -20	0.17	0.17		0.024		2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		<u>2</u> 1	D13 -20 D13 -20	0.16	0.14	0.004	0.032		2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		5	D13 -20	0.00			0.024		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
	m I	4	D13 -20 D13 -20	0.00		0.000	0.024	ш	43	D13 -20 D13 -20	0.12	0.06	0.002	0.028	П	43	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ш	4	<u>D13 -20</u>	0.75	0.41	0.018	0.035
		2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	1	2	D13 -20	0.13	0.14	0.004	0.020	112	2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	Π	3	D13 -10 . D13 -10	0.63 0.41	0.42	0.012	0.035
		1	D13 -20 D13 -10	0.00		_	0.024		1	D13 -20 D13 -10	0.00	0.00	0.000	0.028		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		4	D13 -20	0.17		0.001	0.024	1	4	D13 -20	0.42	0.03	0.010	0.028		<u>5</u> 4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.14	0.001	0.032		<u>5</u> 4	D13 -20 D13 -20	0.14	0.01	0.005	0.035
	1	3	D13 -20 D13 -20	0.38			0.024	I	3	D13 -20	0.00	0.26	0.001	0.028	I	3	D13 -20	0.40	0.04	0.010	0.032	ł	3	D13 ~20	0.00	0.27	0.001	0.035
		1	D13 -20	0.00			0.024		2	D13 -20 D13 -10	0.00	0.04	0.000	0.028		<u>2</u> 1	D13 -20 D13 -20	0.23	0.02	0.006	0.032		2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.12	0.001	0.035
		5	D13 -20	0.00			0.024		5	D13 -20	0.52	0.03	0.015	0.028		5	D13 -20	0.00	0.09	0.000	0.032		5	D13 -20	0.09	0.01	0.003	0.035
C room	l 1	3	D13 -20 D13 -20	0.10			0.024	l n	4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.13	0.001	0.028	n	4 3	D13 -20 D13 -20	0.11	0.01	0.003	0.032	п	4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.11	0.001	0.035
		2	D13 -20	0.13			0.024]	2	D13 -20	0.00	0.02	0.000	0.028	_	2	D13 20	0.12	0.01	0.003	0.032	-	2	D13 -20	0.00	0.05	0.000	0.035
		5	D13 -20 D13 -20	0.00		0.001	0.024	l	1 5	D13 -20 D13 -20	0.59	0.07	0.015	0.028		1 5	D13 -20 D13 -20	0.00	0.04	0.000	0.032		<u>1</u> 5	D13 -20 D13 -20	0.10	0.01	0.003	0.035
		4	D13 -20	0.00		0.000	0.024		4	D13 -20	0.09	0.01	0.002	0.028		4	D13 -20	0.00	0.53	0.002	0.032	İ	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
	ш	3	D13 -20 D13 -20	0.00		····		E	3	D13 -20 D13 -20	0.15		0.004	0.028	Ш	3	D13 -20	0.00				Ш	3	D13 -10	0.46		0.012	0.035
	ļ	1	D13 -20	0.00	0.00	_	t		1	D13 -20	0.00		0.002			2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.30	0.001	0.032 	:	2	D13 -20 D13 -20	0.60	0.07	0.018	0.035
	1	5	D13 19 -10 D13 -20	0.00					5	013-10	0.44	-	0.010	0.028		5	D13 -20	0.00	0.37	0.003	0.032		5	D13 -20	0.15	0.00	0.005	0.035
	I	3	D13 -20	0.38			0.024	I	3	D13 -20 D13 -10	0.00		0.005	0.028	J	4	D13 -20 D13 -20	0.22	0.00	0.006	0.032	ĩ	4	D13 -20 D13 -10	0.00	0.51	0.005	0.035
		2	D13 -20 D13,16 -10	0.18		0.004		•	2	D13 20	0.00	0.34	0.002	0.028		2	D13 -20	0.22	0.00	0.006	0.032		2	D13 -20	0.00	0.47	0.004	0.035
		5	D13.10 -10	0.00	1				<u>1</u> 5	D13 -10 D13 -20	0,44	0.00	0.010	0.028		1 5	D13 -20 D13 -20	0.00	0.33	0.002	0.032		1 5	D13 -20 D13 -20	0.15	0.00	0.005	0.035
		4	D13 -20	0.11			0.024		4	D13 ~20	0.00		0.003	0.028		4	D13 -20	0.11	0.00	0.003	0.032		4	D13 -20	0.05	0.00	0.003	0.035
D room	ι ^μ	3	D13 ~20 D13 -20	0.21			-		2	D13 -20 D13 -20	0.00		0.004	0.028	П	3	D13 ~20	0.18	0.00	0.005	0.032	Ц	3	D13 -20	0.00	0.41	0.004	0.035
		1	D13 -10	0.00	0.60	0.003	0.024	1	1	D13 -20	0.00		0.001	0.028		2	D13 -20 D13 -20	0.11	0.00	0.003	0.032 0.032		2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.23	0.002	0.035
	1	5	D13 -20 D13 -20	0.00					5 4	D13 -20 D13 -20	0.00	1	0.000	0.028		5	D13 -20 ·	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.00	0.00		0.035
	ш	3	D13 -20	0.00				1	3	D13 -20	0.09	·······	0.003	0.028	Ш	4	D13 -10 D13,19 -10	0.00	0.70	0.006	0.032	m	4	D13 -20 D13 -10	0.56	0.00	0.018	0.035
		2	D13 -20 D13 -20	0.00		And and a second second	0.024		2	D13 -20	0.09		0.003	0.028		2	D13 -10	0.00	0.63	0.004	0.032		2	D13 -20	0.56	0.00	0.018	0.035
	£	1 '	1 010-20	1 0.00	0.00	0.000	0.024	<u> </u>	1 1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035

.

CALC	ULATIC)N	
Detail	ed Desi	gn	
on Port Rea	ctivation	P	roject
in La Un	ion Prov	inc	e
CALC FILE No .:			
CALC INDEX NO	.:	P/	GE454
	INITIA	11.	DATE
PREFARED BY	YAna	6	26/07/02
CHECKED BY	F. Nishirtu	IRA .	09/00/2002

b)Side Wall ① Side Wall(Vertical direction to face line)

			ection to face in		*****		orizontal	directio	in .		1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·						Vertical c	irection	-					
1 1			Out	er						In	ner	بالمحملي 14 كليا	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				Ói	iter		T			înr	ler		14 1111111111111111111 1	
e	······			Ulti	mate	Service	eability				UIU	mate	Service	ability			l	Ultimate	Service	eability				Contrast in succession of the	niate	Servic	eability
Side Wall	Exami	nation	Pitch of	limit	state	limit	state	Exam	ination	Pitch of	limit	state	limit	state	Exami	nation	Pitch of	limit state	limit :		Exami	Ination	Pitch of		state	limit	
	pos	tion	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Computation	Allovreble	pos	sition	bar arrangement	Ordinary	Earthqueke	Computation	Aliowabia	posi	tion	bar arrangement	Ordinary Earthquake	Computation	Allowable		ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Computation	Allowabia
				condition	condition	yakua	value				condition	condition	yakue	yalua	1.00			condition condition	YAXIB	volue				condition	condition	VERIO	value
		7	022,13 -10	0.43	-	0.021	0.028		7	D22 -20	0.03	L	0.001	0.024	1	7	D13 -20	0,00	0.000	0,035		7.	D16 -40	0.00		0.000	0.032
		6	D22,13 -10	0.42		0.020	0.028		6	D22 -20	0.08	-	0.002	0.024		6	D13 -20	0.27	0.019	0.035		6	D16 -40	0,04		0.002	0.032
1 1		5	D22,13 -10	0.44		0.021	0.028	· ·	5	D22 -20	0,16		0.004	0.024		5	D13 -20	0.29	0.020	0.035		5	D16 -40	0.10	-	0.004	0.032
	Ι.	4	D22,13 -10	0.45		0.022	0.028	Ι'	4	D22 -20	0.24	<u> </u>	0.006	0.024	I	4	D13 -20	0.30	0,021	0,035	I	4	D16 -40	0.16		0,006	0.032
		3	D22,13 -10 D22,13 -10	0.46		0.022	0.028		3	D22 -20	0,32		0.007	0.024		3	D13 -20	0.36	0,024	0.035	1	3	D16 -40	0.25		0.009	0.032
		2	D22.13 -10	0.39		0.019	0.028		2	D22 -20 D22 -20	0.32	- <u>-</u>	0.007	0.024		2	D13-10	0.32	0.019	0.035	.	2	<u>D16 -40</u>	0.54	<u> </u>	0.020	0.032
		7	D22 -20	0.13		0.002	0.028		7	D22 -20	0.00	<u></u>	0.000	0.024			D13 -10	0.79	0.023	0,035			D16,25 - 10	0.49	Ļ~	0.023	0.032
1 1		6	D22 -20	0.14		0.008	0.028		6	D22 -20	0.00	<u> </u>	0.000	0.024		7 6	D13 -40 D13 -40	0.00	0.000	0.035		<u> </u>	D16 -40	0.00		0.000	
End		5	D22 -20	0.14		0.008	0.028		. 5	D22 -20	0.02	<u> </u>	0.001	0.024		5	D13 -40	0.12 -	<u>0.011</u> 0.011	0.035		<u>6</u> 5	D16 -40 D16 -40	0.01		0.001	0.032
	П	4	D22 -20	0.15		0.008	0.028	n	4	D22 -20	0.06	<u> </u>	0.001	0.024	π	4	D13 -40	0.14 -	0.012	0.035	บ	4	D16 -40	0.02		0.001	0.032
room		3	D22 -20	0.15		0.009	0.028		3	D22 -20	0,08		0.002	0.024		3	D13 -40	0.19 -	0.012	0.035		3	D16 -40	0.07		0.001	0.032
		2	D22 20	0.16		0.009	0.028		2	D22 -20	0.10	- 1	0.002	0.024		2	D13 -20	0.27 -	0,019	0.035		2	D16 -40	0.07		0.009	0.032
1 . 1		1	022 -20	0.05		0.001	0.028	L	1	D22 -20	0.08	-	0.004	0.024		1	D13 -10	0.48 -	0.014	0,035	10	1	D16 -10	0.49		0.024	0.032
		7	D22 ~20	0.01	_	0.000	0.028		7	D22,25 -10	0.52	L	0.018	0.024	1	7	D1340	0.00	0.000	0.035		7	D16 -20	0.00	<u> </u>	0.000	
]	·	6	D22 -20	0.12		0,003	0.028		6	D22,25 -10	0,51		0.018	0.024		6	D13 -40	0.12	0.005	0,035	1.1	6	D16 -20	0.35	-	0.020	0.032
		5	022 20	0.28		0.008	0.028		5	D22,25 -10	0.53		0.019	0.024		5	D13 -40	0.28 —	0.012	0.035		5	D16 -20	0.36	-	0.021	0.032
1	щ	4	D22 -20	0.45		0.013	0.028	Ш,	4	D22.25 -10	0.55		0.019	0.024	ш	4	D13 -40	0,44 —	0.019	0.035	m	4	D16 -20	0.37		0.021	0.032
		3	D22 ~20	0.61		0.017	0.028		3	D22,25 -10	0.57	<u> </u>	0.020	0.024		3	D13 -40	0.60	0,026	0.035	· · ·	3	D16 -20	0.39		0.022	0.032
		1	D22 ~20 D22 ~20	0.63		0.018	0.028		2	D22,25 -10 D22,2510	0.50		0.018	0.024		2	D13 -40	0.64	0.027	0.035		2	D16 -20	0.35		0.020	0.032
}		7	D22.13 ~10	0.43		0.000	0.028		1	D22,23 -10	0.00		0.000	0.024		1	D13 -40	0.00 ~~	0,000	0.035		<u> </u>	. D1620	0.00		0.000	-
		6	D22.13 -10	0.42		0.020	0.028		6	022 -20	0.03		0.001	0.024		<u>7</u> 6	D13 -20 D13 -20	0.00	0.000	0.035		7	D16 -40 D16 -40	0.00		0.000	0.032
		5	D22.13 ~10	0.44		0.021	0.028	i	5	D22 -20	0.16	<u>†</u>	0.002	0.024		5	D13 -20	0.29 -	0.019	0.035	1.1	5	D16 -40	0.04		0.002	0.032
{ · ·	1	4	D22.13 -10	0.45	<u> </u>	0.022	0.028	I	4	D22 -20	0.24		0.006	0.024	т	4	D13 -20	0.30 -	0.021	0.035	I	4	D16 -40	0.16		0.004	0.032
		3	D22,13 -10	0.46		0.022	0.028	1	3	D22 -20	0.32	-	0.007	0.024		3	D13 -20	0.36	0.024	0.035	•	3	D16 -40	0.25		0.000	0.032
	1	2	D22.13 -10	0.39		0.019	0.028		2	D22 -20	0.32		0.007	0.024		2	D13-10	0.32 -	0.019	0.035	i	2	D16 -40	0.54		0.020	0.032
		1	D22,13 -10	0.06		0.002	0.028	<u> </u>		<u>D22 -20</u>	0.13		0.006	0.024		1	D13 -10	0.79 —	0.023	0.035		1	D16,25 -10	0.49	—	0.023	0.032
]		7	D22 20	0.13		0.008	0.028		7	D22 -20	0.00		0.000	0.024		. 7	D13 -40	0.00	0.000	0.035		7	D16 -40	0.00		0.000	0.032
		6	D22 -20	0.14		0.008	0.028		6	D22 -20	0.02	<u> </u>	0.001	0.024	$(-1)^{-1} (1)$	6	D13 -40	0.12 -	0.011	0.035		6	D16 -40	0,01		0.001	0.032
Central		5	D22 -20	0.14	- <u> </u>	0.008	0.028	_ ·	5	D22 -20	0.04	<u> </u>	0.001	0.024	1.1	5	D13 -40	0.13 —	0.011	0.035		5	D1640	0.02		0.001	0.032
	ш	4	D22 -20	0.15		0.008	0.028	Q	4	D22 -20	0.05	<u>↓_−</u>	0.001	0.024	п	4	D13 -40	0.14 -	0.012	0.035	Ш	44	<u>D16 -40</u>	0.04		0.001	0.032
room		32	D22 -20 D22 -20	0.15		0.009	0.028		3	D22 -20	0.08		0.002	0.024		3	D13 -40	0.19	0.017	0.035		3	D16 -40	0.07		0.003	0.032
ļ	1.1		D22 -20	0.05		0.009	0.028	}	2	D22 -20 D22 -20	0.10	<u>-</u>	0.002	0.024		2	D13 -20	0.27 -	0.019	0.035	1.1	2	D16 -40	0.24		0.009	0.032
		7	D22 -20	0.00		0.000	0.028	<u></u>	1 ;	D22.25 -10	0.08						D13 10	0.48 -	0.014	0.035		<u>[</u>	D16 -10	0.49		0.024	_
	1	6	D22 -20	0.00		0.003	0.028	1	6	D22.25 -10	0.50		0.018	0.024		76	D13 -40	0.00 -	0.000	0.035			D16 -20	0.00		0.000	
1 1		5	D22 -20	0.27		0.008	0.028	1	5	D22.25 -10	0.49	<u> </u>	0.018	0.024		5	D13 -40 D13 -40	0.12	0.005	0.035		6 5	D1620	0.35		0.020	
	ш	4	D22 -20	0.43		0.012	0.028	ш	4	D22.25 -10	0.53	<u> </u>	0.019	0.024	Ш	4	D13 -40	0.44 -	0.012	0.035	ш		D16 -20 D16 -20	0.36	-	0.021	0.032
		3	D22 -20	0.59		0.017	0.028	1 ~	3	D22.25 -10	0.55		0.019	0.024		3	D13 -40	0.44	0.019	0.035	ш.	3	D16 -20	0.37		0.021	0.032
	l ·	2	D22 -20	0.62		0.018	0.028]	2	D22.25 -10	0.49		0.018	0.024		2	013 -40	0.64	0.027	0.035		2	D16 -20	0.35		0.022	0.032
L	L	1	D22 ~20	0.00		0.000	0.028		1	D22.25 -10	0.00	—	0.000	0.024		1	D13 -40	0.00 -	0.000	0.035		t î	D16 -20	0.00	-	0.000	

	1/LATIO	3'	
Detai	led Desig	11	j
on Port Rea	ctivation	Pi	roject
in La Un	ion Prov	Inc	e
CALC FILE No .:	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
CALC INDEX NO	.:	P/	GE 455
	INITIA	L	DATE
PREFARED BY	YiAndo		26/07/02
Checked by	E. NISHING		09/56/2002

.

. ..

. . .

•

		rallel dir				Н	orizontal	direction	n		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						· · · · ·			Ver	ical direction	n						1
}			O,	iter						โก)	ter						0	uter	:				ln	ner				1
Side Wall	Exan	ination	Pitch of		mate state	Service limit s		Exami	nation	Pitch of		mate state		eability state	Exam	ination	Pitch of		imate state	Serviceabi limit stat		mination	Pitch of		mate state		eability state	
	po	sition	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowabia value	pos	ition	bar arrangement	Ordinary constion	Carthquak condition		Allowable value	po	sition	bar arrangement	Cránary condition	Earthquake condition		nable P lue	osition	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation yakie	Allowsble value	
	Ι	7	D22,16 10	0.43	-	0.020	0.028		7	D22 -20	0.04		0.001	0.024		7	D13 -20	0.00	-	0.000 0	035	7	D16 ~40	0.00		0.000	0.032	
		6	D22,16 -10	0.42	-	0.020	0.028	1	6	D22 -20	0.09		0.002	0.024		6	D13 -20	0.29	-	0.020 0	035	6	D16 -40	0.04		0,002	0.032	1
		5	D22,16 -10	0.43	·~-	0.020	0.028		5	D22 -20	0.18		0.004	0.024		5	D13 -20	0.31		0.021 0	035	5	D16 -40	0.11		0.004	0.032	ĺ
1	I	4	D22,16 -10	0.45	~	0.021	0.028	ι.	4	D22 ~20	0.27		0.006	0.024	I	4	D13 -20	0.33		·····	<u>035</u> I	4	D16 -40	0.17		0.007	0.032	<u>i</u> .
	1	3	D22,16 -10	0.45	~~	0.021	0.028	· ·	3	D22 -20	0.36		<u>0.008</u>	0.024	· · ·	3	D13 20	0.40			035	3	D16 -40	0.29	-	0.011	0,032	i
1		2	D22,16 -10	0.36	·~	0.017	0.028		2	D22 20	0.33		0.008	0.024	+	2	D13 10	0.35			035	2	D16 -40	0.60		0.023	0.032	
			D22,16 -10	0.06	~	0.002	0.028		<u> </u>	D22 -20	0.14	**************************************	0.007	0.024		1	D13 -10	0.85			035	1		0.53		0.025	0.032	4
· · ·		1	D22 -20	0.15		0.008	0.028		-7	D22 -20	0.00	1	0.000	+		7.	D13 -40	0.00		+	035	7		0.00		0.000	0.032	1
	1	<u>6</u> 5	D22 -20	0.15		0.008	0.028		6	D22 -20	0.02		0.001	0.024		6	D13 -40	0.13			035	6	D16 -40	0.01		0.000	0.032	ļ
End	В		D22 -20	0.15		0.009	0.028	п	5 4	<u>D22 -20</u>	0.04		0.001	0.024		5	D13 -40	0.13		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	035	5	D16 -40	0.02		0.001	0.032	1
room		4	D22 -20 D22 -20	0.10		0.009	0.028	u	3	D22 -20 D22 -20	0.06	_	0.002	0.024	11	4	<u>D13 -40</u>	0.16			035 U	4	D16 -40	0.04	+	0,002	0.032	1
ruom		2	D22 20	0.17	1	0.009	0.028		2	D22 20	0.09		0.002	0.024		3	D13 -40	0.24			035	3	D16 -40	0.09	+	0.003	0.032	Í -
		1	D22 -20	0.05		0.009	0.028		1	D22 -20	0.08	.	0.003	0.024		2	D13 -20 D13 -10	0.31			035	2	D16 -40 D16 -10	0.29		0.011	0.032	
		7	D22 -20	0.01		0.000	0.028		7	D22,25 -10	0.52		0.018	0.024		7	D13 -40	0.02			035			······································		0.025	0.032	1
		6	D22 -20	0.12		0.003	0.028	+ *	6	D22,25 -10	0.52		0.018	0.024		6	D13 -40	0.00			035		D16 -20	0.00		0.000	0.032	Í
	1.1	5	D22 -20	0.28		0.008	0.028		5	D22,25 -10	0.53	-	0.019	0.024		5	D13 -40	0.30			D35	5	D16 -20	0.37		0.022	0.032	1
	m.	4	D22 -20	0.45	~~	0.013	0.028	m.	4	D22,25 -10	0.55	-	0.019	0.024	Ш	4	D13 -40	0.30			035 III	4	D16 -20	0.39		0.022	0.032	
1 A A		3	D22 -20	0.61	-	0.017	0.028		3	D22,25 -10	0.57	<u> </u>	0.020	0.024	ш	3	D13 -40	0.65			035	3	D16 -20	0.40		0.023	0.032	
		2	D22 20	0.63	-	0.018	0.028		2	D22,25 -10	0.50	<u> </u>	0.018	0.024		2	D13 -40	0.66		1	035	2	D16 -20	0.36	§	0.024	0.032	1 · ·
		1	D22 -20	0.00	-	0.000	0.028	•	1	D22,25 -10	0.00		0.000	0.024	1.1	1	D13 -40	0.00			035	1	D16 -20	0.00		0.000	0.032	1
		7	D22,16 -10	0.41		0.020	0.028		. 7	D22 -20	0.04		0.001	0.024		7	D13 -20	0.00		0.000 0	035	7	D16 -40	0.00		0.000	0.032	1
1 . T	ł	6	D22,16 -10	0.40	~	0.019	0.028	.	6	D22 -20	0.09		0.002	0.024	1.1	6	D13 -20	0.29			035	6	D16 -40	0.04		0.002	0.032	
		5	D22,16 ~10	0.42	-	0.020	0.028		5	D22 -20	0.17	I –	0.004	0.024		5	D13 -20	0.31			035	5	D16 -40	0.11	h	0.004	0.032	1
	I	4	D22.16 10	0.43		0.020	0.028	I	4	D22 -20	0.26		0.006	0.024	1	4	D1320	0.33	-		035 I	4	D16 -40	0.17	⁻	0.007	0.032	
		3	D22,16 -10	0.44	·	0.021	0.028		3	D22 -20	0.34		0.008	0.024		3	D13 -20	0.40	-	0.027 0	035	3	D16 -40	0.29	_	0.011	0.032	1 1
		2	D22.16 -10	0.35		0.017	0.028		2	D22 -20	0.33		0.008	0.024		_ 2	D13 -10	0.35	-	0.021 0	035	2	D16 -40	0.60	_	0.023	0.032	· ·
		1	D22.16 -10	0.06		0.002	0.028		1	<u>D22 -20</u>	0.14		0.007	0.024		1	<u>D13 -10</u>	0.85		0.025 0	035	1	D16.25 -10	0.53	-	0.025	0.032	l
1	1	1	D22 -20	0.15		0,008	0.028	. 1	7	D22 -20	0.00		0.000	0.024		7	D13 -40	0.00	-	0.000 0	035	7	D16 -40	. 0.00	(· - ·	0.000	0.032	
		6	D22 -20	0.15		0.008	0.028		6	D22 -20	0.02	*	0.001	0.024		6	D13 -40	0,13	-	0.011 0	035	6	D16 -40	0.01	-	0.000	0.032	1
Central		5	D22 -20	0.15		0.009	0.028		5	D22 -20	0.04	<u> </u>	0.001	0.024		5	D13 -40	0.13		0.012 0	035	5	D16 -40	0.02		0.001	0.032	1
	Ш	4	D22 -20	0.16		0.009	0.028	п	. 4	D22 -20	0.06	<u> </u>	0.002	0.024	I	4	D13 -40	0,16			<u>035</u> ц	4	D16 -40	0,04	-	0.002	0.032	1
room	1	3	D22 -20	0.17	-	0.009	0.028		3.	D22 -20	0.09	<u> </u>	0.002	0.024		3	D13 -40	0.24			035	3	D16 -40	0.09		0.003	0.032	1
1 A A		2	D22 ~20	0.16		0.009	0.028			D22 -20	0.11		0.003	0.024		2	D13 -20	0,31			035	2	D16 -40	0.29		0.011	0.032	1
			D22 -20	0.05		0.002	0.028		1	D22 -20	0.08		0.004	0.024			<u>D13 -10</u>	0,52			035	1	D16 -10	0.53		0.025	0.032	1
	1 -	7	D22 ~20	0.01	<u>-</u>	0.000	0.028		7	D22.25 -10	0.53		0.019	0.024		7	D13 -40	0.00			035	7	D16 -20	0.00		0.000	0.032	1
	1 -	<u>6</u> 5	D22 -20 D22 -20	0.13	 	0.004	0.028		6	D22.25 -10	0.53		0.019	0.024	1.1	6	D13 -40	0.13			035	6	D16 -20	0.37		0.022	0.032	1
1 1	म	4	D22 -20	0.29		0.008	0.028	ш	5 4	D22,25 -10 D22,25 -10	0.55	<u>↓ </u>	0.019	0.024	_	5	D13 -40	0.30	-		035	5	D16 -20	0.39		0.022	0.032	1
1	ни 1	3	D22 - 20	0.46	<u> </u>	0.013	0.028	m	↓ ⁴	D22,25 -10 D22,25 -10	0.57	L	0.020	0.024	щ	4	D13 ~40	0.47		0.020 0	D35 III	4	D16 -20	0.40	. –	0.023	0.032	1 .

on Port Rea	led Desig ctivation ion Provi	Project
CALC FILE No .:		
CALC INDEX NO).:	PAGE 45
	INITIA	DATE
PREPARED BY	Y.Ando	26/07/
CHECKED BY	R. KisiHelu	14 09/08/20

		-						Vertio	al directi	on to face	line															Parallel	direction	to face lin				******************	************		and the Second second
.		-			al directio			• • •			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		Vertical dir	ection								Horizont	al directio	n		*******	1	and the second secon		Vertica	direction		No. 79		
rtition Vall	Examir		Pitch of		imate state	Service limit		Examin disto		Examin		Pitch of	Ultimat limit sta		Servic limit			ation of dging	Exami	nation	Pitch of	L	imate state	Servic limit	· · · ·	Examinati dislodg		Examinati	n Pitch of		timate t state	Service limit :		Examir dislo	nation odging
	posi	tion	bar arrangement	Ordinary condition	Earthqueks condition	Computation value	Allowable value		Earthquake condition	positi	ion	bar arrangement		rthquake C ondition	cineutation value	Altowable value	Ordinary condition	Earthquake condition	pos	tion	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowable váluo	Ordinary Ea condition is	urthqueks ondition	position	bar arrangem	nt Ordinary condition		Computation value	Allowable value	Ordinary condition	
	ļ	7	D16.19 -10	0.22		0.005	0.040				. 7	016 -40	0.00		0.000	0.040				7	D16.19 -10	0.24		0.006	0.040				D16 -40	0.00		0.000	0.040		
		6.	D16,19 -10	0.21		0.005	0.040				6	D16 -40	0.13		0.006	0.040				6	D16,19 -10	0.23	-	0.005	0.040		_	<u> </u>	D16 -40	0.14		0.006	0.040		<u> </u>
		5	D16,19 -10	0.21	1	0,005	0.040	<u> </u>	<u>~~</u>		5	D16 -40	0.13		0.006	0.040	-	1		5	D16,19 -10	0.23		0.006	0.040		-		D16 -40	0.14		0.006	0.040		- 1
	1	4	D16.19 -10	0.21		0.005	0.040	÷		. I .	4	D16 -40	0.13		0.006	0.040	· <u>-</u>		I	4	D16,19 -10	0.23		0.006	0.040	_			D16 -40	0.15		0.006	0.040		
	ļ	3	D16,19 -10	0.21		0,005	0.040				3	D16 -40	0.15		0.007	0.040	·		1	3	D16,19 ~10	0.23		0.006	0.040				D16 -40	0.1		0.007	0.040		1-
- 1			D16.19 -10	0.17		0.004	0.040				2	D16 -40			0.011	0.040				2	D16,19 -10	0.18		0.004	0.040				D16 -40	0.26	_	0.012	0.040		1.
			D16.19 -10	0.05		0.001	0.040					D16,22 -10	0.26		0.006	0.040		0.75		1	D16,19 -10	0.05		0.001	0.040		_		D16,22 10	0.28		0.006	0.040		
	ŀ		D16.19 -10	0.05		0.001	0.040				1	D16 -40	+		0.000	0.040				7	D16,19 -10	0.05		0.001	0.040		- T		D16 -40	0.00	- 10	0.000	0.040		Ĩ.
	.	6	D16,19 -10	0.05		0.001	0.040			-	6	D16 -40			0.001	0.040		· - ·		6	D16,19 -10	0.06		0.001	0.040	_			D16 -40	0.03	- 1	0.001	0.040		
tition			D16.19 -10	0.05		0,001	0.040			· •	5	D16 -40			0.001	0.040				5	D16,19 -10	0.06		0.001	0.040		-		D16 -40	0,03	J	0.001	0,040		T
· 1	ł	4	D16.19 -10	0.05		0.001	0,040			П	4-+	D16 -40			0.001	0.040			n	4	D16,19 -10	0.06		0.001	0.040]	п (D16 -40	0.04	-	0.002	0.040		Γ
om .	- : , 	- 3	D16.19 -10	0.05		0.001	0.040			1	-3-+	D16 -40	0.04		0.002	0.040	-			3 :	D16,19 -10	0.06		0.001	0.040				D16 -40	0.05		0.002	0.040		
		<u>Z</u>	D16.19 -10 D16.19 -10	0.05		0.001	0.040				2	D16 -40		_ _	0.005	0.040				2	D16,19 -10	0.06		0.001	0.040		-	· .	D16 -40	0.13		0.006	0.040		
		-	D16.19 -10	0.03		0.011	0.040	0.76			<u> </u>	D16.22 -10			0.004	_0.040	_	0.75	m in	1	D16,19 - 10	0.03		0.001	0.040				D16,22 -10	0.17		0.004	0.040		<u> </u>
	ł		D16.19 -10	0.44		0.011	0.040	0.76	· · ·	-		D16 -40			0.000	0.040			1.1	. 7	D16,19 -10	0.48		0.012		0.74			D16 -40	0.00		0.000	0.040		_
[ł		D16.19 -10	0.43	+ · - · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.011	0.040	0.76		- -	5	D16 -40	·····		0.012	0.040			1.1	6	D16.19 -10	0.47		0.012	0.040	0.74			<u>D16 -40</u>	0.29		0.013	0.040		1_
- 1			D16.19 -10	0.43		0.011	0.040	0.76					0.27		0.012	0.040			- N.	5	D16,19 -10	0.46		0.011	0.040	0.74			D16 -40	0.29		0.013	0.040	<u></u>	1
·]		3	D16.19 -10	0.43	1	0.011	0.040	0.76			- 4	D16 -40			0.012	0.040			Ш	4	D16,19 ~10	0.46		0.012	0,040	0.74			D16 -40	0.29		0.013	0.040	<u> </u>	1_
· 1	- 2. E	2	D16 19 -10	0.38	<u> </u>	0.009	0.040	0.76				D16 -40 D16 -40			0.012	0.040				3	D16.19 -10	0.47		0.012	0.040	0.74			D16 -40	0.30		0.013	0.040		+
		1	D16.19 -10	0.00		0,009	0.040	0.76			<u>-</u>	D16.22 -10	0.24		0.000	0.040		075	14 - N	2	D16,19 -10 D16,19 -10	0.40		0.010	0.040	0.74			D16 -40 D16.22 -10	0.28		0.011	0.040		

notes) Examination of dislodging about Vertical direction is between partition wall and bottom slab,

d)Footing

	5	<u> </u>							-		
Examin posit		Pitch of	Steel reinf	orcement	Ulti	mation or mate state	bending n Servic limit	eability		ion of shea mate state	Service ability
posit		bar arrangement			Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowable vakia	Ordinary condition	Earthquake condition	Smit state
Sea side	Upper	D1320	D13 -20	3 sets	0.00	0.00	0.000	0.028	0,00	0.00	0.00
L	Lower	D16.19 -10			0.45	0.60	0.022	0.028	0.53	0,72	0.35
Land side	Upper	D16 -20	D13 -40	1 set	0.00	0.58	0.007	0.028	0.01	0.72	0.09
	Lower	D13 -20			0.01	0.00	0.000	0.028	0.01	0.00	0.00

498

CALC	ULATIO	N.	10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1	
Detail on Port Rea in La Un		Proj	ect	-
CALC FILE No .:				
CALC INDEX No		PAG	45	7
	INITIA	L []	DATE	
PREPARED BY	Y.A nilo	2	1/07/00	$\overline{2}$
CHECKED BY	E.NISHIH	122 0	7/06/200	2

a the second second

4.44

(2) Examination results of bar arrangement in Case.2 that surchage doesn't act on filling materials.

a)Bottom Slab

a)Botton	I Siau	·····																					-					
1						Vertio	oal directi	on to fac	ce line											Paralle	l directio	on to face	line				and in the second states	
			Uone	A COLUMN TWO IS NOT						Low	ar side		·····				Unde	er side						Lowe	r side			
Bottom	Í.,				mate		eability			1 .		imate		ceability				Ulti	mate	Service					Ultin	nate	Service	ability
Slab		ination	Pitch of		state	umit	state	•	ination	Pitch of	limit	state	Emi	t state	Exami	nation	Pitch of	limit	state	limit s	tate	Exami	nation	Pitch of	limit s	state	limit s	state
	pos	ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Computation		pos	sition	bar arrangement	Ordinary				posi	ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Computation	Allowable	posi	tion	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Computation	Allowable
	[[condition	condition	valus	value	ĺ		[·	condition	condition	valua	Value			ĺ	condition	condition	Vabla	value			Í Í	condition	condition	vakie	value
		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024		5	D13.22 -10	0.58	0.67	0.019	0.028		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.40	0.45	0,018	0.035
		4	D13 -20	0.45	0.48	0.014	0.024		4	D13 -20	0.00		0.000			4	D13 -20	0.59	0.69	0.023	0.032	í	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
	1	3	D13-10	0.52	0.62	0.013	0.024	I	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000		I	3	D13-10	0.54	0.65	0.018	0.032	I	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		2	D13-20	0,50	0.67	0.016	0.024		2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		2	D13 -20	0.61	0.75	0.024	0.032		2	D13 20	0.00	0.00	0.000	0.035
			D13 -20	0.00	0.00	0.000	_	L	1	D13.22 -10	0.61	0.77	0.020	0.028		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.41	0.53	0.019	0.035
		5	D13 -20	0,00	0.00	0.000			5	D13,16 -10	0.57	0.64	0.018	0.028		δ	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.25	0.28	0.011	0.035
		4		0.28	0.29	0.009	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	4	D13-20	0.00	0.00	0.000	0.028		4	D13-20	0.30	0.33	0.011	0.032	Į	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
A room	ц	3	D13 -20	0.57	0,69	0.018		Ш	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000		Ц	3	D13 -20	0.49	0.59	0.019	0.032	u	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
ł		1	D13 -20 D13 -20	0.31	0.42	0.101	0.024		2	D13 -20	0,00	0.00	0.000			2	D13 -20	0.31	0.40	0.012	0.032	-	2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		5	D13 -20	0.00				1	<u> </u>	D13,16 -10	0,60		0.020			1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.26	0.33	0.012	0.035
i I		4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	ł	5	D13 -20	0.00		0.000			5	<u>D13 -20</u>	0,00	0.00	0.000	0.032	-	5	D13-20	0.00	0.00	0.000	0.035
	ш	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	ш	3	D13 -20 D13 -20	0.24	0.27	0.009		.	4	D13 ~20	0.00	0.00	0.000	0.032	_	4	D13,16 -10	0.59	0.68	0.023	0.035
		2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	ш.	2	D13 -20	0.39	0.47	0.015		Ш	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ш	3	D13.22 -10	0.62	0.75	0.025	0.035
		1	D13 -20	0.00	0.00	0,000	0.024		1	D13 -20	0.00		0.000			2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ŀ	2	D13.16 -10	0.62	0.78	0.025	0.035
		5	D13 ~20	0.00	0.00	0.000	0.024		5	D13.16 -10	0,74	0.47	0.022	0.028		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~		D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		4	D13 -20	0.37	0.19	0.010	0.024	1	4	D13 -20	0.00		0.000			4	D13 -20	0.48	0.32	0.000	0.032	ŀ	4	D13 -20 D13 -20	0.32	0.20	0.013	0.035
	I	3	D13 -10	0.42	0.30	0.010	0.024	1	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000		I	3	D13 -10	0.44	0.32	0.013	0.032	I	3	013 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		2	D13 -20	0.41	0.37	0.012	0,024	(1,1)	2	D13 -20	0.00	0.00	0.000			2	D13 -20	0.50	0.38	810.0	0.032	· †	2	013 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		····	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024		1	D13,19 -10	0.62	0.49	0.019	0.028		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		1	D13 -20	0.34	0.27	0.014	0.035
1		6	D13 -20	0.00	0.00	0.000			5	D13 -10	0,59	0.36	0.017	0.028		5	D13 20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.20	0.12	0.008	0.035
D		4	D13 -20	0.22	0.11	0.006	0.024	1	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		4	D13 -20	0.24	0.15	0.008	0.032	E	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
Broom	п	3	D13 -20	0.47	0,34	0.014	0.024	Ш	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000		Π	3	D13 -20	0.40	0.29	0.014	0.032	п	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		1	D13 -20 D13 -20	0.26	0.24	0.008	0.024		2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		2	D13 -20	0.26	0.21	0.009	0.032	Ļ	2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000			<u> </u>	D13 ~10	0.63	0.52	0.019			1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032			D13 -20	0.21	0.18	0.009	0.035
		4	D13 -20	0.00	0.00	0.000			<u>5</u> 4	D13 -20 D13 -20	0.00		0.000			5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
	ш	3	D13 20	0.00	0.00	0.000	0.024	π	3	D13 -20	0.32	0.12 0.23	0.007	0.028	ш	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032			D13 -10	0.62	0.39	0.022	0.035
		2	D13 -20	0.00	0.00	0,000	0.024		2	D13 ~20	0.21	0.16	0.007	0.028	ш,	2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	Ш	3	D13,19 -10	0.63	0.45	0.023	0.035
		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024		1.	D13 -20	0.00	0.00	0.000			1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ł	2	D13 -10 D13 -20	0.65	0.52	0.024	0.035
1.1		5	D13 -20	0.00	0.42	0.000	0.024		5	D13~10	0,78	0.13	0.020	0.028		5	D13 -20	0.00	0.07	0.000	0.032		5	D13 -20	0.00	0.04	0.010	0.035
		4	D13 -20	0.30	0.02	0.007	0.024		4	D13 -20	0.00	0.11	0.000	0.028		4	D13 -20	0.40	0.07	0.012	0.032	· · [4	D13 -20	0.00	0.04	0.000	0.035
	I	3	D13 -20	0.69	0.16	0.018	0.024	1	3	D13 ~20	0.00	0.14	0.000	0.028	I	3	D13 -20	0.72	0.16	0.022	0.032	I	3	D13 -20	0.00	0.14	0.000	0.035
	1	2	D13 -20	0.35	0.12	0.009			2	D13~20	0.00	0.02	0.000			2	D13 -20	0.41	0,11	0.013	0.032	. [2	D13 -20	0.00	0.06	0.000	0.035
		5	D13 -20	0.00	0.23	0.000		ļ	1_1_	D13.16 -10	0.65		0.018	0.028		1	<u>D13 -20</u>	0.00	0.04	0.000	0.032	[1	D13 -20	0.28	0.08	0.011	0.035
		4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.28	0.000			5	<u>D13 -10</u>	0.49		0.012	0.028		5	D13 -20	0.00	0.05	0.000	0.032		5	D13 -20	0.17	0.02	0.006	0.035
C room	Π	3	D13 -20	0.39	0.01	0.004	0.024		4	D13 ~20	0.00	0.07	0.000	0.028		4	D13 -20	0.20	0.03	0.006	0.032		4	D13 -20	0.00	0.05	0.000	0.035
0.000] _	2	D13 -20	0.21	0.09	0.006	0.024	I	2	D13 -20 D13 -20	0.00		0.000		ш	3	D13 -20	0.34	0.08	0.010	0.032	п	3	<u>D13 -20</u>	0.00	0.07	0.000	0.035
		1	D13 -20	0.00	0.13	0.000	0.024		1	D13 -10	0.00		0.000	0.028		2	D13 -20 D13 -20	0.21	0.06	0.007	0.032		2	D13 -20	0.00	0.02	0.000	0.035
	1	5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	(5	D13 -20	0.00	_	0.000			5	D13 -20	0.00	0.02	0.000	0.032	+	<u></u>	D13 -20	0.18	0.05	0.007	0.035
	ļ	4	D13 -20	0.00	0.05	0.000	0.024		4	D13 -20	0.16	0.03	0.005			4	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	h	_5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
1	Π	3	D13 -20	0.00	0.05	0.000	0.024	ш	3	D1320	0.27	0.06	0.008	0.028	ш	3	D13 -20	0.00	0.27	0.000	0.032	ш		D13 -10 D13,16 -10	0.51	0.08	0.016	0.035
		2	D13 -20	0.00	0.02	0.000	0.024		2	D13 -20	0.17	0.05	0.006		_	2	D13 -20	0.00	0.15	0.000	0.032			D13 -10	0.54	0.15	0.018	0.035
	 	<u> </u>	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	L	1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.028		1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ł	1	D13 -20	0,00	0.00	0.000	0.035
		5	<u>D13 -10</u>	0.00	0.75	0.000	1	ļ	5	<u></u>	D.64	0.00	0.012	0.028		5	D13 -20	0.00	0.26	0.000	0.032		5	D13 -20	0.22	0.00	0.006	0.035
	ſ. '	4	013 -20	0.25	0.00				4	D13 ~20	0.00	-	0.000	0.028	. 1	4	D13 -20	0.33	0.00	0.008	0.032	Ĺ	4	D13 -20	0.00	0.35	0.000	0.035
	1	3	D13 -20	0.58	0.00	0.011		1	3	D13 -20	0.00		0.000		I	3	D13 -20	0.60	0.00	0.014	0.032	I	3	D13 -20	0.00	0.60	0.000	0.035
		<u>├</u>	D13 -20 D13 -10	0.29	0.00	0.006 0.000	· ·· · · ····	ł	2	D13 -20	0.00		0.000			2	D13 ~20	0.35	0.00	0.009	0.032	Ĺ	2	D13 -20	0.00	0.32	0.000	0.035
	<u>⊧</u>	5	013-10	0.00	1		<u> </u>		1	D13 -10	0.69	÷	0.015	7			D13 -20	0.00	0.22	0.000	0.032		1	D13 -20	0.24	0.00	0.007	0.035
1		4	D13 -20	0.00	0.49	0.000			5	D13 -20	0.79		0.018		ŀ	5	<u>D13 -20</u>	0.00	0.17		0.032	L L	5	D13 -20	0.14	0.00	0.004	0.035
D room	п	$\frac{1}{3}$	D13 -20	0.32	0.00	0.003		п	4	D1320 D1320	0.00	-	0.000		_	4	D13 -20	0.16	0.00	0.004	0.032	L	44	D13 -20	0.00	0.19	0.000	0.035
	l	2	D13 -20	0.18	0.00	0.000		1 "	2	D13 20	0.00		0.000	T	П	3	D13 -20	0.28	0.00	0.007	0.032		3	<u>D13 -20</u>	0.00	0.28	0.000	0.035
1	L	1	D13-20	0.00	0.78	0.000		ł	1	D13 -10	0.00		0.000		· }	2	D13 -20 D13 -20	0.18	0.00	0.005	0.032	- F	2	D13 -20	0.00	0.15	0.000	0.035
		5	D13 -20	0.00	0.00	0.000			5	D13 -20	0.00		0.000		<u>-</u> 1	5	D13 -20	0.00			0.032			D13 -20	0.15	0.00	0.005	0.035
		4	D13 -20	0.00	0.16	0.000]	4	D13 -20	0.13		0.003			4	D13 -10	0.00	0.00	0.000	0.032	·		D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
	ш	3	D13 -20	0.00	0.23	0.000		π	3	<u>D13</u> -20	0.22		0.005		ш	3	D13 -10	0.00	0.49	0.000	0.032	m	43	D13 -10 D13 -10	0.42	0.00	0.010	0.035
1	(2	D13 20	0.00	0.13	0.000	0.024		2	D13 -20	0.14		0.004	F	- i	2	D13 -10	0.00	0.42	0.000	0.032	- " -	2	D13 -10	0.45	0.00	0.017	0.035
L	L		D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.024	L	1	D13 20	0.00		0.000		†	1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032	ŀ	1	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.035
																			بالمشتخب والمسالية				<u> </u>					

.

CALC	ULATIC) N	2
	ed Desig	gn P	roject
CALC FILE No .:			
CALC INDEX NO	.:	P/	GE 458
	INITIA		DATE
PREPARED EY	YAnd	10	26/07/02
CHECKED BY	e. Nishina	ir,A	C9/08/2002

b)Side Wall ①Side Wall(Vertical direction to face line)

1							Н	orizontal	directlo	n												Vertical d	irection						~
i .				Outer			-				ln:	ner						Οι	uter .						In	ner		C141409-10000000000	
Side Wal	Exar	nination	Pitch of		Ultim imit s		Service limit	eability state		Ination	Pitch of	Ultir limit			eability state		nation	Pitch of		nate state	Service limit :			ination	Pitch of		mate state		eability state
	po	sition	bar arrangem	ordir condi		Earthquake condition	Computation Yoluo	Allowable Vatue	pos	ition	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowabia value	posi	tion	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Alfowable value	pos	ition	bar arrangement	Ordinery condition	Earthquake condition	Computation value	Aliowabla value
1	1.1	1	D22 -20		.27		0.015	0,028		7_	D16 -20	0.06		0.001	0.024			D13 -40	0.00	1	0.000	0.035		7	D13 -40	0.00		0.000	0.032
L .		6	D22 -20		.27		0.015	0,028		6	D16 -20	0,15		0.004	0.024	1	6	D13 -40	0.26	. i	0,023	0.035		6	D13 -40	0.06		0.002	0.032
1		4	D22 -20 D22 -20		.28		0.016	0.028		<u> </u>	D16 -20	0.30		0.007	0.024		5	D13 -40	0.28		0.024	0.035		5	D13 -40	0.16		0.006	0.032
1	1,	4	D22 -20		30		0.017	0.028	I'	4	D16 -20	0.45	، سن	0.011	0.024	1	4	D13 -40	0.30		0.026	0.035	I	4	D13 -40	0.25		0.009	0.032
i		2	D22 -20		26		0.015	0.028	1.0	2	D16 -20 D16 -20	0.60		0.014	0.024		3.	D13 -20	0.18		0.013	0.035		3	<u>D13 -40</u>	0.39		0.015	0.032
1 1 1 1		1	D22 -20		.08		0.002	0.028		1	D16 -20	0.13		0.014	0.024		2	D13 -20 D13 -10	0.33		0.022	0.035	- <u></u>	2	D13 -20	0.42		. 0.012	0.032
1		7	D22 -20		.06		0.004	0.028		$\frac{1}{7}$	D16 -20	0.01		0.000	0.024		7	D13 -40	0.00		0.023	0.035		7	<u>D13,16 -10</u>	0.52	h	0.025	0.032
1 10	· .	6	D22 -20		.07		0.004	0.028	<u>к</u>	6	D16 -20	0.04		0.001	0.024		6	D13 -40	0.00		0.005	0.035	* +	6	D13 -40 D13 -40	0.00		0.000	0.032
End	1.1	5	D22 -20	0	.07	-	0.004	0,028		: 5	D16 -20	0.07		0.002	0.024		5	D13 -40	0.06		0.005	0.035		5	D13 -40	0.02		0.001	0.032
	н	- 4	D22 -20	0	.07		0.004	0.028	Ш	4	D16 -20	0.11		0.003	0.024	п	4	D13 -40	0.07		0,006	0.035	m	4	D13 -40	0.04		0.001	0.032
roóm	í .	3	D22 20	0	08	_	0.005	0,028		3	D16 -20	0.16		0.004	0.024		3	D13 -40	0.10	_	0.009	0.035		3	D13 -40	0,11		.0.002	0.032
1 · · ·		2	D22 ~20	0	.08		0.005	0.028		2	D16 -20	0.19	—	0.005	0.024		2	D13 -40	0.28	·	0.024	0.035	199	2	D13 -40	0.38	·	0.014	0.032
1			D22 -20	0	.05		0.001	0.028		1.	D16 -20	0.08		0.004	0.024		1	D13 -10	0.48		0.014	0.035		• 1	D13 -10	0,39		0.019	0.032
1		1_7	D22 -20		.01		0.000	0.028	-	7	D16,19 -10	0.42		0.016	0.024		. 7	D13 -40	0.00	·	0.000	0.035		7	D13 -20	0,00	- 1	0.000	0.032
1	1	6	D22 -20		.12	· -	0.003	0.028		6	D16,19 -10	0.43		0.016	0.024		6	D13 -40	0.12		0.005	0.035	· · ·	6	D13 -20	0.26	-	0.015	0.032
1	I	5	<u>D22 -20</u>		.28		0.008	0,028	110	·· 5	D16,19 -10	0.45		0.017	0.024	10 C	5	D13 -40	0.28		0.012	0.035		5	D13 -20	0.28	_	0.016	0.032
1 :	ш	4	D22 -20		.45	~	0.013	0.028	Ш.	4	D16,19 -10	0.47		0.018	0,024	ш	4	D13 -40	<u>. 0.44</u>		0.019	0.035	Ш	4	D13 -20	0.29		0.017	0.032
1		2	D22 -20		.61		0.017	0.028		3	D16.19 -10	0.50	<u>. </u>	0.019	0.024		3	D13 ~40	0.60		0.026	0.035	1. A	3	D13 -20	0.31		0.018	0.032
1			D22 -20 D22 -20		0.63		0.018	0,028		2	D16,19 -10 D16,19 -10	0.45		0.017	0.024		2	D13 -40	0.64		0.027	0.035	-{i -]	2.	D13 -20	0.28		0.016	0.032
		1.7	D22 -20		.27		0.015	0.028		7	D16 -20	0.00	_	0.000	0.024			D13 -40	0.00		0.000	0,035	لنغيب	<u> </u>	D13 -20	0.00		0.000	0.032
l i	1	6	D22 -20		27		0.015	0.028	1	6	D16 -20	0.05		0,001	0.024		7	D13 -40 D13 -40	0.00		0.000	0.035		7	D13 -40	0.00		0.000	0.032
1 · · · ·		5	D22 -20		.28		0.016	0.028		5	D16 -20	0.13	-	0.007	0.024		о 5	D13 ~40	0.26		0.023	0.035		6 5	D13 -40	0.06		0,002	0.032
1 .	1	4	D22 -20	. 0	30	-	0.017	0.028	t	4	D16 -20	0.45	·····	0.011	0.024	T	4	D13 ~40	0.30		0.024	0.035	· T	4	D13 -40	0.16	-	0.006	0.032
i i	1 .	3	D22 -20	0	.31		0.018	0.028		3	D16 -20	0.60		0.014	0.024	-	3	D13 -20	0.18		0.013	0.035	<u>, </u>	3	D13 -40	0.25		0.009	0.032
	1	2	D22 -20	0	.26		0.015	0.028	1.1	2	D16 -20	0.60		0.014	0.024		2	D13 ~20	0.33		0.022	0.035		2	D13 -20	0.42		0.013	0.032
1 .		1	D22 -20	0	.08	-	0.002	0.028	· · ·	1	D16 -20	0.13	-	0.006	0.024		1	D13 -10	0,79		0.023	0,035			D13,16 -10	0.52		0.025	0.032
		7	D22 -20	0	.06	1	0.004	0.028		7	D16 -20	0.01	· _	0.000	0.024		7	D13 ~40	0.00		0.000	0.035		7	D13 -40	0.00	<u> </u>	0.000	0.032
	1	6	<u> </u>		0.07	-	0.004	0.028		6	D16 -20	0.04	<u> </u>	0.001	0.024		6	D13 -40	0.06		0.005	0.035	1.1	6	D13 -40	0,02		0.001	0.032
Central		5			0.07	÷	0.004	0.028	1.1	5	D16 -20	0.07	<u> </u>	0.002	0.024	N de la	5	D13 ~40	0.06		0.005	0.035		5	D13 -40	0.04	- 1	0.001	0.032
1 :	п	4	D22 -20		1.07		0.004	0.028	п	4	D16 -20	0.11		0.003	0.024	П	4	D13 -40	0.07	· · · ·	0.006	0.035	π	4	D13 -40	0.06	· —	0.002	0.032
room		3	<u>D2220</u>		.08		0.005	0.028		3	D16 -20	0,16		0.004	0.024	1	3	<u>D13 -40</u>	0.10	·	0.009	0.035	- 1 - E	3	D13 -40	0.11		0,004	0.032
1.1.1		2	D22 -20 D22 -20		0.08	· · ·	0.005	0.028		2	D16 -20	0.19		0,005	0.024	1.1	2	D13 -40	0.28		0.024	0.035	. 1	2	D13 -40	0.38		0.014	0,032
1		<u>+</u>					0.001	0.028			D16 -20	0.08		0.004	0.024		<u>1</u> .	<u>D13 ~10</u>	0.48		0.014	0.035		1	D13 -10	0.39		0.019	0.032
1	1 .		D22 -20		0.00 0.11	-	0.000	0.028	- 1 - L		D16,19 -10	0.41	· <u> </u>	0.015	0.024			D13 -40	0.00		0.000	0,035		7	D13 -20	0.00	-	0.000	0.032
í	1	5	D22 -20				0.003	0.028		6	D16,19 -10 D16,19 -10	0.41		0.016	0.024		6	D13 -40	0.12		0.005	0.035		6	D13 -20	0.26		0.015	0.032
1	π	4	D22 -20		.43		0.008	0.028	ш	4	D16,19 -10	0.43		0.016	0.024	m	5	D13 -40	0.28		0.012	0.035		5	D13 -20	0.28		0.016	0.032
1		3	D22 -20		0.59		0.012	0.028	щ	3	D16,19 -10	0.46		0.017	0.024	щ	4	D13 -40 D13 -40	0.44		0.019	0.035	Ē	4	D13 -20	0.29	=	0.017	0.032
I .	1.	2	D22 -20		0.62		0.018	0.028		2	D16.19 -10	0.49		0.018	0.024	· · · ·	2	D13 -40	0.60		0.026	0.035	×	3	D13 -20	0.31		0.018	0.032
1		1	D22 -20		0.00		0.000	0.028		1	D16,19 -10	0.00		0.000	0.024		-	D13 -40	0.64		0.027	0.035		2	D13 -20 D13 -20	0.28		0.016	0.032

CALCI	ILANC	iv.	
Detaile	d Desig	n	
on Port Read	tivation	Pr	oject
in La Uni	on Prov	inc	e
CALC FILE No .:			
CALC INDEX No.		P/	GE 459
	INITIA	_	DATE
PREPARED BY			26/07/02
CHECKED BY	E. NISHIH	VRA	09/02/2002

CISIDE WA	III (Para	allel direc	tion to face line	e)							· .																
						H	orizontal	directio	on 🧧					I					ويترجيه والمتفتقي		Vertical d	lireotion					
			Qı	ıter						Jn	ner						Οι	ıter			. 1			In	ner	·····	-
Side Wall					imate	Servic					Ultin	iate	Servic	ability			Ι	Ulti	mate	Servic	eability			1	Ulti	mate	Sei
UNO TRAIT	Exan	nination	Pitch of	limi	state	limit	state	Ехал	nination	Pitch of	limit s	tate	dmit	state	Exami	ination	Pitch of	limit	state	limit	state	Exam	nation	Pitch of	💠 limit	stato	li
1.1	po	sition	bar arrangement	Ordinary	Earthquak	e Computation	Altowabie	po	sition	bar arrangement	Ordinary	Earthquaka	Computation	Allowable	Pos	ition	bar arrangement	Ordinary	Earthqueke	Computation	Allowable	pos	ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Compu
1 1		1.00		condition	condition	, value	value			1 1 1 T	condition	condition	Valua	value				condition	condition	VAUe	Value	· · .		- · ·	condition	condition	¥21
		7	D22 -20	0.30		0.017	0.028		7	D16 ~20	0.07		0.002	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000	0.035		7	D13 -40	0.00		0.0
		6	D22 -20	0.29	1	0.017	0.028		6	D16 ~20	0.17		0.004	0.024		6	D13 ~40	0.28		0.024	0.035		6	D13 -40	0.06		0.0
		5	D22 20	0.31		0.018	0.028		5	D16 20	0.34	~~	0.008	0.024		. 5	D13 -40	0.30		0.026	0.035		5	D13 -40	0.17	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.0
	I	4	D22 -20	0.33		0,018	0.028	Ι.	4	D16 -20	0.51		0.012	0.024	1	4	D13 -40	0.33		0.028	0.035	r	4	D13 -40	0.27		0.0
		3	D22 -20	0.34	_	0,019	0.028	1.6	3	D16 -20	0.67	-	0.016	0.024	-	3	D13 -20	0.21		0.014	0.035	•	3	D13 ~40	0.45		0.0
		2	D22 -20	0.27		0.015	0.028		2	D16 -20	0.63	1 	0.015	0.024		. 2	D13 -20	0.36		0.024	0.035	1	2	D13 -20	0.48		0.0
		1	D22 -20	0.09		0.003	0.028	e de la	1	D16 -20	0.14	·	0.007	0.024		1	D13 -10	0,85	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.025	0.035		1	D13,19 -10	0.44		0.0
		7	D22 -20	0.07		0.004	0.028		7	D16 ~20	0.01	-	0,000	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000	0.035		7	D13 -40	0.00		0.0
		6	D22 →20	0.07	—	0.004	0.028	1.	6	D16 -20	0.04	-	0.001	0.024		6	D13 -40	0.06	-	0.005	0.035	. '	6	D13 -40	0.02		0.0
End		5	D22 -20	0.08		0.004	0.028		5	D16 -20	0.08	-	0.002	0.024		5	D13 -40	0.07	-	0.006	0.035	1.1	5	D13 -40	0.04		0.0
	Ц	4	D22 ~20	0.08	1 an	0.005	0.028	п	4	D16 -20	0.12	. —	0.003	0.024	IJ	4	D13 -40	0.08		0.007	0.035	Ľ	4	D13 -40	0.06		0.0
room		3	D22 -20	0.08		0.005	0.028		3	D16 -20	0.17	-	0.004	0.024		3	D13 -40	0.12	-	0.011	0.035		3	D13 -40	0,14		0.0
[]		2	D22 -20	0.09		0.005	0.028		2	D16 -20	0.20	-	0.005	0.024		2	D13 -40	0.32		0.028	0.035	į	2	D13 -40	0.44	_	0.0
		1	D2220	0.05		0.002	0.028		1	D16 -20	0.08		0.004	0,024		· 1	D13 -10	0.52		0.015	0.035		1	D13 -10	0.42	_	0.0
		1	D22 20	0.01	The local local data	0.000	0.028		7	D16.19 -10	0.42		0.016	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000	0.035	·	7	D13 -20	0.00	<u> </u>	0.0
	1997 B.	6	D22 -20	0.12		0.003	0.028	N. 1	6	D16,19 -10	0.43		0.016	0.024		6	D13 -40	0.13	~~	0.005	0.035		6	D13 -20	0.28		0.0
		5	D22 20	0.28		0.008	0.028	1.1	5	D16,19 -10	0.45	-	0.017	0.024		5	D13 -40	0.30		0.013	0.035		5	D13 -20	0.30		0,0
	Ш	4	D22 ~20	0.45		0.013	0.028	ш.	· 4	D16,19 -10	0.47		0.018	0.024	Ш	4	D13 -40	0.47		0.020	0.035	ш	4	D13 ~20	0.31		0,0
	-	3	D22 -20	0.61	<u> </u>	0.017	0.028		3	D16.19 -10	0.50		0.019	0.024		3	D13 -40	0.65		0.028	0.035		3	D13 -20	0.33	L _	0.0
		2	D22 -20	0.63		0.018	0.028	1.1	2	D16.19 -10	0.45	-	0.017	0.024	1. F	2		0.66		0.028	0.035		2	D13 -20	0.29		0.0
		1	D22 -20	0.00	-	0.000	0.028		1	D16,19 -10	0.00	<u> </u>	0,000	0.024		1.	D13 -40	0.00	_	0.000	0.035		1	D13 -20	0.00		0.0
	-	7.	D22 20	0.29		0.016	0.028		7	D16 -20	0.07		0.002	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000	0.035		7	D13 -40	0.00		0.0
			D22 -20 D22 -20	0.29		0.016	0.028		6	D16 -20	0.17		0.004	0.024		6	D13 ~40	0.28		0.024	0.035		6	D13 -40	0.06	-	0.0
	ĩ	5	D22 -20	0.30		0.017	0.028		5.	D16 -20	0.33		0.008	0.024		5	D13 -40	0.30		0.026	0.035		5	D13 -40	0.17		0.0
	1	3	D22 -20	0.32		0.018	0.028	1	4	D16 -20	0.49 0.65		0.012	0.024	I	4	D13 -40	0.33		0.028	0.035	1	4	D13 -40	0.27		0.0
		2	D22 -20	0.33		0.015	0.028		2	D16 -20 D16 -20	0.65	_	0.015	0.024		3	<u>D13 -20</u>	0.21		0.014	0.035		3	D13 -40	0.45	· —	0,0
			D22 -20	0.09		0.003			1	D16 -20	0.62		0.015	0.024	· .	· 2 1	D13 -20 D13 -10	0.36		0.024	0.035		2	D13 -20 D13,19 -10	0.48		0.0
1 1	_ <u></u>	7	D22 -20	0.07	****	0.004	0.028		1	D16 -20	0.01		0.007	0.024		7	D13 -40	0.00					7				0,0
· ·		6	D22 -20	0.07	-	0.004	0.028		6	D16 -20	0.04		0.000	0.024		6	D13 -40	0.00		0.000	0.035	1.1		D13 -40	0.00		0.0
Gentral	· · ·	5	022 -20	0.08		0.004	0.028	1	5	D16 -20	0.04		0.001	0.024		5	D13 -40	0.00	_	0.005	0.035		6	D13 -40	0.02		0.0
	Ť	4	D22 -20	0.08		0.005	0.028	п	4	D16 -20	0.12	·· _	0.002	0.024	π	4	D13 -40	0.07		0.000	0.035	II	5 4	D13 -40 D13 -40	0.04		0.0 0.0
reom		3	D22 -20	0.08		0.005	0.028	-	3	D16 -20	0.12		0.004	0.024		3	D13 -40	0.12		0.007	0.035	11	3	D13 -40	0.06		0.0
		2	D22 -20	0.09		0.005	0.028		2	D16 20	0.20	_	0.005	0.024		2	D13 -40	0.32		0.028	0.035		2	D13 -40	0.14		0.0
		1	D22 -20	0.05		0.002	0.028		1	D16 -20	0.08		0.004	0.024		1	D13 -10	0.52		0.025	0.035		1	D13 -10	0.44		0.0
ļ ·		7	D22 -20	0.01	1	0.000	0.028		7	D16,19 -10	0.43	_	0.016	0.024		7	D13 -40	0.02		0.000	0.035		7	D13 -20	0.42	_	
		6	D22 -20	0.13		0.004	0.028	· ·	6	D16,19 -10	0.44	-	0.017	0.024		6	D13 -40	0.00		0.005	0.035		6	D13 -20	0.00		0.0
		5	D22 -20	0.29	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.008	0.028		5	D16,19 -10	0.46		0.017	0.024		5	D13 -40	0.30		0.013	0.035		5	D13 -20	0.30		0.0
1	ш	4	D22 -20	0.46	- 1	0.013	0.028	ш	4	D16,19 -10	0.49]	0.018	0.024	Ш	4	D13 -40	0.47	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.020	0.035	Ш	4	D13 -20	0.30	-	0.0
	· ·	3	D22 -20	0.63		0.018	0.028		3	D16,19 -10	0.51		0.019	0.024		3	D13 -40	0.65		0.028	0.035	~	3	D13 -20	0.33		0.0
		2	D22 -20	0.64		0.018	0.028		2	D16,19 -10	0.45	_	0.017	0.024		2	D13 -40	0.66	-	0.028	0.035	1.1	2	D13 -20	0.33		0.0
1		1	D22 -20	0.00		0.000	0.028	1 . T	1	D16,19 -10	0.00	_	0.000	0.024			D13 -40	0.00		0.000	0.035		1	D13 -20	0.00		0.0

Detail on Port Read	ad Desig		ţ
in La Uni			
CALC FILE No .:			
ALC INDEX No	3	PAGE	46
	INITIA	L D/	NTE
REPARED BY	YAnd		
HECKED BY	R. NISHI	6.24 09/	ce/:

1								Vertic	al directi	on to fao	e line															Parallel	direction	to face li	ne							
			1	lorizonta	al directio	ก							Vertical	direction								Horizontal dir	ection				T			*****	Vertical	direction				
rtition Nall	Exami		Pitch of		mate state		eability state	Examin dislo	nation of odging	Exami	nation	Pitch of	Ultir Jimit	mate state		state	Examina dislod		Exami	nation	Pitch of	Uitimato limit stat	- 1	Servicea limit st		Examinat distodg		Examinat	ion	Pitch of	Ultin limit		Servic limit		Examir disk	nation odging
	posi	ition	bar arrangement		Earthquake condition	e Computation value	Allowsbie value	Ordinary condition	Earthqueke condition	pos	ition	bar arrangement		Earthquake condition		Allowable Value	Ordinary E condition		posi	ition	bar arrangement	Ordinary Farl condition con	hquake C ndition	Computation / Value		Ordinary E condition	anhquaka condition	positio	n t	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition		Allowabie value	Ordinary condition	
		7	D13 -10	0.36	—	0.010	0.040			[7	D13 -40	0.00		0.000	0.040				7	D13 ~10	0.39		0.011	0,040				7	D13 -40	0.00	_	0.000	0.040		-
		6	D13 ~10	0.34		0.010	0.040] :	6	D13 -40	0.20		0.009	0.040		-		6	D13 -10	0.37	- 1	0.010	0.040]		6	D13 -40	0.21		0.009	0.040	<u> </u>	1
		5	D13 -10	0.34		0.010	0.040			. · ·	5	D13 ~40	0.20		0.009	0.040	_	_	÷ .	5	D13 -10	0.37	-	0.010	0.040			·	5	D13 -40	0.22		0.009	0.040		
ļ	I	4	D13 -10	0.34		0.010	0.040	<u> </u>		II	4	D13 -40	0.20		0.009	0.040	_	_	I	4	D13 -10	0.37	-	0.011	0.040			I	4	D13 -40	0.22	-	0,010	0.040	_	1
		3	D13 -10	0.34	<u> </u>	0,010	0.040		1	. .	3	D13 -40	0.23		0,010	0.040				3	D13 -10	0.37		0.010	0.040	1	_		3	D13 -40	0.27	-	0.011	0.040	- 1	T
	-	2	D13 -10	0.28	-	0.008	0.040				2	D13 -40	0,39	<u> </u>	0.017	0.040		-		2	D13 ~10	0.29	-	0.008	0.040				2	D13 -40	0.43	_	0.019	0.040		T
		1	D13 -10	0.08	-	0.002	0.040	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	1	D13,19 -10	0.32	- 1	0.008	0.040	-	0,78		1	D13 -10	0.08		0.002	0.040			· [1	D13,19-10	0.35	_	0.009	0.040		T
		7.	D13 -10	0.09		0.002	0.040				7	D13 - 40	0.00	-	0.000	0.040	_]	- 1		7	D13-10	0.09	-	0.003	0.040		- 1		7	D13 -40	0.00		0.000	0.040	T	Ĩ
		6	D13 -10	0.09		0.002	0.040		·		6	D13 -40	0.04		0.002	0.040	— :	-		6	D13 -10	0.09		0.003	0.040		_ 1		6	D13-40	0.05		0.002	0.040		Г
ition		5	D13 -10	0.09		0.002	0.040	-		1.	5	D13 -40	0.04	·	0.002	0.040	— — T	-		5	D13 -10	0.09	-	0.003	0.040		- 1		5	D13 -40	0.05	~	0.002	0.040		T
- 1	Π.	4	D13-10	0.09	L –	0.002	0,040		<u> </u>	п	4	D13 -40	0.05		0.002	0.040	· - ['n	. 4	D13 -10	0.09	1	0.003	0.040		_	_∎ [⊤	4	D13 -40	0.05		0.002	0.040	~	T
om		3	D13 -10	0.09		0.003	0.040				3	D13 -40	0.06		0.003	0.040				3	D13 -10	0.10	_ 1	0,003	0.040				3	D13 -40	0.08		0.003	0.040		Γ
		2	D13 ~10	0.09		0.002	0.040	-			2	D13 -40	0.17	_	0.007	0.040				2	D13 -10	0.09		0.003	0.040		_		2	D13-40	0.20		0.009	0.040		T
		1	D13 -10	0.05		0.001	0.040	<u> </u>	·		1	D13,19 -10	0,19	·	0.005	0.040		0.78	1.1	i	D13 -10	0.05		0.001	0.040				1	D13,19 -10	0.21	~~	0.005	0.040	-	Г
		7	D13 ~10	0.72	L –	0.020	0,040	0,77	-		7 :	D13 ~40	0.00		0.000	0.040				7	D13-10	0.78	- 1	0.022	0.040	0.78	- 1		7	D13 -40	0.00		0.000	0.040	i	T
I		6	D13 -10	0.70		0.020	0.040	0.77			6	D13 -40	0.42		0.018	0.040				6	D13 -10	0.76		0.021	0.040	0.78	~	. [6	D13-40	0.45		0.019	0.040		
.		5	D13 10	0.70		0.020	0.040	0.77]	5	D13 -40	0.41		0.018	0.040				5	D13 -10	0.76		0.021	0.040	0.78	- 1		5	D13 -40	0.45	-	0.019	0.040		
. 1	Ш	4	D13 ~10	0.70		0.020	0.040	0.77		ш	4	D13 ~40	0.41		0.018	0.040		_	ш	4	D13 -10	0.76		0.021	0.040	0.78	_	ш	4	D13 -40	0.45		0.019	0.040	-	Γ
		3	D13 -10	0.71		0.020	0.040	0.77		I 1	3	D13 -40	0.42		0.018	0.040		-	.	3	D13 -10	0.76	-	0.021	0.040	0.78	-	F	3	D13 -40	0.45		0.020	0.040		T
1	·	2	D13-10	0.62		0.017	0.040	0.77		1	2	D13 -40	0.37	-	0.016	0.040				2	D13 -10	0.65	1	0.018	0.040	0.78		. –	2	D13 -40	0,38		0.017	0.040	_	T
		1	D13 -10	0.00	—	0.000	0.040	0.77	-		1	D13,19 -10	Ò.00		0.000	0.040	-	0.78		1	D13 -10	0.00		0.000	0.040	0.78			1	D13.19 -10	0.00		0.000	0.040	-	T

notes) Examination of dislodging about Horizontal direction is between partition wall and side wall, notes) Examination of dislodging about Vertical direction is between partition wall and bottom slab.

d)Footing						n Thu an D				
Examin		Pitch of	Steel reinforcement	Ulti	n <u>ation of</u> mate state	bending n Servic limit	eability	Ulti	ion of shea mate state	Servicesbär
posit	position	bar arrangement		Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowable value	Ordinary condition	Earthquake condition	y livnit state
Sea side	Upper Lower	D13 -20 D16,19 -10	D13 -20 3 sets	0.00 0.45	0.00	0.000	0.028	0.00	0.00	0.00
Land side	Upper Lower	D16 -20 D13 -20	D13 -40 1 set	0.00	0.58	0.007	0.028	0.01	0.72	0.09

CALC	ULAT	- 4	ine a rasi e la la								
Detai	led Desig	n	·······								
on Port Reactivation Project											
	ion Prov										
CALC FILE No.											
CALC INDEX NO		PA	GE 461								
	INITIA	L	DATE								
PREPARED BY	Y.Ando		26/67/02								
OHECKED BY	E. NISHIHO										
SHEWRED BY	E. NISHIHO	CA	09/28/200								

(3) Examination results of accepted bar arrangement

a)Bottom Slab (Accepted cases are tabulated as under)

	<u></u>	(nocopico	d cases are tab			Vertical	l directio	n to face							1						Parallel direc	ion to fa	ce line				-	a a constituine a second a]
] [Ľ	pper side			Ţ		990-1995-1992-1997-1997-1997-1997-1997-1997-1997	Lowe	r side				1			Upper sid	e			7		······································	ower side			<u></u>	
Bottom Slab				Ultimate	Servicea					T	Ultimate		erviceability	·		·			mate	Servicea				'	Ultin	nate	Service	ability	
		ination ition	 Pitch of bar arrangement 	limit state	timit st	'	Accepted case	Examir poși			limit state		limit state	Accepte case		nination Isition	Pitch of bar arrangement	··· ···	state	limit st	Accept case		nination	Pitch of	limit s	state	limit s		cepted
1				Ordinary Earthquake condition condition	Computation A	Ailowable Vatue		pour		0/0		hauake Comp Idition vi	utation Allowa dua valu	x0		sidon	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquaka condition	Computation /	Nowabte Case value	po	sition	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowable value	case
		5	D13 -20	0.00 0.00	0,000	0.024	Case.2		5 D13.22 -10).58 (0.67 0.	019 0.0	8 Case.2	1	5	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032 Case.		5	D13 -20	0.40	0.45	0.018	0.035 C	ase.2
			D13 ~20	0.45 0.48	0.014		Case.2	. [4 D13 -20				000 0.0		-1	4	D13 -20	0.59	0.69	0.023	0.032 Case.		4	D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2
	1	$\frac{3}{2}$	D13 -10 D13 -20	0.52 0.62	0.013		Case.2 Case.2	1	3 D13 -20 2 D13 -20				000 0.0;			2	D13 -10 D13 -20	0.54	0.65	0.018	0.032 Case. 0.032 Case.	I	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2
		1	D13 -20	0.00 0.00		0.024		_	1 D13.22 -10				020 0.0			1	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case. 0.032 Case.		2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2 ase.2
		5	D13 -20	0.00 0.00		0.024			5 D13,16 -10				018 0.0			5	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case.		5	D13 -20	0.25	0.28	0.011	0.035 C	ase.2
A room	n	4	D13 -20 D13 -20	0.28 0.29 0.57 0.69	1		Case.2 Case.2	π	4 D13 -20 3 D13 -20				000 0.0			4	D13 -20 D13 -20	0.30	0.33	0.011	0.032 Case. 0.032 Case.	п	4	D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase 2
	_	2	D13 -20	0.31 0.42	0.101	0.024	Case.2	- [2 D13 -20		<u> </u>		000 0.0		1	2	D13 -20	0.45	0.40	0.013	0.032 Case. 0.032 Case.		2	D13 -20 D13 -20	0,00	0.00	0.000		ase.2 ase.2
1			D13 -20	0.00 0.00			Case.2		1 D13,16 -10				020 0.0			1	D13 ~20	0.00	0.00		0.032 Case.		1	D13 -20	0.26	0.33	0.012		ase.2
		5	D13 -20 D13 -20	0.00 0.00			Case.2 Case.2		5 D13 -20 4 D13 -20				000 0.0;		-	<u>5</u> 4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032 Case. 0.032 Case.	-	5	D13 -20 D13.16 -10	0.00	0.00 0.68	0.000		ase.2 ase.2
	Ш	3	D13 -20	0.00 0.00	0.000	0.024	Case.2	ш	3 D13 -20				015 0.0		"1	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032 Gase.		3	D13,22 -10	0.62	0.00	0.025		ase.2
		2	D13 -20 D13 -20	0.00 0.00		0.024	<u>Case.2</u> Case.2		2 D13 -20				010 0.02		-	2	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case.		2	D13,16 -10	0.62	0.78	0.025		ase.2
		5	D13 -20	0.00 0.00		0.024	_		1 D13 -20 5 D13,16 -10			the second s	000 0.02			1	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032 Case. 0.032 Case.		5	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2 ase.2
		4	D13 -20	0.37 0.19	0.010		Case.2	ļ	4 D13 -20				000 0.0			4	D13 -20	0.48	0.00		0.032 Case.		4	D13 -20	0.00	0.00	0.013		ase.2
	I	$\frac{3}{2}$	D13 -10 D13 -20	0.42 0.30			Case.2	I	3D13 -20				000 0.0		I	3	D13 -10	0.44	0.32	0.013	0.032 Case.	1	3	D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2
		1	D13 -20	0.00 0.00		0.024	Case.2 Case.2	f	2 D13 -20 1 D13,19 -10				000 0.02 019 0.02		-	2	D13 -20 D13 -20	0.50	0.38		0.032 Case. 0.032 Case.	- F	2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2 ase.2
		5	D13 -20	0.00 0.00		0.024			513 -10				017 0.02		1	5	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case.		5	D13 -20	0,20	0.12			ase.2
Broom	π	4	D13 ~20 D13 ~20	0.22 0.11		0.024		,	4 D13 -20				000 0.02			4	D13 20	0.24	0.15	0.008	0.032 Case.		4.	D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2
		2	D13 -20	0.26 0.24			<u>Case.2</u> Case.2	"	<u>3 D13 -20</u> 2 D13 -20				000 0.0	-	-	2	D13 -20 D13 -20	0.40	0.29	0.014	0.032 Case. 0.032 Case.	П	2	D13 -20 D13 -20	0,00	0.00	0.000		ase.2 ase.2
1			D13 -20	0.00 0.00			Case.2		1 013-10				019 0.02		-	1	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case.	1	1	D13 -20	0.21	0.18	0.000	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	ase.2
		5	D13 -20 D13 -20	0.00 0.00		0.024	·····	ŀ	<u>5 D13 -20</u> 4 D13 -20				000 0.02 007 0.02		1	5	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case.		5	D13 -20	0.00	0.00	0 ,000		ase.2
	ш	3	D1320	0.00 0.00	T		Case.2	ш	3 D13 -20				007 0.02 011 0.02		"	4	D13 -20 D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032 Case. 0.032 Case.	Ш	4	D13 -10 D13,19 -10	0.62	0.39	0.022		ase.2 ase.2
		2	D13 -20	0.00 0.00			Case.2	ļ	2 D13 -20				007 0.0	8 Gase.2		2	D13 -20	0.00	0.00	0.000	0.032 Case.		2	D13 -10	0,65	0.52	0.024		ase.2
		5	D13 -20 D13 -10	0.00 0.00			Case.2 Case.1		iD13 -20 5D13 -10			_	000 0.02	_		1	D13 -20	0.00	0.00		0.032 Case.			D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2
		4	D13 -20	0.30 0.02			Case.2	· t					001 0.02				D13 -20 D13 -20	0.00	0.14	0.001	0.032 Case. 0.032 Case.	-	5	D13 -20 D13 -20	0.27	0.04	0.010		ase.2 ase.1
	I	3	D13 -20	0.69 0.16			Case.2	1	3 D13 -20				001 0.02	8 Case.1	1 1	3	D13 -20	0.72	0.16	0.022	0.032 Case	1	3	D13 -20	0.00	0.27	0.001		ase.1
		1	D13 -20 D13 -20	0.35 0.12		0.024	Case 2 Case 1		2 D13 -20 1 D13.16 -10				000 0.0; 018 0.0;		-	2	D13 -20 D13 -20	0.41	0.11	0.013	0.032 Case. 0.032 Case.	4	21	D13 -20	0.00	0.12	0.001		ase.1
		5	D13 -20	0.00 0.55		0.024			5 D13 ~10				012 0.0		1	5	D13 -20	0.00	0.08		0.032 Case.	1	5	D13 -20	0.28	0.08	0.011		ase.2 ase.2
0	Tr	4	D13 -20	0.18 0.01		0.024		_	4 D13 ~20				001 0.02			4	D13 -20	0.20	0.03	0.006	0.032 Case.		4	D13 -20	0.00	0.11	0.001		ase.1
C room	U	3	D13 -20 D13 -20	0.39 0.09			Case.2 Case.2	ш	<u>3 D13 -20</u> 2 D13 -20				001 0.02	-	-	3	D13 -20 D13 -20	0.34	0.08	0.010	0.032 Case.	u.	3	D13 -20	0.00	0.13	0.001		ase.1
			D13 -20	0.00 0.25			Case.1		1 D13 -10				014 0.0			1	D13 -20	0.21	0.08		0.032 Case. 0.032 Case.			D13 -20 D13 -20	0.00	0.05	0.000		ase.1 ase.2
		5	D13 -20 D13 -20	0.00 0.00			Case.1		513 -20				000 0.0			5	D1320	0.00	0.00	0.000	0.032 Case.	-	5	D13 -20	0.00	0.00	0.000		ase.2
	щ	3	D13 -20	0.00 0.09			Case.1 Case.1	m	4 D13 -20 3 D13 -20				005 0.02		1	4	D13 - 20 D13 - 20	0.00	0.53	0.002	0.032 Case. 0.032 Case.	ш	4	D13 -10 D13,16 -10	0.51	0.08	0.016		<u>ase.2</u> ase.2
		2	D13 -20		0.000	0.024	Case.1	_	2 D13 -20				006 0.02		-	2	D13 -20	0.00			0.032 Case.	-	2	D13.16 -10	0.65	0.15		0.035 Ca	·
		1	D13 -20 D13.19 ~10		0.000				1 D13 -20				000 0.0;		_	11	D13 -20	0.00			0.032 Case.	-	1	D13 -20	0.00	0.00		0.035 C	
		4	D13 -20	0.18 0.00					<u>5 D13 -10</u> 4 D13 -20				012 0.02 005 0.02	8 Case.2 8 Case.1	- I -	5	D13 -20 D13 -20	0.00	0.37		0.032 Case. 0.032 Case.		5	D13 -20 D13 -20	0.22	<u>0.00</u> 0.51		0.035 Ca	
	1	3	D13 -20		0.009	0.024	Case.1	I	3 D13 -10				003 0.02	8 Case.1	1	3	D13 -20	0.60			0.032 Case.	T	4	013 -10	0.00	0.44		0.035 Ca	
		2	D13 ~20 D13,16 -10	0.18 0.00	0.004	0.024	Case.1		2 D13 -20 1 D13 -10				002 0.02	8 Case 1		2	D13 -20	0.35			0.032 Case.		2	D13 -20	0.00	0.47		0.035 Ca	
		5	D13 -10	0.00 0.69					1 D13 -10 5 D13 -20				015 0.02			1	D13 -20 D13 -20	0.00			0.032 Case. 0.032 Case.		5	D13 -20	0.24			0.035 Ca	
		4	D13 -20	0.15 0.00	0.003	0.024	Case.2	ļ	4 D13 -20				003 0.02	8 Case.1]	4	D13 -20	0.16			0.032 Case.			D13 -20	0.00	0.00		0.035 Ca	
Droom	Ш	3	D13 -20 D13 -20	0.32 0.00	0.006			ı	<u>3 D13 -20</u>					8 Case.1		3	D13 -20	0.28		0.007	0.032 Case.	Π	4	D13 -20	0.00	0.41			
1 1		$\frac{2}{1}$	D13 -10	0.00 0.60	0.003	0.024	Case.1		2 D13 -20 1 D13 -10				001 0.02 010 0.02	8 Case.1 8 Case.2	1 .	2	D13 -20 D13 -20	0.18			0.032 Case. 0.032 Case.	-	2	D13 -20 D13 -20	0.00	0.23	0.002	0.035 Ca	
		5	D13 -20		0.000	0.024	Case.1		5 D13 -20		0.00 0	0.00 0.	000 0.02	8 Case 2	<u> </u>	5	D13 -20	0.00			0.032 Case.		5	D13 -20	0.00				
	वा	43	D13 -20 D13 -20	0.00 0.22		0.024	Case.1	}	4 D13 -20					8 Case.2		4	D13 -10	0.00	0.70		0.032 Case.		4	D13 -10	0.42	0.00	0.010	0.035 Ca	
	-	2	D13 -20	0.00 0.20	0.001	0.024	Case 1		<u>3 D13 -20</u> 2 D13 -20					8 Case 2 8 Case 2		3	D13,19 -10 D13 -10	0.00			0.032 Case. 0.032 Case.		3	D13 -10 D13 -10	0.69	0.00			
	L	11	D13 -20	0.00 0.00	0.000	0.024	Case 1		1 D13 -20				000 0.02	8 Case.2	1	1	D13 -20	0.00			0.032 Case.	1	1	D13 -20	0.00			0.035 Ca	

Detail	led Desig	n	
on Port Rea	ctivation	Proje	ct
in La Un	ion Prov	nce	
ALC FILE No .:			
LC INDEX NO	.:	PAGE	46
	INITIA	LD	ATE
EPARED BY	Y. And	0 26	1071
a manage and a second	L NISHIH		1.7

(1)Side Wa	all (Vert	ical dire	ction to face line	<u>») </u>					ومامر ويسمع ماليو		-										2 - A							
	and the set of the					H	lorizontal	l directio	n												Vertical d	direction				COMPLEX PROPERTY OF		-
			Ou	ter						In	ner					:	0	uter			1			ln	ner	-		
Side Wall					intate		eability	1 · .				mate		eability			I	Ultir	nate	Servic	eability			1	Ulti	imate	Servic	ability
		ination	Pitch of	limit	state	limit	state		ination	Pitch of		state	límit	state		ination	Pitch of	limit	state	limit	state	Exami	nation	Pitch of	limit	state		state
	pos	sition	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowabia valua	pos	sition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake condition		Aliowable vatue	pos	ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake condition	Computation	Allowable	posi	ition	bar arrangement	Ordinary	Earthquake	Computation	Allowable
								ļ										conduon	conduon	vakua :	value	L			constion	condition	value	value
		7	D22,13 -10 D22,13 -10	0.43		0.021	0.028	1		D22 -20	0.03		0,001	0.024		7	D13 -20	0.00		0.000	0.035	[* *]	7	D16 -40	0.00		0.000	0.032
		5	D22,13 ~10	0.42		0.020	0.028		6 5	D22 -20 D22 -20	0.08		0.002	0,024		6	D13 -20	0.27	<u>.</u>	0.019	0.035	↓	6	D16 -40	0.04	├	0.002	0.032
	1,	4	D22,13 -10	0.45		0.021	0.028	1.1	4	D22 -20	0.10		0.004	0.024	,	5	D13 -20 D13 -20	0.29		0.020	0.035	į į l	_ 5	D16 -40	0,10		0.004	0.032
	-	3	D22,13 -10	0.46		0.022	0.028		3	D22 -20	0.24		0.007	0.024	T	3	D13 -20	0.30		0.021	0.035		4 3	D16 -40 D16 -40	0.16		0.006	0.032
	· · .	2	D22,13 - 10	0.39	-	0.019	0.028	1	2	D22 -20	0.32	-	0.007	0.024		2	D13 -10	0.32	— — ·	0.024	0.035		2	D16 -40	0.25	- <u>-</u>	0.009	0.032
	-	1	D22,13 ~10	0.06	<u> </u>	0.002	0,028	1	1	D22 -20	0.13		0.006	0.024		1	D13 -10	0.79		0.023	0.035	1 1	1	D16.25 -10	0.34	+	0.020	0.032
		7	D22 ~20	0.13		0,008	0.028		7	D22 -20	0.00		0.000	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000	0.035		7	D16 -40	0.00		0.000	0.032
· · ·		6	D22 -20	0.14		0.008	0.028		6	D22 -20	0.02		0.001	0.024	· · ·	6	D13 -40	0.12	.	0.011	0.035	i . I	6	D16 -40	0.01		0.001	0.032
End		5	D22 -20	0.14	<u> </u>	0,008	0.028	(·	5	D22 -20	0.04	<u> </u>	0.001	0.024	1.1	5	D13 -40	0.13		0.011	0.035	1 - 1	5	D16 -40	0.02		0.001	0.032
room	п	4	D22 ~20 D22 ~20	0.15		0.008	0.028	п	4	<u>D22 -20</u>	0.06		0.001	0.024	n .	4	D13 -40	0.14		0.012	0.035	п	4	D16 -40	0.04	-	0.001	0.032
room		2	D22 ~20	0.15		0.009	0.028		2	D22 -20 D22 -20	0.08		0.002	0.024		3	D13 -40	0.19		0.017	0.035	ŧ	3	D16 -40	0.07		0.003	0.032
		⊢ i −	D22 20	0.05		0.001	0.028	1	- 2	D22 -20	0.10		0.002	0.024		2	D13-20 D13-10	0.27		0.019	0.035	£ 10.	2	D16 -40	0.24	┝───┤	0.009	0.032
	· · ·	7	D22 ~20	0.01	-	0.000	0.028		7	D22.25 -10	0.52		0.018	0.024		7	D13 -40	0.00		0,000	0.035	·····	7	D16 -10	0.49		0.024	0.032
	· · ·	6	D22 20	0.12	-	0.003	0.028	1	6	D22.25 -10	0,51		0.018	0.024		6	D13 -40	0.12		0.000	0.035	•	6	D16 -20 D16 -20	0.00		0.000	0.032
		5	D22 20	0.28		0.008	0.028]	5	D22,25 ~10	0.53	-	0.019	0.024		5	D13 -40	0.28		0.012	0.035	•	5	D16 -20	0.35		0.020	0.032
1	Ш.	4	D22 ~20	0.45	10 - 10 - 1	0.013	0.028	Ξ.	4	D22,25 -10	0.55		0.019	0.024	Π	4	D13-40	0.44		0.019	0.035	H	4	D16 -20	0.37	- 1	0.021	0.032
		3	D22 -20	0.61		0.017	0.028	ł	3	D22,25 ~10	0.57		0.020	0.024		3	D13 -40	0.60	-	0.026	0.035	1 I	3	D16 -20	0.39		0.022	0.032
1 A A		2	D22 20 D22 20	0.63		0.018	0.028	i .	2	D22,25 -10 D22,25 -10	0.50	<u> </u>	0.018	0.024		2	D13 -40	0.64		0.027	0.035		2	D16 -20	0.35		0.020	0.032
		+;	D22.13 -10	0.43		0.000	0.028		7	D22,25 -10 D22 -20	0.00		0.000	0.024		1	D13 -40	0.00		0.000	0.035		1	D16 -20	0.00	<u> </u>	0.000	0.032
		6	D22,13 ~10	0.42	<u> </u>	0.020	0.028	1 ×	6	D22 -20	0.08		0.002	0.024		7 6	D13 -20	0.00	-	0.000	0.035		7	<u>D16 -40</u>	0.00		0.000	0.032
		5	D22.13 -10	0.44	-	0.021	0.028		5	D22 -20	0.05		0.002	0.024		5	D13 -20 D13 -20	0.27		0.019	0.035		<u>6</u> 5	D16 -40	0.04		0.002	0.032
	1	4	D22,13 -10	0.45		0.022	0.028	1	: 4	D22 -20	0.24	·	0.006	0.024	т	4	D13 -20	0.30		0.020	0.035	I	- 5	D16 -40 D16 -40	0.10 0.16		0.004	0.032
		3	D22,13 -10	0,46	-	0.022	0.028		3	D22 -20	0.32	-	0.007	0.024	•	3	D13 -20	0.36		0.024	0.035		3	D16-40	0.16		0.008	0.032
	1.1		D22,13 -10	0,39		0.019	0.028	[2	D22 20	0.32	-	0.007	0.024		2	D13 -10	0.32		0.019	0.035	, f	2	D16 -40	0.54		0.020	0.032
			D22,13 -10,	0.06		0.002	0.028	[<u></u>	1	D22 20	0.13		0.006	0.024		1	D13 -10	0.79	—	0.023	0.035	I	1	D16,25 -10	0.49	-	0.023	0.032
		7	D22 20	0,13		800.0	0.028		- 7 -	D22 -20	0.00	· _	0.000	0.024		7	D13 -40	0.00	<u> </u>	0.000	0.035		7	D16 -40	0.00		0.000	0.032
Central		5	D22 -20 D22 -20	<u>0.14</u> 0.14		0.008	0.028	1 · · ·	6	D22 -20	0.02		0.001	0.024		6	D13 -40	0.12		0.011	0.035		6	D16 -40	0.01		0.001	0.032
Central	П	4	D22 -20	0.14		0.008	0.028	Π	<u>5</u> 4	D22 -20	0.04		0.001	0.024		5	D13 -40	0.13	. ~	0.011	0.035		5	D16 -40	0.02		0.001	0.032
room	"	3	D22 ~20	0.15		0.008	0.028	ш	3	D22 20 D22 20	0.06		0.001	0.024	п	4	D13 -40	0.14		0.012	0.035	п	4	D16 -40	0.04	╞╼╴┥	0.001	0.032
		. 2	D22 20	0.16		0.009	0.028	i .	2	D22 -20	0.10		0.002	0.024		2	D13 -40 D13 -20	0.19		0.017 0.019	0.035		2	D16-40	0.07	┝╼╌┥	0.003	0.032
		1	022 -20	0,05	-	0.001	0.028	1	1	022 -20	0.08		0.004	0.024		1	D13 -10	0.48		0.019	0.035	}	1	D16 -40 D16 -10	0.24		0.009	0.032
		7	D22 -20	0.00	<u> </u>	0,000	0.028		7	D22.25 -10	0.50		0.018	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000	0.035		7	D16 -20	0.49	┢━═━╉	0.024	0.032
		6	D22 -20	0.11	-	0.003	0.028	1	6	D22.25 -10	0.49		0.018	0.024		6	D13 -40	0.12	_	0.005	0.035	, . †	6	D16 -20	0.00		0.000	0.032
	<u> </u>	5	D22 20	0.27		0.008	<u>0.028</u>		5	D22.25 -10	0.51	-	0.018	0.024		5.	D13 - 40	0.28	-	0.012	0.035	, : 	5	D16 -20	0.36		0.021	0.032
1	ш	4	D22 -20	0.43		0.012	0.028	ш	4	D22,25 -10	0.53		610.0	0.024	ш	4	D13 -40	0.44	-	0.019	0.035	ш	4	D16 -20	0.37	[-]	0.021	0.032
		3	D22 -20 D22 -20	0,59		0.017	0.028		3	D22,25 -10	0.55		0.019	0.024		3	D13 -40	0.60	~	0.026	0.035	, , [,] [3	D16 -20	0.39	-	0.022	0.032
			D22 -20 D22 -20	0.00		0.018	0.028	. .	2	D22.25 -10	0.49		0.018	0.024		2	D13 -40	0.64		0.027	0.035		2	D16 -20	0.35		0.020	0.032
		1	1. 022 20	0.00		0.000	0.028	L	<u></u>	D22,25 -10	0.00		0.000	0.024		1	D13 -40	0.00		0.000	0.035	. · [1	D16 -20	0.00	-	0.000	0.032

b)Side Wall (Accepted case is Case,1) (DSide Wall (Vertical direction to face line)

CALC	ULAT	ION	
Detail	ed Des	lign	
on Port Rea	ctivatio	on Pr	oject
j în La Un	ion Pr	ovinc	e
CALC FILE No .:			
CALC INDEX No		P/	GE 463
	INIT	IAL	DATE
PREPARED BY	YA	rilo	26/07/02
TOKED CY	RNISH	ногд	09/08/2002

	1					Horizor	tal directi	on									ta a set			Vertical	direction		,		
			0	uter		-Westindensided and set of the			In	ner	······		· · · ·			Οι	uter								
Side Wall			1	Ultimate	S	erviceability			[Ultir	nate	Servic	eability			1	Ulu	mate	Servic	eability			Ultimate	Serviceabili	tv
		mination osition	Pitch of bar arrangement	limit state		limit state		nination sition	Pitch of bar arrangement		state		state	Examir posi		Pitch of bar arrangement		state		state	Examinatio		limit state	limit state	
	· *			Ordinary Earthq condition condi	uaxe Comp tion va	utation Allowa Iua yalua			our arrangement	condition	Earthquake condition	Computation	Allowable value	posi		auf ustangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Aliowable value	position	bar arrangement	Ordinary Earthquake condition condition	B Computation Allow Value Val	
		7	D22,16 -10	0.43	· 0.	020 0.02	8	7	D22 -20	0.04		0.001	0.024	Ī	7	D13 -20	0.00	-	0.000	0.035		D16 -40	0.00	0.000 0.0	132
		6	D22,16 -10	0.42		020 0.02		6	D22 -20	0.09		0.002	0.024		6	D13 -20	0.29		0.020			D16 -40	0.04	0.002 0.0	32
	· .	5	D22.16 -10	0.43		020 0.02		5	D22 -20	0.18		0.004	0.024		5	D13 -20	0.31		0.021	0.035		D16 -40	0.11	0.004 0.0	
	1.	4	D22,16 -10 D22,16 -10	0.45		021 0.02 021 0.02		4	D22 -20	0.27		0.006	0.024	1	4	D13 -20 D13 -20	0.33		0.022	0.035		D16 -40	0.17 -	0.007 0.0	
	1	2		0.36 ~		017 0.02		2	D22 -20	0.38		0.008	0.024		2	D13 -20	0.35		0.027	0.035		D16 -40	0.29	0.011 0.0	
		1		0.06 -		002 0.0		1	D22 -20			0.007	0.024		1	D13 -10	0.85		0.021			D16.25 -10	0.53	0.023 0.0	
	;	7	D22 -20	0.15 -	0.	008 0.0;	8	7	D22 -20		_	0.000	0.024	· 1	7 -	D13 -40	0.00		0,000			D16 -40	0.00	0.000 0.0	
1		6	D22 -20	0.15	**	008 0.02		6	D22 -20	0.02		0.001	0.024		6	D13 -40	0.13		0,011	0.035	I	D16 -40	0.01 -	0.000 0.0	area ata
End	· · · ·	5	D22 -20	0.15 -		009 0.02		5	D22 -20	0,04	<u> </u>	0.001	0.024	:	5	D13 -40	0.13		0.012	0.035		D16 -40	0.02	0,001 0.0	32
	п	4	D22 -20	0.16 -		009 0.02		4	D22 -20	0.06		0.002	0,024	Π	4	D13 ~40	0.16		0.013	0.035		D16 -40	0.04	0.002 0.0	
room		2	D22 -20 D22 -20	0.17 -		009 0.0		3	D22 -20	0.09		0.002	0.024		3	D13 -40	0.24	1	0.021	0.035		D16 -40	0.09	0.003 0.0	
1.1		2	D22 -20	0.05		002 0.02		1	D22 -20 D22 -20	0.11		0.003	0.024		2	D13 -20 D13 -10	0.31		0.021	0.035		D16 -40 D16 -10	0.29 -	0.011 0.0	
		7	D22 -20	0.01 -		000 0.0		1 7		0.52		0.004	0.024		7	D13 -40	0.00		0.000			D16 -20	0.53	0.000 0.0	
ł .		6	D22 -20	0.12 -		003 0.0		6	D22.25 -10	0.51		0.018	0.024		6	D13 -40	0.13		0.005	0.035		D16 -20	0.37	0.022 0.0	
		5	D22 -20	0.28 -		008 0.0		5		0.53	-	0.019	0.024		5	D13 -40	0.30		0.013	0.035		D16 -20	0.39	0.022 0.0	
1. N. 1. 1.	Ш.	4	D22 -20	0.45 –		013 0.0		4		0.55	-	0.019	0.024	ш	4	D13 -40	0.47	<u>.</u>	0,020	0.035		D16 -20	0.40	0.023 0.0	·····
		. 3	D22 -20	0.61		017 0.03		3	D22.25 -10	0.57		0.020	0.024		3 .	D13 -40	0.65		0.028	0.035		D16 -20	0.41 —	0.024 0.0	32
i su su	1.1	2	D22 -20	0.63 -		018 0.0		2	D22,25 -10	0.50	· <u> </u>	0.018	0.024		2	D13 -40	0,66		0.028	0,035		D16 -20	0.36	0.021 0.0	
	+		D22 -20 D22,16 -10	0.00		000 0.0; 020 0.0;			D22,25 -10 D22 -20	0.00		0,000	0.024		1	D13 -40	0.00	_	0.000	0.035		D16 -20	0.00	0.000 0.0	
l		6	D22.16 -10	0.40 -		019 0.0		6	D22 -20	0.04		0.001	0.024		. 7 6	D13 -20	0.00		0.000	0.035		D16 -40	0.00	0.000 0.0	
		5	D22,16 -10	0.42 -		020 0.0		5	D22 -20	0.03		0.002	0.024		- 5	D13 -20	0.31		0.020	0.035		D16 -40	0.11	0.002 0.0	
	1	4	D22.16 -10	0.43		020 0.0:		4	D22 -20	0.26		0.006	0.024	I	4	D13 -20	0.33		0.022	0.035		D16 -40	0.17 ~	0.007 0.0	
	100	3	D22,16 -10	0.44 -	- 0.	021 0.0.	8	3	D22 -20	0.34		0.008	0.024	· · [3	D13 -20	0.40	·	0.027				0.29	0.011 0.0	the second se
		2	D22,16 10	0.35		017 0.0	_	2	D22 -20	0.33		0,008	0.024		2	D13 -10	0.35		0.021			D16 -40	0.60 —	0.023 0.0	032
l				0.06		0.02 0.03		1	D22 -20	0.14	. <u> </u>	0.007	0.024		1	D13 -10	0.85		0.025	the second second second		D16,25 -10	0.53	0.025 0.0	
1 · · ·	1.1	7	D22 -20 D22 -20	0.15 -		008 0.0		1	D22 -20	0.00		0.000	0.024		7		0.00		0.000			D16 -40	0.00	0.000 0.0	
Central	1	5	D22 -20	0.15 -		009 0.0		<u>6</u> 5	D22 -20 D22 -20	0.02	· —,	0.001	0.024		6 5	D13 -40 D13 -40	0.13		0.011			D16 -40	0.01	0.000 0.0	
	π	4	D22 -20	0.16 -		009 0.0		4	D22 -20	0.04		0.001	0.024	П	4	D13 -40	0.16		0.012	0.035		D16 -40 D16 -40	0.02	0.001 0.0	
room		3	D22 -20	0.17		009 0.0		3	D22 -20	0.09		0.002	0.024		3	D13 -40	0.24		0.021	0.035		D16 -40	0.09 -	0.002 0.0	
1		2	D22 -20	0.16		009 0.0	8	2	D22 -20	0.11	_	0.003	0.024		2	D13 -20	0.31		0.021	0.035		D16 -40	0.29 -	0.011 0.0	
1 .			D22 -20	0.05 -	_	.002 0.0:		1	D22 -20	0.08	_	0.004	0.024		1	D13 10	0.52	and the second state	0.015	0.035		D16 -10	0.53	0.025 0.0	
	1		D22 -20	0.01 -		000 0.0.		7		0.53		0.019	0.024]	7		0.00		0.000			D16 -20	0.00	0.000 0.0	
I	1	6	D22 -20 D22 -20	0.13 -		004 0.0		6		0.53		0.019	0.024		6	D13 -40	0.13		0.005	0.035		D16 -20	0.37 -	0.022 0.0	
	п	5	D22 -20	0.29 -		.008 0.0: .013 0.0:		- 5		0.55		0.019	0.024	ш	5	D13 -40 D13 -40	0.30		0.013	0.035		D16 -20	0.39 -	0.022 0.0	
	1 -	3	022 -20	0.63 -		.013 0.0.		4	D22,25 -10	0.57		0.020	0.024	ш	4	D13 -40	0.47		0.020	0.035		D16 -20 D16 -20	0.40 -	0.023 0.0	
		2	D22 -20	0.64		018 0.0		2	D22,25 -10	0.51		0.021	0.024		2	D13 -40	0.66		0.028	0.035		D16 -20	0.36	0.024 0.0	
	<u> </u>	1	D22 -20	0.00		000 0.0		1	D22,25 -10	0.00		0.000	0.024		1	D13 -40	0.00		0.020			D16 -20	0.00 -	0.000 0.0	
						•		· .	1				111			1									
		· .	· · · ·		-			$-T^{*}$	1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -	· · ·	1.11	1					1.11		· ·					· .	

CALC	ULATIC	N	
Detail	ed Desig	jn	
on Port Rea	ctivation	Pr	rojact
in La Un	ion Prov	Inc	:0
CALC FILE No .:			
CALC INDEX No	.:	P/	GE 464
	INITIA		DATE
PREPARED BY	YiAnd	10	26/07/02
CHECKED BY	R.NISHIH	URA	09/08/2002
8	I		

	Vertical direction to face line								Parallel direction to face line																													
· . [Horizontal direction Vertical direction													Horizontal direction Vertical direction								ومكليس مرجع وترتبي وترجيه	سیستان این است. سیمیری بر پرانشند میت ^ت وریخ <u>می بر پر بر پر ا</u> رانگ														
artition Wall			Pitch of				mate state		ceability state	Examin dislo		Exami	nation	Pitch of				Iceability Examination it state dislodgi			Exami	nation	Pitch of	Ultir limit		Servic limit		Examination of dislodging		Examir	nation Pitch of		Uitimate limit state		Serviceability limit state		Examination of dislodging	
	position	tion	Ordinary condition			n Earthquai n condition	8 Computation Value	Allowable value	Ordinary condition	Earthquaha ¢ondition	posi	tion	bar arrangement	Ordináry condition	Earthquake condition	Computation value	Allowable value	Ordinary condition			ition	bar arrangement	Ordinary Earthquake condition condition		Computation value	eldswollA eulav		Earthquake condition	posit	tion	bar arrangement	Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Aliowabia vstua	Ordinary condition		
		7	D16,19 -10	0.22	\$~	0.005	0.040				7	D16 -40	0.00		0.000	0.040				7	D16.19 -10	0.24	-	0.006	0.040		-	[7	D16 -40	0.00	<u> </u>	0.000	0.040		<u>t -</u>		
· ·]		6	D16,19 ~10	0.21		0.005	0.040				6	D16 -40	0.13	<u> </u>	0.006	0.040				6	D16,19 -10	0.23		0.006	0.040				6	D16 -40	0.14]	0.006	0.040	-			
		5	D16,19 -10	0.21		0.005	0.040				5	D16 -40	0.13		0.006	0.040				5	D16,19 -10	0.23	~	0.006	0.040				5	D16 -40	0.14		0.006	0.040				
	I	4	D16,19 -10	0.21		0.005	0.040			1 ·	4	D16 -40	0.13		0.006	0,040	·	<u> </u>	I	. 4	D16,19 -10	0.23	· · · · ·	0.006	0.040			1	4	D16 -40	0.15		0.006	0,040				
			D16,19 -10	0.21	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.005	0,040				3	D16 -40	0.15		0.007	0.040			· ·	3	D16,19 -10	0.23		0.006	0.040			ļ	3	D16 -40	0.17		0.007	0.040				
1.11			D16,19 -10	0.17		0.004	0.040				2	D16 -40	0.25		0.011	0.040				2	D16,19 -10	0.18		0.004	0.040				2	D16 -40	0.28	<u> </u>	0.012	0.040		<u> </u>		
ļ			<u>D16,19 ~10</u>	0.05		0.001	0,040				1	D16,22 -10	0.26		0.006	0.040		0.75			D16.19 -10	0.05		0.001	0.040				1	D16.22 10	0.28		0.006	0.040				
1.1			D16,19 -10	0.05	<u> </u>	0.001	0.040		L			D16 -40	0.00	· · · · ·	0.000	0.040			- 1 A	1	D16.19 -10	0.06		0.001	0.040			Ļ	_7	D16 -40	0.00		0.000	0.040				
		6	<u>D16.19 -10</u>	0.05		0.001	0.040			$(-\infty) = 0$	6	D16 -40	0.03		0.001	0.040				6	D16,19 -10	0.06		0.001	0.040				6	D16 -40	0.03		0.001	0.040		┶		
rtition	-	<u> </u>	D16,19 -10 D16,19 -10	0.05	+	0.001	0.040		<u> </u>	· -	<u> </u>	D16 -40	0.03		0.001	0,040				5	D16.19 -10	0.06		0.001	0.040			- F	5	D16 -40	0.03	j/	0.001	0.040				
	ш	4	D16,19 -10	0.05		0.001	0,040			Ш.	<u>4</u>	D16 -40	0.03		0.001	0.040			u I	. 4	D16,19 -10	0.06		0.001				ш	4	D16 -40	0.04		0.002	0.040				
room			D16,19 -10	0.05	<u> </u>	0.001	0.040				3	D16 -40	0,04		0.002	0.040				3	D16,19 -10	0.06			0,040			ļ.	3	D16 -40	0.05		0.002	0.040		+		
			D16,19 -10	0.03		0.001	0.040		<u>-</u>		<u> </u>	D16 -40 D16.22 -10	0.1 <u>1</u> 0.15		0.005	0.040		0.75		2	D16,19 -10 D16,19 -10	0.06		0.001	0.040			ŀ	2	D16 -40	0.13	<u> </u>	0.006	0.040		+		
			D16.19 -10	0.44		0.011	0.040	0.76				D16 -40	0.00		0.004							0,03	<u> </u>	0.001		0.74		╧╧╍╍╇		D16,22 -10	0.17		0.004	0.040				
			D16,19 -10	0.43	<u> </u>	0.011	0.040	0.76			6	D16 -40	0.00		0.000	0.040					D16,19 -10 D16,19 -10	0.48		0.012		0.74		· · ·		D16 -40	0,00		0.000	0.040		+		
· 1		5	D16.19 -10	0.43		0.011	0.040	0.76				D16 -40	0.27		0.012	0.040				<u> </u>	D16,19 -10	0.47		0.012	0.040	0.74		ł		D16 -40	0.29	<u> </u>	0.013	0.040	-	+		
	'n		D16,19 -10	0.43		0.011	0.040	0.76		nr	 	D16 -40	0.27		0.012	0.040					D16.19 -10	0.46		0.011		0.74				D16 -40	0.29		0.013	0.040		+		
	"	3	D16,19 -10	0.43	+	0.011	0.040	0.76		<u>ш</u> .		D16 -40	0.27		0.012	0.040			ш		D16.19 -10	0.46		0.012	0.040	0.74		ш -		D16 -40 D16 -40	0.29		0.013	0.040		+		
14 - C			D16.19 -10	0.38		0.009	0.040	0.76	<u> </u>	1.1	2	D16 -40	0.24		0.102	0.040	·				D16.19 -10	0.47		0.012	0.040	0.74		}		D16 -40	0.30	/	0.013	0.040		+-		
			D16.19 -10	0.00		0.000	0.040	0.76		1.1	1	D16.22 -10	0.00		0.000	0.040		0.75			D16.19 -10	0.00		0.000		0.74		}		D16.22 -10	0.25		0.000	0.040				

notes) Examination of dislodging about Horizontal direction is between partition wall and side wall. notes) Examination of dislodging about Vertical direction is between partition wall and bottom slab.

d)Footing (About accepted case, results of Case 1 and Case 2 are equal, because action loads are equal.

:	1.1		1. Sec. 1. Sec		Exami	nation of	bending <u>n</u>	oment_	Examinat	ion of she	ning force
Examination position		Pitch of	Steel reinfo		mate state	Servic limit	eability state	Uiti limit	Serviceabi		
		bar arrangement	· · · · ·		Ordinary condition	Earthquake condition	Computation value	Allowable valuo	Orénary condition	Earthquake condition	y limit state
Sea side	Upper	D13 -20	D13 -20	3 sets	0.00	0.00	0.000	0.028	0.00	0.00	0.00
060 3100	Lower	D16,19 -10			0.45	0.60	0.022	0.028	0.53	0.72	0.35
Land side	Upper	D16 -20	D13 -40	1 set	0.00	0.58	0.007	0.028	0.01	0.72	0.09
Land Side	Lower	D13 -20	010 40	. 300	0.01	0.00	0.000	0.028	0.01	0.00	0.00

506

CALCI	ULATIO	N								
Detailed Design on Port Reactivation Project in La Union Province										
CALC FILE No .:										
CALC INDEX No		PAGE 465								
	INITIA	DATE								
PREPARED BY	Y.Ando	26/07/02								
CHECKED BY		AA 09/08/2002								

والشروبين الجادية وتعجر فالع