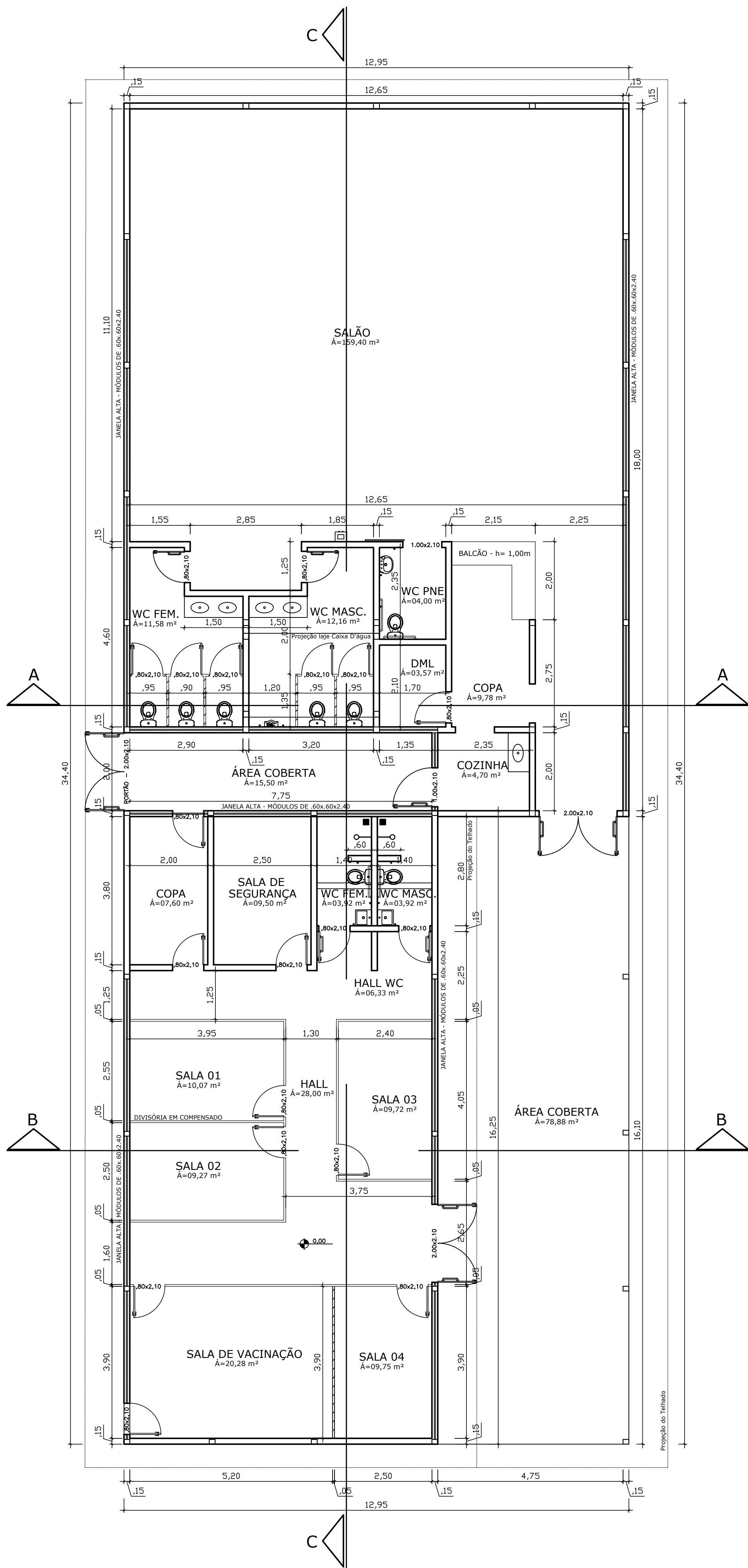
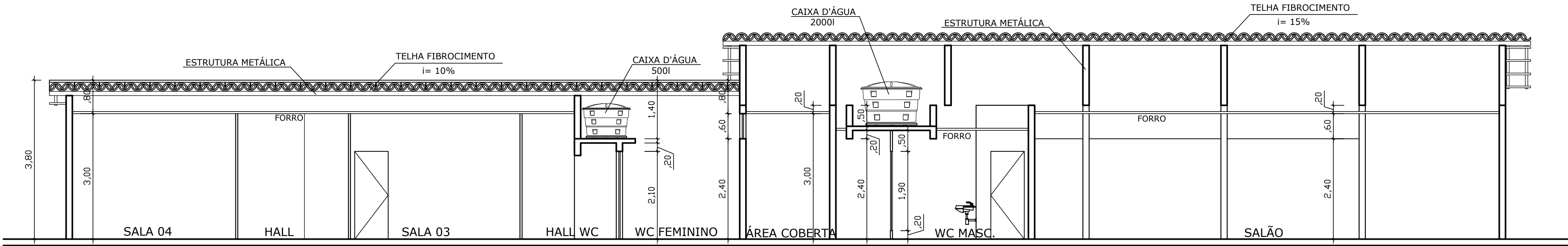
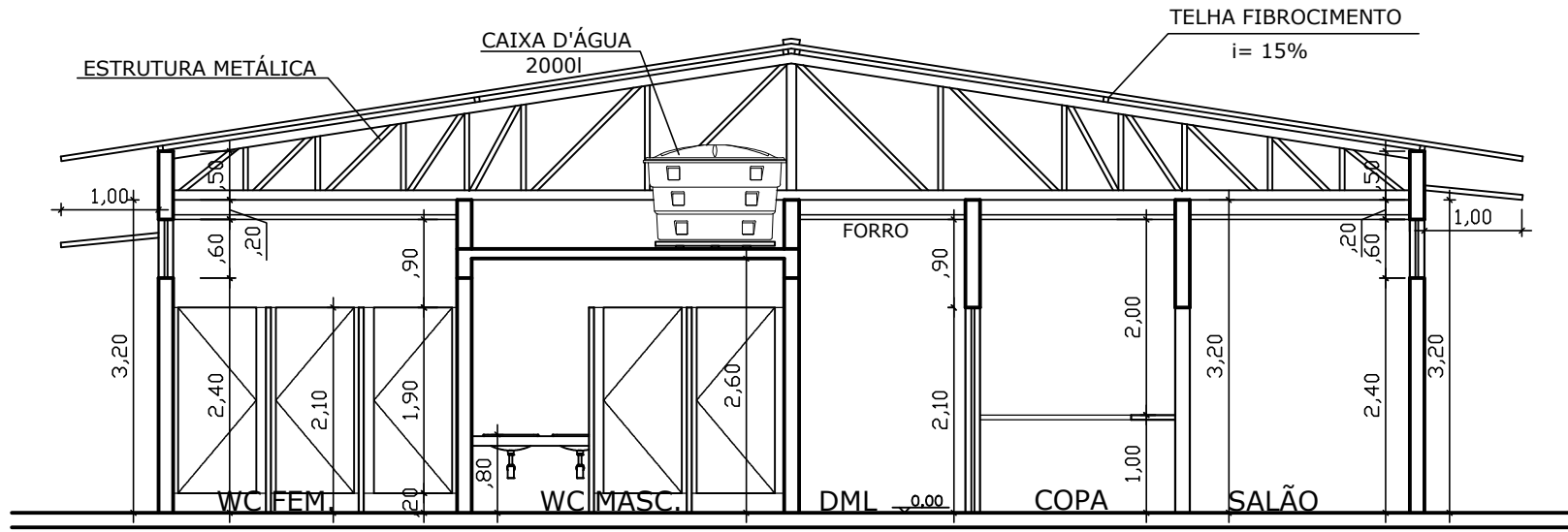




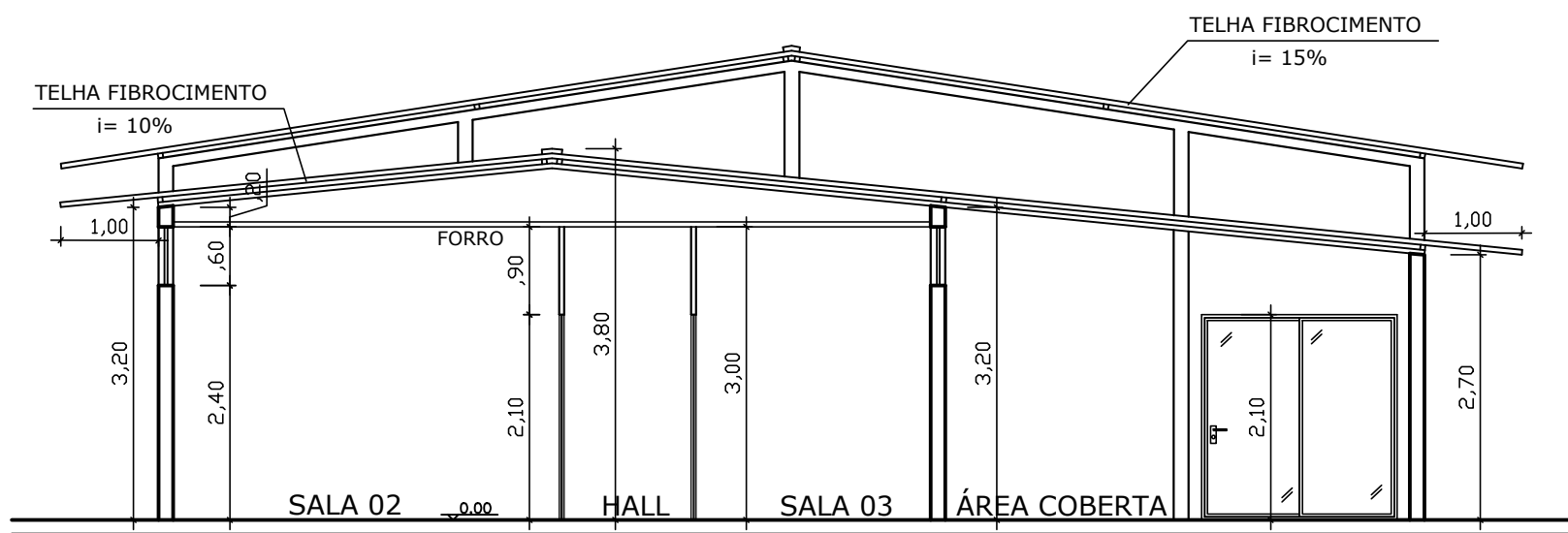
PLANTA BAIXA - PAVIMENTO TÉRREO
ÁREA TOTAL= 445,42m²
ESCALA 1/75



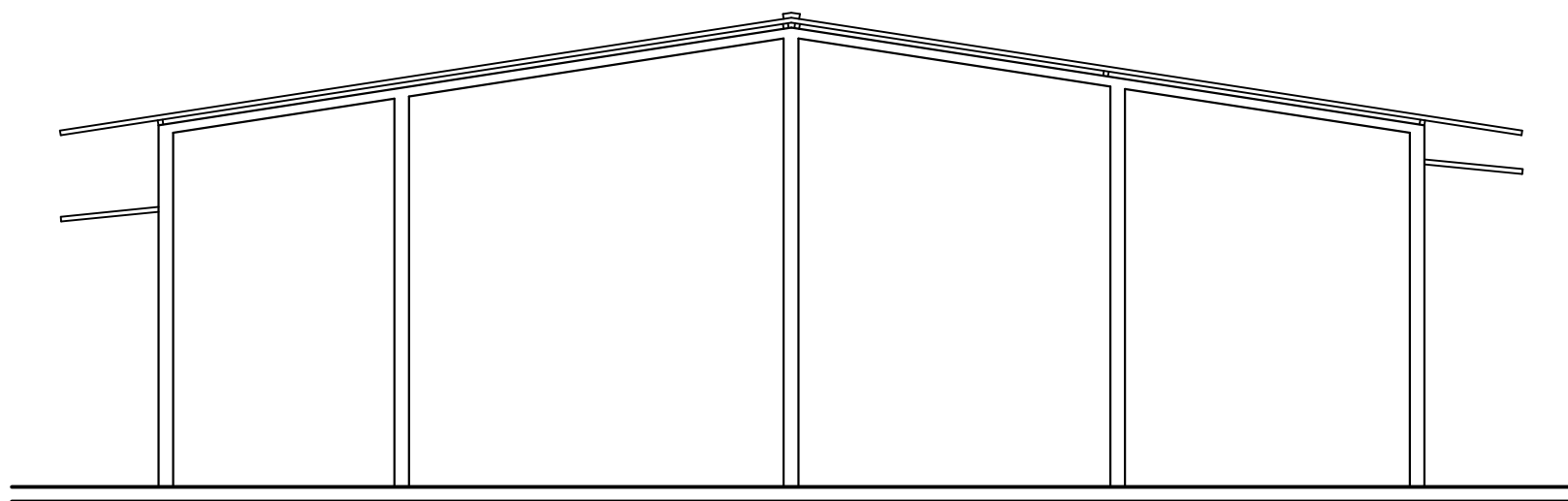
CORTE C-C
ESCALA 1/75



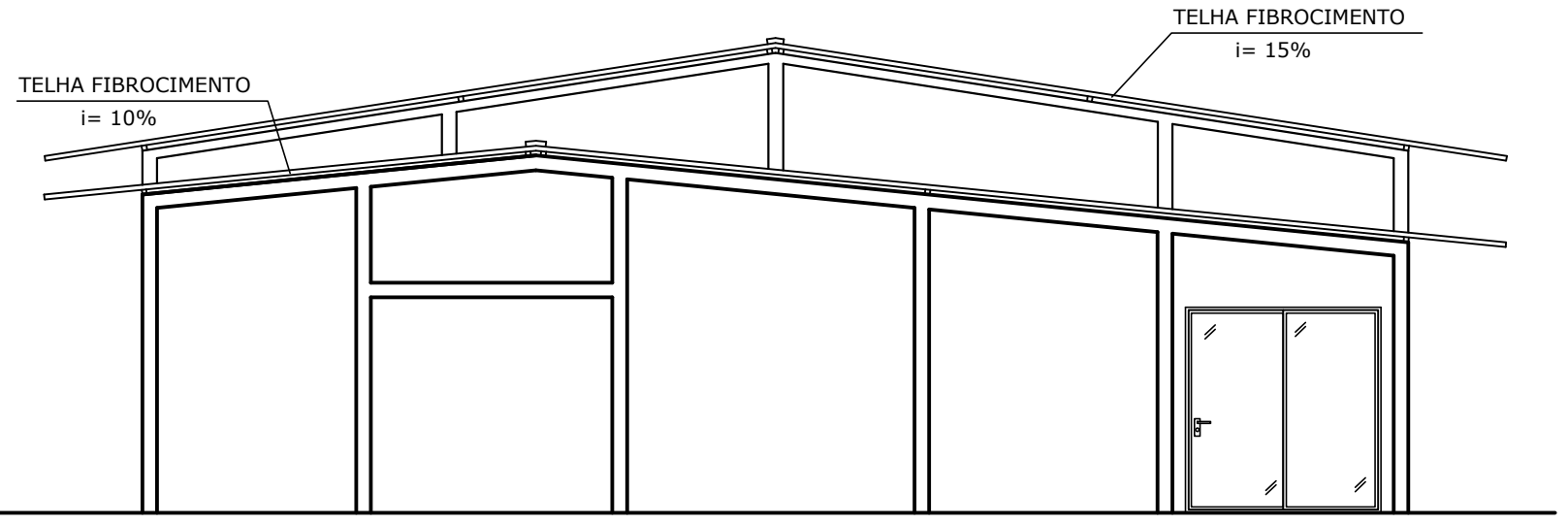
CORTE A-A
ESCALA 1/75



CORTE B-B
ESCALA 1/75



FACHADA LATERAL DIREITA
ESCALA 1/75



FACHADA LATERAL ESQUERDA
ESCALA 1/75

ESPECIFICAÇÕES

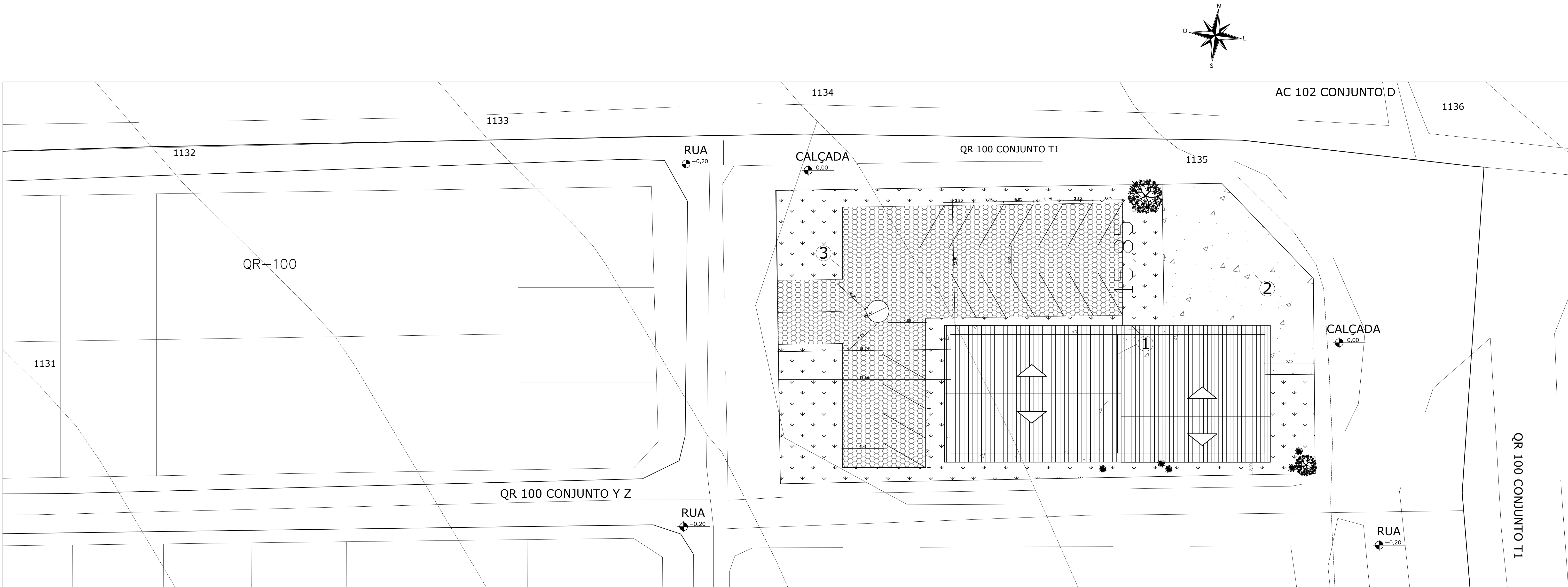
ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

- PAVIMENTAÇÃO
- PISO EM GRANITINA
 - EXCETO NO BANHEIRO, SERÁ EXECUTADA EM CERAMICA DE 60cmx60cm
- REVESTIMENTOS
- INTERNAMENTE TODAS AS PAREDES RECEBERÃO PINTURA LÁTEX SOBRE MASSA CORRIDA. EXETO AS ÁREAS ÚMIDAS (BANHEIROS) QUE SERÃO AZULEJADAS DO PISO AO TETO.
 - EXTERNAMENTE AS PAREDES RECEBERÃO APLICAÇÃO DE PINTURA TEXTURIZADA.
- COBERTURA
- SUBSTITUIÇÃO DE TELHA CERÂMICA POR TELHA DE FIBROCIMENTO, INCLINAÇÃO DE 10%.
 - AMPLIAÇÃO COM TELHA DE FIBROCIMENTO, INCLINAÇÃO DE 15%.
 - SUBSTITUIÇÃO DE FORRO PVC POR FORRO DE GESSO ACARTONADO.
- CONDIÇÕES GERAIS

NOTA:

1- O PROFISSIONAL RESPONSÁVEL PELA EXECUÇÃO DA OBRA, JUNTAMENTE COM O PROPRIETÁRIO SE COMPROMETEM A CONSTRUIR A CALÇADA DE SUA RESPONSABILIDADE, ADEQUANDO-A COM AS VIZINHAS EXISTENTES, ATENDENDO A ACESSIBILIDADE A TODOS COM RAMPAIS E OUTROS ITENS NO TERMOS DO CÓDIGO DE EDIFICAÇÃO DO DISTRITO FEDERAL(CIRCULAR Nº 133/2006-SUCAR, DE 26 DE SETEMBRI DE 2006).

Vital Engenharia		CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASÍLIA-DF www.vitalengenharia.com.br sac@vitalengenharia.com.br	
CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO			
ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03		
PROPRIETÁRIO:	ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF		
AUTOR DO PROJETO :	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF		
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF		
CLASSIFICAÇÃO DA EDIFICAÇÃO: GRUPO 23 - CLUBE SOCIAL			
PROPRIETÁRIO			
AUTOR DO PROJETO CREA 10.620/D-DF			
RESPONSÁVEL TÉCNICO CREA 10.620/D-DF			
CBMDF		CBMDF	
		OUTROS	



PLANTA DE IMPLANTAÇÃO
PERÍMETRO: 174,93 m
ESCALA 1/200



PLANTA DE SITUAÇÃO
ESCALA 1/1000

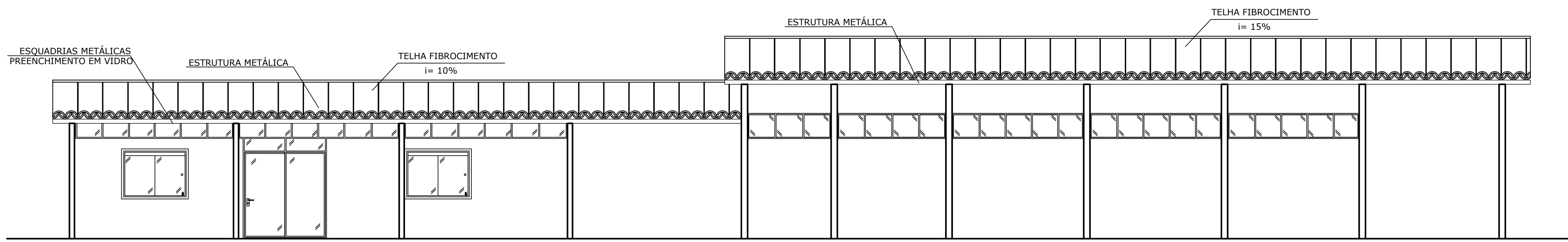
QUADRO DE ÁREAS EXCLUSIVO CBMDF:	
ÁREA DOS BANHEIROS.....	43,53m²
ÁREA DA COPA/ COZINHA.....	29,80m²
ÁREA DE CONCENTRAÇÃO DE PÚBLICO.....	372,09m²
ÁREA CONSTRUÍDA TOTAL.....	445,09m²

POPULAÇÃO PROJETADA:	
BANHEIROS*.....	0 PESSOAS
COPA**.....	5 PESSOAS
CONCENTRAÇÃO DE PÚBLICO***.....	745 PESSOAS
POPULAÇÃO TOTAL.....	750 PESSOAS

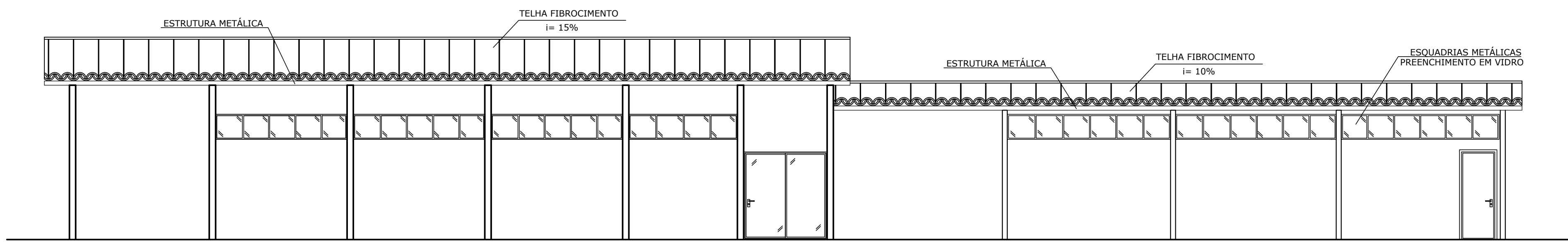
*De acordo com o item 4.1.2.4 da NT nº 10/2015, exclusivamente para o cálculo da população, as áreas de sanitários, corredores e elevadores dos grupos de ocupação escolar, e áreas de sanitários e elevadores nas ocupações comerciais e de concentração de público são excluídas das áreas de pavimento.

**De acordo com a nota (6) da Tabela 5 da NT nº 10/2015, as cozinhas e suas áreas de apoio, nas ocupações 23 e 25, têm sua ocupação admitida como nos grupos da ocupação de serviços profissionais, isto é, uma pessoa por 7 m² de área.

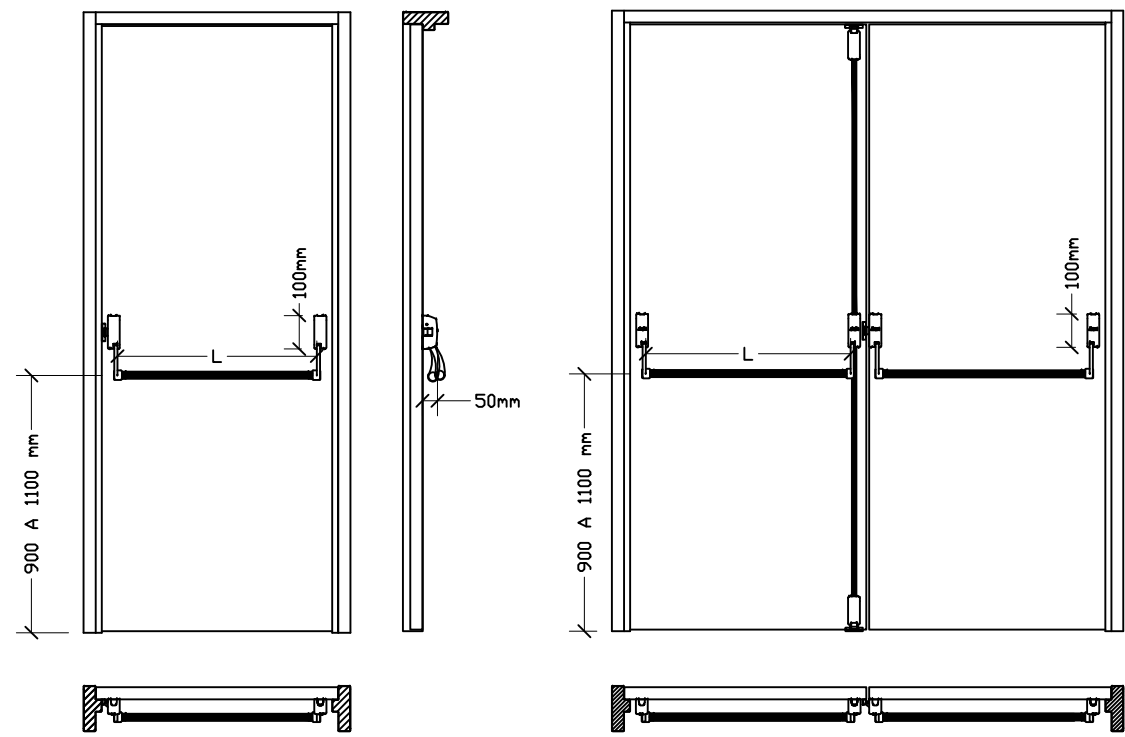
***De acordo com a nota (6) da Tabela 5 da NT nº 10/2015, ocupações do grupo 23 possui população calculada de duas pessoas por m² de área (1:0,5 m²).



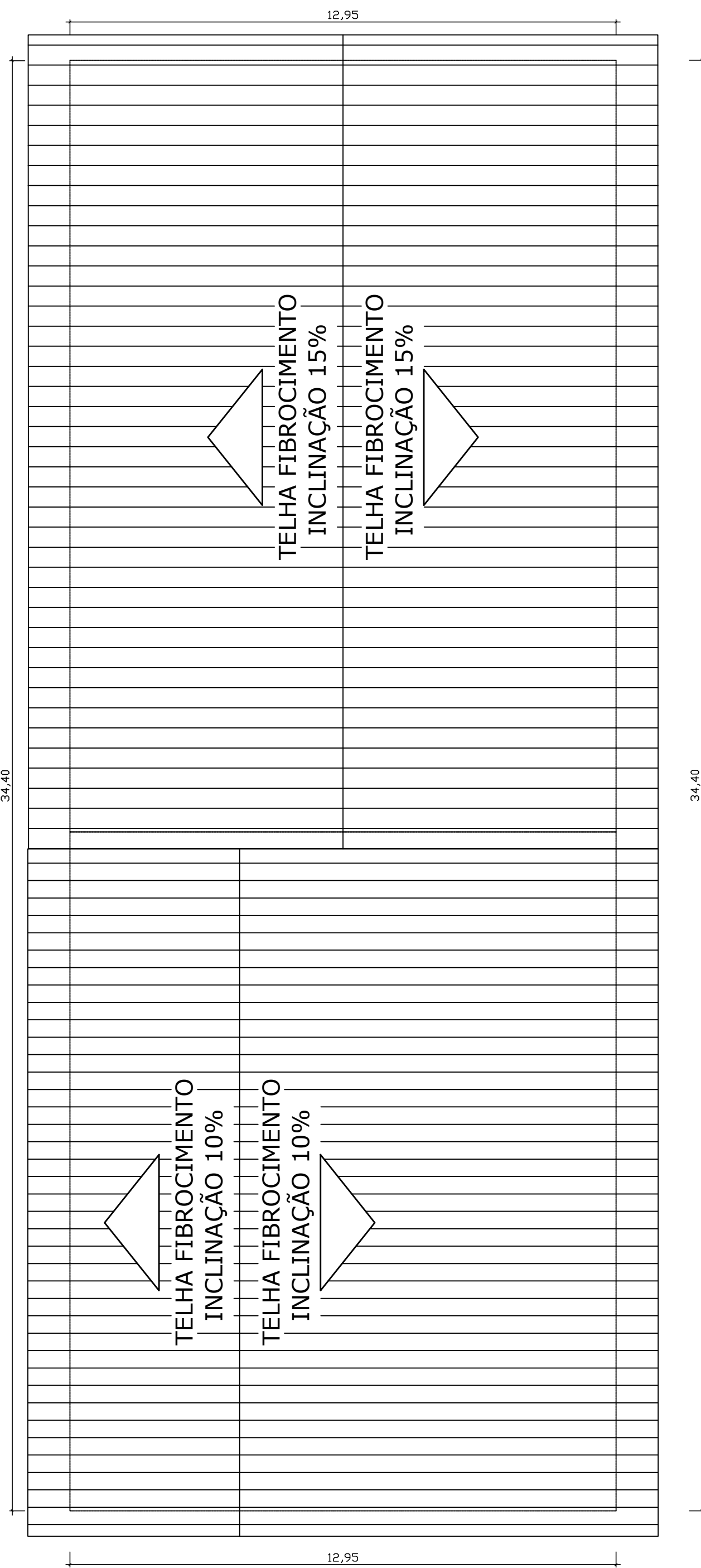
FACHADA FRONTAL
ESCALA 1/75



FACHADA POSTERIOR
ESCALA 1/75



Detalhamento barra antipânico
ESCALA 1/25



PLANTA DE COBERTURA
ESCALA 1/100

LEGENDA	
	- ÁRVORE
	- BLOQUETE
	- GRAMADO
	- CONCRETO
	- CURVA MESTRA
	- CURVA INTERMEDIÁRIA
	- LOCAÇÃO DOS PILARES
	- VIAS DE ACESSO
	- CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO
	- ÁREA DE CONVIVÊNCIA
	- ESTACIONAMENTO

ESPECIFICAÇÕES

ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

PAVIMENTAÇÃO
-PISO EM GRANITO
-EXCETO NO BANHEIRO, SERÁ EXECUTADA EM CERÂMICA DE 60cmx60cm

REVESTIMENTOS
-INTERNAMENTE TODAS AS PAREDES RECEBERÃO PINTURA LÁTEX SOBRE MASSA CORRIDA, EXCETO AS ÁREAS ÚMIDAS (BANHEIROS) QUE SERÃO AZULEJADAS DO PISO AO TETO.
-EXTERNAMENTE AS PAREDES RECEBERÃO APLICAÇÃO DE PINTURA TEXTURIZADA.

COBERTURA
- SUBSTITUIÇÃO DE TELHA CERÂMICA POR TELHA DE FIBROCIMENTO, INCLINAÇÃO DE 10%.
- AMPLIAÇÃO COM TELHA DE FIBROCIMENTO, INCLINAÇÃO DE 15%.
- SUBSTITUIÇÃO DE FORRO PVC POR FORRO DE GESSO ACARTONADO.

CONDIÇÕES GERAIS
-A QUANTIDADE MÁXIMA DE GLP UTILIZADA NA EDIFICAÇÃO SERÁ DE 39 Kg

NOTA:
1- O PROFISSIONAL RESPONSÁVEL PELA EXECUÇÃO DA OBRA, JUNTAMENTE COM O PROPRIETÁRIO, SE COMPROMETE A CONSTRUIR A CALÇADA DE SUA RESPONSABILIDADE, ADEQUANDO-A COM AS VIGNAS EXISTENTES, ATENDENDO A ACESSIBILIDADE A TODOS COM RAMPAS E OUTROS ITENS NO TERMO DO CÓDIGO DE EDIFICAÇÃO DO DISTRITO FEDERAL(CIRCULAR Nº 133/2008-SUCAR, DE 26 DE SETEMBRO DE 2008).

CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE
FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASILIA-DF
www.vitalengenharia.com.br
sao@vitalengenharia.com.br

GENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO

ENDEREÇO: Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03

PROPRIETÁRIO: ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF

AUTOR DO PROJETO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF

CLASSIFICAÇÃO DA EDIFICAÇÃO: GRUPO 23 - CLUBE SOCIAL

PROPRIETÁRIO

AUTOR DO PROJETO

RESPONSÁVEL TÉCNICO

CBMDF

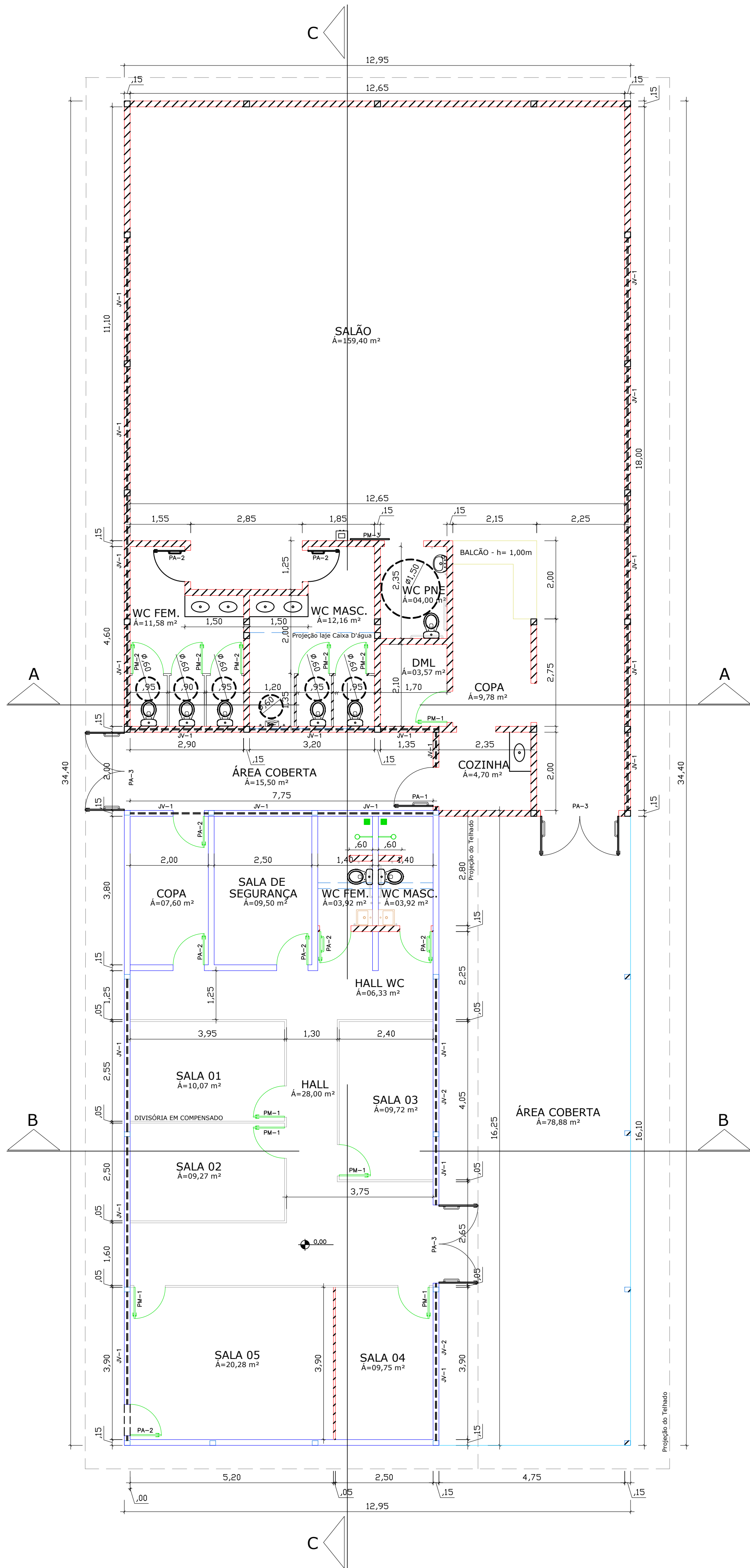
CBMDF

OUTROS

INC

VITAL ENGENHARIA
PROJETO DE ARQUITETURA
ESCALA 1:75 DATA: JANEIRO/2020 DESENVOLVIMENTO: VICTOR RODRIGUES

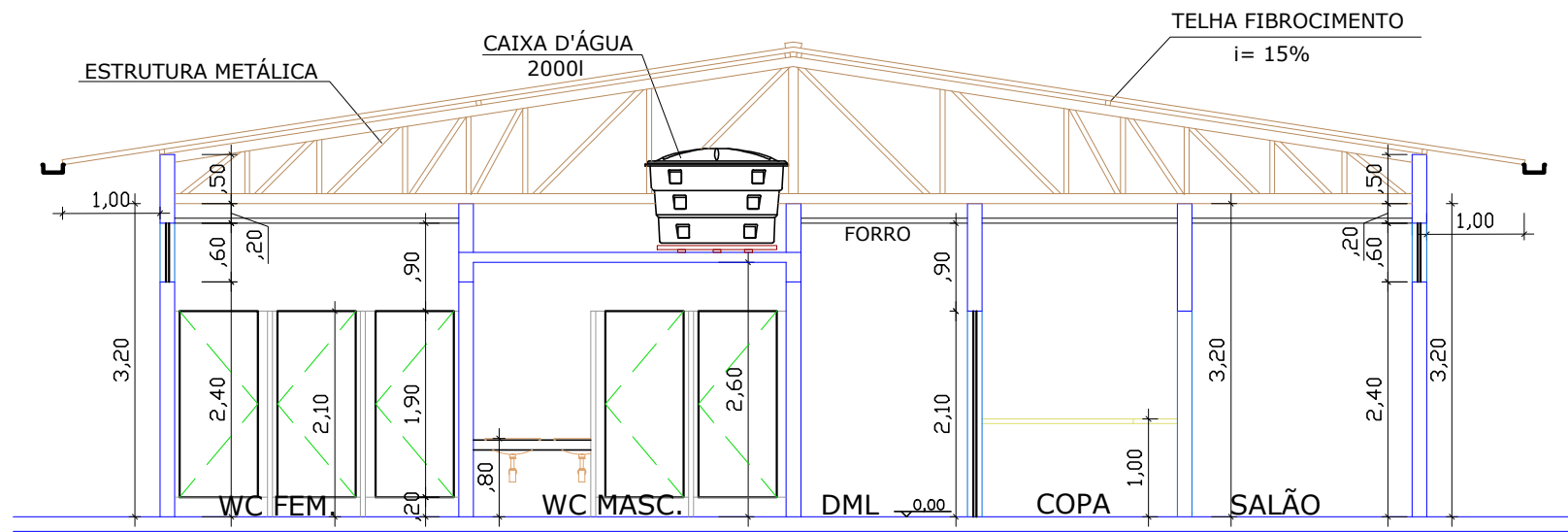
02/02



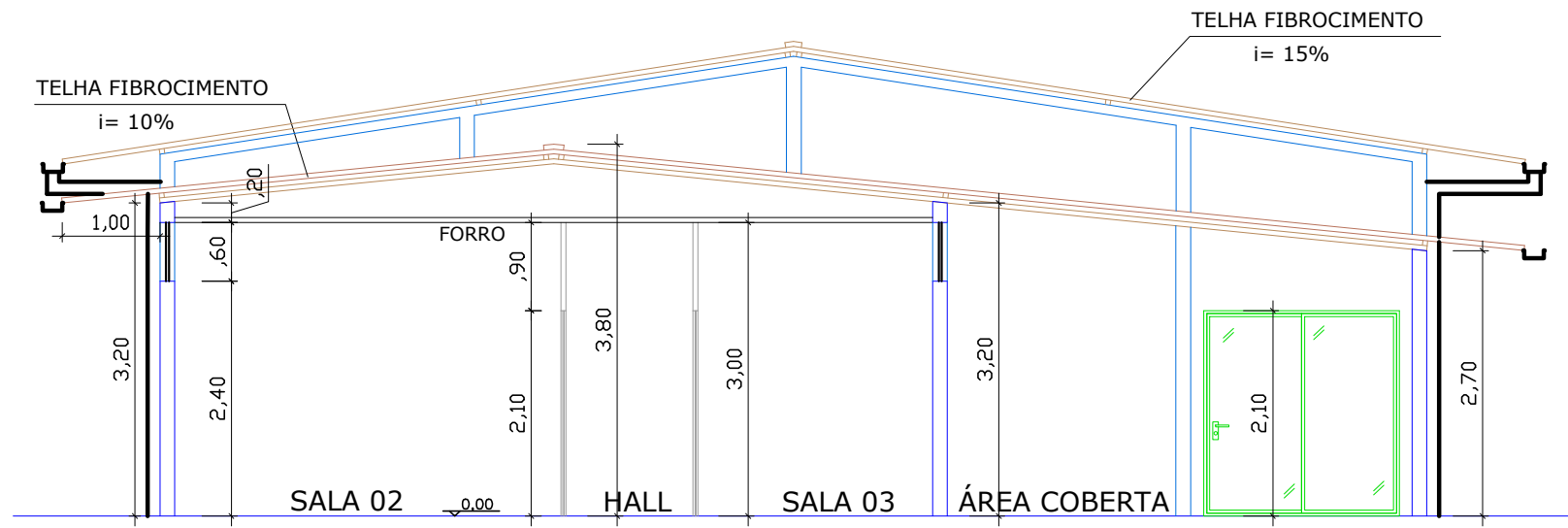
PLANTA BAIXA - PAVIMENTO TÉRREO
ÁREA TOTAL= 445,42m²
ESCALA 1/75

LEGENDA:

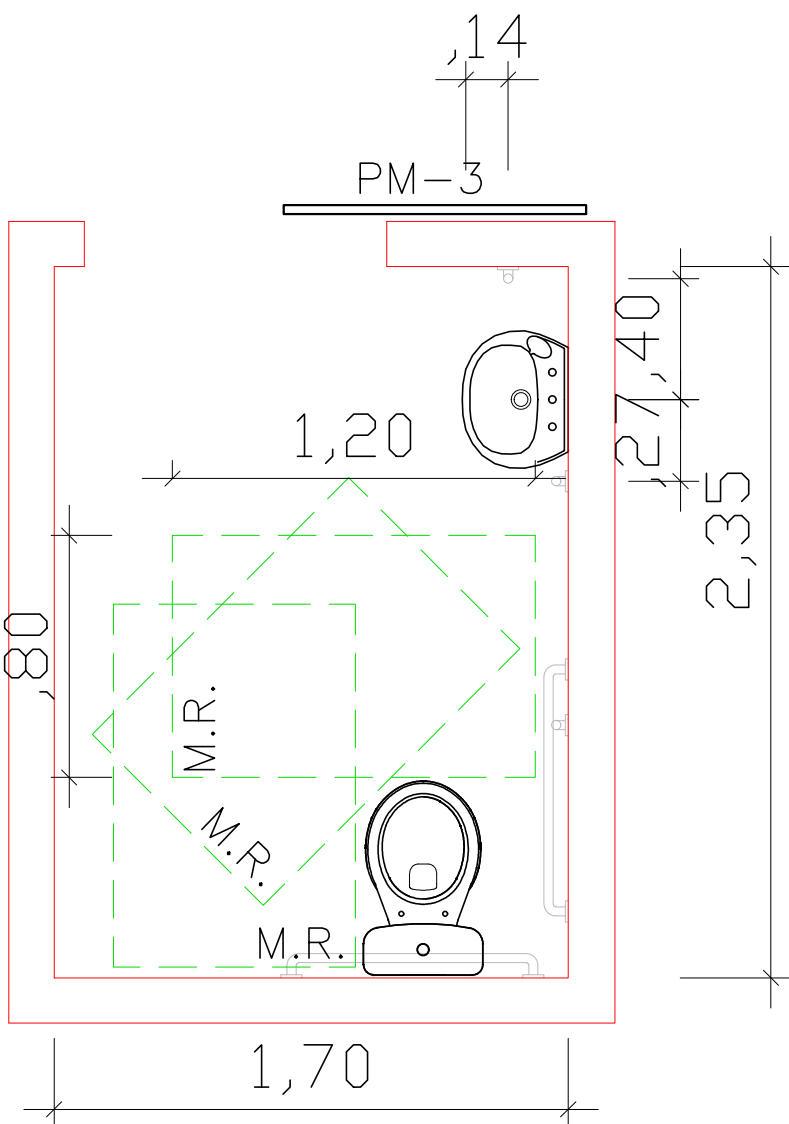
- PAREDE EXISTENTE À MANTER
- PAREDE EXISTENTE À DEMOLIR
- PAREDE À CONSTRUIR
- DIVISÓRIA À CONSTRUIR



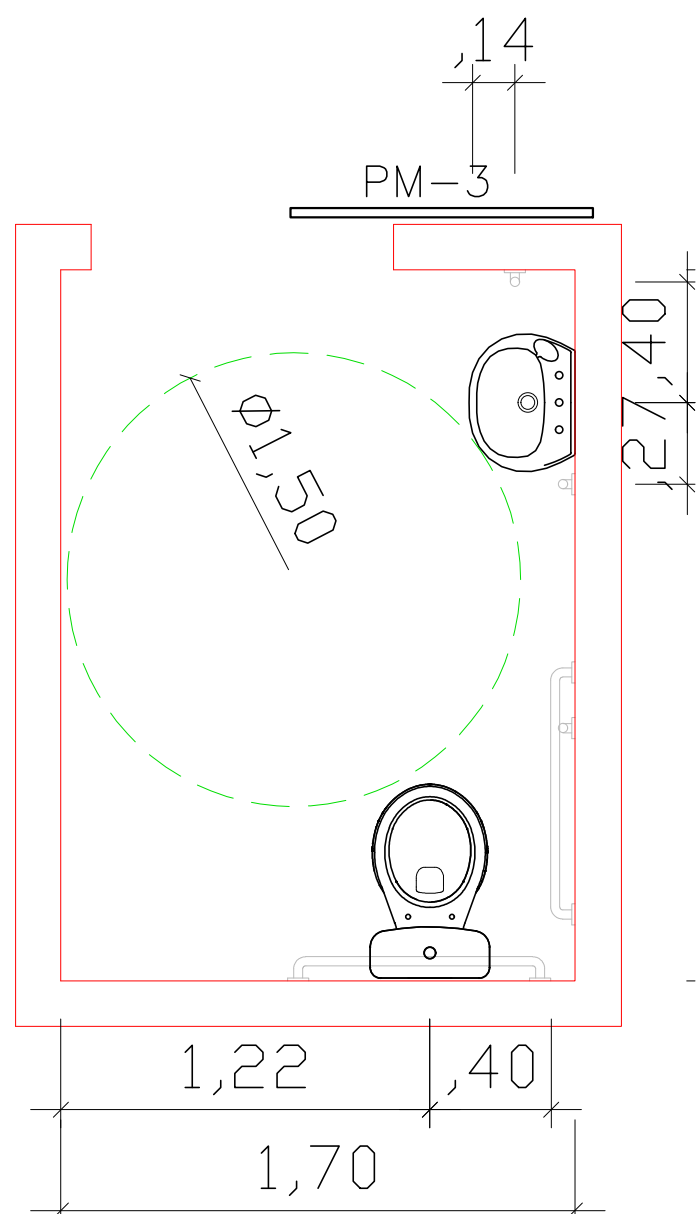
CORTE A-A
ESCALA 1/75



CORTE B-B
ESCALA 1/75



ÁREA DE TRANSFERÊNCIA
ESCALA 1/25



ÁREA DE MANOBRA
ESCALA 1/25

JANELAS DE VIDRO					
ESQUADRIAS	LARGURA (cm)	ALTURA (cm)	PEITORIL (cm)	QUANT.	MOVIMENTO
JV-1	060	060	240	41 (m²)	BASCULANTE
JV-2	160	120	95	2 (unid.)	UMA FOLHA FIXA E 01 DE CORRER

PORTAS DE MADEIRA				
PORTA	LARGURA (cm)	ALTURA (cm)	QUANT. (unid.)	MOVIMENTO
PM-1	080	210	6	GIRO, 01 FOLHA
PM-2	080	180	5	VAI E VEM, 01 FOLHA
PM-3	100	210	1	CORRER, 01 FOLHA

PORTAS DE ALUMÍNIO				
PORTA	LARGURA (cm)	ALTURA (cm)	QUANT. (unid.)	MOVIMENTO
PA-1	100	210	1	GIRO, 01 FOLHA
PA-2	080	210	8	CORRER, 01 FOLHA
PA-3	200	210	3	2 FOLHAS DE ABRIR

QUADRO DE ÁREAS		
OBRA BASE	ÁREA (m²)	Ocupação (%)
ÁREA MOLHADA	62,46	-
ÁREA PERMEÁVEL	1.372,61	75,50
ÁREA CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO	445,42	24,50
ÁREA TOTAL = 1.818,03 m².....		100%

ESPECIFICAÇÕES

ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

- PAVIMENTAÇÃO
- PISO EM GRANITINA
 - EXCETO NO BANHEIRO, SERÁ EXECUTADA EM CERAMICA DE 60cmx60cm
- REVESTIMENTOS
- INTERNAMENTE TODAS AS PAREDES RECEBERÃO PINTURA LÁTEX SOBRE MASSA CORRIDA. EXETO AS ÁREAS ÚMIDAS (BANHEIROS) QUE SERÃO AZULEJADAS DO PISO AO TETO.
 - EXTERNAMENTE AS PAREDES RECEBERÃO APLICAÇÃO DE PINTURA TEXTURIZADA.
- COBERTURA
- SUBSTITUIÇÃO DE TELHA CERÂMICA POR TELHA DE FIBROCIMENTO, INCLINAÇÃO DE 10%.
 - AMPLIAÇÃO COM TELHA DE FIBROCIMENTO, INCLINAÇÃO DE 15%.
 - SUBSTITUIÇÃO DE FORRO PVC POR FORRO DE GESSO ACARTONADO.
- CONDIÇÕES GERAIS
- A QUANTIDADE MÁXIMA DE GLP UTILIZADA NA EDIFICAÇÃO SERÁ DE 39 Kg

NOTA:

1- O PROFISSIONAL RESPONSÁVEL PELA EXECUÇÃO DA OBRA, JUNTAMENTE COM O PROPRIETÁRIO SE COMPROMETEM A CONSTRUIR A CALÇADA DE SUA RESPONSABILIDADE, ADEQUANDO-A COM AS VIZINHAS EXISTENTES, ATENDENDO A ACESSIBILIDADE A TODOS COM RAMPAIS E OUTROS ITENS NO TERMOS DO CÓDIGO DE EDIFICAÇÃO DO DISTRITO FEDERAL(CIRCULAR N° 133/2006-SUCAR, DE 26 DE SETEMBRI DE 2006).

CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE
FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASÍLIA-DF
www.vitalengenharia.com.br
sac@vitalengenharia.com.br

CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO

ENDEREÇO: Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03

PROPRIETÁRIO: ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF

AUTOR DO PROJETO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF

PROPRIETÁRIO

AUTOR DO PROJETO CREA 10.620/D-DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO CREA 10.620/D-DF

CAP/CREA

CAP/CREA

OUTROS

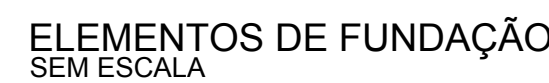
ARQ

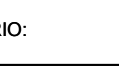
VITAL ENGENHARIA

PROJETO DE ARQUITETURA

ESCALA 1:75 DATA JANEIRO/2020 DESENVOLVIMENTO VICTOR POCESCHI

01/01





Vital Engenharia

CL SW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE
 FONE: (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASILIA-DF
www.vitalengenharia.com.br
sa@vitalengenharia.com.br

PROJETO DE FUNDAÇÃO QR 100

ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03		
PROPRIETÁRIO:	ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF		
AUTOR DO PROJETO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF		
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF		

	PROPRIETÁRIO	
	AUTOR DO PROJETO	CREA 10.620/D-DF
	RESPONSÁVEL TÉCNICO	CREA 10.620/D-DF

CAP/CREA	
----------	--

CAP/CREA	
	OUTROS

FUN

DA

VITAL ENGENHARIA	
FUNDAÇÃO	
ESCALA: SÉRIE ESCALA	DATA: JUN+HOJ2020
DESENVOLVIMENTO VICTOR RODRIGUES H	

01

02



Memorial de Cálculo de Fundação

1. ENDEREÇO: QR100
2. CÁLCULOS

SP-01		
Estaca pré-moldada - lado	15	
Soma dos Nspt	25	
Nm	1,923076923	
qs	1,641025641	tf/m ²
Coef. "C"	20	
Nspt final	7,25	
qp	145	tf/m ²
Área Lateral	0,6	m ²
Área de Ponta	0,0225	m ²
Profundidade	13	m
Qc	16,0625	tf
Qadm	10,66177885	tf
Armação		
Áço	1,125	cm ²
Número de barras de 8mm	2,238182	
Próximo número inteiro	3	

SP-01 apenas resistência lateral		
Qc	12,8	tf
Qadm	9,846153846	tf

SP-02		
Estaca pré-moldada - lado	15	
Soma dos Nspt	19	
Nm	1,727272727	
qs	1,575757576	tf/m ²
Coef. "C"	20	
Nspt final	3,75	
qp	75	tf/m ²
Área Lateral	0,6	m ²
Área de Ponta	0,0225	m ²
Profundidade	11	m
Qc	12,0875	tf
Qadm	8,421875	tf
Armação		
Áço	1,125	cm ²
Número de barras de 8mm	2,238182	
Próximo número inteiro	3	

SP-02 apenas resistência lateral		
Qc	10,4	tf
Qadm	8	tf

SP-03		
Estaca pré-moldada - lado	15	
Soma dos Nspt	40	
Nm	3,33333333	
qs	2,11111111	tf/m ²
Coef. "C"	20	
Nspt final	6	
qp	120	tf/m ²
Área Lateral	0,6	m ²
Área de Ponta	0,0225	m ²
Profundidade	12	m
Qc	17,9	tf
Qadm	12,3673077	tf
Armação		
Áço	1,125	cm ²
Número de barras de 8mm	2,238182	
Próximo número inteiro	3	

SP-03 apenas resistência lateral		
Qc	15,2	tf
Qadm	11,6923077	tf

Maior Carga SP-01	5,61
Carga Tanque de Retardo	10
Carga Admissível SP-01	9,846154
Maior Carga SP-02	3,26
Carga Admissível SP-02	8
Maior Carga SP-03	2,346
Carga Admissível SP-03	11,69231

Foi levado em consideração somente a resistência lateral da fundação. Exceto para o cálculo das estacas do tanque de retardo.

Foi feita a escolha de manter a fundação para todos os pilares pela facilidade construtiva.

Os Tanques de Retardo serão locados na área de influência do SP-01.

A estaca trabalha exclusivamente por compressão, então foi utilizada a área mínima de armação, porém como a estaca é pré-moldada a armação pode variar.

3. BLOCOS DE COROAMENTO

4. RADIER

Radier Tanques de Retardo		
fck	30	Mpa
Ec	21287000	N/cm ²
Ly	700	cm
Lx	350	cm
Espessura	20	cm
ε	2	
q	392,27	KN

Peso próprio	122,5	KN
q	21,01102	KN/m ²

Mx	10,6
My	42,3

Momento X	24,2816	KNm
Momento Y	6,084752	KNm

As	8,357984	cm ² /m
----	----------	--------------------

5. RESULTADOS

5.1 Fundações

8 estacas quadradas de concreto protendido 25x25 cm nos pilares próximos, feitos com duas fundações para cada dois pilares em um bloco de coroamento. (Foi escolhida essa fundação para não solicitar demais o bloco de coroamento)

27 estacas quadradas de concreto protendido 15x15 cm.

Sendo 18 com profundidade de 13 metros (4 sendo embaixo do radier que sustenta os tanques de retardo), 7 com profundidade de 11 metros e 6 com profundidade de 12 metros

5.2 Blocos de Coroamento

5.2.1 Bloco para um Pilar

5.2.2 Bloco para dois Pilares

5.3 Radier

Laje de 750 x 400 x 30 cm (Comprimento x Largura x Espessura)

Área de Aço – 12,80 cm²/m

Em “x” – 47 barras Ø12,5 mm c/ 15

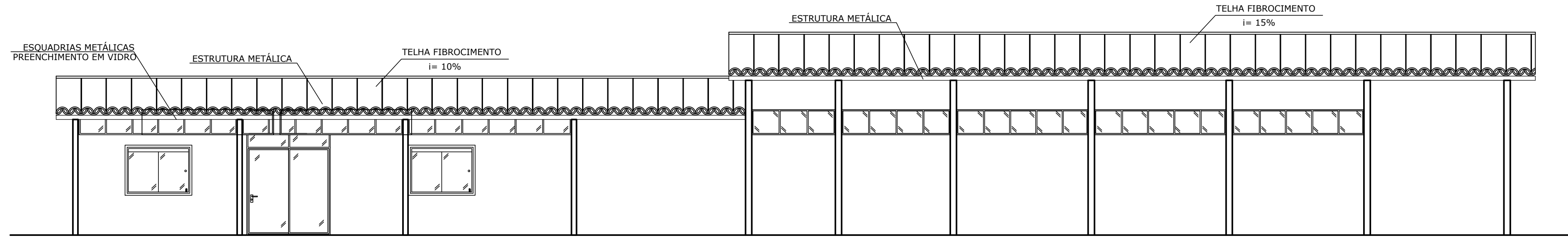
Em “y” – 25 barras Ø12,5 mm c/ 14

6. AUTOR DO PROJETO

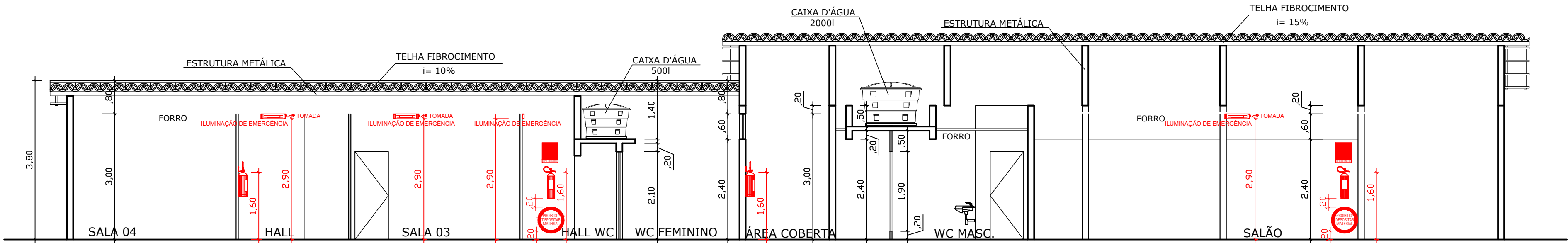
Nome: Lorymer Almeida Araujo

CREA: 10.620/D-DF

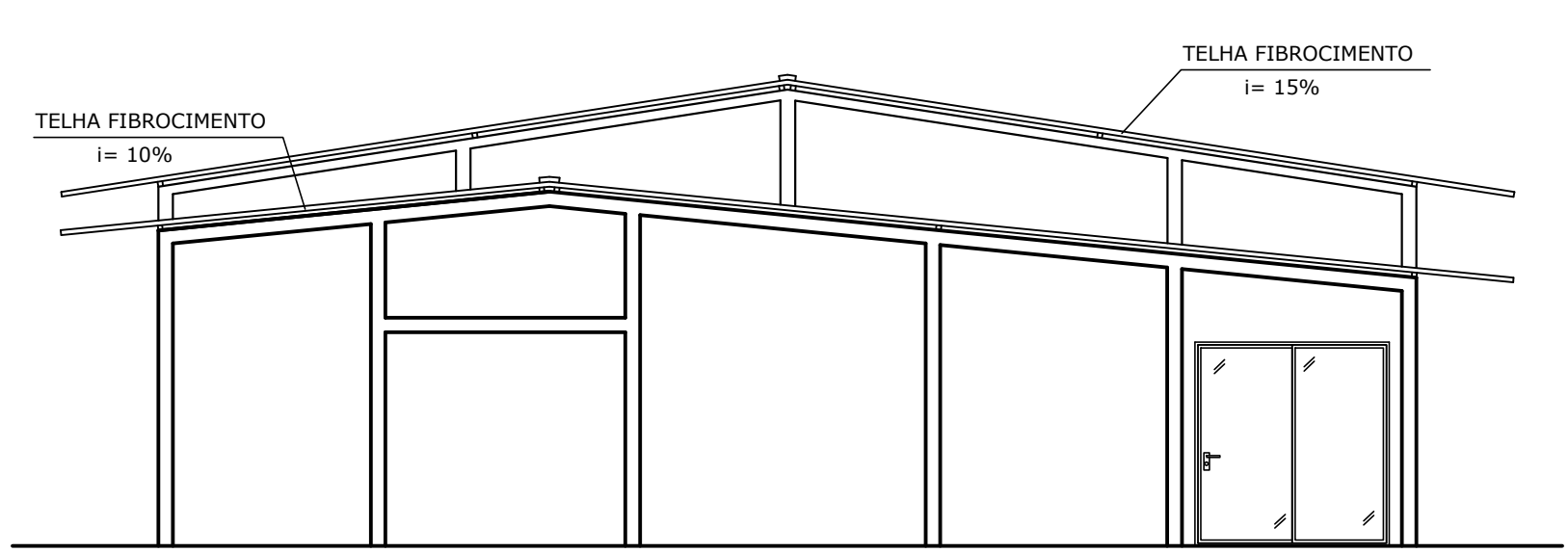
Lorymer Almeida Araujo



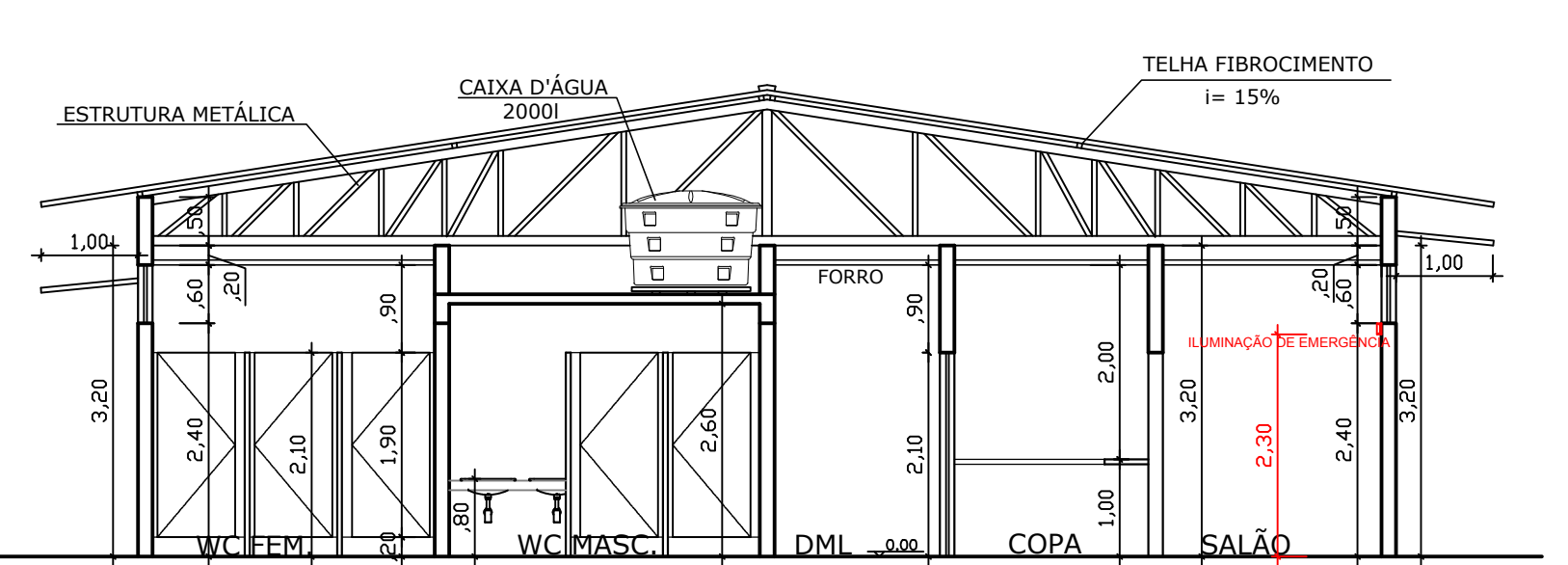
FACHADA FRONTAL
ESCALA 1/75



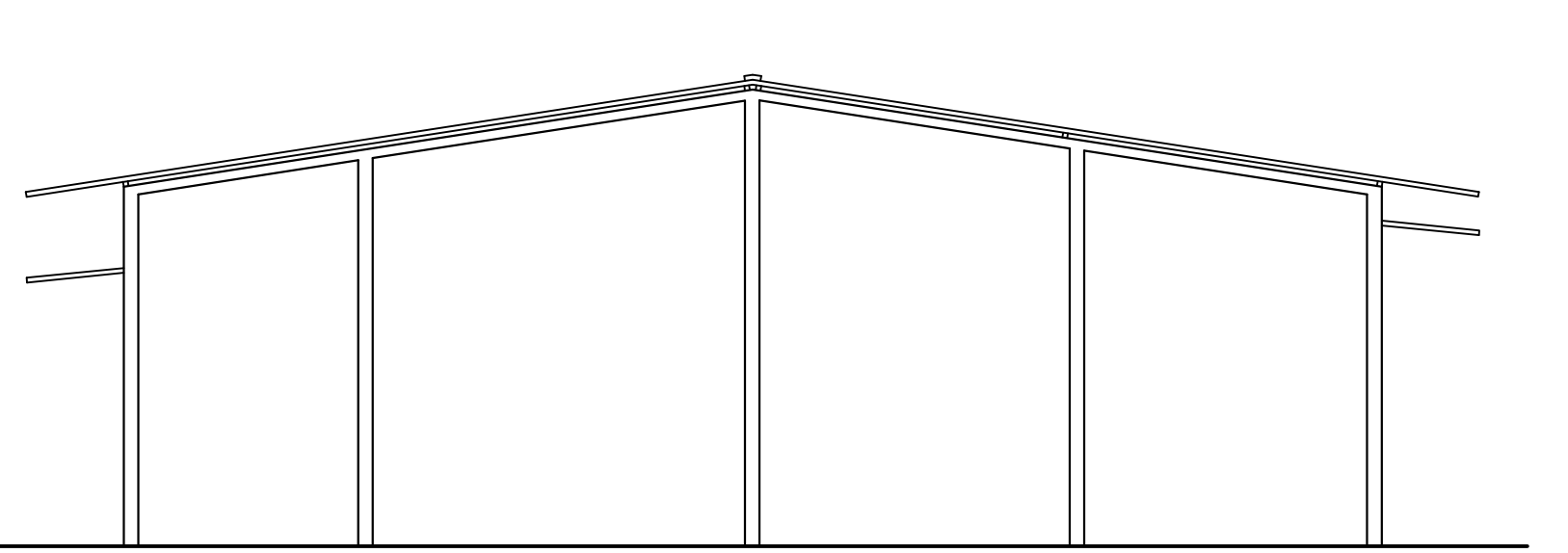
CORTA C-C
ESCALA 1/75



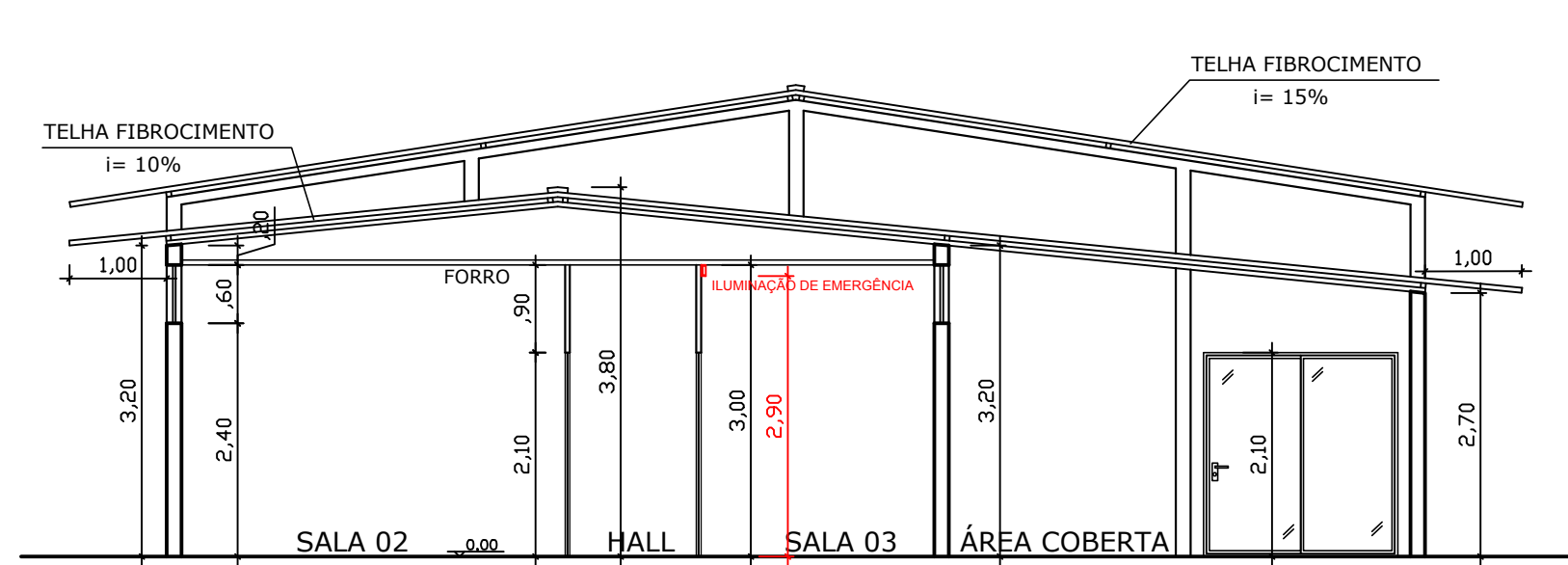
FACHADA LATERAL ESQUERDA
ESCALA 1/75



CORTA A-A
ESCALA 1/75



FACHADA LATERAL DIREITA
ESCALA 1/75



CORTA B-B
ESCALA 1/75

3.1.1 Sinalização de orientação e salvamento			Símbolo: retangular Fundo: verde Pictograma: fotoluminescente
Código / Símbolo	Significado	Aplicação	
12		Indicação do sentido (esquerda ou direita) de uma saída de emergência, especialmente para ser fixado em colunas. Dimensões mínimas: L = 1,5H.	
13		Indicação do sentido (esquerda ou direita) de uma saída de emergência. Dimensões mínimas: L = 2,0H.	
14		Indicação de uma saída de emergência a ser atendida acima da porta, para indicar o seu acesso.	
15		Indicação do sentido do acesso a uma saída que não esteja aparente; Indicação do sentido de uma saída por rampas; Indicação do sentido da saída na direção vertical (subindo ou descendo); NOTA - A seta indicativa deve ser posicionada de acordo com o sentido a ser sinalizado.	
17		Indicação da saída de emergência, com ou sem complementação do pictograma fotoluminescente (seta ou imagem, ou ambos). Mensagem "SAÍDA" e/ou pictograma e/ou seta direcional: fotoluminescente, com altura de letra sempre ≥ 50 mm.	

Sinalização de equipamentos			Símbolo: quadrado Fundo: vermelho Pictograma: fotoluminescente
Código / Símbolo	Significado	Aplicação	
23		Indicação de localização dos extintores de incêndio	
E17		Usado para indicar a localização dos equipamentos de combate a incêndio e alarme, para evitar a sua obstrução. Símbolo quadrado (1,00m x 1,00m) Fundo: vermelho (0,70m x 0,70m) Borda: amarela (largura = 0,15m)	

Quadro Resumo das Medidas de Segurança

EDIFICAÇÃO COM CONCENTRAÇÃO DE PESSOAS: GRUPO 23 - SALÕES DIVERSOS (RISCO DE INCÊNDIO MÉDIO - R-1, CARGA DE INCÊNDIO DE 20000 MJ); ALTURA DA EDIFICAÇÃO 2,50m; EDIFICAÇÃO TERREO (CÓDIGO B); TEXTO: VITALENGENHARIA.COM.BR

NECESSÁRIO EXTINGUIDORES: SINALIZAÇÃO DE SINALIZAÇÃO DE EMERGENCIA

PORTAS DE SAÍDA COM C = 0,80m e DISTÂNCIA MÁXIMA A SER PERCORRIDA = 25,00m

INSTALAÇÃO DE SINALIZAÇÃO PORTÁTIL: NO QUANTO SECO (PISO: R-1, R-2, R-3, R-4, R-5, R-6, R-7, R-8, R-9, R-10, R-11, R-12, R-13, R-14, R-15, R-16, R-17, R-18, R-19, R-20, R-21, R-22, R-23, R-24, R-25, R-26, R-27, R-28, R-29, R-30, R-31, R-32, R-33, R-34, R-35, R-36, R-37, R-38, R-39, R-40, R-41, R-42, R-43, R-44, R-45, R-46, R-47, R-48, R-49, R-50, R-51, R-52, R-53, R-54, R-55, R-56, R-57, R-58, R-59, R-60, R-61, R-62, R-63, R-64, R-65, R-66, R-67, R-68, R-69, R-70, R-71, R-72, R-73, R-74, R-75, R-76, R-77, R-78, R-79, R-80, R-81, R-82, R-83, R-84, R-85, R-86, R-87, R-88, R-89, R-90, R-91, R-92, R-93, R-94, R-95, R-96, R-97, R-98, R-99, R-100, R-101, R-102, R-103, R-104, R-105, R-106, R-107, R-108, R-109, R-110, R-111, R-112, R-113, R-114, R-115, R-116, R-117, R-118, R-119, R-120, R-121, R-122, R-123, R-124, R-125, R-126, R-127, R-128, R-129, R-130, R-131, R-132, R-133, R-134, R-135, R-136, R-137, R-138, R-139, R-140, R-141, R-142, R-143, R-144, R-145, R-146, R-147, R-148, R-149, R-150, R-151, R-152, R-153, R-154, R-155, R-156, R-157, R-158, R-159, R-160, R-161, R-162, R-163, R-164, R-165, R-166, R-167, R-168, R-169, R-170, R-171, R-172, R-173, R-174, R-175, R-176, R-177, R-178, R-179, R-180, R-181, R-182, R-183, R-184, R-185, R-186, R-187, R-188, R-189, R-190, R-191, R-192, R-193, R-194, R-195, R-196, R-197, R-198, R-199, R-200, R-201, R-202, R-203, R-204, R-205, R-206, R-207, R-208, R-209, R-210, R-211, R-212, R-213, R-214, R-215, R-216, R-217, R-218, R-219, R-220, R-221, R-222, R-223, R-224, R-225, R-226, R-227, R-228, R-229, R-230, R-231, R-232, R-233, R-234, R-235, R-236, R-237, R-238, R-239, R-240, R-241, R-242, R-243, R-244, R-245, R-246, R-247, R-248, R-249, R-250, R-251, R-252, R-253, R-254, R-255, R-256, R-257, R-258, R-259, R-260, R-261, R-262, R-263, R-264, R-265, R-266, R-267, R-268, R-269, R-270, R-271, R-272, R-273, R-274, R-275, R-276, R-277, R-278, R-279, R-280, R-281, R-282, R-283, R-284, R-285, R-286, R-287, R-288, R-289, R-290, R-291, R-292, R-293, R-294, R-295, R-296, R-297, R-298, R-299, R-300, R-301, R-302, R-303, R-304, R-305, R-306, R-307, R-308, R-309, R-310, R-311, R-312, R-313, R-314, R-315, R-316, R-317, R-318, R-319, R-320, R-321, R-322, R-323, R-324, R-325, R-326, R-327, R-328, R-329, R-330, R-331, R-332, R-333, R-334, R-335, R-336, R-337, R-338, R-339, R-340, R-341, R-342, R-343, R-344, R-345, R-346, R-347, R-348, R-349, R-350, R-351, R-352, R-353, R-354, R-355, R-356, R-357, R-358, R-359, R-360, R-361, R-362, R-363, R-364, R-365, R-366, R-367, R-368, R-369, R-370, R-371, R-372, R-373, R-374, R-375, R-376, R-377, R-378, R-379, R-380, R-381, R-382, R-383, R-384, R-385, R-386, R-387, R-388, R-389, R-390, R-391, R-392, R-393, R-394, R-395, R-396, R-397, R-398, R-399, R-400, R-401, R-402, R-403, R-404, R-405, R-406, R-407, R-408, R-409, R-410, R-411, R-412, R-413, R-414, R-415, R-416, R-417, R-418, R-419, R-420, R-421, R-422, R-423, R-424, R-425, R-426, R-427, R-428, R-429, R-430, R-431, R-432, R-433, R-434, R-435, R-436, R-437, R-438, R-439, R-440, R-441, R-442, R-443, R-444, R-445, R-446, R-447, R-448, R-449, R-450, R-451, R-452, R-453, R-454, R-455, R-456, R-457, R-458, R-459, R-460, R-461, R-462, R-463, R-464, R-465, R-466, R-467, R-468, R-469, R-470, R-471, R-472, R-473, R-474, R-475, R-476, R-477, R-478, R-479, R-480, R-481, R-482, R-483, R-484, R-485, R-486, R-487, R-488, R-489, R-490, R-491, R-492, R-493, R-494, R-495, R-496, R-497, R-498, R-499, R-500, R-501, R-502, R-503, R-504, R-505, R-506, R-507, R-508, R-509, R-510, R-511, R-512, R-513, R-514, R-515, R-516, R-517, R-518, R-519, R-520, R-521, R-522, R-523, R-524, R-525, R-526, R-527, R-528, R-529, R-530, R-531, R-532, R-533, R-534, R-535, R-536, R-537, R-538, R-539, R-540, R-541, R-542, R-543, R-544, R-545, R-546, R-547, R-548, R-549, R-550, R-551, R-552, R-553, R-554, R-555, R-556, R-557, R-558, R-559, R-560, R-561, R-562, R-563, R-564, R-565, R-566, R-567, R-568, R-569, R-570, R-571, R-572, R-573, R-574, R-575, R-576, R-577, R-578, R-579, R-580, R-581, R-582, R-583, R-584, R-585, R-586, R-587, R-588, R-589, R-590, R-591, R-592, R-593, R-594, R-595, R-596, R-597, R-598, R-599, R-600, R-601, R-602, R-603, R-604, R-605, R-606, R-607, R-608, R-609, R-610, R-611, R-612, R-613, R-614, R-615, R-616, R-617, R-618, R-619, R-620, R-621, R-622, R-623, R-624, R-625, R-626, R-627, R-628, R-629, R-630, R-631, R-632, R-633, R-634, R-635, R-636, R-637, R-638, R-639, R-640, R-641, R-642, R-643, R-644, R-645, R-646, R-647, R-648, R-649, R-650, R-651, R-652, R-653, R-654, R-655, R-656, R-657, R-658, R-659, R-660, R-661, R-662, R-663, R-664, R-665, R-666, R-667, R-668, R-669, R-670, R-671, R-672, R-673, R-674, R-675, R-676, R-677, R-678, R-679, R-680, R-681, R-682, R-683, R-684, R-685, R-686, R-687, R-688, R-689, R-690, R-691, R-692, R-693, R-694, R-695, R-696, R-697, R-698, R-699, R-700, R-701, R-702, R-703, R-704, R-705, R-706, R-707, R-708, R-709, R-710, R-711, R-712, R-713, R-714, R-715, R-716, R-717, R-718, R-719, R-720, R-721, R-722, R-723, R-724, R-725, R-726, R-727, R-728, R-729, R-730, R-731, R-732, R-733, R-734, R-735, R-736, R-737, R-738, R-739, R-740, R-741, R-742, R-743, R-744, R-745, R-746, R-747, R-748, R-749, R-750, R-751, R-752, R-753, R-754, R-755, R-756, R-757, R-758, R-759, R-760, R-761, R-762, R-763, R-764, R-765, R-766, R-767, R-768, R-769, R-770, R-771, R-772, R-773, R-774, R-775, R-776, R-777, R-778, R-779, R-780, R-781, R-782, R-783, R-784, R-785, R-786, R-787, R-788, R-789, R-790, R-791, R-792, R-793, R-794, R-795, R-796, R-797, R-798, R-799, R-800, R-801, R-802, R-803, R-804, R-805, R-806, R-807, R-808, R-809, R-810, R-811, R-812, R-813, R-814, R-815, R-816, R-817, R-818, R-819, R-820, R-821, R-822, R-823, R-824, R-825, R-826, R-827, R-828, R-829, R-830, R-831, R-832, R-833, R-834, R-835, R-836, R-837, R-838, R-839, R-840, R-841, R-842, R-843, R-844, R-845, R-846, R-847, R-848, R-849, R-850, R-851, R-852, R-853, R-854, R-855, R-856, R-857, R-858, R-859, R-860, R-861, R-862, R-863, R-864, R-865, R-866, R-867, R-868, R-869, R-870, R-871, R-872, R-873, R-874, R-875, R-876, R-877, R-878, R-879, R-880, R-881, R-882, R-883, R-884, R-885, R-886, R-887, R-888, R-889, R-890, R-891, R-892, R-893, R-894, R-895, R-896, R-897, R-898, R-899, R-900, R-901, R-902, R-903, R-904, R-905, R-906, R-907, R-908, R-909, R-910, R-911, R-912, R-913, R-914, R-915, R-916, R-917, R-918, R-919, R-920, R-921, R-922, R-923, R-924, R-925, R-926, R-927, R-928, R-929, R-930, R-931, R-932, R-933, R-934, R-935, R-936, R-937, R-938, R-939, R-940, R-941, R-942, R-943, R-944, R-945, R-946, R-947, R-948, R-949, R-950, R-951, R-952, R-953, R-954, R-955, R-956, R-957, R-958, R-959, R-960, R-961, R-962, R-963, R-964, R-965, R-966, R-967, R-968, R-969, R-970, R-971, R-972, R-973, R-974, R-975, R-976, R-977, R-978, R-979, R-980, R-981, R-982, R-983, R-984, R-985, R-986, R-987, R-988, R-989, R-990, R-991, R-992, R-993, R-994, R-995, R-996, R-997, R-998, R-999, R-1000, R-1001, R-1002, R-1003, R-1004, R-1005, R-1006, R-1007, R-1008, R-1009, R-1010, R-1011, R-1012, R-1013, R-1014, R-1015, R-1016, R-1017, R-1018, R-1019, R-1020, R-1021, R-1022, R-1023, R-1024, R-1025, R-1026, R-1027, R-1028, R-1029, R-1030, R-1031, R-1032, R-1033, R-1034, R-1035, R-1036, R-1037, R-1038, R-1039, R-1040, R-1041, R-1042, R-1043, R-1044, R-1045, R-1046, R-1047, R-1048, R-1049, R-1050, R-1051, R-1052, R-1053, R-1054, R-1055, R-1056, R-1057, R-1058, R-1059, R-1060, R-1061, R-1062, R-1063, R-1064, R-1065, R-1066, R-1067, R-1068, R-1069, R-1070, R-1071, R-1072, R-1073, R-1074, R-1075, R-1076, R-1077, R-1078, R-1079, R-1080, R-1081, R-1082, R-1083, R-1084, R-1085, R-1086, R-1087, R-1088, R-1089, R-1090, R-1091, R-1092, R-1093, R-1094, R-1095, R-1096, R-1097, R-1098, R-1099, R-1100, R-1101, R-1102, R-1103, R-1104, R-1105, R-1106, R-1107, R-1108, R-1109, R-1110, R-1111, R-1112, R-1113, R-1114, R-1115, R-1116, R-1117, R-1118, R-1119, R-1120, R-1121, R-1122, R-1123, R-1124, R-1125, R-1126, R-1127, R-1128, R-1129, R-1130, R-1131, R-1132, R-1133, R-1134, R-1135, R-1136, R-1137, R-1138, R-1139, R-1140, R-1141, R-1142, R-1143, R-1144, R-1145, R-1146, R-1147, R-1148, R-1149, R-1150, R-1151, R-1152, R-1153, R-1154, R-1155, R-1156, R-1157, R-1158, R-1159, R-1160, R-1161, R-1162, R-1163, R-1164, R-1165, R-1166, R-1167, R-1168, R-1169, R-1170, R-1171, R-1172, R-1173, R-1174, R-1175, R-1176, R-1177, R-1178, R-1179, R-1180, R-1181, R-1182, R-1183, R-1184, R-1185, R-1186, R-1187, R-1188, R-1189, R-1190, R-1191, R-1192, R-1193, R-1194, R-1195, R-1196, R-1197, R-1198, R-1199, R-1200, R-1201, R-1202, R-1203, R-1204, R-1205, R-1206, R-1207, R-1208, R-1209, R-1210, R-1211, R-1212, R-1213, R-1214, R-1215, R-1216, R-1217, R-1218, R-1219, R-1220, R-1221, R-1222, R-1223, R-1224, R-1225, R-1226, R-1227, R-1228, R-1229, R-1230, R-1231, R-1232, R-1233, R-1234, R-1235, R-1236, R-1237, R-1238, R-1239, R-1240, R-1241, R-1242, R-1243, R-1244, R-1245, R-1246, R-1247, R-1248, R-1249, R-1250, R-1251, R-1252, R-1253, R-1254, R-1255, R-1256, R-1257, R-1258, R-1259, R-1260, R-1261, R-1262, R-1263, R-1264, R-1265, R-1266, R-1267, R-1268, R-1269, R-1270, R-1271, R-1272, R-1273, R-1274, R-1275, R-1276, R-1277, R-1278, R-1279, R-1280, R-1281, R-1282, R-1283, R-1284, R-1285, R-1286, R-1287, R-1288, R-1289, R-1290, R-1291, R-1292, R-1293, R-1294, R-1295, R-1296, R-1297, R-1298, R-1299, R-1300, R-1301, R-1302, R-1303, R-1304, R-1305, R-1306, R-1307, R-1308, R-1309, R-1310, R-1311, R-1312, R-1313, R-1314, R-1315, R-1316, R-1317, R-1318, R-1319, R-1320, R-1321, R-1322, R-1323, R-1324, R-1325, R-1326, R-1327, R-1328, R-1329, R-1330, R-1331, R-1332, R-1333, R-1334, R-1335, R-1336, R-1337, R-1338, R-1339, R-1340, R-1341, R-1342, R-1343, R-1344, R-1345, R-1346, R-1347, R-1348, R-1349, R-1350, R-1351, R-1352, R-1353, R-1354, R-1355, R-1356, R-1357, R-1358, R-1359, R-1360, R-1361, R-1362, R-1363, R-1364, R-1365, R-1366, R-1367, R-1368, R-1369, R-1370, R-1371, R-1372, R-1373, R-1374, R-1375, R-1376, R-1377, R-1378, R-1379, R-1380, R-1381, R-1382, R-1383, R-1384, R-1385, R-1386, R-1387, R-1388, R-1389, R-1390, R-1391, R-1392, R-1393, R-1394, R-1395, R-1396, R-1397, R-1398, R-1399, R-1400, R-1401, R-1402, R-1403, R-1404, R-1405, R-1406, R-1407, R-1408, R-1409, R-1410, R-1411, R-1412, R-1413, R-1414, R-1415, R-1416, R-1417, R-1418, R-1419, R-1420, R-1421, R-1422, R-1423, R-1424, R-1425, R-1426, R-1427, R-1428, R-1429, R-1430, R-1431, R-1432, R-1433, R-1434, R-1435, R-1436, R-1437, R-1438, R-1439, R-1440, R-1441, R-1442, R-1443, R-1444, R-1445, R-1446, R-1447, R-1448, R-1449, R-1450, R-1451, R-1452, R-1453, R-1454, R-1455, R-1456, R-1457, R-1458, R-1459, R-1460, R-1461, R-1462, R-1463, R-1464, R-1465, R-1466, R-1467, R-1468, R-1469, R-1470, R-1471, R-1472, R-1473, R-1474, R-1475, R-1476, R-1477, R-1478, R-1479, R-1480, R-1481, R-1482, R-1483, R-1484, R-1485, R-1486, R-1487, R-1488, R-1489, R-1490, R-1491, R-1492, R-1493, R-1494, R-1495, R-1496, R-1497, R-1498, R-1499, R-1500, R-1501, R-1502, R-1503, R-1504, R-1505, R-1506, R-1507, R-1508, R-1509, R-1510, R-1511, R-1512, R-1513, R-1514, R-1515, R-1516, R-1517, R-1518, R-1519, R-1520, R-1521, R-1522, R-1523, R-1524, R-1525, R-1526, R-1527, R-1528, R-1529, R-1530, R-1531, R-1532, R-1533, R-1534, R-1535, R-1536, R-1537, R-1538, R-1539, R-1540, R-1541, R-1542, R-1543, R-1544, R-1545, R-1546, R-1547, R-1548, R-1549, R-1550, R-1551, R-1552, R-1553, R-1554, R-1555, R-1556, R-1557, R-1558, R-1559, R-1560, R-1561, R-1562, R-1563, R-1564, R-1565, R-1566, R-1567, R-1568, R-1569, R-1570, R-1571, R-1572, R-1573, R-1574, R-1575, R-1576, R-1577, R-1578, R-1579, R-1580, R-1581, R-1582, R-1583, R-1584, R-1585, R-1586, R-1587, R-1588, R-1589, R-1590, R-1591, R-1592, R-1593, R-1594, R-1595, R-1596, R-1597, R-1598, R-1599, R-1600, R-1601, R-1602, R-1603, R-1604, R-1605, R-1606, R-1607, R-1608, R-1609, R-1610, R-1611, R-1612, R-1613, R-1614, R-1615, R-1616, R-1617, R-1618, R-1619, R-1620, R-1621, R-1622, R-1623, R-1624, R-1625, R-1626, R-1627, R-1628, R-1629, R-1630, R-1631, R-1632, R-1633, R-1634, R-1635,

ESPECIFICAÇÕES

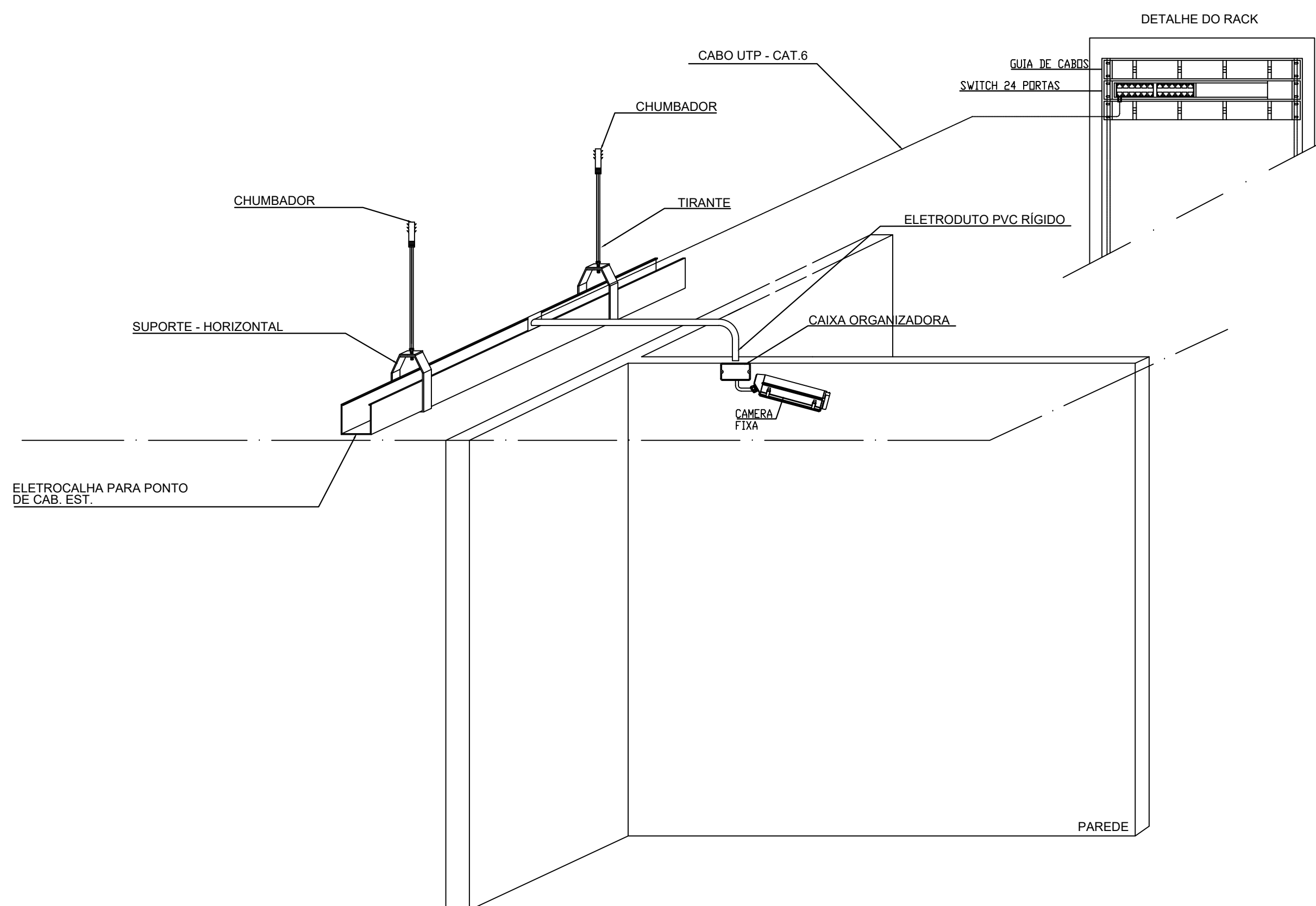
ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

- 1 – 06 câmeras infravermelho IP HD, lentes 2,8mm, com alcance de 30 metros;
- 2 – 08 câmeras infravermelho dome IP HD, lentes 2,8mm, com alcance de 30 metros;
- 3 – 50 conectores RJ45;
- 4 – 14 caixas organizadoras brancas;
- 5 – 01 NVR;
- 6 – 14 Baluns.

NOTAS:

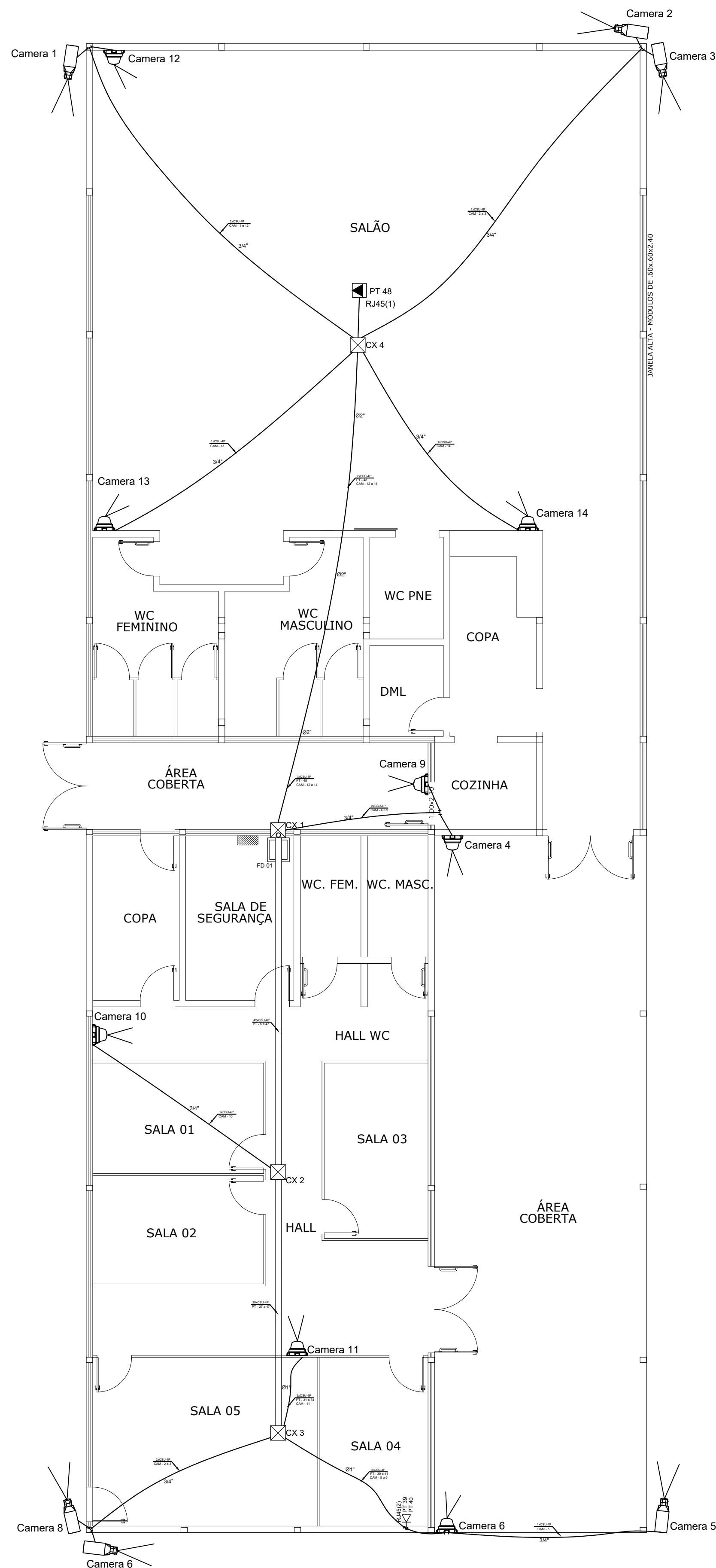
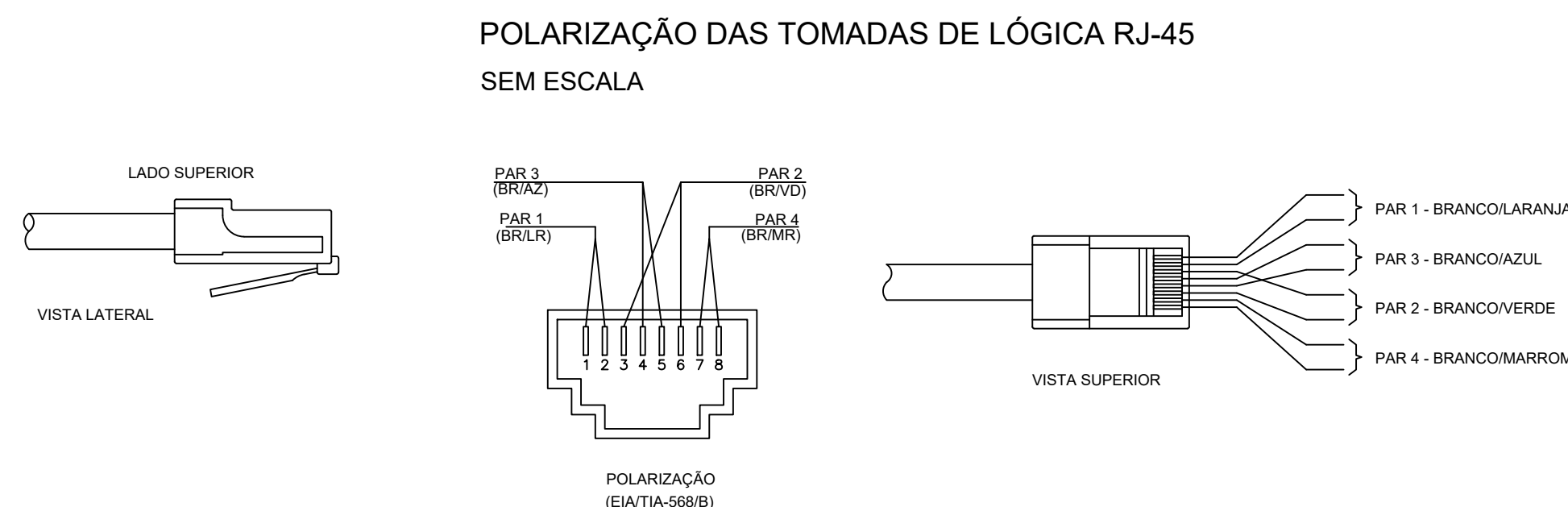
1 – O cabeamento para as camaras de CFTV também está contemplado no projeto de Cabeamento Estruturado;

2 – O cabeamento do sistema de CFTV e controle de acesso deverá ser lançado na mesma eletrocalha especificada no projeto de cabeamento estruturado;



ELETROCALHA PARA PONTO DE CABEAMENTO ESTRUTURADO

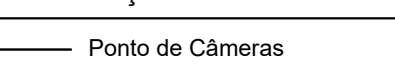
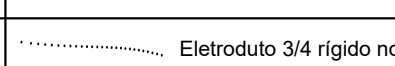
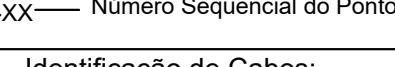
SEM ESCALA



PLANTA BAIXA - PAVIMENTO TÉRREO

ÁREA TOTAL= 445,42m²

ESCALA 1/75

Identificação de Pontos:  CAM-XX Ponto de Câmeras Número Sequencial do Ponto	Eletrodutos condutores:  Eletroduto 3/4" rígido no piso Eletroduto 3/4" rígido na parede Eletroduto 3/4" rígido no teto
Identificação de Cabos:  Quantidade de Cabos CS=Cabo Secundário, CP=Cabo Primário U = Cabo UTP Cat. 5e Indicativo da Quantidade de Pares do Cabo XX+CS+U+ZZZ XX=YY+ZZZ Número do Último Par de Cabo Número do Primeiro Par de Cabo Indicativo do Pavimento do Ponto	 Câmera móvel IP, em parede ou teto, Lentes 2,8mm  Câmera móvel IP Dome, em parede ou teto, Lentes 2,8mm

 Vital Engenharia CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASÍLIA-DF www.vitalengenharia.com.br ssc@vitalengenharia.com.br	
CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO	
ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03
PROPRIETÁRIO:	ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF
AUTOR DO PROJETO :	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF
PROPRIETÁRIO AUTOR DO PROJETO RESPONSÁVEL TÉCNICO	
ADM	ADM
	OUTROS

CFTV	VITAL ENGENHARIA			01/01
	PROJETO DE CIRCUITO FECHADO DE TELEVISÃO			
	ESCALA INDICADA	DATA JUNHO/2020	DESENVOLVIMENTO VICTOR POCCESSCHI	

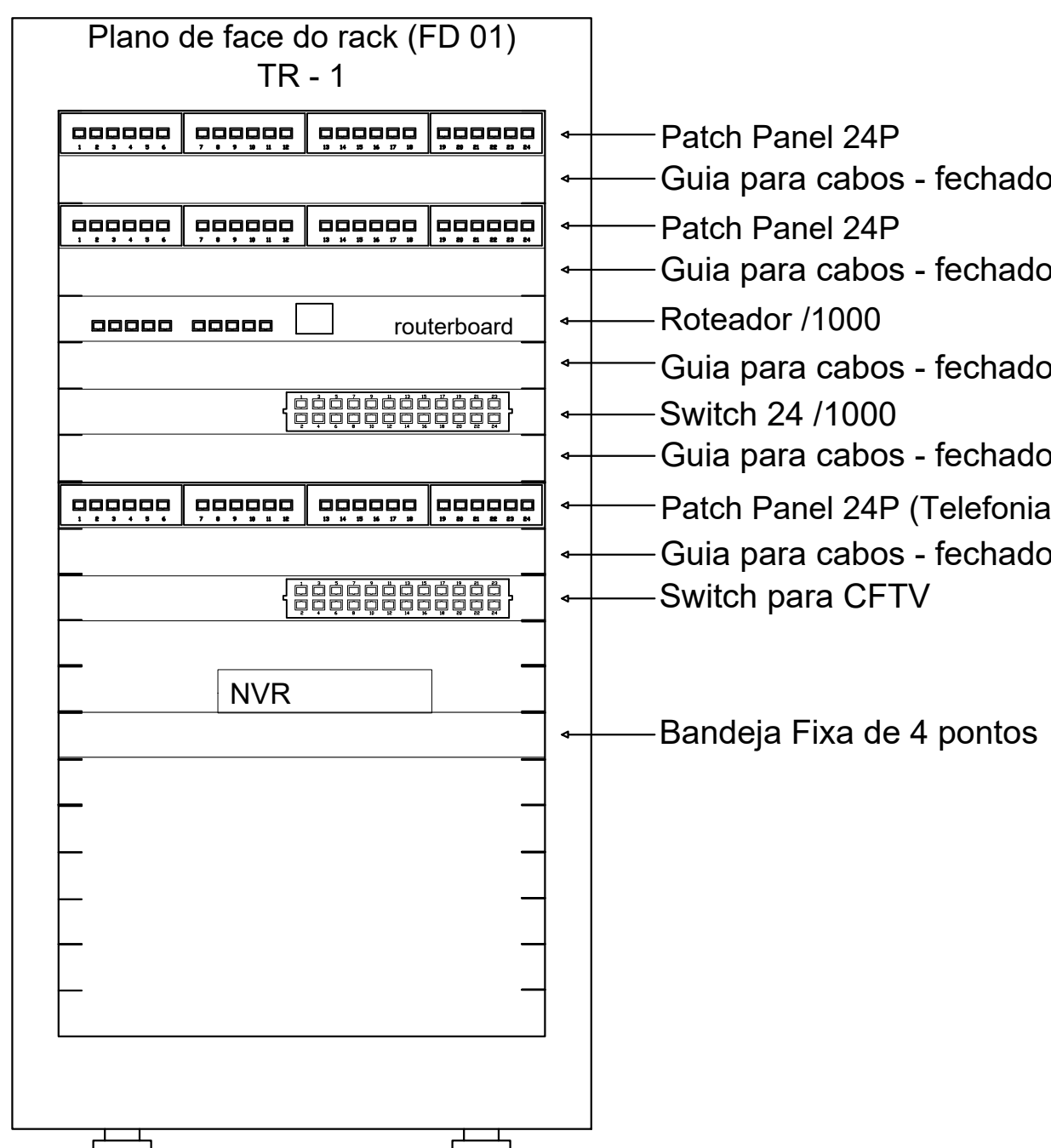
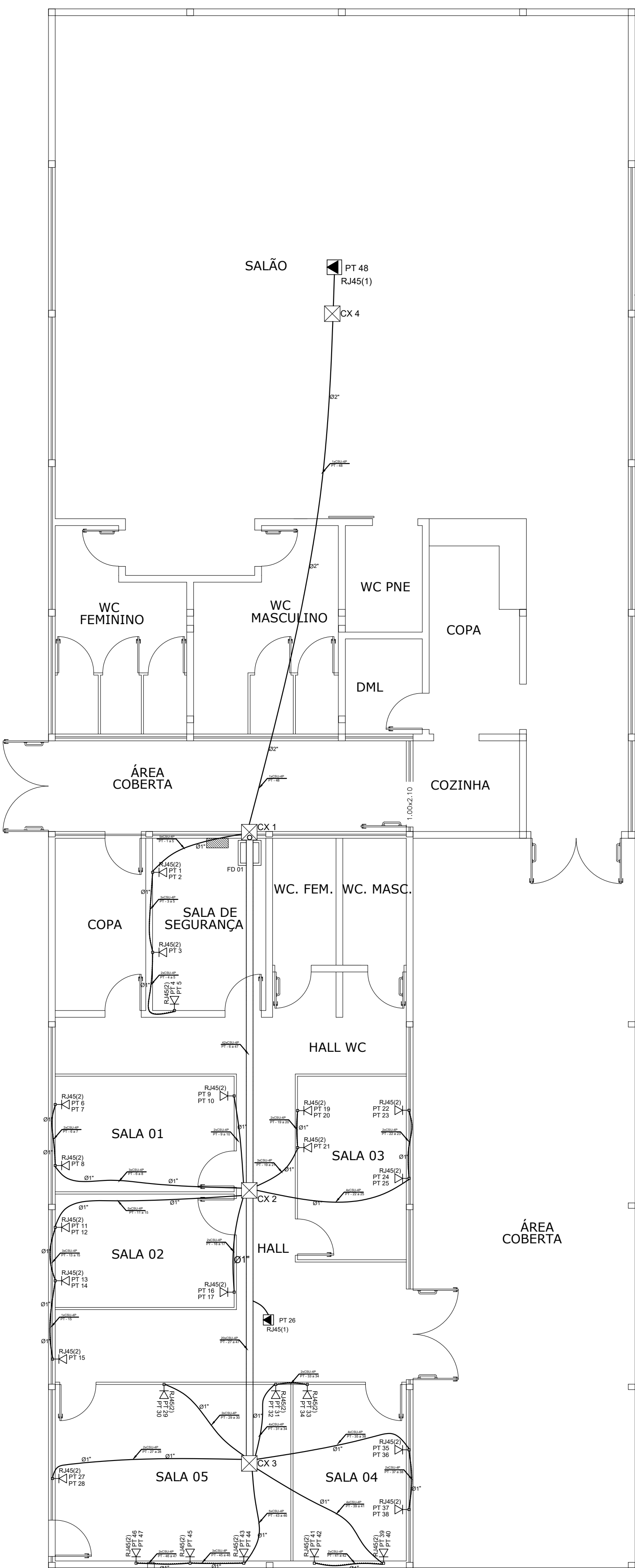
ESPECIFICAÇÕES

ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

- 2.235 METROS DE CABOS CAT.6;
- 48 KEYSTONE - T578A/B;
- 03 PATCH PANEL 24P CAT.6;
- 24 PATCH CAT.6 CORD 1,5M VERMELHO;
- 24 PATCH CAT.6 CORD 1,5M VERDE;
- 01 ROTEADOR 10/1000;
- 02 ROTEADOR ACCESS POINT DE TETO;
- 02 SWITCH 10/1000 de 24P;
- 01 RACK DE 19"X20U;
- 04 Caixas de passagens 150x150x68;
- 50 Conectores RJ45;
- 01 NO-BREAK SEINOIDAL 1400VA;
- 02 CALHAS ELÉTRICAS DE 12 TOMADAS;
- 27 Placas 2x4" - branca | 2 Módulos - RJ45;

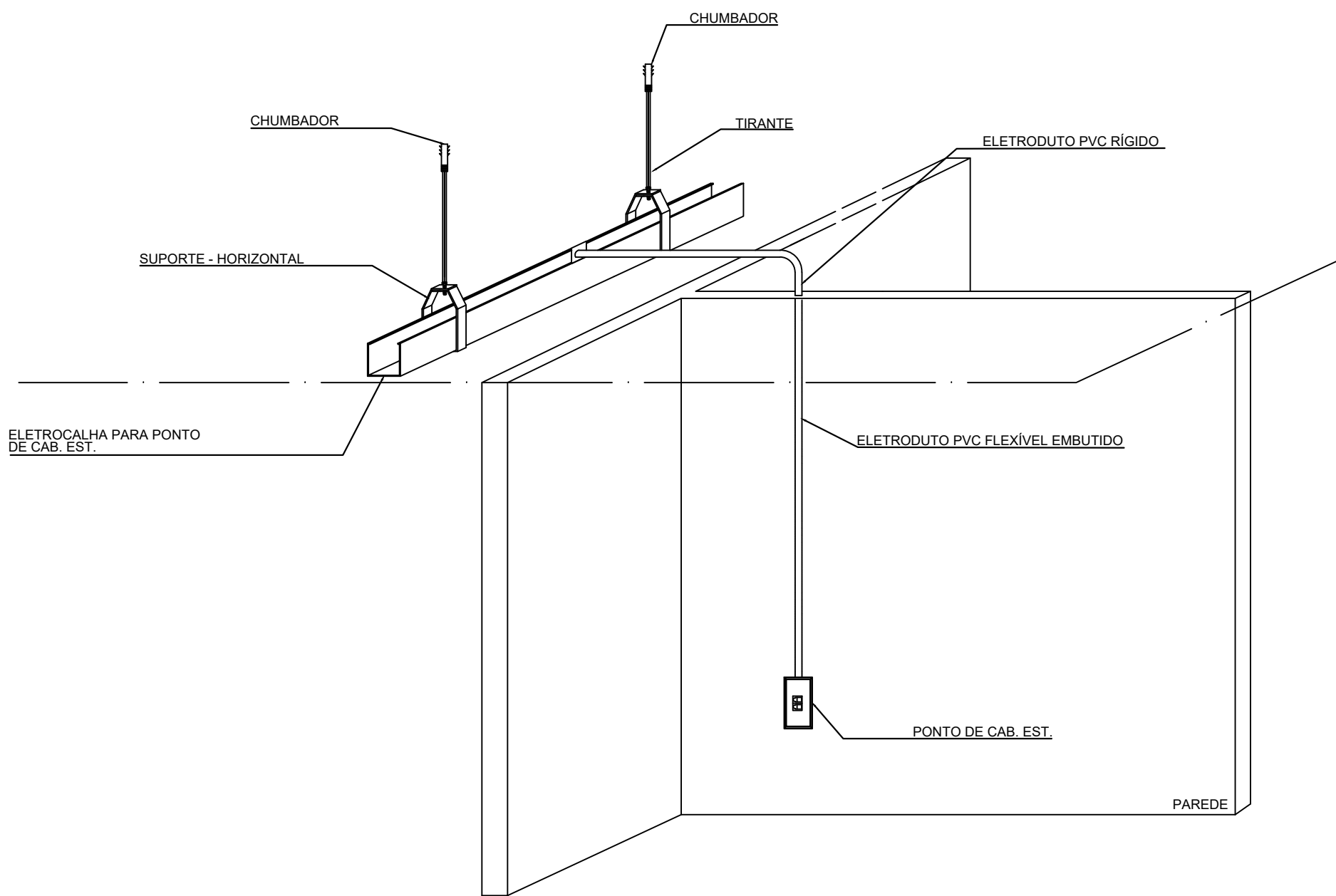
NOTAS:

- 1 – eletrodutos embutidos deverão ser em pvc flexível, eletrodutos aparentes deverão ser em pvc rígido.
- 2 – Os eletrodutos deverão ser providos de buchas e arruelas nas suas extremidades, nas conexões com caixas de passagem e de saída.
- 3 – Utilizar no máximo de duas curvas, não reversas, em lances de tubulação, entre caixas.
- 4 – Utilizar curvas de raio longo, padrão comercial e nunca joelhos.
- 5 – Todos os eletrodutos no projeto são de 32mm”.
- 6 – Na sala de telecomunicações deverá ser instalada uma barra de aterramento –TMGB – onde todos os armários de telecomunicação deverão ser conectados.
- 7 – Todas as calhas elétricas deverão ser ligadas ao no-break.
- 8 – É aconselhável que os switches e roteadores tenham suporte para VLAN’s.
- 9 – É aconselhável que os switches para CFTV tenham tecnologia PoE nas portas.



Plano de Face Frontal do Rack (FD 01)

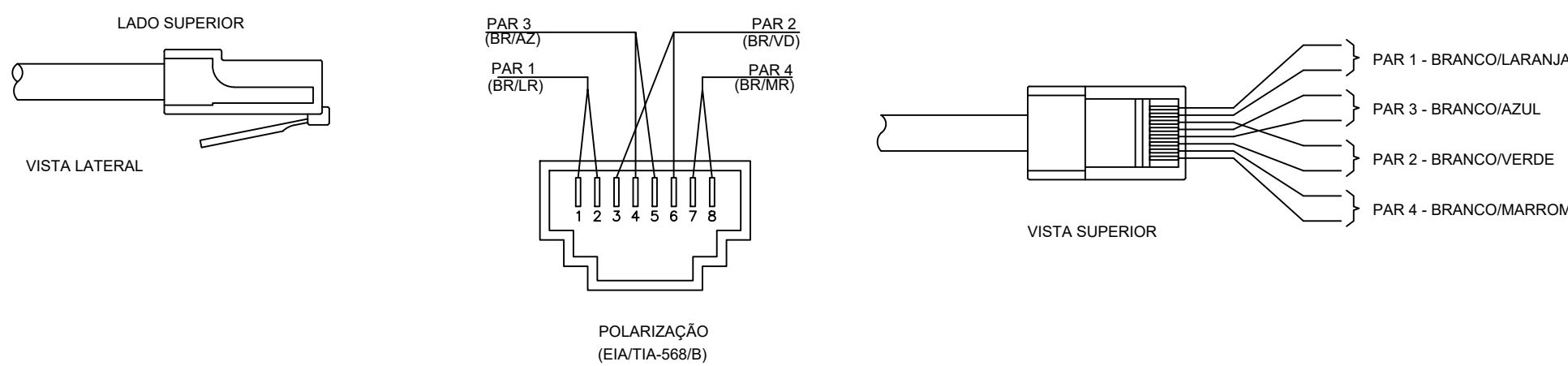
SEM ESCALA



ELETROCALHA PARA PONTO DE CABEAMENTO ESTRUTURADO

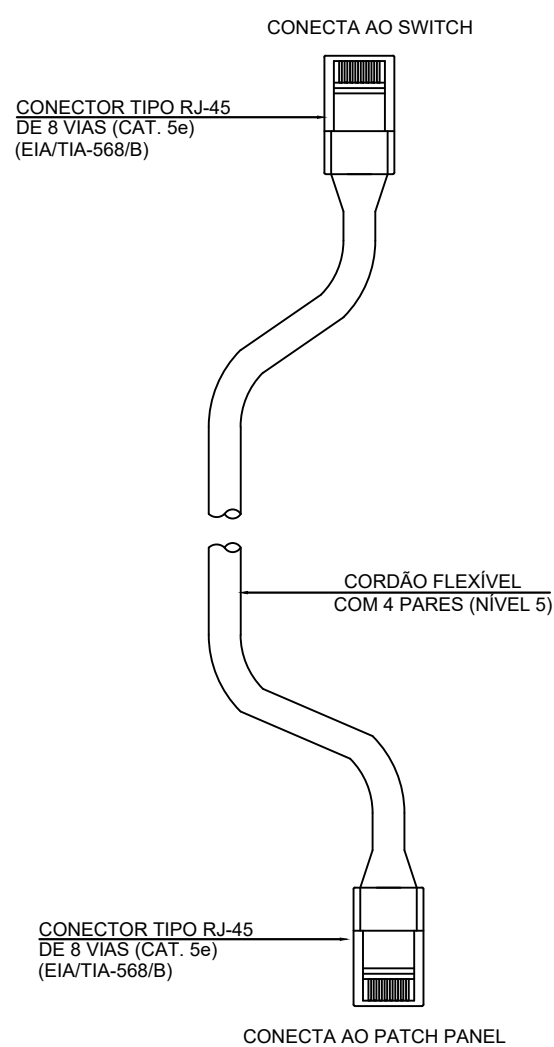
POLARIZAÇÃO DAS TOMADAS DE LÓGICA RJ-45

SEM ESCALA



PATCH CORDS PARA CONEXÕES NO RACK

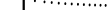
SEM ESCALA



NO-BREAK SENOIDAL 3000VA

SEM ESCALA

Legenda Detalhada		
	300x300x120	Caixa de passagem de embutir no teto
		Caixa de passagem - embutir Metalica 300x300x120 mm
		Eletrocalha furada tipo C pré-galvanizada Eletrocalha - tipo C Pré galvanizada 150x100 mm
	20U	Rack padrão 19" - porta de vidro Acessórios Cabeamento - Rack Gabinete padrão 19" Base soleira Perfil de montagem Placa acionamento ventiladores Tampa inferior bipartida Unidade de ventilação
		Rack Gabinete 19" - porta vidro 44u x 870mm
	RJ45(1) PT 1	Tomada RJ45 - 1,80m do piso Acessórios Cabeamento - Metálico Conector RJ45 (CM8v)
		Acessórios p/ eletrodutos Caixa PVC 4x2"
		Dispositivo de Cabeamento - embutir Placa 2x4" - Branca 1 módulo - RJ45
	RJ45(6) PT 9	Tomada RJ45 no teto Acessórios Cabeamento - Metálico Conector RJ45 (CM8v)
		Acessórios p/ eletrodutos Caixa para teto Saldas (2)x70mm - Altura 90mm Tampa para caixa de piso Suporte p/ tomada em cx. de teto
		Quadro p/ telefonia Quadro p/ telefonia Caixa padrão telébras p/ telefonia 120x120x13cm
		Quadro p/ telefonia Bloco de conexão M10 - 10 pares

Identificação de Pontos:	Eletrodutos condutes:
PT-XX Ponto de Rede Número Sequencial do Ponto	 Eletroduto no piso  Eletroduto na parede  Eletroduto no teto
Identificação de Cabos: Quantidade de Cabos CS=Cabo Secundário, CP=Cabo Primário U = Cabo UTP Cat. 5e Indicativo de Quantidade de Pares do Cabo XX x CS x UP XX-YYY x ZZZ Número do Último Par de Cabo Número do Primeiro Par de Cabo Indicativo do Pavimento do Cabo	 Tomada para dados (RJ45)  Access Point de Teto

Vital Engenharia

CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE

FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASÍLIA-DF

www.vitalengenharia.com.br

sac@vitalengenharia.com.br

CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO

ENDEREÇO:

Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03

PROPRIETÁRIO:

ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF

AUTOR DO PROJETO :

ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO:

ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF

PROPRIETÁRIO

AUTOR DO PROJETO

RESPONSÁVEL TÉCNICO

ADM

ADM

OUTROS

CAB

VITAL ENGENHARIA

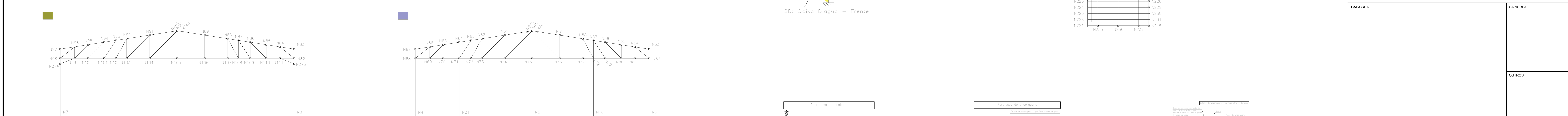
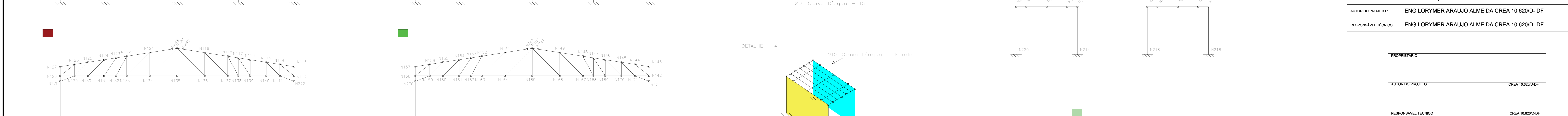
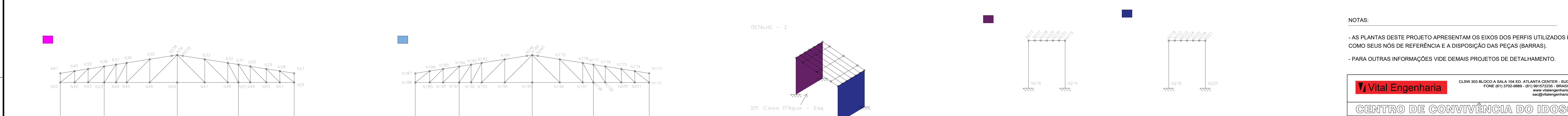
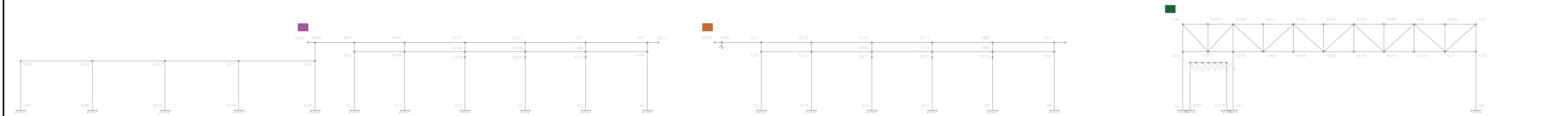
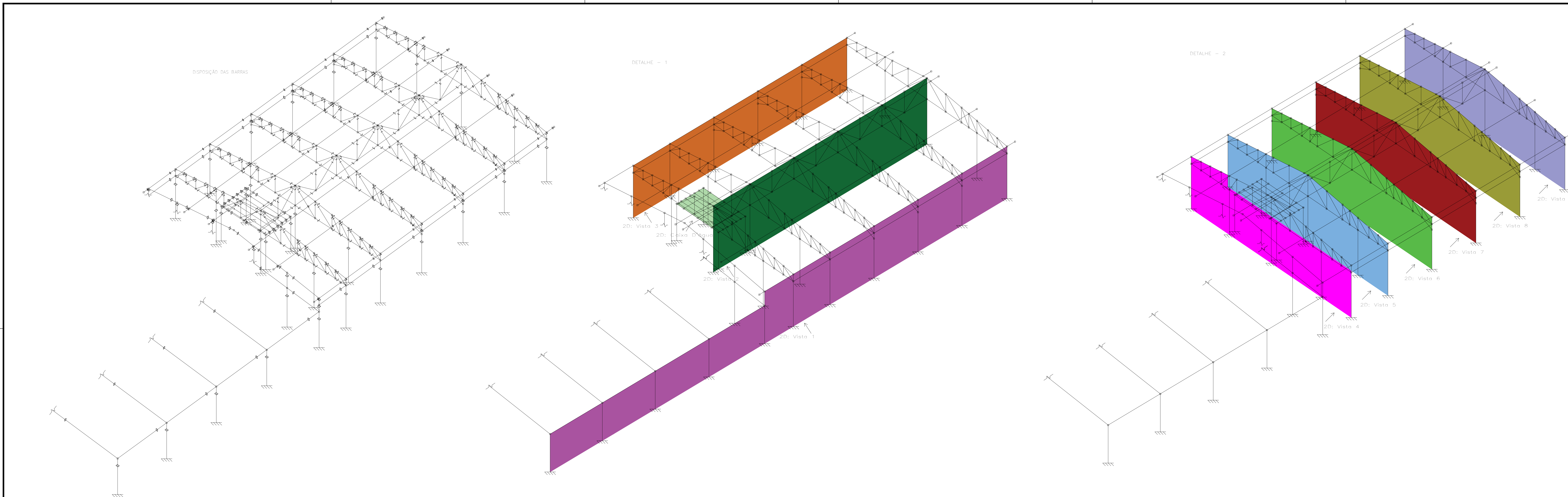
PROJETO DE CABEAMENTO ESTRUTURADO

ESCALA INDICADA

DATA JUNHO/2020

DESENVOLVIMENTO VICTOR POCESCHI

01/01



NOTAS:

- AS PLANTAS DESTES PROJETO APRESENTAM OS EIXOS DOS PERFILES UTILIZADOS BEM COMO SEUS NÓS DE REFERÊNCIA E A DISPOSIÇÃO DAS PEÇAS (BARRAS).
- PARA OUTRAS INFORMAÇÕES VIDE DEMAIS PROJETOS DE DETALHAMENTO.

CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE
FONE (61) 3702-9889 - (61) 961572236 - BRASIL/DF
www.vitalengenharia.com.br
sac@vitalengenharia.com.br

CENTRO DE CONVIVÊNCIA DO IDOSO

ENDEREÇO: Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03

PROPRIETÁRIO: ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF

AUTOR DO PROJETO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF

PROPRIETÁRIO

AUTOR DO PROJETO CREA 10.620/D-DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO CREA 10.620/D-DF

CAPICREA

CAPICREA

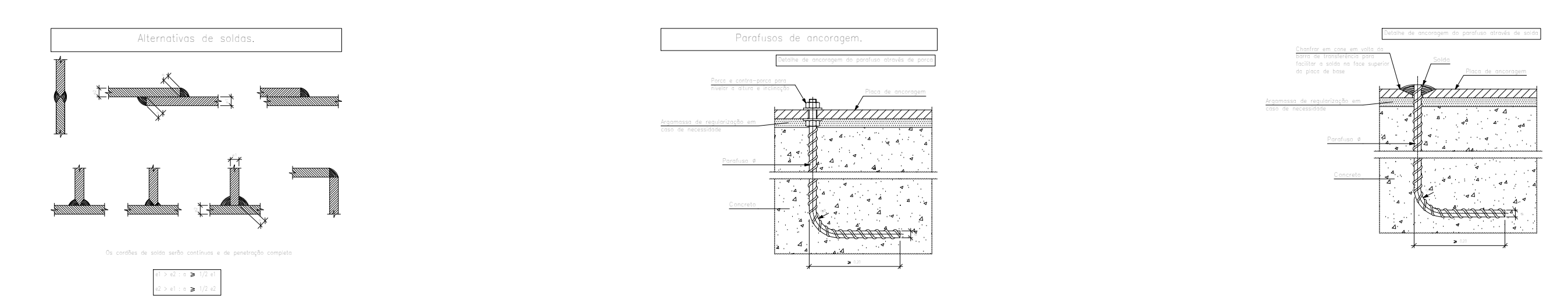
OUTROS

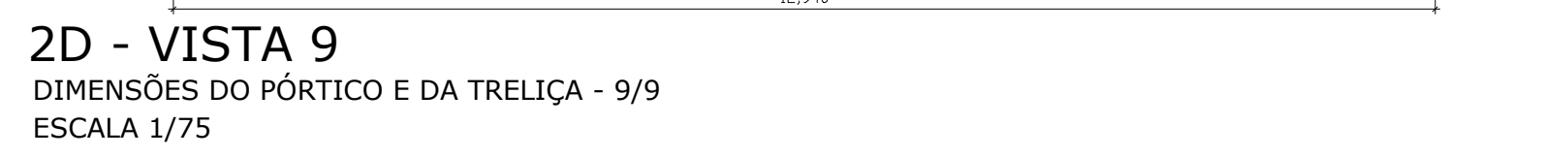
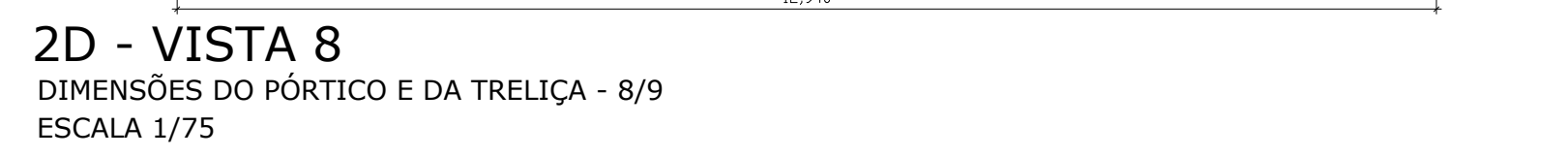
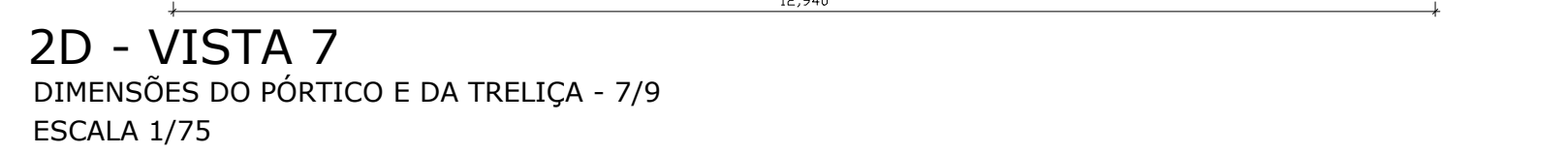
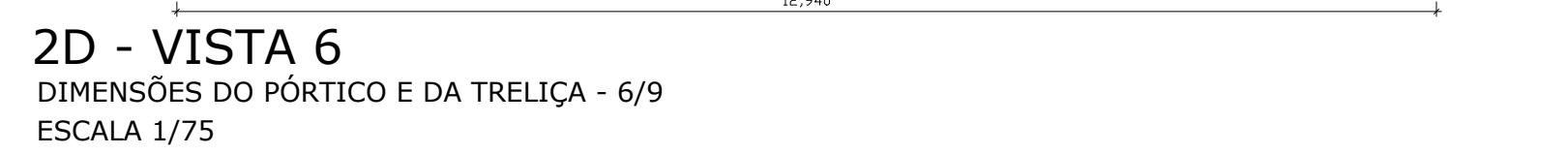
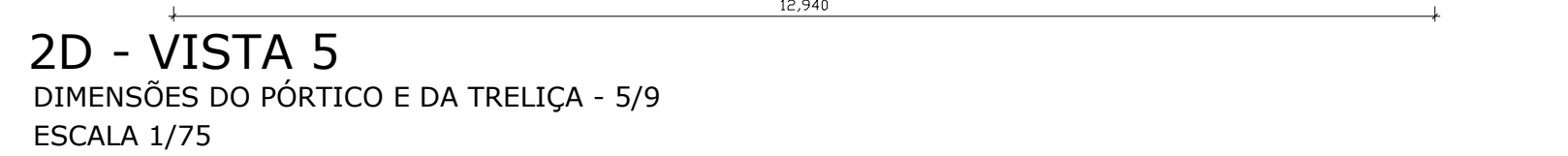
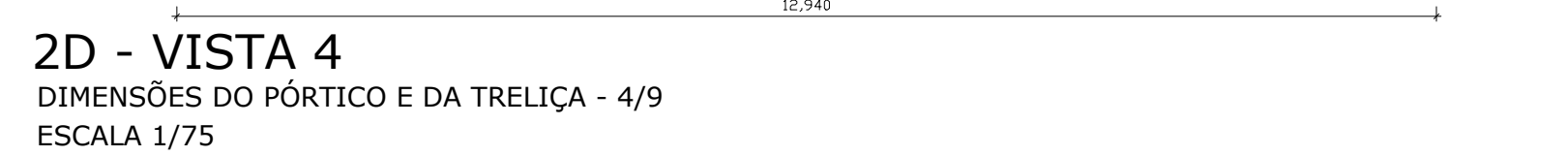
EST

VITAL ENGENHARIA
DISPOSIÇÃO DAS BARRAS E
REFERÊNCIAS DOS NÓS

ESCALA: 1:50
DATA: JUNHO/2020
DESENVOLVIMENTO: VICTOR ROCCESCHIA

01/01





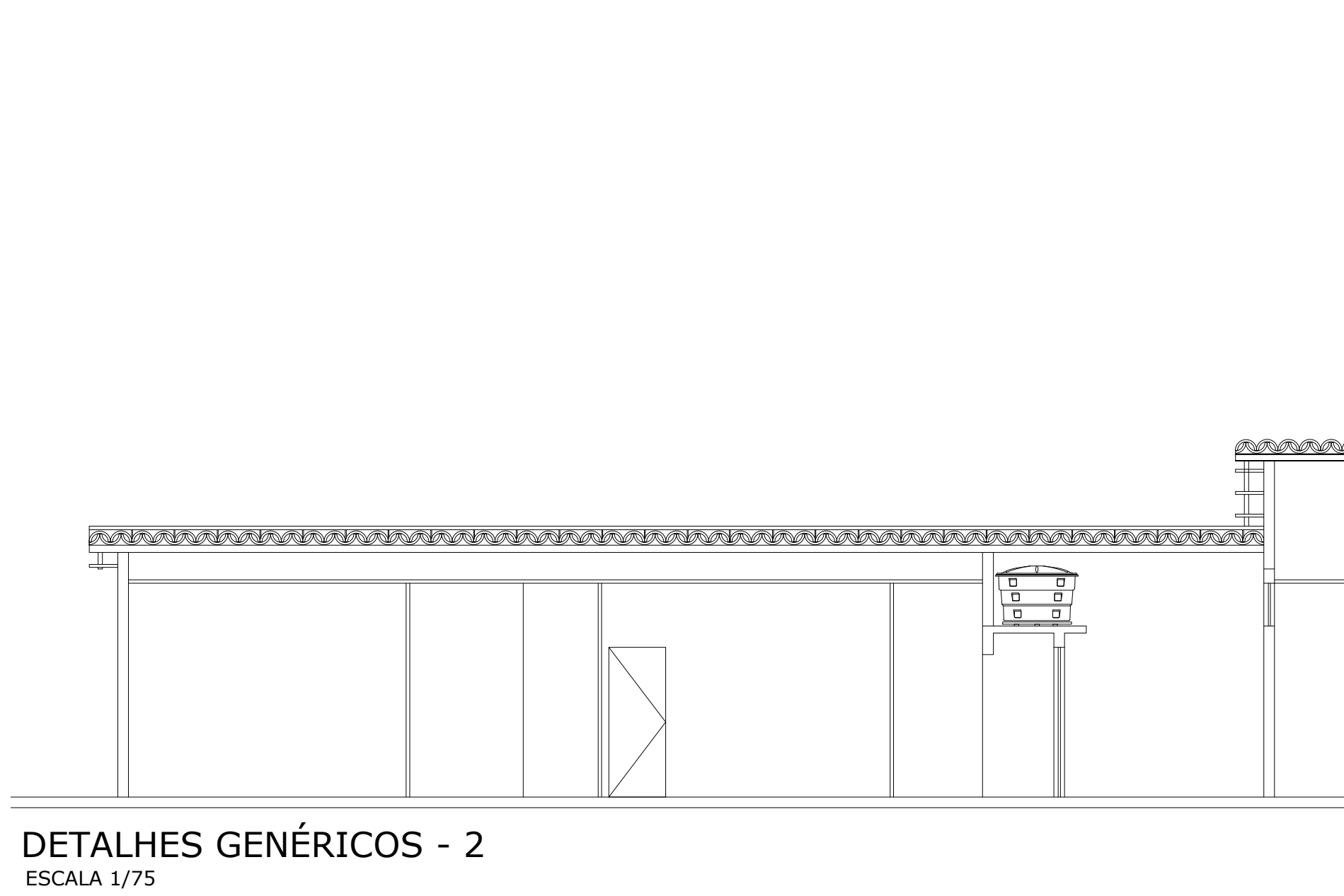
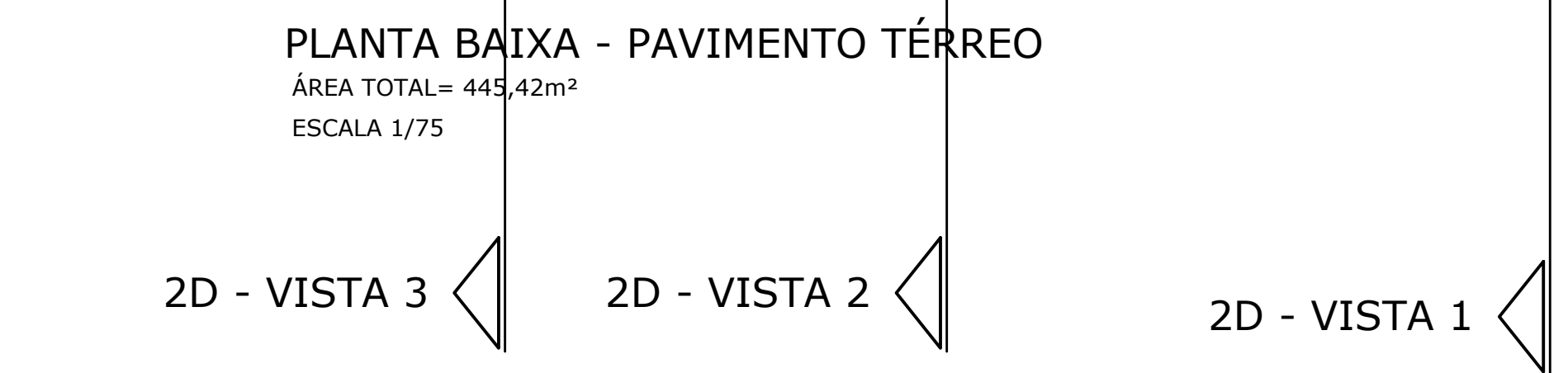
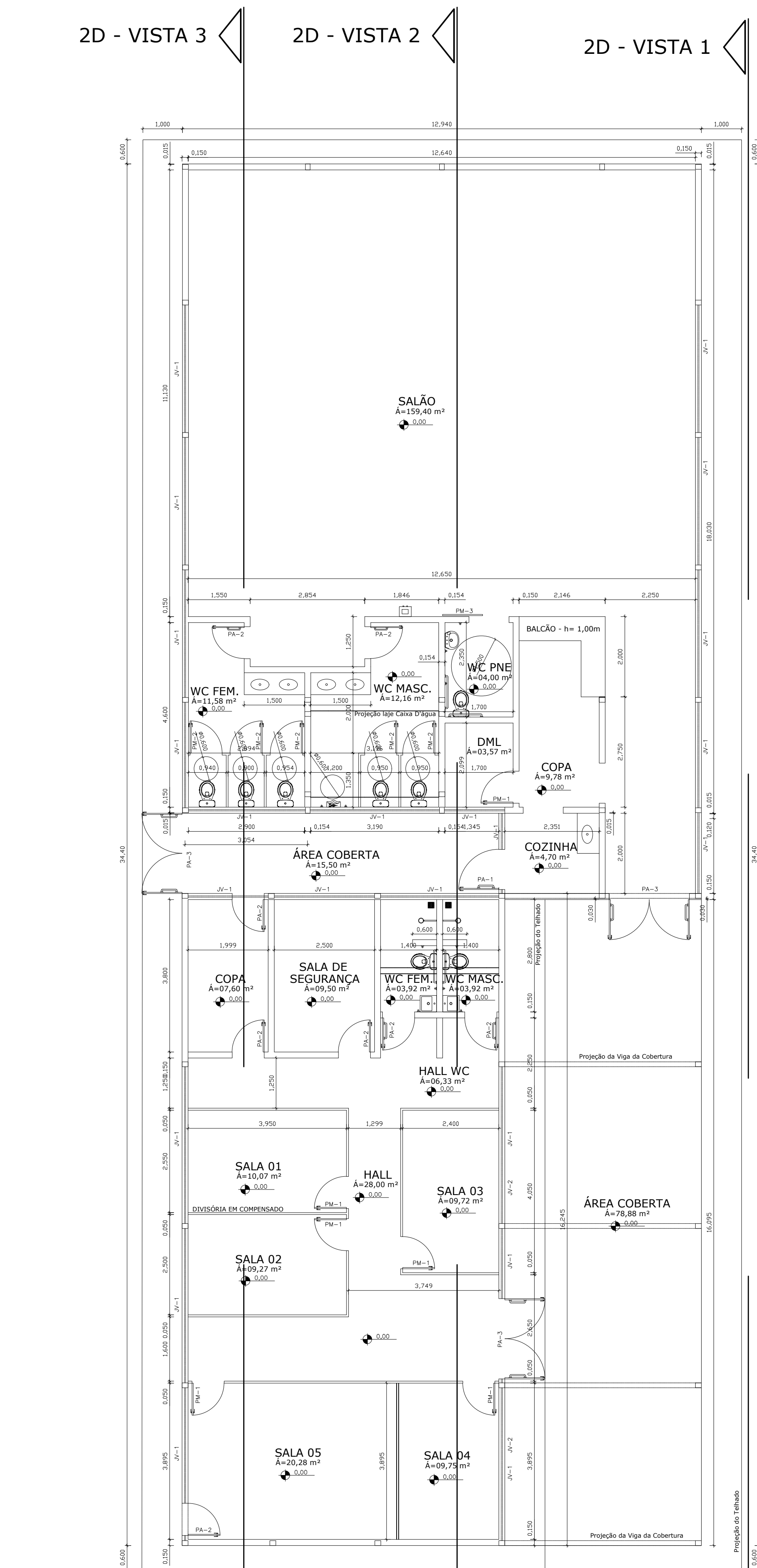
Observação: As medidas desta quadro representam a distância entre eixo

PROJETO ESTRUTURAL QR 100	
ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03

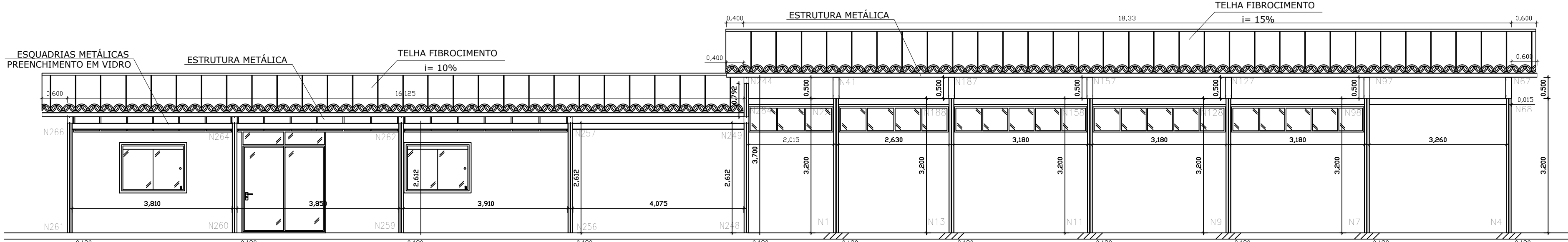
PROPRIETARIO

CAP/CREA	CAP/CREA

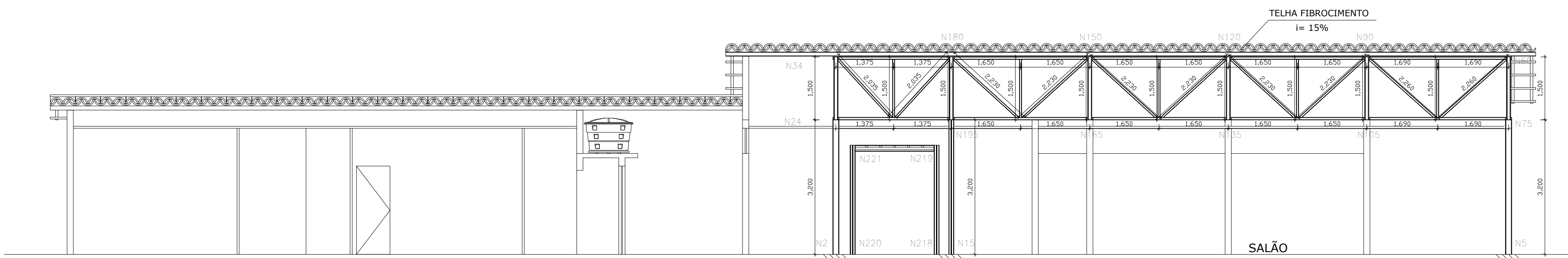
F S T	VITAL ENGENHARIA DIMENSÕES DOS PÓRTICOS E TRELIÇAS	01/05
-------	---	-------



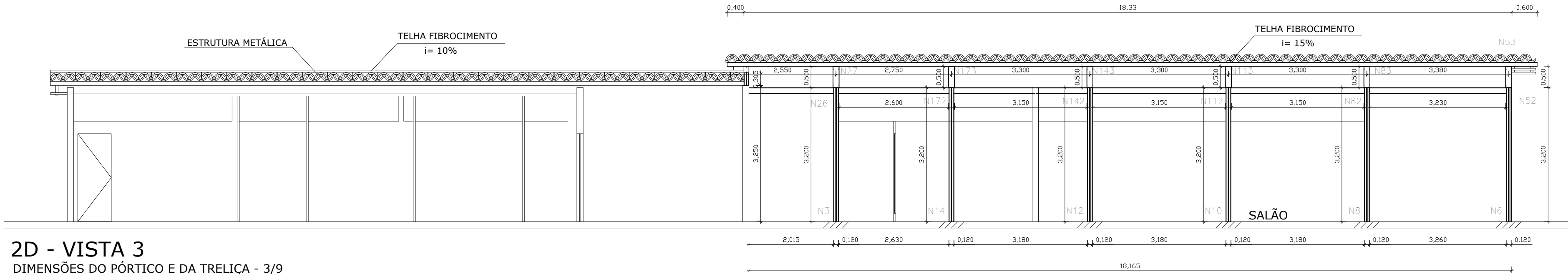
DETALHES GENÉRICOS - 2
ESCALA 1/75



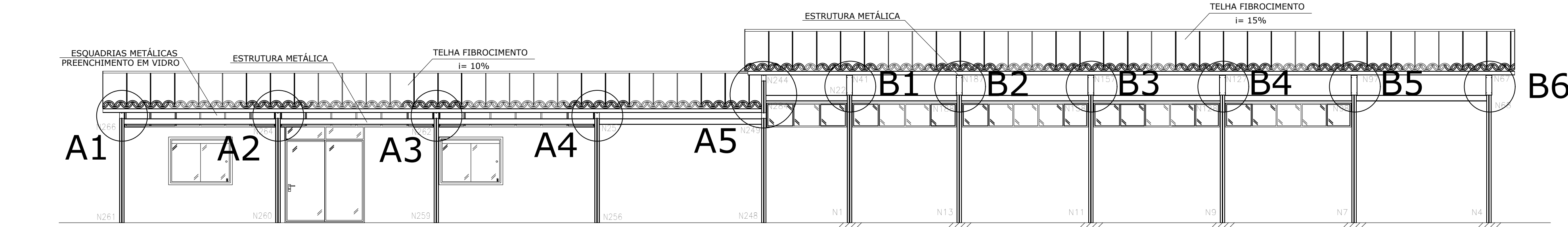
2D - VISTA 1
DIMENSÕES DO PÓRTICO E DA TRELIÇA - 1/9
ESCALA 1/75



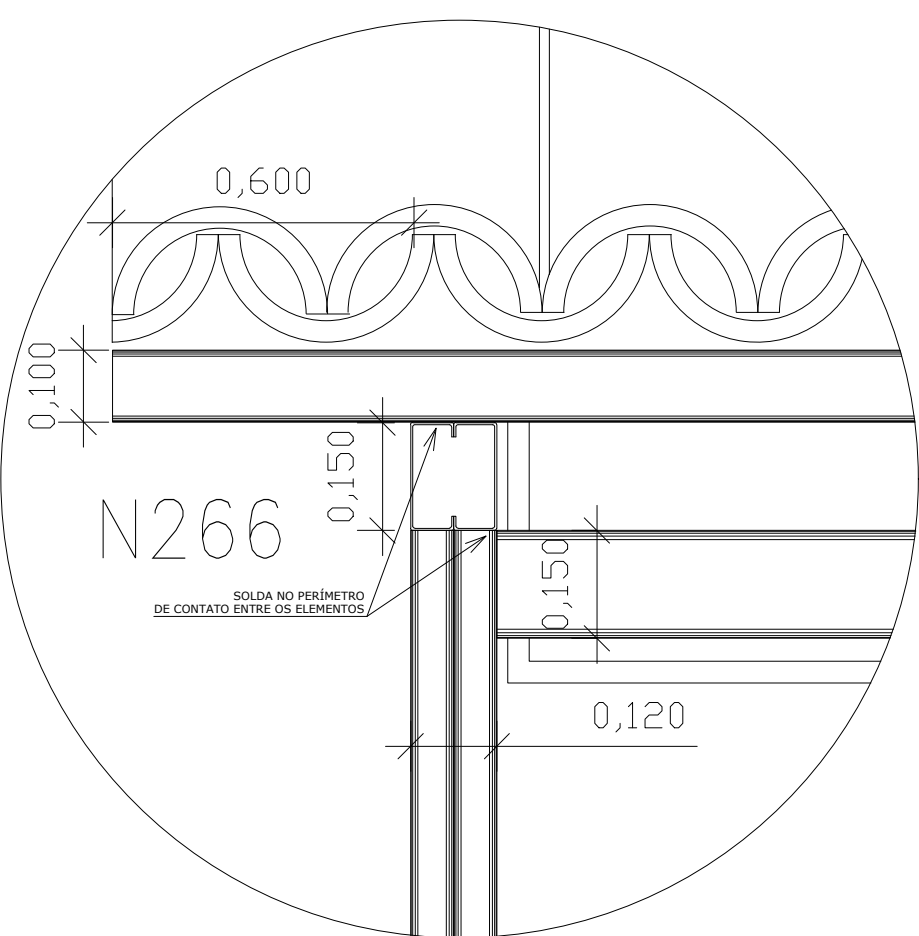
2D - VISTA 2
DIMENSÕES DO PÓRTICO E DA TRELIÇA - 2/9
ESCALA 1/75



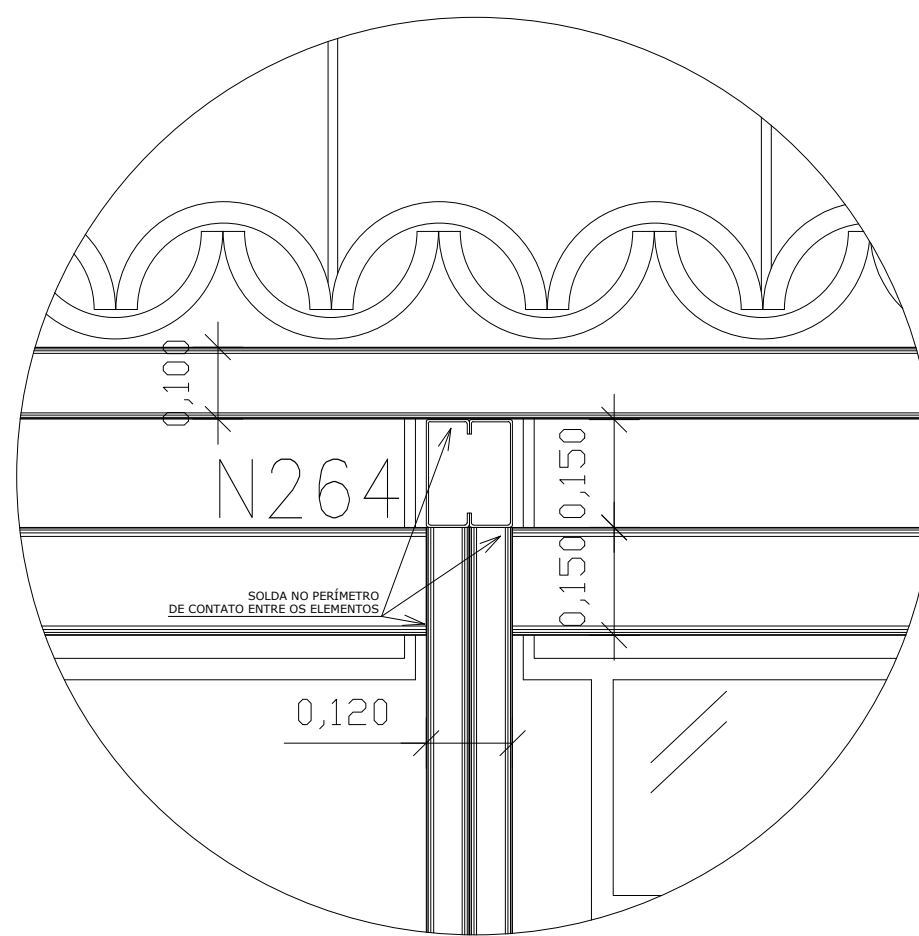
2D - VISTA 3
DIMENSÕES DO PÓRTICO E DA TRELIÇA - 3/9
ESCALA 1/75



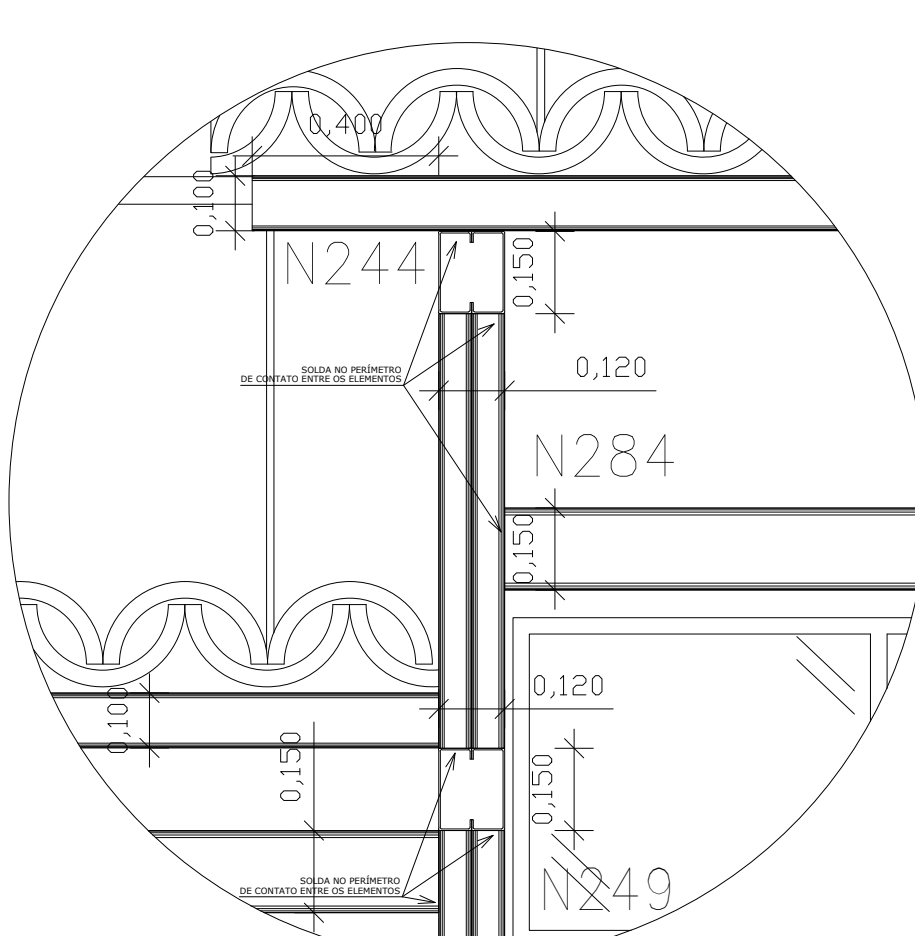
DETALHES GENÉRICOS - 1
ESCALA 1/75



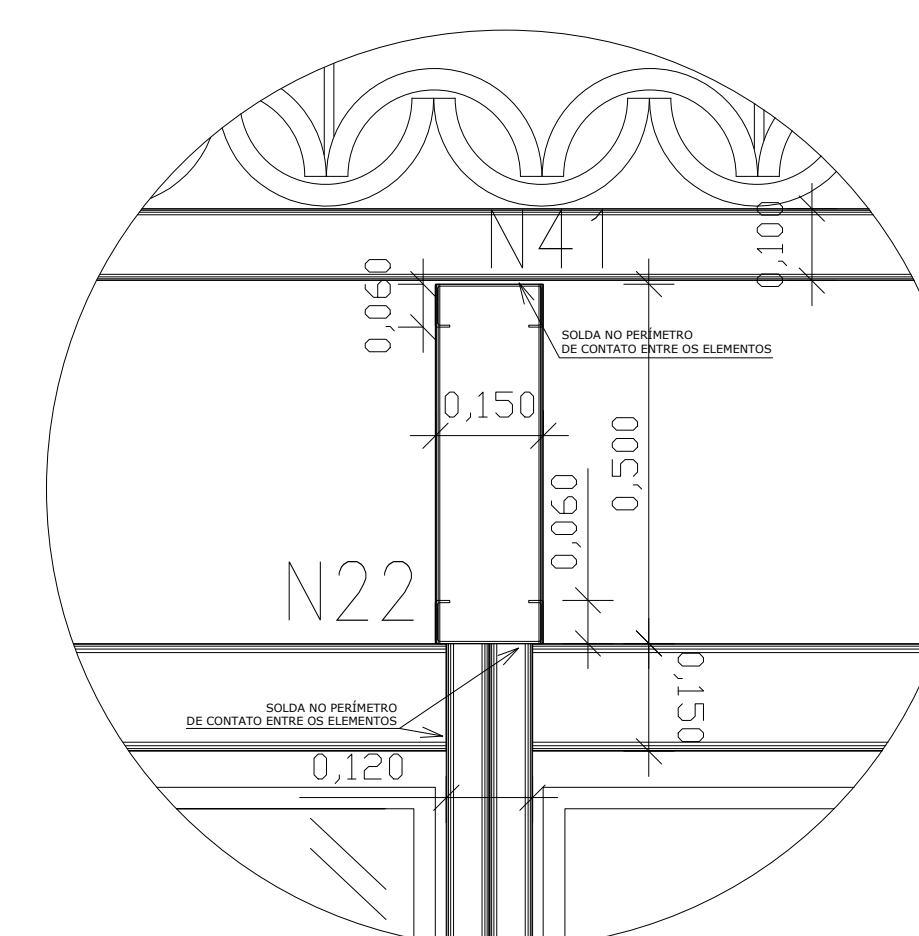
VISTA FRONTAL - A1
DETALHE A
SEM ESCALA



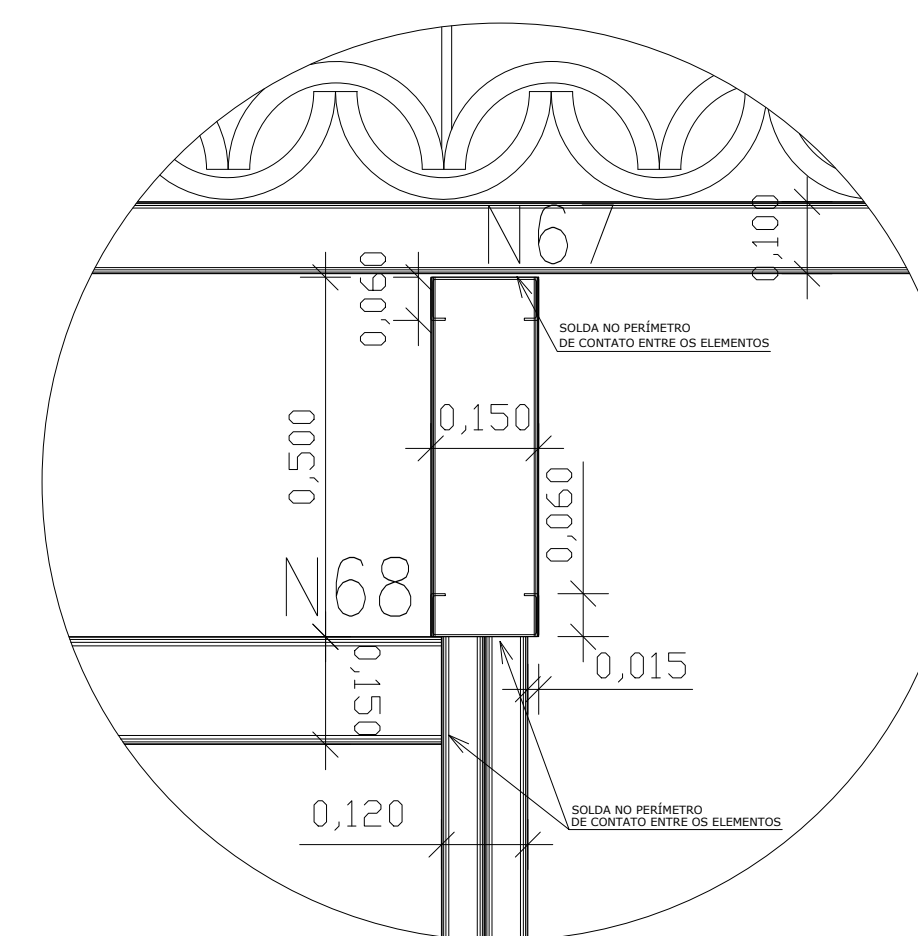
VISTA FRONTAL - A2/A3/A4
DETALHES SEMELHANTES DE LIGAÇÕES E
SOLDAS - A
SEM ESCALA



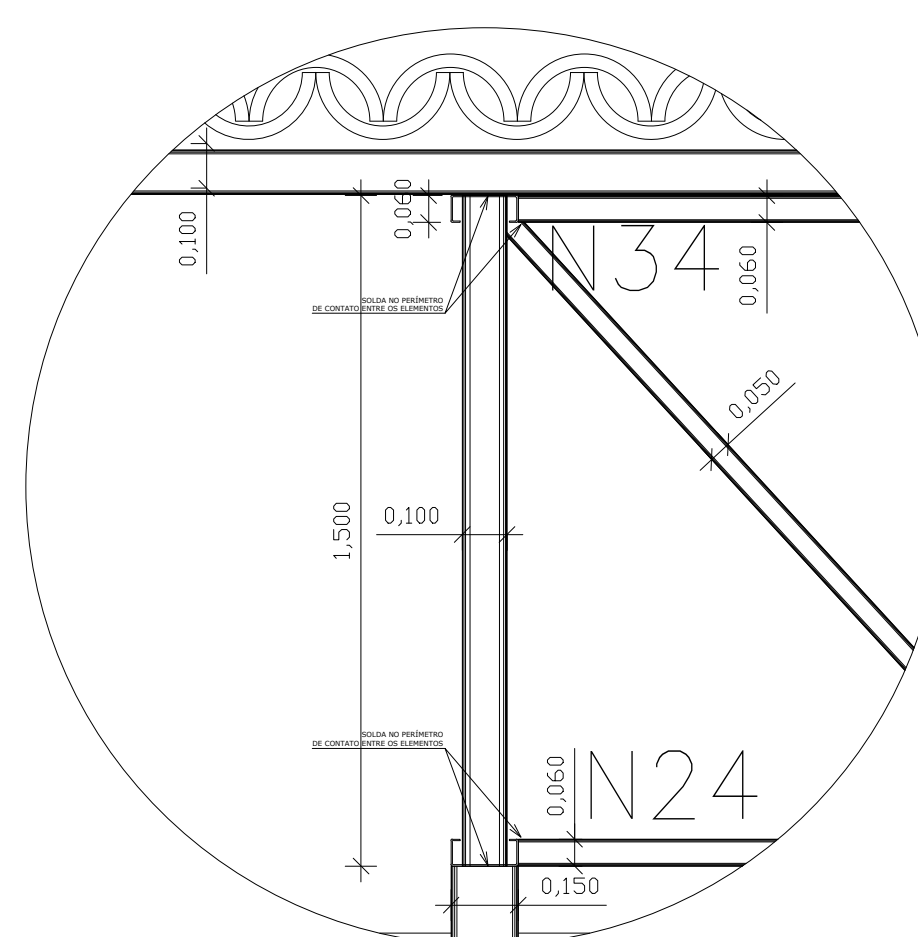
VISTA FRONTAL - A5
DETALHE A
SEM ESCALA



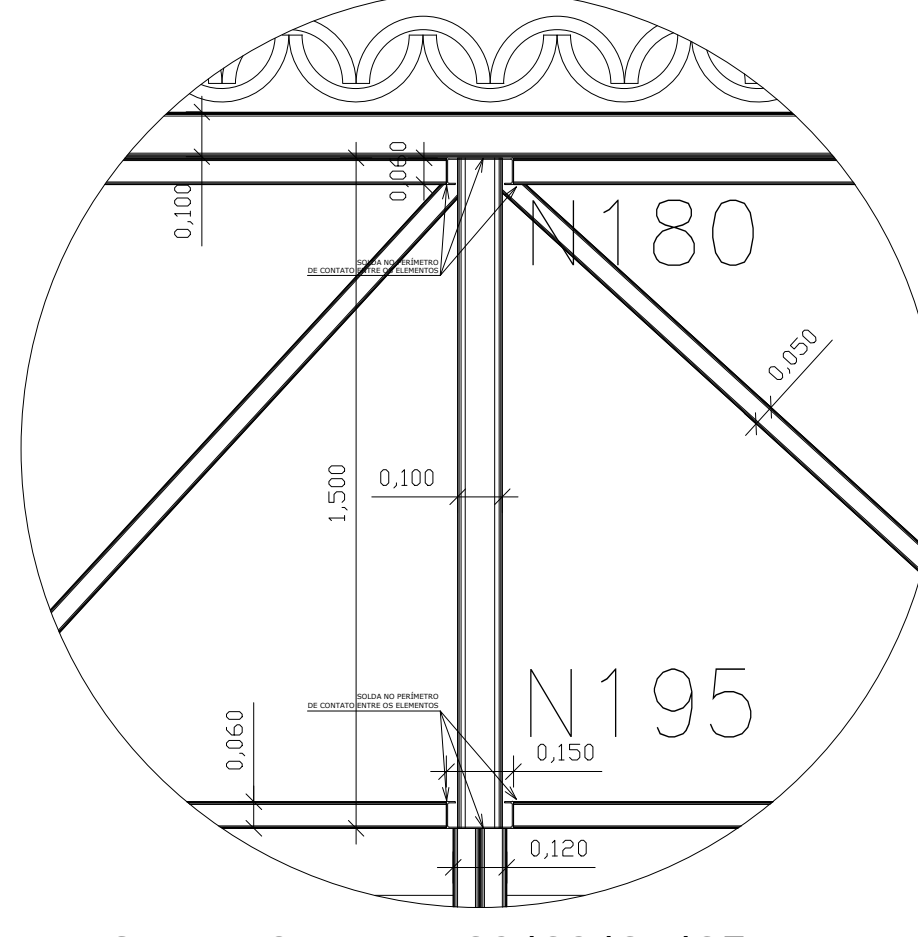
VISTA FRONTAL - B1/B2/B3/B4/B5
DETALHES SEMELHANTES - B
SEM ESCALA



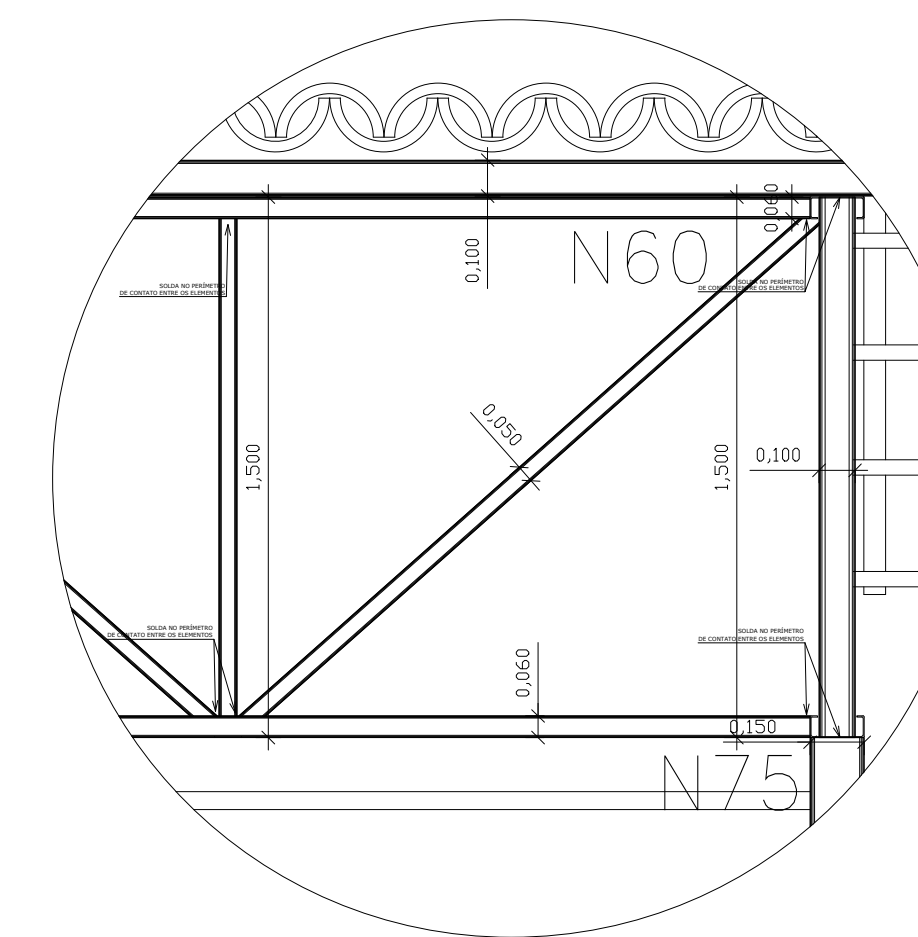
VISTA FRONTAL - B6
DETALHE B
SEM ESCALA



VISTA FRONTAL - C1
DETALHE C
SEM ESCALA



VISTA FRONTAL - C2/C3/C4/C5
DETALHES SEMELHANTES DE LIGAÇÕES E
SOLDAS - C
SEM ESCALA



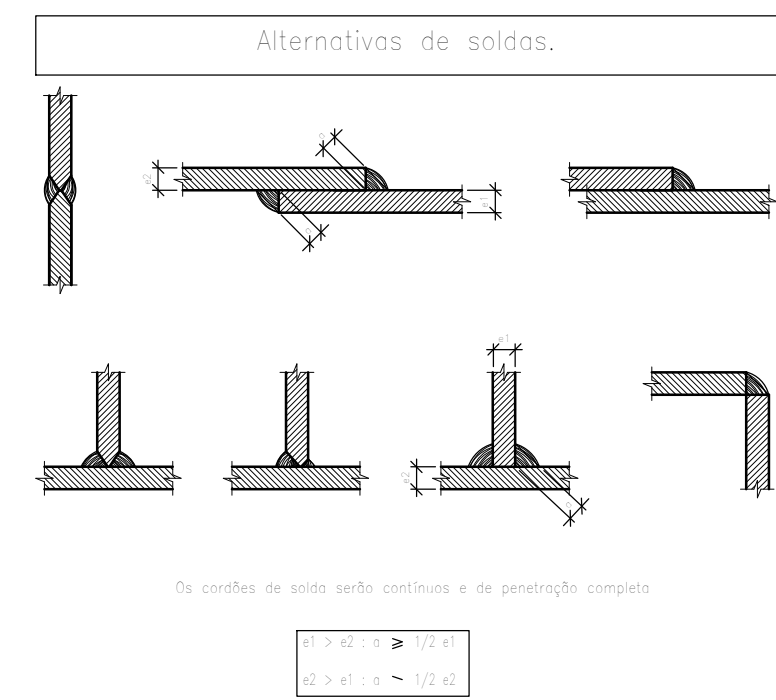
VISTA FRONTAL - C6
DETALHE C
SEM ESCALA

PERFIL ADOPTADO	DIMENSÕES (mm)	ESPESURA (mm)	ESTE PERFIL SERÁ UTILIZADO PARA:
PERFIL "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3 mm)	h = 150 b = 60 d = 20	e = 3,00	- BANZOS
PERFIL "U" ENRISECADO 100 x 50 x 20 (s = 3,00 mm)	h = 100 b = 50 d = 20	e = 3,00	- MONTANTES
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	h = 150 b = b' = 60 d = 20	e = 3,00	- PILARES: CADA DUPLA SOLDADA - CORDEÃO CONTÍNUO
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 100 x 50 x 20 (s = 3,00 mm)	h = 100 b = b' = 50 d = 20	e = 3,00	- VIGAS: CADA DUPLA SOLDADA - CORDEÃO CONTÍNUO
PERFIL PINGUEIRA DUPLA - (s = 5,00 mm)	h = 160 b = 40 d = 20	e = 0,43	- RUFO
PERFIL CALHA RETANGULAR - (s = 6,40 mm)	h = 200 b = 80 d = 10	e = 0,43	- CAUDA

PERFIL ADOPTADO	DIMENSÕES (mm)	ESPESURA (mm)	ESTE PERFIL SERÁ UTILIZADO PARA:
TUBO QUADRADO 100 x 100 (s = 3,00 mm)	h = b = 100	e = 3,00	- APOIO DA CHAPA DE FIBRO PARA A CADA VÁGUA
CHAPA DE FIBRO (KADREZ) - 1000 x 2100 (s = 6,30 mm)	h = 3495 b = 2120	e = 6,30	- APOIO PARA A CADA VÁGUA

PERFIL	COMPRIMENTO (m)	QUANTIDADE (PEÇA)	COMPRIMENTO TOTAL (m)
TERÇAS	19,20	6 (x2)	230,40
PERFIL "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	17,00	1 (x2)	34,00
BANZOS	1,375	4	5,50
PERFIL "U" ENRISECADO 100 x 50 x 20 (s = 3,00 mm)	1,65	12	19,80
PERFIL "U" ENRISECADO 100 x 50 x 20 (s = 3,00 mm)	1,69	4	6,76
DIAGONAIS	2,035	2	4,07
PERFIL "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	2,23	6	13,38
PERFIL "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	2,26	2	4,52
MONTANTES	1,50	5,00	7,50
PERFIL "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	1,50	5,00	7,50
PILARES	3,20	22 (x2)	140,8
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	2,65	5 (x2)	26,50
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	2,60	4 (x2)	20,80
VIGAS	2,15	2 (x2)	8,60
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	2,75	2 (x2)	11,00
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	3,30	6 (x2)	39,60
PERFIL DUPO "U" ENRISECADO 150 x 60 x 20 (s = 3,00 mm)	3,40	2 (x2)	13,60

Observação: As medidas deste quadro representam a distância entre eixos.



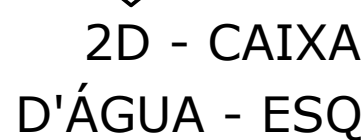
NOTA:

- Durante a obra devem ser mantidas as especificações estabelecidas em projeto.
- A empresa Vital Engenharia e Arquitetura LTDA não se responsabiliza pelas modificações de desempenho decorrentes do não cumprimento das ESPECIFICAÇÕES.
- A construtora deverá adotar procedimentos de execução e de controle de qualidade dos serviços de acordo com as respectivas normas técnicas de execução e controle.
- Devem ser seguidas as instruções específicas de detalhamento de projeto e de especificação visando assegurar o desempenho final.
- Retiques de pintura necessários para a correção de arranhões ocorridos após o desmontagem das estruturas serão de responsabilidade da Montadora ou do Empreiteiro contratado para a pintura.
- A descarga e o armazenamento das Estruturas no canteiro de obras são de responsabilidade da construtora para a execução.
- É prerrogativa da Montadora a escolha do processo e da sequência de montagem.
- As Estruturas de Aço devem ser montadas utilizando-se métodos e sequência que permitam um eficiente e econômico desempenho de acordo com as solicitações do Contrato. Se o Contratante controlar asparcialmente os serviços de Fabricação, ele próprio deverá planejar e coordenar esses serviços com a Montadora.
- A Construtora será responsável por proporcionar à Montadora um canteiro de obras contendo vias adequadas de acesso ao canteiro e dentro dele, para que a descarga e a movimentação das estruturas possam ser feitas com segurança.
- São consideradas operações normais de Montagem a execução de pequenas ajustes através de alongamento moderado de furos, alinhamento, soldas, cortes e o uso de espigas de chamada para posicionar elementos da Estrutura.
- Após o término da Montagem, a Montadora deverá remover todas as suas escormentos provisórios, resíduos e construções temporárias.
- A Montadora deverá montar um programa de garantia da qualidade para assegurar que seu trabalho esteja de acordo com o presente projeto e com as especificações das normas pertinentes. A Montadora deverá possuir qualificação e capacidade de executar a Montagem das Estruturas de Aço, devendo para isso fornecer equipamento, pessoal e supervisão proporcionados ao escopo, magnitude e qualidade exigidas para cada obra.
- As tolerâncias permitíveis para fora-de-esquadra, ausência de paralelismo, altura, largura, simetria de perfis e tolerâncias no furo de alinhamento dos elementos fabricados deverão ser as especificadas na norma ABNT.
- Todas as soldas aparentes deverão ser consideradas como visualmente aceitáveis se atenderem aos requisitos das normas vigentes.
- O Fabricante deverá ser bastante cuidadoso no manuseio e embarque da Estrutura de forma a evitar empurrões, golpes e outras deformações nos peças.
- A empresa Montadora deverá ser bastante cuidadosa na descarga, armazenagem, manuseio e Montagem da Estrutura de Aço de forma a evitar danos ou deformações. Cuidados adequados devem também ser tomados para minimizar danos à pintura de fábrica. Se forem usados contraventamentos temporários ou alças de Montagem, devem ser evitados marcas superficiais de má qualidade que possam impedir a remoção desses recursos da Montagem. O Montador deverá planejar e executar todos os operações de tal maneira que a boa aparência e o lindeza da Estrutura não sejam prejudicadas.
- Evitar o acúmulo de água em locais onde não houve proteção adequada à estrutura.
- Mantenção periódica da impermeabilização nos telhados em que a estrutura está sujeita a intempéries.
- O presente projeto apresenta nos detalhes genéricos as indicações de solda no sentido das elementos para a ligação das peças de forma adequada. A execução correta das soldas em toda a estrutura é de responsabilidade do contratado.
- A execução deverá ser realizada observando todas as normas vigentes necessárias.

Vital Engenharia		CLSN 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - BUDOESTE FONE (61) 3702-9889 - (61) 96157236 - BRASILIA-DF www.vitalengenharia.com.br sac@vitalengenharia.com.br	
PROJETO ESTRUTURAL QR 100			
ENDERÇO:		Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03	
PROPRIETÁRIO:		ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF	
AUTOR DO PROJETO:		ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF	
RESPONSÁVEL TÉCNICO:		ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF	
PROPRIETÁRIO			
AUTOR DO PROJETO		CREA 10.620/D-DF	
RESPONSÁVEL TÉCNICO		CREA 10.620/D-DF	
CAPITULO		CAPITULO	
OUTROS			
VITAL ENGENHARIA		DIMENSÕES DOS PÓRTICOS E TRELIÇAS - 1/2	
ESCALA: NÚCADA		DATA: JUNHO/2020	
		DESENVOLVIMENTO: VICTOR ROCCERCHA	

EST

01/05



ÁREA TOTAL= 445,42m²
ESCALA 1/75



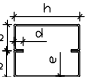
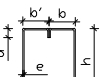
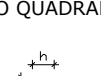
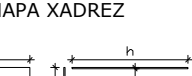
VISTA FRONTAL - H
DETALHE H
SEM ESCALA



VISTA FRONTAL - I
DETALHE I
SEM ESCALA



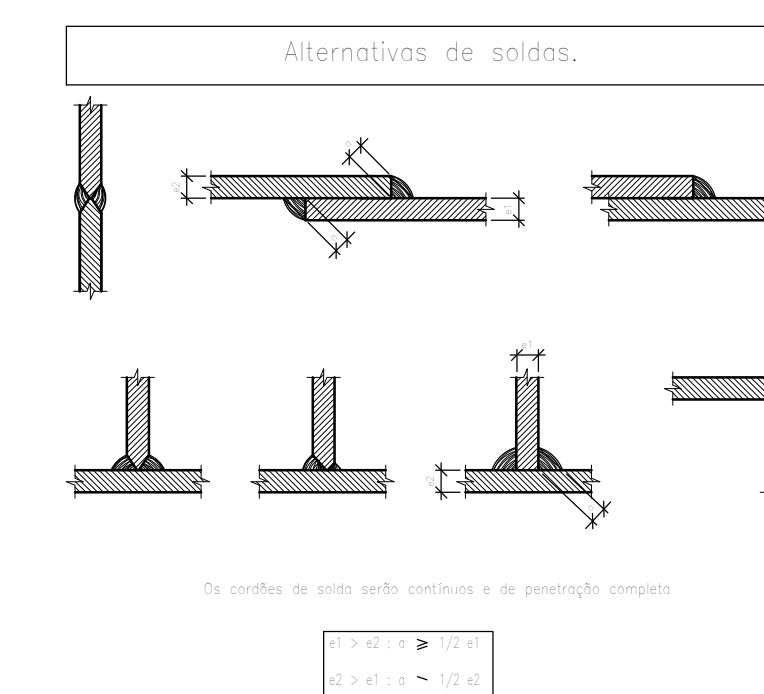
PERFIL ADOPTADO	DIMENSÕES (mm)	ESPESURA (mm)	ESTE PERFIL SERÁ UTILIZADO PARA:
 TUBO QUADRADO - 50 x 50 / e = 1,50 mm	h = b = 50	e = 1,50	- APOIO DA CHAPA DE FESO PARA A CADA VÁGUA
 CHAPA DE FESO (XADREZ) - 3500 x 1210 / e = 6,30 mm	h = 3495 b = 2120	e = 6,30	- APOIO PARA A CADA VÁGUA

PERFIL	COMPIMENTO (m)	QUANTIDADE (PEÇA)	COMPIMENTO TOTAL (m)
PILARES  PERFIL QUAD "V" ENFIBRISADO 250 x 400 x V = 3,00 mm	2,60	4,00 (x2)	20,80
VIGAS  PERFIL QUAD "V" ENFIBRISADO 250 x 400 x V = 3,00 mm	3,50	2 (x2)	14,00
	2,12	2 (x2)	8,48
TUBO QUADRADO  TUBO QUADRADO 300 x 300 x t = 10 mm	3,50	5	17,50
	2,12	3	6,36
CHAPA XADREZ  CHAPA DE FIBRO (XADREZ) 300 x 212,0 x t = 0,50 mm	7,41 m ³	1	7,41 m ³



1- As notas apresentadas nas demais pranchas aplicam-se também a este projeto.

2D - CAIXA D'ÁGUA
DIMENSÕES DA ESTRUTURA DA CAIXA D'ÁGUA - 5/5
SEM ESCALA



CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE FONE (R1) 3702-6869 - (R1) 96172235 - BRASÍLIA-DF www.vitalengenharia.com.br sao@vitalengenharia.com.br	
PROJETO ESTRUTURAL QR 100	
ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03
PROPRIETÁRIO:	ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF
AUTOR DO PROJETO :	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF
PROPRIETÁRIO AUTOR DO PROJETO CREA 10.620/D- DF RESPONSÁVEL TÉCNICO CREA 10.620/D- DF	
CAPI/CREA	CAPI/CREA
OUTROS	

EST

EST

VITAL ENGENHARIA

DIMENSÕES E DETALHAS DA
 ESTRUTURA DA CAIXA D'ÁGUA

ESCALA

DATA

DESENVOLVIMENTO

INDICADA

JUNHO/2020

VICTOR RODRIGUES CH

03/05

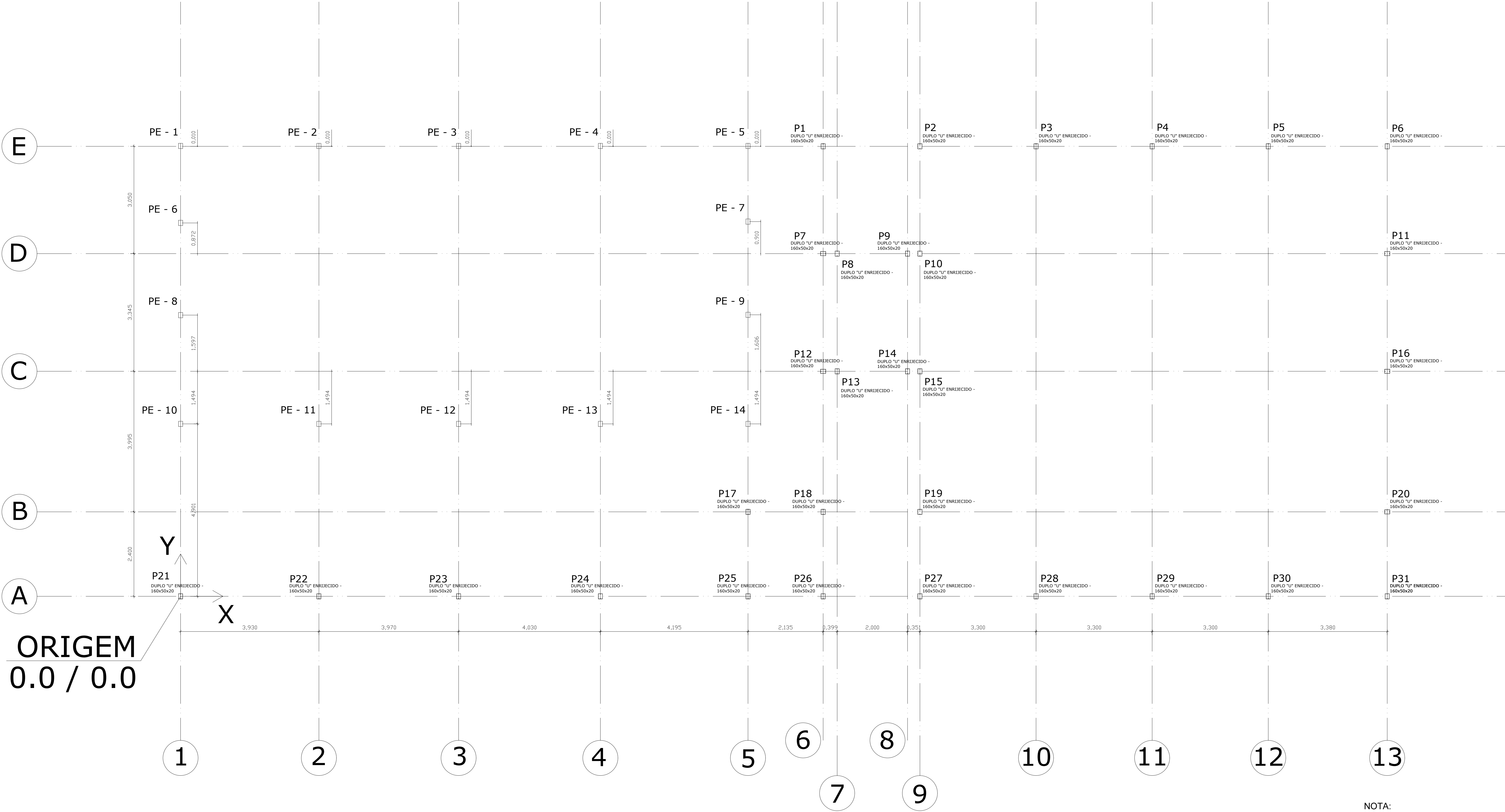
03/05

LEGENDA:

PILAR EXISTENTE

PILAR QUE NASCE

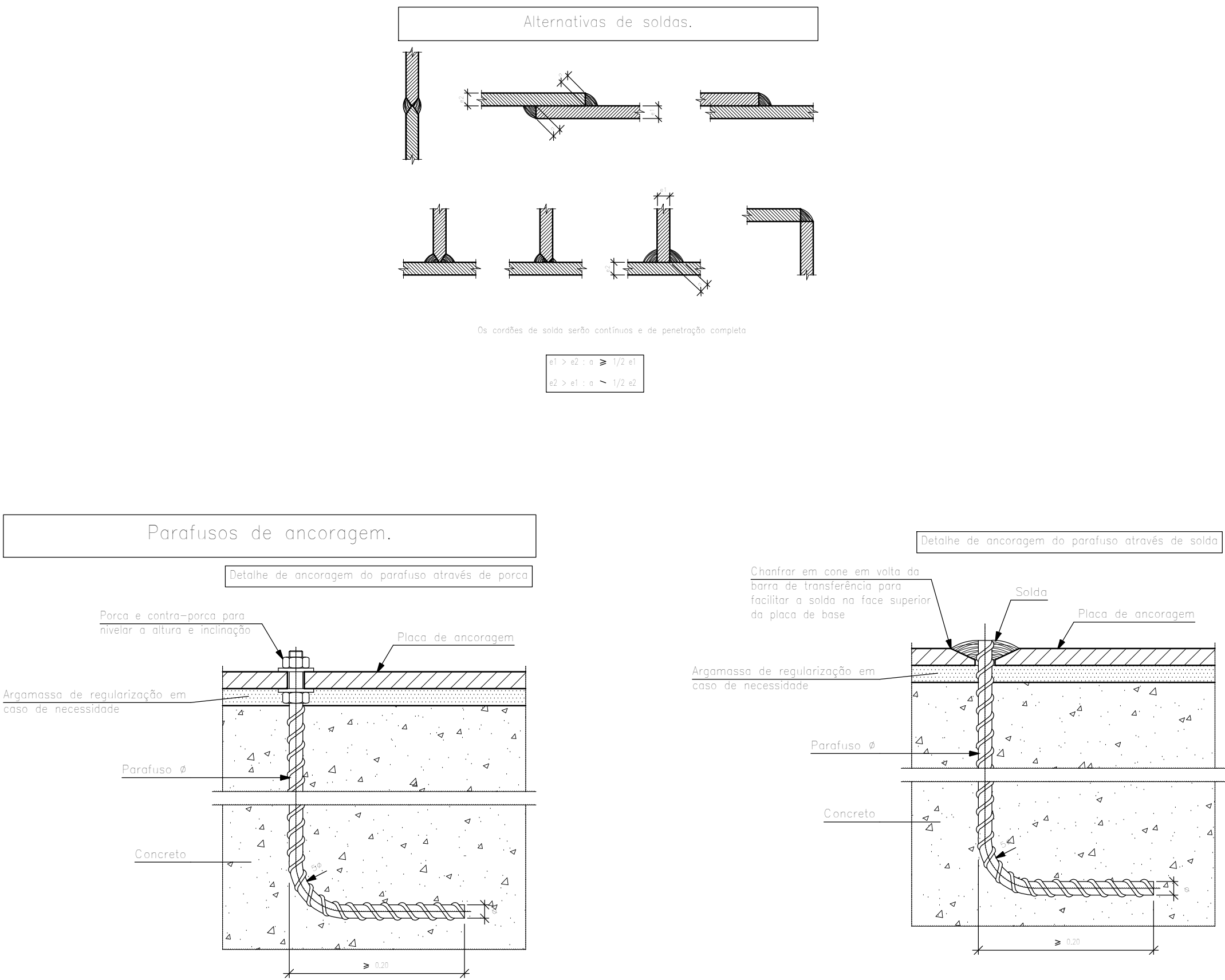
BARICENTROS DOS PILARES				
PILAR	GREIDE	REFERÊNCIA DOS NÓS	X (cm)	Y (cm)
P1	E - 6	N3	1826.0	1279.0
P2	E - 9	N14	2101.0	1279.0
P3	E - 10	N12	2431.0	1279.0
P4	E - 11	N10	2761.0	1279.0
P5	E - 12	N8	3091.0	1279.0
P6	E - 13	N6	3429.0	1279.0
P7	D - 6	N16	1826.0	974.0
P8	D - 7	N214	1865.9	974.0
P9	D - 8	N216	2065.9	974.0
P10	D - 9	N17	2101.0	974.0
P11	D - 13	N18	3429.0	974.0
P12	C - 6	N2	1826.0	639.5
P13	C - 7	N220	1865.9	639.5
P14	C - 8	N218	2065.9	639.5
P15	C - 9	N15	2101.0	639.5
P16	C - 13	N5	3429.0	639.5
P17	B - 5	N250	1612.5	240.0
P18	B - 6	N19	1826.0	240.0
P19	B - 9	N20	2101.0	240.0
P20	B - 13	N21	3429.0	240.0
P21	A - 1	N261	0.0	0.0
P22	A - 2	N260	393.0	0.0
P23	A - 3	N259	790.0	0.0
P24	A - 4	N256	1193.0	0.0
P25	A - 5	N248	1612.5	0.0
P26	A - 6	N1	1826.0	0.0
P27	A - 9	N13	2101.0	0.0
P28	A - 10	N11	2431.0	0.0
P29	A - 11	N9	2761.0	0.0
P30	A - 12	N7	3091.0	0.0
P31	A - 13	N4	3429.0	0.0
PE - 1	-	-	0.0	1279.0
PE - 2	-	-	393.0	1279.0
PE - 3	-	-	790.0	1279.0
PE - 4	-	-	1193.0	1279.0
PE - 5	-	-	1612.5	1279.0
PE - 6	-	-	0.0	1061.2
PE - 7	-	-	1612.5	1065.0
PE - 8	-	-	0.0	799.2
PE - 9	-	-	1612.5	800.1
PE - 10	-	-	0.0	490.1
PE - 11	-	-	393.0	490.1
PE - 12	-	-	790.0	490.1
PE - 13	-	-	1193.0	490.1
PE - 14	-	-	1612.5	490.1



NOTA:

1- As notas apresentadas nas demais pranchas aplicam-se também a este projeto.

QUADRO DE CARGAS													INFORMAÇÕES COMPLEMENTARES DOS PILARES			
PILAR	ENVOLÓRIAS											GREIDE	REFERÊNCIA DOS NÓS	COORDENADAS		
	CARGAS (kN)					CARGAS (kN.m)								X (cm)	Y (cm)	
	Rx -	Rx +	Ry -	Ry +	Rz -	Rz +	Mx -	Mx +	My -	My +	Mz -	Mz +				
P1	-6.548	5.127	-3.807	4.914	-6.043	5.781	-2.64	2.04	-4.27	4.37	-0.29	0.17	E - 6	N3	1826.0	1279.0
P2	-7.167	8.259	-0.021	0.026	-5.577	5.578	-0.01	0.03	-5.35	7.41	-0.14	0.12	E - 9	N14	2101.0	1279.0
P3	-6.420	10.877	-0.037	0.007	-20.790	16.940	-0.02	0.07	-5.92	10.66	-0.11	0.13	E - 10	N12	2431.0	1279.0
P4	-5.675	11.321	-0.078	0.019	-16.262	19.607	-0.04	0.13	-5.92	11.33	-0.10	0.11	E - 11	N10	2761.0	1279.0
P5	-5.516	11.103	-0.108	0.018	-12.077	17.764	-0.04	0.17	-5.69	11.09	-0.14	0.13	E - 12	N8	3091.0	1279.0
P6	-4.108	7.267	-5.137	1.649	-6.639	4.004	-0.93	2.93	-4.14	7.86	-0.18	0.28	E - 13	N6	3429.0	1279.0
P7	-0.303	0.766	-9.155	7.787	-16.327	10.627	-7.20	8.76	-0.54	1.38	-0.24	0.37	D - 6	N16	1826.0	974.0
P8	-1.357	-0.969	0.260	0.364	5.650	7.910	-0.31	-0.22	-1.14	-0.81	-0.01	0.00	D - 7	N214	1865.9	974.0
P9	-1.358	-0.970	-0.364	-0.260	5.650	7.910	0.22	0.31	-1.14	-0.82	0.00	0.00	D - 8	N216	2065.9	974.0
P10	-0.952	2.030	-0.535	0.429	-26.475	16.177	-1.00	1.29	-1.79	3.80	-0.26	0.36	D - 9	N17	2101.0	974.0
P11	-0.922	1.892	-8.038	5.075	-18.365	9.355	-4.42	7.58	-1.66	3.42	-0.25	0.30	D - 13	N18	3429.0	974.0
P12	-0.219	0.580	-9.392	7.382	-6.911	3.565	-7.19	9.31	-0.45	1.18	-0.12	0.11	C - 6	N2	1826.0	639.5
P13	0.969	1.357	0.260	0.364	5.650	7.910	-0.31	-0.22	0.81	1.14	0.00	0.01	C - 7	N220	1865.9	639.5
P14	0.970	1.358	-0.364	-0.260	5.650	7.910	0.22	0.31	0.82	1.14	0.00	0.00	C - 8	N218	2065.9	639.5
P15	-0.673	1.436	-1.942	1.449	-49.168	39.183	-2.75	3.66	-1.48	3.17	-0.15	0.09	C - 9	N15	2101.0	639.5
P16	-0.694	1.440	-6.754	5.123	-22.122	20.089	-5.18	6.98	-1.42	2.94	-0.10	0.09	C - 13	N5	3429.0	639.5
P17	-0.115	-0.013	-3.074	6.539	-19.102	6.208	-5.55	3.07	-0.09	-0.02	-0.25	0.28	B - 5	N250	1612.5	240.0
P18	-0.370	1.042	-9.047	7.673	-13.130	10.005	-7.11	8.47	-0.72	2.01	-0.23	0.08	B - 6	N19	1826.0	240.0
P19	-0.893	1.882	-0.841	0.969	-22.508	15.110	-2.18	2.04	-1.71	3.64	-0.16	0.12	B - 9	N20	2101.0	240.0
P20	-0.882	1.840	-7.915	5.064	-11.681	8.786	-4.51	7.33	-1.61	3.37	-0.22	0.10	B - 13	N21	3429.0	240.0
P21	-2.144	1.276	-1.844	6.325	-10.843	7.542	-5.98	4.09	-2.46	0.20	-0.09	0.11	A - 1	N261	0.0	0.0
P22	-4.436	1.271	-5.120	5.583	-7.260	16.647	-5.35	5.26	-3.64	0.20	-0.04	0.04	A - 2	N260	393.0	0.0
P23	-4.517	1.279	-4.806	5.586	-7.584	15.560	-5.36	4.98	-3.68	0.20	-0.05	0.05	A - 3	N259	790.0	0.0
P24	-4.618	1.449	-4.765	5.785	-7.367	16.903	-5.51	4.94	-3.57	0.19	-0.08	0.07	A - 4	N256	1193.0	0.0
P25	-2.148	5.337	-5.207	5.050	-6.525	12.156	-4.90	5.35	-1.01	2.37	-0.08	0.11	A - 5	N248	1612.5	0.0
P26	-2.225	9.992	-5.571	5.319	-5.072	4.805	-5.17	5.19	-1.83	7.28	-0.28	0.10	A - 6	N1	1826.0	0.0
P27	-4.843	10.920	-2.074	2.179	-5.925	4.654	-3.48	3.32	-3.98	8.97	-0.17	0.14	A - 9	N13	2101.0	0.0
P28	-5.824	9.704	-2.083	2.147	-15.730	16.941	-3.44	3.32	-5.32	9.03	-0.12	0.10	A - 10	N11	2431.0	0.0
P29	-5.940	8.813	-2.069	2.136	-13.219	19.594	-3.42	3.31	-5.60	8.94	-0.08	0.03	A - 11	N9	2761.0	0.0
P30	-5.732	8.936	-2.079	2.106	-10.118	17.778	-3.38	3.32	-5.20	9.03	-0.04	0.06	A - 12	N7	3091.0	0.0
P31	-3.291	7.944	-4.665	2.779	-1.911	3.721	-3.66	4.66	-3.34	7.93	-0.28	0.13	A - 13	N4	3429.0	0.0



Vital Engenharia

CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - BUDOESTE FONE (61) 3702-9889 - (61) 901572236 - BRASIL-DF www.vitalengenharia.com.br sac@vitalengenharia.com.br

PROJETO ESTRUTURAL QR 100

ENDERÇO: Santa Maria (RA-XIII) / QR100 CONJUNTO T-1, LOTE 03

PROPRIETÁRIO: ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF

AUTOR DO PROJETO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO: ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF

PROPRIETÁRIO

AUTOR DO PROJETO CREA 10.620/D-DF

RESPONSÁVEL TÉCNICO CREA 10.620/D-DF

CAPICREA

CAPICREA

OUTROS

EST

VITAL ENGENHARIA

PLANTA DE LOCAÇÃO

ESCALA: INDICADA DATA: JUNHO/2020 DESENVOLVIMENTO: VICTOR ROCCESCHI

05/05

(b/t) : 46 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.
t: A espessura.

b : 138.00 mm
t : 3.00 mm

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 36 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.
t: A espessura.

b : 108.00 mm
t : 3.00 mm

Limitação de esbeltez (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

λ_{xx} : 50.0 ✓
 λ_{yy} : 59.3 ✓

Onde:

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.
 $K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.
 r_x : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X.
 r_y : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y.

$K_x L_x$: 2.900 m
 $K_y L_y$: 2.900 m
 r_x : 5.80 cm
 r_y : 4.89 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.039} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se no nó N275, para a combinação de ações PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

$N_{t,Sd}$: Esforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

$$N_{t,Sd} : \underline{13.66} \text{ kN}$$

A força normal de tração resistente de cálculo $N_{t,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{t,Rd} : \underline{354.61} \text{ kN}$$

Onde:

A : Área bruta da seção transversal da barra.
 f_y : Tensão de escoamento.
 γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\begin{aligned} A &: \underline{15.60} \text{ cm}^2 \\ f_y &: \underline{250.00} \text{ MPa} \\ \gamma &: \underline{1.1} \end{aligned}$$

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.072} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se no nó N9, para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$$N_{c,Sd} : \underline{18.71} \text{ kN}$$

A força normal de compressão resistente de cálculo $N_{c,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{c,Rd} : \underline{258.46} \text{ kN}$$

Onde:

A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.

χ : Fator de redução associado à flambagem,

Sendo:

λ_0 : Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$A_{ef} : \underline{14.94} \text{ cm}^2$$

$$\chi_{xx} : \underline{0.88}$$

$$\chi_{yy} : \underline{0.83}$$

$$\lambda_{0, xx} : \underline{0.56}$$

$$\lambda_{0, yy} : \underline{0.67}$$

Sendo:

N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A : Área bruta da seção transversal da barra.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$A : \underline{15.60} \text{ cm}^2$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a), b) e c):

$$N_e : \underline{876.84} \text{ kN}$$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo X.

$$N_{ex} : \underline{1232.16} \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$N_{ey} : \underline{876.84} \text{ kN}$$

c) Força normal de flambagem elástica por torção.

Não é necessário, dado que o comprimento efetivo de flambagem por torção, $K_t L_t$, é nula.

Onde:

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

E : Módulo de elasticidade.

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$$I_x : \underline{524.97} \text{ cm}^4$$

$$I_y : \underline{373.58} \text{ cm}^4$$

$$E : \underline{200000} \text{ MPa}$$

$$K_x L_x : \underline{2.900} \text{ m}$$

$$K_y L_y : \underline{2.900} \text{ m}$$

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.551} \quad \checkmark$$

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N9, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

$$M_{sd} : \underline{8.76} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a) y b):

$$M_{Rd} : \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

$$M_{Rd} : \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{70.00} \text{ cm}^3$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.1}$$

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.263} \quad \checkmark$$

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N9, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ÁreadeInfluência.

$$M_{sd} : \underline{3.41} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

$$M_{Rd} : \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\begin{aligned} W_{ef} &: 57.01 \text{ cm}^3 \\ f_y &: 250.00 \text{ MPa} \\ \gamma &: 1.1 \end{aligned}$$

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.024 \quad \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ÁreadeInfluência.

$$V_{sd} : 2.13 \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : 1.07 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : 44.18 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 36.00$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t : Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h : Largura da alma.

$$h : 108.00 \text{ mm}$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E : Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v : Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : 5.00$$

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.077 \quad \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se no nó N9, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-

$$V_{sd} : 8.67 \text{ kN}$$

$0.25\text{kn/m}^2 + 1.25 \cdot \text{Forro} 0.10\text{kn/m}^2 + \text{Caixad'água} + 1.05 \cdot \text{Norma} - 0.25\text{kn/m}^2 + 1.4 \cdot \text{Vento} 0^\circ + 1.4 \cdot \text{Vento} 90^\circ + 1.4 \cdot \text{ForçadeArrasto} 90^\circ - \text{Esquerda}$.

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : 4.34 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : 56.45 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_v)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 46.00$$

para

$$1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 138.00 \text{ mm}$$

f_v : Tensão de escoamento.

$$f_v : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v : Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : 5.00$$

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis M_{sd} e V_{sd} são obtidos no nó N9, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : 0.308 \checkmark$$

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$$M_{sd} : 8.74 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$M_{o,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

$$M_{o,Rd} : 15.91 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

$$V_{sd} : 8.67 \text{ kN}$$

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$V_{Rd} : 112.91 \text{ kN}$$

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis M_{sd} e V_{sd} são obtidos no nó N9, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ÁreadeInfluência.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : \underline{0.070} \quad \checkmark$$

Onde:

M_{Sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

V_{Sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$\begin{array}{lcl} M_{Sd} & : & \underline{3.41} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ M_{0,Rd} & : & \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ V_{Sd} & : & \underline{2.13} \text{ kN} \\ V_{Rd} & : & \underline{88.36} \text{ kN} \end{array}$$

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços de cálculo desfavoráveis são obtidos no nó N9, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

$$\eta : \underline{0.795} \quad \checkmark$$

Onde:

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

$N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$$\begin{array}{lcl} N_{c,Sd} & : & \underline{7.37} \text{ kN} \\ M_{x,Sd} & : & \underline{8.76} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ M_{y,Sd} & : & \underline{2.80} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ N_{c,Rd} & : & \underline{258.46} \text{ kN} \\ M_{x,Rd} & : & \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ M_{y,Rd} & : & \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m} \end{array}$$

Resistência à flexo-tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços desfavoráveis de cálculo são obtidos no nó N9, para a combinação PP+Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

$$\eta : \underline{0.679} \quad \checkmark$$

Onde:

$N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo.

$M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

N_{Rd} : Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$$\begin{array}{lcl} N_{t,Sd} & : & \underline{0.28} \text{ kN} \\ M_{x,Sd} & : & \underline{7.38} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ M_{y,Sd} & : & \underline{2.78} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ N_{Rd} & : & \underline{354.61} \text{ kN} \\ M_{x,Rd} & : & \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m} \\ M_{y,Rd} & : & \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m} \end{array}$$

Resistência à torção (Critério da CYPE Ingenieros)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.005} \checkmark$$

O momento torsor solicitante de cálculo desfavorável $M_{t,Ed}$ produz-se para a combinação de hipóteses $1.25 \cdot PP + 1.25 \cdot \text{Telha} - 0.25 \text{kn/m}^2 + 1.25 \cdot \text{Forro} 0.10 \text{kn/m}^2 + \text{Caixad'água} + 1.05 \cdot \text{Norma} - 0.25 \text{kn/m}^2 + 1.4 \cdot \text{Vento} 0^\circ + 1.4 \cdot \text{Vento} 90^\circ + 1.4 \cdot \text{ForçadeArrasto} 0^\circ - \text{Frente} + 1.4 \cdot \text{ForçadeArrasto} 90^\circ - \text{Esquerda} + 1.4 \cdot \text{ÁreadeInfluência}$.

$$M_{t,Ed} : \underline{0.07} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento torsor resistente de cálculo $M_{t,Rd}$ é dado por:

$$M_{t,Rd} : \underline{14.06} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

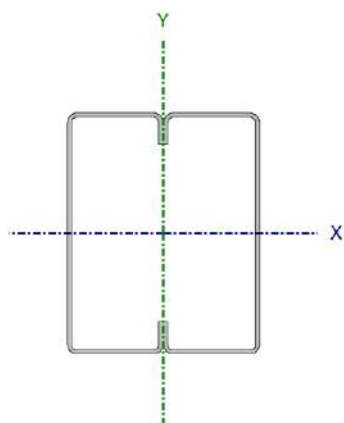
 W_t : módulo de resistência à torção f_y : Tensão de escoamento. γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_t : \underline{103.09} \text{ cm}^3$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Barra N266/N264

Perfil: Perfil UDC Enrijecido - Dobrado de chapa - 150 x 60 x 20 / E = 3 mm, Caixa dupla soldada (Cordão contínuo)							
Material: Aço (A-36)							
	Nós		Comprimento (m)	Características mecânicas			
	Inicial	Final		Área (cm²)	I _x ⁽¹⁾ (cm4)	I _v ⁽¹⁾ (cm4)	I _t ⁽²⁾ (cm4)
	N266	N264	3.915	17.41	594.42	373.63	681.35
	Notas:						
	⁽¹⁾ Inércia em relação ao eixo indicado						
	⁽²⁾ Momento de inércia à torção uniforme						
		Flambagem		Flambagem lateral			
		Plano ZX	Plano ZY	Aba sup.	Aba inf.		
	β	1.00	1.00	0.00	0.00		
	L _K	3.915	3.915	0.000	0.000		
	C _m	-	-	1.000	1.000		
C _b	-		1.000				
Notação:							
β: Coeficiente de flambagem							
L _K : Comprimento de flambagem (m)							
C _m : Coeficiente de momentos							
C _b : Fator de modificação para o momento crítico							

VERIFICAÇÕES (ABNT NBR 14762:2010)														Estado
Barra	b/t	λ	N_t	N_c	M_x	M_y	V_x	V_y	$M_x V_y$	$M_y V_x$	$N_c M_x M_y$	$N_t M_x M_y$	M_t	
N266/N264	$(b_w/t) \leq 500$ $(b_w/t) \leq 500$ Passa	$\lambda_{xx} \leq 200.0$ $\lambda_{yy} \leq 200.0$ Passa	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 3.855 m $\eta = 38.8$	x: 0.06 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.2$	x: 3.855 m $\eta = 7.3$	x: 3.855 m $\eta = 15.6$	x: 0.06 m $\eta = 0.1$	x: 3.855 m $\eta = 40.8$	x: 3.855 m $\eta = 28.6$	$\eta = 0.3$	PASSA $\eta = 40.8$
Notação: b/t: Valores máximos da relação comprimento-espessura λ : Limitação de esbeltez N_t : Resistência à tração N_c : Resistência à compressão M_x : Resistência à flexão eixo X M_y : Resistência à flexão eixo Y V_x : Resistência ao esforço cortante X V_y : Resistência ao esforço cortante Y $M_x V_y$: Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados $M_y V_x$: Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados $N_c M_x M_y$: Resistência à flexo-compressão $N_t M_x M_y$: Resistência à flexo-tração M_t : Resistência à torção x: Distância à origem da barra η : Coeficiente de aproveitamento (%)														

Valores máximos da relação comprimento-espessura (ABNT NBR 14762:2010 Artigo 9.1.2 Tabela 4)

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 46 

Sendo:

b: Comprimento do elemento.**b** : 138.00 mm**t**: A espessura.**t** : 3.00 mm

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 36 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.**b** : 108.00 mm**t**: A espessura.**t** : 3.00 mm**Limitação de esbeltez** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

 λ_{xx} : 67.5 ✓ λ_{yy} : 80.0 ✓

Onde:

K_xL_x: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.**K_xL_x** : 3.915 m**K_yL_y**: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.**K_yL_y** : 3.915 m**r_x**: Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X.**r_x** : 5.80 cm**r_y**: Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y.**r_y** : 4.89 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

 η : 0.001 ✓

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se para a combinação de ações PP+Telha-
0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ÁreadeInfluência.

 $N_{t,Sd}$: Asforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável. $N_{t,Sd}$: 0.50 kNA força normal de tração resistente de cálculo $N_{t,Rd}$ deve ser tomada como: $N_{t,Rd}$: 354.61 kN

Onde:

 A : Área bruta da seção transversal da barra. A : 15.60 cm² f_y : Tensão de escoamento. f_y : 250.00 MPa γ : Coeficiente de ponderação das resistências. γ : 1.1**Resistência à compressão** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

 η : 0.006 ✓

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-
0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto0°-Fundo.

 $N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo. $N_{c,Sd}$: 1.46 kNA força normal de compressão resistente de cálculo $N_{c,Rd}$ deve ser tomada como: $N_{c,Rd}$: 226.94 kN

Onde:

A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.

$$A_{ef} : \underline{15.29} \text{ cm}^2$$

χ : Fator de redução associado à flambagem,

$$\chi_{xx} : \underline{0.79}$$

$$\chi_{yy} : \underline{0.71}$$

Sendo:

λ_0 : Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$\lambda_{0, xx} : \underline{0.76}$$

$$\lambda_{0, yy} : \underline{0.90}$$

Sendo:

N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{15.60} \text{ cm}^2$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a), b) e c):

$$N_e : \underline{481.12} \text{ kN}$$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo X.

$$N_{ex} : \underline{676.08} \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$N_{ey} : \underline{481.12} \text{ kN}$$

c) Força normal de flambagem elástica por torção.

Não é necessário, dado que o comprimento efetivo de flambagem por torção, $K_t L_t$, é nula.

Onde:

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

$$I_x : \underline{524.97} \text{ cm}^4$$

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

$$I_y : \underline{373.58} \text{ cm}^4$$

E : Módulo de elasticidade.

$$E : \underline{200000} \text{ MPa}$$

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$$K_x L_x : \underline{3.915} \text{ m}$$

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$$K_y L_y : \underline{3.915} \text{ m}$$

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.388} \quad \checkmark$$

O momento fletor solicitante de cálculo desfavorável M_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 3.855 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·Vento0°+0.84·ForçadeArrasto0°-Frente+0.84·ÁreadeInfluência.

$$M_{sd} : \underline{6.18} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a) y b):

$$M_{Rd} : \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

$$M_{Rd} : \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{70.00} \text{ cm}^3$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.1}$$

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.037} \quad \checkmark$$

O momento fletor solicitante de cálculo desfavorável M_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 0.060 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente.

$$M_{sd} : \underline{0.48} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

$$M_{Rd} : \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{57.01} \text{ cm}^3$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.002} \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente.

$$V_{sd} : \underline{0.22} \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : \underline{0.11} \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : \underline{44.18} \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : \underline{68.31}$$

para

$$h/t : \underline{36.00}$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : \underline{88.54}$$

Onde:

t : Espessura da alma.

$$t : \underline{3.00} \text{ mm}$$

h : Largura da alma.

$$h : \underline{108.00} \text{ mm}$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

E : Módulo de elasticidade.

$$E : \underline{200000} \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.1}$$

K_v : Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : \underline{5.00}$$

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.073 \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 3.855 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·Vento0°+0.84·ForçadeArrasto0°-Frente+0.84·ÁreadeInfluência.

$$V_{sd} : 8.20 \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : 4.10 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{rd} : 56.45 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_v)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 46.00$$

para

$$1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 138.00 \text{ mm}$$

f_v: Tensão de escoamento.

$$f_v : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v: Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : 5.00$$

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis M_{sd} e V_{sd} produzem-se num ponto situado a uma distância 3.855 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·Vento0°+0.84·ForçadeArrasto0°-Frente+0.84·ÁreadeInfluência.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : 0.156 \checkmark$$

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$$M_{sd} : 6.18 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$M_{o,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

$$M_{o,Rd} : 15.91 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

$$V_{sd} : 8.20 \text{ kN}$$

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$V_{Rd} : 112.91 \text{ kN}$$

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis M_{sd} e V_{sd} produzem-se num ponto situado a uma distância 0.060 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : \underline{0.001} \quad \checkmark$$

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$M_{sd} : \underline{0.48} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$M_{0,Rd} : \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$V_{sd} : \underline{0.22} \text{ kN}$$

$$V_{Rd} : \underline{88.36} \text{ kN}$$

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância 3.855 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·Vento0º+0.84·ForçadeArrasto0º-Frente+0.84·ÁreadeInfluência.

$$\eta : \underline{0.408} \quad \checkmark$$

Onde:

$N_{c,sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$M_{x,sd}$, $M_{y,sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

$N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$$N_{c,sd} : \underline{0.73} \text{ kN}$$

$$M_{x,sd} : \underline{6.18} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$M_{y,sd} : \underline{0.22} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$N_{c,Rd} : \underline{226.94} \text{ kN}$$

$$M_{x,Rd} : \underline{15.91} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$M_{y,Rd} : \underline{12.96} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Resistência à flexo-tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância de 3.855 m do nó N266, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente+1.4·ÁreadeInfluência.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

$$\eta : \underline{0.286} \quad \checkmark$$

Onde:

 $N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. N_{Rd} : Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2. $N_{t,Sd}$: 0.18 kN $M_{x,Sd}$: 4.13 kN·m $M_{y,Sd}$: 0.34 kN·m N_{Rd} : 354.61 kN $M_{x,Rd}$: 15.91 kN·m $M_{y,Rd}$: 12.96 kN·m**Resistência à torção** (Critério da CYPE Ingenieros)

Deve satisfazer:

 η : 0.003 ✓

O momento torsor solicitante de cálculo desfavorável $M_{t,Sd}$ produz-se para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·ForçadeArrasto90º-Direita.

 $M_{t,Sd}$: 0.04 kN·mO momento torsor resistente de cálculo $M_{t,Rd}$ é dado por: $M_{t,Rd}$: 14.06 kN·m

Onde:

 W_t : módulo de resistência à torção f_y : Tensão de escoamento. γ : Coeficiente de ponderação das resistências. W_t : 103.09 cm³ f_y : 250.00 MPa γ : 1.1

Sendo:

b: Comprimento do elemento.

b : 88.00 mm

t: A espessura.

t : 3.00 mm

Limitação de esbeltez (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

λ_{xx} : 83.8 ✓

λ_{yy} : 83.8 ✓

Onde:

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_x L_x$: 3.300 m

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$K_y L_y$: 3.300 m

r_x : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X.

r_x : 3.94 cm

r_y : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y.

r_y : 3.94 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

η : 0.014 ✓

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se para a combinação de ações 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita.

$N_{t,Sd}$: Asforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

$N_{t,Sd}$: 3.52 kN

A força normal de tração resistente de cálculo **$N_{t,Rd}$** deve ser tomada como:

$$N_{t,Rd} : 259.15 \text{ kN}$$

Onde:

A : Área bruta da seção transversal da barra.
 f_y : Tensão de escoamento.
 γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$A : 11.40 \text{ cm}^2$$
$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$
$$\gamma : 1.1$$

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.014 \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·ForçadeArrasto0º-Fundo+1.4·ÁreadeInfluência.

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$$N_{c,Sd} : 2.32 \text{ kN}$$

A força normal de compressão resistente de cálculo $N_{c,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{c,Rd} : 163.70 \text{ kN}$$

Onde:

A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.
 χ : Fator de redução associado à flambagem,
Sendo:

$$A_{ef} : 11.40 \text{ cm}^2$$
$$\chi_{xx} : 0.69$$
$$\chi_{yy} : 0.69$$

λ_0 : Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$\lambda_{0,xx} : 0.94$$
$$\lambda_{0,yy} : 0.94$$

Sendo:

N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : 11.40 \text{ cm}^2$$

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

f_y : 250.00 MPa

γ : 1.2

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a), b) e c):

N_e : 320.41 kN

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo X.

N_{ex} : 320.41 kN

b) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

N_{ey} : 320.41 kN

c) Força normal de flambagem elástica por torção.

Não é necessário, dado que o comprimento efetivo de flambagem por torção, $K_t L_t$, é nula.

Onde:

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

I_x : 176.77 cm⁴

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

I_y : 176.77 cm⁴

E : Módulo de elasticidade.

E : 200000 MPa

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_x L_x$: 3.300 m

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$K_y L_y$: 3.300 m

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

η : 0.256 ✓

O momento fletor solicitante de cálculo desfavorável M_{Sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 0.075 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto0º-Fundo.

M_{Sd} : 2.06 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a) y b):

M_{Rd} : 8.03 kN·m

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

Engenharia de Projetos • Engenharia Civil • Segurança do Trabalho
CLSW 303 BL A Sala 104 Ed. Atlanta Center - Sudoeste / DF
CEP: 70.673-621
CNPJ 17863345000171 IE- 07.638.849/001-29
Fone: (61) 3702-9889 / (61) 98199-9889
sac@vitalengenharia.com.br / www.vitalengenharia.com.br

M_{Rd} : 8.03 kN·m

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

W_{ef} : 35.35 cm³

f_y : 250.00 MPa

γ : 1.1

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

η : 0.186 ✓

O momento fletor solicitante de cálculo desfavorável M_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 3.225 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

M_{sd} : 1.50 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

M_{Rd} : 8.03 kN·m

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

W_{ef} : 35.35 cm³

f_y : 250.00 MPa

γ : 1.1

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

η : 0.018 ✓

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 3.225 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

V_{sd} : 1.29 kN

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : 0.64 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : 36.00 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 29.33$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 88.00 \text{ mm}$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v : Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : 5.00$$

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.049 \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 0.075 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto0º-Fundo.

$$V_{sd} : 3.51 \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : 1.76 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : 36.00 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 29.33$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.
f_y: Tensão de escoamento.
E: Módulo de elasticidade.
γ: Coeficiente de ponderação das resistências.
K_v: Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

h : 88.00 mm
f_y : 250.00 MPa
E : 200000 MPa
γ : 1.1
K_v : 5.00

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis **M_{sd}** e **V_{sd}** produzem-se num ponto situado a uma distância 0.075 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto0º-Fundo.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

η : 0.068 ✓

Onde:

M_{sd}: Momento fletor solicitante de cálculo.
M_{0,Rd}: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.
V_{sd}: Força cortante solicitante de cálculo.
V_{Rd}: Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

M_{sd} : 2.06 kN·m
M_{0,Rd} : 8.03 kN·m
V_{sd} : 3.51 kN
V_{Rd} : 72.00 kN

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis **M_{sd}** e **V_{sd}** produzem-se num ponto situado a uma distância 3.225 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

η : 0.035 ✓

Onde:

M_{sd}: Momento fletor solicitante de cálculo.
M_{0,Rd}: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.
V_{sd}: Força cortante solicitante de cálculo.
V_{Rd}: Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

M_{sd} : 1.50 kN·m
M_{0,Rd} : 8.03 kN·m
V_{sd} : 1.29 kN
V_{Rd} : 72.00 kN

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância 3.225 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda.

$$\eta : \underline{0.411} \quad \checkmark$$

Onde:

 $N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{c,Sd}$	:	0.80	kN
$M_{x,Sd}$	:	1.77	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	1.50	kN·m
$N_{c,Rd}$	:	163.70	kN
$M_{x,Rd}$	:	8.03	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	8.03	kN·m

Resistência à flexo-tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância de 3.225 m do nó N177, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0º+1.4·Vento90º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

$$\eta : \underline{0.418} \quad \checkmark$$

Onde:

 $N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{t,Rd}$: Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{t,Sd}$	:	2.04	kN
$M_{x,Sd}$	:	1.97	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	1.33	kN·m
$N_{t,Rd}$	:	259.15	kN
$M_{x,Rd}$	:	8.03	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	8.03	kN·m

Resistência à torção (Critério da CYPE Ingenieros)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.007} \quad \checkmark$$

O momento torsor solicitante de cálculo desfavorável $M_{t,Sd}$ produz-se para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0º+1.4·Vento90º+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

$$M_{t,Sd} : \underline{0.05} \quad \text{kN·m}$$

O momento torsor resistente de cálculo $M_{t,Rd}$ é dado por:

$$M_{t,Rd} : 7.68 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_t : módulo de resistência à torção

f_v : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

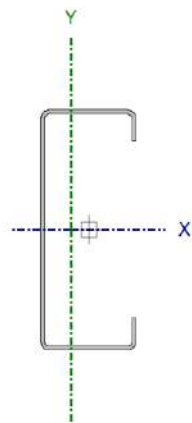
$$W_t : 56.35 \text{ cm}^3$$

$$f_v : 250.00 \text{ MPa}$$

$$\gamma : 1.1$$

Barra N149/N150

Perfil: Perfil UDC Enrijecido - Dobrado de chapa - 150 x 60 x 20 / E = 3 mm
Material: Aço (A-36)



Nós		Comprimento (m)	Características mecânicas					
Inicial	Final		Área (cm²)	I _x ⁽¹⁾ (cm4)	I _y ⁽¹⁾ (cm4)	I _t ⁽²⁾ (cm4)	x _a ⁽³⁾ (mm)	y _a ⁽³⁾ (mm)
N149	N150	1.521	8.70	297.21	41.90	0.26	-10.81	0.00
Notas: ⁽¹⁾ Inércia em relação ao eixo indicado ⁽²⁾ Momento de inércia à torção uniforme ⁽³⁾ Coordenadas do centro de gravidade								
	Flambagem		Flambagem lateral					
	Plano ZX	Plano ZY	Aba sup.		Aba inf.			
β	1.00	1.00	0.00		0.00			
L _K	1.521	1.521	0.000		0.000			
C _m	-	-	1.000		1.000			
C _b	-		1.000					
Notação: β: Coeficiente de flambagem L _K : Comprimento de flambagem (m) C _m : Coeficiente de momentos C _b : Fator de modificação para o momento crítico								

Barra	VERIFICAÇÕES (ABNT NBR 14762:2010)													Estado
	b/t	λ	N_t	N_c	M_x	M_y	V_x	V_y	$M_x V_y$	$M_y V_x$	$N_c M_x M_y$	$N_t M_x M_y$	M_t	
N149/N150	$(b_w/t) \leq 500$ $(b_f/t) \leq 60$ Passa	$\lambda_{xx} \leq 200.0$ $\lambda_{yy} \leq 200.0$ Passa	x: 0.051 m $\eta = 18.0$	x: 0.051 m $\eta = 19.2$	x: 1.521 m $\eta = 15.6$	x: 1.521 m $\eta = 52.2$	x: 1.521 m $\eta = 11.9$	$\eta = 2.7$	x: 1.521 m $\eta = 2.5$	x: 1.521 m $\eta = 28.7$	x: 1.521 m $\eta = 40.0$	x: 1.521 m $\eta = 78.3$	$M_{t,Rd} = 0.00$ N.A. ⁽¹⁾	PASSA $\eta = 78.3$

Barra	VERIFICAÇÕES (ABNT NBR 14762:2010)													Estado
	b/t	λ	N _t	N _c	M _x	M _y	V _x	V _y	M _x V _y	M _y V _x	N _c M _x M _y	N _t M _x M _y	M _t	
Notação: <i>b/t</i>: Valores máximos da relação comprimento-espessura <i>λ</i>: Limitação de esbeltez <i>N_t</i>: Resistência à tração <i>N_c</i>: Resistência à compressão <i>M_x</i>: Resistência à flexão eixo X <i>M_y</i>: Resistência à flexão eixo Y <i>V_x</i>: Resistência ao esforço cortante X <i>V_y</i>: Resistência ao esforço cortante Y <i>M_xV_y</i>: Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados <i>M_yV_x</i>: Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados <i>N_cM_xM_y</i>: Resistência à flexo-compressão <i>N_tM_xM_y</i>: Resistência à flexo-tração <i>M_t</i>: Resistência à torção <i>x</i>: Distância à origem da barra <i>η</i>: Coeficiente de aproveitamento (%) N.A.: Não aplicável														
Verificações desnecessárias para o tipo de perfil (N.A.): ⁽¹⁾ A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.														

Valores máximos da relação comprimento-espessura (ABNT NBR 14762:2010 Artigo 9.1.2 Tabela 4)

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 46 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.

b : 138.00 mm

t: A espessura.

t : 3.00 mm

Elemento: Mesa

Em elementos comprimidos AA, tendo uma borda vinculada à alma ou mesa e a outra ao enrijecedor de borda simples, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 60.

(b/t) : 16 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.

b : 48.00 mm

t: A espessura.

t : 3.00 mm

Limitação de esbeltez (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

$$\lambda_{xx} : \underline{26.0} \quad \checkmark$$

$$\lambda_{yy} : \underline{69.3} \quad \checkmark$$

Onde:

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$$K_x L_x : \underline{1.521} \text{ m}$$

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$$K_y L_y : \underline{1.521} \text{ m}$$

r_x : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X.

$$r_x : \underline{5.84} \text{ cm}$$

r_y : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y.

$$r_y : \underline{2.19} \text{ cm}$$

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.180} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância de 0.051 m do nó N149, para a combinação de ações PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ÁreadeInfluência.

$N_{t,Sd}$: Esforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

$$N_{t,Sd} : \underline{35.52} \text{ kN}$$

A força normal de tração resistente de cálculo $N_{t,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{t,Rd} : \underline{197.79} \text{ kN}$$

Onde:

A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{8.70} \text{ cm}^2$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.192} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância de 0.051 m do nó N149, para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$$N_{c,Sd} : \underline{24.24} \text{ kN}$$

A resistência de cálculo à compressão $N_{c,Rd}$ é dada pelo menor dos valores obtidos segundo os seguintes itens:

$$N_{c,Rd} : \underline{125.93} \text{ kN}$$

a) Início de ruptura da seção efetiva e flambagem global (9.7.2)

$$N_{c,Rd} : \underline{125.93} \text{ kN}$$

Onde:

A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.

$$A_{ef} : \underline{7.80} \text{ cm}^2$$

χ : Fator de redução associado à flambagem,

$$\chi_{yy} : \underline{0.78}$$

Sendo:

$$\chi_{xz} : \underline{0.96}$$

λ_0 : Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$\lambda_{0,yy} : \underline{0.78}$$

$$\lambda_{0,xz} : \underline{0.29}$$

Sendo:

N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{8.70} \text{ cm}^2$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a) e b):

$$N_e : \underline{357.44} \text{ kN}$$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$N_{ey} : 357.44 \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexo-torção.

$$N_{exz} : 2535.63 \text{ kN}$$

Onde:

$$N_{ex} : 2535.63 \text{ kN}$$

$$N_{ez} : \infty$$

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

$$I_x : 297.21 \text{ cm}^4$$

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

$$I_y : 41.90 \text{ cm}^4$$

I_t : Momento de inércia à torção uniforme.

$$I_t : 0.26 \text{ cm}^4$$

C_w : Constante de empenamento da seção.

$$C_w : 1970.95 \text{ cm}^6$$

E : Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

G : Módulo de elasticidade transversal.

$$G : 76923 \text{ MPa}$$

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$$K_x L_x : 1.521 \text{ m}$$

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$$K_y L_y : 1.521 \text{ m}$$

$K_z L_z$: Comprimento efetivo de flambagem por torção.

$$K_z L_z : 0.000 \text{ m}$$

r_0 : Raio de giração polar da seção bruta em relação ao centro de torção.

$$r_0 : 7.71 \text{ cm}$$

Sendo:

r_x, r_y : Raios de giração da seção bruta em relação aos eixos principais de inércia X e Y, respectivamente.

$$r_x : 5.84 \text{ cm}$$

$$r_y : 2.19 \text{ cm}$$

x_0, y_0 : Coordenadas do centro de torção na direção dos eixos principais X e Y, respectivamente, em relação ao centróide da seção.

$$x_0 : -45.32 \text{ mm}$$

$$y_0 : 0.00 \text{ mm}$$

b) Flambagem por distorção (9.7.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

η : 0.156 ✓

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N150, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

 M_{sd} : 1.39 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a), b) y c):

 M_{Rd} : 8.91 kN·m**a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)** M_{Rd} : 8.91 kN·m

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

 W_{ef} : 39.19 cm³ f_y : 250.00 MPa γ : 1.1**b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)**

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

c) Flambagem por distorção (9.8.2.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

 η : 0.522 ✓

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N150, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

 M_{sd} : 1.20 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

 M_{Rd} : 2.30 kN·m

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

 W_{ef} : 10.11 cm³ f_y : 250.00 MPa

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

γ : 1.1

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

η : 0.119 ✓

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se no nó N150, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

V_{sd} : 4.67 kN

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

V_{sd} : 2.33 kN

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

⁽¹⁾ V_{Rd} : 19.64 kN

para

$1.08(EK_v/f_v)^{0.5}$: 33.46

para

h/t : 16.00

para

$1.4(EK_v/f_v)^{0.5}$: 43.38

Onde:

t : Espessura da alma.

t : 3.00 mm

h : Largura da alma.

h : 48.00 mm

f_v : Tensão de escoamento.

f_v : 250.00 MPa

E : Módulo de elasticidade.

E : 200000 MPa

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

γ : 1.1

K_v : Coeficiente de flambagem local por esforço cortante que, para uma mesa, é dado por:

K_v : 1.20

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

η : 0.027 ✓

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

V_{sd} : 1.51 kN

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

⁽¹⁾ V_{Rd} : 56.45 kN

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 46.00$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 138.00 \text{ mm}$$

f_y: Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v: Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : 5.00$$

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis **M_{sd}** e **V_{sd}** são obtidos no nó N150, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : 0.025 \checkmark$$

Onde:

M_{sd}: Momento fletor solicitante de cálculo.

$$M_{sd} : 1.39 \text{ kN-m}$$

M_{o,Rd}: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

$$M_{o,Rd} : 8.91 \text{ kN-m}$$

V_{sd}: Força cortante solicitante de cálculo.

$$V_{sd} : 1.51 \text{ kN}$$

V_{Rd}: Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$V_{Rd} : 56.45 \text{ kN}$$

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis **M_{sd}** e **V_{sd}** são obtidos no nó N150, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : 0.287 \checkmark$$

Onde:

 M_{Sd} : Momento fletor solicitante de cálculo. $M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1. V_{Sd} : Força cortante solicitante de cálculo. V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3. M_{Sd} : 1.20 kN·m $M_{0,Rd}$: 2.30 kN·m V_{Sd} : 4.67 kN V_{Rd} : 39.27 kN**Resistência à flexo-compressão** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços de cálculo desfavoráveis são obtidos no nó N150, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

 η : 0.400 ✓

Onde:

 $N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2. $N_{c,Sd}$: 4.71 kN $M_{x,Sd}$: 1.39 kN·m $M_{y,Sd}$: 0.47 kN·m $N_{c,Rd}$: 125.93 kN $M_{x,Rd}$: 8.91 kN·m $M_{y,Rd}$: 2.30 kN·m**Resistência à flexo-tração** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços desfavoráveis de cálculo são obtidos no nó N150, para a combinação PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

 η : 0.783 ✓

Onde:

 $N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{t,Rd}$: Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2. $N_{t,Sd}$: 34.01 kN $M_{x,Sd}$: 0.79 kN·m $M_{y,Sd}$: 1.20 kN·m $N_{t,Rd}$: 197.79 kN $M_{x,Rd}$: 8.91 kN·m $M_{y,Rd}$: 2.30 kN·m**Resistência à torção** (Critério da CYPE Ingenieros)

A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.

Engenharia de Projetos • Engenharia Civil • Segurança do Trabalho

CLSW 303 BL A Sala 104 Ed. Atlanta Center - Sudoeste / DF

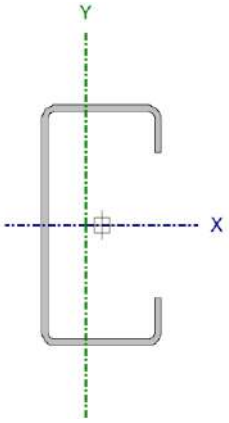
CEP: 70.673-621

CNPJ 17863345000171 IE- 07.638.849/001-29

Fone: (61) 3702-9889 / (61) 98199-9889

sac@vitalengenharia.com.br / www.vitalengenharia.com.br

Barra N71/N63

Perfil: Perfil UDC Enrijecido - Dobrado de chapa - 100 x 50 x 20 / E = 3 mm									
Material: Aço (A-36)									
	Nós		Comprimento (m)	Características mecânicas					
	Inicial	Final		Área (cm²)	$I_x^{(1)}$ (cm4)	$I_y^{(1)}$ (cm4)	$I_t^{(2)}$ (cm4)	$x_a^{(3)}$ (mm)	$y_a^{(3)}$ (mm)
	N71	N63	1.173	6.60	100.80	23.28	0.20	-6.41	0.00
	Notas:								
	⁽¹⁾ Inércia em relação ao eixo indicado								
	⁽²⁾ Momento de inércia à torção uniforme								
	⁽³⁾ Coordenadas do centro de gravidade								
		Flambagem			Flambagem lateral				
		Plano ZX		Plano ZY	Aba sup.		Aba inf.		
	β	1.00		1.00	0.00		0.00		
L_K	1.173		1.173	0.000		0.000			
C_m	-		-	1.000		1.000			
C_b	-			1.000					
Notação:									
β : Coeficiente de flambagem									
L_K : Comprimento de flambagem (m)									
C_m : Coeficiente de momentos									
C_b : Fator de modificação para o momento crítico									

Barra	VERIFICAÇÕES (ABNT NBR 14762:2010)													Estado
	b/t	λ	N_t	N_c	M_x	M_y	V_x	V_y	$M_x V_y$	$M_y V_x$	$N_c M_x M_y$	$N_t M_x M_y$	M_t	
N71/N63	$(b_w/t) \leq 500$ $(b_f/t) \leq 60$ Passa	$\lambda_{xx} \leq 200.0$ $\lambda_{yy} \leq 200.0$ Passa	x: 1.102 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 27.5$	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 31.2$	x: 0 m $\eta = 45.7$	$M_{t, Sd} = 0.00$ N.A. ⁽¹⁾	PASSA $\eta = 45.7$
Notação: b/t: Valores máximos da relação comprimento-espessura λ : Limitação de esbeltez N_t : Resistência à tração N_c : Resistência à compressão M_x : Resistência à flexão eixo X M_y : Resistência à flexão eixo Y V_x : Resistência ao esforço cortante X V_y : Resistência ao esforço cortante Y $M_x V_y$: Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados $M_y V_x$: Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados $N_c M_x M_y$: Resistência à flexo-compressão $N_t M_x M_y$: Resistência à flexo-tração M_t : Resistência à torção x: Distância à origem da barra η : Coeficiente de aproveitamento (%) N.A.: Não aplicável														
Verificações desnecessárias para o tipo de perfil (N.A.): ⁽¹⁾ A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.														

Valores máximos da relação comprimento-espessura (ABNT NBR 14762:2010 Artigo 9.1.2 Tabela 4)

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 29 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.
t: A espessura.

b : 88.00 mm
t : 3.00 mm

Elemento: Mesa

Em elementos comprimidos AA, tendo uma borda vinculada à alma ou mesa e a outra ao enrijecedor de borda simples, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 60.

(b/t) : 13 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.
t: A espessura.

b : 38.00 mm
t : 3.00 mm

Limitação de esbeltez (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

λ_{xx} : 30.0 ✓
 λ_{yy} : 62.5 ✓

Onde:

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.
 $K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.
 r_x : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X.
 r_y : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y.

$K_x L_x$: 1.173 m
 $K_y L_y$: 1.173 m
 r_x : 3.91 cm
 r_y : 1.88 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.055} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância de 1.102 m do nó N71, para a combinação de ações PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

$N_{t,Sd}$: Esforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

$$N_{t,Sd} : \underline{8.21} \text{ kN}$$

A força normal de tração resistente de cálculo $N_{t,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{t,Rd} : \underline{150.06} \text{ kN}$$

Onde:

A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.069} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se no nó N71, para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m²+0.84·ForçadeArrasto0°-Fundo+0.84·ForçadeArrasto90°-Direita.

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$$N_{c,Sd} : \underline{7.74} \text{ kN}$$

A resistência de cálculo à compressão $N_{c,Rd}$ é dada pelo menor dos valores obtidos segundo os seguintes itens:

$$N_{c,Rd} : \underline{111.84} \text{ kN}$$

a) Início de ruptura da seção efetiva e flambagem global (9.7.2)

$$N_{c,Rd} : \underline{111.84} \text{ kN}$$

Onde:

A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.

χ : Fator de redução associado à flambagem,

Sendo:

λ_0 : Índice de esbelteza reduzido para barras comprimidas.

$$A_{ef} : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

$$\chi_{vv} : \underline{0.81}$$

$$\chi_{xz} : \underline{0.95}$$

Sendo:

N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A : Área bruta da seção transversal da barra.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$A : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a) e b):

$$N_e : \underline{333.79} \text{ kN}$$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$N_{ey} : \underline{333.79} \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexo-torção.

$$N_{exz} : \underline{1445.09} \text{ kN}$$

Onde:

$$N_{ex} : \underline{1445.09} \text{ kN}$$

$$N_{ez} : \underline{\infty}$$

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

I_t : Momento de inércia à torção uniforme.

C_w : Constante de empenamento da seção.

E : Módulo de elasticidade.

G : Módulo de elasticidade transversal.

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$K_z L_z$: Comprimento efetivo de flambagem por torção.

$$I_x : \underline{100.80} \text{ cm}^4$$

$$I_y : \underline{23.28} \text{ cm}^4$$

$$I_t : \underline{0.20} \text{ cm}^4$$

$$C_w : \underline{576.83} \text{ cm}^6$$

$$E : \underline{200000} \text{ MPa}$$

$$G : \underline{76923} \text{ MPa}$$

$$K_x L_x : \underline{1.173} \text{ m}$$

$$K_y L_y : \underline{1.173} \text{ m}$$

$$K_z L_z : \underline{0.000} \text{ m}$$

r_0 : Raio de giração polar da seção bruta em relação ao centro de torção.

r_0 : 6.08 cm

Sendo:

r_x, r_y : Raios de giração da seção bruta em relação aos eixos principais de inércia X e Y, respectivamente.

r_x : 3.91 cm

r_y : 1.88 cm

x_0, y_0 : Coordenadas do centro de torção na direção dos eixos principais X e Y, respectivamente, em relação ao centróide da seção.

x_0 : -42.64 mm

y_0 : 0.00 mm

b) Flambagem por distorção (9.7.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

η : 0.275 ✓

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N71, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0º+1.4·Vento90º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente.

M_{sd} : 1.10 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a), b) y c):

M_{Rd} : 3.98 kN·m

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

W_{ef} : 17.53 cm³

f_y : 250.00 MPa

γ : 1.1

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

c) Flambagem por distorção (9.8.2.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.172} \quad \checkmark$$

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{Sd} é obtido para o nó N71, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

$$M_{Sd} : \underline{0.29} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

$$M_{Rd} : \underline{1.68} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{7.41} \text{ cm}^3$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.013} \quad \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{Sd} produz-se no nó N71, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

$$V_{Sd} : \underline{0.40} \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{Sd} = 0.5 V_{Sd}$.

$$V_{Sd} : \underline{0.20} \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : \underline{15.55} \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : \underline{33.46}$$

para

$$h/t : \underline{12.67}$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : 43.38$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 38.00 \text{ mm}$$

f_y: Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v: Coeficiente de flambagem local por esforço cortante que, para uma mesa, é dado por:

$$K_v : 1.20$$

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.038 \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável **V_{sd}** produz-se para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita.

$$V_{sd} : 1.38 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma **V_{Rd}** deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : 36.00 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 29.33$$

para

$$1.4(EK_v/f_y)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 88.00 \text{ mm}$$

f_y: Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v : Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

K_v : 5.00

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis M_{sd} e V_{sd} são obtidos no nó N71, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

η : 0.077 ✓

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

M_{sd} : 1.10 kN·m

$M_{0,Rd}$: 3.98 kN·m

V_{sd} : 1.16 kN

V_{Rd} : 36.00 kN

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis M_{sd} e V_{sd} são obtidos no nó N71, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

η : 0.030 ✓

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

M_{sd} : 0.29 kN·m

$M_{0,Rd}$: 1.68 kN·m

V_{sd} : 0.40 kN

V_{Rd} : 31.09 kN

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços de cálculo desfavoráveis são obtidos no nó N71, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita.

 $\eta : 0.312$ ✓

Onde:

 $N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}, M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7. $M_{x,Rd}, M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{c,Sd}$	:	1.80	kN
$M_{x,Sd}$	:	0.83	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	0.14	kN·m
$N_{c,Rd}$	:	111.84	kN
$M_{x,Rd}$	:	3.98	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	1.57	kN·m

Resistência à flexo-tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços desfavoráveis de cálculo são obtidos no nó N71, para a combinação 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

 $\eta : 0.457$ ✓

Onde:

 $N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}, M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{t,Rd}$: Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6. $M_{x,Rd}, M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{t,Sd}$	:	5.25	kN
$M_{x,Sd}$	:	1.08	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	0.26	kN·m
$N_{t,Rd}$	:	150.06	kN
$M_{x,Rd}$	:	3.98	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	1.68	kN·m

Resistência à torção (Critério da CYPE Ingenieros)

A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.

Barra N195/N180

Perfil: Perfil UDC Enrijecido - Dobrado de chapa - 100 x 50 x 20 / E = 3 mm
Material: Aço (A-36)

Perfil: Perfil UDC Enrijecido - Dobrado de chapa - 100 x 50 x 20 / E = 3 mm
Material: Aço (A-36)

Nós		Comprimento (m)	Características mecânicas					
Inicial	Final		Área (cm ²)	I _x ⁽¹⁾ (cm ⁴)	I _y ⁽¹⁾ (cm ⁴)	I _t ⁽²⁾ (cm ⁴)	x _a ⁽³⁾ (mm)	y _a ⁽³⁾ (mm)
N195	N180	1.500	6.60	100.80	23.28	0.20	-6.41	0.00

Notas:

⁽¹⁾ Inércia em relação ao eixo indicado

⁽²⁾ Momento de inércia à torção uniforme

⁽³⁾ Coordenadas do centro de gravidade

	Flambagem		Flambagem lateral	
	Plano ZX	Plano ZY	Aba sup.	Aba inf.
β	1.00	1.00	0.00	0.00
L _K	1.500	1.500	0.000	0.000
C _m	-	-	1.000	1.000
C _b	-		1.000	

Notação:

β: Coeficiente de flambagem

L_K: Comprimento de flambagem (m)

C_m: Coeficiente de momentos

C_b: Fator de modificação para o momento crítico

Barra	VERIFICAÇÕES (ABNT NBR 14762:2010)													Estado
	b/t	λ	N _t	N _c	M _x	M _y	V _x	V _y	M _x V _y	M _y V _x	N _c M _x M _y	N _t M _x M _y	M _t	
N195/N180	(b _w /t) ≤ 500 (b _f /t) ≤ 60 Passa	λ _{xx} ≤ 200.0 λ _{yy} ≤ 200.0 Passa	x: 1.5 m η = 32.3	x: 0 m η = 36.1	x: 0 m η = 32.2	x: 0 m η = 19.1	η = 1.0	η = 3.5	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 73.3	M _{t,Sd} = 0.00 N.A. ⁽¹⁾	PASSA η = 73.3
Notação: b/t: Valores máximos da relação comprimento-espessura λ: Limitação de esbeltez N _t : Resistência à tração N _c : Resistência à compressão M _x : Resistência à flexão eixo X M _y : Resistência à flexão eixo Y V _x : Resistência ao esforço cortante X V _y : Resistência ao esforço cortante Y M _x V _y : Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados M _y V _x : Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados N _c M _x M _y : Resistência à flexo-compressão N _t M _x M _y : Resistência à flexo-tração M _t : Resistência à torção x: Distância à origem da barra η: Coeficiente de aproveitamento (%) N.A.: Não aplicável														
Verificações desnecessárias para o tipo de perfil (N.A.): ⁽¹⁾ A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.														

Valores máximos da relação comprimento-espessura (ABNT NBR 14762:2010 Artigo 9.1.2 Tabela 4)

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 29 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.**b** : 88.00 mm**t**: A espessura.**t** : 3.00 mm

Elemento: Mesa

Em elementos comprimidos AA, tendo uma borda vinculada à alma ou mesa e a outra ao enrijecedor de borda simples, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 60.

(b/t) : 13 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.**b** : 38.00 mm**t**: A espessura.**t** : 3.00 mm**Limitação de esbeltez** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

 λ_{xx} : 38.4 ✓ λ_{yy} : 79.9 ✓

Onde:

 $K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X. **$K_x L_x$** : 1.500 m **$K_y L_y$** : Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y. **$K_y L_y$** : 1.500 m **r_x** : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X. **r_x** : 3.91 cm **r_y** : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y. **r_y** : 1.88 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.323} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se no nó N180, para a combinação de ações PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

 $N_{t,Sd}$: Esforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

$$N_{t,Sd} : \underline{48.52} \text{ kN}$$

A força normal de tração resistente de cálculo $N_{t,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{t,Rd} : \underline{150.06} \text{ kN}$$

Onde:

 A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

 f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

 γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.361} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se no nó N195, para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.5·Norma-0.25kn/m².

 $N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$$N_{c,Sd} : \underline{35.40} \text{ kN}$$

A resistência de cálculo à compressão $N_{c,Rd}$ é dada pelo menor dos valores obtidos segundo os seguintes itens:

$$N_{c,Rd} : \underline{98.08} \text{ kN}$$

a) Início de ruptura da seção efetiva e flambagem global (9.7.2)

$$N_{c,Rd} : \underline{98.08} \text{ kN}$$

Onde:

A_{ef}: Área efetiva da seção transversal da barra.

$$\mathbf{A_{ef}} : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

χ: Fator de redução associado à flambagem,

$$\chi_{yy} : \underline{0.71}$$

$$\chi_{xz} : \underline{0.92}$$

Sendo:

λ₀: Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$\lambda_{0, yy} : \underline{0.90}$$

$$\lambda_{0, xz} : \underline{0.43}$$

Sendo:

N_e: Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A: Área bruta da seção transversal da barra.

$$\mathbf{A} : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

f_y: Tensão de escoamento.

$$\mathbf{f_y} : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica **N_e** é o menor valor entre os obtidos por a) e b):

$$\mathbf{N_e} : \underline{204.26} \text{ kN}$$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$\mathbf{N_{ey}} : \underline{204.26} \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexo-torção.

$$\mathbf{N_{exz}} : \underline{884.33} \text{ kN}$$

Onde:

$$\mathbf{N_{ex}} : \underline{884.33} \text{ kN}$$

$$N_{ez} : \infty$$

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

$$I_x : 100.80 \text{ cm}^4$$

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

$$I_y : 23.28 \text{ cm}^4$$

I_t : Momento de inércia à torção uniforme.

$$I_t : 0.20 \text{ cm}^4$$

C_w : Constante de empenamento da seção.

$$C_w : 576.83 \text{ cm}^6$$

E : Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

G : Módulo de elasticidade transversal.

$$G : 76923 \text{ MPa}$$

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$$K_x L_x : 1.500 \text{ m}$$

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$$K_y L_y : 1.500 \text{ m}$$

$K_z L_z$: Comprimento efetivo de flambagem por torção.

$$K_z L_z : 0.000 \text{ m}$$

r_o : Raio de giração polar da seção bruta em relação ao centro de torção.

$$r_o : 6.08 \text{ cm}$$

Sendo:

r_x, r_y : Raios de giração da seção bruta em relação aos eixos principais de inércia X e Y, respectivamente.

$$r_x : 3.91 \text{ cm}$$

$$r_y : 1.88 \text{ cm}$$

x_o, y_o : Coordenadas do centro de torção na direção dos eixos principais X e Y, respectivamente, em relação ao centróide da seção.

$$x_o : -42.64 \text{ mm}$$

$$y_o : 0.00 \text{ mm}$$

b) Flambagem por distorção (9.7.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.322 \checkmark$$

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N195, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

$$M_{sd} : 1.28 \text{ kN·m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a), b) y c):

$$M_{Rd} : 3.98 \text{ kN·m}$$

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

$$M_{Rd} : \underline{3.98} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_v : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{17.53} \text{ cm}^3$$
$$f_v : \underline{250.00} \text{ MPa}$$
$$\gamma : \underline{1.1}$$

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

c) Flambagem por distorção (9.8.2.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.191} \checkmark$$

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{Sd} é obtido para o nó N195, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

$$M_{Sd} : \underline{0.30} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

$$M_{Rd} : \underline{1.57} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_v : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{6.92} \text{ cm}^3$$
$$f_v : \underline{250.00} \text{ MPa}$$
$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.010} \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

 $V_{sd} : 0.32 \text{ kN}$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

 $V_{sd} : 0.16 \text{ kN}$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

 $^{(1)}V_{Rd} : 15.55 \text{ kN}$

para

 $1.08(EK_v/f_v)^{0.5} : 33.46$

para

 $h/t : 12.67$

para

 $1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : 43.38$

Onde:

t: Espessura da alma.

 $t : 3.00 \text{ mm}$

h: Largura da alma.

 $h : 38.00 \text{ mm}$

f_v : Tensão de escoamento.

 $f_v : 250.00 \text{ MPa}$

E: Módulo de elasticidade.

 $E : 200000 \text{ MPa}$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

 $\gamma : 1.1$

K_v : Coeficiente de flambagem local por esforço cortante que, para uma mesa, é dado por:

 $K_v : 1.20$

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

 $\eta : 0.035 \checkmark$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ÁreadeInfluência.

 $V_{sd} : 1.26 \text{ kN}$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

 $^{(1)}V_{Rd} : 36.00 \text{ kN}$

para

 $1.08(EK_v/f_v)^{0.5} : 68.31$

para

 $h/t : 29.33$

para

 $1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : 88.54$

Onde:

t : Espessura da alma.	t : <u>3.00</u> mm
h : Largura da alma.	h : <u>88.00</u> mm
f_y : Tensão de escoamento.	f_y : <u>250.00</u> MPa
E : Módulo de elasticidade.	E : <u>200000</u> MPa
γ : Coeficiente de ponderação das resistências.	γ : <u>1.1</u>
K_v : Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:	K_v : <u>5.00</u>

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis **M_{sd}** e **V_{sd}** são obtidos no nó N195, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : \underline{0.105} \quad \checkmark$$

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.	M_{sd} : <u>1.28</u> kN·m
M_{o,Rd} : Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.	M_{o,Rd} : <u>3.98</u> kN·m
V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.	V_{sd} : <u>1.26</u> kN
V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.	V_{Rd} : <u>36.00</u> kN

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis **M_{sd}** e **V_{sd}** são obtidos no nó N195, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento90º+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : \underline{0.037} \quad \checkmark$$

Onde:

M_{sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.	M_{sd} : <u>0.30</u> kN·m
M_{o,Rd} : Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.	M_{o,Rd} : <u>1.57</u> kN·m
V_{sd} : Força cortante solicitante de cálculo.	V_{sd} : <u>0.32</u> kN
V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.	V_{Rd} : <u>31.09</u> kN

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços de cálculo desfavoráveis são obtidos no nó N195, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·ForçadeArrasto0º-Fundo+1.4·ForçadeArrasto90º-Direita.

$$\eta : \underline{0.500} \quad \checkmark$$

Onde:

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

$N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{c,Sd}$	:	<u>29.19</u>	kN
$M_{x,Sd}$	:	<u>0.53</u>	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	<u>0.12</u>	kN·m
$N_{c,Rd}$	:	<u>98.08</u>	kN
$M_{x,Rd}$	:	<u>3.98</u>	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	<u>1.68</u>	kN·m

Resistência à flexo-tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços desfavoráveis de cálculo são obtidos no nó N195, para a combinação PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0º+1.4·Vento90º+1.4·ForçadeArrasto0º-Frente+1.4·ForçadeArrasto90º-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

$$\eta : \underline{0.733} \quad \checkmark$$

Onde:

$N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo.

$M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos flettores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

$N_{t,Rd}$: Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos flettores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{t,Sd}$	:	<u>48.38</u>	kN
$M_{x,Sd}$	:	<u>0.90</u>	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	<u>0.29</u>	kN·m
$N_{t,Rd}$	:	<u>150.06</u>	kN
$M_{x,Rd}$	:	<u>3.98</u>	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	<u>1.57</u>	kN·m

Resistência à torção (Critério da CYPE Ingenieros)

A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.

Engenharia de Projetos • Engenharia Civil • Segurança do Trabalho

CLSW 303 BL A Sala 104 Ed. Atlanta Center - Sudoeste / DF

CEP: 70.673-621

CNPJ 17863345000171 IE- 07.638.849/001-29

Fone: (61) 3702-9889 / (61) 98199-9889

sac@vitalengenharia.com.br / www.vitalengenharia.com.br

(b/t) : 29 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.**b :** 88.00 mm**t:** A espessura.**t :** 3.00 mm

Elemento: Mesa

Em elementos comprimidos AA, tendo uma borda vinculada à alma ou mesa e a outra ao enrijecedor de borda simples, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 60.

(b/t) : 13 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.**b :** 38.00 mm**t:** A espessura.**t :** 3.00 mm**Limitação de esbeltez** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

 $\lambda_{xx} :$ 21.5 ✓ $\lambda_{yy} :$ 44.8 ✓

Onde:

 $K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X. **$K_x L_x$:** 0.842 m **$K_y L_y$:** Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y. **$K_y L_y$:** 0.842 m **r_x :** Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X. **r_x :** 3.91 cm **r_y :** Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y. **r_y :** 1.88 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.193} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se no nó N171, para a combinação de ações PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

 $N_{t,Sd}$: Esforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

$$N_{t,Sd} : \underline{28.99} \text{ kN}$$

A força normal de tração resistente de cálculo $N_{t,Rd}$ deve ser tomada como:

$$N_{t,Rd} : \underline{150.06} \text{ kN}$$

Onde:

 A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

 f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

 γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.170} \quad \checkmark$$

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância de 0.081 m do nó N271, para a combinação de ações 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita.

 $N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$$N_{c,Sd} : \underline{17.89} \text{ kN}$$

A resistência de cálculo à compressão $N_{c,Rd}$ é dada pelo menor dos valores obtidos segundo os seguintes itens:

$$N_{c,Rd} : \underline{105.10} \text{ kN}$$

a) Início de ruptura da seção efetiva e flambagem global (9.7.2)

$$N_{c,Rd} : \underline{105.10} \text{ kN}$$

Onde:

 A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.

$$A_{ef} : \underline{5.61} \text{ cm}^2$$

 χ : Fator de redução associado à flambagem,

$$\chi_{yy} : \underline{0.90}$$

$$\chi_{xz} : \underline{0.98}$$

Sendo:

 λ_0 : Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$\lambda_{0, yy} : \underline{0.50}$$

$$\lambda_{0, xz} : \underline{0.24}$$

Sendo:

 N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2. A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{6.60} \text{ cm}^2$$

 f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

 γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a) e b):

$$N_e : \underline{648.49} \text{ kN}$$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$N_{ey} : \underline{648.49} \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexo-torção.

$$N_{exz} : \underline{2807.54} \text{ kN}$$

Onde:

$$N_{ex} : \underline{2807.54} \text{ kN}$$

$$N_{ez} : \underline{\infty}$$

 I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

$$I_x : \underline{100.80} \text{ cm}^4$$

 I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

$$I_y : \underline{23.28} \text{ cm}^4$$

Engenharia de Projetos • Engenharia Civil • Segurança do Trabalho
 CLSW 303 BL A Sala 104 Ed. Atlanta Center - Sudoeste / DF
 CEP: 70.673-621
 CNPJ 17863345000171 IE- 07.638.849/001-29
 Fone: (61) 3702-9889 / (61) 98199-9889
sac@vitalengenharia.com.br / www.vitalengenharia.com.br

I_t : Momento de inércia à torção uniforme.

C_w : Constante de empenamento da seção.

E : Módulo de elasticidade.

G : Módulo de elasticidade transversal.

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$K_z L_z$: Comprimento efetivo de flambagem por torção.

r_0 : Raio de giração polar da seção bruta em relação ao centro de torção.

I_t : 0.20 cm⁴

C_w : 576.83 cm⁶

E : 200000 MPa

G : 76923 MPa

$K_x L_x$: 0.842 m

$K_y L_y$: 0.842 m

$K_z L_z$: 0.000 m

r_0 : 6.08 cm

Sendo:

r_x, r_y : Raios de giração da seção bruta em relação aos eixos principais de inércia X e Y, respectivamente.

x_0, y_0 : Coordenadas do centro de torção na direção dos eixos principais X e Y, respectivamente, em relação ao centróide da seção.

r_x : 3.91 cm

r_y : 1.88 cm

x_0 : -42.64 mm

y_0 : 0.00 mm

b) Flambagem por distorção (9.7.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

η : 0.084 ✓

O momento fletor desfavorável de cálculo M_{sd} é obtido para o nó N171, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

M_{sd} : 0.34 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a), b) y c):

M_{Rd} : 3.98 kN·m

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

M_{Rd} : 3.98 kN·m

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

W_{ef} : 17.53 cm³

f_y : 250.00 MPa

γ : 1.1

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_z L_z$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_y L_y^{pos}$ e $K_y L_y^{neg}$ são nulos.

c) Flambagem por distorção (9.8.2.3)

Não é necessário, dado que os comprimentos efetivos de flambagem por distorção são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.278} \quad \checkmark$$

O momento fletor solicitante de cálculo desfavorável M_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 0.081 m do nó N271, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

$$M_{sd} : \underline{0.44} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como:

$$M_{Rd} : \underline{1.57} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

f_y : Tensão de escoamento.

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$W_{ef} : \underline{6.92} \text{ cm}^3$$

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

$$\gamma : \underline{1.1}$$

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.027} \quad \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se no nó N171, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

$$V_{sd} : \underline{0.85} \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{sd} = 0.5 V_{sd}$.

$$V_{sd} : \underline{0.42} \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : \underline{15.55} \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_y)^{0.5} : \underline{33.46}$$

para

Engenharia de Projetos • Engenharia Civil • Segurança do Trabalho
CLSW 303 BL A Sala 104 Ed. Atlanta Center - Sudoeste / DF
CEP: 70.673-621
CNPJ 17863345000171 IE- 07.638.849/001-29
Fone: (61) 3702-9889 / (61) 98199-9889
sac@vitalengenharia.com.br / www.vitalengenharia.com.br

$$h/t : 12.67$$

para

$$1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : 43.38$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 38.00 \text{ mm}$$

f_y: Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v: Coeficiente de flambagem local por esforço cortante que, para uma mesa, é dado por:

$$K_v : 1.20$$

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : 0.004 \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{sd} produz-se para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita+1.4·ÁreadeInfluência.

$$V_{sd} : 0.16 \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : 36.00 \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_v)^{0.5} : 68.31$$

para

$$h/t : 29.33$$

para

$$1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : 88.54$$

Onde:

t: Espessura da alma.

$$t : 3.00 \text{ mm}$$

h: Largura da alma.

$$h : 88.00 \text{ mm}$$

f_y: Tensão de escoamento.

$$f_y : 250.00 \text{ MPa}$$

E: Módulo de elasticidade.

$$E : 200000 \text{ MPa}$$

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : 1.1$$

K_v: Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:

$$K_v : 5.00$$

Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços de cálculo desfavoráveis M_{Sd} e V_{Sd} são obtidos no nó N171, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·Vento0°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : \underline{0.007} \quad \checkmark$$

Onde:

M_{Sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

V_{Sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$M_{Sd} : \underline{0.34} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$M_{0,Rd} : \underline{3.98} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$V_{Sd} : \underline{0.07} \text{ kN}$$

$$V_{Rd} : \underline{36.00} \text{ kN}$$

Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis M_{Sd} e V_{Sd} produzem-se num ponto situado a uma distância 0.081 m do nó N271, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

$$\eta : \underline{0.078} \quad \checkmark$$

Onde:

M_{Sd} : Momento fletor solicitante de cálculo.

$M_{0,Rd}$: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.

V_{Sd} : Força cortante solicitante de cálculo.

V_{Rd} : Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.

$$M_{Sd} : \underline{0.44} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$M_{0,Rd} : \underline{1.57} \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$V_{Sd} : \underline{0.81} \text{ kN}$$

$$V_{Rd} : \underline{31.09} \text{ kN}$$

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância 0.081 m do nó N271, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+1.25·Telha-0.25kn/m²+1.25·Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.05·Norma-0.25kn/m²+1.4·ForçadeArrasto0°-Fundo+1.4·ForçadeArrasto90°-Direita.

$$\eta : \underline{0.354} \quad \checkmark$$

Onde:

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. $N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2. $N_{c,Sd}$: 17.69 kN $M_{x,Sd}$: 0.18 kN·m $M_{y,Sd}$: 0.24 kN·m $N_{c,Rd}$: 105.10 kN $M_{x,Rd}$: 3.98 kN·m $M_{y,Rd}$: 1.68 kN·m**Resistência à flexo-tração** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância de 0.081 m do nó N271, para a combinação de hipóteses PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+Caixad'água+1.4·Vento0°+1.4·Vento90°+1.4·ForçadeArrasto0°-Frente+1.4·ForçadeArrasto90°-Esquerda+1.4·ÁreadeInfluência.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

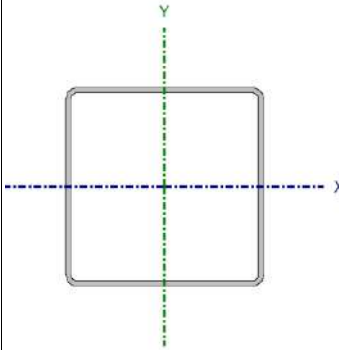
 η : 0.543 ✓

Onde:

 $N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo. $M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente. N_{Rd} : Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6. $M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2. $N_{t,Sd}$: 28.89 kN $M_{x,Sd}$: 0.29 kN·m $M_{y,Sd}$: 0.44 kN·m N_{Rd} : 150.06 kN $M_{x,Rd}$: 3.98 kN·m $M_{y,Rd}$: 1.57 kN·m**Resistência à torção** (Critério da CYPE Ingenieros)

A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.

Barra N236/N232

Perfil: Tubo Quadrado - 50 x 50 / E = 1.50 mm							
Material: Aço (A-36)							
	Nós		Comprimento (m)	Características mecânicas			
	Inicial	Final		Área (cm²)	I _x ⁽¹⁾ (cm⁴)	I _y ⁽¹⁾ (cm⁴)	I _t ⁽²⁾ (cm⁴)
	N236	N232	2.000	2.85	11.05	11.05	17.41
	Notas:						
	⁽¹⁾ Inércia em relação ao eixo indicado						
	⁽²⁾ Momento de inércia à torção uniforme						
		Flambagem		Flambagem lateral			
		Plano ZX	Plano ZY	Aba sup.	Aba inf.		
	β	1.00	1.00	0.00	0.00		
	L _K	2.000	2.000	0.000	0.000		
C _m	-	-	1.000	1.000			
C _b	-		1.000				
Notação:							
β: Coeficiente de flambagem							
L _K : Comprimento de flambagem (m)							
C _m : Coeficiente de momentos							
C _b : Fator de modificação para o momento crítico							

Barra	VERIFICAÇÕES (ABNT NBR 14762:2010)													Estado
	b/t	λ	N _t	N _c	M _x	M _y	V _x	V _y	M _x V _y	M _y V _x	N _t M _x M _y	N _t M _y M _x	M _t	
N236/N232	(b _w /t) ≤ 500 Passa	x: 0.06 m λ _{xx} ≤ 200.0 λ _{yy} ≤ 200.0 Passa	x: 1 m η = 4.8	x: 1.803 m η = 10.3	x: 1.94 m η = 78.7	M _{Sd} = 0.00 N.A. ⁽¹⁾	V _{Sd} = 0.00 N.A. ⁽²⁾	x: 1.803 m η = 9.5	x: 1.94 m η = 62.8	N.A. ⁽³⁾	x: 1.94 m η = 88.9	x: 1 m η = 53.8	M _{t,Sd} = 0.00 N.A. ⁽⁴⁾	PASSA η = 88.9
Notação: b/t: Valores máximos da relação comprimento-espessura λ: Limitação de esbeltez N _t : Resistência à tração N _c : Resistência à compressão M _x : Resistência à flexão eixo X M _y : Resistência à flexão eixo Y V _x : Resistência ao esforço cortante X V _y : Resistência ao esforço cortante Y M _x V _y : Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados M _y V _x : Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados N _t M _x M _y : Resistência à flexo-compressão N _t M _y M _x : Resistência à flexo-tração M _t : Resistência à torção x: Distância à origem da barra η: Coeficiente de aproveitamento (%) N.A.: Não aplicável														
Verificações desnecessárias para o tipo de perfil (N.A.): ⁽¹⁾ A verificação não será executada, já que não existe momento fletor. ⁽²⁾ A verificação não será executada, já que não existe esforço cortante. ⁽³⁾ Não há interação entre o momento fletor e o esforço cortante para nenhuma combinação. Assim a verificação não será executada. ⁽⁴⁾ A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.														

Valores máximos da relação comprimento-espessura (ABNT NBR 14762:2010 Artigo 9.1.2 Tabela 4)

Elemento: Alma

Em elementos comprimidos com ambas as bordas vinculadas a elementos AA, a relação largura-espessura não deve ultrapassar o valor 500.

(b/t) : 29 ✓

Sendo:

b: Comprimento do elemento.
t: A espessura.

b : 44.00 mm
t : 1.50 mm

Limitação de esbeltez (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7.4)

O índice de esbeltez desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância 0.060 m do nó N236.

O índice de esbeltez λ das barras comprimidas não deve exceder o valor 200.

λ_{xx} : 101.6 ✓

λ_{yy} : 101.6 ✓

Onde:

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_x L_x$: 2.000 m

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$K_y L_y$: 2.000 m

r_x : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal X.

r_x : 1.97 cm

r_y : Raio de giração da seção bruta em relação ao eixo principal Y.

r_y : 1.97 cm

Resistência à tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.6)

Deve satisfazer:

η : 0.048 ✓

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância de 1.000 m do nó N236, para a combinação de ações 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

N_{t,Sd}: Esforço axial de tração solicitante de cálculo, desfavorável.

N_{t,Sd} : 3.13 kN

A força normal de tração resistente de cálculo **N_{t,Rd}** deve ser tomada como:

N_{t,Rd} : 64.79 kN

Onde:

A: Área bruta da seção transversal da barra.

A : 2.85 cm²

f_y: Tensão de escoamento.

f_y : 250.00 MPa

γ: Coeficiente de ponderação das resistências.

γ : 1.1

Resistência à compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.7)

Deve satisfazer:

η : 0.103 ✓

O esforço solicitante de cálculo desfavorável produz-se num ponto situado a uma distância de 1.803 m do nó N236, para a combinação de ações 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

N_{c,Sd}: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

N_{c,Sd} : 3.53 kN

A força normal de compressão resistente de cálculo **N_{c,Rd}** deve ser tomada como:

N_{c,Rd} : 34.36 kN

Onde:

A_{ef} : Área efetiva da seção transversal da barra.

$$A_{ef} : \underline{2.85} \text{ cm}^2$$

χ : Fator de redução associado à flambagem,

$$\chi_{xx} : \underline{0.58}$$

$$\chi_{yy} : \underline{0.58}$$

Sendo:

λ_0 : Índice de esbeltez reduzido para barras comprimidas.

$$\lambda_{0, xx} : \underline{1.14}$$

$$\lambda_{0, yy} : \underline{1.14}$$

Sendo:

N_e : Força normal de flambagem elástica da barra, conforme 9.7.2.

A : Área bruta da seção transversal da barra.

$$A : \underline{2.85} \text{ cm}^2$$

f_y : Tensão de escoamento.

$$f_y : \underline{250.00} \text{ MPa}$$

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

$$\gamma : \underline{1.2}$$

A força normal de flambagem elástica N_e é o menor valor entre os obtidos por a), b) e c): $N_e : \underline{54.52} \text{ kN}$

a) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo X.

$$N_{ex} : \underline{54.52} \text{ kN}$$

b) Força normal de flambagem elástica por flexão em relação ao eixo Y.

$$N_{ey} : \underline{54.52} \text{ kN}$$

c) Força normal de flambagem elástica por torção.

Não é necessário, dado que o comprimento efetivo de flambagem por torção, $K_t L_t$, é nula.

Onde:

I_x : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo X.

I_x : 11.05 cm⁴

I_y : Momento de inércia da seção bruta em relação ao eixo Y.

I_y : 11.05 cm⁴

E: Módulo de elasticidade.

E : 200000 MPa

$K_x L_x$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo X.

$K_x L_x$: 2.000 m

$K_y L_y$: Comprimento efetivo de flambagem por flexão em relação ao eixo Y.

$K_y L_y$: 2.000 m

Resistência à flexão eixo X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

Deve satisfazer:

η : 0.787 ✓

O momento fletor solicitante de cálculo desfavorável M_{sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 1.940 m do nó N236, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

M_{sd} : 0.79 kN·m

O momento fletor resistente de cálculo M_{Rd} deve ser tomado como o menor valor calculado em a) y b):

M_{Rd} : 1.00 kN·m

a) Início de escoamento da la seção efetiva (9.8.2.1)

M_{Rd} : 1.00 kN·m

Onde:

W_{ef} : Módulo de resistência elástico da seção efetiva calculado com base nas larguras efetivas dos elementos, conforme 9.2, com σ calculada para o estado limite último de escoamento da seção.

W_{ef} : 4.42 cm³

f_y : Tensão de escoamento.

f_y : 250.00 MPa

γ : Coeficiente de ponderação das resistências.

γ : 1.1

b) Flambagem lateral com torção (9.8.2.2)

Não procede, pois o comprimento efetivo de flambagem lateral por torção $K_t L_t$ e os comprimentos efetivos de flambagem lateral $K_v L_v^{pos}$ e $K_v L_v^{neg}$ são nulos.

Resistência à flexão eixo Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.2)

A verificação não será executada, já que não existe momento fletor.

Resistência ao esforço cortante X (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

A verificação não será executada, já que não existe esforço cortante.

Resistência ao esforço cortante Y (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.3)

Deve satisfazer:

$$\eta : \underline{0.095} \quad \checkmark$$

O esforço cortante solicitante de cálculo desfavorável V_{Sd} produz-se num ponto situado a uma distância de 1.803 m do nó N236, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

$$V_{Sd} : \underline{1.71} \text{ kN}$$

A seção é composta por duas almas iguais. Sobre cada uma delas, o esforço de cálculo é $V_{Sd} = 0.5 V_{Sd}$.

$$V_{Sd} : \underline{0.85} \text{ kN}$$

A força cortante resistente de cálculo da alma V_{Rd} deve ser calculada por:

$$^{(1)}V_{Rd} : \underline{9.00} \text{ kN}$$

para

$$1.08(EK_v/f_v)^{0.5} : \underline{68.31}$$

para

$$h/t : \underline{29.33}$$

para

$$1.4(EK_v/f_v)^{0.5} : \underline{88.54}$$

Onde:

t: Espessura da alma.**h**: Largura da alma.**f_v**: Tensão de escoamento.**E**: Módulo de elasticidade.**γ**: Coeficiente de ponderação das resistências.**K_v**: Coeficiente de flambagem local por cisalhamento, que para a alma sem enrijecedores transversais é dado por:**t** : 1.50 mm**h** : 44.00 mm**f_v** : 250.00 MPa**E** : 200000 MPa**γ** : 1.1**K_v** : 5.00**Resistência ao momento fletor X e esforço cortante Y combinados** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis **M_{Sd}** e **V_{Sd}** produzem-se num ponto situado a uma distância 1.940 m do nó N236, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Ferro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

Para barras sem enrijecedores transversais de alma, o momento fletor solicitante de cálculo e a força cortante solicitante de cálculo devem satisfazer à seguinte expressão de interação:

η : 0.628 ✓

Onde:

M_{Sd}: Momento fletor solicitante de cálculo.**M_{0,Rd}**: Momento fletor resistente de cálculo conforme 9.8.2.1.**V_{Sd}**: Força cortante solicitante de cálculo.**V_{Rd}**: Força cortante resistente de cálculo conforme 9.8.3.**M_{Sd}** : 0.79 kN·m**M_{0,Rd}** : 1.00 kN·m**V_{Sd}** : 1.70 kN**V_{Rd}** : 18.00 kN**Resistência ao momento fletor Y e esforço cortante X combinados** (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.8.4)

Não há interação entre o momento fletor e o esforço cortante para nenhuma combinação. Assim a verificação não será executada.

Resistência à flexo-compressão (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância 1.940 m do nó N236, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

$$\eta : \underline{0.889} \checkmark$$

Onde:

$N_{c,Sd}$: Força normal de compressão solicitante de cálculo.

$M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

$N_{c,Rd}$: Força normal de compressão resistente de cálculo, conforme 9.7.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{c,Sd}$	:	<u>3.53</u>	kN
$M_{x,Sd}$	:	<u>0.79</u>	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	<u>0.00</u>	kN·m
$N_{c,Rd}$	:	<u>34.36</u>	kN
$M_{x,Rd}$	:	<u>1.00</u>	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	<u>1.00</u>	kN·m

Resistência à flexo-tração (ABNT NBR 14762:2010, Artigo 9.9)

Os esforços solicitantes de cálculo desfavoráveis produzem-se num ponto situado a uma distância de 1.000 m do nó N236, para a combinação de hipóteses 1.25·PP+Telha-0.25kn/m²+Forro0.10kn/m²+1.25·Caixad'água.

Os esforços devem satisfazer as seguintes expressões de interação:

$$\eta : \underline{0.538} \checkmark$$

Onde:

$N_{t,Sd}$: Força normal de tração solicitante de cálculo.

$M_{x,Sd}$, $M_{y,Sd}$: Momentos fletores solicitantes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente.

$N_{t,Rd}$: Força normal de tração resistente de cálculo conforme 9.6.

$M_{x,Rd}$, $M_{y,Rd}$: Momentos fletores resistentes de cálculo em relação aos eixos X e Y, respectivamente, calculados conforme 9.8.2.

$N_{t,Sd}$	:	<u>3.13</u>	kN
$M_{x,Sd}$	:	<u>0.49</u>	kN·m
$M_{y,Sd}$	:	<u>0.00</u>	kN·m
$N_{t,Rd}$	:	<u>64.79</u>	kN
$M_{x,Rd}$	:	<u>1.00</u>	kN·m
$M_{y,Rd}$	:	<u>1.00</u>	kN·m

Resistência à torção (Critério da CYPE Ingenieros)

A verificação não é necessária, já que não existe momento torsor.

ÍNDICE

1.- COMENTÁRIOS DO PROJECTO	136
2.- DADOS DE OBRA	136
2.1.- Normas consideradas	74
2.2.- Estados limites	74
2.2.1.- Situações de projeto	74
3.- FUNDAÇÃO	136
3.1.- Elementos de fundação isolados	76
3.1.1.- Descrição	76
3.1.2.- Medição	77
3.1.3.- Verificação	79
3.2.- Vigas	139
3.2.1.- Descrição	139
3.2.2.- Medição	140
3.2.3.- Verificação	145

1.- COMENTÁRIOS DO PROJECTO

28/06/2020 **Baldrame**

2.- DADOS DE OBRA

2.1.- Normas consideradas

Fundação: ABNT NBR 6118:2007

Aço dobrado: ABNT NBR 14762: 2010

Aços laminados e soldados: ABNT NBR 8800:2008

Categoria de uso: Edificações comerciais, de escritórios e de acesso público

2.2.- Estados limites

E.L.U. Concreto em fundações	ABNT NBR 6118:2007(ELU)
E.L.U. Aço dobrado	NBR 14762: 2010
E.L.U. Aço laminado	NBR 8800: 2008
Tensões sobre o terreno Deslocamentos	Ações características

2.2.1.- Situações de projeto

Para as distintas situações de projeto, as combinações de ações serão definidas de acordo com os seguintes critérios:

- **Com coeficientes de combinação**

- **Sem coeficientes de combinação**

- Onde:

G_k Ação permanente

P_k Ação de pré-esforço

Q_k Ação variável

γ_G Coeficiente parcial de segurança das ações permanentes

γ_P Coeficiente parcial de segurança da ação de pré-esforço $\gamma_{Q,1}$ Coeficiente parcial de segurança da ação variável principal $\gamma_{Q,i}$ Coeficiente parcial de segurança das ações variáveis de acompanhamento $\psi_{p,1}$ Coeficiente de combinação da ação variável principal $\psi_{a,i}$ Coeficiente de combinação das ações variáveis de acompanhamento

Para cada situação de projeto e estado limite, os coeficientes a utilizar serão:

E.L.U. Concreto em fundações: ABNT NBR 6118:2007

Situação 1				
	Coeficientes parciais de segurança (γ)		Coeficientes de combinação (ψ)	
	Favorável	Desfavorável	Principal (ψ_p)	Acompanhamento (ψ_a)
Permanente (G)	1.000	1.400	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.400	1.000	0.700
Vento (Q)	0.000	1.400	1.000	0.600

E.L.U. Aço dobrado: ABNT NBR 14762: 2010

Normal				
	Coeficientes parciais de segurança (γ)		Coeficientes de combinação (ψ)	
	Favorável	Desfavorável	Principal (ψ_p)	Acompanhamento (ψ_a)
Permanente (G)	1.000	1.250	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.500	1.000	0.700
Vento (Q)	0.000	1.400	1.000	0.600

E.L.U. Aço laminado: ABNT NBR 8800:2008

Normal				
	Coeficientes parciais de segurança (γ)		Coeficientes de combinação (ψ)	
	Favorável	Desfavorável	Principal (ψ_p)	Acompanhamento (ψ_a)
Permanente (G)	1.000	1.500	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.500	1.000	0.700
Vento (Q)	0.000	1.400	1.000	0.600

Tensões sobre o terreno

Ações variáveis sem sismo		
	Coeficientes parciais de segurança (γ)	
	Favorável	Desfavorável
Permanente (G)	1.000	1.000
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000
Vento (Q)	0.000	1.000

Deslocamentos

Ações variáveis sem sismo		
	Coeficientes parciais de segurança (γ)	
	Favorável	Desfavorável
Permanente (G)	1.000	1.000
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000
Vento (Q)	0.000	1.000

3.- FUNDAÇÃO

3.1.- Elementos de fundação isolados

3.1.1.- Descrição

Referências	Estacas	Material	Geometria	Armadura
N21, N4, N9, N11, N13, N1, N256, N259, N260, N20, N19, N250, N248, N3, N14, N12, N10, N8, N6, N18 e N261	Tipo: Estaca QR 100 Penetração: 10.0 cm	Concreto: C25, em geral Aço: CA-50 e CA-60	Bloco de 1 estaca Largura X: 60.0 cm Largura Y: 60.0 cm Altura: 75.0 cm	Estribos horizontais: 3Ø10 Estribos verticais: 2Ø10 Estribos verticais: 2Ø10
N7	Tipo: Estaca QR 100 Penetração: 10.0 cm	Concreto: C25, con.desfav. Aço: CA-50 e CA-60	Bloco de 1 estaca Largura X: 60.0 cm Largura Y: 60.0 cm Altura: 75.0 cm	Estribos horizontais: 3Ø10 Estribos verticais: 2Ø10 Estribos verticais: 2Ø10
N5	Tipo: Estaca QR 100 Penetração: 10.0 cm	Concreto: C20, em geral Aço: CA-50 e CA-60	Bloco de 1 estaca Largura X: 60.0 cm Largura Y: 60.0 cm Altura: 75.0 cm	Estribos horizontais: 3Ø10 Estribos verticais: 2Ø10 Estribos verticais: 2Ø10

Referências	Estacas	Material	Geometria	Armadura
(N15 - N218)	Tipo: Estaca QR 100 - 25 mm Penetração: 10.0 cm		Bloco de 2 estacas Vuelo X: 25.0 cm Vuelo Y: 50.0 cm Altura: 100.0 cm Distância entre eixos de estacas: 1.00 m	Armadura inferior: 12Ø10 Armadura superior: 12Ø10 Estribos horizontais: 5Ø16 Estribos verticais: Ø12.5c/10.5
(N2 - N220) e (N17 - N216)	Tipo: Estaca QR 100 - 25 mm Penetração: 10.0 cm	Concreto: C25, em geral Aço: CA-50 e CA-60	Bloco de 2 estacas Vuelo X: 20.0 cm Vuelo Y: 45.0 cm Altura: 60.0 cm Distância entre eixos de estacas: 1.00 m	Armadura inferior: 4Ø12.5 Armadura superior: 4Ø12.5 Estribos horizontais: 3Ø12.5 Estribos verticais: Ø12.5c/20
(N16 - N214)	Tipo: Estaca QR 100 - 25 mm Penetração: 10.0 cm	Concreto: C25, em geral Aço: CA-50 e CA-60	Bloco de 2 estacas Vuelo X: 20.0 cm Vuelo Y: 45.0 cm Altura: 65.0 cm Distância entre eixos de estacas: 1.00 m	Armadura inferior: 7Ø10 Armadura superior: 7Ø10 Estribos horizontais: 6Ø10 Estribos verticais: Ø10c/10.5

3.1.2.- Medição

Referências: N21, N4, N9, N11, N13, N1, N256, N259, N260, N20, N19, N250, N248, N3, N14, N12, N10, N8, N6, N18 e N261			CA-50	Total
Nome da armadura			Ø10	
Armadura estribos XZ	Comprimento (m)	2x2.36	4.72	
	Peso (kg)	2x1.45	2.91	
Armadura estribos YZ	Comprimento (m)	2x2.32	4.64	
	Peso (kg)	2x1.43	2.86	
Armadura estribos XY	Comprimento (m)	3x2.08	6.24	
	Peso (kg)	3x1.28	3.85	
Totais	Comprimento (m)	15.60		
	Peso (kg)	9.62	9.62	
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	17.16		
	Peso (kg)	10.58	10.58	
Referência: N7			CA-50	Total
Nome da armadura			Ø10	
Armadura estribos XZ	Comprimento (m)	2x2.36	4.72	
	Peso (kg)	2x1.45	2.91	
Armadura estribos YZ	Comprimento (m)	2x2.32	4.64	
	Peso (kg)	2x1.43	2.86	
Armadura estribos XY	Comprimento (m)	3x2.08	6.24	
	Peso (kg)	3x1.28	3.85	
Totais	Comprimento (m)	15.60		
	Peso (kg)	9.62	9.62	
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	17.16		
	Peso (kg)	10.58	10.58	
Referência: N5			CA-50	Total
Nome da armadura			Ø10	

Referência: N5		CA-50	Total
Nome da armadura		Ø10	
Armadura estribos XZ	Comprimento (m)	2x2.36	4.72
	Peso (kg)	2x1.45	2.91
Armadura estribos YZ	Comprimento (m)	2x2.32	4.64
	Peso (kg)	2x1.43	2.86
Armadura estribos XY	Comprimento (m)	3x2.08	6.24
	Peso (kg)	3x1.28	3.85
Totais	Comprimento (m)	15.60	
	Peso (kg)	9.62	9.62
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	17.16	
	Peso (kg)	10.58	10.58

Referência: (N15 - N218)		CA-50			Total
Nome da armadura		Ø10	Ø12.5	Ø16	
Viga linear - Armadura inferior	Comprimento (m)	12x1.58			18.96
	Peso (kg)	12x0.97			11.68
Viga linear - Armadura superior	Comprimento (m)	12x1.68			20.16
	Peso (kg)	12x1.04			12.42
Viga linear - Estribos horizontais	Comprimento (m)			10x3.12	31.20
	Peso (kg)			10x4.93	49.25
Viga linear - Estribos verticais	Comprimento (m)		21x3.70		77.70
	Peso (kg)		21x3.56		74.84
Totais	Comprimento (m)	39.12	77.70	31.20	
	Peso (kg)	24.10	74.84	49.25	148.19
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	43.03	85.47	34.32	
	Peso (kg)	26.51	82.32	54.18	163.01

Referências: (N2 - N220) e (N17 - N216)		CA-50	Total
Nome da armadura		Ø12.5	
Viga linear - Armadura inferior	Comprimento (m)	4x1.62	6.48
	Peso (kg)	4x1.56	6.24
Viga linear - Armadura superior	Comprimento (m)	4x1.89	7.56
	Peso (kg)	4x1.82	7.28
Viga linear - Estribos horizontais	Comprimento (m)	6x2.83	16.98
	Peso (kg)	6x2.73	16.36
Viga linear - Estribos verticais	Comprimento (m)	13x2.70	35.10
	Peso (kg)	13x2.60	33.81
Totais	Comprimento (m)	66.12	
	Peso (kg)	63.69	63.69
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	72.73	
	Peso (kg)	70.06	70.06

Referência: (N16 - N214)		CA-50	Total
--------------------------	--	-------	-------

Nome da armadura		Ø10	
Viga linear - Armadura inferior	Comprimento (m)	7x1.49	10.43
	Peso (kg)	7x0.92	6.43
Viga linear - Armadura superior	Comprimento (m)	7x1.70	11.90
	Peso (kg)	7x1.05	7.33
Viga linear - Estribos horizontais	Comprimento (m)	12x2.84	34.08
	Peso (kg)	12x1.75	21.00
Viga linear - Estribos verticais	Comprimento (m)	20x2.76	55.20
	Peso (kg)	20x1.70	34.02
Totais	Comprimento (m)	111.61	
	Peso (kg)	68.78	68.78
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	122.77	
	Peso (kg)	75.66	75.66

Resumo de medição (incluindo perdas de aço)

Elemento	CA-50 (kg)				Concreto (m³)			
	Ø10	Ø12.5	Ø16	Total	C20, em geral	C25, con.desfav.	C25, em geral	Limpeza
Referências: N21, N4, N9, N11, N13, N1, N256, N259, N260, N20, N19, N250, N248, N3, N14, N12, N10, N8, N6, N18 e N261	21x10.58			222.18			21x0.27	21x0.04
Referência: N7	10.58			10.58		0.27		0.04
Referência: N5	10.58			10.58	0.27			0.04
Referência: (N15 - N218)	26.51	82.32	54.18	163.01			1.50	0.15
Referências: (N2 - N220) e (N17 - N216)		2x70.06		140.12			2x0.76	2x0.13
Referência: (N16 - N214)	75.66			75.66			0.82	0.13
Totais	345.51	222.44	54.18	622.13	0.27	0.27	9.50	1.36

3.1.3.- Verificação

Verificações N21

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N21

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N4

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N4

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N7

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N7

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N9

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N9

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N13

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
------------	------------------------	-------

Verificações N13

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N13

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
------------	------------------------	-------

Verificações N13

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Engenharia de Projetos • Engenharia Civil • Segurança do Trabalho

CLSW 303 BL A Sala 104 Ed. Atlanta Center - Sudoeste / DF

CEP: 70.673-621

CNPJ 17863345000171 IE- 07.638.849/001-29

Fone: (61) 3702-9889 / (61) 98199-9889

sac@vitalengenharia.com.br / www.vitalengenharia.com.br

Verificações N13

Verificações N1

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N1

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N256

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N256

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N259

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N259

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N260

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N260

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N20

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N20

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N19

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N19

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N250

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N250

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N248

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N248

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N3

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N3

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N14

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N14

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N12

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N12

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N10

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N10

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N8

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N8

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N6

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N6

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N18

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N18

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N5

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N5

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações N261

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

75.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 75.0 cm

2.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
- diâmetro da barra, do feixe ou da luva
- 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm

Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	146.7	✓
Estribos yz	10.0	146.7	✓
Estribos xy	10.0	137.5	✓

3.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm $\geq$ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos xz	10.0	✓

Verificações N261

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Estribos yz	10.0	✓
Estribos xy	10.0	✓

4.- COBRIMENTO

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado gráudo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

5.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações (N15 - N218)

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

$$100.0 \text{ cm} \geq 20.0 \text{ cm} \quad \checkmark$$

Espessura média do bloco

: 100.0 cm

2.- CONCEITUAÇÃO

Blocos são estruturas de volume usadas para transmitir às estacas as cargas de fundação, e podem ser considerados rígidos ou flexíveis por critério análogo ao definido para as sapatas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

22.4.1 - Quando se verifica a expressão a seguir, a sapata é considerada rígida. Caso contrário, a sapata é considerada como flexível:

$$1000.0 \text{ mm} \geq 333.3 \text{ mm} \quad \checkmark$$

Onde:

h: Altura da sapata.

h : 1000.0 mm

a: Dimensão da sapata em uma determinada direção.

a : 1500.0 mm

a_p: Dimensão do pilar na mesma direção.

a_p : 500.0 mm

3.- ESPAÇAMENTO

No caso de conjuntos de blocos e estacas rígidos, com espaçamento de 2,5 Ø a 3 Ø (onde Ø é o diâmetro da estaca), pode-se admitir plana a distribuição de carga nas estacas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

Se o espaçamento entre estacas for maior que 3 Ø, deve ser prevista armadura de suspensão para a parcela de carga a ser equilibrada (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.4.1.3).

$$1000.0 \text{ mm} \geq 625.0 \text{ mm} \quad \checkmark$$

Espaçamento

: 1000.0 mm

Diâmetro da estaca

: 250.0 mm

Verificações (N15 - N218)

4.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Viga - Armadura inferior	10.0	68.6	✓
Viga - Armadura superior	10.0	68.6	✓
Viga - Estribos horizontais	16.0	124.0	✓
Viga - Estribos verticais	12.5	39.1	✓

5.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

12.5 mm ≥ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Viga - Estribos horizontais	16.0	✓
Viga - Estribos verticais	12.5	✓

6.- COBRIMENTO

Verificações (N15 - N218)

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 16.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

7.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações (N2 - N220)

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

60.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 60.0 cm

2.- CONCEITUAÇÃO

Blocos são estruturas de volume usadas para transmitir às estacas as cargas de fundação, e podem ser considerados rígidos ou flexíveis por critério análogo ao definido para as sapatas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

22.4.1 - Quando se verifica a expressão a seguir, a sapata é considerada rígida. Caso contrário, a sapata é considerada como flexível:

600.0 mm $\geq$ 300.0 mm ✓

Onde:

h: Altura da sapata.

h : 600.0 mm

a: Dimensão da sapata em uma determinada direção.

a : 1400.0 mm

a_p: Dimensão do pilar na mesma direção.

a_p : 500.0 mm

3.- ESPAÇAMENTO

No caso de conjuntos de blocos e estacas rígidos, com espaçamento de 2,5 Ø a 3 Ø (onde Ø é o diâmetro da estaca), pode-se admitir plana a distribuição de carga nas estacas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

Se o espaçamento entre estacas for maior que 3 Ø, deve ser prevista armadura de suspensão para a parcela de carga a ser equilibrada (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.4.1.3).

1000.0 mm $\geq$ 625.0 mm ✓

Espaçamento

: 1000.0 mm

Diâmetro da estaca

: 250.0 mm

Verificações (N2 - N220)

4.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Viga - Armadura inferior	12.5	241.7	✓
Viga - Armadura superior	12.5	241.7	✓
Viga - Estribos horizontais	12.5	96.9	✓
Viga - Estribos verticais	12.5	88.5	✓

5.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

12.5 mm ≥ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Viga - Estribos horizontais	12.5	✓
Viga - Estribos verticais	12.5	✓

6.- COBRIMENTO

Verificações (N2 - N220)

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 12.5 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

7.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações (N16 - N214)

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

65.0 cm ≥ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 65.0 cm

2.- CONCEITUAÇÃO

Blocos são estruturas de volume usadas para transmitir às estacas as cargas de fundação, e podem ser considerados rígidos ou flexíveis por critério análogo ao definido para as sapatas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

22.4.1 - Quando se verifica a expressão a seguir, a sapata é considerada rígida. Caso contrário, a sapata é considerada como flexível:

650.0 mm ≥ 300.0 mm ✓

Onde:

h: Altura da sapata.

h : 650.0 mm

a: Dimensão da sapata em uma determinada direção.

a : 1400.0 mm

a_p: Dimensão do pilar na mesma direção.

a_p : 500.0 mm

3.- ESPAÇAMENTO

No caso de conjuntos de blocos e estacas rígidos, com espaçamento de 2,5 Ø a 3 Ø (onde Ø é o diâmetro da estaca), pode-se admitir plana a distribuição de carga nas estacas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

Se o espaçamento entre estacas for maior que 3 Ø, deve ser prevista armadura de suspensão para a parcela de carga a ser equilibrada (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.4.1.3).

1000.0 mm ≥ 625.0 mm ✓

Espaçamento

: 1000.0 mm

Diâmetro da estaca

: 250.0 mm

Verificações (N16 - N214)

4.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Viga - Armadura inferior	10.0	118.3	✓
Viga - Armadura superior	10.0	118.3	✓
Viga - Estribos horizontais	10.0	60.0	✓
Viga - Estribos verticais	10.0	43.6	✓

5.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

10.0 mm ≥ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Viga - Estribos horizontais	10.0	✓
Viga - Estribos verticais	10.0	✓

6.- COBRIMENTO

Verificações (N16 - N214)

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 10.0 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

7.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

Verificações (N17 - N216)

1.- ESPESSURA MÉDIA DO BLOCO

A espessura média do bloco não deve ser menor do que 20 cm (ABNT NBR 6118:2007, 24.6.2).

60.0 cm $\geq$ 20.0 cm ✓

Espessura média do bloco

: 60.0 cm

2.- CONCEITUAÇÃO

Blocos são estruturas de volume usadas para transmitir às estacas as cargas de fundação, e podem ser considerados rígidos ou flexíveis por critério análogo ao definido para as sapatas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

22.4.1 - Quando se verifica a expressão a seguir, a sapata é considerada rígida. Caso contrário, a sapata é considerada como flexível:

600.0 mm $\geq$ 300.0 mm ✓

Onde:

h: Altura da sapata.

h : 600.0 mm

a: Dimensão da sapata em uma determinada direção.

a : 1400.0 mm

a_p: Dimensão do pilar na mesma direção.

a_p : 500.0 mm

3.- ESPAÇAMENTO

No caso de conjuntos de blocos e estacas rígidos, com espaçamento de 2,5 Ø a 3 Ø (onde Ø é o diâmetro da estaca), pode-se admitir plana a distribuição de carga nas estacas (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.1).

Se o espaçamento entre estacas for maior que 3 Ø, deve ser prevista armadura de suspensão para a parcela de carga a ser equilibrada (ABNT NBR 6118:2007, 22.5.4.1.3).

1000.0 mm $\geq$ 625.0 mm ✓

Espaçamento

: 1000.0 mm

Diâmetro da estaca

: 250.0 mm

Verificações (N17 - N216)

4.- ESPAÇAMENTO MÍNIMO LIVRE ENTRE AS FACES DAS BARRAS LONGITUDINAIS

O espaçamento mínimo livre entre as faces das barras longitudinais, medido no plano da seção transversal, deve ser igual ou superior ao maior dos seguintes valores (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.2.2):

- 20 mm
 - diâmetro da barra, do feixe ou da luva
 - 1,2 vezes a dimensão máxima característica do agregado graúdo: 22.8 mm
- Dimensão máxima característica do agregado graúdo: 19.0 mm

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Espaçamento livre (mm)	Passa
Viga - Armadura inferior	12.5	241.7	✓
Viga - Armadura superior	12.5	241.7	✓
Viga - Estribos horizontais	12.5	96.9	✓
Viga - Estribos verticais	12.5	88.5	✓

5.- ELEMENTOS ESTRUTURAIS ARMADOS COM ESTRIBOS

O diâmetro da barra que constitui o estribo deve ser maior ou igual a 5 mm (ABNT NBR 6118:2007, 18.3.3.2):

12.5 mm ≥ 5.0 mm ✓

Referência	Diâmetro da barra (mm)	Passa
Viga - Estribos horizontais	12.5	✓
Viga - Estribos verticais	12.5	✓

6.- COBRIMENTO

Verificações (N17 - N216)

Para garantir o cobrimento mínimo (c_{min}) o projeto e a execução devem considerar o cobrimento nominal (c_{nom}), que é o cobrimento mínimo acrescido da tolerância de execução (Δc). Assim, as dimensões das armaduras e os espaçadores devem respeitar os cobrimentos nominais, estabelecidos na Tabela 7.2, para $\Delta c = 10$ mm (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.2).

50.0 mm $\geq$ 50.0 mm ✓

Classe de agressividade ambiental (Tabela 6.1): CAA IV

Cobrimento nominal

: 50.0 mm

Face	Cobrimento (mm)	Passa
Inferior	50.0	✓
Superior	50.0	✓
Lateral	50.0	✓

Os cobrimentos nominais e mínimos estão sempre referidos à superfície da armadura externa, em geral à face externa do estribo. O cobrimento nominal de uma determinada barra deve sempre ser (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.5):

50.0 mm $\geq$ 12.5 mm ✓

A dimensão máxima característica do agregado graúdo utilizado no concreto não pode superar em 20% a espessura nominal do cobrimento, ou seja (ABNT NBR 6118:2007, 7.4.7.6):

19.0 mm $\leq$ 60.0 mm ✓

7.- CAPACIDADE ADMISSÍVEL DA ESTACA

3.2.- Vigas

3.2.1.- Descrição

Referências	Geometria	Armadura
C [N261-N260]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N260-N259]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N259-N256]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N256-N248]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N248-N1] e C [N250-N19]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N1-N13], C [N14-N3] e C [N19-N20]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N13-N11], C [N11-N9], C [N9-N7], C [N8-N10], C [N10-N12] e C [N12-N14]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N7-N4] e C [N6-N8]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N4-N21], C [N19-N1], C [N248-N250] e C [N13-N20]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N21-N5], C [(N2 - N220)-N19] e C [N20-(N15 - N218)]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [N5-N18], C [(N16 - N214)-(N2 - N220)] e C [(N15 - N218)-(N17 - N216)]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30

Referências	Geometria	Armadura
C [N18-N6], C [N3-(N16 - N214)] e C [(N17 - N216)-N14]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [(N16 - N214)-(N17 - N216)]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30
C [(N2 - N220)-(N15 - N218)]	Largura: 20.0 cm Altura: 40.0 cm	Superior: 2Ø12.5 CA-50 Inferior: 2Ø12.5 CA-50 Estribos: 1xØ8 CA-50c/30

3.2.2.- Medição

Referência: C [N261-N260]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x3.93	7.86
	Peso (kg)		2x3.79	7.57
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x3.93	7.86
	Peso (kg)		2x3.79	7.57
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	12x0.93		11.16
	Peso (kg)	12x0.37		4.41
Totais	Comprimento (m)	11.16	15.72	
	Peso (kg)	4.41	15.14	19.55
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	12.28	17.29	
	Peso (kg)	4.85	16.66	21.51
Referência: C [N260-N259]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x3.98	7.96
	Peso (kg)		2x3.83	7.67
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x3.98	7.96
	Peso (kg)		2x3.83	7.67
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	13x0.93		12.09
	Peso (kg)	13x0.37		4.77
Totais	Comprimento (m)	12.09	15.92	
	Peso (kg)	4.77	15.34	20.11
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	13.30	17.51	
	Peso (kg)	5.25	16.87	22.12
Referência: C [N259-N256]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	

Referência: C [N259-N256]		CA-50		Total	
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5		
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x4.04	8.08	
	Peso (kg)		2x3.89	7.78	
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x4.04	8.08	
	Peso (kg)		2x3.89	7.78	
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	13x0.93		12.09	
	Peso (kg)	13x0.37		4.77	
Totais	Comprimento (m)	12.09	16.16		
	Peso (kg)	4.77	15.56	20.33	
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	13.30	17.78		
	Peso (kg)	5.25	17.11	22.36	
Referência: C [N256-N248]		CA-50		Total	
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5		
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x4.19	8.38	
	Peso (kg)		2x4.04	8.07	
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x4.19	8.38	
	Peso (kg)		2x4.04	8.07	
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	13x0.93		12.09	
	Peso (kg)	13x0.37		4.77	
Totais	Comprimento (m)	12.09	16.76		
	Peso (kg)	4.77	16.14	20.91	
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	13.30	18.44		
	Peso (kg)	5.25	17.75	23.00	
Referências: C [N248-N1] e C [N250-N19]		CA-50		Total	
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5		
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x2.16	4.32	
	Peso (kg)		2x2.08	4.16	
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x2.16	4.32	
	Peso (kg)		2x2.08	4.16	
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	7x0.93		6.51	
	Peso (kg)	7x0.37		2.57	
Totais	Comprimento (m)	6.51	8.64		
	Peso (kg)	2.57	8.32	10.89	
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	7.16	9.50		
	Peso (kg)	2.83	9.15	11.98	
Referências: C [N1-N13], C [N14-N3] e C [N19-N20]			CA-50		Total
Nome da armadura			Ø8	Ø12.5	

Referências: C [N1-N13], C [N14-N3] e C [N19-N20]				CA-50		Total
Nome da armadura				Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)			2x2.76		5.52
	Peso (kg)			2x2.66		5.32
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)			2x2.76		5.52
	Peso (kg)			2x2.66		5.32
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	9x0.93				8.37
	Peso (kg)	9x0.37				3.30
Totais	Comprimento (m)			8.37	11.04	
	Peso (kg)			3.30	10.64	13.94
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)			9.21	12.14	
	Peso (kg)			3.63	11.70	15.33

Referências: C [N13-N11], C [N11-N9], C [N9-N7], C [N8-N10], C [N10-N12] e C [N12-N14]				CA-50		Total
Nome da armadura				Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)				2x3.31	6.62
	Peso (kg)				2x3.19	6.38
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)				2x3.31	6.62
	Peso (kg)				2x3.19	6.38
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	10x0.93		10x0.93		9.30
	Peso (kg)	10x0.37		10x0.37		3.67
Totais	Comprimento (m)			9.30	13.24	
	Peso (kg)			3.67	12.76	16.43
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)			10.23	14.56	
	Peso (kg)			4.04	14.03	18.07

Referências: C [N7-N4] e C [N6-N8]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x3.39	6.78
	Peso (kg)		2x3.27	6.53
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x3.39	6.78
	Peso (kg)		2x3.27	6.53
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	11x0.93		10.23
	Peso (kg)	11x0.37		4.04
Totais	Comprimento (m)	10.23	13.56	
	Peso (kg)	4.04	13.06	17.10
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	11.25	14.92	
	Peso (kg)	4.44	14.37	18.81

Referências: C [N4-N21], C [N19-N1], C [N248-N250] e C [N13-N20]				CA-50	Total
--	--	--	--	-------	-------

Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x2.41	4.82
	Peso (kg)		2x2.32	4.64
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x2.41	4.82
	Peso (kg)		2x2.32	4.64
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	7x0.93		6.51
	Peso (kg)	7x0.37		2.57
Totais	Comprimento (m)	6.51	9.64	
	Peso (kg)	2.57	9.28	11.85
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	7.16	10.60	
	Peso (kg)	2.83	10.21	13.04
Referências: C [N21-N5], C [(N2 - N220)-N19] e C [N20-(N15 - N218)]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x4.01	8.02
	Peso (kg)		2x3.86	7.72
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x4.01	8.02
	Peso (kg)		2x3.86	7.72
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	13x0.93		12.09
	Peso (kg)	13x0.37		4.77
Totais	Comprimento (m)	12.09	16.04	
	Peso (kg)	4.77	15.44	20.21
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	13.30	17.64	
	Peso (kg)	5.25	16.98	22.23
Referências: C [N5-N18], C [(N16 - N214)-(N2 - N220)] e C [(N15 - N218)-(N17 - N216)]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x3.36	6.72
	Peso (kg)		2x3.24	6.47
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x3.36	6.72
	Peso (kg)		2x3.24	6.47
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	11x0.93		10.23
	Peso (kg)	11x0.37		4.04
Totais	Comprimento (m)	10.23	13.44	
	Peso (kg)	4.04	12.94	16.98
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	11.25	14.78	
	Peso (kg)	4.44	14.24	18.68
Referências: C [N18-N6], C [N3-(N16 - N214)] e C [(N17 - N216)-N14]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	

Referências: C [N18-N6], C [N3-(N16 - N214)] e C [(N17 - N216)-N14]			CA-50		Total
Nome da armadura			Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)			2x3.06	6.12
	Peso (kg)			2x2.95	5.89
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)			2x3.06	6.12
	Peso (kg)			2x2.95	5.89
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)		10x0.93		9.30
	Peso (kg)		10x0.37		3.67
Totais	Comprimento (m)		9.30	12.24	
	Peso (kg)		3.67	11.78	15.45
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)		10.23	13.46	
	Peso (kg)		4.04	12.96	17.00

Referência: C [(N16 - N214)-(N17 - N216)]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x2.19	4.38
	Peso (kg)		2x2.11	4.22
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x2.19	4.38
	Peso (kg)		2x2.11	4.22
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	6x0.93		5.58
	Peso (kg)	6x0.37		2.20
Totais	Comprimento (m)	5.58	8.76	
	Peso (kg)	2.20	8.44	10.64
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	6.14	9.64	
	Peso (kg)	2.42	9.28	11.70

Referência: C [(N2 - N220)-(N15 - N218)]		CA-50		Total
Nome da armadura		Ø8	Ø12.5	
Armadura viga - Armadura inferior	Comprimento (m)		2x2.36	4.72
	Peso (kg)		2x2.27	4.55
Armadura viga - Armadura superior	Comprimento (m)		2x2.36	4.72
	Peso (kg)		2x2.27	4.55
Armadura viga - Estribo	Comprimento (m)	6x0.93		5.58
	Peso (kg)	6x0.37		2.20
Totais	Comprimento (m)	5.58	9.44	
	Peso (kg)	2.20	9.10	11.30
Total com perdas (10.00%)	Comprimento (m)	6.14	10.38	
	Peso (kg)	2.42	10.01	12.43

Resumo de medição (incluindo perdas de aço)

Elemento	CA-50 (kg)			Concreto (m³)	
	Ø8	Ø12.5	Total	C25, em geral	Limpeza

Elemento	CA-50 (kg)			Concreto (m³)	
	Ø8	Ø12.5	Total	C25, em geral	Limpeza
Referência: C [N261-N260]	4.86	16.65	21.51	0.27	0.07
Referência: C [N260-N259]	5.25	16.87	22.12	0.27	0.07
Referência: C [N259-N256]	5.24	17.12	22.36	0.27	0.07
Referência: C [N256-N248]	5.25	17.75	23.00	0.29	0.07
Referências: C [N248-N1] e C [N250-N19]	2x2.83	2x9.15	23.96	2x0.12	2x0.03
Referências: C [N1-N13], C [N14-N3] e C [N19-N20]	3x3.63	3x11.70	45.99	3x0.17	3x0.04
Referências: C [N13-N11], C [N11-N9], C [N9-N7], C [N8-N10], C [N10-N12] e C [N12-N14]	6x4.03	6x14.04	108.42	6x0.22	6x0.05
Referências: C [N7-N4] e C [N6-N8]	2x4.44	2x14.37	37.62	2x0.22	2x0.06
Referências: C [N4-N21], C [N19-N1], C [N248-N250] e C [N13-N20]	4x2.82	4x10.21	52.12	4x0.14	4x0.04
Referências: C [N21-N5], C [(N2 - N220)-N19] e C [N20-(N15 - N218)]	3x5.25	3x16.98	66.69	3x0.27	3x0.07
Referências: C [N5-N18], C [(N16 - N214)-(N2 - N220)] e C [(N15 - N218)-(N17 - N216)]	3x4.45	3x14.23	56.04	3x0.22	3x0.05
Referências: C [N18-N6], C [N3-(N16 - N214)] e C [(N17 - N216)-N14]	3x4.03	3x12.96	50.97	3x0.20	3x0.05
Referência: C [(N16 - N214)-(N17 - N216)]	2.42	9.28	11.70	0.12	0.03
Referência: C [(N2 - N220)-(N15 - N218)]	2.42	10.01	12.43	0.11	0.03
Totais	127.52	427.41	554.93	6.47	1.62

3.2.3.- Verificação

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N261-N260] (Viga de travamento)		
-Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm		
-Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50		
-Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50		
-Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N261-N260] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N260-N259] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N260-N259] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N259-N256] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N256-N248] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N248-N1] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N248-N1] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N1-N13] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N1-N13] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N13-N11] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N13-N11] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N11-N9] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N9-N7] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N7-N4] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N7-N4] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N4-N21] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N4-N21] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N21-N5] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N21-N5] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N5-N18] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N18-N6] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N6-N8] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N6-N8] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N8-N10] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N8-N10] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N10-N12] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N10-N12] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N12-N14] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N14-N3] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N3-(N16 - N214)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N3-(N16 - N214)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N16 - N214)-(N2 - N220)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N16 - N214)-(N2 - N220)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N2 - N220)-N19] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N2 - N220)-N19] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N19-N1] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N248-N250] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N250-N19] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N250-N19] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	 Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	 Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	 Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N19-N20] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	 Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	 Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	 Passa Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N19-N20] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N13-N20] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [N13-N20] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [N20-(N15 - N218)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		

Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N15 - N218)-(N17 - N216)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N17 - N216)-N14] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N17 - N216)-N14] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	 Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	 Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	 Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N16 - N214)-(N17 - N216)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	 Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	 Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	 Passa Passa

Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N16 - N214)-(N17 - N216)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Máximo: 30 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Todas as verificações foram cumpridas		
Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N2 - N220)-(N15 - N218)] (Viga de travamento) -Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm -Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50 -Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50 -Estribos: 1xØ8 CA-50c/30		
Verificação	Valores	Estado
Diâmetro mínimo estribos:	Mínimo: 4.2 mm Calculado: 8 mm	Passa
Espaçamento mínimo entre estribos: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i>	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 29.2 cm	Passa
Espaçamento mínimo armadura longitudinal: <i>Norma NBR 6118: 2007. Artigo 18.3.2.2</i> - Armadura superior: - Armadura inferior:	Mínimo: 2.2 cm Calculado: 5.9 cm Calculado: 5.9 cm	Passa Passa
Espaçamento máximo estribos: - Sem cortantes: <i>Ponto 44.2.3.4.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm Calculado: 30 cm	Passa
Espaçamento máximo armadura longitudinal: <i>Ponto 42.3.1 da norma EHE-98</i>	Máximo: 30 cm	

Referência: Viga Baldrame QR 100 [(N2 - N220)-(N15 - N218)] (Viga de travamento)

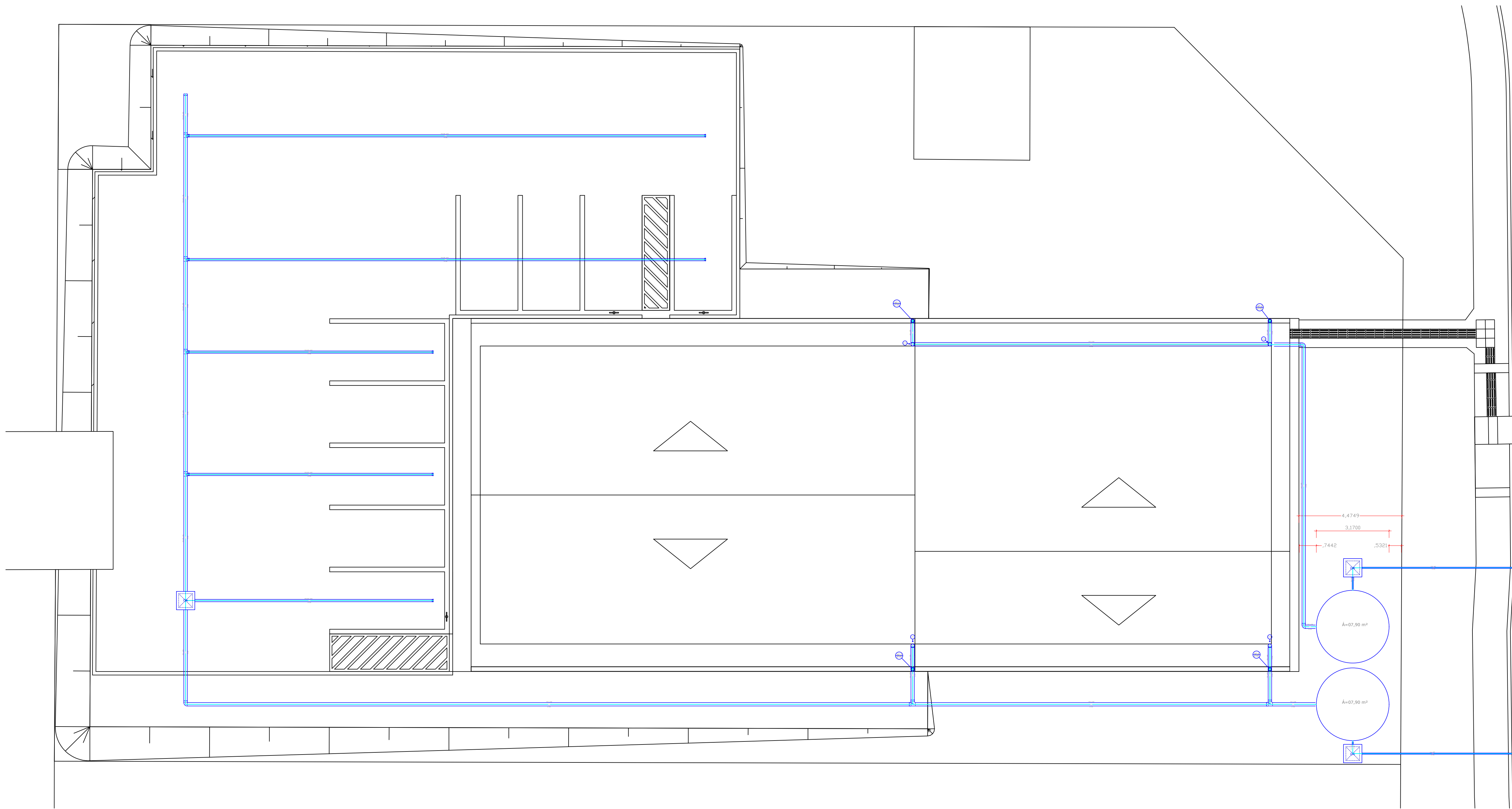
-Dimensões: 20.0 cm x 40.0 cm

-Armadura superior: 2Ø12.5 CA-50

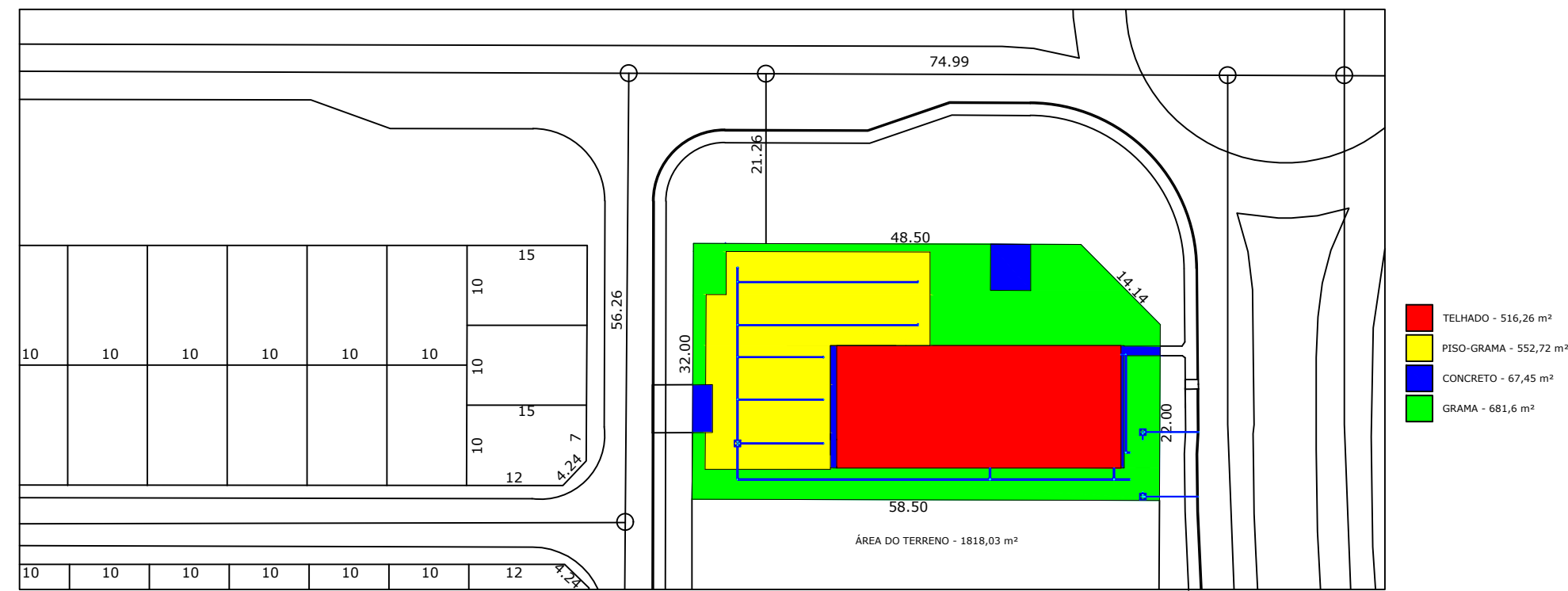
-Armadura inferior: 2Ø12.5 CA-50

-Estribos: 1xØ8 CA-50c/30

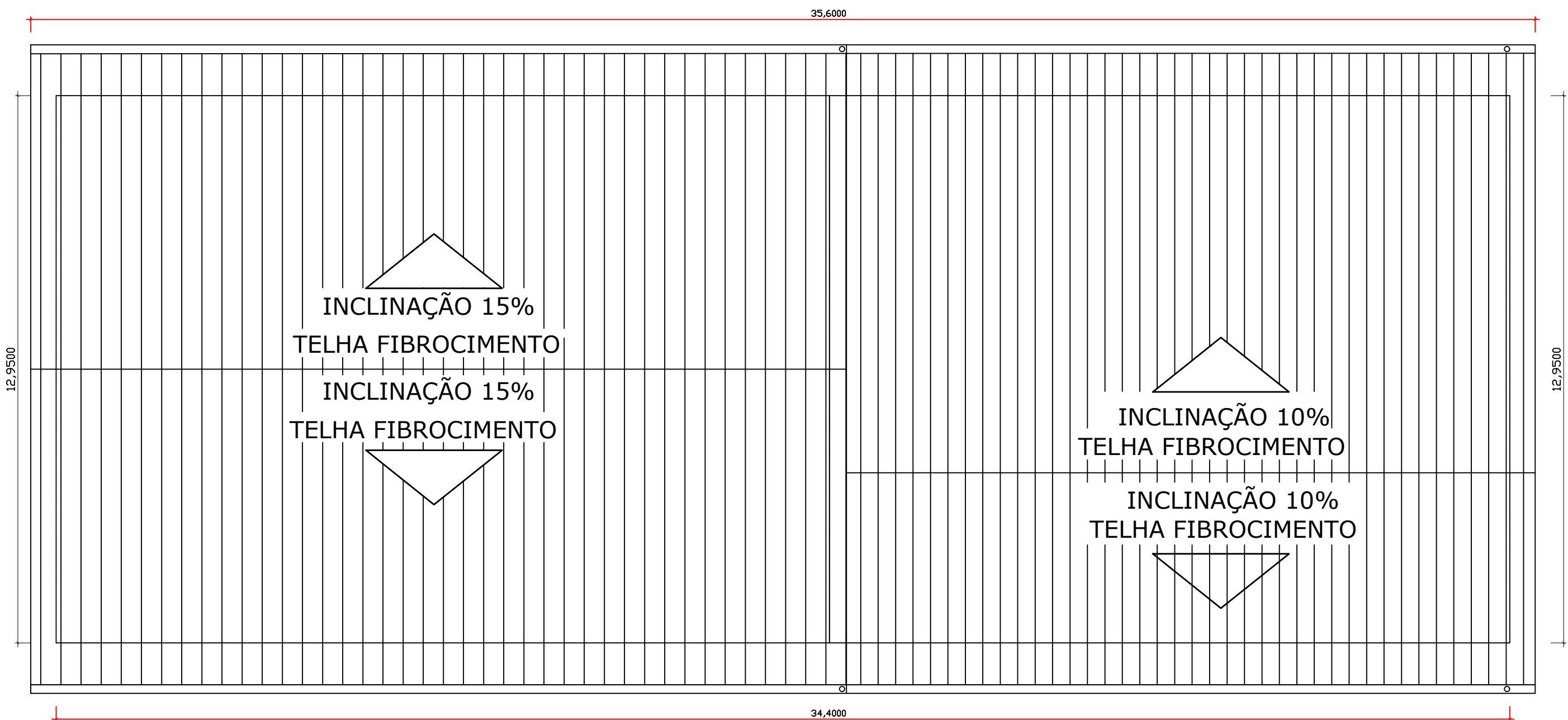
Verificação	Valores	Estado
- Armadura superior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
- Armadura inferior:	Calculado: 5.9 cm	Passa
Todas as verificações foram cumpridas		



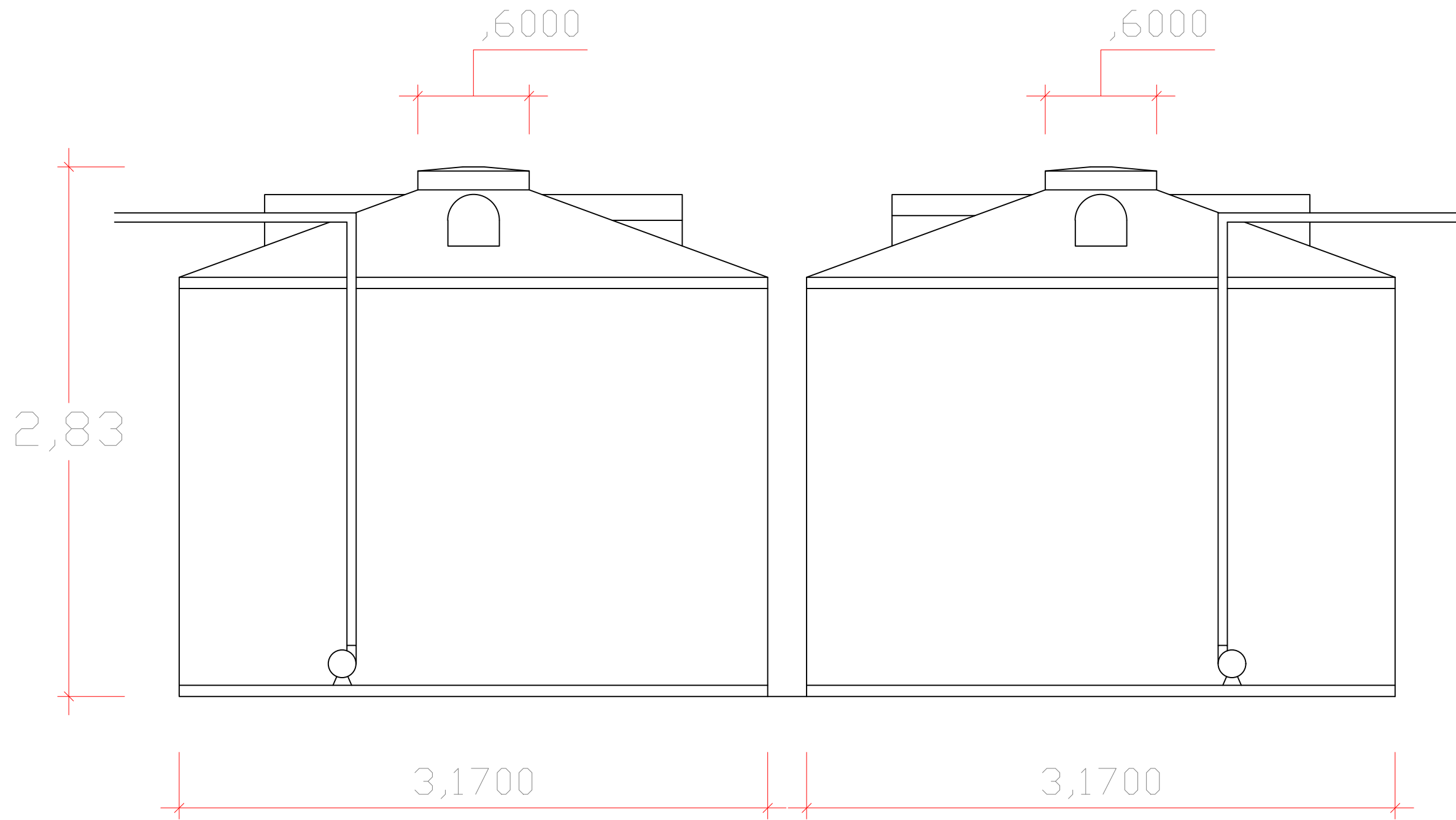
PLANTA ÁGUAS PLUVIAIS
ESC: 1/100



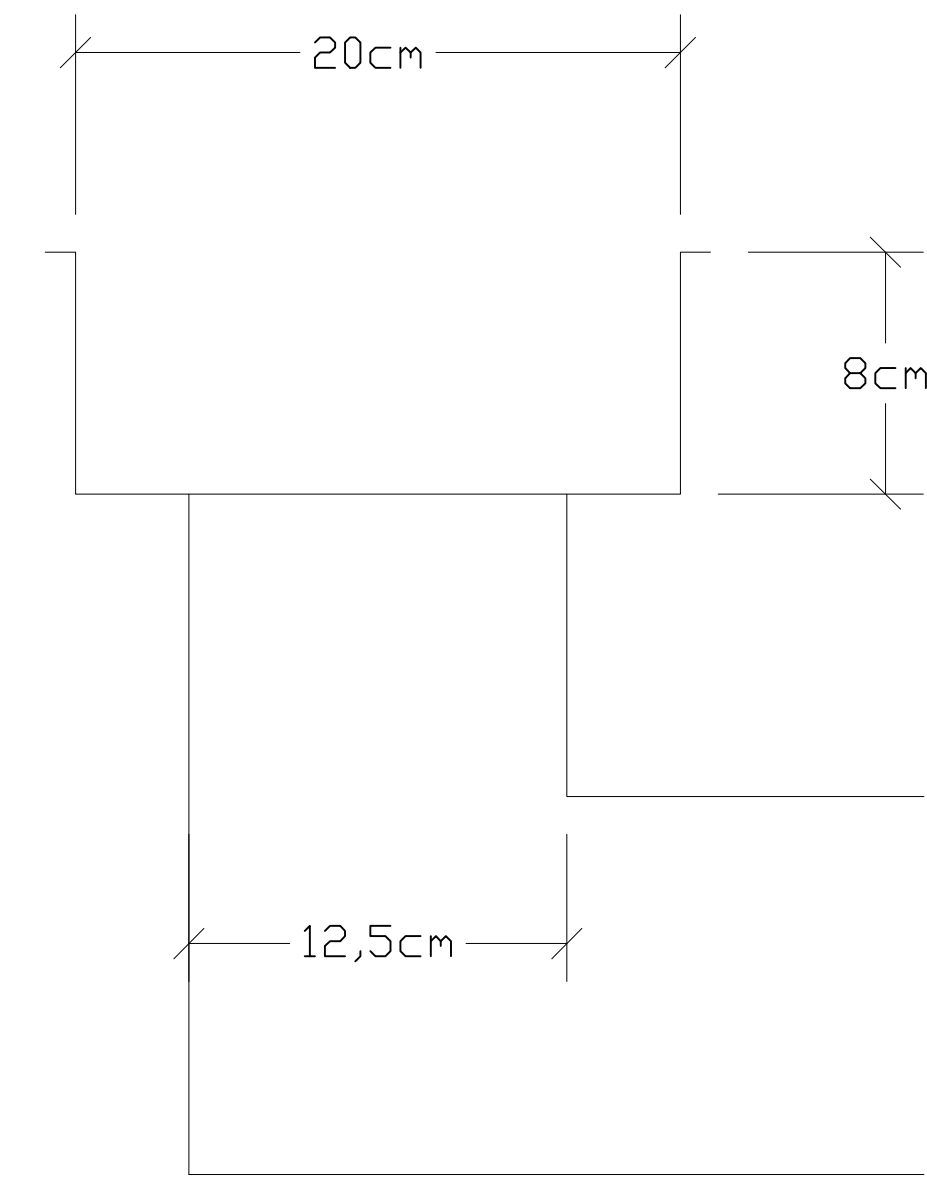
PLANTA DE SITUAÇÃO
ESC: 1/750



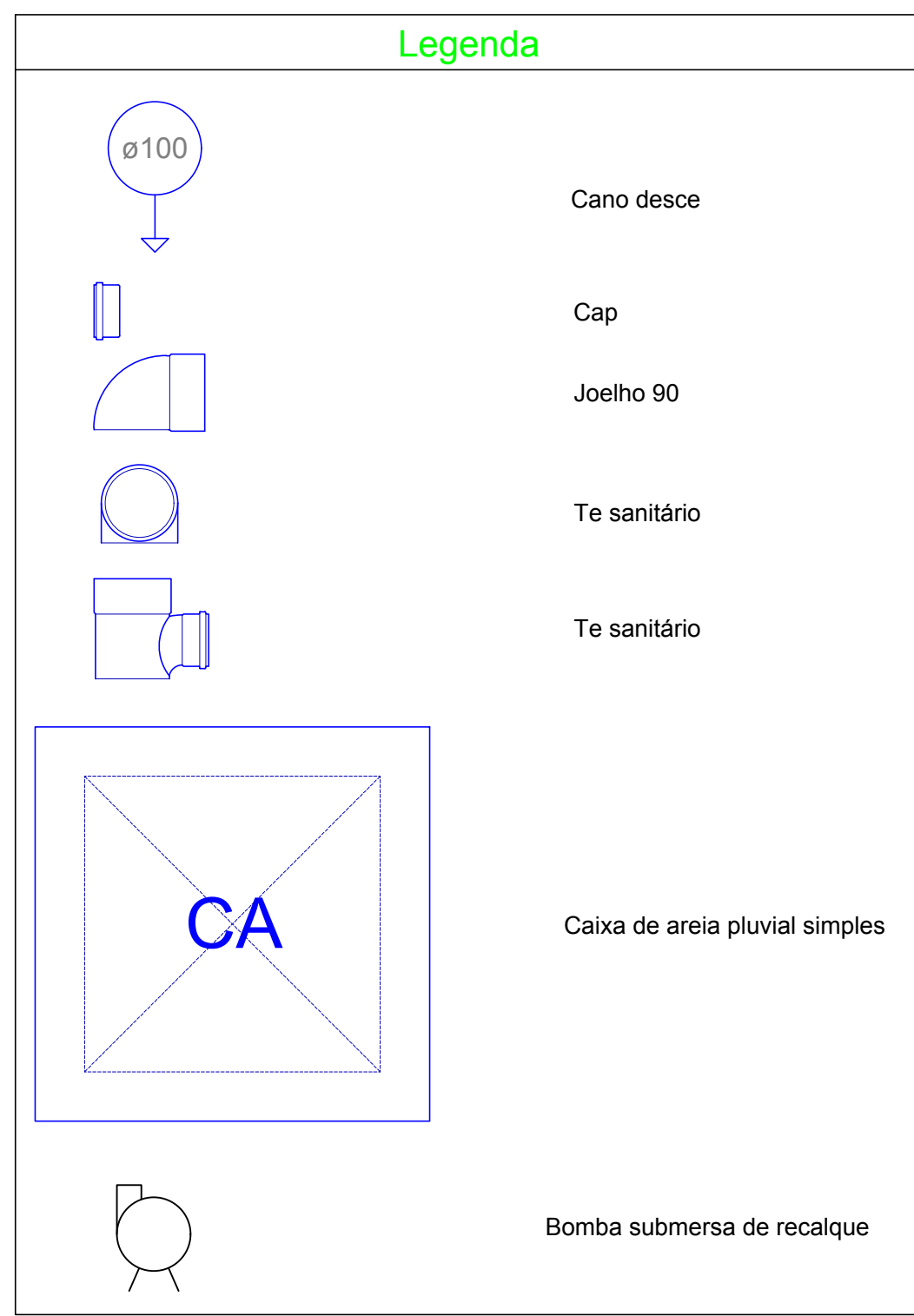
PLANTA COBERTURA
ESC: 1/100



DETALHE TANQUES DE AMORTIZAÇÃO
ESC: 1/25



DETALHE CALHA
ESC: 1/10



Lista de Materiais	
Caixas de Passagem	
Caixa de areia pluvial simples CAG- 60x60cm	1 pç
PVC Drenagem	
Tubo PVC corrugado perfurado p/ drena	
100 mm	77.03 m
150 mm	21.10 m
PVC Esgoto	
Cap	
100 mm	5 pç
150 mm	1 pç
Joelho 90	
150 mm	14 pç
Tubo rígido c/ ponta lisa	
150 mm - 6"	102.05 m
50 mm - 2"	10.59 m
Tê sanitário	
150 mm	3 pç
150 mm - 100 mm	4 pç
Bombas	
Bomba submersa de recalque	1 pç

ESPECIFICAÇÕES

ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

TODO O ENCANAMENTO SERÁ EM PVC RÍGIDO SOLDÁVEL.

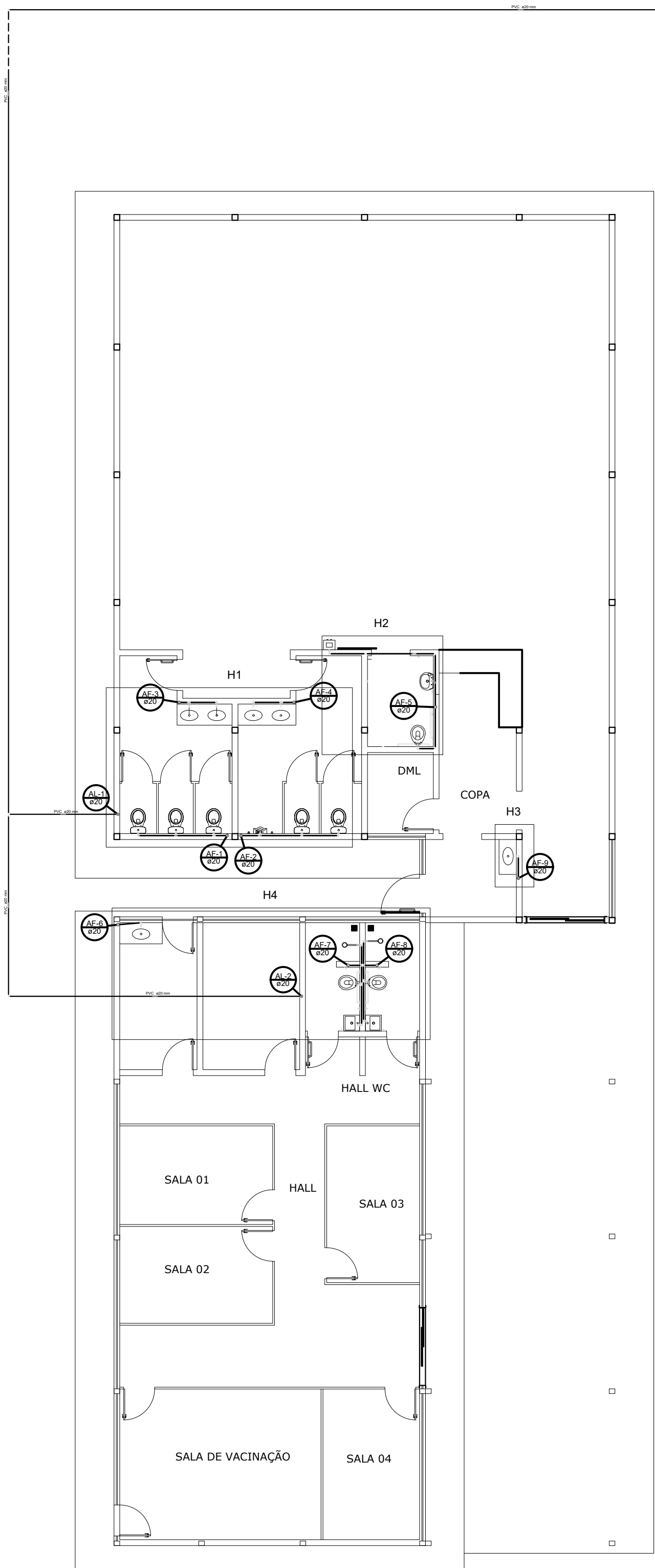
CONDIÇÕES GERAIS

—A CAIXA D'ÁGUA DEVERÁ SER DE PVC.

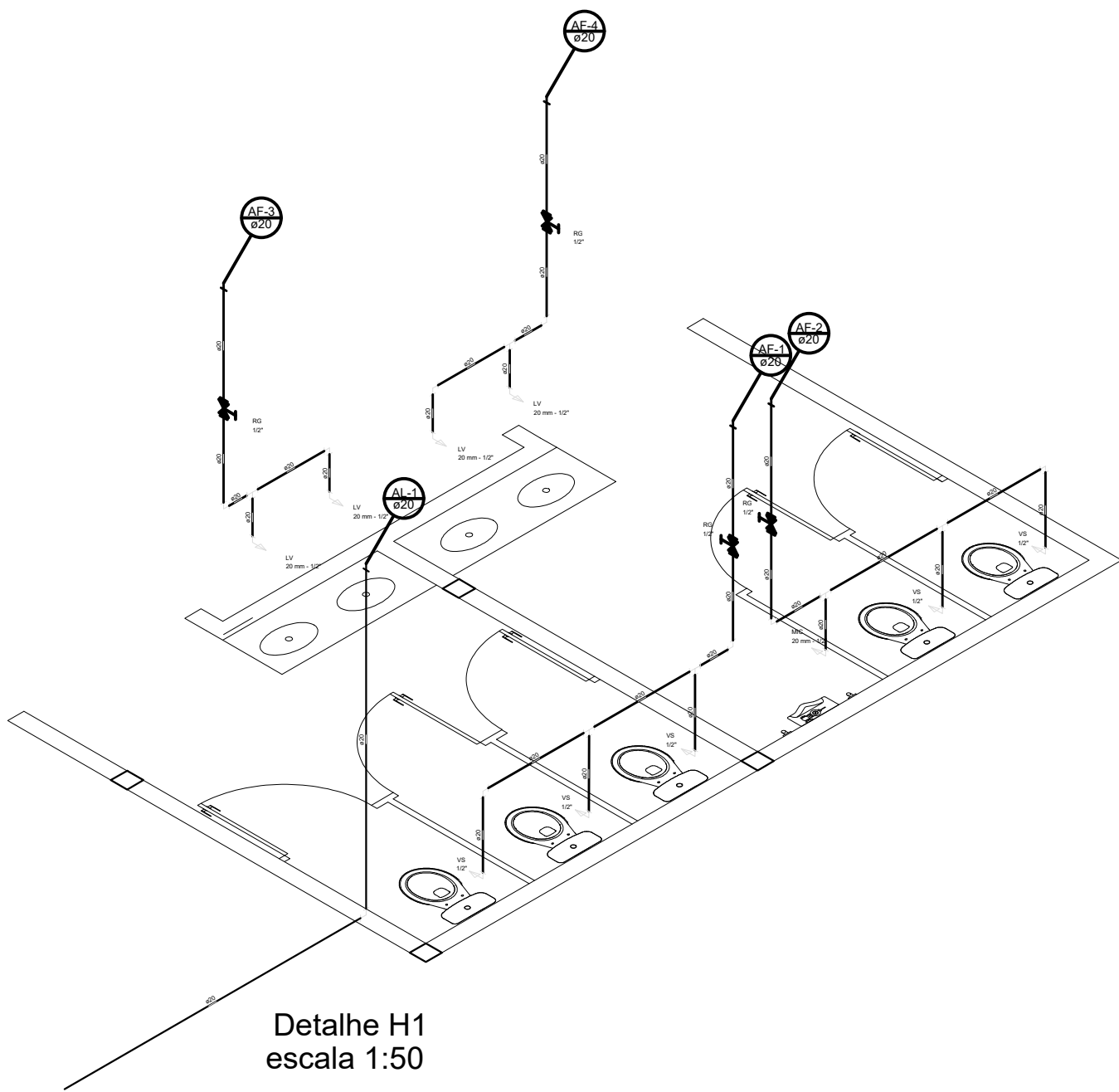
—A POSIÇÃO DO HIDROMETRO, CASO NÃO COMPATÍVEL COM O PROJETO, NÃO PRECISA SER TROCADA.

—QUALQUER ENCANAMENTO NÃO CONDIZENTE COM O PROJETO, MAS EM BOAS CONDIÇÕES E COM DIÂMETRO MÍNIMO RESPEITADO, NÃO PRECISA SER TROCADO.

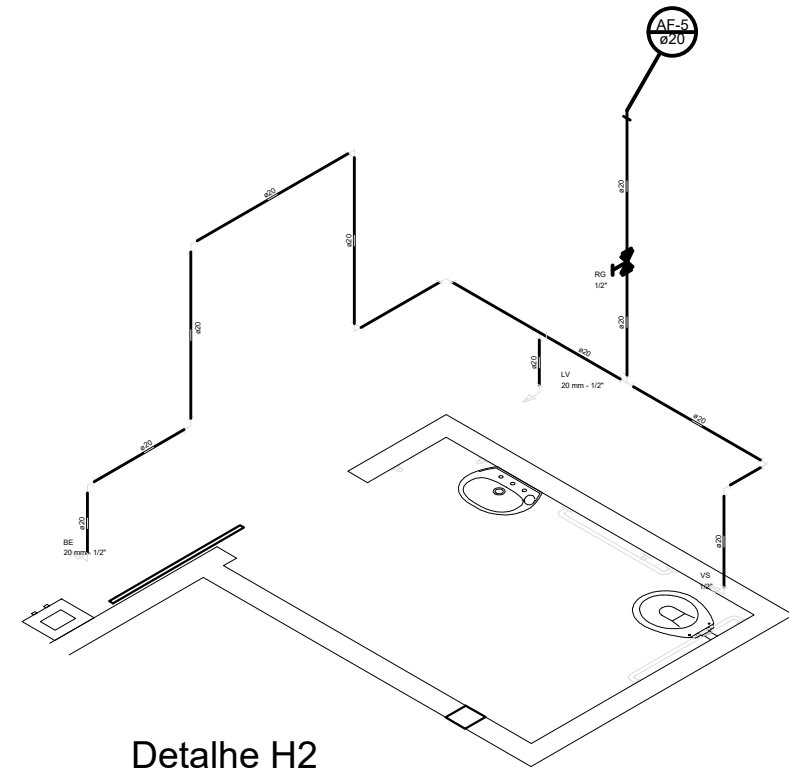
Vital Engenharia		CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE FONE: (61) 3702-6889 - (61) 991572235 - BRASILIA-DF www.vitalengenharia.com.br sac@vitalengenharia.com.br
ADMINISTRAÇÃO REGIONAL		
ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR100, CONJ T-1, LOTE 3	
PROPRIETÁRIO:	ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF	
AUTOR DO PROJETO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF	
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D-DF	
PROPRIETÁRIO:	_____	
AUTOR DO PROJETO:	_____ CREA 10.620/D-DF	
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	_____ CREA 10.620/D-DF	
CAP:	CAP	
		OUTROS
PLU		01/01
ESCALA INDICADA:	DATA: MARÇO/2020	DESENVOLVIMENTO: VICTOR POCCESCH



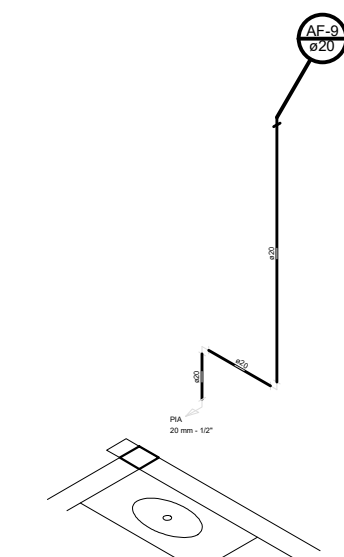
Planta Hidráulica
escala 1:100



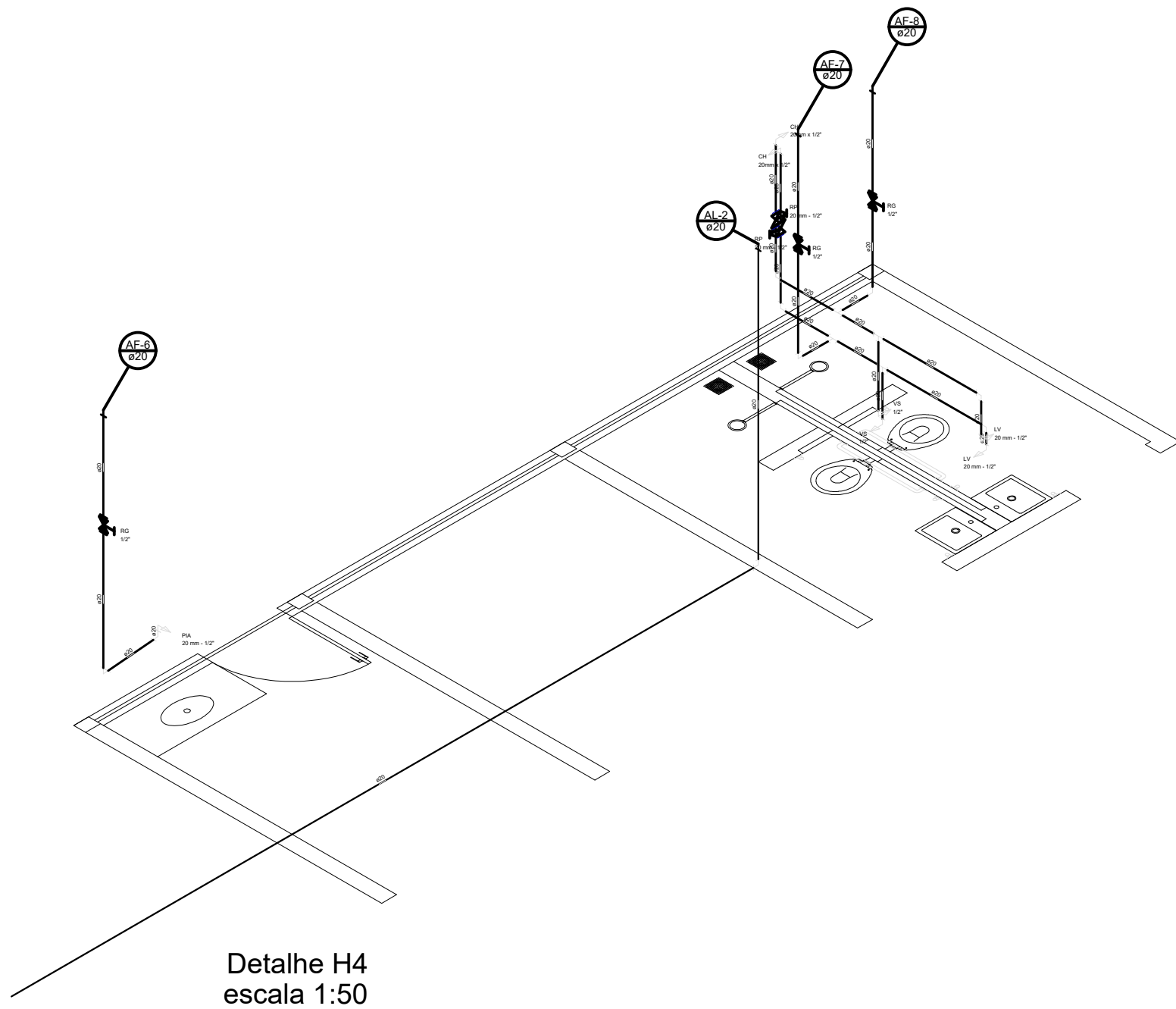
Detalhe H1
escala 1:50



Detalhe H2
escala 1:50



Detalhe H3
escala 1:50



Detalhe H4
escala 1:50

Lista de Materiais	
Metais	
Registro de esfera 1/2"	1 pç
Registro esfera borboleta bruto PVC 1/2"	1 pç
PVC misto soldável	
Colar de tomada em PVC 1/2"	1 pç
Joelho 90 soldável c/ rosca 20 mm - 1/2"	4 pç
PVC rígido roscável	
Tubos 1/2"	0,28 m
PVC rígido soldável	
Adapt sold. curto c/ bolsa-rosca p registro 20 mm - 1/2"	2 pç
Joelho 90° soldável 20 mm	5 pç
Tubos 20 mm	86,77 m
Tê 90 soldável 20 mm	1 pç
Aparelho	
Bebedouro 20mm x 1/2"	1 pç
Chuveiro 20mm x 1/2"	2 pç
Mictório de Descarga Descontínua 1/2"	1 pç
Torneira de Pia de Cozinha 20 mm - 1/2"	2 pç
Torneira de lavatório 20 mm - 1/2"	7 pç
Vaso Sanitário c/ cx. acoplada 1/2"	8 pç
Metais	
Registro de gaveta c/ canopla cromada 1/2"	8 pç
Registro de pressão c/ canopla cromada 1/2"	2 pç
PVC Acessórios	
Bolsa de ligação p/ vaso sanitário 1.1/2"	8 pç
Engate flexível cobre cromado com canopla 1/2 - 30cm	8 pç
Engate flexível plástico 1/2 - 30cm	8 pç
PVC misto soldável	
Joelho 90 soldável c/ rosca 20 mm - 1/2"	8 pç
Luva soldável c/ rosca 20 mm - 1/2"	2 pç
PVC rígido soldável	
Adapt sold. curto c/ bolsa-rosca p registro 20 mm - 1/2"	18 pç
Joelho 90° soldável 20 mm	27 pç
Tubos 20 mm	49,97 m
Tê 90 soldável 20 mm	12 pç
PVC soldável azul c/ bucha latão	
Joelho 90° soldável com bucha de latão 20 mm - 1/2"	13 pç

Legenda	
	Alimentador Predial
	Hidrômetros - HIDRÔMETRO
	Registro de Pressão com PVC soldável - RP
	Registro de gaveta c/canopla cromada c/PVC soldável - RG

ESPECIFICAÇÕES

ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

TUDO O ENCANAMENTO SERÁ EM PVC RÍGIDO SOLDÁVEL

CONDIÇÕES GERAIS

—A CAIXA D'ÁGUA DEVERÁ SER DE PVC.

—A POSIÇÃO DO HIDRÔMETRO, CASO NÃO COMPATÍVEL COM O PROJETO, NÃO PRECISA SER TROCADA.

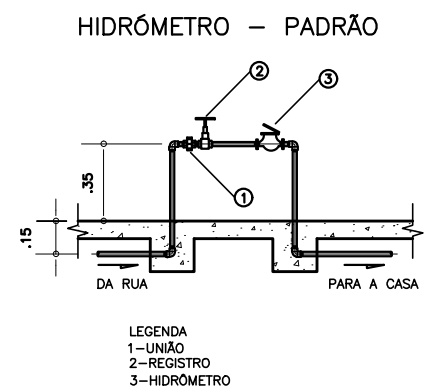
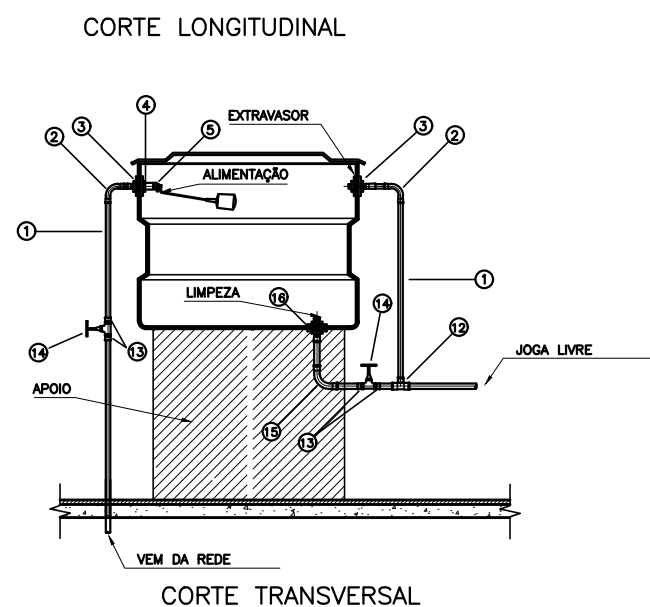
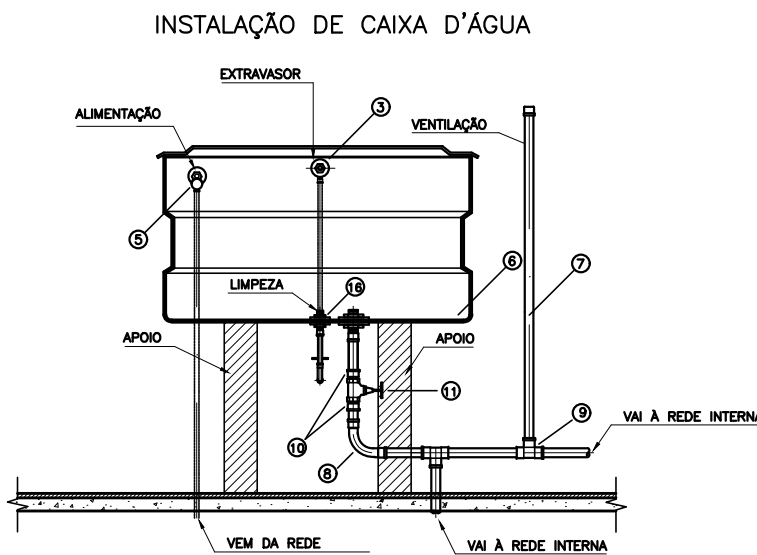
—QUALQUER ENCANAMENTO NÃO CONDIZENTE COM O PROJETO, MAS EM BOAS CONDIÇÕES E COM DIÂMETRO MÍNIMO RESPEITADO, NÃO PRECISA SER TROCADO.



CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE
FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASÍLIA-DF
www.vitalengenharia.com.br
sac@vitalengenharia.com.br

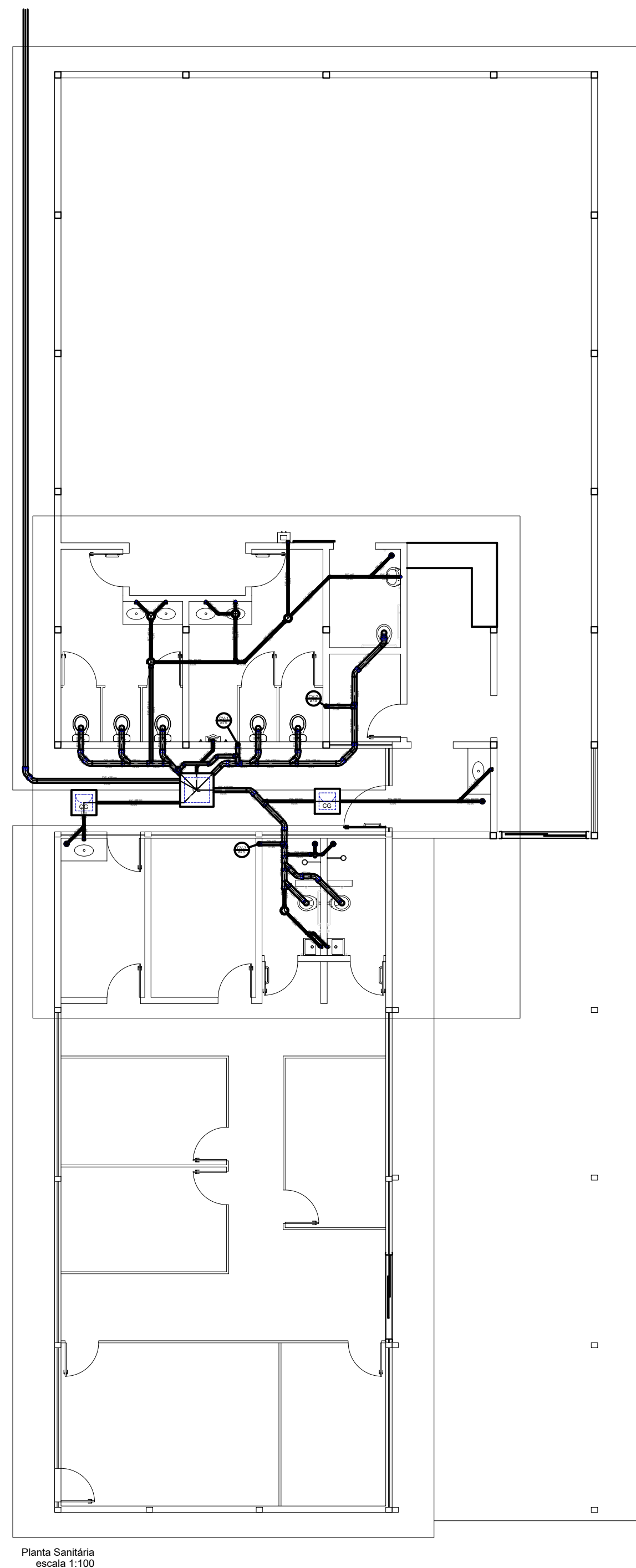
PROJETO HIDROSSANITARIO

ENDEREÇO:	Santa Maria (RA-XIII) / QR 100 conjunto T-1, LOTE 03
PROPRIETÁRIO:	ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF
AUTOR DO PROJETO :	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF
RESPONSÁVEL TÉCNICO:	ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF
PROPRIETÁRIO	
AUTOR DO PROJETO	CREA 10.620/D-DF
RESPONSÁVEL TÉCNICO	CREA 10.620/D-DF
CAP	CAP
OUTROS	

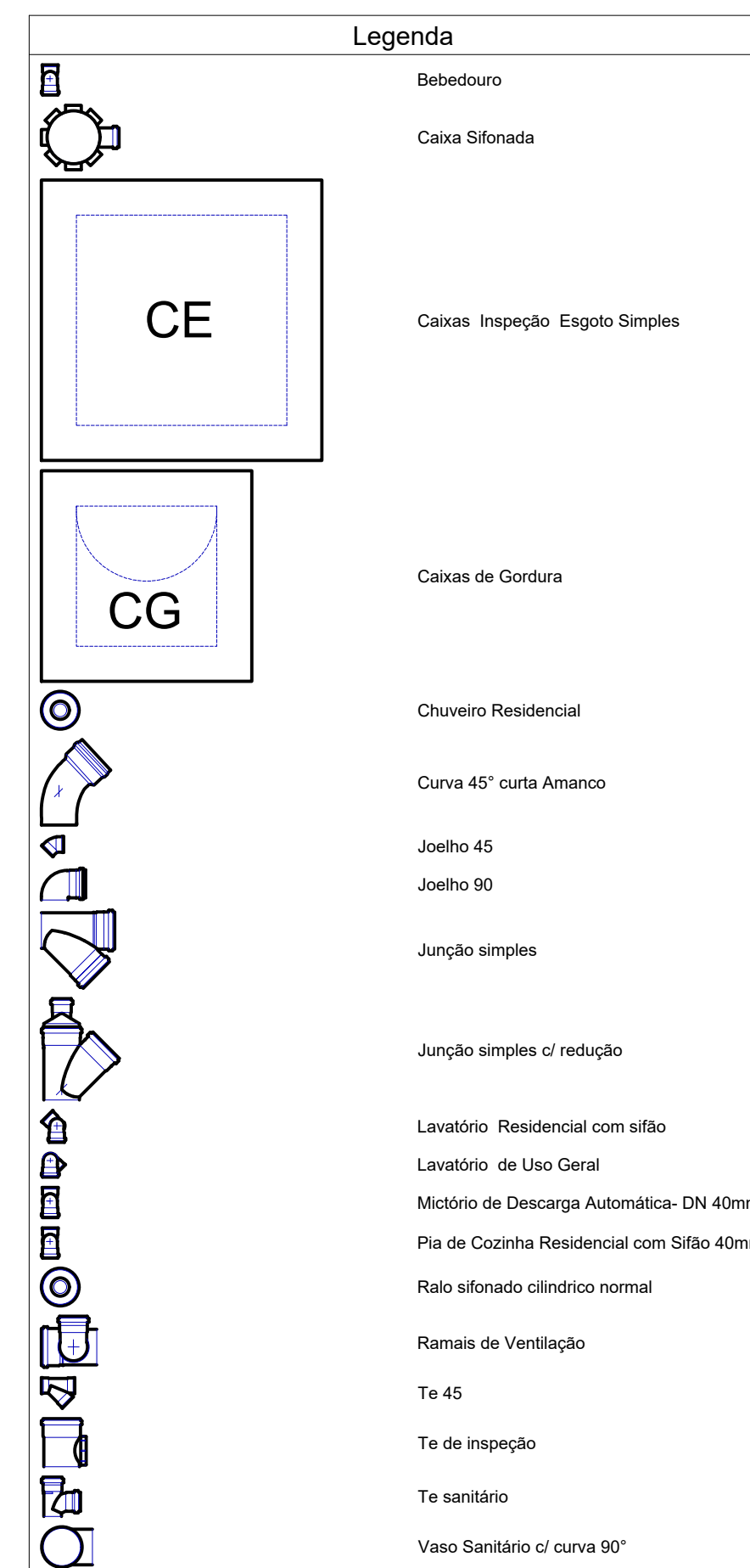
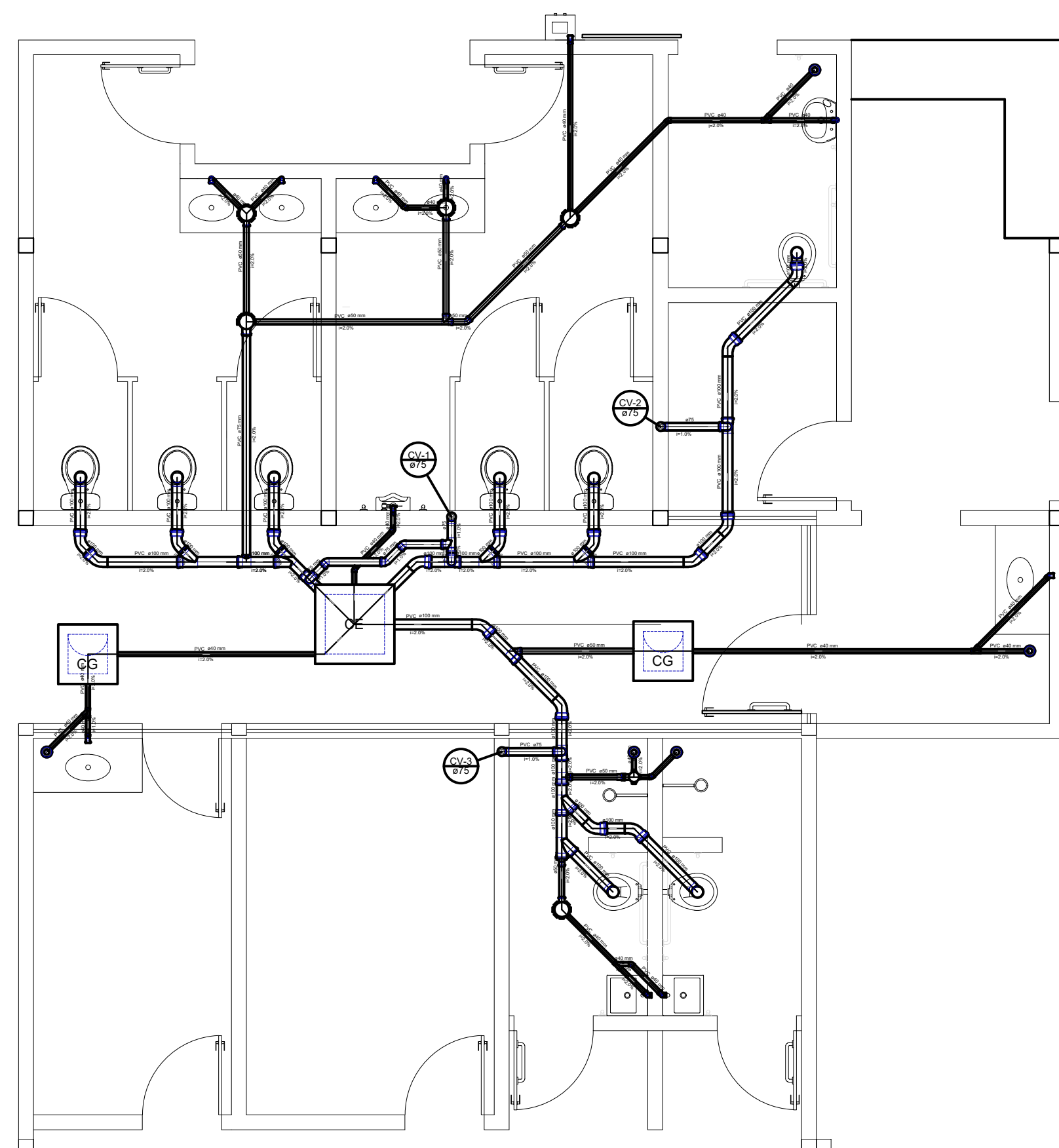


LEGENDA
ÁGUA FRIA
1-TUBO PVC
2-CANOA 90° PVC SOLDÁVEL
3-ADAPTADOR SOLDÁVEL LONGO PVC, COM FLANGES LIVRES PARA CAIXA D'ÁGUA
4-LUVA PVC COM ROSCA
5-TORNEIRA BOA PARA CAIXA D'ÁGUA
6-ADAPTADOR SOLDÁVEL LONGO DE PVC, COM FLANGES LIVRES PARA CAIXA D'ÁGUA
7-TUBO PVC RÍGIDO SOLDÁVEL
8-CANOA 90° PVC SOLDÁVEL
9-TÊ 90° PVC SOLDÁVEL
10-ADAPTADOR SOLDÁVEL CURTO DE PVC, COM BOLSA E ROSCA PARA REGISTRO
11-REGISTRO DE PRESSÃO
12-TÊ DE REDUÇÃO 90° PVC SOLDÁVEL
13-ADAPTADOR SOLDÁVEL CURTO DE PVC, COM BOLSA E ROSCA PARA REGISTRO
14-REGISTRO DE PRESSÃO

HID	VITAL ENGENHARIA			01/01
	PROJETO HIDRÁULICO			
	ESCALA INDICADA	DATA	DESENVOLVIMENTO	
	JANEIRO/2020	VICTOR POCESCHI		



Lista de Materiais		
Esgoto	Caixas de Passagem	
	Caixa de gordura CG 60x60 cm	2 pçs
	Caixa de inspeção esgoto simples CE- 60x60 cm	1 pço
	PVC Acessórios	
	Caixa sifonada 100x100x50	1 pço
	150x150x50	4 pços
	150x185x75	1 pço
	Ralo sifonado alt. reg. saída 40 100 mm - 40 mm	5 pços
	Sifão de copo pl/ pia e lavatório 1" - 1,12"	8 pços
	Sifão flexível pl/ Mictório 1.1/4" - 2"	1 pço
	Válvula pl/ lavatório e tanque 1"	6 pços
	Válvula pl/ pia 1"	2 pços
	PVC Esgoto	
	Bucha de redução longa 50 mm - 40 mm	1 pço
	Curva 45 curta Amanco 100 mm	17 pços
	Curva 90 curta 100 mm	8 pços
	40 mm	13 pços
	Joelho 45 40 mm	6 pços
	50 mm	1 pço
	Joelho 90 40 mm	2 pços
	75 mm	4 pços
	Joelho 90 c/nel pl/ esgoto secundário 40 mm - 1,12"	10 pços
	Junção simples 100 mm - 50 mm	1 pço
	100 mm - 100 mm	1 pço
	Redução excêntrica 100 mm - 50 mm	1 pço
	Tubo PVC ponta-bolsa c/ virola 50 mm - 2"	0,61 m
	Tubo rígido c/ ponta lisa 100 mm - 4"	14,81 m
	40 mm	27,76 m
	50 mm - 2"	6,96 m
	75 mm - 3"	2,50 m
	Tê 45 40 mm	4 pços
	Tê de inspeção 100 mm - 75 mm	1 pço
	Tê sanitário 100 mm - 50 mm	1 pço
100 mm - 75 mm	3 pços	
50 mm - 50 mm	1 pço	
Ventilação	PVC Esgoto	
	Joelho 45 75 mm	3 pços
	Joelho 90 75 mm	4 pços
	Tubo rígido c/ ponta lisa 75 mm - 3"	11,37 m
	Tê sanitário 100 mm - 75 mm	1 pço
	75mm - 75 mm	1 pço



ESPECIFICAÇÕES

ESPECIFICAÇÕES DE MATERIAIS

TODO O ENCANAMENTO SERÁ EM PVC RÍGIDO SOLDÁVEL

CONDIÇÕES GERAIS

—A CAIXA D'ÁGUA DEVERÁ SER DE PVC.

-A POSIÇÃO DAS CAIXAS DE INSPEÇÃO, CASO NÃO COMPATÍVEL COM O PROJETO, NÃO PRECISA SER TROCADA.

-QUALQUER ENCANAMENTO NÃO CONDIZENTE COM O PROJETO, MAS EM BOAS CONDIÇÕES E COM DIÂMETRO MÍNIMO RESPEITADO, NÃO PRECISA SER TROCADO.

 Vital Engenharia		CLSW 303 BLOCO A SALA 104 ED. ATLANTA CENTER - SUDOESTE FONE (61) 3702-9889 - (61) 991572235 - BRASÍLIA-DF www.vitalengenharia.com.br sac@vitalengenharia.com.br	
PROJETO HIDROSANITÁRIO			
ENDEREÇO:		Santa Maria (RA-XIII) / QR 100 conjunto T-1, LOTE 03	
PROPRIETÁRIO:		ADMINISTRAÇÃO REGIONAL DE SANTA MARIA - DF	
AUTOR DO PROJETO :		ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF	
RESPONSÁVEL TÉCNICO:		ENG LORYMER ARAUJO ALMEIDA CREA 10.620/D- DF	
PROPRIETÁRIO			
AUTOR DO PROJETO		CREA 10.620/D-DF	
RESPONSÁVEL TÉCNICO		CREA 10.620/D-DF	
CAP		CAP	
		OUTROS	
SAN	VITAL ENGENHARIA		01/01
	PROJETO SANITÁRIO		
	ESCALA INDICADA	DATA JANEIRO/2020	