

3.7 Critérios e Dimensionamento

3.7.1 Caudal de ponta de cheia

No cálculo das redes é aplicado o "Método Racional", que se exprime pela seguinte equação:

$$Q = C \cdot I \cdot A / 3600$$

onde:

Q - caudal de ponta de cheia (l/s)

C - coeficiente de escoamento (-)

A - área drenada (m^2)

i - intensidade de precipitação (mm/h)

Todos os órgãos da RDPL serão dimensionados para os caudais assim calculados, que se passarão a designar por "caudais de cálculo".

A intensidade de precipitação é dada pela seguinte expressão:

$$I = a \cdot t^b$$

onde **a** e **b** são constantes dependentes do período de retorno (T) e **t** (min) corresponde ao tempo de concentração. Considera-se um valor de T=20 anos e t=5 min, para a determinação da intensidade de precipitação.

Recorrendo-se à curva IDF correspondente a um período de retorno de 20 anos (T=20 anos), para a região de Lisboa, tem-se que **a** e **b** tomam respetivamente os valores 317.74 e -0.538. Assim tem-se I=133.67 mm/h.

3.7.2 Outros caudais

Para além da contribuição pluvial, no dimensionamento da rede de drenagem pluvial há que considerar também a contribuição às águas referentes às lavagens de pavimentos, de combate a incêndios, e de águas provenientes da infiltração do túnel.

Considera-se que o caudal de utilização das bocas-de-incêndio em funcionamento simultâneo, em situação de incêndio, é de 12 l/s.

Já o caudal das bocas de lavagem, em funcionamento de duas simultâneo, será de 2 l/s.

Para efeitos de dimensionamento da rede de drenagem de águas pluviais adota-se a situação mais condicionante da ocorrência simultânea de um incêndio e de um evento pluvioso captado pelos órgãos de drenagem superficial que contribuem para os caudais pluviais drenados para dentro da Estação, dado que esta situação corresponde à maior solicitação do sistema de drenagem.

Os caudais de infiltração, determinados em projeto específico do presente Projeto de execução referente à Drenagem da Via, contribuem também para os caudais de totais de dimensionamento dos sistemas de drenagem pluvial e de bombagem, os quais consideram taxas de infiltração ajustadas a diferentes classes de exposição a ambientes húmidos:

- Classe 3 (Húmido) segundo a Classificação de Estanqueidade SIA272 / SAI 197 da Swiss Society of Engineers and Architects;
- Consideração do valor máximo de 0.50 l/m²/dia definido para a Classe 3;

- Para cada seção prevista é apresentado o respetivo perímetro de infiltração e a área correspondente à extensão da seção;
- Os caudais de infiltração totais correspondem ao caudal acumulado para cada ponto de descarga.

3.7.3 Tubagens

Admitindo que o escoamento se processa em regime uniforme, considera-se, para o dimensionamento das tubagens, a fórmula de Manning-Strickler.

Esta fórmula relaciona o caudal com as características geométricas da secção de vazão, rugosidade da tubagem e ainda com a perda de carga unitária, sendo dada pela seguinte expressão:

$$Q = K \cdot S \cdot R^{2/3} \cdot i^{1/2}$$

onde, Q (m^3/s) designa o caudal escoado, K ($\text{m}^{1/3} \text{ s}^{-1}$) o coeficiente de Strickler (que para tubagens em PVC se considera igual a 120), S (m^2) a área da secção molhada, R (m) o raio hidráulico e i (m/m) a perda de carga unitária, que para escoamentos em superfície livre / secção cheia se considera igual à inclinação da tubagem.

3.7.4 Velocidades de escoamento

As velocidades de escoamento admissíveis nos coletores prediais da rede de drenagem de águas residuais domésticas e pluviais deverão oscilar entre 0.6 m/s e 3.0 m/s por forma a garantir condições de autolimpeza e de durabilidade das tubagens.

De acordo com as prescrições regulamentares e regras de boa prática considera-se que, nos coletores, as velocidades de escoamento não devem ser inferiores a 0,9 m/s, para águas pluviais.

3.7.5 Tubos de Queda

No que toca aos tubos de queda, a velocidade de escoamento terminal deverá ser determinada através da expressão:

$$v_f = 2 \cdot \left(\frac{Q}{D}\right)^{2/5}$$

onde, v_f designa a velocidade terminal de escoamento num tubo de queda, Q (l/min) o caudal escoado, e D (mm) o diâmetro interno do tubo de queda.

O caudal escoado através do tubo de queda é dado pela seguinte expressão:

$$Q = 0.019 \cdot t_s^{5/3} \cdot D^{8/3}$$

onde t_s consiste na designada taxa de ocupação e os restantes parâmetros tomam o significado anterior.

A taxa de ocupação referida é função do diâmetro interno do tubo de queda, sendo igual aos seguintes valores que se apresentam na tabela seguinte:

Tabela 3 - Taxa de ocupação em função dos diâmetros de tubos de queda

Diâmetro do tubo de queda (mm)	Taxa de ocupação (t_s)
$D = 50$	1/3
$50 < D \leq 75$	1/4
$75 < D \leq 100$	1/5
$100 < D \leq 125$	1/6
$D > 125$	1/7

3.7.6 Outros critérios importantes

Não é admissível a redução da seção útil dos coletores de montante para jusante.

Por forma a garantir a continuidade da veia líquida nas alterações de diâmetro, deverá existir sempre concordância da geratriz superior interior dos coletores.

A inserção de um ou mais coletores noutro deve ser feita no sentido do escoamento, de forma a assegurar a tangência da veia líquida secundária à principal.

3.7.7 Materiais

Os coletores e tubos de queda da rede de drenagem de águas pluviais e de lavagem no interior da estação serão em PVC rígido.

- PVC série B para interior do PV (EN 1329-1:2014);
- PVC classe de pressão SN4 para tubagem enterrada (EN 1401).

Os ralos das caleiras /pavimentos da RDPL possuirão cesto retentor de sólidos, corpo em FF, e terão grelhas em inox e descarga vertical ou horizontal conforme se indica nas peças desenhadas.

Os materiais a aplicar são definidos tendo por base/orientação os Requisitos Técnicos.

3.8 Caudais afluentes pluviais

Apresenta-se no quadro seguinte o valor da contribuição dos caudais pluviais gerados nos acessos, grelhas de ventilação, bocas de lavagem, de incêndio, que afluem aos poços de bombagem de águas pluviais.

Quadro 1 – Caudais afluentes à estação

Caudal pluvial escoado para interior da estação					Caudal pluvial (l/s)
	C (-)	I (mm/h)	A (m ²)	Q (l/s)	
Acesso 1	1	133.67	67.63	2.5	
Acesso 2	1	133.67	59.46	2.2	
Acesso 3	1	133.67	54.46	2.0	
Acesso 4	1	133.67	69.88	2.6	

Acesso 5	1	133.67	83.4	3.1		
Elevador	1	133.67	0	0.0		
Ventilador	1	133.67	25.87	1.0	13.4	
Caudal incêndio		Caudal bocas lavagem				Caudal infiltração (l/s)
Q (l/s)	12	Q (l/s)	2			0.098
Caudal afluente total						
Q CE (l/s)			27.49			

Finalmente, o caudal de cálculo para as bombas de elevação de águas pluviais corresponde ao valor total apresentado. A escolha das bombas, em função dos caudais a elevar e das respetivas alturas manométricas, apresenta-se no Volume do Projeto de execução associado aos Sistemas de Bombagem.

3.9 Destino final da Rede de Drenagem Pluvial e de Lavagem (RDPL)

As águas pluviais coletadas na estação serão conduzidas para o poço de bombagem ao nível do sub-cais. A partir deste, as águas serão bombadas para a rede pública, passando pela caixa de receção/descompressão de águas bombadas.

3.10 Drenagem de Superfície

Concretizam-se na presente fase as soluções de drenagem de superfície tendo por base o levantamento topográfico existente bem como os arranjos exteriores e paisagismo, projeto de arquitetura, e projeto viário previstos em volumes específicos do presente de Projeto de execução na área envolvente da obra da Estação de Campolide / Amoreiras, bem como os serviços afetados da rede de saneamento.

Assim prevêem-se caleiras com grelhas nos acessos à estação predispostos a recolher águas de escorrência superficial e junto ao elevador e a encaminhar diretamente para a rede pública de saneamento ou para a rede de coletores projetada em serviços afetados.

Quadro 2 - Caudais de drenagem de superfície

Caudal pluvial escoado superficialmente				
	C (-)	I (mm/h)	A (m ²)	Q (l/s)
Acesso 1	0.7	133.67	655.15	17.03
Acesso 2	0.7	133.67	495.5	12.88
Acesso 3	0.7	133.67	298.91	7.77
Acesso 4	0.7	133.67	320.47	8.33

Acesso 5	0.7	133.67	0	0.0
Elevador	1	133.67	301.17	11.18

3.11 Soluções Técnicas Adotadas Para A Gestão De Risco De Inundação

De um modo geral as estações de metro e os poços de ventilação propostos, sendo todos eles subterrâneos, com exceção da estação de Alcântara, não terão especial impacto na alteração das condições de drenagem e infiltração dos solos à superfície. As novas áreas ocupadas à superfície, após a intervenção da obra, corresponderão aos acessos às estações. Outras alterações propostas para a superfície (desenvolvidas no âmbito do projeto de paisagismo) vão no sentido de ajustar estas novas necessidades de acessibilidade preservando o espaço original e integrando-as e conectando-as com a malha existente.

A intervenção nos espaços exteriores envolventes à nova Estação, centra-se na manutenção do existente, tanto quanto possível, ao nível de pavimentos propostos a levantar e repor e ao nível dos elementos arbóreos existentes a preservar. Por outro lado, são propostos ajustes aos passeios pedonais existentes, assegurando a implantação dos vários acessos à Estação e os respetivos fluxos de circulação. Desta forma, não é possível apresentar um outro tipo de solução para além do integrado no projeto de arquitetura paisagista, mantendo-se as condições de permeabilidade existentes.

No que diz respeito à drenagem das águas pluviais que caem diretamente para o interior da estação, estas, serão encaminhadas até ao nível do subcais, para um poço de bombagem, onde serão elevadas até à caixa de receção/descompressão localizada no exterior da estação e dai seguirão graviticamente até ao coletor público existente. Esta instalação encontra-se preparada para funcionar, em caso de falta de corrente da rede, evitando-se assim o risco de inundações no seu interior.

Anexos:

Anexo III: Cálculo Hidráulico Da Rede De Águas pluviais_caleiras no interior dos acessos (1,2,3,4,5)

1. DETERMINAÇÃO DA INTENSIDADE DE PRECIPITAÇÃO

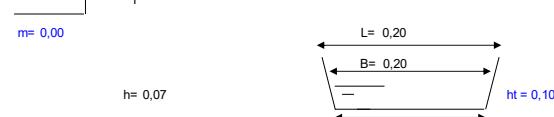
Região Pluviométrica :	A	IDF
Período de retorno :	20 anos	a= 254,08
Duração da precipitação :	5 min	n= -0,555
Intensidade de precipitação : 2,23 l/min.m ² 133,67 mm/h		

2. CALEIRA INTERIOR 1

Área Impermeável :	68 m ²	=> 0,00251 m ³ /s	C
Área Permeável :	0 m ²	=> 0,00000 m ³ /s	1
Área Permeável :	0 m ²	=> 0,00000 m ³ /s	0,05 A 0,2
		=> 0,00000 m ³ /s	0,7
Total:		=> 0,003 m ³ /s	=> 0,003 m ³ /s
		Caudal afluente	=> 0,0025 m ³ /s 2,514 L/s

CANALETE RECTANGULAR	
Revestimento da vala	Betão
inclinação da vala (m/m)	0,005
Fórmula de Manning-Strickler	Q=Ks. S. (R ^{2/3}). (i ^{1/2})
Coeficiente de rugosidade (m ^{1/3} /s)	75
m	0,000
h (m)	ht = 0,10
70%h (m)	0,07
I (m)	I= 0,20
B (m)	0,200
Perímetro molhado (m)	0,340
Secção (m ²)	0,014
Raio hidráulico (m)	0,041
velocidade (m/s)	0,632
Qadmissível (m ³ /s)	0,0089

OK

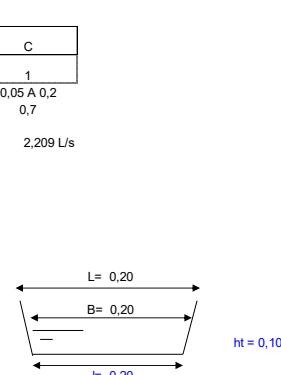


3 CALEIRA INTERIOR 2,1 E 2,2

Área Impermeável :	60 m ²	=> 0,00221 m ³ /s	C
Área Permeável :	0 m ²	=> 0,00000 m ³ /s	1
Total:		=> 0,00000 m ³ /s	0,05 A 0,2
Caudal afluente (m ³ /s)		=> 0,002 m ³ /s	=> 0,0022 m ³ /s 2,209 L/s

CANALETE RECTANGULAR	
Revestimento da vala	Betão
inclinação da vala (m/m)	0,005
Fórmula de Manning-Strickler	Q=Ks. S. (R ^{2/3}). (i ^{1/2})
Coeficiente de rugosidade (m ^{1/3} /s)	75
m	0,000
h (m)	ht = 0,10
70%h (m)	0,07
I (m)	I= 0,20
B (m)	0,200
Perímetro molhado (m)	0,340
Secção (m ²)	0,014
Raio hidráulico (m)	0,041
velocidade (m/s)	0,632
Qadmissível (m ³ /s)	0,0089

OK



MEMÓRIA DESCRIPTIVA E JUSTIFICATIVA

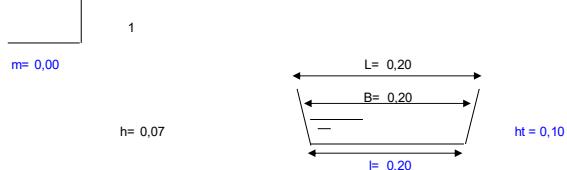
4 CALEIRA INTERIOR 3

Área Impermeável :	55 m ²	$\Rightarrow 0,00202 \text{ m}^3/\text{s}$	C
Área Permeável :	0 m ²	$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	1
		$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	0,05 A 0,2
		$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	0,7

Caudal afluente (m³/s) $\Rightarrow 0,0020 \text{ m}^3/\text{s}$ 2,024 L/s

CANALETE RECTANGULAR	
Revestimento da vala	Betão
inclinação da vala (m/m)	0,005
Fórmula de Manning-Strickler	$Q=Ks \cdot S \cdot (R^{2/3}) \cdot (I^{1/2})$
Coeficiente de rugosidade (m ^{1/3} /s)	75
m	0,000
h (m)	ht = 0,10
70%h (m)	0,07
I (m)	I = 0,20
B (m)	0,200
Perímetro molhado (m)	0,340
Secção (m ²)	0,014
Raios hidráulicos (m)	0,041
velocidade (m/s)	0,632
Qadmissível (m ³ /s)	0,0089

OK



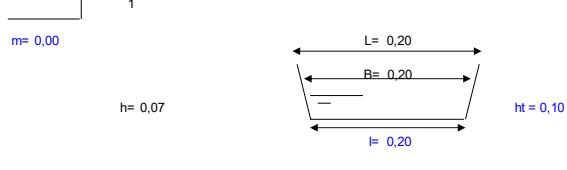
5 CALEIRA INTERIOR 4

Área Impermeável :	70 m ²	$\Rightarrow 0,00260 \text{ m}^3/\text{s}$	C
Área Permeável :	0 m ²	$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	1
		$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	0,05 A 0,2
		$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	0,7

Caudal afluente (m³/s) $\Rightarrow 0,0026 \text{ m}^3/\text{s}$ 2,599 L/s

CANALETE RECTANGULAR	
Revestimento da vala	Betão
inclinação da vala (m/m)	0,005
Fórmula de Manning-Strickler	$Q=Ks \cdot S \cdot (R^{2/3}) \cdot (I^{1/2})$
Coeficiente de rugosidade (m ^{1/3} /s)	75
m	0,000
h (m)	ht = 0,10
70%h (m)	0,07
I (m)	I = 0,20
B (m)	0,200
Perímetro molhado (m)	0,340
Secção (m ²)	0,014
Raios hidráulicos (m)	0,041
velocidade (m/s)	0,632
Qadmissível (m ³ /s)	0,0089

OK



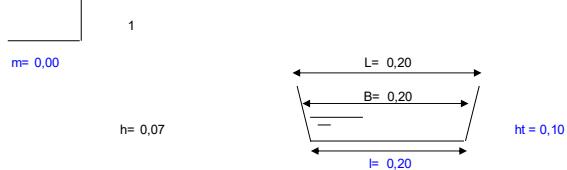
6 CALEIRA INTERIOR 5

Área Impermeável :	84 m ²	$\Rightarrow 0,00310 \text{ m}^3/\text{s}$	C
Área Permeável :	0 m ²	$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	1
		$\Rightarrow 0,00000 \text{ m}^3/\text{s}$	0,05 A 0,2

Caudal afluente (m³/s) $\Rightarrow 0,0031 \text{ m}^3/\text{s}$ 3,100 L/s

CANALETE RECTANGULAR	
Revestimento da vala	Betão
inclinação da vala (m/m)	0,005
Fórmula de Manning-Strickler	$Q=Ks \cdot S \cdot (R^{2/3}) \cdot (I^{1/2})$
Coeficiente de rugosidade (m ^{1/3} /s)	75
m	0,000
h (m)	ht = 0,10
70%h (m)	0,07
I (m)	I = 0,20
B (m)	0,200
Perímetro molhado (m)	0,340
Secção (m ²)	0,014
Raios hidráulicos (m)	0,041
velocidade (m/s)	0,632
Qadmissível (m ³ /s)	0,0089

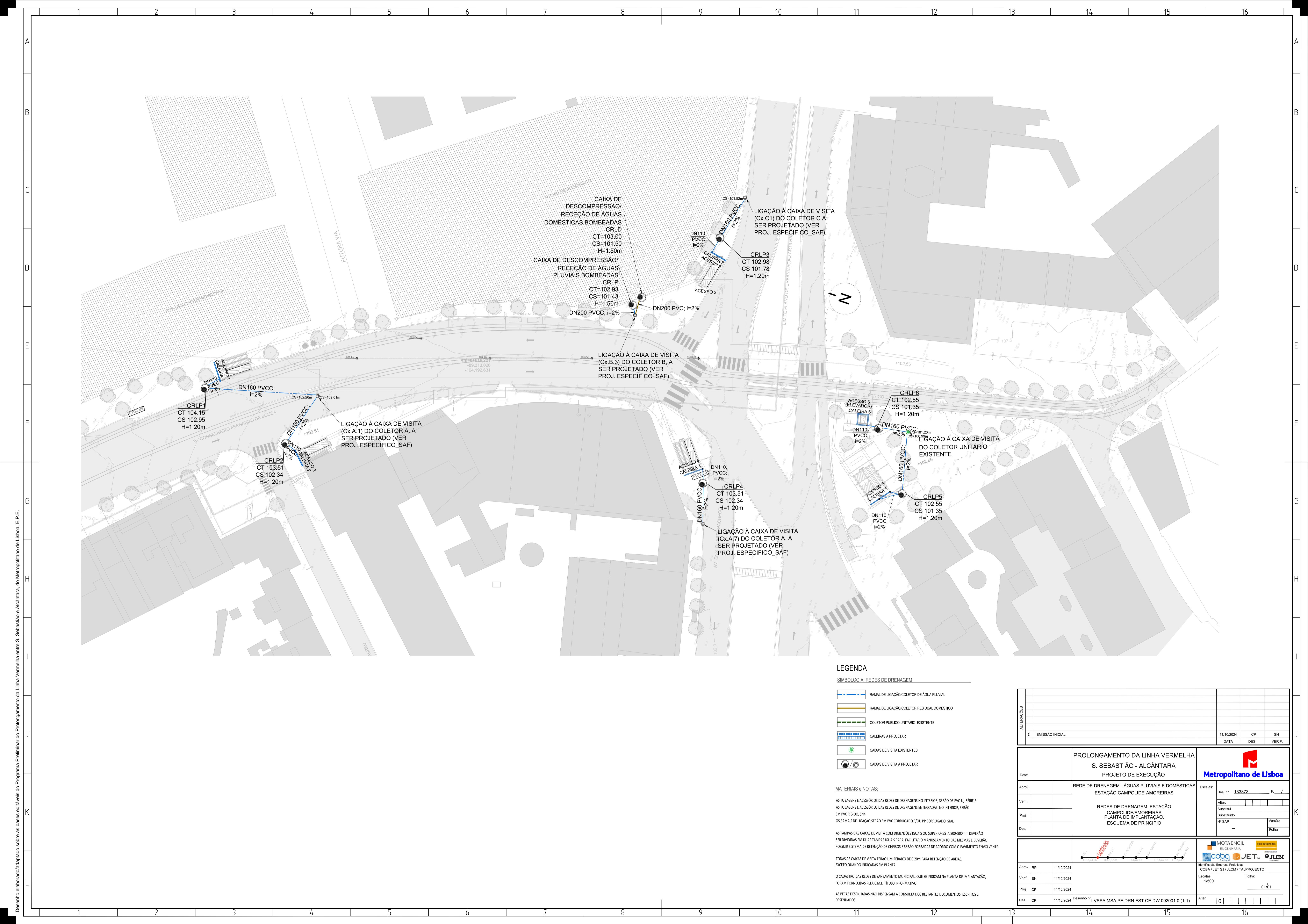
OK





MEMÓRIA DESCRIPTIVA E JUSTIFICATIVA

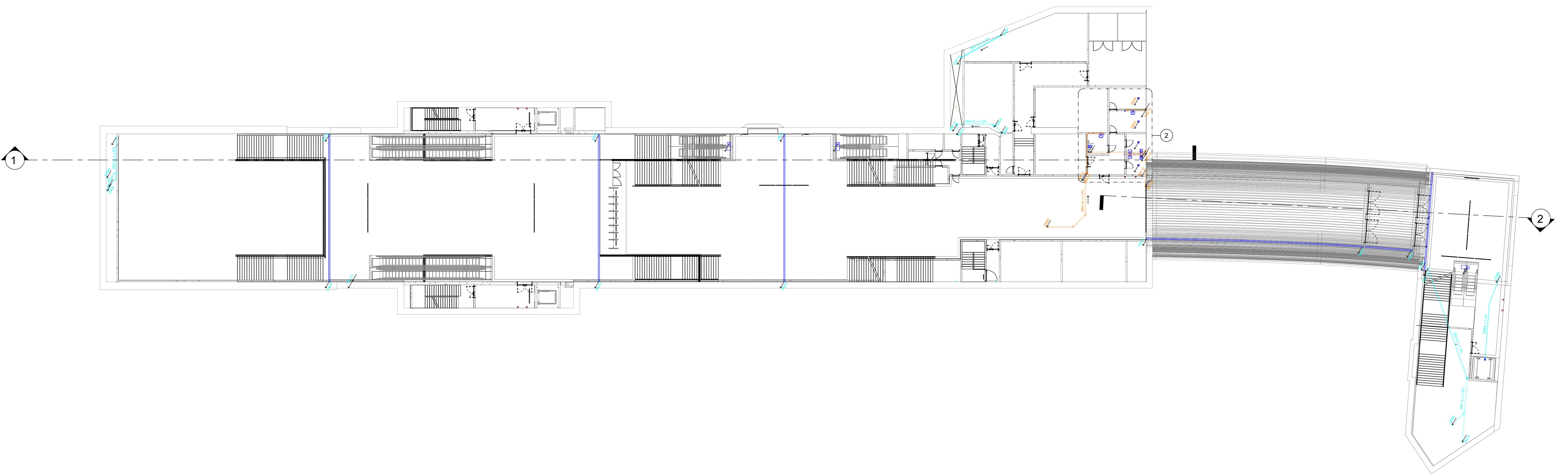
Registo e Controlo de Alterações

Revisão	Data	Descrição
0	2024-10-11	Emissão inicial









LEGENDA

SÍMBOLOGIA: REDE DE DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS

	REDE DE ÁGUA PLUVIAL SUSPENSA
	REDE DE ÁGUA PLUVIAL ENTERRADA
	BOCA DE LIMPEZA
	RALO DESCARGA HORIZONTAL
	CESTO RETENTOR DE SÓLIDOS/OLEOS A CORRER E INSTALAR NO AMBIENTE DO FORNECIMENTO DAS ESCADAS MECÂNICAS
	CALEIRA DE PAVIMENTO C/ GRELHA
	CALEIRA DE PAVIMENTO S/ GRELHA

SÍMBOLOGIA: REDE DE DRENAGEM DE ÁGUAS RESIDUAIS / DOMÉSTICAS

	REDE DE DRENAGEM SUSPENSA
	REDE DE DRENAGEM ENTERRADA
	REDE DE VENTILAÇÃO
	RALO DE PAVIMENTO SIFONADO
	CAIXA DE PAVIMENTO SIFONADA
	CAIXA DE PAVIMENTO DE PASSAGEM/ VALVULA DE ADMISSÃO DE AR

MATERIAIS:

AS TUBAGENS E ACESSÓRIOS DAS REDES DE DRENAGENS (DE ÁGUAS RESIDUAIS DOMÉSTICAS E PLUVIAIS) NO INTERIOR SERÃO DE PVCU, SÉRIE B.
AS TUBAGENS E ACESSÓRIOS DAS REDES DE DRENAGENS (DE ÁGUAS RESIDUAIS DOMÉSTICAS E PLUVIAIS) NO EXTERIOR SERÃO EM PVC RÍGIDO, SN4, OS RAMais DE LIGAÇÃO SERÃO EM PVC CORRUGADO E/OU PP CORRUGADO, SN8.

NOTAS:

ANTES DE EFETUAR QUALQUER INTERVENÇÃO O EMPREITEIRO DEVE CONFIRMAR A POSIÇÃO EXATA DAS TUBAGENS DAS REDES DE DRENAGEM DA ESTAÇÃO. A VENTILAÇÃO DOS ESGOTOS DOMÉSTICOS SERÃO EFETUADAS ATRAVÉS DE VALVULA DE ADMISSÃO DE AR. AS TUBAGENS SUSPENSAS DEVERÃO TER BOCAS DE LIMPEZA EM TODAS AS MUDANÇAS DE DIREÇÃO E EM TODAS AS SITUAÇÕES DEFINIDAS REGULAMENTARMENTE.

AS TAMPAS DAS CAIXAS DE VISITA COM DIMENSÕES IGUAIS OU SUPERIORES A 0.80x0.80m. DEVERÃO SER DIVIDIDAS EM DUAS TAMPAS IGUAIS PARA FACILITAR O MANUSEAMENTO DAS MESMAS E DEVERÃO POSSUIR SISTEMA DE RETENÇÃO DE CHEIROS E SERÃO FORRADAS DE ACORDO COM O PAVIMENTO ENVOLVENTE.

TODAS AS CAIXAS DE VISITA TERÃO UM REBAIXO DE 0.20m PARA RETENÇÃO DE AREIAS, EXCETO QUANDO INDICADAS EM PLANTA.

(*) A CALEIRA SERÁ INTERROMPIDA PARA PASSAGEM DE CABOS DE TELECOMUNICAÇÕES

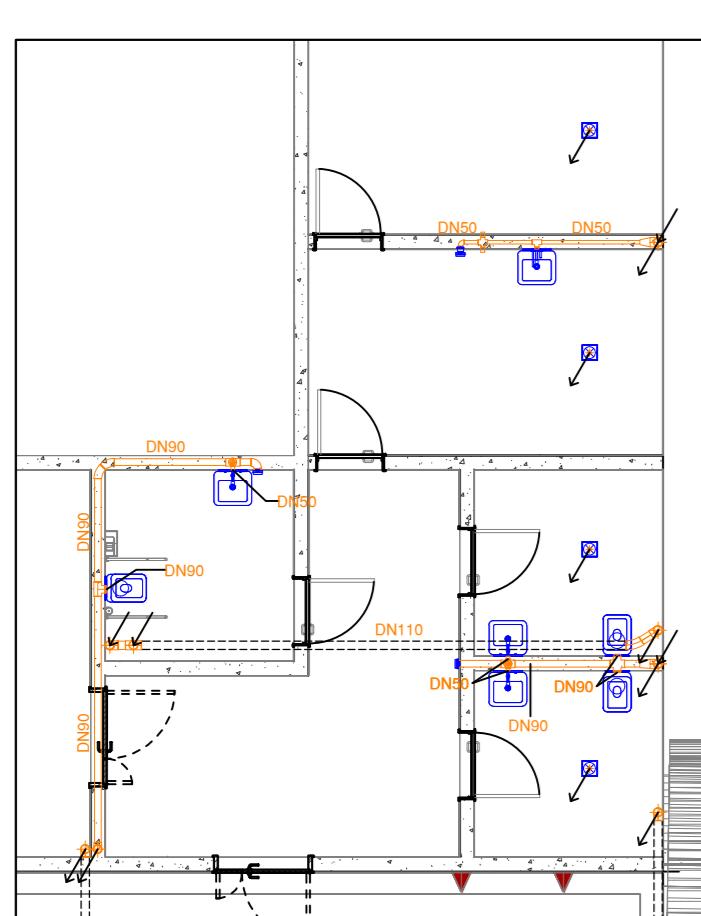
AS PEÇAS DESENHADAS NÃO DISPENSAM A CONSULTA DOS RESTANTES DOCUMENTOS, ESCRITOS E DESENHADOS.
(+) CAIXA DOMÉSTICA/Pn - CAIXA PLUVIAL

Densidades (calhas)	Alturas (calhas)	
0,40m x 0,50m	0,40m	imin=1,0%
0,50m x 0,50m	0,50m>0,65	imin=1,0%
0,60m x 0,60m	0,50m>0,75	imin=1,0%
0,80m x 0,80m	0,75m>1,00	imin=1,0%
1,00m x 1,00m	1,00m>2,50	imin=1,0%
0,91x2,50	h>2,50	imin=1,0%


Diametros mínimos dos ramais de descarga individuais dos aparelhos sanitários:


- Lavatório (Lv), Mictórios (Mi): Ø50 imin=1,0%
- Chuveiro (Ch): Ø50 imin=1,0%
- Bacia de Retrete (Br): Ø90 imin=1,0%
- Pia de Despejo (Pd): Ø90 imin=1,0%
- Lava roupa (Lr): Ø90 imin=1,0%

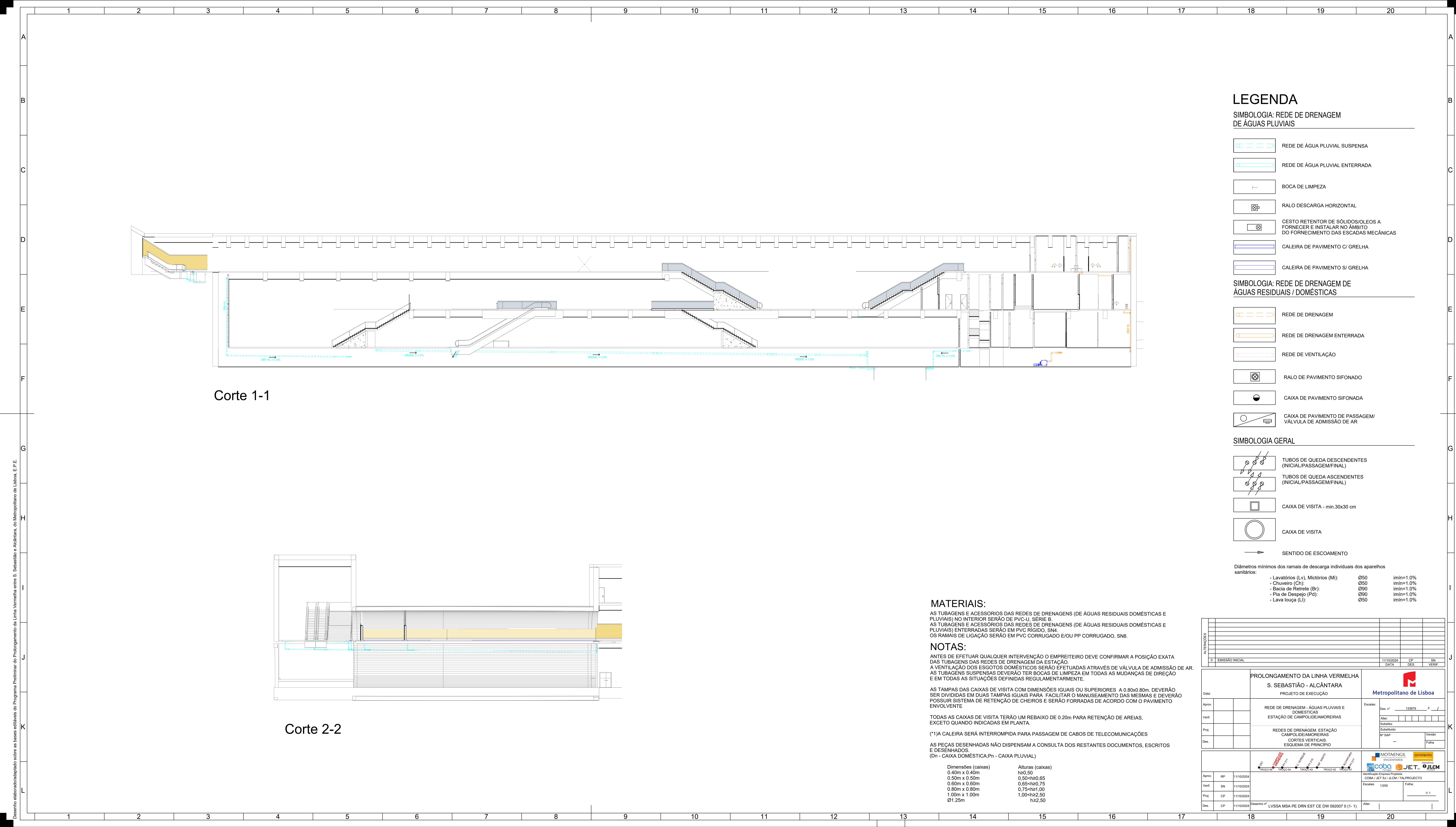
PROLONGAMENTO DA LINHA VERMELHA		S. SEBASTIÃO - ALCÂNTARA	
		PROJETO DE EXECUÇÃO	
Data:		Escala:	
Aprov.		Den. n°	133876
Verif.		F /	
REDE DE DRENAGEM - ÁGUAS PLUVIAIS E DOMÉSTICAS		ESTAÇÃO DE JUNDIÃ/AMOREIRAS	
PROJETO DE EXECUÇÃO		ESTAÇÃO DE JUNDIÃ/AMOREIRAS	
Data:		Escala:	
Proj.		Subtituído	
Des.		Nº SAP	
CAIXA DE VISITA - min.30x30 cm		Versão	
CAIXA DE VISITA		Ficha	
SENTIDO DE ESCOAMENTO		1/1	
Diametros mínimos dos ramais de descarga individuais dos aparelhos sanitários:		Desenho n°	
Lavatório (Lv), Mictórios (Mi): Ø50 imin=1,0%		LVSSA MSA PE DRN EST CE DW 092004 0 (1-1)	
Chuveiro (Ch): Ø50 imin=1,0%		Alm:	
Bacia de Retrete (Br): Ø90 imin=1,0%			
Pia de Despejo (Pd): Ø90 imin=1,0%			
Lava roupa (Lr): Ø90 imin=1,0%			
MOTENGEN		coco	
ENGESSA		JET. oJLCM	
CORR JET SJL ALCM TA PROJECTO			
Data: 11/10/2004		Escala: 1:200	
Aprov: CP 11/10/2004		Ficha: 1/1	
Verif: SN 11/10/2004			
Proj: CP 11/10/2004			
Des: CP 11/10/2004			

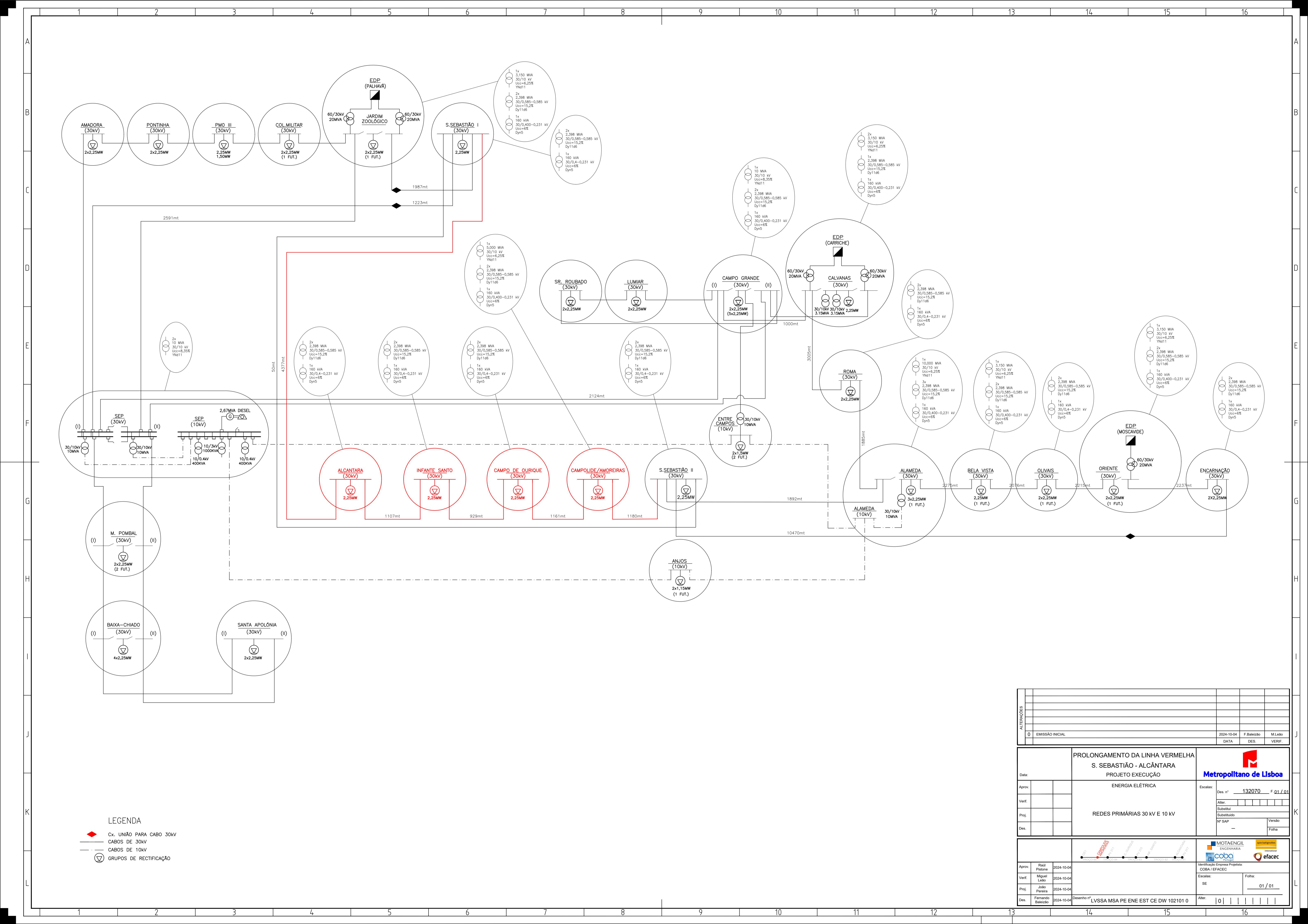



Detalhe 2 - Esc. 1/100

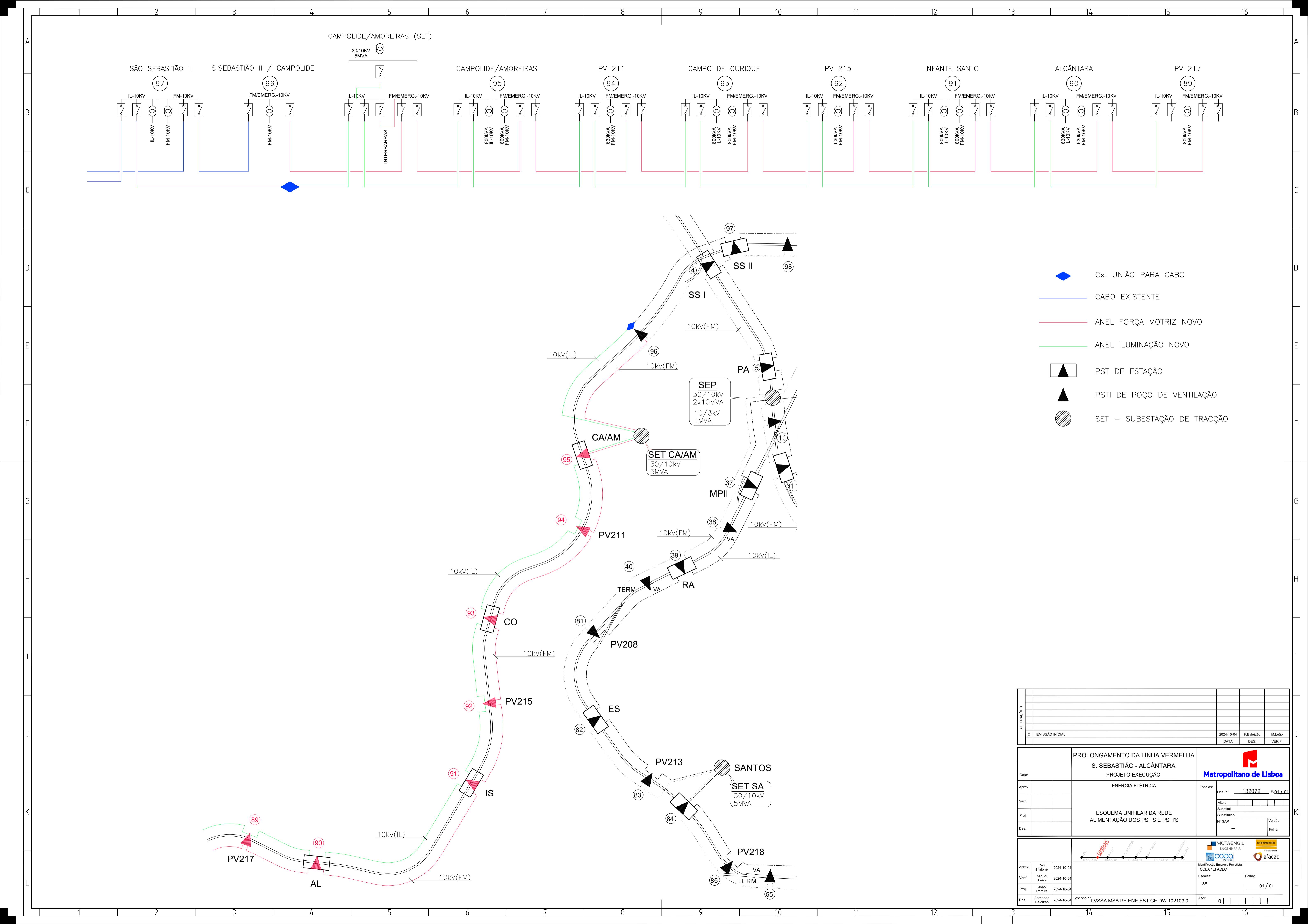








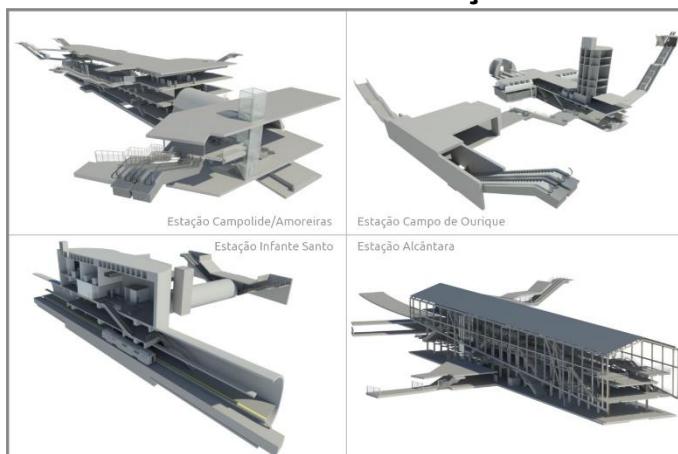




METRO DE LISBOA

PROLONGAMENTO DA LINHA VERMELHA ENTRE SÃO SEBASTIÃO E ALCÂNTARA EMPREITADA DE CONCEÇÃO E CONSTRUÇÃO

PROJETO DE EXECUÇÃO



BAIXA TENSÃO MEMÓRIA DESCRIPTIVA E JUSTIFICATIVA

Documento SAP:	LVSSA MSA PE ENE EST CE ME 102001 0
----------------	-------------------------------------

	Nome	Assinatura	Data
Elaborado	Luis Oliveira		2024-10-04
Revisto	João Pereira		2024-10-04
Verificado	Júlio Monteiro		2024-10-04
Coordenador Projeto	Rui Rodrigues		2024-10-04
Aprovado	Raúl Pistone		2024-10-04

	Nome	Assinatura	Data
Gestor Projeto	Raúl Pistone		2024-10-04

Índice

1 GLOSSÁRIO.....	5
2 OBJETIVO E ÂMBITO.....	6
3 NORMAS	6
4 CONDIÇÕES TÉCNICAS.....	7
4.1Modo de Execução da Obra.....	7
4.1.1 Normas técnicas de execução.....	7
5 CONDIÇÕES TÉCNICAS ESPECÍFICAS.....	7
6 DESCRIÇÃO GERAL DAS INSTALAÇÕES.....	7
7 ALIMENTAÇÃO E DISTRIBUIÇÃO EM BAIXA TENSÃO.....	8
7.1Introdução	8
7.2Distribuição em BT da Estação.....	8
7.3Cabos de Baixa Tensão.....	9
7.4Alimentação Normal	10
7.5Alimentação de emergência UPS.....	11
8 QUADROS ELÉTRICOS	11
8.1QGBT	11
8.1.1 Características Eléctricas.....	12
8.1.2 Características Construtivas.....	12
8.1.3 Painéis de Alimentação e Contactor de Paralelo	13
8.1.4 Barramentos de Distribuição.....	13
8.1.5 Protecção.....	14
8.1.6 Compartimento do autómato.....	14
8.2QGBT PSTI	15
8.2.1 Painel de Alimentação	15
8.2.2 Painel de Distribuição.....	15

8.3Quadro Secundário QSBT.....	16
8.3.1 Características Eléctricas.....	16
8.3.2 Características Construtivas.....	16
8.3.3 Barramentos de Distribuição.....	17
8.4Quadros Parciais.....	18
8.4.1 Quadros Afectos à Electromecânica	18
8.4.2 Quadros Murais	18
8.5Quadros secundários	19
9 CAMINHOS DE CABOS.....	19
9.1.1 Selagem Corta-Fogo	21
10 ILUMINAÇÃO NORMAL.....	22
10.1 Níveis de Iluminação.....	22
10.2 Caracterização das soluções.....	22
10.2.1 Espaços técnicos.....	22
10.2.2 Outras zonas compartimentadas.....	23
10.2.3 Cais.....	23
10.2.4 Átrios.....	23
10.2.5 Corredores de acesso.....	23
10.3 Iluminação de segurança.....	23
10.4 Comandos.....	24
11 TOMADAS	24
12 PROTECÇÃO DE PESSOAS E REDE DE TERRAS	25
12.1 Protecção de Pessoas.....	25
12.2 Rede de terras.....	25
12.3 Dimensionamento do Condutor de Protecção.....	26
13 MUPI.....	26
14 SINALÉTICA	27

15 TRABALHOS PREPARATÓRIOS E TRANSITÓRIOS	27
16 BALANÇO DE POTÊNCIAS.....	27
16.1 Introdução	27
16.2 Estação Campolide /Amoreiras.....	27
16.3 Conclusões.....	28
17 CONSIDERAÇÕES FINAIS.....	28
18 ANEXO I - BALANÇO DE POTÊNCIAS.....	29
19 ANEXO II - CÁLCULOS LUMINOTÉCNICOS.....	31

1 GLOSSÁRIO

- BT – Baixa Tensão
CA – Corrente Alterna
CC – Corrente Contínua
COV – Contactor de Via
CR – Categoria de Risco
Di/Dt – Variação de Corrente em função do tempo
DIN – Deutsches Institut Für Normung
DL – Decreto-lei
DUR – Disjuntor Ultra Rápido
E-Redes – Distribuição de Energia em Portugal
EN – Normas Europeias
FM – Força Motriz
IEC – International Electrotechnical Commission
IL – Iluminação
IP – Índice de Protecção
IPQ – Instituto Português da Qualidade
ISO – International Organization for Standardization
ML – Metropolitano de Lisboa
NP – Normas Portuguesas
PC – Personal Computer
PCC – Posto de Comando Central
PMO – Parque de Materiais e Oficina
PP – Programa Preliminar
PS – Posto de Seccionamento
PST – Posto de Seccionamento e Transformação
PSTI – Posto de Seccionamento e Transformação Interestação
PV – Poço de Ventilação
PK – Ponto Quilométrico
QGBT – Quadro Geral de Baixa Tensão
QSBT – Quadro Secundário de Baixa Tensão
QMT – Quadro de Média Tensão
RD – Rede de Dados
REN – Rede Eléctrica Nacional
RTIEBT – Regras Técnicas das Instalações Eléctricas de Baixa Tensão
RTSCIE – Regulamento Técnico de Segurança Contra Incêndio em Edifícios
SE – Subestação
SEP – Subestação Principal

SET – Subestação de Tracção

SF6 – Hexafluoreto de enxofre

SSIT – Sistema de Supervisão das Instalações Técnicas

UPN – Perfil, em forma de U

UPS – Uninterruptible Power Supply (Fonte de alimentação ininterrupta)

URT – Unidades Remotas de Telecontrolo

VDE – Verband Der Elektrotechnik

2 OBJETIVO E ÂMBITO

A presente memória descriptiva destina-se a apresentar o Projeto de Execução dos sistemas de Energia – Instalação de Baixa Tensão para a extensão entre Campolide/Amoreiras e Alcântara do Metropolitano de Lisboa, a ter em consideração na elaboração das fases seguintes.

Sendo o objetivo principal dos sistemas a integrar garantir a segurança e regularidade na exploração, permitindo a comunicação entre todos os intervenientes do sistema de Metro, quer ao nível das Estações PV e Galeria.

A presente memória destina-se a presentar mais especificamente a **Estação de Campolide/Amoreiras**.

Os sistemas e equipamentos de energia propostos serão repartidos nos seguintes capítulos:

- Alimentação e Distribuição em Baixa Tensão;
- Quadros Elétricos de Baixa Tensão;
- Iluminação Normal;
- Iluminação de Emergência;
- Tomadas e Alimentações;
- Caminhos de Cabos;
- Terras.

3 NORMAS

Os projetos serão executados de acordo com a portaria 701-H/2008 de 29 de Julho e tendo em conta a regulamentação e legislação em vigor, nomeadamente:

- Caixas de reagrupamento dos cabos das alavancas (provenientes da galeria e do GOL) e dos cabos de ligação às SET (onde existirem);
- Regras Técnicas das Instalações Elétricas de Baixa Tensão (RTIEBT), Portaria 949-A/2006;
- Regulamento de Segurança de Subestações e Postos de Transformação e de Seccionamento (DL n.º 42895 de 31/03/1960, alterado pelo Decreto Regulamentar n.º 14/77 de 18 de Fevereiro);
- Legislação Nacional em Segurança contra incêndios em Edifícios (SCIE), nomeadamente no D.L. n.º 220/2008 de 12 de Novembro (RJSCIE), na redação dada pela Lei 123/2019

de 18 de Outubro e Portaria n.º 135/2020, de 2 de Junho (RTSCIE), adiante designados por RJSCIE e RTSCIE respetivamente.

- Normas Portuguesas aplicáveis (NP);
- Normas Europeias Aplicáveis (EN);
- Requisitos Técnicos do Metropolitano de Lisboa;
- Normas Internacionais na ausência de legislação portuguesa ou europeia aplicáveis.

4 CONDIÇÕES TÉCNICAS

4.1 Modo de Execução da Obra

4.1.1 Normas técnicas de execução

A ampliação e remodelação das instalações desta empreitada serão executadas respeitando as normas e regulamentos em vigor.

A obra será realizada conforme as melhores técnicas do momento implementadas na área da eletrotécnica e eletrónica.

5 CONDIÇÕES TÉCNICAS ESPECÍFICAS

A presente memória descritiva, descrição técnica e funcional, tem por objetivo descrever tecnicamente o âmbito do fornecimento, instalação, ensaio e colocação em serviço das instalações de energia eléctrica em baixa tensão da extensão da linha vermelha Campolide/Amoreiras – Alcântara do Metropolitano de Lisboa.

Os equipamentos que propomos são de marcas bem-concebidas, obedecendo integralmente às marcas de referência do Caderno de Encargos.

6 DESCRIÇÃO GERAL DAS INSTALAÇÕES

As instalações das estações e PV's ao nível das instalações de baixa tensão são autónomas, possuindo cada instalação o seu Posto de Transformação.

A origem da alimentação de rede de baixa tensão de cada uma das instalações é no Posto de transformação o qual alimenta o Q.G.B.T da instalação.

As Estações apresentam quadros parciais de piso, quadros associados a áreas dedicadas e quadros associados a equipamentos mecânicos.

As Galerias serão alimentadas a partir do QSBT, instalado ao nível do Cais, efetuando a alimentação da iluminação e tomadas de metade do troço entre estações.

7 ALIMENTAÇÃO E DISTRIBUIÇÃO EM BAIXA TENSÃO

7.1 Introdução

A distribuição de energia eléctrica das estações e PV's realizar-se-á em baixa tensão, trifásica 400/230V e com uma frequência de 50 Hz.

A queda de tensão máxima admissível será de 5% para os circuitos de pequena força motriz, 3% para os circuitos de iluminação.

Serão previstas as infraestruturas necessárias ao funcionamento da estação como um todo, nomeadamente, iluminação normal e de emergência, caminho de cabos, tomadas, alimentadores e sistema de terras.

A alimentação de equipamentos como a Sinalética da estação e do Mobiliário Urbano para Informação (MUPI), também fazem parte do projecto, sendo a sua localização definida pelo projecto de arquitetura no caso dos MUPI e do ML no que se refere à Sinalética.

Sempre que possível será feito um aproveitamento da iluminação natural para iluminar os espaços públicos. Este aproveitamento será depois conjugado com a iluminação artificial dos espaços públicos da estação. Será considerada uma iluminação mais eficiente e mais ecológica (tecnologia Led).

7.2 Distribuição em BT da Estação

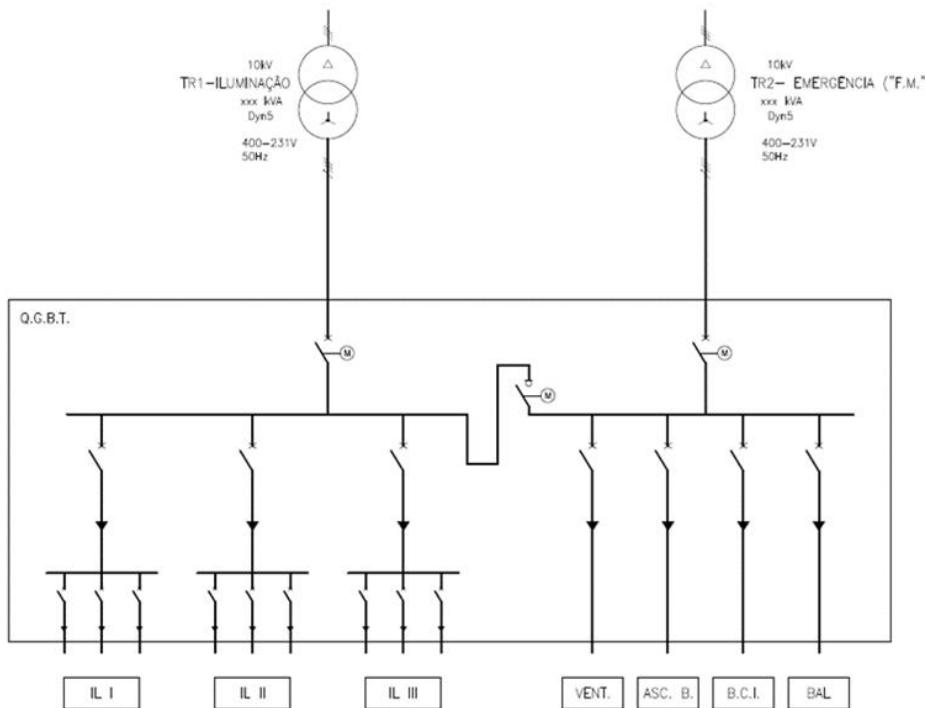
Para distribuir a energia eléctrica na Estação, existirá um Quadro Geral de Baixa Tensão (Q.G.B.T.) que alimentará os quadros distribuidores: Quadros Secundários e Quadros Parciais.

Deverão ser previstos um ou mais Quadro Secundário de Baixa Tensão (Q.S.B.T.) por nível da estação, em função da sua tipologia. Estes alimentarão os circuitos de iluminação, tomadas, AVAC, Sinalética, Mupis e pequenos alimentadores.



Os quadros parciais da Electromecânica alimentarão os equipamentos, tais como elevadores, escadas mecânicas, bombagens, etc. O limite do projecto de energia, para estes últimos quadros, termina na instalação de um interruptor tetrapolar junto ao quadro parcial definido no projecto de Electromecânica. Deverá ser deixada uma ponta de cabo com aproximadamente 5 metros.

No QGBT, teremos três barramentos de iluminação (I, II e III), um barramento socorrido e um barramento de Força Motriz/Emergência.



No QSBT, teremos três barramentos de iluminação e um barramento socorrido.

A opção para a rede socorrida será centralizar numa só UPS, todos os sistemas socorridos da estação. Esta UPS será também utilizada para a iluminação socorrida, abolindo-se desta forma os 110 Vcc e todos os equipamentos associados.

7.3 Cabos de Baixa Tensão

Os cabos deverão ser dimensionados tendo em conta parâmetros como:

- Queda de tensão;
- Correntes de curto-círcuito previsíveis;
- Capacidade de transporte;
- Tipo de ligação do neutro à terra.

Os condutores elétricos utilizados para as instalações fixas, devem ser de bom comportamento ao fogo e deverão ter as seguintes características, avaliadas pelos correspondentes certificados, segundo as normas internacionais.

A seção dos condutores e dos cabos deverá ser determinada tendo em atenção a carga dos respetivos circuitos de modo a que a queda de tensão não ultrapasse os 3% para os circuitos de iluminação e de 5% para força motriz.

Na generalidade deverão ser usados para a rede de cabos de distribuição de energia elétrica em baixa tensão, cabos tipo não propagador de chama e de incêndio e com baixa emissão de fumos tóxicos, designados genericamente como "XG (zh)", "XZ1 (zh)"; FXG (zh) e FXZ1 (zh).

Nos circuitos de emergência deverão ser usados cabos resistentes ao fogo, tipo "RF (zh) (frs)" e "FRS (zh)", que terão uma resistência ao fogo em funcionamento de até 90 minutos conforme as normas VDE 2 0472, Parte 814 e IEC 60331, os seus materiais constituintes serão livres de

halogéneos e terão uma emissão de gases ácidos menor que 0,5% por unidade de peso dos compostos de acordo com as normas VDE 0472, Parte 813, índices de emissão de fumos serão de 60 para a bainha exterior e de 70 para o isolamento dos condutores, e terão características auto extingüíveis com a remoção da fonte de fogo conforme as normas VDE 0472, Parte 804C.

Os cabos monopolares deverão ser do tipo XHIG (ZH), tensão nominal: 6/10 (12) kV, condutores multifilares de cobre, circular, compactados, da classe 2 da norma IEC 60228; Camada semicondutora interior/exterior extrudida e reticulada; Isolamento de polietileno reticulado; Ecrã individual constituído por fita de cobre aplicada em espiral com sobreposição e bainha exterior com um bom comportamento ao fogo.

Os cabos de terra e de neutro isolado deverão ser do tipo não propagador de chama e de incêndio, com baixa emissão de fumos tóxicos, designados por 07Z1-R, sendo que para linhas aéreas e condutores de terra, utilizaremos cabo de cobre não revestido, formado por vários fios de cobre duro cableados em camadas concêntricas.

Em resumo:

- XG (zh) e XZ1 (zh):
 - Ligações entre os transformadores de potência e o QGBT;
 - Ligações de quadros secundários e de equipamentos a partir destes e do QGBT;
 - Traçados de iluminação normal e tomadas;
 - Ligações de comando de iluminação.
- RF (zh) e FRS (zh):
 - Alimentação dos barramentos de iluminação de emergência de quadros;
 - Alimentação do barramento de emergência e de equipamentos a partir deste barramento;
 - Alimentação da ventilação principal.
- XHIG (zh):
 - Alimentação dos transformadores de iluminação e de Força Motriz.
- Cobre nu:
 - Circuitos de terra.
- Aço Cobreado:
 - Circuitos de terra nas galerias.

Todos os cabos de energia a instalar serão em observância com a RT 102 – CABOS DE ENERGIA do ML.

A etiquetagem de canalizações e caixas de derivação será em observância com a RT 103 – ETIQUETAGEM do ML.

7.4 Alimentação Normal

A instalação de cada uma das instalações (estações e PV's) tem origem no quadro de média tensão, de onde são alimentados os transformadores anteriormente referidos, os quais serão alimentados a 10 KV por duas redes independentes, uma para o transformador de iluminação e outra para o de força motriz.

Dado que estas duas redes de média tensão são distintas, qualquer delas constitui alternativa à outra, pelo que, quer ao nível do quadro de média tensão, quer ao do QGBT, é possível transferir as cargas de uma para a outra por acionamento de interruptores interbarris.

No caso dos PV's apenas existirá um transformador de força motriz alimentado pela rede de 10kV.