

PROJETO DE PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA

RODOVIA ANGELINO DESTRO

BAIRRO: PICADÃO

EXTENSÃO TOTAL: 378,12m

VOLUME ÚNICO:

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



SUMÁRIO

	APRESENTAÇÃO	
	MAPA DE SITUAÇÃO	
3 E	ESTUDOS TOPOGRÁFICOS	. 6
3.1 (CONSIDERAÇÕES INICIAIS	6
3.2 N	METODOLOGIA	6
3.3 E	ESTUDO DO EIXO DIRETRIZ	6
4 E	ESTUDOS HIDROLÓGICOS	6
4.1	DBJETIVO	6
4.2 II	NTRODUÇÃO	7
4.3 T	TIPO DE CLIMA	7
4.4 F	PLUVIOMETRIA	8
4.4.1	Coleta de Dados	8
4.4.1	.1 Pluviometria e o Clima	8
4.4.2	Cálculo das Curvas de Intensidade – Duração – Frequência	9
4.5 F	PRÉ-DIMENSIONAMENTO DAS OBRAS DE ARTE CORRENTES1	3
4.6	CARACTERÍSTICAS DAS BACIAS HIDROGRÁFICAS1	3
4.7 E	DIMENSIONAMENTO DE OBRAS DE ARTE CORRENTES1	4
4.7.1	Período de Recorrência1	4
4.7.2	Intensidade de chuvas1	4
	Tempo de Concentração1	
4.7.4	Estimativas das Vazões1	5
	RESUMO DAS SOLUÇÕES PROPOSTAS1	
5.1 F	PROJETO GEOMÉTRICO1	7
5.1.1	Introdução1	7
5.1.2	Dimensionamento do Pavimento Flexível1	7
6 N	//EMORIAL DESCRITIVO1	9
6.1 F	PROJETO GEOMÉTRICO2	0
6.2 S	SERVIÇOS PRELIMINARES2	0
6.2.1	Placa de Obra2	0
6.3 T	ERRAPLENAGEM2	0
6.3.1	Corte e transporte do material2	0
6.3.2	Aterro2	1
6.3.3	Remoção de subleito e transporte do material não utilizado na obra 2	1



6.4	DI	RENAGEM	. 21
6.4	.1	Bocas (Alas de Saída)	. 21
		Bueiros Tubulares de Concreto	
		AVIMENTAÇÃO	
		Regularização do subleito	
		Sub-base de Seixo Peneirado	
6.5	.3	Base de Brita Graduada	23
		Imprimação	
		Pintura de Ligação	
		Revestimento Asfáltico	
		NALIZAÇÃO	
		Sinalização vertical	
		Sinalização horizontal	
		Sinalização de obra	
		Tachas Refletivas	
7		EIO AMBIENTE	
7.1		STUDOS DE IMPACTO AMBIENTAL	
8		DNSIDERAÇÕES GERAIS	
9		ONOGRAFIA	
10		RÇAMENTO	
		PO IETO EVECUTIVO	31

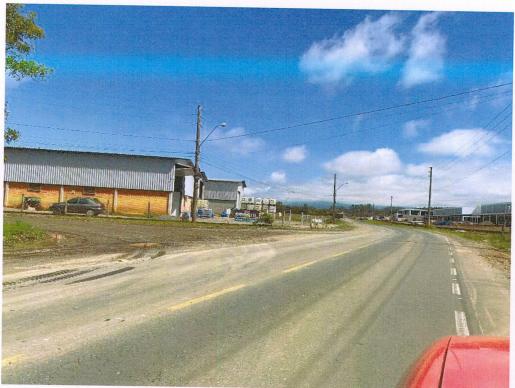


1 APRESENTAÇÃO

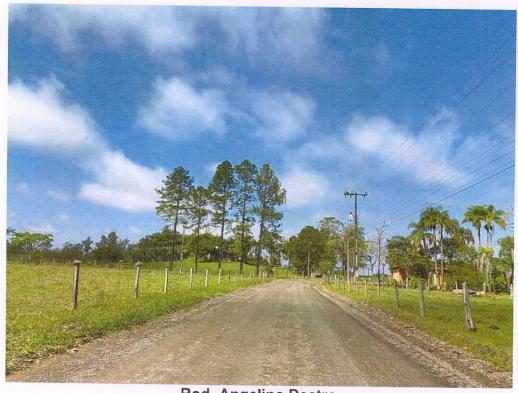
O presente volume, denominado de Volume Único – Relatório do Projeto Executivo, Orçamento e Projeto Básico da Rodovia Angelino Destro localizada no bairro Picadão, em Nova Veneza - SC.

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





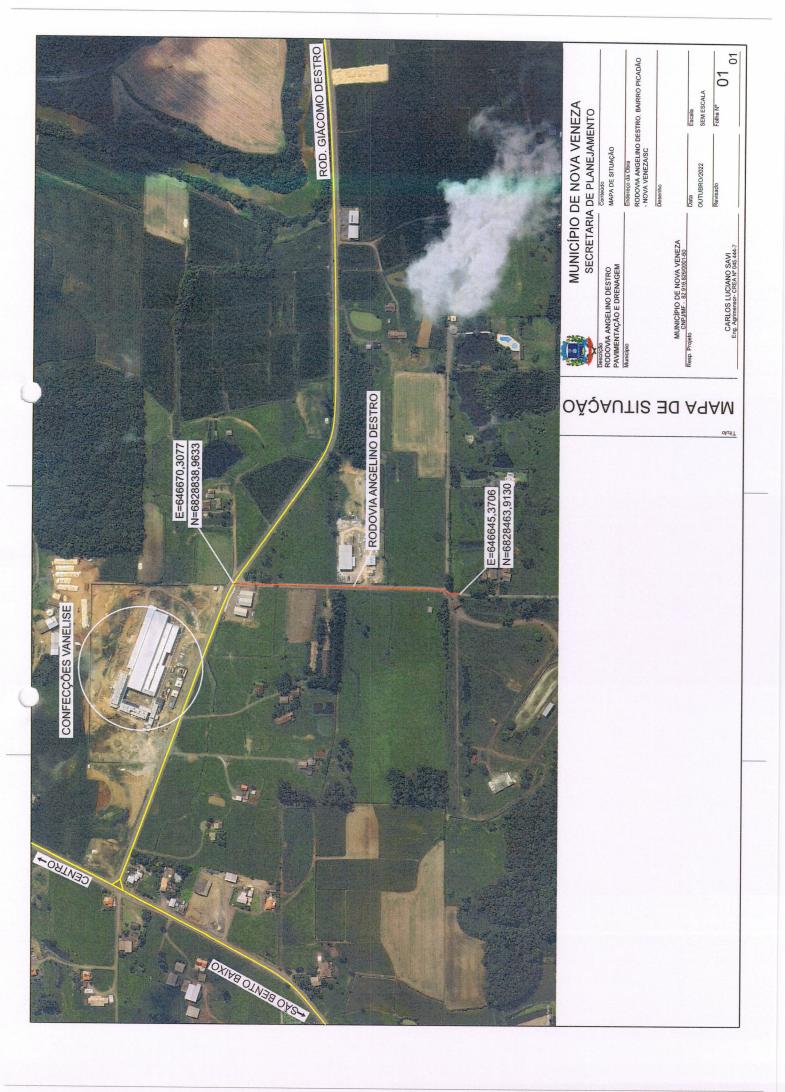
Rod. Angelino Destro



Rod. Angelino Destro



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 HIDROLÓGICOS

4.1 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.

4.2 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.

4.3 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 ≥ 22° 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.

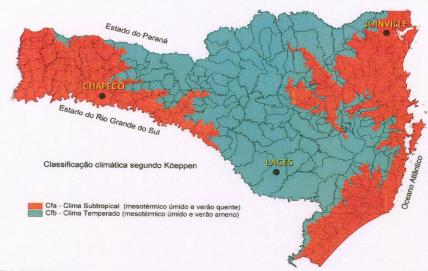


Figura 1 - Mapa de Classificação Climática de Santa Catarina segundo Köppen

4.4 PLUVIOMETRIA

4.4.1 Coleta de Dados

4.4.1.1 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 Nova Veneza – SC, próximo à área e operado pelo EPAGRI e INMET / EMPASC cujos registros datam de 1987 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	Nova Veneza
-------------	-------------



Longitude	49° 33' 04"
Latitude	28° 36' 44"

4.4.2 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.

$$X = \frac{\sum X}{n}$$

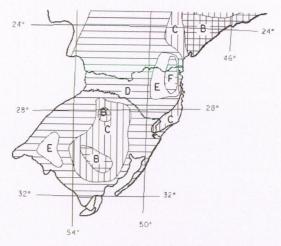
$$S = \frac{\sum (X - X)^{1/2}}{(n-1)}$$

Analisando estatisticamente os dados de precipitações máximas da série histórica sem considerar os anos que não possuem dados completos, temos 68 anos de registro.

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).

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		
Α	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 Nova Veneza - 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 2.

Quadro 2 - Fatores de conversão

	Fatore	es 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 3 apresenta as precipitações máximas esperadas para as chuvas de 24 horas, 1,0 hora e 0,1 hora.



Quadro 3 - Precipitações máximas esperadas para as chuvas de 24 h, 1,0 h e 0,1 h em função do período de recorrência desejado.

Alturas I	Pluviométricas - H	(mm) para 24h -	1h e 0,1 hora
TR	1440 min	60 min	6 min
10	164,40	72,30	21,00
25	189,30	83,20	24,20
100	234,30	103,00	30,00

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

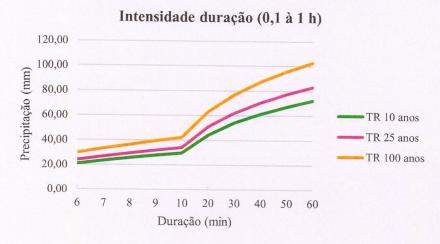
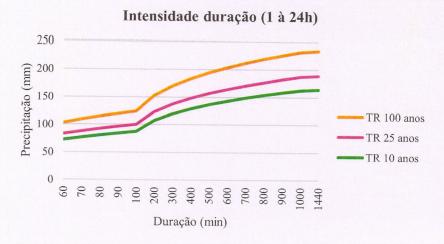


Figura 4 - Altura pluviométrica para duração de chuva entre 1 e 24 horas



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

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

Quadro 4 - Alturas (h) e intensidades (I) pluviométricas para diversos tempos de duração de chuva

DURAÇÃO		Altur	a de Chuva	(mm)	Inte	ensidade (mr	n/h)
Minutos	Horas	TR 10	TR 25	TR 100	TR 10	TR 25	TR 100
www.coo	110100	anos	anos	anos	anos	anos	anos
6	0,10	21,00	24,20	30,00	210,37	242,25	299,91
7	0,12	23,50	27,00	33,40	201,06	231,53	286,64
8	0,13	25,70	29,60	36,60	192,70	221,90	274,71
9	0,15	27,80	32,00	39,60	185,13	213,18	263,92
10	0,17	29,70	34,20	42,40	178,24	205,26	254,11
20	0,33	44,20	50,90	63,00	132,55	152,63	188,96
30	0,50	53,90	62,00	76,80	107,72	124,05	153,57
40	0,67	61,20	70,50	87,30	91,82	105,73	130,90
50	0,83	67,20	77,40	95,80	80,63	92,85	114,95
60	1,00	72,30	83,20	103,00	72,26	83,22	103,02
70	1,17	76,70	88,30	109,30	65,74	75,70	93,72
80	1,33	80,60	92,90	115,00	60,48	69,65	86,22
90	1,50	84,20	97,00	120,00	56,14	64,65	80,03
100	1,67	87,50	100,70	124,70	52,49	60,44	74,82
200	3,33	107,40	123,60	153,00	32,21	37,09	45,91
300	5,00	119,50	137,60	170,30	23,90	27,52	34,07
400	6,67	128,80	148,30	183,60	19,31	22,24	27,54
500	8,33	136,40	157,10	194,40	16,37	18,85	23,33
600	10,00	142,90	164,60	203,70	14,29	16,46	20,37
700	11,67	148,70	171,20	211,90	12,74	14,67	18,16
800	13,33	153,80	177,10	219,20	11,53	13,28	16,44
900	15,00	158,50	182,50	225,90	10,56	12,17	15,06
1000	16,67	162,80	187,40	232,00	9,77	11,25	13,92
1440	24,00	164,40	189,30	234,30	9,48	10,92	13,52

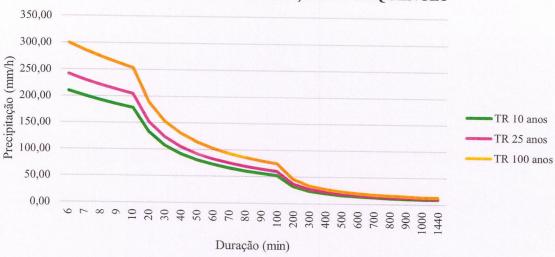
A curva de intensidade-duração-frequência é resultante dos dados que compõem o Quadro 5.

A Figura 5 mostra a curva intensidade-duração-frequência.



Figura 5 - Curva intensidade-duração-frequência.

CURVAS ALTURA - DURAÇÃO - FREQUÊNCIA



4.5 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

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

4.6 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.

ESTADO DE SANTA CATARINA PREFEITURA MUNICIPAL NOVA VENEZA

SECRETARIA DE PLANEJAMENTO URBANO

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

4.7 DIMENSIONAMENTO DE OBRAS DE ARTE CORRENTES

4.7.1 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

4.7.2 Intensidade de chuvas

É a quantidade de chuva por unidade de tempo. A unidade de tempo pode ser dia, semana, mês ou outra unidade qualquer, desde que seja indicada a unidade.

Para a determinação da equação de intensidade de chuvas foi utilizado o programa HidrochuSC do Prof. Dr. Álvaro José Back, utilizando as variáveis para o Município de Nova Veneza na seguinte equação:

Equação 2 - Cálculo da Intensidade

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

4.7.3 Tempo de Concentração

O tempo de concentração (Tc) é definido como o tempo necessário para que toda a água da bacia contribua para o escoamento superficial num determinado ponto de controle.

Equação 3 - Formula de DNOS

$$T_c = \frac{10}{K} x \frac{A^{0,3} x L^{0,2}}{I^{0,4}}$$

Sendo:

Tc = tempo de concentração, em minutos;



A – área da bacia, em ha;

L = comprimento do curso d'agua, em m;

I = declividade, em %; e

K = depende das características da bacia, conforme descrito em seguida:

N = depende das características da bacia, como mo decento em organa.
- Terreno areno- argiloso, coberto de vegetação intensa, elevada absorção K=2,0
- Terreno comum, coberto de vegetação, absorção apreciávelK=3,0
- Terreno argiloso, coberto de vegetação, absorção médiaK=4,0
- Terreno argiloso de vegetação média, pouca absorçãoK=4,5
- Terreno com rocha, escassa vegetação, baixa absorçãoK=5,0
- Terreno rochoso, vegetação rala, reduzida absorçãoK=5,5
Para condições médias, com K=4,0, resultou na média, uma velocidade de 4,9 km/h

Para condições médias, com K=4,0, resultou na média, uma velocidade de 4,9 km/h para bacias pequenas e 5,7 km/h para bacias maiores, portanto aceitável para qualquer tamanho de bacia.

4.7.4 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 m³/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 no Quadro 5.

Quadro 5 - Coeficiente de Escoamento superficial (runoff) - "C"

Tipologia da área de drenagem	Coeficiente de escoamento		
	superficial		
Áreas comerciais	0,70 - 0,95		
Áreas centrais	0,70 - 0,95		
Áreas de bairros	0,50 - 0,70		
Áreas Residenciais			
Residências isoladas	0,35 - 0,50		
Unidades múltiplas, separadas	0,40 - 0,60		
Unidades múltiplas, conjugadas	0,60 - 0,75		
Áreas com lotes de 2.000 m² ou maiores	0,30 - 0,45		
Áreas suburbanas	0,25 - 0,40		
Áreas com prédios de apartamentos	0,50 - 070		
Áreas Industriais			
Área com ocupação esparsa	0,50 - 0,80		
Área com ocupação densa	0,60 - 0,90		
Superfícies	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,		
Asfalto	0,70 - 0,95		
Concreto	0,80 – 0,95		
Blocket	0,70 – 0,89		
Paralelepípedo	0,58 – 0,81		
Telhado	0,75 – 0,95		
Solo compactado	0,59 – 0,79		
Áreas sem melhoramentos ou naturais	0,00 0,00		
solo arenoso, declividade baixa < 2 %	0,05 - 0,10		
solo arenoso, declividade média entre 2% e 7%	0,10 - 0,15		
solo arenoso, declividade alta > 7 %	0,15 – 0,20		
solo argiloso, declividade baixa < 2 %	0,15 – 0,20		
solo argiloso, declividade média entre 2% e 7%	0,20 – 0,25		
solo argiloso, declividade alta > 7 %	0,25 - 0,30		
grama, em solo arenoso, declividade baixa < 2%	0,05 – 0,10		
grama, em solo arenoso, declividade média entre 2% e 7%	0,10 – 0,15		
grama, em solo arenoso, declividade alta > 7%	0,15 – 0,20		
grama, em solo argiloso, declividade baixa < 2%	0,13 – 0,17		
grama, em solo argiloso, declividade média 2% < S < 7%	0,18 – 0,22		
grama, em solo argiloso, declividade alta > 7%	0,16 = 0,22		
florestas com declividade <5%	0,25 - 0,30		
florestas com declividade média entre 5% e 10%	0,30 – 0,35		
florestas com declividade >10%	0,30 = 0,33		
capoeira ou pasto com declividade <5%	0,45 - 0,30		
capoeira ou pasto com declividade entre 5% e 10%	0,30 – 0,36		
capoeira ou pasto com declividade > 10%	0,35 – 0,36		
	0,55 - 0,42		



5 RESUMO DAS SOLUÇÕES PROPOSTAS

5.1 PROJETO GEOMÉTRICO

5.1.1 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.

5.1.2 Dimensionamento do Pavimento Flexível

O dimensionamento das diversas camadas constituintes do pavimento foi feito mediante aplicação do Método de Dimensionamento de Pavimentos Flexíveis do DNIT (Novo Método do Eng.º Murillo Lopes de Souza), apoiado em metodologia para conceituação e obtenção dos parâmetros envolvidos, conforme recomendações e/ou orientações contidas no Manual de Projeto de Engenharia Rodoviária do DNIT.

⇒ Solicitação do eixo padrão – N

O valor do número "N" apresenta o seguinte valor:

 $N = 1.45 \times 10^5$.



⇒ Pavimento Asfáltico adotado

Como a rua tem um tráfego com número N = 1,45 x 10^5 , foi adotado a espessura de pavimento asfáltico com 4,00 (quatro) cm, tendo em vista o Método do DNIT, para tráfego com N $\leq 10^6$.

Tabela 1 - Espessura mínima de revestimento betuminoso

N	Espessura Minima de Revestimento Betuminoso
N ≤ 10 ⁶ Tratamentos superficiais betuminosos	
10 ⁶ < N ≤ 5 x 10 ⁶ Revestimentos betuminosos com 5,0 cm de espessura	
5 x 10 ⁶ < N ≤ 10 ⁷ Concreto betuminoso com 7,5 cm de espessura	
10 ⁷ < N ≤ 5 x 10 ⁷ Concreto betuminoso com 10,0 cm de espessura	
N > 5 x 10 ⁷ Concreto beturninoso com 12,5 cm de espess	

⇒ Índice de Suporte

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

CBRp = 7,22%

⇒ Cálculo do Pavimento

Espessura total do pavimento é calculada pela equação abaixo:

 $H_t = 77,67 \ x \ N^{0,0482} x \ CBR^{-0,598}$ (Fórmula do Ábaco)

 $H_t = 42,23 \text{ cm}$

⇒Cálculo da Base

 $H_{20} = 77,67 \times N^{0,0482} \times CBR^{-0,598}$

 $H_{20} = 77,67 \times (1,45 \times 10^5)^{0,0482} \times 20^{-0,598}$ (Fórmula do Ábaco)

 $H_{20} = 22,96$ cm

Utilizando espessura do revestimento de 4 cm e com coeficiente estrutural de acordo com a Figura 6:



Figura 6 – Coeficiente Estrutural

Componentes dos pavimentos	Coeficiente de equivalência estrutural (K)
Base ou revestimento de concreto betuminoso	2,00
Base ou revestimento pré-misturado a quente, de graduação densa	1,70
Base ou revestimento pré-misturado a frio, de graduação densa	1,40
Base ou revestimento por penetração	1.20
Base granular	1,00
Sub-base granular	0,77(1.00)
Reforço do subleito	0,71 (1,00)
Solo-cimento com resistência à compressão a 7 dias, superior a 45 Kg/cm ²	1,70
Solo-cimento com resistência à compressão a 7 dias, entre 45 Kg/cm² e 28 Kg/cm²	1,40
Solo-cimento com resistência à compressão a 7 dias, entre 28 Kg/cm² e 21 Kg/cm²	1,20
Bases de Solo-Cal	1.20

$$K_r \times R + K_b \times B \ge H_{20}$$

 $2 \times 4 + 1 \times B \ge 22,96$

 $B_{min} = 14,96 \text{ cm}$ ADOTADO 15 cm

⇒Cálculo da Sub-Base

$$K_r \times R + K_b \times B + h_{20} \times K_s \ge H_n$$

$$2 \times 4 + 1 \times 15 + h_{20} \times 1 \ge 42,23$$

$$h_{20} = 19,23 \text{ cm}$$

ADOTADO 20 cm

Adotando as espessuras de acordo com o método e para uma melhor execução, a estrutura do pavimento está mostrada no Quadro 7:

Quadro 6 - Estrutura do pavimento

Revestimento asfáltico – (CAUQ)	4,0 cm
Base – (BRITA GRADUADA)	15,0 cm
Sub-Base – (SEIXO PENEIRADO)	20,0 cm

6 MEMORIAL DESCRITIVO

O presente memorial descritivo tem por objetivo orientar a execução dos serviços de terraplenagem, drenagem, sinalização e pavimentação com revestimento em Concreto Asfáltico Usinado a Quente, na Rod. Angelino Destro, no município de Nova Veneza - SC.

6.1 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.

6.2 SERVIÇOS PRELIMINARES

6.2.1 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 atual definido pela Fiscalização. A mesma deverá ser instalada em local de fácil visibilidade para a população.

6.3 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. O material escavado foi classificado como sendo de primeira categoria, onde deverá ser transportado para bota fora, em local previamente designado pelos técnicos da Secretaria de Planejamento Urbano.

6.3.1 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. Todo o material deverá ser transportado para bota fora.



6.3.2 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 de caixa de empréstimo (Seixo Peneirado).

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

Em função de parte do solo existente possuir excesso de umidade e/ou expansão alta, o mesmo deverá ser removido e transportado para bota fora. Para o aterro dessas remoções deverá ser utilizado material de caixa de empréstimo (Seixo Peneirado). Os pontos a serem removidos devem ser verificados na tabela de Remoções.

6.4 DRENAGEM

A drenagem do projeto consiste na execução de bueiros e bocas, conforme projeto. Deverão ser obedecidas as Especificações de Serviço do DNIT, para os serviços de bueiros e drenagem.

6.4.1 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 fckmin 20 MPa, conforme detalhe em projeto.

Retirada das guias e das fôrmas, o que somente pode ser feita após a cura do concreto, iniciando-se 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.

6.4.2 Bueiros Tubulares de Concreto

Para fundação do bueiro foi projetado enrocamento de rachão com espessura de 0,60m, em todo comprimento do bueiro.

A escavação da vala deverá ser executada de jusante para montante atendendo as dimensões expressas na planilha de quantitativos.

Os tubos para a execução dos bueiros deverão ser armados classes PA1/ PA2, os mesmos deverão ser assentados sobre berço em concreto ciclópico resistência de 20Mpa, a largura de execução dos berços deve ser atendida a expressa no detalhe executivo. As formas para execução dos berços deverão ser de tabuas de pinho, a sua utilização poderá ser de até 3 vezes se estiverem em bom estado de conservação. Os tubos deverão ser rejuntados internamente e externamente com argamassa traço 1:4.

Após assentamento dos tubos, deverá reaterrar a vala com o mesmo material escavado. Para a compactação deverá ser utilizado compactador mecânico manual e caminhão pipa para a umidificação do material.

Os serviços a serem executados devem seguir a norma do DNIT 023/2006 - ES.

6.5 PAVIMENTAÇÃO

6.5.1 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.

6.5.2 Sub-base de Seixo Peneirado

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 Seixo Peneirado 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.

6.5.3 Base de Brita Graduada

Sobre a sub base, será executado uma camada de base de brita graduada, em toda a extensão do trecho.

É uma camada de material pétreo, resultante da composição granulométrica de britas de diâmetros diferentes e de pó de pedra ensaiada em laboratório. Para aplicação na pista, deverá ser misturada em usinas de solos, na umidade de projeto. Após o espalhamento na pista, será compactada com equipamento adequado, até atingir o grau de compactação a 100% do Próctor modificado. A tolerância do greide final da base será de -1,0cm à +1,0cm, e a declividade transversal será de 2,5% a partir do eixo para os bordos em tangente.

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

A liberação da pista será feita com a aprovação da topografia e da análise de ensaios feitos pela equipe de topografia e laboratório da Contratada.

Para o controle tecnológico será feito uma análise granulométrica e um equivalente de areia.

Os serviços são regulados pela Especificação Geral do DNIT.

6.5.4 Imprimação

É a impermeabilização da base, com Emulsão Asfáltica para Imprimação (EAI), aplicado a uma taxa de 1,0 litro/m² e deverá ser aplicado com caminhão espargidor com barra de distribuição acionada a uma pressão constante por motor. A imprimação



só será executada após a liberação da base pelo laboratório, e devidamente varrida por processo mecânico.

O controle da imprimação é feito com ensaio para calcular a taxa de aplicação, pelo método da bandeja, a cada 100,00 (cem) metros de pista.

Os serviços são regulados pela Especificação Geral do DNIT.

6.5.5 Pintura de Ligação

É a aplicação de um ligante, Emulsão Asfáltica RR-1C, com taxa de 0,40 litros/m² e tem por finalidade a perfeita ligação entre a base imprimada e o revestimento asfáltico. Antes de receber a pintura de ligação a base imprimada deverá ser varrida mecanicamente.

6.5.6 Revestimento Asfáltico

É uma camada em Concreto Asfáltico Usinado a Quente (CAUQ) com 0,04 m de espessura nas pistas de rolamento. Tem por finalidade dar conforto, segurança aos motoristas e proteger a base contra a ação das intempéries.

É uma mistura asfáltica usinada a quente composta por agregados (brita, areia e filler) e material asfáltico CAP 50/70.

O teor de CAP 50/70 deverá tender a especificação do DNIT no intervalo da Faixa "C". A massa será misturada em usina gravimétrica ou Drumm-Mixter, cujas instalações não poderão distar há mais de 100 Km.

O transporte se fará em caminhões basculantes enlonados, para manutenção da temperatura da massa asfáltica.

O espalhamento na pista será feito com vibro-acabadora de esteiras que deve possuir mesa vibratória com sistema de aquecimento.

A compactação será feita com rolo de pneus auto propelido, de pressão variável e de capacidade mínima de 20 toneladas e com rolo de chapa tandem de 2 tambores, peso mínimo de 6 toneladas, ou preferencialmente com rolo de chapa de 2 tambores vibratórios.

A rolagem se iniciará imediatamente após o espalhamento da massa.

Não poderá ser executado o revestimento asfáltico em dias chuvosos, ou com temperaturas abaixo de 10 °C. Também não será permitido o lançamento de massa asfáltica com temperatura inferior a 110 °C.



A Contratada deverá apresentar o projeto da mistura asfáltica e especificar a metodologia e normas técnicas adotadas na elaboração da mesma.

Como critério de medição em relação ao CAP será utilizado à média aritmética dos resultados dos ensaios de controle tecnológico da massa asfáltica, até o limite do orçamento.

O pagamento deverá ser precedido de sondagem com sonda rotativa a cada 50 m e o grau de compactação não deverá ser inferior a 97 % da densidade de projeto e espessuras conforme projeto.

Para o controle tecnológico da camada asfáltica serão realizados ensaios de extração de betume e análise granulométrica, com coleta no caminhão ao descarregar na pista, para cada 100 t ou por dia de trabalho.

Os serviços são regulados pela Especificação do DNIT.

6.6 SINALIZAÇÃO

6.6.1 Sinalização vertical

É a sinalização composta por placas, painéis e dispositivos auxiliares, situados na posição vertical e localizados à margem da via ou suspensa sobre ela.

As chapas para as placas de sinalização deverão ser zincadas, com no mínimo 270 g de zinco por m2 e terão uma face pintada na cor preta semi fosca e outra na cor padrão.

As letras, símbolos e números poderão ser confeccionados com películas refletivas coladas ou por serigrafia sobre película refletiva.

Para a fixação das placas aos suportes, deverão ser utilizados parafusos zincados presos por arruelas e porcas.

Como regra geral, para todos os sinais posicionados lateralmente à via, é dada uma pequena deflexão horizontal de 3° em relação à direção ortogonal ao trajeto dos veículos que se aproximam, para minimizar problemas de reflexo.

Pelo mesmo motivo, os sinais são inclinados em relação à vertical, para frente ou para trás, conforme a rampa seja ascendente ou descendente, também em 3°.



6.6.2 Sinalização horizontal

A sinalização horizontal será com tinta retro refletiva branca/ amarela/ vermelha, a base de resina acrílica com microesferas de vidro, com faixa uma central amarela, na largura de 0,12 m e tinta branca para as faixas de pedestre.

6.6.3 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.

6.6.4 Tachas Refletivas

São elementos destinados a demarcação das pistas de rolamento. Serão utilizadas nas situações previstas pelo Manual de Sinalização do DNIT e de acordo com o Projeto Executivo.

Execução

- a) Sinalização: Sinalizar adequadamente o local da realização dos serviços, de acordo com as normas de sinalização de obras do DNIT;
- b) Pré-marcação: Deve ser efetuada pré-marcação antes da fixação da tacha ao pavimento, para o perfeito alinhamento e posicionamento das peças, que deve obedecer ao projeto fornecido.
- c) Furação: Devem ser executados dois furos no pavimento, com a utilização de broca de vídea de 5/8, na profundidade aproximada de 80 mm. Deve-se em seguida efetuar a limpeza do furo.
- d) Limpeza: Para melhor aderência das tachas ao pavimento, é necessário efetuar adequada limpeza, eliminando poeira, torrões de argila, agregados soltos, manchas de óleo ou asfalto etc. Em conformidade com a situação existente, deve se empregar na limpeza ar comprimido, varredura, escova de aço, lixa, detergente etc.
- e) Colagem: Após a limpeza do furo para fixação do pino, este deve ser totalmente preenchido com cola, com consumo médio de 200 g por dispositivo.



Em seguida, espalha-se a cola sobre o pavimento no local de aplicação do corpo do dispositivo. O adesivo deve preencher totalmente as cavidades e ranhuras existentes na parte inferior do dispositivo.

Após a colocação do dispositivo, deve-se firmá-lo no chão, pressionando-o contra o pavimento, para obter aderência uniforme de todo o corpo do dispositivo.

Não se admite trechos do corpo do dispositivo em balanço. Quando a superfície do pavimento for irregular, a cola deve ser o nivelador das irregularidades.

Para evitar que a cola cubra os elementos refletivos, estes devem ser cobertos com fita adesiva até a secagem final da cola.

Os excessos de cola devem ser removidos.

7 MEIO AMBIENTE

7.1 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.

8 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 de Transportes e Obras, 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 de Planejamento do município, dirimir quaisquer dúvidas do presente Memorial Descritivo, bem como de todo o Projeto de Pavimentação, Drenagem e Sinalização.

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.

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

A contratada deverá fazer os ensaios de granulométrica da base de brita graduada conforme procedimento descrito na NORMA DNIT 141/2010 - ES.

Para a massa asfáltica devem ser adotados todos os procedimentos conforme descritos na NORMA DNIT 031/2006 - ES.

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

Para a execução da sub-base, deve 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.



9 MONOGRAFIA

MONOGRAFIA DE PONTOS DE APOIO

Município:	Endereço:	Bairro:
Nova Veneza/SC	Rod. Angelino Destro	Picadão
Identificação do vértice: R0	Data: 20/09/2022	Localidade: Picadão
Datum: SIRGAS 2000	Latitude	-28°39'32,6859"S
Elipsoide: GRS80	Longitude	-49°29'58,8123"W
Projeção: UTM	N(m)	6.828.863,7140
Fuso: 22 °	E(m)	646.618,0630
Meridiano Central: -51°	Altitude elipsoidal = h (m)	59,611
Fonte: hgeoHNOR2020	Altitude ortométrica = H (m)	57,302
Ponto Visado: R1	Distância Geodésica	43,239 m

Detalhe:



Localização:



Descrição do Mc:

Prego de aço galvanizado.

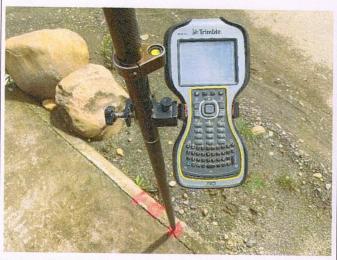
Itinerário:

O Ponto geodésico de nº A0 está materializado e implantado no meio fio próximo ao final da calçada próximo ao poste.

MONOGRAFIA DE PONTOS DE APOIO

Município:	Endereço:	Bairro:
Nova Veneza/SC	Rod. Angelino Destro	Picadão
Identificação do vértice: R1	Data: 20/09/2022	Localidade: Picadão
Datum: SIRGAS 2000	Latitude	-28°39'33,2331"S
Elipsoide: GRS80	Longitude	-49°29'57,3456"W
Projeção: UTM	N(m)	6.828.846,3710
Fuso: 22°	E(m)	646.657,6720
Meridiano Central: -51°	Altitude elipsoidal = h (m)	59,838
Fonte: hgeoHNOR2020	Altitude ortométrica = H (m)	57,529
Ponto Visado: R0	Distância Geodésica	43,239 m

Detalhe:



Localização:



Descrição do Mc:

Prego de aço galvanizado.

Itinerário:

O Ponto geodésico de nº R1 está materializado e implantado na calçada próximo ao portão de acesso do galpão.

CARLOS LUCIANO SAVI Engº Agrimensor CREA/SC 045444-7