



6. DIMENSIONAMENTO GEOTÉCNICO

Para a estrutura em questão, o dimensionamento geotécnico foi realizado de acordo com as sondagens realizadas próximas ao local, conforme resumo de SPT a seguir a seguir:

RESUMO SPT's SES IRAUÇUBA

Nº	Profundidade	Nível Estático	Longitude	Latitude
S 01	1,15m	Não Identificado	412.307	9.586.244
S 02	1,45m	Não Identificado	412.929	9.586.264
S 03	1,05m	Não Identificado	411.449	9.587.235

1.

Tabela 01: RESULTADOS OBTIDOS PARA OS MATERIAIS ENCONTRADOS				
Relação entre tensão admissível e número de golpes (SPT) para a sondagem S 01				
Tipo de solo	Consistência	SPT	Tensão admissível	Profundidade
Rocha alterada	Rija	01	3,24(Kgf/cm ²)	1,15m

Tabela 02: RESULTADOS OBTIDOS PARA OS MATERIAIS ENCONTRADOS				
Relação entre tensão admissível e número de golpes (SPT) para a sondagem S 02				
Tipo de solo	Consistência	SPT	Tensão admissível	Profundidade
Rocha alterada	Rija	01	3,12(Kgf/cm ²)	1,45m

Tabela 03: RESULTADOS OBTIDOS PARA OS MATERIAIS ENCONTRADOS				
Relação entre tensão admissível e número de golpes (SPT) para a sondagem S 03				
Tipo de solo	Consistência	SPT	Tensão admissível	Profundidade
Rocha alterada	Rija	01	3,35(Kgf/cm ²)	1,05m

$$T_{admin} = \sqrt{SPT} - 1 \rightarrow \text{Tensão Admissível.}$$



7. PROCEDIMENTOS A SEREM SEGUIDOS PARA EXECUÇÃO DA ESTRUTURA DE CONCRETO

FORMAS

- As formas deverão ser limpas, removendo concreto velho, gesso, graxa, ou outra sujeira, bem como pregos e parafusos.
- As formas deverão apresentar superfície lisa e plana, perfeita estanqueidade, rigidez, e resistência necessária para resistir aos esforços oriundos da concretagem sem apresentar deformações, vazamentos de nata ou outro efeito que venha a provocar defeitos ao concreto.
- Será aplicado sobre toda a superfície de contato com o concreto um desmoldante adequado para permitir a desforma sem provocar danos ao concreto.
- A desforma só se processará quando a estrutura tiver resistência necessária para absorver aos esforços oriundos da retirada das formas conforme estabelece o item 14.2 da NBR 6118.
- As formas para as paredes do reservatório serão do tipo trepante. Caso em fase de execução se opte por utilizar formas do tipo deslizante o projetista deverá ser consultado.

ARMADURAS

- As armaduras serão posicionadas conforme as indicações de projeto, com cobrimentos rigorosamente garantidos através de espaçadores externos de plástico ou argamassa e espaçadores internos de arame (suportes de metal) de forma a não permitir que as armaduras sejam deslocadas durante a concretagem.
- Não poderão ser empregados na obra aços de qualidades diferentes das especificadas no projeto, sem aprovação do projetista.
- As barras de aço deverão ser convenientemente limpas de qualquer substância prejudicial à sua aderência, retirando-se as escamas eventualmente destacadas pela oxidação.



- O dobramento das barras deverá ser feito respeitando-se os raios mínimos preconizados nos itens 6.3.4.1. e 6.3.4.2. da NBR 6118.
- As emendas de barras da armadura deverão ser feitos de acordo com o previsto no projeto; as não previstas deverão atender ao item 6.3.5. da NBR 6118.

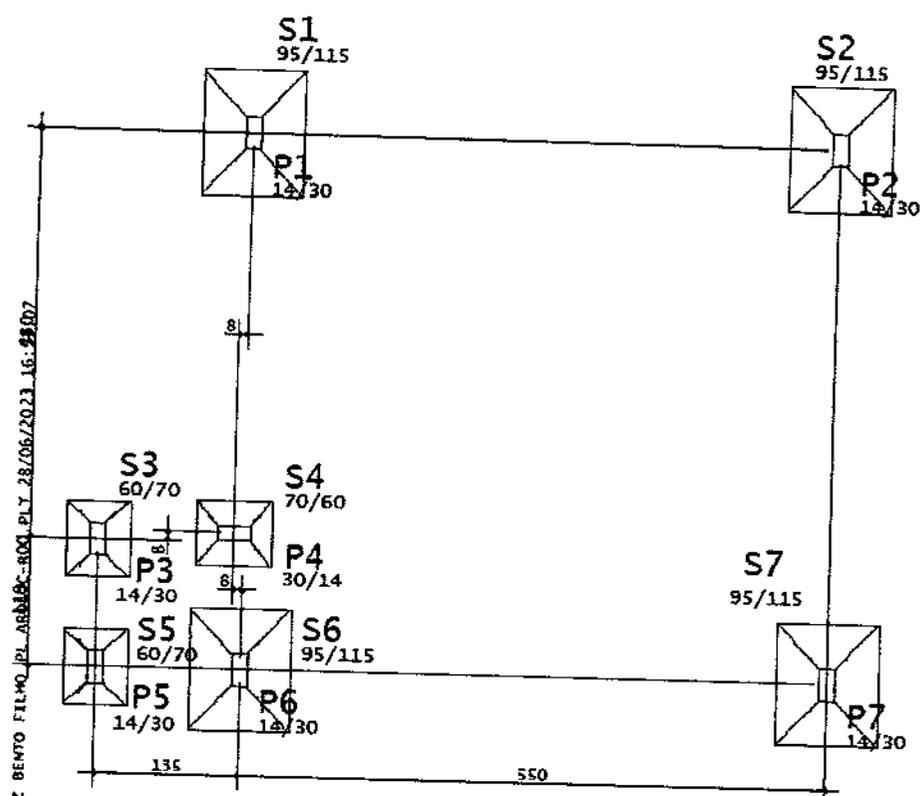
CONCRETO

- O concreto deverá ser dosado para atender a resistência característica especificada no projeto e possuir trabalhabilidade adequada para permitir o lançamento e adensamento de forma a não ocorrerem desagregações, nichos ou cavernas. Não será permitido o amassamento manual do concreto.
- O concreto deverá ser lançado logo após o amassamento, não sendo permitido um intervalo maior que uma hora entre o final do amassamento e o início do lançamento. Com o uso de retardadores de pega o prazo poderá ser aumentado de acordo com as características do aditivo.
- Em nenhuma hipótese se fará lançamento após o início da pega.
- O concreto deverá ser transportado do local de seu amassamento até o local de lançamento sem que acarrete segregação ou desagregação de seus elementos ou perda sensível de qualquer um deles por vazamento ou evaporação.
- Quando o lançamento do concreto for interrompido e, assim, formar-se uma junta de concretagem, deverão ser tomadas as precauções necessárias para garantir, ao reiniciar-se o lançamento, a suficiente ligação do concreto já endurecido com o novo trecho. Antes de reiniciar-se o lançamento, deverá ser removida a nata e saturada a superfície da emenda.
- Enquanto não atingir o endurecimento satisfatório, o concreto deverá ser protegido contra agentes prejudiciais, tais como, mudanças bruscas de temperatura, secagem, chuva forte, águas torrenciais, agentes químicos, bem como contrachocques e vibrações de intensidade tal que possam provocar fissuração na massa do concreto ou prejudicar a sua aderência a armadura.
- A proteção contra a secagem prematura, pelo menos nos sete primeiros dias após o lançamento do concreto, poderá ser feita mantendo umedecida a superfície ou protegendo-a com uma película impermeável.



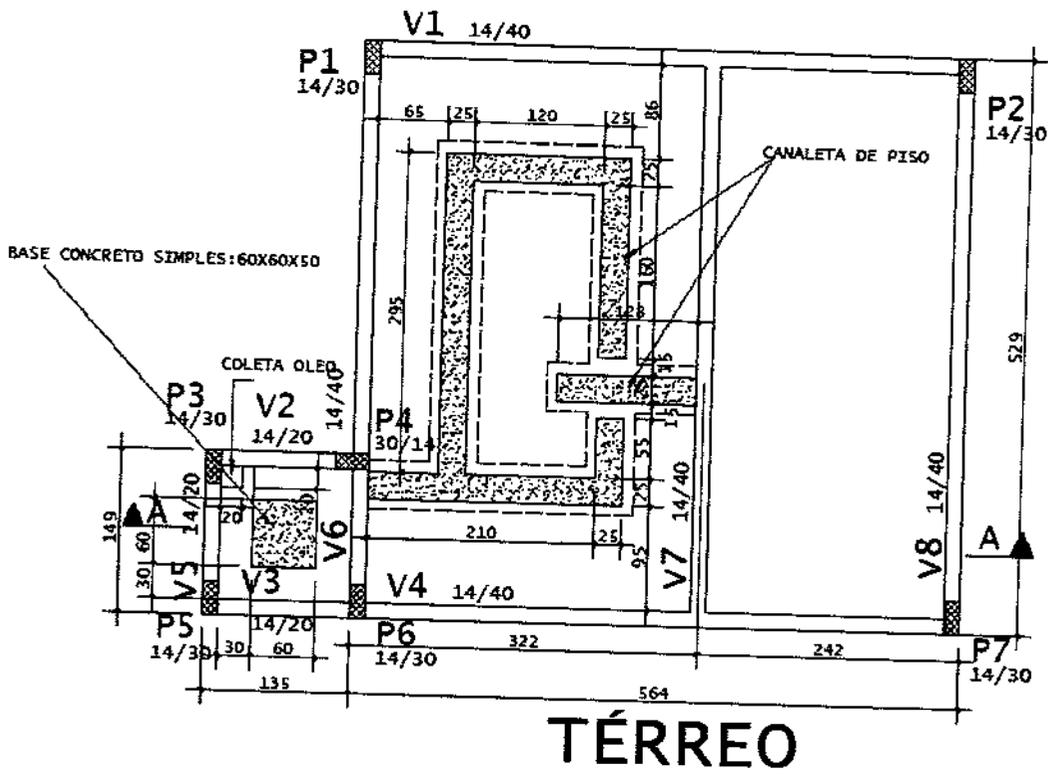
ANEXO: MEMORIAL DE CÁLCULO

4

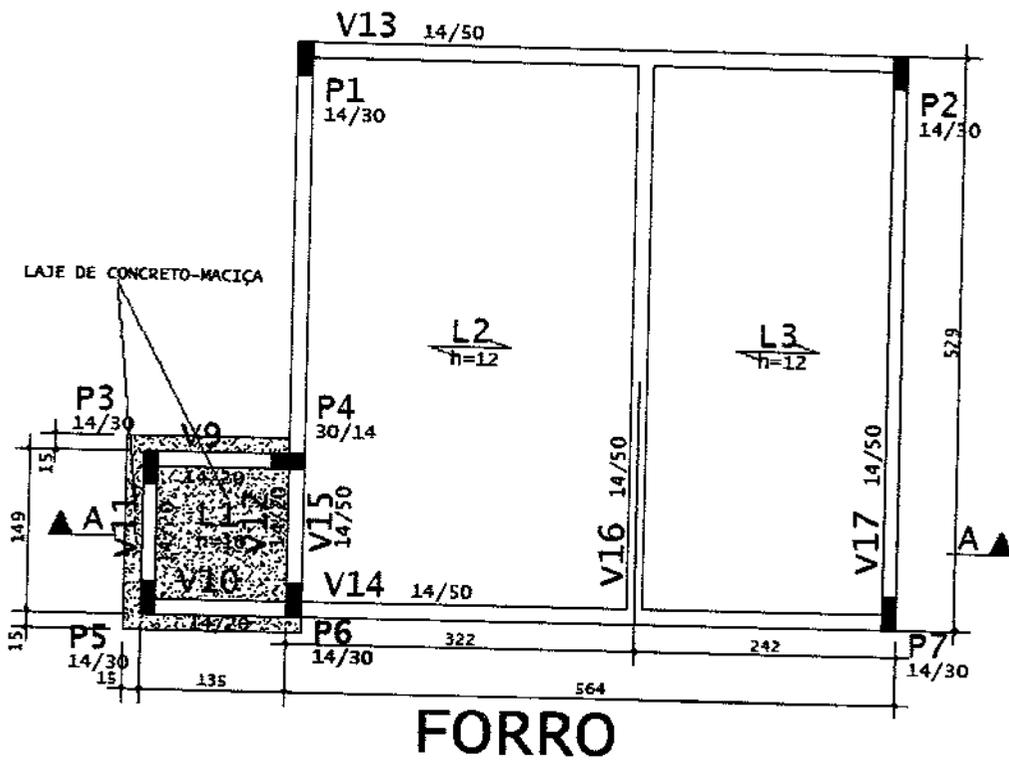


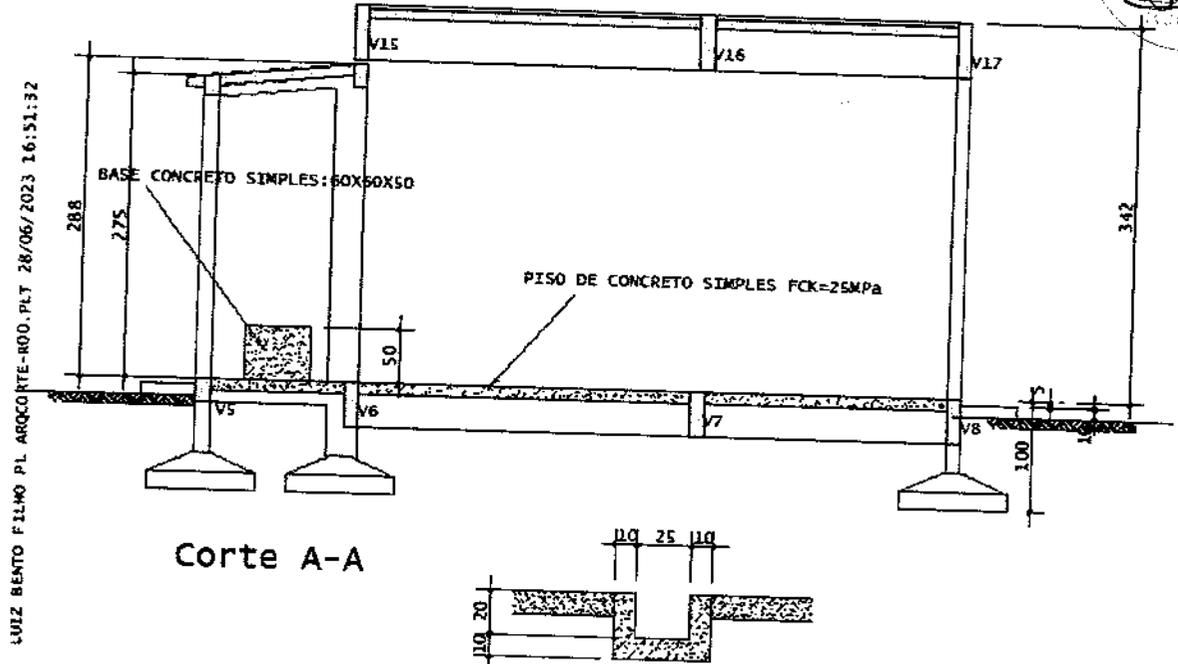
LUIZ BENTO FILHO PL. ARQUIT. RUC. PLY 28/06/2021 16:59:07

LOCAÇÃO



LUIZ BENTO FILHO PL. FORMARQ-ROD. PLT 28/06/2023 16:52:41





1. INTRODUÇÃO

Este memorial tem por objetivo o dimensionamento da estrutura da Sala do operador EEE - IRAUÇUBA.

2. DADOS E PREMISSAS DE CÁLCULO

DADOS DO SOLO		
Peso específico do solo (γ)		1.800,00 kg/m³
Tensão admissível do solo (Considerado para cálculo)		3,00 kgf/cm²
DADOS DO CONCRETO		
fck		250,00 kgf/cm²
Peso específico do concreto		2.500,00 kg/m³
AÇO		
Aço estrutural CA-50		Fyk =5.000,00 kgf/cm²
Aço estrutural CA-60		fyk=6.000,00kgf/cm²



MEMORIAL DE CÁLCULO DAS FUNDAÇÕES

A seguir são apresentados os dados e resultados do cálculo/dimensionamento das fundações

Legenda

OBSERVAÇÃO:

Este programa utiliza o MÉTODO SIMPLIFICADO DAS BIELAS EM BLOCOS CONSIDERADOS RÍGIDOS (com um ângulo ótimo entre 45 e 55 graus). Nos casos com Momentos Fletores atuantes, Considera-se para o dimensionamento do bloco, a Força normal Equivalente (FE), mais crítica, dentre os casos de carregamentos transferidos. Cabe ao engenheiro o cálculo e o detalhamento de armaduras complementares para esforços de TRACÃO em pontos localizados do bloco e estaca(s), se houver, em função da geometria do bloco e das solicitações.

OBSERVAÇÃO:

Este programa utiliza o MÉTODO SIMPLIFICADO DAS BIELAS EM BLOCOS CONSIDERADOS RÍGIDOS (com um ângulo ótimo entre 45 e 55 graus). Nos casos com Momentos Fletores atuantes, Considera-se para o dimensionamento do bloco, a Força normal Equivalente (FE), mais crítica, dentre os casos de carregamentos transferidos. Cabe ao engenheiro o cálculo e o detalhamento de armaduras complementares para esforços de TRACÃO em pontos localizados do bloco e estaca(s), se houver, em função da geometria do bloco e das solicitações.

LEGENDA:

- FE: Força normal Equivalente total para dimensionamento, que provoca o mesmo efeito das ações (compressão e flexões concomitantes), na estaca mais solicitada, dentre todos os casos de carregamento;
 Fl: FE/Estacas (esforço crítico p/ simples conferência, para a 'estaca mais solicitada');
 AsXfdZ, AsYfdZ: a SOMA de armaduras necessárias para fendilhamento e cintamento (quando houver);
 Ascini: Armadura necessária para cintamento;
 OBS: Observar possíveis conversões entre armaduras e tipos de aço (ex: CA50 para CA60)

* S1

Sapata: S1 Número = 1 Repetições: 1

GEOMETRIA:

Pilar:

Xpil: 14.00 Ypil: 30.00 ColarX: 0.00 ColarY: 0.00
 Sapata (Dimensões fixas, cm):
 Xsap: 95.00 Ysap: 115.00 Altura: 30.00
 H0x: 20.00 H0y: 20.00 ExcX: 0.00 ExcY: 0.00
 Altura (Carga horiz. da fundação): 30.00
 Volume: 0.26 m3
 Área de Formas: 0.84 m2
 Peso próprio: 0.66 tf.
 Método de cálculo: Sapata Rígida

CARREGAMENTOS CARACTERÍSTICOS:

Nome	Caso	Comb	N	Mx	My	Mz	Fx	Fy
EzMax	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
EzMin	2	14	7.70	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.02
MxMax	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
MxMin	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
MyMax	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
MyMin	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
FxMax	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
FxMin	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
FyMax	1	9	7.71	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.01
FyMin	2	14	7.70	0.1	-0.5	0.0	-1.58	-0.02

RESULTADOS:

Flexão [tf.m]:

Sentido	Msd	Caso
+X	0.49	1
-X	1.91	1
+Y	1.13	1
-Y	1.28	2

Compressão Diagonal [kgf/cm2, cm]:

Sentido	ds	bs	Tsd	Caso	Limite	Aviso
+X	25.0	30.0	2.08	1	43.39	
-X	25.0	30.0	6.95	1	43.39	
+Y	25.0	14.0	7.61	1	43.39	
-Y	25.0	14.0	8.59	2	43.39	

Força Cortante [tf, cm]:

Sentido	ds	bs	Vsd	Caso	Limite	Aviso
+X	21.9	55.0	1.09	1	14.43	
-X	21.9	55.0	4.45	1	14.43	
+Y	22.1	39.0	2.27	1	10.30	
-Y	22.1	39.0	2.59	2	10.30	





Sapata: S3 Número = 3 Repetições: 1

GEOMETRIA:

Pilar:
 Xpil: 14.00 Ypil: 30.00 ColarX: 0.00 ColarY: 0.00
 Sapata (Dimensões fixas, cm):
 Xsap: 60.00 Ysap: 70.00 Altura: 35.00
 H0x: 20.00 H0y: 20.00 ExcX: 0.00 ExcY: 0.00
 Altura (Carga horiz. da fundação): 35.00
 Volume: 0.11 m3
 Área de Formas: 0.52 m2
 Peso próprio: 0.28 tf.
 Método de cálculo: Sapata rígida

CARREGAMENTOS CARACTERÍSTICOS:

Nome	Caso	Comb	N	Mx	My	Mz	Fx	Fy
FzMax	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
FzMin	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
MxMax	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
MxMin	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
MyMax	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
MyMin	2	14	1.36	-0.0	-0.0	0.0	-0.02	0.07
FzMax	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
FzMin	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
FyMax	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07
FyMin	1	9	1.36	-0.1	-0.0	0.0	-0.02	0.07

RESULTADOS:

Flexão (tf.m):

Sentido	Msd	Caso
+X	0.06	1
-X	0.10	1
+Y	0.10	1
-Y	0.04	2

Compressão Diagonal (kgf/cm2, cm):

Sentido	ds	bs	Tsd	Caso	Limite	Aviso
+X	30.0	30.0	0.67	2	43.39	
-X	30.0	30.0	0.80	2	43.39	
+Y	30.0	14.0	1.20	1	43.39	
-Y	30.0	14.0	0.61	2	43.39	

Força Cortante (tf, cm):

Sentido	ds	bs	Vsd	Caso	Limite	Aviso
+X	12.0	60.0	0.25	2	8.62	
-X	12.0	60.0	0.31	2	8.62	
+Y	7.5	44.0	0.19	1	3.95	
-Y	7.5	44.0	0.08	2	3.95	

Pendilhamento (kgf/cm2):

Posição	A1	A2	Ted	Caso	Limite	Aviso
pilar	420.0	2333.1	5.44	1	151.79	
seção X	420.0	2333.1	0.98	1	35.71	

VERIFICAÇÕES:

Armaduras Calculadas (tf.m, cm2):

rho(s): 0.150

Sentido	Msd	Mdmin	As, calc	As, Calc, corr	Area, sec	As, min, rho	As, min, crit	As, det
X	0.10	2.95	2.60	2.60	2150.0	3.23	1.50	3.2
Y	0.10	2.55	2.10	2.10	1755.0	2.63	1.50	2.6

Armaduras Detalhadas (cm2, cm):

Sentido	As, det	As, det/m	nf	bit	esp	Observação
X	3.2	4.6	6	10.0	12.0	
Y	2.6	4.4	5	10.0	13.0	

Aderência (tf):

Sentido	Vsd	Limite	Observação
X	1.0	16.8	
Y	1.0	14.5	

Sapata: S4 Número = 4 Repetições: 1

GEOMETRIA:

Pilar:
 Xpil: 30.00 Ypil: 14.00 ColarX: 0.00 ColarY: 0.00
 Sapata (Dimensões fixas, cm):
 Xsap: 70.00 Ysap: 60.00 Altura: 35.00
 H0x: 20.00 H0y: 20.00 ExcX: 0.00 ExcY: 0.00
 Altura (Carga horiz. da fundação): 35.00
 Volume: 0.11 m3
 Área de Formas: 0.52 m2
 Peso próprio: 0.28 tf.
 Método de cálculo: Sapata Rígida

CARREGAMENTOS CARACTERÍSTICOS:

Nome	Caso	Comb	N	Mx	My	Mz	Fx	Fy
FzMax	2	14	2.94	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
FzMin	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
MxMax	2	14	2.94	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19





MxMin	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
MyMax	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
MyMin	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
FxMax	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
FzMin	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
FyMax	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19
FyMin	1	9	2.91	0.1	0.0	0.0	0.01	-0.19

RESULTADOS:

Flexão (tf.m):

Sentido	Msd	Caso
+X	0.19	2
-X	0.17	1
+Y	0.13	2
-Y	0.32	2

Compressão Diagonal (kgf/cm2, cm):

Sentido	ds	bs	Tsd	Caso	Limite	Aviso
+X	30.0	14.0	2.01	2	43.39	
-X	30.0	14.0	1.83	1	43.39	
+Y	30.0	30.0	1.02	2	43.39	
-Y	30.0	30.0	2.15	2	43.39	

Força Cortante (tf, cm):

Sentido	ds	bs	Vsd	Caso	Limite	Aviso
+X	7.5	44.0	0.30	2	3.95	
-X	7.5	44.0	0.27	1	3.95	
+Y	12.0	60.0	0.33	2	8.62	
-Y	12.0	60.0	0.89	2	8.62	

Fendilhamento (kgf/cm2):

Posição	A1	A2	Tod	Caso	Limite	Aviso
pilar	420.0	2159.8	11.76	2	151.79	
seção X	420.0	2159.8	2.29	2	35.71	

VERIFICAÇÕES:

Armaduras Calculadas (tf.m, cm2):

Sentido	Msd	Mdmin	As,calc	As,calc,corr	Area,sec	As,min,rho	As,min,crit	As,det
X	0.19	2.31	2.10	2.10	1755.0	2.63	1.50	2.6
Y	0.32	2.70	2.20	2.20	2150.0	3.23	1.50	3.2

Armaduras Detalhadas (cm2, cm):

Sentido	As,det	As,det/m	nf	bit	esp	Observação
X	2.6	4.4	5	10.0	13.0	
Y	3.2	4.6	6	10.0	12.0	

Aderência (tf):

Sentido	Vsd	Limite	Observação
X	1.8	14.0	
Y	2.7	18.0	

55

Sapata: 55 Número = 5 Repetições: 1

GEOMETRIA:

Pilar:
 Xpil: 14.00 Ypil: 30.00 ColarX: 0.00 ColarY: 0.00
 Sapata (Dimensões fixas, cm):
 Xsap: 60.00 Ysap: 70.00 Altura: 35.00
 H0x: 20.00 H0y: 20.00 ExcX: 0.00 ExcY: 0.00
 Altura (Carga horiz. de fundação): 35.00
 Volume: 0.11 m3
 Área de Formas: 0.52 m2
 Peso próprio: 0.28 tf.
 Método de cálculo: Sapata Rígida

CARREGAMENTOS CARACTERÍSTICOS:

Nome	Caso	Comb	N	Mx	My	Mz	Fx	Fy
FzMax	2	14	1.02	-0.0	-0.0	0.0	-0.02	-0.02
FzMin	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
FxMax	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
FxMin	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
MyMax	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
MyMin	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
FzMax	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
FzMin	2	14	1.02	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
FyMax	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02
FyMin	1	9	1.01	-0.0	-0.0	0.0	-0.01	-0.02

RESULTADOS:

Flexão (tf.m):

Sentido	Msd	Caso
+X	0.03	1
-X	0.09	2
+Y	0.05	2
-Y	0.04	2

Compressão Diagonal (kgf/cm2, cm):

Sentido	ds	bs	Tsd	Caso	Limite	Aviso
+X	30.0	30.0	0.39	1	43.39	
-X	30.0	30.0	0.72	2	43.39	
+Y	30.0	14.0	0.72	2	43.39	
-Y	30.0	14.0	0.61	2	43.39	



Força Cortante [tf, cm]:

Sentido	ds	bs	Vsd	Caso	Limite	Aviso
+X	12.0	60.0	0.13	1	8.62	
-X	12.0	60.0	0.30	2	8.62	
+Y	7.5	44.0	0.11	2	3.95	
-Y	7.5	44.0	0.09	2	3.95	

Fundilhamento [kgf/cm²]:

Posição	A1	A2	Tcd	Caso	Limite	Aviso
pilar	420.0	2333.1	4.08	2	151.79	
seção X	420.0	2333.1	0.73	2	35.71	

VERIFICAÇÕES:

Armaduras Calculadas [tf.m, cm²]:

rho(%) : 0.150

Sentido	Msd	Mdmin	As,calc	As,calc,corr	Area,sec	As,min,rho	As,min,crit	As,det
X	6.09	2.95	2.40	2.40	2150.0	3.23	1.50	3.2
Y	0.05	2.55	2.20	2.20	1755.0	2.63	1.50	2.6

Armaduras Detalhadas [cm², cm]:

Sentido	As,det	As,det/m	nf	bit	esp	Observação
X	3.2	4.6	6	10.0	12.0	
Y	2.6	4.4	5	10.0	13.0	

Aderência [tf]:

Sentido	Vsd	Limite	Observação
X	0.9	10.0	
Y	0.6	14.0	

S6

Sapata: S6 Número - 6 Repetições: 1

GEOMETRIA:

Pilar:

Xpil: 14.00 Ypil: 30.00 ColarX: 0.00 ColarY: 0.00

Sapata (Dimensões fixas, cm):

Xsap: 95.00 Ysap: 115.00 Altura: 30.00
 H0x: 20.00 H0y: 20.00 ExcX: 0.00 ExcY: 0.00
 Altura (Carga horiz. da fundação): 30.00
 Volume: 0.26 m³
 Área de Formas: 0.84 m²
 Peso próprio: 0.66 tf.
 Método de cálculo: Sapata Rígida

CARREGAMENTOS CARACTERÍSTICOS:

Nome	Caso	Comb	N	Mx	My	Mz	Fx	Fy
FzMax	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
FzMin	2	14	7.63	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.17
MxMax	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
MxMin	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
MyMax	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
MyMin	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
FxMax	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
FxMin	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
FyMax	2	14	7.63	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.16
FyMin	1	9	7.66	0.1	-0.5	0.0	-1.41	0.17

RESULTADOS:

Flexão [tf.m]:

Sentido	Msd	Caso
+X	0.54	1
-X	1.04	1
+Y	1.18	1
-Y	1.22	1

Compressão Diagonal [kgf/cm², cm]:

Sentido	ds	bs	Tcd	Caso	Limite	Aviso
+X	25.0	30.0	2.27	1	43.39	
-X	25.0	30.0	6.70	1	43.39	
+Y	25.0	14.0	7.92	1	43.39	
-Y	25.0	14.0	8.18	1	43.39	

Força Cortante [tf, cm]:

Sentido	ds	bs	Vsd	Caso	Limite	Aviso
+X	21.9	55.0	1.23	1	14.43	
-X	21.9	55.0	4.28	1	14.43	
+Y	22.1	39.0	2.37	1	10.30	
-Y	22.1	39.0	2.46	1	10.30	

Fundilhamento [kgf/cm²]:

Posição	A1	A2	Tcd	Caso	Limite	Aviso
pilar	420.0	3318.9	30.64	1	151.79	
seção X	420.0	3318.9	3.68	1	35.71	

VERIFICAÇÕES:

Armaduras Calculadas [tf.m, cm²]:

rho(%) : 0.150

Sentido	Msd	Mdmin	As,calc	As,calc,corr	Area,sec	As,min,rho	As,min,crit	As,det
X	1.04	3.60	3.50	3.50	3025.0	4.54	1.50	4.5
Y	1.22	3.00	3.20	3.20	2445.0	3.67	1.50	3.7

Armaduras Detalhadas [cm², cm]:

Sentido	As,det	As,det/m	nf	bit	esp	Observação
X	4.5	3.9	11	8.0	10.0	
Y	3.7	3.9	9	8.0	10.0	

Aderência [tf]:

Sentido	Vsd	Limite	Observação
X	8.1	22.1	
Y	5.3	16.7	

87



Sapata: S7 Número = 7 Repetições: 1

GEOMETRIA:

Pilar:

Xpil: 14.00 Ypil: 30.00 ColarX: 0.00 ColarY: 0.00
 Sapata (Dimensões fixas, cm):
 Xsap: 95.00 Ysap: 115.00 Altura: 30.00
 HDx: 20.00 HDy: 20.00 ExcX: 0.00 ExcY: 0.00
 Altura (Carga horiz. da fundação): 30.00
 Volume: 0.26 m3
 Área de Formas: 0.84 m2
 Peso próprio: 0.66 tf.
 Método de cálculo: Sapata Rígida

CARREGAMENTOS

Nome	Caso	Comb	N	Mx	My	Mz	Fx	Fy
FzMax	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
FzMin	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
MzMax	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
MzMin	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
MyMax	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
MyMin	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
FxMax	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
FxMin	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
FyMax	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80
FyMin	1	9	8.43	0.2	0.4	0.0	1.46	-0.80

RESULTADOS:

Flexão (tf.m):

Sentido	Msd	Caso
+X	1.93	1
-X	0.70	1
+Y	1.03	1
-Y	1.62	1

Compressão Diagonal [kgf/cm2, cm]:

Sentido	ds	bs	Tsd	Caso	Limite	Aviso
+X	25.0	30.0	7.04	1	43.39	
-X	25.0	30.0	2.83	1	43.39	
+Y	25.0	14.0	6.95	1	43.39	
-Y	25.0	14.0	10.76	1	43.39	

Força Cortante (tf, cm):

Sentido	ds	bs	Vsd	Caso	Limite	Aviso
+X	21.9	55.0	4.48	1	14.43	
-X	21.9	55.0	1.58	1	14.43	
+Y	22.1	39.0	2.04	1	10.30	
-Y	22.1	39.0	3.27	1	10.30	

Fendilhamento (kgf/cm2):

Posição	A1	A2	Ted	Caso	Limite	Aviso
pilar	420.0	3318.9	33.72	1	151.79	
seção X	420.0	3318.9	4.27	1	35.71	

VERIFICAÇÕES:

Armaduras Calculadas (tf.m, cm2):

Sentido	Msd	Mdmin	As,calc	As,calc,corr	Area,sec	As,min,xho	As,min,crit	As,det
X	1.93	3.60	3.80	3.80	3025.0	4.54	1.50	4.5
Y	1.62	3.00	2.90	2.90	2445.0	3.67	1.50	3.7

Armaduras Detalhadas (cm2, cm):

Sentido	As,det	As,det/m	nf	bit	esp	Observação
X	4.5	3.9	11	8.0	10.0	
Y	3.7	3.9	9	8.0	10.0	

Aderência (tf):

Sentido	Vsd	Limite	Observação
X	8.6	20.4	
Y	6.8	18.1	



MEMORIAL DE CÁLCULO DOS PILARES

A seguir são apresentados os dados e resultados do cálculo/dimensionamento dos pilares:

- Montagem de carregamentos de pilares
- Legenda

****Nota A****
Os valores apresentados equivalem a carregamentos de esforços finais de cálculo para o dimensionamento após a envoltória.
****Legenda****
Fdzt = FORÇA NORMAL DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO DE ARMADURAS NA SEÇÃO
MdxT = MOMENTO DE CÁLCULO P/DIMENSIONAMENTO DE ARMADURAS NA SEÇÃO, MOMENTO X
MdyT = MOMENTO DE CÁLCULO P/DIMENSIONAMENTO DE ARMADURAS NA SEÇÃO, MOMENTO Y
CARR = NÚMERO DO CARREGAMENTO NA ENVOLTÓRIA
COMB = NÚMERO DA COMBINAÇÃO DE ORIGEM DO CARREGAMENTO

• P1

LANCE: 1
CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	13.3	13.3	13.3	13.3	13.3	13.3	13.3	13.3	13.3	13.3
MdxT	25.5	-25.5	0.0	0.0	125.7	50.3	-65.1	18.1	-18.1	-18.1
MdyT	0.0	0.0	31.9	-31.9	14.2	-22.2	-22.2	22.6	22.6	-22.6
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(2)	(2)	(2)	(0)	(0)	(0)

LANCE: 2
CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8
FdzT	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7	6.7
MdxT	35.2	-35.2	0.0	0.0	91.0	-76.0	24.9	-24.9
MdyT	0.0	0.0	21.8	-21.8	-102.0	44.1	15.4	-15.4
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(1)	(0)	(0)

• P2

LANCE: 1
CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9
FdzT	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8
MdxT	28.3	-28.3	0.0	0.0	-131.6	56.2	20.0	-20.0	20.0
MdyT	0.0	0.0	35.4	-35.4	-42.5	16.3	25.1	25.1	-35.1
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(2)	(0)	(0)	(0)

LANCE: 2
CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8
FdzT	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8	6.8
MdxT	35.7	-35.7	0.0	0.0	-97.5	73.3	-25.3	25.3
MdyT	0.0	0.0	22.1	-22.1	-97.8	58.8	15.6	-15.6
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(2)	(0)	(0)

• P3

LANCE: 1
CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4	2.4
MdxT	4.7	-4.7	0.0	0.0	3.3	3.3	-1.4	2.4	2.4	-3.3
MdyT	0.0	0.0	5.8	-5.8	-4.1	4.1	8.2	3.3	4.1	-4.1
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(2)	(0)	(0)

LANCE: 2
CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8
FdzT	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
MdxT	5.0	-5.0	0.0	0.0	3.9	-4.7	3.5	-3.5
MdyT	0.0	0.0	2.9	-2.9	-7.4	7.7	2.0	-2.0
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(1)	(0)	(0)





9 P4

LANCE: 1
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	5.5	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6
MdxT	12.1	-10.7	0.0	0.0	-16.8	12.2	7.6	-7.6	-7.6	7.6
MdyT	0.0	0.0	13.4	-13.4	2.5	0.7	9.5	9.5	-9.5	-9.5
COMB	(1)	(0)	(0)	(0)	(2)	(2)	(0)	(0)	(0)	(0)

LANCE: 2
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1
MdxT	4.7	-4.7	0.0	0.0	-1.2	8.4	-3.3	8.2	3.3	-3.3
MdyT	0.0	0.0	2.6	-2.6	0.9	-10.0	1.8	-9.6	1.8	-1.8
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(1)	(0)	(2)	(0)	(0)

9 P5

LANCE: 1
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	1.9	1.9	1.9	1.9	1.8	1.8	1.8	1.9	1.9	1.9
MdxT	3.6	-3.6	0.0	0.0	-1.9	-4.2	-3.8	-1.6	-4.1	-5.8
MdyT	0.0	0.0	4.5	-4.5	6.1	5.3	4.0	6.1	5.2	3.9
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(1)	(1)	(2)	(2)	(2)
CARR	11	12	13							
FdzT	1.9	1.9	1.9							
MdxT	2.5	-2.5	2.5							
MdyT	3.2	-3.2	-3.2							
COMB	(0)	(0)	(0)							

LANCE: 2
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9
MdxT	5.1	5.4	-3.8	0.0	0.0	-7.0	-7.2	2.7	-2.7	-2.7
MdyT	0.0	0.0	0.0	2.2	-2.2	1.2	1.1	1.6	1.6	-1.6
COMB	(1)	(2)	(0)	(0)	(0)	(1)	(2)	(0)	(0)	(0)
CARR	11									
FdzT	0.9									
MdxT	2.7									
MdyT	-1.6									
COMB	(0)									

9 P6

LANCE: 1
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9
FdzT	13.0	13.0	13.0	13.0	13.0	13.0	13.0	13.0	13.0
MdxT	25.0	-25.0	0.0	0.0	108.1	-59.2	17.7	-17.7	-17.7
MdyT	0.0	0.0	31.2	-31.2	-54.6	3.0	22.1	22.1	-22.1
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(2)	(1)	(0)	(0)	(0)

LANCE: 2
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	7.4	7.4	7.4	7.4	7.4	7.4	7.4	7.3	7.3	7.3
MdxT	31.9	-31.9	0.0	0.0	46.6	-22.8	-57.1	46.9	-22.9	-57.2
MdyT	0.0	0.0	17.7	-17.7	83.5	33.5	-41.5	83.0	33.3	-41.1
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(1)	(1)	(2)	(2)	(2)
CARR	11									
FdzT	7.4									
MdxT	22.6									
MdyT	-12.5									
COMB	(0)									

LANCE: 3
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9
FdzT	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3	6.3
MdxT	12.1	-12.1	0.0	0.0	95.9	95.5	-8.6	-8.6	8.6
MdyT	0.0	0.0	15.1	-15.1	120.6	121.3	10.7	-10.7	-10.7
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(2)	(0)	(0)	(0)

9 P7

LANCE: 1
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9
FdzT	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8	14.8
MdxT	28.3	-28.3	0.0	0.0	-127.4	52.2	20.0	-20.0	20.0
MdyT	0.0	0.0	35.4	-35.4	40.9	-19.6	25.1	-25.1	-25.1
COMB	(0)	(0)	(0)	(0)	(1)	(1)	(0)	(0)	(0)

LANCE: 2
 CARREGAMENTOS DE ESFORÇOS FINAIS DE CÁLCULO PARA DIMENSIONAMENTO APÓS A ENVOLTÓRIA

CARR	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
FdzT	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9	6.9
MdxT	35.8	-35.8	0.0	0.0	-90.1	76.5	-90.3	76.7	25.3	-25.3



MdyT 0.0 0.0 22.1 -22.1 101.2 -61.6 101.0 -61.6 15.7 -15.7
 COMB (0) (0) (0) (0) (1) (1) (2) (2) (0) (0)



- Seleção de bitolas de pilares
- Legenda

Seção : Dimensões da seção transversal (seção retangular)
 Nome da seção (seção qualquer)
 Área : Área de concreto da seção transversal
 NFar : Número de ferros
 PDD : Pé-Direito Duplo (direções 'x' e 'y')
 S: Sim N: Não
 As : Área total de armadura utilizada
 Taxa : Taxa de Armadura da seção
 Estr : Bitola do estribo
 C/ : Espaçamento do estribo
 fck : fck utilizado no lance
 Cobr : Cobrimento utilizado no lance
 PP : Pilar-Parede: (S) Sim (N) Não
 PP : S* :Pilar-Parede (Sim), mas Ast não atende o item 10.5 da NBR6118
 T : Tensão de Cálculo (Carga Vertical: Combinação 1 TQS Pilar) (kgf/cm2)
 Lbd : Índice de Esbeltez (Maior Lambda)
 Ni : Força Normal Adimensional (Nsd / Ac*Fcd) (Carga Vertical: Combinação 1 TQS Pilar)
 2OrdM : Método utilizado cálculo momento 2ªOrdem
 EIOL : Efeito Local (15.8.3)
 ELIZD : Efeito Localizado (15.9.3)
 KAPA : Pilar Padrão com Rigidez Kapa Aproximada (15.8.3.3.3)
 CURV : Pilar Padrão com Curvatura Aproximada (15.8.3.3.2)
 N,M,1/R : Pilar Padrão Acoplado ao Diagrama N,M,1/r (15.8.3.3.4)
 MetGerl : Método Geral (15.8.3.2)

• P1

PILAR:P1 num: 1 Lances: 1 à 3

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm²]	NFar	Bitola PDD [mm] x y	As [cm²]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP	fck [MPa]	Cobr [cm]	T	Lbd	Ni	2OrdM
3	FORRO	14.x 30.	420.0	0	12.5 N N	4.9	1.17	6.3			25.0	3.0				
2	FORRO1	14.x 30.	420.0	4	12.5 S S	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0	16.1	83.	0.0900	----
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	12.5 N N	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0	31.7	20.	0.1774	----

• P2

PILAR:P2 num: 2 Lances: 1 à 3

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm²]	NFar	Bitola PDD [mm] x y	As [cm²]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP	fck [MPa]	Cobr [cm]	T	Lbd	Ni	2OrdM
3	FORRO	14.x 30.	420.0	0	10.0 N N	3.1	0.75	5.0			25.0	3.0				
2	FORRO1	14.x 30.	420.0	4	10.0 S S	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	16.3	83.	0.0913	----
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	12.5 N N	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0	35.1	20.	0.1968	----

• P3

PILAR:P3 num: 3 Lances: 1 à 2

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm²]	NFar	Bitola PDD [mm] x y	As [cm²]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP	fck [MPa]	Cobr [cm]	T	Lbd	Ni	2OrdM
2	FORRO1	14.x 30.	420.0	4	10.0 N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	2.9	71.	0.0160	EIOL KAPA
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	10.0 N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	5.8	22.	0.0324	----

• P4

PILAR:P4 num: 4 Lances: 1 à 2

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm²]	NFar	Bitola PDD [mm] x y	As [cm²]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP	fck [MPa]	Cobr [cm]	T	Lbd	Ni	2OrdM
2	FORRO1	14.x 30.	420.0	4	10.0 N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	2.5	74.	0.0142	EIOL KAPA
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	10.0 N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	13.2	20.	0.0738	----

• P5

PILAR:P5 num: 5 Lances: 1 à 2

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm²]	NFar	Bitola PDD [mm] x y	As [cm²]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP	fck [MPa]	Cobr [cm]	T	Lbd	Ni	2OrdM
2	FORRO1	14.x 20.	420.0	4	10.0 N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	2.1	71.	0.0121	----
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	10.0 N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	4.4	22.	0.0247	----



e P6



PILAR:P6

num: 6 Lances: 1 à 3

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm2]	NFer	Bitola [mm]	PDD x y	As [cm2]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP [cm]	fck [MPa]	Cobr (cm)	T	Lbd	Ni	20rdM
3	FORRO	14.x 30.	420.0	4	12.5	N N	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0	15.0	10.	0.0840	----
2	FORRO1	14.x 30.	420.0	4	10.0	N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	17.5	74.	0.0983	----
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	10.0	N N	3.1	0.75	5.0	12.0	N	25.0	3.0	31.0	20.	0.1733	----

e P7

PILAR:P7

num: 7 Lances: 1 à 3

Lance	Título	Seção [cm]	Área [cm2]	NFer	Bitola [mm]	PDD x y	As [cm2]	Taxa [%]	Estr [mm]	C/ [cm]	PP [cm]	fck [MPa]	Cobr (cm)	T	Lbd	Ni	20rdM
3	FORRO	14.x 30.	420.0	0	12.5	N N	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0	16.3	83.	0.0914	----
2	FORRO1	14.x 30.	420.0	4	12.5	S S	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0	35.1	20.	0.1968	----
1	TERREO	14.x 30.	420.0	4	12.5	N N	4.9	1.17	6.3	14.0	N	25.0	3.0				



MEMORIAL DE CÁLCULO DAS VIGAS

A seguir são apresentados os dados e resultados do cálculo/dimensionamento das vigas:

- Relatório geral de vigas
- Legenda

GEOMETRIA
 Eng.E : Engastamento a Esquerda / Eng.D : Engastamento a Direita / Repet : Repeticoes
 NAnd : N.de Andares / Red V Ext : Reducao de Cortante no Extremo / Fat.Alt : Fator de Alternancia de Cargas
 Cob : Cobrimento / Tps : Tipo da Secao / BCs : Mesa Colaborante Superior
 BCi : Mesa Colaborante Inferior / Esp.LS : Espessura Laje Superior / Esp.LI : Espessura Laje Inferior
 FSp.Ex : Distancia Face Superior Eixo / FLt.Ex : Distancia Face Lateral ao Eixo / Cob/S : Cobrim/Cobr.superior adicional

CARGAS
 MFsq : Momento Adicional a Esquerda / MDir : Momento Adicional a Direita / Q : Cortante Adicional (valor unico)
 ARMADURAS - FLEXAO
 SRAS : Secao Retangular Armad.Simples / SRAD : Secao Retangular Armad.Dupla / STAS : Secao Te Armadura Simples
 STAD : Secao Te Armadura Dupla / x/d : Profund. relativa de linha Neutra / x/dMx : Profund. relativa da LN Maxima
 AsL : Armadura de Compressao / Bit.de Fiss.: Bitola de fissuracao / Asapo : Armadura e/d que chega no extremo

CISALHAMENTO
 MdC : Modelo de Calculo (I ou II) / Ang. : Angulo da biela de compressao / Aswmin : Armad.transv.minima-cisalhamento
 Asw[C+T] : Arm.trans.calculada cisalh+torcao / Bit : Bitola selecionada / Esp : Espacamento selecionado
 NR : Numero de ramos do estribo / AsTrt : Armadura transversal de Tirante / AsSus : Armadura transversal-Suspensao

ARMADURAS - TORCAO
 %dT : % limite de TRd2 para desprezar o M de torcao (Tsd) / ha : Espessura do nucleo de torcao
 b-nuc : Largura do nucleo / h-nuc : Altura do nucleo
 Asw-1R : Armadura de torcao calculada para 1 Ramo de estribo / AswNR : Armad.transv.minima-torcao p/NR estribos selecionado
 AsL-b : Armadura longitudinal de torcao no lado b / AsL-h : Armadura longitudinal de torcao no lado h
 ComDia : Valor da compressao diagonal (cisalhamento+torcao) / AdPla : Capacidade/adaptacao plastica no vao - S(isim) N(nao)

REACAOES DE APOIO
 DEPEV : Distancia do eixo do pilar ao eixo efetivo de apoio -viga / Morte : Codigo se pilar morre / segue / vigas
 M.I.Mx : Momento Imposto Maximo / M.I.Mn : Momento Imposto Minimo

TERREO

V1

Viga- 1 V1 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

G E O M E T R I A E C A R G A S											
Vao- 1 /L= 5.50 /B= 0.14 /H= 0.40 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.20 /FLt.Ex= 0.07 [M]											
--Solicitações provenientes de modelo de grelha c/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---											
- - - - - A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) - - - - -											
FLEXAO- E S Q U E R D A			M E I O D O V A O			D I R E I T A					
M.[-] = 1.6 tf* m			M.[+] Max= 3.1 tf* m - Abcis.= 320			M.[-] = 1.6 tf* m					
[tf,cm] As = 1.50 -SRAS- [2 B 10.0mm]			AsL= 0.00			As = 1.51 -SRAS- [2 B 10.0mm]					
AsL= 0.00			As = 3.17 -SRAS- [4 B 10.0mm]			AsL= 0.00			x/d =0.11		
x/d =-0.11			Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 8.1			x/dMx=0.45					
x/dMx=0.45											
[tf,cm] M[-]Min = 70.4			M[+]Min = 70.4			M[-]Min = 70.4					
[cm2] Asapo[+]= 0.79						Asapo[+]= 0.79					
CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M											
[tf,cm] 0.- 536. 3.91 21.72 1 45. 0.0 1.4 1.4 3.0 0.0 20.0 2 0.0 1.1											
REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte None M.I.Mx M.I.Mn Pilares:											
1 2.539 2.539 0.14 0.00 0 P1 0.00 0.00 1 0 0 0 0 0											
2 2.790 2.790 0.14 0.00 0 P2 0.00 0.00 2 0 0 0 0 0											

V2

Viga- 2 V2 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

G E O M E T R I A E C A R G A S											
Vao- 1 /L= 1.17 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.10 /FLt.Ex= 0.07 [M]											
--Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---											
- - - - - A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) - - - - -											
FLEXAO- E S Q U E R D A			M E I O D O V A O			D I R E I T A					
M.[-] = 0.0 tf* m			M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abcis.= 117			M.[-] = 0.1 tf* m					
[tf,cm] As = 0.42 -SRAS- [2 B 6.3mm]			AsL= 0.00			As = 0.42 -SRAS- [2 B 6.3mm]					
AsL= 0.00			As = 0.46 -SRAS- [2 B 8.0mm]			AsL= 0.00			x/d =-0.06		
x/d =0.06			Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 1.2			x/dMx=0.45					
x/dMx=0.45											
[tf,cm] M[-]Min = 17.6			M[+]Min = 17.6			M[-]Min = 17.6					
[cm2] Asapo[+]= 0.12						Asapo[+]= 0.12					
CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M											
[tf,cm] 0.- 105. 0.49 9.57 1 45. 0.0 1.4 1.4 3.0 0.0 8.0 2 0.0 0.0											





REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:
1	0.293	0.282	0.14	0.01	0	P3	0.00	0.00	3 0 0 0
2	0.349	0.349	0.30	0.09	0	P4	0.00	0.00	4 0 0 0

V3

Viga- 3 V3 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao- 1 /L= 1.33 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.10 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial-- Estrut. Nos FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O)			
FLEXAO- ESQUERDA	MEIO DO VAO	DIRREITA	
M.[-] = 0.0 tf* m	M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abscis.= 133	M.[-] = 0.3 tf* m	
[tf,cm] As = 0.14 -SRAS- [2 B 6.3mm]	AsL= 0.00	As = 0.69 -SRAS- [2 B 8.0mm]	
AsL= 0.00	As = 0.46 -SRAS- [2 B 8.0mm]	AsL= 0.00	x/d =0.11
	Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 1.2		x/dMx=0.45
[tf,cm] M[-]Min = 17.6	M[+]Min = 17.6	M[-]Min = 17.6	
[cm2] Asapo[+] = 0.12		Asapo[+] = 0.12	

CISALHAMENTO-	Xi	Xf	Vsd	VRd2	MdC	Ang.	Asw[C]	Aswmin	Asw[C+T]	Bit	Bint	Esp	NR	AsTrt	AsSus	M E N S A G E M
[tf,cm]	0.-	121.	0.84	9.57	1	45.	0.0	1.4	1.4	5.0	0.0	8.0	2	0.0	0.0	

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:
1	0.118	0.115	0.14	0.01	0	P5	0.00	0.00	5 0 0 0 0 0
2	0.603	0.600	0.14	0.01	0	P6	0.00	0.00	6 0 0 0 0 0 0

V4

Viga- 4 V4 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao- 1 /L= 5.50 /B= 0.14 /H= 0.40 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.20 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial-- Estrut. Nos FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O)			
FLEXAO- ESQUERDA	MEIO DO VAO	DIRREITA	
M.[-] = 1.7 tf* m	M.[+] Max= 3.0 tf* m - Abscis.= 329	M.[-] = 1.6 tf* m	
[tf,cm] As = 1.59 -SRAS- [2 B 10.0mm]	AsL= 0.00	As = 1.49 -SRAS- [2 B 10.0mm]	
AsL= 0.00	As = 3.15 -SRAS- [4 B 10.0mm]	AsL= 0.00	x/d =0.11
	Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 8.0		x/dMx=0.45
[tf,cm] M[-]Min = 70.4	M[+]Min = 70.4	M[-]Min = 70.4	
[cm2] Asapo[+] = 0.79		Asapo[+] = 0.79	

CISALHAMENTO-	Xi	Xf	Vsd	VRd2	MdC	Ang.	Asw[C]	Aswmin	Asw[C+T]	Bit	Bint	Esp	NR	AsTrt	AsSus	M E N S A G E M
[tf,cm]	0.-	536.	3.88	21.72	1	45.	0.0	1.4	1.4	5.0	0.0	20.0	2	0.0	1.1	

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:
1	2.959	2.559	0.14	0.00	0	P6	0.00	0.00	6 0 0 0 0 0 0
2	2.771	2.771	0.14	0.00	0	P7	0.00	0.00	7 0 0 0 0 0 0

V5

Viga- 5 V5 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao- 1 /L= 1.01 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.10 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial-- Estrut. Nos FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O)			
FLEXAO- ESQUERDA	MEIO DO VAO	DIRREITA	
M.[-] = 0.0 tf* m	M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abscis.= 101	M.[-] = 0.1 tf* m	
[tf,cm] As = 0.42 -SRAS- [2 B 6.3mm]	AsL= 0.00	As = 0.42 -SRAS- [2 B 6.3mm]	
AsL= 0.00	As = 0.46 -SRAS- [2 B 8.0mm]	AsL= 0.00	x/d =0.06
	Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 1.2		x/dMx=0.45
[tf,cm] M[-]Min = 17.6	M[+]Min = 17.6	M[-]Min = 17.6	
[cm2] Asapo[+] = 0.12		Asapo[+] = 0.12	

CISALHAMENTO-	Xi	Xf	Vsd	VRd2	MdC	Ang.	Asw[C]	Aswmin	Asw[C+T]	Bit	Bint	Esp	NR	AsTrt	AsSus	M E N S A G E M
[tf,cm]	0.-	89.	0.43	9.57	1	45.	0.0	1.4	1.4	5.0	0.0	8.0	2	0.0	0.0	

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:
1	0.241	0.239	0.30	0.09	0	P5	0.00	0.00	5 0 0 0 0 0 0
2	0.306	0.305	0.30	0.09	0	P3	0.00	0.00	3 0 0 0 0 0 0

1



o V6

Viga- 6 V6

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 1.24 /B= 0.14 /H= 0.40 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.20 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---
 - - - - - A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) - - - - -
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A
 | M.[-] = 0.2 tf* m | M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abcis.= 124 | M.[+] = 0.5 tf* m
 [tf,cm] | As = 0.84 -SRAS- [2 B 8.0mm] | AsL= 0.00 | As = 0.84 -SRAS- [2 B 8.0mm]
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05 | | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- E --- mm] - LN= 2.1 | | x/dMx=6.45
 [tf,cm] | M[-]Min = 70.4 | | M[+]Min = 70.4 | | M[-]Min = 70.4
 [cm2] | Asapo[+] = 0.21 | | | Asapo[+] = 0.21
 CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 195. 0.89 21.72 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 2 /L= 3.69 /B= 0.14 /H= 0.40 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.20 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---
 - - - - - A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) - - - - -
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A
 | M.[-] = 0.7 tf* m | M.[+] Max= 0.5 tf* m - Abcis.= 184 | M.[+] = 0.6 tf* m
 [tf,cm] | As = 0.84 -SRAS- [2 B 8.0mm] | AsL= 0.00 | As = 0.84 -SRAS- [2 B 8.0mm]
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05 | | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- E --- mm] - LN= 2.1 | | x/dMx=0.45
 [tf,cm] | M[-]Min = 70.4 | | M[+]Min = 70.4 | | M[-]Min = 70.4
 [cm2] | Asapo[+] = 0.21 | | | Asapo[+] = 0.21
 CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 350. 1.73 21.72 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:			
1	0.197	0.183	0.30	0.03	0	P6	0.00	0.00	0	0	0	0
2	1.872	1.856	0.14	0.00	0	P4	0.00	0.00	0	0	0	0
3	1.202	1.198	0.30	0.03	0	P1	0.00	0.00	1	0	0	0

o V7

Viga- 7 V7

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 5.15 /B= 0.14 /H= 0.40 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.20 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---
 - - - - - A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) - - - - -
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A
 | M.[-] = 0.0 tf* m | M.[+] Max= 2.2 tf* m - Abcis.= 257 | M.[+] = 0.0 tf* m
 [tf,cm] | As = 0.00 -SRAS- [0 B 6.3mm] | AsL= 0.00 | As = 0.00 -SRAS- [0 B 6.3mm]
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.00 | | AsL= 0.00 ----- x/d =0.00
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- E --- mm] - LN= 5.4 | | x/dMx=0.45
 [tf,cm] | M[-]Min = 70.4 | | M[+]Min = 70.4 | | M[-]Min = 70.4
 [cm2] | Asapo[+] = 0.71 | | | Asapo[+] = 0.71
 CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 501. 2.38 21.72 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:			
1	1.700	1.700	0.14	0.00	2	V4	0.00	0.00	0	0	0	0
2	1.699	1.699	0.14	0.00	2	V1	0.00	0.00	0	0	0	0

o V8

Viga- 8 V8

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 4.93 /B= 0.14 /H= 0.40 /BCs= 0.00 /BCi= 0.00 /Tps= 1 /Esp.LS= 0.00 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.20 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---
 - - - - - A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) - - - - -
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A
 | M.[-] = 1.2 tf* m | M.[+] Max= 0.8 tf* m - Abcis.= 246 | M.[+] = 1.2 tf* m
 [tf,cm] | As = 1.11 -SRAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 | As = 1.09 -SRAS- [2 B 10.0mm]
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.08 | | AsL= 0.00 ----- x/d =0.08
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- E --- mm] - LN= 2.1 | | x/dMx=0.45
 [tf,cm] | M[-]Min = 70.4 | | M[+]Min = 70.4 | | M[-]Min = 70.4
 [cm2] | Asapo[+] = 0.21 | | | Asapo[+] = 0.21
 CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 469. 2.29 21.72 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0





REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:				
1	1.651	1.631	0.30	0.03	0	P7	0.00	0.00	7	0	0	0	0
2	1.623	1.623	0.30	0.03	0	P2	0.00	0.00	2	0	0	0	0

FORRO1

V10

Viga= 10 V10

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAand= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 1.33 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.41 /BCi= 0.00 /TpS= 2 /Esp.LS= 0.10 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.10 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

FLEXÃO- ESQUERDA				ARMA D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O)				DIREITA			
M.[-] = 0.0 tf* m				M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abcis.= 133				M.[-] = 0.1 tf* m			
As = 0.82 -SRAS- [2 B 8.0mm]				AsL= 0.00				As = 0.82 -SRAS- [2 B 8.0mm]			
AsL= 0.00				As = 0.82 -STAS- [2 B 8.0mm]				AsL= 0.00			
x/d = -0.13				Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.4				x/d = -0.13			
x/dMx=0.45								x/dMx=0.45			
M[-]Min = 37.3				M[+]Min = 22.7				M[-]Min = 37.3			
fcm2 Asapo[+]= 0.20								Asapo[+]= 0.20			

CISALHAMENTO-	Xi	Xf	Vsd	VRd2	MdC	Ang.	Asw[C]	Aswmin	Asw[C+T]	Bit	Bint	Esp	NR	AsTrt	AsSus	M E N S A G E M
[tf,cm]	0.-	121.	0.28	9.57	1	45.	0.0	1.4	1.4	5.0	0.0	8.0	2	0.0	0.0	

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:				
1	0.110	0.105	0.14	0.01	1	P5	0.00	0.00	5	0	0	0	0
2	0.199	0.194	0.14	0.01	0	P6	0.00	0.00	6	0	0	0	0

V11

Viga= 11 V11

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAand= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 1.01 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.34 /BCi= 0.00 /TpS= 2 /Esp.LS= 0.10 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.10 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

FLEXÃO- ESQUERDA				ARMA D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O)				DIREITA			
M.[-] = 0.0 tf* m				M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abcis.= 101				M.[-] = 0.0 tf* m			
As = 0.14 -SRAS- [2 B 6.3mm]				AsL= 0.00				As = 0.57 -SRAS- [2 B 6.3mm]			
AsL= 0.00				As = 0.72 -STAS- [2 B 6.0mm]				AsL= 0.00			
x/d = -0.01				Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.5				x/d = -0.09			
x/dMx=0.45								x/dMx=0.45			
M[-]Min = 17.6				M[+]Min = 21.7				M[-]Min = 26.2			
fcm2 Asapo[+]= 0.18								Asapo[+]= 0.18			

CISALHAMENTO-	Xi	Xf	Vsd	VRd2	MdC	Ang.	Asw[C]	Aswmin	Asw[C+T]	Bit	Bint	Esp	NR	AsTrt	AsSus	M E N S A G E M
[tf,cm]	0.-	89.	0.21	9.57	1	45.	0.0	1.4	1.4	5.0	0.0	8.0	2	0.0	0.0	

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:				
1	0.079	0.077	0.30	0.09	1	P5	0.00	0.00	5	0	0	0	0
2	0.151	0.148	0.30	0.09	1	P3	0.00	0.00	3	0	0	0	0

V12

Viga= 12 V12

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAand= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 1.17 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.26 /BCi= 0.00 /TpS= 6 /Esp.LS= 0.10 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.10 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

FLEXÃO- ESQUERDA				ARMA D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O)				DIREITA			
M.[-] = 0.0 tf* m				M.[+] Max= 0.1 tf* m - Abcis.= 29				M.[-] = 0.0 tf* m			
As = 0.14 -SRAS- [2 B 6.3mm]				AsL= 0.00				As = 0.14 -SRAS- [2 B 6.3mm]			
AsL= 0.00				As = 0.60 -STAS- [2 B 8.0mm]				AsL= 0.00			
x/d = 0.01				Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.6				x/d = -0.01			
x/dMx=0.45								x/dMx=0.45			
M[-]Min = 17.6				M[+]Min = 20.3				M[-]Min = 17.6			
fcm2 Asapo[+]= 0.20								Asapo[+]= 0.20			

CISALHAMENTO-	Xi	Xf	Vsd	VRd2	MdC	Ang.	Asw[C]	Aswmin	Asw[C+T]	Bit	Bint	Esp	NR	AsTrt	AsSus	M E N S A G E M
[tf,cm]	0.-	105.	0.21	9.97	1	45.	0.0	1.4	1.4	5.0	0.0	8.0	2	0.0	0.0	

REAC. APOIO - No.	Maximos	Minimos	Largura	DEPEV	Morte	Nome	M.I.Mx	M.I.Mn	Pilares:				
1	0.039	0.031	0.30	0.09	0	P6	0.00	0.00	6	0	0	0	0
2	0.150	0.142	0.14	0.01	1	P4	0.00	0.00	4	0	0	0	0



9 V9

Viga= 9 V9 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 1.17 /B= 0.14 /H= 0.20 /BCs= 0.37 /BCi= 0.00 /Tps= 2 /Esp.LS= 0.10 /Esp.LI= 0.00 /Esp.Ex= 0.10 /Flt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

----- A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) -----
 FLEXAO- | E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A |
 | M.[-] = 0.0 tf* m | M.[+] Max= 0.0 tf* m - Abcis.= 117 | M.[-] = 0.0 tf* m |
 [tf,cm] | As = 0.14 -SRAS- [2 B 6.3mm] | AsL= 0.90 | As = 0.14 -SRAS- [2 B 6.3mm] |
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.01 | As = 0.77 -STAS- [2 B 8.0mm] | AsL= 0.00 ----- x/d =0.01 |
 | | Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.4 | | x/dMx=0.45 |
 [tf,cm] | M[-]Min = 21.1 | M[+]Min = 22.2 | M[-]Min = 17.6 |
 [cm2] | Asapo[+]= 0.19 | | Asapo[+]= 0.19 |

CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 105. 0.22 9.57 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 8.0 2 0.0 0.0

REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte Nome M.I.Mx M.I.Mn Pilares:
 1 0.160 0.158 0.14 0.01 1 P3 0.00 0.00 3 0 0 0 0 0
 2 0.109 0.106 0.30 0.09 1 P4 0.00 0.00 4 0 0 0 0 0

FORRO

V13

Viga= 13 V13 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 5.50 /B= 0.14 /H= 0.50 /BCs= 0.69 /BCi= 0.00 /Tps= 5 /Esp.LS= 0.04 /Esp.LI= 0.00 /Esp.Ex= 0.25 /Flt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

----- A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) -----
 FLEXAO- | E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A |
 | M.[-] = 0.5 tf* m | M.[+] Max= 3.2 tf* m - Abcis.= 320 | M.[-] = 0.5 tf* m |
 [tf,cm] | As = 1.11 -SRAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 | As = 1.11 -SRAS- [2 B 10.0mm] |
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05 | As = 2.27 -STAS- [3 B 10.0mm] | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05 |
 | | Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 1.2 | | x/dMx=0.45 |
 [tf,cm] | M[-]Min = 129.9 | M[+]Min = 145.1 | M[-]Min = 129.9 |
 [cm2] | Asapo[+]= 0.76 | | Asapo[+]= 0.76 |

CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 536. 2.62 27.79 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.9

REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte Nome M.I.Mx M.I.Mn Pilares:
 1 1.766 1.766 0.14 0.00 1 P1 0.00 0.00 1 0 0 0 0 0
 2 2.011 2.011 0.24 0.00 1 P2 0.00 0.00 2 0 0 0 0 0

V14

Viga= 14 V14 Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 5.50 /B= 0.14 /H= 0.50 /BCs= 0.69 /BCi= 0.00 /Tps= 8 /Esp.LS= 0.04 /Esp.LI= 0.00 /Esp.Ex= 0.25 /Flt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

----- A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) -----
 FLEXAO- | E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A |
 | M.[-] = 0.5 tf* m | M.[+] Max= 3.1 tf* m - Abcis.= 320 | M.[-] = 0.5 tf* m |
 [tf,cm] | As = 1.11 -SRAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 | As = 1.11 -SRAS- [2 B 10.0mm] |
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05 | As = 2.26 -STAS- [3 B 10.0mm] | AsL= 0.00 ----- x/d =0.05 |
 | | Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 1.2 | | x/dMx=0.45 |
 [tf,cm] | M[-]Min = 129.9 | M[+]Min = 145.1 | M[-]Min = 129.9 |
 [cm2] | Asapo[+]= 0.75 | | Asapo[+]= 0.75 |

CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 536. 2.81 27.79 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.9

REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte Nome M.I.Mx M.I.Mn Pilares:
 1 1.768 1.767 0.14 0.00 1 P6 0.00 0.00 6 0 0 0 0 0
 2 2.010 2.010 0.14 0.00 1 P7 0.00 0.00 7 0 0 0 0 0



V15

Viga= 15 V15

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 4.99 /B= 0.14 /H= 0.50 /BCs= 0.64 /BCi= 0.00 /TpS= 5 /Esp.LS= 0.04 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.25 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

----- A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) -----
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A |
 | M.[+] = 0.8 tf* m | M.[+] Max= 1.3 tf* m - Abcis.= 249 | M.[+] = 0.7 tf* m |
 [tf,cm] | As = 1.15 -SRAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 | As = 1.15 -SRAS- [2 B 10.0mm] |
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.06 | As = 1.35 -STAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 ----- x/d =0.06 |
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.6 | | | x/dMx=0.45 |
 [tf,cm] | M[-]Min = 146.0 | | M[-]Min = 146.0 |
 [cm2] | Asapo[+] = 0.53 | | Asapo[+] = 0.52 |

CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 469. 2.31 27.79 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0

REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte Nome M.I.Mx M.I.Mn Pilares:
 1 1.649 1.647 0.30 0.00 1 P6 0.00 0.00 6 0 0 0 0 0
 2 1.606 1.605 0.30 0.00 1 P1 0.00 0.00 1 0 0 0 0 0

V16

Viga= 16 V16

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 5.15 /B= 0.14 /H= 0.50 /BCs= 1.17 /BCi= 0.00 /TpS= 2 /Esp.LS= 0.04 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.25 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

----- A R N A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) -----
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A |
 | M.[+] = 0.0 tf* m | M.[+] Max= 2.2 tf* m - Abcis.= 257 | M.[+] = 0.0 tf* m |
 [tf,cm] | As = 0.00 -SRAS- [0 B 6.3mm] | AsL= 0.00 | As = 0.00 -SRAS- [0 B 6.3mm] |
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.00 | As = 1.67 -STAS- [3 B 10.0mm] | AsL= 0.00 ----- x/d =0.00 |
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.5 | | | x/dMx=0.45 |
 [tf,cm] | M[-]Min = 147.1 | | M[-]Min = 147.1 |
 [cm2] | Asapo[+] = 0.57 | | Asapo[+] = 0.57 |

CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 501. 2.44 27.79 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0

REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte Nome M.I.Mx M.I.Mn Pilares:
 1 1.743 1.743 0.14 0.00 2 V14 0.00 0.00 0 0 0 0 0 0
 2 1.743 1.743 0.14 0.00 2 V13 0.00 0.00 0 0 0 0 0 0

V17

Viga= 17 V17

Eng.E=Nao /Eng.D=Nao /Repet= 1 /NAnd= 1 /Red V Ext=Nao /Fat.Alt=1.00 /Cob/S=3.0 0.0 CM

----- G E O M E T R I A E C A R G A S -----
 Vao= 1 /L= 4.99 /B= 0.14 /H= 0.50 /BCs= 0.64 /BCi= 0.00 /TpS= 8 /Esp.LS= 0.04 /Esp.LI= 0.00 FSp.Ex= 0.25 /FLt.Ex= 0.07 [M]
 --Solicitações provenientes de modelo de grelha e/ou pórtico espacial--- Estrut. Nós FIXOS --- DeltaE=1.00 DeltaD=1.00 ---

----- A R M A D U R A S (F L E X A O E C I S A L H A M E N T O) -----
 FLEXAO-| E S Q U E R D A | M E I O D O V A O | D I R E I T A |
 | M.[+] = 0.8 tf* m | M.[+] Max= 1.1 tf* m - Abcis.= 249 | M.[+] = 0.7 tf* m |
 [tf,cm] | As = 1.15 -SRAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 | As = 1.15 -SRAS- [2 B 10.0mm] |
 | AsL= 0.00 ----- x/d =0.06 | As = 1.35 -STAS- [2 B 10.0mm] | AsL= 0.00 ----- x/d =0.06 |
 | | | Arm.Lat.= [2 X -- B --- mm] - LN= 0.6 | | | x/dMx=0.45 |
 [tf,cm] | M[-]Min = 146.0 | | M[-]Min = 146.0 |
 [cm2] | Asapo[+] = 0.47 | | Asapo[+] = 0.46 |

CISALHAMENTO- Xi Xf Vsd VRd2 MdC Ang. Asw[C] Aswmin Asw[C+T] Bit Bint Esp NR AsTrt AsSus M E N S A G E M
 [tf,cm] 0.- 469. 2.02 27.79 1 45. 0.0 1.4 1.4 5.0 0.0 20.0 2 0.0 0.0

REAC. APOIO - No. Maximos Minimos Largura DEPEV Morte Nome M.I.Mx M.I.Mn Pilares:
 1 1.442 1.442 0.30 0.00 1 P7 0.00 0.00 7 0 0 0 0 0
 2 1.433 1.433 0.30 0.00 1 E2 0.00 0.00 2 0 0 0 0 0



MEMORIAL DE CÁLCULO DAS LAJES

Dimensionamento e detalhamento de lajes -Processo simplificado
T Q S Lajes V21.18.5 28/06/23 17:17:48
C:\TQS\EE02-IRAUCUBA-CASA DO GERADOR\FORRO
LUIZ BENTO FILHO

Critérios gerais

=====

Arquivo de critérios	C:\TQS\EE02-IRAUCUBA-CASA DO GERADOR\PRJ-1000.INL
Nome do projetista	Identificação do projetista
RECOBR - Recobrimento geral(cm)	2.50
Recobrimento alternativo p/dobras (cm)	2.50
fck, kgf/cm ²	250.00
Coefficiente de minoração do concreto	1.40
Coefficiente de majoração de esforços	1.40
Coefficiente de minoração do aço	1.15
Altura mínima de laje (cm)	7.00

Critérios relativos a esforços

=====

Módulo de elasticidade secante (kgf/cm ²)...	241500.00
Majorador de cargas concentradas	1.00
Nome da tabela p/cálculo de esforços	BETON20.BIN
KL1 - Critério de engastamentos	Engastamentos do TQS Formas
KL2 - Compensação de momento positivo	Negativo compensa positivo
KL9 - Critério de cálculo de esforços	Processo elástico (Czerny)
KL14 - Momento equilibrado negativo min ...	No mínimo 80% do maior
KL37 - Homogeneização de negativos no apoio	Homogeneiza por trecho de viga
KL38 - Flecha - método de ruptura	Considera os 4 lados apoiados
KL39 - Equilíbrio de negativos em um apoio.	Ponderado p/inverso da inércia

Critérios relativos a armadura de flexão

=====

ICFINB - Índice de ferros neg no balanço ..	1
ICFNBB - Num bitolas p/ancorar o balanço ..	70
Divisor DCBORD compr negat borda	4.0
DOBDBL compr cm dobra dupla no balanço	20.0
DOBSUS compr dobra de susp do negativo	10.0
CNGMIN compr mínimo p/ferro negativo	80.0
Bitola p/ lajes armadas em uma direção (mm)	0.0
Espac. p/ lajes armadas em uma direção (cm)	0.0
K6 - Verificação de armadura mínima	Usa a mínima se necessário
K40 - Cálculo de armadura mínima	NBR-6118
KL3 - Ancoragem dos ferros negativos	Não arma negativo na borda
KL4 - Armadura negativa na borda	Arma negativo na borda
KL7 - Alternância dos ferros positivos ...	Não alterna ferro positivo
KL8 - Alternância de ferros negativos	Não alterna ferro negativo
KL11 - Dobras na armadura positiva	Coloca dobras só nas bordas
KL18 - Armadura negativa nos apoios	Arma negativo em qualquer apoio
KL20 - Cálculo da alternância positiva	Alternância igual-duas direções
KL21 - H p/cálculo de AS mínimo de flexão .	AS mínimo flexão usando H total



- KL22 - Critério alternativo de AS mínimo .. AS mínimo conforme K40 vigas
- KL23 - Número de ferros distribuídos N. de ferros = espaçamentos
- KL33 - Extensão do ferro positivo Até as faces externas das vigas
- KL35 - Limitação de espaçamento em lajes... espaçamento <2H se LY/LX>2

Cálculo de cisalhamento
=====

- K40 - Cálculo de armadura mínima NBR-6118:2003
- K50 - Tauc conforme anexo da NBR 7197 Tauc = 0.15 * Raiz (FCK)
- KL17 - TALWU1 p/ evitar armar cisalhamento TALWU1 pelo anexo da NBR 7197

Critérios relativos a flechas
=====

Arquivo de critérios C:\TQS\EE02-IRAUCUBA-CASA DO GERADOR\CRITGRE.DAT
 Multiplicador de flechas p/deformação lenta 2.50

Convenção para orientação de lajes
=====

- 1 - As lajes são sempre calculadas como retangulares
- 2 - Os lados são numerados de 1 a 4 no sentido anti-horario
- 3 - LX se refere aos lados 1 e 3 e LY aos lados 2 e 4
- 4 - Nas lajes do TQS Formas, o lado 1 (LX) esta sobre o trecho 1 da laje

*

***001 AVISO: As flechas estão multiplicadas para estimar deformação lenta

```

12> L1 -
13> LX 235.0 LY 515.0 -
14> LADOS 1 2 3 4 -
15> ENG LALA
  
```

Laje	1	LX 235.0	LY 515.0	H	0 cm
		P 0.000 tf/m2	G 0.192 tf/m2	LY/LX	0.00
NERVURA		LNx 9.0	DNx 30.0	HN	8.
		LNY 0.0	DNY 0.0	CAPA	4.0
		Hc 5.8	He 6.2	Heq	9.0

*

002 AVISO: Verifique a flecha na laje

```

KMX 8.0 MX 13.3 tfcm/m
KMY 0.0 MY 0.0 tfcm/m
KMXNEG 0.00
KMYNEG 0.00
  
```

Apoios Vínculo

1	L
2	A
3	L
4	A

```

16>
17> L3 -
  
```





18> LX 315.0 LY 515.0 -
 19> LADOS 1 2 3 4 -
 20> ENG LALA

Laje 3 LX 315.0 LY 515.0 H 0 cm
 P 0.000 tf/m2 G 0.192 tf/m2 LY/LX 0.00

NERVURA LNX 9.0 DNX 30.0 HN 8.
 LNY 0.0 DNY 0.0 CAPA 4.0
 Hc 5.8 He 6.2 Heq 9.0

*

***003 AVISO: Verifique a flecha na laje

KMX 8.0 MX 23.9 tfcm/m
 KMY 0.0 MY 0.0 tfcm/m
 KMXNEG 0.00
 KMYNEG 0.00

Apoios Vínculo

1 L
 2 A
 3 L
 4 A

Laje	MX tfcm/m	MY tfcm/m	M1 tfcm/m	M2 tfcm/m	M3 tfcm/m	M4 tfcm/m
1	13.3	0.0				
3	23.9	0.0				

Detalhamento

Laje 1 LX= 235.0 LY= 515.0 NERVURADA

Armad	Momen tfcm/m	AS cm2	N.Fer	Bit mm	Compr cm	Esp/Nerv cm	Nb/Nerv	YLN
X	13.3	0.20	13	6.3	243	39.0	1	0.18

Laje 3 LX= 315.0 LY= 515.0 NERVURADA

Armad	Momen tfcm/m	AS cm2	N.Fer	Bit mm	Compr cm	Esp/Nerv cm	Nb/Nerv	YLN
X	23.9	0.33	13	8.0	323	39.0	1	0.31



MEMORIAL DESCRITIVO E DE CÁLCULO ESTRUTURA DE CONCRETO

SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO DA SEDE
DO MUNICÍPIO DE IRAUÇUBA

ESTAÇÃO ELEVATORIA DE ESGOTO
SALA DO OPERADOR

JUNHO/2023

A handwritten mark or signature in the bottom right corner of the page.



SUMÁRIO

1. OBJETIVOS	2
2. NORMAS E SOFTWARE UTILIZADO	2
3. DOCUMENTOS DE REFERÊNCIA	3
4. MATERIAIS / PARÂMETROS	3
5. AÇÕES E COMBINAÇÕES	4
7. DIMENSIONAMENTO GEOTÉCNICO	7
8. PROCEDIMENTOS PARA EXECUÇÃO DA ESTRUTURA	9
9. ANEXO: MEMÓRIAS DE CÁLCULO	13

1. OBJETIVOS

O presente documento tem por objetivo apresentar e descrever o projeto estrutural da SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO DA SEDE DO MUNICÍPIO DE IRAUÇUBA-ESTAÇÃO ELEVATORIA DE ESGOTO-SALA DO OPERADOR, contendo a sua descrição e dimensionamento.

2. NORMAS E SOFTWARE UTILIZADO

Na análise, dimensionamento e detalhamento dos elementos estruturais desta estrutura foram utilizadas as prescrições indicadas pelas seguintes normas:

- NBR 6118 (2014) – Projeto e Execução de Obras de Concreto Armado;
- NBR 12655 (2015) – Concreto de Cimento Portland-Preparo, Controle, Recebimento e Aceitação;
- NBR 14931 (2004) – Execução de estrutura de concreto;
- NBR 15696 (2009) – Formas e Escoramentos para estrutura de Concreto;
- NBR 6120 (2019) – Cargas para o cálculo de Estruturas;
- NBR 6122 (2019) – Projeto e execução de Fundações;
- NBR 16055(2015) – Paredes de Concreto;



SOFTWARE UTILIZADO

Para a análise estrutural, dimensionamento e detalhamento estrutural foi utilizado o sistema TQS na versão V21.18.5.

3. DOCUMENTOS DE REFERÊNCIA

A seguir está relacionada os documentos utilizados como referência para o desenvolvimento do projeto estrutural:

- ARQUIVOS HIDRAULICOS:



SES_IRAUÇUBA_EEE
02-006_01_R0.pdf

- RELATORIO GEOTECNICO:



Geotécnica ST's
Quadros percentuai



RESUMO SPT's
IRAUÇUBA.docx

4. MATERIAIS / PARÂMETROS

- CONCRETO

Para toda estrutura foi utilizado o concreto CLASSE C25(25Mpa)

Peso específico=2.500kgf/m³

- MODULO DE ELASTICIDADE

O módulo de elasticidade, em tf/m², utilizado para cada um dos concretos utilizados é listado a seguir:

	AlfaE	Ecs(GPa)	Eci	Gc
C30	1	24150	28000	10063

- AÇO ARMADURA PASSIVA

Foram utilizadas as seguintes características para o aço estrutural utilizado no projeto:

Tipo de barra	Es(GPa)	fyk(MPa)	Massa específica(kg/m ³)	n1
CA-50	210	500	7.850	2,25
CA-60	210	600	7.850	1,40



4.1 PARÂMETRO DE DURABILIDADE

CLASSE DE AGRESSIVIDADE

Para o dimensionamento e detalhamento dos elementos estruturais foi considerada a seguinte Classe de Agressividade Ambiental no projeto: **III – MODERADA URBANA**.

COBRIMENTOS GERAIS

A definição dos cobrimentos foi feita com base na Classe de Agressividade Ambiental definida anteriormente.

A seguir são apresentados os valores de cobrimento utilizados para os diversos elementos estruturais existentes no projeto:

<i>Elemento Estrutural</i>	<i>Cobrimento (cm)</i>
<i>Lajes convencionais (superior / inferior)</i>	2,5 / 2,5
<i>Vigas</i>	3,0
<i>Pilares</i>	3,0
<i>Fundações</i>	4,0

5. AÇÕES E COMBINAÇÕES

5.1 Carga vertical

A seguir são apresentadas as cargas médias utilizadas para o dimensionamento da estrutura.

<i>Pavimento</i>	<i>Peso Próprio (tf/m²)</i>	<i>Permanente (tf/m²)</i>	<i>Acidental (tf/m²)</i>
<i>FORRO</i>	0,25	0,10	0,05
<i>Fundacao</i>	0,25		