



PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE
SECRETARIA DE VIAÇÃO, OBRAS E
URBANISMO.

ELABORAÇÃO DE PROJETO FINAL DE ENGENHARIA
PARA PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS

BAIRRO: PIRINEU

RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA
E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO
AMARILHO, MANOEL NOBRE, DELGAN BUSSIKI, DELGAN BUSSIKI 1,
PROFA JUELINA DE OLIVEIRA E SD

ÁREA: 17.571,02 m²

EXTENSÃO: 2.745,47 m

VOLUME 1 - RELATÓRIO DO PROJETO

SETEMBRO/2021



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES



PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE
MATO GROSSO

**ELABORAÇÃO DE PROJETO FINAL DE ENGENHARIA
PARA PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS**

BAIRRO: PIRINEU

**RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA
E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO
AMARILHO, MANOEL NOBRE, DELGAN BUSSIKI, DELGAN BUSSIKI 1,
PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD**

EXTENSÃO: 2.745,47 m

ELABORAÇÃO: Reta Projetos e Construções Ltda.

CONTRATO: 058/2019

RESP. TÉCNICO: Eng. José Maria Araújo

A.R.T.: 3182346

VOLUME 1 - RELATÓRIO DO PROJETO

SETEMBRO/2021



ÍNDICE

1 – APRESENTAÇÃO	04
2 - MAPA DE LOCALIZAÇÃO	06
3 - INFORMATIVO DO PROJETO	08
4 – ESTUDOS	10
4.1 – TRÁFEGO	11
4.2 – TOPOGRÁFICO	11
4.3 – GEOLÓGICOS	12
4.4 – GEOTÉCNICOS	12
4.5 – HIDROLÓGICOS	25
5 – PROJETOS	37
5.1 - GEOMÉTRICO	38
5.2 - TERRAPLENAGEM	60
5.3 - PAVIMENTAÇÃO	73
5.4 - DRENAGEM	76
5.5 – SINALIZAÇÃO	83
5.6 – OBRAS COMPLEMENTARES	92
6 – ESPECIFICAÇÕES	93
7 – QUADRO DE QUANTIDADES	144
8 – DECLARAÇÕES	150
9 – ART	159
10 – RELATÓRIO FOTOGRÁFICO DAS VIAS E TRECHOS A SEREM BENEFICIADOS	162



1 – APRESENTAÇÃO



1 - Apresentação

A **RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES**. Apresenta o Volume 1 – Relatório de Estudos e projetos referente à elaboração dos estudos de tráfego, topográficos, geológicos, geotécnicos, hidrológicos e projetos geométrico, terraplenagem, pavimentação e drenagem superficial e profunda incluindo, sinalização e obras complementares localizado no Bairro Perineu em Várzea Grande/MT contemplando as Ruas: Getúlio Vargas, mal. Deodoro da Fonseca, Perimetral, Costa e Silva, Josefina Stefani, H, Joaquim Tavares, Afonso Amarilho, Manoel Nobre, Dergan Bussiki, Dergan Bussiki 1, Profa Juvelina de Oliveira e Sd, com extensão: 2.745,47 m.

O Projeto foi concebido seguindo as orientações estabelecidas nas normas da Prefeitura Municipal de Várzea Grande, do DNIT e ABNT.

A seguir é apresentado as coordenadas do referido trecho e as extensões reais de projeto executados:

1) Coordenadas.

COORDENADAS GEOGRÁFICAS - BAIRRO: PIRINEU						
LOGRADOURO	ENTRE VIAS		COORDENADAS GEOGRÁFICAS			
	INICIAL	FINAL	INÍCIO	FINAL		
			COORDENADAS	COORDENADAS GEOGRÁFICAS		
RUA GETULIO VARGAS	RUA MAL. FLORIANO PEIXOTO	AV. PERIMETRAL	15°39'49.07"S	56°7'22.50"O	15°39'53.41"S	56°7'16.24"O
RUA MAL. DEODORO DA FONSECA	TRAV. DA INDEPENDENCIA	AV. ALAMEDA JULIO MULLER	15°39'53.89"S	56°7'22.62"O	15°39'50.72"S	56°7'20.18"O
AV. PERIMETRAL	RUA GETULIO VARGAS	RUA MANOEL DE PAULA	15°39'53.41"S	56°7'16.24"O	15°39'46.98"S	56°7'12.10"O
RUA COSTA E SILVA	RUA COSTA E SILVA	AV. PERIMETRAL	15°39'48.04"S	56°7'17.64"O	15°39'50.34"S	56°7'14.27"O
RUA JOSEFINA STEFANI	RUA JOSEFINA STEFANI	RUA JOSEFINA STEFANI	15°40'12.18"S	56°6'58.59"O	15°40'18.09"S	56°7'3.30"O
RUA H	RUA SD	RUA DERGAN BUSSIKI	15°40'19.07"S	56°6'57.15"O	15°40'9.82"S	56°7'10.12"O
RUA JOAQUIM TAVARES	RUA JOAQUIM TAVARES	RUA JOAQUIM TAVARES	15°40'16.63"S	56°6'55.55"O	15°40'5.24"S	56°7'11.72"O
RUA AFONSO AMARILHO	RUA JOAQUIM TAVARES	RUA H	15°40'10.48"S	56°7'3.90"O	15°40'12.73"S	56°7'5.61"O
RUA MANOEL NOBRE	RUA JOAQUIM TAVARES	RUA DERGAN BUSSIKI	15°40'7.47"S	56°7'8.22"O	15°40'9.82"S	56°7'10.12"O
RUA DELGAN BUSSIKI	RUA JOAQUIM TAVARES	RUA ELVIRA MONTEIRO	15°40'6.34"S	56°7'9.80"O	15°40'16.59"S	56°7'9.89"O
RUA DELGAN BUSSIKI 1	RUA ANTONIO MOREIRA MENDES	RUA JOAQUIM TAVARES	15°40'3.44"S	56°7'9.51"O	15°40'6.17"S	56°7'10.07"O
RUA PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA	RUA PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA	RUA MANOEL DE PAULA	15°39'51.01"S	56°7'11.48"O	15°39'48.50"S	56°7'9.91"O
RUA SD	RUA JOAQUIM TAVARES	RUA H	15°40'17.12"S	56°6'55.68"O	15°40'19.07"S	56°6'57.15"O

Os projetos foram elaborados de acordo com as normas vigentes.

Estes estudos projetos são constituídos dos seguintes volumes:

Volume – 1: Relatório do projeto;

Volume – 2: Projeto de execução;

Volume – 4: Orçamento das obras.



2- MAPA DE LOCALIZAÇÃO

A schematic symbol for a diode. It consists of a triangle pointing to the right, with a vertical line segment at its tip. The triangle is shaded gray. To the left of the triangle, there are two labels: 'V.' on top and 'N.' on the bottom, separated by a horizontal line. The entire symbol is enclosed in a circle.



LEGENDA:
VIA S PROJETADAS

	PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE	PMVG
	BARRIO: RINCELU RU#01: RUA GUSTAVO ARAÚJO MAR. DIAS DO CARLOS DE FONSECA REINALDO DA COSTA E SILVA, GUSTAVO STEFANO H. JOSELMAR TAVARES, ANTONIO AMARAL DO, MARCELO ROBERTO DE LIMA B. 500, DISTRITO GON. B. 500, RUA ADELINA DE OLIVEIRA E 20	FOURNA: ML - 01
ASSIN TO:	MAPA DO CADASTRAL	CENAL: S/IE

Bairro: Pirineu - Várzea Grande - MT



3- INFORMATIVO DO PROJETO



3 - JUSTIFICATIVA DO PROJETO.

As ruas objeto do presente projeto foram selecionadas de forma a atingir um maior público meta que não dispõe deste tipo de infraestrutura.

As pavimentações das vias em questão trarão inúmeros benefícios, proporcionando uma melhora significativa no tráfego local, facilitando também a vida de pessoas de baixa renda. Uma vez que a sua manutenção se tornou inviável, principalmente no período de chuvas, exigindo da Prefeitura Municipal um montante de recursos exorbitante.

Ainda do ponto de vista socioeconômico a justifica-se pela economia de redução de manutenção da frota de veículos, conforto, segurança, economia de tempos de viagem, redução de poeira e redução do custo de manutenção.

A pavimentação prevista é composta de reforço do subleito, sub-base e base de materiais estabilizados granulometricamente sem mistura, e revestimentos em Concreto Betuminoso Usinado a Quente (CBUQ).

Foi necessária a indicação de galerias de água pluvias para retirada das águas provenientes de precipitação e foi verificada a necessidade de drenos profundos devido a presença de lençol freático.



4 – ESTUDOS



4.1 - Estudos de Tráfego

Tendo por base que o número de repetições de eixo padrão (número "N"), em se tratando de vias urbanas da natureza em estudo, deva situar-se entre $N=10^4$ a $N=10^6$, para um horizonte de projeto de 10 anos, optou-se pelo seguinte parâmetro:

Para as ruas locais $N= 10^5$

4.2 - Estudos Topográficos

4.2.1 – Introdução

Foi implantado marcos georeferenciados com GPS de navegação e as coletas de pontos foram feitas utilizando estação total da marca topcon.

4.2.2 - Execução dos estudos

Inicialmente foram implantados marcos georreferenciados e coleta de pontos de 20 em 20 metros, levantamentos de pontos notáveis tais como: postes, alinhamentos prediais, cotas de soleira, árvores, taludes, valas, construções e cruzamentos de vias.

Foram coletados pontos numa seção transversal com coordenadas x, y e z de cada via de 20 em 20m que permitiu montar um modelo digital planialtimétrico.

A seguir é apresentada a relação de Marcos.

QUADRO DE MARCOS E RN's - BAIRRO: PIRINEU								
MARCOS E RN'S	EST.(m)	DIST.(m)	LADO	COTA	COORD. UTM		RUA	OBSERVAÇÃO
RN01	0+13,17	5,81	D	178,268	8.267.403,3641	594.547,3823	RUA AFONSO AMARILHO	PÉ DO POSTE
RN02	16+11,19	5,00	D	178,326	8.267.432,4593	594.538,4918	RUA JOAQUIM TAVARES	
RN03	15+14,89	37,23	D	169,538	8.267.218,0464	594.336,3983	RUA ELVIRA MONTEIRO	109º LD EST. 15+14,89
RN04	15+11,87	34,35	D	169,307	8.267.232,9821	594.336,9023	RUA ELVIRA MONTEIRO	90º LD EST. 15+11,87
M02	0+0,00	26,92	D	173,957	8.267.650,0000	594.363,1250	RUA ANTONIO MOREIRA MENDES	108º LD EST. 0
RN01	11+8,24	3,89	E	178,390	8.268.138,8022	594.303,5178	AV. PERIMETRAL	PÉ DO POSTE
RN02	4+10,24	10,7	D	157,000	8.272.368,0001	596.657,9711	RUA MANOEL DE PAULA	156º LE DA EST. 4+10,24 PÉ DO POSTE
M02	0-21,72	21,72	E	197,915	8.268.093,5213	593.985,6195	RUA GETULIO VARGAS	21,72m LE ANTES DA EST. 0+0,00



4.3 - Estudos Geológicos

4.3.1 - Estudos Geológicos

4.3.1.1 – Geologia

A área de interesse pertence à Litoestratigrafia do Grupo Cuiabá da Era Pré-Cambriana com a seguinte litologia: metaparaconglomerados polimíticos, metarenitos, quartizitos, metarcósseos, metassiltitos, filitos conglomeráticos, microconglomerados, metaconglomerados e calcários incipientemente metamorfisados.

4.3.1.2 - Geomorfologia

Trata-se de relevo da subunidade geomorfológica denominada Baixada Cuiabana ou Peneplanície Cuiabana, que se encoberta por material argiloso/arenoso com ocorrência de horizonte concrecionado, proveniente de superfícies rebaixadas com relevo dissecado. A região em estudo apresenta formas tabulares com relevo de topo aplanado, vales de fundo plano e solos imperfeitamente drenados.

4.3.1.3 - Solos

Os solos da região de maneira geral são constituídos por solos Concrecionados distróficos que apresentam em sua constituição mais de 50% em volume de concreções ferruginosas em tamanhos variados, chegando a calhaus em muitos casos.

A seguir é apresentado o mapa geológico do trecho.

4.4 - Estudos Geotécnicos

Os estudos geotécnicos tiveram como finalidade a determinação das características do subleito do segmento projetado e de ocorrência de material para pavimentação, visando o detalhamento dos projetos de terraplenagem, drenagem e pavimentação.

Estes estudos compreenderam as seguintes etapas:

- Estudo do subleito;

4.4.2 - Estudo do Subleito

O estudo do subleito constou de:



- Sondagem e coleta de amostras;
- Ensaios de laboratório.

Ao longo do eixo do segmento de via em estudo foram executadas sondagens a pá e picareta, até a profundidade de 1,50m abaixo do greide de terraplenagem, de forma a obter o I.S.C. representativo.

Para cada amostra coletada, foram executados os seguintes ensaios:

- Granulometria por peneiramento
- Limite de Liquidez;
- Limite de Plasticidade;
- Compactação - na energia do Proctor Normal;

- Índice Suporte Califórnia.

4.4.3 - Estudo de Ocorrência de Material Para Pavimentação

a) Ocorrência de material laterítico.

Foi estudada uma ocorrência para sub-base e base que atenderam critérios de economia na distância de transporte, qualidade e volume do material disponível.

Para o estudo desta ocorrência, foram lançadas malhas cujos vértices foram executados furos de sondagem a pá e picareta, continuando a trado, a fim de determinar a espessura da camada de material e coletar amostras para a execução dos seguintes ensaios:

- Granulometria por peneiramento;
- Limite de Liquidez;
- Limite de Plasticidade;
- Compactação - Proctor Intermediário 26 golpes;
- Índice Suporte Califórnia.

A seguir é apresentada a relação das jazidas estudadas:

OCORRÊNCIA	MATERIAL	VOLUME ESTIMADO (M³)	VOLUME NECESSÁRIO (M³)	DISTÂNCIA (Km)
REFORÇO, SUB-BASE E BASE	LATERÍTICO	53.747,20	25.111.10	20,1



b) Areal

O areal ensaiado é o existente no Rio Cuiabá.

c) Pedreira

O material pétreo a ser utilizado na obra é o proveniente da Caieira Nossa Senhora da Guia Ltda.

4.4.4 – Intervalos de aceitação

Estabelecimento de intervalo de aceitação dos valores computados, expresso por:

$$\bar{X} \pm T \times G, \text{ equação (1)}$$

Sendo:

T = obtido em função do número de valores utilizados, variando segundo a tabela abaixo:

G = Desvio padrão

N	T
3	1
4	1,5
6	2
10	2,5
20	3

Rejeitados os valores situados fora do intervalo delimitado segundo a expressão (1), calcula-se a nova média aritmética e o novo desvio padrão através das fórmulas (3) e (4), respectivamente;



O valor do ISC do projeto será calculado, com um limite de confiança de 80% pela fórmula:

$$\mu = \bar{X} - \frac{1,29 G_{n-1}}{\sqrt{N}} \quad (2)$$

Os resultados desses ensaios encontram-se apresentados no anexo correspondente aos Estudos Geotécnicos.

Para determinação do ISC dos solos ocorrentes no subleito, os estudos estatísticos foram realizados em segmento com extensão máxima de 10 km.

A metodologia adotada nos estudos estatísticos é a seguinte:

- Cálculo da média aritmética, através da fórmula:

$$\bar{X} = \frac{\sum X}{N}, \text{ equação (3)}$$

Sendo:

$\bar{X}$ = Média aritmética

$\sum X$ = Somatório dos valores das variáveis

N = Número de valores

- Determinação do desvio padrão, calculado pela expressão:

$$G = \sqrt{\frac{\sum \bar{X} - X^2}{N-1}}, \text{ equação (4)}$$

Onde:

Onde:

G = Desvio padrão

- Determinação do coeficiente de variação por meio da expressão:

$$CV = \frac{G_{n-1}}{X}$$



4.4.5 - Apresentação dos Estudos

O resultado dos Estudos Geotécnicos do subleito, ocorrência de material p/ reforço, sub-base e base, areia e material pétreo estão sendo apresentado a seguir:

BOLETIM DE SONDAGEM							
Cidade: Varzea grande			Data: Agosto/2021			Local: Pirineu	
FURO	RUA	ESTACA	POSIÇÃO	PROFUNDIDADE		ESPESSURA	CLASSIFICAÇÃO EXPEDITA
				DE	A		
1			LD	0,00	0,45	0,45	Material Lançado com entulho (Não Coletado)
				0,45	1,56	1,11	Terreno Natural (Silte C/Pedregulho)
2			LE	0,00	0,33	0,33	Material Lançado com entulho (Não Coletado)
				0,33	1,20	0,87	Terreno Natural (Silte C/Pedregulho)
				1,13	1,20	0,07	Nivel Lençol
3			LD	0,00	0,27	0,27	Material Lançado com entulho (Não Coletado)
				0,27	1,52	1,25	Terreno Natural (Silte)
4			LE	0,00	0,33	0,33	Material Lançado com entulho (Não Coletado)
				0,33	1,20	0,87	Terreno Natural (Silte C/Pedregulho)
				1,13	1,20	0,07	Nivel Lençol

FOLHA RESUMO DE ENSAIOS DE SUBLEITO												LOCAL: PIRINEU						OBS.
FURO	LIMITES FÍSICOS											CLASSIFICAÇÃO		COMPACTAÇÃO		I.S.C.		
	L.L.	I.P.	1"	3/4"	1/2"	3/8"	Nº 4	Nº 10	Nº 40	Nº 200	I.G.	H.R.B.	12 GOLPES		I.S.C.			
													h%	Densid.	Exp(%)	I.S.C.(%)		
F.01	NL	NP	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	98,75	87,67	37,48	0	A-4	11,00	1,999	0,09	3,8		
F.02	NL	NP	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	98,45	83,22	20,88	0	A-2-4	10,40	1,889	0,13	22,0		
F.03	NL	NP	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	98,46	90,54	51,23	3	A-2-4	13,00	1,924	0,15	11,1		
F.04	NL	NP	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	99,23	89,71	33,99	0	A-2-4	10,80	2,005	0,18	6,6		

ESTUDOS ESTATÍSTICOS - BASE							
PARÂMETROS	N	X	σ	μ _{máx}	μ _{mín}	x _{máx}	x _{mín}
2"	4	100,0	0,0	100,0	100,0	100,0	100,0
1"	4	100,0	0,0	100,0	100,0	100,0	100,0
3/8"	4	100,0	0,0	100,0	100,0	100,0	100,0
Nº 4	4	100,0	0,0	100,0	100,0	100,0	100,0
Nº 10	4	98,7	0,4	99,0	98,5	99,2	98,2
Nº 40	4	87,8	3,3	89,9	85,7	92,1	83,4
Nº 200	4	35,9	12,5	43,9	27,8	52,4	19,4
LL	4	NL					
IP	4	NP					
IG	4	0,0					
CLAS HRB	A-1-b						
GRAU COMP.	PROCTOR MODIFICADO						
UMIDADE ÓTIMA	4	11,3	1,2	12,0	10,6	12,8	9,8
M.E.A.S MÁX.	4	2,0	0,057	1,991	1,917	2,030	1,879
EXPANSÃO	4	0,1	0,0	0,2	0,1	0,2	0,1
ISC ADOTADO	4	10,9	8,0	16,0	5,7	21,5	0,3



PREFEITURA MUNICIPAL DE VARZÉA GRANDE
BAIRRO: PIRINEU
RELATORIO FOTOGRAFICO SONDAGEM

FURO 01



FURO 02



FURO 03



PREFEITURA VARZÉA GRANDE		BOLETIM DE SONDAGEM - JAZIDAMINERAÇÃO GONÇALODE SOTERRO DE BARROS		
LOCAL: LAVRINHA SITIO DO CHALO (MARGEM DA BR-070)				
BAIRROL: Construmat				
ESTACA OU FURO	POSIÇÃO	PROFUNDIDADE		CLASSIFICAÇÃO EXPEDITA
		DE	A	
F-01		0,00	0,15	CAPA VEGETAL
		0,15	1,65	PEDREGULHO ARENO-SILTOSO
F-02		0,00	0,18	CAPA VEGETAL
		0,18	1,69	PEDREGULHO ARENO-SILTOSO
F-03		0,00	0,14	CAPA VEGETAL
		0,14	1,65	PEDREGULHO ARENO-SILTOSO
F-04		0,00	0,15	CAPA VEGETAL
		0,15	1,70	PEDREGULHO ARENOSO
F-05		0,00	0,13	CAPA VEGETAL
		0,13	1,65	PEDREGULHO ARENO SILTOSO
F-06		0,00	0,17	CAPA VEGETAL
		0,17	1,71	PEDREGULHO AREIA SILTOSA
F-07		0,00	0,15	CAPA VEGETAL
		0,15	1,67	PEDREGULHO AREIA SILTOSA
F-08		0,00	0,14	CAPA VEGETAL
		0,14	1,65	PEDREGULHO AREIA SILTOSA
F-09		0,00	0,16	CAPA VEGETAL
		0,16	1,68	PEDREGULHO AREIA SILTOSA
F-10		0,00	0,12	CAPA VEGETAL
		0,12	1,65	PEDREGULHO ARAI SILTOSA
F-11		0,00	0,13	CAPA VEGETAL
		0,13	1,65	PEDREGULHO ARENOSO-SILTOSO
F-12		0,00	0,15	CAPA VEGETAL
		0,15	1,66	PEDREGULHO ARENOSO
F-13		0,00	0,17	CAPA VEGETAL
		0,17	1,67	PEDREGULHO ARENOSO
F-14		0,00	0,13	CAPA VEGETAL
		0,13	1,65	PEDREGULHO AREIA SILTOSA
F-15		0,00	0,15	CAPA VEGETAL
		0,15	1,68	PEDREGULHO AREIA SILTOSA



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

FOLHA RESUMO DE ENSAIOS DE JAZIDA															LOCAL: VARZÉA GRANDE				
															JAZIDA MINERADORA GONÇALO				
FURO	PROFUND. (cm)	LIMITES													CLASSIFICAÇÃO		COMPACTAÇÃO		I.S.C.(%)
		L.L.	I.P.	1"	3/4"	1/2"	3/8"	Nº 4	Nº 10	Nº 40	Nº 200	I.G.	H.R.B.		I.G.	h%	Densid.	55 GOLPES	
F-01	0,15/1,65	NL	NP	100,00	91,40	81,10	71,44	48,03	37,89	32,72	21,19	0	A-1-b		0	6,50	2,237	0,13	67,3
F-02	0,18/1,69	NL	NP	96,90	79,50	64,60	56,87	36,15	27,38	22,94	16,36	0	A-1-b		0	5,40	2,239	0,10	53,4
F-03	0,14/1,65	NL	NP	100,00	93,30	85,60	77,91	41,17	30,42	26,16	11,12	0	A-1-a		0	3,90	2,185	0,11	83,8
F-04	0,15/1,70	NL	NP	100,00	94,52	85,15	74,32	47,16	35,21	27,14	20,31	0	A-1-b		0	7,60	2,181	0,12	58,0
F-05	0,13/1,65	NL	NP	100,00	98,00	82,50	53,30	41,90	39,80	38,70	14,22	0	A-1-b		0	6,50	2,170	0,09	74,0
F-06	0,17/1,71	NL	NP	98,57	83,20	72,30	52,70	42,60	40,00	39,40	12,28	0	A-1-b		0	7,30	2,000	0,11	78,0
F-07	0,15/1,67	NL	NP	100,00	98,00	84,10	55,40	44,90	43,30	42,00	15,23	0	A-1-b		0	6,40	2,000	0,15	65,0
F-08	0,14/1,65	NL	NP	100,00	95,60	82,10	55,60	35,50	29,20	28,20	10,86	0	A-1-a		0	6,30	2,228	0,14	82,0
F-09	0,16/1,68	NL	NP	95,48	86,80	72,10	52,40	42,30	39,00	38,30	21,03	0	A-1-b		0	6,30	2,122	0,10	78,0
F-10	0,12/1,65	NL	NP	100,00	97,90	98,60	62,60	50,00	46,20	45,20	12,46	0	A-1-b		0	6,60	2,136	0,12	63,0
F-11	0,13/1,65	NL	NP	100,00	97,80	87,60	67,10	51,20	45,30	44,40	12,84	0	A-1-b		0	7,20	2,232	0,13	68,0
F-12	0,15/1,66	NL	NP	100,00	97,80	85,50	56,10	40,70	35,00	34,40	13,12	0	A-1-b		0	7,30	2,230	0,11	80,0
F-13	0,17/1,67	NL	NP	97,26	79,40	68,70	48,10	38,00	34,70	34,20	11,24	0	A-1-b		0	7,60	2,127	0,12	82,0
F-14	0,13/1,65	NL	NP	100,00	97,90	87,80	62,20	48,50	45,10	44,30	13,21	0	A-1-b		0	6,80	2,220	0,10	73,0
F-15	0,15/1,68	NL	NP	100,00	96,87	85,30	75,61	42,17	28,42	24,24	12,54	0	A-1-a		0	7,10	2,190	0,13	79,0
																	Xnédio	0,1	72,3
																	Desvio	0,0	9,4
																	mínimo	0,1	69,1



INDICAÇÕES GERAIS																	
MATERIAL			CASCALHO LATERÍTICO														
LOCALIZAÇÃO			VÁRZEA GRANDE - JAZIDA: MINERAÇÃO GONÇALO														
DIST. RNP			1,50Km														
DIST. RP			21,2 Km														
BENFEITORIAS			NÃO TEM														
TIPO DE VEGETAÇÃO			CERRADO														
ÁREA			41.344m²														
VOLUME DO EXPURGO			57.881,60m³														
VOLUME UTILIZÁVEL			53.747,20 m³														
ESPESSURA MÉDIA UTILIZÁVEL			1,40m														
UTILIZAÇÃO			EMPRÉSTIMO, REFORÇO, SUB-BASE E BASE														
MALHAS			30 X 30 m														
CARACTERÍSTICAS FÍSICAS E MECÂNICAS																	
ESN. DE CARACT. AMOSTRAS			$\bar{X}$	σ	X MÁX.	XMIN.	μ	μ	COMPACTAÇÃO E ISC. AMOSTRAS		$\bar{X}$	σ	X MÁX.	XMIN.	μ	μ	
G R A N U L O M E T R I A	% P A S S A N D O	1"	99,2	1,5	100,7	97,7	99,7	98,7	A. A. S. H. O. N O R M A L 1 2 G O L P E S	M. E. A. S. MÁX.							
		3/4"	92,5	6,9	99,5	85,5	94,9	90,1		UMID. ÓTIMA							
		3/8"	61,4	9,6	71,2	51,7	64,8	58,1		EXP.							
		Nº 4	43,4	4,9	48,3	38,4	45,0	41,7		I.S.C.							
		Nº 10	37,1	6,3	43,6	30,7	39,3	34,9	A. A. S. H. O. I N T E R M. 2 6 G O L P E S	M.E.A.S MÁX.							
		Nº 40	34,8	7,7	42,6	27,0	37,5	32,2		UMID. ÓTIMA							
		Nº 200	14,5	3,6	18,2	10,9	15,8	13,3		EXP.							
		L. L.	NL	NL	NL	NL	NL	NL		I.S.C.							
		I. P.	NP	NP	NP	NP	NP	NP	A. A. S. H. O. M O D I F. 5 5 G O L P E S	M.E.A.S MÁX.	2,17	0,08	2,25	2,09	2,19	2,14	
		E. A.								UMID. ÓTIMA	6,59	0,95	7,55	5,63	6,91	6,26	
		IG. MODAL.	0,0								EXP.	0,12	0,02	0,13	0,10	0,12	0,11
		CLASS. H. R. B. MODAL.	A-1-b								I.S.C.	72,30	9,40	81,83	62,77	75,54	69,06
									DENS. "IN SITU" UMID. NATURAL								

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE			
AREIA: CUIABÁ			
PROCEDÊNCIA: RIO CUIABÁ			A - 01
ÍNDICES FÍSICOS			
PENEIRAS	MATERIAL	PORCENTAGEM EM PESO	
ABERTURAS (mm)	RETIDO (R)	RETIDA	ACUMULADA
76			
50			
38			
25			
19			
9,5			
4,8	23,6	2	2
2,4	63,2	7	9
1,2	64,6	7	16
0,6	139,1	14	30
0,3	513,7	51	81
0,15	172,7	17	98
RESÍDUOS	22,6	2	100
T O T A I S	1.000	100	100
2. MÓDULO DE FINURA			2,36
3. DIÂMETRO MÁXIMO (mm)			4,8
4. MASSA UNITÁRIO (Kg/m³)			1.652
5. MASSA UNITÁRIA ÚMIDA. (H = 5 %)			1.397
6. MASSA ESPECÍFICA REAL (kg/m³)			2.651
7. TEOR DE MATERIAIS PULVERULENTOS (%)			1,32

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE			
PEDRA CALCÁREO			
PROCEDÊNCIA: NOSSA SENHORA DA GUIA			P - 1
COMPOSIÇÃO GRANULOMÉTRICA			
PENEIRAS	MATERIAL	PORCENTAGEM EM PESO	
ABERTURAS (mm)	RETIDO (g)	RETIDA	ACUMULADA
76			
60			
38			
26			
19			
9,5	5.957	38	38
4,5	8.621	55	93
2,4	1.097	7	100
1,2			100
0,6			100
0,3			100
0,15			100
RESÍDUOS			
T O T A I S	15.675	100	631
2. MÓDULO DE FINURA			6,31
3. DIÂMETRO MÁXIMO (mm)			19
4. MASSA UNITÁRIO (Kg/m³)			1.320
5. MASSA ESPECÍFICA REAL. (Kg/m3)			2.794
6. TEOR DE MATERIAIS PULVERULENTOS (%)			0,67
7. ABRASÃO - LOS ANGELES - (%)			18,60
8. ABSORÇÃO (%)			0,57
9. MASSA ESP. AP. COMPACTADA A SECO (Kg/m3)			1.490
10. ESMAGAMENTO (%)			22
11. ÍNDICE DE FORMA			2,88
OBSERVAÇÃO:			



SEMA / MT

Superintendência de Infra-Estrutura, Mineração, Indústria e Serviço - SI/IMIS

Licença de Operação para Pesquisa Mineral

LOPM Nº 323071/2020 **VÁLIDA ATÉ: 28/10/2025**
PROCESSO Nº 123640/2017 DATA DE PROTOCOLO: 13/13/2017

A SECRETARIA DE ESTADO DO MEIO AMBIENTE-SEMA, no uso de suas atribuições que lhe são conferidas pela Lei Complementar nº 30 de 21 de Novembro de 1995 e alterada pela Lei Complementar nº 232 de 21 de Dezembro de 2005, que dispõe sobre o Código Ambiental de Mato Grosso, concede a presente licença:

ATIVIDADE LICENCIADA
PESQUISA DE MINERAL PARA AREIA E CASCALHO COM USO DE GUIA DE UTILIZAÇÃO

LOCALIZAÇÃO
SÍTIO DO CHALO, LOCALIDADE DENOMINADA LAVRINHA, ZONA RURAL, NOSSA SENHORA DO LIVRAMENTO/MT
COORDENADAS GEOGRÁFICAS: 38°16'06.97"/15°40'06.03"

NOME/RAZÃO SOCIAL DO INTERESSADO
GONÇALO SOTERO DE BARROS
CPF: 140.984.231-20

ATIVIDADE PRINCIPAL
PESQUISA MINERAL PARA AREIA E CASCALHO COM GUIA DE UTILIZAÇÃO

RESTRIÇÕES
As contidas no Processo de Licenciamento e na Legislação em vigor. Esta Licença de Operação para Pesquisa Mineral tem por objetivo a pesquisa mineral com Guia de Utilização, antes da concessão de lavra. "É obrigatória a Manutenção do Parecer Técnico no local da atividade licenciada juntamente com a licença emitida, bem como a comprovação do cumprimento das condicionantes e solicitações existentes, caso haja". **ESTA LICENÇA DEVERÁ ESTAR ACOMPANHADA DO TÍTULO AUTORIZATIVO EXPEDIDO PELA ANM.**

DOCUMENTOS ANEXOS E CONDIÇÕES GERAIS DE VALIDADE DESTA LICENÇA
- Conforme Parecer Técnico nº 140140/CMIN/SI/IMIS/2020.
- Esta Licença de Operação refere-se a área requerida perante ANM sob os processos Nº 060.006/2010.

LOCAL E DATA Cuiabá, 29/09/2020	COORDENADORA DE MINERAÇÃO SHELIA KATIA PEREIRA DE SOUSA	SUPERINTENDENTE DE INDÚSTRIA, INFRAESTRUTURA, MINERAÇÃO E SERVIÇOS VALMI SIMÃO DE LIMA
---	---	--

Obs. Esta Licença Ambiental deve ser afixada em local de fácil acesso e visualização.

Rua C, esq. com Rua F - Centro Político Administrativo - Cuiabá/MT
CEP: 78049-913 - Fone: (65) 3613-7200
www.sema.mt.gov.br



DNPM
Departamento Nacional de Produção Mineral

GUIA DE UTILIZAÇÃO

TITULAR DO DIREITO MINERÁRIO: GONÇALO SOTERO DE BARROS			Nº DA GUIA DE UTILIZAÇÃO: 14/2017	
PROCESSO DNPM Nº: 866.806/2016	ALVARÁ DE PESQUISA Nº: 786	D.O.U. 06 /02/ 2017	MUNICÍPIO: NOSSA SENHORA DO LIVRAMENTO	UF: MT
SUBSTÂNCIA MINERAL: CASCALHO		QUANTIDADE DE MINÉRIO/ANO: 8.500 t	PRAZO DE VALIDADE: 11/12/2018	

Pela presente GUIA DE UTILIZAÇÃO, fica o titular autorizado a extrair a substância mineral na quantidade máxima acima especificada e obrigado a efetuar o recolhimento da Compensação Financeira pela Exploração de Recursos Minerais – CFEM, ficando liberada a sua alienação comercial (venda, transferência, consumo, transformação etc.); dentro do prazo de validade fixado.

Cuiabá, 13 / 07 / 2017
(Município) (Data)

Serafim Carvalho Melo
Superintendente do DNPM-MT
Superintendente do DNPM - MT

LAUDO TÉCNICO DO DNPM E CONDICIONANTES:

- A lavra deverá seguir rigorosamente o projeto técnico apresentado, além de seguir as condicionantes da Portaria nº 155 do Diretor Geral do DNPM, publicada no D.O.U. de 17/05/2016, Art. 102 a 122.
- A execução do projeto deverá ser acompanhada por técnico legalmente habilitado, conforme preceitua o item VI do art. 47 do Código de Mineração.

OBSERVAÇÕES:

Junto a solicitação de Guia de Utilização, o requerente apresentou Licença de Operação Para Pesquisa Mineral n.º 315120/2017 com vencimento em 26/06/2020.
Local de Extração: Abrangente a área do Alvará.

LB Grafica



4.5 - Estudos Hidrológicos

4.5.1 - Objetivo

Os Estudos Hidrológicos desenvolvidos tiveram por finalidade o estabelecimento das descargas prováveis que afluem aos dispositivos de drenagem e assim tornando permissível, através de cálculos hidráulicos, a definição das seções de vazão e as condições do escoamento nestes dispositivos.

4.5.2 - Coleta de dados hidrológicos

Para realização dos estudos hidrológicos os dados necessários foram obtidos das seguintes fontes:

- Projeto RADAMBRASIL;
- Carta planialtimétrica do IBGE;
- Estudos geológicos e geotécnicos.

4.5.3 - Clima e temperatura.

Segundo Köppen, o clima da área pertence ao grupo A (Clima Tropical Chuvoso). O tipo climático é predominantemente o Aw, caracterizado por ser um clima quente e úmido com duas estações bem definidas, uma estação chuvosa e uma estação seca que coincide com o inverno. A precipitação média anual gira em torno de 1500 mm, concentrando chuvas de janeiro a março. O mês mais chuvoso é o de fevereiro. Os meses mais secos vão de junho a agosto.

O período mais quente corresponde ao semestre primavera/verão, onde as temperaturas se mantêm constantemente elevadas, sendo que a média das máximas fica em torno de 30 a 34° C. As temperaturas mais baixas são registradas nos meses de junho e julho devido, principalmente, a ação das massas de ar polares provenientes do sul do continente. Porém, nestes meses, ocorrem, também, temperaturas elevadas e, por esse motivo, as temperaturas médias do inverno são pouco representativas. A média das mínimas fica entre 18 e 22° C e a temperatura média anual ficam em torno de 26°C.

4.5.4 - Hidrografia

A rede hidrográfica do município de Cuiabá é composta pelo rio Cuiabá, caracterizado como um rio de planície, e seus afluentes ou subafluentes da margem



esquerda. O escoamento das águas provenientes de precipitação pluviométrica da área de interesse aflui através de córregos que deságuam diretamente no Rio Cuiabá

4.5.5 – Pluviometria

Para determinar os elementos essenciais ao dimensionamento das obras de drenagem da cidade de Cuiabá, empregaram-se os dados de chuva do posto pluviográfico de Cuiabá.

No quadro a seguir, indicam os valores médios mensais do número de dias de chuvas, das precipitações médias mensais, histograma das precipitações médias mensais, dos dias de chuva médio mensal, quadro de altura pluviométrica-intensidade-duração-frequência e curvas de intensidade-duração-frequência.

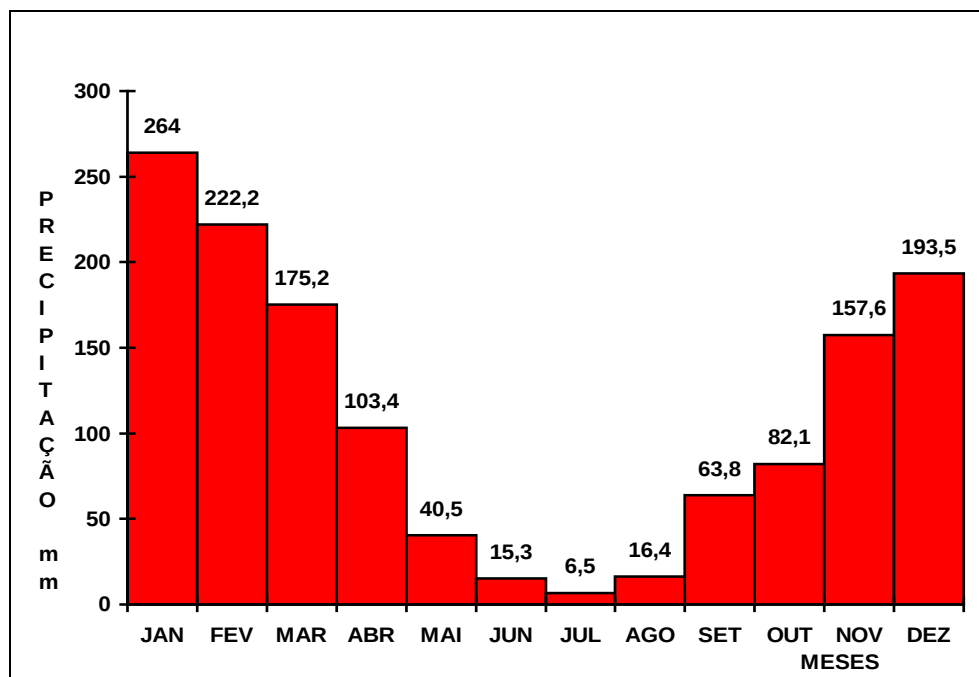


POSTO DE CUIABÁ/MT - 15°35'S/56°06' - WGR

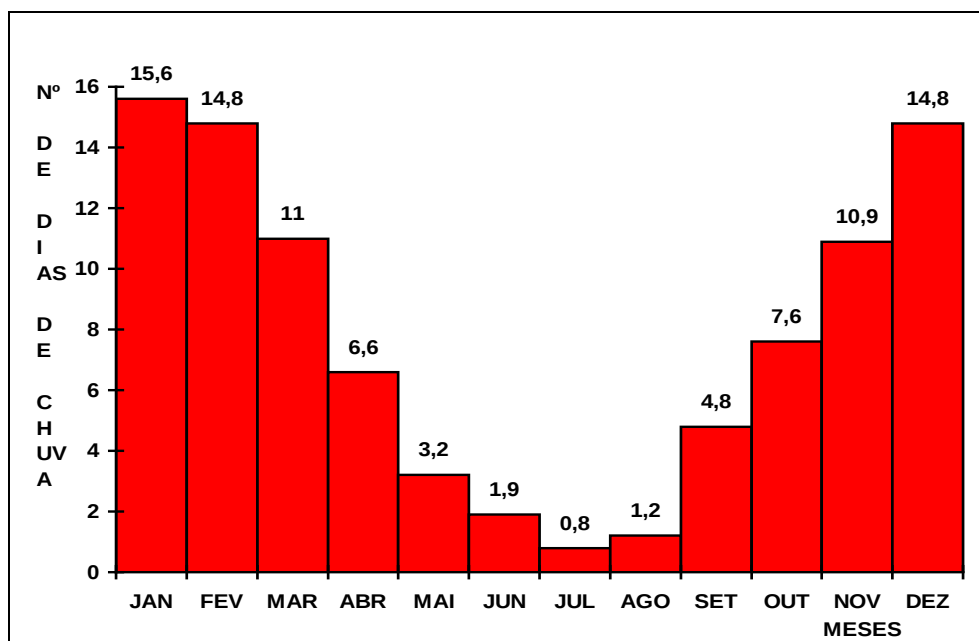
MESES	DIAS	PRECIPITAÇÕES
JAN	15,6	264,0
FEV	14,8	222,2
MAR	11,0	175,2
ABRIL	6,6	103,4
MAIO	3,2	40,5
JUN	1,9	15,3
JUL	0,8	6,5
AGO	1,2	16,4
SET	4,8	63,8
OUT	7,6	82,1
NOV	10,9	157,6
DEZ	14,8	193,5

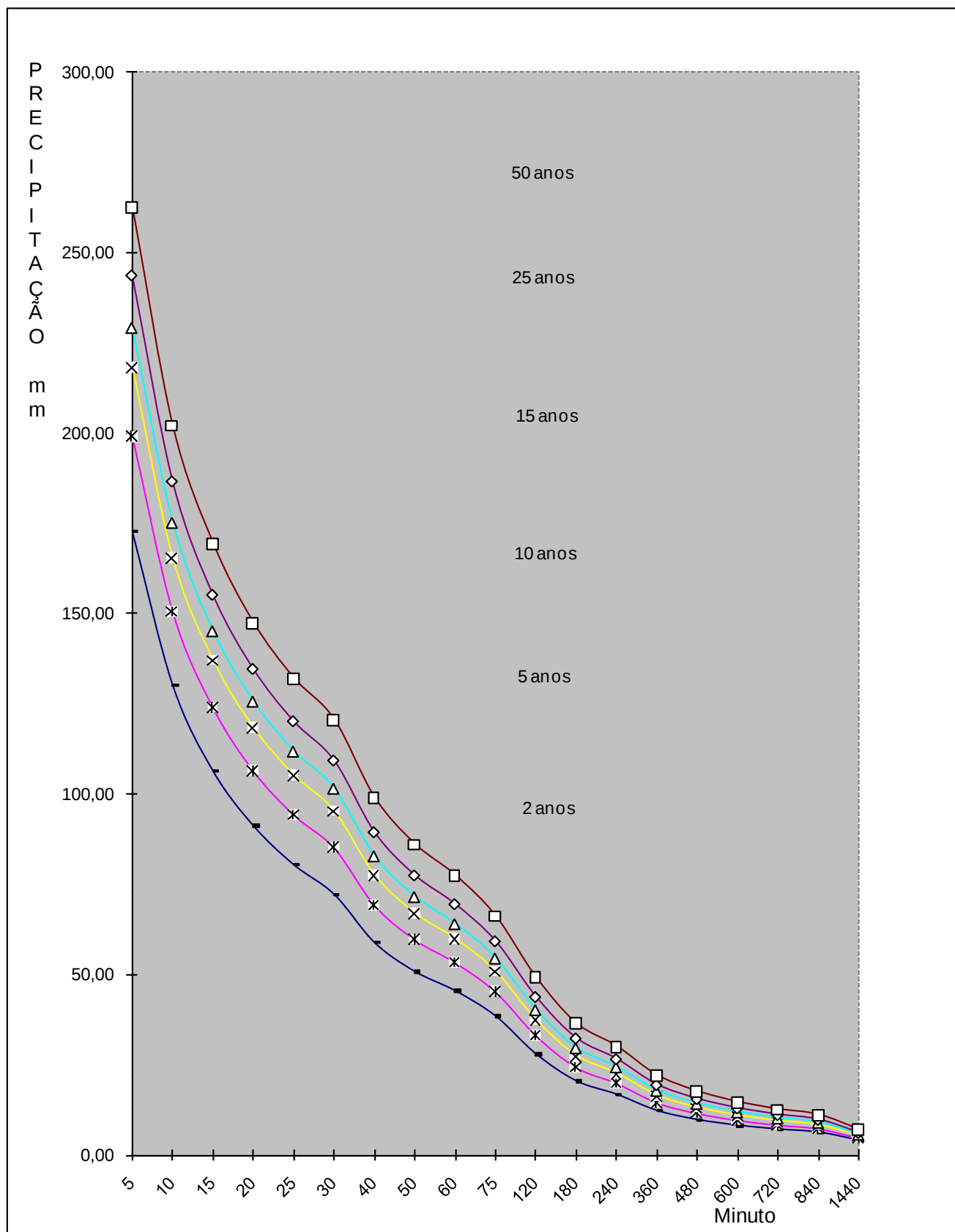


HISTOGRAMA DAS PRECIPITAÇÕES MÉDIAS MENSAIS



HISTOGRAMA DO DIAS DE CHUVA MÉDIO MENSAL







POSTO PLUVIOGRÁFICO DE CUIABÁ/MT

L.S. 15° 35' - L.W.G.56° 06'

QUADRO DE ALTURA PLUVIMÉTRICA-INTENSIDADE-DURAÇÃO-FREQUÊNCIA												
(min)	TR=2anos		TR=5anos		TR=10anos		TR=15anos		TR=25anos		TR=50anos	
	P(mm)	I(mm/h)	P(mm)	I(mm/h)	P(mm)	I(mm/h)	P(mm)	I(mm/h)	P(mm)	I(mm/h)	P(mm)	I(mm/h)
5	14,40	172,80	16,60	199,20	18,20	218,40	19,10	229,20	20,30	243,60	21,90	262,80
10	21,70	130,20	25,10	150,60	27,60	165,60	29,20	175,20	31,10	186,60	33,70	202,20
15	26,60	106,38	31,00	124,02	34,30	137,22	36,30	145,20	38,80	155,22	42,40	169,62
20	30,40	91,20	35,50	106,50	39,50	118,50	41,90	125,70	44,90	134,70	49,20	147,60
25	33,50	80,40	39,30	94,32	43,90	105,36	46,60	111,84	50,10	120,24	55,10	132,24
30	36,10	72,18	42,60	85,20	47,70	95,40	50,80	101,58	54,70	109,38	60,40	120,78
40	39,20	58,80	46,20	69,30	51,80	77,70	55,23	82,86	59,67	89,52	66,13	99,18
50	42,30	50,76	49,80	59,76	55,90	67,08	59,67	71,58	64,63	77,58	71,87	86,22
60	45,40	45,42	53,40	53,40	60,00	60,00	64,10	64,08	69,60	69,60	77,60	77,58
75	48,00	38,40	56,63	45,30	63,75	51,00	68,20	54,54	74,15	59,34	82,85	66,30
120	55,80	27,90	66,30	33,18	75,00	37,50	80,50	40,26	87,80	43,92	98,60	49,32
180	61,20	20,40	73,05	24,36	82,80	27,60	89,05	29,70	97,35	32,46	109,70	36,54
240	66,60	16,68	79,80	19,98	90,60	22,68	97,60	24,42	106,90	26,70	120,80	30,18
360	72,90	12,18	87,30	14,58	99,40	16,56	107,10	17,88	117,40	19,56	132,70	22,14
480	77,50	9,66	92,90	11,64	105,80	13,20	114,00	14,28	125,10	15,66	141,50	17,70
600	81,00	8,10	97,00	9,72	110,50	11,04	119,10	11,94	130,60	13,08	147,60	14,76
720	83,90	7,02	100,50	8,40	114,40	9,54	123,20	10,26	135,00	11,28	152,60	12,72
840	86,40	6,18	103,40	7,38	117,70	8,40	126,70	9,06	138,80	9,90	156,80	11,22
1440	95,40	3,96	115,70	4,80	129,10	5,40	138,70	5,76	151,70	6,30	170,90	7,14

4.5.6 - Determinação das descargas de projeto

4.5.6.1 - Tempo de concentração

A duração da chuva foi admitida igual ao tempo de concentração (t_c) da bacia, estabelecido mediante a seguinte fórmula:

$$T_c = 57x(L^3/H)^{0,385}$$

Onde:

T_c = tempo de concentração, em minutos;



L = Comprimento do talvegue, em km;

H = desnível do talvegue, em m.

Esta fórmula de Kirprich, divulgada através do “Califórnia Culverts Practice”, apoiada em resultados experimentais, mostra relativa precisão para esta finalidade.

4.5.6.2 - Cálculo das descargas

As descargas das bacias foram determinadas partindo-se dos valores das precipitações para os seguintes períodos de recorrência:

- $TR=10$ anos para galerias de águas pluviais;
- $TR=25/50$ anos para bueiros trabalhando com canal/orifício e canais.

4.5.6.2.1 - BACIAS COM ÁREAS INFERIORES A 10 KM^2

Para as galerias de águas pluviais, bueiros tubulares e celulares de concreto adotou-se o Método Racional com coeficientes de deflúvio calculados pelo critério de Fantoli como sendo:

$$f = mx(Imxtc)^{1/3}$$

tc = tempo de concentração em minutos;

Im = intensidade pluviométrica média (mm/h);

m = fator que depende dos coeficientes de permeabilidade, cujos valores podem se adotados como sendo:

$r = 0,80$, para áreas de zonas centrais das cidades, loteamentos e complexos industriais;

$r = 0,60$, para zonas residencial, urbana ou loteamento com grandes áreas de terra ou grama;

$r = 0,40$, para zona suburbana;

$r = 0,25$, para zona rural.

Para

$r = 0,80$, temos $m = 0,058$;



$r = 0,60$, temos $m = 0,043$;

$r = 0,50$, temos $m = 0,036$ (p/praças e jardins);

$r = 0,40$, temos $m = 0,029$;

$r = 0,25$, temos $m = 0,018$.

Para cálculo das descargas de Projeto das bacias com áreas inferiores a 10 km², utilizamos a fórmula do método racional, corrigida por um coeficiente de Retardo (R), ou seja:

$$Q_P = 0,278 \times C_x I_x A_x R$$

Sendo:

Q_P , $C_x I_x A_x$ = Parâmetros conhecidos, definidos para Método Racional.

R = Coeficiente de retardo, expresso pela fórmula:

$$R = \frac{1}{\sqrt[n]{A \times 100}}$$

Sendo:

A = área da bacia em km²;

n = Valor adimensional, possuindo os seguintes valores;

$n = 4$, para bacias com declividade inferior a 0,5%, segundo BURKLI - ZIEGLER.

$n = 5$, para bacias com declividade até 1,0% segundo MC MATH.

$n = 6$, para declividades fortes, maiores que 1,0%, segundo BRIX.

$Q = 2,78 \times A \times f \times I_m \times n$ (l/s);

Q = vazão em l/s;

A = área da bacia hidrográfica, em ha;

f = coeficiente de deflúvio;

I_m = intensidade pluviométrica, em mm/h;



$n = \text{coeficiente de distribuição} = A^{(-0,15)}$;

2,78 = coeficiente de homogeneização da fórmula.

4.5.6.2.2 - BACIAS COM ÁREAS SUPERIORES A 10 KM²

Para o cálculo das vazões de projeto das bacias Hidrográficas com áreas superiores a 10,00 km², utilizamos o método do Hidrógrafo (hidrograma) Unitário Triangular, desenvolvido pelo “U.S. SOIL CONSERVATION SERVICE”.

Este método considera que o escoamento unitário é função da precipitação antecedente, da impermeabilidade do solo, da cobertura vegetal, do uso de terra e das práticas de manejo do solo, agrupando todos estes fatores em um só coeficiente, que transforma na precipitação efetiva.

Quando uma bacia apresentar mais de um tipo de cobertura vegetal ou de solo é necessário à utilização de mais de um coeficiente CN, adotando a média ponderada entre os coeficientes encontrados, considerando a área de influência de cada um deles.

A precipitação efetiva é em função da precipitação total que contribui para o escoamento superficial. É expressa como função da perda total, que por sua vez é descrita em função do coeficiente CN.

Assim:

$$Pe = (P - 5,08 \times S)^2 / (P + 20,32 \times S)$$

Sendo:

$$S = (1.000 - 10 \times CN) / CN$$

Nesta fórmula:

Pe = Precipitação efetiva, em mm;

P = Precipitação total em mm, produzida pelo tc;

S = Parâmetro representativo da perda adimensional;

CN = Parâmetro representativo do nº de curvas.



OBSERVAÇÕES:

Considera-se SOLO TIPO "A" = O de mais baixo potencial de deflúvio. Terrenos muitos permeáveis, com pouco silte e argila;

Considera-se SOLO TIPO "B" = O solo que tem uma capacidade de infiltração acima da média após o completo umedecimento. Inclui solos arenosos;

Considera-se SOLO TIPO "C" = O solo que tem uma capacidade de infiltração abaixo da média, após a pré-saturação. Contém porcentagem considerável de argila e colóide

Considera-se SOLO TIPO "D" = O solo de mais alto potencial de deflúvio. Terrenos quase impermeáveis junto à superfície.

a) - Procedimento

$$Q_p = 0,208 \times A \times P_e / T_p$$

Q_p = Descarga de pico (m^3/s);

A = área da bacia (km^2);

P_e = Precipitação efetivas em mm;

$D = 2 \times \sqrt{T_c}$, duração do excesso de chuvas (horas).

$T_p = D/2 + 0,6 \times T_c$, tempo de ascensão (horas).

$T_r = 1,67 \times T_p$, tempo de recesso (horas).

$T_b = 2,67 \times T_p$, tempo de base do hidrograma (horas).

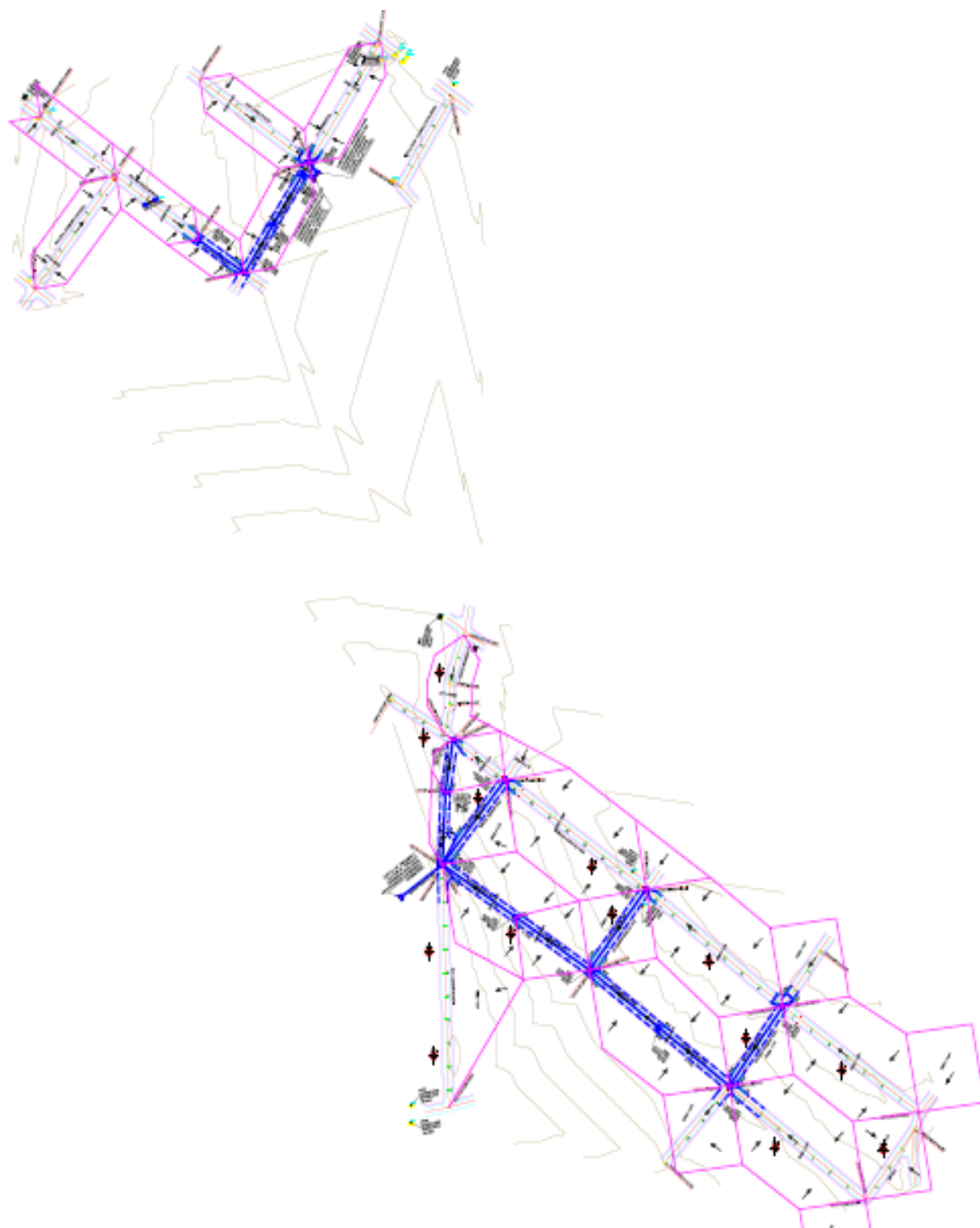


VALORES DAS CURVAS - NÚMERO CN

UTILIZAÇÃO DA TERRA	CONDIÇÕES DA SUPERFÍCIE	TIPOS DE SOLO DA ÁREA			
		A	B	C	D
Terrenos Cultivados	Com sulcos retilíneos.....	77	86	91	94
	Em fileiras.....	70	80	87	90
Plantações regulares	Em curvas de nível.....	67	77	83	87
	Terraceamento em nível.....	64	73	79	82
	Em fileiras retas.....	64	76	84	88
Plantações de cereais	Em curvas de nível.....	62	74	82	85
	Terraceamento em nível.....	60	71	79	82
	Em fileiras retas.....	62	75	83	87
Plantações de legumes ou campos cultivados	Em curvas de nível.....	60	72	81	84
	Terraceamento em nível.....	57	70	78	89
	Pobres.....	68	79	86	89
	Normais.....	49	69	79	94
	Boas.....	39	61	74	80
Pastagens	Pobres, em curvas de nível.....	47	67	81	88
	Normais em curvas de nível.....	25	59	75	83
	Boas em curvas de nível.....	6	35	70	79
Campos permanentes	Normais.....	30	58	71	78
	Esparsas de baixa transpiração.....	45	66	77	83
	Normais.....	36	60	73	79
	Densa de alta transpiração.....	25	55	70	77
Chácaras Estrada de terra	Normais.....	59	74	82	86
	Más.....	72	82	87	89
	De superfície dura.....	74	84	90	92
Florestas	Muito esparsas, baixa transpiração	56	75	86	91
	Esparsas.....	46	68	78	84
	Densas alta transpiração.....	26	52	62	69
	Normais.....	36	60	70	76
Superfícies impermeáveis	Áreas urbanizadas	100	100	100	100



A seguir é apresentado o dimensionamento hidráulico e o mapa das bacias.







5.1 - Projeto Geométrico

5.1.1 – Metodologia

A metodologia seguida no projeto geométrico observou as recomendações e as técnicas dos manuais adotadas em projetos viários, levando-se em consideração as cotas de soleiras das edificações existentes, a drenagem transversal, longitudinal e profunda, a importância da via e economicidade no movimento de terra.

O projeto geométrico foi desenvolvido através de levantamento topográfico com o aproveitamento do traçado das ruas e avenidas existentes.

5.1.2 - Resultados Obtidos

O eixo da avenida foi lançado sobre as plantas de restituição, a partir do qual foi desenhado o perfil longitudinal.

A seguir, foi então elaborada nova planta da avenida, em escala 1:1.000, contendo eixos e bordos projetados, destinados à apresentação do projeto.

Sobre os perfis longitudinais da via, desenhado na escala $H=1:1.000$ e $V=1:100$, projetaram-se os greides da pista de rolamento, permitindo o cálculo dos elementos geométricos (notas de serviço) necessários à implantação das obras.

A declividade transversal da pista de rolamento foi projetada com 3% (três por cento) de declividade.

O greide lançado foi também verificado sob o aspecto de drenagem, de forma a permitir soluções eficazes e econômicas.

As plantas e perfis do projeto Geométrico são apresentados no Volume 2 - Projeto de Execução, e contém também as indicações do Projeto de Drenagem.

A seguir, são apresentadas as notas de serviço, ou seja, os elementos geométricos necessários à execução da obra.



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA GETÚLIO VARGAS																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset		
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)
0+0,00	-4	182,15	0,438	-4	180,72	181,71	182,15	-0,44	-3,00%	3,5	180,73	4	180,72	4	182,15	1,431
1+0,00	-4	181,16	0,438	-4	180,72	180,84	181,16	-0,318	-3,00%	3,5	180,73	4	180,72	4	181,16	0,438
2+0,00	-4	180,4	0,307	-4	180,09	180,21	180,4	-0,186	-3,00%	3,5	180,11	4	180,09	4	180,4	0,307
3+0,00	-4	179,98	0,332	-4	179,65	179,77	179,98	-0,212	-3,00%	3,5	179,66	4	179,65	4	179,98	0,332
4+0,00	-4	179,6	0,285	-4	179,32	179,44	179,6	-0,166	-3,00%	3,5	179,33	4	179,32	4	179,6	0,285
5+0,00	-4	179,25	0,162	-4	179,08	179,2	179,25	-0,043	-3,00%	3,5	179,1	4	179,08	4	179,25	0,162
6+0,00	-4	178,77	-0,163	-4	178,93	179,05	178,77	0,283	-3,00%	3,5	178,95	4	178,93	4	178,77	-0,16
7+0,00	-4	179,11	0,283	-4	178,83	178,95	179,11	-0,163	-3,00%	3,5	178,84	4	178,83	4	179,11	0,283
8+0,00	-4	179,14	0,393	-4	178,74	178,86	179,14	-0,273	-3,00%	3,5	178,76	4	178,74	4	179,14	0,393
8+18,20	-4	179,24	0,56	-4	178,68	178,8	179,24	-0,44	-3,00%	3,5	178,69	4	178,68	4	179,24	0,56



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA MAL. DEODORO DA FONSECA																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset		
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Altura (m)
0+0,00	-4	181,29	0,603	-4	180,47	-3,00%	180,59	181,29	-0,699	-3,00%	3,5	180,49	4	180,47	4	181,29
1+0,00	-4	181,08	0,603	-4	180,47	-3,00%	180,59	181,08	-0,484	-3,00%	3,5	180,49	4	180,47	4	181,08
2+0,00	-4	180,67	0,541	-4	180,13	-3,00%	180,25	180,67	-0,421	-3,00%	3,5	180,14	4	180,13	4	180,67
3+0,00	-4	180,3	0,515	-4	179,78	-3,00%	179,9	180,3	-0,395	-3,00%	3,5	179,8	4	179,78	4	180,3
4+0,00	-4	179,96	0,425	-4	179,53	-3,00%	179,65	179,96	-0,304	-3,00%	3,5	179,55	4	179,53	4	179,96
5+0,00	-4	179,63	0,278	-4	179,36	-3,00%	179,48	179,63	-0,157	-3,00%	3,5	179,37	4	179,36	4	179,63
6+0,00	-4	178,9	-0,352	-4	179,25	-3,00%	179,37	178,9	0,472	-3,00%	3,5	179,26	4	179,25	4	178,9
6+1,53	-4	179,08	-0,164	-4	179,24	-3,00%	179,36	179,08	0,284	-3,00%	3,5	179,26	4	179,24	4	179,08



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
AV. PERIMETRAL																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset		
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)
0+0,00	-4	178,96	0,526	-4	178,44	-3,00%	178,56	178,96	-0,407	-3,00%	3,5	178,45	4	178,44	4	178,96
0+0,01	-4	178,96	0,526	-4	178,44	-3,00%	178,56	178,96	-0,407	-3,00%	3,5	178,45	4	178,44	4	178,96
1+0,00	-4	177,79	0,418	-4	177,37	-3,00%	177,49	177,79	-0,299	-3,00%	3,5	177,39	4	177,37	4	177,79
2+0,00	-4	176,99	0,473	-4	176,51	-3,00%	176,63	176,99	-0,353	-3,00%	3,5	176,53	4	176,51	4	176,99
3+0,00	-4	176,38	0,479	-4	175,9	-3,00%	176,02	176,38	-0,359	-3,00%	3,5	175,91	4	175,9	4	176,38
4+0,00	-4	176,15	0,578	-4	175,57	-3,00%	175,69	176,15	-0,458	-3,00%	3,5	175,58	4	175,57	4	176,15
5+0,00	-4	175,84	0,455	-4	175,39	-3,00%	175,51	175,84	-0,335	-3,00%	3,5	175,4	4	175,39	4	175,84
6+0,00	-4	175,56	0,265	-4	175,29	-3,00%	175,41	175,56	-0,144	-3,00%	3,5	175,31	4	175,29	4	175,56
7+0,00	-4	175,53	0,14	-4	175,39	-3,00%	175,51	175,53	-0,019	-3,00%	3,5	175,4	4	175,39	4	175,53
8+0,00	-4	176,01	0,441	-4	175,57	-3,00%	175,69	176,01	-0,321	-3,00%	3,5	175,59	4	175,57	4	176,01
9+0,00	-4	175,7	-0,076	-4	175,78	-3,00%	175,9	175,7	0,196	-3,00%	3,5	175,8	4	175,78	4	175,7
10+0,00	-4	175,92	-0,123	-4	176,04	-3,00%	176,16	175,92	0,243	-3,00%	3,5	176,06	4	176,04	4	175,92
11+0,00	-4	176,95	0,235	-4	176,71	-3,00%	176,83	176,95	-0,114	-3,00%	3,5	176,73	4	176,71	4	176,95
11+12,72	-4	178,35	0,64	-4	177,71	-3,00%	177,83	178,35	-0,52	-3,00%	3,5	177,73	4	177,71	4	178,35



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA COSTA E SILVA																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo					Lado Direito					Ofsset
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	
0+0,00	-4	178,27	0,56	-4	177,71	-3,00%	177,83	178,27	-0,44	-3,00%	3,5	177,72	4	177,71	4	178,27
1+0,00	-4	177,7	0,55	-4	177,15	-3,00%	177,27	177,7	-0,43	-3,00%	3,5	177,16	4	177,15	4	177,7
2+0,00	-4	177,15	0,517	-4	176,63	-3,00%	176,75	177,15	-0,397	-3,00%	3,5	176,65	4	176,63	4	177,15
3+0,00	-4	176,68	0,481	-4	176,2	-3,00%	176,32	176,68	-0,361	-3,00%	3,5	176,22	4	176,2	4	176,68
4+0,00	-4	176,37	0,522	-4	175,85	-3,00%	175,97	176,37	-0,401	-3,00%	3,5	175,87	4	175,85	4	176,37
5+0,00	-4	176,09	0,514	-4	175,58	-3,00%	175,7	176,09	-0,394	-3,00%	3,5	175,59	4	175,58	4	176,09
6+0,00	-4	175,84	0,502	-4	175,34	-3,00%	175,46	175,84	-0,382	-3,00%	3,5	175,36	4	175,34	4	175,84
6+2,53	-4	175,78	0,47	-4	175,31	-3,00%	175,43	175,78	-0,351	-3,00%	3,5	175,33	4	175,31	4	175,78



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA JISEFINA STEFANI																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset	Altura (m)	Cota (m)
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Cota Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)		
0+0,00	-4	179,17	0,56	-4	178,61	-3,00%	178,73	179,17	-0,44	-3,00%	3,5	179,06	4	178,61	4	179,17
1+0,00	-4	178,85	0,465	-4	178,39	-3,00%	178,51	178,85	-0,345	-3,00%	3,5	178,84	4	178,39	4	178,85
2+0,00	-4	178,54	0,36	-4	178,18	-3,00%	178,3	178,54	-0,24	-3,00%	3,5	178,63	4	178,18	4	178,54
3+0,00	-4	178,38	0,541	-4	177,84	-3,00%	177,96	178,38	-0,421	-3,00%	3,5	178,29	4	177,84	4	178,38
4+0,00	-4	177,68	0,446	-4	177,23	-3,00%	177,35	177,68	-0,326	-3,00%	3,5	177,69	4	177,23	4	177,68
5+0,00	-4	177,06	0,501	-4	176,55	-3,00%	176,67	177,06	-0,381	-3,00%	3,5	177,01	4	176,55	4	177,06
6+0,00	-4	176,54	0,54	-4	176	-3,00%	176,12	176,54	-0,42	-3,00%	3,5	176,45	4	176	4	176,54
6+2,42	-4	176,47	0,538	-4	175,93	-3,00%	176,05	176,47	-0,418	-3,00%	3,5	176,39	4	175,93	4	176,47
6+12,42	-4	176,21	0,528	-4	175,69	-3,00%	175,81	176,21	-0,408	-3,00%	3,5	176,14	4	175,69	4	176,21
6+13,13	-4	176,19	0,527	-4	175,67	-3,00%	175,79	176,19	-0,407	-3,00%	3,5	176,12	4	175,67	4	176,19
7+0,00	-4	176,05	0,556	-4	175,5	-3,00%	175,62	176,05	-0,436	-3,00%	3,5	175,95	4	175,5	4	176,05
7+9,22	-4	175,89	0,622	-4	175,27	-3,00%	175,39	175,89	-0,502	-3,00%	3,5	175,72	4	175,27	4	175,89
7+10,38	-4	175,95	0,707	-4	175,24	-3,00%	175,36	175,95	-0,587	-3,00%	3,5	175,69	4	175,24	4	175,95
8+0,00	-4	175,64	0,637	-4	175	-3,00%	175,12	175,64	-0,517	-3,00%	3,5	175,46	4	175	4	175,64
8+0,38	-4	175,63	0,638	-4	174,99	-3,00%	175,11	175,63	-0,518	-3,00%	3,5	175,45	4	174,99	4	175,63
9+0,00	-4	175,1	0,586	-4	174,51	-3,00%	174,63	175,1	-0,466	-3,00%	3,5	174,96	4	174,51	4	175,1
10+0,00	-4	174,41	0,531	-4	173,88	-3,00%	174	174,41	-0,411	-3,00%	3,5	174,33	4	173,88	4	174,41
11+0,00	-4	173,54	0,571	-4	172,97	-3,00%	173,09	173,54	-0,451	-3,00%	3,5	173,43	4	172,97	4	173,54
11+9,75	-4	173,02	0,56	-4	172,46	-3,00%	172,58	173,02	-0,44	-3,00%	3,5	172,92	4	172,46	4	173,02



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA H																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset		
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Cota Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Altura (m)
0+0,00	-4	176,35	0,562	-4	175,79	-3,00%	175,91	176,35	-0,44	-3,00%	3,5	175,81	4	175,79	4	176,35
0+0,10	-4	176,36	0,562	-4	175,79	-3,00%	175,91	176,36	-0,442	-3,00%	3,5	175,81	4	175,79	4	176,36
1+0,00	-4	176,37	0,576	-4	175,79	-3,00%	175,91	176,37	-0,456	-3,00%	3,5	175,81	4	175,79	4	176,37
2+0,00	-4	176,36	0,602	-4	175,76	-3,00%	175,88	176,36	-0,482	-3,00%	3,5	175,78	4	175,76	4	176,36
3+0,00	-4	176,27	0,561	-4	175,71	-3,00%	175,83	176,27	-0,44	-3,00%	3,5	175,73	4	175,71	4	176,27
4+0,00	-4	176,2	0,539	-4	175,66	-3,00%	175,78	176,2	-0,419	-3,00%	3,5	175,68	4	175,66	4	176,2
5+0,00	-4	176,04	0,424	-4	175,61	-3,00%	175,73	176,04	-0,304	-3,00%	3,5	175,63	4	175,61	4	176,04
6+0,00	-4	176,04	0,482	-4	175,56	-3,00%	175,68	176,04	-0,362	-3,00%	3,5	175,58	4	175,56	4	176,04
6+19,21	-4	176,2	0,69	-4	175,51	-3,00%	175,63	176,2	-0,57	-3,00%	3,5	175,53	4	175,51	4	176,2
7+0,00	-4	176,21	0,705	-4	175,51	-3,00%	175,63	176,21	-0,584	-3,00%	3,5	175,53	4	175,51	4	176,21
7+9,21	-4	176,02	0,53	-4	175,49	-3,00%	175,61	176,02	-0,41	-3,00%	3,5	175,53	4	175,49	4	176,02
7+9,38	-4	176,02	0,53	-4	175,49	-3,00%	175,61	176,02	-0,41	-3,00%	3,5	175,53	4	175,51	4	176,02
8+0,00	-4	176,03	0,705	-4	175,51	-3,00%	175,58	176,03	-0,452	-3,00%	3,5	175,53	4	175,49	4	176,03
8+6,19	-4	176,04	0,53	-4	175,49	-3,00%	175,57	176,04	-0,467	-3,00%	3,5	175,53	4	175,45	4	176,04
8+6,46	-4	176,04	0,53	-4	175,49	-3,00%	175,57	176,04	-0,473	-3,00%	3,5	175,53	4	175,45	4	176,04



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																		
RUA H																		
Estaca	Lado Esquerdo						Eixo			Lado Direito						Ofsset		
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	
8+16,46	-4	175,99	0,557	-4	175,44	-3,00%	175,56	175,99	-0,438	-3,00%	3,5	175,45	4	175,44	4	175,99	0,557	
9+0,00	-4	175,99	0,554	-4	175,43	-3,00%	175,55	175,99	-0,434	-3,00%	3,5	175,45	4	175,43	4	175,99	0,554	
10+0,00	-4	176,1	0,687	-4	175,42	-3,00%	175,54	176,1	-0,567	-3,00%	3,5	175,43	4	175,42	4	176,1	0,687	
11+0,00	-4	175,96	0,571	-4	175,39	-3,00%	175,51	175,96	-0,451	-3,00%	3,5	175,41	4	175,39	4	175,96	0,571	
12+0,00	-4	176,13	0,782	-4	175,35	-3,00%	175,47	176,13	-0,662	-3,00%	3,5	175,37	4	175,35	4	176,13	0,782	
13+0,00	-4	175,86	0,563	-4	175,29	-3,00%	175,41	175,86	-0,444	-3,00%	3,5	175,31	4	175,29	4	175,86	0,563	
14+0,00	-4	175,79	0,567	-4	175,23	-3,00%	175,35	175,79	-0,447	-3,00%	3,5	175,24	4	175,23	4	175,79	0,567	
15+0,00	-4	175,72	0,599	-4	175,12	-3,00%	175,24	175,72	-0,478	-3,00%	3,5	175,14	4	175,12	4	175,72	0,599	
16+0,00	-4	175,41	0,473	-4	174,94	-3,00%	175,06	175,41	-0,352	-3,00%	3,5	174,95	4	174,94	4	175,41	0,473	
17+0,00	-4	175,27	0,581	-4	174,69	-3,00%	174,81	175,27	-0,462	-3,00%	3,5	174,71	4	174,69	4	175,27	0,581	
18+0,00	-4	174,91	0,509	-4	174,4	-3,00%	174,52	174,91	-0,39	-3,00%	3,5	174,42	4	174,4	4	174,91	0,509	
19+0,00	-4	174,57	0,583	-4	173,98	-3,00%	174,1	174,57	-0,462	-3,00%	3,5	174	4	173,98	4	174,57	0,583	
20+0,00	-4	173,94	0,608	-4	173,33	-3,00%	173,45	173,94	-0,487	-3,00%	3,5	173,35	4	173,33	4	173,94	0,608	
21+0,00	-4	173,13	0,51	-4	172,62	-3,00%	172,74	173,13	-0,39	-3,00%	3,5	172,64	4	172,62	4	173,13	0,51	
22+0,00	-4	172,41	0,403	-4	172,01	-3,00%	172,13	172,41	-0,283	-3,00%	3,5	172,02	4	172,01	4	172,41	0,403	
23+0,00	-4	172,01	0,476	-4	171,53	-3,00%	171,65	172,01	-0,356	-3,00%	3,5	171,55	4	171,53	4	172,01	0,476	
23+19,82	-4	171,79	0,564	-4	171,23	-3,00%	171,35	171,79	-0,444	-3,00%	3,5	171,24	4	171,23	4	171,79	0,564	



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA JOAQUIM TAVARES																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset	Altura (m)	Cota (m)
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Cota Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)		
0+0,00	-4	177,47	0,56	-4	176,91	-3,00%	177,03	177,47	-0,44	-3,00%	3,5	176,93	4	176,91	4	177,47
1+0,00	-4	177,59	0,558	-4	177,03	-3,00%	177,15	177,59	-0,438	-3,00%	3,5	177,04	4	177,03	4	177,59
2+0,00	-4	177,7	0,535	-4	177,17	-3,00%	177,29	177,7	-0,415	-3,00%	3,5	177,18	4	177,17	4	177,7
3+0,00	-4	176,95	-0,41	-4	177,36	-3,00%	177,48	176,95	0,53	-3,00%	3,5	177,37	4	177,36	4	176,95
4+0,00	-4	178,14	0,571	-4	177,57	-3,00%	177,69	178,14	-0,45	-3,00%	3,5	177,59	4	177,57	4	178,14
5+0,00	-4	178,35	0,604	-4	177,75	-3,00%	177,87	178,35	-0,484	-3,00%	3,5	177,76	4	177,75	4	178,35
6+0,00	-4	178,37	0,538	-4	177,83	-3,00%	177,95	178,37	-0,418	-3,00%	3,5	177,84	4	177,83	4	178,37
6+14,29	-4	178,42	0,563	-4	177,86	-3,00%	177,98	178,42	-0,443	-3,00%	3,5	177,87	4	177,86	4	178,42
7+0,00	-4	178,46	0,59	-4	177,87	-3,00%	177,99	178,46	-0,47	-3,00%	3,5	177,84	4	177,87	4	178,46
7+4,29	-4	178,49	0,61	-4	177,88	-3,00%	178	178,49	-0,491	-3,00%	3,5	177,87	4	177,88	4	178,49
7+4,46		178,49	0,59	-4	177,87	-3,00%	178	178,49	-0,492	-3,00%	3,5	177,87	4	177,88	4	178,49
8+0,00		178,56	0,61	-4	177,88	-3,00%	178,06	178,56	-0,502	-3,00%	3,5	177,87	4	177,88	4	178,56
8+0,92	-4	178,58	0,631	-4	177,95	-3,00%	178,07	178,58	-0,511	-3,00%	3,5	177,87	4	177,88	4	178,58
8+1,86	-4	178,59	0,634	-4	177,95	-3,00%	178,07	178,59	-0,514	-3,00%	3,5	177,87	4	177,88	4	178,59
8+11,86	-4	178,64	0,628	-4	178,01	-3,00%	178,13	178,64	-0,508	-3,00%	3,5	178,03	4	178,01	4	178,64
9+0,00	-4	178,69	0,623	-4	178,06	-3,00%	178,18	178,69	-0,502	-3,00%	3,5	178,08	4	178,06	4	178,69
10+0,00	-4	178,75	0,599	-4	178,15	-3,00%	178,27	178,75	-0,479	-3,00%	3,5	178,16	4	178,15	4	178,75
11+0,00	-4	178,74	0,584	-4	178,16	-3,00%	178,28	178,74	-0,463	-3,00%	3,5	178,17	4	178,16	4	178,74
12+0,00	-4	178,75	0,631	-4	178,12	-3,00%	178,24	178,75	-0,511	-3,00%	3,5	178,14	4	178,12	4	178,75



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM RUA JOAQUIM TAVARES																
Estaca	Lado Esquerdo				Eixo				Lado Direito				Ofsset	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Ofsset (m)	Distância (m)	Cota (m)	Projeto (m)	Terreno (m)	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)
13+0,00	-4	178,69	0,6		-4	178,09	178,09	178,69	-0,48	-3,00%	3,5	178,1	4	178,09	4	178,69
14+0,00	-4	178,62	0,59		-4	178,03	178,15	178,62	-0,47	-3,00%	3,5	178,04	4	178,03	4	178,62
15+0,00	-4	178,45	0,543		-4	177,9	178,02	178,45	-0,423	-3,00%	3,5	177,92	4	177,9	4	178,45
15+12,58	-4	178,45	0,657		-4	177,8	177,92	178,45	-0,537	-3,00%	3,5	177,81	4	177,8	4	178,45
16+0,00	-4	178,31	0,591		-4	177,72	177,84	178,31	-0,471	-3,00%	3,5	177,74	4	177,72	4	178,31
17+0,00	-4	178,05	0,566		-4	177,48	177,6	178,05	-0,446	-3,00%	3,5	177,49	4	177,48	4	178,05
18+0,00	-4	177,76	0,56		-4	177,2	177,32	177,76	-0,44	-3,00%	3,5	177,22	4	177,2	4	177,76
19+0,00	-4	177,53	0,596		-4	176,93	177,05	177,53	-0,476	-3,00%	3,5	176,95	4	176,93	4	177,53
20+0,00	-4	177,22	0,586		-4	176,63	176,75	177,22	-0,466	-3,00%	3,5	176,64	4	176,63	4	177,22
21+0,00	-4	176,8	0,522		-4	176,28	176,4	176,8	-0,402	-3,00%	3,5	176,29	4	176,28	4	176,8
22+0,00	-4	176,46	0,543		-4	175,91	176,03	176,46	-0,423	-3,00%	3,5	175,93	4	175,91	4	176,46
23+0,00	-4	176,17	0,58		-4	175,59	175,71	176,17	-0,46	-3,00%	3,5	175,6	4	175,59	4	176,17
23+11,10	-4	176,02	0,639		-4	175,38	175,5	176,02	-0,519	-3,00%	3,5	175,4	4	175,38	4	176,02
24+0,00	-4	175,83	0,649		-4	175,18	175,3	175,83	-0,529	-3,00%	3,5	175,2	4	175,18	4	175,83
25+0,00	-4	175,11	0,506		-4	174,61	174,73	175,11	-0,386	-3,00%	3,5	174,62	4	174,61	4	175,11
26+0,00	-4	174,5	0,528		-4	173,97	174,09	174,5	-0,407	-3,00%	3,5	173,99	4	173,97	4	174,5
26+13,24	-4	174,03	0,446		-4	173,58	173,7	174,03	-0,326	-3,00%	3,5	173,6	4	173,58	4	174,03
26+19,14	-4	173,84	0,414		-4	173,42	173,54	173,84	-0,294	-3,00%	3,5	173,44	4	173,42	4	173,84



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																	
RUA JOAQUIM TAVARES																	
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo					Lado Direito						
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Ofsset		
27+0,00	-4	173,81	0,41	-4	173,4	-3,5	173,414	-3,00%	173,52	173,81	-0,289	-3,00%	3,5	173,41	4	173,81	0,41
28+0,00	-4	173,42	0,645	-4	172,78	-3,5	172,79	-3,00%	172,9	173,42	-0,525	-3,00%	3,5	172,79	4	173,42	0,645
29+0,00	-4	172,53	0,551	-4	171,98	-3,5	171,996	-3,00%	172,1	172,53	-0,431	-3,00%	3,5	172	4	172,53	0,551
29+15,90	-4	171,84	0,56	-4	171,28	-3,5	171,298	-3,00%	171,4	171,84	-0,44	-3,00%	3,5	171,3	4	171,84	0,56

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																		
RUA AFONSO AMARILHO																		
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo					Lado Direito							
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Lateral (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	
0+0,00	-4	178,45	0,657	-4	177,8	-3,5	177,812	-3,00%	177,92	178,45	-0,537	-3,00%	3,5	177,81	4	177,8	178,45	0,657
1+0,00	-4	177,71	0,608	-4	177,1	-3,5	177,113	-3,00%	177,22	177,71	-0,488	-3,00%	3,5	177,11	4	177,1	177,71	0,608
2+0,00	-4	176,96	0,542	-4	176,42	-3,5	176,433	-3,00%	176,54	176,96	-0,422	-3,00%	3,5	176,43	4	176,42	176,96	0,542
3+0,00	-4	176,14	0,364	-4	175,77	-3,5	175,787	-3,00%	175,89	176,14	-0,244	-3,00%	3,5	175,79	4	175,77	176,14	0,364
4+0,00	-4	175,62	0,472	-4	175,15	-3,5	175,16	-3,00%	175,27	175,62	-0,353	-3,00%	3,5	175,16	4	175,15	175,62	0,472
4+6,15	-4	175,41	0,454	-4	174,95	-3,5	174,967	-3,00%	175,07	175,41	-0,334	-3,00%	3,5	174,97	4	174,95	175,41	0,454



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA MANOEL NOBRE																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito							Ofsset
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)
0+0,00	-4	176,02	0,639	-4	175,38	-3,00%	175,5	176,02	-0,521	-3,00%	3,5	175,4	4	175,38	4	176,02
0+0,09	-4	176,02	0,639	-4	175,38	-3,00%	175,5	176,02	-0,519	-3,00%	3,5	175,4	4	175,38	4	176,02
1+0,00	-4	175,41	0,633	-4	174,78	-3,00%	174,9	175,41	-0,513	-3,00%	3,5	174,79	4	174,78	4	175,41
2+0,00	-4	174,52	0,595	-4	173,93	-3,00%	174,05	174,52	-0,475	-3,00%	3,5	173,94	4	173,93	4	174,52
3+0,00	-4	173,52	0,587	-4	172,93	-3,00%	173,05	173,52	-0,467	-3,00%	3,5	172,95	4	172,93	4	173,52
4+0,00	-4	172,43	0,543	-4	171,89	-3,00%	172,01	172,43	-0,424	-3,00%	3,5	171,9	4	171,89	4	172,43
4+12,17	-4	171,79	0,56	-4	171,23	-3,00%	171,35	171,79	-0,44	-3,00%	3,5	171,25	4	171,23	4	171,79



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
AV. DERGAN BUSSIKI																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset	Altura (m)	Cota (m)
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Cota Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)		
0+0,00	-4	174,18	0,489	-4	173,69	-3,00%	173,81	174,18	-0,369	-3,00%	3,5	173,7	4	173,69	4	174,18
1+0,00	-4	173,89	0,671	-4	173,22	-3,00%	173,34	173,89	-0,55	-3,00%	3,5	173,24	4	173,22	4	173,89
2+0,00	-4	173,26	0,452	-4	172,81	-3,00%	172,93	173,26	-0,333	-3,00%	3,5	172,83	4	172,81	4	173,26
3+0,00	-4	173,05	0,553	-4	172,5	-3,00%	172,62	173,05	-0,433	-3,00%	3,5	172,52	4	172,5	4	173,05
4+0,00	-4	172,8	0,681	-4	172,12	-3,00%	172,24	172,8	-0,561	-3,00%	3,5	172,14	4	172,12	4	172,8
5+0,00	-4	172,1	0,594	-4	171,5	-3,00%	171,62	172,1	-0,473	-3,00%	3,5	171,52	4	171,5	4	172,1
5+7,42	-4	171,79	0,564	-4	171,23	-3,00%	171,35	171,79	-0,444	-3,00%	3,5	171,24	4	171,23	4	171,79
6+0,00	-4	171,19	0,432	-4	170,76	-3,00%	170,88	171,19	-0,312	-3,00%	3,5	170,78	4	170,76	4	171,19
7+0,00	-4	170,58	0,482	-4	170,1	-3,00%	170,22	170,58	-0,362	-3,00%	3,5	170,11	4	170,1	4	170,58
8+0,00	-4	170,05	0,456	-4	169,59	-3,00%	169,71	170,05	-0,337	-3,00%	3,5	169,6	4	169,59	4	170,05
9+0,00	-4	169,72	0,502	-4	169,22	-3,00%	169,34	169,72	-0,382	-3,00%	3,5	169,23	4	169,22	4	169,72
10+0,00	-4	169,46	0,503	-4	168,96	-3,00%	169,08	169,46	-0,383	-3,00%	3,5	168,98	4	168,96	4	169,46
11+0,00	-4	169,27	0,508	-4	168,76	-3,00%	168,88	169,27	-0,388	-3,00%	3,5	168,78	4	168,76	4	169,27
12+0,00	-4	169,13	0,514	-4	168,61	-3,00%	168,73	169,13	-0,394	-3,00%	3,5	168,63	4	168,61	4	169,13
13+0,00	-4	169,05	0,493	-4	168,55	-3,00%	168,67	169,05	-0,373	-3,00%	3,5	168,57	4	168,55	4	169,05
14+0,00	-4	169,1	0,481	-4	168,62	-3,00%	168,74	169,1	-0,36	-3,00%	3,5	168,63	4	168,62	4	169,1
15+0,00	-4	169,38	0,535	-4	168,84	-3,00%	168,96	169,38	-0,416	-3,00%	3,5	168,86	4	168,84	4	169,38
15+14,89	-4	169,63	0,56	-4	169,07	-3,00%	169,19	169,63	-0,44	-3,00%	3,5	169,08	4	169,07	4	169,63



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA DERGAN BUSSIKI 1																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset	Altura (m)	Distância (m)
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)		
0+0,00	-4	174,53	0,332	-4	173,76	-3,00%	173,88	174,53	-0,645	-3,00%	3,5	173,78	4	173,76	4	174,53
1+0,00	-4	174,1	0,332	-4	173,76	-3,00%	173,88	174,1	-0,212	-3,00%	3,5	173,78	4	173,76	4	174,1
2+0,00	-4	173,96	0,351	-4	173,61	-3,00%	173,73	173,96	-0,231	-3,00%	3,5	173,62	4	173,61	4	173,96
3+0,00	-4	173,93	0,433	-4	173,5	-3,00%	173,62	173,93	-0,313	-3,00%	3,5	173,51	4	173,5	4	173,93
4+0,00	-4	173,87	0,43	-4	173,44	-3,00%	173,56	173,87	-0,311	-3,00%	3,5	173,45	4	173,44	4	173,87
4+6,80	-4	173,84	0,414	-4	173,42	-3,00%	173,54	173,84	-0,294	-3,00%	3,5	173,44	4	173,42	4	173,84

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
R. PROFA JUVENILIA DE OLIVEIRA																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset	Altura (m)	Distância (m)
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)		
0+0,00	-4	176,54	0,56	-4	175,98	-3,00%	176,1	176,54	-0,439	-3,00%	3,5	176	4	175,98	4	176,54
0+0,07	-4	176,54	0,56	-4	175,98	-3,00%	176,1	176,54	-0,44	-3,00%	3,5	176	4	175,98	4	176,54
1+0,00	-4	176,75	0,527	-4	176,23	-3,00%	176,35	176,75	-0,408	-3,00%	3,5	176,24	4	176,23	4	176,75
2+0,00	-4	177,18	0,639	-4	176,54	-3,00%	176,66	177,18	-0,518	-3,00%	3,5	176,55	4	176,54	4	177,18
3+0,00	-4	177,44	0,527	-4	176,92	-3,00%	177,04	177,44	-0,406	-3,00%	3,5	176,93	4	176,92	4	177,44
4+0,00	-4	177,71	0,35	-4	177,36	-3,00%	177,48	177,71	-0,231	-3,00%	3,5	177,38	4	177,36	4	177,71
4+10,24	-4	178,17	0,56	-4	177,61	-3,00%	177,73	178,17	-0,44	-3,00%	3,5	177,62	4	177,61	4	178,17



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

NOTA DED SERVIÇO DE TERRAPLENAGEM																
RUA SD																
Estaca	Lado Esquerdo					Eixo			Lado Direito					Ofsset		
	Distância (m)	Cota (m)	Altura (m)	Distância (m)	Cota (m)	%	Projeto	Terreno	Cota Vermelha	%	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Cota (m)	Distância (m)	Altura (m)
0+0,00	-4	177	0,56	-4	176,44	-3,00%	176,56	177	-0,44	-3,00%	3,5	176,45	4	176,44	4	177
1+0,00	-4	177,09	0,606	-4	176,48	-3,00%	176,6	177,09	-0,486	-3,00%	3,5	176,5	4	176,48	4	177,09
2+0,00	-4	176,97	0,561	-4	176,41	-3,00%	176,53	176,97	-0,441	-3,00%	3,5	176,43	4	176,41	4	176,97
3+0,00	-4	176,6	0,496	-4	176,11	-3,00%	176,23	176,6	-0,376	-3,00%	3,5	176,12	4	176,11	4	176,6
3+14,77	-4	176,35	0,56	-4	175,79	-3,00%	175,91	176,35	-0,44	-3,00%	3,5	175,81	4	175,79	4	176,35



Coordenadas do Eixo			
RUA GETÚLIO VARGAS			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.268.077,01	593.999,73	182,149
0+020,000	8.268.065,20	594.015,87	181,156
0+040,000	8.268.053,39	594.032,01	180,398
0+060,000	8.268.041,58	594.048,15	179,977
0+080,000	8.268.029,78	594.064,30	179,601
0+100,000	8.268.017,97	594.080,44	179,246
0+120,000	8.268.006,16	594.096,58	178,767
0+140,000	8.267.994,35	594.112,72	179,11
0+160,000	8.267.982,55	594.128,87	179,137
0+178,196	8.267.971,80	594.143,55	179,239

Coordenadas do Eixo			
RUA MAL. DEODORO DA FONSECA			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.929,78	593.995,18	181,293
0+020,000	8.267.945,69	594.007,30	181,078
0+040,000	8.267.961,60	594.019,42	180,669
0+060,000	8.267.977,51	594.031,55	180,299
0+080,000	8.267.993,42	594.043,67	179,955
0+100,000	8.268.009,32	594.055,79	179,633
0+120,000	8.268.025,23	594.067,91	178,896
0+121,534	8.268.026,45	594.068,84	179,078



Coordenadas do Eixo			
AV. PERIMETRAL			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.943,44	594.185,44	178,962
0+020,000	8.267.960,38	594.196,07	177,793
0+040,000	8.267.977,32	594.206,71	176,986
0+060,000	8.267.994,26	594.217,34	176,375
0+080,000	8.268.011,19	594.227,98	176,146
0+100,000	8.268.028,13	594.238,62	175,84
0+120,000	8.268.045,07	594.249,25	175,558
0+140,000	8.268.062,01	594.259,89	175,525
0+160,000	8.268.078,94	594.270,52	176,011
0+180,000	8.268.095,88	594.281,16	175,704
0+200,000	8.268.112,82	594.291,79	175,921
0+220,000	8.268.129,76	594.302,43	176,946
0+232,718	8.268.140,53	594.309,19	178,353

Coordenadas do Eixo			
RUA COSTA E SILVA			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.268.108,69	594.144,79	178,268
0+020,000	8.268.097,05	594.161,05	177,698
0+040,000	8.268.085,41	594.177,31	177,148
0+060,000	8.268.073,77	594.193,58	176,681
0+080,000	8.268.062,13	594.209,84	176,372
0+100,000	8.268.050,49	594.226,10	176,091
0+120,000	8.268.038,85	594.242,37	175,844
0+122,526	8.268.037,38	594.244,42	175,783



Coordenadas do Eixo			
RUA JISÉFINA STEFANI			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.364,20	594.708,58	179,169
0+020,000	8.267.347,94	594.696,94	178,853
0+040,000	8.267.331,67	594.685,30	178,537
0+060,000	8.267.315,41	594.673,66	178,379
0+080,000	8.267.299,14	594.662,03	177,679
0+100,000	8.267.282,88	594.650,39	177,055
0+120,000	8.267.266,61	594.638,75	176,535
0+140,000	8.267.250,35	594.627,11	176,052
0+160,000	8.267.235,38	594.613,86	175,639
0+180,000	8.267.220,49	594.600,50	175,095
0+200,000	8.267.205,61	594.587,14	174,41
0+220,000	8.267.190,72	594.573,79	173,544
0+229,749	8.267.183,47	594.567,27	173,024



Coordenadas do Eixo			
RUA H			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.152,15	594.750,13	176,354
0+020,000	8.267.164,50	594.734,40	176,369
0+040,000	8.267.176,85	594.718,67	176,363
0+060,000	8.267.189,20	594.702,94	176,272
0+080,000	8.267.201,55	594.687,21	176,201
0+100,000	8.267.213,91	594.671,48	176,035
0+120,000	8.267.226,26	594.655,75	176,042
0+140,000	8.267.238,61	594.640,02	176,213
0+160,000	8.267.250,95	594.624,28	176,032
0+180,000	8.267.263,23	594.608,49	175,985
0+200,000	8.267.275,51	594.592,70	176,102
0+220,000	8.267.287,79	594.576,92	175,964
0+240,000	8.267.300,07	594.561,13	176,132
0+260,000	8.267.312,35	594.545,34	175,855
0+280,000	8.267.324,62	594.529,56	175,794
0+300,000	8.267.336,90	594.513,77	175,718
0+320,000	8.267.349,10	594.497,92	175,408
0+340,000	8.267.360,27	594.481,33	175,273
0+360,000	8.267.371,43	594.464,74	174,914
0+380,000	8.267.382,60	594.448,15	174,565
0+400,000	8.267.393,77	594.431,56	173,941
0+420,000	8.267.404,94	594.414,96	173,131
0+440,000	8.267.416,11	594.398,37	172,412
0+460,000	8.267.427,27	594.381,78	172,008
0+479,823	8.267.438,34	594.365,34	171,791



Coordenadas do Eixo			
RUA JOAQUIM TAVAREA			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.227,20	594.798,52	177,474
0+020,000	8.267.239,00	594.782,37	177,587
0+040,000	8.267.250,81	594.766,23	177,704
0+060,000	8.267.262,62	594.750,09	176,949
0+080,000	8.267.274,43	594.733,95	178,144
0+100,000	8.267.286,23	594.717,80	178,349
0+120,000	8.267.298,04	594.701,66	178,367
0+140,000	8.267.309,85	594.685,52	178,459
0+160,000	8.267.321,91	594.669,57	178,562
0+180,000	8.267.334,43	594.653,97	178,686
0+200,000	8.267.346,94	594.638,37	178,747
0+220,000	8.267.359,46	594.622,77	178,738
0+240,000	8.267.371,98	594.607,18	178,753
0+260,000	8.267.384,50	594.591,58	178,689
0+280,000	8.267.397,01	594.575,98	178,616
0+300,000	8.267.409,53	594.560,38	178,447
0+320,000	8.267.421,77	594.544,57	178,313
0+340,000	8.267.433,54	594.528,40	178,045
0+360,000	8.267.445,31	594.512,23	177,764
0+380,000	8.267.457,09	594.496,06	177,526
0+400,000	8.267.468,86	594.479,89	177,215
0+420,000	8.267.480,63	594.463,73	176,798
0+440,000	8.267.492,40	594.447,56	176,456
0+460,000	8.267.504,17	594.431,39	176,165
0+480,000	8.267.515,95	594.415,22	175,833
0+500,000	8.267.527,72	594.399,05	175,111
0+520,000	8.267.539,49	594.382,88	174,497
0+540,000	8.267.550,58	594.366,26	173,808
0+560,000	8.267.561,04	594.349,21	173,42
0+580,000	8.267.571,50	594.332,16	172,532
0+595,899	8.267.579,81	594.318,61	171,843



Coordenadas do Eixo			
RUA AFONSO AMARILHO			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.417,40	594.550,57	178,454
0+020,000	8.267.401,35	594.538,64	177,706
0+040,000	8.267.385,29	594.526,71	176,96
0+060,000	8.267.369,24	594.514,79	176,136
0+080,000	8.267.353,18	594.502,86	175,618
0+086,155	8.267.348,24	594.499,19	175,406

Coordenadas do Eixo			
RUA MANOEL NOBRE			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.510,71	594.422,42	176,023
0+020,000	8.267.495,00	594.410,03	175,409
0+040,000	8.267.479,30	594.397,65	174,523
0+060,000	8.267.463,60	594.385,26	173,521
0+080,000	8.267.447,90	594.372,87	172,429
0+092,167	8.267.438,34	594.365,34	171,791

Coordenadas do Eixo			
AV. DERGAN BUSSIKI			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.545,15	594.375,11	174,176
0+020,000	8.267.525,39	594.372,03	173,894
0+040,000	8.267.505,63	594.368,95	173,264
0+060,000	8.267.485,71	594.367,39	173,054
0+080,000	8.267.465,73	594.366,53	172,803
0+100,000	8.267.445,75	594.365,66	172,095
0+120,000	8.267.425,76	594.365,70	171,193
0+140,000	8.267.405,77	594.366,28	170,58
0+160,000	8.267.385,78	594.366,85	170,046
0+180,000	8.267.365,79	594.367,43	169,719
0+200,000	8.267.345,80	594.368,01	169,464
0+220,000	8.267.325,81	594.368,58	169,272
0+240,000	8.267.305,81	594.369,16	169,127
0+260,000	8.267.285,82	594.369,74	169,046
0+280,000	8.267.265,83	594.370,31	169,099
0+300,000	8.267.245,84	594.370,89	169,379
0+314,889	8.267.230,96	594.371,32	169,629



Coordenadas do Eixo			
RUA DERGAN BUSSIKI 1			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.634,30	594.384,99	174,529
0+020,000	8.267.615,23	594.378,96	174,096
0+040,000	8.267.596,16	594.372,94	173,959
0+060,000	8.267.576,37	594.372,03	173,931
0+080,000	8.267.556,75	594.368,46	173,867
0+086,797	8.267.550,10	594.367,04	173,837

Coordenadas do Eixo			
R. PROFA JUVENILIA DE OLIVEIRA			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.268.016,80	594.327,47	176,539
0+020,000	8.268.033,87	594.337,89	176,754
0+040,000	8.268.050,94	594.348,31	177,176
0+060,000	8.268.068,01	594.358,73	177,442
0+080,000	8.268.085,08	594.369,15	177,711
0+090,242	8.268.093,82	594.374,49	178,165

Coordenadas do Eixo			
RUA SD			
Estaca	Norte	Leste	Cota do Terreno
0+000,000	8.267.212,17	594.794,72	176,997
0+020,000	8.267.196,12	594.782,79	177,089
0+040,000	8.267.180,06	594.770,86	176,972
0+060,000	8.267.164,01	594.758,94	176,602
0+074,774	8.267.152,15	594.750,13	176,354



5.2 - Projeto de Terraplenagem

5.2.1 - Introdução

Como o objetivo é definir e quantificar os serviços de terraplenagem a serem executados, elaborou-se o projeto, tendo como elementos básicos os fornecidos pelos Estudos Topográficos, Geotécnicos e Projeto Geométrico.

No projeto de terraplenagem procurou-se criar cortes e aterros que de certo modo não afetem o muro existente.

Os serviços previstos no terraplenagem constam da limpeza da área da faixa de domínio da rua, bem como a retirada de algumas árvores e a execução de cortes, aterros devidamente compactado a 100% no Proctor Normal.

5.2.2 - Metodologia

A elaboração do projeto se fundamentou nos seguintes tipos de movimentação de massas.

- ⇒ Compensação longitudinal entre corte e aterros;
- ⇒ Bota-fora do material excedente;
- ⇒ Empréstimos concentrados.

O fator de conversão adotado entre volume escavado e o compactado foi de 1,15.

O material para bota-fora deverá ser compactado para evitar danos ao meio ambiente, devendo, inclusive, servir para alargamento de aterros.

Os cortes serão encaixados por se tratar de vias urbanas e aterros serão ampliados com taludes 3(H):2(V) e de corte de 1(H):1(V).

A seguir, são apresentadas as planilhas de cubação.



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA GETÚLIO VARGAS							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	2,560	25,590	25,590	0,000	0,050	0,050
2+0,00	10	1,920	44,770	70,360	0,020	0,280	0,330
3+0,00	10	2,140	40,600	110,950	0,030	0,570	0,900
4+0,00	10	1,770	39,140	150,090	0,040	0,780	1,690
4+5,63	2,816	0,280	5,770	155,860	2,320	6,670	8,350
5+0,00	7,184	0,740	7,300	163,160	0,150	17,760	26,110
6+0,00	10	0,000	7,390	170,550	2,340	24,900	51,010
7+0,00	10	2,150	21,540	192,100	0,020	23,660	74,670
8+0,00	10	2,680	48,320	240,420	0,000	0,270	74,930
8+18,20	9,098	4,260	63,090	303,500	0,000	0,020	74,960

VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA MAL. DEODORO DA FONSECA							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,382	43,818	43,818	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	4,378	87,595	131,413	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	3,949	83,262	214,675	0,000	0,000	0,000
4+0,00	10	3,096	70,441	285,116	0,001	0,005	0,005
5+0,00	10	1,819	49,143	334,260	0,032	0,330	0,335
6+0,00	10	0,406	22,244	356,503	2,285	23,174	23,509
6+1,53	0,767	0,399	0,617	357,120	1,461	2,872	26,381



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
AV. PERIMETRAL							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0	0	0	0	0	0
1+0,00	10	2,913	29,133	29,133	0,001	0,006	0,006
2+0,00	10	3,927	68,408	97,542	0	0,006	0,011
3+0,00	10	3,369	72,969	170,51	0,02	0,201	0,213
4+0,00	10	3,942	73,115	243,625	0,045	0,656	0,868
5+0,00	10	2,809	67,514	311,139	0,005	0,506	1,375
5+10,9 2	5,458	3,712	35,592	346,731	0	0,028	1,403
6+0,00	4,542	1,496	23,657	370,388	0,128	0,581	1,985
7+0,00	10	0,657	21,526	391,914	0,127	2,546	4,531
8+0,00	10	2,63	32,871	424,785	0,036	1,622	6,153
9+0,00	10	0,171	28,014	452,799	1,142	11,777	17,929
10+0,0 0	10	0	1,711	454,51	1,549	26,912	44,841
11+0,0 0	10	1,959	19,594	474,105	0,056	16,053	60,894
11+12, 72	6,359	4,747	42,645	516,75	0	0,357	61,252



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA COSTA E SILVA							
Estaca	SEMI DISTÂNCI A	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		4,276	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,064	83,395	83,395	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	3,494	75,577	158,972	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	3,198	66,922	225,894	0,000	0,003	0,003
4+0,00	10	3,878	70,762	296,656	0,000	0,003	0,007
5+0,00	10	3,867	77,447	374,103	0,000	0,003	0,010
6+0,00	10	3,367	72,336	446,438	0,001	0,013	0,023
6+2,53	1,263	2,521	7,438	453,876	0,043	0,055	0,079



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA JISÉFINA STEFANI							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	3,416	34,164	34,164	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	2,810	62,265	96,429	0,000	0,000	0,000
2+17,49	8,743	4,038	59,876	156,305	0,000	0,000	0,000
3+0,00	1,257	3,913	9,996	166,301	0,000	0,000	0,000
4+0,00	10	3,157	70,698	236,999	0,000	0,000	0,000
5+0,00	10	3,633	67,899	304,898	0,000	0,000	0,000
6+0,00	10	4,012	76,454	381,352	0,000	0,000	0,000
7+0,00	10	3,962	79,746	461,098	0,000	0,000	0,000
7+1,26	0,631	4,030	5,047	466,145	0,000	0,000	0,000
8+0,00	9,369	4,988	84,494	550,639	0,000	0,000	0,000
9+0,00	10	4,442	94,303	644,943	0,000	0,000	0,000
10+0,00	10	3,857	82,992	727,935	0,000	0,000	0,000
11+0,00	10	4,146	80,029	807,964	0,000	0,000	0,000
11+9,75	4,874	3,879	39,113	847,077	0,000	0,000	0,000



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA H							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,176	41,765	41,765	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	4,359	85,359	127,124	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	4,140	84,990	212,114	0,000	0,000	0,000
4+0,00	10	3,970	81,091	293,205	0,000	0,000	0,000
5+0,00	10	2,957	69,266	362,471	0,006	0,058	0,058
6+0,00	10	3,389	63,464	425,935	0,002	0,075	0,133
7+0,00	10	4,992	83,813	509,749	0,000	0,018	0,151
7+17,34	8,671	18,822	206,487	716,236	0,000	0,000	0,151
8+0,00	1,329	18,390	49,462	765,698	0,000	0,000	0,151
9+0,00	10	4,469	228,587	994,284	0,000	0,000	0,151
10+0,00	10	5,231	96,996	1091,281	0,000	0,000	0,151
11+0,00	10	4,515	97,460	1188,741	0,000	0,000	0,151
12+0,00	10	5,988	105,032	1293,773	0,000	0,000	0,151
13+0,00	10	4,047	100,346	1394,120	0,000	0,000	0,151
14+0,00	10	4,819	88,656	1482,776	0,000	0,000	0,151
15+0,00	10	4,409	92,280	1575,056	0,000	0,000	0,151
15+18,47	9,237	3,068	69,065	1644,121	0,014	0,128	0,278
16+0,00	0,763	3,229	4,807	1648,928	0,010	0,018	0,296
17+0,00	10	4,435	76,642	1725,570	0,000	0,098	0,394
18+0,00	10	3,769	82,040	1807,610	0,000	0,000	0,394
19+0,00	10	4,632	84,013	1891,623	0,000	0,000	0,394



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA H							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
20+0,00	10	4,329	89,619	1981,242	0,007	0,068	0,462
21+0,00	10	3,645	79,748	2060,990	0,013	0,197	0,659
22+0,00	10	2,850	64,957	2125,948	0,042	0,547	1,206
23+0,00	10	3,307	61,570	2187,518	0,045	0,870	2,076
23+19,82	9,912	4,445	76,832	2264,350	0,000	0,449	2,526



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA JOAQUIM TAVAREA							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		3,827	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,153	79,807	79,807	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	4,320	84,737	164,544	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	1,703	60,237	224,781	1,000	9,995	9,995
4+0,00	10	4,544	62,470	287,251	0,000	9,995	19,991
5+0,00	10	4,693	92,370	379,622	0,000	0,000	19,991
6+0,00	10	3,928	86,213	465,835	0,000	0,000	19,991
7+0,00	10	4,786	87,145	552,980	0,000	0,000	19,991
7+12,88	6,438	12,835	113,449	666,429	0,000	0,000	19,991
8+0,00	3,562	4,333	61,153	727,581	0,000	0,000	19,991
9+0,00	10	4,832	91,646	819,228	0,000	0,000	19,991
10+0,00	10	4,426	92,576	911,803	0,000	0,000	19,991
11+0,00	10	4,304	87,301	999,105	0,000	0,000	19,991
12+0,00	10	5,076	93,802	1092,907	0,000	0,000	19,991
13+0,00	10	4,644	97,204	1190,111	0,000	0,000	19,991
14+0,00	10	4,177	88,218	1278,329	0,000	0,000	19,991
15+0,00	10	3,869	80,469	1358,798	0,000	0,000	19,991
15+12,58	6,289	4,836	54,749	1413,548	0,000	0,000	19,991
16+0,00	3,711	4,284	33,846	1447,394	0,000	0,000	19,991
17+0,00	10	4,445	87,285	1534,678	0,000	0,000	19,991
18+0,00	10	4,229	86,738	1621,417	0,000	0,000	19,991
19+0,00	10	4,495	87,241	1708,658	0,000	0,000	19,991



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA JOAQUIM TAVAREA							
		CORTE			ATERRO		
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
20+0,00	10	4,345	88,396	1797,054	0,000	0,000	19,991
21+0,00	10	3,660	80,042	1877,096	0,000	0,001	19,991
22+0,00	10	4,064	77,233	1954,329	0,000	0,001	19,992
23+0,00	10	4,473	85,368	2039,696	0,000	0,000	19,992
23+11,10	5,548	4,649	50,604	2090,300	0,000	0,000	19,992
24+0,00	4,452	4,985	42,894	2133,195	0,000	0,000	19,992
25+0,00	10	3,842	88,267	2221,462	0,000	0,000	19,992
26+0,00	10	3,814	76,553	2298,015	0,000	0,000	19,992
26+9,62	4,808	3,448	34,911	2332,926	0,007	0,034	20,026
27+0,00	5,192	2,978	33,366	2366,292	0,000	0,037	20,062
28+0,00	10	4,724	77,025	2443,317	0,000	0,000	20,062
29+0,00	10	4,184	89,083	2532,400	0,000	0,000	20,062
29+15,90	7,949	5,197	74,575	2606,975	0,000	0,000	20,062

VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA AFONSO AMARILHO							
		CORTE			ATERRO		
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		4,643	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,355	89,981	89,981	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	3,347	77,013	166,994	0,002	0,015	0,015
3+0,00	10	2,431	57,773	224,767	0,009	0,106	0,121
4+0,00	10	3,885	63,157	287,924	0,000	0,091	0,212
4+6,15	3,077	3,181	21,744	309,668	0,000	0,000	0,212



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA MANOEL NOBRE							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,697	46,975	46,975	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	4,552	92,490	139,465	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	4,584	91,360	230,825	0,000	0,000	0,000
4+0,00	10	3,941	85,256	316,081	0,000	0,000	0,000
4+12,17	6,083	4,180	49,402	365,483	0,000	0,000	0,000



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
AV. DERGAN BUSSIKI							
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		3,520	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,470	79,860	79,860	0,000	0,090	0,090
2+0,00	10	3,340	78,120	157,980	0,000	0,000	0,090
2+6,23	3,116	3,350	20,850	178,830	0,000	0,000	0,090
3+0,00	6,884	4,320	52,610	231,430	0,000	0,000	0,090
4+0,00	10	4,730	90,400	321,840	0,000	0,010	0,110
5+0,00	10	4,670	93,910	415,750	0,000	0,010	0,120
5+7,42	3,708	4,560	34,230	449,980	0,000	0,000	0,120
6+0,00	6,292	3,810	52,580	502,560	0,000	0,000	0,120
7+0,00	10	3,850	76,570	579,130	0,000	0,000	0,120
8+0,00	10	3,240	70,940	650,070	0,000	0,000	0,120
9+0,00	10	3,970	72,100	722,170	0,000	0,000	0,120
10+0,00	10	4,520	84,850	807,020	0,000	0,000	0,120
11+0,00	10	4,350	88,700	895,730	0,000	0,000	0,120
12+0,00	10	3,920	82,700	978,430	0,000	0,000	0,120
13+0,00	10	3,550	74,680	1053,110	0,000	0,010	0,130
14+0,00	10	3,160	67,110	1120,220	0,010	0,130	0,260
15+0,00	10	3,650	68,120	1188,340	0,000	0,120	0,380
15+14,89	7,444	3,860	55,900	1244,240	0,000	0,000	0,380



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA DERGAN BUSSIKI 1							
		CORTE			ATERRO		
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	3,348	33,480	33,480	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	2,847	61,952	95,432	0,001	0,012	0,012
2+4,39	2,193	2,472	11,663	107,095	0,003	0,009	0,022
3+0,00	7,807	3,005	42,766	149,861	0,000	0,023	0,044
3+2,54	1,269	2,845	7,423	157,283	0,000	0,000	0,044
4+0,00	8,731	3,323	53,860	211,143	0,000	0,001	0,045
4+6,80	3,399	2,855	20,998	232,141	0,017	0,057	0,102

VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
R. PROFA JUVENILIA DE OLIVEIRA							
		CORTE			ATERRO		
Estaca	SEMI DISTÂNCIA	Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	3,866	38,661	38,661	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	4,735	86,014	124,675	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	4,075	88,106	212,781	0,000	0,000	0,000
4+0,00	10	3,126	72,008	284,789	0,000	0,000	0,000
4+10,24	5,121	4,295	37,999	322,788	0	0	0



VOLUME DE TERRAPLENAGEM							
RUA SD							
Estaca	SEMI DISTÂNCI A	CORTE			ATERRO		
		Área	Volume	Volume acumulado	Área	Volume	Volume acumulado
0+0,00		4,349	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
1+0,00	10	4,430	87,784	87,784	0,000	0,000	0,000
2+0,00	10	4,370	88,002	175,785	0,000	0,000	0,000
3+0,00	10	3,929	82,990	258,775	0,000	0,000	0,000
3+14,7 7	7,387	4,343	61,107	319,882	0,000	0,000	0,000



5.3 – Pavimentação

5.3.1 – Dimensionamento do pavimento

5.3.1.1 – Introdução

O projeto foi elaborado com o objetivo de definir e detalhar uma estrutura que possa economicamente suportar as solicitações impostas pelo tráfego e dar condições de conforto e segurança aos usuários.

O projeto do pavimento foi elaborado tomando como base o manual de Pavimentação do DNER e as Especificações gerais para obras Rodoviárias do DNER.

O pavimento foi dimensionado segundo o Método de Pavimento Flexíveis do DNER 667/22 (Eng.º Murilo Lopes de Souza).

5.3.1.2 - Dados do Dimensionamento

Foi adotado como revestimento asfáltico: Concreto Betuminoso Usinado a Quente (CBUQ) para uma solicitação de tráfego médio igual há 10 anos.

O número "N" de solicitação equivalentes as do eixo padrão de 8,2 t, adotado foi o de $N=10^5$ para as demais ruas

Para o dimensionamento das camadas do pavimento, foi utilizado o valor do Índice de Suporte Califórnia - ISC (de projeto) de e 2,0% e expansão menor que 2%.

Foi utilizado um programa computacional desenvolvido na plataforma (.xls) para determinação das espessuras total do pavimento (Hm), a espessura de reforço, sub-base, base e revestimento.

A seguir é apresentado o dimensionamento do pavimento e resumo das quantidades de terraplenagem e pavimentação.



MÉTODO DNER-667/22			
BECO DO PEQUI			
ESPESSURA TOTAL DO PAVIMENTO			
$H_n = 77,67 \times N^{0,0482} \times ISC^{-0,598}$			
Número N =	1,00E+05		
I.S.C =	5,70		
$H_n =$		47,78 cm	
ESPESSURA NECESSARIA PARA PROTEGER A SUB-BASE			
$H_{20} = 77,67 \times N^{0,0482} \times ISC^{-0,598}$			
Número N =	1,00E+05		
I.S.C SUB-BASE =	20,00		
$H_{20} =$		22,55 cm	
ESPESSURAS CALCULADA E ADOTADAS PARA A BASE			
$R \times KR + B \times KB \geq H_{20}$			
CAPA DE ROLAMENTO (CBUQ):	4 cm		
COEFICIENTE DE EQUIVALENCIA KR:	2,00		
BASE B _{CALC} :	14,55 cm	BASE B _{ADOT} :	20 cm
ESPESSURAS MÍNIMAS E ADOTADAS PARA A SUB-BASE			
$R \times KR + B \times KB + h_{20} \times KS \geq H_n$			
$H_n =$	47,78 cm		
CAPA DE ROLAMENTO (CBUQ):	4 cm		
COEFICIENTE DE EQUIVALENCIA KR:	2,00 cm		
BASE B _{ADOT} :	20 cm		
COEFICIENTE DE EQUIVALENCIA KB:	1,00 cm		
COEFICIENTE DE EQUIVALENCIA KS:	1,00 cm		
SUB-BASE h ₂₀ _{CALC} :	19,78 cm	SUB-BASE h ₂₀ _{ADOT} :	20 cm
RESUMO DAS ESPESSURAS ADOTADAS			
CAPA DE ROLAMENTO (CBUQ)	4,00 cm		
BASE	20,00 cm		
SUB-BASE	20,00 cm		



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE																			
BAIRRO: PIRINEU																			
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H. JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD																			
LOGRADOURO	ESTACAS		EXTENSÃO (m)	LARGURA (m)			ACOST. LE + (FOLGA)	LIMPEZA DE CAMADA VEGETAL (m²)		TERRAPLENAGEM		REFORÇO SUBLEITO (m³)	SUB- BASE (m³)	BASE (m³)	IMPRIM. (m²)	PINTURA DE LIGAÇÃO. (m²)	CBUQ (t)	MEIO-FIO C/ SARJETA (m)	
	INICIAL	FINAL		PISTA LE	PISTA LD	ACOST. LD + (FOLGA)		CORTE (m³)	ATERRO (m³)									Reito	Curvo
RUA GETULIO VARGAS	0 + 0,000	8 + 18,200	178,20	3,50	3,50	3,50	0,50	1.229,58	74,960	1.425,600	0,000	285,120	285,120	285,120	1.140,48	1.140,48	109,49	294,40	31,00
RUA MAL. DEODORO DA FONSECA	0 + 0,000	6 + 1,530	121,53	3,50	3,50	3,50	0,50	838,56	26,381	972,240	0,000	194,450	194,450	194,450	777,79	777,79	74,67	212,06	15,50
AV. PERIMETRAL	0 + 0,000	11 + 12,720	232,72	3,50	3,50	3,50	0,50	1.605,77	61,252	1.861,760	0,000	372,350	372,350	372,350	1.489,41	1.489,41	142,98	403,44	31,00
RUA COSTA E SILVA	0 + 0,000	6 + 2,530	122,53	3,50	3,50	3,50	0,50	845,46	453,876	980,240	0,000	196,050	196,050	196,050	784,19	784,19	75,28	214,06	15,50
RUA JOSEFINA STEFANI	0 + 0,000	11 + 9,750	229,75	3,50	3,50	3,50	0,50	1.585,28	847,077	1.838,000	0,000	367,600	367,600	367,600	1.470,40	1.470,40	141,16	397,50	31,00
RUA H	0 + 0,000	23 + 19,820	479,82	3,50	3,50	3,50	0,50	3.310,76	2.264,350	2.526	3.838,560	0,000	767,710	767,710	3.070,85	3.070,85	294,80	866,64	46,50
RUA JOAQUIM TAVARES	0 + 0,000	29 + 15,900	595,90	3,50	3,50	3,50	0,50	4.111,71	2.606,975	20,062	4.767,200	0,000	953,440	953,440	3.813,76	3.813,76	366,12	1.067,80	62,00
RUA MANOEL NOBRE	0 + 0,000	4 + 6,150	86,15	3,50	3,50	3,50	0,50	594,44	309,668	0,212	689,200	0,000	137,840	137,840	551,36	551,36	52,93	141,30	15,50
RUA AFONSO AMARILHO	0 + 0,000	4 + 12,170	92,17	3,50	3,50	3,50	0,50	635,97	365,483	0,000	737,360	0,000	147,470	147,470	589,89	589,89	56,63	122,34	31,00
RUA DELGAN BUSSIKI	0 + 0,000	15 + 14,890	314,89	3,50	3,50	3,50	0,50	2.172,74	1.244,240	0,380	2.519,120	0,000	503,820	503,820	2.015,30	2.015,30	193,47	567,78	31,00
RUA DELGAN BUSSIKI 1	0 + 0,000	4 + 6,800	86,80	3,50	3,50	3,50	0,50	598,92	232,141	0,102	694,400	0,000	138,880	138,880	555,52	555,52	53,33	111,60	31,00
RUA PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA	0 + 0,000	4 + 10,240	90,24	3,50	3,50	3,50	0,50	622,66	322,788	0,000	721,920	0,000	144,380	144,380	577,54	577,54	55,44	118,48	31,00
RUA SD	0 + 0,000	3 + 14,770	74,77	3,50	3,50	3,50	0,50	515,91	319,882	0,000	598,160	0,000	119,630	119,630	478,53	478,53	45,94	118,54	15,50
LIMPA RODAS			40,00	3,50	3,50	3,50	0,50	120,00	192,000	0,000	320,000	0,000	64,000	64,000	256,00	256,00	24,58	80,00	0,00
TOTAL			2.745,47					18.787,74	10.335,850	185,954	21.963,76	-	4.392,74	4.392,74	17.571,02	17.571,02	1.686,82	4.715,94	387,50



5.4 - Projeto de Drenagem

5.4.1 – Metodologia

Para o dimensionamento das seções de tubulação foi usada a fórmula de Manning.

$$V = (RH^{2/3} \times I^{1/2}) / n \quad \Rightarrow \text{e a equação da continuidade}$$

$$Q = A.V.$$

V = Velocidade em m/s;

RH = Raio Hidráulico;

I = Declividade em m/m;

n = Coeficiente de rugosidade do tubo e admitido igual a 0,013;

Q = Vazão em m³/s;

A = Área da seção em m².

$Q = K \times D^{2,667} \times I^{0,5/n}$, sendo K = 0,31025 p/100% cheio, K = 0,284 p/ 80% da seção.

O dimensionamento foi feito para escoamento a 4/5 de seção, ou seja, 80% (oitenta por cento) da seção, nos lançamentos foi considerado o regime crítico sendo $d/D=0,716$ para bueiro tubulares e $h/H = 0,67$ para bueiros celulares.

No cálculo das vazões das bacias foi considerando $m=0,058$ para áreas de zona residencial.

5.4.2 - Resultados Obtidos

5.4.2.1 - Materiais das Redes

Para as redes e/ou condutos de ligações entre as caixas coletoras tipo boca de lobo e poços de visitas foram utilizados tubos de concreto armado CA-I para diâmetros de 600, 800, 1.000, 1.200 e 1.500 mm, de acordo com a EB-103 da ABNT.

5.4.2.2 - Diâmetros Mínimos



Os diâmetros mínimos adotados foram os seguintes:

- Condutos de ligações: 600 mm;
- Redes: 800 mm.

5.4.2.3 - Velocidade

* Mínima

A velocidade mínima adotada foi de 0,75 m/s;

* Máxima

A velocidade máxima adotada foi de 6,5 m/s.

5.4.2.4 - Sarjetas

As sarjetas serão constituídas pela junção do pavimento com meio-fio de concreto de acordo com o projeto-tipo apresentado, admitindo uma faixa de inundação de 2,00m.

A capacidade de escoamento da sarjeta foi calculada através da seguinte fórmula:

$$Q = 0,375.(z/n).h^{2,67}.i^{0,5}, \text{ onde:}$$

- * Q = vazão em m^3/s ;
- * z = inverso da declividade transversal ($z=1/i_t$);
- * n = coeficiente de rugosidade de $n = 0,012$;
- * h = altura da lâmina de água em m;
- * i = declividade longitudinal (m/m).

A seguir é apresentado o quadro de capacidade para drenagem urbana



BOCA DE LOBO COM DEPRESSÃO EM PONTO BAIXO			
ENTRADA DE ÁGUA PELA ABERTURA NA GUIA			
$Q = 1,7 \times y^{1,5} \times L \times 10^3 \times CR$			
Onde:			
Q = capacidade de engolimento (l/s);			
y = carga hidráulica =		0,18m	
L = comprimento da abertura da guia chapéu =		1,00m	
CR - Coeficiente de redução		0,80	
Boca de lobo simples =	$Q = 1,7 \times 0,18^{1,5} \times 1,00 \times 10^3 \times 0,80$		104l/s
Boca de lobo dupla =	$Q = 2 \times 1,7 \times 0,18^{1,5} \times 1,00 \times 10^3 \times 0,80$		208l/s
Boca de lobo tripla =	$Q = 3 \times 1,7 \times 0,18^{1,5} \times 1,00 \times 10^3 \times 0,80$		312l/s
BOCA DE LOBO COM DEPRESSÃO EM TANGENTE			
ENTRADA DE ÁGUA PELA ABERTURA NA GUIA			
$Q = (K+C) \times L \times y \times (g \times y)^{0,5} \times 10^3 \times CR =$			
Q = capacidade de engolimento (l/s);			
L = comprimento da abertura da guia =		1,00m	
y = carga hidráulica =		0,18m	
g = aceleração da gravidade =		9,81m/s ²	
CR - Coeficiente de redução		0,8	
Boca de lobo simples =	$Q = 0,30 \times 1,00 \times (g \times 0,18)^{0,5} \times 10^3 \times CR =$		57l/s
Boca de lobo dupla =	$Q = 2 \times 0,30 \times 1,00 \times (g \times 0,18)^{0,5} \times 10^3 \times CR =$		115l/s
Boca de lobo tripla =	$Q = 3 \times 0,30 \times 1,00 \times (g \times 0,18)^{0,5} \times 10^3 \times CR =$		172l/s
CAIXA COLETORA COM GRELHA E DEPRESSÃO EM PONTO BAIXO			
$Q = 1,655 \times y^{1,5} \times P \times 10^3$			
Onde:			
Qi =		Vazão de engolimento da boca de lobo (m ³ /s)	
L =	1,40	Comprimento da abertura da boca de lobo (m)	
W =	0,30	Largura da serjeta de depressão (m)	
P =	2,20	Perímetro da boca de lobo (m)	
Y =	0,18	profundidade na boca de lobo medida normal (m)	
CR	0,65	Coeficiente de redução	
Caixa coletora com grelha simples =	$Q = 1,655 \times 0,12^{1,5} \times P \times 10^3 \times CR =$		181l/s
Caixa coletora com grelha dupla =	$Q = 2 \times 1,655 \times 0,12^{1,5} \times P \times 10^3 \times CR =$		361l/s
Caixa coletora com grelha tripla =	$Q = 3 \times 1,655 \times 0,12^{1,5} \times P \times 10^3 \times CR =$		542l/s



5.4.3 - Dimensionamento do dreno profundo

5.4.3.1 Drenos profundos longitudinais para corte em solo

Com a finalidade de obter o conveniente rebaixamento do lençol freático nos cortes foi projetados dreno subterrâneos longitudinais profundos para corte em solo, constituídos dos seguintes elementos:

- a) - Valas com largura de 0,50 m, 1,50 m de profundidade e declividade mínima de 0,15%;
- b) – Material filtrante manta de Bidim RT 14;
- c) – Material drenante brita número 2;
- d) – Tubo dreno PEAD espiralado D = 100 mm em rolo de até 50,00m e acessórios como luva de emenda, tampão de extremidade e tubo liso para saída de descarga, sendo que todo material tem que ser em PEAD (polietileno de alta densidade);
- e) – Selo de material argiloso com 0,25 m de espessura na parte superior da vala;

Através de furos de sondagem foi observado nível do lençol freático por até 72 horas e com isso permitiu fixar os locais que serão implantados o dreno longitudinal profundo procurando sempre interceptar o lençol freático no sentido de montante do fluxo de água.

Cabe observar, entretanto, que vias a implantar se torna difícil, na fase de projeto, estabelecer as extensões onde a construção de drenos subterrâneos se impõe obrigatoriamente, principalmente devido a surgimento de minas de água que não são detectadas por mais que se façam furos de sondagem.

Tal definição resulta mais oportuna e correta, após a execução da terraplenagem (abertura das caixas da rua), quando poderá ser observados a definição exata dos locais de implantação de dreno profundo longitudinal.

5.4.4 – TABELAS E NOTAS DE SERVIÇOS.

A seguir são apresentados a capacidade de escoamento do meio-fio com sarjeta, nota de serviço e dimensionamento das galerias de águas pluviais, nota de dreno profundo e os desenhos tipo.



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VARZEA GRANDE										
BAIRRO: PIRINEU										
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD										
NOTA DE SERVIÇO DRENO PROFUNDO										
LOGRADOURO	ESTACAS				EXTENSÃO (m)			Ø TUBO PEAD(mm)	OBS.	
	INICIAL		FINAL		LE	LD	TOTAL			
RUA GETULIO VARGAS	0	+	0,000	0	+	0,000	50,00	100,00	100	DA EST. 8 ATÉ A EST. 0 DA RUA PERIMETRAL
AV. PERIMETRAL	0	+	0,000	6	+	0,000	120,00	240,00	100	
RUA JOSEFINA STEFANI	2	+	0,000	8	+	0,000	120,00	240,00	100	
RUA H	6	+	0,000	23	+	19,820	359,82	719,64	100	
RUA AFONSO AMARILHO	0	+	0,000	4	+	6,150	86,15	172,30	100	
RUA MANOEL NOBRE	0	+	0,000	4	+	12,170	92,17	184,34	100	
RUA DELGAN BUSSIKI	0	+	0,000	7	+	0,000	140,00	280,00	100	
TOTAL TUBO DE DRENO PROFUNDO (m)								1.936,28		

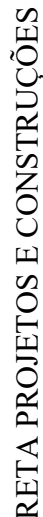


Diagrama de um sistema de eixos de uma máquina-ferramenta com eixos rotacionáveis. O diagrama mostra um plano cartesiano com os eixos X e Y. O eixo X é rotacionável em um ângulo θ em relação ao eixo horizontal. O eixo Y é rotacionável em um ângulo ϕ em relação ao eixo vertical. O eixo Z é perpendicular ao plano XY. O eixo de rotação para o eixo X é rotacionável em um ângulo ψ em relação ao eixo Z. O eixo de rotação para o eixo Y é rotacionável em um ângulo ϕ em relação ao eixo Z. O eixo de rotação para o eixo Z é rotacionável em um ângulo θ em relação ao eixo X.



5.5 - Projeto de Sinalização

O Projeto de Obras Complementares tem por objetivo, definir os serviços necessários para a execução dos projetos de implantação de calçada, recuperação de jazida, sinalização vertical e horizontal e paisagismo.

1 - Projeto de Sinalização

O projeto de sinalização fornece a disposição adequada dos vários elementos empregados para regular o trânsito na via, de forma a indicar aos usuários a forma correta e segura de circulação, a fim de evitar acidentes e demoras desnecessárias.

Foi elaborada de acordo com as disposições do Manual de Sinalização de Trânsito - Parte I - Sinalização Vertical (DENATRAN - 1982), consoante a resolução nº 599/82 do Conselho Nacional de Trânsito e com o Manual de Projeto de Interseções em Nível e não Semaforizadas em Áreas Urbanas (DENATRAN - 1984).

O projeto consta de:

- Sinalização Horizontal;

- Sinalização Vertical.

1.1 - Sinalização Horizontal

A sinalização horizontal exerce importante função no controle de trânsito de veículos, regulamentando, orientando e canalizando a circulação dos mesmos, de forma a se obter o melhor resultado. É utilizada para advertir os usuários sobre limitações de ultrapassagem, em zonas especiais de conflito com pedestres, terceira faixa de trânsito, etc., sem desviar sua atenção para fora da via.

É traduzida através de pintura de faixas e marcas no pavimento, nas cores branco-neve para orientação e canalização e amarelo-âmbar para advertência e regularização.

A sinalização horizontal das vias consiste de:

- Faixas Delimitadoras de Trânsito;

- Faixas Delimitadoras de Bordo;

- Faixas de Proibição de Ultrapassagem;



- Faixas de Canalização;
- Faixas de Retenção - Indicativa de Parada.

1.1.1 - Faixas Delimitadoras de Trânsito

As faixas delimitadoras de trânsito são descontínuas pintadas na proporção 1:2, ou seja, 2,00m pintados para 2,00m sem pintura, na cor branca, com 0,10m de largura, localizada no eixo da pista.

Nos locais de aproximação das faixas de proibição de ultrapassagem e pintura será feita na proporção 1:1, ou seja, 2,00m pintados para 2,00m sem pintura, na cor branca, a partir de 150m antes do início das faixas de proibição.

1.1.2 - Faixas Delimitadoras de Bordo

São feitas contínuas na cor branca, pintadas com 0,10m de largura e 0,15m de afastamento dos bordos da pista.

1.1.3 - Faixas de Proibição de Ultrapassagem

As linhas contínuas de proibição de ultrapassagem indicam o segmento onde um veículo não pode ultrapassar outro com segurança, face à existência de restrições de visibilidade. Deverão ser pintadas na cor amarelo-âmbar, paralelamente à faixa de rolamento utilizada pelos veículos impedidos de ultrapassar. Desta forma, os veículos não poderão ultrapassar quando a primeira linha à sua esquerda for amarela contínua.

Quando houver proibição de ultrapassagem nos dois sentidos, serão pintadas apenas duas linhas contínuas, suprimindo assim a linha demarcadora de trânsito. O afastamento entre as linhas de proibição e a linha de eixo, bem como entre as duas linhas de proibição, será de 0,100m.

1.1.4 - Faixas de Canalização

Essas faixas serão pintadas nos locais onde houver necessidade de se fazer canalização do tráfego, como nos cruzamentos.

Quando estas faixas indicarem proibição de ultrapassagem, elas serão contínuas e na cor amarela. Nos demais casos serão na cor branca e descontínuas. Em qualquer dos casos terão largura de 0,10m.

1.1.5 - Faixas de Retenção - Indicativa de Parada



São faixas cheias, de cor branca, perpendiculares à pista, com largura variável entre 0,30m e 0,60m, sendo no projeto adotada a largura de 0,30m.

A faixa de retenção é empregada em conjunto com a palavra "PARE" no pavimento e o sinal de regularização R-1 (PARE).

1.2 - Sinalização Vertical

O projeto de sinalização vertical foi feito baseado nos seguintes princípios:

- A sinalização deverá ser posicionada de tal forma que seja vista e/ou entendida sob qualquer condição climática, de visibilidade e de trânsito;
- As mensagens deverão ser apresentadas de maneira uniforme, empregando sempre os mesmos termos e símbolos;
- Os dispositivos deverão ser colocados de forma a prevenir o motorista oportunamente, dando-lhe tempo suficiente para tomar uma decisão;
- A sinalização deverá ser projetada de maneira especial em pontos nos quais o motorista tenha que fazer uma manobra inesperada;
- As dimensões dos sinais foram determinadas em função do número e tamanho dos caracteres das mensagens, no caso de sinais de indicação e educação, para atender a velocidade diretriz da rodovia.

Para facilitar a apresentação do projeto todos os sinais foram codificados. De acordo com esta codificação, eles são representados por uma letra que indica se é de advertência (A), regulamentação (R) ou de informação (I), seguida de um ou mais algarismos que definem o tipo de sinal.

As placas de sinalização vertical serão colocadas na calçada a uma distância mínima de 0,30m de bordo e fixadas a uma altura de 2,00m. Os marcos quilométricos serão fixados a 0,50m do bordo.

Todos os sinais devem ser implantados formando um ângulo aproximadamente reto com a direção do trânsito a que se destina.

A seguir é apresentado o quadro de nota de serviço



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PLACAS															
CAD		LOCALIZAÇÃO				ESPECIFICAÇÕES									
ID	Nome Bloco	Imagem	PLACA Código	Situação	Eixo	Estaca/km	Lado	Nort	Est	Substrato	Película_Fundo	Película_Orla	Suporte	Dimensão	Área
EDEE	R-1_SV		R-1	IMP	RUA COSTA E SILVA	5+13,77	LD	8268038,8676	594234,7233	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
EC3E	R-1_SV		R-1	IMP	RUA MAL DEODORO DA FONSECA	5+9,91	LD	8268013,8665	594066,1836	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
EAD4	R-1_SV		R-1	IMP	RUA AFONSO AMARILHO	3+17,46	LD	8267357,7292	594500,9915	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
E982	R-1_SV		R-1	IMP	RUA AFONSO AMARILHO	0+9,48	LE	8267407,0171	594548,6545	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
E78E	R-1_SV		R-1	IMP	RUA DERGAN BUSSIKI 1	3+14,12	LD	8267563,3094	594365,8658	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
ESFF	R-1_SV		R-1	IMP	AV. DERGAN BUSSIKI	0+14,39	LE	8267530,1982	594377,5789	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
E4AD	R-1_SV		R-1	IMP	RUA MANOEL NOBRE	0+8,99	LE	8267500,6387	594420,6619	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
E35B	R-1_SV		R-1	IMP	RUA MANOEL NOBRE	3+5,2	LD	8267462,1543	594378,6979	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
DOB4	R-1_SV		R-1	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	2+7,75	LD	8267327,7608	594677,4529	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
DC68	R-1_SV		R-1	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	3+6,77	LE	8267307,3552	594673,2859	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
DB16	R-1_SV		R-1	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	6+11,81	LD	8267259,4135	594628,5184	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
D9C4	R-1_SV		R-1	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	7+11,22	LE	8267238,8302	594623,1552	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
D872	R-1_SV		R-1	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	6+11,53	LE	8267254,5104	594635,8515	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
D720	R-1_SV		R-1	IMP	RUA SD	3+6,94	LD	8267161,3986	594750,8146	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773
D463	R-1_SV		R-1	IMP	RUA H	23+10,46	LD	8267436,7935	594375,5801	Aço	Tipo I	Tipo I	Coluna Simples	0,40	0,773



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

SUPORTES											
CAD		SUPORTE		LOCALIZAÇÃO				ESPECIFICAÇÕES			
ID	Nome Bloco	Imagem	Tipo	Situação	Eixo	Estaca/KM	Lado	Nort	Est	Material	Altura
ED80	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA COSTA E SILVA	5+13,77	LD	8268038,8676	594234,7233	Madeira	2,0m
EC00	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA MAL. DEODORO DA FONSECA	5+9,91	LD	8268013,8665	594066,1836	Madeira	2,0m
EA96	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA AFONSO AMARILHO	3+17,46	LD	8267357,7292	594500,9915	Madeira	2,0m
E944	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA AFONSO AMARILHO	0+9,48	LE	8267407,0171	594548,6545	Madeira	2,0m
E780	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA DERGAN BUSSIKI 1	3+14,12	LD	8267563,3094	594365,8658	Madeira	2,0m
ESC1	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	AV. DERGAN BUSSIKI	0+14,39	LE	8267530,1982	594377,5789	Madeira	2,0m
E46F	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA MANOEL NOBRE	0+8,99	LE	8267500,6387	594420,6619	Madeira	2,0m
E31D	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA MANOEL NOBRE	3+5,2	LD	8267462,1543	594378,6979	Madeira	2,0m
DD7C	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	2+7,75	LD	8267327,7608	594677,4529	Madeira	2,0m
DC2A	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	3+6,77	LE	8267307,3552	594673,2859	Madeira	2,0m
DAD8	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	6+11,81	LD	8267259,4135	594628,5184	Madeira	2,0m
D986	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA JOSEFINA STEFANI	7+11,22	LE	8267238,8302	594623,1552	Madeira	2,0m
D6E2	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA SD	3+6,94	LD	8267161,3986	594750,8146	Madeira	2,0m
D3CC	Coluna Simples_SVS		Coluna Simples	IMP	RUA H	23+10,46	LD	8267436,7935	594375,5801	Madeira	2,0m



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

LEGENDAS												
CAD		LEGENDA / INSCRIÇÃO			LOCALIZAÇÃO				ESPECIFICAÇÕES			
ID	Nome Bloco	Imagem	Tipo	Situação	Eixo	Estaca/KM	Lado	Nort	Est	Material	Comprimento	Área
ED86	PARE_SH		PARE	IMP	RUA COSTA E SILVA	5+13,24	LD	8268039,2785	594234,3598	Tinta acrílica	1,60	1,45
ED56	PARE_SH		PARE	IMP	RUA MAL DEODORO DA FONSECA	5+12,13	LD	8268018,4007	594063,8853	Tinta acrílica	1,60	1,45
E91A	PARE_SH		PARE	IMP	RUA AFONSO AMARILHO	0+9,87	LE	8267408,9142	594545,435	Tinta acrílica	1,60	1,45
E8F0	PARE_SH		PARE	IMP	RUA AFONSO AMARILHO	3+16,83	LD	8267356,6166	594503,5598	Tinta acrílica	1,60	1,45
E756	PARE_SH		PARE	IMP	RUA DERGAN BUSSIKI 1	3+13,97	LD	8267562,9205	594368,4137	Tinta acrílica	1,60	1,45
E717	PARE_SH		PARE	IMP	AV. DERGAN BUSSIKI	0+14,92	LE	8267530,2576	594373,7773	Tinta acrílica	1,60	1,45
E04F	PARE_SH		PARE	IMP	RUA MANOEL NOBRE	0+9,16	LE	8267502,7723	594417,6924	Tinta acrílica	1,60	1,45
E025	PARE_SH		PARE	IMP	RUA MANOEL NOBRE	4+2,23	LE	8267445,2679	594372,6074	Tinta acrílica	1,60	1,45
DF77	PARE_SH		PARE	IMP	RUA H	23+9,51	LD	8267434,388	594375,1088	Tinta acrílica	1,60	1,45
DFCD	PARE_SH		PARE	IMP	RUA SD	3+6,79	LD	8267159,2207	594754	Tinta acrílica	1,60	1,45
DF79	PARE_SH		PARE	IMP	RUA JOSÉFINA STEFANI	2+7,82	LD	8267325,7471	594680,1479	Tinta acrílica	1,60	1,45
DF4F	PARE_SH		PARE	IMP	RUA JOSÉFINA STEFANI	3+7,2	LE	8267308,7589	594670,5799	Tinta acrílica	1,60	1,45
DF25	PARE_SH		PARE	IMP	RUA JOSÉFINA STEFANI	6+11,27	LD	8267258,0972	594631,2817	Tinta acrílica	1,60	1,45
DEFB	PARE_SH		PARE	IMP	RUA JOSÉFINA STEFANI	7+10,83	LE	8267241,4027	594620,8781	Tinta acrílica	1,60	1,45



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

CAD ID		FAIXA	Tipo	LOCALIZAÇÃO						FAIXAS			ESPECIFICAÇÕES					Situação	
				Eixo	KM/EST (início)	Nort (Y)	Est (X)	KM/EST (final)	Nort (Y)	Est (X)	Comp (m)	Larg (m)	Codência	Área	Cor	Material	Tacha		Qtd Tacha
D589		LFO-2		R. PROFA JUVENILIA DE OLIVEIRA	0+00,00	8268016,796	594327,4684	4+40,24	8268093,82	594374,4877	90,24	0,12	1x2	3,61	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D588		LFO-2		AV. PERIMETRAL	0+00,00	8267943,442	594185,4369	11+12,72	8268140,527	594309,1909	232,72	0,12	1x2	9,31	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D587		LFO-2		RUA COSTA E SILVA	0+00,00	8268108,694	594144,7889	4+17,19	8268052,119	594223,8213	97,19	0,12	1x2	3,89	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D586		LFO-1		RUA COSTA E SILVA	4+19,53	8268050,762	594225,717	5+14,53	8268042,031	594237,914	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D585		LMS-1		RUA COSTA E SILVA	5+14,53	8268042,031	594237,914	5+14,53	8268039,329	594235,9798	3,32	0,15	Continua	0,5	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D584		LFO-2		RUA GETÚLIO VARGAS	0+00,00	8268077,006	593999,726	8+18,2	8267971,802	594443,5522	178,2	0,12	1x2	7,13	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D583		LFO-2		RUA MAL DEODORO DA FONSECA	0+00,00	8267923,783	593995,1807	4+15,49	8268005,732	594053,0536	95,49	0,12	1x2	3,82	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D582		LFO-1		RUA MAL DEODORO DA FONSECA	4+18,2	8268007,89	594054,6982	5+13,2	8268019,821	594063,7896	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D570		LMS-1		RUA MAL DEODORO DA FONSECA	5+13,2	8268017,91	594066,2974	5+13,2	8268019,821	594063,7896	3,15	0,15	Continua	0,47	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D56F		LFO-2		RUA DERGAN BUSSINI 1	0+00,00	8267634,298	594384,9881	2+17,89	8267578,473	594371,974	57,89	0,12	1x2	2,32	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D56E		LFO-1		RUA DERGAN BUSSINI 1	3+0,02	8267576,345	594372,0302	3+15,13	8267561,509	594369,4703	15,11	0,15	Continua	2,27	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

CAD ID		FAIXA	LOCALIZAÇÃO						FAIXAS		ESPECIFICAÇÕES							Situação
			Eixo	KM/EST (início)		Nort (Y)	Est (X)	KM/EST (final)	Nort (Y)	Est (X)	Comp (m)	Lang (m)	Cadência	Área	Cor	Material	Tacha	
D56C		LMS-1	RUA DERGAN BUSSKI 1	3+14,82	8267562,437	594366,602	3+15,13	8267561,509	594369,4703	3,01	0,15	Continua	0,45	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D56B		LFO-2	AV. DERGAN BUSSKI	0+00,00	8267230,935	594371,3215	1+13,67	8267511,882	594369,9261	281,24	0,12	1x2	11,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D56A		LFO-1	AV. DERGAN BUSSKI	0+13,93	8267531,391	594372,9665	1+8,93	8267516,57	594370,6566	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D569		LMS-1	AV. DERGAN BUSSKI	0+13,93	8267530,901	594376,11	0+13,93	8267531,391	594372,9665	3,18	0,15	Continua	0,48	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D568		LFO-1	RUA MANOEL NOBRE	2+11,07	8267470,608	594390,7888	3+6,07	8267458,831	594381,4985	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D567		LMS-1	RUA MANOEL NOBRE	3+6,07	8267460,711	594379,1155	3+6,07	8267458,831	594381,4985	3,04	0,15	Continua	0,46	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D566		LFO-2	RUA MANOEL NOBRE	1+7,16	8267489,381	594405,9865	2+6,62	8267474,106	594393,5485	19,46	0,12	1x2	0,78	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D565		LFO-1	RUA MANOEL NOBRE	0+8,3	8267504,187	594417,2785	1+3,3	8267492,411	594407,9882	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D564		LMS-1	RUA MANOEL NOBRE	0+8,19	8267502,328	594419,8108	0+8,3	8267504,187	594417,2785	3,14	0,15	Continua	0,47	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D562		LFO-1	RUA AFONSO AMARILHO	3+3,27	8267366,616	594512,8365	3+18,27	8267354,575	594503,8907	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D561		LMS-1	RUA AFONSO AMARILHO	3+18,06	8267356,641	594501,4547	3+18,27	8267354,575	594503,8907	3,19	0,15	Continua	0,48	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D560		LFO-2	RUA AFONSO AMARILHO	1+5,86	8267396,641	594535,1448	3+2,04	8267367,602	594513,5696	36,18	0,12	1x2	1,45	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D55F		LFO-1	RUA AFONSO AMARILHO	0+8,82	8267410,318	594545,3066	1+3,82	8267398,278	594536,3608	15	0,15	Continua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D55E		LMS-1	RUA AFONSO AMARILHO	0+8,82	8267408,462	594547,8054	0+8,82	8267410,318	594545,3066	3,11	0,15	Continua	0,47	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar
D55D		LFO-2	RUA JOAQUIM TAVARES	0+00,00	8267227,195	594798,5162	29+15,9	8267579,808	594318,6103	595,9	0,12	1x2	23,84	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar
D55C		LFO-2	RUA JOSEFINA STEFANI	0+00,00	8267364,202	594708,2782	1+9,56	8267340,164	594691,3785	29,56	0,12	1x2	1,18	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

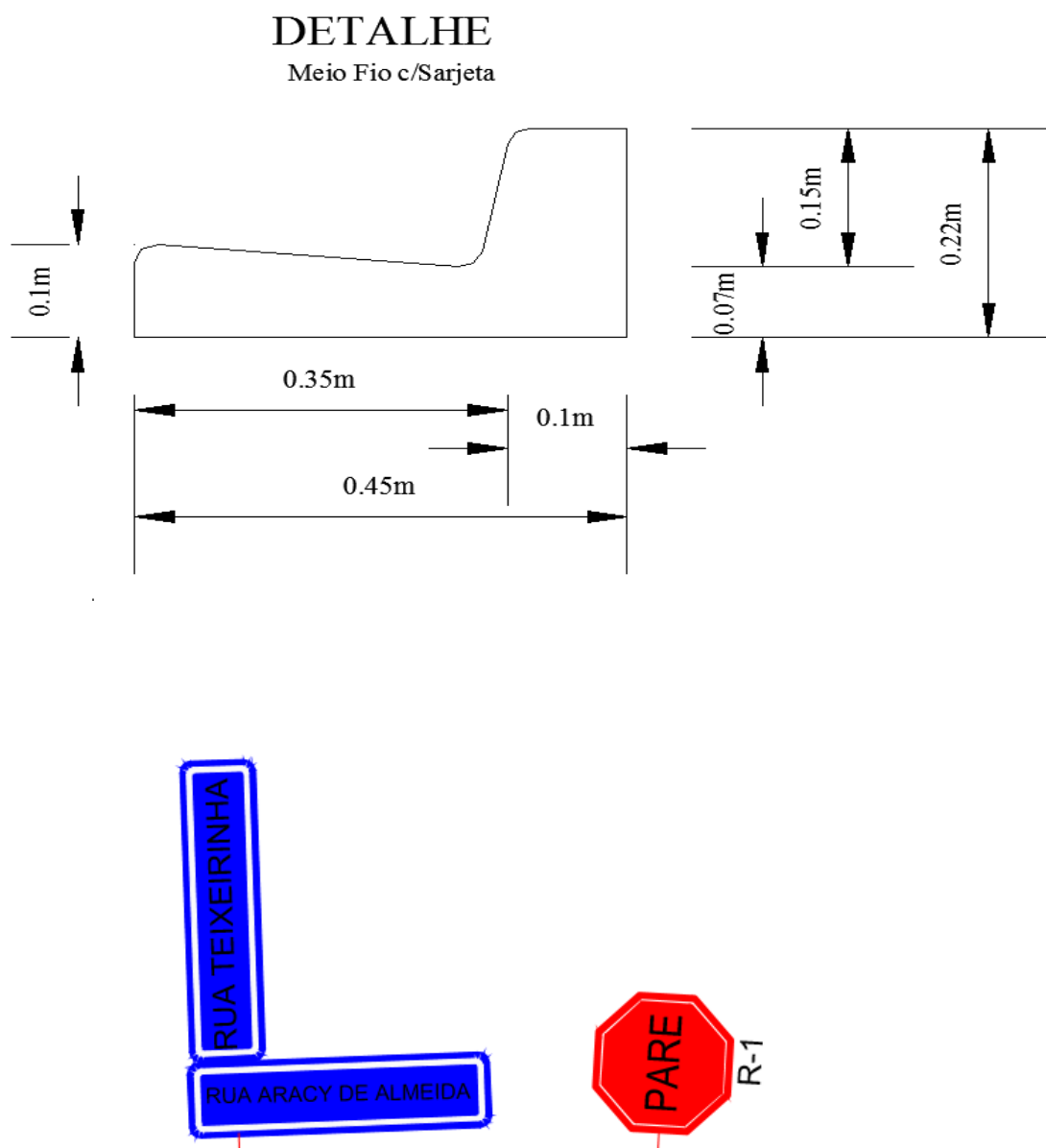
CAD ID		FAIXA	LOCALIZAÇÃO										FAIXAS				ESPECIFICAÇÕES					Situação
			Eixo	KM/EST (início)	Nort (Y)	Est (X)	KM/EST (final)	Nort (Y)	Est (X)	Comp (m)	Lang (m)	Cadência	Área	Cor	Material	Tacha	Qtd Tacha					
D558		LFO-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	1+13,5	8267336,955	594689,0823	2+8,5	8267324,756	594680,3538	15	0,15	Contínua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D55A		LMS-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	2+8,5	8267326,554	594677,8446	2+8,5	8267324,756	594680,3538	3,09	0,15	Contínua	0,46	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D559		LMS-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	3+6,08	8267308,559	594672,7936	3+6,08	8267310,466	594670,1287	3,28	0,15	Contínua	0,49	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D558		LFO-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	3+6,08	8267310,466	594670,1287	4+1,08	8267298,267	594661,4002	15	0,15	Contínua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D557		LFO-2	RUA JOSÉFINA STEFANI	4+2,93	8267296,761	594660,3226	5+13,48	8267271,914	594642,544	30,55	0,12	1x2	1,22	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D556		LFO-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	5+17,42	8267268,713	594640,2533	6+12,42	8267256,514	594631,5247	15	0,15	Contínua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D555		LMS-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	6+12,1	8267258,551	594629,2175	6+12,42	8267256,514	594631,5247	3,08	0,15	Contínua	0,46	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D554		LFO-2	RUA JOSÉFINA STEFANI	8+8,91	8267228,742	594607,9088	11+9,75	8267183,467	594567,2735	60,84	0,12	1x2	2,43	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D553		LFO-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	7+10,03	8267242,797	594620,5132	8+5,03	8267231,626	594610,5022	15	0,15	Contínua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D552		LMS-1	RUA JOSÉFINA STEFANI	7+10,03	8267242,792	594620,5184	7+10,21	8267240,498	594622,8093	3,24	0,15	Contínua	0,49	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D551		LFO-2	RUA SD	0+00,00	8267212,172	594794,7167	2+10,15	8267171,917	594764,8126	50,15	0,12	1x2	2,01	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D550		LFO-1	RUA SD	2+12,61	8267169,943	594763,9462	3+7,61	8267157,902	594754,4013	15	0,15	Contínua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D54F		LMS-1	RUA SD	3+7,42	8267159,857	594752,0863	3+7,61	8267157,902	594754,4013	3,03	0,3	Contínua	0,91	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D537		LFO-1	RUA H	22+15,66	8267424,848	594385,3841	23+10,66	8267433,224	594372,9406	15	0,15	Contínua	2,25	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D535		LFO-2	RUA H	0+00,00	8267152,177	594750,1496	22+12,22	8267422,93	594388,2332	452,22	0,1	1x2	15,07	amarela	Tinta acrílica	não	0	implantar				
D534		LMS-1	RUA H	23+10,66	8267433,224	594372,9406	23+10,66	8267435,974	594374,7915	3,31	0,1	Contínua	0,33	branca	Tinta acrílica	não	0	implantar				



5.6 - Projeto de Obras Complementares

O projeto de obras complementares inclui remoção de postes, meio fio com sarjeta e placas esmaltadas

Os desenhos em planta e perfil do projeto estão sendo apresentado a seguir:





6 - ESPECIFICAÇÕES



6.1 - SERVIÇOS DE TERRAPLENAGEM

Cortes, Empréstimos e Aterros:

Segue na íntegra o que preconiza a especificação do DNIT-ME 164/2013-ES, DNIT 104/105/107/108 2009-ES.

6.2 - SERVIÇOS DE PAVIMENTAÇÃO

6.2.1 - REGULARIZAÇÃO DO SUBLEITO

1- OBJETIVO

Esta especificação estabelece o processo de preparo do subleito para pavimentação.

2 - DESCRIÇÃO

O preparo do subleito do pavimento consistirá nos serviços necessários para que o mesmo assuma a forma definida pelos alinhamentos, perfis, dimensões e seção transversal típica, estabelecida pelo Projeto e para que o subleito fique em condições de receber o pavimento, tudo de acordo com a presente instrução.

3 – MATERIAL

O material a ser usado como subleito deve ser uniforme, homogêneo, e possuir características de I.S.C.> 2% e expansão inferior a 2%.

4 - EQUIPAMENTO

O equipamento mínimo a ser utilizado no preparo do subleito para pavimentação é o seguinte:

- a) Motoniveladora, com escarificador;
- b) Rolos compactadores autopropulsado tipo pé de carneiro, liso-vibratórios e pneumáticos;
- c) Grades de discos, arados de discos e tratores de pneus;
- d) Caminhão tanque irrigadeira;
- e) Pequenas ferramentas, tais como: enxadas, pás, picaretas, etc.



5 - PROCESSOS DE CONSTRUÇÃO

5.1 - Regularização

A superfície do subleito deverá ser regularizada na largura do Projeto com motoniveladora, de modo que, assuma a forma determinada pela seção transversal e demais elementos do projeto;

As pedras ou matacões encontradas por ocasião da regularização deverão ser removidas, devendo ser o volume por eles ocupado, preenchido por solo adjacente.

5.2 - Umedecimento ou secagem e Compressão

Umedecimento ou secagem será feito até que o material adquira o teor e umidade mais conveniente ao seu adensamento, a juízo da Fiscalização;

A compressão será feita progressivamente, das bordas para o centro do leito, até que o material fique suficientemente compactado, adquirindo a compactação de 100% do Proctor Normal, na profundidade de 20,00 cm;

Nos lugares inacessíveis aos compressores ou onde seu emprego não for recomendável, deverá ser feita a compressão por meio de soquetes.

5.3 - Acabamento

O acabamento poderá ser feito a mão ou a máquina e será verificado com auxílio de gabarito que eventualmente acusarão saliências e depressões a serem corrigidas;

Feitas as correções, caso ainda haja excesso de material, deverá o mesmo ser removido para fora do leito e feito a verificação do gabarito.

Estas operações de acabamento deverão ser repetidas até que o subleito se apresente de acordo com os requisitos da presente instrução.

6 - ABERTURA DO TRÂNSITO

Não será permitido o trânsito sobre o subleito já preparado.



7 - CONTROLE TECNOLÓGICO

a) Determinação de massa específica aparente “in situ”, com espaçamento máximo de 100m de pista ou segmento de rua, nos pontos onde foram coletadas as amostras para os ensaios de compactação;

b) Uma determinação do teor da umidade, a cada 100 m ou segmento de rua, imediatamente antes da compactação;

c) Limite de plasticidade e granulometria, com espaçamento máximo de 250 m de pista ou segmento de rua, e, no mínimo dois grupos de ensaios por dia;

d) Um ensaio do Índice de Suporte Califórnia com energia de compactação pelo método DNER-ME 162/94 método “A” (12 golpes), com espaçamento máximo de 500 m de pista ou segmento de rua, e, no mínimo, um ensaio cada dois dias;

e) Um ensaio de compactação segundo o método DNER-ME 162/94 MÉTODO “A” (12 golpes), para determinação da massa específica aparente seca, máxima, com espaçamento máximo de 100 m de pista ou segmento de rua, com amostras coletadas em pontos obedecendo sempre à ordem: bordo direito, eixo, bordo esquerdo, e etc. A 60 cm do bordo. Exigindo 100% no ensaio DNER-ME 162/94 MÉTODO “A” (12 golpes).

8 - PROTEÇÃO DA OBRA

Durante o período de construção, até o seu recobrimento, o leito deverá ser protegido contra os agentes atmosféricos e outros que possam danificá-los.

9 - CONDIÇÕES

O subleito preparado deverá ser analisado pela fiscalização através de ensaios de compactação e levantamento topográfico para que se processe a liberação do mesmo;

O perfil longitudinal do subleito preparado não deverá afastar-se dos perfis estabelecidos pelo projeto de mais de (um) 1,00 cm, mediante verificação pela régua;

A tolerância para o perfil transversal é a mesma, sendo a verificação feita pelo gabarito.



10 – MEDIÇÃO E PAGAMENTO

Será medida em metros quadrados, sendo a largura considerada, a distância entre as faces externas das guias e pago segundo os preços unitários contratuais cobrindo todas as despesas de escarificação na profundidade máxima de 20 cm, gradeamento, umedecimento ou secagem, compactação e acabamento.

6.2.2 – REFORÇO DO SUBLEITO

1 – OBJETIVO

A presente instrução tem por objetivo fixar a maneira de execução de reforço do subleito, constituídos de solos selecionados, em ruas que receberão pavimentação.

2 – MATERIAL

O material a ser usado como reforço do subleito deve ser uniforme, homogêneo, e possuir características de I.S.C. $\geq 10\%$ e expansão inferior a 2%.

3 – EQUIPAMENTO

O equipamento mínimo a ser utilizado no preparo do reforço do subleito para pavimentação é o seguinte:

- a) Motoniveladora, com escarificador;
- b) Rolos compactadores autopropulsado tipo pé de carneiro, liso-vibratórios e pneumáticos;
- c) Grades de discos, arados de discos e tratores de pneus;
- d) Caminhão tanque irrigadeira;
- e) Pequenas ferramentas, tais como: enxadas, pás, picaretas, etc.

4 – MÉTODOS DE CONSTRUÇÃO

O subleito sobre o qual será executado o reforço deverá estar perfeitamente regularizado e consolidado, de acordo com as condições fixadas pela instrução referente à regularização do subleito;

O material de jazida será distribuído uniformemente sobre o subleito, misturado e pulverizado, até que pelo menos 60% do total, em peso, excluído o material graúdo, passe na peneira nº 4 (4,8 mm);



Caso o teor de umidade do material destorroado seja superior a 1% ao teor ótimo determinado pelo ensaio de compactação feito de acordo com o método adotado para determinação da massa específica aparente seca máxima, proceder-se-á aeração do mesmo, com equipamento adequado, até reduzi-lo a aquele limite;

Se o teor de umidade do solo destorroado for inferior em mais de 1% ao teor de umidade acima referido será procedida à irrigação até alcançar aquele valor. Concomitantemente com a irrigação deverá ser executada a homogeneização do material, a fim de garantir uniformidade de umidade;

O material umedecido e homogeneizado será distribuído de forma regular e uniforme em toda a largura do leito, de tal forma que após a compactação, sua espessura não exceda de 20 cm;

A execução de camadas com superior a 20 cm, só será permitida pela Fiscalização desde que, se comprove que o equipamento empregado seja capaz de compactar em espessuras maiores de modo a garantir a uniformidade do grau de compactação em toda profundidade da camada;

A compactação será procedida por equipamento adequado ao tipo de solo, rolo pé-de-carneiro ou liso vibratório e pneumático, e deverá progredir das bordas para o centro da faixa, nos trechos retos ou na borda mais baixa para a mais alta nas curvas, paralelamente ao eixo da faixa a ser pavimentada;

A compactação do material em cada camada deverá ser feita até obter-se uma densidade aparente seca, não inferior a 100% da densidade máxima determinada no ensaio de compactação, com a energia de compactação de no mínimo de 26 golpes;

Concluída a compactação do reforço do subleito, sua superfície deverá ser regularizada com motoniveladora, de modo que, assuma a forma determinada pela seção transversal e demais elementos do projeto, sendo comprimida com equipamento adequado, até que apresente lisa e isenta de partes soltas e sulcadas;

As cotas de projeto do eixo longitudinal do reforço do subleito não deverão apresentar variações superiores a 1,5 cm;

As cotas de projeto das bordas da seção transversal do reforço do subleito não deverão apresentar variações superiores a 1,00 cm.



5 – CONTROLE TECNOLÓGICO

a) Determinação de massa específica aparente “in situ” no mínimo a cada 400m² de pista compactada ou por rua, nos pontos onde foram coletadas as amostras para os ensaios de compactação;

b) Uma determinação do teor de umidade no mínimo a cada 400m² ou por rua, imediatamente antes da compactação;

c) Limite de plasticidade e granulometria, com espaçamento máximo de 250 m de pista ou segmento de rua, e, no mínimo dois grupos de ensaios por dia;

d) Um ensaio de ISC no mínimo a cada 800 m² ou por rua, moldando o material logo após a coleta de amostra, sem alteração de umidade da pista, em três corpos de prova na energia de compactação de no mínimo de 26 golpes, conforme o método DNER ME-162/94;

e) Um ensaio de compactação, segundo método adotado para determinação de massa específica aparente seca máxima, no mínimo a cada 400m² ou por rua em qualquer ponto da seção transversal;

((Nota: Para os ensaios indicados b), c), d) e e) as amostras devem ser coletadas do material espalhado na pista imediatamente antes da compactação da camada.

6 – MEDIÇÃO E PAGAMENTO

Os volumes serão medidos por metro cúbico compactado na pista, incluindo indenização de jazidas, perdas devido a excesso de largura, carga, descarga, espalhamento, umedecimento ou secagem, gradeamento, compactação e acabamento de acordo com o seguinte critério: Sub-base medida entre as faces externas de guias.

O transporte será medido em toneladas vezes quilômetros de camadas acabadas.

Esse serviço será pago de acordo com o custo unitário.



6.2.3 – SUB-BASE DE SOLO ESTABILIZADO GRANULOMETRICAMENTE

1 – OBJETIVO

A presente instrução tem por objetivo fixar a maneira de execução de sub-base, constituídos de solos selecionados com Índice de grupo igual a zero, em ruas que receberão pavimentação.

2 – MATERIAL

O material a ser usado como sub-base deve ser uniforme, homogêneo, e possuir características de I.S.C. $\geq$ 20%, relação sílica /sesquióxidos menor que dois, expansão inferior a 0,2% e índice de grupo igual a zero.

3 – EQUIPAMENTO

O equipamento mínimo a ser utilizado no preparo da sub-base para pavimentação é o seguinte:

- a) Motoniveladora, com escarificador;
- b) Rolos compactadores autopropulsado tipo pé de carneiro, liso-vibratórios e pneumáticos;
- c) Grades de discos, arados de discos e tratores de pneus;
- d) Caminhão tanque irrigadeira;
- e) Pequenas ferramentas, tais como: enxadas, pás, picaretas, etc.

4 – MÉTODOS DE CONSTRUÇÃO

O reforço sobre o qual será executada a sub-base deverá estar perfeitamente regularizado e consolidado, de acordo com as condições fixadas pela instrução referente à regularização do reforço do subleito;

O material de jazida será distribuído uniformemente sobre o reforço do subleito, misturado e pulverizado, até que pelo menos 60% do total, em peso, excluído o material gráudo, passe na peneira nº 4 (4,8 mm);

Caso o teor de umidade do material destorroado seja superior a 1% ao teor ótimo determinado pelo ensaio de compactação feito de acordo com o método adotado para



determinação da massa específica aparente seca máxima, proceder-se-á aeração do mesmo, com equipamento adequado, até reduzi-lo aquele limite;

Se o teor de umidade do solo destorroado for inferior em mais de 1% ao teor de umidade acima referido será procedida à irrigação até alcançar aquele valor. Concomitantemente com a irrigação deverá ser executada a homogeneização do material, a fim de garantir uniformidade de umidade;

O material umedecido e homogeneizado será distribuído de forma regular e uniforme em toda a largura do leito, de tal forma que após a compactação, sua espessura não exceda de 20 cm;

A execução de camadas com superior a 20 cm, só será permitida pela Fiscalização desde que, se comprove que o equipamento empregado seja capaz de compactar em espessuras maiores de modo a garantir a uniformidade do grau de compactação em toda profundidade da camada;

A compactação será procedida por equipamento adequado ao tipo de solo, rolo pé-de-carneiro ou liso vibratório e pneumático, e deverá progredir das bordas para o centro da faixa, nos trechos retos ou na borda mais baixa para a mais alta nas curvas, paralelamente ao eixo da faixa a ser pavimentada;

A compactação do material em cada camada deverá ser feita até obter-se uma densidade aparente seca, não inferior a 100% da densidade máxima determinada no ensaio de compactação, com a energia de compactação de no mínimo de 26 golpes;

Concluída a compactação da sub-base, sua superfície deverá ser regularizada com motoniveladora, de modo que, assuma a forma determinada pela seção transversal e demais elementos do projeto, sendo comprimida com equipamento adequado, até que apresente lisa e isenta de partes soltas e sulcadas;

As cotas de projeto do eixo longitudinal da sub-base não deverão apresentar variações superiores a 1,5 cm;

As cotas de projeto das bordas da seção transversal da sub-base não deverão apresentar variações superiores a 1,00 cm.



5 – CONTROLE TECNOLÓGICO

a) Determinação de massa específica aparente “in situ” no mínimo a cada 400m² de pista compactada ou por rua, nos pontos onde foram coletadas as amostras para os ensaios de compactação;

b) Uma determinação do teor de umidade no mínimo a cada 400m² ou por rua, imediatamente antes da compactação;

c) Limite de plasticidade e granulometria, com espaçamento máximo de 250 m de pista ou segmento de rua, e, no mínimo dois grupos de ensaios por dia;

d) Um ensaio de ISC no mínimo a cada 800 m² ou por rua, moldando o material logo após a coleta de amostra, sem alteração de umidade da pista, em três corpos de prova na energia de compactação de no mínimo de 26 golpes, conforme o método DNER ME-162/94;

e) Um ensaio de compactação, segundo método adotado para determinação de massa específica aparente seca máxima, no mínimo a cada 400m² ou por rua em qualquer ponto da seção transversal;

Nota: Para os ensaios indicados b), c), d) e e) as amostras devem ser coletadas do material espalhado na pista imediatamente antes da compactação da camada.

6 – MEDIÇÃO E PAGAMENTO

Os volumes serão medidos por metro cúbico compactado na pista, incluindo indenização de jazidas, perdas devido a excesso de largura, carga, descarga, espalhamento, umedecimento ou secagem, gradeamento, compactação e acabamento de acordo com o seguinte critério: Sub-base medida entre as faces externas de guias.

O transporte será medido em toneladas vezes quilômetros de camadas acabadas.

Esse serviço será pago de acordo com o custo unitário.



6.2.4 – BASE DE SOLO ESTABILIZADO GRANULOMETRICAMENTE

1 – OBJETIVO

A presente instrução tem por objetivo fixar a maneira de execução de base constituída de solo selecionado em ruas que receberão pavimentação.

2 – MATERIAL

O material a ser usado como base deve ser uniforme, homogêneo, possuir características de I.S.C. $\geq$ 60%, relação sílica /sesquióxidos menor que 2, expansão inferior a 0,2%, Índice de Grupo igual a zero e pertencer a qualquer das faixas (E, F), do DNIT, conforme parágrafo 5 para $N < 10^6$.

3 – EQUIPAMENTO

O equipamento mínimo a ser utilizado no preparo da base para pavimentação é o seguinte:

- a) Motoniveladora, com escarificador;
- b) Rolos compactadores autopropulsado tipo pé de carneiro, liso-vibratórios e pneumáticos;
- c) Grades de discos, arados de discos e tratores de pneus;
- d) Caminhão tanque irrigadeira;
- e) Pequenas ferramentas, tais como: enxadas, pás, picaretas, etc.

4 – MÉTODOS DE CONSTRUÇÃO

A sub-base sobre a qual será executada a base deverá estar perfeitamente regularizada e consolidada, de acordo com as condições fixadas pela instrução sobre



SUB-BASE DE SOLO ESTABILIZADO;

O material de jazida será distribuído uniformemente sobre a sub-base, misturado e pulverizado, até que pelo menos 60% do total, em peso, excluído o material graúdo, passe na peneira nº 4 (4,8 mm);

Caso o teor de umidade do material destorroado seja superior em 1% ao teor determinado pelo ensaio de compactação feito de acordo com o método adotado para determinação da massa específica aparente seca, máxima, proceder-se-á aeração do mesmo, com equipamento adequado, até reduzi-los aquele limite;

Se o teor de umidade do solo destorroado for inferior em mais de 1% ao teor de umidade acima referido, será procedida à irrigação até alcançar aquele valor. Concomitantemente com a irrigação deverá ser executada a homogeneização do material a fim de garantir uniformidade de umidade;

O material umedecido e homogeneizado será distribuído de forma regular e uniforme em toda a largura do leito, de tal forma que após a compactação, sua espessura não exceda a 20 cm;

A execução de camadas com espessura superior a 20 cm, só será permitida pela Fiscalização, desde que, se comprove que o equipamento empregado seja capaz de compactar em espessuras maiores de modo a garantir a uniformidade de grau de compactação em toda a profundidade da camada;

A compactação será procedida por equipamentos adequados ao tipo de solo, rolo pé-de-carneiro ou liso vibratório e pneumático, e deverá progredir das bordas para o centro da faixa, nos trechos retos ou da borda mais baixa para a mais alta nas curvas, paralelamente ao eixo da faixa a ser pavimentada;

A compactação do material em cada camada deverá ser feita até obter-se uma densidade aparente seca, não inferior a 100% da densidade máxima determinada do ensaio de compactação, com energia de compactação mínima de 55 golpes;

Concluída a compactação da base, sua superfície deverá ser regularizada com motoniveladora, de modo que assuma a forma determinada pela seção transversal e demais elementos do projeto, sendo comprimida com equipamento adequado, até que apresente lisa e isenta de partes soltas e sulcadas;



As cotas de projeto do eixo longitudinal da base, não deverão apresentar variações superiores a 1,5 cm;

As cotas de projeto das bordas das seções transversais da base não deverão apresentar variações superiores a 1,00 cm.

5 – COMPOSIÇÕES GRANULOMÉTRICAS

Deverão possuir composição granulométrica em uma das faixas para $N < 10^6$ da Norma do DNIT 141/2010-ES do conforme quadro abaixo ou outra aprovada pela fiscalização:

PENEIRAS		E	F	Tolerâncias da Faixa de projeto
Pol.	Mm			
2"	50,8	100	-	± 7
1"	25,4	100	100	± 7
3/8"	9,5	-	-	± 7
Nº.4	4,8	55-100	10-100	± 5
Nº 10	2,0	40-100	55-100	± 5
Nº 40	0,42	20-50	30-70	± 2
Nº 200	0,074	6-20	8-25	± 2



6 – CONTROLE TECNOLÓGICO

a) Determinação de massa específica aparente “in situ” no mínimo a cada 400m² de pista compactada ou por rua, nos pontos onde foram coletadas as amostras para os ensaios de compactação;

b) Uma determinação do teor de umidade no mínimo a cada 400m² ou por rua, imediatamente antes da compactação;

c) Ensaios de limites de liquidez, limite de plasticidade e de granulometria, respectivamente segundo os métodos DNER-ME 44-71, DNER-ME 82-63 e DNER-ME 80-64 no mínimo a cada 800 m² ou por rua;

d) Um ensaio de ISC no mínimo a cada 800 m² ou por rua, moldando o material logo após a coleta de amostra, sem alteração de umidade da pista, em três corpos de prova na energia de compactação de no mínimo de 55 golpes, conforme o método DNER- ME-162/94;

e) Um ensaio de compactação, segundo método adotado para determinação de massa específica aparente seca, máxima, no mínimo a cada 400m² ou por rua em qualquer ponto da seção transversal;

Nota: Para os ensaios indicados b), c), d), e) as amostras devem ser coletadas do material espalhado na pista imediatamente antes da compactação do material.

7 – MEDIÇÃO E PAGAMENTO

Os volumes serão medidos por metro cúbico compactado na pista, incluindo indenização de jazidas, perdas devido a excesso de largura, carga, descarga, espalhamento, umedecimento ou secagem, gradeamento, compactado e acabamento de acordo com o seguinte critério: Base medida entre as faces externas de guias.

O transporte será medido em toneladas vezes quilômetros da camada acabada.

Esse serviço será pago de acordo com o custo unitário proposto.



6.2.5 – IMPRIMAÇÃO

1 – OBJETIVO

A imprimação impermeabilizante betuminosa consistirá na aplicação de material betuminoso de baixa viscosidade, diretamente sobre a superfície previamente preparada de uma base constituída de solo estabilizado que irá receber um revestimento betuminoso.

2 – DESCRIÇÃO

A imprimação deverá obedecer às seguintes operações:

- I – Varredura e limpeza da superfície;
- II – Secagem da superfície;
- III – Distribuição de material betuminoso;
- IV – Repouso da imprimação
- V – Pintura de Ligação.

3 – MATERIAIS

3.1 – Material Betuminoso

O material betuminoso, para efeito da presente instrução, pode ser a critério da Fiscalização, ser os seguintes:

- 4) Asfalto diluído CM-30

Os materiais betuminosos referidos deverão estar isentos de impurezas;

Os materiais para a imprimadura impermeabilizante betuminosa só poderão ser empregados depois de aceitos pela Fiscalização.

4 – EQUIPAMENTOS

O equipamento necessário para a execução de imprimação impermeabilizante betuminosa deverá consistir de vassouras manuais ou vassoura mecânica, equipamento para aquecimento de material betuminoso, quando necessário, distribuidor de material betuminoso sob pressão e distribuidor manual de material betuminoso.



Vassouras Manual – Deverão ser em suficientes para o bom andamento dos serviços e ter os fios suficientemente duros para varrer a superfície sem cortá-la;

Vassoura Mecânica – Deverá ser construída de modo que a vassoura possa ser regulada e fixada em relação à superfície a ser varrida, e possa varrê-la perfeitamente sem cortá-la ou danificá-la de qualquer maneira;

Equipamento para aquecimento de material betuminoso – Deverá ser tal que aqueça e mantenha o material betuminoso, de maneira que satisfaça aos requisitos dessa instrução: deverá ser provido de pelo menos, um termômetro, sensível a 1°C, para determinação das temperaturas do material betuminoso;

Distribuidor de material betuminoso sob pressão – Deverá ser equipado com aros pneumáticos, e ter sido projetado a funcionar, de maneira que distribua o material betuminoso em jato uniforme, sem falhas, na quantidade e entre os limites de temperatura estabelecidos pela Fiscalização;

Distribuidor manual de material betuminoso – será a mangueira apropriada do distribuidor de material betuminoso sob pressão.

5 – CONSTRUÇÃO

5.1 Varredura e limpeza da superfície.

A varredura da superfície a ser imprimada, deverá ser feita com vassouras manuais ou vassoura mecânica especificada e de modo que remova completamente toda terra poeira e outros materiais estranhos;

A limpeza deverá ser feita o suficiente para permitir que a superfície seque perfeitamente, antes da aplicação do material betuminoso, no caso de serem aplicados CMs:

O material removido pela limpeza terá destino que a Fiscalização determinar.

5.2 – Distribuições do Material Betuminoso



O material betuminoso para a imprimação deverá ser aplicado por um distribuidor sob pressão, nos limites de temperatura de aplicação abaixo, na razão de 0,6 a 1,2 litros por m² e o material da pintura de ligação deverá ser distribuído nas mesmas condições a uma taxa de 0,8ℓ/m² diluído na proporção de 50% de emulsão RR-2C e 50% de água, conforme a Fiscalização determinar;

DESIGNAÇÃO	TEMPERATURA DE APLICAÇÃO
1 – Asfaltos diluídos:	
CM – 30	10 – 50°C
CM – 70	25 – 66°C
RM – 1C	Tº ambiente
RR – 2C	Tº ambiente

Deverá ser feita nova aplicação de material betuminoso nos lugares onde, a juízo da Fiscalização houver deficiência dele.

5.3 – Repouso de Imprimação

Depois de aplicada, a imprimação deverá permanecer em repouso durante o período de 24 horas a critério da fiscalização;

Esse período poderá ser aumentado pela Fiscalização em tempo frio;

A superfície imprimida deverá ser conservada em perfeitas condições, até que seja colocado o revestimento.

6 – CONTROLES DE QUALIDADE DO MATERIAL BETUMINOSO

O material betuminoso deverá ser examinado em laboratório, obedecendo à metodologia indicada pelo DNER, considerando de acordo com a especificação em vigor.



O controle constará de:

4) Para asfalto diluído

01 Ensaio de viscosidade Saybolt-Furol, para carregamento que chegar à obra.

01 ensaio de ponto de fulgor, para cada 100 t;

01 ensaio de destilação, para cada 100 t;

4) Para emulsão:

01 ensaio de viscosidade Engler, para todo carregamento que chegar à obra;

01 ensaio de destilação, para cada 500 t.

6.1 – Controle de Temperatura

A temperatura de aplicação deve ser a estabelecida para o tipo de material betuminoso em uso.

6.2 – Controles de Quantidade de Execução

Será feito mediante a pesagem do carro distribuidor, antes e depois da aplicação do material betuminoso. Não sendo possível a realização do controle por esse método, admite-se seja feito por um dos modos seguintes:

a) Coloca-se, na pista, uma bandeja de peso e área conhecidos. Por uma simples pesada, após a passagem do carro distribuidor, tem-se a quantidade do material betuminoso usado;

b) Utilização de uma régua de madeira, pintada e graduada, que possa dar, diretamente, pela diferença de altura do material betuminoso no tanque do carro distribuidor, antes e depois da operação, a quantidade de material de consumo.

7 – MEDIÇÃO E PAGAMENTO

Será medida através da área executada em metros quadrados e paga segundo os preços unitários contratuais, cobrindo todas as despesas de fornecimento, estocagem e aplicação do material.

O fornecimento e o transporte do material betuminoso serão medidos e pagos em toneladas em separado.



6.2.6 – CONCRETO BETUMINOSO USINADO A QUENTE

1 Objetivo

Estabelecer a sistemática a ser empregada na produção de misturas asfálticas para a construção de camadas do pavimento de estradas de rodagem, de acordo com os alinhamentos, greide e seção transversal de projeto.

2 Definição

Concreto Asfáltico – Mistura executada a quente, em usina apropriada, com características específicas, composta de agregado graduado, material de enchimento (filler) se necessário e cimento asfáltico, espalhada e compactada a quente.

3 Condições gerais

O concreto asfáltico será empregado como revestimento ou capa de rolamento.

Não é permitida a execução dos serviços, objeto desta Especificação, em dias de chuva.

O concreto asfáltico somente deve ser fabricado, transportado e aplicado quando a temperatura ambiente for superior a 10°C.

Todo o carregamento de cimento asfáltico que chegar à obra deve apresentar por parte do fabricante/distribuidor certificado de resultados de análise dos ensaios de caracterização exigidos pela especificação, correspondente à data de fabricação ou ao dia de carregamento para transporte com destino ao canteiro de serviço, se o período entre os dois eventos ultrapassar de 10 dias. Deve trazer também indicação clara da sua procedência, do tipo e quantidade do seu conteúdo e distância de transporte entre a refinaria e o canteiro de obra.

4 Condições específicas

4.1 Materiais

Os materiais constituintes do concreto asfáltico são agregados graúdo, agregado miúdo, material de enchimento filler e ligante asfáltico, os quais devem satisfazer às Normas pertinentes, e às Especificações aprovadas pelo DNIT.



4.1.1 Cimento asfáltico

Será empregado os seguintes tipos de cimento asfáltico de petróleo:

- CAP-50/70

4.1.2 Agregados

4.1.2.1 Agregado graúdo

- a) O agregado graúdo deverá ser pedra britada.
- b) Desgaste Los Angeles igual ou inferior a 40% (DNER-ME 035); admitindo-se excepcionalmente agregados com valores maiores, no caso de terem apresentado comprovadamente desempenho satisfatório em utilização anterior;
- c) índice de forma superior a 0,5 (DNER-ME 086);
- d) durabilidade, perda inferior a 12% (DNER- ME 089).

4.1.2.2 Agregado miúdo

O agregado miúdo pode ser areia, pó-de-pedra ou mistura de ambos ou outro material indicado nas Especificações Complementares. Suas partículas individuais devem ser resistentes, estando livres de torrões de argila e de substâncias nocivas. Deve apresentar equivalente de areia igual ou superior a 55% (DNER-ME 054).

4.1.2.3 Material de enchimento (filer)

Quando da aplicação deve estar seco e isento de grumos, e deve ser constituído por materiais minerais finamente divididos, tais como cimento Portland, cal extinta, pós-calcários, cinza volante, etc.; de acordo com a Norma DNER-EM 367.

4.1.2.4 Melhorador de adesividade



Não havendo boa adesividade entre o ligante asfáltico e os agregados graúdos ou miúdos (DNER-ME 078 e DNER-ME 079), pode ser empregado melhorador de adesividade na quantidade fixada no projeto.

A determinação da adesividade do ligante com o melhorador de adesividade é definida pelos seguintes ensaios:

- a) Métodos DNER-ME 078 e DNER 079, após submeter o ligante asfáltico contendo o dope ao ensaio RTFOT (ASTM – D 2872) ou ao ensaio ECA (ASTM D-1754);
- b) Método de ensaio para determinar a resistência de misturas asfálticas compactadas à degradação produzida pela umidade (AASHTO 283). Neste caso a razão da resistência à tração por compressão diametral estática antes e após a imersão deve ser superior a 0,7 (DNER-ME 138).

4.2 Composições da mistura

A composição do concreto asfáltico deve satisfazer aos requisitos do quadro seguinte com as respectivas tolerâncias no que diz respeito à granulometria (DNER-ME 083) e aos percentuais do ligante asfáltico determinados pelo projeto da mistura.

Peneira de		% em massa, passando.			
Série	Abertura			C	Tolerâncias
2"	50,8			-	-
1 ½"	38,1			-	± 7%
1"	25,4			-	± 7%
¾"	19,1			100	± 7%
½"	12,7			80 – 100	± 7%
3/8"	9,5			70 – 90	± 7%
Nº 4	4,8			44 – 72	± 5%
Nº 10	2,0			22 – 50	± 5%
Nº 40	0,42			8 – 26	± 5%
Nº 80	0,18			4 – 16	± 3%
Nº	0,075			2 – 10	± 2%



Asfalto solúvel no CS2(+)			4,5 – 9,0 Camada	$\pm 0,3\%$
---------------------------------	--	--	------------------------	-------------

Deve ser usada a faixa “C”, cujo diâmetro máximo é inferior a 2/3 da espessura da camada.

No projeto da curva granulométrica, para camada de revestimento, deve ser considerada a segurança do usuário, especificada no item 7.3 – Condições de Segurança.

As porcentagens de ligante se referem à mistura de agregados, considerada como 100%. Para todos os tipos a fração retida entre duas peneiras consecutivas não deve ser inferior a 4% do total.

- a) devem ser observados os valores limites para as características especificadas no quadro a seguir:

Características	Método de ensaio	Camada de Rolamento
Porcentagem de vazios, %	DNER-ME 043	3 a 5
Relação betume/vazios	DNER-ME 043	75 – 82
Estabilidade, mínima, (Kgf) (75 golpes).	DNER-ME 043	500
Resistência à Tração por Compressão Diametral estática a 25°C, mínima, Mpa.	DNER-ME 138	0,65

- b) as Especificações Complementares podem fixar outra energia de compactação;
- c) as misturas devem atender às especificações da relação betume/vazios ou aos mínimos de vazios do agregado mineral, dados pela seguinte tabela:

VAM – Vazios do Agregado Mineral



Tamanho Nominal Máximo do agregado		VAM Mínimo %
#	mm	
1½"	38,1	13
1"	25,4	14
¾"	19,1	15
½"	12,7	16
3/8"	9,5	18

4.3 Equipamento

Os equipamentos necessários à execução dos serviços serão adequados aos locais de instalação das obras, atendendo ao que dispõem as especificações para os serviços.

Devem ser utilizados, no mínimo, os seguintes equipamentos:

a) Depósito para ligante asfáltico;

Os depósitos para o ligante asfáltico devem possuir dispositivos capazes de aquecer o ligante nas temperaturas fixadas nesta Norma. Estes dispositivos também devem evitar qualquer superaquecimento localizado. Deve ser instalado um sistema de recirculação para o ligante asfáltico, de modo a garantir a circulação, desembaraçada e contínua, do depósito ao misturador, durante todo o período de operação. A capacidade dos depósitos deve ser suficiente para, no mínimo, três dias de serviço

b) Silos para agregados;

Os silos devem ter capacidade total de, no mínimo, três vezes a capacidade do misturador e ser divididos em compartimentos, dispostos de modo a separar e estocar, adequadamente, as frações apropriadas do agregado. Cada compartimento deve possuir dispositivos adequados de descarga. Deve haver um silo adequado para o filer, conjugado com dispositivos para a sua dosagem.

c) Usina para misturas asfálticas;



A usina deve estar equipada com uma unidade classificadora de agregados, após o secador, dispor de misturador capaz de produzir uma mistura uniforme. Um termômetro, com proteção metálica e escala de 90° a 210 °C (precisão ± 1 °C), deve ser fixado no dosador de ligante ou na linha de alimentação do asfalto, em local adequado, próximo à descarga do misturador. A usina deve ser equipada, além disto, com pirômetro elétrico ou outros instrumentos termométricos aprovados, colocados na descarga do secador, com dispositivos para registrar a temperatura dos agregados, com precisão de ± 5 °C. A usina deve possuir termômetros nos silos quentes.

Pode, também, ser utilizada uma usina do tipo tambor/secador/misturador, de duas zonas (convecção e radiação), provida de: coletor de pó, alimentador de “filler”, sistema de descarga da mistura asfáltica, por intermédio de transportador de correia com comporta do tipo “clam-shell” ou alternativamente, em silos de estocagem.

A usina deve possuir silos de agregados múltiplos, com pesagem dinâmica e deve ser assegurada a homogeneidade das granulometrias dos diferentes agregados.

A usina deve possuir ainda uma cabine de comando e quadros de força. Tais partes devem estar instaladas em recinto fechado, com os cabos de força e comandos ligados em tomadas externas especiais para esta aplicação. A operação de pesagem de agregados e do ligante asfáltico deve ser semiautomática com leitura instantânea e acumuladora, por meio de registros digitais em “display” de cristal líquido. Devem existir potenciômetros para compensação das massas específicas dos diferentes tipos de ligantes asfálticos e para seleção de velocidade dos alimentadores dos agregados frios.

d) Caminhões basculantes para transporte da mistura;

Os caminhões, tipo basculante, para o transporte do concreto asfáltico usinado a quente, devem ter caçambas metálicas robustas, limpas e lisas, ligeiramente lubrificadas com água e sabão, óleo cru fino, óleo parafínico, ou solução de cal, de



modo a evitar a aderência da mistura à chapa. A utilização de produtos susceptíveis de dissolver o ligante asfáltico (óleo diesel, gasolina etc.) não é permitida.

e) Equipamento para espalhamento e acabamento;

O equipamento para espalhamento e acabamento deve ser constituído de pavimentadoras automotrizes, capazes de espalhar e conformar a mistura no alinhamento, cotas e abaulamento definidos no projeto. As acabadoras devem ser equipadas com parafusos sem fim, para colocar a mistura exatamente nas faixas, e possuir dispositivos rápidos e eficientes de direção, além de marchas para frente e para trás. As acabadoras devem ser equipadas com alisadores e dispositivos para aquecimento, à temperatura requerida, para a colocação da mistura sem irregularidade.

f) Equipamento de compactação

O equipamento para a compactação deve ser constituído por rolo pneumático e rolo metálico liso, tipo tandem ou rolo vibratório. Os rolos pneumáticos, autopropulsionados, devem ser dotados de dispositivos que permitam a calibragem de variação da pressão dos pneus de 2,5 kgf/cm² a 8,4 kgf/cm².

O equipamento em operação deve ser suficiente para compactar a mistura na densidade de projeto, enquanto esta se encontrar em condições de trabalhabilidade.

NOTA: Todo equipamento a ser utilizado deve ser vistoriado antes do início da execução do serviço de modo a garantir condições apropriadas de operação, sem o que, não será autorizada a sua utilização.

4.4 Execução

4.4.1 Pintura de ligação

Sendo decorridos mais de sete dias entre a execução da imprimação e a do revestimento, ou no caso de ter havido trânsito sobre a superfície imprimada, ou, ainda ter sido a imprimação recoberta com areia, pó-de-pedra, etc., deve ser feita uma pintura de ligação.

4.4.2 Temperatura do ligante



A temperatura do cimento asfáltico empregado na mistura deve ser determinada para cada tipo de ligante, em função da relação temperatura-viscosidade. A temperatura conveniente é aquela na qual o cimento asfáltico apresenta uma viscosidade situada dentro da faixa de 75 a 150 SSF, “Saybolt-Furol” (DNER-ME 004), indicando-se, preferencialmente, a viscosidade de 75 a 95 SSF. A temperatura do ligante não deve ser inferior a 107°C nem exceder a 177°C.

4.4.3 Aquecimento dos agregados

Os agregados devem ser aquecidos a temperaturas de 10°C a 15°C acima da temperatura do ligante asfáltico, sem ultrapassar 177°C.

4.4.4 Produção do concreto asfáltico

A produção do concreto asfáltico é efetuada em usinas apropriadas, conforme anteriormente especificado.

4.4.5 Transporte do concreto asfáltico

O concreto asfáltico produzido deve ser transportado, da usina ao ponto de aplicação, nos veículos especificados no item 5.3 quando necessário, para que a mistura seja colocada na pista à temperatura especificada. Cada carregamento deve ser coberto com lona ou outro material aceitável, com tamanho suficiente para proteger a mistura.

4.4.6 Distribuição e compactação da mistura

A distribuição do concreto asfáltico deve ser feita por equipamentos adequados, conforme especificado no item 5.3.

Caso ocorram irregularidades na superfície da camada, estas devem ser sanadas pela adição manual de concreto asfáltico, sendo esse espalhamento efetuado por meio de ancinhos e rodos metálicos.



Após a distribuição do concreto asfáltico, tem início a rolagem. Como norma geral, a temperatura de rolagem é a mais elevada que a mistura asfáltica possa suportar, temperatura essa fixada, experimentalmente, para cada caso.

Caso sejam empregados rolos de pneus, de pressão variável, inicia-se a rolagem com baixa pressão, a qual deve ser aumentada à medida que a mistura seja compactada, e, conseqüentemente, suportando pressões mais elevadas.

A compactação deve ser iniciada pelos bordos, longitudinalmente, continuando em direção ao eixo da pista. Nas curvas, de acordo com a superelevação, a compactação deve começar sempre do ponto mais baixo para o ponto mais alto. Cada passada do rolo deve ser recoberta na seguinte de, pelo menos, metade da largura rolada. Em qualquer caso, a operação de rolagem perdurará até o momento em que seja atingida a compactação especificada.

Durante a rolagem não são permitidas mudanças de direção e inversões bruscas da marcha, nem estacionamento do equipamento sobre o revestimento recém – rolado. As rodas do rolo devem ser umedecidas adequadamente, de modo a evitar a aderência da mistura.

4.4.7 Abertura ao tráfego

Os revestimentos recém–acabados devem ser mantidos sem tráfego, até o seu completo resfriamento.

5 Manejo ambiental

Para execução do concreto asfáltico são necessários trabalhos envolvendo a utilização de asfalto e agregados, além da instalação de usina misturadora.

Os cuidados observados para fins de preservação do meio ambiente envolvem a produção, a estocagem e a aplicação de agregados, assim como a operação da usina.

NOTA: Devem ser observadas as prescrições estabelecidas nos Programas Ambientais que integram o Projeto Básico Ambiental – PBA.

5.1 Agregados



No decorrer do processo de obtenção de agregados de pedreiras e areias devem ser considerados os seguintes cuidados principais:

- a) caso utilizadas instalações comerciais, a brita e a areia somente são aceitas após apresentação da licença ambiental de operação da pedreira/areal, cuja cópia deve ser arquivada junto ao Livro de Ocorrências da Obra;
- b) não é permitida a localização da pedreira e das instalações de britagem em área de preservação ambiental;
- c) planejar adequadamente a exploração da pedreira e do areal, de modo a minimizar os impactos decorrentes da exploração e a possibilitar a recuperação ambiental após o término das atividades exploratórias;
- d) impedir as queimadas;
- e) seguir as recomendações constantes da Norma DNER-ES 279 para os caminhos de serviço;
- f) construir, junto às instalações de britagem, bacias de sedimentação para retenção do pó de pedra eventualmente produzido em excesso;
- g) além destas, devem ser atendidas, no que couber, as recomendações da DNER ISA-07 – Instrução de Serviço Ambiental: impactos da fase de obras rodoviárias – causas/ mitigação/ eliminação.

5.2 Cimento asfáltico

Instalar os depósitos em locais afastados de cursos d'água.

Vedar o descarte do refugo de materiais usados na faixa de domínio e em áreas onde possam causar prejuízos ambientais.

Recuperar a área afetada pelas operações de construção / execução, imediatamente após a remoção da usina e dos depósitos e a limpeza do canteiro de obras.

As operações em usinas asfálticas a quente englobam:

- h) estocagem, dosagem, peneiramento e transporte de agregados frios;
- i) transporte, peneiramento, estocagem e pesagem de agregados quentes;
- j) transporte e estocagem de filer;
- k) transporte, estocagem e aquecimento de óleo combustível e do cimento asfáltico.



Os agentes e fontes poluidoras compreendem

AGENTE POLUIDOR	FONTES POLUIDORAS
I. Emissão de partículas	A principal fonte é o secador rotativo. Outras fontes são: peneiramento, transferência e manuseio de
II. Emissão de gases	Combustão do óleo: óxido de enxofre, óxido de nitrogênio, monóxido de carbono e hidrocarbonetos. Misturador de asfalto: hidrocarbonetos. Aquecimento de cimento asfáltico: hidrocarbonetos. Tanques de estocagem de óleo combustível e de cimento asfáltico: hidrocarbonetos.
III. Emissões Fugitivas	As principais fontes são pilhas de estocagem ao ar livre, carregamento dos silos frios, vias de tráfego, áreas de peneiramento, pesagem e mistura.

NOTA: Emissões Fugitivas – São quaisquer lançamentos ao ambiente, sem passar primeiro por alguma chaminé ou duto projetados para corrigir ou controlar seu fluxo.

Em função destes agentes devem ser obedecidos os itens 6.3 e 6.4.

5.3 Instalação

Impedir a instalação de usinas de asfalto a quente a uma distancia inferior a 200 m (duzentos metros), medidos a partir da base da chaminé, de residências, de hospitais, clínicas, centros de reabilitação, escolas asilos, orfanatos creches, clubes esportivos, parques de diversões e outras construções comunitárias.

Definir no projeto executivo, áreas para as instalações industriais, de maneira tal que se consiga o mínimo de agressão ao meio ambiente.



LO Executante será responsável pela obtenção da licença de instalação/operação, assim como pela manutenção e condições de funcionamento da usina dentro do prescrito nesta Norma.

5.4 Operação

Instalar sistemas de controle de poluição do ar constituídos por ciclones e filtro de mangas ou por equipamentos que atendam aos padrões estabelecidos na legislação.

Apresentar junto com o projeto para obtenção de licença, os resultados de medições em chaminés que comprovem a capacidade do equipamento de controle proposto, para atender aos padrões estabelecidos pelo órgão ambiental.

Dotar os silos de estocagem de agregado frio de proteções lateral e cobertura, para evitar dispersão das emissões fugitivas durante a operação de carregamento.

Enclausurar a correia transportadora de agregado frio.

Adotar procedimentos de forma que a alimentação do secador seja feita sem emissão visível para a atmosfera.

Manter pressão negativa no secador rotativo, enquanto a usina estiver em operação, para evitar emissões de partículas na entrada e na saída.

Dotar o misturador, os silos de agregado quente e as peneiras classificatórias do sistema de controle de poluição do ar, para evitar emissões de vapores e partículas para a atmosfera.

Fechar os silos de estocagem de mistura asfáltica.

Pavimentar e manter limpas as vias de acesso internas, de tal modo que as emissões provenientes do tráfego de veículos não ultrapassem 20% de opacidade.

Dotar os silos de estocagem de filer de sistema próprio de filtragem a seco.

Adotar procedimentos operacionais que evitem a emissão de partículas provenientes dos sistemas de limpeza dos filtros de mangas e de reciclagem do pó retido nas mangas.



Acionar os sistemas de controle de poluição do ar antes dos equipamentos de processo.

Manter em boas condições todos os equipamentos de processo e de controle.

Dotar as chaminés de instalações adequadas para realização de medições.

Substituir o óleo combustível por outra fonte de energia menos poluidora (gás ou eletricidade) e estabelecer barreiras vegetais no local, sempre que possível.

6. Inspeção

6.1 Controle dos insumos

Todos os materiais utilizados na fabricação de Concreto Asfáltico (Insumos) devem ser examinados em laboratório, obedecendo a metodologia indicada pelo DNIT, e satisfazer às especificações em vigor.

6.1.1 Cimento asfáltico

O controle da qualidade do cimento asfáltico consta do seguinte:

- 01 ensaio de penetração a 25°C (DNER-ME 003), para todo carregamento que chegar à obra;
- 01 ensaio do ponto de fulgor, para todo carregamento que chegar à obra (DNER- ME 148);
- 01 índice de susceptibilidade térmica para cada 100t, determinado pelos ensaios DNER-ME 003 e NBR 6560;
- 01 ensaio de espuma, para todo carregamento que chegar à obra;
- 01 ensaio de viscosidade “Saybolt-Furol” (DNER-ME 004), para todo carregamento que chegar à obra;
- 01 ensaio de viscosidade “Saybolt-Furol” (DNER-ME 004) a diferentes temperaturas, para o estabelecimento da curva viscosidade x temperatura, para cada 100t.



6.1.2 Agregados

O controle da qualidade dos agregados consta do seguinte:

a) Ensaios eventuais

Somente quando houver dúvidas ou variações quanto à origem e natureza dos materiais.

- ensaio de desgaste Los Angeles (DNER-ME 035); ensaio de adesividade (DNER-ME 078 e DNER-ME 079). Se o concreto asfáltico contiver dope também devem ser executados os ensaios de RTFOT (ASTM D-2872) ou ECA (ASTM-D-1754) e de degradação produzida pela umidade (AASHTO-283/89 e DNER- ME 138);
- ensaio de índice de forma do agregado graúdo (DNER-ME 086);

b) Ensaios de rotina

- 02 ensaios de granulometria do agregado, de cada silo quente, por jornada de 8 horas de trabalho (DNER-ME 083);
- 01 ensaio de equivalente de areia do agregado miúdo, por jornada de 8 horas de trabalho (DNER-ME 054);
- 01 ensaio de granulometria do material de enchimento (filer), por jornada de 8 horas de trabalho (DNER-ME 083).

6.2 Controle da produção

O controle da produção (Execução) do Concreto Asfáltico deve ser exercido através de coleta de amostras, ensaios e determinações feitas de maneira aleatória de acordo com o Plano de Amostragem Aleatória (vide item 7.4).

6.2.1 Controle da usinagem do concreto asfáltico

a) Controles da quantidade de ligante na mistura

Devem ser efetuadas extrações de asfalto, de amostras coletadas na pista, logo após a passagem da acabadora (DNER-ME 053).

A porcentagem de ligante na mistura deve respeitar os limites estabelecidos no projeto da mistura, devendo-se observar a tolerância máxima de $\pm 0,3$.



Deve ser executada uma determinação, no mínimo a cada 700m de pista.

b) Controle da graduação da mistura de agregados

Deve ser procedido o ensaio de granulometria (DNER-ME 083) da mistura dos agregados resultantes das extrações citadas na alínea "a". A curva granulométrica deve manter-se contínua, enquadrando-se dentro das tolerâncias especificadas no projeto da mistura.

c) Controle de temperatura

São efetuadas medidas de temperatura, durante a jornada de 8 horas de trabalho, em cada um dos itens abaixo discriminados:

- do agregado, no silo quente da usina;
- do ligante, na usina;
- da mistura, no momento da saída do misturador.

As temperaturas podem apresentar variações de $\pm 5^{\circ}\text{C}$ das especificadas no projeto da mistura.

d) Controle das características da mistura

Devem ser realizados ensaios Marshall em três corpos-de-prova de cada mistura por jornada de oito horas de trabalho (DNER- ME 043) e também o ensaio de tração por compressão diametral a 25°C (DNER-ME 138), em material coletado após a passagem da acabadora. Os corpos-de- prova devem ser moldados in loco, imediatamente antes do início da compactação da massa.

Os valores de estabilidade, e da resistência à tração por compressão diametral devem satisfazer ao especificado.

6.2.2 Espalhamento e compactação na pista

Devem ser efetuadas medidas de temperatura durante o espalhamento da massa imediatamente antes de iniciada a compactação. Estas temperaturas devem ser as indicadas, com uma tolerância de $\pm 5^{\circ}\text{C}$.

O controle do grau de compactação – GC da mistura asfáltica deve ser feito, medindo-se a densidade aparente de corpos-de-prova extraídos da mistura



espalhada e compactada na pista, por meio de brocas rotativas e comparando-se os valores obtidos com os resultados da densidade aparente de projeto da mistura.

Devem ser realizadas determinações em locais escolhidos, aleatoriamente, durante a jornada de trabalho, não sendo permitidos GC inferiores a 97% ou superiores a 101%, em relação à massa específica aparente do projeto da mistura (conforme item 7.5, alínea “a”).

6.3 Verificação do produto

A verificação final da qualidade do revestimento de Concreto Asfáltico (Produto) deve ser exercida através das seguintes determinações, executadas de acordo com o Plano de Amostragem Aleatório (vide item 7.4):

a) Espessura da camada

Deve ser medida por ocasião da extração dos corpos-de-prova na pista, ou pelo nivelamento, do eixo e dos bordos; antes e depois do espalhamento e compactação da mistura. Admite-se a variação de $\pm 5\%$ em relação às espessuras de projeto.

b) Alinhamentos

A verificação do eixo e dos bordos deve ser feita durante os trabalhos de locação e nivelamento nas diversas seções correspondentes às estacas da locação.. Os desvios verificados não devem exceder $\pm 5\text{cm}$.

c) Acabamento da superfície

Durante a execução deve ser feito em cada estaca da locação o controle de acabamento da superfície do revestimento, com o auxílio de duas réguas, uma de 3,00m e outra de 1,20m, colocadas em ângulo reto e paralelamente ao eixo da estrada, respectivamente. A variação da superfície, entre dois pontos quaisquer de contato, não deve exceder a 0,5cm, quando verificada com qualquer das réguas.

O acabamento longitudinal da superfície deve ser verificado por aparelhos medidores de irregularidade tipo resposta devidamente calibrados (DNER-PRO 164 e DNER-PRO 182) ou outro dispositivo equivalente para esta finalidade.



Neste caso o Quociente de Irregularidade – QI deve apresentar valor inferior ou igual a 35 contagens/km ($IRI \leq 2,7$).

d) Condições de segurança

O revestimento de concreto asfáltico acabado deve apresentar Valores de Resistência à Derrapagem – $VDR \geq 45$ quando medido com o Pêndulo Britânico (ASTM-E 303) e Altura de Areia – $1,20\text{mm} \geq HS \geq 0,60\text{mm}$ (NF P-98-216-7). Os ensaios de controle são realizados em

segmentos escolhidos de maneira aleatória, na forma definida pelo Plano da Qualidade.

6.4 Plano de Amostragem - Controle Tecnológico

O número e a frequência de determinações correspondentes aos diversos ensaios para o controle tecnológico da produção e do produto são estabelecidos segundo um Plano de Amostragem aprovado pela Fiscalização, de acordo com a seguinte tabela de controle estatístico de resultados (DNER-PRO 277):

TABELA DE AMOSTRAGEM VARIÁVEL

n	5	6	7	8	9	10	11	12
K	1,55	1,41	1,36	1,31	1,25	1,21	1,19	1,16
"	0,45	0,35	0,30	0,25	0,19	0,15	0,13	0,10

TABELA DE AMOSTRAGEM VARIÁVEL

(continuação)



n	13	14	15	16	17	19	21
K	1,13	1,11	1,10	1,08	1,06	1,04	1,01
"	0,08	0,06	0,05	0,04	0,03	0,02	0,01
n = n° de amostras, k = coeficiente multiplicador, " = risco do Executante							

6.4 Condições de conformidade e não conformidade

Todos os ensaios de controle e determinações relativos à produção e ao produto, realizados de acordo com o Plano de Amostragem citado em 7.4, deverão cumprir as Condições Gerais e Específicas desta Norma, e estar de acordo com os seguintes critérios:

a) Quando especificada uma faixa de valores mínimos e máximos devem ser verificadas as seguintes condições:

$X - k_s < \text{valor mínimo especificado}$ ou $X + k_s > \text{valor máximo de projeto}$: Não Conformidade;

$X - k_s \geq \text{valor mínimo especificado}$ ou $X + k_s \leq \text{valor máximo de projeto}$:

Conformidade; Sendo:

$$X_m = \sum_n xi$$

$$S = \sqrt{\sum_{n-1} (xi - xm)^2}$$

Onde:

x_i – valores individuais

X_m – média da amostra



s - desvio padrão da amostra.

k - coeficiente tabelado em função do número de determinações.

n - número de determinações.

- b) Quando especificado um valor mínimo a ser atingido devem ser verificadas as seguintes condições:

Se $x - ks < \text{valor mínimo especificado}$: Não Conformidade;

Se $x - ks \geq \text{valor mínimo especificado}$: Conformidade.

Os resultados do controle estatístico serão registrados em relatórios periódicos de acompanhamento de acordo com a norma DNIT 011/2004-PRO a qual estabelece que sejam tomadas providências para tratamento das “Não-Conformidades” da Produção e do Produto.

Os serviços só devem ser aceitos se atenderem às prescrições desta Norma.

Todo detalhe incorreto ou mal executado deve ser corrigido.

Qualquer serviço só deve ser aceito se as correções executadas colocarem-no em conformidade com o disposto nesta Norma; caso contrário será rejeitado.

7 Critérios de medição

Os serviços conformes serão medidos de acordo com os critérios estabelecidos no Edital de Licitação dos serviços ou, na falta destes critérios, de acordo com as seguintes disposições gerais:

O concreto asfáltico será medido em toneladas de mistura efetivamente aplicada na pista. Não serão motivos de medição mão-de-obra, materiais (exceto cimento asfáltico), transporte da mistura da usina à pista e encargos quando estiverem incluídos na composição do preço unitário;

- a) A quantidade de cimento asfáltico aplicada é obtida pela média aritmética dos valores medidos na usina, em toneladas;
- b) O transporte do cimento asfáltico não será objeto de medição em separado;
- c) Nenhuma medição será processada se a ela não estiver anexado um relatório de controle da qualidade contendo os resultados dos ensaios e determinações devidamente interpretados, caracterizando a qualidade do serviço executado.



9 Critérios de pagamento

Os serviços serão pago de acordo com a medição em toneladas.

6.2.7 - DRENAGEM

6.2.7.1 - GALERIAS DE ÁGUAS PLUVIAIS, BUEIROS TUBULARES E CELULARES DE CONCRETO.

6.2.7.1.1 - GALERIAS DE ÁGUAS PLUVIAIS

1 – GENERALIDADES

A execução das obras de galerias de águas pluviais obedecerá em tudo aos projetos e estas Especificações e às normas da A.B.N.T.

Os projetos somente poderão ser alterados por motivo plenamente justificado e mediante autorização escrita da Fiscalização.

A empreiteira deverá manter no local da obra, cópia do projeto em boas condições de conservação, bem como uma caderneta para anotações de ocorrências.

A empreiteira será responsável pela segurança contra acidentes, tanto de seus operários como de terceiros, devendo observar nesse sentido, todo o cuidado na operação de máquinas, utilização de ferramentas, sinalização de valas abertas, fogo, etc.

A Fiscalização poderá exigir quando necessário, a colocação de sinalizações especiais, a expensas da empreiteira.

2 - TUBULAÇÕES

As galerias serão executadas com tubos pré-moldados de concreto tipo ponta e bolsa ou macho e fêmea, armados quando necessários.

Os tubos somente poderão ser assentados, após aprovação da Fiscalização que poderá, a expensas da empreiteira, solicitar os ensaios que julgar necessários, bem como, rejeitar o material julgado impróprio para uso.

3 - ABERTURAS DE VALAS

Abertura de valas para assentamento de tubos deverá obedecer rigorosamente o piqueteamento feito por ocasião da locação do projeto.

A profundidade deverá obedecer às cotas do projeto, podendo ser alterado, mediante autorização expressa da Fiscalização, nos pontos onde o terreno natural for atingido em profundidade inferior à estabelecida no projeto.



Na falta de cotas para o fundo na vala, deverá ser obedecido o diâmetro nominal de tubo, mais um metro de cobertura para berços com lastro de cascalho e berço comum de concreto e ao nível da base empregar berço envoltório de concreto.

A largura da vala será igual ao diâmetro nominal do coletor mais 0,60 m, para diâmetros até 400 mm e mais 0,80m para diâmetros superiores. Estes valores serão adotados para profundidade até 2,00 m. Para cada metro, além de 2,00 m, as larguras da vala serão aumentadas 0,10 m.

As larguras das valas poderão ser aumentadas ou diminuídas de acordo com as condições do terreno, ou face dos outros fatores, que se apresentarem na ocasião, o que será verificado pela Fiscalização.

A critério da Fiscalização, onde for difícil manter a verticalidade das paredes da vala, devido à instabilidade do solo local, será permitida a execução do escoramento, de maneira que poderá ser contínuo ou descontínuo.

Será considerado contínuo o escoramento que cubra toda a parede da vala e descontínuos aqueles que cubram apenas a metade da parede da vala.

Para efeito de pagamento por preços unitários, quando for o caso, material escavado nas valas será classificado em três categorias, a saber:

a) 1º Categoria: O solo comum, que possa ser escavado como o enxadão ou picareta.

b) 2º Categoria: O material que somente possa ser escavado com picareta, o argilito, o arenito ou material brejoso escavado abaixo do lençol freático, e os matacões de rochas, com menos de $0,5 \text{ m}^3$ de volume.

c) 3º Categoria: A rocha compactada em geral, o material compacto que possa ser escavado com uso de fogo e os matacões de rocha com mais de $0,5 \text{ m}^3$ de volume.

Quando houver infiltrações ou entrada de água direta na superfície deverá ser mantida na obra, bombas para esgotamento de tipo e capacidade apropriada.

4 - BERÇOS

Berço com lastro de cascalho - Será executado com cascalho de boa qualidade sem material deletério e granulometria conveniente.

Berço comum de concreto será construído em concreto ciclópico composto de 70% de concreto $F_{ck} = 15\text{MPa}$ e 30% de pedra-de-mão.

Berço envoltório de concreto - Será construído com concreto $F_{ck} = 220\text{MPa}$ com fator água/ cimento em torno de 0.5 e bem vibrado.



5 - ASSENTAMENTOS DE TUBOS

O assentamento de tubos somente poderá ser feito, após a aprovação do fundo da vala pela Fiscalização, fundo esse, que deverá estar plano com declividade igual à indicada no projeto. Os tubos deverão obedecer alinhamento rigoroso.

As juntas entre tubos serão preenchidas com argamassa de cimento e areia no traço 1:3, interna e externamente no sendo permitido o excesso de argamassa nas paredes internas.

6 - PREENCHIMENTOS DAS VALAS

O Preenchimento das valas somente poderá ser feito após a aprovação do assentamento e reajustamento dos tubos pela Fiscalização.

Será feito com o próprio material proveniente da escavação em camadas de espessura não superior a 20 cm, convenientemente umedecidas e compactadas com soquete manual. Especial cuidado deverá ser dispensado na compactação da camada entre o fundo da vala e o plano situado a 30 cm acima dos tubos.

7 - MEDIÇÃO E PAGAMENTO

As escavações de valas serão medidas em metros cúbicos e pago de acordo com o preço unitário proposto.

Os berços serão medidos em metros cúbicos realmente executados e pagos conforme preço unitário proposto.

14.3 - Assentamento e rejuntamento de tubos serão medidos por metros lineares de tubulações assentada e pago pelo preço unitário contratual que inclui todas as operações necessárias. A escavação de valas e o reaterro e compactação será medido e pago em separado.

6.2.4.1.2 - BUEIROS TUBULARES DE CONCRETO

Esta especificação substitui, na íntegra, as DNER-ES- D e DNER-ES-OA 38/73.

1- GENERALIDADES

Esta especificação trata de construção de bueiros tubulares de concreto de greide, destinados a conduzir às águas precipitadas sobre a plataforma da via e sobre os taludes de corte e de bueiros de transposição de talvegue, destinadas a conduzir de um lado para outro as águas superficiais de arroios ou bacias interceptados pelas vias, de acordo com o projeto apresentado.

2 - MATERIAIS



Todos os materiais empregados deverão obedecer as Especificações a seguir relacionadas:

a) cimento

DNER-EM 36/71 “Recebimento e Aceitação do Cimento Portland Comum e de alto forno”

b) agregado miúdo:

DNER-EM 38/71 “Agregado Miúdo para Concreto de Cimento”

c) agregado graúdo:

DNER-EM 37/71 “Agregado Graúdo para Concreto de Cimento”

d) água

DNER-ES-OA 34/70 “Água para Concreto”

e) concreto

Deverá ser empregado concreto ciclópico com 70% de concreto $f_{ck}=150\text{Kg/cm}^2$ e 30% de pedra de mão.

f) tubos de concreto

Os tubos de concreto para bueiro deverão ser do tipo e dimensões indicadas no projeto e encaixe tipo macho e fêmea e deverão obedecer as exigências das normas EB - 103, e MB-228. A armação dos tubos será feita com telas de aço. Além das características acima, os tubos de concreto deverão apresentar as dimensões dada pela tabela I apresentada na folha seguinte.

3 - EXECUÇÃO

Para a implantação dos bueiros tubulares de concreto o terreno natural é escavado na largura igual ou maior do que a do berço mais 60 cm para cada lado até a profundidade necessária para que a geratriz inferior interna do tubo fique na cota de projeto.

Os bueiros de greide e de grotas serão assentados sobre um berço executado em concreto ciclópico.

Após conveniente apiloamento do terreno de fundação lança-se uma camada de concreto ciclópico que servirá de lastro. Em seguida serão colocados os tubos com a fêmea no sentido descendente das águas e rejuntados com argamassa de cimento e areia traço 1: 3.



A seguir são colocadas as formas laterais e completada a construção do berço até o envolvimento do tubo nas alturas especificadas nos desenhos.

O reaterro e compactação das valas deverão ser executados em camadas sucessivas de 20 cm, devidamente compactada com soquete mecânicos placa vibratória até atingir a massa específica aparente seca especificada para corpo de aterro. O reaterro e compactação deverão prosseguir até 60 cm acima da obra e desse ponto continuar com a utilização dos equipamentos convencionais de terraplenagem.

As bocas serão executadas em concreto ciclópico e revestidas com argamassa de cimento e areia (traço 1:4) com acabamento liso, de acordo com o projeto apresentado.

TABELA I - DIMENSÕES MÍNIMAS QUE OS TUBOS DEVERÃO APRESENTAR

DIÂMETRO INTERNO	TUBO TIPO CA-1	
Di (mm)	ESPES. PAREDE (mm)	PESO DE TELA (Kg)
400	40	-
600	60	3,5
800	70	5,0
1000	80	7,0
1200	100	12,5

OBS.: Na confecção dos tubos o concreto deverá ser dosado no mínimo com 350Kg de cimento por metro cúbico.

4 - CONTROLE TECNOLÓGICO

As características de acabamento serão controladas visualmente conjugadas com nivelamento geométrico.

O concreto será controlado por meio de ensaio de compressão simples e os tubos de acordo com as Normas de Recebimento e Aceitação recomendadas pela ABNT.

5 - MEDIÇÃO

Os corpos de bueiros tubulares de concreto, sejam de greide ou de gropa, serão medidos pelos comprimentos determinados em metros lineares, executados conforme desenho tipo.

As bocas dos bueiros tubulares serão quantificadas em unidade executadas de acordo com o desenho tipo.



Os volumes de escavação e reaterro compactado serão medidos considerando a profundidade e largura do berço com mais de 60 cm de cada lado.

O escoramento de valas será medido por metro quadrado desde que se justifique.

6 - PAGAMENTO

Será feito de acordo com a medição e os preços unitários propostos, incluindo todos os itens necessários e sua complexa execução.

6.2.7.1.3 - BUEIROS CELULARES DE CONCRETO

Esta especificação substitui, na íntegra, a DNER-ES-OA 38/73.

1 - GENERALIDADES

A presente especificação trata da construção de bueiros celulares de concreto, destinados a conduzir de um lado para o outro as águas superficiais de arroios ou bacias interceptadas pelas vias, construídos de acordo com o projeto apresentado.

Geralmente são implantados nos talvegues das bacias para solicitações da vazão não atendidas pelos bueiros tubulares.

2 - MATERIAIS

Todos os materiais empregados deverão obedecer as especificações a seguir relacionadas:

a) cimento

DNER-EM 36/71 “Reconhecimento e Aceitação do Cimento Portland Comum e de Alto Forno”;

b) agregado miúdo:

DNER-EM 38/71 Agregado Miúdo para Concreto de Cimento”;

c) agregado graúdo:

DNER-EM 37/71 “Agregado Graúdo para Concreto de Cimento”;

d) água:

DNER-ES-OA 34/70 “Água para Concreto”;

e) concreto:

DNER-ES-OA 31/71 “Concreto e Argamassa”;

f) aço para armaduras:



DNER-ES-OA 32/71 “Armaduras para Concreto Armado”.

O concreto para execução dos bueiros celulares de concreto deverá ser dosado, racionalmente, numa resistência mínima a compressão simples aos 28 dias de: $FCK = 150 \text{ kg/cm}^2$.

O concreto magro para lastro deverá ser composto do traço 1: 3: 6.

A pedra de mão para lastro deverá ser dura e durável isenta de torrões de argila ou outros materiais deletérios.

3 - EXECUÇÃO

Para a implantação dos bueiros celulares de concreto o terreno natural é escavado na largura da fundação com mais 60 cm, para cada lado até a profundidade necessária para que a laje de fundo fique na cota do projeto.

Após a escavação é executada uma camada de pedra de mão seguida de uma camada de concreto magro que serve de regularização da fundação do bueiro. A seguir é indicada a montagem da ferragem da laje de fundo e paredes laterais, sendo, também, colocadas as formas.

A concretagem é feita em etapas concretando-se, inicialmente, a laje de fundo e parte das paredes laterais. A concretagem da laje de fundo serve de apoio ao escoramento da laje superior.

Após essa primeira etapa é colocada a forma da laje superior e colocada a sua ferragem, procedendo-se a seguir a concretagem do restante das paredes e da laje superior.

Após o período de cura o escoramento e as formas são retiradas, sendo então, feita a limpeza da obra.

As bocas serão executadas em concreto armado e revestidas com argamassa de cimento e areia (traço 1:4) com acabamento liso, de acordo com o projeto apresentado.

4 - CONTROLE TECNOLÓGICO

As características de acabamento serão controladas, visualmente e conjugadas com nivelamento geométrico.



O concreto será controlado por meio de ensaios de compressão simples e o aço para armadura de acordo com as Normas de Recebimento e Aceitação, recomendadas pela ABNT.

5 - MEDIÇÃO

Os corpos dos bueiros celulares de concreto serão medidos pelos seus comprimentos determinados em metros lineares, executados conforme o projeto.

As bocas dos bueiros celulares de concreto são quantificadas em unidades, executadas de acordo com o projeto.

Os volumes serão medidos considerando a profundidade e a largura da fundação com mais 60 cm para cada lado. Não será objeto de medição as escavações efetuadas em aterros executados na fase de terraplenagem.

6 - PAGAMENTO

Os corpos dos bueiros celulares de concreto serão pagos pelo preço do metro linear de proposta, incluindo no mesmo, concretos, formas, argamassa, pedra de mão, materiais, mão-de-obra, ferramentas, equipamentos, manutenção do tráfego e tudo mais que for necessário para a sua execução de acordo com o projeto.

As bocas serão pagas ao preço unitário de proposta, incluindo no mesmo, concretos, formas, aço para armaduras, argamassas, materiais, mão-de-obra, ferramentas, equipamentos, transporte e eventuais.

A escavação e o reaterro com compactação serão pagos por metro cúbico de material realmente escavado, incluindo os itens necessários a sua completa execução.

6.2.7.2 - DRENAGEM SUPERFICIAL

6.2.7.2.1 - CAIXA COLETORA TIPO BOCA DE LOBO

Serão construídas de acordo com projeto tipo apresentados e construída com as paredes em alvenaria.

Deverá ser iniciadas com a marcação topográfica do local e cotas de escavação e soleira de acordo com a nota de serviço.

A escavação da cava poderá ser escavada com retro-escavadeira, o fundo deverá ser apiloado e as paredes das cavas deverão ser escoradas quando a profundidade atingir 1,50m.

O fundo da caixa tipo boca de lobo receberá um piso de concreto com fck =15 MPa nas dimensões indicadas no projeto de execução.



As paredes serão revestidas internamente, com argamassas de cimento e areia no traço 1:3 em volume, perfeitamente desempenadas na espessura de 2,00 cm.

A caixa receberá uma grelha em concreto $f_{ck} = 22$ MPa aramada com aço CA-50.

6.2.7.2.2 - POÇO DE VISITA

Serão construídas conforme projeto. A laje de fundo será de concreto de 20 cm de espessura, com consumo de cimento de 300 kg/m^3 traço de 1:2:4, assente sobre lastro de brita nºs 3 e 4.

As paredes serão em concreto com resistência mínima de 150 kg/cm^2 e a chaminé de alvenaria de tijolo requeimado de acordo com projeto.

As paredes serão revestidas internamente, com argamassas de cimento e areia no traço 1:3 em volume, perfeitamente desempenadas na espessura de 2,00 cm.

A laje intermediária será em concreto armado de 20 cm de espessura c/ consumo de cimento de 320 kg/m^3 (traço 1:2:3). O concreto das lajes de fundo e intermediário deverá ser preparado e vibrado mecanicamente.

O tampão será de ferro fundido de 610 mm, articulando tipo T-137=AR, com 150 kg de peso, assente sobre um colarinho de tijolo que, por sua vez assentará a laje intermediária. Serão colocados degraus tipo escada de marinho em ferro de 1/2".

6.2.7.2.3 - CAIXA DE PASSAGEM E CAIXA COLETORA

Serão construídas conforme detalhe que acompanha o projeto. O fundo será de concreto com consumo de cimento de 300 kg/m^3 , as paredes serão de concreto com 0,20 m de espessura e receberá tampão de concreto armado.

A laje superior será em concreto armado de 10 cm de espessura com ferro de 1/4" cada 20 cm e 3/8" cada 20 cm e dividida em duas para facilitar o manuseio.

6.2.7.2.4 - MEIO-FIO SIMPLES E MEIO-FIO COM SARJETAS

O meio-fio é composto de guias simples e o meio-fio com sarjeta é composto de guias simples conjugada com sarjeta de concreto, conforme projeto tipo.

A presente norma fixa as condições de execuções e recebimento de serviços de guias e sarjetas, neste Município.



As guias deverão estar rigorosamente dentro das medidas projetadas e não deverão apresentar torturas. Serão rejeitadas pela Fiscalização, as guias que apresentarem torturas superiores a 0,5 cm constatadas pela colocação de uma régua na face superior e na face lateral sobre a sarjeta.

Quando não houver indicações em contrário no projeto, as guias e as sarjetas serão executadas com concreto de resistência mínima a compressão aos 28 dias de 180 kg/cm².

A Fiscalização poderá exigir em qualquer tempo, a moldagem de corpos de prova, em número representativo a seu critério.

As guias serão assentadas rigorosamente no greide projetado e serão rejuntadas com argamassa de cimento e areia no traço 1:3 e as juntas serão alisadas com um ferro de 3/8.

Não serão aceitas guias quebradas.

As curvas serão executadas com 1/2 guias ou 1/4 guias.

As guias serão assentadas diretamente sobre o terreno; este será umedecido e apiloado.

As guias vazadas deverão obedecer rigorosamente o projeto-tipo detalhado.

Na falta deste detalhe, deverá ser obedecido o detalhe das bocas de lobo.

As sarjetas serão moldadas após o assentamento das guias com as dimensões do projeto.

A face superior da sarjeta será alisada com desempenadeira.

Após a execução das guias e sarjetas, os passeios e canteiros serão recompostos, apiloados e conformados à seção de projeto ou conforme orientação da Fiscalização. A compactação deverá ser feita com rolo compressor ou roda de veículo ou manualmente nos trechos de difíceis acessos.

Durante a concretagem a critério da Fiscalização, deverão ser moldados 2(dois) corpos de prova para cada 100 (cem) metros lineares de sarjetas;

Se a resistência aos 28 dias for inferior a 150 kg/cm², a metragem correspondente de sarjetas não será aceita, podendo ser exigida a sua reconstrução ou o não pagamento a critério da Fiscalização.



As guias serão ancoradas, nas juntas, por meio de blocos de concreto (bolas), com a mesma resistência das sarjetas, de acordo com o formato indicado no projeto.

6.2.7.2.5 - SAÍDAS E DESCIDAS D'ÁGUA DE MEIO-FIO E BACIA DE AMORTECIMENTO

As saídas d'água são dispositivos destinados a captar as águas do meio-fio e conduzi-las para as descidas d'água e serão em concreto de acordo com o desenho tipo apresentado.

A descida d'água tem por finalidade de permitir o escoamento das águas provenientes do meio-fio e conduzindo-as ao pé do talude sem erodir o mesmo. Para alturas de taludes superiores a 4,0m, deverá ser empregado descida d'água em degraus. Serão construídas em concreto conforme desenho tipo.

As bacias de amortecimento são dispositivos de drenagem construídas na extremidade de jusante das descidas d'água, com a finalidade de dissipar a energia das águas que ali chegam, permitindo sua passagem para o terreno natural sem erodí-lo, serão construídas em concreto e pedra-de-mão arrumada, conforme desenho-tipo.

6.2.7.2.6 - MEDIÇÃO E PAGAMENTO

Poço de visita e tampão de ferro fundido será medido em unidades executadas e pago pelo preço proposto que inclui todos os itens necessários à completa execução

Caixas de passagem, caixa coletora tipo boca de lobo, caixa coletora com grelha e caixa coletora serão medidas e pagas por unidade.

O meio-fio simples e o meio-fio com sarjeta serão medidos em metros lineares e pagos de acordo com o preço unitário proposto.

As saídas d'águas e bacias de amortecimento serão medidas por unidade e pagas, as descidas d'água serão medidas acompanhando a declividade do talude em metros lineares. Todos estes dispositivos de drenagem serão pagos de acordo com o preço unitário proposto que inclui todos os itens necessários a sua completa execução.

6.2.7.3 - DRENAGEM PROFUNDA

1- GENERALIDADES

Esta especificação trata da construção de drenos profundos longitudinais e saídas de drenos, a serem executados de acordo com os alinhamentos, cotas e dimensões



indicadas no projeto para interceptar as águas subterrâneas provenientes do lençol freático dos cortes e das águas de infiltração dos pavimentos.

2- MATERIAIS

2.1 Tubos de PEAD

Os tubos dreno em polietileno de alta densidade devem ser fabricados com PEAD virgem (não reciclado), com Incorporação de aditivos, pigmentos ou master-batch, a critério do fabricante, e por processo que assegure a obtenção de um produto que atenda as condições da Norma DNIT 093/2006-EM.

Não é permitido o uso de material reciclado de qualquer outra origem para a fabricação de tubos.

Os tubos devem ter aberturas para admissão de água com espaçamento uniforme e distribuídas através de seu perímetro ao longo de todo seu comprimento formando uma área total de abertura e apresentando a vazão de influxo que define a eficiência de captação de acordo com a tabela abaixo.

Área total aberta mínima para a admissão de água pelo tubo		
Diâmetro nominal (DN)	Área total mínima das aberturas por comprimento de tubo	Vazão de Influxo mínima
(mm)	(cm ² /m)	(cm ³ /s.m)
100	120	4.940

2.2 Luva de emenda

Peça em polietileno de alta densidade, de seção circular, rosqueável, destinada a unir tubos drenos corrugada, espiralada de mesmo diâmetro nominal.

2.3 Tampão de extremidade

Peça em polietileno de alta densidade, de seção circular, rosqueável, destinada ao tamponamento dos tubos dreno no início ou final de linha, evitando assim a entrada de elementos estranhos para o interior da mesma.



2.4 Tubo contínuo PEAD

Os tubos lisos em polietileno de alta densidade devem ser fabricados com PEAD virgem (não reciclado).

Os tubos podem ser fornecidos em barras de 6,0 m com tolerância entre 0% e +5%. Outros comprimentos podem ser fornecidos mediante previa autorização da fiscalização

2.5 MATERIAL FILTRANTE

Será usada manta de bidim tipo RT 14.

2.6 MATERIAL DRENANTE

Consistirá de partículas limpas, duras e duráveis de pedra britada e isenta de matéria orgânica, torrões de argila ou outros materiais deletérios.

3 - EXECUÇÃO

As valas deverão ser escavadas de acordo com a largura, ou alinhamento e as cotas indicadas no projeto a uma distância de aproximadamente 1,50 m de acordo com a seção tipo para pavimentação.

A parte superior da vala deverá então ser preenchida com o material argiloso, conforme indicado no projeto.

Todos os materiais de enchimento deverão ser compactados.

A descarga do dreno será feita com sua extremidade protegida por um tubo sem perfuração e uma boca de saída em concreto.

Após a escavação da vala e lançado a manta filtrante de Bidim e colocação da primeira camada de material no fundo da vala os tubos serão assentados. A seguir a vala é preenchida com materiais de granulometria especificados, de acordo com o tipo de dreno.

A manta de bidim deve assegurar uma superposição de uma aba sobre a outra de no mínimo 20 cm.



4 MEDIÇÃO

Os drenos serão medidos pelo comprimento, em metros lineares, executado de conformidade com o projeto.

As bocas de saídas serão quantificadas por unidades executadas.

5 PAGAMENTO

Os drenos longitudinais serão pagos do metro linear proposto, incluindo o tubo, materiais filtrantes e drenante, escavações, transportes, descargas, materiais, mão-de-obra, ferramentas, equipamentos e eventuais necessários para a sua execução, de acordo com o projeto.

O preço unitário remunera a remoção do material escavado e deposição em local adequado.



7 - QUADRO DE QUANTIDADES



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE						ÁREA (m²)
BAIRRO: PIRINEU						
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD						17.571,02
OBRA: PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS						
ITEM	CODIGO	BANCO	SERVIÇOS PRELIMINARES	DISCRIMINAÇÃO	UNIDADE	QUANTIDADE
1.0	I					
1.1	COMP 1.1 (74209/001)	Composição	Placa de obra em chapa de aço galvanizado		m²	12,500
1.2	93584	SINAPI	Execução de depósito em canteiro de obra		m²	30,000
1.3	COMP 1.3 (73847/001)	Composição	Aluguel container/sanit c/2 vasos/1 lava/1 mic/4 chuv larg2,20m compr=6,20m alt=2,50m chapa aco c/herv trapez forro clisolam termo/acustico chassis reforc piso compens naval inclinst eletr/hidr excl transp/carga/descarga		mês	6,000
1.4	5213417	SICRO 3	Confecção de placa em aço nº 16 galvanizado, com película retrorrefletiva tipo I + III		m²	3,125
2.0	II		ADMINISTRAÇÃO LOCAL			
2.1	COMP 2.1 (93565,94296,101389, 101456,101385,93572,9 3564)	Composição	Administração Local		un	1,000
3.0	III		ENSAIOS TECNOLÓGICOS DE SOLO E ASFALTO			
3.1	COMP 3.1 (74021/003)	Composição	Ensaio de regularização de sub-leito		m²	21.963,760
3.2	COMP 3.1 (74021/006)	Composição	Ensaio de Sub-base estabilizada granulometricamente)		m³	4.392,740
3.3	COMP 3.3 (74021/006)	Composição	Ensaio de base estabilizada granulometricamente		m³	4.392,740
3.4	COMP 3.4 (74022/030)	Composição	Ensaio de resistência a compressão simples do concreto - meio-fio, sarjetas e calçadas (considerado 1,0 amostra a cada 200 m)		un	26,000



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE					ÁREA (m²)
BAIRRO: PIRINEU					
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD					
17.571,02					
OBRA: PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS					
ITEM	CODIGO	BANCO	DISCRIMINAÇÃO	UNIDADE	QUANTIDADE
4.0	IV		TERRAPLENAGEM		
4.1	COMP. 4.1 (73822/002)	Composição	Limpeza mecanizada de área com remoção de camada vegetal, utilizando motoniveladora	m²	18.787,743
4.2	5502136	SICRO 3	Escavação, carga e transporte de material de 1ª categoria - DMT de 200 a 400 m - caminho de serviço em revestimento primário - com escavadeira e caminhão basculante de 14 m³	m³	223,145
4.3	5503041	SICRO 3	Compactação de aterros a 100% do Proctor intermediário	m³	185,954
4.4	100978	SINAPI	Carga, manobra e descarga de solos e materiais granulares em caminhão basculante 10 m³ - carga com escavadeira hidráulica (caçamba de 1,20 m³ / 155 hp) e descarga livre (unidade: m3). Af. 07/2020	m³	10.068,076
4.5	93595	SINAPI	Transporte com caminhão basculante de 10 m³, em via urbana em revestimento primário (unidade: txkm). af. 04/2016	txkm	27.787,890
4.6	95878	SINAPI	Transporte com caminhão basculante de 10 m³, em via urbana pavimentada, dmt até 30 km (unidade: txkm). af. 12/2016	txkm	344.569,841
4.7	COMP. 4.7 (83344)	Composição	Espalhamento de material em botas fora, com utilização de trator de esteiras de 165 hp	m³	10.068,076
5.0	V		PAVIMENTAÇÃO		
5.1	5501700	SICRO	Desmatamento, destocamento, limpeza de área e estocagem do material de limpeza com árvores de diâmetro até 0,15 m jazida	m²	8.109,674
5.2	5502986	SICRO	Expurgo de jazida	m³	1.216,451
5.3	COMP. 5.3 (72961)	Composição	Regularização e compactação de subleito até 20 cm de espessura	m²	21.963,760
5.4	4011227	SICRO	Sub-base de solo estabilizado granulometricamente sem mistura com material de jazida	m³	4.392,740
5.5	4011219	SICRO	Base de solo estabilizado granulometricamente sem mistura com material de jazida	m³	4.392,740
5.6	4011351	SICRO	Imprimação com asfalto diluído	m²	17.571,020
5.7	4011353	SICRO	Pintura de ligação com emulsão RR-2C	m²	17.571,020
5.8	4011463	SICRO	Concreto asfáltico - faixa C - areia e brita comerciais	t	1.686,818



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE						ÁREA (m²)
BAIRRO: PIRINEU						
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD						17.571,02
OBRA: PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS						
ITEM	CODIGO	BANCO	DISCRIMINAÇÃO	UNIDADE	QUANTIDADE	
6.0	VI		AQUISIÇÃO DE MATERIAL BETUMINOSO (IMPLANTAÇÃO)			
6.1	COT 1 (M0104)	ANP	Fornecimento de asfalto diluído CM-30	t	21,085	
6.2	COT 2 (M2097)	ANP	Fornecimento de emulsões asfáltica modificada por polímeros RR-2C	t	7,906	
6.3	COT 3 (M1943)	ANP	Fornecimento de Cimento Asfáltico CAP 50-70	t	106,657	
7.0	VII		TRANSPORTE P/ PAVIMENTAÇÃO (IMPLANTAÇÃO)			
7.1	COT 4 (M1943)	DNIT	Transporte de concreto asfáltico CAP 50-70	t	106,657	
7.2	COT 5 (M104)	DNIT	Transporte de asfalto diluído CM-30	t	21,085	
7.3	COT 6 (M2097)	DNIT	Transporte de emulsão asfáltica RR-2C	t	7,906	
7.4	5914374	SICRO	Transporte com caminhão basculante de 10 m³ - rodovia com revestimento primário	txkm	24.247,925	
7.5	5914389	SICRO	Transporte com caminhão basculante de 10 m³ - rodovia pavimentada	txkm	311.808,492	
8.0	VIII		SINALIZAÇÃO HORIZONTAL/VERTICAL			
8.1	COMP. 8.1 (72947)	Composição	Sinalizacão horizontal com tinta retrorrefletiva a base de resina acrílica c/ micro esfera de vidro	m²	127,750	
8.2	5213405	SICRO 3	Pintura de setas e zebreados - tinta base acrílica - espessura de 0,6 mm	m²	21,750	
8.3	5213417	SICRO 3	Confeção de placa em aço nº 16 galvanizado, com película retrorrefletiva tipo I + III	m²	11,595	
8.4	5213855	SICRO 3	Fornecimento e implantação de suporte metálico galvanizado para placa de regulamentação - R1 - lado de 0,248 m	unid	15,000	
9.0	IX		OBRAS COMPLEMENTARES			
9.1	94267	SINAPI	Guia (meio-fio) e sarjeta conjugados de concreto, moldada in loco em trecho reto com extrusora, guia 13 cm base x 22 cm altura. af. 06/2016	m	4.715,940	
9.2	94268	SINAPI	Guia (meio-fio) e sarjeta conjugados de concreto, moldada in loco em trecho curvo com extrusora, guia 13 cm base x 22 cm altura. af. 06/2016	m	387,500	
9.3	COMP.9.3(73916/002)	Composição	Placa esmaltada para identificação NR de Rua, dimensões 45X25cm	unid	30,000	



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE						ÁREA (m²)
BAIRRO: PIRINEU						
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H, JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUVELINA DE OLIVEIRA E SD						17.571,02
OBRA: PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS						
ITEM	CODIGO	BANCO	DISCRIMINAÇÃO		UNIDADE	QUANTIDADE
10.0	X		DRENAGEM			
10.1	5213417	SICRO 03	Confecção de placa em aço nº 16 galvanizado, com película retrorrefletiva tipo I + III		m²	20,000
10.2	COMP.10.2(85424)	Composição	Isolamento de obra com tela plástica com malha de 5mm e estrutura de madeira pontaleteada		m²	10,000
10.3	COMP.10.3(74219/001)	Composição	Passadicos de madeira para pedestres		m²	10,000
10.4	90091	SINAPI	Escavação mecanizada de vala com prof. até 1,5 m (média entre montante e jusante/luma composição por trecho), com retroescavadeira (0,26 m³/88 hp), larg. de 1,5 m a 2,5 m, em solo de 1ª categoria, em locais com baixo nível de interferência. af_01/2015		m³	3.705,122
10.5	COMP.10.5(72917)	Composição	Escavação mecânica de vala em material de 2A, cat de 2,01 até 4,00 M de profundidade com utilização de escavadeira hidráulica		m³	1.235,040
10.6	COMP.10.6(72917)	Composição	Lastro de vala com preparo de fundo, largura menor que 1,5 m, com camada de brita, lançamento manual, em local com nível baixo de interferência. Af_06/2016		m³	904,882
10.7	93381	SINAPI	Reaterro mecanizado de vala com retroescavadeira (capacidade da caçamb a da retro: 0,26 m³ / potência: 88 hp), largura de 0,8 a 1,5 m, profundidade de 1,5 a 3,0 m, com solo (sem substituição) de 1ª categoria em locais com baixo nível de interferência. af_04/2016		m³	3.023,793
10.8	COMP.10.8(74010/001)	Composição	Carga e descarga mecânica de solo utilizando caminhão basculante 5m³ /11t e pa carregadeira sobre pneus * 105 hp * cap. 1,72m3		m³	3.728,567
10.9	93595	SINAPI	Transporte com caminhão basculante de 10 m³, em via urbana em revestimento primário (unidade: tonxkm). af_04/2016		txkm	10.290,845
10.10	95878	SINAPI	Transporte com caminhão basculante de 10 m³, em via urbana pavimentada, dmt até 30 km (unidade: tonxkm). af_12/2016		txkm	127.606,477
10.11	COMP.10.11(83344)	Composição	Espalhamento de material em bota fora, com utilização de trator de esteiras de 165 HP		m³	3.728,567
10.12	COMP.10.12(94038)	Composição	Escoramento de vala, tipo pontaleteamento, com profundidade de 0 a 1,5 m, largura maior ou igual a 1,5 m e menor que 2,5 m, em local com nível alto de interferência. af_06/2016		m²	244,800
11.0	XI		FORNECIMENTO DE TUBOS TIPO PA-1			
11.1	7725	SINAPI	Tubo concreto armado, classe PA-1, pb, dn 600 mm, para águas pluviais (nbr 8890)		m	432,000
11.2	7750	SINAPI	Tubo concreto armado, classe PA-1, pb, dn 800 mm, para águas pluviais (nbr 8890)		m	792,000



RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES

PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE					ÁREA (m²)
BAIRRO: PIRINEU					
RUAS: GETÚLIO VARGAS, MAL. DEODORO DA FONSECA, PERIMETRAL, COSTA E SILVA, JOSEFINA STEFANI, H. JOAQUIM TAVARES, AFONSO AMARILHO, MANOEL NOBRE, DERGAN BUSSIKI, DERGAN BUSSIKI 1, PROFA JUEVELINA DE OLIVEIRA E SD					
OBRA: PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS					
ITEM	CODIGO	BANCO	DISCRIMINAÇÃO	UNIDADE	QUANTIDADE
12.0	XII		ASSENTAMENTO DE TUBO DE CONCRETO		
12.1	92824	SINAPI	Assentamento de tubo de concreto para redes coletoras de águas pluviais, diâmetro de 600 mm, junta rígida, instalado em local com alto nível	m	432,000
12.1	92826	SINAPI	Assentamento de tubo de concreto para redes coletoras de águas pluviais, diâmetro de 800 mm, junta rígida, instalado em local com alto nível	m	792,000
13.0	XIII		ÓRGÃOS ACESSÓRIOS		
13.1	2003578	SICRO 03	Dreno longitudinal profundo para corte em solo - DPS 13 - tubo PEAD e brita comercial	m	1.936,280
13.2	2003684	SICRO 03	Poço de visita - PVI 04 - areia e brita comerciais	unid	15,000
13.3	2003720	SICRO 03	Chaminé dos poços de visita - CPV 04 - areia e brita comerciais	unid	15,000
13.4	2003455	SICRO 03	Dissipador de energia - DEB 04 - areia e pedra de mão comerciais	unid	3,000
13.5	2003335	SICRO 03	Entrada para descida d'água - EDA 03 - areia e brita comerciais	unid	2,000
13.6	2003391	SICRO 03	Descida d'água de aterros tipo rápido - DAR 02 - areia e brita comerciais	m	2,000
13.7	COMP. 13.7(*)	Composição	Lastro com pedra de mão	m³	51,935
13.8	COMP. 13.8(*)	Composição	BLS - Boca de lobo Simples, c/abertura pela guia 1,00m - conforme projeto tipo	unid	16,000
13.9	COMP. 13.9(*)	Composição	BLD - Boca de lobo dupla, c/abertura pela guia 1,00m - conforme projeto tipo	unid	20,000
13.10	COMP. 13.10(*)	Composição	BLT - Boca de lobo tripla, c/abertura pela guia 1,00m - conforme projeto tipo	unid	6,000
13.11	804385	SICRO 3	Boca de BSTC D = 0,80 m - esconsidade 0° - areia e brita comerciais - alas esconsas	unid	7,000
13.12	804425	SICRO 3	Boca BDTC D = 1,20 m - esconsidade 0° - areia e brita comerciais - alas esconsas	unid	2,000
13.13	804201	SICRO 3	Corpo de BDTC D = 1,20 m CA3 - areia, brita e pedra de mão comerciais	m	13,000
13.14	804185	SICRO 3	Corpo de BDTC D = 0,80 m CA3 - areia, brita e pedra de mão comerciais	m	14,000
13.15	804033	SICRO 3	Corpo de BSTC D = 0,80 m CA3 - areia, brita e pedra de mão comerciais	m	11,000
14.0	XIV		CONTROLE E RECUPERAÇÃO AMBIENTAL		
14.1	4413905	SICRO 03	Hidrossemeadura	m²	8.109,674
14.2	4413989	SICRO 03	Plantio de mudas arbóreas com porte de 30 a 80 cm em covas de 0,60 x 0,60 x 0,60 m	un	32,000

(*) Composição própria conforme desenho tipo apresentado)



8-DECLARAÇÕES



As presentes Declarações referem-se à implantação e pavimentação da Rua: Principal, no Bairro: Capão do Pequi, Município de Várzea Grande, no estado de Mato Grosso. Relativo ao Contrato de prestação de serviços nº. 085/2021 e ART's nº.s 1220210193009, apresentados no Projeto Final de Engenharia, no qual apontam resultados satisfatórios para a execução das obras de pavimentação proposta.

8.1 - DECLARAÇÕES

Assunto: Implantação e Pavimentação da rua: Principal.

Origem: SINFRA - Secretaria de Estado de Infraestrutura e Logística.

Parecer Número: Nota Técnica nº 95//2022/SUPU/SAOR/SINFR.

Processo: SINFRATER202100893A

Referência: Análise de Projeto básico de Pavimentação Urbana do dia 22/01/2022.

Bairro: Capão do Pequi.

Município: Várzea Grande – MT.



DECLARAÇÃO

O Engº. José Maria da Silva Araujo, portador do registro no CREA/MT nº **1215685874-MT**, responsável pelo Projeto Executivo de Engenharia do projeto, declaro para os fins, que o Estudo e Projeto de drenagem da viária, cálculo da capacidade da sarjeta e dimensionemos hidráulico dos Bairro: **Capão do Pequi** no Município de Várzea Grande/MT trata-se da drenagem superficial e tubulações de galeria de águas pluviais com o intuito de captar as águas provenientes de precipitações pluviométricas com escoamento através de sarjetas com meio fio, caixa coletoras, poços de visita tubos, boca de bueiro e bacia de contribuição.

O dimensionamento da capacidade da sarjeta e dimensionamento dos dispositivos de drenagem estão demonstrados nos Volumes 1

Município de Várzea Grande/MT trata-se da drenagem superficial e tubulações de galeria de águas pluviais com o intuito de captar as água provenientes de precipitações pluviométricas com escoamento através de sarjetas com meio fio, caixa coletoras, poços de visita tubos, boca de bueiro e bacia de dissipação.

O dimensionamento da capacidade da sarjeta e dimensionamento dos dispositivos de drenagem estão demonstrados no Volume 1

Drenagem superficial está sendo apresentado a capacidade das sarjetas onde boa parte das águas provenientes de precipitações pluviométricas tem seu escoamento pelas sarjetas conjugadas com meio-fio e onde é necessária com indicação do fiscal da obra é feita drenagem de águas pluviais com a utilização de galerias água pluviais.

b) As galerias de águas pluviais são calculadas pelo método de Fantoli adotado pelo DNIT para drenagem urbana com coeficiente de escoamento entre 0,6 e 0,7 e seu lançamento e previamente escolhido para lançamento na declividade crítica ou abaixo da mesma com a utilização de boca de saída e caixas de amortecimento.

Considerando bocas de lobo (considerando a capacidade de engolimento), poços de visita, caixas de ligação e passagem, entradas, descidas de água e dissipadores de energia.



Bueiros de talvegue são dimensionados na declividade críticas ou abaixo dessa declividade levando em considerando a área da bacia de contribuição com coeficiente de escoamento entre 0,6 e 0,7.

A drenagem profunda é determinada em função da drenagem profunda em função do nível de água do lençol freático.

Cuiabá, Cuiabá, 13/02/2022.

Eng.º José Maria da Silva Araujo

CREA/MT nº 1215685874-MT



DECLARAÇÃO

O Eng.º José Maria da Silva Araujo, portador do registro no CREA/MT nº **1215685874-MT**, responsável pelo Projeto Executivo de Engenharia do projeto, declaro que os ensaios geotécnicos atendem os parâmetros mínimos e/ou máximo das Normas Técnicas de acordo com as instruções de serviço estabelecidos pelo DNIT para elaboração de estudos geotécnico da Rua: Principal, Bairro: Capão do Pequi o Município de Várzea Grande/MT

Por ser a expressão da verdade firmo o presente para que surta os efeitos legais.

Cuiabá, 13/02/2022.

Eng.º José Maria da Silva Araujo
CREA/MT nº 1215685874-MT



DECLARAÇÃO

O Engº. José Maria da Silva Araujo, portador do registro no CREA/MT nº **1215685874-MT**, responsável pelo Projeto Executivo de Engenharia do projeto e o gestor público, declaramos para os devido fins, que o projeto de orçamento da Rua: Principal, Bairro: Capão do Pequi no Município de Várzea Grande/MT foram elaborados dois orçamentos um com preços unitários não desonorados e bonificação respectiva e desonorados também com bonificação inerente e datas de orçamento atualizadas.

Venho expressamente declarar que o orçamento não desonorado é mais adequada para a Administração Pública em conta conforme é apresentado em dois volumes de orçamento.

Por ser a expressão da verdade firmo o presente para que surta os efeitos legais.

Deve ser assinada pelo Gestor Público

Cuiabá, 13/02/2022.

Eng.º José Maria da Silva Araujo

CREA/MT nº 1215685874-MT



DECLARAÇÃO

O Eng.º José Maria da Silva Araujo, portador do registro no CREA/MT nº **1215685874-MT**, responsável pelo Projeto Executivo de Engenharia do projeto, declaro para os fins, que o projeto de orçamento da Rua: principal, Bairro: Capão do Pequi no Município de Várzea Grande/MT foram elaborados dois orçamentos um com preços unitários não desonorados e bonificação respectiva e desonorados também com bonificação inerente.

Venho expressamente declarar que o orçamento não desonorado é mais em conta conforme é apresentado em dois volumes de orçamento.

Por ser a expressão da verdade firmo o presente para que surta os efeitos legais.

Cuiabá, 13/02/2022.

Eng.º José Maria da Silva Araujo

CREA/MT nº 1215685874-MT



DECLARAÇÃO

Eng.º José Maria da Silva Araujo, portador do registro no CREA/MT nº **1215685874-MT**, responsável pelo Projeto Executivo de Engenharia do projeto, declaro que como orçamentista elaborei o orçamento compatível com o projeto e com os custos do sistema de referência (LDO 2013, art. 102, §4').

Por ser a expressão da verdade firmo o presente para que surta os efeitos legais.

Cuiabá, 13/02/2022.

Eng.º José Maria da Silva Araujo

CREA/MT nº 1215685874-MT



DECLARAÇÃO

O Eng.º José Maria da Silva Araujo, portador do registro no CREA/MT nº **1215685874-MT**, responsável pelo Projeto Executivo de Engenharia do projeto, declaro para os fins, que o projeto de sinalização viária foi elaborado de acordo com as Leis e Normas Vigentes.

Por ser a expressão da verdade firmo o presente para que surta os efeitos legais.

Cuiabá, 13/02/2022.

Eng.º José Maria da Silva Araujo
CREA/MT nº 1215685874-MT

ASSINATURA DO GESTOR





Anotação de Responsabilidade Técnica -
ART Lei nº 6.496, de 7 de dezembro de 1977

CREA-MT

ART DE OBRA/SERVIÇO
1220210193009

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do CREA-MT

1. Responsável Técnico

JOSÉ MARIA SILVA ARAUJO

RNP: 1215685874

Título Profissional: **ENGENHEIRO CIVIL**

Registro: 37289

Empresa Contratada: **RETA PROJETOS E CONSTRUÇÕES**

Registro: 4848

2. Dados do Contrato

Contratante: **MUNICÍPIO DE VARZEA GRANDE**

CPF/CNPJ: 03.507.548/0001-10

Rua: **AVENIDA CASTELO BRANCO**

Número: 2500

Complemento: **PREFEITURA MUNICIPAL DE VÁRZEA GRANDE**

Bairro: **ÁGUA LIMPA**

País: **Brasil**

Cidade: **VÁRZEA GRANDE**

UF: **MT**

CEP: 78.125-700

Contrato: **084/2021**

Celebrado em: **28/06/2021**

Valor: **R\$ 428.500,00**

Tipo de Contratante: **PESSOA JURÍDICA DE DIREITO PÚBLICO**

Ação Institucional:

3. Dados Obra/Serviço

Logradouro	Bairro	Número	Complemento	Cidade	UF	País	Cep	Coordenada
DIVERSOS	DIVERSOS	S/N	VIAS DA REGIÃO OESTE	VÁRZEA GRANDE	MT	BRA	78.000-000	015°39'00.00" S 056°07'00.00" O
Data de Início: 08/07/2021 Previsão Término: 28/06/2022 Código: Tipo Proprietário: PESSOA JURÍDICA DE DIREITO PÚBLICO Proprietário: MUNICÍPIO DE VARZEA GRANDE CPF/CNPJ: 03.507.548/0001-10 Finalidade: INFRA-ESTRUTURA								

4. Atividades Técnicas

6. Declarações

Acessibilidade: Declaro que as regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação específica e no Decreto nº 5.296, de 2 de dezembro de 2004, não se aplicam às atividades profissionais acima relacionadas.

7. Entidade de Classe

8. Assinaturas

Declaro serem verdadeiras as informações acima.

Cuiabá, MT.

01/11/2021

data

014.844.241-23 - JOSÉ MARIA SILVA ARAUJO

03.507.548/0001-10 - MUNICÍPIO DE VARZEA GRANDE

Valor ART: R\$ 233,94

Registrada em 29/10/2021

Valor Pago: R\$ 233,94

9. Informações

A ART é válida somente quando quitada, mediante apresentação do comprovante do pagamento ou conferência no site do Crea.
A autenticidade deste documento pode ser verificada no site www.crea-mt.org.br ou www.confea.org.br.
A guarda da via assinada da ART será de responsabilidade do profissional e do contratante com o objetivo de documentar o vínculo contratual.

www.crea-mt.org.br cate@crea-mt.org.br
tel: (65)3315-3000



CREA-MT
Conselho Regional de Engenharia e Agronomia de
Mato Grosso

Nosso Número: 14000000005250094



Anotação de Responsabilidade Técnica -
ART Lei nº 6.496, de 7 de dezembro de 1977

CREA-MT

ART DE OBRA/SERVIÇO
1220210193009

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do CREA-MT

Grupo/Subgrupo	Atividade Profissional	Obra/Serviço	Complemento	Quantidade	Unidade
Geodésia - Georreferenciamento					
	Levantamento	de georreferenciamento	urbano	50,0000	quilômetro
Geotecnia e Geologia da Engenharia - Obras de Terra					
	Projeto	de obras de terra	terraplenagem	50,0000	quilômetro
Geotecnia e Geologia da Engenharia - Pressões sobre os solos e resistência ao cisalhamento					
	Estudo	de estudos geotécnicos		50,0000	quilômetro
Obras Hidráulicas e Recursos Hídricos - Sistemas de Drenagem para Obras Cíveis					
	Projeto	de sistemas de drenagem para obras cíveis	galeria	50,0000	quilômetro
Topografia - Levantamentos Topográficos Básicos					
	Levantamento	de levantamento topográfico	planialtimétrico	50,0000	quilômetro
Transportes - Infraestrutura Rodoviária					
	Projeto	de traçado viário para rodovias		50,0000	quilômetro
Transportes - Infraestrutura Urbana					
	Projeto	de infraestrutura para vias urbanas		50,0000	quilômetro
	Projeto	de pavimentação	asfáltica para vias urbanas	50,0000	quilômetro
	Elaboração de orçamento	de infraestrutura para vias urbanas		50,0000	quilômetro
Transportes - Sinalização					
	Projeto	de sinalização	urbana	50,0000	quilômetro
Transportes - Transporte Urbano					
	Estudo	de engenharia de tráfego		50,0000	quilômetro

Após a conclusão das atividades técnicas o profissional deverá proceder a baixa desta ART

5. Observações

ELABORAÇÃO DE PROJETO FINAL DE ENGENHARIA PARA PAVIMENTAÇÃO DE VIAS URBANAS DA REGIÃO OESTE DO MUNICÍPIO.

6. Declarações

Acessibilidade: Declaro que as regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação específica e no Decreto nº 5.296, de 2 de dezembro de 2004, não se aplicam às atividades profissionais acima relacionadas.

7. Entidade de Classe

8. Assinaturas

Declaro serem verdadeiras as informações acima.

Cuiabá, MT.

01/11/2021

Local

data

014.844.241-23 - JOSÉ MARIA SILVA ARAUJO

03.507.548/0001-10 - MUNICÍPIO DE VARZEA GRANDE

9. Informações

A ART é válida somente quando quitada, mediante apresentação do comprovante do pagamento ou conferência no site do Crea.
A autenticidade deste documento pode ser verificada no site www.crea-mt.org.br ou www.confea.org.br.
A guarda da via assinada da ART será de responsabilidade do profissional e do contratante com o objetivo de documentar o vínculo contratual.

www.crea-mt.org.br cate@crea-mt.org.br
tel: (65)3315-3000



CREA-MT
Conselho Regional de Engenharia e Agronomia de
Mato Grosso

Valor ART: R\$ 233,94

Registrada em 29/10/2021

Valor Pago: R\$ 233,94

Nosso Número: 14000000005250094



10 - RELATÓRIO FOTOGRÁFICO DAS VIAS E TRECHOS A SEREM BENEFICIADOS



R. MAL. DEODORO DA FONSECA



R. PROFA. JUVELINA M DE OLIVEIRA





R. COSTA E SILVA



AV. PERIMETRAL





R. GETÚLIO VARGAS



R. JOAQUIM TAVARES





R. SEM DENOMINAÇÃO



R. -H





R. JOSÉFINA STEFAN



R. MANOEL NOBRE





AV. DERGAN BUSSIKI

