

Rua Filipe Terzi N.º 82 R/C 4900-743 Vana do Castelo 965 848 622 | 964 383 879 jorgelopes@len.pt ricardolima@len.pt geral@len.pt www.len.pt

PROJECTO DE ESTABILIDADE

Termo de Responsabilidade Memória Descritiva Folha de Calculo Peças Desenhadas

ALTERAÇÃO E AMPLIAÇÃO DE HABITAÇÃO UNIFAMILIAR E CONSTRUÇÃO DE ANEXO, RESGUARDO AUTOMÓVEL E PISCINA

RUA FLÁVIO GONÇALVES, Nº 52 | 4935-146 DARQUE | VIANA DO CASTELO



ÍNDICE

ÍNDICE	2
TERMO RESPONSABILIDADE DO AUTOR DO PROJECTO	3
MEMÓRIA DESCRITIVA E JUSTIFICATIVA	
INTRODUÇÃO	4
SOLUÇÃO ESTRUTURAL	
GEOLOGIA E GEOTÉCNIA	4
BETÃO E AÇO E RECOBRIMETOS	5
VIGAS DE PLANOS HORIZONTAIS E INCLINADOS	6
FUNDAÇÕES	
QUANTIFICAÇÕES DE AÇÕES	7
NOTA FINAL	8
OMISSÕES	8
CALCULOS	
1 JUSTIFICAÇÃO DA AÇÃO SÍSMICA	9
2 JUSTIFICAÇÃO DA AÇÃO DO VENTO	18
3 FLECHAS EM VIGAS DE BETÃO ARMADO	26
4 – DESFAVORÁVEIS EM PILARES	29
5 – VERIFICAÇÃO DE FUNDAÇÕES	33

Cod. Especialidade: EST Alteração e ampliação de habitação unifamiliar e construção de anexo, resguardo automóvel e piscina Rua Flávio Gonçalves | 4935-146 Darque | Viana do Castelo



MEMÓRIA DESCRITIVA E JUSTIFICATIVA

ESTABILIDADE

INTRODUÇÃO

Refere-se a presente Memória Descritiva ao projeto de estabilidade do edifício em referência, que o requerente pretende levar a efeito na Rua Flávio Gonçalves, N.º 52, 4935-146 Darque, concelho de Viana do Castelo.

SOLUÇÃO ESTRUTURAL

A solução estrutural adotada foi uma solução porticada em estrutura de betão armado, constituída por pilares, vigas e muros que servem de suporte a lajes maciças de betão armado e lajes aligeiradas

A fundação propõe-se diretas sobre o terreno, compostas por sapatas isoladas e contínuas.

É apresentada toda a pormenorização nos elementos desenhados desta especialidade.

GEOLOGIA E GEOTÉCNIA

Devido à ausência de Relatório Geológico-Geotécnico nesta fase, foi considerado o valor de 200 kPa para tensão admissível do solo, em fundações diretas (sapatas). Os pormenores apresentados não servem por isso para execução sem uma prévia validação em obra após abertura dos caboucos. Este valor para tensão admissível do solo, pelas circunstâncias em que foi presumido, não pode representar qualquer responsabilidade para o projeto e deverá, obrigatória e cuidadosamente, ser confirmado pelo Diretor Técnico da obra através de ensaios de carga.



BETÃO E AÇO E RECOBRIMETOS

O aço a utilizar será:

- ARMADURAS ORDINÁRIAS: \$500;
- **REDE ELETROSOLDADA:** A500EL;
- PERFIS LAMINADOS: S275JR ou S275 J2H;
- CHAPAS METÁLICAS: S275JR:

O betão a utilizar será:

- EM REGULARIZAÇÕES: C16/20 XC2(P) Cl 1,00 Dmáx 22 S3 fabricado em central e betonagem com bomba;
- EM FUNDAÇÕES DE MUROS, PILARES, ELEMENTOS ENTERRADOS: C25/30 XC2(P) -CI 0,40 Dmáx22-S3, fabricado em central, e betonagem com bomba
- VIGAS, PILARES E MUROS: C25/30 XC1(P) -Cl 0,40 Dmáx16-S3, fabricado em central, e betonagem com bomba
- LAJES: C25/30 XC2(P) -Cl 0,40 Dmáx16-S3, fabricado em central, e betonagem com bomba

Recobrimentos:

- PILARES, VIGAS E MUROS: 3.0cm;
- SAPATAS E VIGAS DE FUNDAÇÃO / ELEMENTOS ENTERRADOS: 5,0cm;
- LAJES: 4,0cm;



VIGAS DE PLANOS HORIZONTAIS E INCLINADOS

O cálculo da armadura longitudinal por flexão é calculado a flexão simples por cada tramo da viga, ficando delimitada pelos elementos que contacta, nomeadamente vigotas.

A partir dos diagramas de momentos fletores, determina-se a armadura necessária tanto superior como inferior de tração e compressão conforme a convenção de sinais dos momentos. Conhecida a área necessária através do cálculo de todos os pontos dos tramos e com o recurso a tabela de armaduras, atribui-se as armaduras imediatamente superiores a necessária.

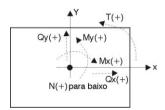
Após determinar a armadura longitudinal por flexão, calcula-se a armadura necessária por torção, em cada secção.

A armadura transversal (estribos) é calculada através dos diagramas de esforço transverso efetuando-se a verificação á compressão oblíqua realizada no bordo do apoio direto.

FUNDAÇÕES

As fundações serão diretas em betão armado, e foram dimensionadas para uma tensão de segurança apresentado nos dados de obra que deverá ser confirmada por ensaio de solo, aquando da abertura dos cabouco, podendo vir a ser alteradas caso venha a verificarse ter o solo diferentes capacidades e resistência em obra. As cargas transmitidas pelos elementos de suporte transportam-se ao centro da sapata obtendo-se a sua resultante, assim temos:

- N: axial
- Mx: momento x
- My: momento y
- Qx: esforço transverso x
- Qy: esforço transverso y
- T: torsor



As ações consideradas podem ser: Permanente, Sobrecarga, Vento e Sismo.

Os estados a verificar são:

- Tensões sobre o terreno
- Equilíbrio
- Betão (flexão e esforço transverso)



QUANTIFICAÇÕES DE AÇÕES

LAJES E ELEMENTOS DE FUNDAÇÃO

Tensão admissível terreno sapatas: 0.20 MPa para combinações fundamentais

NORMAS CONSIDERADAS

Segurança e Ações: Eurocódigo 1;

Betão Armado: Eurocódigo 2;

Estrutura Mettálica: Eurocódigo 3 e 4;

Sismo: Eurocódigo 8;

ACÇÕES CONSIDERADAS

Verticais:

Nome do grupo	SOBRE. (kN/m2)	Revesti/ e paredes (kN/m2)
Cobertura	2.00 / 0.40	1.00 / 3.00
Piso 1	2.00	2.50

Vento:

Norma utilizada: NP EN 1991-1-4 (2005)

Eurocódigo 1: Acções sobre as estruturas - Parte 1-4: Acções gerais - Acções do vento. Documento de Aplicação para Portugal.

Método de cálculo: Procedimento analítico (EN 1991-1-4 (2005), 5.1)

Sismo:

Norma utilizada: NP EN 1998-1 (2010)

NP EN 1998-1 (2010)

Eurocódigo 8 - Projecto de estruturas para resistência aos sismos

Parte 1: Regras gerais, acções sísmicas e regras para edifícios



NOTA FINAL

Em todos os casos deverão ser respeitados os limites e combinações impostas pelos regulamentos portugueses e comunitários aplicáveis, nomeadamente:

Eurocódigo 1 (Segurança e Ações);

Eurocódigo 2 (Betão Armado);

Eurocódigo 3 e 4 (Estruturas metálicas);

Eurocódigo 8 (Sismo);

Dec-Lei nº28/2007 de 12 de Fevereiro (Regime de colocação no mercado de aço de pré-esforço para utilização em betão pré-esforçado);

Dec-Lei nº390/2007 de 10 de Dezembro (Regime de colocação no mercado ou de importação de aço para utilização em armaduras para betão armado);

Dec-Lei nº301/2007 de 23 de Agosto (Regime de especificação e produção de betões de ligantes hidráulicos e de execução das estruturas de betão);

Dec-Lei nº159/2002 de 03 de Março (Regime de colocação no mercado de cimentos e ligantes hidráulicos para betões, argamassas e caldas de injecção);

Portaria nº515/2003 de 07 de Fevereiro (Taxas de prestação de serviços no âmbito do controlo de cimentos nos centros de distribuição);

Portaria nº50/85 de 25 de Janeiro (Regulamento da Marca Nacional de Conformidade com as Normas de Cimentos);

Dec-Lei nº304/90 de 27 de Setembro (Regime de colocação no mercado e de certificação dos materiais cerâmicos de construção); Dec-Lei nº113/93 de 10 de Abril (Procedimentos a adoptar com vista a garantir que os materiais de construção se revelem adequados ao fim a que se destinam).

OMISSÕES

Tudo o que nesta memória tiver sido involuntariamente omisso deve respeitar as boas normas de construção, bem como as disposições legais e regulamentares aplicáveis.

Viana do Castelo, juli	ho de 2023 O Técnico:
Disaste	Line Fre 0
- Kicardo	Lima: Eng.º -



CALCULOS

ESTABILIDADE

1.- JUSTIFICAÇÃO DA AÇÃO SÍSMICA

Norma utilizada: NP EN 1998-1 (2010)

NP EN 1998-1 (2010)

Eurocódigo 8 - Projecto de estruturas para resistência aos sismos Parte 1: Regras gerais, acções sísmicas e regras para edifícios

Método de cálculo: Análise modal espectral (NP EN 1998-1 (2010), 4.3.3.3)

1.1. Dados gerais de sismo

Caracterização da localização

Zonamento sísmico (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1): Portugal Continental Zona sísmica - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1): 1.6 Zona sísmica - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1): 2.5 Tipo de solo (NP EN 1998-1 (2010), 3.1.2): C

Sistema estrutural

Geometria em altura (NP EN 1998-1 (2010), 4.2.3.3): Regular

 $\mathbf{q}_{\mathbf{X}}$: Factor de comportamento (X) (NP EN 1998-1 (2010), 5.2.2.2)

q_Y: Factor de comportamento (Y) (NP EN 1998-1 (2010), 5.2.2.2)

Importância da obra (NP EN 1998-1 (2010), 4.2.5 e Tabela 4.3): Categoria II

Parâmetros de cálculo

Número de modos de vibração que intervêm na análise: Segundo norma

Graus de liberdade que intervêm na análise: Não foram consideradas as plantas abaixo da rasante no modelo dinâmico

Fracção de sobrecarga

Fracção de sobrecarga de neve : 0.50

 $q_{x}: 3.60$

 $q_Y: 3.60$

: 0.50



Efeitos da componente sísmica vertical

Não se consideram

Não se realiza a análise dos efeitos de 2ª ordem

Critério de armadura a aplicar por ductilidade: Ductilid. baixa

Factores redutores de inércia (NP EN 1998-1 (2010), 4.3.1)

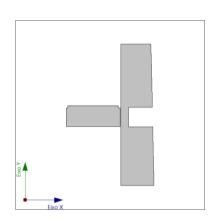
Vigas primárias face à acção sísmica: 0.5 Lajes primárias face à acção sísmica: 0.5 Pilares primários face à acção sísmica: 0.5

Paredes: 0.5 Muros: 0.5

Paredes resistentes de alvenaria: 0.5

Direcções de análise

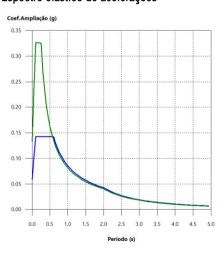
Acção sísmica segundo X Acção sísmica segundo Y



Projecção em planta da obra

1.2. Espectro de cálculo

1.2.1. Espectro elástico de acelerações



Coef.Ampliação:

O valor máximo das ordenadas espectrais "Acção sísmica tipo 1" é 0.143 g.

O valor máximo das ordenadas espectrais "Acção sísmica tipo 2" é 0.326 g.

NP EN 1998-1 (2010) (3.2.2.2)



Parâmetros necessários para a definição do espectro

 a_{0R1}: Aceleração pico de dimensionamento - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1) Zonamento sísmico: Portugal Continental Zona sísmica - Acção sísmica tipo 1: 1.6 	a_{gR1} : <u>0.35</u> m/s ²
 a_{gR2}: Aceleração pico de dimensionamento - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1) Zonamento sísmico: Portugal Continental Zona sísmica - Acção sísmica tipo 2: 2.5 	a_{gR2} : <u>0.80</u> m/s ²
 g_{I1}: Factor de importância - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-4.2.5 e Tabela II) g_{I2}: Factor de importância - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-4.2.5 e Tabela II) Zonamento sísmico (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1): Portugal Continental Zona sísmica - Acção sísmica tipo 1: 1.6 Zona sísmica - Acção sísmica tipo 2: 2.5 Importância da obra (NP EN 1998-1 (2010), 4.2.5 e Tabela 4.3): Categoria II 	g _{I1} : 1.00 g _{I2} : 1.00
S₁: Factor de solo - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.2.2) S₂: Factor de solo - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.2.2)	$S_1 : \underline{1.60}$ $S_2 : \underline{1.60}$
 a_{g1}: Aceleração de cálculo - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1 (3)) a_{g2}: Aceleração de cálculo - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1 (3)) 	$\mathbf{a_{g1}} : \underline{0.35} \text{ m/s}^2$ $\mathbf{a_{g2}} : \underline{0.80} \text{ m/s}^2$
 a_{gR1}: Aceleração pico de dimensionamento - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1) a_{gR2}: Aceleração pico de dimensionamento - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1) g_{I1}: Factor de importância - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-4.2.5 e Tabela II) g_{I2}: Factor de importância - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-4.2.5 e Tabela II) S_{max1}: Parâmetro de solo - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-Tabela 3.2) S_{max2}: Parâmetro de solo - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-Tabela 3.3) Tipo de solo (NP EN 1998-1 (2010), 3.1.2): C 	$\begin{array}{l} \textbf{a}_{\text{gR1}} : \underline{0.35} \text{ m/s}^2 \\ \textbf{a}_{\text{gR2}} : \underline{0.80} \text{ m/s}^2 \\ \textbf{g}_{\text{I1}} : \underline{1.00} \\ \textbf{g}_{\text{I2}} : \underline{1.00} \\ \textbf{S}_{\text{max1}} : \underline{1.60} \\ \textbf{S}_{\text{max2}} : \underline{1.60} \end{array}$
T _{B1} : Limite inferior do período no patamar de aceleração espectral constante - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-Tabela 3.2) T _{C1} : Limite superior do período no patamar de aceleração espectral constante - Acção sísmica tipo 1 (NP EN 1998-1 (2010), NA-Tabela 3.2) T _{D1} : Valor que define no espectro o início do ramo de deslocamento constante - Acção sísmica tipo 1 (NP EN	$T_{B1} : \underline{0.10} \text{ s}$ $T_{C1} : \underline{0.60} \text{ s}$
1998-1 (2010), NA-Tabela 3.2) T _{B2} : Limite inferior do período no patamar de aceleração espectral constante - Acção sísmica tipo 2 (NP EN 1998-1 (2010), NA-Tabela 3.3)	$T_{D1} : \underline{2.00} \text{ s}$ $T_{B2} : \underline{0.10} \text{ s}$

T_{C2}: Limite superior do período no patamar de aceleração espectral constante - Acção sísmica tipo 2 (NP EN

T_{D2}: Valor que define no espectro o início do ramo de deslocamento constante - Acção sísmica tipo 2 (NP EN

1998-1 (2010), NA-Tabela 3.3)

1998-1 (2010), NA-Tabela 3.3)

 $T_{C2}: 0.25 \text{ s}$

 $T_{\text{D2}}: 2.00 \text{ s}$



q_X: 3.60

 $q_{Y}: 3.60$

Zonamento sísmico (NP EN 1998-1 (2010), NA-3.2.1): Portugal Continental

Zona sísmica - Acção sísmica tipo 1: 1.6 Zona sísmica - Acção sísmica tipo 2: 2.5 Tipo de solo (NP EN 1998-1 (2010), 3.1.2): C

1.2.2. Espectro de dimensionamento de acelerações

O espectro de dimensionamento sísmico obtém-se reduzindo o espectro elástico para cada um dos tipos de acção sísmica pelo factor de comportamento (q), segundo as seguintes expressões:

Factor redutor de comportamento

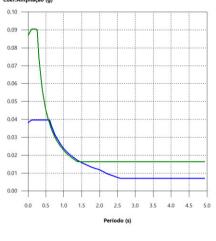
q_x: Factor de comportamento (X) (NP EN 1998-1 (2010), 5.2.2.2)

q_Y: Factor de comportamento (Y) (NP EN 1998-1 (2010), 5.2.2.2)

Geometria em altura (NP EN 1998-1 (2010), 4.2.3.3): Regular

A estrutura define-se como regular em altura, pelo que não é necessário reduzir o factor de comportamento considerado em cada direcção de análise (NP EN 1998-1 (2010), 4.2.3.1 (7))

Espectro de dimensionamento segundo X



Acção sísmica tipo 1
 Acção sísmica tipo 2

NP EN 1998-1 (2010) (3.2.2.5)



Acção sísmica tipo



1.3. Coeficientes de participação

Modo	T	L _x	L _y	L_{gz}	M_x	M_{y}	Hipótese X(1)	Hipótese X(2)	Hipótese Y(1)	Hipótese Y(2)
Modo 1	0.337	0.0003	0.1898	0.9818	0 %	22.75 %	$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	$A = 0.663 \text{ m/s}^2$	$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	R = 3.6 $A = 0.663 \text{ m/s}^2$ D = 1.90568 mm
Modo 2	0.343	0.1859	0.173	0.9672	27.27 %	23.63 %	$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	$A = 0.649 \text{ m/s}^2$	$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	R = 3.6 $A = 0.649 \text{ m/s}^2$ D = 1.93874 mm
Modo 3	0.305	0.6937	0.0012	0.7202	21.76 %	0 %	$A = 0.389 \text{ m/s}^2$		$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	R = 3.6 $A = 0.73 \text{ m/s}^2$ D = 1.71997 mm
Modo 4	0.221	0.0842	0.0004	0.9964	0.97 %	0 %	$\begin{array}{l} R = 3.6 \\ A = 0.389 \text{ m/s}^2 \\ D = 0.48219 \text{ mm} \end{array}$		$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	
Modo 5	0.320	0.1554	0.2568	0.9539	19.16 %	52.34 %	$A = 0.389 \text{ m/s}^2$		$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	$\begin{array}{l} R = 3.6 \\ A = 0.698 \text{ m/s}^2 \\ D = 1.81329 \text{ mm} \end{array}$
Modo 6	0.265	0.113	0.0231	0.9933	30.83 %	1.28 %	$\begin{array}{l} R = 3.6 \\ A = 0.389 \text{ m/s}^2 \\ D = 0.69273 \text{ mm} \end{array}$		$A = 0.389 \text{ m/s}^2$	
Total					99.99 %	100 %				

T: Período de vibração em segundos.

Lx, Ly: Coeficientes de participação normalizados em cada direcção da análise.

L_{gz}: Coeficiente de participação normalizado correspondente ao grau de liberdade rotacional.

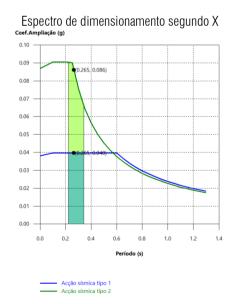
M_x, M_y: Percentagem de massa deslocada por cada modo em cada direcção da análise.

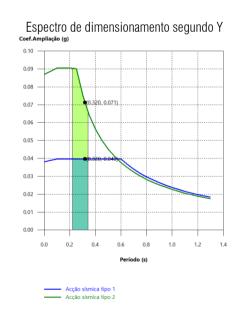
R: Relação entre a aceleração de cálculo usando a ductilidade atribuída à estrutura e à aceleração de cálculo obtida sem ductilidade.

A: Aceleração de cálculo, incluindo a ductilidade.

D: Coeficiente do modo. Equivale ao deslocamento máximo do grau de liberdade dinâmico.

Representação dos períodos modais





Representa-se o intervalo de períodos abarcado pelos modos estudados, com indicação dos modos nos que se desloca mais de 30% da massa:



Hipótese Sismo X1					
Acção modal	T (s)	A (g)			
Modo 6	0.265	0.040			

Hipótese Sismo Y1					
Acção modal	Т	А			
Acçao mouai	(s)	(g)			
Modo 5	0.320	0.040			

Hipótese Sismo X2					
Accão modal	T	А			
Acção modal	(s)	(g)			
Modo 6	0.265	0.086			

Hipótese Sismo Y2					
Agga madal	T	Α			
Acção modal	(s)	(g)			
Modo 5	0.320	0.071			

1.4. Centro de massa, centro de rigidez e excentricidades de cada planta

Planta	c.d.m. (m)	c.d.r. (m)	e _x (m)	e _Y (m)
Cobertura	(11.73, -3.74)	(12.19, -0.84)	-0.46	-2.90
Piso 1	(6.61, -4.10)	(6.55, -4.17)	0.06	0.07

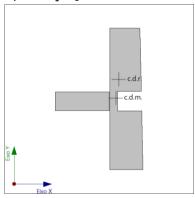
c.d.m.: Coordenadas do centro de massas da planta (X,Y)

c.d.r.: Coordenadas do centro de rigidez da planta (X,Y)

ex: Excentricidade do centro de massa em relação ao centro de rigidez (X)

ey: Excentricidade do centro de massa em relação ao centro de rigidez (Y)

Representação gráfica do centro de massa e do centro de rigidez por planta



Cobertura



1.5. Esforço transverso sísmico combinado por planta

O valor máximo do esforço trasverso por planta numa dada acção sísmica obtém-se através da Combinação Quadrática Completa (CQC) dos correspondentes esforços transversos modais.

Se a obra tem vigas com vinculação exterior ou estruturas 3D integradas, os esforços dos referidos elementos não serão mostrados na seguinte listagem.

1.5.1. Esforço transverso sísmico combinado e força sísmica equivalente por planta

Os valores que se mostram nas seguintes tabelas não estão ajustados pelo factor de modificação calculado no ponto 'Correcção por esforço transverso na base'.

Hipótese de acção sísmica: Sismo X1

Planta	Q _X (kN)	F _{eq,X} (kN)	Q _Y (kN)	F _{eq,Y} (kN)
Cobertura	32.361	32.361	23.840	23.840
Piso 1	32.361	0.000	23.840	0.000

Hipótese de acção sísmica: Sismo X2

Planta	Q _X (kN)	F _{eq,X} (kN)	Q _Y (kN)	F _{eq,Y} (kN)
Cobertura	61.036	61.036	41.871	41.871
Piso 1	61.036	0.000	41.871	0.000

Hipótese de acção sísmica: Sismo Y1

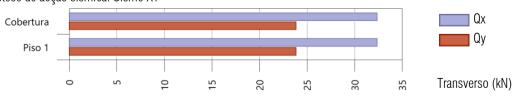
Planta	Q _X (kN)	F _{eq,X} (kN)	Q _Y (kN)	F _{eq,Y} (kN)
Cobertura	23.844	23.844	40.702	40.702
Piso 1	23.844	0.000	40.702	0.000

Hipótese de acção sísmica: Sismo Y2

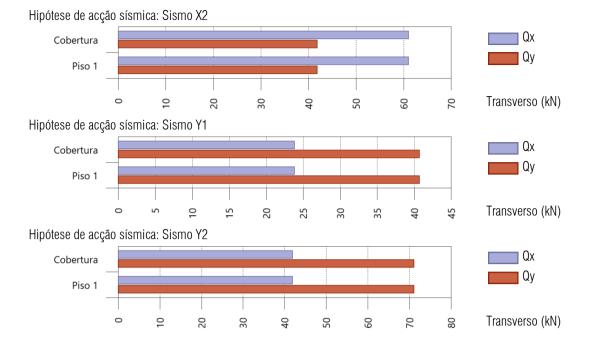
Planta	Q _X (kN)	F _{eq,X} (kN)	Q _Y (kN)	F _{eq,Y} (kN)
Cobertura	41.879	41.879	71.058	71.058
Piso 1	41.879	0.000	71.058	0.000

Esforços transversos sísmicos máximos por planta

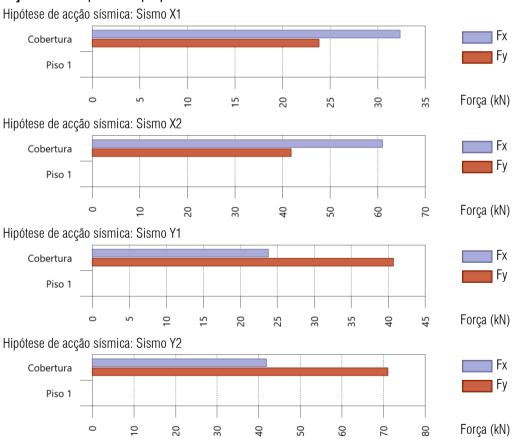
Hipótese de acção sísmica: Sismo X1







Forças sísmicas equivalentes por planta





1.5.2. Percentagem de esforço transverso sísmico resistido por tipo de suporte e por planta

A percentagem de esforço transverso sísmico da coluna 'Muros' inclui o esforço transverso resistido por muros, paredes e elementos de contraventamento.

Hipótese de acção sísmica: Sismo X1

Planta	%Q _X		%Q _Y	
Flailla	Pilares	Muros	Pilares	Muros
Cobertura	100.00	0.00	100.00	0.00
Piso 1	70.15	29.85	99.83	0.17

Hipótese de acção sísmica: Sismo X2

Planta	%Q _X		%Q _Y	
Flalila	Pilares	Muros	Pilares	Muros
Cobertura	100.00	0.00	100.00	0.00
Piso 1	70.30	29.70	99.81	0.19

Hipótese de acção sísmica: Sismo Y1

Planta	%Q _X		$%Q_{Y}$	
Flailla	Pilares	Muros	Pilares	Muros
Cobertura	100.00	0.00	100.00	0.00
Piso 1	99.90	0.10	74.09	25.91

Hipótese de acção sísmica: Sismo Y2

Planta %Q		Q_X	%(Q_Y
Flailla	Pilares Muros		Pilares	Muros
Cobertura	100.00	0.00	100.00	0.00
Piso 1	99.90	0.10	74.68	25.32

1.5.3. Percentagem de esforço sísmico resistido por tipo de suporte em arranques

A percentagem de esforço transverso sísmico da coluna 'Muros' inclui o esforço transverso resistido por muros, paredes e elementos de contraventamento.

Uinátaga da agaão aíamica	$%Q_X$		Q_{Y}	
Hipótese de acção sísmica	Pilares	Muros	Pilares	Muros
Sismo X1	70.15	29.85	99.83	0.17
Sismo X2	70.30	29.70	99.81	0.19
Sismo Y1	99.90	0.10	74.09	25.91
Sismo Y2	99.90	0.10	74.68	25.32



2.- JUSTIFICAÇÃO DA AÇÃO DO VENTO

Norma utilizada: NP EN 1991-1-4 (2005)

Eurocódigo 1: Acções sobre as estruturas - Parte 1-4: Acções gerais - Acções do vento. Documento de Aplicação para Portugal.

Método de cálculo: Procedimento analítico (EN 1991-1-4 (2005), 5.1)

1.1. Dados gerais

Considera-se acção do vento na direcção X

Considera-se acção do vento na direcção Y

Dados da localização

V: Velocidade de referência (NP EN 1991-1-4 (2005), 4.2)

V: 30.0 m/s

Período de retorno: 50 anos

Categoria do terreno (NP EN 1991-1-4 (2005), 4.3.2)

Categoria III

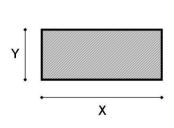
Orografia do terreno (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.3)

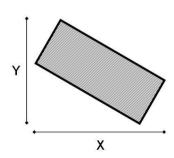
Direcção X [0°-180°]: Plano

Direcção Y [90°-270°]: Plano

Larguras de banda

Larguras de banda são os comprimentos da fachada exposta na direcção perpendicular à acção do vento.





Planta	Largura X (m)	Largura Y (m)
Cobertura	13.50	23.00

Coeficientes aplicados à acção do vento

+X: 1.00 -X: 1.00



+Y: 1.00 -Y: 1.00

1.2. Pressão dinâmica

A pressão dinâmica de pico, **q**_D, à altura z, deve ser calculada usando a seguinte expressão:

Parâmetros necessários para a obtenção da pressão dinâmica

v_m: Velocidade média do vento (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.1)

v_b: Velocidade de referência do vento (EN 1991-1-4 (2005), 4.2)

 $\mathbf{v}_{b,0}$: Valor básico da velocidade de referência do vento (NP EN 1991-1-4 (2005), 4.2) $\mathbf{v}_{b,0}$: $\underline{30.0}$ m/s \mathbf{c}_{dir} : Coeficiente de direcção (EN 1991-1-4 (2005), 4.2)

 Cseason: Coeficiente de sazão (EN 1991-1-4 (2005), 4.2)
 Cseason: 1.00

 Cprob: Coeficiente de probabilidade (EN 1991-1-4 (2005), 4.2)
 Cprob: 1.00

K: 0.1 **n**: 1.0

p: Período de retorno p : 50 anos

 $c_r(z)$: Coeficiente de rugosidade (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.2)

 $c_0(z)$: Coeficiente de orografia (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.3)

r: Massa volúmica do ar (EN 1991-1-4 (2005), 4.5)

I_v(z): Intensidade de turbulência à altura z (EN 1991-1-4 (2005), 4.4)

k₁: Coeficiente de turbulência

c₀: Coeficiente de orografia (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.3)

z₀: Comprimento da rugosidade (EN 1991-1-4 (2005), 4.1)

z_{mín}: Altura mínima (EN 1991-1-4 (2005), 4.1)

 $k_1: 1.00$

r: 1.25 kg/m³



1.2.1. Coeficiente de rugosidade

c_r(z): Coeficiente de rugosidade (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.2)

Parâmetros do terreno (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 4.1)

Direcção	Vento a 0°	Vento a 90°	Vento a 180°	Vento a 270°
Exposição	Categoria III	Categoria III	Categoria III	Categoria III
z ₀ (m)	0.30	0.30	0.30	0.30
z _{mín} (m)	8.00	8.00	8.00	8.00

Coeficiente de rugosidade por planta (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.2)

C _r (Z)				
Exposição	Vento a 0°	Vento a 90°	Vento a 180°	Vento a 270°
Cobertura	0.71	0.71	0.71	0.71

c _r (h)					
Exposição	Vento a 0°	Vento a 90°	Vento a 180°	Vento a 270°	
h	0.71	0.71	0.71	0.71	

1.2.2. Factor topográfico

c₀: Coeficiente de orografia (EN 1991-1-4 (2005), A.3)

- s: Coeficiente de localização orográfica (EN 1991-1-4 (2005), Figuras A.2 e A.3)
- F: Vertente virada a barlavento (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.3)

Coeficiente de localização orográfica (EN 1991-1-4 (2005), Figuras A.2 e A.3)

Factor topográfico s(z)					
Direcção Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°					
Cobertura 0.00 0.00 0.00					

Factor topográfico s(h)					
Direcção	Direcção Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°				
h 0.00 0.00 0.00 0.00					



Coeficiente de orografia (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.3)

C ₀ (Z)					
Direcção Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°					
Cobertura	1.00	1.00	1.00	1.00	

c ₀ (h)					
Direcção Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°					
h	1.00	1.00	1.00	1.00	

1.2.3. Pressão dinâmica por planta

A pressão dinâmica de pico, q_p, à altura (EN 1991-1-4 (2005), 4.5), deve ser calculada usando a seguinte expressão:

q _p (z) (kN/m²)					
Planta Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°					
Cobertura	0.88	0.88	0.88	0.88	

q _p (h) (kN/m²)						
Planta	Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°					
h	0.88	0.88	0.88	0.88		

1.3. Pressão de cálculo

As pressões de cálculo exercidas pelo vento para o sistema principal resistente à força do vento devem ser determinadas através da seguinte expressão:

(EN 1991-1-4 (2005), 5.2 e fig. 5.1)

Onde:

q₀(z): Pressão dinâmica de pico à altura z

q_o(h): Pressão dinâmica de pico à altura h

C_{pe,u}: Coeficiente de pressão exterior a barlavento

C_{De,d}: Coeficiente de pressão exterior a sotavento

C_{scd}: Coeficiente estrutural (EN 1991-1-4 (2005), 6.3.1)

1.3.1. Coeficientes de pressão

Direcção X [0°- 180°]

 $C_{\text{pe,u}}$: Coeficiente de pressão exterior a barlavento (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 7.1)

C_{pe,d}: Coeficiente de pressão exterior a sotavento (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 7.1)

h/d: Relação

h: Altura da estrutura

d: Profundidade da construção (comprimento paralelo à direcção do vento)

b: Largura da construção (comprimento perpendicular à direcção do vento)

 $\begin{array}{c} \textbf{C}_{\text{pe,u}} : \underline{0.60} \\ \textbf{C}_{\text{pe,d}} : \underline{-0.25} \end{array}$

h/d: 0.2 **h**: 2.70 m

d: 2.70 m

b : <u>23.00</u> m



Direcção Y [90°- 270°]

C _{pe,u} : Coeficiente de pressão exterior a barlavento (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 7.1)	$C_{pe,u}:~0.60$
C _{pe,d} : Coeficiente de pressão exterior a sotavento (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 7.1)	C _{pe,d} : -0.25
h/d : Relação	h/d : 0.1
h : Altura da estrutura	h : 2.70 m
d: Profundidade da construção (comprimento paralelo à direcção do vento)	d : 23.00 m
b : Largura da construção (comprimento perpendicular à direcção do vento)	b : 13.50 m

1.3.2. Coeficiente de efeito de rajada

Frequência fundamental

 $\mathbf{n_1}$: Frequência fundamental $\mathbf{n_1}$: 17.04 Hz

h: Altura da estrutura h: 2.70 m

Coeficiente estrutural

O coeficiente estrutural determina-se através da expressão:

(EN 1991-1-4 (2005), 6.3.1)

l_v(z): Intensidade de turbulência à altura z (EN 1991-1-4 (2005), 4.4)

z_s: Altura de referência

h: Altura da estrutura

k₁: Coeficiente de turbulência

c₀: Coeficiente de orografia (EN 1991-1-4 (2005), 4.3.3)

 z_0 : Comprimento da rugosidade (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 4.1)

Z_{m(n)}: Altura mínima (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 4.1)

 k_p : Factor de pico (EN 1991-1-4 (2005), B.2)

h: 2.70 m $k_1: 1.00$



T: 600 s T: Duração de integração da velocidade média do vento v: Frequência de passagens ascendentes n₁: Frequência fundamental h: Altura da estrutura **h**: 2.70 m B²: Coeficiente de resposta quase-estática (EN 1991-1-4 (2005), B.2) b: Largura da construção (comprimento perpendicular à direcção do vento) h: Altura da estrutura L(z): Escala de turbulência R²: Factor de resposta em ressonância (EN 1991-1-4 (2005), B.2) d: Decremento logarítmico total de amortecimento **d**: 0.10 **s_L(z,n)**: (EN 1991-1-4 (2005), B.1) R_h,R_b: Funções de admitância aerodinâmica (EN 1991-1-4 (2005), B.2)



Parâmetros do terreno (EN 1991-1-4 (2005), Tabela 4.1)

Exposição	Vento a 0°	Vento a 90°	Vento a 180°	Vento a 270°
z ₀ (m)	0.30	0.30	0.30	0.30
z _{mín} (m)	8.00	8.00	8.00	8.00

Cálculo do coeficiente estrutural, c_sc_d

Exposição	Vento a 0°	Vento a 90°	Vento a 180°	Vento a 270°
l _v (z _s)	0.30	0.30	0.30	0.30
L (Z _s)	42.14	42.14	42.14	42.14
B ²	0.60	0.67	0.60	0.67
R ²	0.00	0.00	0.00	0.00
k _p	3.60	3.66	3.60	3.66
C _s C _d	1.00	1.00	1.00	1.00

1.3.3. Pressão de cálculo por planta

Pressão de cálculo, w (EN 1991-1-4 (2005), 5.2 e fig. 5.1)

w (kN/m²)					
Planta Vento a 0° Vento a 90° Vento a 180° Vento a 270°					
Cobertura	0.75	0.75	0.75	0.75	

1.4. Cargas de vento por planta

As cargas de vento para o cálculo do sistema principal resistente à força do vento devem ser determinadas através da seguinte expressão:

Onde:

F_i: Carga de vento que actua na planta 'i'

p_i: Pressão de dimensionamento na planta 'i'

A_i: Área da planta 'i' sobre a qual actua a pressão de dimensionamento do vento

b_i: Largura de banda da planta 'i' perpendicular à direcção de análise

h_i: Altura da planta 'i'

c: Coeficiente aplicado à acção do vento



Vento a 0° (+X)							
Planta p (kN/m²) b (m) h (m) F (kN)							
Cobertura							

Vento a 90° (-Y)						
Planta p (kN/m²) b (m) h (m) F (kN)						
Cobertura	0.75	13.50	1.35	-13.650		

Vento a 180° (-X)					
Planta p (kN/m²) b (m) h (m) F (kN)					
Cobertura	0.75	23.00	1.35	-23.255	

Vento a 270° (+Y)						
Planta	p (kN/m²)	b (m)	h (m)	F (kN)		
Cobertura	0.75	13.50	1.35	13.650		



3.- FLECHAS EM VIGAS DE BETÃO ARMADO

COBERTURA

1.1. Pórtico 1

Pórtico 1	Tramo: P20-P21			Tramo: P21-B0			
Corte	25x25 2			25x25			
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	
F. Activa	1.79 mm, L/2388 (L: 4.28 m)			0.00 mm, <l (l:="" 0.21="" 1000="" m)<="" th=""></l>			
F. A prazo infinito	2.95 n	nm, L/1450 (L: 4	.28 m)	0.00 mm, <l (l:="" 0.21="" 1000="" m)<="" th=""></l>			

1.2. Pórtico 2

Pórtico 2	Tramo: P16-B5			Tramo: B5-P17			
Corte	25x61			25x25			
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	
F. Activa	1.72 mm, L/2494 (L: 4.28 m)			2.80 mm, L/1529 (L: 4.28 m)			
F. A prazo infinito	2.52 n	2.52 mm, L/1701 (L: 4.28 m)			4.10 mm, L/1044 (L: 4.28 m)		

1.3. Pórtico 3

Pórtico 3	Tramo: P17-B4				
Corte	25x25				
Zona	1/3L	2/3L	3/3L		
F. Activa	0.00 mm, <l (l:="" 0.02="" 1000="" m)<="" th=""></l>				
F. A prazo infinito		0.00 mm, <l (l:="" 0.02="" 1000="" m)<="" th=""><th></th></l>			

1.4. Pórtico 4

Pórtico 4	Tramo: P14-P15				
Corte	25x25				
Zona	1/3L	2/3L	3/3L		
F. Activa		3.95 mm, L/1993 (L: 7.88 m)			
F. A prazo infinito	6.64 mm, L/1187 (L: 7.88 m)				

1.5. Pórtico 5

Pórtico 5	Tramo: P11-P13a			Tramo: P13a-P12			
Corte	25x25			25x25			
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	
F. Activa	0.81 m	0.81 mm, L/4765 (L: 3.85 m)			0.81 mm, L/4769 (L: 3.85 m)		
F. A prazo infinito	1.22 m	nm, L/3167 (L: 3	.85 m)	1.22 mm, L/3168 (L: 3.85 m)			



1.6. Pórtico 6

Pórtico 6	Tramo: P8-P9			Tramo: P9-P10			
Corte	25x20			25x20			
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	
F. Activa	0.01 m	0.01 mm, L/45095 (L: 0.54 m)			0.00 mm, <l (l:="" 0.76="" 1000="" m)<="" td=""></l>		
F. A prazo infinito	0.02 m	ım, L/26866 (L: ().55 m)	0.00 mm, <l (l:="" 0.76="" 1000="" m)<="" td=""></l>			

1.7. Pórt<u>ico 7</u>

Pórtico 7	Tramo: B1-B3					
Corte	25x80					
Zona	1/3L	2/3L	3/3L			
F. Activa		0.14 mm, L/24058 (L: 3.36 m)				
F. A prazo infinito		0.25 mm, L/13668 (L: 3.36 m)				

1.8. Pórtico 8

Pórtico 8	Tramo: P1-P2				
Corte	25x25				
Zona	1/3L	2/3L	3/3L		
F. Activa		0.31 mm, L/13496 (L: 4.17 m)			
F. A prazo infinito		0.56 mm, L/7444	(L: 4.17 m)		

1.9. Pórtico 9

Pórtico 9	Tramo: P14-P11			
Corte	25x25			
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	
F. Activa	0.25 mm, L/9673 (L: 2.43 m)			
F. A prazo infinito		0.42 mm, L/5759 (L: 2.43 m)		

1.10. Pórtico 10

111011 01000 10						
Pórtico 10	Tramo: P15-P12					
Corte	25x25					
Zona	1/3L	2/3L	3/3L			
F. Activa		0.25 mm, L/9675 (L: 2.43 m)				
F. A prazo infinito		0.42 mm, L/5760	(L: 2.43 m)			

1.11. Pórtico 11

Pórtico 11	Tramo: P20-P18		Tramo: P18-P16			Tramo: P16-P3			
Corte	25x25			25x25			25x25		
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L
F. Activa	2.15 mm, L/2134 (L: 4.58 m)		0.34 mm, L/8653 (L: 2.96 m)			0.68 mm, L/14322 (L: 9.76 m)			



Pórtico 11	Tramo: P2	0-P18		Tramo: P1	8-P16		Tramo: P16-P3			
Corte	25x25 2			25x25			25x25			
Zona	1/3L	1/3L 2/3L 3/3L			1/3L 2/3L 3/3L			1/3L 2/3L 3/3L		
F. A prazo infinito	3.29 mm, L/1392 (L: 4.58 m)			0.51 mm	, L/5762 (L	: 2.96 m)	1.11 mm, L/8830 (L: 9.78 m)			

Pórtico 11	Tramo: P3-	B1		Tramo: B1-	-P1	
Corte	25x25			25x25		
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L
F. Activa	0.	20 mm, L/1206	0 (L: 2.41 m)	0.	12 mm, L/19691	I (L: 2.41 m)
F. A prazo infinito	0	.36 mm, L/6853	3 (L: 2.45 m)	0.	22 mm, L/11196	6 (L: 2.45 m)

1.12. Pórtico 12

Pórtico 12	Tramo: B2-P8		
Corte	25x25		
Zona	1/3L	2/3L	3/3L
F. Activa		0.02 mm, L/39703 (L: 0.64 m)	
F. A prazo infinito		0.03 mm, L/24275 (L: 0.62 m)	

1.13. Pórtico 13

	1			1					
Pórtico 13	Tramo: P9-P4			Tramo: P4-	Tramo: P4-B3				
Corte	25x80			25x80					
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L			
F. Activa	0.36	mm, L/1797	4 (L: 6.50 m)	0.	02 mm, L/82084	(L: 1.97 m)			
F. A prazo infinito	0.62	mm, L/1043	2 (L: 6.50 m)	0.	04 mm, L/46847	(L: 1.97 m)			

1.14. Pórtico 14

Pórtico 14	Tramo: P1	0-P7		Tramo: P7	-P5		Tramo: P5-P2			
Corte	25x25 2			25x25			25x25			
Zona	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	1/3L	2/3L	3/3L	
F. Activa	0.06 mm,	L/34743 (I	.: 2.25 m)	0.15 mm,	L/27539 (I	L: 4.00 m)	0.04 mm,	L/44165 (L: 1.97 m)	
F. A prazo infinito	0.11 mm,	L/20289 (I	_: 2.25 m)	0.26 mm,	L/15377 (I	L: 4.00 m)	0.08 mm,	L/24681 (L: 2.02 m)	

1.15. Pórtico 15

Pórtico 15	Tramo: B0-B4		
Corte	25x25		
Zona	1/3L	2/3L	3/3L
F. Activa		1.87 mm, L/4625 (L: 8.63 m)	
F. A prazo infinito		3.08 mm, L/2808 (L: 8.63 m)	



4 – DESFAVORÁVEIS EM PILARES

				Resumo das ve	rificaçõ	ies				1		
		Dimensão		E	sforços	desfav	oráveis				Aprov.	
Pilares	Tramo	(cm)	Posição	Natureza	N (kN)	Mxx (kN·m)	Myy (kN·m)	Qx (kN)	Qy (kN)	Desfavorável	(%)	Estad
P14	Cobertura (0 - 2.7 m)	25x25	Ext.Superior	G, SOBRE., V G, SOBRE., V		5.6 4.9	10.9 11.6	-7.4 -8.0	-6.2 -5.1	Q N,M	25.9 34.5	Verifi Verifi
	,		Ext.Inferior	G, SOBRE., V		-9.6	-7.3	-7.4	-6.2	N,M	34.2	Verifi
			0 m	G, SOBRE., V		-9.6	-7.3	-7.4	-6.2	N,M	34.2	Verif
				G, SOBRE., V		-1.7	-1.0	3.5	5.4	Q	19.6	Verif
	Piso 1 (-1 - 0 m)	25x25		G, SOBRE., V		0.5	0.3	1.3	0.9	Q	5.2	Verif
			Ext.Inferior	G, SOBRE., V		0.5	0.3	1.3	0.7	N,M	2.5	Verif
				G, SOBRE., V		0.5	0.3	1.3	0.9	Q	0.7	Verit
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., V		0.5	0.3	1.3	0.7	N,M	2.5	Veri
11				G, SOBRE., S	_	-1.9	3.9	-4.0	1.7	Q S.	15.6	Veri
			Ext.Superior	G, SOBRE., S		-0.9	4.0	-4.1	0.4	N,M S.	18.7	Veri
	Cobertura (0 - 2.7 m)	25x25		G, SOBRE., S		2.2	-5.9		1.7	Q S.	15.3	Veri
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		-6.8	-0.8	-1.1	-3.5	N,M S.	33.9	Veri
				G, SOBRE., S		2.2	-5.9	-4.0	1.7	Q S.	1.9	Veri
		0 m	G, SOBRE., S		-6.8	-0.8	-1.1	-3.5	N,M S.	33.9	Veri	
	Piso 1 (-1 - 0 m) 25x25			G, SOBRE., S		0.1	-0.6	2.4	-0.7	Q S.	8.8	Veri
		Ext.Superior	G, SOBRE., S		-0.6	-0.1	0.2	2.1	N,M S.	7.1	Veri	
				G, S	5.7	-0.1	0.1	0.4	-0.4	Q S.	1.9	Veri
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		-0.1	0.0	-0.3	-0.2	N,M S.	3.1	Veri
				G, S	5.7	-0.1	0.1	0.4	-0.4	Q S.	0.2	Veri
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., S		-0.1	0.0	-0.3	-0.2	N,M S.	3.1	Veri
12				G, SOBRE., S		-1.9	-3.9	4.0	1.7	Q S.	15.6	Veri
12			Ext.Superior	G, SOBRE., S			-4.0	4.1	0.4	N,M S.		Veri
	Cobertura (0 - 2.7 m)	25x25				-0.9 2.3	5.9	4.1	1.7	Q S.	18.7	
		Ext.Inferior	G, SOBRE., S					-3.5	N,M S.	15.3	Veri	
				G, SOBRE., S		-6.8	0.8	1.1			33.8	Veri
			0 m	G, SOBRE., S		2.3	5.9	4.0	1.7	Q S.	1.9	Veri
		25x25		G, SOBRE., S		-6.8	0.8	1.1	-3.5	N,M S.	33.8	Veri
	Piso 1 (-1 - 0 m)		Ext.Superior	G, SOBRE., V		-0.7	0.2	-0.9	2.3	Q	9.2	Veri
				G, SOBRE., S		-0.6	0.1	-0.2	2.3	N,M S.	6.9	Veri
			Ext.Inferior	G, S	6.0	-0.1	-0.1	-0.4	-0.4	Q S.	1.8	Veri
				G, S	-4.1	-0.1	0.0	0.3	0.0	N,M S.	2.4	Veri
	Fundação	25x25	Arranque	G, S	6.0	-0.1	-0.1	-0.4	-0.4	Q S.	0.2	Veri
4.5				G, S	-4.1	-0.1	0.0	0.3	0.0	N,M S.	2.4	Veri
15			Ext.Superior	G, SOBRE., V		5.6		7.4		Q		Veri
	Cobertura (0 - 2.7 m)	25x25		G, SOBRE., V		4.9	-11.6	8.0	-5.1	N,M	34.5	Veri
			Ext.Inferior	G, SOBRE., V		-9.6	7.3	7.4	-6.2	N,M	34.3	Veri
	Piso 1 (-1 - 0 m)	25x25		G, SOBRE., V		-1.7	1.3		11.0	Q	41.7	Veri
			Ext.Inferior	G, SOBRE., V		0.0	-0.5	-1.6		Q	5.6	Veri
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., V		0.0	-0.5	-1.6		N,M	2.5	Veri
8			Ext.Superior	G, S	40.4	-3.5	-1.2	0.9	3.5	Q S.	11.1	Veri
	Piso 1 (-1 - 2 m)	25x25		G, SOBRE., S		-3.5	-1.2	0.9	3.5	N,M S.	9.1	Veri
			Ext.Inferior	G, S	44.6	6.0	1.3	0.9	3.5	N,M S.	15.6	Veri
	Fundação	25x25	Arrangue	G, SOBRE., S	45.2	6.0	1.3	0.9	3.5	Q S.	1.6	Veri
	Tundagao	LUXLU	, a ranque	G, S	44.6	6.0	1.3	0.9	3.5	N,M S.	15.6	Veri
10			Ext.Superior	G, SOBRE., S	5.2	5.0	0.3	-0.5	-6.4	N,M S.	23.5	Veri
	Piso 1 (-1 - 1.4 m)	25x25	Ext.Inferior	G, SOBRE., S	8.5	-8.8	-0.7	-0.5	-6.4	Q S.	22.7	Veri
			EVETILIGI IOI	G, S	2.0	8.4	0.8	0.7	5.7	N,M S.	43.1	Veri
	Fundação	25x25	Arrangue	G, SOBRE., S	8.5	-8.8	-0.7	-0.5	-6.4	Q S.	2.8	Veri
	i uiluaçau	23%23	Arranque	G, S	2.0	8.4	0.8	0.7	5.7	N,M S.	43.1	Veri
7			E + C :	G, S	43.0	-5.2	-3.2	2.7	6.8	Q S.	22.3	Veri
		25.25	Ext.Superior	G, SOBRE., S	43.8	-4.9	-3.8	3.5	6.4	N,M S.	17.8	Veri
	Piso 1 (-1 - 1.4 m)	25x25		G, S	46.3	9.3	2.5	2.7	6.8	Q S.	22.0	Veri
		· ·	Ext.Inferior	G, S	35.7	-8.9	0.6	1.2	-6.5	N,M S.	30.6	Veri
	H	25x25	Arranque	G, SOBRE., S		9.3	2.5	2.7	6.8	Q S.	3.2	Veri



			F	Resumo das ve	rificaçõ	ies						
		Dimensão		E	sforços	desfav	oráveis				Aprov	
Pilares	Tramo	(cm)	Posição	Natureza	N (kN)	Mxx (kN·m)	Myy (kN·m)	Qx (kN)	Qy (kN)	Desfavorável	Aprov. (%)	Estado
				G, S	35.7	-8.9	0.6	1.2	-6.5	N,M S.	30.6	Verifica
P6				G, S	86.0	4.0	0.6	-0.5	-3.8	QS.	10.0	Verifica
. 0			Ext.Superior	G, SOBRE., V			5.7	-1.7	-0.8	N,M	22.9	Verifica
	Piso 1 (-1 - 1.95 m)	25x25		G, S	90.2	-6.3	-0.9	-0.5	-3.8	Q S.	9.9	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., V			6.1	1.0	-0.9	N,M	23.8	Verifica
				· ·		-6.3	-0.9	-0.5			1.7	
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., S					-3.8	Q S.		Verifica
				G, SOBRE., V	_		6.1	1.0	-0.9	N,M	23.8	Verifica
P3			Ext.Superior	G, SOBRE., S		1.4	5.1	-4.3	-1.8	Q S.	13.2	Verifica
	Piso 1 (-1 - 2 m)	25x25		G, SOBRE., V		-0.9	5.0	-3.7	0.6	N,M	12.8	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S	65.7	-3.4	-6.6	-4.3	-1.8	N,M S.	19.3	Verifica
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., S	65.7	-3.4	-6.6	-4.3	-1.8	N,M S.	19.3	Verifica
P5	Diag 1 (1 1 4 mg)	2525	Ext.Superior	G, SOBRE., S	-5.2	-5.1	-0.6	0.6	6.7	N,M S.	29.6	Verifica
	Piso 1 (-1 - 1.4 m)	25x25	Ext.Inferior	G, SOBRE., S	-1.9	9.3	0.7	0.6	6.7	N,M S.	49.6	Verifica
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., S	-1.9	9.3	0.7	0.6	6.7	N,M S.	49.6	Verifica
P2				G, SOBRE., S	-	-5.1	-3.3	3.2	6.6	Q S.	24.2	Verifica
			Ext.Superior	G, SOBRE., S		-1.2	-5.9	6.9	1.3	N,M S.	21.8	Verifica
	Piso 1 (-1 - 1.4 m)	25x25		G, SOBRE., S		9.0	3.6	3.2	6.6	Q S.	23.9	Verifica
			Ext.Inferior	G, SUBRE., S	25.7	9.0	1.6	1.8	6.8	N,M S.	37.3	Verifica
									6.6	· ·		
	Fundação	25x25	Arranque	G, SOBRE., S		9.0	3.6			Q S.	3.2	Verifica
				G, S	25.7	9.4	1.6	1.8	6.8	N,M S.	37.3	Verifica
P1			Ext.Superior	G, SOBRE., S		-7.0	0.5	0.2	8.2	Q S.	26.5	Verifica
	Piso 1 (-1 - 1.4 m)	25x25	Ext.Inferior	G, SOBRE., S	33.3	10.6	1.0	0.2	8.2	Q S.	26.1	Verifica
		Excilineitoi	G, S	31.1	-2.0	-10.4	-7.8	-0.7	N,M S.	40.5	Verifica	
	Fundação	25x25	Arrangue	G, SOBRE., S	33.3	10.6	1.0	0.2	8.2	Q S.	3.6	Verifica
	runuação	23823	Arranque	G, S	31.1	-2.0	-10.4	-7.8	-0.7	N,M S.	40.5	Verifica
P16	6			G, SOBRE., V	78.1	-15.4	-0.5	0.3	9.2	Nc	4.4	Verifica
			Ext.Superior	G, SOBRE., S		-17.5	0.9	-0.6	11.8	M _Y	13.2	Verifica
				G, SOBRE., S		-8.4	-4.2	3.1	4.7	Mz	6.6	Verifica
				G, SOBRE., S		-17.5	0.1		11.8	M _t V _Z	3.7	Verifica
	Cobertura (0 - 2.36 m)	HE 180 B		G, SOBRE., V		-16.6	-0.6	0.4	10.2	NM _Y M _Z	16.8	Verifica
				G, SOBRE., V		0.8	0.1	0.3	9.2	N _c	4.4	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		3.1	0.0		11.8	NM _Y M _Z	5.6	Verifica
			Ext.IIIIeII0I	G, SOBRE., 3	55.4	0.3	-1.3		6.0	M _Z	2.0	Verifica
				·								
			.	G, SOBRE., V		0.8	0.1		9.2	Nc	4.4	Verifica
			Ext.Superior	G, SOBRE., S		3.1	0.0			NM _Y M _Z	5.6	Verifica
	Piso 1 (-1 - 0 m)	HE 180 B		G, S	55.4	0.3	-1.3	-2.9		Mz	2.0	Verifica
	• •			G, SOBRE., V		10.0	0.4		9.2	Nc	4.5	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		14.9	-0.1		11.8	NM _Y M _Z	14.2	Verifica
				G, SOBRE., S		4.5	4.4	3.1	4.7	Mz	7.0	Verifica
P17				G, SOBRE., V	50.2	13.7	-2.1	1.1	-7.3	N _c	2.8	Verifica
			Ext.Superior	G, SOBRE., S	39.5	14.0	-2.5	1.4	-8.3	M _Y	10.6	Verifica
			Lxt.ouperior	G, SOBRE., S	36.6	8.3	-4.2	2.6	-4.2	Mz	6.7	Verifica
	Calculum (O. 2.25	UE 400 F		G, SOBRE., S		13.8	-3.0	1.8	-8.2	NM_YM_Z	15.1	Verifica
	Cobertura (0 - 2.36 m)	HE 180 B		G, SOBRE., V		-1.6	0.2	1.1	-7.3	Nc	2.9	Verifica
				G, SOBRE., S		-3.5	0.5	1.4		M _Y	2.6	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		-0.5	1.3	2.6	-4.2	Mz	2.1	Verifica
				G, SOBRE., S		-3.4	0.8	1.8	-	NM _Y M _Z	5.4	Verifica
				G, SOBRE., V		-1.6	0.2	1.1	-7.3	N _c	2.9	Verifica
				G, SOBRE., S		-3.5	0.5	1.4	-8.3	M _Y	2.6	Verifica
			Ext.Superior									
				G, SOBRE., S		-0.5	1.3	2.6	-4.2	M _Z	2.1	Verifica
	Piso 1 (-1 - 0 m)	HE 180 B		G, SOBRE., S	_	-3.4	0.8	1.8	-8.2	NM _Y M _Z	5.4	Verifica
	,			G, SOBRE., V		-8.9	1.3	1.1	-7.3	Nc	2.9	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		-11.7	2.0	1.4	-8.3	M _Y	8.9	Verifica
				G, SOBRE., S	38.1	-4.7	4.0	2.6	-4.2	Mz	6.2	Verifica
			G, SOBRE., S	41.2	-11.5	2.6	1.8	-8.2	NM_YM_Z	13.1	Verifica	
				G, SOBILLI, S								



			ſ	Resumo das ve	rificaçõ	čes						
		Dimensão		E	sforços	s desfav	oráveis				Aprov	
Pilares	Tramo	(cm)	Posição	Natureza	N (kN)	Mxx (kN·m)	Myy (kN·m)	Qx (kN)	Qy (kN)	Desfavorável	Aprov. (%)	Estado
				G, SOBRE., V	134.0	-18.8	-2.2	1.1	9.8	NM_YM_Z	25.4	Verific
				G, SOBRE., S	95.6	-11.3	-4.8	2.9	5.4	Mz	7.6	Verific
				G, SOBRE., S	99.3	-17.9	-1.4	0.7	10.6	M_tV_Z	3.3	Verific
				G, SOBRE., V	136.8	1.3	0.2	1.1	9.0	Nc	11.3	Verific
			Ext Inforior	G, SOBRE., S	100.4	4.4	0.1	0.7	10.6	M _Y	3.3	Verific
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S	96.7	0.2	1.4	2.9	5.4	Mz	2.2	Verific
				G, SOBRE., V	135.4	1.9	0.2	1.1	9.8	NM_YM_Z	12.2	Verific
				G, SOBRE., V	136.8	1.3	0.2	1.1	9.0	Nc	11.3	Verific
			Frat Communication	G, SOBRE., S	100.4	4.4	0.1	0.7	10.6	M _Y	3.3	Verific
			Ext.Superior	G, SOBRE., S	96.7	0.2	1.4	2.9	5.4	Mz	2.2	Verific
	Piso 1 (-1 - 0 m)	HE 180 B		G, SOBRE., V	135.4	1.9	0.2	1.1	9.8	NM_YM_Z	12.2	Verific
	PISO 1 (-1 - 0 III)	UE 100 P		G, SOBRE., V	137.5	10.3	1.2	1.1	9.0	Nc	11.4	Verific
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S	100.9	14.9	0.8	0.7	10.6	M _Y	11.3	Verific
			Ext.Interior	G, SOBRE., S	97.2	5.7	4.3	2.9	5.4	Mz	6.8	Verific
				G, SOBRE., V	136.1	11.8	1.3	1.1	9.8	NM_YM_Z	18.0	Verific
P19				G, SOBRE., V	159.1	17.7	-1.9	1.0	-9.1	Nc	13.2	Verific
			F. # C	G, SOBRE., V			-2.0	1.0	-9.9	NM _Y M _Z	26.7	Verific
			Ext.Superior	G, SOBRE., S			-4.5	2.7	-5.7	Mz	7.0	Verific
	0 1 1 10			G, SOBRE., S			-2.6	1.5	-10.9		3.4	Verific
	Cobertura (0 - 2.31 m)	HE 180 B		G, SOBRE., V			0.1	1.0	-9.1	Nc	13.3	Verific
				G, SOBRE., S			0.6	1.5	-10.9	M _Y	3.4	Verific
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S			1.3	2.7	-5.7	Mz	2.1	Verific
				G, SOBRE., V	158.8	-2.1	0.2	1.0	-9.9	NM_YM_Z	14.1	Verific
				G, SOBRE., V			0.1	1.0	-9.1	Nc	13.3	Verific
				G, SOBRE., S			0.6	1.5	-10.9	M _Y	3.4	Verifica
	Piso 1 (-1 - 0 m) HE 180 B		Ext.Superior	G, SOBRE., S			1.3	2.7	-5.7	Mz	2.1	Verifica
		30 B	G, SOBRE., V			0.2	1.0	-9.9	NM _Y M _Z	14.1	Verifica	
	,		Ext.Inferior	G, SOBRE., V			1.1	1.0	-9.1	Nc	13.4	Verifica
				G, SOBRE., S			2.1	1.5		NM _Y M _Z	20.3	Verifica
				G, SOBRE., S			4.1	2.7	-5.7	Mz	6.4	Verifica
P20				G, SOBRE., V		-14.8	5.2	-2.6		Nc	3.5	Verifica
120				G, SOBRE., S		-17.6	3.5		11.0	M _Y	14.8	Verific
			Ext.Superior	G, SOBRE., S		-6.5	6.8	-3.9		Mz	10.7	Verifica
				G, SOBRE., V		-16.3	5.0	-2.4		NM _Y M _Z	21.4	Verifica
	Cobertura (0 - 2.36 m)	HE 180 B		G, SOBRE., V		1.4	-0.2	-2.6		N _c	3.6	Verifica
				G, SOBRE., S		5.6	-0.2		11.0		4.2	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		-0.2	-1.5	-3.9		Mz	2.4	Verifica
				G, SOBRE., S		5.5	-0.4			NM _Y M _Z	7.1	Verific
				G, SOBRE., V		1.4	-0.2	-2.6		N _c	3.6	Verifica
				G, SOBRE., S		5.6	-0.2			MY	4.2	Verifica
			Ext.Superior	G, SOBRE., S		-0.2	-1.5	-3.9		Mz	2.4	Verifica
				G, SOBRE., S		5.5	-0.4		10.8	NM _Y M _Z	7.1	Verifica
	Piso 1 (-1 - 0 m)	HE 180 B		G, SOBRE., V		9.0	-2.8	-2.6		N _c	3.6	Verifica
				G, SOBRE., S		16.6	-1.9		11.0		13.9	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		3.5	-5.5	-3.9		M _Z	8.6	Verifica
				G, SOBRE., S		16.3	-2.6			NM _Y M _Z	18.4	Verific
P21				G, SOBRE., V								
r21						15.1	5.0			N _c	4.2	Verific
	Cobertura (0 - 2.36 m) HE 180		Ext.Superior	G, SOBRE., S		18.5	2.5		-11.6		15.6	Verific
		UE 100 B		G, SOBRE., S		8.6	6.3		-4.2		10.0	Verific
		HE 180 B		G, SOBRE., V		16.7	4.9		-9.2	NM _Y M _Z	22.2	Verific
				G, SOBRE., V		-1.8	-0.2		-8.0	N _c	4.3	Verific
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S		-5.9	0.3			NM _Y M _Z	7.7	Verific
				G, SOBRE., S		-0.3	-1.4	-3.7			2.2	Verifica
				G, SOBRE., V		-1.8	-0.2		-8.0		4.3	Verific
	Piso 1 (-1 - 0 m)	HE 180 B	Ext.Superior	G, SOBRE., S		-5.9	0.3			NM _Y M _Z	7.7	Verifica
) THE 100 B LXC		G, SOBRE., S	54.5	-0.3	-1.4	-3.7	-4.2	Mz	2.2	Verific



			F	Resumo das ve	rificaçõ	ies						
		D:		E	sforços	desfav	oráveis				A	
Pilares	Tramo	Dimensão (cm)	Posição	Natureza	N (kN)	Mxx (kN·m)	Myy (kN·m)	Qx (kN)	Qy (kN)	Desfavorável	Aprov. (%)	Estado
				G, SOBRE., V	77.1	-9.8	-2.7	-2.5	-8.0	N _c	4.3	Verifica
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S	58.5	-17.5	-0.7	-1.0	-11.6	M _Y	14.7	Verifica
			Ext.Illierior	G, SOBRE., S	55.0	-4.4	-5.1	-3.7	-4.2	Mz	8.0	Verifica
				G, SOBRE., S	58.5	-17.0	-1.2	-1.3	-11.3	NM_YM_Z	18.1	Verifica
P13			Ext.Superior	G, SOBRE., V	128.3	-0.1	-3.2	12.2	0.5	Q	19.5	Verifica
	Piso 1 (-1 - 0 m)	35x35	Ext.Superior	G, SOBRE., V	128.4	-0.1	-3.2	12.1	0.5	N,M	6.9	Verifica
	PISO 1 (-1 - 0 III)	33X33	Ext.Inferior	G, SOBRE., V	103.4	2.1	0.9	10.0	0.3	Q	17.0	Verifica
			ext.Interior	G, SOBRE., V	103.4	2.1	0.9	10.0	0.3	N,M	5.4	Verifica
	Fundação	35x35	Arrangua	G, SOBRE., V	103.4	2.1	0.9	10.0	0.3	Q	2.0	Verifica
	runuação	33X33	Arranque	G, SOBRE., V	103.4	2.1	0.9	10.0	0.3	N,M	5.4	Verifica
P9			E. I. C	G, SOBRE., S	35.9	7.0	0.0	-0.2	-8.2	Q S.	25.8	Verifica
	Piso 1 (-1 - 1.95 m) 25x25	Ext.Superior	G, S	35.5	7.0	0.0	-0.2	-8.2	N,M S.	20.9	Verifica	
	PISO 1 (-1 - 1.95 m)	25X25	Ext.Inferior	G, SOBRE., S	39.2	-10.6	-0.4	-0.2	-8.2	Q S.	25.5	Verifica
				G, S	38.8	-10.6	-0.4	-0.2	-8.2	N,M S.	38.0	Verifica
	Fundação	25x25	A	G, SOBRE., S	39.2	-10.6	-0.4	-0.2	-8.2	Q S.	3.6	Verifica
	runuação	23X23	Arranque	G, S	38.8	-10.6	-0.4	-0.2	-8.2	N,M S.	38.0	Verifica
P4			Ext.Superior	G, S	140.7	-6.0	-2.4	2.2	7.4	Q S.	17.4	Verifica
	Piso 1 (-1 - 1.95 m)	25,425	Ext.Superior	G, SOBRE., V	204.4	-5.6	-8.5	2.1	1.3	N,M	29.3	Verifica
	PISO 1 (-1 - 1.95 III)	25x25	Ext.Inferior	G, S	144.0	9.9	2.4	2.2	7.4	Q S.	17.2	Verifica
			Ext.Illierior	G, SOBRE., V	205.9	8.6	8.5	3.6	0.8	N,M	33.3	Verifica
	Fundação	25x25	Arrangue	G, SOBRE., S	145.9	9.9	2.4	2.2	7.4	Q S.	3.2	Verifica
	runuação	23823	Arranque	G, SOBRE., V	205.9	8.6	8.5	3.6	0.8	N,M	33.3	Verifica
P13a				G, SOBRE., V	188.5	0.1	-10.9	7.0	-0.1	NM_YM_Z	27.7	Verifica
			Ext.Superior	G, S	113.6	7.5	-5.2	3.1	-6.7	M _Y	5.7	Verifica
	Cobertura (0 - 2.7 m) HE 180 B	Ext.Superior	G, SOBRE., V	178.2	0.2	-11.1	7.3	-0.2	Mz	17.5	Verifica	
			G, SOBRE., S	120.7	-7.5	-6.8	4.4	6.7	M_tV_Z	2.1	Verifica	
			G, SOBRE., V	190.2	-0.1	6.2	7.0	-0.1	Nc	13.7	Verifica	
			Ext.Inferior	G, SOBRE., S	122.0	8.9	3.9	4.4	6.7	M _Y	6.7	Verifica
			LXC.IIIIEHOF	G, SOBRE., S	122.5	-1.3	7.8	7.4	-1.0	Mz	12.3	Verifica
				G, SOBRE., V	190.2	0.1	6.2	7.0	0.1	NM_YM_Z	21.7	Verifica

as:
Q: Estado limite de resistência face ao esforço transverso (combinações não sísmicas)
N,M: Estado limite de resistência face a solicitações normais (combinações não sísmicas)
Q S.: Estado limite de resistência face ao esforço transverso (combinações sísmicas)
N,M S.: Estado limite de resistência face a solicitações normais (combinações sísmicas)
N,C: Resistência à compressão
My: Resistência à flexão eixo Y
My: Resistência à flexão eixo Z
My: Resistência ao esforço transverso Z e momento torsor combinados
NMyMz: Resistência à flexão composta



5 – VERIFICAÇÃO DE FUNDAÇÕES

Referência: P1		
Dimensões: 105 x 55 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.095157 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.142736 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa	V
	Calculado: 0.13322 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.179425 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa	Verilloa
Toribao maxima em combinações fandamentais sistineas.	Calculado: 0.285863 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
,	Calculado: 0.0712206 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.142736 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.0991791 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.139302 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa	
	Calculado: 0.285863 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 48.8 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 14795.8 %	Verifica
Flexão na sapata:		
-Na direcção X:	Momento: 10.16 kN·m	Verifica
-Na direcção Y:	Momento: 8.63 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
-Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
		• 5111100



Referência: P1		
Dimensões: 105 x 55 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20	l	1
Verificação	Valores	Estado
Compressão oblíqua na sapata: Critério de CYPE	N/ : 5000 IN/ 0	
	Máximo: 5000 kN/m²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 179.6 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 142.9 kN/m ²	Verifica
Altura mínima: Critério de CYPE	Mínimo: 15 cm Calculado: 50 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação: -P1:	Mínimo: 15 cm Calculado: 43 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:	Saloulado. 10 om	Verifica
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0015	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0019	
Diâmetro mínimo dos varões:	Galculado. 0.0019	Verifica
- Malha inferior:		
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Mínimo: 8 mm Calculado: 16 mm	
Afastamento máximo entre varões:	Calculado. 16 IIIII	Verifica
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	\
- Armadura inferior direcção Y:		Verifica
,	Calculado: 20 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões: Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:		
	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4	Mínimo: 19 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
-Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
-Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	* or in oa
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
aaaa iiii anoogao n para a oog.	Oaiouiado. 20 oiii	verillea



Referência: P1		
Dimensões: 105 x 55 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Cumprem-se todas as ve	rificações	
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.21		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.06		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN		

Referência: P2		
Dimensões: 70 x 70 x 50		
Armaduras: Xi:Ø10a/10 Yi:Ø10a/10		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.0881919 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.0870147 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.0837774 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.0890748 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa	
	Calculado: 0.0887805 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.0662175 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.0870147 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.0623916 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.0669042 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa	
	Calculado: 0.0887805 MPa	Verifica



Referência: P2 Dimensões: 70 x 70 x 50 Armaduras: Xi:Ø10a/10 Yi:Ø10a/10 Verificação **Valores** Estado Derrube da sapata: Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio. - Na direcção X: Reserva segurança: 16423.7 % Verifica Reserva segurança: 11080.3 % Verifica Na direcção Y: Flexão na sapata: - Na direcção X: Momento: 8.87 kN·m Verifica Na direcção Y: Momento: 9.84 kN·m Verifica Esforço na sapata: - Na direcção X: Transverso: 0.00 kN Verifica - Na direcção Y: Transverso: 0.00 kN Verifica Compressão oblíqua na sapata: Critério de CYPE Máximo: 5000 kN/m² - Combinações fundamentais: Calculado: 191.4 kN/m² Verifica - Combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 176.1 kN/m² Verifica Altura mínima: Mínimo: 15 cm Critério de CYPE Calculado: 50 cm Verifica Espaço para amarrar arranques na fundação: Mínimo: 15 cm -P2: Calculado: 44 cm Verifica Quantidade geométrica mínima: Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1 Mínimo: 0.00133 Armadura inferior direcção X: Calculado: 0.00135 Verifica - Armadura inferior direcção Y: Calculado: 0.00135 Verifica Diâmetro mínimo dos varões: - Malha inferior: Mínimo: 8 mm Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1 Calculado: 10 mm Verifica Afastamento máximo entre varões: Critério de CYPE Máximo: 30 cm - Armadura inferior direcção X: Calculado: 10 cm Verifica - Armadura inferior direcção Y: Calculado: 10 cm Verifica Afastamento mínimo entre varões: Critério de CYPE Mínimo: 10 cm - Armadura inferior direcção X: Calculado: 10 cm Verifica - Armadura inferior direcção Y: Calculado: 10 cm Verifica

- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN



Referência: P2		
Dimensões: 70 x 70 x 50		
Armaduras: Xi:Ø10a/10 Yi:Ø10a/10		
Verificação	Valores	Estado
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 12 cm Calculado: 12 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 12 cm Calculado: 12 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 8 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 12 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 12 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 12 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 12 cm	Verifica
Cumprem-se todas	as verificações	
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.14		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.16		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		

Referência: P3		
Dimensões: 85 x 85 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.15647 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.128511 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.200418 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.232791 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.255845 MPa	Verifica



Referência: P3 Dimensões: 85 x 85 x 50 Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30 Verificação **Valores** Estado Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C): Critério de CYPE Máximo: 0.2 MPa - Tensão média em combinações fundamentais: Calculado: 0.117131 MPa Verifica Máximo: 0.3 MPa - Tensão média em combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 0.128511 MPa Verifica Máximo: 0.249959 MPa Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento: Calculado: 0.149603 MPa Verifica - Tensão máxima em combinações fundamentais com vento: Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.177659 MPa Verifica Máximo: 0.374938 MPa - Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 0.255845 MPa Verifica Derrube da sapata: Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio. - Na direcção X: Reserva segurança: 348.2 % Verifica Na direcção Y: Reserva segurança: 260.2 % Verifica Flexão na sapata: - Na direcção X: Momento: 9.17 kN·m Verifica Na direcção Y: Momento: 7.86 kN·m Verifica Esforço na sapata: - Na direcção X: Transverso: 0.00 kN Verifica Na direcção Y: Transverso: 0.00 kN Verifica Compressão oblíqua na sapata: Critério de CYPE Máximo: 5000 kN/m² Combinações fundamentais: Calculado: 226.7 kN/m² Verifica Combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 170.2 kN/m² Verifica Altura mínima: Mínimo: 15 cm Critério de CYPE Calculado: 50 cm Verifica Espaço para amarrar arranques na fundação: Mínimo: 12 cm -P3: Calculado: 43 cm Verifica Quantidade geométrica mínima: Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1 Mínimo: 0.0013 - Armadura inferior direcção X: Calculado: 0.0014 Verifica - Armadura inferior direcção Y: Calculado: 0.0014 Verifica



Referência: P3		
Dimensões: 85 x 85 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 30 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 30 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4	Mínimo: 19 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Cumprem-se todas	as verificações	
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.11		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.10		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		

Referência: P6		
Dimensões: 85 x 85 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		



Referência: P6		
Dimensões: 85 x 85 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30	h	I
Verificação	Valores	Estado
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.198162 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.144305 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.211798 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.242307 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.227494 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C): Critério de CYPE		7 5.11104
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.148033 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.144305 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.158039 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.184526 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.227494 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 712.7 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 405.1 %	Verifica
Flexão na sapata:		
- Na direcção X:	Momento: 9.91 kN·m	Verifica
-Na direcção Y:	Momento: 9.17 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
-Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m ²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 339.9 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 247.2 kN/m ²	Verifica



Valores Mínimo: 15 cm Calculado: 50 cm Mínimo: 12 cm Calculado: 43 cm	Estado Verifica
Mínimo: 15 cm Calculado: 50 cm Mínimo: 12 cm	Verifica
Mínimo: 15 cm Calculado: 50 cm Mínimo: 12 cm	Verifica
Calculado: 50 cm Mínimo: 12 cm	
Mínimo: 12 cm	
Calculado: 43 cm	I
	Verifica
Mínimo: 0.0013	
Calculado: 0.0014	Verifica
Calculado: 0.0014	Verifica
Mínimo: 8 mm	
Calculado: 16 mm	Verifica
Máximo: 30 cm	
Calculado: 30 cm	Verifica
Calculado: 30 cm	Verifica
Mínimo: 10 cm	
Calculado: 30 cm	Verifica
Calculado: 30 cm	Verifica
Mínimo: 19 cm	
Calculado: 20 cm	Verifica
Mínimo: 13 cm	
Calculado: 20 cm	Verifica
_	Calculado: 30 cm Calculado: 30 cm Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm Calculado: 20 cm Calculado: 20 cm Mínimo: 13 cm Calculado: 20 cm Calculado: 20 cm Calculado: 20 cm

Informação adicional:

- Sapata de tipo rígida
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.12
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.11
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN



Referência: P6

Dimensões: 85 x 85 x 50

Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30

Verificação Valores Estado

- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN

Referência: P7

Dimensões: 50 x 95 x 50 Armaduras: Xi:Ø16a/15 Yi:Ø16a/15		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.15127 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.150387 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.151172 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.173245 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.301756 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C): Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.113502 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.150387 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.112717 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.131748 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.301756 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 22002.8 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 69.6 %	Verifica
Flexão na sapata:		
-Na direcção X:	Momento: 4.13 kN·m	Verifica
- Na direcção Y:	Momento: 8.86 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		



Referência: P7		
Dimensões: 50 x 95 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/15 Yi:Ø16a/15		
Verificação	Valores	Estado
- Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 248.5 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 198.1 kN/m²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 50 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Mínimo: 12 cm	
-P7:	Calculado: 43 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0025	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0024	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 15 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 15 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	



Referência: P7		
Dimensões: 50 x 95 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/15 Yi:Ø16a/15		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Cumprem-se todas as v	verificações	
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.03		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.13		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		

Referência: P8 Dimensões: 85 x 85 x 50 Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B): Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.119093 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.0938817 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.123802 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.162454 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.169321 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.0900558 MPa	Verifica
- Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.0938817 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.0923121 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.127922 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.169321 MPa	Verifica



Referência:	P8

Dimensões: 85 x 85 x 50

Difficitions. 63 x 63 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30		
Verificação	Valores	Estado
Derrube da sapata: Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
-Na direcção X:	Reserva segurança: 218.6 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 197.9 %	Verifica
Flexão na sapata:		
-Na direcção X:	Momento: 6.04 kN·m	Verifica
-Na direcção Y:	Momento: 5.79 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
- Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m ²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 166.6 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 121.2 kN/m²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 50 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Mínimo: 12 cm	
-P8:	Calculado: 43 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0014	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0014	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 30 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 30 cm	Verifica



14 17	h
Armaduras: Xi:Ø16a/30 Yi:Ø16a/30	
Dimensões: 85 x 85 x 50	
Referência: P8	

Verificação	Valores	Estado
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4	Mínimo: 19 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica

Cumprem-se todas as verificações

Informação adicional:

- Sapata de tipo rígida
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.08
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.07
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN
- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN

Referência:	P16
Holofollola.	1 10

Dimensões: 75 x 75 x 60

Difficusoes: 73 x 73 x 60		
Armaduras: Xi:Ø16a/25 Yi:Ø16a/25		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
·	Calculado: 0.186782 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.149897 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.180504 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.188254 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa	
	Calculado: 0.151565 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
- Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.140185 MPa	Verifica



Referência: P16		
Dimensões: 75 x 75 x 60		
Armaduras: Xi:Ø16a/25 Yi:Ø16a/25	1	
Verificação	Valores	Estado
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.149897 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.134691 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.141362 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.151565 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 85949.1 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 26658.5 %	Verifica
Flexão na sapata:		
- Na direcção X:	Momento: 0.00 kN·m	Verifica
- Na direcção Y:	Momento: 0.00 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
- Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
-Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 367.6 kN/m ²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 280.6 kN/m²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 60 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Mínimo: 50 cm	
-P16:	Calculado: 53 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.00133	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.00134	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.00134	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	



Referência: P16		
Dimensões: 75 x 75 x 60		
Armaduras: Xi:Ø16a/25 Yi:Ø16a/25		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 25 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 25 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 25 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 25 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Cumprem-se toda:	s as verificações	,
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.00		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.00		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		

Refer	ência:	P17
1		

Dimensões: 55 x 55 x 55

Armaduras: Xi:Ø20a/30 Yi:Ø20a/30		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.196691 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.170596 MPa	Verifica



Referência: P17		
Dimensões: 55 x 55 x 55		
Armaduras: Xi:Ø20a/30 Yi:Ø20a/30		I
Verificação	Valores	Estado
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.187371 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.199732 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.174226 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.148425 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.170596 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.139793 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.15078 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.174226 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 44511.9 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 16935.2 %	Verifica
Flexão na sapata:		
- Na direcção X:	Momento: 0.00 kN·m	Verifica
- Na direcção Y:	Momento: 0.00 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
- Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m ²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 267 kN/m ²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 210.1 kN/m ²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 55 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação: -P17:	Mínimo: 45 cm Calculado: 47 cm	Verifica



Referência: P17		
Dimensões: 55 x 55 x 55		
Armaduras: Xi:Ø20a/30 Yi:Ø20a/30		
Verificação	Valores	Estado
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0021	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0021	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 20 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 30 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 30 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 0 cm	
	Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 24 cm	V
Armedure int direcção V para simo.	Calculado: 24 cm Mínimo: 24 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 24 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 0 cm	10111100
	Calculado: 0 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 19 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 24 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 24 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 24 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 24 cm	Verifica
Cumprem-se todas as verificações		,
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.00		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.00 - Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN		



Referência: P18 Dimensões: 125 x 65 x 50 Armaduras: Xi:Ø12a/15 Yi:Ø12a/15 Verificação **Valores** Estado Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B): Critério de CYPE Máximo: 0.2 MPa - Tensão média em combinações fundamentais: Calculado: 0.185801 MPa Verifica Máximo: 0.3 MPa - Tensão média em combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 0.136359 MPa Verifica Máximo: 0.249959 MPa Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento: Calculado: 0.184526 MPa Verifica - Tensão máxima em combinações fundamentais com vento: Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.187862 MPa Verifica Máximo: 0.374938 MPa Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 0.157745 MPa Verifica Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C): Critério de CYPE Máximo: 0.2 MPa Tensão média em combinações fundamentais: Calculado: 0.138812 MPa Verifica Máximo: 0.3 MPa -Tensão média em combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 0.136359 MPa Verifica Máximo: 0.249959 MPa Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento: Calculado: 0.137831 MPa Verifica Máximo: 0.249959 MPa Tensão máxima em combinações fundamentais com vento: Calculado: 0.140872 MPa Verifica Máximo: 0.374938 MPa Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas: Calculado: 0.157745 MPa Verifica Derrube da sapata: Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio. - Na direcção X: Reserva segurança: 949.2 % Verifica Na direcção Y: Reserva segurança: 33649.9 % Verifica Flexão na sapata: Na direcção X: Momento: 12.24 kN·m Verifica Na direcção Y: Momento: 0.00 kN·m Verifica Esforço na sapata: Na direcção X: Transverso: 12.07 kN Verifica - Na direcção Y: Transverso: 0.00 kN Verifica Compressão oblíqua na sapata: Critério de CYPE Máximo: 5000 kN/m² Combinações fundamentais: Calculado: 452.3 kN/m² Verifica



Referência: P18		
Dimensões: 125 x 65 x 50		
Armaduras: Xi:Ø12a/15 Yi:Ø12a/15 Verificação	Valores	Estado
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 331.8 kN/m ²	Verifica
Altura mínima:	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Verillea
Critério de CYPE	Mínimo: 15 cm Calculado: 50 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação: -P18:	Mínimo: 40 cm Calculado: 44 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0014	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0014	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 12 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões: Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 15 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões: Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 15 cm	Verifica
Comprimento de amarração:	Calculado. 13 cm	verillea
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 15 cm Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 15 cm Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 15 cm Calculado: 15 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 15 cm	Verifica
Cumprem-se todas as ve	rificações	



Referência: P18

Dimensões: 125 x 65 x 50

Armaduras: Xi:Ø12a/15 Yi:Ø12a/15

Verificação Valores Estado

Informação adicional:

- Sapata de tipo rígida

- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.21

- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.00

- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 109.87 kN

- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN

Referência: P19

Referencia: P19		
Dimensões: 135 x 70 x 50		
Armaduras: Xi:Ø10a/10 Yi:Ø12a/15		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.188156 MPa	Verifica
- Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.142441 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.193061 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.196494 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.157745 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C): Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.140872 MPa	Verifica
- Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.142441 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.144109 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.14715 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.157745 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 1424.8 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 42998.2	
-	53	• 5111100



Referência: P19		
Dimensões: 135 x 70 x 50		
Armaduras: Xi:Ø10a/10 Yi:Ø12a/15	Lea	<u> </u>
Verificação	Valores	Estado
Flexão na sapata:		
- Na direcção X:	Momento: 17.83 kN·m	Verifica
-Na direcção Y:	Momento: 0.00 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
- Na direcção X:	Transverso: 15.01 kN	Verifica
-Na direcção Y:	Transverso: 6.38 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 529.7 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 387.2 kN/m²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 50 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Mínimo: 40 cm	
-P19:	Calculado: 44 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.00133	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.00135	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.00134	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 10 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 10 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 15 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 10 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 15 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 14 cm	
	Calculado: 21 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 14 cm	\ /:\tau
	Calculado: 21 cm	Verifica



Referência: P19		
Dimensões: 135 x 70 x 50		
Armaduras: Xi:Ø10a/10 Yi:Ø12a/15		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 15 cm	
	Calculado: 15 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 0 cm	
	Calculado: 0 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Calculado: 15 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 8 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 8 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 10 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 10 cm	Verifica
Cumprem-se todas	as verificações	-
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.29		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.00		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 118.41 kN		

Potovôncio, P20		
Referência: P20 Dimensões: 90 x 60 x 55		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
	Valutes	LStauo
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.142441 MPa	Verifica
- Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.120663 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
	Calculado: 0.190118 MPa	Verifica
- Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa	
,	Calculado: 0.193355 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa	
3	Calculado: 0.191491 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
,	Calculado: 0.107321 MPa	Verifica
- Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.120663 MPa	Verifica



Referência: P20		
Dimensões: 90 x 60 x 55		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.141951 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.144698 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.191491 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
-Na direcção X:	Reserva segurança: 195.0 %	Verifica
-Na direcção Y:	Reserva segurança: 17616.1 %	Verifica
Flexão na sapata:		
-Na direcção X:	Momento: 4.52 kN·m	Verifica
-Na direcção Y:	Momento: 4.35 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
-Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m ²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 166.1 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 129 kN/m²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 55 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Mínimo: 42 cm	
-P20:	Calculado: 48 cm	Verifica
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
-Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0018	Verifica
-Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0016	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica



Referência: P20		
Dimensões: 90 x 60 x 55		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Cumprem-se todas as ve	erificações	1
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.06		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.04		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN		

Referência: P21		
Dimensões: 90 x 60 x 55		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
-	Calculado: 0.168634 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
	Calculado: 0.138812 MPa	Verifica



ência: P21	
nsões: 90 x 60 x 55	
duras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20	
cação Valores	Estado
são máxima em combinações fundamentais sem vento: Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.212485 MPa	Verifica
são máxima em combinações fundamentais com vento: Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.218371 MPa	Verifica
são máxima em combinações fundamentais sísmicas: Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.20444 MPa	Verifica
ões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):	
io de CYPE	
são média em combinações fundamentais: Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.126843 MPa	Verifica
são média em combinações fundamentais sísmicas: Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.138812 MPa	Verifica
são máxima em combinações fundamentais sem vento: Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.158628 MPa	Verifica
são máxima em combinações fundamentais com vento: Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.163729 MPa	Verifica
são máxima em combinações fundamentais sísmicas: Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.20444 MPa	Verifica
be da sapata:	
de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de rança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as prinações de equilíbrio.	
direcção X: Reserva segurança: 295.4 %	Verifica
direcção Y: Reserva segurança: 19212.7	% Verifica
o na sapata:	
direcção X: Momento: 5.24 kN·m	Verifica
direcção Y: Momento: 3.37 kN·m	Verifica
ço na sapata:	
direcção X: Transverso: 0.00 kN	Verifica
direcção Y: Transverso: 0.00 kN	Verifica
oressão oblíqua na sapata:	
io de CYPE Máximo: 5000 kN/m²	
nbinações fundamentais: Calculado: 198.6 kN/m²	Verifica
nbinações fundamentais sísmicas: Calculado: 150.8 kN/m²	Verifica
a mínima:	
rio de CYPE Calculado: 55 cm	Verifica
ço para amarrar arranques na fundação: Mínimo: 42 cm Calculado: 48 cm	Verifica
direcção X: direcção Y: direcção Y: go na sapata: direcção X: direcção X: Transverso: 0.00 kN Transverso: 0.00 kN Transverso: 0.00 kN Dressão oblíqua na sapata: dio de CYPE Máximo: 5000 kN/m² Calculado: 198.6 kN/m² Calculado: 150.8 kN/m² A mínima: mío de CYPE Mínimo: 15 cm Calculado: 55 cm Go para amarrar arranques na fundação: Mínimo: 42 cm	Ver Ver Ver Ver Ver



Referência: P21		
Dimensões: 90 x 60 x 55		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0018	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0016	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
- Malha inferior:	Mínimo: 8 mm	
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica
-Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
-Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 19 cm Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 0 cm Calculado: 0 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 20 cm	Verifica
Cumprem-se todas	as verificações	'
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida		
 Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.07 Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.03 		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		
F (T		



Referência: P5-P4		
Dimensões: 145 x 85 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20 Xs:Ø16a/20 Ys:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.183545 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.135672 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.183349 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.194434 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.271443 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.13685 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.135672 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.136751 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.146758 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.271443 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 101201.3 %	Verifica
- Na direcção Y:	Reserva segurança: 127.2 %	Verifica
Flexão na sapata:		
- Na direcção X:	Momento: 72.45 kN·m	Verifica
- Na direcção Y:	Momento: 17.82 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		VOITIOO
- Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	
<u> </u>	HAHSVEISU. U.UU KIV	Verifica
Compressão oblíqua na sapata: Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m²	
		.,
- Combinações fundamentais:	Calculado: 549.6 kN/m ²	Verifica



Referência: P5-P4		
Dimensões: 145 x 85 x 50 Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20 Xs:Ø16a/20 Ys:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 417.5 kN/m²	Verific
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 50 cm	Verific
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Calculado: 43 cm	
-P5:	Mínimo: 18 cm	Verific
-P4:	Mínimo: 12 cm	Verific
Quantidade geométrica mínima:		
Norma EC-2. Artigo 9.2.1.1	Mínimo: 0.0013	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 0.0019	Verifica
- Armadura superior direcção X:	Calculado: 0.0019	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 0.0019	Verifica
- Armadura superior direcção Y:	Calculado: 0.0019	Verifica
Diâmetro mínimo dos varões:		
Norma EC-2. Artigo 9.8.2.1	Mínimo: 8 mm	
- Malha inferior:	Calculado: 16 mm	Verifica
- Malha superior:	Calculado: 16 mm	Verifica
Afastamento máximo entre varões:		
Critério de CYPE	Máximo: 30 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura superior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura superior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verifica
Afastamento mínimo entre varões:		
Critério de CYPE	Mínimo: 10 cm	
- Armadura inferior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verifica
- Armadura inferior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verific
- Armadura superior direcção X:	Calculado: 20 cm	Verific
- Armadura superior direcção Y:	Calculado: 20 cm	Verific
Comprimento de amarração:		
Norma EC-2. Artigo 8.4		
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Mínimo: 19 cm	
	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Mínimo: 19 cm Calculado: 42 cm	Verifica



Referência: P5-P4		
Dimensões: 145 x 85 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/20 Yi:Ø16a/20 Xs:Ø16a/20 Ys:Ø16a/20		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Mínimo: 19 cm	
	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Mínimo: 19 cm	
	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção X para a dir:	Mínimo: 28 cm	
	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção X para a esq:	Mínimo: 28 cm Calculado: 30 cm	\/- ::t:
Annadous sur disassão V saus sins	Mínimo: 28 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para cima:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para baixo:	Mínimo: 28 cm	Verilled
Aimaudia sup. ulievĝav i pala balko.	Calculado: 30 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção X para a dir:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção X para a esq:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para cima:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para baixo:	Calculado: 30 cm	Verifica
·	as as verificações	
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida (Critério de CYPE)		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.64		
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.09		
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN		

Referência: P10-P9		
Dimensões: 170 x 105 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/15 Yi:Ø16a/15 Xs:Ø16a/15 Ys:Ø16a/15		
Verificação	Valores	Estado
Tensões sobre o terreno (A1 - Conjunto B):		
Critério de CYPE		
- Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa	
	Calculado: 0.050031 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa	
,	Calculado: 0.106439 MPa	Verifica



Referência: P10-P9		
Dimensões: 170 x 105 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/15 Yi:Ø16a/15 Xs:Ø16a/15 Ys:Ø16a/15	les e	1
Verificação	Valores	Estado
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.0576828 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.067689 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.213073 MPa	Verifica
Tensões sobre o terreno (A2 - Conjunto C):		
Critério de CYPE		
-Tensão média em combinações fundamentais:	Máximo: 0.2 MPa Calculado: 0.0376704 MPa	Verifica
-Tensão média em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.3 MPa Calculado: 0.106439 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sem vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.0429678 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais com vento:	Máximo: 0.249959 MPa Calculado: 0.0516006 MPa	Verifica
-Tensão máxima em combinações fundamentais sísmicas:	Máximo: 0.374938 MPa Calculado: 0.213073 MPa	Verifica
Derrube da sapata:		
Se % de reserva de segurança é maior que zero, quer dizer que os coeficientes de segurança ao derrube são maiores que os valores estritos exigidos para todas as combinações de equilíbrio.		
- Na direcção X:	Reserva segurança: 44011.8 %	Verifica
-Na direcção Y:	Reserva segurança: 24.9 %	Verifica
Flexão na sapata:		
- Na direcção X:	Momento: 30.16 kN·m	Verifica
- Na direcção Y:	Momento: 19.07 kN·m	Verifica
Esforço na sapata:		
- Na direcção X:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
- Na direcção Y:	Transverso: 0.00 kN	Verifica
Compressão oblíqua na sapata:		
Critério de CYPE	Máximo: 5000 kN/m ²	
- Combinações fundamentais:	Calculado: 138.4 kN/m²	Verifica
- Combinações fundamentais sísmicas:	Calculado: 114.1 kN/m²	Verifica
Altura mínima:	Mínimo: 15 cm	
Critério de CYPE	Calculado: 50 cm	Verifica
Espaço para amarrar arranques na fundação:	Calculado: 43 cm	
-P10:	Mínimo: 17 cm	Verifica



Referência:	P10-P9
-------------	--------

Dimensões: 170 x 105 x 50

Valores	Estado
Mínimo: 13 cm	Verifica
Mínimo: 0.0013	
Calculado: 0.0023	Verifica
Calculado: 0.0023	Verifica
Calculado: 0.0026	Verifica
Calculado: 0.0026	Verifica
Mínimo: 8 mm	
Calculado: 16 mm	Verifica
Calculado: 16 mm	Verifica
Máximo: 30 cm	
Calculado: 15 cm	Verifica
Mínimo: 10 cm	
Calculado: 15 cm	Verifica
Mínimo: 19 cm	
	Verifica
Calculado: 56 cm	Verifica
Mínimo: 19 cm	7 5 1 11 5 5
Calculado: 42 cm	Verifica
Mínimo: 19 cm	
	Verifica
	Verifica
	Mínimo: 13 cm Mínimo: 0.0013 Calculado: 0.0023 Calculado: 0.0026 Calculado: 0.0026 Calculado: 0.0026 Mínimo: 8 mm Calculado: 16 mm Calculado: 16 mm Máximo: 30 cm Calculado: 15 cm



Referência: P10-P9		
Dimensões: 170 x 105 x 50		
Armaduras: Xi:Ø16a/15 Yi:Ø16a/15 Xs:Ø16a/15 Ys:Ø16a/15		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura sup. direcção X para a esq:	Mínimo: 28 cm	
	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para cima:	Mínimo: 28 cm	
	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para baixo:	Mínimo: 28 cm	
	Calculado: 30 cm	Verifica
Comprimento mínimo das patilhas:	Mínimo: 13 cm	
- Armadura inf. direcção X para a dir:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção X para a esq:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para cima:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura inf. direcção Y para baixo:	Calculado: 42 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção X para a dir:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção X para a esq:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para cima:	Calculado: 30 cm	Verifica
- Armadura sup. direcção Y para baixo:	Calculado: 30 cm	Verifica
Cumprem-se toda	s as verificações	·
Informação adicional:		
- Sapata de tipo rígida (Critério de CYPE)		

- Relação rotura desfavorável (Na direcção X): 0.18
- Relação rotura desfavorável (Na direcção Y): 0.06
- Esforço Transverso resistente (Na direcção X): 0.00 kN
- Esforço Transverso resistente (Na direcção Y): 0.00 kN