



**PROJETO EXECUTIVO
DA BARRAGEM E SISTEMA DE CAPTAÇÃO E ADUÇÃO
DO RIBEIRÃO PIRAÍ**

RELATÓRIO FINAL

**PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM PIRAÍ
VOLUME I
DOCUMENTO VALIDO PARA A ETAPA 1
PROJETO HIDRÁULICO E HIDROMECÂNICO
Memorial e Desenhos**



Janeiro/2022

Rev-02

APRESENTAÇÃO

O presente trabalho constitui o “Projeto Executivo da Barragem e Sistema de Captação e Adução do Ribeirão Piraí”, no âmbito do contrato firmado entre o Consórcio Intermunicipal do Ribeirão Piraí e a ARCADIS Logos S.A.

Este documento tem como objetivo apresentar o Relatório Final do Projeto Executivo, o qual é composto por:

- Relatório Topográfico:
 - Volume I;
- Relatório Geotécnico:
 - Volume I;
- Projeto Executivo da Barragem Piraí:
 - Volume I - Projeto Hidráulico e Hidromecânico - Memorial e Desenhos;
 - Volume II - Projeto Hidráulico e Hidromecânico - Anexos;
 - Volume III - Projeto Estrutural - Memorial e Desenhos;
 - Volume IV - Projeto Estrutural - Desenhos;
 - Volume V - Projeto de Terraplenagem - Memorial e Desenhos;
 - Volume VI - Projeto Elétrico - Memorial e Desenhos;
 - Volume VII - Especificações Técnicas;
 - Volume VIII - Orçamento e Cronograma Físico-Financeiro;
 - Volume IX - Estudo de “Dam Break”;
- Projeto Executivo da Captação e Adução Piraí:
 - Volume I - Projeto Hidráulico e Hidromecânico - Memorial e Desenhos;
 - Volume II - Projeto Hidráulico e Hidromecânico - Desenhos;
 - Volume III - Projeto Estrutural e de Terraplenagem - Memorial e Desenhos;
 - Volume IV - Projeto Elétrico - Memorial e Desenhos;
 - Volume V - Projeto Elétrico - Desenhos;
 - Volume VI - Especificações Técnicas;
 - Volume VII - Orçamento e Cronograma Físico-Financeiro;
- Projeto Executivo das Estradas de Acesso:
 - Volume I - Projeto Hidráulico e Hidromecânico - Memorial e Desenhos;
 - Volume II - Projeto Estrutural e de Terraplenagem - Memorial e Desenhos;
 - Volume III - Projeto Elétrico - Memorial e Desenhos;
 - Volume IV - Especificações Técnicas;
 - Volume V - Orçamento e Cronograma Físico-Financeiro;
- Projeto Executivo do Sistema de Proteção da Fazenda Piraí:
 - Volume I - Projeto Hidráulico e Hidromecânico - Memorial e Desenhos;
 - Volume II - Projeto Estrutural e de Terraplenagem - Memorial e Desenhos;
 - Volume III - Projeto Elétrico - Memorial e Desenhos;
 - Volume IV - Especificações Técnicas;
 - Volume V - Orçamento e Cronograma Físico-Financeiro.

ÍNDICE

1. CARACTERIZAÇÃO DA ÁREA DE PROJETO	1
1.1. LOCALIZAÇÃO E ACESSOS	1
1.2. HIDROGRAFIA	6
1.3. TOPOGRAFIA E GEOLOGIA	10
1.4. CLIMA	11
2. DADOS E PARÂMETROS DE PROJETO	13
2.1. CARACTERIZAÇÃO FÍSICA DA BACIA HIDROGRÁFICA	13
2.2. CARACTERIZAÇÃO HIDROLÓGICA DA BACIA HIDROGRÁFICA	13
2.3. CARACTERIZAÇÃO FÍSICA DO RESERVATÓRIO (CURVA COTA-VOLUME)	15
2.4. DADOS PARA O PROJETO DA BARRAGEM	17
3. CARACTERIZAÇÃO DA BARRAGEM PROPOSTA	18
3.1. TOMADA DE ÁGUA	18
3.2. GALERIA DO BARRILETE	18
3.3. GALERIA DE DESVIO	18
3.4. VERTEDOR LABIRINTO DE EXTRAVASÃO	19
3.5. ADUFAS PARA PASSAGEM DE CHEIAS DURANTE A ETAPA 1 DE CONSTRUÇÃO	19
3.6. CANAL DE APROXIMAÇÃO DO SISTEMA DE VERTEDOURO	19
3.7. BACIA DE DISSIPAÇÃO DE ENERGIA	19
3.8. CANAL DE RESTITUIÇÃO	19
3.9. MACIÇO DE TERRA	20
3.10. SISTEMA DE TRANSPOSIÇÃO DE PEIXES PROVISÓRIA	20
3.11. SISTEMA DE TRANSPOSIÇÃO DE PEIXES DEFINITIVA	20
4. RELATÓRIO FOTOGRÁFICO	21
5. ANEXOS	25
5.1. MEMORIAL DE CÁLCULO HIDRÁULICO DO VERTEDOR	25
DIMENSIONAMENTO HIDRÁULICO DAS ESTRUTURAS DO PROJETO EXECUTIVO	25

5.1.1.	VERTEDOURO LABIRINTO	25
5.1.2.	DISSIPAÇÃO	27
5.1.3.	ADUFAS + GALERIA DE DESVIO	30
6.	<u>DESENHOS</u>	36

1. CARACTERIZAÇÃO DA ÁREA DE PROJETO

1.1. Localização e Acessos

A bacia do Ribeirão do Piraí está localizada na porção sudoeste do Estado de São Paulo, entre os vértices de coordenadas UTM (N=7.438 km; E=270 km) e (N=7.420 km; E=300 km) e ocupa uma área de 220 km². Sua área está totalmente inserida nos quatro municípios integrantes do Consórcio Intermunicipal do Ribeirão Piraí, com a seguinte distribuição espacial:

- Cabreúva:	109,9 km ² ;
- Indaiatuba:	31,40 km ² ;
- Itu:	68,4 km ² ;
- Salto:	10,3 km ² .

Dentro do contexto regional, a bacia do Ribeirão Piraí está inserida em duas Regiões Administrativas (vide figuras 1 a 4):

- Região Administrativa Campinas, mais especificamente nas Regiões de Governo de Campinas (Indaiatuba) e de Jundiaí (Cabreúva);
- Região Administrativa de Sorocaba, mais especificamente na Região de Governo de Sorocaba (Salto e Itu).

Distante cerca de 100 km da capital do Estado e à cerca de 25 km de Campinas, a bacia tem como principal via de acesso a Rodovia Santos Dumont (SP-75) que, por meio de ligações com outras vias importantes, tais como a Rodovia dos Bandeirantes (SP-348), Rodovia Castello Branco (SP-280), Rodovia Anhangüera (SP-330), Rodovia Dom Pedro I (SP-65) e Rodovia do Açúcar, alcança os principais polos econômicos do Estado de São Paulo.

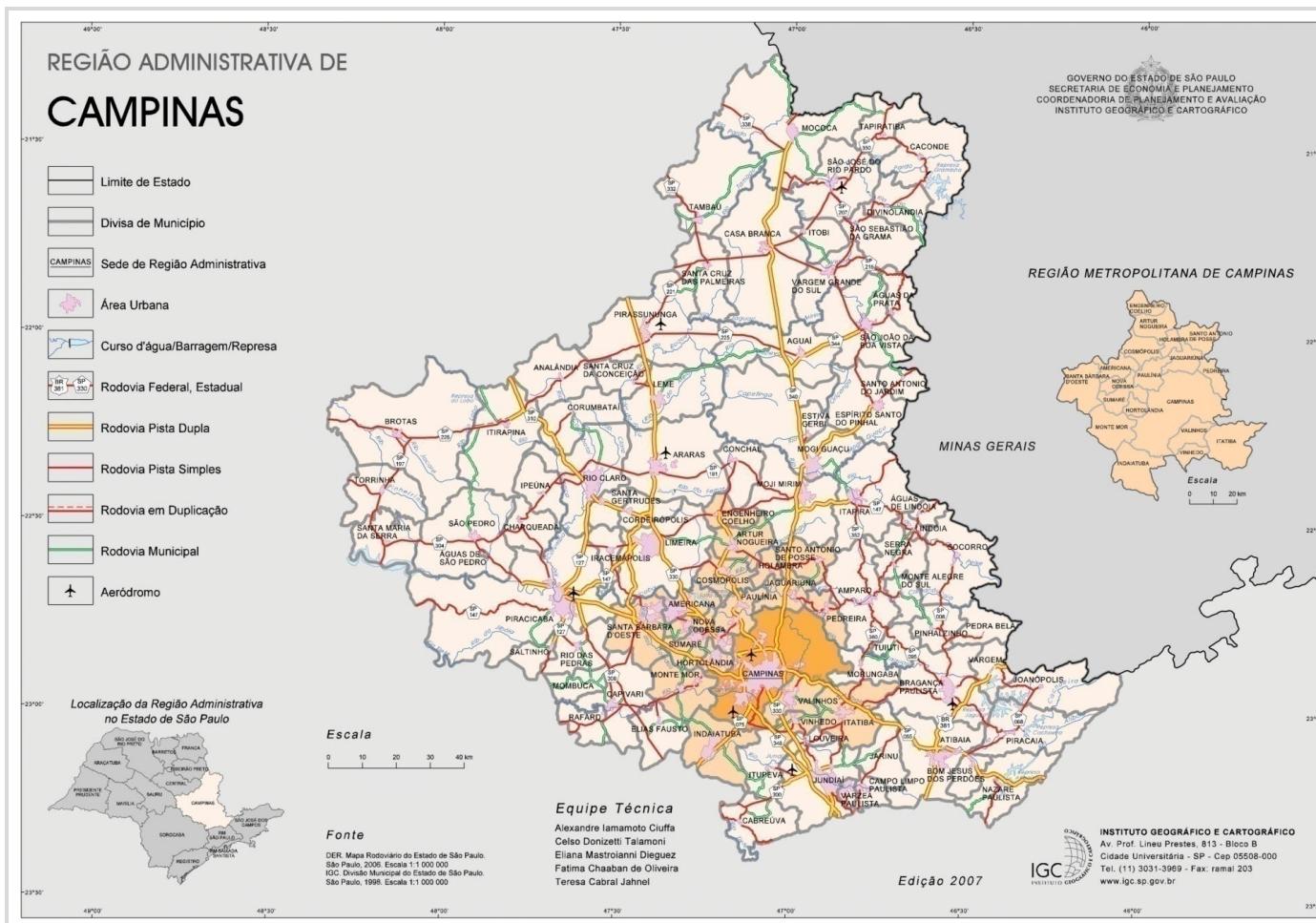


Figura 1 - Região Administrativa de Campinas, com indicação das principais vias de acesso.

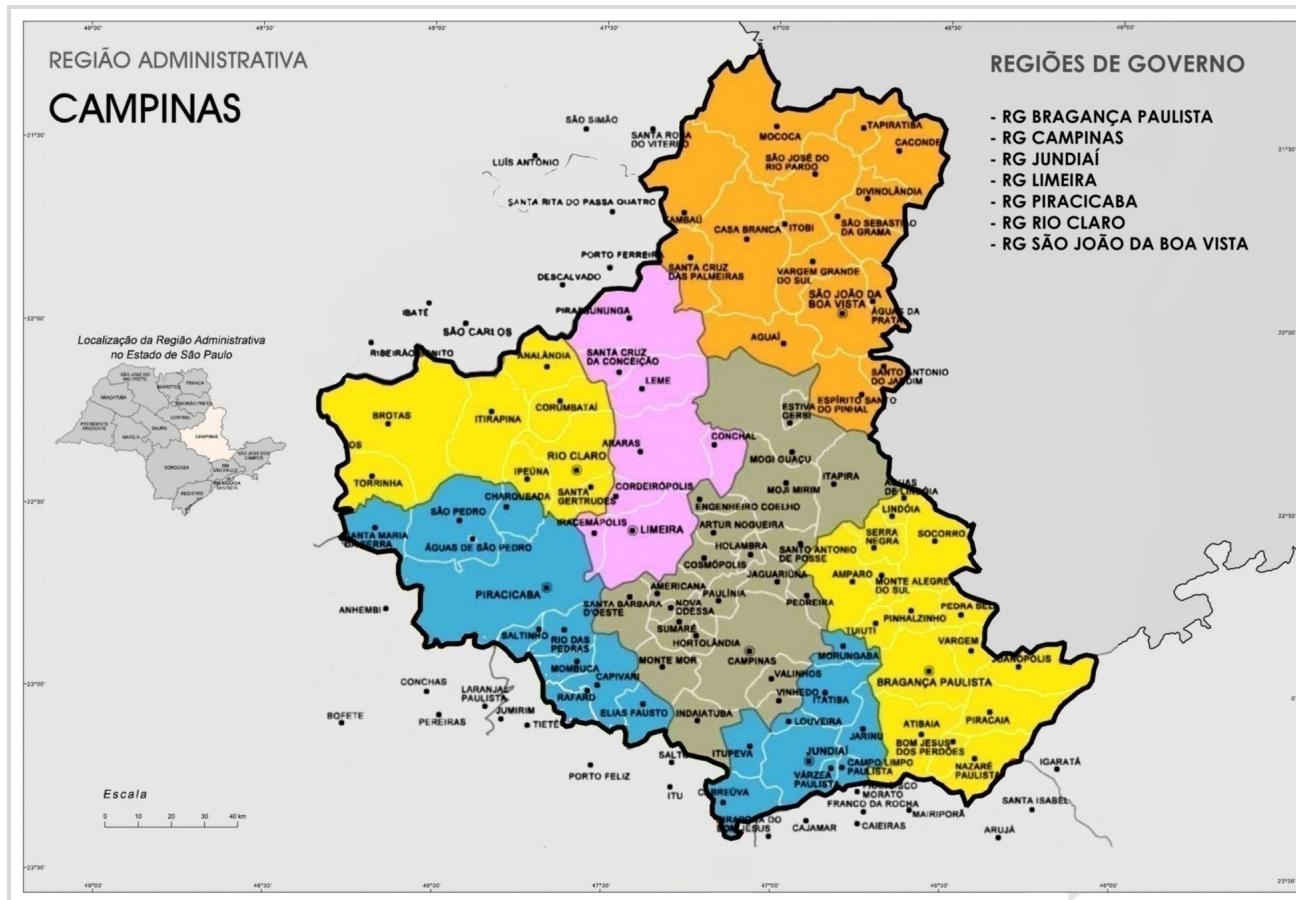


Figura 2 - Região Administrativa de Campinas, com indicação das Regiões de Governo que a compõem.

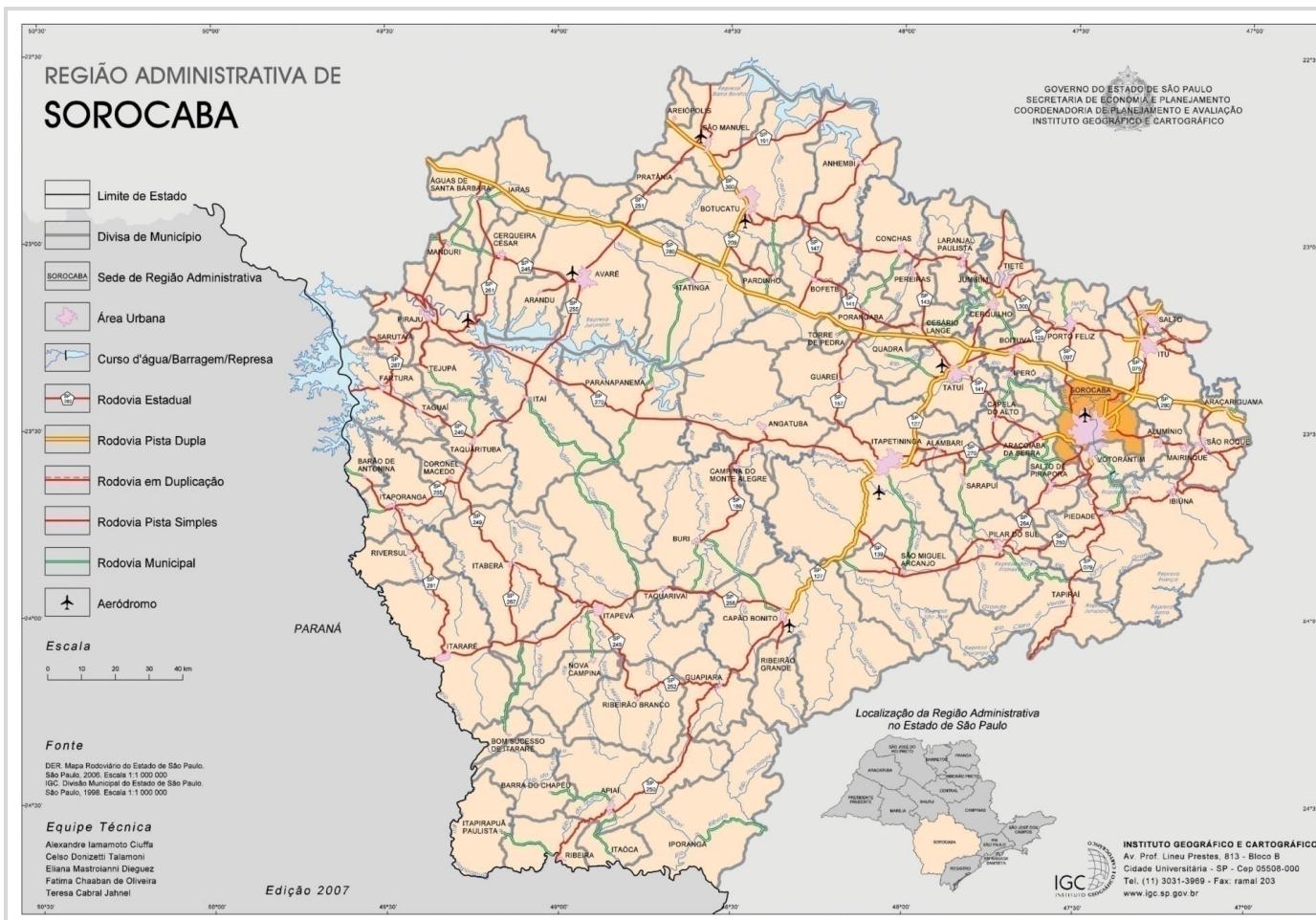


Figura 3 - Região Administrativa de Sorocaba, com indicação das principais vias de acesso.

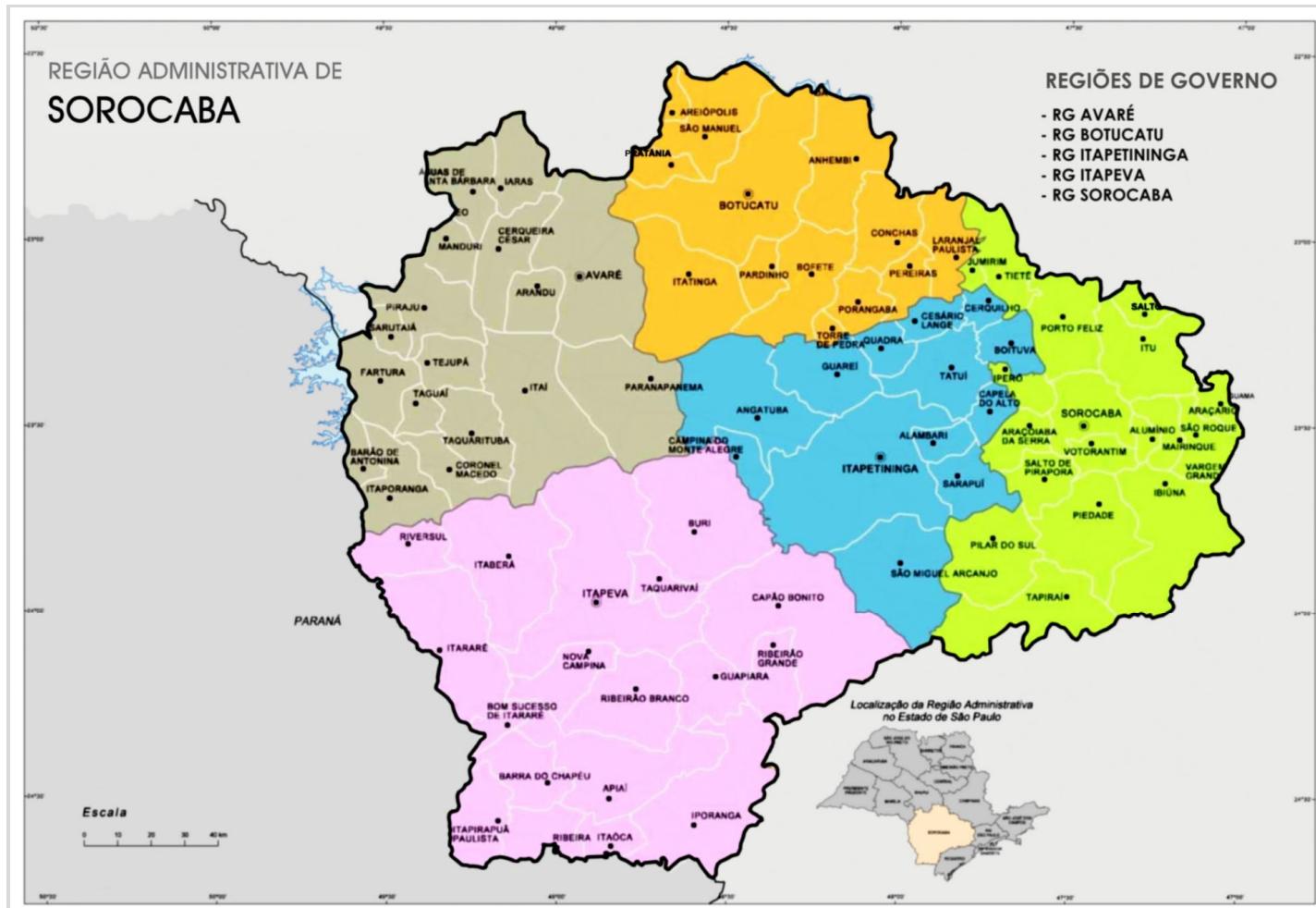


Figura 4 - Região Administrativa de Sorocaba, com indicação das Regiões de Governo que a compõem.

1.2. Hidrografia

A bacia do Ribeirão Piraí está inserida na UGRHI-5 - Piracicaba, Capivari e Jundiaí, localizada a leste do Estado de São Paulo. Esta UGRHI se estende desde a divisa com o Estado de Minas Gerais até o Reservatório Barra Bonita, localizado no Rio Tietê.

A bacia conjunta dos Rios Piracicaba, Capivari e Jundiaí estende-se por uma área de aproximadamente 14.000 km², no Estado de São Paulo, distribuída da seguinte forma:

- Bacia do Rio Piracicaba: 11.300 km²;
- Bacia do Rio Capivari: 1.600 km²;
- Bacia do Rio Jundiaí: 1.100 km².

Além dos rios supracitados, a UGRHI-5 é composta pelos seguintes cursos d'água principais: Rio Jaguari, Rio Atibaia, Rio Camanducaia, Rio Corumbataí, Rio Passa Cinco, Ribeirão Anhumas, Ribeirão Pinheiros, Ribeirão Quilombo, Rio Capivari-Mirim, Córrego São Vicente e Rio Jundiaí-Mirim. Os rios Jundiaí e Capivari-Mirim constituem os principais cursos d'água que drenam o Município de Indaiatuba.

A UGRHI-5 engloba os seguintes municípios:

- Águas de São Pedro;
- Americana;
- Amparo (parcial);
- Analândia (parcial);
- Anhembi (parcial);
- Artur Nogueira;
- Atibaia;
- Bom Jesus dos Perdões;
- Bragança Paulista;
- **Cabreúva** (parcial);
- Campinas;
- Campo Limpo Paulista;
- Capivari;
- Charqueada;
- Cordeirópolis;
- Corumbataí (Parcial);
- Cosmópolis;
- Dois Córregos;
- Elias Fausto (parcial);
- Engenheiro Coelho;
- Holambra;
- Hortolândia;
- **Indaiatuba** (parcial - parte do território inserido na UGRHI-10);
- Ipeúna;
- Iracemápolis;
- Itatiba;
- Itirapina;
- **Itu**;
- Itupeva;
- Jaguariúna;
- Jarinu;
- Joanópolis;
- Jundiaí;
- Limeira (Parcial);
- Louveira;
- Mairiporã;
- Mineiros do Tietê;
- Mogi Mirim
- Mombuca;
- Monte Alegre do Sul;
- Monte Mor;
- Morungaba;
- Nazaré Paulista (parcial);
- Nova Odessa;
- Paulínia;
- Pedra Bela;
- Pedreira;
- Pinhalzinho;
- Piracaia;
- Piracicaba (parcial - parte do território inserido na UGRHI-10);
- Rafard (parcial);
- Rio Claro (parcial);
- Rio das Pedras;
- Saltinho (parcial);
- **Salto** (parcial);
- Santa Bárbara d'Oeste;
- Santa Gertrudes;
- Santa Maria da Serra;
- Santo Antônio da Posse;
- São Pedro;
- Serra Negra;
- Socorro;
- Sumaré;
- Tietê;
- Torrinha;
- Tuiuti;
- Valinhos;
- Vargem;
- Várzea Paulista;
- Vinhedo.

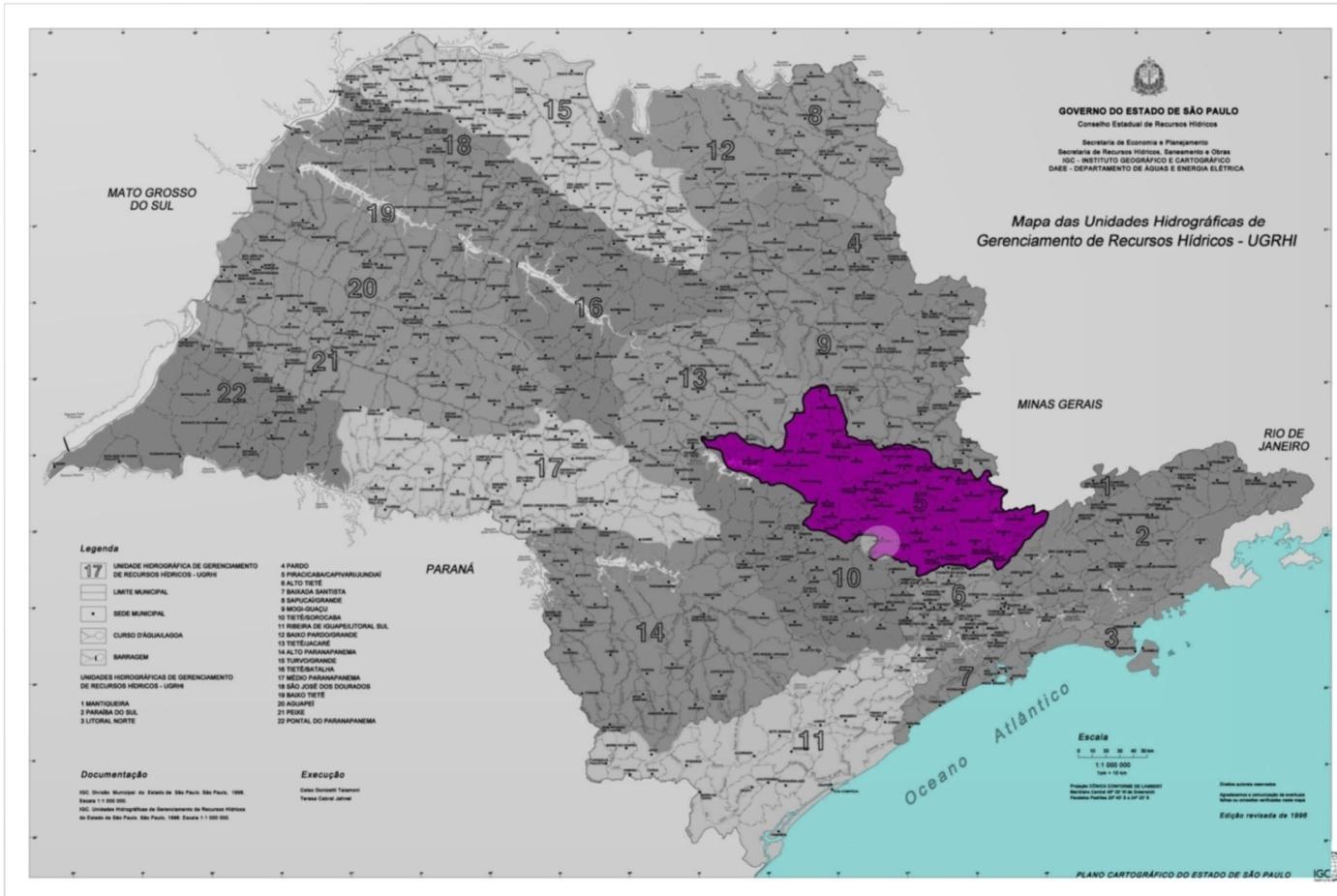


Figura 5 - UGRHI-5 - Piracicaba, Capivari e Jundiaí.

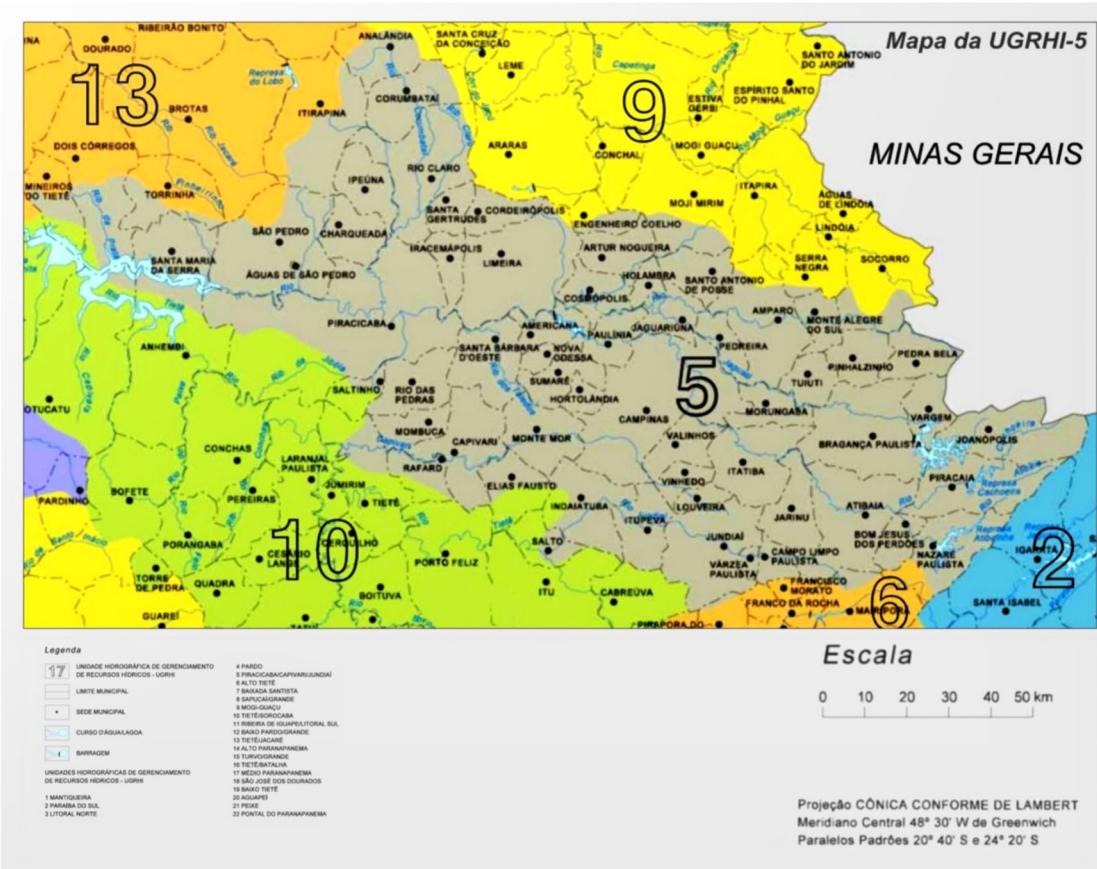
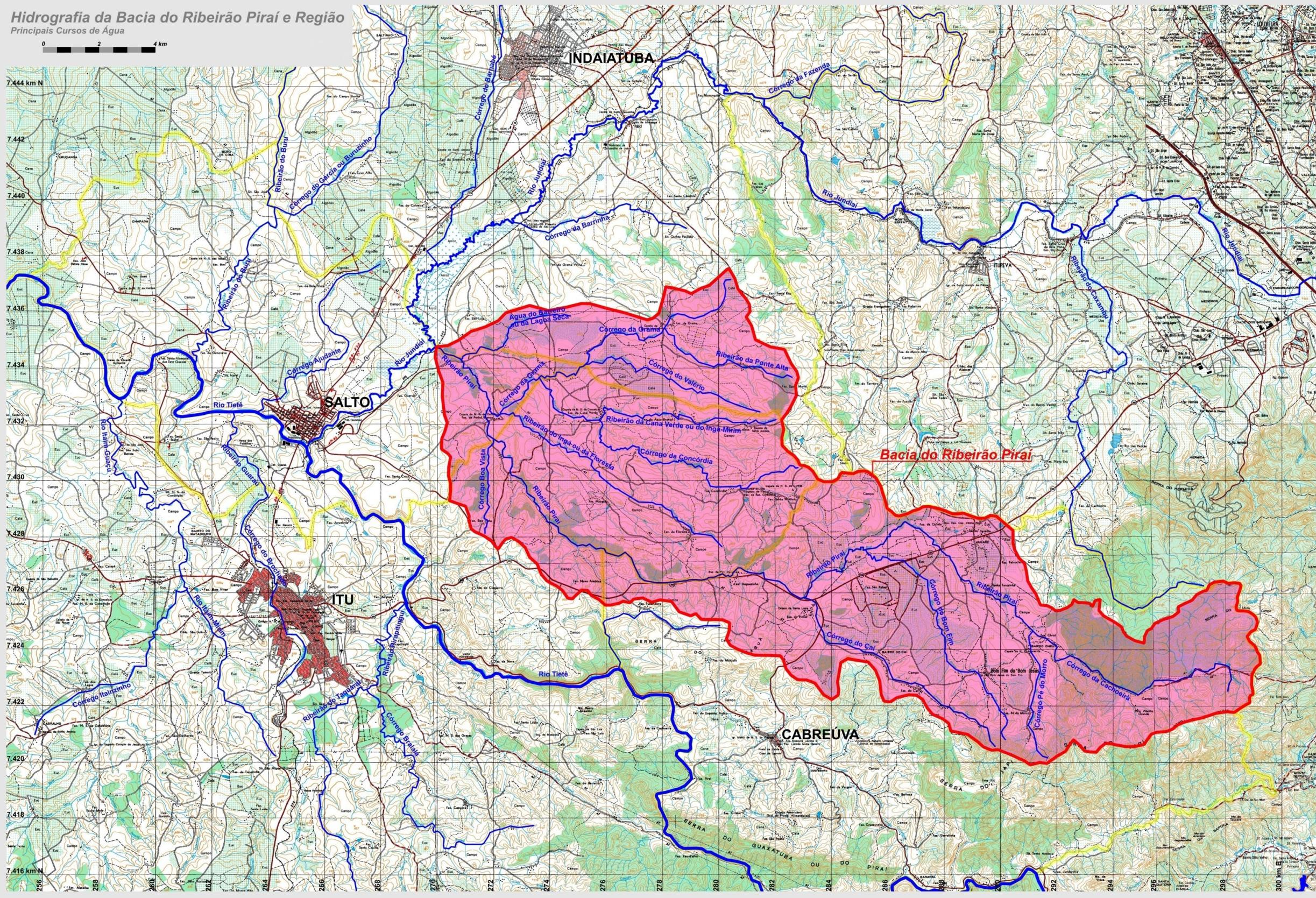


Figura 6 - Municípios inseridos na UGRHI-5.

Hidrografia da Bacia do Ribeirão Piraí e Região

Principais Cursos de Água

Principais Cursos de Água



A bacia hidrográfica do Ribeirão Piraí constitui uma importante área de mananciais, com vários deles sendo já utilizados no abastecimento público de água. Os principais cursos d'água dessa bacia são listados a seguir:

- Ribeirão Piraí (objeto do presente estudo de implantação da barragem);
- Água do Barreiro ou da Lagoa Seca;
- Córrego da Grama;
- Ribeirão da Ponte Alta;
- Córrego do Valério;
- Ribeirão da Cana Verde ou Ingá-Mirim;
- Córrego da Concórdia;
- Ribeirão Ingá ou da Floresta;
- Córrego Boa Vista;
- Córrego do Café;
- Córrego do Bom Fim;
- Córrego da Cachoeira;
- Córrego Pé do Morro.

1.3. Topografia e Geologia

A bacia do Ribeirão Piraí localiza-se na Depressão Periférica, onde predominam colinas baixas, cujas cotas altimétricas oscilam entre 500 m (no vale do Jundiaí) e 680 a 700 m, com cota média em 620 m. No relevo predominam formas de planície aluvial, colinas de formas suavizadas, morros e morros.

A bacia, assim como toda UGRHI-5 onde se encontra, está localizada na borda centro leste da Bacia Sedimentar do Paraná, formada por grande variedade de litologias que podem ser classificadas em 4 grandes domínios geológicos: rochas metamórficas e graníticas; rochas sedimentares mesozóicas e paleozóicas; rochas efusivas e corpos intrusivos básicos; coberturas sedimentares Cenozóicas.

O grupo de rochas metamórficas e graníticas é caracterizado, em geral, por comportamento resistente e pela presença de estruturas orientadas (xistosas, migmatíticas e gnaissicas).

O grupo das rochas sedimentares constitui-se de rochas brandas, com baixa resistência mecânica. Entretanto, quando cimentadas, apresentam maior resistência.

O grupo de rochas efusivas e os corpos intrusivos possuem bom comportamento geomecânico, sendo homogêneas, maciças e isotrópicas e apresentando alta resistência mecânica e coesão.

As coberturas sedimentares Cenozóicas são constituídas por rochas brandas e sedimentos não consolidados. Incluem-se também neste grupo, as rochas cataclásticas antigas e mais jovens, formadas pelos esforços de cisalhamento em zonas de falhamentos.

O domínio do embasamento cristalino engloba os Metamorfitos do Grupo São Roque, Complexo Paraíba do Sul e Complexo Amparo.

No domínio das Rochas Sedimentares Mesozóica e Paleozóica destacam-se o Grupo Tubarão (Formação Itararé e Tatuí), Grupo Passa Dois (Formação Iratí e Corumbataí), Grupo São Bento (Pirambóia e Botucatu) e sedimentos da Formação Itaqueri.

1.4. Clima

O clima na área da bacia do Piraí enquadra-se como Cwa, segundo a classificação climática de Koeppen, ou seja, como tropical de altitude, com chuvas no verão e seca no inverno, com a temperatura média do mês mais quente superior a 22°C.

A temperatura média, ponderada a partir dos municípios onde está inserida, é de 21,1º C, com máxima média de 27,4º C e mínima média de 14,8º C. O quadro a seguir mostra o perfil de temperaturas dos municípios envolvidos:

**Quadro 1.1
Perfil de Temperaturas nos Municípios do Consórcio**

Mês	Temperatura do Ar (ºC)											
	Cabreúva			Indaiatuba			Itu			Salto		
	Mínima média	Máxima média	Média	Mínima média	Máxima média	Média	Mínima média	Máxima média	Média	Mínima média	Máxima média	Média
Jan	18,2	29,5	23,8	18,3	29,5	23,9	18,6	29,9	24,3	18,8	30,2	24,5
Fev	18,5	29,5	24,0	18,5	29,6	24,0	18,8	30,0	24,4	19,1	30,3	24,7
Mar	17,6	29,1	23,4	17,7	29,2	23,4	18,0	29,6	23,8	18,3	29,9	24,1
Abr	14,9	27,2	21,1	15,0	27,3	21,2	15,3	27,6	21,5	15,5	28,0	21,8
Mai	12,2	25,1	18,7	12,3	25,3	18,8	12,6	25,6	19,1	12,8	25,9	19,4
Jun	10,7	23,9	17,3	10,8	24,1	17,5	11,0	24,4	17,7	11,3	24,7	18,0
Jul	10,1	24,1	17,1	10,2	24,3	17,3	10,5	24,6	17,5	10,7	24,9	17,8
Ago	11,4	26,0	18,7	11,5	26,3	18,9	11,8	26,6	19,2	12,0	26,9	19,5
Set	13,3	26,9	20,1	13,5	27,3	20,4	13,7	27,4	20,6	14,0	27,8	20,9
Out	15,0	27,7	21,3	15,2	27,9	21,5	15,4	28,1	21,8	15,7	28,5	22,1
Nov	16,1	28,4	22,2	16,2	28,6	22,4	16,4	28,9	22,7	16,7	29,3	23,0
Dez	17,5	28,6	23,0	17,5	28,7	23,1	17,8	29,0	23,4	18,1	29,4	23,7
Ano	14,6	27,2	20,9	14,7	27,3	21,0	15,0	27,6	21,3	15,3	28,0	21,6
Min	10,1	23,9	17,1	10,2	24,1	17,3	10,5	24,4	17,5	10,7	24,7	17,8
Max	18,5	29,5	24,0	18,5	29,6	24,0	18,8	30,0	24,4	19,1	30,3	24,7

Quanto às precipitações, a bacia apresenta um índice pluviométrico médio anual de 1.357 mm, distribuídos ao longo do ano conforme o quadro a seguir:

Quadro 1.2
Média Mensal de Precipitação Pluviométrica nos Municípios do Consórcio

Mês	Chuva (mm)			
	Cabreúva	Indaiatuba	Itu	Salto
Jan	228,1	212,8	225,1	208,8
Fev	194,2	186,9	174,2	159,6
Mar	140,3	136,9	140,8	112,8
Abr	70,6	56,4	64,0	68,9
Mai	73,8	57,7	58,5	67,7
Jun	59,3	48,4	61,4	59,1
Jul	46,8	35,9	42,6	43,7
Ago	38,4	29,3	37,8	34,1
Set	88,6	69,2	72,3	72,5
Out	127,9	109,2	119,0	98,9
Nov	146,9	122,5	121,3	123,7
Dez	218,9	188,6	182,6	183,7
Ano	1433,8	1253,8	1299,6	1233,5
Min	38,4	29,3	37,8	34,1
Max	228,1	212,8	225,1	208,8

A umidade relativa do ar varia entre 60% e 80% em média.

2. DADOS E PARÂMETROS DE PROJETO

2.1. Caracterização Física da Bacia Hidrográfica

A bacia hidrográfica do Ribeirão Piraí possui cerca de 220 km², sendo que seu talvegue principal (Ribeirão Piraí + Ribeirão da Cachoeira) tem aproximadamente 47 km de extensão. O desnível entre a cabeceira da bacia e a foz do Ribeirão Piraí é bastante acentuada, da ordem de 660 m. O trecho inicial do talvegue (aprox. 1 km) apresenta uma declividade média de 214 m/km; o trecho seguinte (aprox. 32 km) 9 m/km e a parte final, 11 m/km.

A região da bacia apresenta uma ocupação predominantemente rural, embora já se observe certa pressão de urbanização em áreas da cabeceira. Tal fato deverá exigir um planejamento de uso e ocupação de longo prazo, caso contrário, o manancial poderá ser seriamente comprometido.

A partir de inspeções de campo, da análise de plantas cartográficas e fotos aéreas disponíveis para a região, foram identificados três locais com possibilidade de implantação da barragem, os quais foram avaliados no “Estudo de Viabilidade de Implantação” e no “Projeto Básico”, elaborados anteriormente. O quadro a seguir apresenta a localização desses pontos e suas respectivas bacias de contribuição.

Quadro 2.1
Identificação dos Locais Estudados para Implantação da Barragem

Local	Curso d'água	Coordenadas UTM (m)		Área de Contribuição (km ²)
		Norte	Leste	
Ponto 1	Ribeirão Piraí	7.434.000	270.940	211,0
Ponto 2	Ribeirão Piraí	7.433.180	271.599	208,6
Ponto 3	Ribeirão Piraí	7.430.031	272.903	127,0

Do “Estudo de Viabilidade de Implantação” chegou-se à conclusão de que o Ponto 2 seria o local ideal para implantação da barragem, o qual foi adotado para a implantação da Barragem do Ribeirão Piraí.

2.2. Caracterização Hidrológica da Bacia Hidrográfica

Para a elaboração do projeto da barragem foram levantadas as informações hidrológicas pertinentes ao tipo de uso que será dado ao manancial explorado, no caso, o abastecimento público de água. Em linhas gerais, foram analisadas as seguintes informações:

- Volume de reservação requerido para regularizar uma vazão de captação (Q_r);
- Vazão máxima afluente e de extravasão;
- Vazão média plurianual;

- Vazões mínimas anuais de 7 dias com “T” anos de período de retorno ($Q_{7,T}$), com T variando de 10.

Para a definição das informações supracitadas foram empregadas as seguintes metodologias:

- Regionalização Hidrológica do Estado de São Paulo, elaborada pelo Departamento de Águas e Energia Elétrica (DAEE);
- Diagrama de Massas, com geração de séries de vazões médias mensais empregando metodologia de transferência espacial de informação hidrológica:
 - Vazão específica;
 - Regionalização por coeficiente de escoamento;
- Método indireto chuva-vazão, denominado hidrograma unitário triangular, do Soil Conservation Service (SCS).

Toda análise foi baseada em dados obtidos de postos de monitoramento administrados pelo DAEE - Departamento de Águas e Energia Elétrica do Estado de São Paulo, listados no quadro a seguir:

Quadro 2.2
Relação de Postos Considerados no Estudo

Prefixo DAEE	Nome do Posto	Prefixo DNAEE	Município	Curso de Água ou Bacia Hidrográfica	Área da Bacia (km ²)	Coordenadas		Tipo de Dado
						Latitude	Longitude	
4E-017	Itaici	62400100	Indaiatuba	Jundiaí, r / Jundiaizinho, r	803,3	23°06'26"	47°10'46"	vazão
E3-032	Santo Angelo	-	Moji das Cruzes	Jundiaí, bac	-	23°35'	23°35'	precipitação
E3-053	Ermida	-	Jundiaí	Jundiaí, bac	-	23°12'	46°59'	precipitação
E3-230	Rio Acima	-	Atibaia	Jundiaí, bac	-	23°13'	46°40'	precipitação
E4-015	Indaiatuba	-	Indaiatuba	Jundiaí, bac	-	23°05'	47°13'	precipitação
E4-062	Faz. Buriti	-	Itupeva	Jundiaí, bac	-	23°05'	47°03'	precipitação
E4-030	Faz. Pinhal	-	Cabreúva	Jundiaí, bac	-	23°16'	47°07'	precipitação
E4-124	Faz. Santa Rita	-	Indaiatuba	Jundiaí, bac	-	23°10'	47°08'	precipitação
E4-127	Salto	-	Salto	Tietê (Superior), bac	-	23°12'	47°18'	precipitação
E4-023	Pirapitingui	-	Itu	Pirapitingui, bac	-	23°20'	47°20'	precipitação

Para a determinação da chuva crítica de projeto foi utilizada a equação IDF (intensidade-duração-frequência) de Itu, obtida a partir de dados do posto E4-023 - Pirapitingui, expressa por:

$$it,T = 52,9364 (t+30)^{-0,9526} + 8,0659 (t+25)^{-0,8537} \cdot [-0,4793 - 0,9126 \ln \ln(T/T-1)]$$

Onde:

- i : intensidade da chuva, correspondente à duração t e período de retorno T , em mm/min;
- t : duração da chuva em minutos;
- T : período de retorno em anos;
- $10 \leq t \leq 1440$ minutos.

Em posse das informações supracitadas, desenvolveu-se a simulação hidrológica da bacia. Maiores detalhes podem ser obtidos no Anexo II - Memorial de Caracterização da Barragem e Reservatório Propostos, apresentado no volume II deste trabalho.

Quadro 2.3
Resumo do Estudo Hidrológico da Barragem Proposta

Metodologia	Vazão Regularizada (m ³ /s)	Vazão Média (m ³ /s)	Volume de Reservação Requerido (10 ⁶ m ³)
Met. B	1,28	2,869	8,726
Met. C	1,33	2,783	8,730

- Met. B: metodologia de transferência espacial por vazão específica;
- Met. C: metodologia de transferência espacial por coeficiente de escoamento.

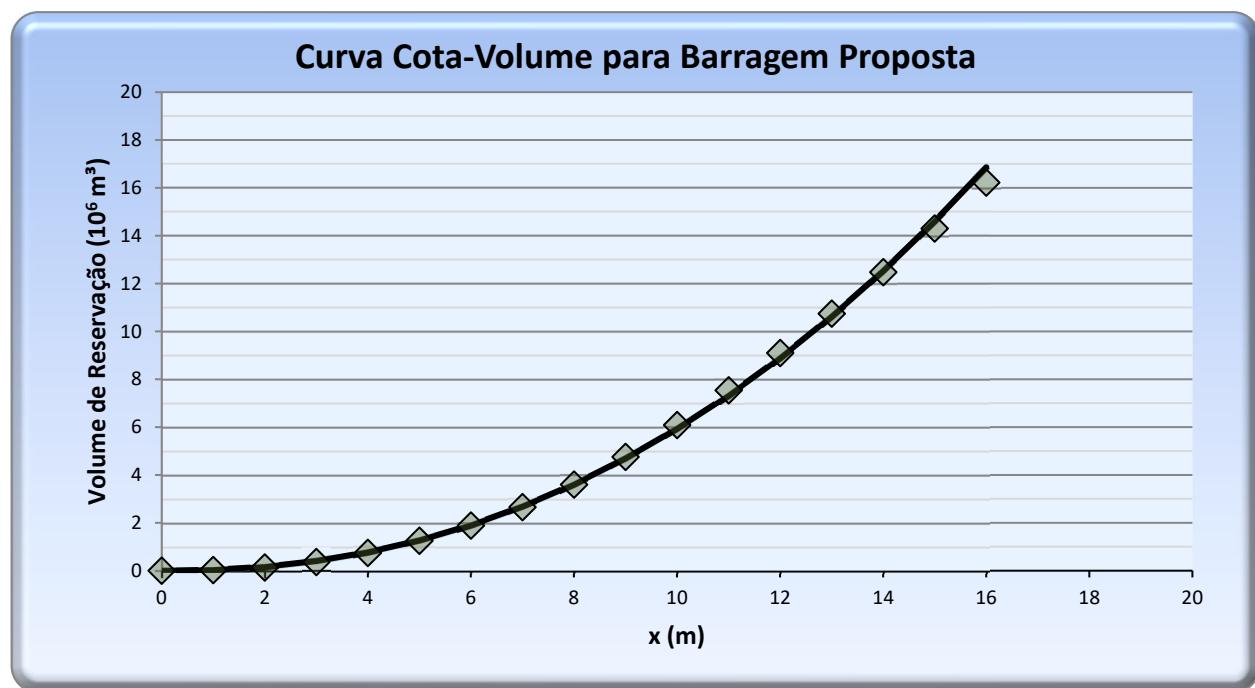
Conforme se pode observar, os resultados obtidos pelas metodologias são muito similares. Desta forma, para efeito de estudo, serão adotados os resultados da metodologia do coeficiente de escoamento, pois esta considera o efeito da precipitação em seus cálculos, parâmetro com série de dados disponível para a bacia do Piraí.

2.3. Caracterização Física do Reservatório (Curva Cota-Volume)

No quadro a seguir, apresenta-se a curva de cota-volume obtida a partir de levantamento topográfico (do projeto executivo) na região do futuro reservatório, com curvas de nível de metro em metro. Uma vez definida essa curva, confirmou-se a altura útil requerida para o barramento proposto em função da reservação requerida para regularização de vazão.

Quadro 2.4
Curva Cota x Volume do Reservatório Proposto

H (m)	x (m)	Área da Lâmina de Água (m ²)	Volume de Reservação Parcial (10 ⁶ m ³)	Volume Reservado (10 ⁶ m ³)
544	0	1.109	0	0,000
545	1	53.933	0,027521	0,028
546	2	160.317	0,107125	0,135
547	3	300.489	0,230403	0,365
548	4	450.119	0,375304	0,740
549	5	573.433	0,511776	1,252
550	6	697.422	0,635428	1,888
551	7	842.084	0,769753	2,657
552	8	1.048.965	0,945525	3,603
553	9	1.257.742	1,153354	4,756
554	10	1.400.296	1,329019	6,085
555	11	1.511.181	1,455739	7,541
556	12	1.602.400	1,556791	9,098
557	13	1.688.510	1,645455	10,743
558	14	1.779.485	1,733998	12,477
559	15	1.872.586	1,826036	14,303
560	16	1.963.528	1,918057	16,221



O volume de reservação é expresso, então, por: $V = 0,03555(H - 544)^{2,22235}$, onde:

V = volume reservado, em 10^6 m^3 ;

H = cota do NA, em metros.

2.4. Dados para o Projeto da Barragem

A partir de inspeções de campo e seguindo orientações do Consórcio Intermunicipal, chegou-se a conclusão de que o espelho d'água do reservatório pode atingir no máximo a cota 557,85 m, a qual será adotada como máxima para vazão afluente com período de retorno (T) de 10.000 anos (NA máx. maximorum).

Considerando que a maior extensão do reservatório (linha reta com visada livre) formado pela barragem tem aproximadamente 2,0 km, a borda livre do barramento deverá ter, no mínimo, 1,15 m. Como resultado, a crista da barragem atingirá a cota 559,00 m.

A soleira do vertedor de extravasão, por sua vez, será colocada na cota 556,50 m, o que permitirá em uma reservação total de $9,739 \times 10^6 \text{ m}^3$, valor superior ao requerido para a vazão de regularização, o que irá conferir maior segurança operacional para o sistema de abastecimento.

Desta forma, serão considerados os seguintes dados para o projeto da futura barragem:

- Cota do nível de água (NA) operacional:	556,50 m;
- Cota do nível de água (NA) máx. maximorum:	557,85 m;
- Cota da crista da barragem:	559,00 m;
- Cota de fundo:	544,00 m;
- Altura útil da barragem:	12,50 m;
- Borda livre:	2,50 m;
- Altura total da barragem:	15,00 m.

A barragem deverá contar com sistema de extravasão com as seguintes características principais:

- Tipo de extravasão:	por vertedor de soleira livre;
- Tipo de vertedor:	soleira trapezoidal (labirinto);
- Altura máxima da lâmina de água sobre o vertedor:	1,35 m;
- Cota da crista do vertedor:	556,50 m;
- Cota máxima do nível de água no reservatório (TR = 10.000 anos):	557,85 m;
- Cota da crista da barragem:	559,00 m;
- Extensão física da crista do vertedor:	295,00 m;
- Extensão efetiva da crista do vertedor (para cálculo hidráulico):	255,00 m;
- Vazão máxima afluente (TR = 10.000 anos):	622,28 m^3/s ;
- Vazão de extravasão (TR=10.000 anos):	611,48 m^3/s .

O memorial de cálculo do amortecimento é apresentado no Volume II - Anexos (Anexo III).

3. CARACTERIZAÇÃO DA BARRAGEM PROPOSTA

3.1. Tomada de Água

A captação de água bruta na represa formada pela barragem do Ribeirão Piraí será feita por meio de uma torre dotada de três níveis de tomada de água. Essas tomadas serão conectadas a um barrilete que, por sua vez, futuramente na etapa 2 de construção, será interligado a uma adutora responsável pela alimentação da futura estação elevatória de água bruta (EEAB) que abrigará as unidades de recalque que abastecerão os sistemas de água dos municípios integrantes do Consórcio.

Em linhas gerais, a torre de captação terá as seguintes características básicas:

- Seção transversal da torre:
 - Tipo: quadrada;
 - Dimensões: 3,20 m x 3,20 m;
- Altura da torre: 15,10 m;
- Número de níveis de tomada de água: 3 tomadas;
- Cota da geratriz inferior de cada tomada:
 - Tomada 1: 552,50 m;
 - Tomada 2: 546,70 m;
 - Tomada 3: 544,00 m;
- Diâmetro da tubulação do barrilete vertical: 1.200 mm;
- Diâmetro da tubulação do barrilete horizontal: 1.200 mm.

3.2. Galeria do Barrilete

O barrilete da tomada de água atravessará a base da barragem mediante uma galeria de concreto armado com as seguintes características básicas:

- Largura útil: 3,20 m;
- Altura útil: 3,20 m;
- Extensão: (galeria fechada = 28,60 m e canal aberto = 72,0 m) 100,60 m.

3.3. Galeria de Desvio

Para o desvio do rio durante o fechamento da barragem e terra está prevista uma galeria em concreto armado com as seguintes características básicas:

- Largura útil: 3,20 m;
- Altura útil: 3,20 m;

- Extensão: (galeria fechada = 10,00 m e canal aberto = 78,0 m) 88,00 m.

3.4. Vertedor Labirinto de Extravasão

A barragem contará com um vertedor de extravasão do tipo labirinto, soleira espessa e escoamento livre (sem comporta), com as seguintes características básicas:

- Q = Vazão máxima de 10.000 anos de Período de Retorno = $622 \text{ m}^3/\text{s}$;
- $H = 1,35 \text{ m}$;
- $P = 4,50 \text{ m}$;
- $H/P = 0,30$;
- $\alpha = \text{Ângulo da soleira em relação ao fluxo} = 8^\circ$;
- $C_d = 0,5$;

3.5. Adufas para passagem de cheias durante a Etapa 1 de construção

Para permitir a passagem de cheias durante a Etapa 1 de construção e operação do sistema de captação, será implantada uma estrutura em concreto armado sob a laje do vertedouro labirinto com 4 galerias capaz de atender uma cheia máxima.

A soleira está na EL 549,00 m que permitirá um armazenamento de água para uso no abastecimento da ordem de $1,27 \times 10^6 \text{ m}^3$, bem como duas adufas com largura de 12,70 m e duas com 12,75 m e altura livre de 3,00 m, e comprimento total de 61,10 m

3.6. Canal de aproximação do sistema de vertedouro

Antes do vertedor, será implantado um canal de aproximação com as seguintes características:

- Seção: trapezoidal;
- Largura útil: 54,90 m;
- Extensão: 191,00 m;

3.7. Bacia de Dissipação de Energia

Após o vertedor, será implantada uma escada dissipadora que será utilizada tanto na Etapa 1 para atender a passagem de cheias pelas adufas, quanto definitivamente na passagem de cheias pelo vertedouro labirinto, com as seguintes características:

- Seção: retangular;
- Largura útil: 56,10 m;
- Extensão: 37,50 m;
- Desnível: (EL 552,00 – EL 544,00) 8,00 m;

3.8. Canal de Restituição

Após a bacia de dissipação de energia, será implantado um canal de restituição com as seguintes características:

- Seção: trapezoidal;
- Largura da base: 52,80 m;
- Taludes: 1:1 (H:V);

- Profundidade média da lâmina d'água: 1,50 m;
- Extensão: 207,00 m;
- Material de revestimento: gabião-manta.

3.9. Maciço de Terra

O maciço de terra da barragem terá as seguintes características básicas:

- Cota do nível de água (NA) operacional: 556,50 m;
- Cota do nível de água (NA) máx. maximorum: 557,85 m;
- Cota da crista da barragem: 559,00 m;
- Cota de fundo: 544,00 m;
- Altura útil da barragem: 12,50 m;
- Borda livre: 2,50 m;
- Altura total da barragem: 15,00 m;
- Largura da crista: 7,00 m;
- Taludes:
 - Montante: 1:2,5 (V:H);
 - Jusante: 1:3 (V:H).

3.10. Sistema de Transposição de Peixes Provisória

Para atender a transposição de peixes na Etapa 1 será implantada um a escada em concreto armado com as seguintes características básicas:

- Cota de fundo da comporta: 547,25 m;
- Seção quadrada: 2,0 x 2,0 m²;
- Comprimento: 80,00 m;

3.11. Sistema de Transposição de Peixes Definitiva

Para atender a transposição de peixes na fase final de operação será implantada um a escada em concreto armado com as seguintes características básicas:

- Cota de fundo da comporta: 554,30 m;
- Seção quadrada: 2,0 x 2,0 m²;
- Comprimento: (montante da comporta= 129 m e jusante = 243 m) 372,00 m;

4. RELATÓRIO FOTOGRÁFICO

A seguir, apresentam-se fotos de pontos de maior relevância obtidas durante a inspeção de campo realizada em 14/02/2014.



Foto 1 - Vista da ponte da Rua Japão sobre o Rio Jundiaí e por onde passará a adutora de água bruta (em direção à elevatória de água bruta).



Foto 2 - Detalhe de coletor de esgoto sob a ponte da Rua Japão (lado esquerdo da ponte, considerando o sentido de recalque da adutora).



Foto 3 - Vista do passeio do lado direito da ponte, sob o qual deverá passar a adutora.



Foto 4 - Vista do local da travessia da adutora sob a via férrea, em direção a ETA.



Foto 5 - Vista do caminho localizado na cabeceira da futura represa, junto à travessia sobre o Ribeirão Piraí. Em função da cota do nível de água da represa, este caminho deverá ser alteado e construído um bueiro na travessia.



Foto 6 - Vista para jusante do Ribeirão Piraí a partir da travessia supracitada.



Foto 7 - Vista para montante do Ribeirão Piraí a partir da travessia supracitada.

5. ANEXOS

5.1. MEMORIAL DE CÁLCULO HIDRÁULICO DO VERTEDOR

Dimensionamento Hidráulico das Estruturas do Projeto Executivo

5.1.1. Vertedouro Labirinto

O dimensionamento hidráulico da soleira vertente tipo Labirinto foi realizado aplicando a metodologia desenvolvida por Tullis, Amanian et Waldron, em 1995, que aplica a Equação apresentada a seguir:

$$Q = C_d L \frac{2}{3} \times \sqrt{2g} H^{1,5}$$

Onde:

Q = Vazão vertida pela soleira;

C_d = Coeficiente de descarga, variável em função do ângulo de abertura;

L = Comprimento total da soleira;

g = aceleração da gravidade;

H = Lâmina d'água acima da soleira do vertedouro.

A metodologia é válida para vertedouros com soleira de montante na forma de um quarto de círculo (igual à considerada no presente estudo), e o coeficiente de descarga varia em função do ângulo da soleira em relação ao fluxo, da relação entre a carga total (H) da lâmina d'água acima da crista e da altura (P) da mesma soleira. Tullis et al. (1995) apresentam um layout (figura 14) e define as diretrizes gerais dos parâmetros principais do vertedouro labirinto:

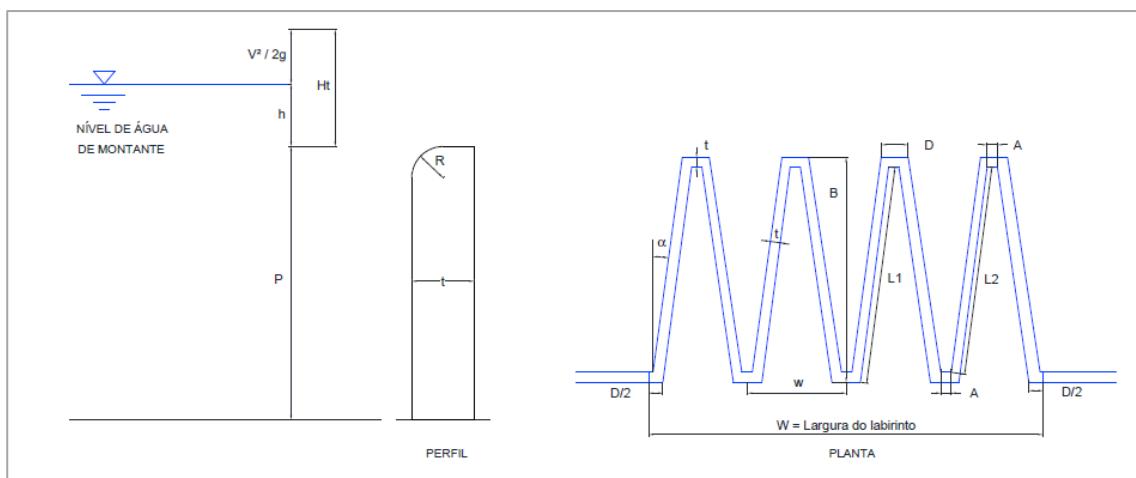


Figura 1: Layout proposto por Tullis et al. (1995)

A Figura 1 a seguir apresenta o resultado dos experimentos realizados por Tullis, Amanian et Waldron (1995), bem como as curvas de projeto ajustadas para vários ângulos da soleira em relação ao fluxo. O Coeficiente de escoamento também pode ser obtido por meio da equação a seguir.

Para $\alpha = 8^\circ$:

$$C_d = 0,49 + 1,08 \cdot \left(\frac{H_t}{P} \right) - 5,27 \cdot \left(\frac{H_t}{P} \right)^2 + 6,79 \cdot \left(\frac{H_t}{P} \right)^3 - 2,83 \cdot \left(\frac{H_t}{P} \right)^4$$

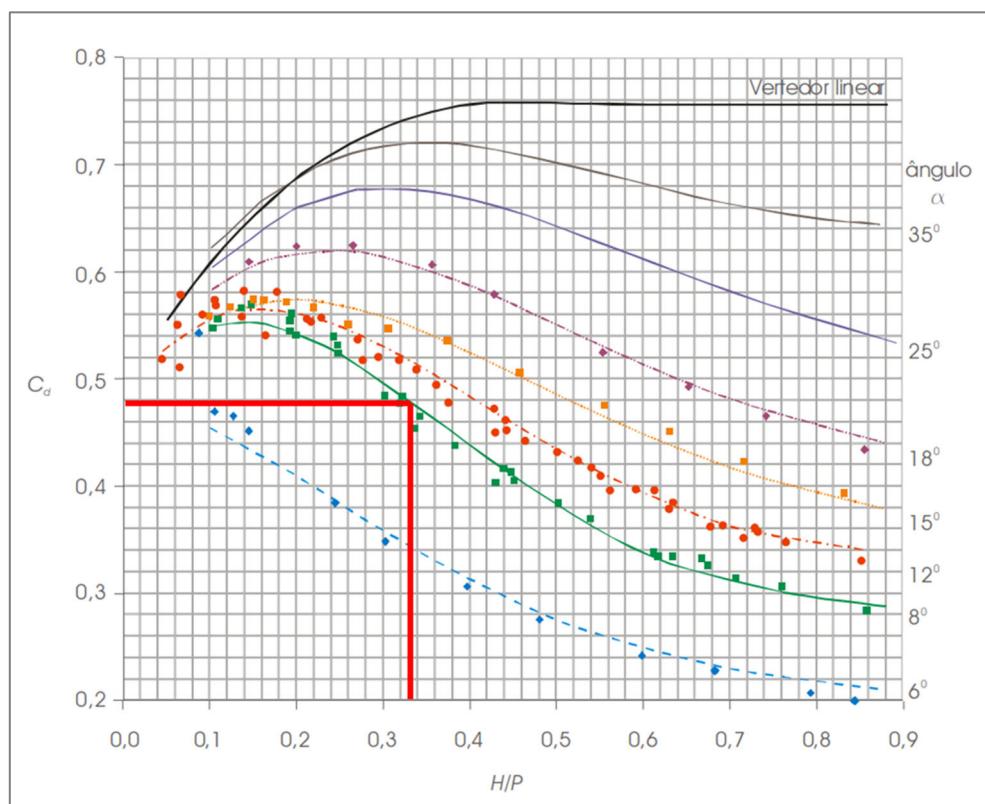


Figura 2: Coeficientes de Descarga de Vertedouros Labirinto, em função do ângulo e da relação Ht/P , segundo TULLIS et al. (1995).

Com as condições acima descritas do labirinto e para a condição de um ângulo de 8° , o cálculo resultante do coeficiente de descarga C_d será de 0,48, que resulta em um coeficiente de escoamento de 1,43.

O cálculo da capacidade do vertedouro resulta então em:

$$Q = 1,43 \times 285 \times (1,35)^{1,5} = 639 \text{ m}^3/\text{s} > 622 \text{ m}^3/\text{s} (\text{TR } 10.000 \text{ anos}) \Rightarrow \text{ok}$$

O resumo dos dados básicos, parâmetros obtidos e resultados é apresentado na tabela 8 a seguir.

Tabela 1: Resumo do dimensionamento do vertedouro labirinto

PLANILHA DE CÁLCULO PROPOSTA PARA O PROJETO DE UM VERTEDOURO LABIRINTO				
PROPOSTA POR TULLIS et al. (1995)				
Parâmetro	Símbolo	Valor	Unidade	Fonte / Equações / Notas
(a) Dados de Entrada do Local				
Vazão Máxima	Q	622.00	m³/s	Entrada
Nível Máximo do Reservatório	RES	557.85	m	Entrada
Cota do Canal de Aproximação	-	552.00	m	Entrada
Cota da Crista do Vertedouro	EI.	556.50	m	Entrada
Carga Total de Operação	Ht	1.48	m	Ht = res-el-perda
(b) Dados adotados				
Perda estimada na entrada	Perda	0.13	m	Estimada
Número de Ciclos	Número	3	-	Deve manter w/P entre 3 e 4
Altura da parede do Vertedouro	Perda	4.50	m	P = 1,4*Ht
Ângulo formado na direção do Escoamento	α	8	graus	Normalmente entre 8 e 16 graus
(c) Dados calculados				
Espessura da parede do Vertedouro	t	0.55	m	t=P/6
Largura interna do vértice	A	1.00	m	Deve estar entre o valor de t e 2t
Largura externa do Vértice	D	1.83	m	Equação (2.1)
Relação Ht/P	Ht/P	0.33	-	-
Coeficiente de Descarga	Cd	0.48	-	Equações (2.16) a (2.23)
Comprimento efetivo da crista	L	283.9	m	Equação (2.2)
Comprimento do Vertedouro na direção do escoamento	B	46.6	m	Equação (2.3)
Comprimento do Braço	L1	46.5	m	Equação (2.4)
Comprimento efetivo do braço	L2	46.3		Equação (2.5)
Comprimento Total da Crista	L3	285.8	m	Equação (2.6)
Largura de um ciclo	w	15.8	m	Equação (2.7)
Largura Total do Vertedouro	W	47.3	m	Equação (2.8)
Comprimento correspondente para Vertedouro Linear	-	188.8	m	Equação (2.10) - Cd para Vertedouros lineares
Relação w/P	w/P	4	-	Deve estar entre 3 e 4

5.1.2. Dissipação

A dissipação de energia do escoamento do Vertedouro será realizada por meio de duas estruturas: Escada Hidráulica e Bacia de dissipação.

A verificação hidráulica destas estruturas foi realizada por meio do software SisCCoh 1.1 desenvolvido pela Universidade de Minas Gerais (UFMG), de domínio público.

A metodologia adotada para a formulação dos cálculos foi fundamentada em Flow Characteristics of Skimming Flows in Stepped Channels ', de Ohtsu, Yasuda e Takahashi, publicado no Journal of Hydraulic Engineering - ASCE em Setembro de 2004; Páginas 860 - 869.

Ambas as estruturas foram dimensionadas para o Período de Retorno de 1000 anos e duração de chuva de 5h (312 m³/s), seguindo recomendações para grandes barragens.

A seguir são apresentados os resultados dos cálculos hidráulicos realizados para estas estruturas.

Tabela 2: Caracterização do regime de escoamento nos degraus

SisCCoH - Sistema para Cálculos de Componentes Hidráulicos Escoamento em Degraus - Regime de Escoamento		
Entrada de Dados		
Vazão - Q (m ³ /s)	312	
Largura do Canal - B (m)	55	
Altura dos Degraus - S (m)	0,45	
Comprimento dos Degraus - l (m)	1,50	
Resultados		
Faixa de Vazões (m/s ³)		
Regime de Escoamento	Q Minima	Q Maxima
Napple Flow	0	34,469
Transição	34,469	55,759
Skimming Flow	55,759	312

Tabela 3: Resumo das verificações hidráulicas da dissipação em degraus

SisCCoH - Sistema para Cálculos de Componentes Hidráulicos	
Escoamento em Degraus - Regime Skimming Flow	
Dados de Entrada	
Vazão (m ³ /s)	312
Largura do Canal (m)	55
Altura do Degrau (m)	0,45
Comprimento do Patamar do Degrau (m)	1,50
Desnível do Trecho (m)	8
Resultados	
Escoamento não uniforme - Tipo A	
Ângulo com a Horizontal (graus)	16.699
Vazão (m ³ /s.m)	5.673
Profundidade Crítica (m)	1.486
Concentração Média de Ar	0,244
Dados para dimensionamento	
Profundidade Aerada do Escoamento (m)	0,869
Velocidade do Escoamento Aerado (m/s)	6.527
Profundidade Final do Escoamento (m)	0,658
Velocidade Final do Escoamento)m/s)	8.628
Energia Residual (m)	4.424
Altura de Referência da Parede (m)	1.217
Cálculo do Ponto de Início do Escoamento Aerado	
Altura da rugosidade do degrau - k (m)	0,431
Posição do Início da Aeração - LA (m)	22.229
Profundidade do Início da Aeração - Ya (m)	0,793
Risco de CavitAÇÃO	
Velocidade no Início da Aeração - Va (m/s)	7,15
Velocidade Crítica de Cavitação no Início da Aeração - Vcra (m/s)	17.771

Esquema geral do escoamento em canais com degrau:

Y_C (m)	1,486	H_{dam} (m)	8	S (m)	0,45
$Y_{0,9}$ (m)	0,869	H_W (m)	1,217	I (m)	1,5
θ °					16,69

Escoamento não uniforme - Tipo A

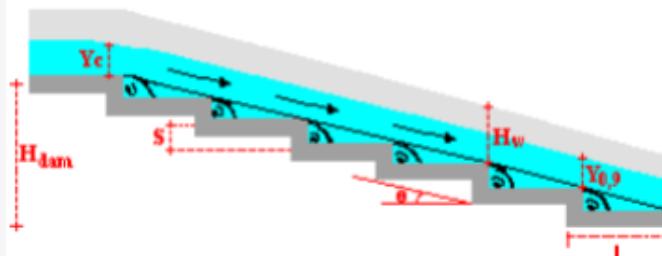


Figura 3: Esquema geral do escoamento em canais em degrau

Tabela 4: Resumo das verificações hidráulicas da bacia de dissipação

SisCCoH - Sistema para Cálculos de Componentes Hidráulicos	
Bacias de Dissipação	
Dados de Entrada	
Vazão (m³/s)	312
Largura a montante (m)	55
Profundidade montante D1 (m)	0,658
Resultados	
Tipo de Bacia	USBR Tipo IV
Número de Froude à montante	3,39
Velocidade de entrada (m/s)	8,62
Profundidade jusante D2 (m)	2,85
Comprimento da bacia (m)	15,36
Borda livre calculada (m)	1,15
Altura de referência da parede (m)	3,99
Energia dissipada (m)	1,4
Velocidade de saída (m/s)	1,99

5.1.3. Adufas + Galeria de Desvio

A galeria de desvio terá duas modalidades de operação:

- Como conduto livre, durante a fase de construção do maciço da barragem.
- Como seção afogada, caso necessário, durante a etapa de paralização temporária das obras (quando o reservatório estiver parcialmente cheio), até o momento de elevação do nível do reservatório até a cota 556,50 m e utilização do vertedouro labirinto.

Para o dimensionamento e verificações hidráulicas da galeria operando em seção livre foi utilizada a Equação de Manning, conjuntamente com a Equação da Continuidade, apresentadas a seguir. O escoamento (com exceção dos trechos de dissipação de energia) foi considerado uniforme e permanente, estando o escoamento em corrente livre. Assim, foram empregadas as seguintes equações:

$$v = \frac{Rh^{2/3} \cdot i^{1/2}}{n}$$

$$Q = v \cdot A$$

Onde:

v = velocidade média de escoamento, em m/s;

Rh = raio hidráulico da seção, em m;

i = declividade longitudinal, em m/m;

n = coeficiente de rugosidade de Manning;

Q = vazão, em m^3/s ;

A = área da seção molhada, em m^2 .

Para o desenvolvimento dos cálculos hidráulicos em seção afogada, foi utilizado o programa HEC-RAS (River Analysis System), desenvolvido pela Hydrologic Engineering Center (HEC) do Corpo de Engenheiros do Exército dos EUA. O sistema é capaz de simular perfis de lâmina d'água com fluxo subcrítico, supercrítico e misto, sendo este último o método utilizado.

A equação da energia citada acima é abaixo transcrita:

$$Z_1 + Y_1 + \alpha_1 \frac{V_1^2}{2g} = Z_2 + Y_2 + \alpha_2 \frac{V_2^2}{2g} + h_e$$

Sendo para a seção transversal 1 ou 2:

Z = elevação do fundo da seção transversal em relação a uma cota de referência (m);

Y = profundidade da água na seção transversal (m);

α = coeficiente de energia que considera a distribuição não uniforme de velocidades na seção;

V = velocidade média do fluxo na seção (m/s);

g = aceleração da gravidade (m/s²);

h_e = perda de energia entre as seções 1 e 2 (m).

A perda de energia (h_e) é avaliada a partir da expressão:

$$h_e = L \cdot \overline{Sf} + C / \frac{\alpha_1 V_1^2}{2g} - \frac{\alpha_2 V_2^2}{2g} /$$

Onde:

L = comprimento do trecho (m);

Sf = gradiente de perdas por atrito (m/m);

C = coeficiente de perdas localizadas por dilatação ou contração.

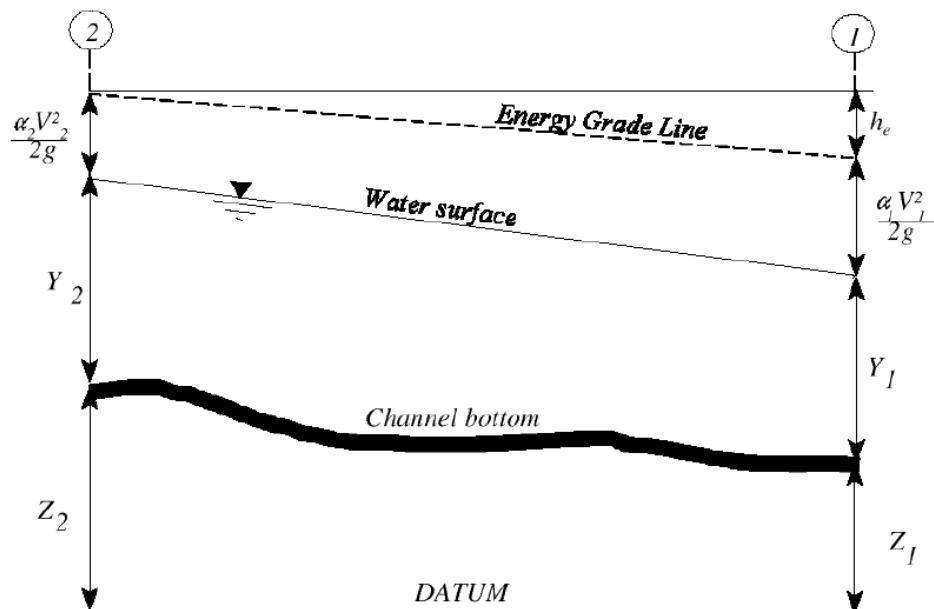


Figura 3: Ilustração representativa do modelo teórico descrito.

Além disso, considera-se que a perda de altura por atrito, para uma certa velocidade e raio hidráulico fornecidos, é a mesma que teria um fluxo uniforme com esta velocidade e raio hidráulico. Isto é, a inclinação motriz é calculada pela fórmula de Manning, já apresentada anteriormente.

As tabelas 2 e 3 a seguir resumem as principais condições geométricas associadas às adufas e galeria de desvio, respectivamente.

Tabela 2: Condições geométricas – Adufas de desvio

Principais parâmetros hidráulicos - Adufas			
nº Adufas Tipo 1	2	nº Adufas Tipo 2	2
Seção unitária	12,75 x 2,5 m	Seção unitária	12,70 x 2,5 m
n Manning	0,013	n Manning	0,013
Declividade longitudinal	0,50%	Declividade longitudinal	0,50%

Tabela 3: Condições geométricas – Adufas de desvio

Principais parâmetros hidráulicos - Galeria de Desvio	
nº células	1
Seção unitária	3,0 x 3,0 m
n Manning	0,013
Declividade longitudinal	0,50%

Na figura 4 a seguir são apresentadas algumas interfaces do software HEC-Ras considerado para as verificações hidráulicas.

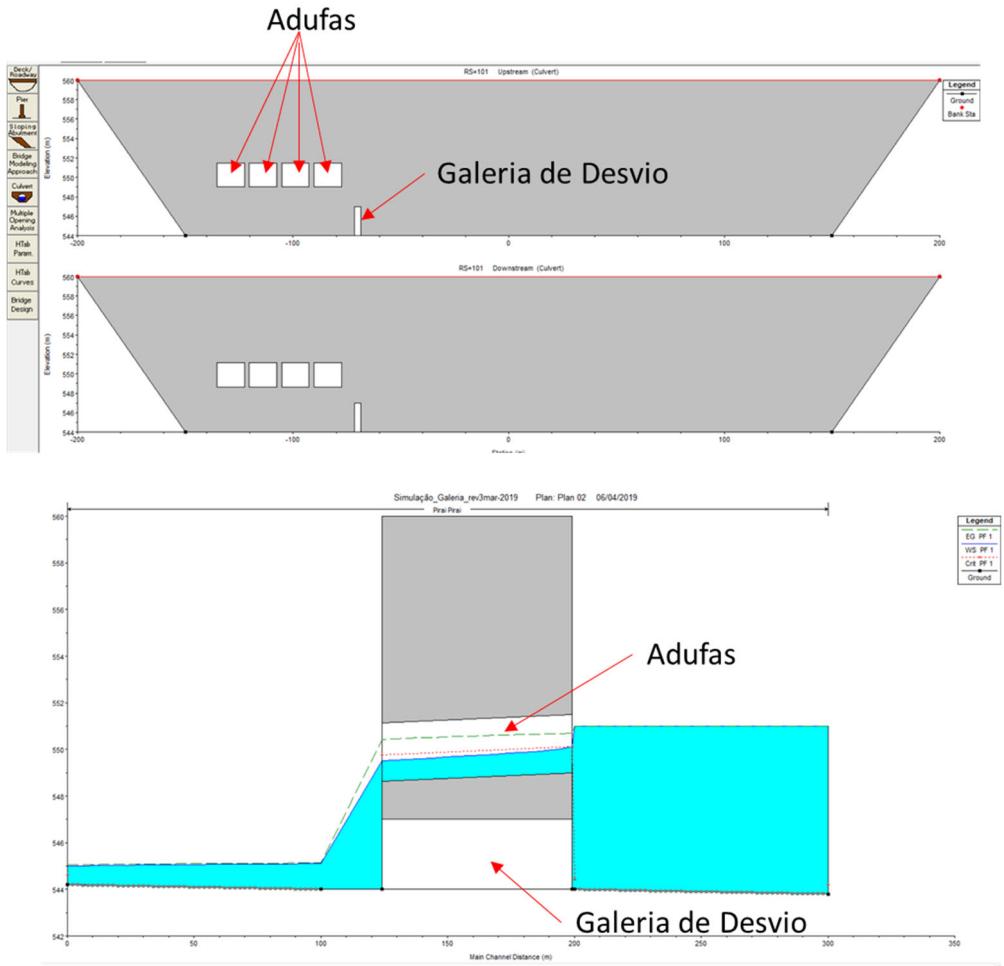


Figura 4: Curva Cota x Descarga das Adufas (sem abertura da galeria de desvio)

A seguir são apresentadas as Curvas Cota x Descarga do Sistema de Adufas (tabela 4 e figura 5), considerando também o cenário de abertura simultânea da galeria de desvio. (tabela 9 e figura 9).

Tabela 4: Relação Cota x Descarga das Adufas (sem abertura da galeria de desvio)

Cota do reservatório	Vazão (m^3/s)		
	Adufas	Galeria	Total
549,28	10	0	10
549,52	25	0	25
549,82	50	0	50
550,08	75	0	75
550,31	100	0	100
550,51	125	0	125
550,71	150	0	150
550,90	175	0	175
551,07	200	0	200
551,24	225	0	225
551,40	250	0	250
551,56	275	0	275
551,72	300	0	300
551,86	325	0	325
552,01	350	0	350
552,15	375	0	375
552,36	400	0	400
552,69	425	0	425
553,04	450	0	450
553,26	475	0	475
553,49	500	0	500
553,76	525	0	525
553,98	550	0	550
554,25	575	0	575
554,52	600	0	600
554,81	625	0	625
553,49	650	0	650
553,65	675	0	675
553,81	700	0	700

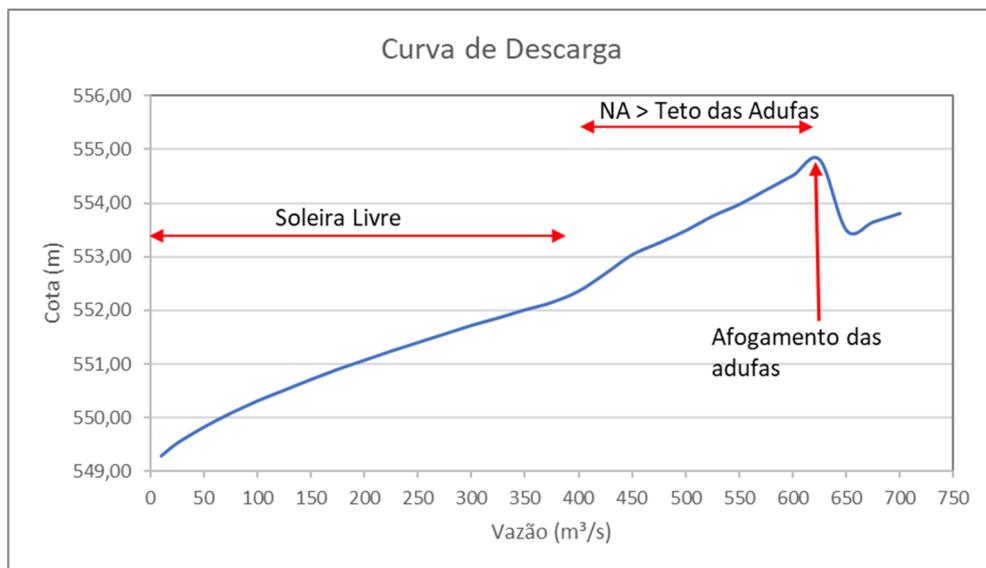


Figura 8: Curva Cota x Descarga das Adufas (sem abertura da galeria de desvio)

Tabela 5: Relação Cota x Descarga das Adufas (com abertura da galeria de desvio)

Cota do reservatório	Vazão (m³/s)		
	Adufas	Galeria	Total
549,28	10	0	10
549,52	25	0	25
549,82	50	0	50
550,08	75	0	75
550,31	100	0	100
550,51	125	0	125
550,71	150	0	150
550,90	175	0	175
551,07	200	0	200
550,84	167,7	57,3	225
551,01	191,5	58,5	250
550,91	215,4	59,6	275
551,33	239,2	60,8	300
551,49	263,2	61,8	325
551,64	287,1	62,9	350
551,78	311,2	63,8	375
551,92	335,2	64,8	400
552,06	359,3	65,7	425
552,20	383,4	66,6	450
552,44	406,9	68,1	475
552,76	429,9	70,1	500
553,06	453,1	71,9	525
553,27	476,9	73,1	550
553,49	500,6	74,4	575
553,72	524,3	75,7	600
553,96	548,0	77,0	625
554,21	571,6	78,4	650
554,47	595,2	79,8	675
554,74	618,8	81,2	700

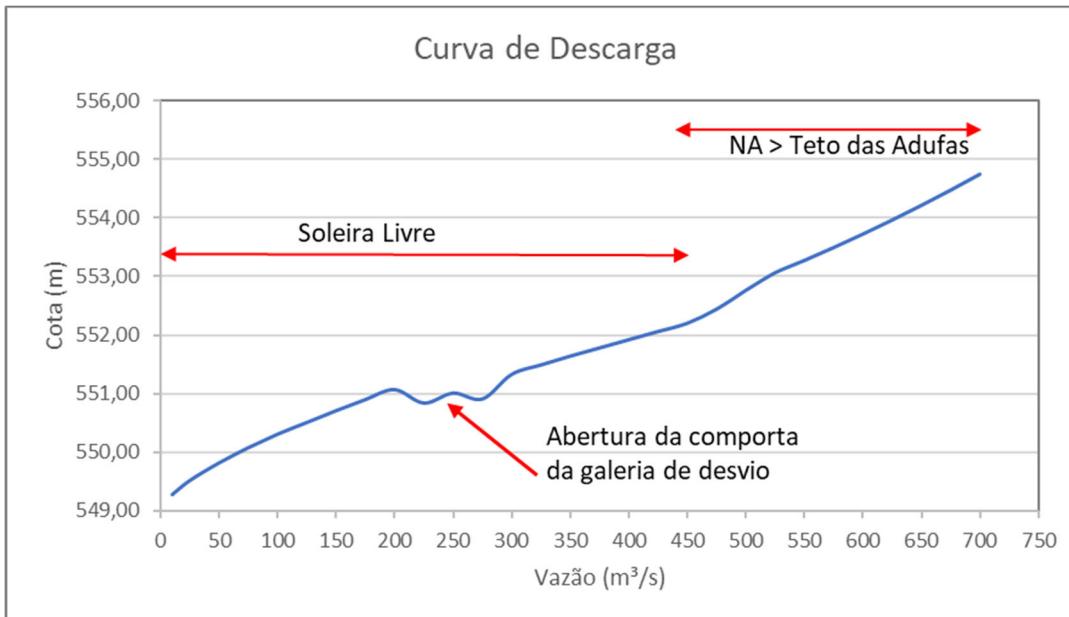
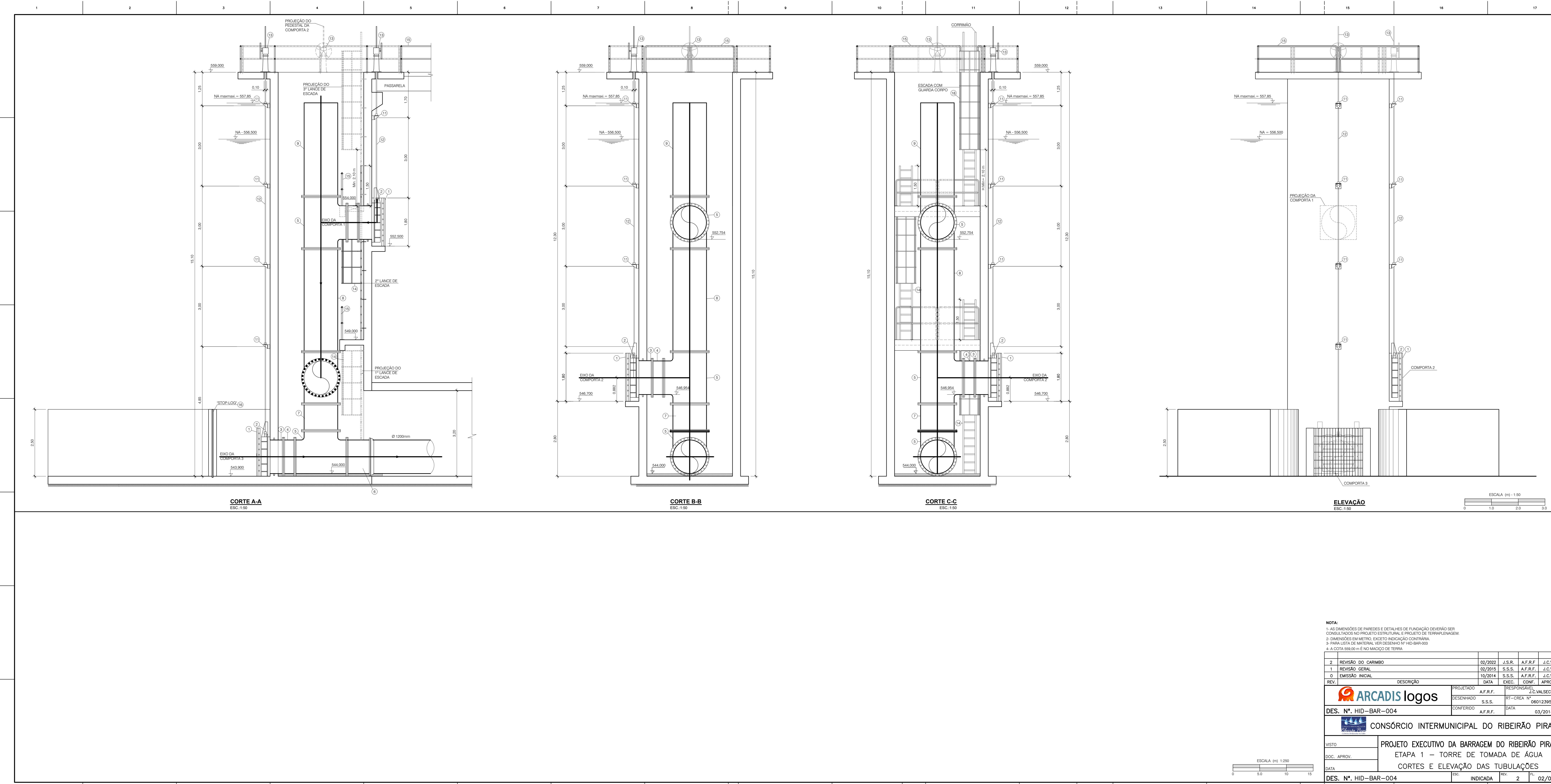
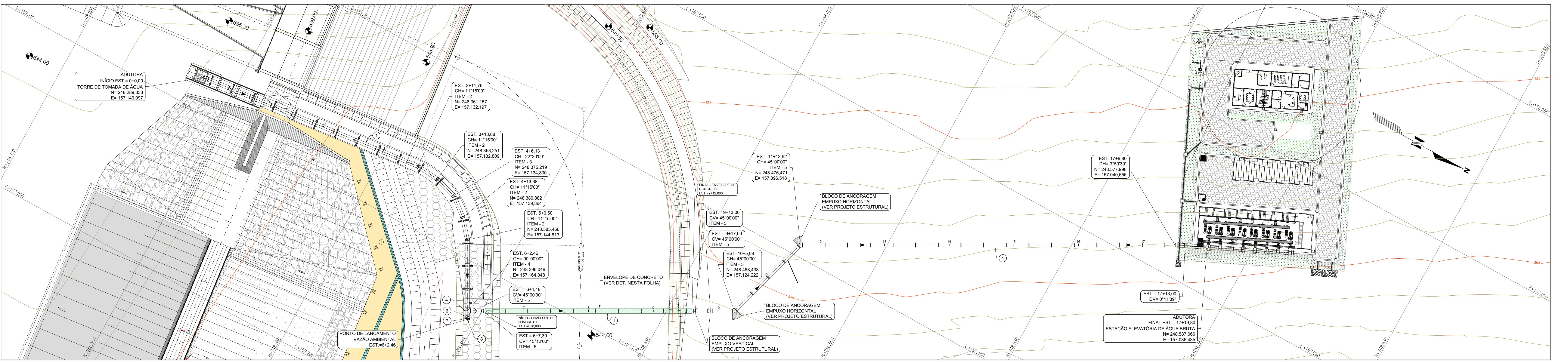


Figura 9: Curva Cota x Descarga das Adufas (com abertura da galeria de desvio)

6. DESENHOS

NUMERO	DESCRIÇÃO
275-TERR-BAR-100	ARRANJO GERAL -PLANTA
275-TERR-BAR-101	AREA DE LIMPEZA NO RESERVATÓRIO - PLANTA GERAL
275-TERR-BAR-102	PRIMEIRA FASE - CANAL DE DESVIO PLANTA, CORTES E DETALHES
275-TERR-BAR-103	PRIMEIRA FASE CONSTRUÇÃO DO CANAL DE DESVIO - ESCAVAÇÕES, PLANTA, CORTES E DETALHES
275-TERR-BAR-104	PRIMEIRA FASE CONSTRUÇÃO DO CANAL DE DESVIO - REVESTIMENTOS, PLANTA, CORTES E DETALHES
275-TERR-BAR-105	BARRAGEM - ESCAVAÇÃO -PLANTA
275-TERR-BAR-106	PRIMEIRA FASE - BARRAGEM ESCAVAÇÃO CORTE A - LONGITUDINAL
275-TERR-BAR-107	PRIMEIRA FASE - BARRAGEM ESCAVAÇÃO CORTES B,C e E- TRANSVERSAL
275-TERR-BAR-108	TAPETE DE ARGILA
275-TERR-BAR-109	FUNDACOES DO TAPETE DE ARGILA - CORTES A a k
275-TERR-BAR-110	SEGUNDA FASE BARRAGEM MACIÇO FECHAMENTO CORTE A -LONGITUDINAL E CORTE B ENSECadeira N° 4
275-TERR-BAR-111	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM - PLANTA
275-TERR-BAR-112	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM - CORTES A,B e C
275-TERR-BAR-113	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM - CORTES D,E e F
275-TERR-BAR-114	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM - CORTES G,H,J e K
275-TERR-BAR-115	TAPETE DE ARGILA CORTES L,M,N e Q
275-TERR-BAR-116	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM CORTES R,S e T
275-TERR-BAR-117	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM DETALHES 1 a 7 E CORTE A
275-TERR-BAR-118	PRIMEIRA FASE DE ESCAVAÇÃO DO CIRCUITO HIDRAULICO -PLANTA APROXIMAÇÃO VERTEDOURO E RESTITUIÇÃO
275-TERR-BAR-119	PRIMEIRA FASE DE ESCAVAÇÃO DO CIRCUITO HIDRAULICO -CORTES A,B,C,D,E e F
275-TERR-BAR-120	PRIMEIRA FASE DE ESCAVAÇÃO DO CIRCUITO HIDRAULICO -CORTES G,H,J e K
275-TERR-BAR-121	PRIMEIRA FASE DE ESCAVAÇÃO DO CIRCUITO HIDRAULICO -CORTES L,M,N,P e Q.
275-TERR-BAR-122	PRIMEIRA FASE TAPETE DO CIRCUITO HIDRAULICO -PLANTA APROXIMAÇÃO VERTEDOURO E RESTITUIÇÃO
275-TERR-BAR-123	PRIMEIRA FASE REATERRO DO CIRCUITO HIDRAULICO - REVESTIMENTOS PLANTA E CORTES A,B,C,De F
275-TERR-BAR-124	PRIMEIRA FASE REATERRO DO CIRCUITO HIDRAULICO - REVESTIMENTOS CORTES G,H,J e K
275-TERR-BAR-125	PRIMEIRA FASE REATERRO DO CIRCUITO HIDRAULICO - REVESTIMENTOS CORTES L.M.N,P e Q.
275-TERR-BAR-126	INSTRUMENTAÇÃO DA BARRAGEM PLANTA CORTES E TABELA
275-TERR-BAR-130	ETAPAS CONSTRUTIVAS - ETAPA 1
275-TERR-BAR-131	LOCALIZAÇÃO DAS JAZIDAS DE EMPRESTIMO E DIST. MÉDIO DE TRANSPORTE ATÉ A BARRAGEM
275-HID-BAR-003	TORRE DE TOMADA DE ÁGUA - PLANTA E DETALHES
275-HID-BAR-004	TORRE DE TOMADA DE ÁGUA - CORTES E ELEVAÇÃO
275-HID-INT-001	INTERLIGAÇÃO DA BARRAGEM À EEAB - PLANTA E PERFIL - ESTAVA 0+0,00 A 17+19,80





PLANTA DE ARTICULAÇÃO



LEGENDA PROJETO

PLANTA

EIXO - ADUTORA PROJETADA

DH DEFLEXÃO HORIZONTAL

CH CURVA HORIZONTAL

DV DEFLEXÃO VERTICAL

CV CURVA VERTICAL

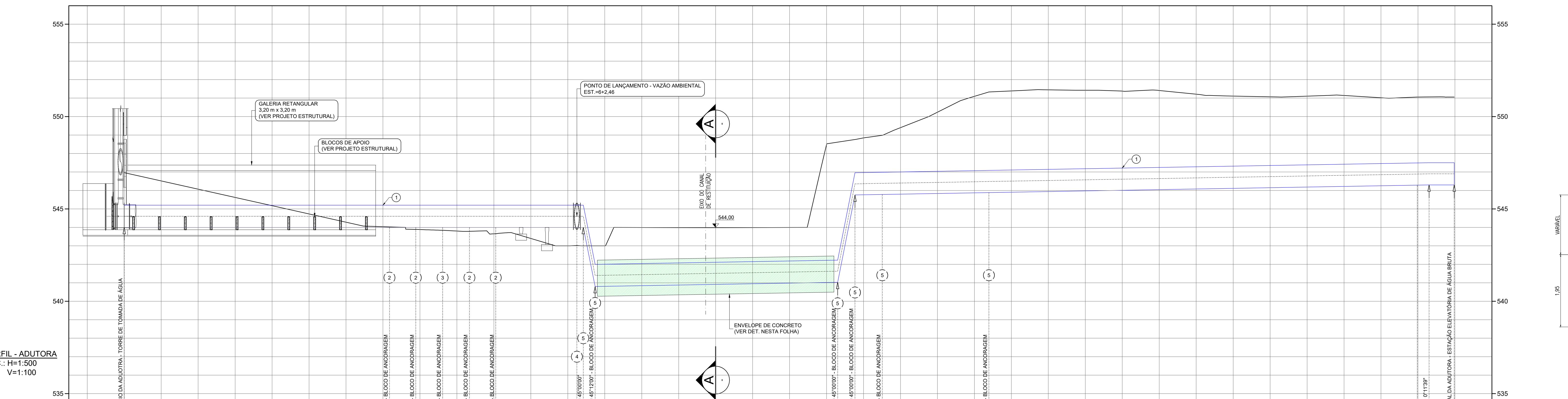
PERFIL

PERFIL DO TERRÔ NATURAL

ADUTORA PROJETADA

PLANTA

ESC: 1:500



CORTE A

ESC: 1:50

LISTA DE MATERIAIS

ITEM	DESCRIÇÃO	UNID.	QTD.	OBSERVAÇÃO
1	TUBO DN1200 CLASSE K7 PONTA E BOLSA COM ELÁSTICA JGS	m	359,80	CONFORME NORMA NBR 7675
2	CURVA 11°15'00" COM BOLSAS E JUNTA ELÁSTICA JGS, DN1200	Pç	4	CONFORME NORMA NBR 7675
3	CURVA 22°30'00" COM BOLSAS E JUNTA ELÁSTICA JGS, DN1200	Pç	1	CONFORME NORMA NBR 7675
4	TÉ DN1200 COM FLANGES	Pç	1	FLANGES CONFORME NORMA ISO 2531
5	CURVA 45°00'00" COM BOLSAS E JUNTA ELÁSTICA JGS, DN1200	Pç	6	CONFORME NORMA NBR 7675
6	REGISTRO OVAL DN1200, COM FLANGES, VOLANTE, CUNHA METÁLICA	Pç	1	FLANGES CONFORME NORMA ISO 2531
7	PLACA REDUTORA DN1200xDN800	Pç	1	FLANGES CONFORME NORMA ISO 2531
8	VÁLVULA CÔNICA DN600 COM FLANGES	Pç	1	FLANGES CONFORME NORMA ISO 2531
9	ACESSÓRIOS PARA MONTAGEM DE FLANGES DN1200	Pç	2	FLANGES CONFORME NORMA ISO 2531
10	ACESSÓRIOS PARA MONTAGEM DE FLANGES DN600	Pç	2	FLANGES CONFORME NORMA ISO 2531

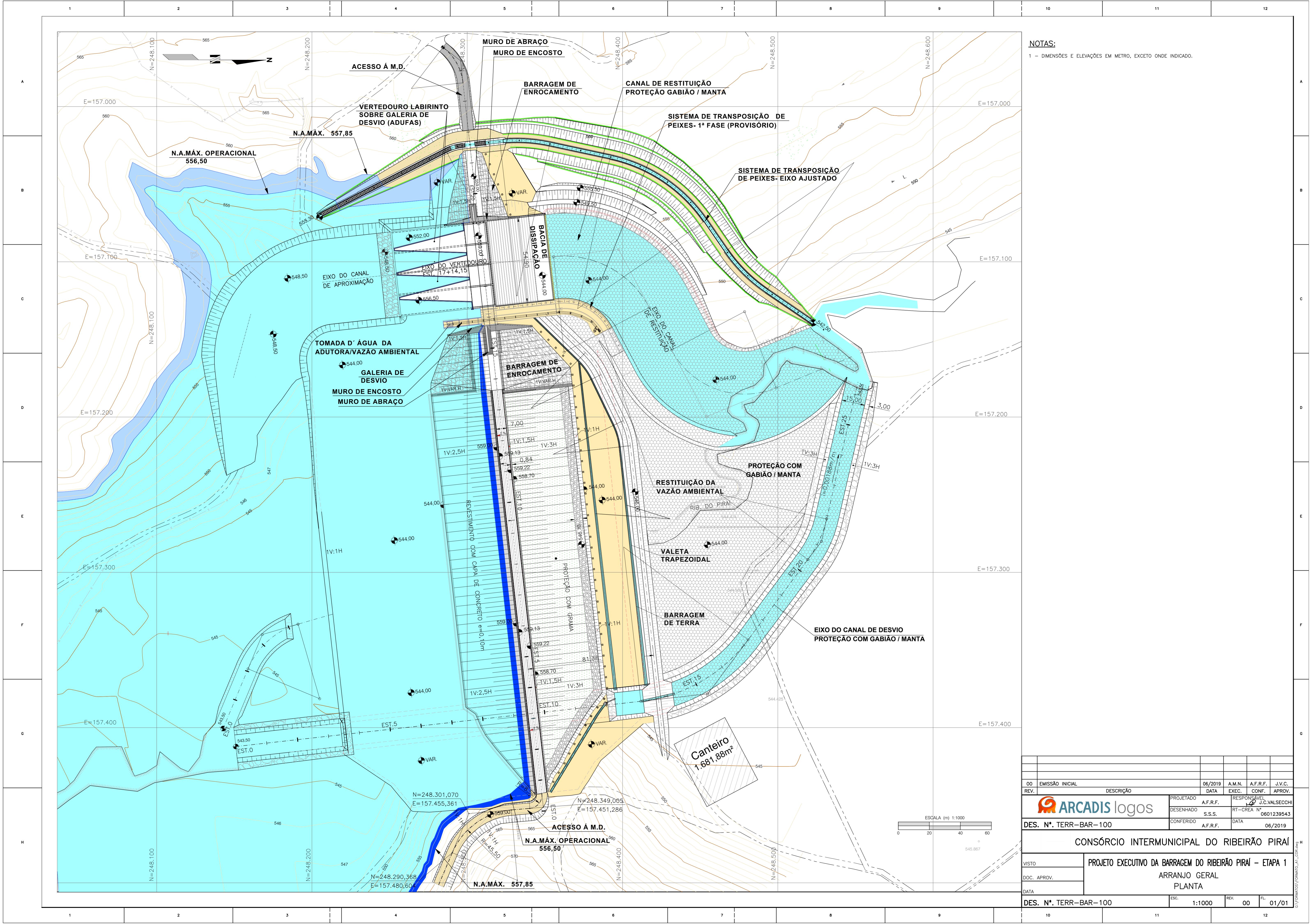
NOTAS:

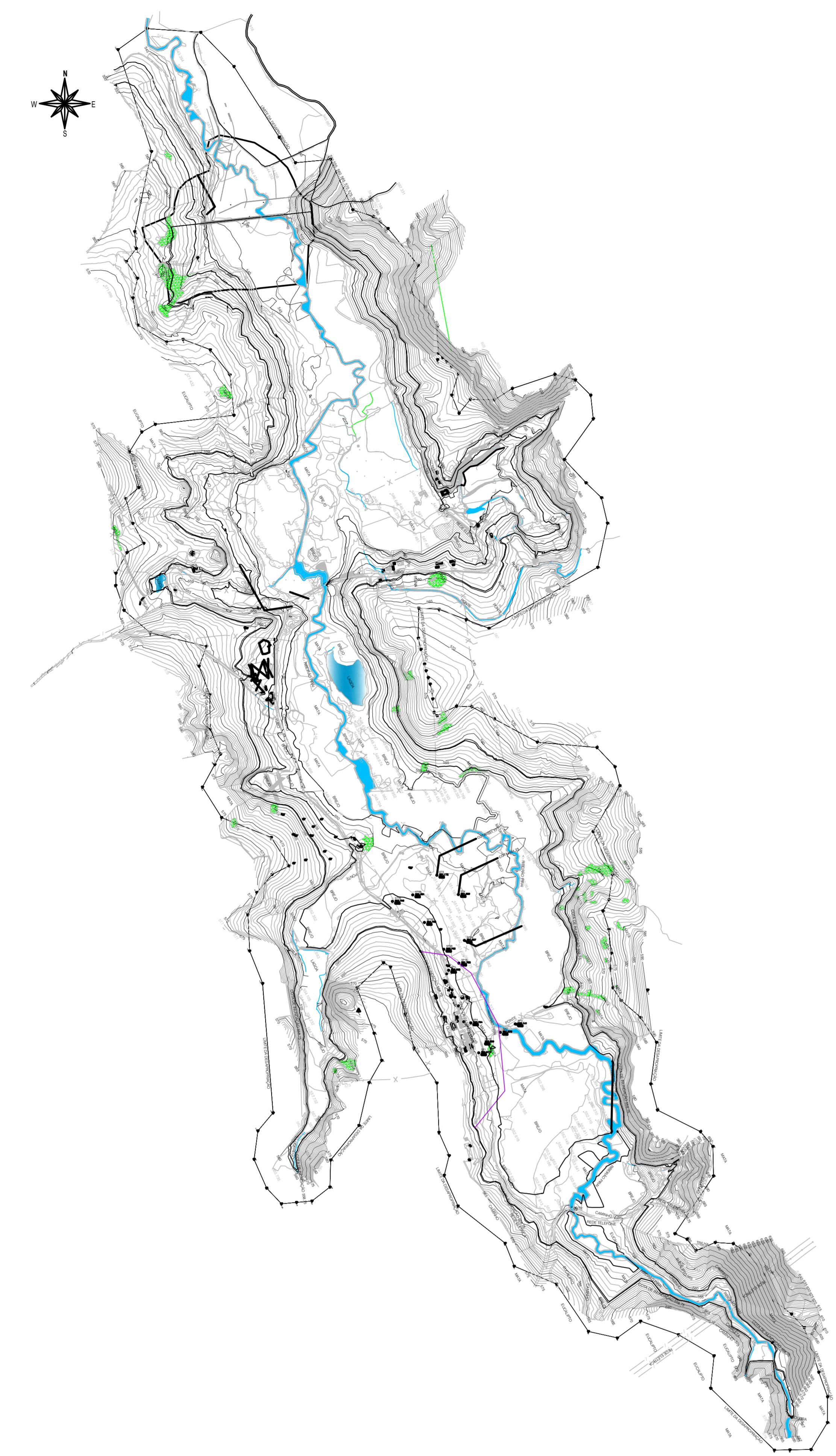
- COTAS E MEDIDAS EM METROS, DIÂMETROS EM MILÍMETROS, SALVO INDICAÇÃO CONTRÁRIA;
-

3. PARA ESCAVAÇÃO DAS VALAS EM QUE NÃO HÁ NECESSIDADE DE ESCORAMENTO DEVEM SER ADOTADOS TALUDES COM INCLINAÇÃO 1:1H DO LADO DIREITO DA ADUTORA PROJETADA, NO SENTIDO DA C44 PARA O R7, POR SEGURANÇA, EM FUNÇÃO DA PRÓXIMIDADE COM A ADUTORA EXISTENTE. DEVEM SER ADOTADOS TALUDES COM INCLINAÇÃO 1:5:1H DO LADO ESQUERDO DA ADUTORA PROJETADA.

4. DURANTE AS OBRAS, POR ENGENHEIRO GEOTÉCNICO, VERIFICANDO EVENTUAL NECESSIDADE/POSSIBILIDADE DE DIMINUIÇÃO DAS ESCAVACÕES AUMENTANDO-SE A INCLINAÇÃO DOS TALUDES OU DE ABATIMENTO PARA AUMENTO DE SEGURANÇA.

01	ALTERAÇÃO DO TRACÔDO DA INTERLIGAÇÃO DA BARRAGEM À EEB	01/2022	M.S.	C.V.	J.C.V.
00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	S.S.	A.F.R.F.	J.C.V.
REV.	DESCRIÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
	ARCADIS Design & Consultancy for natural and built assets		PROJETADO	RESPONSAVEL	C.VALESCHEI
DES. N.º HID-INT-001			DESENHADO	MSB	RT-CREA N°
			CONFIRDO	MSB	
			DATA		06/2019
CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAI					
PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1					
INTERLIGAÇÃO DA BARRAGEM À EEB					
PLANTA E PERFIL - ESTACA 0+00,0 A 17+19,80					
DES. N.º HID-INT-001	ESC. INDICADA	REV. 01	FL. 01/01		



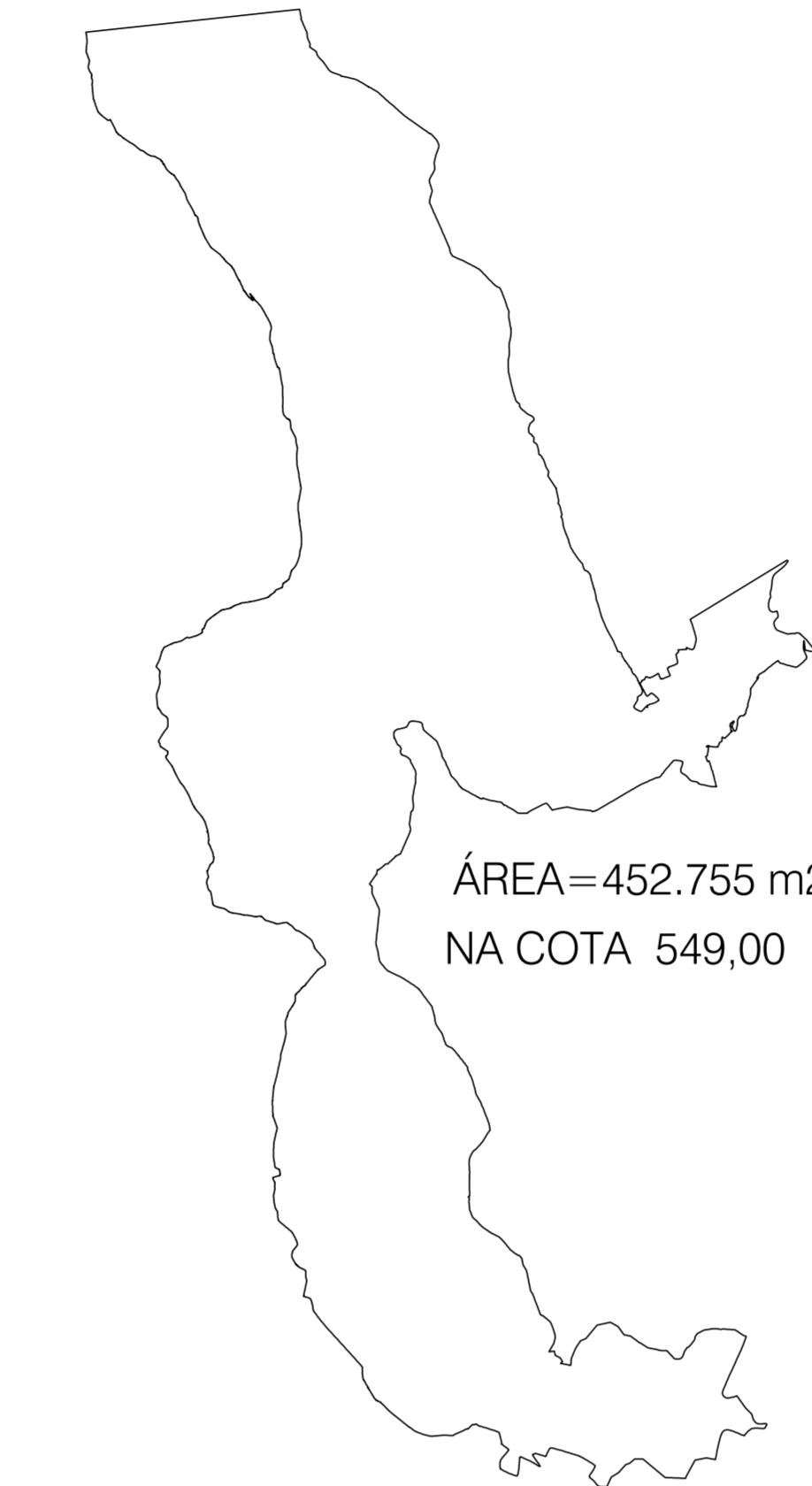


BARRAGEM



ÁREA TOTAL=171.000 m²

COTA 549,00



ÁREA=452.755 m²
NA COTA 549,00

COTA 557,85



ÁREA=1.842.014 m²

COTA 549,00 - ÁREA = 452.755 m²

ÁREA DA BARRAGEM = 171.000 m²

COTA 557.85 - ÁREA = 1.842.014 m²

ÁREA DE LIMPEZA 1^a ETAPA = 452.755 m² + 171.000 m² = 623.755 m²

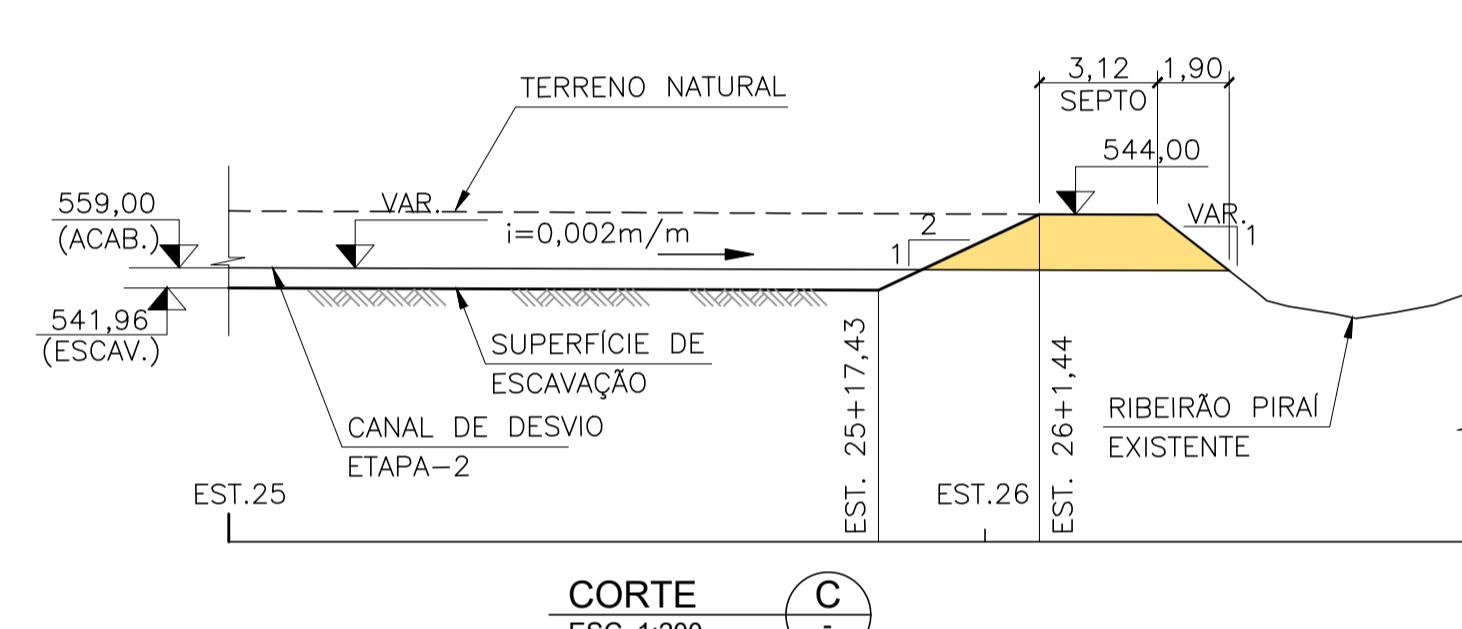
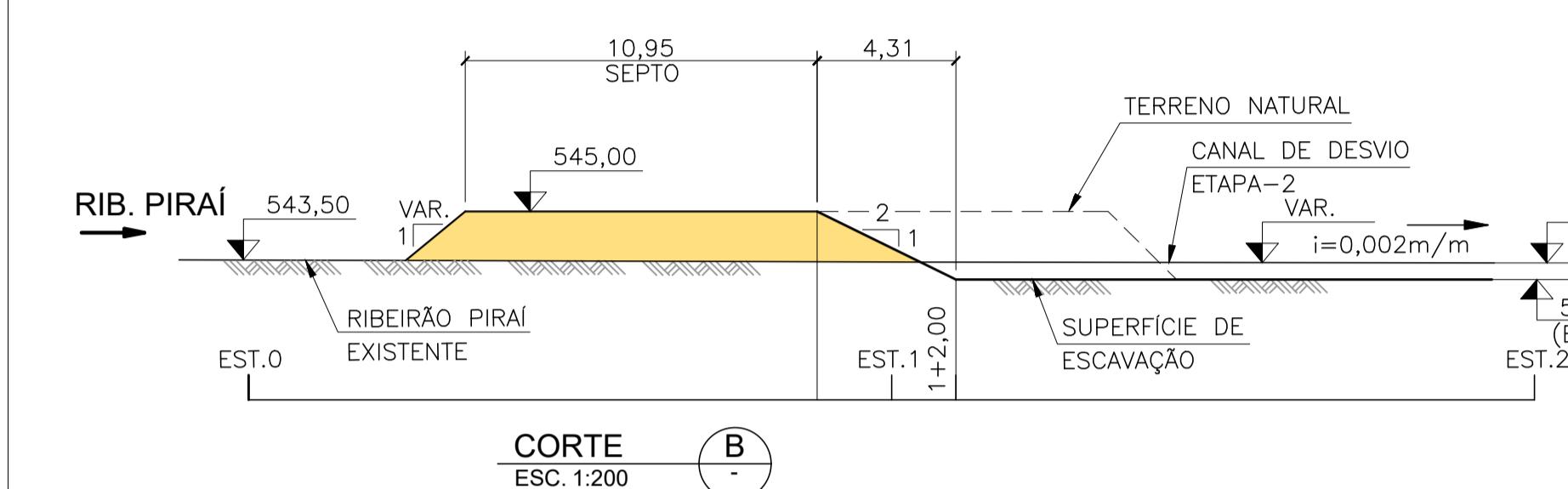
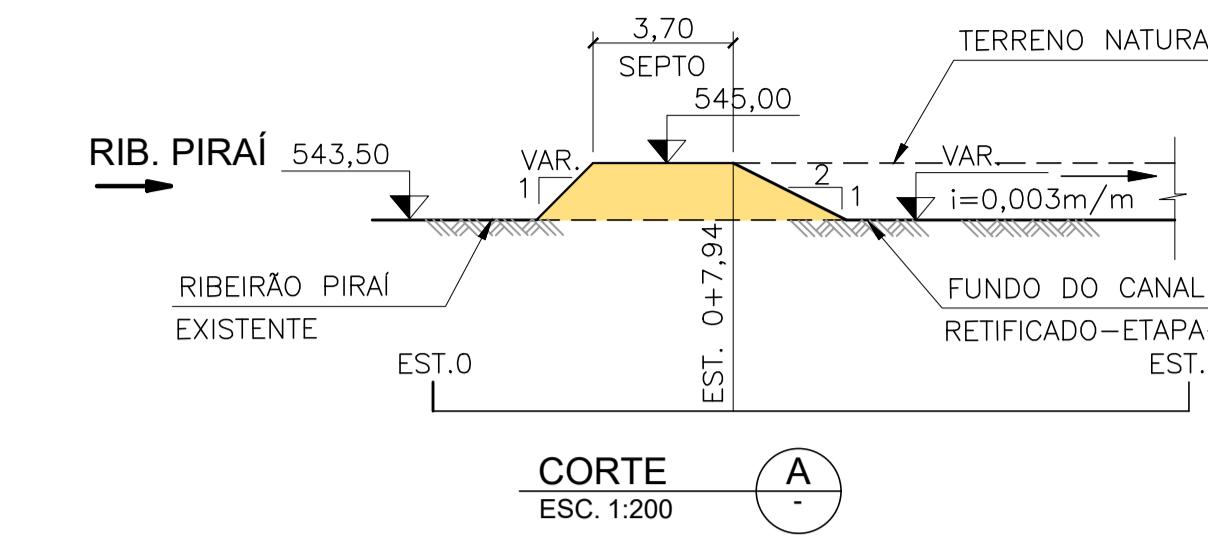
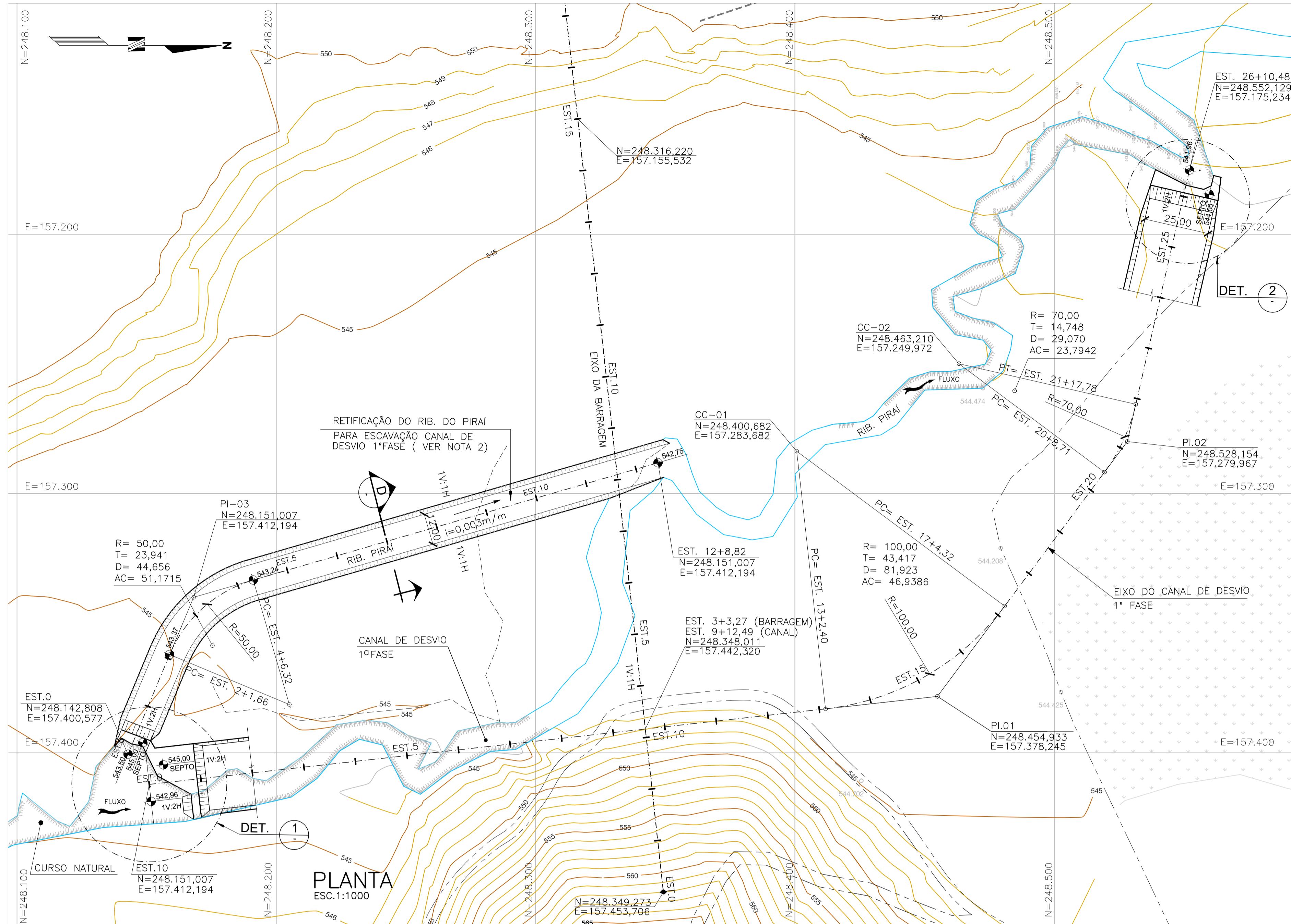
ÁREA DE LIMPEZA 2^a ETAPA = 1.842.014 m² - 623.755m² = 1.218.239 m²

NOTAS:
1- AS NOVAS ESTRADAS DE ACESSO SERÃO IMPLANTADAS NA COTA 560,00 m COM LARGURA DE 8,00 m E RAIO MÍNIMO DE CURVATURA DE 30,00. SALVO INDICAÇÃO EM CONTRÁRIO, AS NOVAS ESTRADAS DE ACESSO DEVERÃO SER REVESTIDAS COM BICA CORRIDA.
2- ESTACAS DE 100 EM 100 METROS.
3- DESENHO DE REFERÊNCIA:
4- ESCOES TÍPICAS DE PAVIMENTO
5- BUEIROS

H.D-ETD-007
H.D-ETD-008

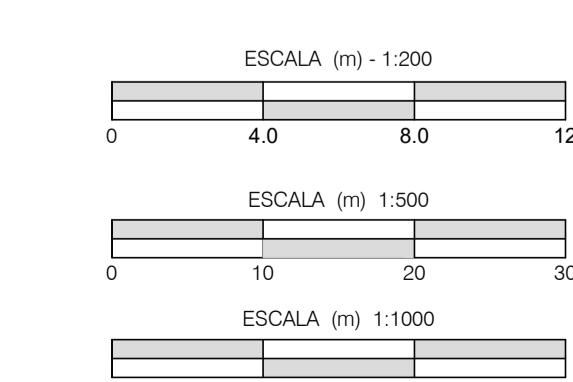
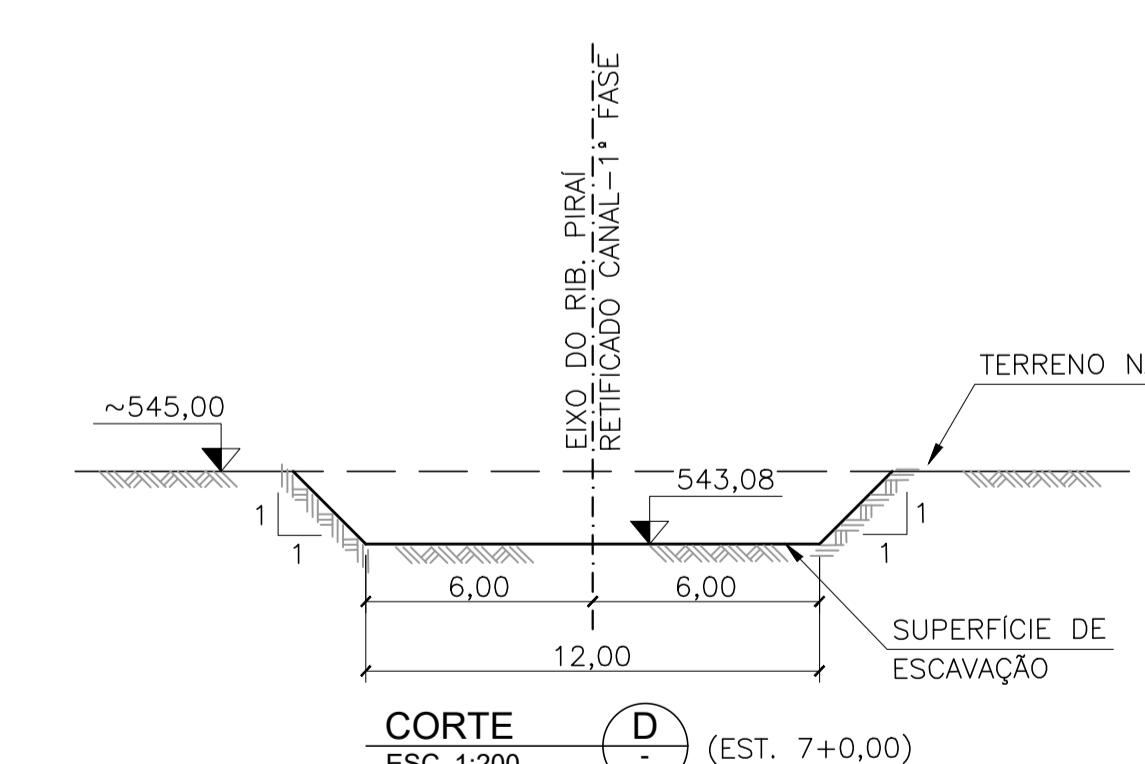
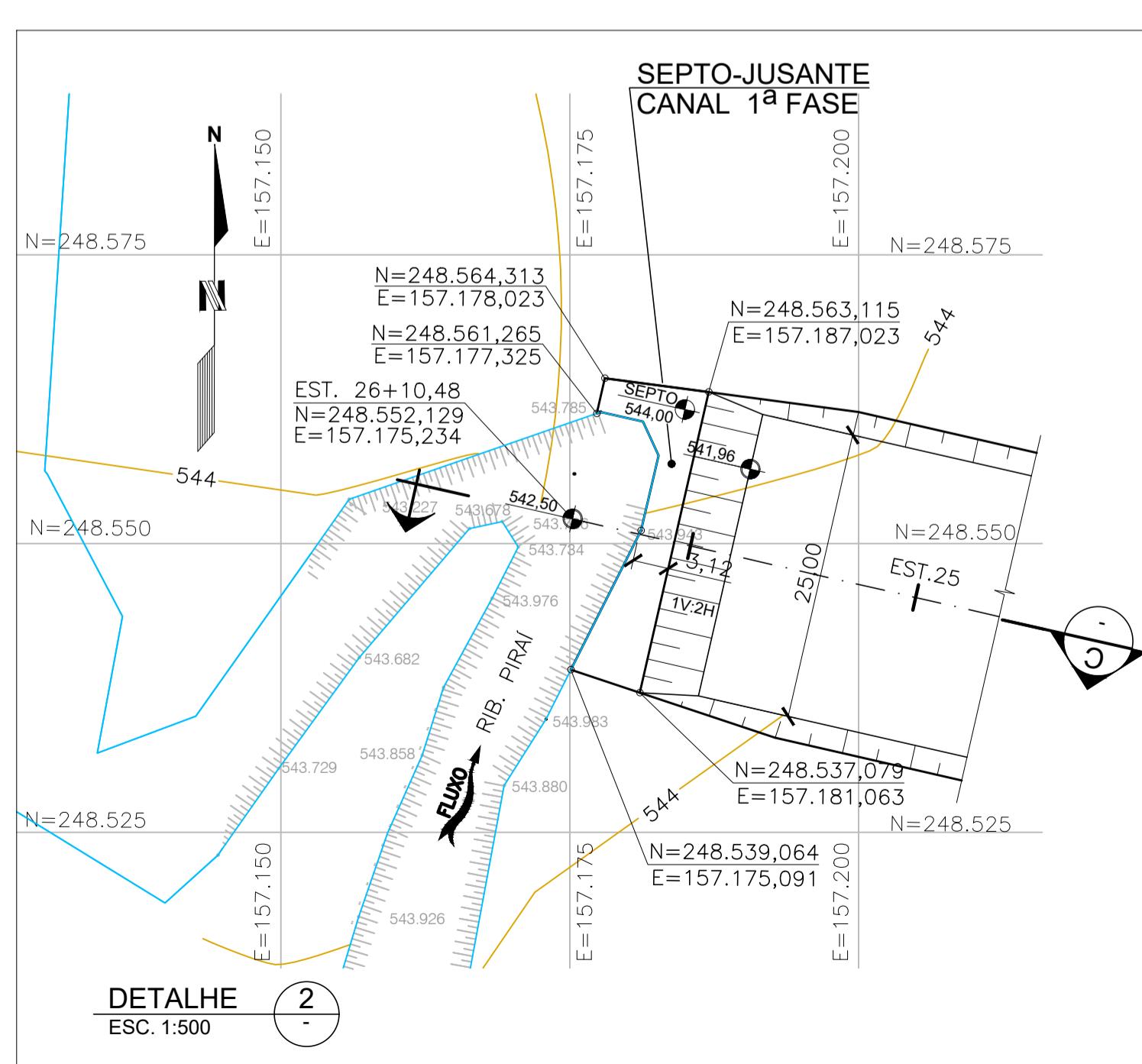
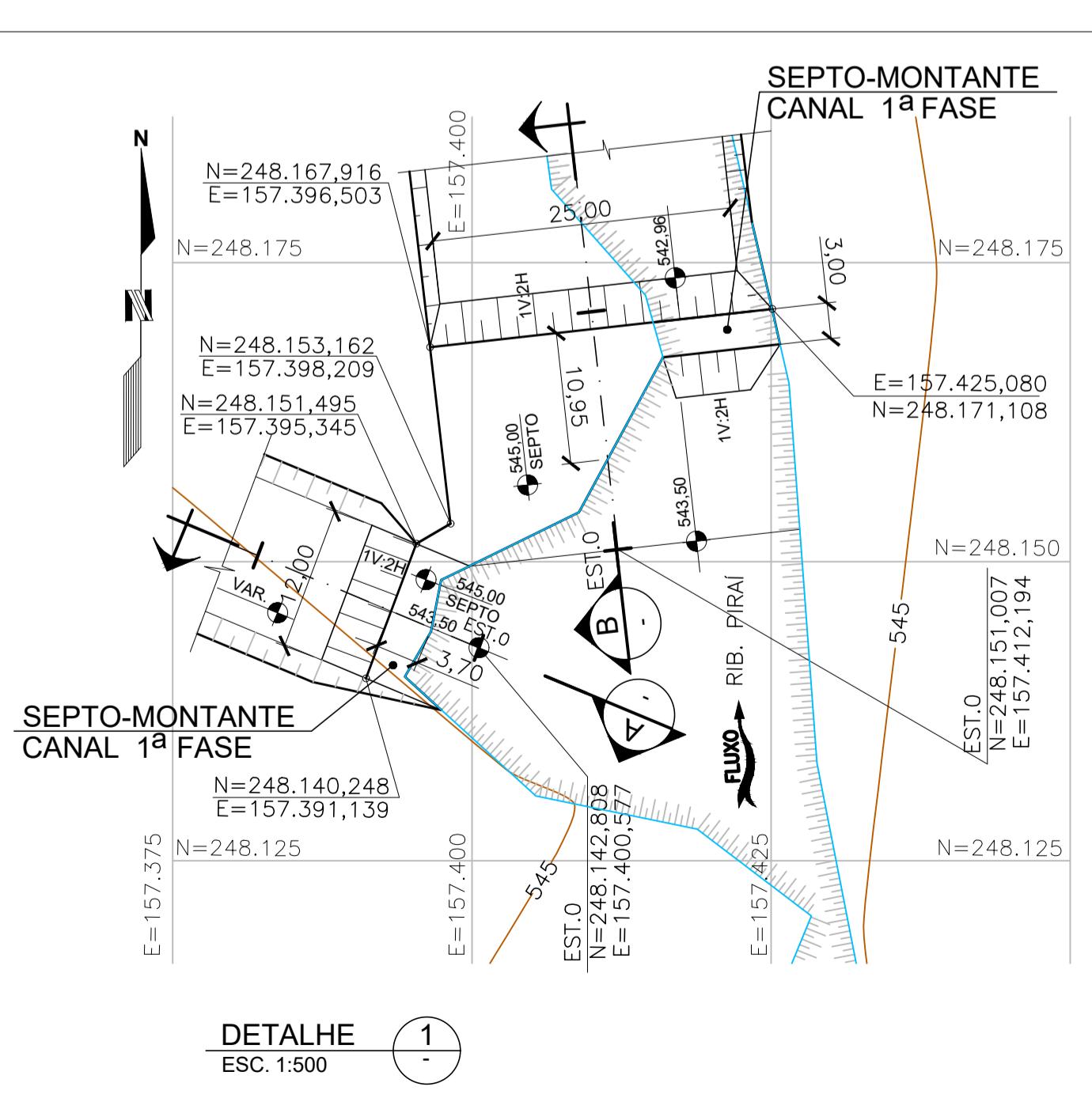
01	EMISSÃO INICIAL	01/2022	F.R.N.	F.A.V.	C.V.
00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
REV.	DESCRIÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
	Design & Consultancy for the design and built assets	A.F.R.F.	RESPONSO	J.C. VALSECHI	
		DESENHADO	S.S.	RT-CREA N°	0601239543
DES. N.º	TERR-BAR-101	CONFERIDO	A.F.R.F.	DATA	06/2019
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1				
DOC. APROV.	ÁREA DE LIMPEZA DO RESERVATÓRIO PLANTA GERAL				
DATA					
DES. N.º	TERR-BAR-101	ESC.	1:4000	REV.	01
				FL.	01/01

ESCALA (m) - 1:4000
0 80 160 240



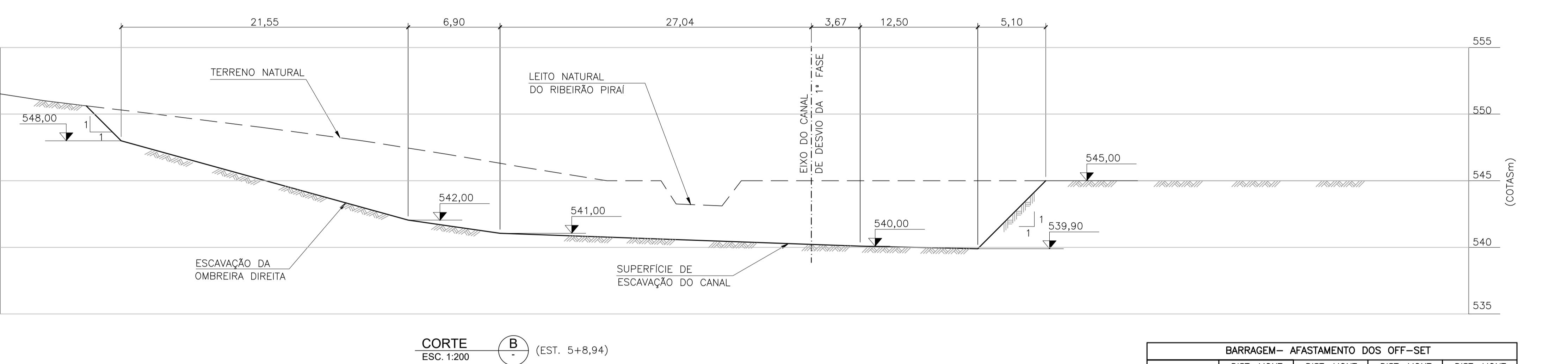
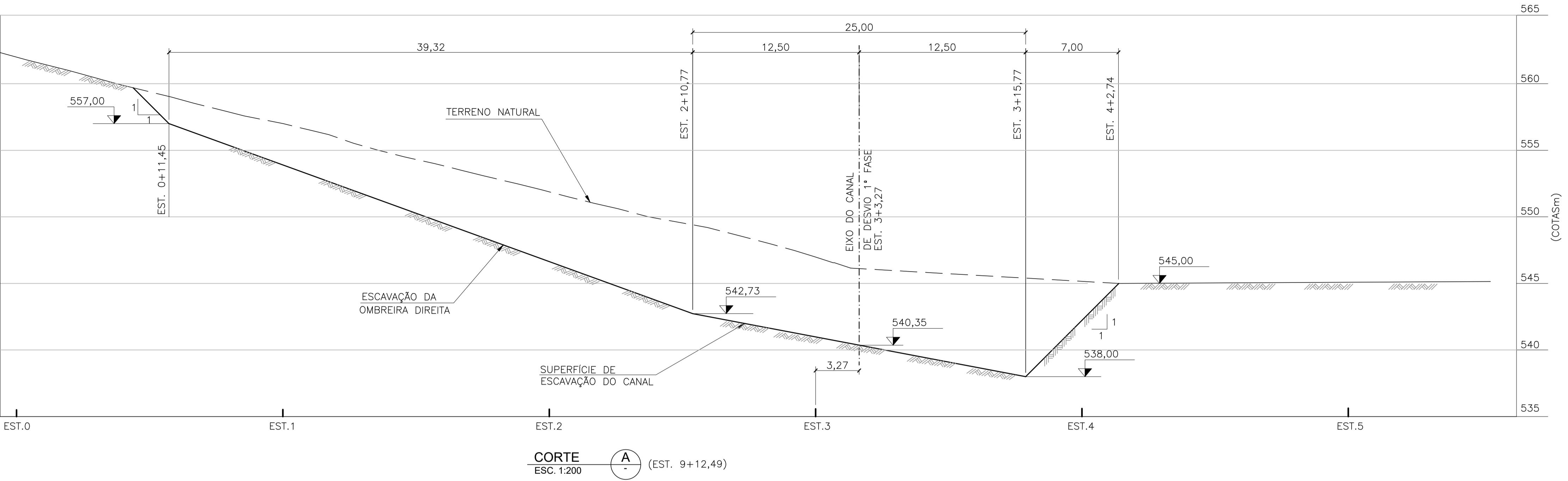
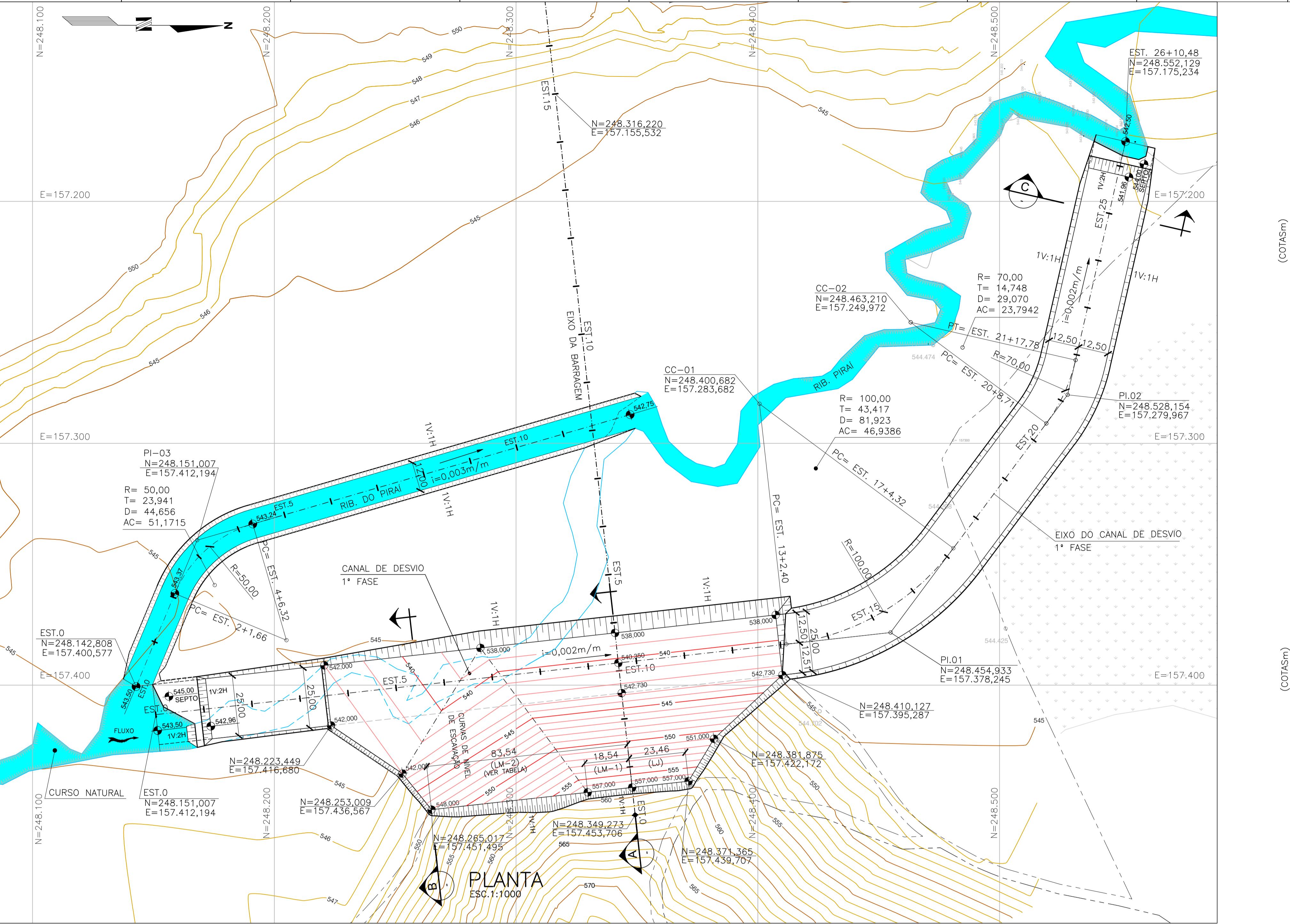
NOTAS:

- 1 - DIMENSÕES EM METRO, EXCETO INDICAÇÃO CONTRÁRIA.
- 2 - O TRACADO DA RETIFICAÇÃO DO CANAL DE DESVIO 1ª FASE É ORIENTATIVO, FICANDO A CARGO DO EMPREITEIRO ADEQUAR AS SUAS NECESSIDADES.
- 3 - SEQUÊNCIA CONSTRUTIVA:
 - CONSTRUÇÃO DO SEPTO DE MONTANTE DO CANAL 1ª FASE.
 - ESCAVAGAÇÃO DO CANAL 1ª FASE.
 - DEMOLIÇÃO DOS SEPTOS DE MONTANTE.
 - CONSTRUÇÃO DOS SEPTOS DE MONTANTE E JUSANTE DO CANAL DA 1ª FASE.
 - ESCAVAGAÇÃO DO CANAL ETAPAS (VER DES. 275-TERR-BAR-101).
 - CONSTRUÇÃO DO REVESTIMENTO DO CANAL 1ª FASE (VER DES. 275-TERR-BAR-102).
 - DEMOLIÇÃO DOS SEPTOS DE MONTANTE E JUSANTE DO CANAL DA 1ª FASE.
 - CONSTRUÇÃO DA ENSECadeira N° 1 (VER DES. 275-TERR-BAR-103).



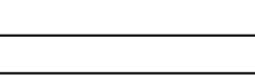
00 EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.
REV.				
ARCADIS	Design & Consultancy for natural and built assets	PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL J.C. VALSECHI	
		DESENHADO A.M.N.	RT-CREA N° 0601239543	
DES. N.º TERR-BAR-102		CONFERIDO A.F.R.F.		DATA 06/2019
VISTO				
DOC. APROV.				
DATA				
DES. N.º TERR-BAR-102	ESC. 1:1000	REV. 00	FL. 01/01	

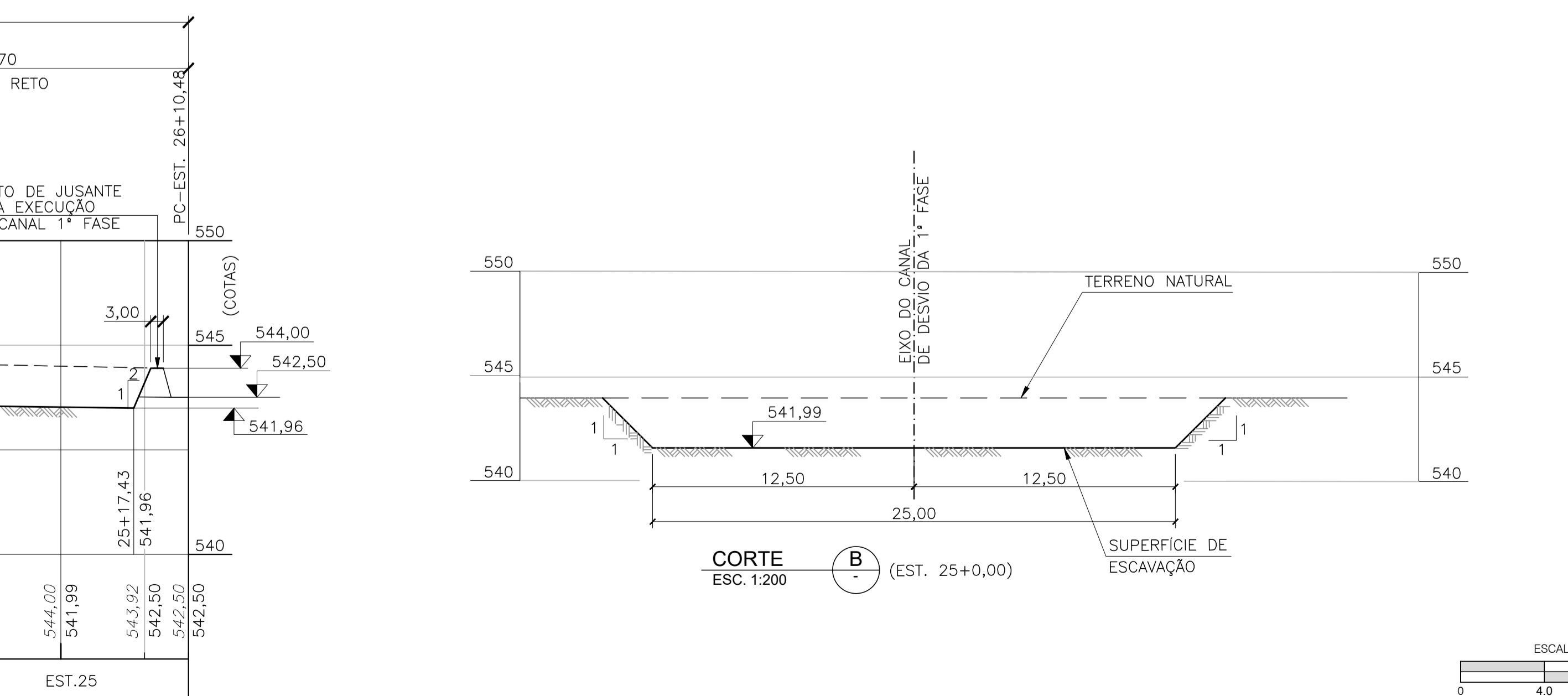
PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1
1ª FASE - CANAL DE DESVIO
PLANTA, CORTES E DETALHES

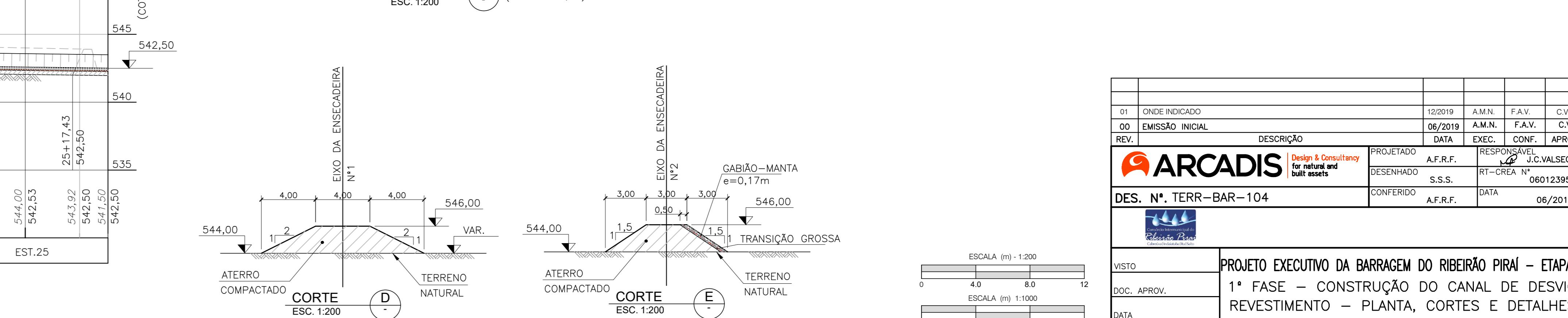
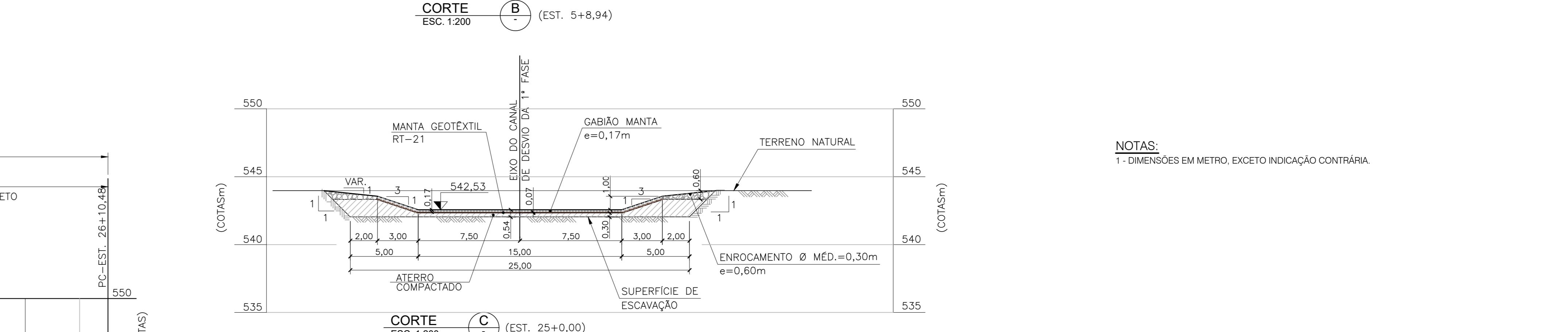
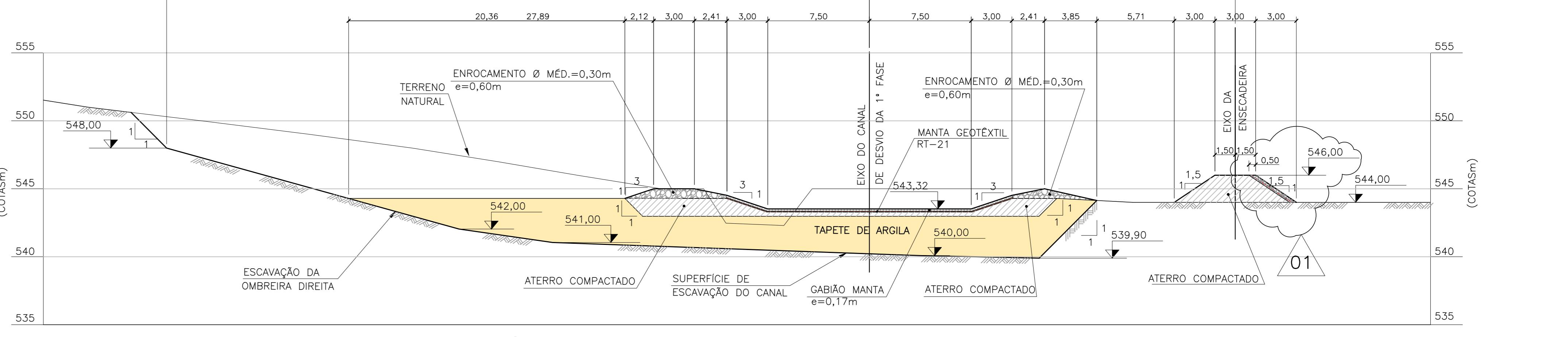
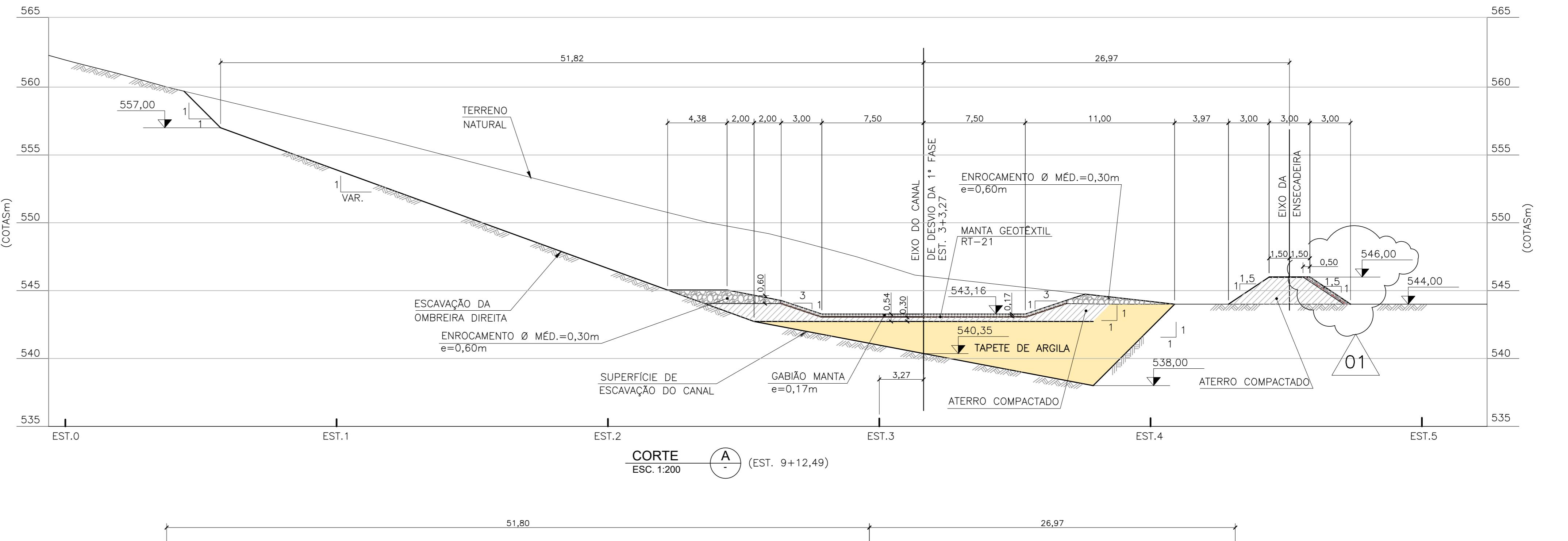
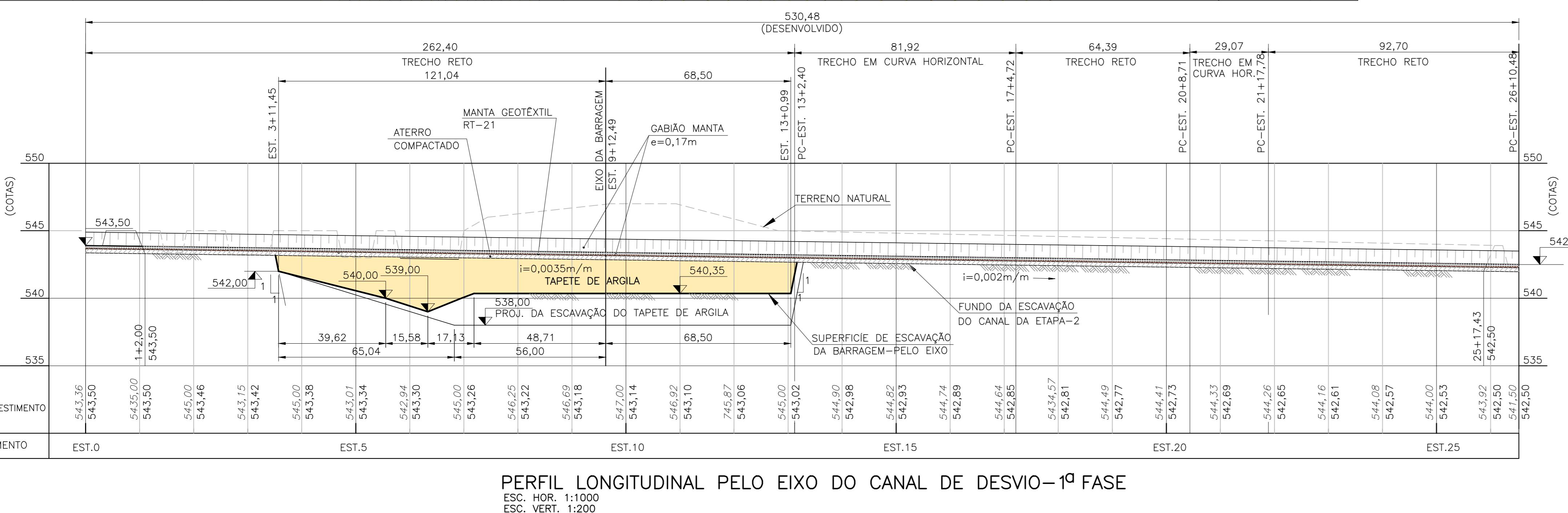
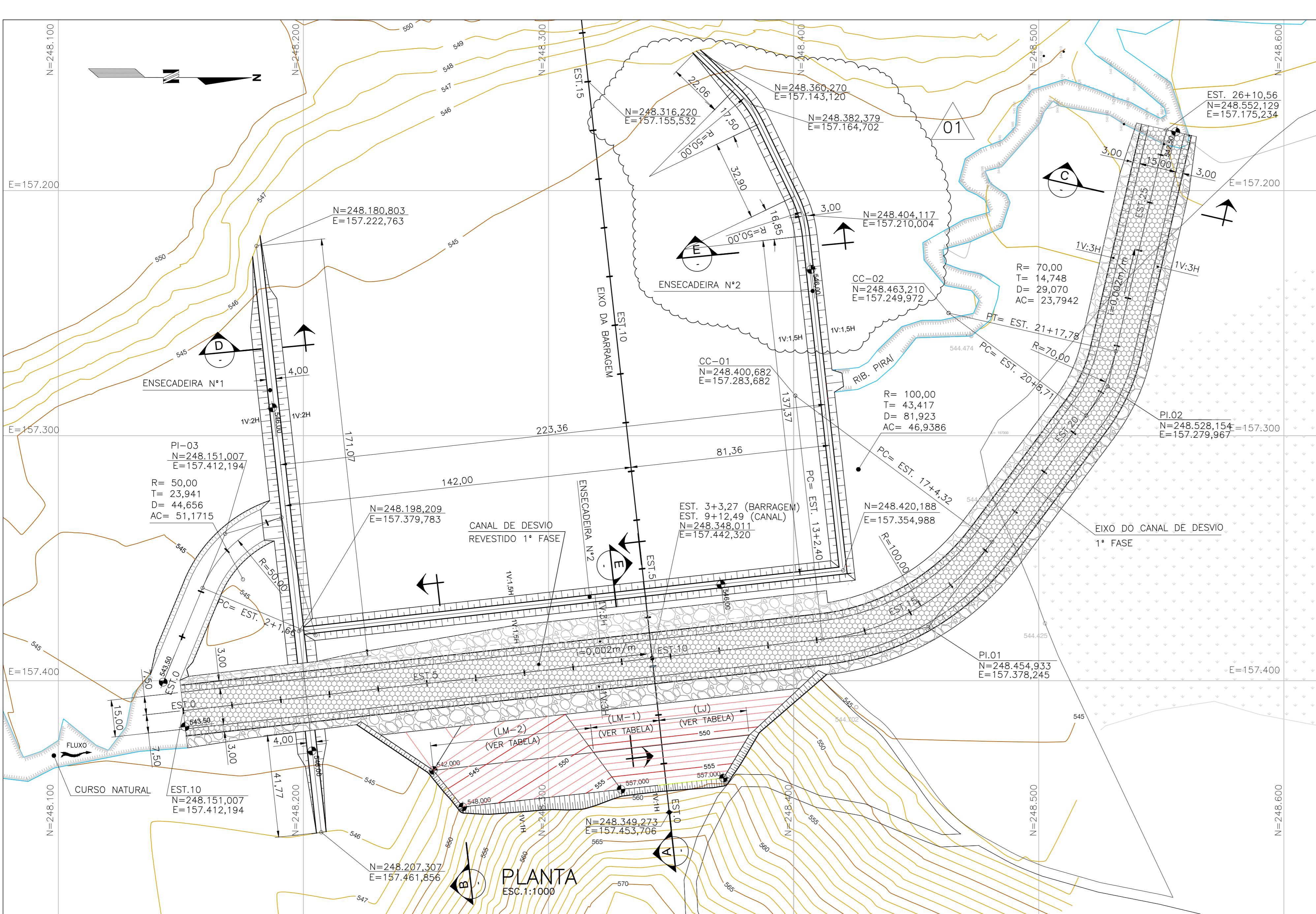


BARRAGEM - AFASTAMENTO DOS OFF-SET				
STACAS	DIST. MONT. (LM-01)	DIST. MONT. (LM-02)	DIST. MONT. (LM-03)	DIST. MONT. (LJ)
	ELEVACÕES (m)	ELEVACÕES (m)	ELEVACÕES (m)	ELEVACÕES (m)
+11,48	18,54	83,54	—	23,45
	557,00	548,00	—	557,00
+00,00	23,47	88,92	—	29,98
	554,00	544,90	—	554,00
+07,72	27,97	93,79	—	35,88
	551,00	542,00	—	551,00
+00,00	35,15	84,07	108,39	53,20
	546,80	541,00	542,00	546,80
+04,47	37,74	80,62	113,55	59,58
	545,00	540,80	542,00	545,00
+09,07	40,54	76,70	122,80	69,93
	543,80	540,30	542,00	543,30
+15,76	44,33	71,73	121,00	69,95
	541,80	539,80	542,00	541,80
+03,27	48,71	65,83	121,00	69,95
	540,35	539,10	542,00	540,35
+15,77	56,00	121,00	—	66,86
	538,00	542,00	—	538,00

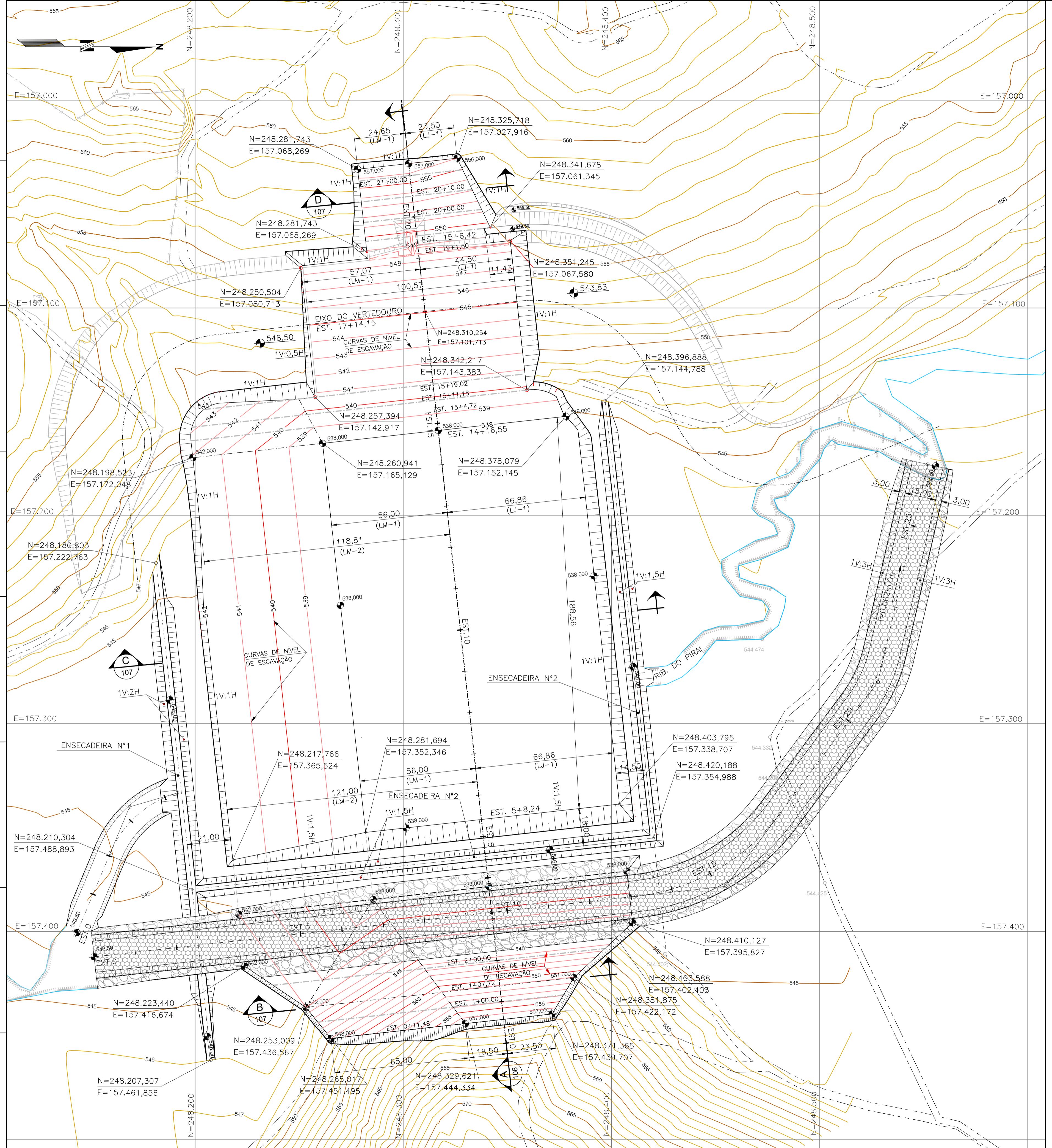
TAS:
MENSÕES EM METRO, EXCETO INDICAÇÃO CONTRÁRIA.

EMISSÃO INICIAL		06/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
DESCRÍÇÃO		DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
 ARCADIS <i>Design & Consultancy for natural and built assets</i>		PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL  J.C. VALSECCHI		
S. N°. TERR-BAR-103		DESENHADO S.S.S.	RT-CREA N° 0601239543		
		CONFERIDO A.F.R.F.	DATA 06/2019		
 CONSELHO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAÍ					
PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAÍ – ETAPA 1 1º FASE – CONSTRUÇÃO DO CANAL DE DESVIO ESCAVAÇÕES–PLANTA, CORTES E DETALHES					
S. N°. TERR-BAR-103		ESC.	INDICADA	REV. 00	FL. 01/01
G:\FORMATOS\FORMATO_A1_COR.dwg H					





01	ONDE INDICADO	12/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
REV. I	DESCRICAÇÃO	PROJETADO	A.F.R.F.	RESP.	J.C.WALSECCHI
		DESENHADO	DES.	DESA.	RT-CREA N° 0601230543
DES. N.º	TERR-BAR-104	CONFIRADO	A.F.R.F.	DATA	06/2019
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1				
DOC. APROV.	1ª FASE – CONSTRUÇÃO DO CANAL DE DESVIO				
DATA	REVESTIMENTO – PLANTA, CORTES E DETALHES				
DES. N.º	TERR-BAR-104	INDICADA	REV. 01	01	01/01

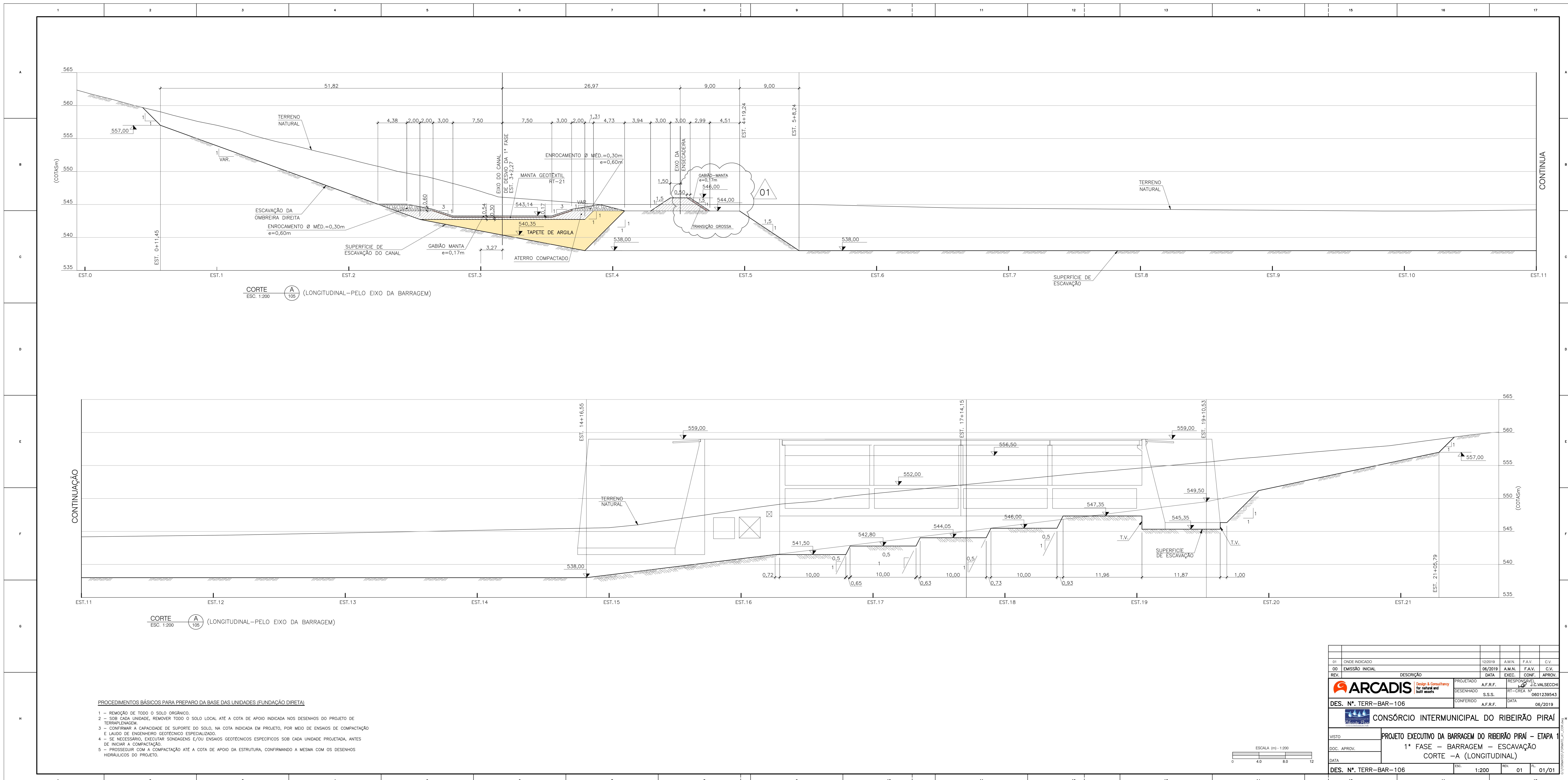


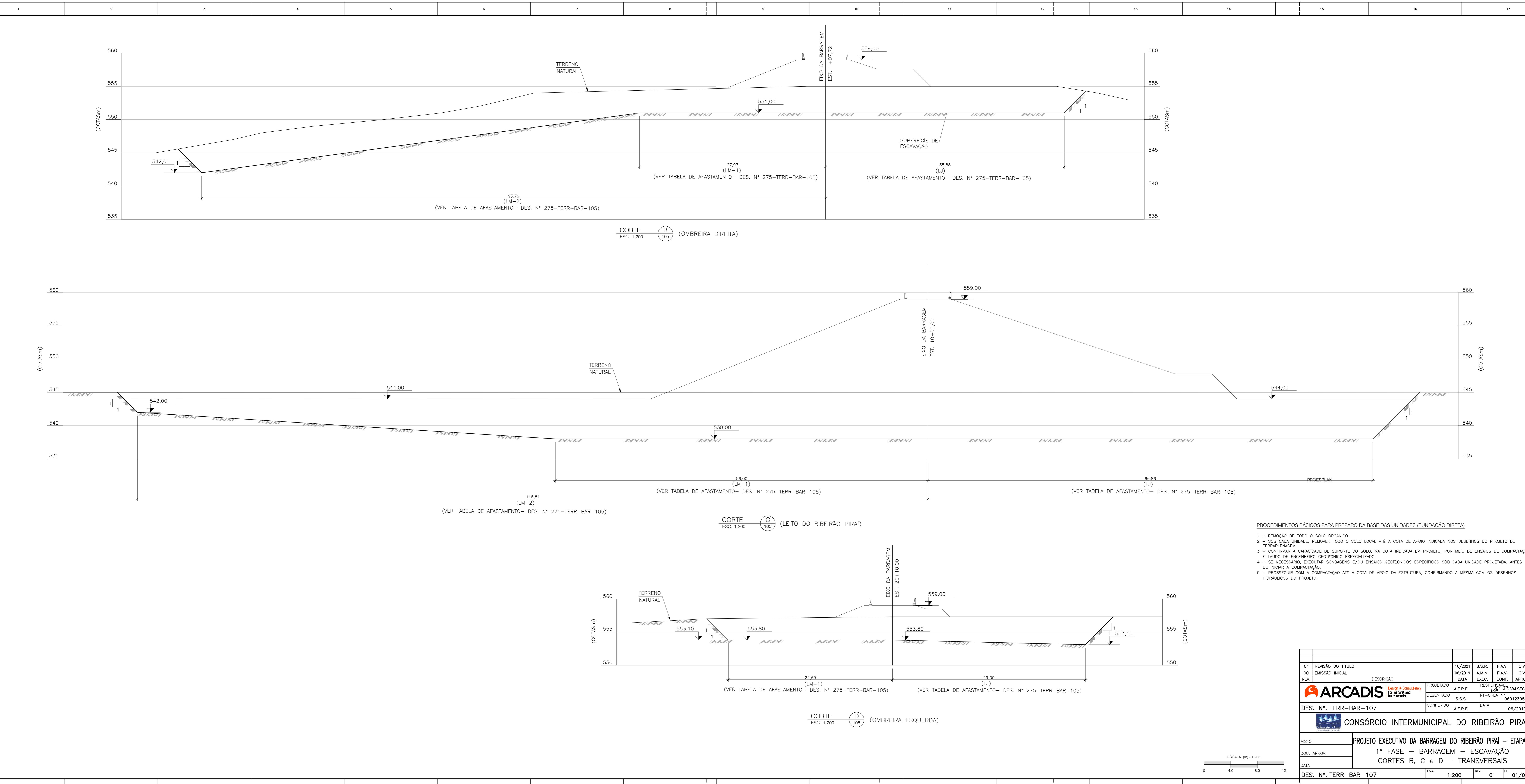
ESTACAS	BARRAGEM - AFASTAMENTO DOS OFF-SET		
	DIST. MONT. (LM-01) ELEVACÕES (m)	DIST. MONT. (LM-02) ELEVACÕES (m)	DIST. MONT. (LM-03) ELEVACÕES (m)
3+15,77	56,00	121,00	66,86
	538,00	542,00	538,00
5+08,24	56,00	121,00	66,86
	538,00	542,00	538,00
14+16,55	56,00	121,00	66,86
	538,00	542,00	538,00
15+04,72	59,28	118,80	58,78
	539,00	542,00	539,00
15+11,18	65,29	117,63	44,50
	540,00	542,60	539,80
15+19,02	57,08	110,85	44,50
	540,80	543,50	540,80
19+01,60	57,07	—	44,50
	548,50	—	548,50
19+09,21	24,65	—	35,68
	549,80	—	549,80
20+00,00	24,65	—	32,48
	551,50	—	551,50
20+10,00	24,65	—	29,00
	553,70	—	553,10
21+00,00	24,65	—	25,52
	555,80	—	555,00
21+05,79	24,65	—	23,50
	557,00	—	556,00

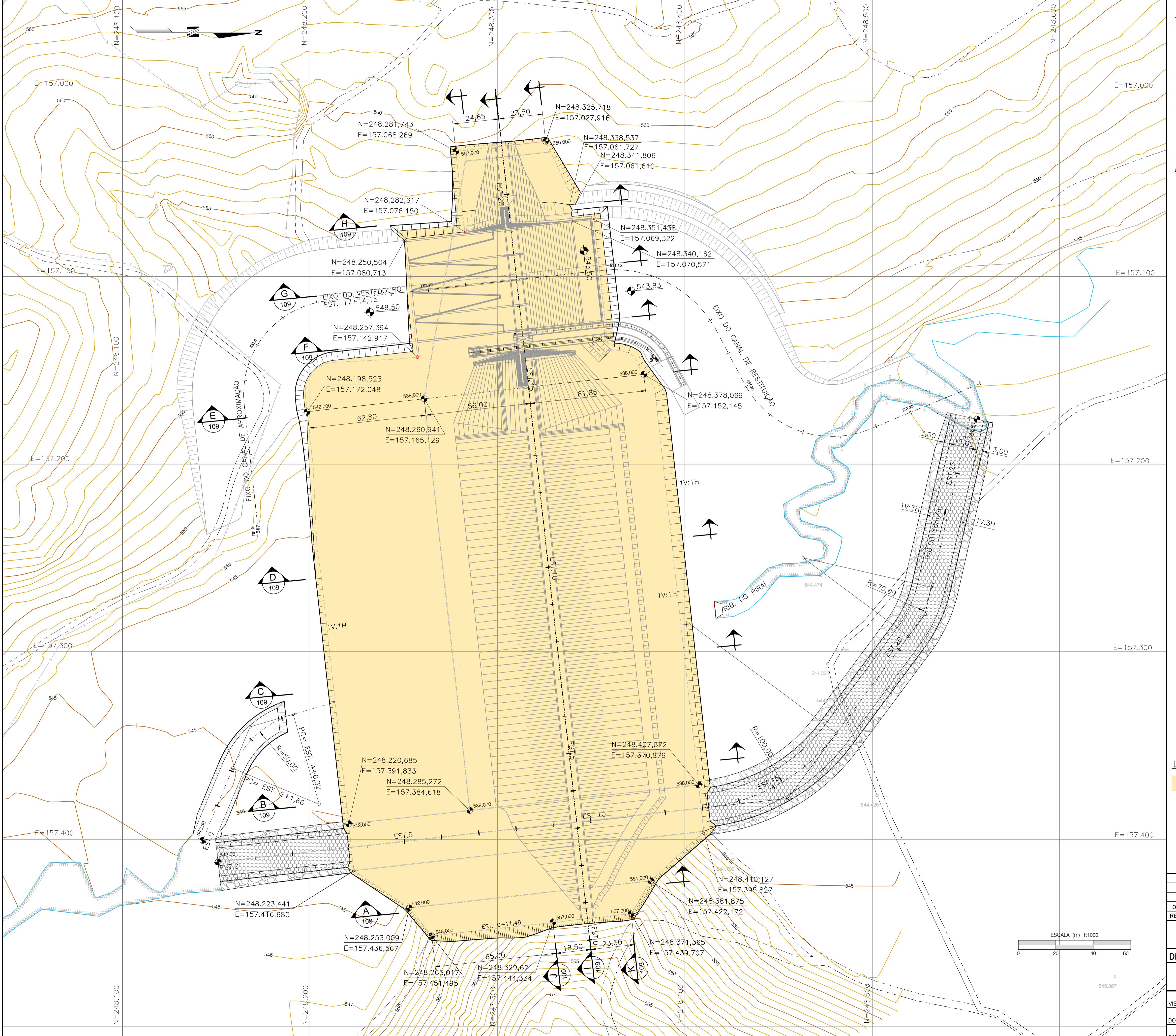
PROCEDIMENTOS BÁSICOS PARA PREPARO DA BASE DAS UNIDADES (FUNDÃO DIRETA)

- 1 — REMOÇÃO DE TODO O SOLO ORGÂNICO.
- 2 — SOB CADA UNIDADE, REMOVER TODO O SOLO LOCAL ATÉ A COTA DE APOIO INDICADA NOS DESENHOS DO PROJETO DE TERRAPLENAGEM.
- 3 — CONFIRMAR A CAPACIDADE DE SUPORTE DO SOLO, NA COTA INDICADA EM PROJETO, POR MEIO DE ENSAIOS DE COMPACTAÇÃO E LAUDO DE ENGENHEIRO GEOTÉCNICO ESPECIALIZADO.
- 4 — SE NECESSÁRIO, EXECUTAR SONDAZENOS E/OU ENSAIOS GEOTÉCNICOS ESPECÍFICOS SOB CADA UNIDADE PROJETADA, ANTES DE INICIAR A COMPACTAÇÃO.
- 5 — PROSSEGUIR COM A COMPACTAÇÃO ATÉ A COTA DE APOIO DA ESTRUTURA, CONFIRMANDO A MESMA COM OS DESENHOS HIDRÁULICOS DO PROJETO.

00	EMISSÃO INICIAL	DATA	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.	
REV.	DESCRIPÇÃO	DATA	EXC.	CONF.	APROV.		
ARCADIS Design & Consultancy for natural and built assets			PROJETADO	A.F.R.F.	RESPONSÁVEL	J.C. VALSECCHI	
			DESENHADO	S.S.S.	RT-CREA N°	0601239543	
DES. N.º TERR-BAR-105			CONFERIDO	A.F.R.F.	DATA	06/2019	
CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAI			PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1				
VISTO	BARRAGEM - ESCAVAÇÃO						
DOC. APROV.	PLANTA						
DATA							
DES. N.º TERR-BAR-105	ESC.	1:1000	REV.	00	FL.	01/01	







NOTAS:

1 - DIMENSÕES E ELEVACÕES EM METRO, EXCETO ONDE INDICADO.
DESENHO DE REFERÊNCIA: TERR-BAR-107.


PROCEDIMENTOS BÁSICOS PARA PREPARO DA BASE DAS UNIDADES.

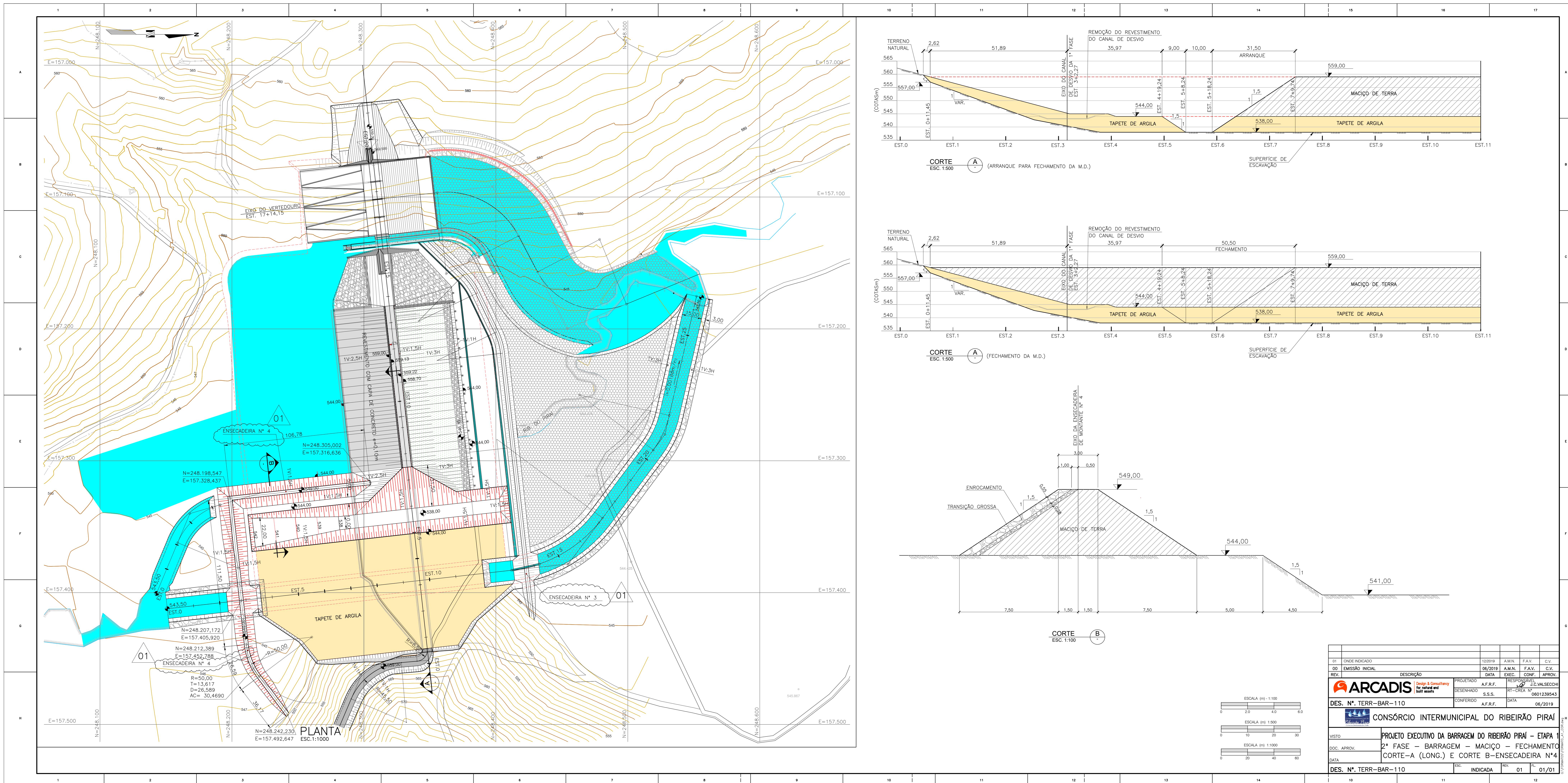
- 1 - REMOÇÃO DE TODO O SOLO ORGÂNICO.
- 2 - SOB CADA UNIDADE DE MOVIMENTO, SERÁ SOLO LOCAL ATÉ A COTA DE APOIO INDICADA NOS DESENHOS DO PROJETO, SEM MOVER A LARGURA DA UNIDADE.
- 3 - CONFIRMAR A CAPACIDADE DE SUPORTE DO SOLO, NA COTA INDICADA EM PROJETO, POR MEIO DE ENSAIOS DE COMPACTAÇÃO E LAUDO DE ENGENHEIRO GEOTÉCNICO ESPECIALIZADO.
- 4 - SE NECESSÁRIO, EXECUTAR SONDAZENS E/OU ENSAIOS GEOTÉCNICOS ESPECÍFICOS SOB CADA UNIDADE PROJETADA, ANTES DE INICIAR A COMPACTAÇÃO.
- 5 - PROSSEGUIR COM A COMPACTAÇÃO ATÉ A COTA DE APOIO DA ESTRUTURA, CONFIRmando A MESMA COM OS DESENHOS HidráULICOS DO PROJETO.
- 6 - AS ESCAVACções DEVERÃO SER ACOMPANHADAS PELO ENGENHEIRO GEOTÉCNICO, ESPACIALMENTE AO ATINGIR AS COTAS DE FUNDOS INDICADAS NAS PLANTAS E CORTES DESTES DESENHOS, PARA A INSPEÇÃO E VERIFICAÇÃO DAS SUAS CARACTERÍSTICAS GEOTÉCNICAS.
- 7 - OS MATERIAIS ESCAVADOS DEVERÃO SER ARMAZENADOS EM BOTA FORA.
- 8 - O COMPORTAMENTO DOS TALUDS PROVISÓRIOS DE ESCAVACção EM SOLO DEVERÁ SER OBSERVADO DURANTE TODO O PERÍODO DE DURAÇÃO DA OBRA DESDE O INÍCIO DE SUA ABERTURA, CONCRETAGEM DAS ESTRUTURAS E REATERROS PARCIAIS E TER A SUA ESTABILIDADE GARANTIDA PELA CONSTRutora.
- 9 - AS ESCAVACções E REATERROS FORAM DEFINIDOS COM BASE NAS INVESTIGAÇoES E SPORES GEOTÉCNICAS REALIZADAS ATENDENDO AS COORDENADAS E TÉCNICAS ADMISSIVEIS ADOTADAS NO PROJETO ESTRUTURAL. PARA AS FUNDACoES DIRETAS, OS SOLOS DE REATERRO DEVERÃO SER LANçADOS EM CAMADAS DE ESPESSURA MÁXIMA SOLTA DE 20 cm E COMPACTADOS NA UNIDADE EM TORNA DA ÓTIMA ATÉ ATINGIR O GRAU DE COMPACTAÇÃO MINIMA DE 98%, REFERIDA À ENERGIA DE PROCTOR NORMAL. PORÉM, NAS ÁREAS CONFINADAS, TAL COMO REGIóES ALTOVANTES, VERTEDORES DE CONCRETO, CANELAS, ETC., PODERÃO SE QUOKER OUTROS ELEMENTOS DE REATERRO SEREM EMPREGADOS CONFORMES MANUAIS, DEVENDO-SE REDUZIR A ESPESSURA MÁXIMA SOLTA DOS SOLOS A COMPACTAR A CERCA DE 10cm, DE MODO A NÃO DANIFICAR OS ELEMENTOS ENTERRADOS E ATENDER AO GRAU DE COMPACTAÇÃO MINIMA ACIMA REQUERIDO. OS NIVEIS DE ESCAVACção DAS FUNDACoES DIRETAS E NECESSIDADES DE REATERRO COMPACTADO COM CONTROLE PODERÃO SER ALTERADOS PELO ENGENHEIRO GEOTÉCNICO ESPECIALISTA RESPONSÁVEL PELA LIBERAÇÃO DAS FUNDACoES PARA ATINGIR A TENSão ADMISSIVEIS REQUERIDA.
- 10 - OS ENRCAMENTS DE PROTECção DEVERÃO SER CONSTITUIDOS POR BLOCOS DE RACHA DE PEDRA, DURANTE OS PERÍODOS DE SECA E OUTRAS IMPERFEIÇoES QUE POSSAM OCASIONAR A DETERIORACção DO MATERIAL DEVIDO AO CICLO DE SECAGEM E MOLHAGEM, ALIADO AO INTENPERISMO DA REGIóE. OS ENRCAMENTS DEVERÃO SER CONSTITUIDOS POR FRAGMENTOS DE ROCHA, BEM GRADUADOS, COM DIAMETRO (D50) DE 10cm.

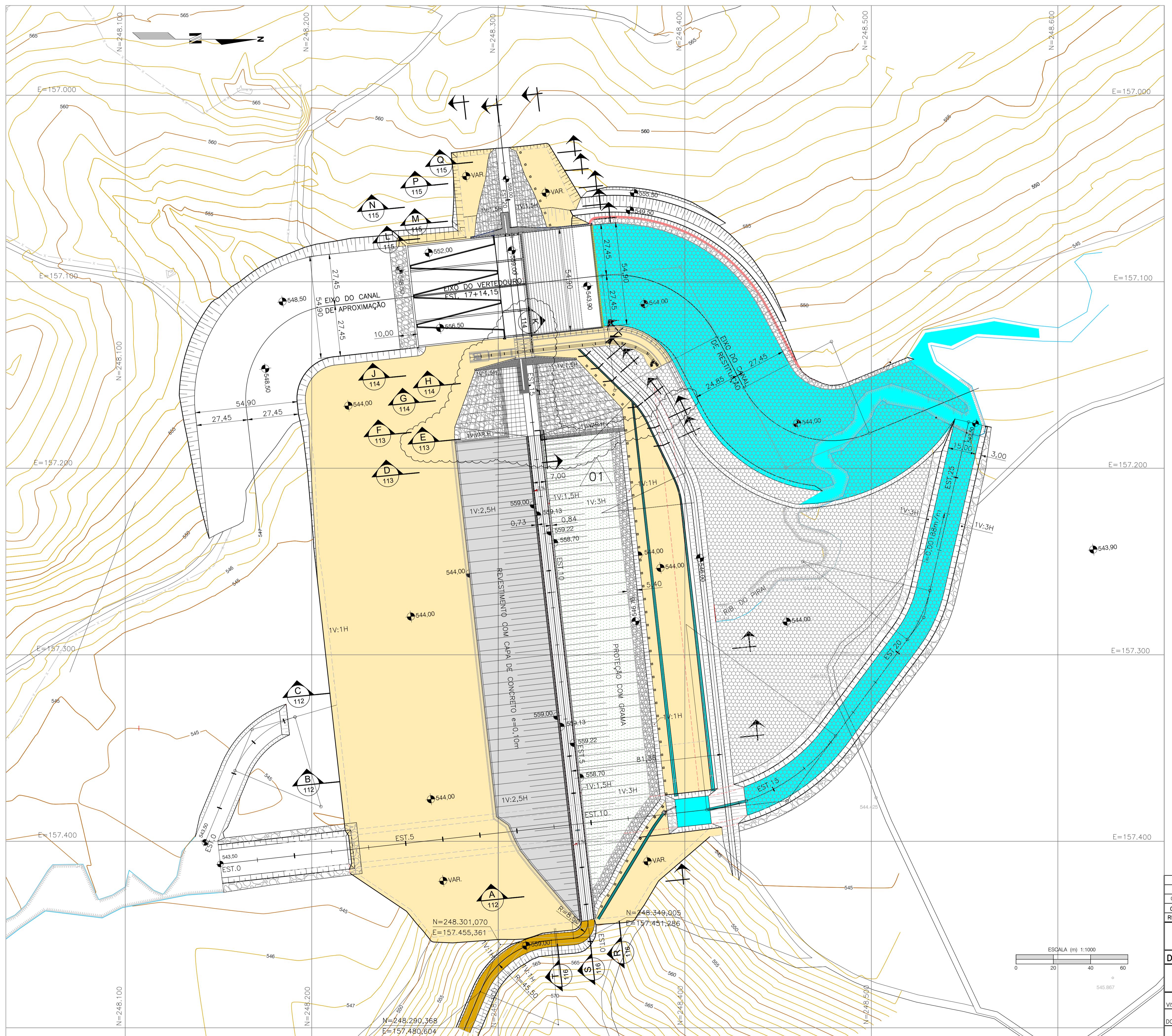
LEGENDA:

■ ESCavação de Fundação - Tapete de Argila

00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.				
REV.	DESCRIPÇÃO								
ARCADIS logos		PROJETADO	A.F.R.F.	RESPONSÁVEL	J.C. VALSECCHI				
DES. N°. TERR-BAR-108		DESENHADO	S.S.S.	RT-CREA N°	0601239543				
VISTO									
DOC. APROV.									
DATA									
CONSORCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRÁ		PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRÁ - ETAPA 1							
		TAPETE DE ARGILA							
		PLANTA							
DES. N°. TERR-BAR-108		ESC.	1:1000	REV.	00	FL.	01/01		
10	11								







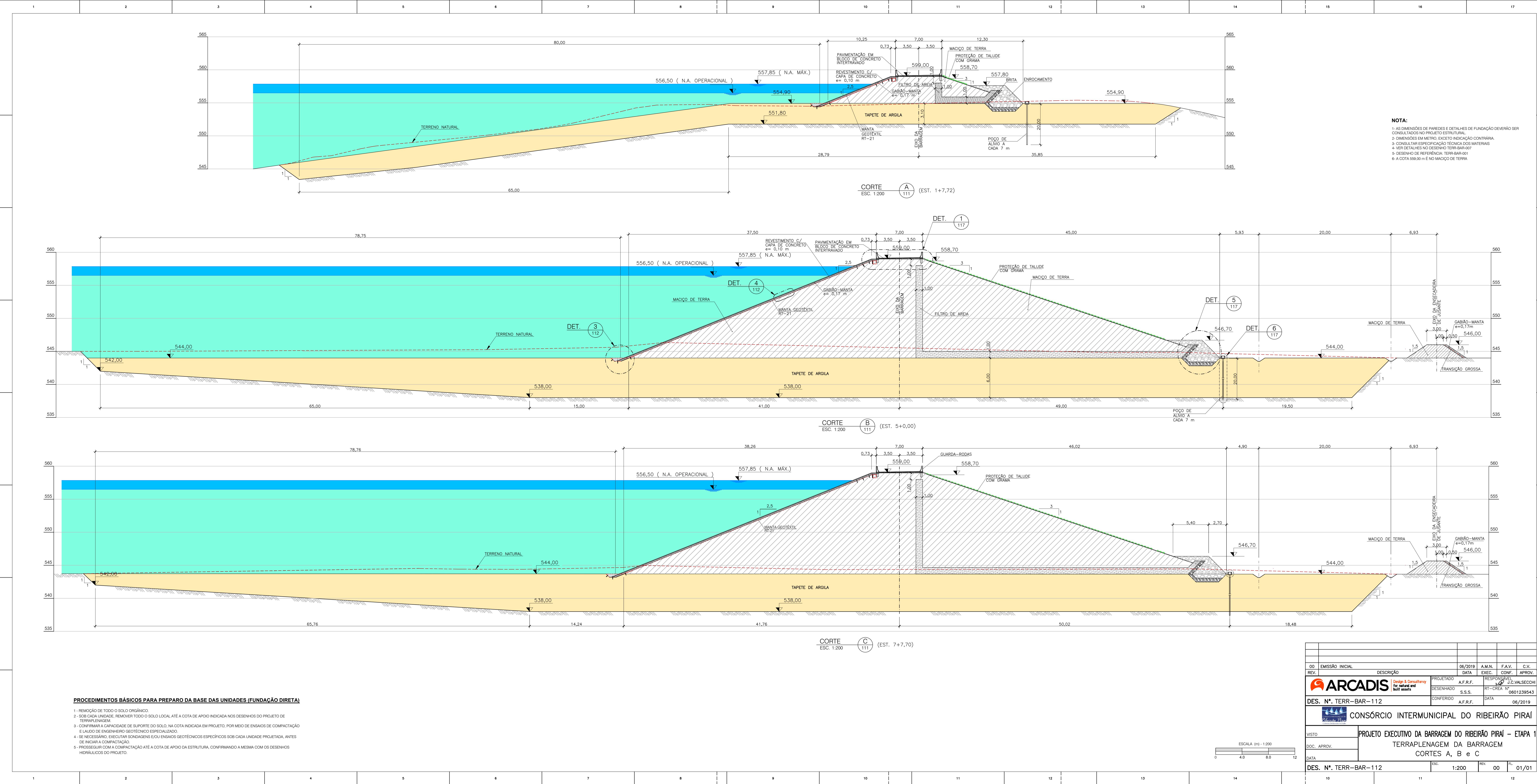
OTAS:

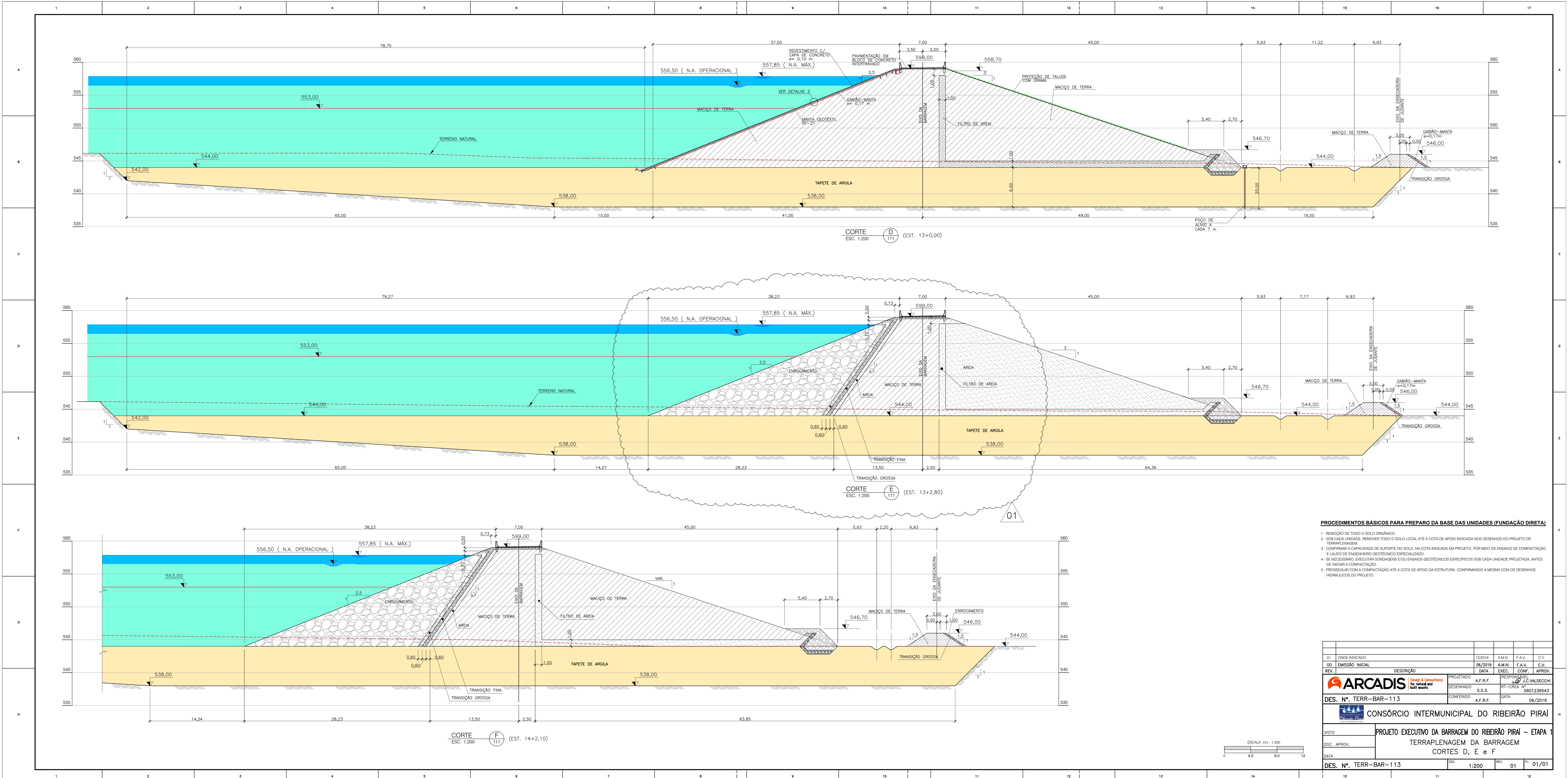
- DIMENSÕES E ELEVACÕES EM METRO, EXCETO ONDE INDICADO.
 - DESENHO DE REFERÊNCIA: TERR-BAR-107.

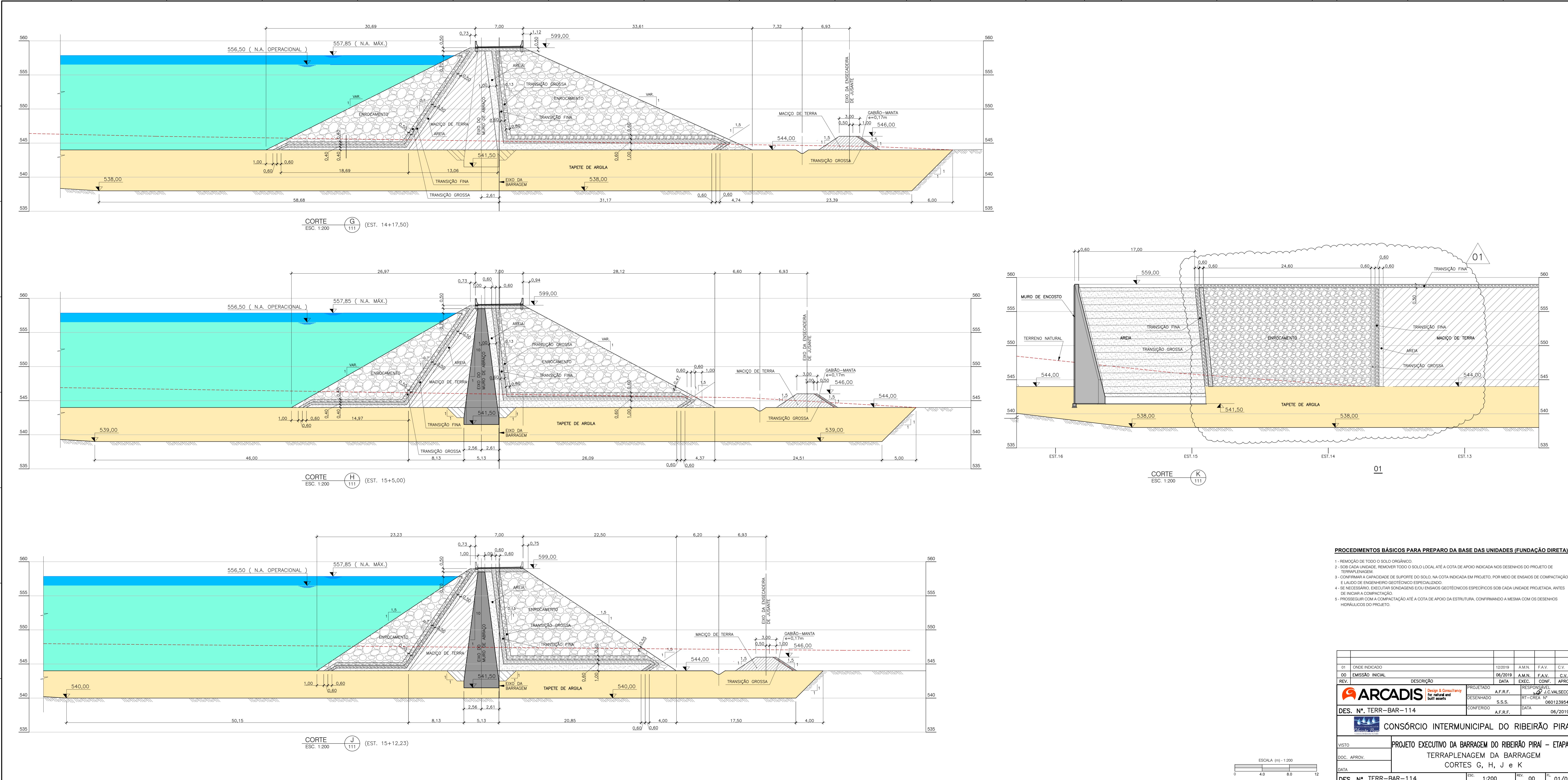
PROCEDIMENTOS BÁSICOS PARA PREPARO DA BASE DAS UNIDADES (FUNDAÇÃO DIRETA)

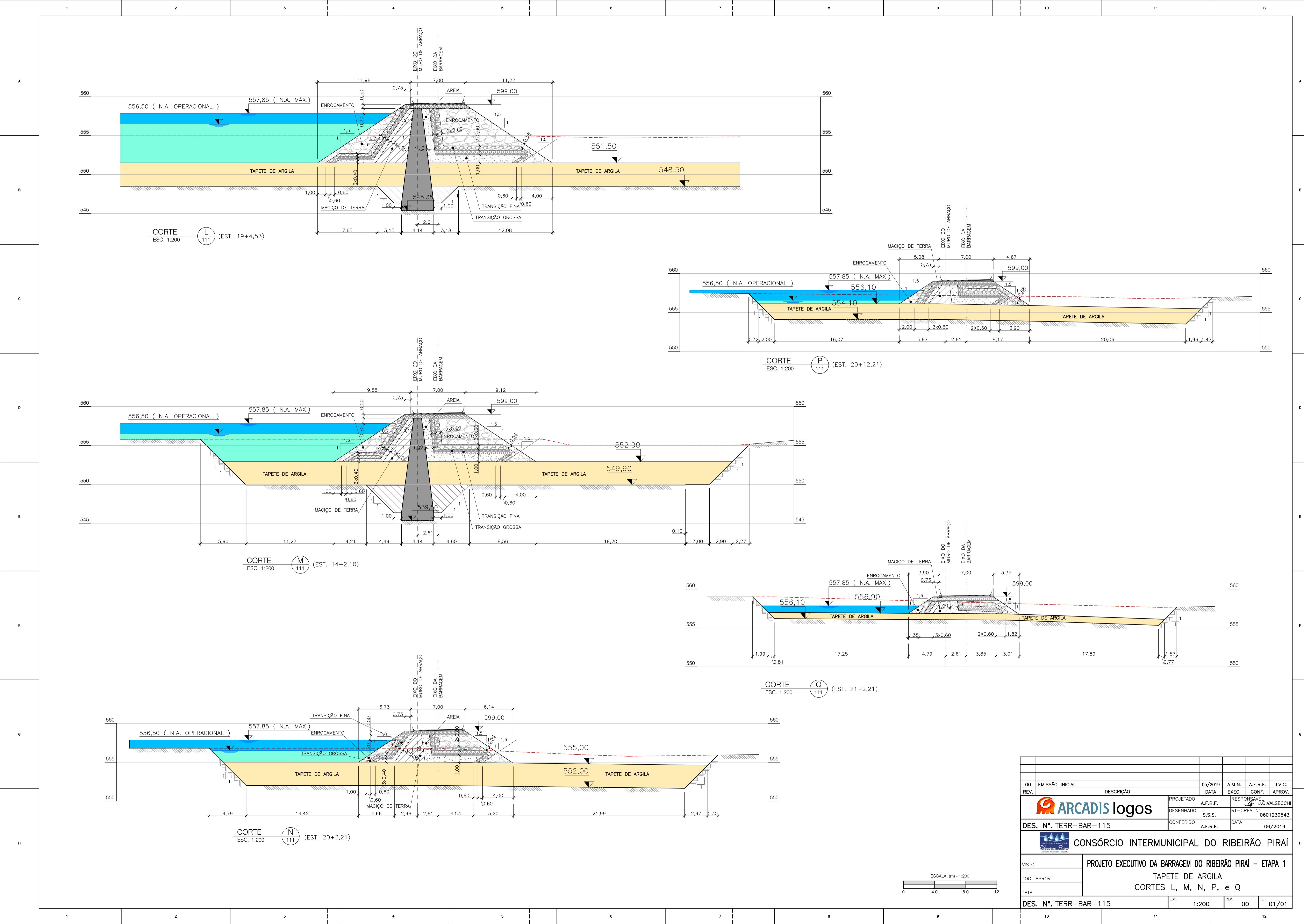
 - REMOÇÃO DE TODO O SOLO ORGÂNICO.
 - SOB CADA UNIDADE, REMOVER TODO O SOLO LOCAL ATÉ A COTA DE APOIO INDICADA NOS DESENHOS DO PROJETO DE TERRAPLENAGEM.
 - CONFIRMAR A CAPACIDADE DE SUPORTE DO SOLO, NA COTA INDICADA EM PROJETO, POR MEIO DE ENSAIOS DE COMPACTAÇÃO E LAUDO DE ENGENHEIRO GEOTÉCNICO ESPECIALIZADO.
 - SE NECESSÁRIO, EXECUTAR SONDAGENS E/OU ENSAIOS GEOTÉCNICOS ESPECÍFICOS SOB CADA UNIDADE PROJETADA, ANTES DE INICIAR A COMPACTAÇÃO.
 - PROSSEGUIR COM A COMPACTAÇÃO ATÉ A COTA DE APOIO DA ESTRUTURA, CONFIRMANDO A MESMA COM OS DESENHOS HIDRÁULICOS DO PROJETO.
 - AS ESCAVAÇÕES DEVERÃO SER ACOMPANHADAS PELO ENGENHEIRO GEOTÉCNICO, ESPACIALMENTE AO ATINGIR AS COTAS DE FUNDO INDICADAS NAS PLANTAS E CORTES DESTES DESENHOS, PARA A INSPEÇÃO E VERIFICAÇÃO DAS SUAS CARACTERÍSTICAS GEOTÉCNICAS.
 - OS MATERIAIS ESCAVADOS DEVERÃO SER ARMAZENADOS EM BOTA FORA.
 - O COMPORTAMENTO DOS TALUDES PROVISÓRIOS DE ESCAVAÇÃO EM SOLO DEVERÁ SER OBSERVADO DURANTE TODO O PERÍODO DE DURAÇÃO DA OBRA DESDE O INÍCIO DE SUA ABERTURA, CONCRETAGEM DAS ESTRUTURAS E REATERROS PARCIAIS E TER A SUA ESTABILIDADE GARANTIDA PELA CONSTRUTORA.
 - AS ESCAVAÇÕES E REATERROS FORAM DEFINIDOS COM BASE NAS INVESTIGAÇÕES E SEÇÕES GEOLÓGICO-GEOTÉCNICAS, DEVENDO ATINGIR SOLOS COMPATÍVEIS COM AS TENSÕES ADMISSÍVEIS ADOTADAS NO PROJETO ESTRUTURAL PARA AS FUNDАOES DIRETAS. OS SOLOS DE REATERRO DEVERÃO SER LANÇADOS EM CAMADAS DE ESPESSURA MÁXIMA SOLTA DE 20 cm E COMPACTADOS NA UMIDADE EM TORNO DA ÓTIMA ATÉ ATINGIR O GRAU DE COMPACTAÇÃO MÍNIMO DE 98%, REFERIDO À ENERGIA DE PROCTOR NORMAL. PORÉM, NAS ÁREAS CONFINADAS, TAIS COMO REGIÕES ADJACENTES ÀS PAREDES DE CONCRETO, CANALETAS, TUBULAÇÕES, OU QUAISQUER OUTROS ELEMENTOS ENTERRADOS, PODERÃO SER EMPREGADOS COMPACTADORES MANUAIS, DEVENDO-SE REDUZIR A ESPESSURA MÁXIMA SOLTA DOS SOLOS A COMPACTAR A CERCA DE 10cm, DE MODO A NÃO DANIFICAR OS ELEMENTOS ENTERRADOS E ATENDER AO GRAU DE COMPACTAÇÃO MÍNIMO ACIMA REQUERIDO. OS NÍVEIS DE ESCAVAÇÃO DAS FUNDАOES DIRETAS E NECESSIDADES DE REATERRO COMPACTADO COM CONTROLE PODERÃO SER ALTERADOS PELO ENGENHEIRO GEOTÉCNICO ESPECIALISTA RESPONSÁVEL PELA LIBERAÇÃO DAS FUNDАOES PARA ATINGIR A TENSÃO ADMISSÍVEL REQUERIDA.
 - OS ENROCAMENTOS DE PROTEÇÃO DEVERÃO SER CONSTITUÍDOS POR BLOCOS DE ROCHA SÃA, DENSO E DURAVÉIS, ISENTOS DE VEIOS E OUTRAS IMPERFEIÇÕES QUE POSSAM OCASIONAR A DETERIORAÇÃO DO MATERIAL DEVIDO AO CICLO DE SECAGEM E MOLHAGEM, ALIADO AO INTEMPERISMO DA REGIÃO. OS ENROCAMENTOS DEVERÃO SER CONSTITUIDOS POR FRAGMENTOS DE ROCHA, BEM GRADUADOS, COM DIÂMETRO MÉDIO (D50) DE 10cm.


ONDE INDICADO	12/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.
DESCRÍÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
	PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL  J.C. VALSECCHI		
	DESENHADO S.S.S.	RT-CREA Nº 0601239543		
S. N°. TERR-BAR-111	CONFERIDO A.F.R.F.	DATA 06/2019		
 Consórcio Intermunicipal do Ribeirão Piraí Cabeceira Indaiatuba Itu Salto	CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAI			
	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1			
APROV.	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM PLANTA			
S. N°. TERR-BAR-111	ESC. 1:1000	REV. 01	FL. 01/01	G:\FORMATOS\FORMATO_A1-COR.dwg H

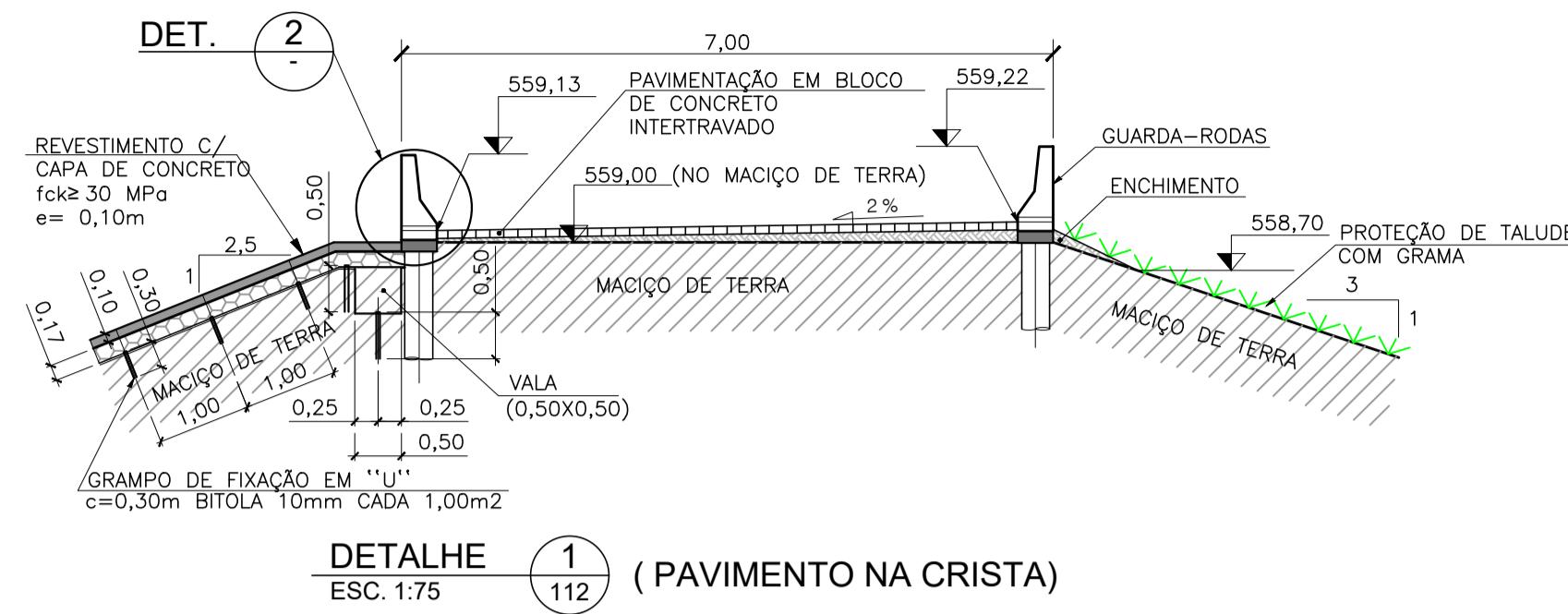






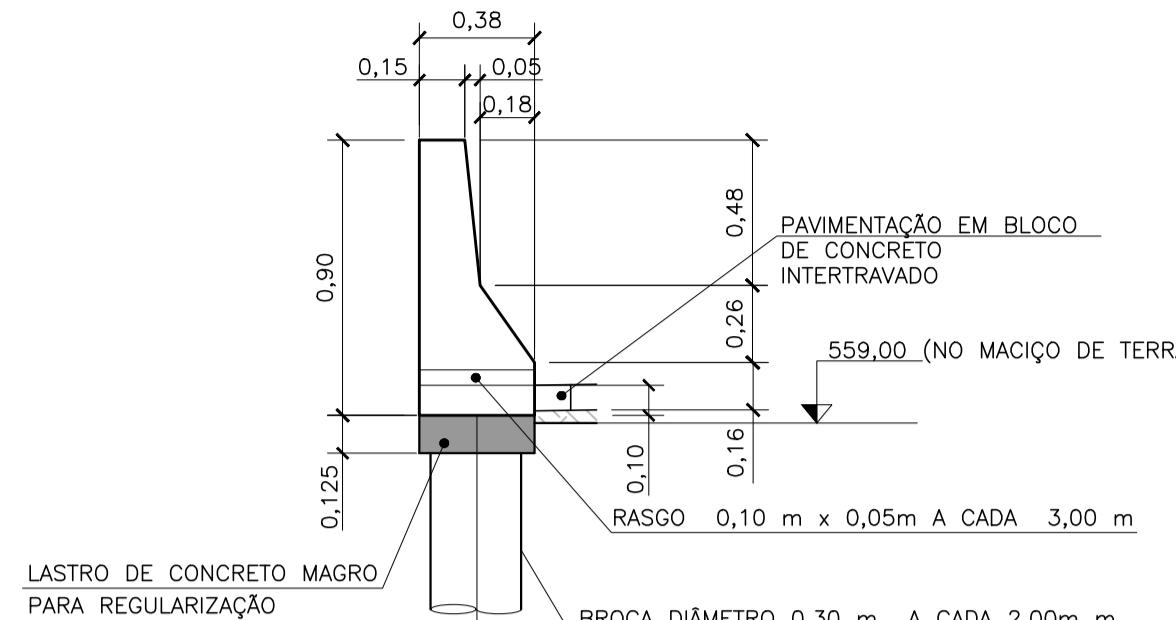






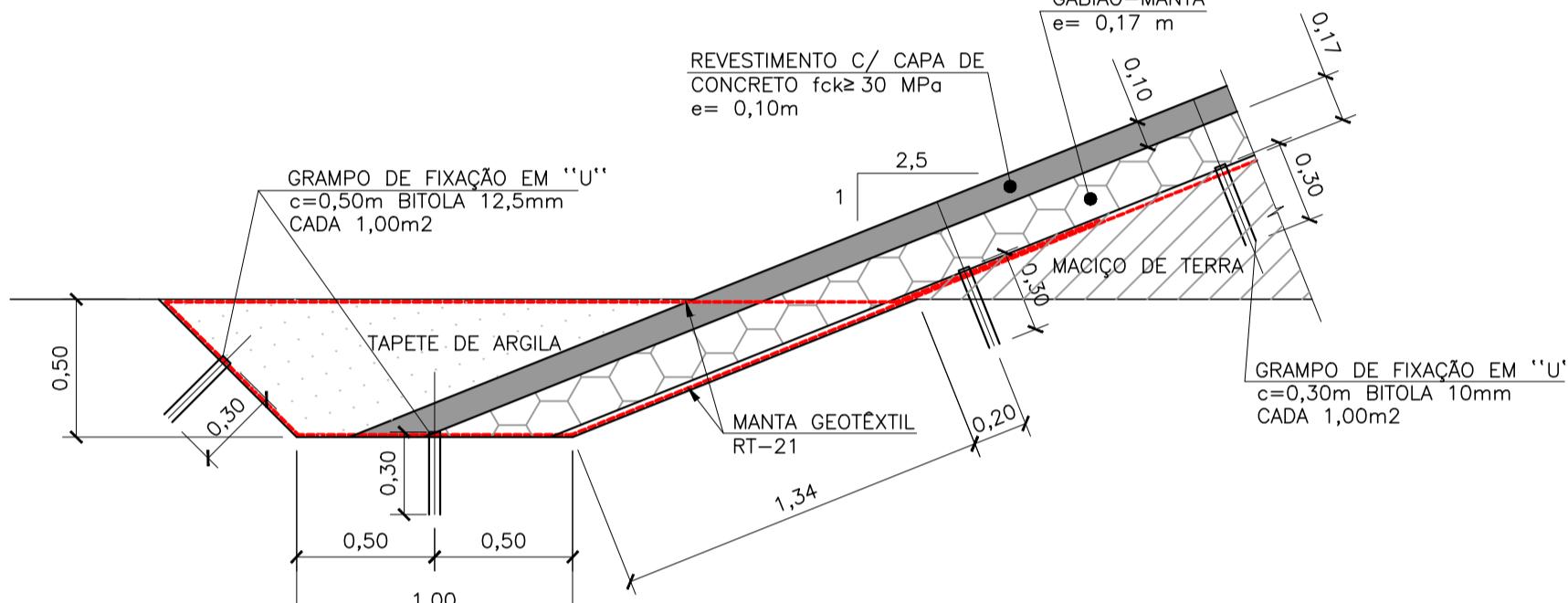
DETALHE (PAVIMENTO NA CRISTA)
ESC. 1:75 1 112

ESC. 1:75



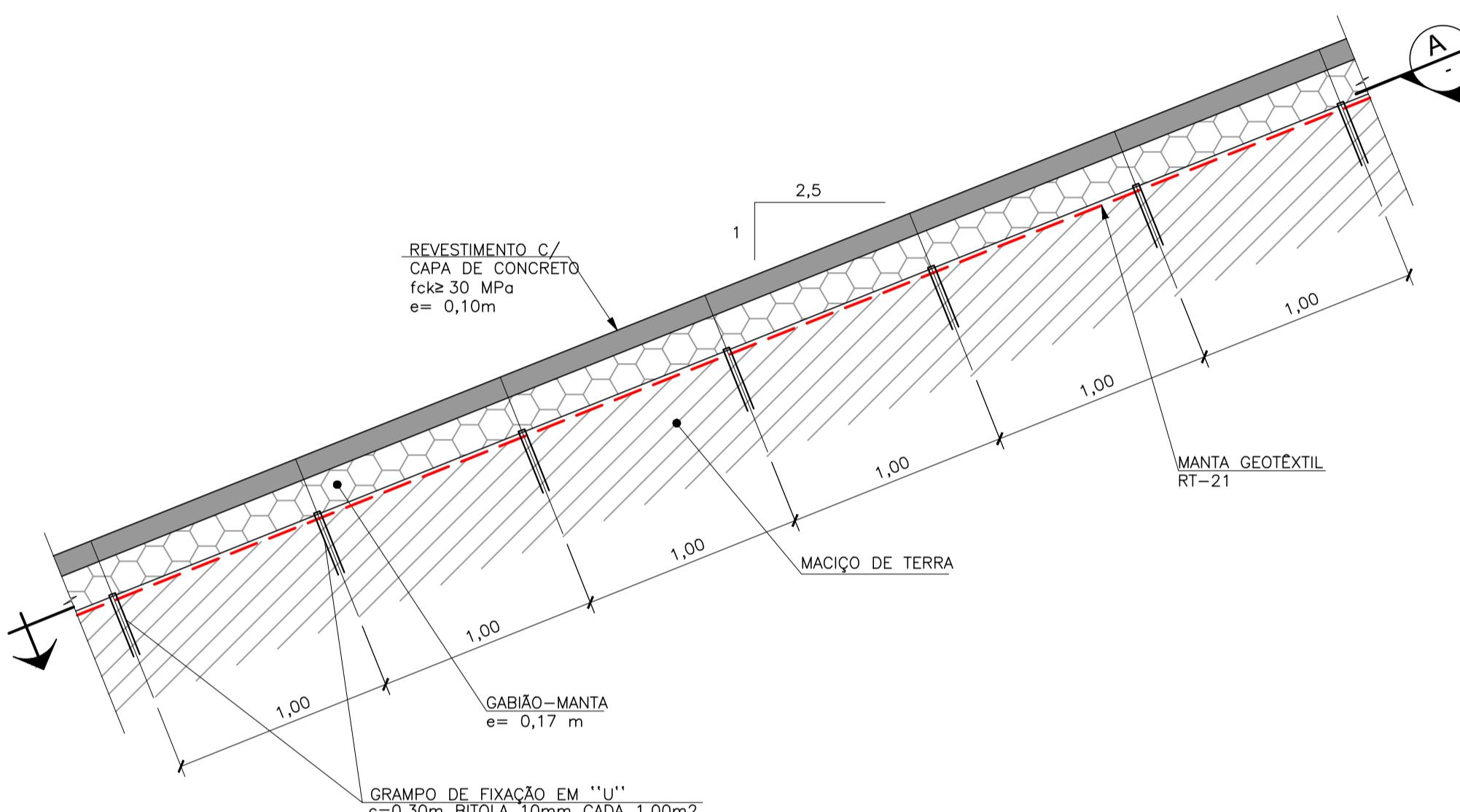
DETALHE 2 (GUARDA RODAS)
ESQ. 1:25 112

ESC. 1:25



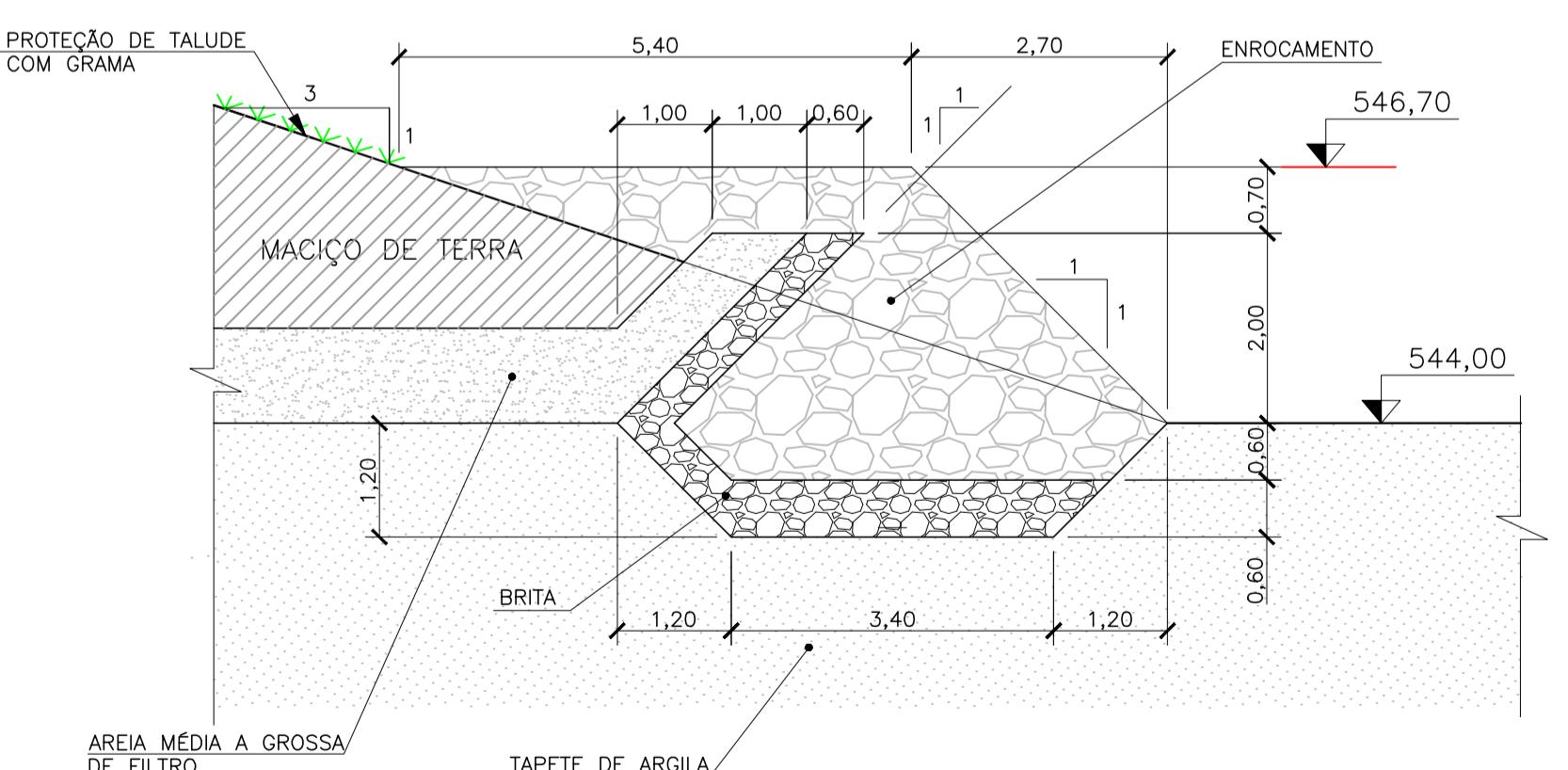
DETALHE 3 (PROTEÇÃO DO PÉ DE TALUDE DE MONTANTE)

ESC. 1:25



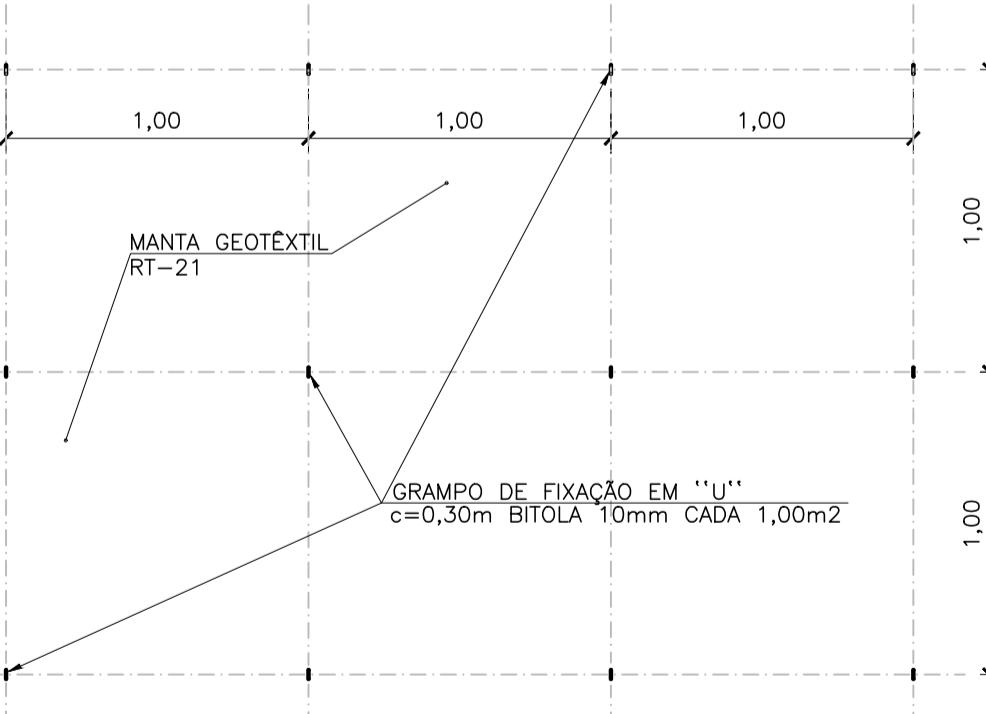
DETALHE (PROTEÇÃO DO TALUDE DE MONTANTE) **4**

ESC. 1:25



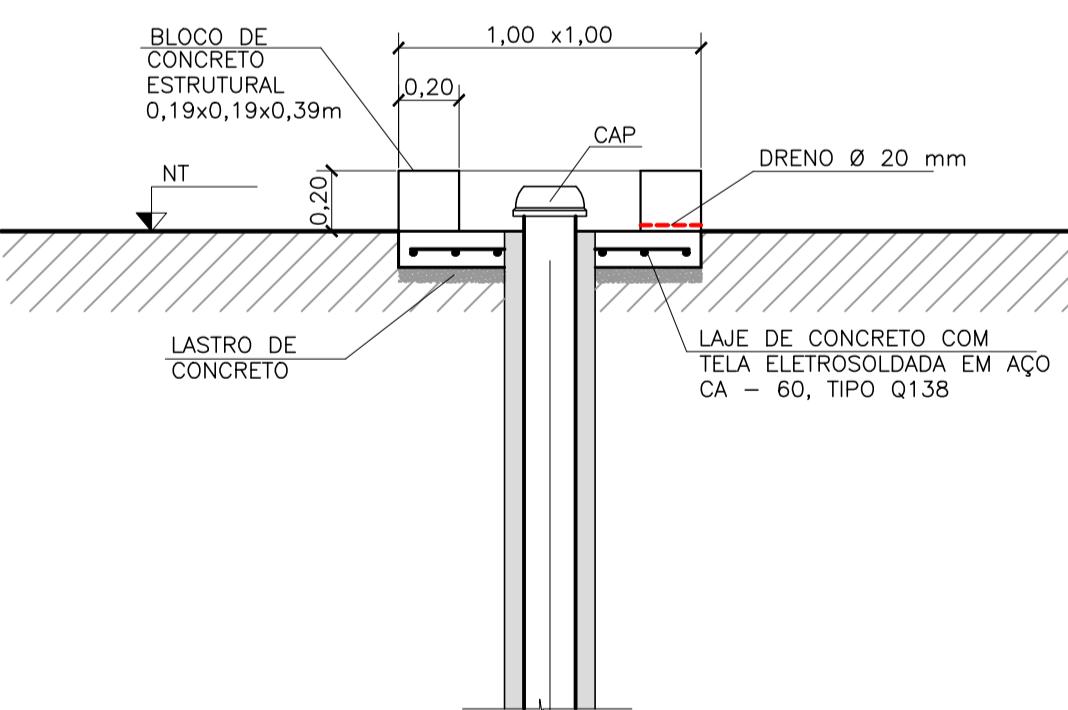
DETALHE (ENROCAMENTO DE PÉ DE TALUDE DE JUSANTE) **5**
ESC. 1:75 112

ESC. 1:75



VISTA ESC 1:25 A (GRAMPO DE FIXAÇÃO EM ''U'')

ESC. 1:25

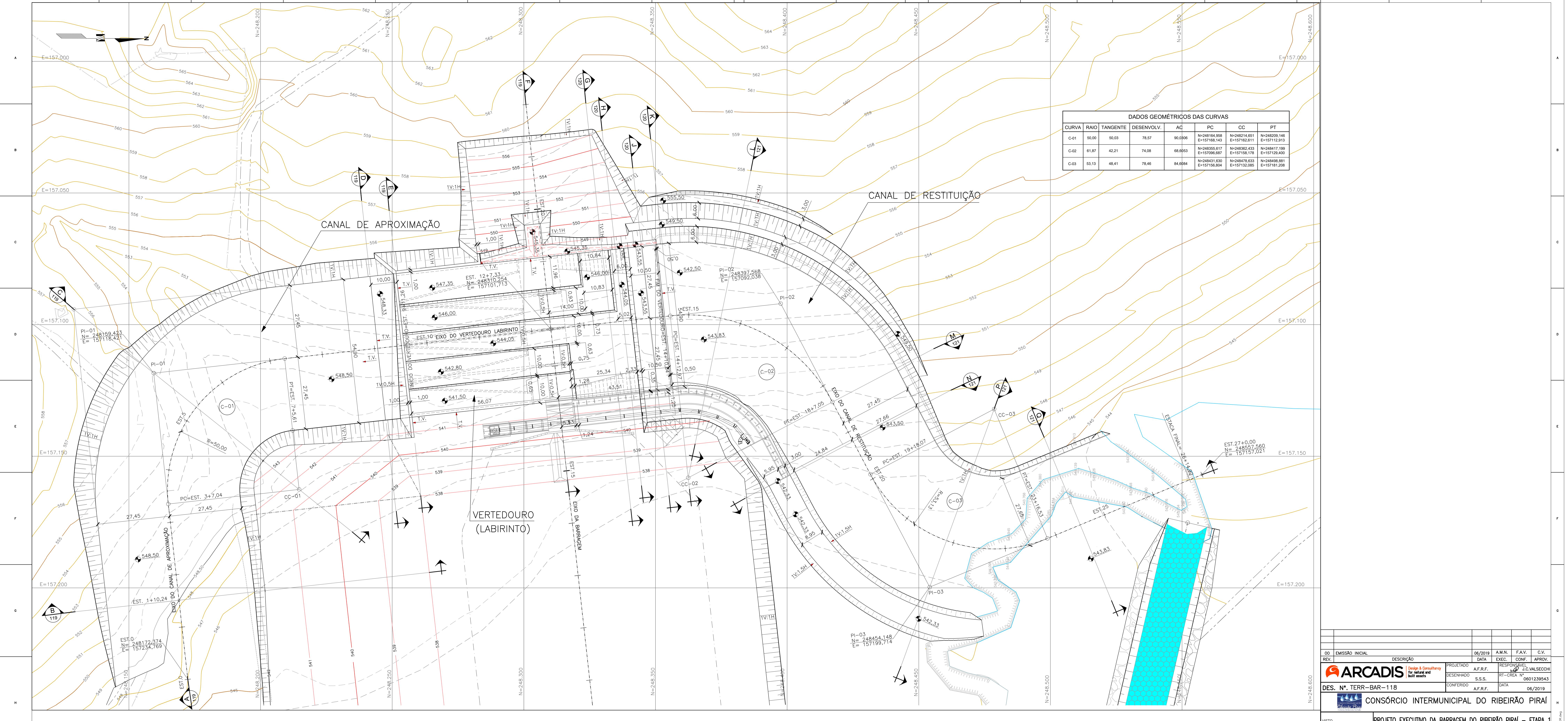


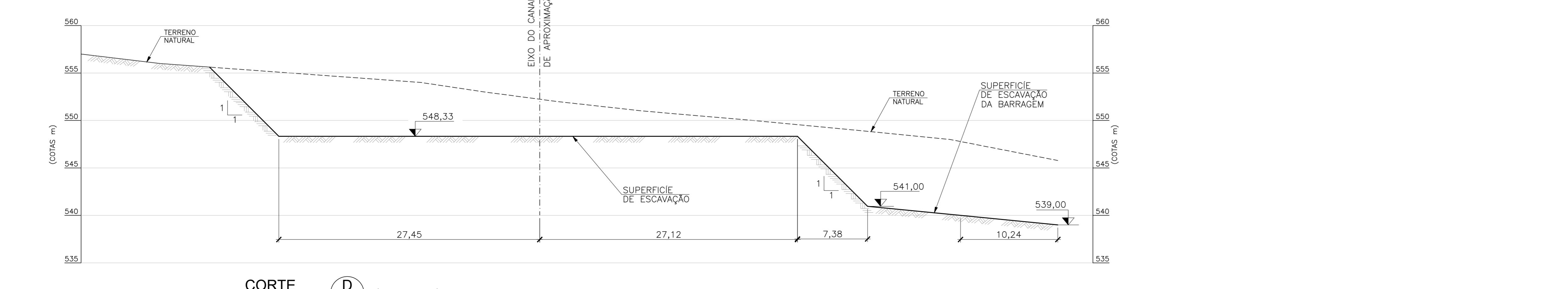
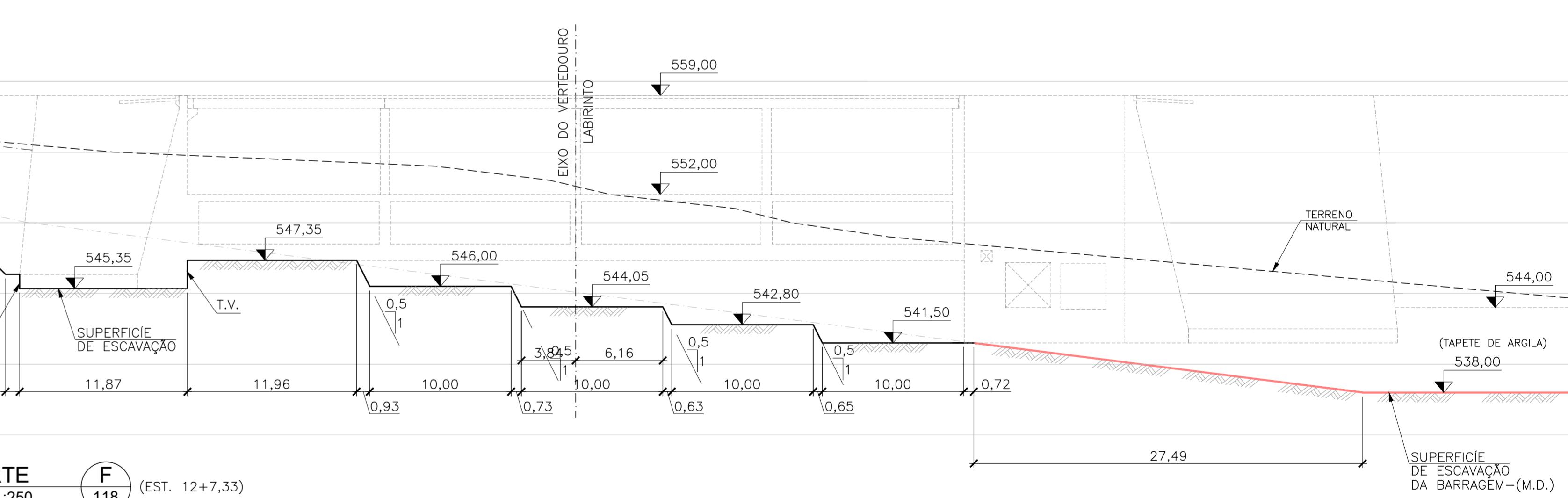
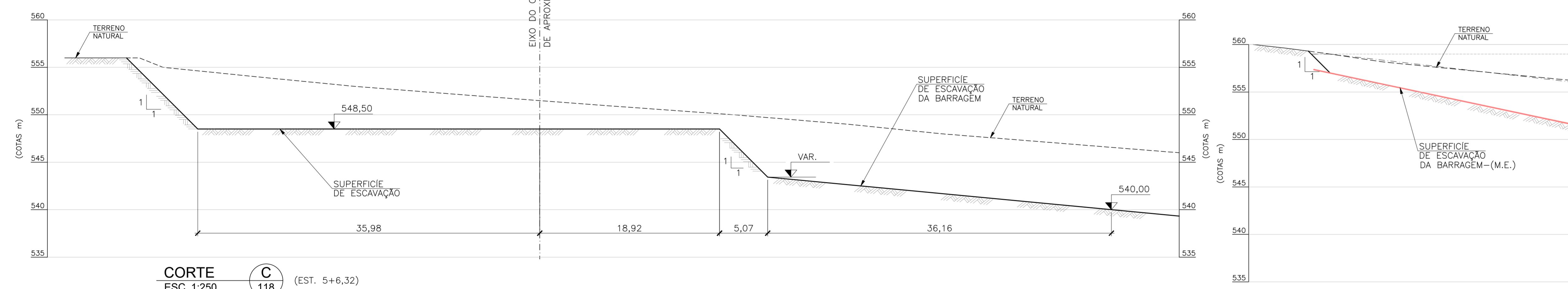
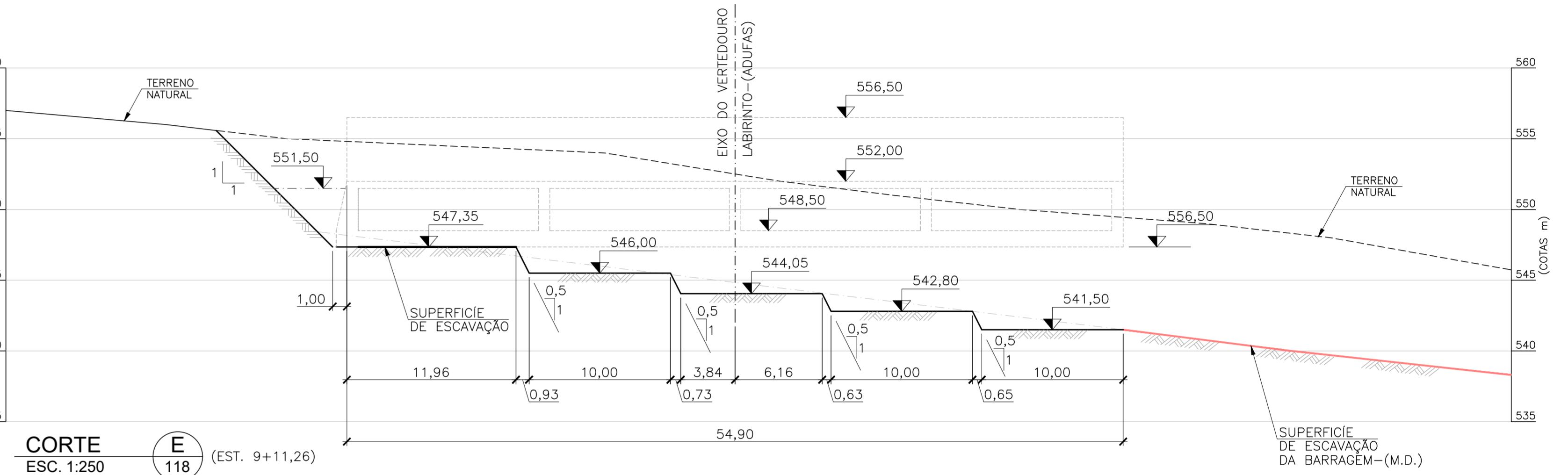
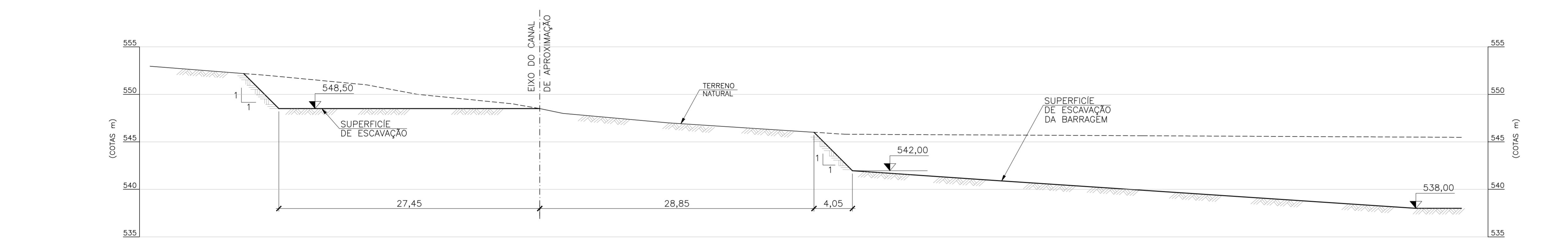
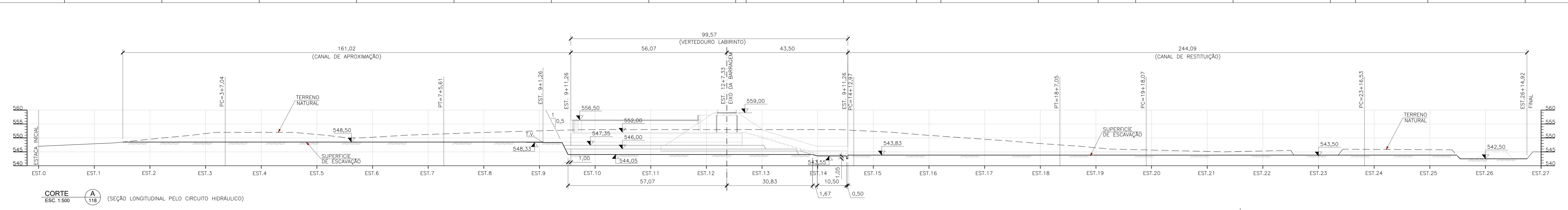
DETALHE (POÇO DE ALÍVIO) 
ESC. 1:25

ESC. 1:25

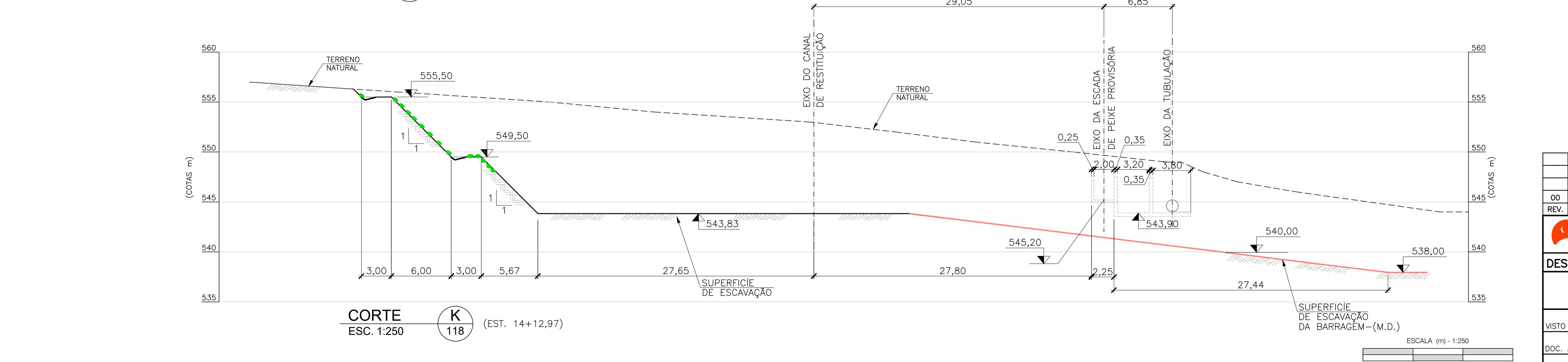
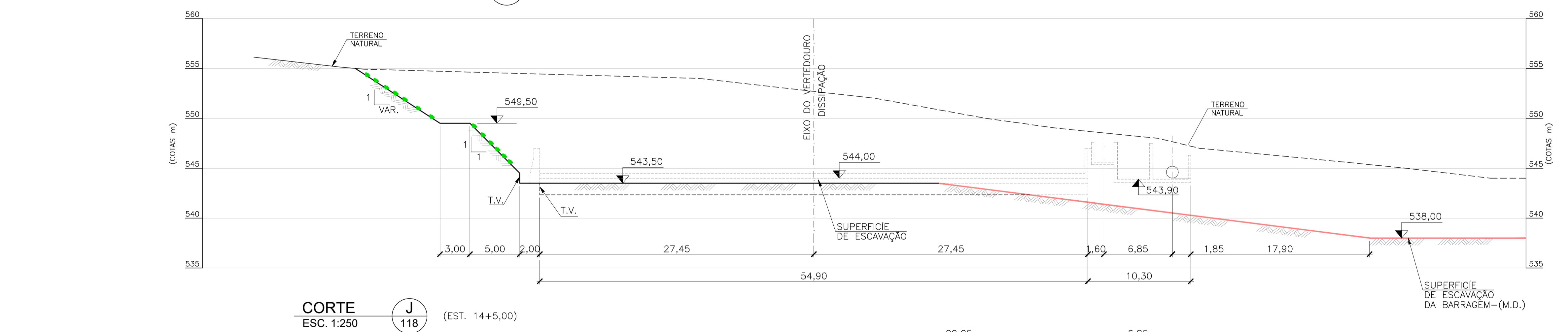
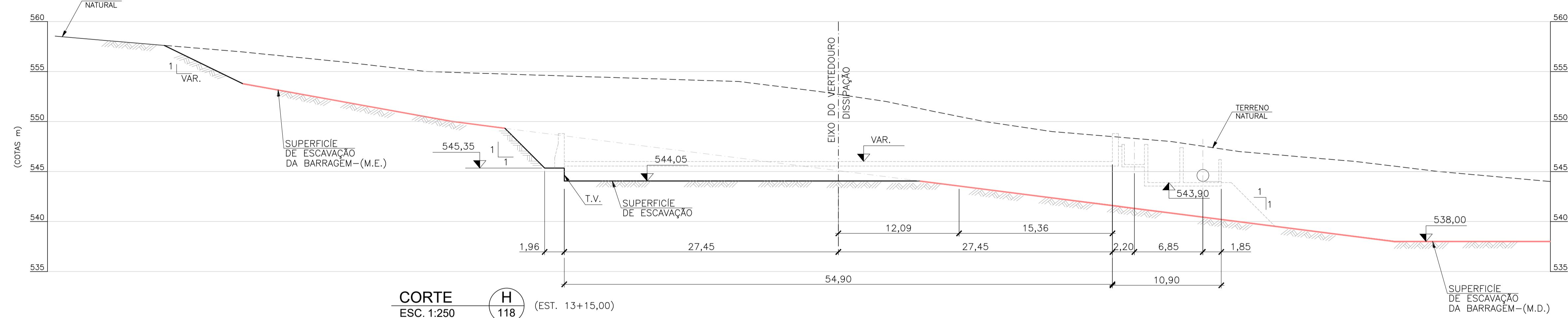
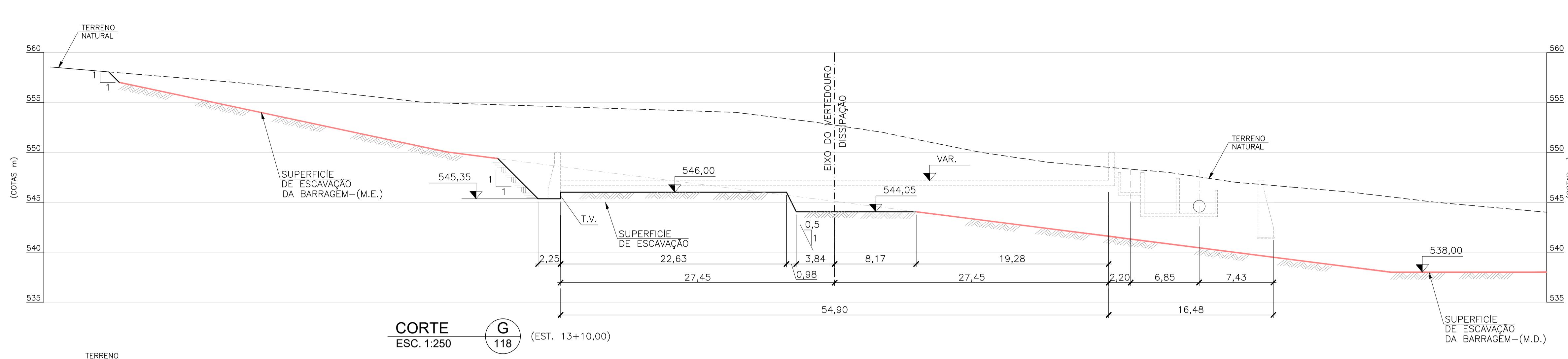
NOTA:
1- DIMENSÕES EM METRO, EXCETO INDICAÇÃO CONTRÁRIA.

01	REVISÃO DA NUMERAÇÃO DOS DETALHES	10/2021	J.S.R.	A.F.R.F.	J.V.C.						
00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.						
REV.	DESCRÍÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.						
 DES. N°. TERR-BAR-117		PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL  J.C. VALSECCHI								
		DESENHADO S.S.S.	RT-CREA N° 0601239543								
		CONFERIDO A.F.R.F.	DATA 06/2019								
 Consórcio Intermunicipal do Ribeirão Piraí <small>Cabreúva Iracemápolis Itu Salto</small>		CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAÍ									
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAÍ – ETAPA 1										
DOC. APROV.	TERRAPLENAGEM DA BARRAGEM										
DATA	DETALHES 1 a 7 e VISTA –A										
DES. N°. TERR-BAR-117		ESC.	INDICADA	REV. 01	FL. 01/01						

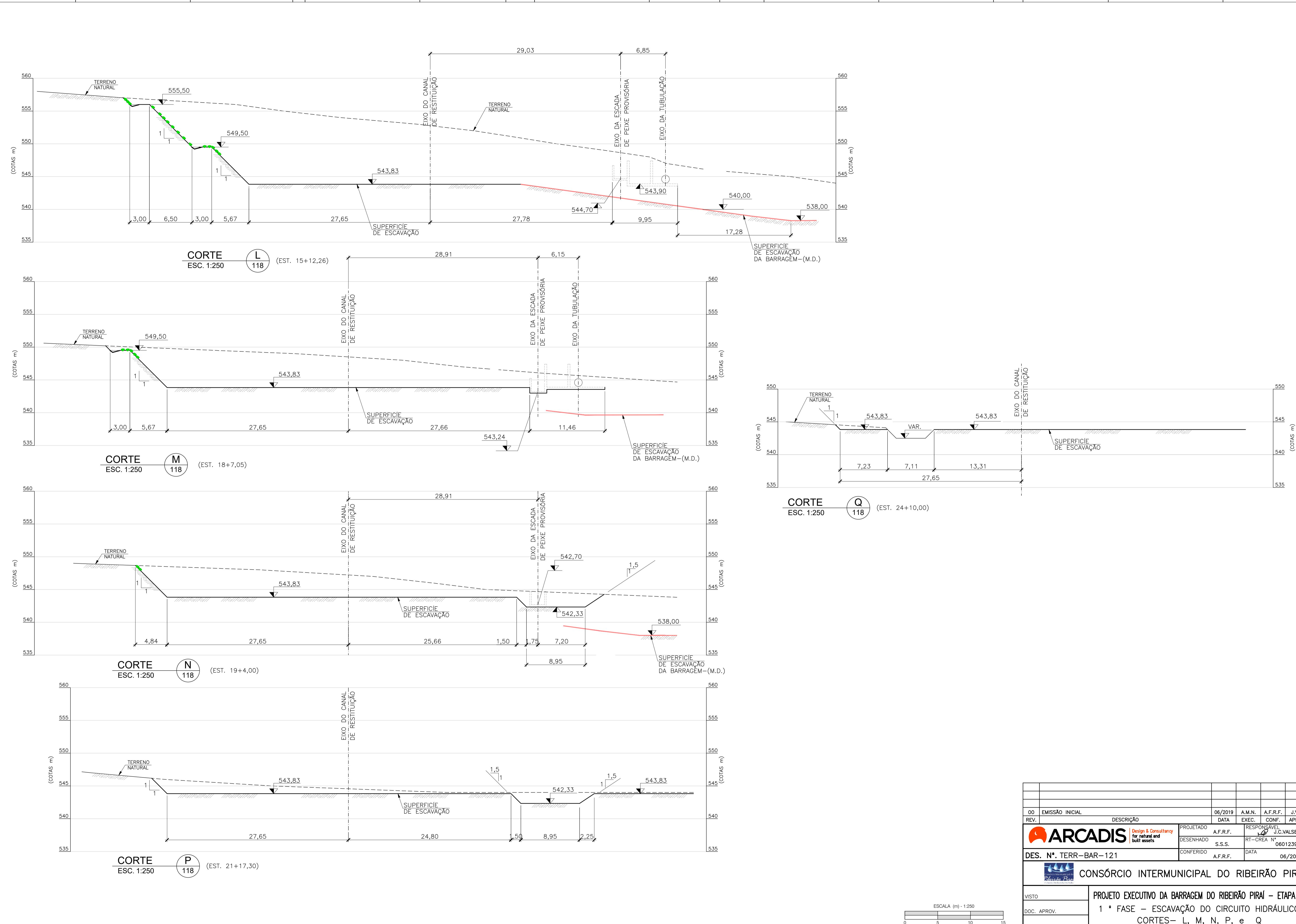




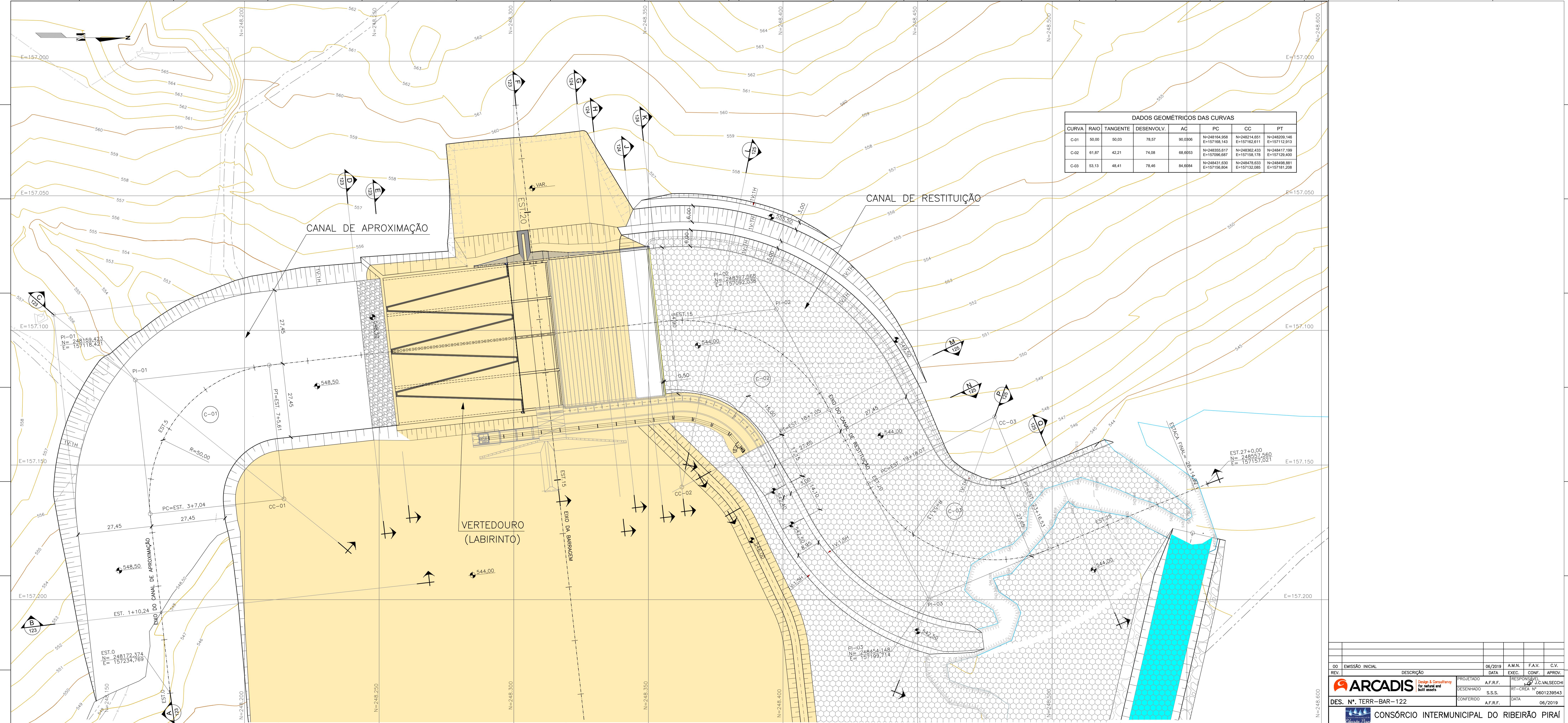
SÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
DESCRÍÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
ARCADIS P. TERR-BAR-119	PROJETADO A.F.R.F. DESENHADO S.S.S. CONFERIDO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL M. J.C. VALSECCHI RT-CREA N° 0601239543 DATA 06/2019		
 Design & Consultancy for natural and built assets				

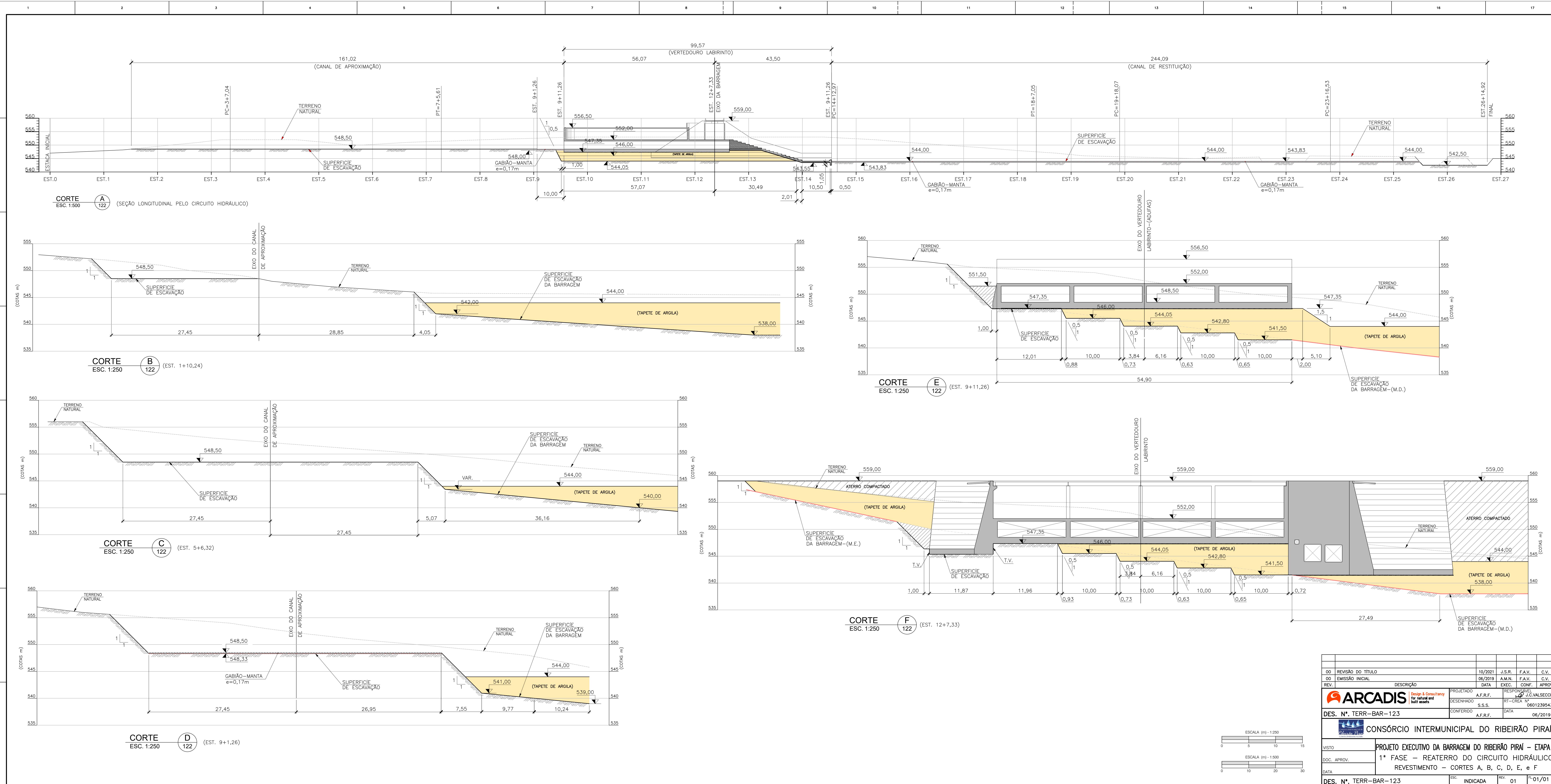


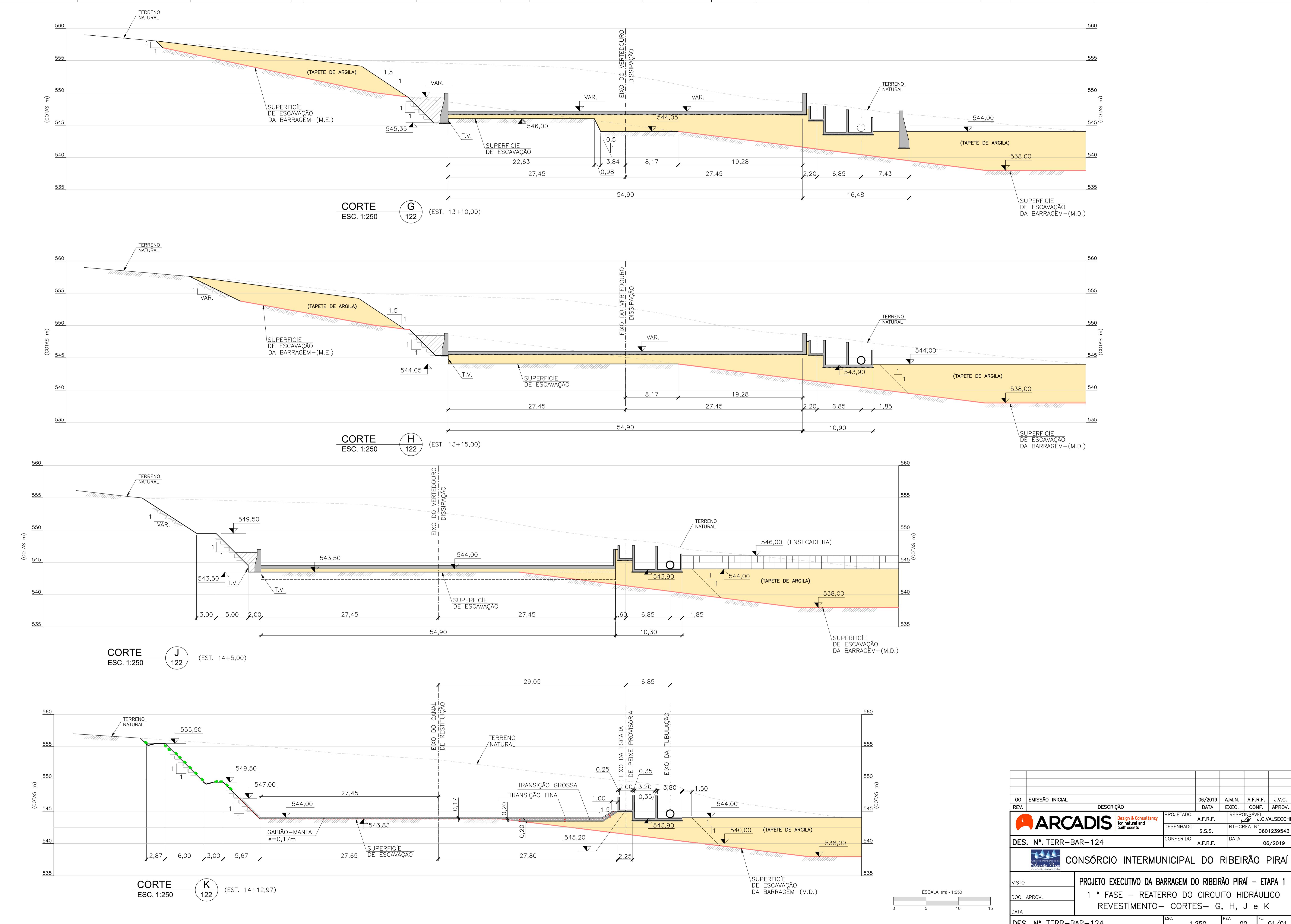
00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.		
REV.	DESCRÍÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.		
 ARCADIS Design & Consultancy for natural and built assets		PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL <i>[Signature]</i> J.C. VALSECCHI				
DES. N ^o . TERR-BAR-120		DESENHADO S.S.S.	RT-CREA N ^o 0601239543				
		CONFERIDO A.F.R.F.	DATA 06/2019				
 CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAI							
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1 1 º FASE - ESCAVAÇÃO DO CIRCUITO HIDRÁULICO CORTES- G, H, J e K						
DOC. APROV.							
DATA							
DES. N ^o . TERR-BAR-120	ESC.	1:250	REV.	00	FL.	01/01	G:\FORMATOS\FORMATO_A1_COR.dwg

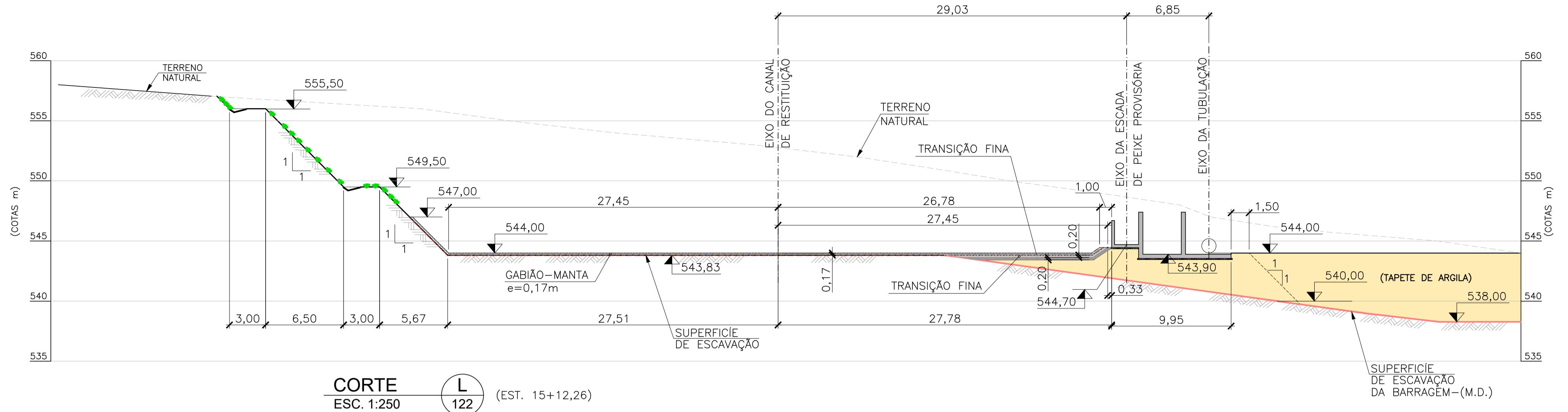


00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.
REV.	DESCRÍÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
 ARCADIS Design & Consultancy for natural and built assets		PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL  J.C. VALSECCHI		
		DESENHADO S.S.S.	RT-CREA Nº 0601239543		
DES. Nº. TERR-BAR-121		CONFERIDO A.F.R.F.	DATA 06/2019		
 CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAÍ					
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAÍ - ETAPA 1 1 º FASE – ESCAVAÇÃO DO CIRCUITO HIDRÁULICO CORTES – L, M, N, P, e Q				
DOC. APROV.					
DATA					
DES. Nº. TERR-BAR-121		ESC. 1:250	REV. 00	FL. 01/01	

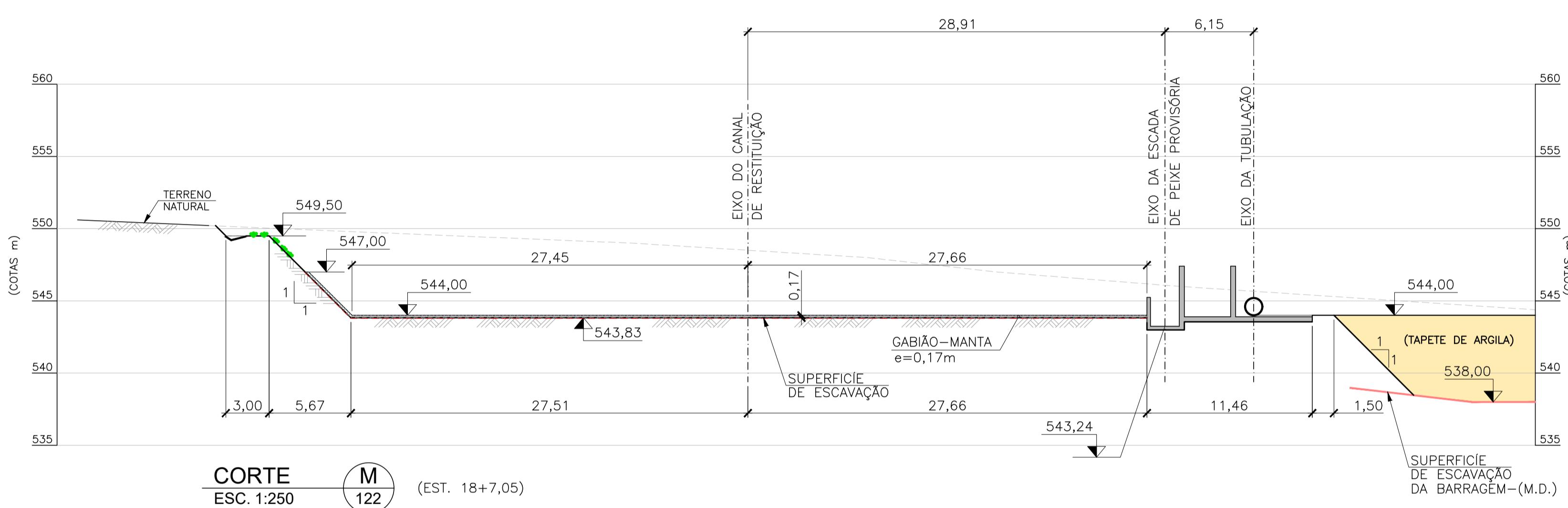




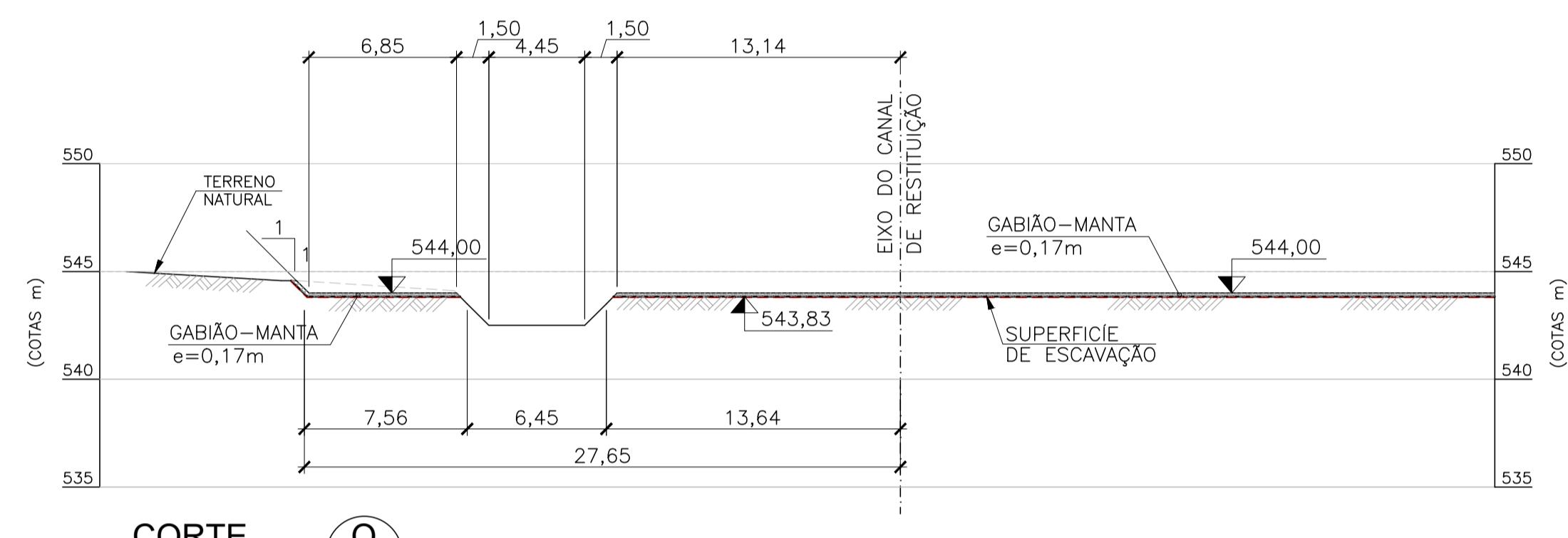




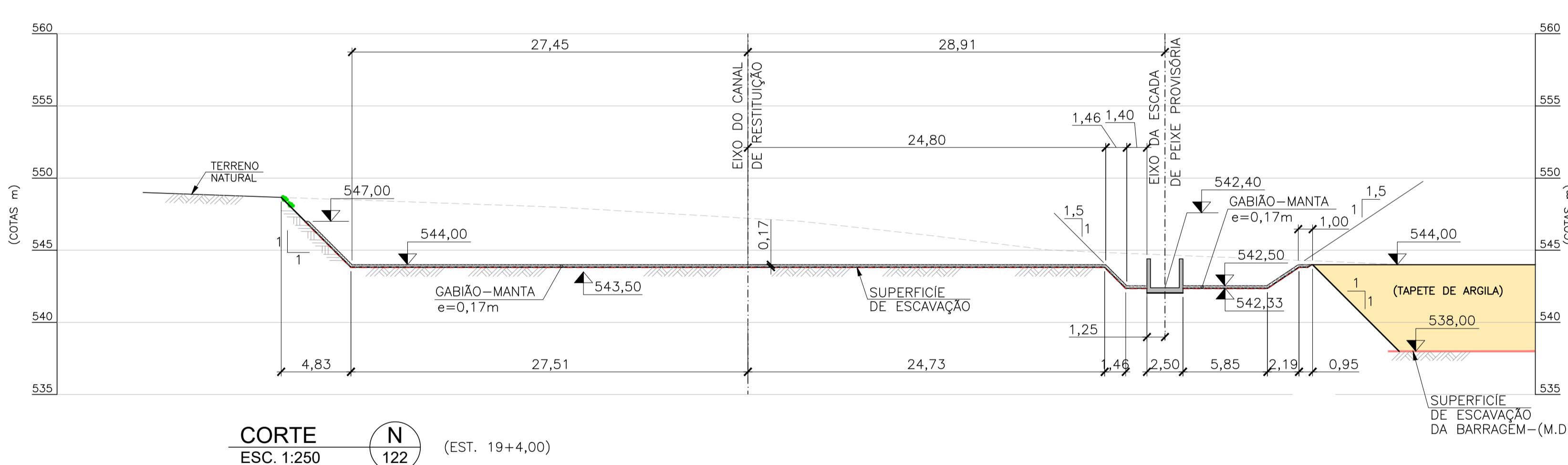
CORTE  (EST. 15+12,26)
ESC. 1:250



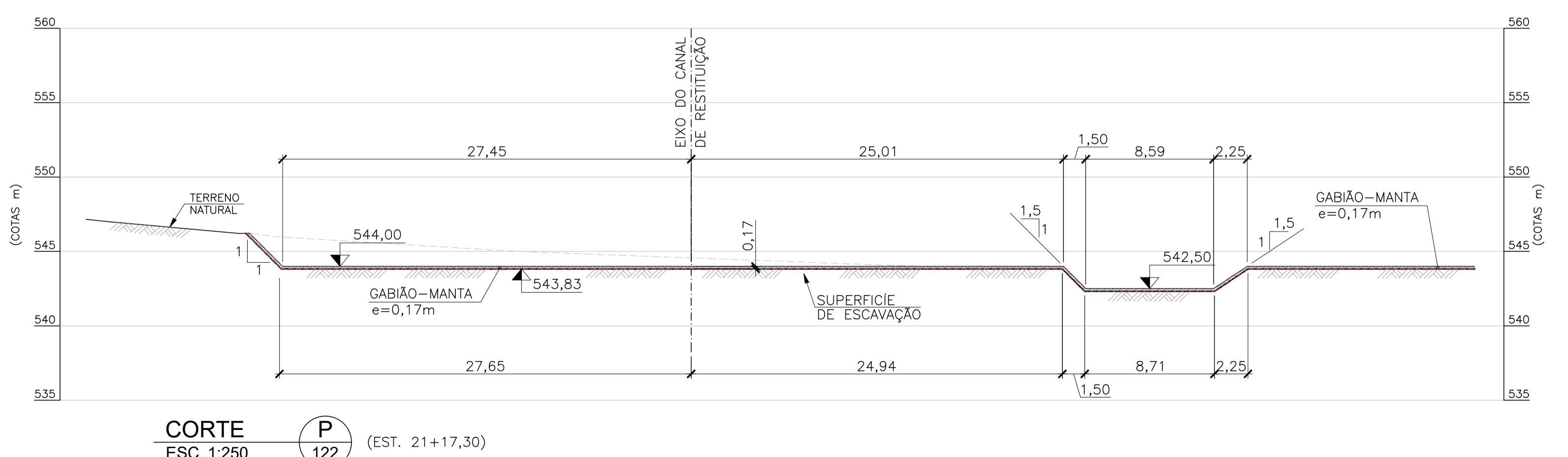
CORTE  (EST. 18+7,05)
ESC. 1:250



CORTE  (EST. 24+10,00)
ESC 1:250

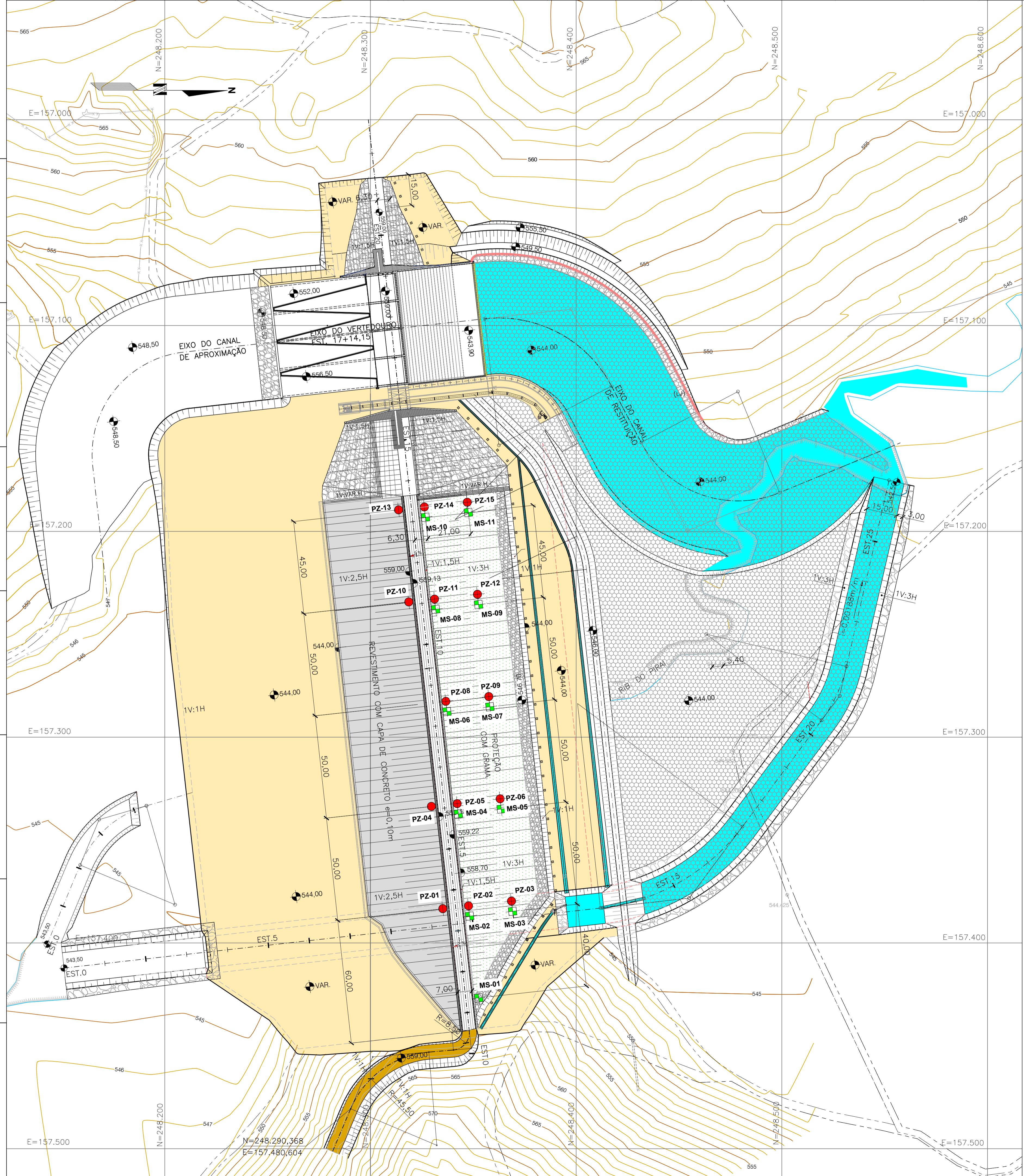


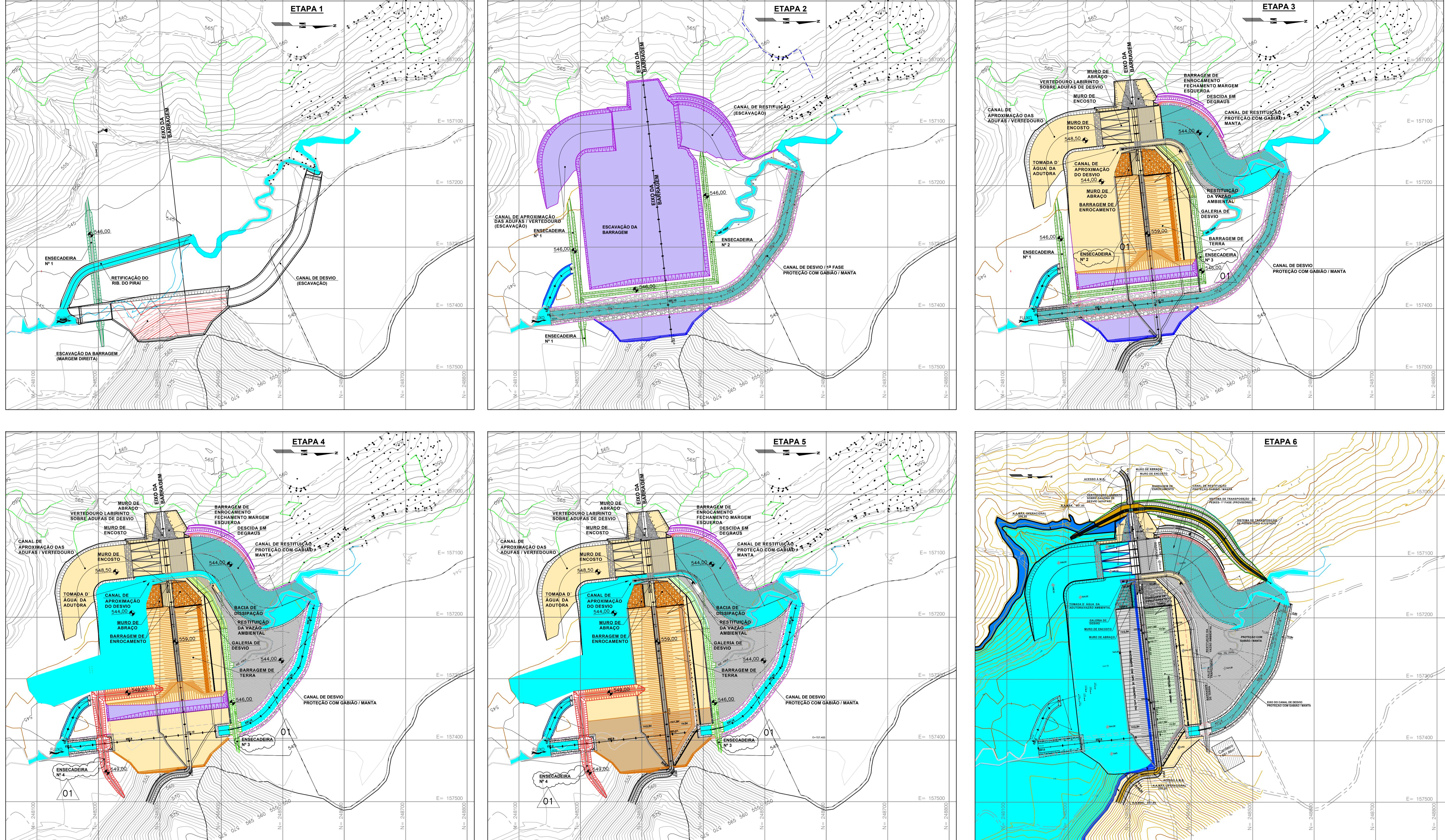
CORTE  (EST. 19+4,00)
ESC. 1:250



CORTE
ESC. 1:250  (EST. 21+17,30)

00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	A.F.R.F.	J.V.C.
REV.	DESCRÍÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
 ARCADIS <i>Design & Consultancy for natural and built assets</i>		PROJETADO A.F.R.F.	RESPONSÁVEL  J.C. VALSECCHI		
DES. Nº. TERR-BAR-125		DESENHADO S.S.S.	RT-CREA Nº 0601239543		
		CONFERIDO A.F.R.F.	DATA 06/2019		
 CONSÓRCIO INTERMUNICIPAL DO RIBEIRÃO PIRAI					
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRAI - ETAPA 1 1 ª FASE – REATERRO DO CIRCUITO HIDRÁULICO REVESTIMENTO – CORTES – L, M, N, P, e Q				
DOC. APROV.					
DATA					
DES. Nº. TERR-BAR-125		ESC. 1:250	REV. 00	FL. 01/01	





OBRAS DA 1^a FASE

ETAPA 1
1 - LIMPEZA DA ÁREA DE IMPLANTAÇÃO DA OBRA COM REMOÇÃO DE TERRA VEGETAL E DESCOSTEAMENTO DE ÁRVORES;
2 - RETIFICAÇÃO DO RIBEIRÃO DO PIRÁ;
3 - CONSTRUÇÃO DO CANAL DE DESVIO

ETAPA 3
5 - REATERRO DA FUNDAÇÃO E TAPETE DO LADO ESQUERDO ATÉ A COTA 544,00m;
6 - CONSTRUÇÃO DA GALERIA DE DESVIO E ESCADA DE PEIXE PROVISÓRIA NESTA ETAPA INCLUI-SE A INSTALAÇÃO DA COMPORTA, SISTEMA DE ALCIONAMENTO, E A INSTALAÇÃO DAS ADUTORAS DE ÁGUA BRUTA E DA VAZÃO AMBIENTAL (INCLUINDO ESTRUTURAS DA TOMADA D' ÁGUA)

ETAPA 4
10 - CONSTRUÇÃO DA ENSECADERA N° 3, DO TRECHO INICIAL DO CANAL DE DESVIO; REMOÇÃO DO CANAL DE DESVIO E CONSTRUÇÃO DA ENSECADERA N° 4. NESTA ETAPA, O ESCOAMENTO DO RIBEIRÃO PIRÁ SERÁ DESVADO PARA A GALERIA DE DESVIO. REMOÇÃO DAS ENSECADERAS N° 1 E 2.

ETAPA 6
12 - FECHAMENTO DA COMPORTA DA GALERIA DE DESVIO.
13 - FINALIZAÇÃO DA CRISTA DA BARRAGEM COM IMPLANTAÇÃO DO PAVIMENTO E GUARDA-RODAS;
14 - EXECUÇÃO DO REVESTIMENTO DO TALUD DE JUSANTE CONFORME PROJETO;
15 - INSTALAÇÃO DA INSTRUMENTAÇÃO DA BARRAGEM (MARCOS, PIEZÔMETROS, MEDIDOR DE NÍVEL);
16 - INSTALAÇÕES DO SISTEMA DE ENERGIA ELÉTRICA E DE VIGILÂNCIA;
17 - REMOÇÃO DAS ENSECADERAS;
18 - PLANTIO DE GRAMA NA ÁREA DOS CANAIS;
19 - CONSTRUÇÃO DA ESCADA DE PEIXE DEFINITIVA;
20 - ENCHIMENTO DO RESERVATÓRIO ATÉ A COTA 548,00m;
21 - FIM DAS OBRAS DA 1^a FASE, ASSIM COMO DEFINIDO PELO CONIPRI.

OBRAS DA 2^a FASE

ETAPA 7 (VER DESENHO N° 001).
QUANDO AS OBRAS DO DIQUE PIRÁ ESTIVEREM CONCLUIDAS, PODERÁ SER REALIZADA A 2^a FASE DAS OBRAS, QUE ENVOLVE AS SEGUINTE ATIVIDADES:
22 - TAMPONAMENTO DAS ADUFAS E OBRAS DE JUSANTE NA DESCIDA EM DEGRAUS;
23 - ENCHIMENTO DO RESERVATÓRIO ATÉ A COTA 556,50m.

NOTA:
ESTE É UM DESENHO ESQUEMÁTICO. AS DIMENSÕES PODERÃO SER ADEQUADAS EM FUNÇÃO DAS CONDIÇÕES DE CAMPO E PROJETO DAS UNIDADES.
A SEQUÊNCIA PROPOSTA É UMA SUGESTÃO PARA A EXECUÇÃO DA OBRA. PODERÁ SER ADJADADA EM FUNÇÃO DA EXPERIÊNCIA DA EMPREITEIRA, MAS SEM COMPROMETER A SEGURANÇA DA OBRA.

02	REVISÃO DO TÍTULO	10/2021	J.S.R.	F.A.V.	C.V.
01	ONDE INDICADO	12/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
00	EMISSÃO INICIAL	06/2019	A.M.N.	F.A.V.	C.V.
REV.	DESCRIÇÃO	DATA	EXEC.	CONF.	APROV.
ARCADIS Design & Consultancy for natural and built assets		A.F.R.F.	R.E.S.P.O.N.S.J.C. VALSECCHI		
PROJETADO DESENHADO		S.S.S.	RT-CREA N°	0601239543	
DES. N°. TERR-BAR-130		CONFERIDO	A.F.R.F.	DATA 06/2019	
VISTO	PROJETO EXECUTIVO DA BARRAGEM DO RIBEIRÃO PIRÁ - ETAPA 1				
DOC. APROV.	ADEQUAÇÃO PARA CONSTRUÇÃO EM ETAPAS				
DATA	SEQUÊNCIA DE IMPLANTAÇÃO DA BARRAGEM-PLANTAS				
DES. N°. TERR-BAR-130	ESC. 1:3000	REV. 02	FL. 01/01		

0 60 120 180 240 300m
ESCALA GRÁFICA 1:3000

