



PROJETO DE PAVIMENTAÇÃO EM BLOCO DE CONCRETO SEXTAVADO (LAJOTA)

RUA VITORIO BOTEGA

BAIRRO: RIO RINCÃO

EXTENSÃO: 228,20m

VOLUME ÚNICO:

- RELATÓRIO DO PROJETO EXECUTIVO;
- ORÇAMENTO;
- PROJETO BASICO EXECUTIVO.

AGOSTO DE 2022





PROJETO DE PAVIMENTAÇÃO EM BLOCO DE CONCRETO SEXTAVADO (LAJOTA)

RUA VITORIO BOTEGA

BAIRRO: RIO RINCÃO

EXTENSÃO: 228,20m

VOLUME ÚNICO:

- RELATÓRIO DO PROJETO EXECUTIVO;
- ORÇAMENTO;
- PROJETO BASICO EXECUTIVO.

Equipe Técnica

Jonas Buzanelo Camila T. Z. Buzanelo Gabriela Cipriano Ana Flavia R. Rodrigues Diego G. Teixeira Eng. Agrimensor/ Civil – CREA 103.303-2 Eng. Civil – CREA 129.752-3 Projetista Desenhista

Laboratorista





SUMÁRIO

1	APRESENTAÇAO	4
2	MAPA DE SITUAÇÃO	(
3	ESTUDOS TOPOGRÁFICOS	7
3.1	CONSIDERAÇÕES INICIAIS	
3.2	METODOLOGIA	
3.3	ESTUDO DO EIXO DIRETRIZ	7
4	ESTUDOS GEOTÉCNICOS	7
4.1	DEFINIÇÃO DO I. S. C. DE PROJETO	8
5	ESTUDOS HIDROLÓGICOS	8
5.1	OBJETIVO	8
5.2	INTRODUÇÃO	9
5.3	TIPO DE CLIMA	9
5.4	PLUVIOMETRIA	10
5.4.	1 Coleta de Dados	1(
5.4.	1.1 Pluviometria e o Clima	1(
5.4.	2 Cálculo das Curvas de Intensidade – Duração – Frequência	.11
5.5	PRÉ-DIMENSIONAMENTO DAS OBRAS DE ARTE CORRENTES	15
5.6	CARACTERÍSTICAS DAS BACIAS HIDROGRÁFICAS	16
5.7	DIMENSIONAMENTO DE OBRAS DE ARTE CORRENTES	16
5.7.	1 Período de Recorrência	16
5.7.	2 Estimativas das Vazões	16
6	RESUMO DAS SOLUÇÕES PROPOSTAS	18
6.1	PROJETO GEOMÉTRICO	18
6.1.	1 Introdução	18
6.1.	2 Dimensionamento do Pavimento	18
7	MEMORIAL DESCRITIVO	21
7.1	SERVIÇOS INICIAIS	21
7.1.	1 Placa de obra	21
7.2	PROJETO GEOMÉTRICO	21
7.3	TERRAPLENAGEM	21
7.3.	1 Corte e transporte do material	. 22
7.3.	2 Aterro	. 22





1.3.	S Remoção de subjeito e transporte do material não utilizado na obra	
7.4	DRENAGEM	22
7.4.	1 Galerias Tubulares de Concreto	22
7.4.	2 Caixas Coletoras com Grelha	23
7.4.	3 Caixas de Passagem	23
7.4.	4 Bocas (Alas de Saída)	24
7.4.	5 Meio-fio de concreto pré-moldado	24
7.4.	6 Viga de Travamento	25
7.5	PAVIMENTAÇÃO	25
7.5.	1 Regularização do subleito	25
7.5.	2 Sub-base de Saibro	25
7.5.	3 Colchão de Assentamento	25
7.5.	4 Pavimentação com Revestimento em Bloco de Concreto (Lajota)	26
7.5.	5 Compactação inicial	27
7.5.	6 Rejuntamento, compactação final e limpeza	27
7.6	SINALIZAÇÃO	27
7.6.	1 Sinalização vertical	27
7.6.	2 Sinalização horizontal	27
7.6.	3 Sinalização de obra	27
8	MEIO AMBIENTE	28
8.1	ESTUDOS DE IMPACTO AMBIENTAL	28
9	CONSIDERAÇÕES GERAIS	28
10	BOLETIM DE SONDAGEM	30
11	MONOGRAFIA DE MARCO	31
12	ORÇAMENTO	32
13	PROJETO EXECUTIVO	33





1 APRESENTAÇÃO

O presente volume, denominado de **Volume Único** – **Relatório do Projeto Executivo, Orçamento e Projeto Básico Executivo da Rua Vitório Botega,** localizada no Bairro Rio Rincão, em Sangão - SC.

Este volume é composto por uma descrição dos serviços executados, com exposição dos estudos feitos e as soluções adotadas.







Rua Vitório Botega

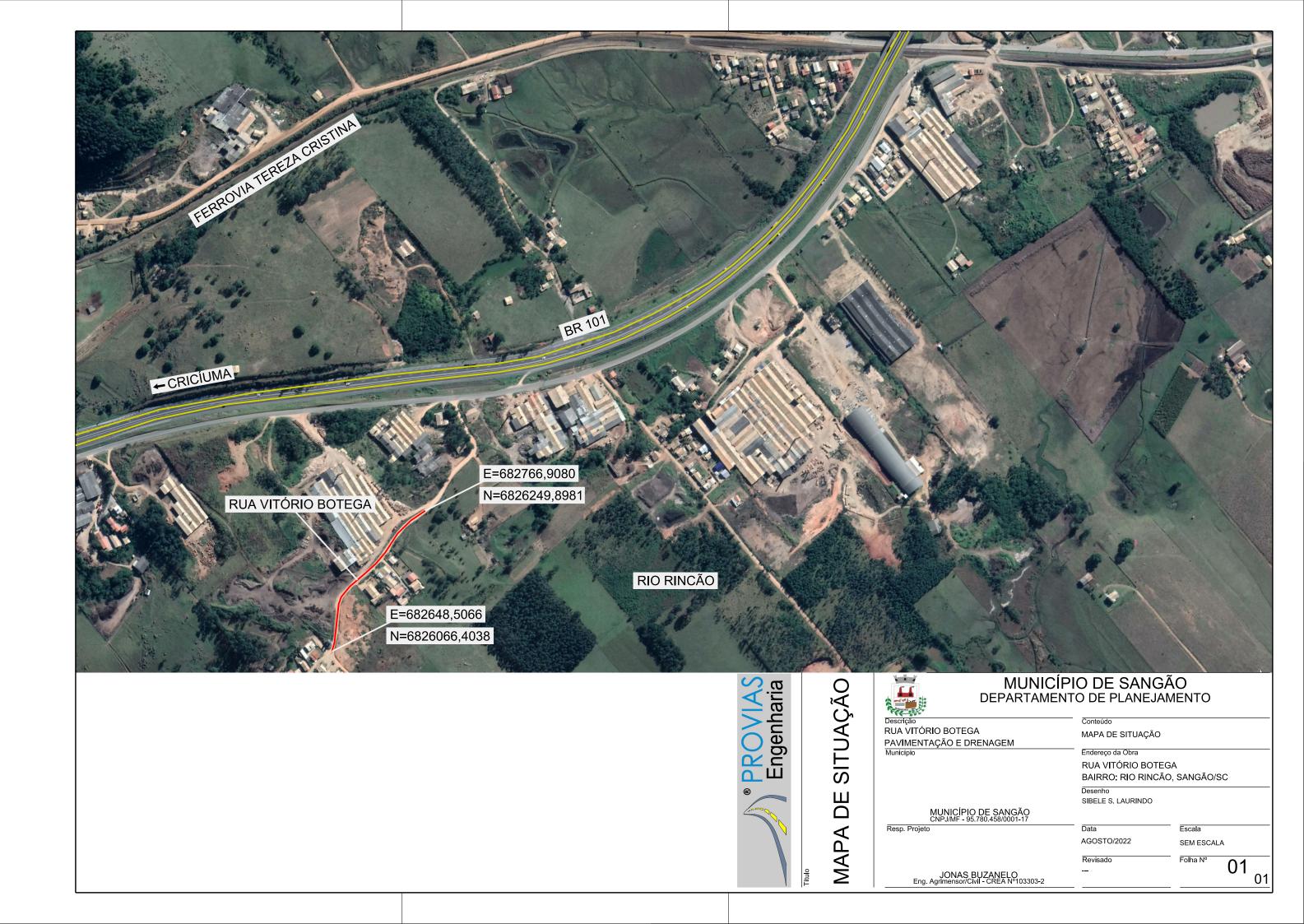


Rua Vitório Botega





2 MAPA DE SITUAÇÃO







3 ESTUDOS TOPOGRÁFICOS

3.1 CONSIDERAÇÕES INICIAIS

Os estudos topográficos para elaboração deste projeto, foram desenvolvidos com base na NBR 13133/1994 - Execução de levantamento topográfico, com auxílio do programa Sistema TopoGRAPH98 para execução dos cálculos.

3.2 METODOLOGIA

Os trabalhos de levantamentos topográficos de campo foram realizados em uma só fase, dispensando-se o anteprojeto. Foi feita uma poligonal de apoio com estações pré-definidas de modo que possibilite os estudos e levantamento da maior área possível. Este levantamento foi efetuado em uma faixa de 20 metros para cada lado da rua, de modo que permitisse desenvolver os estudos da via.

Todo o levantamento encontra-se Goerreferenciado sob Datum de referência SIRGAS 2000, com altitude elipsoidal.

3.3 ESTUDO DO EIXO DIRETRIZ

A definição do eixo foi desenvolvida por computação gráfica tendo como referência os levantamentos e estudo de campo. Após esta definição a locação deste eixo foi confirmada em campo. Após, foram feitas as devidas amarrações dos pontos que estão indicadas no projeto de execução.

4 ESTUDOS GEOTÉCNICOS

O Estudo Geotécnico foi desenvolvido de forma a se conhecer as características dos materiais constituintes do subleito, classificar os materiais de cortes, jazidas e fundações de aterros, determinando suas características físico-mecânicas, estudando e indicando os materiais a serem utilizados na terraplenagem, pavimentação, drenagem e obras de arte correntes.

Os trabalhos desenvolvidos se basearam nos dados fornecidos pelos estudos geológicos e topográficos, no projeto geométrico e no exame in loco do trecho em estudo.





Com base no estudo topográfico e de projeto geométrico foram programados os locais e profundidades das sondagens para pesquisa do subleito, bem como os ensaios a serem realizados. Foi feita sondagem com um perfurador de solo para a obtenção das amostras e nível d'água, que imediatamente foram classificadas.

Para realização dos estudos geotécnicos foram utilizadas Normas adotadas pelo DEINFRA/SC, com sondagens do subleito.

4.1 DEFINIÇÃO DO I. S. C. DE PROJETO

A extração da amostra se deu com o uso de um perfurador de solo, no decorrer da extração (se necessário) verificou-se o nível da água. Sequencialmente, as amostras, foram levadas para laboratório, para as devidas análises de caracterização (limites físicos e análise granulométrica), compactação (proctor normal), ISC, expansão e umidade natural.

O método usado nos ensaios foi o método I.S.C. (Índice de Suporte Califórnia/ C.B.R.), e ensaios de compactação de solos, NBR 7182/2016, que resulta na medida da resistência a Penetração de cada tipo de solo. Dentro dos critérios estabelecidos nas Especificações Gerais para Obras Rodoviárias do DEINFRA/SC, o I.S.C. não pode ficar ≤2,0%, e a expansão não pode ultrapassar os 2,0%.

Tabela 1 - Boletim de Sondagem

Furo	Estaca	Rua Camada Classificação E		Classificação Expedita	
Tulo	LStaca	Kua	Início Fim		Ciassificação Expedita
01	3+0,00	Vitorio Botega	0,22	2,10	Argila Vermelha

Tabela 2 – Resumo dos Ensaios

Furo	Estaca	Rua	Massa Específica (g/cm³)	Umidade Ótima (%)	Umidade Natural (%)	I.S.C. (%)	Expansão (%)
01	3+0,00	Vitorio Botega	1,587	23,4	22,6	7,4	0,33

5 ESTUDOS HIDROLÓGICOS

5.1 OBJETIVO

O Estudo Hidrológico apresenta os resultados da coleta e processamento de dados pluviométricos para a definição das vazões necessárias à verificação da capacidade hidráulica dos dispositivos de drenagem e de obras de arte correntes, e ao dimensionamento de ampliações





ou novos dispositivos que se façam, agora, necessários. Descreve-se, a seguir, o desenvolvimento dos estudos, bem como os resultados obtidos.

5.2 INTRODUÇÃO

A finalidade do Estudo Hidrológico está fundamentalmente ligada à definição dos elementos para permitir o desenvolvimento do Projeto das Estruturas de Drenagem, no que se refere ao local de implantação, tipo e dimensionamento hidráulico. Com este objetivo, procura-se analisar dados pluviométricos, a fim de estabelecer uma projeção para as precipitações sobre certos critérios de projeto, como por exemplo, o tempo de recorrência de um valor máximo de chuva.

Nos trabalhos hidrológicos geralmente interessa não somente o conhecimento das máximas precipitações observadas nas séries históricas, mas, principalmente, prever com base nos dados observados, e valendo-se dos princípios de probabilidade, quais as máximas precipitações que possam vir a ocorrer em certa localidade, com determinada frequência.

As grandezas características da precipitação como a intensidade, a duração e a frequência, variam de local para local, de acordo com a latitude, altitude, tipo de cobertura, topografia e época do ano. Em razão disso, os dados pluviométricos de longas séries de observação devem ser analisados estatisticamente e não podem ser extrapolados de uma região para outra.

5.3 TIPO DE CLIMA

Pela aplicação do Sistema Köppen, que preconiza a utilização de médias e índices numéricos dos elementos temperatura e precipitação, a região em estudo se enquadra em climas do Grupo C - Mesotérmico, sendo subtropical, uma vez que a média das temperaturas nos 3 (três) meses mais frios compreendem entre -3° C e 18 °C. Dentro do Grupo C, o clima da região central do estado de Santa Catarina pertence ao tipo úmido (f), ocorrência de precipitação significativa em todos os meses do ano e inexistência de estação seca definida.

Ainda dentro deste tipo, é possível distinguir, em função do fator altitude, dois subtipos:

Subtipo a - de verão quente: característico de zona litorânea onde as temperaturas médias dos meses mais quentes $\geq 22^{\circ}$ C e,

Subtipo b - de verão temperado: característico de zonas mais elevadas.





Em função da descrição anterior, pode-se concluir que o clima na região litorânea do estado de Santa Catarina segundo a classificação de Wladimir Köppen, é subtropical mesotérmico úmido, pertencente ao grupo C e tipo Cfa.

Apresenta-se, na Figura 1 o mapa contendo a classificação climática do Estado de Santa Catarina.

Classificação climática segundo Köeppen

Cfa - Clima Subtropical (mesotérmico úmido e verão quente)
Cfb - Clima Temperado (mesotérmico úmido e verão ameno)

Figura 1 - Mapa de Classificação Climática de Santa Catarina segundo Köppen

5.4 PLUVIOMETRIA

5.4.1 Coleta de Dados

5.4.1.1 Pluviometria e o Clima

Com a finalidade de caracterizar o comportamento pluviométrico e sua influência na área em estudo, foram coletados dados da estação meteorológica de Jaguaruna – SC, próximo à área e operado pelo EPAGRI e INMET / EMPASC cujos registros datam de 1977 a 2011.

Foram utilizados:

- Carta do IBGE 1: 50.000;
- Mapa Rodoviário do DEINFRA/SC;
- Registros da Estação Meteorológica (Quadro 1).

Quadro 1 – Dados da estação meteorológica

Localização	Jaguaruna
Longitude	28° 36' 24"
Latitude	49° 01' 59"
Altitude	10,0 m





5.4.2 Cálculo das Curvas de Intensidade – Duração – Frequência

Foi utilizado o método de Vem Te Chow, junto ao roteiro do Eng.º Taborga Torrico, indicados na Instrução de Serviço, onde:

H = X + KS;

H = Altura Pluviométrica esperada para o período de retorno desejado;

X = Média Aritmética das chuvas máximas anuais;

K = Fator de Frequência;

S = Desvio do padrão de amostra.

$$X = \frac{\sum X}{n} \qquad S = \frac{\sum (X - X)^{1/2}}{(n-1)}$$

Analisando estatisticamente os dados de precipitações máximas da série histórica sem considerar os anos que não possuem dados completos, temos 20 anos de registro.

Assim temos:

Média das Máximas Precipitações: X = 87,1 mm

Desvio Padrão: S = 24,4 mm

Podemos assim finalizar a Equação que permite calcular as alturas de chuvas em função do tempo de recorrência e duração do evento.

 $X_{\text{Médio}} = 87.1 \text{ mm};$

S = 24,4;

N = 20 anos analisados, temos;

H = 87,1 + 24,4K.

Os valores de K (Fator de Frequência) segundo Lei de Gumbel corrigem as alturas de precipitação conforme Quadro 2.

Quadro 2 – Fator de frequência

Tempo Recorrência TR (anos)	Fator Frequência K	Precipitação Máxima DIÁRIA H (mm)
10	1,625	126,8
25	2,517	148,6
100	3,836	180,8

Segundo Taborga Torrico, as alturas pluviométricas de 24 horas guardam uma relação constante e independente do período de retorno, de 1,095 com a altura pluviométrica máxima diária, e, para as alturas de 1 hora e 0,1 hora, pode-se identificar as isozonas de características iguais,





definidas por Taborga Torrico. A relação entre a altura pluviométrica máxima diária, precipitação horária e de 0,1 hora aparece na Figura 2 (IS 06/98 DEINFRA-SC).

24°

28°

E

B

28°

28°

28°

28°

Figura 2 - Mapa de Isozonas proposta por Taborga Torrico

	TEMPO DE RECORRENCIA							
ZONA	10		25		100			
	1,0 hora	0,1 hora	1,0 hora	0,1 hora	1,0 hora	0,1 hora		
A	35,8%	7,0%	35,4%	7,0%	34,7%	6,3%		
В	37,8%	8,4%	37,3%	8,4%	36,6%	7,5%		
С	39,7%	9,8%	39,2%	9,8%	38,4%	8,8%		
D	41,6%	11,2%	41,1%	11,2%	40,3%	10,0%		
Е	43,6%	12,6%	43,0%	12,6%	42,2%	11,2%		
F	45,5%	13,9%	44,9%	13,9%	44,1%	12,4%		
G	47,4%	15,4%	46,8%	15,4%	45,9%	13,7%		
Н	49,4%	16,7%	48,8%	16,7%	47,8%	14,9%		

A estação meteorológica de Jaguaruna - SC situa-se na Isozona C, conforme se pode constatar na Figura 2. Os fatores de conversão utilizados, de acordo com o método proposto por Taborga, são apresentados no Quadro 3.

Quadro 3 - Fatores de conversão

Fatores de conversão						
Isozona "C"	1 dia / 24 h.	1 h. / 24 h. (%)	0,1 h. / 24 h. (%)			
TR=10	1,095	39,7	9,8			
TR=25	1,095	39,2	9,8			
TR=100	1,095	38,4	8,8			

O Quadro 4 apresenta as precipitações máximas esperadas para as chuvas de 24 horas, 1,0 hora e 0,1 hora.





Quadro 4 - Precipitações máximas esperadas para as chuvas de 24 h, 1,0 h e 0,1 h em função do período de recorrência desejado.

Alturas Pluviométricas - H (mm) para 24h - 1h e 0,1 hora						
TR	1440 min	60 min	6 min			
10	144,90	61,40	17,90			
25	172,90	73,20	21,30			
100	225,90	95,70	27,90			

A partir dos dados do Quadro 4 definiu-se as equações que regem a altura pluviométrica em função do tempo de duração para os intervalos de 0,1 h a 1,0 h e 1,0 h a 24 h, conforme ilustra as Figuras 3 e 4.

Figura 3 - Altura pluviométrica para duração de chuva entre 0,1 e 1 hora

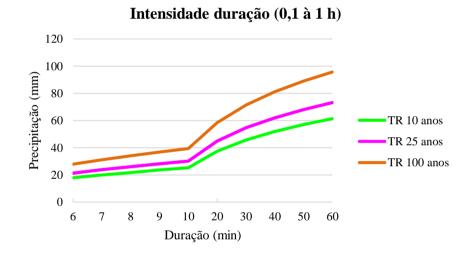
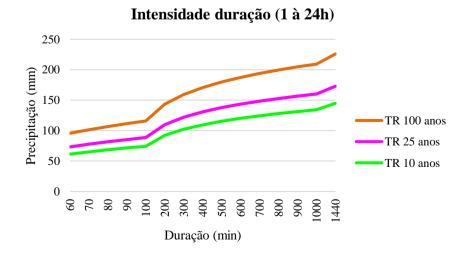


Figura 4 - Altura pluviométrica para duração de chuva entre 1 e 24 horas







Com as equações apresentadas nas Figuras 3 e 4 determinou-se as alturas pluviométricas e intensidades de chuva para os diversos tempos de duração e períodos de recorrência conforme apresentados no Quadro 5, utilizando o programa de cálculo Hidrochusc do Prof. Dr. Álvaro José Back, utilizando a seguinte equação:

Equação 1 - Cálculo da Intensidade

$$i = \frac{K x T^m}{(t+b)^n}$$

Quadro 5 - Alturas (h) e intensidades (I) pluviométricas para diversos tempos de duração de chuva

DURA	AÇÃO	Altu	ra de Chuva (mm)	Inte	ensidade (mm	ı/h)
Minutos Horas		TR 10	TR 25	TR 100	TR 10	TR 25	TR 100
Minutos	noras	anos	anos	anos	anos	anos	anos
6	0,10	21,30	27,90	178,62	213,17	278,57	21,30
7	0,12	23,80	31,10	170,72	203,74	266,24	23,80
8	0,13	26,00	34,00	163,61	195,26	255,16	26,00
9	0,15	28,10	36,80	157,19	187,59	245,14	28,10
10	0,17	30,10	39,30	151,34	180,62	236,03	30,10
20	0,33	44,80	58,50	112,54	134,31	175,52	44,80
30	0,50	54,60	71,30	91,46	109,16	142,64	54,60
40	0,67	62,00	81,10	77,96	93,04	121,58	62,00
50	0,83	68,10	89,00	68,46	81,70	106,77	68,10
60	1,00	73,20	95,70	61,36	73,23	95,69	73,20
70	1,17	77,70	101,60	55,82	66,61	87,05	77,70
80	1,33	81,70	106,80	51,35	61,29	80,09	81,70
90	1,50	85,30	111,50	47,67	56,89	74,34	85,30
100	1,67	88,60	115,80	44,56	53,18	69,50	88,60
200	3,33	109,80	143,40	27,59	32,93	43,03	109,80
300	5,00	121,90	159,40	20,44	24,39	31,87	121,90
400	6,67	130,70	170,80	16,43	19,61	25,62	130,70
500	8,33	137,70	179,90	13,85	16,52	21,59	137,70
600	10,00	143,40	187,40	12,02	14,34	18,74	143,40
700	11,67	148,40	193,90	10,66	12,72	16,62	148,40
800	13,33	152,70	199,60	9,60	11,46	14,97	152,70
900	15,00	156,70	204,70	8,75	10,44	13,65	156,70
1000	16,67	160,20	209,40	8,06	9,61	12,56	160,20
1440	24,00	172,90	225,90	6,04	7,20	9,41	172,90





A curva de intensidade-duração-frequência é resultante dos dados que compõem o Quadro 5. A Figura 5 mostra a curva intensidade-duração-frequência.

Figura 5 - Curva intensidade-duração-frequência.

5.5 PRÉ-DIMENSIONAMENTO DAS OBRAS DE ARTE CORRENTES

Foi elaborada a planilha de pré-dimensionamento dos bueiros, pelo Método Racional onde constam as características físicas e geométricas das bacias, o cálculo da vazão passante nos cursos d'água interceptados, como também o tipo de obra, em termos de diâmetro, necessário a permitir a passagem desta vazão.

Foram levantadas topograficamente as seções transversais no local exato de cada bueiro.

Também serão confirmadas as coberturas vegetais de cada bacia para validar os coeficientes adotados que influenciam diretamente na vazão de contribuição das bacias, a saber, o coeficiente de escoamento "C" e o coeficiente adimensional "K" que influi no tempo de concentração da bacia e indiretamente na vazão de contribuição.

Desta forma, será definida a seção definitiva dos bueiros a serem implantados para permitir a vazão de cada bacia contribuinte.

Angao ge

ESTADO DE SANTA CATARINA PREFEITURA MUNICIPAL DE SANGÃO SECRETARIA DE PLANEJAMENTO



5.6 CARACTERÍSTICAS DAS BACIAS HIDROGRÁFICAS

As bacias foram delimitadas diretamente na carta do IBGE, aéreas na escala 1:25000, voo de 1978, visto que todas as bacias apresentam área inferior a 10 Km², e puderam ser visualizadas integralmente no conjunto de fotos analisado.

As áreas das bacias foram obtidas através da utilização do planímetro, e o comprimento dos talvegues principais, através do curvímetro.

Para a determinação dos desníveis dos talvegues principais baseou-se nas cotas obtidas na carta do IBGE e, também, daquelas obtidas no levantamento topográfico.

5.7 DIMENSIONAMENTO DE OBRAS DE ARTE CORRENTES

5.7.1 Período de Recorrência

Baseado em considerações econômicas, recomendam-se os seguintes períodos de recorrência para os tipos de obras abaixo classificadas:

Obras de drenagem superficial: 10 anos

Bueiros: 25 anos

Pontes: 100 anos

5.7.2 Estimativas das Vazões

Com a consideração de que a descarga em uma determinada seção é função das características fisiográficas da bacia contribuinte, utilizou-se o Método Racional para a estimativa das vazões de cada bacia contribuinte, visto que todas as bacias hidrográficas apresentam área inferior a 10 km², sendo bastante seguro e de resultados não superdimensionados, para bacias de pequenas áreas.

O Método Racional foi utilizado mediante o emprego da expressão:

$$Q = \frac{C \times I \times A}{360}$$

Onde:

 $Q = descarga, em m^3/s;$

C = Coeficiente de escoamento superficial, adimensional;

I = precipitação com duração igual ao tempo de concentração da bacia, em mm/h

A = área da bacia obtida por planimetragem eletrônica a partir de fotos aéreas na escala 1:25000 ou cartas do IBGE na escala 1:100000, em hectares.





A intensidade de precipitação é extraída da curva Intensidade-Duração-Frequência, em função do tempo de duração considerado igual ao de concentração da bacia e o tempo de recorrência considerado.

O coeficiente de escoamento "C", ou coeficiente de "Run off", é a razão entre o volume de água escoado superficialmente e o volume de água precipitado. Esse coeficiente varia de acordo com as características fitogeomorfológicas e de utilização do solo da bacia. Os valores usados nos cálculos foram obtidos nos Quadro 6 e 7.

Quadro 6 - Coeficiente de Deflúvio em Áreas Rurais

CARACTERÍSTICAS DAS BACIAS	С
TERRENO ESTÉRIL MONTANHOSO - Material rochoso ou geralmente não poroso,	0,80 a 0,90
com reduzida ou nenhuma vegetação e altas declividades.	0,00 a 0,00
TERRENO ESTÉRIL ONDULADO - Material rochoso ou geralmente não poroso, com	0,60 a 0,80
reduzida ou nenhuma vegetação, ondulado e com declividade moderada.	0,00 a 0,00
TERRENO ESTÉRIL PLANO - Material rochoso ou geralmente não poroso, com	0,50 a 0,70
reduzida ou nenhuma vegetação e baixas declividades.	0,30 a 0,70
PRADOS, CAMPINAS, TERRENO ONDULADO - Área de declividade moderada,	
grandes porções de gramados, flores silvestres ou bosques, sobre um manto de material	0,40 a 0,65
poroso que cobre o material não poroso.	
MATAS DECÍDUAS, FOLHAGEM CADUCA - Matas e florestas de árvores decíduas em	0,35 a 0,60
terreno de declividade variadas.	0,55 a 0,00
MATAS CONÍFERAS, FOLHAGEM PERMANENTE - Floresta e matas de árvores de	0,25 a 0,50
folhagem permanente em terreno de declividades variadas.	0,23 a 0,30
POMARES - Plantação de árvores frutíferas com áreas cultivadas ou livres de qualquer	0,15 a 0,40
planta a não ser gramas.	0,13 a 0,40
TERRENOS CULTIVADOS, ZONAS ALTAS - Terrenos cultivados em plantações de	0,15 a 0,40
cereais ou legumes, fora de zonas baixas e várzeas.	0,13 a 0,40
FAZENDAS, VALES - Terreno cultivado em plantações de cereais ou legumes, localizados	0,10 a 0,40
em zonas baixas e várzeas.	0,10 a 0,40

Quadro 7- Coeficiente de Deflúvio em Áreas Urbanas

CARACTERÍSTICAS DAS BACIAS	С
Pavimentos de concreto de cimento ou concreto asfáltico	0,75 a 0,95
Pavimentos de macadame betuminoso	0,65 a 0,80
Acostamento ou revestimento primário	0,40 a 0,60
Solo não revestido	0,20 a 0,90
Taludes gramados (2:1)	0,50 a 0,70





Prados gramados	0,10 a 0,40
Áreas florestais	0,10 a 0,30
Campos cultivados	0,20 a 0,40
Áreas comerciais, zonas de centro de cidade	0,70 a 0,95
Zonas com inclinações moderadas com aproximadamente 50% de áreas impermeáveis	0,60 a 0,70
Zonas planas com aproximadamente 60% de áreas impermeáveis	0,50 a 0,60
Zonas planas com aproximadamente 30% de áreas impermeáveis	0,35 a 0,45

6 RESUMO DAS SOLUÇÕES PROPOSTAS

6.1 PROJETO GEOMÉTRICO

6.1.1 Introdução

O projeto de pavimentação desenvolvido definiu a seção transversal do pavimento, em tangente e em curva, suas espessuras ao longo do trecho, bem como o estabelecimento do tipo do pavimento, definindo geometricamente as diferentes camadas componentes, estabelecendo os materiais constituintes e especificando valores mínimos e/ou máximos das características físicas e mecânicas desses materiais, processos construtivos, controles de qualidade e outros.

De forma geral, a estrutura dimensionada deverá atender as seguintes características:

- Dar conforto ao usuário que irá trafegar pela rodovia;
- Resistir e distribuir os esforços verticais oriundos do tráfego;
- Resistir aos esforços horizontais;
- Ser impermeável, evitando que a infiltração das águas superficiais venha a danificá-lo;
- Melhorar a qualidade de vida da população nativa;
- Melhorar a qualidade do sistema viário público.

6.1.2 Dimensionamento do Pavimento

O dimensionamento das diversas camadas constituintes do pavimento foi feito mediante o método da ABCP - Associação Brasileira de Cimento Portland.

⇒ Solicitação do eixo padrão – N

O valor do número "N" foi obtido conforme descrito nos estudos de tráfego, e apresenta o seguinte valor:

 $N = 5 \times 10^5$.





Com isso a lajota deverá ter espessura mínima de 8 cm de acordo com o quadro abaixo:

Quadro - IP-06 Instrução para dimensionamento de pavimento com bloco de concreto

TRÁFEGO	ESPESSURA	RESISTÊNCIA A
	REVESTIMENTO	COMPRESSÃO SIMPLES
N ≤ 5x10 ⁵	6,0 cm	35 MPa
5x10 ⁵ <n<10<sup>7</n<10<sup>	8,0 cm	35 a 50 MPa
N > 10 ⁷	10,0 cm	50 MPa

⇒ Índice de Suporte

O CBR de projeto foi obtido conforme descrito nos Estudos Geotécnicos e apresenta o seguinte valor:

CBRp = 7,4%

⇒ Cálculo do Pavimento

Dimensionamento de pavimentos com blocos intertravados de concreto - IP - 06/2004

Os pavimentos de blocos pré-moldados de concreto para vias urbanas são, nesta Instrução de Projeto, dimensionados por dois métodos de cálculo preconizados pela ABCP - Associação Brasileira de Cimento Portland, aqui transcritos, sendo o seu entendimento e a sua aplicação ilustrada com exemplos práticos.

Os métodos utilizam-se, basicamente, de dois gráficos de leitura direta, fornecendo as espessuras necessárias das camadas constituintes do pavimento de blocos pré-moldados.

Classificação das vias e parâmetros de tráfego

Função predomin	Tráfego	Vida de	Volume inicial faixa mais carregada		Equivalente I		N Característ
ante	previsto	projeto	Veículo Leve	Caminhão/ Ônibus	Veículo		ico
Via local	LEVE	10	100 a 400	4 a 20	1,50	$2,70 \times 10^4 \text{ a } 1,40 \times 10^5$	10 ⁵
Via Local e Coletora	MÉDIO	10	401 a 1500	21 a 100	1,50	1,40x 10 ⁵ a 6,80x 10 ⁵	5 x 10 ⁵
Vies	MEIO PESADO	10	1501 a 5000	101 a 300	2,30	1,4 x 10 ⁶ a 3,1 x 10 ⁶	2 x 10 ⁶
Vias Coletoras e Estruturais	PESADO	12	5001 a 10000	301 a 1000	5,90	$1.0 \times 10^7 \text{ a } 3.3 \times 10^7$	2 x 10 ⁷
Landulais	MUITO PESADO	12	> 10000	1001 a 2000	5,90	$3.3 \times 10^7 \text{ a } 6.7 \times 10^7$	5 x 10 ⁷





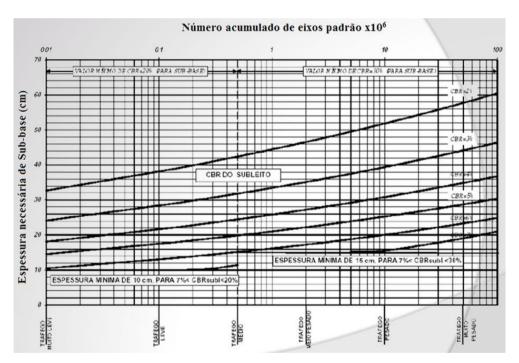
Faixa Exclusiva de	VOLUME MÉDIO	12	< 500	3 x 10 ^{6 (1)}	107
Ônibus	VOLUME PESADO	12	> 500	5 x 10 ⁷	5 x 10 ⁷

Procedimento adotado - A

Vias de tráfego leve com "N" típico até 10^5 solicitações do eixo simples padrão, por não necessitar de utilização da camada de base, gerando, portanto, estruturas esbeltas e economicamente mais viáveis $N=5x10^5$

Quando o N < 5 x 10^5 , o material de sub-base deve apresentar um valor de CBR $\ge 20\%$; se o subleito natural apresentar CBR $\ge 20\%$, fica dispensada a utilização da camada de sub-base.

CBR = 7,4%



Conforme instruções retiradas do ábaco a espessura de sub-base necessária será de 15cm, onde neste caso o material de sub-base deverá ter CBR_{min} de 20%.

Quadro 8 – Estrutura do pavimento

Bloco de Concreto Sextavado (Lajota)	8,0 cm
Colchão (Pó de Pedra)	5,0 cm
Sub-base (Saibro)	15,0 cm





7 MEMORIAL DESCRITIVO

O presente memorial descritivo tem por objetivo orientar a execução dos serviços de terraplenagem, drenagem e pavimentação com revestimento em Blocos de Concreto Sextavados - Lajota, na Rua Vitorio Botega, no município de Sangão - SC.

7.1 SERVIÇOS INICIAIS

7.1.1 Placa de obra

A placa de obra deverá ser feita em chapa aço galvanizado, com as dimensões de 2,40 x 1,20 m, conforme modelo definido pela Fiscalização. A mesma deverá ser instalada em local de fácil visibilidade para a população.

7.2 PROJETO GEOMÉTRICO

Com os dados de campo, desenhou-se o perfil do terreno pelo eixo da rua, e a partir desse, projetou-se o greide final do pavimento. Buscou-se lançar um greide que não prejudicasse os imóveis, respeitando o nível das soleiras das casas em relação ao existente.

Onde não se detectou nenhum problema em relação à altura das soleiras das casas, projetou-se um greide para aproveitamento do revestimento primário existente como sub-base e já consolidado pela ação do tráfego.

7.3 TERRAPLENAGEM

A terraplenagem tem por objetivo a conformação da plataforma da rodovia, de acordo com o projeto geométrico. Para o rebaixamento e alargamento da plataforma, a terraplenagem deverá ser executada, obedecendo às cotas constantes do projeto.

Os serviços de mobilização e desmobilização dos equipamentos para execução da obra, serão de responsabilidade das Contratada.

Todos os serviços de topografia são da responsabilidade da Contratada. Todo o material escavado foi classificado como sendo de primeira categoria.





7.3.1 Corte e transporte do material

O material deverá ser escavado de acordo com o perfil longitudinal de terraplanagem, observando a seção transversal, no qual apresenta os locais onde os cortes devem ser executados. O material deverá ser transportado para bota fora.

7.3.2 Aterro

Deverá ser analisado o perfil longitudinal de terraplanagem, bem como as seções transversais, verificando assim, os locais que necessitam de aterro. O material necessário para o aterro será utilizado o de caixa de empréstimo.

O fornecimento do SAIBRO é de responsabilidade da Prefeitura.

7.3.3 Remoção de subleito e transporte do material não utilizado na obra

O solo existente que não possuir resistência adequada para o corpo de aterro e/ou encontrar-se saturado, os mesmos deverão ser removidos e transportados para bota fora. Para o aterro dessas remoções deverá ser utilizado material de caixa de empréstimo (Saibro). Os pontos a serem removidos devem ser verificados na tabela de Remoções.

O fornecimento do SAIBRO é de responsabilidade da Prefeitura.

7.4 DRENAGEM

A drenagem do projeto consiste na execução de galerias, caixas coletoras com grelha, caixas de passagem, meio-fio e vigas de travamento e boca conforme projeto.

Deverão ser obedecidas as Especificações de Serviço do DNIT, para os serviços de bueiros e drenagem.

7.4.1 Galerias Tubulares de Concreto

A escavação das valas de fundação também será executada pela Contratada.

Os tubos da drenagem deverão ser assentados sobre lastro de brita com espessura de 10 cm, em perfeito alinhamento e nivelamento.

E ainda, os tubos serão rejuntados externamente com cimento e areia no traço 1:4, desde a base até o topo.





O reaterro deverá ser utilizado o mesmo da escavação da vala sendo material de boa qualidade, em camadas de 0,25 m compactadas manualmente até a geratriz superior do tubo, podendo o restante da vala ser compactada mecanicamente.

Toda a limpeza e sobra de materiais deverá ser transportado para os locais previamente determinados pela fiscalização.

Todos os problemas que possam ocorrer com as redes de abastecimento de água, energia, telefone e gás, serão de inteira responsabilidade da empresa Contratada, cabendo a esta a devida recuperação.

O fornecimento dos TUBOS é de responsabilidade da Prefeitura.

7.4.2 Caixas Coletoras com Grelha

Deverão ser executadas com blocos de concreto, rejuntados com argamassa de cimento e areia no traço 1:3, nas dimensões conforme projeto.

As paredes internas da caixa deverão ser rebocadas com argamassa de cimento e areia no traço 1:3.

A laje do fundo da caixa deverá ser em concreto com espessura mínima de 7,00 (sete) cm e resistência de 20 MPa.

A tampa de acesso ao fundo da caixa será em concreto e conforme dimensões indicadas em projeto. Esta deverá estar nivelado ao piso acabado da calçada.

O anel superior da caixa deverá ser em concreto nivelado e desempenado, com resistência de 20 MPa.

A ligação da caixa com a galeria deverá ser com tubo de concreto de diâmetro conforme projeto, com acabamento interno e rejuntado com argamassa no traço 1:3.

A Contratada fornecerá as grelhas em ferro fundido de 0,40 x 0,70 m conforme projeto anexo.

7.4.3 Caixas de Passagem

Deverão ser executadas em blocos de concreto e dimensões conforme detalhe executivo.

A tampa deverá ser em concreto armado com resistência de 20 MPa e aço CA-60 e CA-50 com Ø indicados no detalhe.

Para a execução da mesma, deve ser feita a escavação para assentamento do dispositivo, obedecendo aos alinhamentos, cotas e dimensões indicadas no projeto.

As fôrmas deverão ser de madeiras e a confecção do concreto será com betoneira com lançamento manual.





Retirada das fôrmas somente poderá ser feita após a cura do concreto, iniciando-se o reaterro lateral após a total desforma.

Somente será permitida a colocação das tampas de concreto e chumbamento após a limpeza do dispositivo.

7.4.4 Bocas (Alas de Saída)

Deverá ser feita a escavação das cavas para assentamento do dispositivo, obedecendo aos alinhamentos, cotas e dimensões indicadas em projeto.

Regularização e compactação do fundo escavado, com emprego de compactador mecânico e com controle de umidade a fim de garantir o suporte necessário para o dispositivo, em geral de considerável peso próprio.

Instalação das fôrmas de madeira serrada nas laterais e paredes da boca, sendo estes escorados também com madeira de 3ª qualidade, não aparelhada.

Lançamento de concreto, amassado em betoneira sendo o concreto dosado experimentalmente para resistência característica à compressão com fekmin 20 MPa, conforme detalhe em projeto. Retirada das guias e das fôrmas, o que somente pode ser feita após a cura do concreto, iniciandose o reaterro lateral após a total desforma.

Os dispositivos devem ser protegidos para que não haja a queda de materiais soltos para o seu interior, o que pode causar sua obstrução.

Recomposição do terreno lateral às paredes, com colocação e compactação de material escolhido do excedente da escavação, com a remoção de pedras ou fragmentos de estrutura que possam dificultar a compactação.

Sendo o material local de baixa resistência, deve ser feita a substituição por areia ou pó de pedra, fazendo-se o preenchimento dos vazios com adensamento com adequada umidade.

7.4.5 Meio-fio de concreto pré-moldado

Os meios-fios de 12/10 x 30 x 100 cm, deverão estar com alinhamentos perfeitos e assentados sobre uma base regularizada, devendo as juntas não ultrapassar 1,50 cm.

O rejunte será com argamassa de cimento e areia no traço 1:4 com resistência de 15 Mpa, desde a base até o topo do meio-fio.

As juntas deverão ser previamente molhadas e estarem limpas de impurezas.

O fornecimento dos MEIO FIOS é de responsabilidade da Prefeitura.





7.4.6 Viga de Travamento

Foi projetada vigas de travamento para evitar o deslocamento das lajotas por erosão e gravidade. A mesma foi prevista nos acessos das ruas perpendiculares a via projetada e em declives acentuados quando for o caso. Para a viga de travamento, deverá ser usado o meio-fio prémoldado.

O fornecimento dos MEIO FIOS é de responsabilidade da Prefeitura.

7.5 PAVIMENTAÇÃO

7.5.1 Regularização do subleito

Após a terraplenagem, todo o subleito deverá ser regularizado e nivelado de acordo com projeto geométrico, tanto no sentido longitudinal quanto no transversal e compactado, até atingir 100% do Proctor Normal.

Onde a altura de aterro for inferior a 20 (vinte) cm o local deverá ser escarificado no mínimo uma espessura de 15 (quinze) cm, para uma melhor homogeneização do material.

Neste serviço estão incluídas todas as operações necessárias à sua completa execução e são medidos em m2.

Estes serviços são regulados pela Especificação Geral do DNIT.

7.5.2 Sub-base de Saibro

É uma camada que se destina a receber e distribuir parte dos esforços oriundos do tráfego e para proteger o subleito. Será executada uma camada de Saibro conforme Projeto Executivo. A liberação da compactação se fará visualmente após um mínimo de 13 passadas com rolo vibratório com energia de compactação máxima. Deverá ser liberada pela topografia a parte geométrica.

Para a execução desta camada, a mesma apresentará saia de aterro 1/1,50m.

O fornecimento do SAIBRO é de responsabilidade da Prefeitura.

7.5.3 Colchão de Assentamento

Sobre a sub-base, será colocada a camada de assentamento que é formada por uma camada de pó de pedra com espessura de 5 cm, que deve ser perfeitamente nivelado e não compactado, com inclinação conforme projeto.

O pó de pedra deve ser limpo, sem finos plásticos, material orgânico ou argila.





A camada de pó de pedra deve ser espalhada e rasada em um movimento único de uma régua. Nunca em sentido vai-vem. É importante controlar as cotas das guias que garantem a espessura uniforme da camada (5 cm).

Após o nivelamento da camada, a área deve ser isolada para evitar qualquer irregularidade do colchão causada por qualquer tipo de tráfego, pois caso isso ocorra, poderá refletir na camada de rolamento final.

Não é recomendável nivelar grandes extensões de pó de pedra à frente da linha de assentamento das peças, para minimizar os riscos de variações da camada.

A camada de assentamento só deverá ser executada quando estiverem prontas as camadas subjacentes, a drenagem e os confinamentos externos e internos (meio fios).

7.5.4 Pavimentação com Revestimento em Bloco de Concreto (Lajota)

O bloco de concreto será do tipo lajota com espessuras de 0,08m e uma resistência à compressão de 35 MPa aos 28 dias.

As peças pré-moldadas terão que ser perfeitas de tal modo que depois de assentadas, a distância média entre elas seja de 2 a 3 mm, nunca superior a 5mm. Deverá ser mantido um espaçamento uniforme entre as peças para preenchimento com pó de pedra.

O acabamento será feito com blocos serrados e rejuntado com argamassa de cimento e areia no traço 1:3 na espessura do bloco de pavimentação.

O rejunte junto ao meio fio será feito com argamassa de cimento e areia no traço 1:3 na espessura do bloco de pavimentação.

Deverá ser passada a placa vibratória sobre as peças para corrigir possíveis irregularidades do piso. Caso alguma peça apresente qualquer defeito, ou ocorra o afundamento de peça, estas deverão ser imediatamente substituídas.

Em seguida deverá ser espalhado pó de pedra para selar as juntas. Para facilitar a penetração o pó de pedra precisa estar bem seco. Deverá ser utilizado vassourão ou rodo para o espalhamento do pó de pedra sobre as peças. Após, passar novamente a placa vibratória, intercalando uma passada sobre a outra.

Na Liberação da LAJOTA a Empresa executora terá que apresentar o ensaio a COMPRESSÃO para fiscalização.

O fornecimento da LAJOTA é de responsabilidade da Prefeitura.





7.5.5 Compactação inicial

Após o assentamento das peças num trecho do pavimento, executa-se a compactação inicial com placa vibratória. A compactação é realizada em duas passadas sobre toda a área, cuidando-se para que haja uma sobreposição dos percursos para evitar a formação de "degraus". A compactação deve parar, a pelo menos, um metro do limite das peças assentadas, ainda sem confinamento.

7.5.6 Rejuntamento, compactação final e limpeza.

Uma vez executada a compactação inicial, dá-se início a última etapa: o espalhamento da camada de pó de pedra sobre o pavimento. Uma fina camada será espalhada sobre as peças e com uma vassoura, o operário varre até que as juntas entre as peças sejam completamente preenchidas.

A compactação final tem como objetivo conferir uma estabilidade definitiva ao pavimento. Sua execução se precede da mesma forma como a compactação inicial, diferenciando-se pelo número de passadas que a placa vibratória terá que executar. Deverão ser realizadas pelo menos quatro passadas em diversas direções, observando-se a sobreposição nos percursos sucessivos. Após a compactação final, deverá ser feito a varrição final para posteriormente o pavimento ser liberado ao tráfego.

A Fiscalização apreciará de forma visual as características de acabamento as peças.

7.6 SINALIZAÇÃO

7.6.1 Sinalização vertical

Por solicitação do município, não foi projetado a sinalização vertical.

7.6.2 Sinalização horizontal

Por solicitação do município, não foi projetado a sinalização horizontal.

7.6.3 Sinalização de obra

A sinalização de obra da rua visa a segurança do usuário e do pessoal da obra em serviço, sendo constituída por sinalização horizontal, vertical, bem como dispositivos de sinalização e segurança, que serão constituídas por placas, cones de borracha ou plásticos, dispositivos de luz intermitente e bandeiras.





Os custos serão de responsabilidade da Contratada.

8 MEIO AMBIENTE

8.1 ESTUDOS DE IMPACTO AMBIENTAL

Em relação ao impacto ambiental provocado pela execução da obra em questão, avaliamos ser muito pouco significativo, pois a pavimentação será executada sobre a via existente.

9 CONSIDERAÇÕES GERAIS

A Contratada deverá manter a obra sinalizada, especialmente à noite, e principalmente onde há interferência com o sistema viário, e proporcionar total segurança aos pedestres para evitar ocorrência de acidentes.

A Contratada deverá colocar placa indicativa da obra com os dizeres e logotipos orientados pela Secretaria Municipal de Infraestrutura, Planejamento e Mobilidade Urbana, que deverá seguir o padrão estabelecido pelo Órgão Financiador do recurso e deverá ser afixada em local visível e de destaque.

Todos os serviços de topografia, laboratório de solos e asfaltos, serão fornecidos pela Contratada.

A obra será fiscalizada por profissional designado pela Prefeitura Municipal. Cabe a Contratada facilitar o acesso às informações necessárias ao bom e completo desempenho do fiscal.

Cabe a Secretaria Municipal de Infraestrutura, Planejamento e Mobilidade Urbana do município, dirimir quaisquer dúvidas do presente Memorial Descritivo, bem como de todo o Projeto de Pavimentação e Drenagem.

Caso haja divergência entre as medidas tomadas em escala e medidas determinadas por cotas, prevalecerão sempre as últimas.

Todos os problemas que possam ocorrer com as redes de abastecimento de água, energia, telefone e gás, serão de inteira responsabilidade da empresa Contratada, cabendo a esta a devida recuperação.

Quanto a regularização de subleito, devem ser seguidos os procedimentos descritos na NORMA DNIT 137/2010 - ES.

Para a execução da sub-base, devem ser seguidos os procedimentos descritos na NORMA DNIT 139/2010 – ES.





A Contratada assumirá integral responsabilidade pela boa execução e eficiência dos serviços que executar, de acordo com as Especificações Técnicas, sendo também responsável pelos danos causados decorrentes da má execução dos serviços.

A boa qualidade dos materiais, serviços e instalações a cargo da Contratada, determinados através de verificações, ensaios e provas aconselháveis para cada caso, serão condições prévias e indispensáveis para o recebimento dos mesmos.

No final da obra, a Contratada deverá fornecer um relatório, contendo todos os resultados obtidos nos ensaios de laboratório e em campo da obra, e apresentar o controle topográfico realizado, elaborando planta planialtimétrica da obra acabada.





10 BOLETIM DE SONDAGEM

PROVIAS ENGENHARIA



	ENSAIO DE COM	IPAC I AÇAU I	JE SULUS (NBR	(7102)				
TRECHO		CAMADA		A	MOSTRA	DATA		
RUA VITORI	O BOTEGA		0,22 A 2,10 2 19					
ESTACA				ENERGIA		FURO		
3+0,00		ARGILA \	/ERMELHA	NOR	/IAL	1		
		COMPACTA	ÇÃO					
Cilindro nº	1	1	1	1		1		
Água Adicionada(mI)	450	510	570	430	0	490		
Cilindro+Solo Úmido(g)	4.065	4.145	4.220	4.24	1 5	4.230		
Peso do Cilindro(g)	2.275	2.275	2.275	2.27	75	2.275		
Peso do Solo Úmido(g)	1.790	1.870	1.945	1.970		1.970		1.955
Volume do Cilindro(cm³)	1.002	1.002	02 1.002 1.002		1.002			
Dens. Apar. Úmida(g/cm³)	1,786	1,866	1,941	1,96	66	1,951		
	DE	TERMINAÇÃO D	A UMIDADE					
Cápsula nº	38	29	17	22	2	31		
Cápsula+Solo Úmido(g)	70,39	69,48	72,61	79,38		86,35		
Cápsula+Solo Seco(g)	61,67	60,31	62,23	67,1	13	71,29		
Peso da Água(g)	8,72	9,17	10,38	12,2	25	15,06		
Peso da Cápsula(g)	14,74	15,96	16,33	17,75		14,97		
Peso do Solo Seco(g)	46,93	44,35	45,90	45,90 49,38		56,32		
Teor de Umidade(%)	18,6	20,7	22,6	24,8		26,7		
Umidade Adotada(%)	18,6	20,7	22,6	24,8		26,7		
Dens. Apar. Seca(g/cm³)	1,506	1,546	1,583	1,575		1,540		

GRÁFICO DENSIDADE APARENTE - UMIDADE



DENSIDADE MÁXIMA SECA:	1,587 g/cm³	UMIDADE ÓTIMA:	23,4 %
		UMIDADE NATURAL:	22,6%

VISTO

PROVIAS ENGENHARIA



			PKUV	IAS) E	IVC	JEIVITA	Ar	M			PRO			
<u>. </u>												Eng	enh	aria	l
1		ENSAI	O DE ÍNDIC	E SU	IPO	RTE	CALIFÓ	RN	IA DE	SOLO)S				
TRECHO				CAMADA					AMOSTRA						
<u> </u>	RUA	A VITORIO BOT	ΓEGA				0,22	2 A 2	,10			2	19	07/202	22
ESTACA				MATER	RIAL					ENERG	IA		FURO		
		3+0,00			Α	RGIL	A VERME	LHA		ı	NORM	AL		1	
,			PR	EPAR	RAÇÃ	O DA	AMOSTRA	١							
DETER	MINAÇÕES	DE UMIDADE	HIGROS	CÓPIC	CA		М	OLD.	AGEM			UMIDADE	E NATI	JRAL	
Cápsula n			21		28		45		52	<u> </u>		38		25	
	Cápsula+Sol	107	73,64		8,49		69,90		73,4			3,49		90,43	
	Cápsula+Sol	lo Seco(g)	72,51		7,41		59,37		62,6			0,80	+	76,49	
Peso da Á	<u> </u>		1,13		1,08		10,53		10,8			2,69		13,94	
	Cápsula(g) Solo Seco(g)	<u> </u>	17,70		6,66		14,29		16,1			4,74	+	14,52	
	Imidade(%))	54,81 2,1		0,75 2,1	'	45,08 23,4		46,5 23,			6,06 22,6		61,97 22,5	
Umidade	. ,		2,1		۷,۱		23,4	23		<u> </u>			22.6	22,3	
	• • •												,_		_
UMID. ÓTII		23,4	AMOSTRA ÚMIC)A(g):			6.000		ÁGUA		CIONA			1275	
		MPACTAÇÃO D					lan i	_			ANSÃO				
0:1: 1	DENSIDA	DE	MOLDAGEM	SAT	URA	.DO	Altura do	Cor				~ .		112,7	
Cilindro no			16 1.275				DATA		Tem Decor	•		ansão .ida	EX	pansâ	10
_	cionada(ml) Cilindro+Sol	o l'Imido(a)	9.950				DATA	`	em d			iua n mm	Doro	em entag	nom
Peso do C		o Offilido(g)	5.410				19/07/20	122	0	ias		,00	1 010	emag	Jen
	Solo Úmido(a)	4.540				20/07/20		1			,,,,			
	o Cilindro(ci	•,	2.329				21/07/20		2						
	parente Úm		1,949				22/07/20		3						
Densid. A	parente Sec	ca(g/cm³)	1,580				23/07/20)22	4		0	,37		0,33	
	ENGAIO	DE PENETRAÇ	ÃO				,		~			~			
Constant	te do Anel	DE FENETKAÇ	0,10379				GRÁFIC	O P	RESSA	O PEN	NETRA	AÇAO			
		1 - 24													
Tempo	Penet.	Leitura	Pressão		12 -										
(min.)	(mm)	0,001mm	(kgf/cm²)												
0,5	0,64	6	0,6		10 -			_	+						
1,0	1,27	14	1,5										\neg		
1,5	1,91	24	2,5		8 -										
2,0	2,54	35	3,6	m²)	0 -										
3,0	3,81	58	6,0	PRESSÃO(Kgf/cm²)											
4,0	5,08	73	7,6	SÃO(6 -			1						\top	
6,0	7,62	84	8,7	PRES				/							
8,0	10,16	91	9,4		4 -		 		+++	++				+	
10,0	12,70	96	10,0				/								
	•	ULO DO I.S.C.			2 -	$oxed{oxed}$		\perp		+	+	+ + +		\dashv	
1 0:4			100				#								
Leitura		essão	I.S.C.		0.4	1									
(mm)	aplic.	Corrigida	(%)		0,	00	2,54		5,08		7,62	10,1	16	12,7	7 0
	3,6		· · · · · ·						PENETRA	AÇÃO(0,0	1mm)				
2,54			7 4												
2,54 5,08	7,6	7,8	7,4												_





11 MONOGRAFIA DE MARCO



MONOGRAFIA DE PONTOS DE APOIO

Município:	Bairro	Identif. do Vértice: E0	Coordenadas Geodésicas
SANGÂO	Rio Rincão	Data da Implantação: 18/07/2022	LAT. : -28°40′50,6648″S
Endereço:	I	Datum: SIRGAS 2000	LONG.: -49°07'51,2313"W
Rua Vitorio Botega		Elipsóide: GRS80	SIST. PROJEÇÃO - UNIVERSAL
			TRANSVERSO MERCATOR (UTM)
Equipamento: R	8 - Trimble	Kapa:	Coordenadas UTM
		Conv. Merid.:	N: 6.825.954,8600 m
		Meridiano Central: -51° (WGr.)	E: 682.624,6290 m
		Método: Satélite - GNSS	*H.: 67,892 m

Detalhe:



Localização:



Descrição do Mc:

Prego de aço galvanizado inserido no meio fio.

Itinerário:

O Ponto geodésico de nº 0 está materializado e implantado no meio fio próximo a extrema dos terrenos.

Executado por:	Ponto Visado:
PROVIAS ENGENHARIA E CONSULTORIA LTDA	E1



MONOGRAFIA DE PONTOS DE APOIO

Município:	Bairro:	Identif. do Vértice: E1	Coordenadas Geodésicas
SANGÂO	Rio Rincão	Data da Implantação: 18/07/2022	LAT. : -28°40'48,5158"S
Endereço:		Datum: SIRGAS 2000	LONG. : -49°07'50,8687"W
Rua Vitorio Botega		Elipsóide: GRS80	SIST. PROJEÇÃO - UNIVERSAL
			TRANSVERSO MERCATOR (UTM)
Equipamento: R	8 - Trimble	Kapa:	Coordenadas UTM
		Conv. Merid.:	N: 6.826.020,8590 m
		Meridiano Central: -51° (WGr.)	E: 682.635,5080 m
		Método: Satélite - GNSS	* H. : 69,519 m

Detalhe:



Localização:



Descrição do Mc:

Prego de aço galvanizado inserido no meio fio.

Itinerário:

O Ponto geodésico de nº 1 está materializado e implantado no meio fio próximo ao início do muro.

Executado por:	Ponto Visado:
PROVIAS ENGENHARIA E CONSULTORIA LTDA	E0



ESTADO DE SANTA CATARINA PREFEITURA MUNICIPAL DE SANGÃO SECRETARIA DE PLANEJAMENTO



12 ORÇAMENTO

PO - PLANILHA ORÇAMENTÁRIA

Orçamento Base para Licitação - OGU

Grau de Sigilo #PUBLICO

N° OPERAÇÃO 0	Nº SICONV		APELIDO DO EMPREENDIMENTO PAVIMENTAÇÃO DA RUA VITORIO BOTEGA				
LOCALIDADE SINAPI	DATA BASE	DESCRIÇÃO DO LOTE	MUNICÍPIO / UF	BDI 1	BDI 2	BDI 3	Ī
FLORIANOPOLIS	05-23 (N DES.)	PAVIMENTAÇÃO EM LAJOTAS DE CONCRETO, DRENAGEM PLUVIAL E	SANGÃO/SC	21,01%	0,00%	0,00%	

RECURSO

Item	Fonte	Código	Descrição	Unidade	Quantidade	Custo Unitário (sem BDI) (R\$)	BDI (%)	Preço Unitário (com BDI) (R\$)	Preço Total (R\$)	\
PAVIMENTAÇ	PAVIMENTAÇÃO EM LAJOTAS DE CONCRETO, DRENAGEM PLUVIAL E SINALIZAÇÃO VIARIA, DA RUA VITORIO BOTEGA EM									
1. 1.1.			RUA VITORIO BOTEGA SERVIÇOS PRELIMINARES					-	104.556,42 1.034,49	
1.1.1.	Composição	COMP-01	PLACA DE OBRA (PARA CONSTRUCAO CIVIL) EM CHAPA GALVANIZADA *N. 22*, ADESIVADA, DE 2,4 X 1,2 M - COM SUPORTE DE MADEIRA	UND	1,00	854,88	BDI 1	1.034,49	1.034,49	
1.2.			TERRAPLANAGEM					-	30.015,15	
1.2.1.	SINAPI	101266	ESCAVAÇÃO VERTICAL A CÉU ABERTO, EM OBRAS DE INFRAESTRUTURA, INCLUINDO CARGA, DESCARGA E TRANSPORTE, EM SOLO DE 1ª CATEGORIA COM ESCAVADEIRA HIDRÁULICA (CAÇAMBA: 0,8 M³ / 111HP), FROTA DE 3 CAMINHÕES BASCULANTES DE 10 M³, DMT ATÉ 1 KM E VELOCIDADE MÉDIA14KM/H - BOTA FORA	М3	359,38	10,79	BDI 1	13,06	4.693,50	RA
1.2.2.	Composição	COMP-18	EXECUÇÃO DE ATERRO COM SAIBRO - EXCLUSIVE CARGA, TRANSPORTE E FORNECIMENTO - REF. SINAPI CÓD. 96400	M3	419,31	20,94	BDI 1	25,34	10.625,32	RA
1.2.3.	SICRO	4016096	ESCAVAÇÃO E CARGA DE MATERIAL DE JAZIDA COM ESCAVADEIRA HIDRÁULICA DE 1,56 M³ - CAIXA DE EMPRESTIMO	M³	476,49	1,57	BDI 1	1,90	905,33	RA
1.2.4.	SINAPI	95875	TRANSPORTE COM CAMINHÃO BASCULANTE DE 10 M³, EM VIA URBANA PAVIMENTADA, DMT ATÉ 30 KM - DMT 10,30KM	МЗХКМ	4.907,83	2,32	BDI 1	2,81	13.791,00	
1.3.			PAVIMENTAÇÃO					-	44.052,69	
1.3.1.	SINAPI	100576	REGULARIZAÇÃO E COMPACTAÇÃO DE SUBLEITO DE SOLO PREDOMINANTEMENTE ARGILOSO. AF_11/2019	M2	1.483,29	2,36	BDI 1	2,86	4.242,21	RA
1.3.2.	Composição	COMP-19	EXECUÇÃO DE CAMADA DE SUB-BASE COM SAIBRO - EXCLUSIVE FORNECIMENTO E TRANSPORTE - REF. SINAPI CÓD. 96400	М3	213,94	20,94	BDI 1	25,34	5.421,24	RA
1.3.3.	SICRO	4016096	ESCAVAÇÃO E CARGA DE MATERIAL DE JAZIDA COM ESCAVADEIRA HIDRÁULICA DE 1,56 M³	M³	243,11	1,57	BDI 1	1,90	461,91	RA
1.3.4.	SINAPI	95875	TRANSPORTE COM CAMINHÃO BASCULANTE DE 10 M³, EM VIA URBANA PAVIMENTADA, DMT ATÉ 30 KM - DMT 10,30KM	МЗХКМ	2.504,07	2,32	BDI 1	2,81	7.036,44	RA
1.3.5.	Composição	COMP-44	EXECUÇÃO DE PAVIMENTO EM PISO INTERTRAVADO, COM BLOCO SEXTAVADO DE 25 X 25 CM, ESPESSURA 8 CM, EXCLUSIVE FORNECIMENTO DE BLOCOS - REF. SINAPI CÓD. 92394	M2	1.369,19	16,23	BDI 1	19,64	26.890,89	RA
1.4.			DRENAGEM PLUVIAL					-	29.454,09	
1.4.1.	SINAPI	90106	ESCAVAÇÃO MECANIZADA DE VALA COM PROFUNDIDADE ATÉ 1,5 M (MÉDIA MONTANTE E JUSANTE/UMA COMPOSIÇÃO POR TRECHO), RETROESCAV. (0,26 M3), LARGURA DE 0,8 M A 1,5 M, EM SOLO DE 1A CATEGORIA, LOCAIS COM BAIXO NÍVEL DE INTERFERÊNCIA. AF_02/2021	М3	127,20	7,30	BDI 1	8,83	1.123,18	RA
1.4.2.	SINAPI	93379	REATERRO MECANIZADO DE VALA COM RETROESCAVADEIRA (CAPACIDADE DA CAÇAMBA DA RETRO: 0,26 M³ / POTÊNCIA: 88 HP), LARGURA DE 0,8 A 1,5 M, PROFUNDIDADE ATÉ 1,5 M, COM SOLO DE 1ª CATEGORIA EM LOCAIS COM BAIXO NÍVEL DE INTERFERÊNCIA. AF_04/2016	М3	106,44	19,40	BDI 1	23,48	2.499,21	RA

PMv3.0.4

PO - PLANILHA ORÇAMENTÁRIA

Orçamento Base para Licitação - OGU

Grau de Sigilo #PUBLICO

Nº OPERAÇÃO 0	Nº SICONV	PROPONENTE / TOMADOR) PREFEITURA DE SANGÃO	APELIDO DO EMPREENDIMENTO PAVIMENTAÇÃO DA RUA VITORIO BOTEGA			
LOCALIDADE SINAPI FLORIANOPOLIS	DATA BASE 05-23 (N DES.)	DESCRIÇÃO DO LOTE PAVIMENTAÇÃO EM LAJOTAS DE CONCRETO, DRENAGEM PLUVIAL E	MUNICÍPIO / UF SANGÃO/SC	BDI 1 21,01%	BDI 2 0,00%	BDI 3 0,00%

RECURSO

Item	Fonte	Código	Descrição	Unidade	Quantidade	Custo Unitário (sem BDI) (R\$)	BDI (%)	Preço Unitário (com BDI) (R\$)	Preço Total (R\$)	\	
PAVIMENTAÇÃO EM LAJOTAS DE CONCRETO, DRENAGEM PLUVIAL E SINALIZAÇÃO VIARIA, DA RUA VITORIO BOTEGA EM											
1.4.3.	SICRO	2003850	LASTRO DE BRITA COMERCIAL COMPACTADO COM SOQUETE VIBRATÓRIO - ESPALHAMENTO MANUAL	М³	10,68	144,95	BDI 1	175,40	1.873,27	RA	
1.4.4.	SINAPI	95875	TRANSPORTE COM CAMINHÃO BASCULANTE DE 10 M³, EM VIA URBANA PAVIMENTADA, DMT ATÉ 30 KM - DMT 18,80KM	МЗХКМ	187,97	2,32	BDI 1	2,81	528,20	RA	
1.4.5.	SINAPI	92808	ASSENTAMENTO DE TUBO DE CONCRETO PARA REDES COLETORAS DE ÁGUAS PLUVIAIS, DIÂMETRO DE 300 MM, JUNTA RÍGIDA, INSTALADO EM LOCAL COM BAIXO NÍVEL DE INTERFERÊNCIAS (NÃO INCLUI FORNECIMENTO). AF_12/2015	М	12,00	41,44	BDI 1	50,15	601,80	RA	
1.4.6.	SINAPI	92809	ASSENTAMENTO DE TUBO DE CONCRETO PARA REDES COLETORAS DE ÁGUAS PLUVIAIS, DIÂMETRO DE 400 MM, JUNTA RÍGIDA, INSTALADO EM LOCAL COM BAIXO NÍVEL DE INTERFERÊNCIAS (NÃO INCLUI FORNECIMENTO). AF_12/2015	М	108,00	53,21	BDI 1	64,39	6.954,12	RA	
1.4.7.	SICRO	804061	BOCA DE BSTC D = 0,40 M - ESCONSIDADE 0° - AREIA E BRITA COMERCIAIS - ALAS RETAS	UN	1,00	352,36	BDI 1	426,39	426,39	RA	
1.4.8.	Composição	COMP-26	CAIXA COLETORA DIMENSÕES 1,33x0,88x1,46m COM FUNDO EM CONCRETO, PAREDES DE BLOCO DE CONCRETO E GRELHA EM FERRO FUNDIDO	UND	6,00	1.127,05	BDI 1	1.363,84	8.183,04	RA	
1.4.9.	Composição	COMP-43	ASSENTAMENTO DE MEIO-FIO PRÉ-MOLDADO, DIMENSÕES 12x10x30cm (BASE INF. X BASE SUP. X ALTURA), EXCLUSIVE FORNECIMENTO - REF. SINAPI COD 94273	М	468,40	12,82	BDI 1	15,51	7.264,88	RA	

Encargos sociais: Para elaboração deste orçamento, foram utilizados os encargos sociais do SINAPI para a Unidade da Federação indicada.

Observações:

Para os custos com referencia do SICRO a data base utilizada é Janeiro/2023 reajustado para Maio/2023, conforme índices da FGV.

Foi considerado arredondamento de duas casas decimais para Quantidade; Custo Unitário; BDI; Preço Unitário; Preço Total.

Siglas da Composição do Investimento: RA - Rateio proporcional entre Repasse e Contrapartida; RP - 100% Repasse; CP - 100% Contrapartida; OU - 100% Outros.

SANGÃO/SC
Local
terça-feira, 11 de julho de 2023
Data

Responsável Técnico

Nome: JONAS BUZANELO CREA/CAU: 103.303-2 ART/RRT: 0

PMv3.0.4 2/2

CRONOGRAMA FÍSICO-FINANCEIRO

OGU

Grau de Sigilo #PUBLICO

DESCRIÇÃO DO LOTE
PAVIMENTAÇÃO EM LAJOTAS DE CONCRETO, DRENAGEM PLUVIAL E SINAI PROPONENTE TOMADOR

0 PREFEITURA DE SANGÃO APELIDO EMPREENDIMENTO PAVIMENTAÇÃO DA RUA VITORIO BOTEGA Nº OPERAÇÃO Nº SICONV

					1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Item	Descrição		Valor (R\$)	Parcelas:												į ,
					08/23	09/23	10/23	11/23	12/23	01/24	02/24	03/24	04/24	05/24	06/24	07/24
1.	RUA VITORIO BOTEGA		104.556,42	% Período:	47,27%	16,17%	16,17%	20,39%								
1.1.	SERVIÇOS PRELIMINARES		1 024 40	% Período:	100,00%											
1.1.	SERVIÇOS FRELIMINARES		1.034,49	% Periodo.	100,00%											
1.2.	TERRAPLANAGEM		30 015 15	% Período:	100,00%											
			00.010,10	70 1 0110401	100,00%											
1.3.	PAVIMENTAÇÃO		44.052,69	% Período:	25,00%	25,00%	25,00%	25,00%								
	•				25,00%	25,00%	25,00%	25,00%								
1.4.	DRENAGEM PLUVIAL		29.454,09	% Período:	25,00%	20,00%	20,00%	35,00%								
					25,00%	20,00%	20,00%	35,00%								
Total:	R\$ 104.556,42			%:	47,27%	16,17%	16,17%	20,39%								
				Repasse:	49.426,34	16.903,99	16.903,99	21.322,10								
		Período:	Co	ontrapartida:	-	-	-	-								
				Outros:	-	-	-	-								
			In	vestimento:	49.426,34	16.903,99	16.903,99	21.322,10							_	
				%:	47,27%	63,44%	79,61%	,	10.000.023	10.000.000	100,000		1000000	1000000	10.0,0.0%	100,000
				Repasse:	49.426,34	66.330,33	83.234,32	104.556,42								
		Acumulado:	Co	ontrapartida:	-	-	-	-								
				Outros:	-	-	-	-								
			In	vestimento:	49.426,34	66.330,33	83.234,32	104.556,42								

SANGÃO/SC								
Local								
terca-feira 11 de julh	n de 2023							

Data

Responsável Técnico Nome: JONAS BUZANELO CREA/CAU: 103.303-2 ART/RRT:

PMv3.0.4 1/1

Quadro de Composição do BDI

Grau de Sigilo #PUBLICO

 Nº OPERAÇÃO
 Nº SICONV
 PROPONENTE / TOMADOR

 0
 PREFEITURA DE SANGÃO

APELIDO DO EMPREENDIMENTO / DESCRIÇÃO DO LOTE

PAVIMENTAÇÃO DA RUA VITORIO BOTEGA / PAVIMENTAÇÃO EM LAJOTAS DE CONCRETO, DRENAGEM PLUVIAL E SINALIZAÇÃO VIARIA

Conforme legislação tributária municipal, definir estimativa de percentual da base de cálculo para o ISS:	40,00%
Sobre a base de cálculo, definir a respectiva alíquota do ISS (entre 2% e 5%):	3,00%

BDI 1

TIPO DE OBRA

Construção de Praças Urbanas, Rodovias, Ferrovias e recapeamento e pavimentação de vias urbanas

Itens	Siglas	% Adotado			
Administração Central	AC	4,25%			
Seguro e Garantia	SG	0,50%			
Risco	R	0,70%			
Despesas Financeiras	DF	1,10%			
Lucro	L	8,00%			
Tributos (impostos COFINS 3%, e PIS 0,65%)	CP	3,65%			
Tributos (ISS, variável de acordo com o município)	ISS	1,20%			
Tributos (Contribuição Previdenciária sobre a Receita Bruta - 0% ou 4,5% - Desoneração) CPRB					
BDI SEM desoneração (Fórmula Acórdão TCU)	BDI PAD	21,01%			

Os valores de BDI foram calculados com o emprego da fórmula:

$$BDI = \frac{(1+AC+S+R+G)^*(1+DF)^*(1+L)}{(1-CP-ISS-CRPB)} - 1$$

Declaro para os devidos fins que, conforme legislação tributária municipal, a base de cálculo deste tipo de obra corresponde à 40%, com a respectiva alíquota de 3%.

Declaro para os devidos fins que o regime de Contribuição Previdenciária sobre a Receita Bruta adotado para elaboração do orçamento foi SEM Desoneração, e que esta é a alternativa mais adequada para a Administração Pública.

Observações:	
SANGÃO/SC	quinta-feira, 4 de agosto de 2022
Local	Data

Responsável Técnico

Nome: JONAS BUZANELO

CREA/CAU: 103.303-2 **ART/RRT:** 0

PMv3.0.4

OBJETO: PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM

ORÇAMENTO: RUA VITORIO BOTEGA - EXTENSÃO DE 228,20m

							٦٠,			iiii Liiii iy
Discriminação o	dos Serviços	Extensão (m)	Largura (m)	Espessura (m)	Volume (m³)	Pavto	Densidade	Peso	Unidade	Quantidade
Estaca Inicial	Estaca Final									
0 + 0,000	11 + 8,198	228,20								
REGULARIZAÇÃO DO SUBLEITO		228,20	6,50	1,00	1.483,287				m²	1.483,290
SUB-BASE		228,20	6,25	0,15	213,936				m³	213,940
LAJOTA SEXTAVADA		228,20	6,00	1,00	1.369,188				m²	1.369,190
TOTA	AL .									
REGULARIZAÇÃO DO SUBLEITO									m²	1.483,290
SUB-BASE									m³	213,940
LAJOTA SEXTAVADA								•	m²	1.369,190

OBJETO: PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM

ORÇAMENTO: RUA VITORIO BOTEGA - EXTENSÃO DE 228,20m

LOCALIZAÇÃO E DISTRIBUIÇÃO DOS MATERIAIS

Tino	Local	ização	\/aluma (m³)	m³) % Destino	Doctino	Locali	zação
Tipo	Estaca Inicial	Estaca Final	Volume (m³)	70	Destino	VOLUME	DMT
CORTE SEÇÃO	0 + 0,000	11 + 8,198	95,38		BOTA FORA	359,38	1,00 KM
REBAIXO DE PISTA			264,00				
			359,38				
ATERRO SEÇÃO	0 + 0,000	11 + 8,198	155,31				
ATERRO REMOÇÃO			264,00				
COMPACTAÇÃO TOTA	\L		419,31				
CAIXA DE EMPRESTIM	O - SAIBRO FORNECIDO PELO	MUNICIPIO	476,49				



OBJETO: PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM

						REMOÇÃO DE MA	TERIAL SEM SU
Discriminação do	s Serviços	Extensão (m)	Largura media (m)	Altura (m)	Area (m²)	Volume (m³)	Lado
Estaca Inicial	Estaca Final						
7 + 0,00	11 + 8,00	88,00	5,00	0,600	440,00	264,00	LE/LD

TOTAL 264,00

Data: 29/07/22 Hora: 17:12 Página: 1

char *Pointer Informática

Volume: 17-Rua Vitorio Botega Projeto: LVTO DE CAMPO 2022 Local: ESCRITORIO

Cálculo de Volume por Comparação de Perfis: Terreno x Projeto

Estaca	Área Corte	Área Aterro	Semi-Dis.	Vol.Corte	Vol.Aterro
0	1,806	0,000			
			1,426	4,710	0,043
0+2,852	1,497	0,030			
			8,574	13,255	4,647
1	0,049	0,512			
			7,213	1,003	5,749
1+14,426	0,090	0,285			
			2,787	1,268	0,886
2	0,365	0,033			
			6,282	16,093	0,207
2+12,563	2,197	0,000			
			3,719	13,450	0,138
3	1,420	0,037			
			10,000	15,190	6,970
4	0,099	0,660			
			6,365	0,732	8,630
4+12,729	0,016	0,696			
			3,636	0,065	5,006
5	0,002	0,681			
			10,000	5,130	9,310
6	0,511	0,250			
			4,433	5,262	2,607
6+8,866	0,676	0,338			
			5,567	7,788	5,756
7	0,723	0,696			
			6,869	6,559	8,778
7+13,737	0,232	0,582			
			3,132	0,949	3,996
8	0,071	0,694			
			10,000	2,180	15,770
9	0,147	0,883			
			7,729	1,445	20,837
9+15,458	0,040	1,813			
			2,271	0,111	8,010
10	0,009	1,714			
			8,117	0,081	29,132
10+16,234	0,001	1,875			
			1,883	0,008	6,662
11	0,003	1,663			
			4,099	0,102	12,174
11+8,198	0,022	1,307			

	Corte	Aterro
Áreas	9,9760 m²	14,749 m²
Volumes	95,381 m3	155,308 m3

OBJETO: PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM

ORÇAMENTO: RUA VITORIO BOTEGA - EXTENSÃO DE 228,20m

QUANTITATIVOS DE ESCAVAÇÃO DE BUEIROS

		•		ESC	CAVAÇÃO DE VA	LAS				
DIAMETRO	COMP. BUEIRO (m)	COMP. BUEIRO + ALAS (m)	LARGURA (m)	ALTURA (m)	VOLUME (m³)	REATERRO (m³)	LASTRO DE BRITA (10cm)	LASTRO DE RACHAO (60cm)	AREA DO TUBO (m²)	VOLUME (m³)
Ø 30	12,00		0,80	1,10	10,56	9,34	0,96		0,10	1,22
Ø 40	108,00		0,90	1,20	116,64	97,10	9,72		0,18	19,54
Ø 50			1,00	1,30	-	-	-		0,28	-
Ø 60			1,20	1,50	-	-	-		0,41	-
Ø 80			1,60	2,00	-	-	-		0,72	-
Ø 100			2,00	2,00		-	-		1,06	-
BSTC Ø 60			1,96	2,10	-	-		-	0,41	-
BSTC Ø 80			2,20	2,30		-		-	0,72	-
BSTC Ø 100			2,44	2,50	-	-		-	1,06	-
BSTC Ø 120			2,66	2,75		-		-	1,54	-
BSCC 2,00x2,00			4,60	3,65	-	-		-	4,52	-

TOTAL	127,20	106,44	10,68	-	

COMPOSIÇÕES

FONTE	CÓDIGO	DESCRIÇÃO	UNIDADE	COEFIC.	CUSTO UNIT DESONERADO	CUSTO UNIT NÃO DESONER.
COMPOSIÇÃO	COMP-01	PLACA DE OBRA (PARA CONSTRUCAO CIVIL) EM CHAPA GALVANIZADA *N. 22*, ADESIVADA, DE 2,4 X 1,2 M - COM SUPORTE DE MADEIRA	UND		0,00	854,88
CINADI	4043	PLACA DE OBRA (PARA CONSTRUCAO CIVIL) EM CHAPA GALVANIZADA *N. 22*, ADESIVADA, DE *2,4	142	2.00	0.00	250.00
SINAPI-I	4813	X 1,2* M (SEM POSTES PARA FIXACAO) MADEIRA ROLICA TRATADA, D = 12 A 15 CM, H = 3,00 M, EM EUCALIPTO OU EQUIVALENTE DA	M2	2,88	0,00	250,00
SINAPI-I	4115	REGIAO	М	6	0,00	22,12
SINAPI-I	5061	PREGO DE ACO POLIDO COM CABECA 18 X 27 (2 1/2 X 10)	KG	0,11	0,00	19,69
		EXECUÇÃO DE ATERRO COM SAIBRO - EXCLUSIVE CARGA, TRANSPORTE E FORNECIMENTO - REF.				
COMPOSIÇÃO	COMP-18	SINAPI CÓD. 96400 ESCAVADEIRA HIDRÁULICA SOBRE ESTEIRAS, CAÇAMBA 0,80 M3, PESO OPERACIONAL 17 T,	M3		0,00	20,94
SINAPI	5631	POTENCIA BRUTA 111 HP - CHP DIURNO. AF_06/2014	CHP	0,019	0,00	205,33
SINAPI	5632	ESCAVADEIRA HIDRÁULICA SOBRE ESTEIRAS, CAÇAMBA 0,80 M3, PESO OPERACIONAL 17 T, POTENCIA BRUTA 111 HP - CHI DIURNO. AF 06/2014	СНІ	0,045	0,00	82,75
211111		ROLO COMPACTADOR VIBRATÓRIO DE UM CILINDRO AÇO LISO, POTÊNCIA 80 HP, PESO		5,5 15	5,55	52,10
SINAPI	5684	OPERACIONAL MÁXIMO 8,1 T, IMPACTO DINÂMICO 16,15 / 9,5 T, LARGURA DE TRABALHO 1,68 M - CHP DIURNO. AF_06/2014	СНР	0,009	0,00	139,23
5110.11	300.	ROLO COMPACTADOR VIBRATÓRIO DE UM CILINDRO AÇO LISO, POTÊNCIA 80 HP, PESO	C	0,003	0,00	103,23
SINAPI	5685	OPERACIONAL MÁXIMO 8,1 T, IMPACTO DINÂMICO 16,15 / 9,5 T, LARGURA DE TRABALHO 1,68 M - CHI DIURNO. AF 06/2014	CHI	0,055	0,00	50,54
SIIVAFI	3083	MOTONIVELADORA POTÊNCIA BÁSICA LÍQUIDA (PRIMEIRA MARCHA) 125 HP, PESO BRUTO 13032	CIII	0,033	0,00	30,34
SINAPI	5932	KG, LARGURA DA LÂMINA DE 3,7 M - CHP DIURNO. AF_06/2014	CHP	0,011	0,00	262,75
SINAPI	5934	MOTONIVELADORA POTÊNCIA BÁSICA LÍQUIDA (PRIMEIRA MARCHA) 125 HP, PESO BRUTO 13032 KG, LARGURA DA LÂMINA DE 3,7 M - CHI DIURNO. AF_06/2014	CHI	0,053	0,00	95,18
SINAPI	88316	SERVENTE COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	Н	0,064	0,00	21,48
		EXECUÇÃO DE CAMADA DE SUB-BASE COM SAIBRO - EXCLUSIVE FORNECIMENTO E TRANSPORTE -				
COMPOSIÇÃO	COMP-19	REF. SINAPI CÓD. 96400	M3		0,00	20,94
SINAPI	5631	ESCAVADEIRA HIDRÁULICA SOBRE ESTEIRAS, CAÇAMBA 0,80 M3, PESO OPERACIONAL 17 T, POTENCIA BRUTA 111 HP - CHP DIURNO. AF 06/2014	СНР	0,019	0,00	205,33
SIIVAFI	3031	ESCAVADEIRA HIDRÁULICA SOBRE ESTEIRAS, CAÇAMBA 0,80 M3, PESO OPERACIONAL 17 T,	CHP	0,019	0,00	203,33
SINAPI	5632	POTENCIA BRUTA 111 HP - CHI DIURNO. AF_06/2014	CHI	0,045	0,00	82,75
		ROLO COMPACTADOR VIBRATÓRIO DE UM CILINDRO AÇO LISO, POTÊNCIA 80 HP, PESO OPERACIONAL MÁXIMO 8,1 T, IMPACTO DINÂMICO 16,15 / 9,5 T, LARGURA DE TRABALHO 1,68 M -				
SINAPI	5684	CHP DIURNO. AF_06/2014	CHP	0,009	0,00	139,23
		ROLO COMPACTADOR VIBRATÓRIO DE UM CILINDRO AÇO LISO, POTÊNCIA 80 HP, PESO OPERACIONAL MÁXIMO 8,1 T, IMPACTO DINÂMICO 16,15 / 9,5 T, LARGURA DE TRABALHO 1,68 M -				
SINAPI	5685	CHI DIURNO. AF_06/2014	CHI	0,055	0,00	50,54
SINAPI	5932	MOTONIVELADORA POTÊNCIA BÁSICA LÍQUIDA (PRIMEIRA MARCHA) 125 HP, PESO BRUTO 13032 KG, LARGURA DA LÂMINA DE 3,7 M - CHP DIURNO. AF 06/2014	СНР	0,011	0,00	262,75
5110111	3332	MOTONIVELADORA POTÊNCIA BÁSICA LÍQUIDA (PRIMEIRA MARCHA) 125 HP, PESO BRUTO 13032	C.II	0,011	0,00	202,73
SINAPI SINAPI	5934 88316	KG, LARGURA DA LÂMINA DE 3,7 M - CHI DIURNO. AF_06/2014 SERVENTE COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	CHI H	0,053	0,00	95,18 21,48
SHIPHT	00310	SERVENTE COM ERCARGOS COM ELMERTARES		0,004	0,00	21,40
COMPOSIÇÃO	COMP-26	CAIXA COLETORA DIMENSÕES 1,33x0,88x1,46m COM FUNDO EM CONCRETO, PAREDES DE BLOCO DE CONCRETO E GRELHA EM FERRO FUNDIDO	UND		300,00	1.127,05
CONFOSIÇÃO	COIVIF-20	ALVENARIA DE BLOCOS DE CONCRETO ESTRUTURAL 14X19X39 CM (ESPESSURA 14 CM), FBK = 14	OND		300,00	1.127,03
SINAPI	89472	MPA, UTILIZANDO COLHER DE PEDREIRO. AF_10/2022	M2	4,34	0,00	122,15
SINAPI	94964	CONCRETO FCK = 20MPA, TRAÇO 1:2,7:3 (EM MASSA SECA DE CIMENTO/ AREIA MÉDIA/ BRITA 1) - PREPARO MECÂNICO COM BETONEIRA 400 L. AF 05/2021	M3	0,2	0,00	505,68
		ARGAMASSA TRAÇO 1:3 (EM VOLUME DE CIMENTO E AREIA MÉDIA ÚMIDA), PREPARO MECÂNICO				
SINAPI SINAPI-I	88628 43061	COM BETONEIRA 400 L. AF_08/2019 ACO CA-60, 4,2 MM OU 5,0 MM, DOBRADO E CORTADO	M3 KG	0,07 4,34	0,00	598,60 9,36
5.1.0.1.1	15001	FABRICAÇÃO, MONTAGEM E DESMONTAGEM DE FORMA PARA RADIER, PISO DE CONCRETO OU		.,5 .	0,00	3,30
SINAPI COTAÇÃO	97086 COT-09	LAJE SOBRE SOLO, EM MADEIRA SERRADA, 4 UTILIZAÇÕES. AF_09/2021 GRELHA EM FERRO FUNDIDO PARA TRÁFEGO PESADO ATÉ 40T, DIMENSÕES 400X700mm	M2 UND	0,63	0,00 300,00	161,41 300,00
COTAÇÃO	CO1-03	LASTRO DE BRITA COMERCIAL COMPACTADO COM SOQUETE VIBRATÓRIO - ESPALHAMENTO	OND		300,00	300,00
SICRO	2003850	MANUAL	M ³	0,08	0,00	144,95
		CP 01 - CAIXA DE PASSAGEM EM BLOCO DE CONCRETO ESTRUTURAL, TAMPA EM CONCRETO				
COMPOSIÇÃO	COMP-39	ARMADO ESP: 15CM, E RESESITENCIA DE 20MPA	UND		0,00	1.971,31
SINAPI-I SINAPI	34578 88316	BLOCO DE CONCRETO ESTRUTURAL 19 X 19 X 39 CM, FBK 14 MPA (NBR 6136) SERVENTE COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	UN H	58 3,12	0,00	7,75 21,48
SINAPI	88309	PEDREIRO COM ENCARGOS COMPLEMENTARES PEDREIRO COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	Н	4,15	0,00	31,30
CINIADI	99630	ARGAMASSA TRAÇO 1:3 (EM VOLUME DE CIMENTO E AREIA MÉDIA ÚMIDA), PREPARO MECÂNICO	8.42	0.1	0.00	E00.60
SINAPI	88628	COM BETONEIRA 400 L. AF_08/2019 CONCRETO FCK = 20MPA, TRAÇO 1:2,7:3 (EM MASSA SECA DE CIMENTO/ AREIA MÉDIA/ BRITA 1) -	M3	0,1	0,00	598,60
SINAPI	94964	PREPARO MECÂNICO COM BETONEIRA 400 L. AF_05/2021	M3	1,25	0,00	505,68
SINAPI	97086	FABRICAÇÃO, MONTAGEM E DESMONTAGEM DE FORMA PARA RADIER, PISO DE CONCRETO OU LAJE SOBRE SOLO, EM MADEIRA SERRADA, 4 UTILIZAÇÕES. AF_09/2021	M2	3,64	0,00	161,41
SINAPI-I	34449	ACO CA-50, 6,3 MM, DOBRADO E CORTADO	KG	4,1	0,00	11,08
		ASSENTAMENTO DE MEIO-FIO PRÉ-MOLDADO, DIMENSÕES 12x10x30cm (BASE INF. X BASE SUP. X				
COMPOSIÇÃO	COMP-43	ASSENTAMENTO DE MEIO-FIO PRE-MOLDADO, DIMENSOES 12X10X30CM (BASE INF. X BASE SOP. X ALTURA), EXCLUSIVE FORNECIMENTO - REF. SINAPI COD 94273	М		0,00	12,82
SINAPI-I	370	AREIA MEDIA - POSTO JAZIDA/FORNECEDOR (RETIRADO NA JAZIDA, SEM TRANSPORTE)	M3	0,007	0,00	125,00
SINAPI SINAPI	88309 88316	PEDREIRO COM ENCARGOS COMPLEMENTARES SERVENTE COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	H	0,2	0,00	31,30 21,48
		ARGAMASSA TRAÇO 1:3 (EM VOLUME DE CIMENTO E AREIA MÉDIA ÚMIDA), PREPARO MANUAL.				
SINAPI	88629	AF_08/2019	M3	0,002	0,00	704,19
COMPOSIÇÃO	COMP-44	EXECUÇÃO DE PAVIMENTO EM PISO INTERTRAVADO, COM BLOCO SEXTAVADO DE 25 X 25 CM,	M2		0.00	46.33
COMPOSIÇÃO	COIVIP-44	ESPESSURA 8 CM, EXCLUSIVE FORNECIMENTO DE BLOCOS - REF. SINAPI CÓD. 92394	IVIZ		0,00	16,23

FONTE	CÓDIGO	DESCRIÇÃO	UNIDADE	COEFIC.	DESONERADO	NÃO DESONER.
SINAPI-I	4741	PO DE PEDRA (POSTO PEDREIRA/FORNECEDOR, SEM FRETE)	M3	0,0632	0,00	98,66
SINAPI	88260	CALCETEIRO COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	Н	0,1853	0,00	31,03
SINAPI	88316	SERVENTE COM ENCARGOS COMPLEMENTARES	Н	0,1853	0,00	21,48
		PLACA VIBRATÓRIA REVERSÍVEL COM MOTOR 4 TEMPOS A GASOLINA, FORÇA CENTRÍFUGA DE 25				
SINAPI	91277	KN (2500 KGF), POTÊNCIA 5,5 CV - CHP DIURNO. AF_08/2015	CHP	0,0055	0,00	9,65
		PLACA VIBRATÓRIA REVERSÍVEL COM MOTOR 4 TEMPOS A GASOLINA, FORÇA CENTRÍFUGA DE 25				
SINAPI	91278	KN (2500 KGF), POTÊNCIA 5,5 CV - CHI DIURNO. AF_08/2015	CHI	0,0872	0,00	0,57
		CORTADORA DE PISO COM MOTOR 4 TEMPOS A GASOLINA, POTÊNCIA DE 13 HP, COM DISCO DE				
		CORTE DIAMANTADO SEGMENTADO PARA CONCRETO, DIÂMETRO DE 350 MM, FURO DE 1" (14 X				
SINAPI	91283	1") - CHP DIURNO. AF_08/2015	CHP	0,0135	0,00	10,36
		CORTADORA DE PISO COM MOTOR 4 TEMPOS A GASOLINA, POTÊNCIA DE 13 HP, COM DISCO DE				
		CORTE DIAMANTADO SEGMENTADO PARA CONCRETO, DIÂMETRO DE 350 MM, FURO DE 1" (14 X				
SINAPI	91285	1") - CHI DIURNO. AF_08/2015	CHI	0,0792	0,00	0,87

11/07/2023		
Data	Responsável Técnico:	JONAS BUZANELO
	CPEA/CALL	102 202 2

COTAÇÕES

ÍNDICES DE RETROAÇÃO:

OBSERVAÇÕES:

ÍNDICE	NOME DO ÍNDICE	DESCRIÇÃO	DATA BASE	ÍNDICE DT BASE	DT COTAÇÃO	ÍNDICE DT COT.	COEFICIENTE
EMPRES	SAS FORNECEDO	RAS:					
EMPRESAS	CNPJ	NOME		FONE		CONTATO	
E016	19.811.360/0001-00	SANTANA FERRO E AÇO		(47) 99965-9868		DIEGO	
E017	83.822.155/0001-30	METALURGICA FERMAR		(47) 3348-9490			
E018	02.984.651/0001-99	FUNDICAR - FUNDIÇÃO CARAVAGGIO LTDA		48 3476-0355		LEIA	
COTAÇÕ	ĎES:	•		•		•	
	-4					fave-vee- e	~
FONTE	CÓDIGO	DESCRIÇÃO	UNIDADE	MEDIA	ANA	ÍNDICE RET	ROAÇAO
FONTE	CODIGO	GRELHA EM FERRO FUNDIDO PARA TRÁFEGO PESADO ATÉ 40T,	UNIDADE	MEDIA	ANA	INDICE RET	ROAÇAO
COTAÇÃO		•	UND	MEDIA 300,		INDICE RET	ROAÇAO
		GRELHA EM FERRO FUNDIDO PARA TRÁFEGO PESADO ATÉ 40T,			.00	DATA CO	
	СОТ-09	GRELHA EM FERRO FUNDIDO PARA TRÁFEGO PESADO ATÉ 40T, DIMENSÕES 400X700mm		300,	, 00 ÇÕES		TAÇÃO
	COT-09 EMPRESA	GRELHA EM FERRO FUNDIDO PARA TRÁFEGO PESADO ATÉ 40T, DIMENSÕES 400X700mm NOME DA EMPRESA		300, COTA(.00 ÇÕES	DATA CO	TAÇÃO 123
	COT-09 EMPRESA E016	GRELHA EM FERRO FUNDIDO PARA TRÁFEGO PESADO ATÉ 40T, DIMENSÕES 400X700mm NOME DA EMPRESA SANTANA FERRO E AÇO		300, COTA(310,	.00 ÇÕES .00	DATA CO 05/20	TAÇÃO 123 123

11/07/2023		
Data	Resp. Pesquisa de Mercado:	IONAS BUZANELO

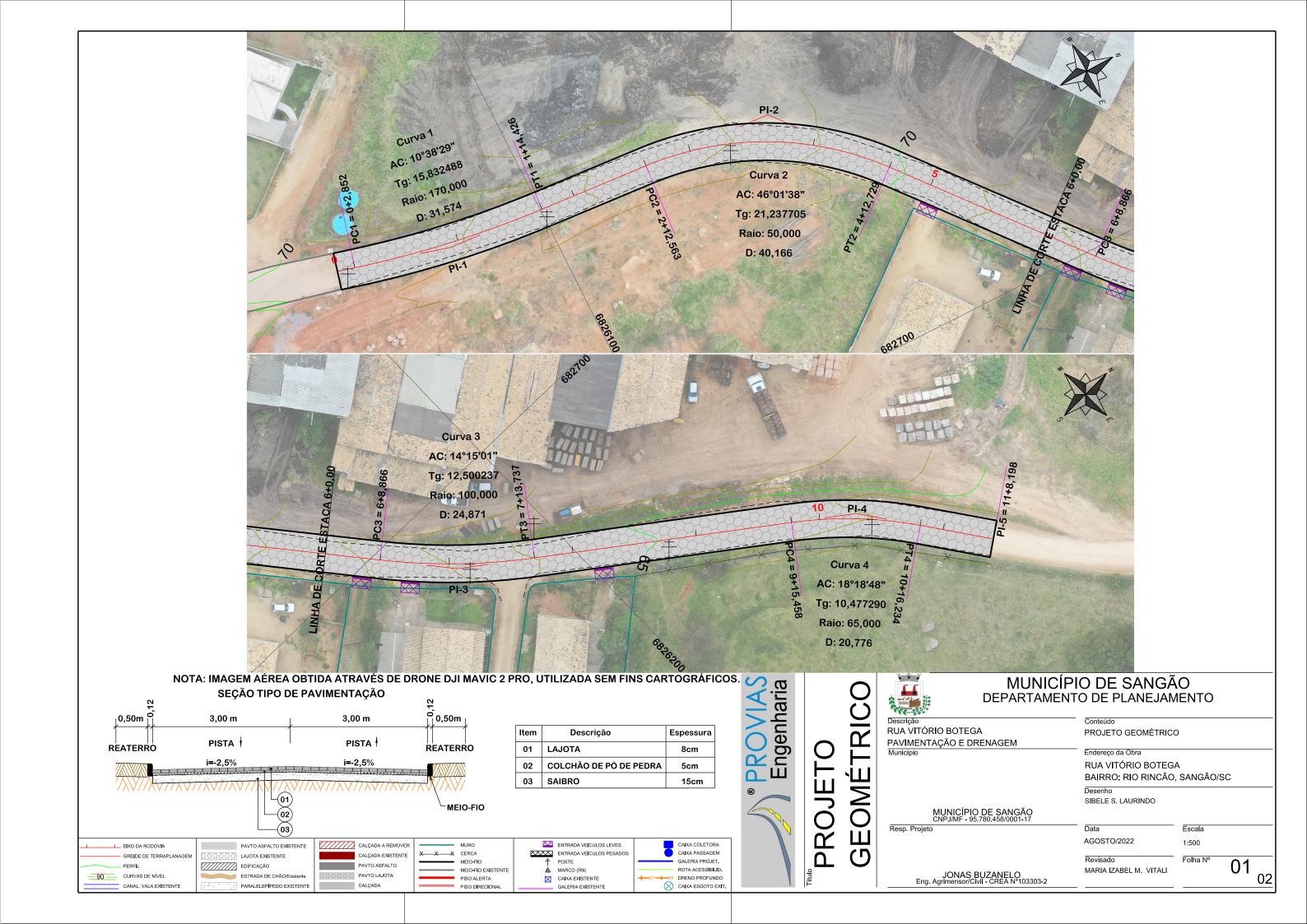
1

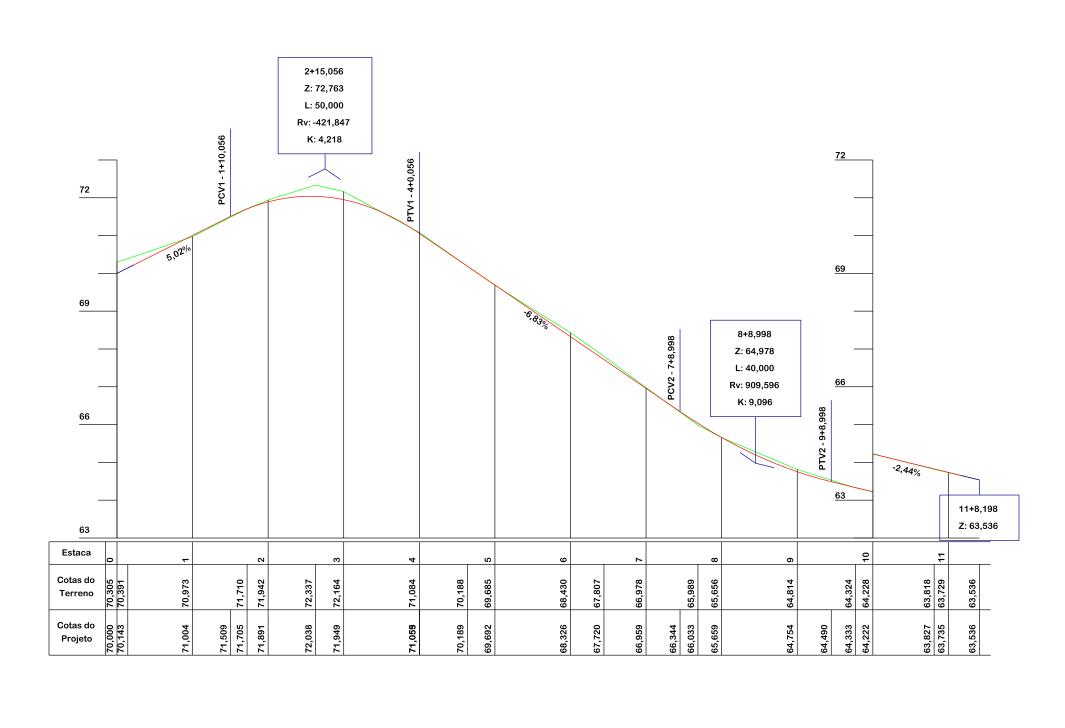


ESTADO DE SANTA CATARINA PREFEITURA MUNICIPAL DE SANGÃO SECRETARIA DE PLANEJAMENTO



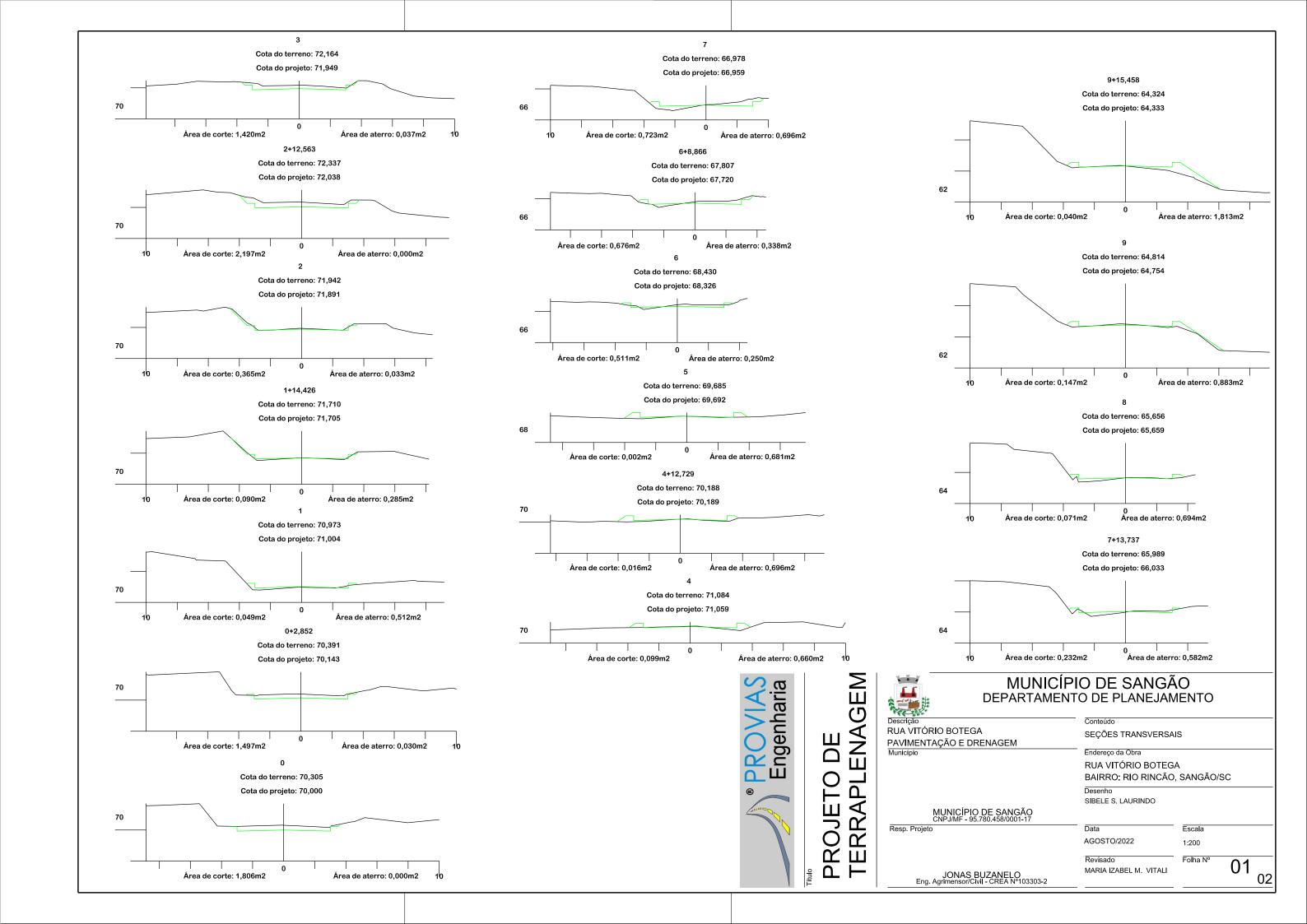
13 PROJETO EXECUTIVO

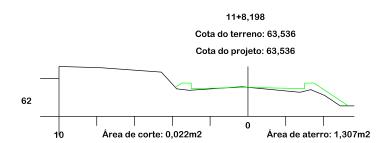


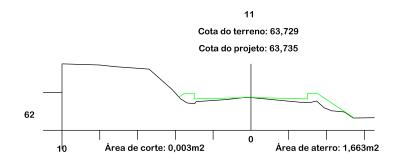


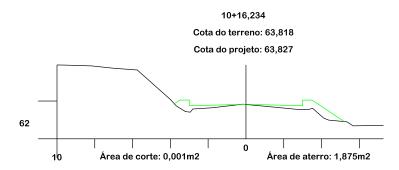


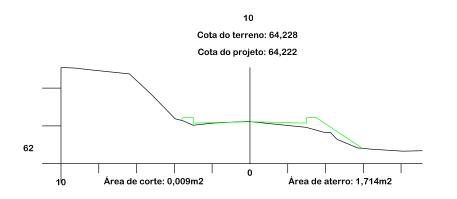




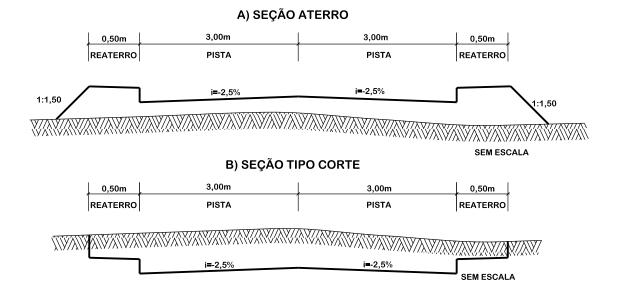






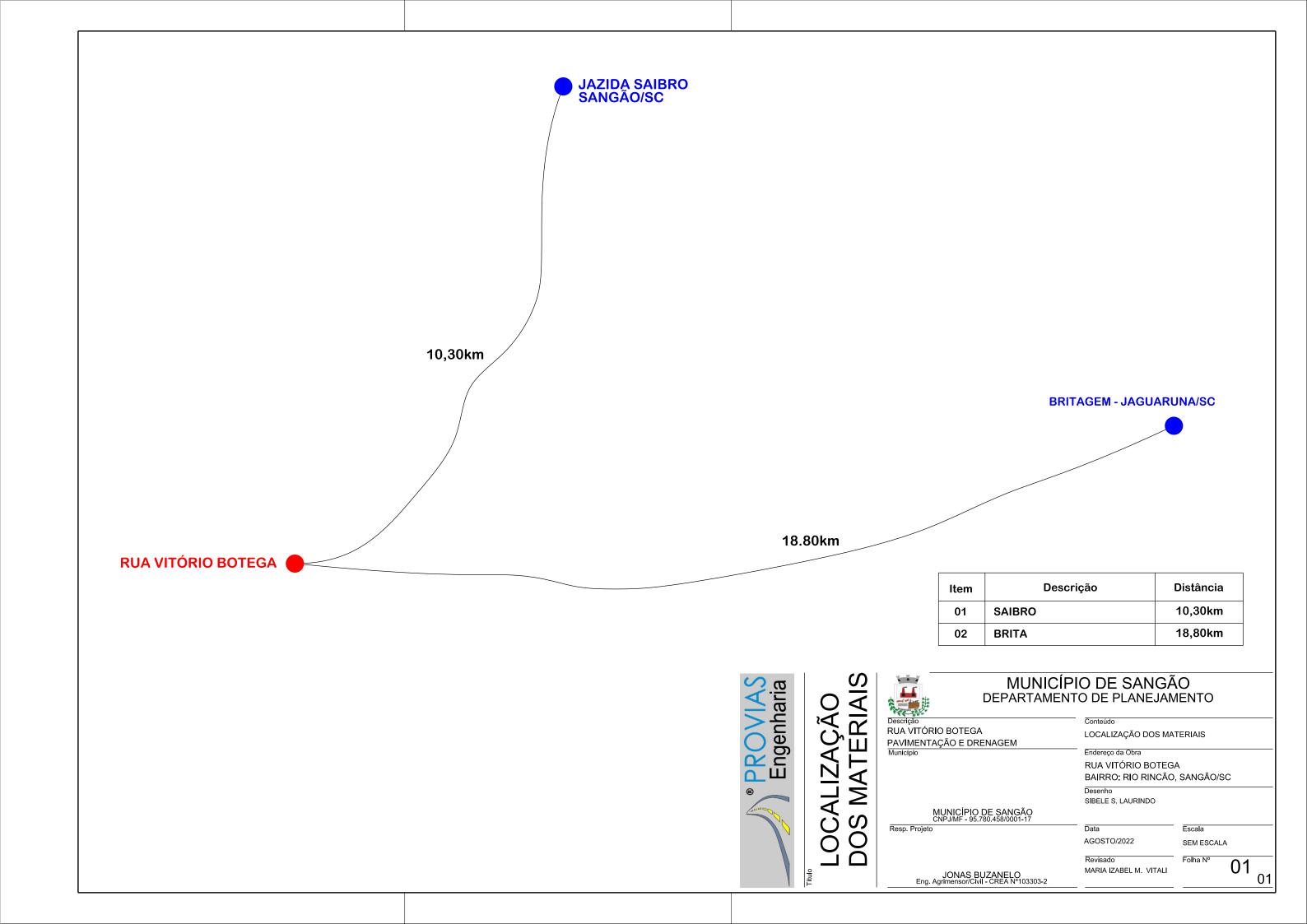


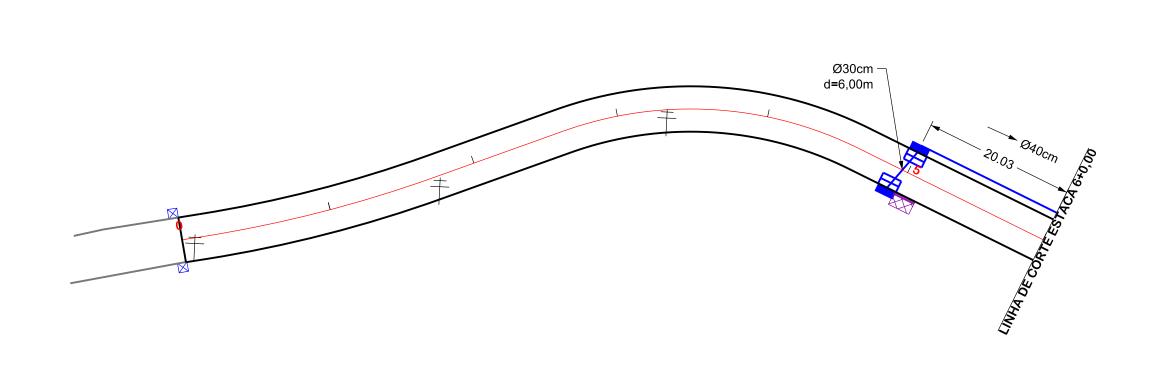
SEÇÃO TIPO DE TERRAPLANAGEM

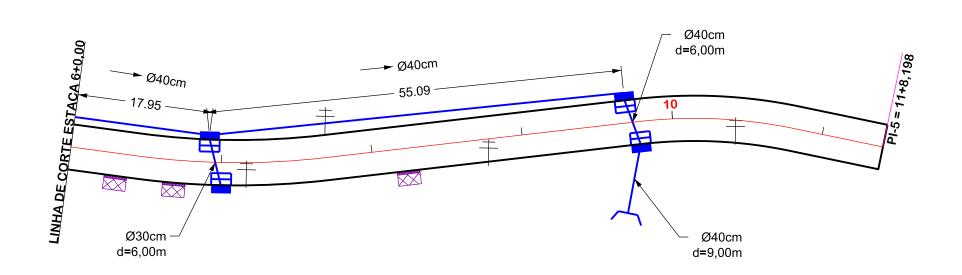












Ø	QUANTIDADE (m)	CAIXA COLETORA UND	CAIXA DE PASSAGEM UND	BOCA UND
30	12,00	06		
40	108,00			01
MEIO-FIO	468,40			

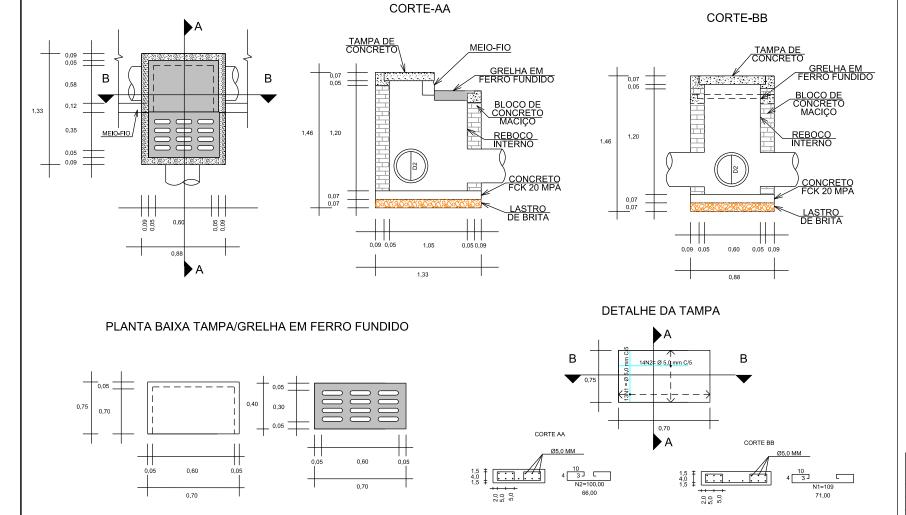




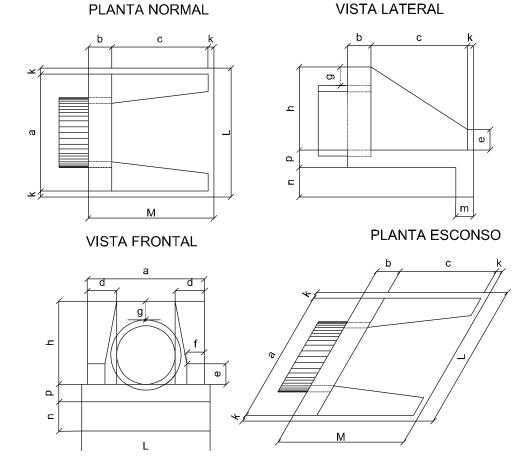
	PIO DE SANG ITO DE PLANEJA									
Descrição	Conteúdo									
RUA VITÓRIO BOTEGA	PROJETO DE DRENAGEM									
PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM										
Município	Endereço da Obra									
	RUA VITÓRIO BOTEGA									
	BAIRRO: RIO RINCÃO, SANGÃO/SC									
	Desenho									
	SIBELE S. LAURINDO									
MUNICÍPIO DE SANGÃO CNPJ/MF - 95.780.458/0001-17										
Resp. Projeto	Data	Escala								
	AGOSTO/2022	1:500								
	Revisado	Folha N°	<u> </u>							
JONAS BUZANELO Eng. Agrimensor/Civil - CREA №103303-2			01							



CAIXA COLETORA COM TAMPA DE CONCRETO E GRELHA EM FERRO FUNDIDO



BUEIRO SIMPLES TUBULAR DE CONCRETO -BOCAS NORMAIS E ESCONSAS (II)



Esc.	BUEIRO SIMPLES TUBULAR Φ = 40										formas con creto		cimento saco	areia	brita 1 brita 2		madeira																							
	а	b	С	d	е	f	g	h	k	m	n	р	L	М	m2	m3	50kg	m3	m3	m3	m3																			
0°	80		2	20									90		2,29	0,423	2,072	0,288	0,313	0,068	0,057																			
5°	80			20	ĺ								90		2,30	0,423	2,072	0,288	0,313	0,068	0,057																			
10°	81				20	20									91	1	2,31	0,423	2,073	0,288	0,313	0,068	0,058																	
15°	83			21								93		2,33	0,423	2,074	0,288	0,313	0,068	0,058																				
20°	85	0	0	21	2	0	20	99		20	20	0	96	5	2,36	0,424	2,076	0,288	0,314	0,068	0,059																			
25°	88	2	5	9 2	v 0 22	-	=	2	9	5	2	7	Ñ	99	7	2,41	0,424	2,078	0,288	0,314	0,068	0,060																		
30°	92													ĺ									23									104	104 2,47	2,47	0,425	2,081	0,289	0,314	0,068	0,062
35°	98				24	1								110	1	2,56	0,425																							
40°	104								26									117		2,67	0,426	2,088	0,290	0,315	0,068	0,067														
45°	113			28									127	1	2.84	0 427	2 092	0 290	0.316	0.068	0.071																			

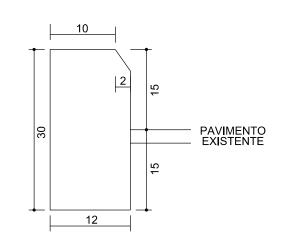
DIMENSÕES E CONSUMOS MÉDIOS PARA UMA UNIDADE

DETALHE DE REATERRO DAS GALERIAS SEM ESCALA MATERIAL REAPROVEITADO O,10m - BRITA Variável GALERIA

PLANTA BAIXA

MEIO-FIO SIMPLES

SEM ESCALA



DETALHE DE DRENAGEM

Engenharia

MUNICÍPIO DE SANGÃO DEPARTAMENTO DE PLANEJAMENTO

Descrição
RUA VITÓRIA BOTEGA
PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM

Município

Endereço da Obra
RUA VITÓRIO BOTEGA
PAVIMENTAÇÃO E DRENAGEM

Desenho
SIBELE S. LAURINDO

MUNICÍPIO DE SANGÃO
CNPJ/MF - 95.780.458/0001-17

Resp. Projeto

Data
AGOSTO/2022
SEM ESCALA

Revisado
Folha N°

JONAS BUZANELO Eng. Agrimensor/Civil - CREA №103303-2 Folha N° 01

01