



Schettini
ENGENHARIA



PROJETO DE ENGENHARIA

**INFRAESTRUTURA URBANA
PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA E
DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS**

**VILA NOSSA SENHORA APARECIDA
VILA BOSQUE DA SAÚDE
CAMPO GRANDE / MS**

PROJETO EXECUTIVO



www.schettini.eng.br

www.schettini.eng.br

INFRAESTRUTURA URBANA PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA E DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS



**VILA NOSSA SENHORA APARECIDA
VILA BOSQUE DA SAÚDE
CAMPO GRANDE / MS**

**NOVEMBRO / 2025
PROJETO EXECUTIVO**

Proprietário: Prefeitura Municipal de Campo Grande
Interveniente: Consórcio Intermunicipal de Desenvolvimento Sustentável da Região Central de Mato Grosso do Sul – Central/MS
Elaboração: Schettini Engenharia Ltda
Concorrência Eletrônica nº 003/2024.

Destacamos que as informações aqui fornecidas são cópias espelhadas dos projetos desenvolvidos pela projetista e não podem ser alteradas, sendo exclusivamente para consulta. Todas as informações fornecidas estão resguardadas, para efeito de preservação da autoria e direitos, pela Lei Federal nº 9.610/98, não podendo sofrer alterações de qualquer natureza



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



LISTA DE ILUSTRAÇÕES

- Figura 1 – Mapa de localização da Obra
- Figura 2 – Mapa de Localização das Fotos
- Figura 3 – Foto 01 – Coordenadas Geográficas (20°25'29.33"S; 54°38'2.18"O)
- Figura 4 a Figura 12 – Relatório Fotográfico
- Figura 13 – Esquema ilustrativo das funções de cada via
- Figura 14 – Classificação das vias e parâmetros de tráfego
- Figura 15 - Modelo Digital do Terreno
- Figura 16 – Mapa da Isozona 19
- Figura 17 – Isozona 19 - Histogramas Mensais
- Figura 18 – Isozona 19 - IDF
- Figura 19 – Carta Geotécnica de Campo Grande
- Figura 20 – Ábaco de dimensionamento de pavimentos flexíveis
- Figura 21 – Coeficiente estrutural “K” para cada tipo de base
- Figura 22 – Coeficiente estrutural “K” para cada tipo de base
- Figura 23 – Ábaco: Espessura necessária de sub-base
- Figura 24 – Seção Transversal Tipo - Pavimento Intertravado
- Figura 25 – Assentamento dos Blocos Intertravados
- Figura 26 – Assentamento dos Blocos Intertravados
- Figura 27 – Posicionamento das placas na via
- Figura 28 – Vida útil do material



LISTA DE QUADROS

Quadro 1 – Metas

Quadro 2 – Vias objeto de Implantação

Quadro 3 – Estrutura do Pavimento

Quadro 4 – Estrutura do Pavimento em Paver

Quadro 5 – Vias objeto de recapeamento

Quadro 6 – Distâncias médias de transporte dos insumos – DMT

Quadro 7 – Boletim de Sondagem a Trado do Subleito.

Quadro 8 – Relatório de Sondagens – Subleito 03 – Ensaio 01

Quadro 9 – Relatório de Sondagens – Subleito 06 – Ensaio 02

Quadro 10 – Relatório de Sondagens – Subleito 08 – Ensaio 03

Quadro 11 – Planilha de Dimensionamento da Drenagem – TR 5 anos

Quadro 12 – Dimensionamento: Pavimento Flexível

Quadro 13 – Faixa Granulométrica recomendada para a camada de assentamento (areia) das peças

Quadro 14 – Espessura e resistência dos blocos de revestimento

Quadro 15 – Padrão relativo a formas e cores – placas de sinalização vertical



SUMÁRIO

PARTE 1 – APRESENTAÇÃO.....	7
1 APRESENTAÇÃO.....	8
1.1 INTRODUÇÃO.....	8
1.2 JUSTIFICATIVA DE INTERVENÇÃO NO COMPLEXO	9
1.3 LEVANTAMENTO DE MERCADO	10
1.4 PROJETO PROPOSTO.....	12
1.5 DADOS DO CONTRATO.....	15
1.6 RELATÓRIO FOTOGRÁFICO	16
1.7 PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA – IMPLANTAÇÃO	22
1.8 PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA – RECAPEAMENTO	25
1.9 DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS – IMPLANTAÇÃO	26
1.10 DMT	26
1.11 PASSEIO COM ACESSIBILIDADE	27
1.12 SINALIZAÇÃO VIÁRIA.....	27
PARTE 2 – ESTUDOS TÉCNICOS PRELIMINARES	29
2 ESTUDOS TÉCNICOS PRELIMINARES	30
2.1 ESTUDOS TOPOGRÁFICOS.....	30
2.1 ESTUDOS HIDROLÓGICOS.....	33
2.2 ESTUDO DE TRÁFEGO – HIERARQUIZAÇÃO VIÁRIA.....	39
2.3 ESTUDOS GEOTÉCNICOS	43
PARTE 3 – PROJETOS	61
3 PROJETOS	62
3.1 PRELIMINARES	62
3.2 SISTEMA VIÁRIO	62
3.3 PROJETO DE DRENAGEM	64
3.4 RESTAURAÇÃO DO PAVIMENTO	72
3.5 PROJETO DE PAVIMENTAÇÃO.....	72
3.6 SINALIZAÇÃO VIÁRIA	83
PARTE 4 – ESPECIFICAÇÕES TÉCNICAS	90
4 ESPECIFICAÇÕES TÉCNICAS	91
4.1 PRELIMINARES	91
4.2 ESPECIFICAÇÕES GERAIS DE SERVIÇO	91



Ricardo Schettini Figueiredo - Eng. Civil. CREA-RJ 52.656/D Visto MS 2.900



PARTE 1 – APRESENTAÇÃO



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



1 APRESENTAÇÃO

1.1 INTRODUÇÃO

Este volume único – **PROJETO EXECUTIVO** – contém os elementos informativos gerais do Projeto de Infraestrutura Urbana – Pavimentação Asfáltica e Drenagem de Águas Pluviais, na **VILA NOSSA SENHORA APARECIDA – VILA BOSQUE DA SAÚDE**, município de Campo Grande, Estado de Mato Grosso do Sul.

1.1.1 Generalidades

A área objeto de intervenção localiza-se na Região Urbana do Segredo, ao norte do município e possui dois acessos principais, sendo eles:

Rua Leopoldina: (20°25'28.90"S; 54°38'3.89"O);

Rua Mirabela: (20°25'27.61"S; 54°37'45.27"O).

A região urbana do Segredo agrega grandes bairros, possui mais de 100 mil moradores e ganha no maior número de crianças da Capital.

Os bairros da Região do Segredo são Nova Lima – o mais populoso da região, com 41.131 moradores – Coronel Antonino, Monte Castelo, Mata do Segredo, Seminário, Nasser e José Abrão.

Com parcelamentos tradicionais, como o Nova Lima, e relativamente mais novos, como o Cerejeira, a região conta com amplos espaços para áreas esportivas, mas ainda assente falta de entretenimento e áreas de lazer. O complexo Olímpico Professor Ruy Jorge da Cunha, localizado na Vila Nasser, se destaca.

Nos anos 2000, a região ganhou o Parque Estadual da Mata do Segredo, que busca preservar a fauna e a flora do Cerrado, fazendo manutenção de bacias hidrográficas e valorização do patrimônio de Campo Grande.

Com 177,58 hectares, o parque está localizado na região do Nova Lima e contém sala administrativa, auditório, salas de aula, cozinha industrial, quadra de esportes e sala administrativa do Projeto Florestinha, trabalho social e ambiental desenvolvido pela Polícia Militar Ambiental.



Uma lenda diz que o povo que habitava a região antigamente era quieto e, ainda, que o nome da região estaria ligado a um segredo de amor.

1.1.2 Metas

A meta deste projeto é dotar a Vila Nossa Senhora Aparecida e Bosque da Saúde das melhorias apresentadas no quadro abaixo:

Quadro 1 – Metas

ITEM	RESUMO	QUANT.	UNID.
		EXECUTIVO	
1	SERVIÇOS PRELIMINARES	16,00	M2
2	REMOÇÕES, DEMOLIÇÕES E SUPRESSÕES	1.829,90	M2
3	MICRODRENAGEM - TERRAPLENAGEM	11.434,98	M3
4	MICRODRENAGEM - GALERIAS	3.085,65	M
5	MICRODRENAGEM - DISPOSITIVOS AUXILIARES	146,00	UN
6	MICRODRENAGEM - RECOMPOSIÇÃO DO PAVIMENTO	1.700,83	M2
7	RESTAURAÇÃO DO PAVIMENTO - RECAPEAMENTO ASFÁLTICO	4.697,09	M2
8	IMPLANTAÇÃO DE VIAS - TERRAPLENAGEM	25.393,56	M3
9	IMPLANTAÇÃO DE VIAS - PAVIMENTAÇÃO	36.753,35	M2
10	SERVIÇOS COMPLEMENTARES	11.350,74	M
11	PASSEIO COM ACESSIBILIDADE	13.436,23	M2
12	SINALIZAÇÃO VIÁRIA DEFINITIVA HORIZONTAL E VERTICAL E DISPOSITIVOS DE SEGURANÇA	745,62	M2
13	ADMINISTRAÇÃO LOCAL	12,00	MÊS

Fonte: o Autor (2025).

1.2 JUSTIFICATIVA DE INTERVENÇÃO NO COMPLEXO

A implementação de um projeto de pavimentação asfáltica e drenagem de águas pluviais na Vila Nossa Senhora Aparecida e Vila Bosque da Saúde é fundamental para melhorar a infraestrutura urbana e a qualidade de vida dos moradores. A pavimentação asfáltica proporcionará um tráfego mais seguro e eficiente, reduzindo a poeira e o desgaste dos veículos, além de facilitar o acesso a serviços essenciais, como transporte público e emergencial.

A drenagem adequada das águas pluviais é crucial para prevenir alagamentos e a formação de poças, que podem causar danos materiais e riscos à saúde pública. Com a intensificação das chuvas, a falta de um sistema de drenagem eficaz pode levar a problemas sérios, como a erosão do solo e a deterioração das vias. A implementação de um sistema de drenagem bem



planejado garantirá a segurança dos pedestres e motoristas, minimizando os impactos das chuvas e contribuindo para a sustentabilidade do bairro.

Além disso, a melhoria na infraestrutura viária e de drenagem pode valorizar a área, atraindo novos investimentos e promovendo o desenvolvimento econômico local. Portanto, a realização deste projeto é essencial para atender às necessidades da população, garantir a mobilidade urbana e promover um ambiente saudável e seguro.

1.3 LEVANTAMENTO DE MERCADO

Este item consiste na análise das alternativas disponíveis, bem como na justificativa técnica e econômica das soluções propostas neste estudo de viabilidade. Ao longo deste relatório, serão apresentadas as opções disponíveis na região de Campo Grande, juntamente com a avaliação das alternativas que se destacaram como as mais adequadas, considerando todos os fatores envolvidos na análise.

No contexto da análise de mercado para soluções de pavimentação, consideramos duas opções principais para o revestimento: o Concreto Betuminoso Usinado a Quente (CBUQ) e o Tratamento Superficial Duplo (TSD).

O CBUQ destaca-se por sua alta durabilidade e resistência ao tráfego intenso, proporcionando excelente aderência e otimizando o escoamento superficial sob a camada de revestimento, o que reduz significativamente os riscos de aquaplanagem. Contudo, essa solução apresenta um custo elevado, tanto na aplicação quanto na manutenção, além de requerer usinas especializadas para sua produção.

Em contrapartida, o TSD apresenta um custo inicial mais baixo e uma rápida aplicação, reduzindo o tempo de interrupção do tráfego, sendo adequado para regiões com menor intensidade de veículos. Contudo, sua durabilidade é inferior à do CBUQ, resultando em uma necessidade maior de manutenção ao longo do tempo.

Para a camada de estrutura do pavimento, avaliamos quatro opções: bica corrida, brita graduada, mistura de solo-brita e mistura de solo-cimento.

A bica corrida se caracteriza por seu custo relativamente baixo e facilidade de aplicação, oferecendo uma boa capacidade de drenagem. No entanto, sua



resistência mecânica é inferior, e pode demandar manutenção frequente sob tráfego intenso.

A brita graduada, que normalmente oferece uma base sólida e boa resistência, não pode ser utilizada na região devido à ausência de usinas que operem esse material, em razão da necessidade de máquinas específicas.

A mistura de solo-brita é uma alternativa de baixo custo e fácil produção, proporcionando estabilidade e drenagem quando bem compactada. Contudo, essa mistura exige um controle tecnológico rigoroso durante a execução da obra para garantir a correta proporção dos materiais, no que tange a porcentagem de solo e porcentagem de brita empregadas. Falhas na aplicação desse controle podem resultar em comprometimento da qualidade do pavimento, especialmente se a mão de obra não for devidamente treinada e aprimorada. Portanto, embora a mistura de solo-brita seja uma opção viável, sua eficácia depende diretamente da competência na execução e monitoramento do processo.

Por outro lado, a mistura de solo-cimento apresenta alta durabilidade e resistência à compressão, reduzindo a plasticidade do solo, embora seu custo seja mais elevado e exija maior controle durante o processo de mistura e cura.

Por fim, no que se refere à drenagem, as opções incluem tubos de concreto e tubos em polietileno de alta densidade (PEAD).

Os tubos de concreto são altamente resistentes e duráveis, adequados para situações de carga elevada, mas seu peso pode dificultar o transporte e a instalação. Em contraste, os tubos em PEAD são leves e fáceis de manusear, simplificando a instalação e garantindo uma boa resistência química e à corrosão. No entanto, sua resistência a cargas pesadas é inferior à dos tubos de concreto, podendo ser mais suscetíveis a danos mecânicos se não instalados corretamente.

Após reuniões entre a Schettini Engenharia e a Prefeitura Municipal de Campo Grande, obtivemos que, exposto os dados disponibilizados no estudo de viabilidade, será adotado o CBUQ na camada de revestimento, bica corrida para a estrutura de base do pavimento e tubos em concreto nas soluções de drenagem.



1.4 PROJETO PROPOSTO

Este relatório do projeto executivo contém a pavimentação e soluções de drenagem para diversas ruas do Bairro Jardim Veraneio. Para isto, foram executados estudos topográficos e geotécnicos, visando obter as características físicas, de forma a nortear a definição do traçado e soluções adequadas.

A pavimentação a executar englobará as seguintes vias:

- Avenida Geraldo Coelho Leite;
- Avenida Rosário Congro;
- Rua Almerinda Leite;
- Rua Benedito Pache Terra;
- Rua Bonança;
- Rua Cambui;
- Rua Dumontina;
- Rua General Benedito Xavier;
- Rua Indaia;
- Travessa dos Estagiários
- Rua José Ribeiro Sá Carvalho;
- Rua Leopoldina;
- Rua Lindóia;
- Rua Mirabela;
- Rua Monte Azul;
- Rua Monterlei;
- Rua Raul Machado;
- Travessa Baependi;
- Travessa Bicas;

O traçado foi estudado minuciosamente pela Schettini Engenharia, levando como base o loteamento definido pela Prefeitura Municipal de Campo Grande, bem como as diretrizes. Os estudos que embasaram a definição do novo traçado levaram em conta a topografia da região, de forma a minimizar os custos com a limpeza preliminar bem como o desmatamento que as implantações fatalmente trariam para a região.

A estrutura do pavimento proposta possui o revestimento em CBUQ, com base estabilizada granulometricamente em bica corrida, cuja graduação disponibilizada pela pedreira na coleta dos materiais para ensaio, está exposta nos próximos capítulos. Para o dimensionamento da espessura presente na estrutura do pavimento, foi verificado na Lei de Hierarquização Viária de Campo Grande (N.107/2007) qual a classificação da Via, fator este que influenciou diretamente no número N empregado nos cálculos.

Os serviços de pavimentação devem ser validados pela Fiscalização quando em conformidade com as diretrizes das Normas:



- Norma DNIT 137/2010 – ES: Regularização do subleito – Especificação de serviço;
- Norma DNIT 141/2022 – ES: Pavimentação – Base estabilizada granulometricamente – Especificação de serviço;
- Norma DNIT 031/2006 – ES: Pavimentos flexíveis – Concreto

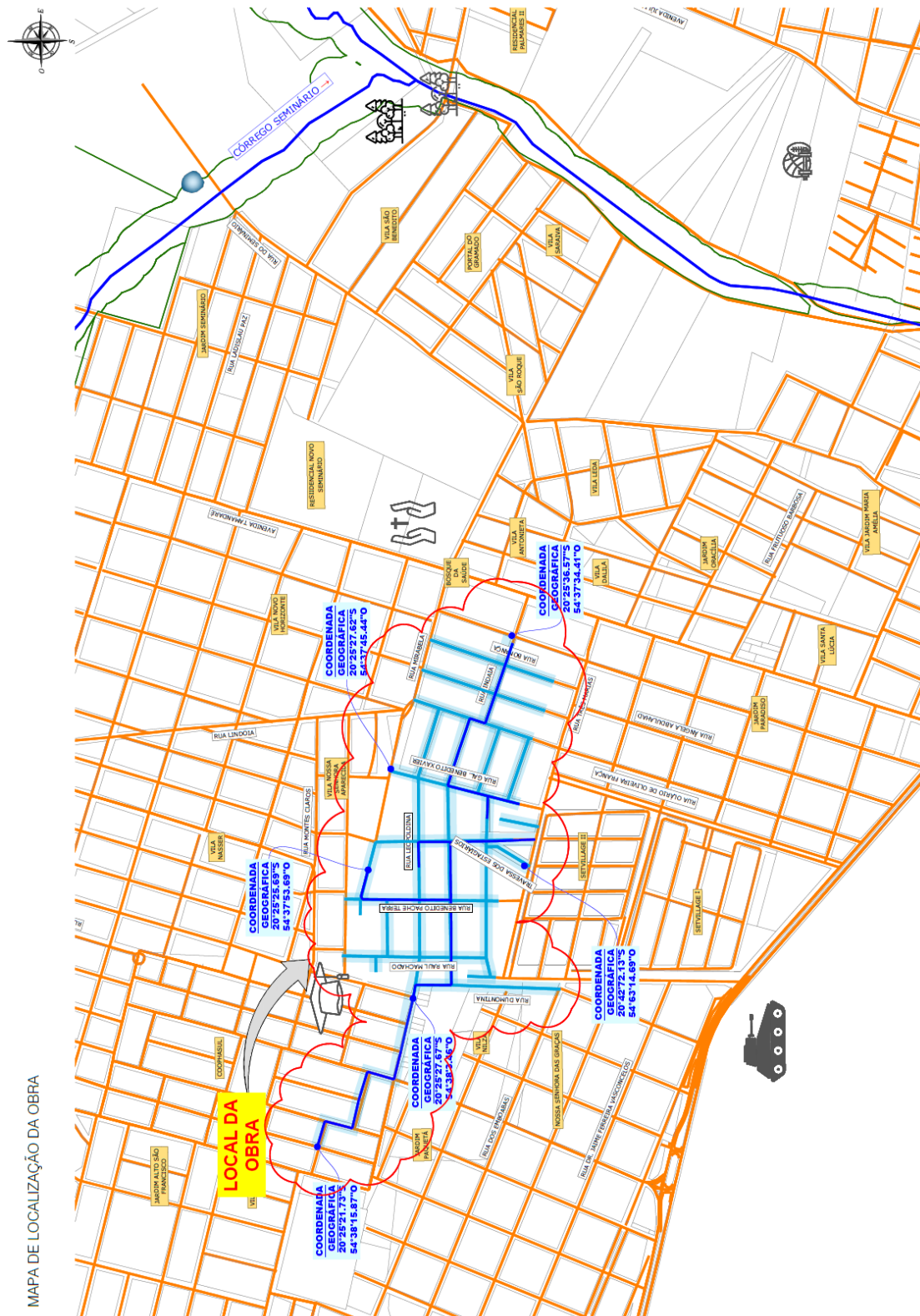
A drenagem a executar foi proposta em diversos trechos, com o traçado resultante dos estudos hidrológicos realizados na região. Nos locais onde não foram previstas redes de drenagem, o escoamento será realizado de forma superficial, sendo os greides projetados de forma que os efluentes serão direcionados para os pontos de captação à jusante.

Para permitir a acessibilidade nas vias implantadas, serão seguidas as normas específicas para estas, sendo a NBR 9050 e os decretos municipais em vigência.

As obras previstas estão dispostas em 41 desenhos técnicos e neste memorial descritivo apresentam-se as metodologias de dimensionamento, de cálculos e as especificações técnicas devidamente explanadas nos próximos capítulos.



Figura 1 – Mapa de localização da Obra



Fonte: o Autor (2025).



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



1.5 DADOS DO CONTRATO

Apresentam-se, a seguir, os dados referentes à contratação do presente serviço:

- a) Proprietário: PREFEITURA MUNICIPAL DE CAMPO GRANDE/MS
- b) Contratada: SCHETTINI ENGENHARIA LTDA;

Rua Alberto Neder, 352
CEP. 79020-336
Jardim dos Estados
Campo Grande / MS

Morony Vello de Souza
E-mail: morony.souza@schettini.eng.br
Contato: (67) 99292.9283

Lucas Mariano Medeiros
E-mail: lucas.medeiros@schettini.eng.br
Contato: (67) 99640.8651

Matheus Fernandes da Silva
E-mail: matheus.silva@schettini.eng.br
Contato: (67) 99254.4481

- a) Concorrência Eletrônica nº 003/2024.



1.6 RELATÓRIO FOTOGRÁFICO

Figura 2 – Mapa de Localização das Fotos



Fonte: o Autor (2025).



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



Figura 3 – Foto 01 – Coordenadas Geográficas (20°25'29.33"S; 54°38'2.18"O)



Fonte: o Autor (2025).

Figura 4 – Foto 02 – Coordenadas Geográficas (20°25'31.98"S; 54°37'58.49"O)



Fonte: o Autor (2025).



Figura 5 – Foto 03 – Coordenadas Geográficas (20°25'34.60"S; 54°37'57.58"O)



Fonte: o Autor (2025).

Figura 6 – Foto 04 – Coordenadas Geográficas (20°25'26.02"S; 54°37'55.82"O)



Fonte: o Autor (2025).

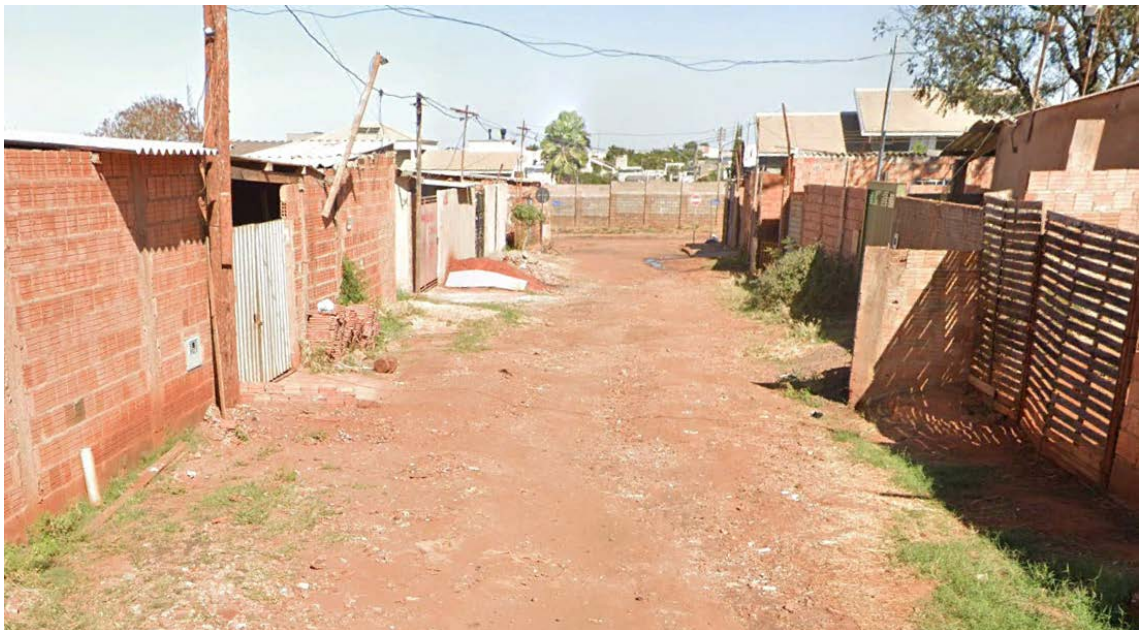


Figura 7 – Foto 05 – Coordenadas Geográficas (20°25'29.45"S; 54°37'54.42"O)



Fonte: o Autor (2025).

Figura 8 – Foto 06 – Coordenadas Geográficas (20°25'36.20"S; 54°37'50.97"O)



Fonte: o Autor (2025).



Figura 9 – Foto 07 – Coordenadas Geográficas (20°25'34.99"S; 54°37'43.47"O)



Fonte: o Autor (2025).

Figura 10 – Foto 08 – Coordenadas Geográficas (20°25'38.32"S; 54°37'39.73"O)



Fonte: o Autor (2025).



Figura 11 – Foto 09 – Coordenadas Geográficas (20°25'31.72"S; 54°37'35.01"O)



Fonte: o Autor (2025).

Figura 12 – Foto 10 – Coordenadas Geográficas (20°25'35.64"S; 54°37'36.36"O)



Fonte: o Autor (2025).



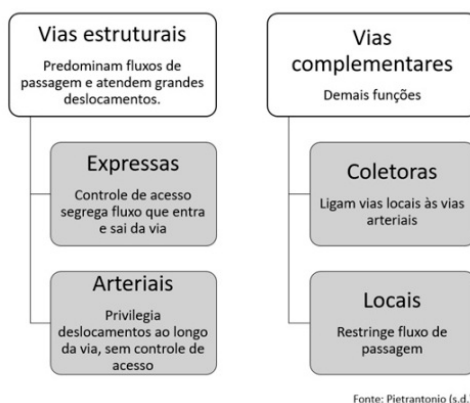
1.7 PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA – IMPLANTAÇÃO

As obras de implantação serão delineadas ao longo das vias discriminadas no Quadro 2.

Para definir qual a estrutura do pavimento necessária, tomou-se como base a Lei Complementar n. 76 de 4 de novembro de 2005, anexo VII, publicada no Diogrande n. 1929, de 7 de novembro de 2005, nas páginas 6 a 17, o qual preconiza a hierarquização viária de Campo Grande. O presente projeto contemplou dois tipos de vias, sendo eles:

- Via Local (Número “N”: 8×10^4)
- Via Coletora (Número “N”: 8×10^5)

Figura 13 – Esquema ilustrativo das funções de cada via



Fonte: Pietrantonio (2013).

Figura 14 – Classificação das vias e parâmetros de tráfego

Quadro 2.1

Classificação das vias e parâmetros de tráfego

Função predominante	Tráfego previsto	Vida de projeto	Volume inicial		Equivalente / Veículo	N	N característico
			Veículo Leve	Caminhão/Ônibus			
Via local	LEVE	10	100 a 400	4 a 20	1,50	$2,70 \times 10^4$ a $1,40 \times 10^5$	10^5
Via Local e Coletora	MÉDIO	10	401 a 1500	21 a 100	1,50	$1,40 \times 10^5$ a $6,80 \times 10^5$	5×10^5
Vias Coletoras e Estruturais	MEIO PESADO	10	1501 a 5000	101 a 300	2,30	$1,4 \times 10^6$ a $3,1 \times 10^6$	2×10^6
	PESADO	12	5001 a 10000	301 a 1000	5,90	$1,0 \times 10^7$ a $3,3 \times 10^7$	2×10^7
	MUITO PESADO	12	> 10000	1001 a 2000	5,90	$3,3 \times 10^7$ a $6,7 \times 10^7$	5×10^7
Faixa Exclusiva de Ônibus	VOLUME MÉDIO	12		< 500		3×10^6 (1)	10^7
	VOLUME PESADO	12		> 500		5×10^7	5×10^7

N = valor obtido com uma taxa de crescimento de 5% ao ano, durante o período de projeto.

Fonte: IP – 02/2004 (2004).



Cada tipo de via possui seu número N específico (conforme Figura 13), o que resultou, por meio dos dimensionamentos explícitos nos próximos capítulos, em dimensões de base e se necessário sub-base.

A estrutura supracitada foi prevista com emprego de bica corrida na camada de base. O revestimento utilizado será do tipo CBUQ (Concreto Betuminoso Usinado a Quente). No Quadro 3 é possível observar os valores para as estruturas do pavimento adotadas.

Quadro 2 – Vias objeto de Implantação

VIAS		Avenida Geraldo Coelho Leite	Avenida Rosario Congro (PAVER)	Rua Almerinda Leite - Avenida Rosario Congro	Rua Almerinda Leite (PAVER)
EXTENSÃO (m)		126,320	94,250	522,120	139,950
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	6,000	8,500	7,000	9,500

VIAS		Rua Benedito Pache Terra	Rua Bonança	Rua Cambui	Rua Dumontina (CBUQ)
EXTENSÃO (m)		326,340	291,110	151,960	105,600
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	6,000	6,000	6,000	5,000

VIAS		Rua Dumontina (PAVER)	Rua Gal. Benedito Xavier	Rua Indaia	Rua José Ribeiro Sá Carvalho
EXTENSÃO (m)		217,890	300,900	203,100	65,930
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	6,000	6,000	6,000	7,000

VIAS		Rua Leopoldina	Rua Lindóia	Rua Mirabela (PAVER)	Rua Monte Azul
EXTENSÃO (m)		674,650	290,500	116,280	278,240
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	7,000	7,000	12,500	7,000

VIAS		Rua Morterlei	Rua Raul Machado	Travessa Baependi	Travessa Bicas
EXTENSÃO (m)		473,710	301,930	156,930	149,860
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	7,000	7,000	7,000	6,000

VIAS		Travessa dos Estagiarios (PAVER)	Travessa Sem Nome (PAVER)	Travessa Sem Nome - 01 (PAVER)
EXTENSÃO (m)		116,300	107,250	42,560
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	8,000	7,000	6,500



VIAS		Travessa Sem Nome - 02 (PAVER)	Travessa Sem Nome 3	TOTAL
EXTENSÃO (m)		46,540	42,390	5.342,610
LARGURA (m)	PISTA + ESTACIONAMENTO	5,000	5,000	

Fonte: o Autor (2025).

Quadro 3 – Estrutura do Pavimento

Vias	ESTRUTURA DO PAVIMENTO			Material para Base	Hierarquização Viária
	LARGURAS	ESPESSURAS			
	Pista (m)	Capa (cm)	Base (cm)		
Rua Dumontina	5,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Jose Ribeiro Sa Carvalho	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Raul Machado	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Benedito Pache Terra	6,00	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Coletora
Avenida Rosario Congro	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Gal. Benedito Xavier	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Lindóia	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Monte Azul	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Bonança	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Mem de Sá	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Avenida Geraldo Coelho Leite	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Leopoldina	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Morterlei	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa Baependi	7,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Almerinda Leite	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Cambui	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa Bicas	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Indaia	6,00	3,2	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local

Fonte: o Autor (2025).



Quadro 4 – Estrutura do Pavimento em Paver

Vias	ESTRUTURA DO PAVIMENTO - PAVER				Material para Sub-Base	Hierarquização Viária
	LARGURAS	ESPESSURAS				
	Pista (m)	Bloco de concreto (cm)	Colchão de areia (cm)	Sub-Base (cm)		
Avenida Rosário Congro	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Almerinda Leite	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Rua Mirabela	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa dos Estagiarios	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa Sem Nome	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa Sem Nome 1	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa Sem Nome 2	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local
Travessa Sem Nome 3	Variável (Ver Nota de Serviço)	8,0	4,0	17,0	Bica Corrida (100%)	Via Local

Fonte: o Autor (2025).

1.8 PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA – RECAPEAMENTO

As obras de restauração funcional do pavimento (recapeamento), serão delineadas ao longo das vias discriminadas no Quadro 4. Na elaboração da planilha de orçamento o serviço de recapeamento foi separado em dois itens, como recuperação prévia e recapeamento asfáltico.

O recapeamento funcional, inclui os serviços de limpeza, pintura de ligação e massa asfáltica. Inclui, também, a relocação dos tampões de ferro fundido para a nova geometria das vias.

Quadro 5 – Vias objeto de recapeamento

VIAS	Rua José R. Nobre (Recapeamento)	Rua Atilio Banduci (Recapeamento)	Rua Mario da Costa Freitas (Recapeamento)
EXTENSÃO (m)	72,500	86,000	129,000

VIAS	Rua Coteigipe (Recapeamento)	Rua Sgto. Hércules Santos de Campos (Recapeamento)	TOTAL
EXTENSÃO (m)	76,500	221,000	585,000

Fonte: o Autor (2025).



1.9 DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS – IMPLANTAÇÃO

O projeto de drenagem previsto para esta etapa compreende a implantação de 40 trechos de galerias tubulares.

As seções hidráulicas adotadas são:

Tubulares em concreto nos diâmetros: 0,40m; 0,60m; 0,80m; 1,00m e 1,20m.

1.10 DMT

Realizaram-se estudos do DMT – Distância Média de Transporte – levando em consideração as jazidas licenciadas disponíveis para a obra em relação a cada serviço específico. O critério de medida se trata da distância entre a jazida citada e o centro do objeto de estudo. Após analisar caso a caso, o valor final considerado foi a média ponderada entre as jazidas disponíveis, conforme ilustrado no Quadro 4.

Quadro 6 – Distâncias médias de transporte dos insumos – DMT

PREFEITURA MUNICIPAL DE CAMPO GRANDE

SECRETARIA MUNICIPAL DE INFRAESTRUTURA E SERVIÇOS PÚBLICOS - SISEP



OBRA : INFRAESTRUTURA URBANA - PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA E DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS

LOCAL : VILA NOSSA SENHORA APARECIDA E VILA BOSQUE DA SAÚDE

MUNICÍPIO : CAMPO GRANDE / MS

QUADRO DAS DISTÂNCIAS MÉDIAS DE TRANSPORTE DOS INSUMOS - DMT

PRODUTO	DMT (km) MÉDIA	ORIGEM 1		ORIGEM 2		ORIGEM 3		ORIGEM 4		ORIGEM 5	
		LOCAL	km	LOCAL	km	LOCAL	km	LOCAL	km	LOCAL	km
Tubos/Pave/Piso tátil	8,7	PAV-TUBO	7,5	LAJ.LUCAS	9,9						
Jazida de solo	12,8	CELPA	9,3	FONTE	16,4						
Depósito provisório	1	LOCAL	1								
Depósito de expurgo SEM reciclagem (1)	22,5	TIC	22,5								
EALJ8R-1C, RR2C, RC-1CE	11,4	ASFALTEC	7,3	USIMIX	11,2	SANTA EDWIGES	15,8				
Usina de CBUD	11,4	ASFALTEC	7,3	USIMIX	11,2	SANTA EDWIGES	15,8				
Pedreira/Obra	11,5	VOTORANTIM	7,3	SÃO LUIZ	15,7						

Fonte: o Autor (2025).



1.11 PASSEIO COM ACESSIBILIDADE

Em todas as vias objeto de pavimentação foram propostas com calçadas dotadas de passeio revestidas com concreto e grama, em conformidade com os decretos vigentes no município de Campo Grande.

Nas vias propostas revitalização do pavimento também foram objeto de indicação de passeio em concreto nos segmentos necessários. Nos trechos que os passeios estão malconservados ou pondo em risco a mobilidade dos usuários também foram propostas o refazimento delas.

Nos entroncamentos e cruzamentos de vias foram previstas rampas de acesso ao passeio público para atender as pessoas com mobilidade condicionada, permanente ou temporária, bem como aos outros pedestres que utilizam veículos de transporte manuais.

As rampas foram previstas revestidas em concreto simples, na espessura de 7 cm, com textura superficial propícia ao uso, com largura mínima de 1,50m e inclinação inferior à 8,3%.

O projeto tipo das calçadas segue as recomendações da PMCG, sendo as dimensões apresentadas nas pranchas 26 a 31. Nas rampas de acessibilidade foi proposto a implantação de piso tátil direcional e de alerta, nas dimensões de 40x40cm.

1.12 SINALIZAÇÃO VIÁRIA

A sinalização permanente será composta de placas, pórticos, marcas no pavimento e elementos auxiliares, constituindo num sistema de dispositivos fixos de controle de tráfego que, por sua simples presença no ambiente operacional das vias irão regular, advertir e orientar seus usuários.

No **Manual de Medidas Moderadoras de Tráfego** produzido pela Empresa de Transportes e Trânsito de Belo Horizonte, BHTRANS, vem de um reencontro da cidade com suas origens, a cidade planejada de forma definitiva, como um processo continuado de modernização com preservação e qualificação dos espaços urbanos para a vida e a convivência.

Neste manual lê-se: Hoje o movimento pela inflexão da tendência de atendimento às demandas do automóvel em detrimento da vida, começa a ser



nacional. Integra o planejamento diretor da Associação Nacional de Transportes Públicos ANTP. O Projeto Transporte Humano: Cidades com Qualidade de Vida propõe reorganizarmos nossas cidades e seus sistemas de transporte tendo como objetivo a qualidade de vida! Não é mais só fluidez e segurança para o trânsito. Não é mais o rodoviarismo urbano, com suas vias expressas, vias elevadas, viadutos, trincheiras e passarelas. Plano Diretor, lei de uso e ocupação do solo, planejamento do transporte público e do trânsito, tudo em um processo de desenvolvimento urbano, sustentado, não excludente, limpo. Utopia? Como bem diz Dom Helder Câmara: "Sonho de um é apenas um sonho. De muitos, uma realidade!".



PARTE 2 – ESTUDOS TÉCNICOS PRELIMINARES



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



2 ESTUDOS TÉCNICOS PRELIMINARES

2.1 ESTUDOS TOPOGRÁFICOS

2.1.1 Objetivo

Este capítulo refere-se aos resultados obtidos com a execução dos serviços de topografia realizados para desenvolvimento do presente projeto.

2.1.2 Preliminares

Os Estudos Topográficos foram programados e desenvolvidos visando à obtenção dos elementos básicos, discriminados a seguir:

- b) Planialtimetria das vias implantadas;
- c) Planialtimetria das áreas previstas para implantação de vias e redes de drenagem;
- d) Cadastramentos dos loteamentos ao longo das vias a serem pavimentadas;
- e) Cadastramentos das edificações a serem objeto de remoção, determinadas pelos planos e projetos para a área;
- f) Delimitação de matas e áreas de preservação.

2.1.3 Metodologia

- **Poligonais**

No presente projeto não foi locado no campo os eixos das obras a serem construídas, tendo em vista a necessidade de um cadastro completo das faixas com benfeitorias e instalações marginais, para a definição das propostas de traçados, remanejamentos e acessos.

Assim, foram lançadas várias poligonais fechadas, visto ao longo do projeto existem vários locais pontuais, e para cada local foi executado um levantamento topográfico. Através do emprego do GPS, foram coletados os dados planialtimétricos dos vértices e processados no software Topograph TG98



SE, observando-se as tolerâncias de erros padronizados pela ABNT (NBR 13133).

Anexo, apresentam-se as planilhas de coordenadas dos vértices das poligonais, com os respectivos relatórios de fechamento.

- **Levantamentos**

Para a consecução dos serviços topográficos foram coletados, através do coletor interno da estação total, o máximo de pontos que caracterizassem o relevo e acidentes locais, bem como pontos para o cadastramento de benfeitorias, do sistema de drenagem, postes de energia, vias, acessos e marcos de loteamentos.

Promoveram-se no local o cadastramento total 5.463 pontos notáveis em 31,25 ha efetivamente levantados, no que resultou uma densidade de mais de 175 pontos por ha, ou seja, a área estaria sendo coberta por uma malha inferior a 20 m x 20 m. Isto posto, o trabalho desenvolvido está classificado como Levantamento Planialtimétrico Cadastral – classe I – PAC, segundo a NBR 13.133/94.

2.1.4 Cálculos efetuados e resultados obtidos

Os elementos básicos coletados no campo, tais como: marcos, vértices de poligonais, pontos cadastrados etc., foram descarregados em microcomputador, por meio do software Topograph TG98 SE, e processados os dados das irradiações para a geração do modelo digital do terreno – MDT, considerando a distância máxima de 39 metros para a triangulação.

Como resultado do MDT, obteve-se a planta planialtimétrica, com curvas de nível de metro em metro, sendo posteriormente exportada para o software AutoCAD 2011, visando à ilustração dos elementos cadastrados.

Devido às características do software de topografia, tornou-se necessário a utilização de outro, específico para desenho, facilitando a confecção da planta planialtimétrica cadastral.

Para a geração de perfis longitudinais, seções transversais e vistas em três dimensões, necessários para os projetos viários e dos equipamentos públicos, tornam-se de fácil operação através do MDT desenvolvido para a área.



Figura 15 - Modelo Digital do Terreno



Fonte: AutoCAD (2025).



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



2.1 ESTUDOS HIDROLÓGICOS

2.1.1 Objetivo

Este capítulo refere-se aos resultados obtidos com a execução dos serviços de hidrologia realizados para desenvolvimento do presente projeto.

2.1.2 Preliminares

Os Estudos Hidrológicos desenvolvidos permitem avaliar a suficiência de vazão dos dispositivos de drenagem existentes e para o dimensionamento de outros que se fizerem necessários. Define também a caracterização climática e pluviométrica, bem como, possibilitam a determinação do índice pluviométrico anual, que caracteriza o fator climático.

Evidentemente, tais elementos permitem a definição do prazo de execução e estimativa do rendimento dos equipamentos, nestas condições climatológicas, necessárias à fixação das produções horárias das equipes, e em última análise, a determinação dos custos.

2.1.3 Metodologia

Para o estudo estatístico das precipitações registradas em pluviômetros são mais usuais dois processos para a organização das séries históricas. No primeiro, chamado das séries anuais, são selecionados os valores das precipitações máximas de cada ano hidrológico, ignorando os eventos de segunda ou menor grandeza, embora possam ultrapassar os valores máximos de outros anos. No segundo processo, denominado das séries parciais, são selecionados os valores das precipitações acima de uma determinada grandeza, sendo as alturas definidas mais em termos da sua grandeza do que da sua ocorrência.

Segundo Ven Te Chow (Handbook of Applied Hydrology, 1962), as séries de duração parcial, devem ser usadas se os segundos valores no ano afetarem o projeto. Todavia, esta premissa deve ser levada em consideração quando as séries estatísticas são de intensidade pluviométrica, pois nesses casos é



possível observar-se individualmente as chuvas intensas. Assim sendo, neste trabalho utilizou-se o processo das séries anuais para a análise de frequência das chuvas registradas.

2.1.4 Cálculos efetuados e resultados obtidos

De posse da série histórica dos dados pluviométricos do posto pluviométrico 2054001, EM Campo Grande – Base Aérea e dos respectivos processamentos estatísticos para o período 1978 a 2008, utilizou-se a formulação de Gumbel – Ven Te Chow.

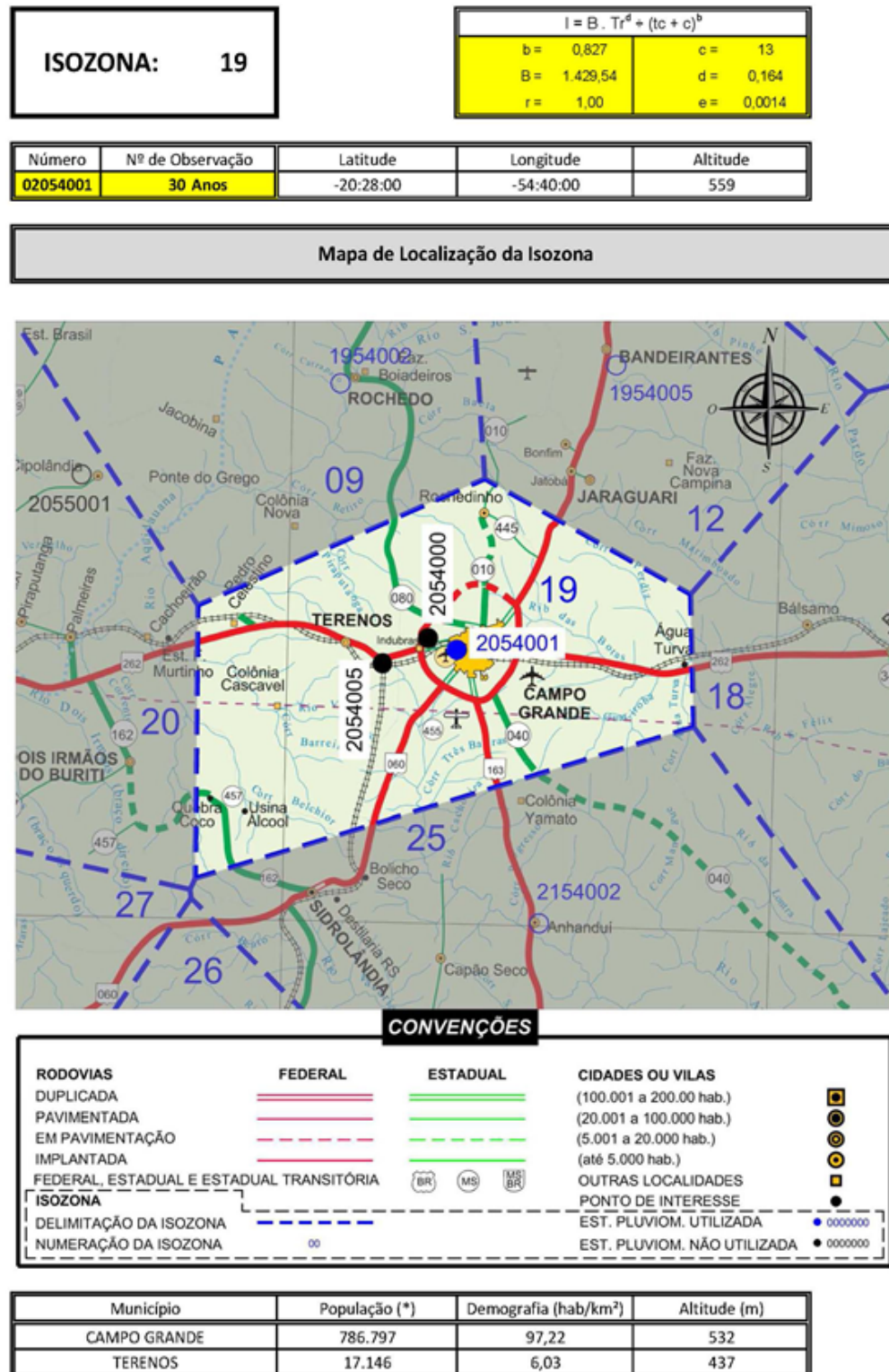
Através da análise das curvas de intensidade-duração-frequência IDF contidas na publicação Chuvas Intensas no Brasil do engenheiro Otto Pfafsteter (1982), Jorge Jaime Taborga Torrico, também engenheiro, constatou que a proporcionalidade entre as relações de precipitações de 6 minutos/24 horas e 1 hora/24 horas, para diversas regiões brasileiras, traduzindo-as sob forma de mapa de isozonas ou zonas de mesma relação pluviométricas, em sua publicação Práticas Hidrológicas (1975).

Posto assim, nesse capítulo apresentam-se as informações necessárias para a caracterização hidrológica da área de projeto. A Schettini Engenharia desenvolveu nova IDF para Campo Grande, bem como novos histogramas.

Vale ressaltar que, no Histograma Anual – Precipitação Máxima Diária se observa uma tendência descensional para o período 1978 / 2008.



Figura 16 – Mapa da Isozona 19



(*) Dados disponível pelo site do IBGE, referentes ao censo de 2010.

Mapa Político Rodoviário: Secretaria de Estado de Obras Públicas e de Transportes - SEOP / MS; Ed. 2014

Mapa apresentado na escala de 1:10.000

Fonte: Figueiredo e Miyasato (2013).

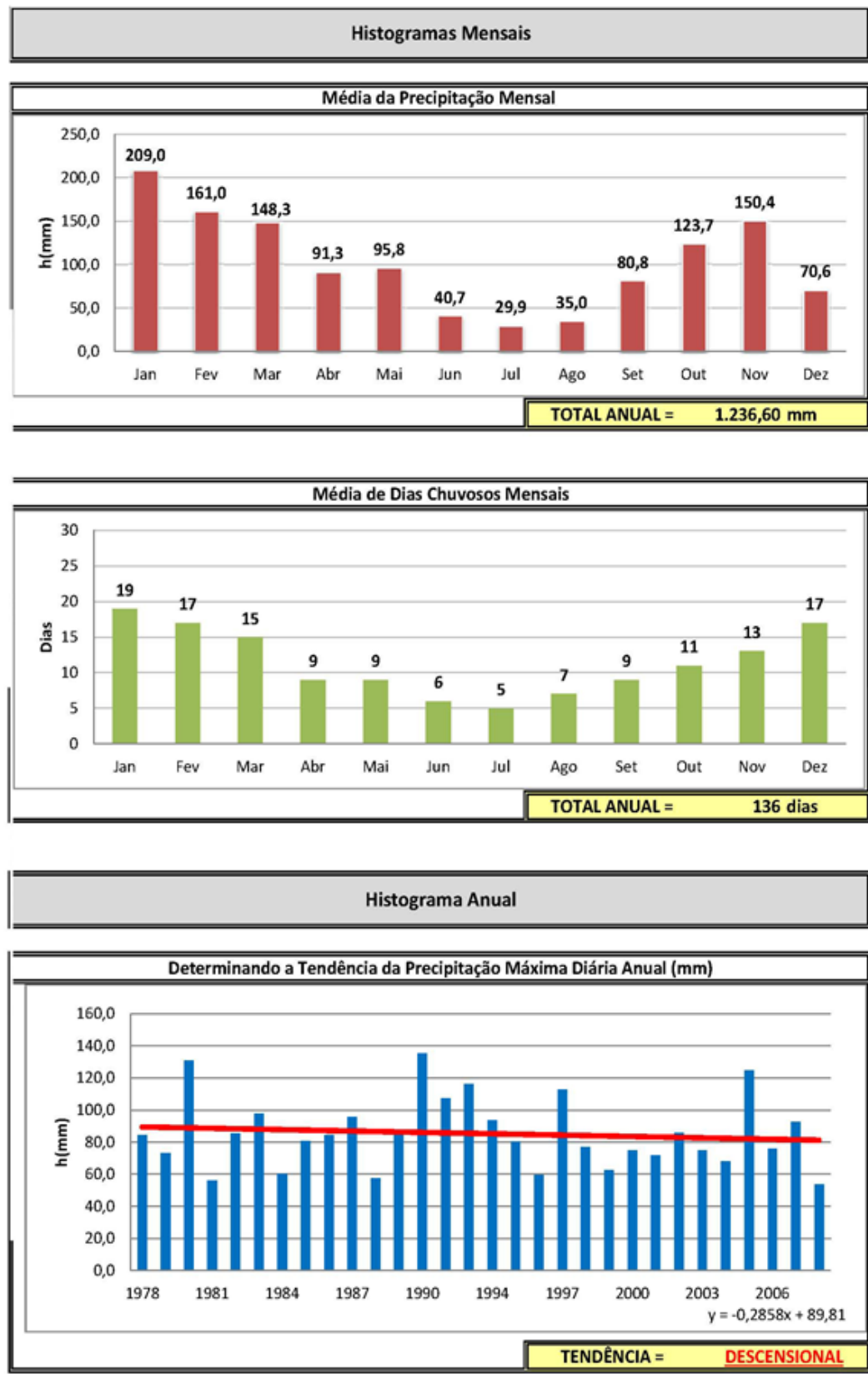


SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681

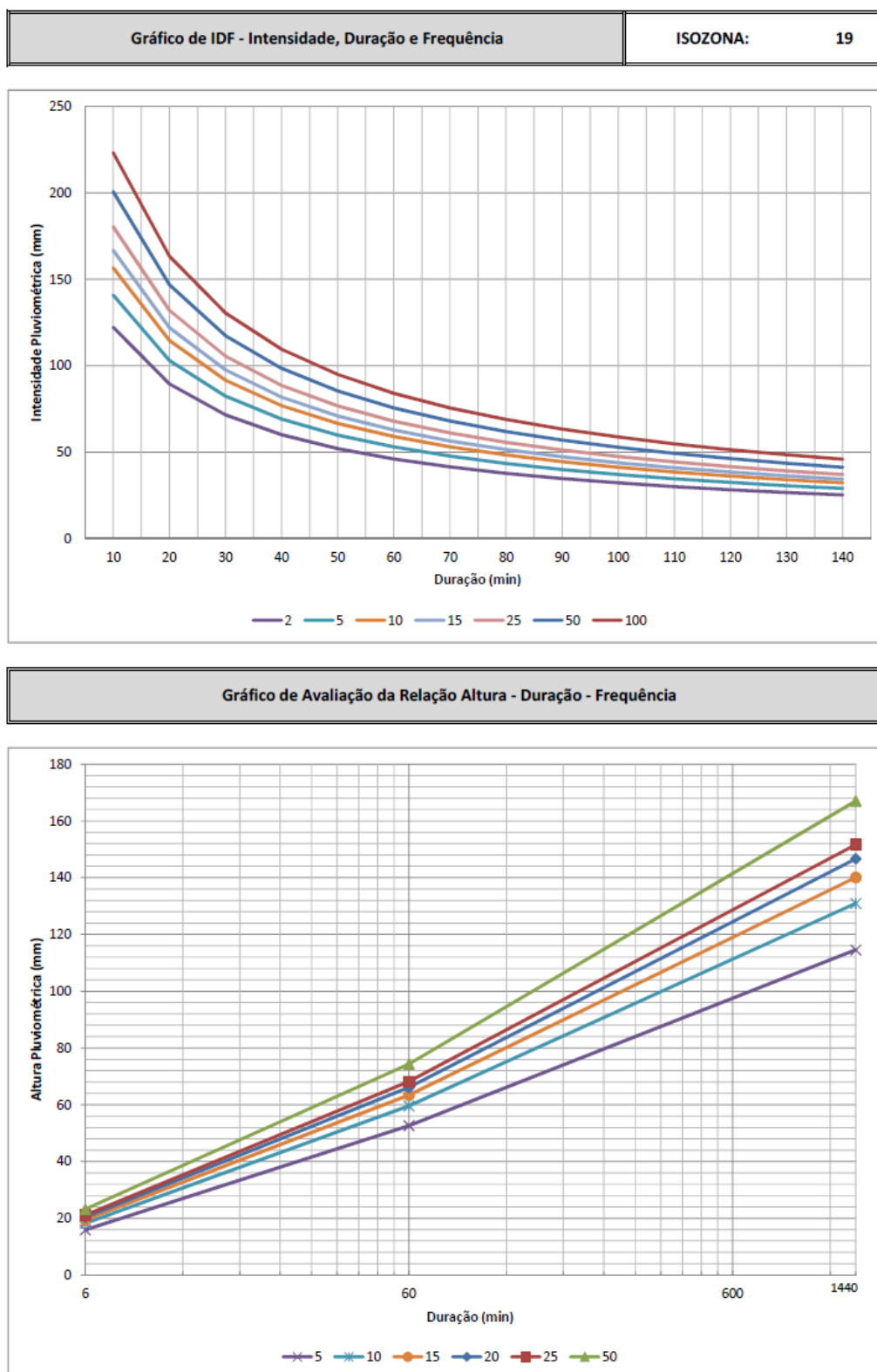


Figura 17 – Isozona 19 - Histogramas Mensais


Fonte: Figueiredo e Miyasato (2013).



Figura 18 – Isozona 19 - IDF



Fonte: Figueiredo e Miyasato (2013).



2.1.5 Climatologia

O clima predominante em Campo Grande define-se como tropical úmido, com maior intensidade de precipitação de outubro a março. Observam-se no verão chuvas convectivas de grande intensidade e curta duração, concentradas em pequenas áreas e no inverno chuvas frontais.

Especificamente em Campo Grande, o clima predominante, segundo a classificação de Köppen, é o tipo tropical chuvoso (AW), caracterizado por uma má distribuição anual das chuvas com a ocorrência bem definida de um período seco durante os meses mais frios do ano de um período chuvoso durante os meses de verão.

As normais de evaporação, determinadas com base nos dados observados na estação hidrometeorológica de Campo Grande, indicam um total anual médio de evaporação de 1405 mm, com máximo mensal em agosto de 186 mm, e mínimo em fevereiro de 72 mm.

A pressão atmosférica média anual em Campo Grande é de 949,6 mb, variando entre 946,6 mb em dezembro e 953,2mb em julho. A temperatura média anual é de 22,4°C, sendo dezembro o mês mais quente, com 24,5°C em média e, julho, o mais frio, com 19,1°C.

A umidade relativa média mensal varia de 58,9% em agosto a 81,0% em fevereiro, com média anual de 72,8%.

Numa escala de 0 a 10, a nebulosidade média anual de Campo Grande é de 5,4, com mínima de 3,6 em agosto e máxima de 7,1 em janeiro.

O predomínio dos ventos em Campo Grande é de direção leste, superior a 30%, existindo também frequência significativa na direção norte.



2.2 ESTUDO DE TRÁFEGO – HIERARQUIZAÇÃO VIÁRIA

2.2.1 Introdução

O número “N” necessário ao dimensionamento do pavimento flexível de uma via, é definido pelo número de repetições de um eixo-padrão de 8,2 t (18.000 lb ou 80 kN), durante o período de vida útil do projeto, que teria o mesmo efeito que o tráfego previsto sobre a estrutura do pavimento.

Na determinação do número “N” são considerados fatores relacionados à composição do tráfego referentes a cada categoria de veículo, aos pesos das cargas transportadas e sua distribuição nos diversos tipos de eixos dos veículos.

Seus valores anuais e acumulados durante o período de projeto são calculados com base nas projeções do tráfego, sendo necessário para isso o conhecimento qualitativo e quantitativo da sua composição presente e futura.

A composição do tráfego de vias urbanas locais e coletoras ainda possui baixo índice de pesquisa, sendo assim, as diretrizes para o dimensionamento do número “N” são escassas.

Por este motivo, por muitos anos, foi utilizado como referência para a determinação do número “N” das vias de Campo Grande/MS a Instrução de Projeto 02 da Prefeitura Municipal de São Paulo (2004), que resume os principais parâmetros de tráfego adotados de acordo com a classificação hierárquica das vias.

Segundo o Plano Diretor de Transporte e Mobilidade Urbana (PDTMU) de Campo Grande/MS (Prognóstico – Volume I publicado em 2022) as vias urbanas da cidade estão classificadas como:

- a) **Trânsito Rápido:** aquela caracterizada por acessos especiais com trânsito livre, sem interseções em nível, sem acessibilidade direta aos lotes lindeiros e sem travessia de pedestres em nível
 - Expressa Principal;
 - Expressa Secundária
- b) **Arterial:** aquela caracterizada por interseções em nível, geralmente controlada por semáforo, com acessibilidade aos lotes lindeiros e às vias secundárias e locais, possibilitando o trânsito entre as regiões da cidade



- Arterial Principal
- Arterial Secundária
- c) **Coletora:** aquela destinada a coletar e distribuir o trânsito que tenha necessidade de entrar ou sair das vias de trânsito rápido ou arteriais, possibilitando o trânsito dentro das regiões da cidade
 - Coletora Principal
 - Coletora Secundária
- d) **Local:** aquela caracterizada por interseções em nível não semaforizadas, destinada apenas ao acesso local ou a áreas restritas.

A cidade de Campo Grande/MS apesar de possuir as classificações hierárquicas das vias similares as de São Paulo, não possuem as mesmas composições de tráfego.

A determinação do número “N” seguindo uma classificação hierárquica sem critérios técnicos de análise, pode provocar tanto um superdimensionamento quando um subdimensionamento das vias urbanas, por exemplo, Campo Grande/MS possui vias arteriais com tráfego predominantemente composto por veículos leves, (a Avenida Presidente Ernesto Geisel), assim como possui vias arteriais onde os veículos pesados são representativos, (a Avenida Duque de Caxias próximo ao Indubrasil). Este conceito estende-se para as vias locais e coletoras, que quando posicionadas próximo a Polos Gerados de Viagens (PGV’s) com características industriais são impactadas diretamente.

Durante a etapa de diagnóstico do PDTMU (Volume I) foram apresentados 90 locais de pesquisa de fluxo, no entanto, as contagens além de não apresentarem a classificação dos veículos pesados por eixo, não foram realizadas em pontos estratégicos de vias locais e coletoras, prejudicando a determinação do Volume Médio Diário (VMD) destas vias.

Sabe-se que o VMD obtido através de contagem classificatória é imprescindível para determinação do número “N”, sendo assim, considerando a ausência de material fundamentado para vias urbanas e o conhecimento técnico adquirido em mais de 30 anos de consultoria, a Schettini Engenharia, recomenda alguns critérios de determinação do número N.



2.2.2 Concepção Geral

- a) O número “N” foi determinado utilizando os Fatores de Equivalência de Carga da USACE (Método do Corpo dos Engenheiros);
- b) A porcentagem da Lei da Balança (LB) adotada foi de 70%, uma vez que os veículos urbanos de Campo Grande/MS trafegam usualmente abaixo da capacidade de carga do veículo;
- c) Foi utilizada uma taxa de crescimento anual de 3%, próxima a taxa de crescimento econômico do país como um todo, o que resulta em uma função exponencial;
- d) A vida útil de projeto deve ser reduzida para cinco anos quando verificado ausência de rede de coleta de esgoto, a fim minimizar a degradação causada após as intervenções de abertura de vala. É imprescindível que após a implantação da rede de coleta de esgoto seja realizado a avaliação funcional e estrutural do pavimento para diagnóstico;
- e) Para determinação do número “N” de vias próximas a PGV’s industriais recomendam-se verificar a frota de veículos e número de viagens diárias do empreendimento, assim como avaliar o crescimento do volume de veículos próximos a estes polos;
- f) A pesquisa de tráfego para vias coletoras e arteriais consolidadas foi considerada obrigatória, uma vez que quaisquer equívocos de estimativa podem impactar na qualidade e segurança de vias estruturantes da cidade;
- g) A inclusão de pesquisa de fluxo de pedestres e ciclistas é obrigatória, a fim de dimensionar o sistema viário de forma multimodal.



2.2.3 Cenários de projeto/tráfego

ITEM	DESCRIÇÃO	PROCEDIMENTO	VIDA ÚTIL DE PROJETO	COMP. DE VEÍC. PESADOS - INICIAL	"N"	"N" PROJETO
MÉTODO 01	NÚMERO "N" DE VIAS INTERNAS (LOTEAMENTOS FECHADOS) – IMPLANTAÇÃO OU RESTAURAÇÃO	ESTIMATIVA FROTA	10 ANOS	04	5,35E+03 A 1,09E+04	1,00E+04
MÉTODO 02	NÚMERO "N" DE VIAS LOCAIS COM ACESSO DE VEÍCULOS LEVES E PRESTADORES DE SERVIÇO PÚBLICO (EXCLUSIVE VEÍCULOS DE TRANSPORTE COLETIVO DE PASSAGEIROS E TRÁFEGO DE PGVS INDUSTRIAIS) – IMPLANTAÇÃO OU RESTAURAÇÃO	ESTIMATIVA FROTA	10 ANOS	05 A 10	1,37E+04 A 2,75E+04	2,00E+04
MÉTODO 03	NÚMERO "N" DE VIAS LOCAIS COM ACESSO DE VEÍCULOS LEVES, PRESTADORES DE SERVIÇO PÚBLICO E TRANSPORTE COLETIVO DE PASSAGEIROS (EXCLUSIVE TRÁFEGO DE PGVS INDUSTRIAIS) – IMPLANTAÇÃO OU RESTAURAÇÃO	ESTIMATIVA FROTA	10 ANOS	11 A 20	3,03E+04 A 8,10E+04	8,00E+04
MÉTODO 04	NÚMERO "N" DE VIAS LOCAIS COM ACESSO DE VEÍCULOS LEVES, PRESTADORES DE SERVIÇO PÚBLICO, TRANSPORTE COLETIVO DE PASSAGEIROS E TRÁFEGO DE PGVS INDUSTRIAIS – IMPLANTAÇÃO OU RESTAURAÇÃO	ESTIMATIVA FROTA + Nº DE VEÍCULOS DOS PGV'S				
MÉTODO 05	NÚMERO "N" DE VIAS COLETORAS EM FASE DE IMPLANTAÇÃO SEM FUNCIONALIDADE NOS PRIMEIROS 5 ANOS (TRÁFEGO LEVE)	ESTIMATIVA FROTA	10 ANOS	70 A 100	2,29E+05 A 4,08E+05	3,50E+05
MÉTODO 06	NÚMERO "N" DE VIAS COLETORAS EM FASE DE IMPLANTAÇÃO COM FUNCIONALIDADE (TRÁFEGO LEVE)	ESTIMATIVA FROTA	10 ANOS	101 A 300	4,13E+05 A 1,20E+06	8,00E+05
MÉTODO 07	NÚMERO "N" DE VIAS COLETORAS EM FASE DE RESTAURAÇÃO	PESQUISA DE TRÁFEGO				
MÉTODO 08	NÚMERO "N" DE VIAS ARTERIAIS EM FASE DE IMPLANTAÇÃO SEM FUNCIONALIDADE NOS PRIMEIROS 5 ANOS (TRÁFEGO MÉDIO)	ESTIMATIVA FROTA	10 ANOS	500 A 700	1,91E+06 A 2,39E+06	2,00E+06
MÉTODO 09	NÚMERO "N" DE VIAS ARTERIAIS EM FASE DE IMPLANTAÇÃO COM FUNCIONALIDADE OU RESTAURAÇÃO	PESQUISA DE TRÁFEGO				



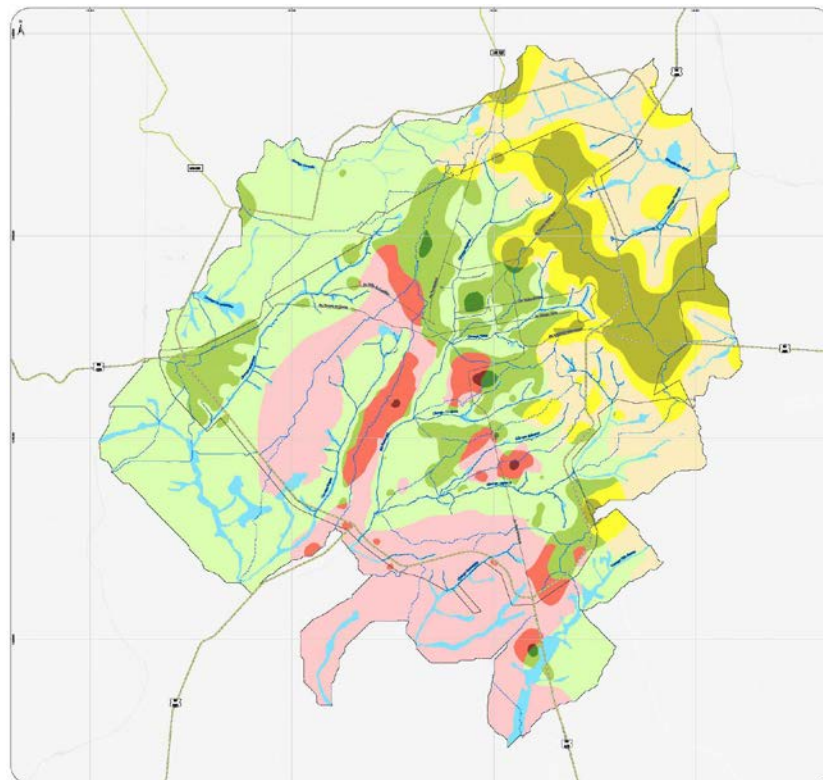
2.3 ESTUDOS GEOTÉCNICOS

Os estudos geotécnicos têm por objetivo a identificação e a determinação das características do material do subleito e daqueles a serem utilizados na terraplenagem e na pavimentação, tais como caixa de empréstimo e jazida.

2.3.1 Carta Geotécnica

De conformidade com a **Carta Geotécnica de Campo Grande** o projeto proposto localiza-se na **Unidade Homogênea I-B e I-C**.

Figura 19 – Carta Geotécnica de Campo Grande



Fonte: o Autor (2025).

Unidade Homogênea I – B e I – C

A unidade homogênea I apresenta basalto da Formação Serra Geral, composta de argila avermelhada variegada, moledo, basalto alterado e rocha sã.

A profundidade do nível d'água se modifica entre as unidades A, B ou C, sendo que, pode ocorrer com nível inferior a 5m para o grupo I A, de 5m a 15m para o grupo I B e superior a 15m até 25m na proximidade dos divisores de água para o grupo I C.



Deste modo, a configuração pedologia da área de interesse pode variar entre latossolo vermelho distrófico com alto grau de intemperismo com boa drenagem e textura argilosa média (45 a 20%), latossolo vermelho-amarelo distrófico com fração mineral predominante bem drenado, nitossolo vermelhos distróficos com textura muito argila ou argilosa sendo bem drenados e bastante porosos e chernossolos háplicos férricos bem a moderadamente drenados pouco permeáveis.

Já a declividade segundo a classificação EMBRAPA, é predominada pela classificação plana na região oeste, suave ondulado na região sudeste, ondulados nas cabeceiras dos córregos.

Sendo que, para as características geotécnicas a unidade apresenta coeficiente de infiltração de 40 a 70 litros/m².dia, sendo vagarosa a média variando em função da textura da argila, sendo que, está cobertura apresenta espessura de 10 a 20m, apresenta alto índice de resistência à penetração, sendo que o impenetrável ocorre na diminuição da alteração de rocha basáltica.



2.3.2 Preliminares

Os Estudos Geotécnicos foram programados e desenvolvidos visando à obtenção dos elementos básicos, discriminados a seguir:

- g) Características dos solos ocorrentes ao longo dos traçados;
- h) Condições e características dos solos de fundação de aterro e de obras de arte correntes e especiais;
- i) Definição relativa às declividades convenientes para os taludes.

2.3.3 Metodologia

Estes estudos obedeceram à metodologia adiante descrita:

Subleito e materiais de escavação ao longo das vias objeto de intervenção

Foram realizadas sondagens a pá e trado, indiscriminadamente nas vias implantadas e nas vias a implantar, normalmente com espaçamento de 250m e na profundidade mínima de 2,00m.

Dos locais de sondagem coletaram-se amostras dos horizontes encontrados, na proporção de furo sim/furo não, para a efetuação dos ensaios de caracterização – análise granulométrica sem sedimentação, limites de liquidez e de plasticidade – de compactação e do Índice de Suporte Califórnia.

Posteriormente, todos os furos foram cadastrados planialtimetricamente pela equipe de topografia.

Fundação de Aterros

As características geológicas da área e as inspeções de campo demonstram a inexistência de problemas de fundação de aterros, tornando prescindíveis estudos especiais.

2.3.4 Cálculos efetuados e resultados obtidos

Os elementos básicos obtidos dos Estudos Geotécnicos, boletins de sondagem e quadros de resumo dos resultados dos ensaios estão apresentados abaixo no Quadro 7.



Quadro 7 – Boletim de Sondagem a Trado do Subleito.

FICHA DE CAMPO				
Cidade:	Campo Grande / MS			
Obra:	Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde - Segredo	Data:	quinta-feira, 9 de outubro de 2025	
Nº	PROFUNDIDADE(m)		N.A. (m)	CLASSIFICAÇÃO EXPEDITA
ST03	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Argila Siltosa Vermelha
ST04	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Entulho / Lixo
ST05	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Entulho / Lixo
ST06	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Argila Siltosa Vermelha
ST07	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Entulho / Lixo
ST08	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Argila Siltosa Vermelha
ST09	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Entulho / Lixo
ST10	0,00	2,00	N.E.	Subleito - Entulho / Lixo

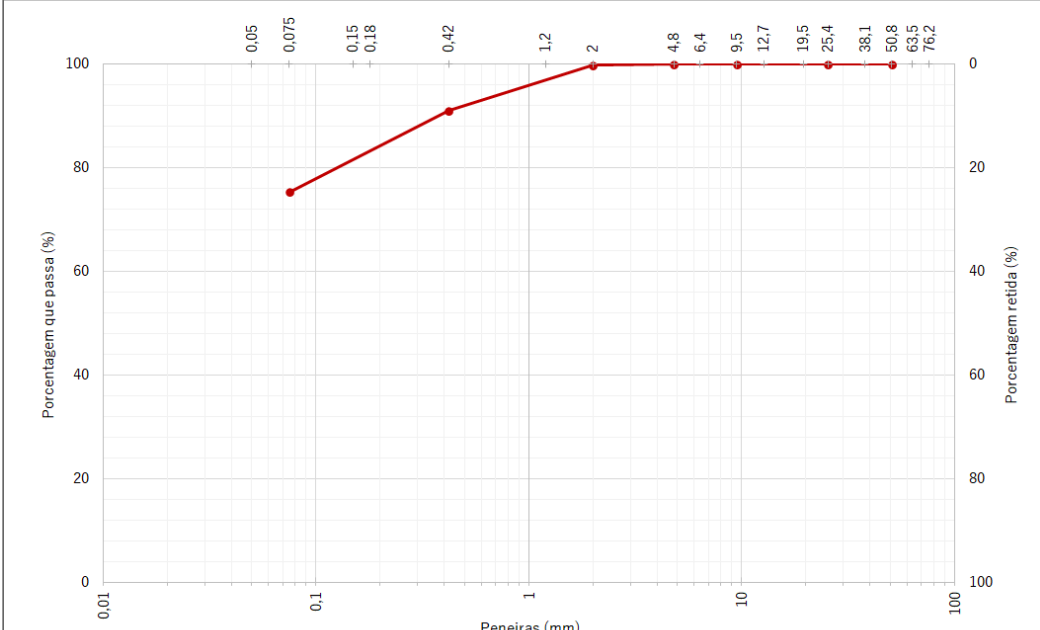


BOLETIM DE ENSAIO																					
Local:		Campo Grande / MS																			
Obra:		Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde - Segredo																			
Item	Furo	Camada	Prof. - m	N.A. - m	Ensaio de Granulometria								Ensaio de Compactação			I.S.C.					
					% passante nas peneiras - mm								LL	IP	IG	TRB	Energia	Massa esp. ap. seca máx. - g/cm³	Umid. ótima - %	Exp. - %	I.S.C. - %
					50,80	25,40	9,50	4,80	2,00	0,42	0,075										
1	3	Subleito	2,00	0,00	100,00	100,00	100,00	100,00	99,85	91,04	75,32	52,64	9,98	11,00	A-5	P.I.	1.5025	26,29	0,10	5,75	
2	6	Subleito	2,00	0,00	100,00	94,63	93,52	93,23	93,05	83,77	71,28	51,44	10,46	10,00	A-7	P.I.	1.5210	24,68	0,07	2,82	
3	8	Subleito	2,00	0,00	100,00	100,00	100,00	100,00	95,05	86,46	69,29	46,50	6,95	8,00	A-5	P.I.	1.5104	24,43	0,02	4,06	

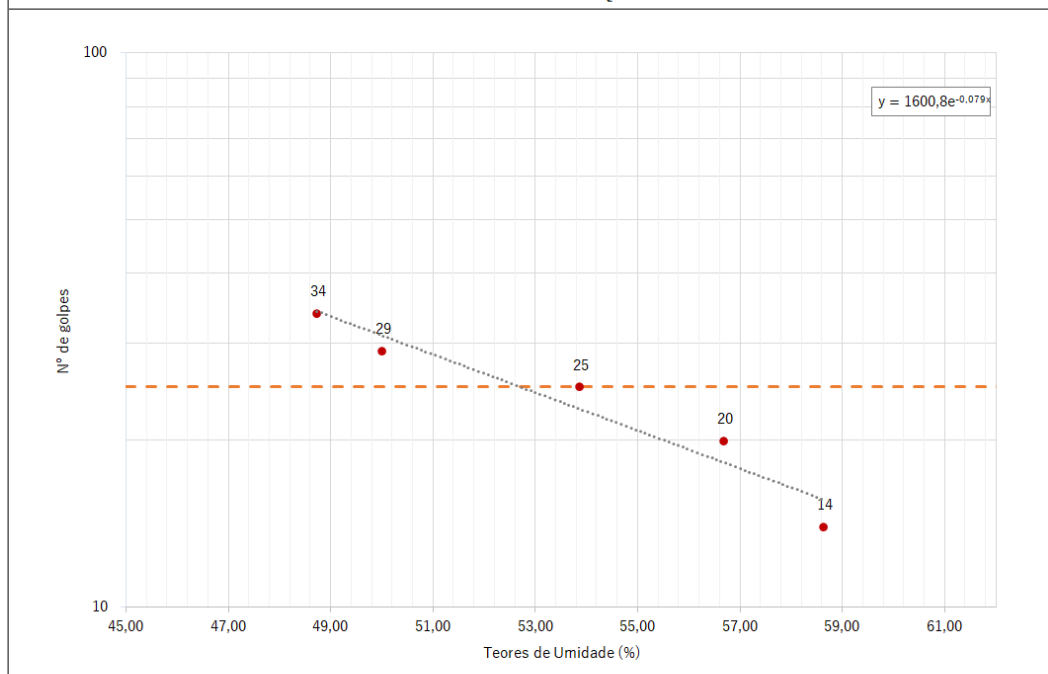
Fonte: o Autor (2025).



Quadro 8 – Relatório de Sondagens – Subleito 03 – Ensaio 01

GRANULOMETRIA - SOLO					
ABNT NBR 7181:2016					
Obra:		Campo Grande / MS			
Trecho:		Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde - Segredo		Nº do Furo:	00003
Coordenada do local da coleta:		20° 25'37.40"S	54° 37'51.00"O	Profundidade - m:	2,00
Data:		quarta-feira, 29 de outubro de 2025		Profundidade N.A. - m:	0,00
Descrição do material:		Argila Siltosa Vermelha		I.D. da Camada:	Subleito
Identificação da jazida:					
UMIDADE HIGROSCÓPICA				AMOSTRA - PENEIRAMENTO GROSSO	
C - Cápsula N°	00018	00020		Total - g	4.000,00
C + S + A - g	105,80	109,00		Retido #n°10 - g	5,80
C + S - g	102,90	105,90		Passante # n°10 - g	3.994,20
A - Água - g	2,90	3,10	-	Seco pas. # n°10 - g	3.847,57
C - Cápsula - g	22,40	23,00	-	Amostra seca - g	3.853,16
S - Solo - g	80,50	82,90	-	AMOSTRA - PENEIRAMENTO FINO	
Umidade - %	3,60	3,74		Total - g	120,00
Umidade média - %	3,67			Amostra seca - g	115,59
CARACTERIZAÇÃO DO MATERIAL					
Fator de Correção - %	3,67		Pedregulho (3" - N° 10) - %	0,15	
Porcentagem que passa a peneira N° 40 - %	91,04		Areia Grossa (N° 10 - N° 40) - %	8,81	
Porcentagem que passa na peneira N° 200 - %	75,32		Areia Fina (N° 40 - N° 200) - %	15,72	
Limite de Liquidez - LL	52,64		Silte e Argila (< N° 200) - %	75,32	
Limite de Plasticidade - LP	42,67		Total - %	-	
Índice de Plasticidade - IP	9,98		Comportamento como subleito	Sofrível a mau	
índice de Grupo - IG	11,00		Faixa Granulométrica (Norma DNIT 141/2010 - Base estabilizada granulometricamente - Especificação de Serviço)		
Classificação TRB (antigo HRB)	A-5		Não se aplica		
GRANULOMETRIA POR PENEIRAMENTO					
Peneira	Material retido			Porcentagem que passa da amostra total - %	Peneira
pol./N°	Peso - g	Porcentagem - %	Porcentagem acumulada - %		mm
2"	-	-	-	100,00	50,80
1"	-	-	-	100,00	25,40
3/8"	-	-	-	100,00	9,50
N° 4	-	-	-	100,00	4,80
N° 10	5,80	0,15	0,15	99,85	2,00
N° 40	10,20	8,82	8,82	91,04	0,42
N° 200	18,20	15,74	24,57	75,32	0,075
CURVA GRANULOMÉTRICA					
					



LIMITES DE ATTERBERG							
Obra:	Campo Grande / MS						
Trecho:	Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde			Nº do Furo:	00003		
Coordenada do local da coleta:	20° 25'37.40"S		54° 37'51.00"O		Profundidade - m:	2,00	
Data:	quarta-feira, 29 de outubro de 2025				Profundidade N.A. - m:	0,00	
Descrição do material:	Argila Siltosa Vermelha				I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:							
LIMITE DE LIQUEIDEZ (NORMA ABNT NBR 6459:2016)							
Amostra	1	2	3	4	5		
C - Cápsula	00098	00079	00128	00148	00097		
Número de golpes n°	34	29	25	20	14		
Cápsula - g	4,20	5,10	5,00	5,50	4,20		
C+S+A - g	10,00	12,30	11,00	14,90	13,40		
C+S - g	8,10	9,90	8,90	11,50	10,00		
A - Água - g	1,90	2,40	2,10	3,40	3,40		
S - Solo - g	3,90	4,80	3,90	6,00	5,80		
Teor de Umidade - %	48,72	50,00	53,85	56,67	58,62		
GRÁFICO DE LIMITE DE LIQUEIDEZ							
							
LIMITE DE PLASTICIDADE (NORMA ABNT NBR 7180:2016)							
Amostra	1	2	3	4	5		
C - Cápsula	00133	00121	00078	00106	00108		
Cápsula - g	5,10	5,10	5,10	5,10	5,10		
C+S+A - g	6,50	6,40	6,40	6,50	6,40		
C+S - g	6,10	6,00	6,00	6,10	6,00		
A - Água - g	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40		
S - Solo - g	1,00	0,90	0,90	1,00	0,90		
Teor de Umidade - %	40,00	44,44	44,44	40,00	44,44		
Umidade média - %	42,67						
RESUMO DOS RESULTADOS							
Limite de Liqueidez - LL	52,64		Índice de Plasticidade (IP = LL - LP)			9,98	
Limite de Plasticidade - LP	42,67						



ÍNDICE DE SUPORTE CALIFÓRNIA (ISC) - SOLO						
ABNT NBR 9895:2016						
Obra:		Campo Grande / MS				
Trecho:		Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde		Nº do Furo:	00003	
Coordenada do local da coleta:		20° 25'37.40"S	54° 37'51.00"O	Profundidade - m:	2,00	
Data:		quarta-feira, 29 de outubro de 2025		Profundidade N.A. - m:	0,00	
Descrição do material:		Argila Siltosa Vermelha		I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:						
DADOS COMPLEMENTARES						
Peso cilindro + solo úmido - g	8.981,00	Cilindro N°		00001		
Peso do solo úmido - g	4.275,00	Tara do Cilindro - g		4.706,00		
Dens. do solo úmido - g/cm³	2,05	Volume do Cilindro - cm³		3.211,81		
Cápsula N°	00001	Altura Inicial - mm		177,00		
Peso cápsula + solo úmido - g	125,30	Energ. de Compactação		P.I.		
Peso cápsula + solo seco - g	103,30	N° de Camadas		5		
Peso da cápsula - g	22,40	N° de Golpes		26		
Peso água - g	22,00	Soquete - g		4536		
Peso solo seco - g	80,90	Disco espaçador - pol		2 1/2		
Umidade - %	27,19	Data de início:		03/nov		
Densidade do Solo Seco - g/cm³	1,49	Data de término:		07/nov		
RESUMO DE ENSAIO		ENSAIO DE EXPANSÃO				
Expansão - %	0,10	Data	Hora	Leit - mm	Expansão - %	
I.S.C Final - %	5,75	03/nov	16:00	-	-	
Densidade máxima - g/cm³	1,5025	04/nov	16:00	0,12	0,07	
		05/nov	16:00	0,17	0,10	
		06/nov	16:00	0,17	0,10	
		07/nov	11:00	0,18	0,10	
ENSAIO DE PENETRAÇÃO						
Tempo - minuto	Penetração - mm	Leitura - mm	Pressão - MPa			ISC - %
			Calculada	Corrigida	Padrão	
0,5	0,63	10	0,12			
1,0	1,27	16	0,19			
1,5	1,90	25	0,29			
2,0	2,54	31	0,36		6,9	5,24
3,0	3,81	44	0,51			
4,0	5,08	51	0,59		10,35	5,75
6,0	7,62	75	0,87			
8,0	10,16	99	1,15			
PENETRAÇÃO X PRESSÃO						

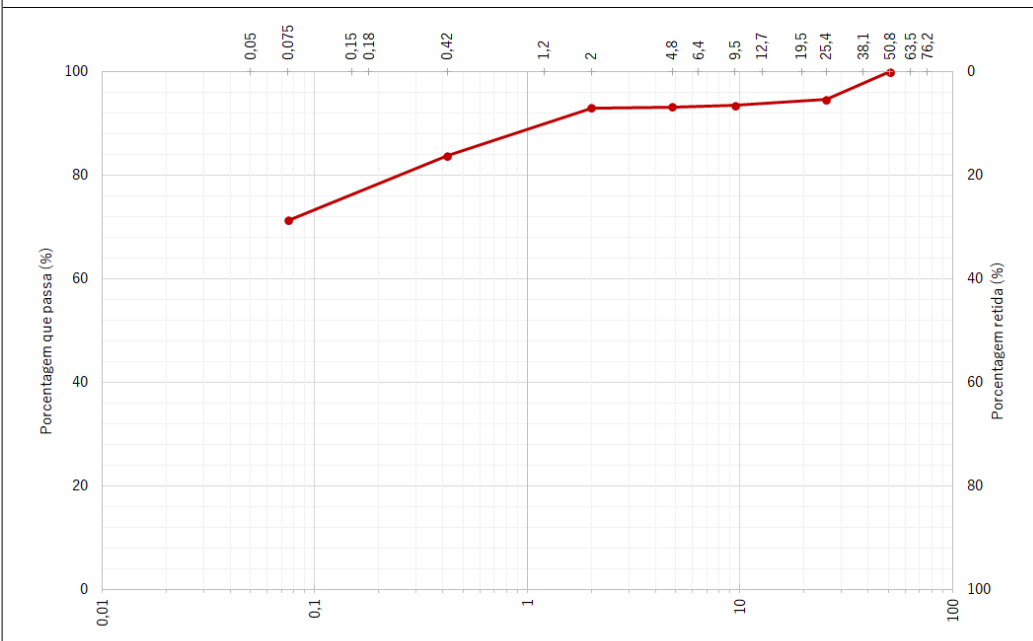
Fonte: o Autor (2025).


SCHETTINI ENGENHARIA
 Rua Alberto Neder, nº 352
 Jardim dos Estados

 contato@schettini.eng.br
 Campo Grande - MS
 CEP 79020-336

 CREA/MS 3865
 +55 67 3042-0681

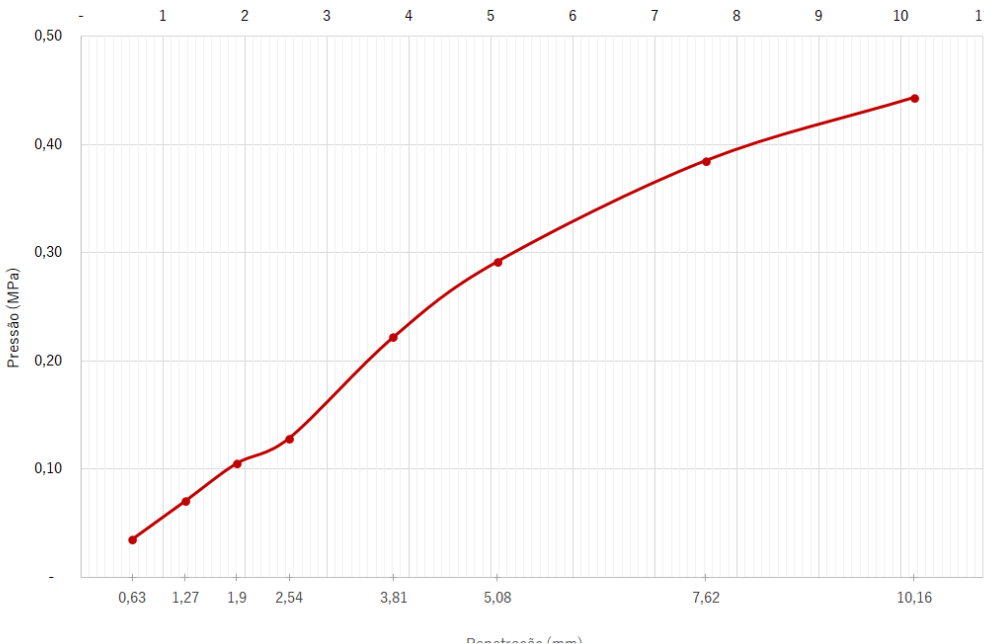

Quadro 9 – Relatório de Sondagens – Subleito 06 – Ensaio 02

GRANULOMETRIA - SOLO					
ABNT NBR 7181:2016					
Obra:		Campo Grande / MS			
Trecho:		Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde - Segredo		Nº do Furo:	00006
Coordenada do local da coleta:		20° 25'25.58"S	54° 37'53.76"O	Profundidade - m:	2,00
Data:		quarta-feira, 29 de outubro de 2025		Profundidade N.A. - m:	0,00
Descrição do material:		Argila Siltosa Vermelha		I.D. da Camada:	Subleito
Identificação da jazida:					
UMIDADE HIGROSCÓPICA				AMOSTRA - PENEIRAMENTO GROSSO	
C - Cápsula N°	00008	00022		Total - g	4.000,00
C + S + A - g	97,70	122,20		Retido #n°10 - g	267,50
C + S - g	95,10	118,30		Passante # n°10 - g	3.732,50
A - Água - g	2,60	3,90	-	Seco pas. # n°10 - g	3.589,65
C - Cápsula - g	22,20	22,90	-	Amostra seca - g	3.846,91
S - Solo - g	72,90	95,40	-	AMOSTRA - PENEIRAMENTO FINO	
Umidade - %	3,57	4,09		Total - g	120,00
Umidade média - %	3,83			Amostra seca - g	115,41
CARACTERIZAÇÃO DO MATERIAL					
Fator de Correção - %	3,83		Pedregulho (3" - N° 10) - %	6,95	
Porcentagem que passa a peneira N° 40 - %	83,77		Areia Grossa (N° 10 - N° 40) - %	9,27	
Porcentagem que passa na peneira N° 200 - %	71,28		Areia Fina (N° 40 - N° 200) - %	12,50	
Limite de Liquidez - LL	51,44		Silte e Argila (< N° 200) - %	71,28	
Limite de Plasticidade - LP	40,98		Total - %	-	
Índice de Plasticidade - IP	10,46		Comportamento como subleito	Sofrível a mau	
Índice de Grupo - IG	10,00		Faixa Granulométrica (Norma DNIT 141/2010 - Base estabilizada granulometricamente - Especificação de Serviço)		
Classificação TRB (antigo HRB)	A-7				
GRANULOMETRIA POR PENEIRAMENTO					
Peneira	Material retido			Porcentagem que passa da amostra total - %	Peneira
pol./N°	Peso - g	Porcentagem - %	Porcentagem acumulada - %		mm
2"	-	-	-	100,00	50,80
1"	206,40	5,37	5,37	94,63	25,40
3/8"	42,70	1,11	6,48	93,52	9,50
N° 4	11,20	0,29	6,77	93,23	4,80
N° 10	7,20	0,19	6,95	93,05	2,00
N° 40	11,50	9,96	9,96	83,77	0,42
N° 200	15,50	13,43	23,40	71,28	0,075
CURVA GRANULOMÉTRICA					
					



LIMITES DE ATTERBERG							
Obra:	Campo Grande / MS						
Trecho:	Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde			Nº do Furo:	00006		
Coordenada do local da coleta:	20° 25'25.58"S		54° 37'53.76"O		Profundidade - m:	2,00	
Data:	quarta-feira, 29 de outubro de 2025				Profundidade N.A. - m:	0,00	
Descrição do material:	Argila Siltosa Vermelha				I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:							
LIMITE DE LIQUIDEZ (NORMA ABNT NBR 6459:2016)							
Amostra	1	2	3	4	5		
C - Cápsula	00111	00126	00117	00093	00118		
Número de golpes nº	34	27	25	19	16		
Cápsula - g	5,10	5,10	5,10	4,20	5,10		
C+S+A - g	11,20	12,90	12,80	8,20	13,20		
C+S - g	9,20	10,30	10,20	6,80	10,30		
A - Água - g	2,00	2,60	2,60	1,40	2,90		
S - Solo - g	4,10	5,20	5,10	2,60	5,20		
Teor de Umidade - %	48,78	50,00	50,98	53,85	55,77		
GRÁFICO DE LIMITE DE LIQUIDEZ							
<							



ÍNDICE DE SUPORTE CALIFÓRNIA (ISC) - SOLO						
ABNT NBR 9895:2016						
Obra:		Campo Grande / MS				
Trecho:		Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde		Nº do Furo:	00006	
Coordenada do local da coleta:		20° 25'25.58"S	54° 37'53.76"O	Profundidade - m:	2,00	
Data:		quarta-feira, 29 de outubro de 2025		Profundidade N.A. - m:	0,00	
Descrição do material:		Argila Siltosa Vermelha		I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:						
DADOS COMPLEMENTARES						
Peso cilindro + solo úmido - g	9.005,00	Cilindro Nº		00002		
Peso do solo úmido - g	4.252,00	Tara do Cilindro - g		4.753,00		
Dens. do solo úmido - g/cm³	2,05	Volume do Cilindro - cm³		3.201,26		
Cápsula Nº	00002	Altura Inicial - mm		177,00		
Peso cápsula + solo úmido - g	116,80	Energ. de Compactação		P.I.		
Peso cápsula + solo seco - g	97,40	Nº de Camadas		5		
Peso da cápsula - g	21,00	Nº de Golpes		26		
Peso água - g	19,40	Soquete - g		4536		
Peso solo seco - g	76,40	Disco espaçador - pol		2 1/2		
Umidade - %	25,39	Data de início:		03/nov		
Densidade do Solo Seco - g/cm³	1,53	Data de término:		07/nov		
RESUMO DE ENSAIO		ENSAIO DE EXPANSÃO				
Expansão - %	0,07	Data	Hora	Leit - mm	Expansão - %	
I.S.C Final - %	2,82	03/nov	16:00	-	-	
Densidade máxima - g/cm³	1,5210	04/nov	16:00	0,10	0,06	
		05/nov	16:00	0,12	0,07	
		06/nov	16:00	0,12	0,07	
		07/nov	11:00	0,12	0,07	
ENSAIO DE PENETRAÇÃO						
Tempo - minuto	Penetração - mm	Leitura - mm	Pressão - MPa			ISC - %
			Calculada	Corrigida	Padrão	
0,5	0,63	3	0,04			
1,0	1,27	6	0,07			
1,5	1,90	9	0,11			
2,0	2,54	11	0,13		6,9	1,86
3,0	3,81	19	0,22			
4,0	5,08	25	0,29		10,35	2,82
6,0	7,62	33	0,38			
8,0	10,16	38	0,44			
PENETRAÇÃO X PRESSÃO						
						

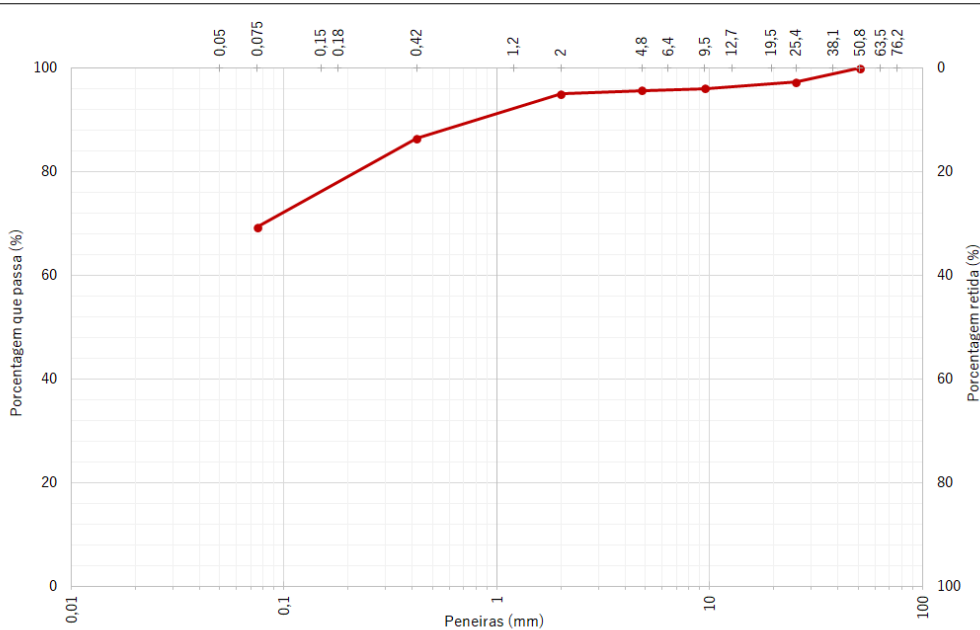
Fonte: o Autor (2025).


SCHETTINI ENGENHARIA
 Rua Alberto Neder, nº 352
 Jardim dos Estados

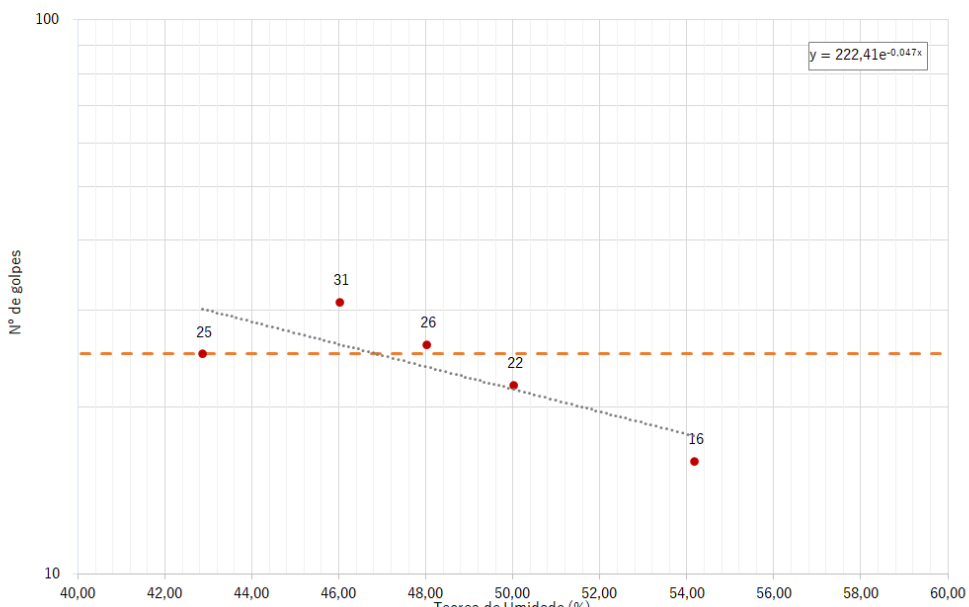
 contato@schettini.eng.br
 Campo Grande - MS
 CEP 79020-336

 CREA/MS 3865
 +55 67 3042-0681

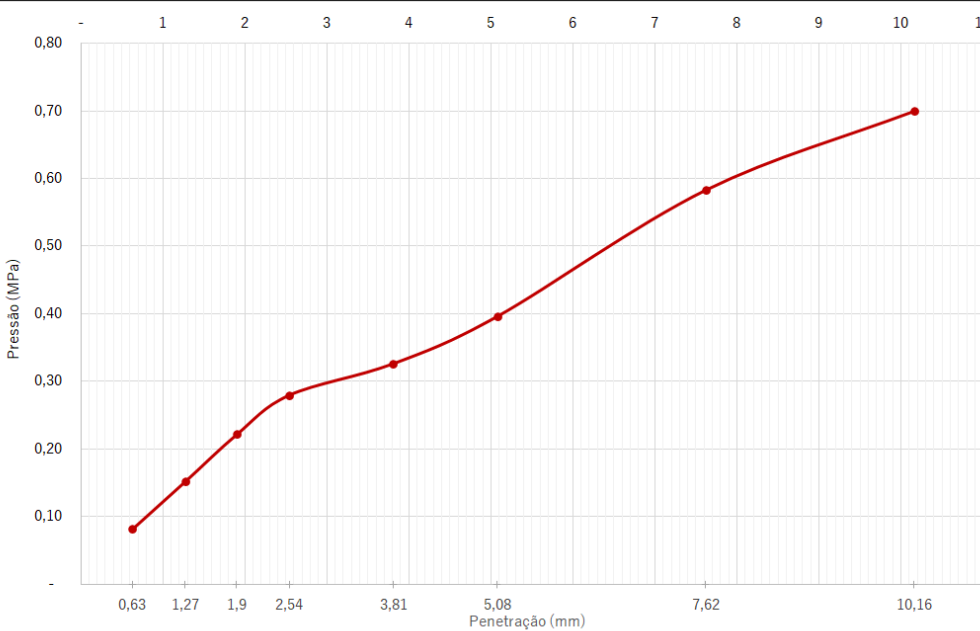

Quadro 10 – Relatório de Sondagens – Subleito 08 – Ensaio 03

GRANULOMETRIA - SOLO						
ABNT NBR 7181:2016						
Obra:	Campo Grande / MS					
Trecho:	Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde - Segredo			Nº do Furo:	00008	
Coordenada do local da coleta:	20° 25'32.13"S		54° 38'0.26"O		Profundidade - m:	2,00
Data:	quarta-feira, 29 de outubro de 2025			Profundidade N.A. - m:		0,00
Descrição do material:	Argila Siltosa Vermelha			I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:						
UMIDADE HIGROSCÓPICA				AMOSTRA - PENEIRAMENTO GROSSO		
C - Cápsula N°	00043	00044		Total - g	4.000,00	
C + S + A - g	94,60	83,20		Retido #n°10 - g	186,40	
C + S - g	90,30	79,50		Passante # n°10 - g	3.813,60	
A - Água - g	4,30	3,70	-	Seco pas. # n°10 - g	3.588,04	
C - Cápsula - g	17,30	17,20	-	Amostra seca - g	3.763,41	
S - Solo - g	73,00	62,30	-	AMOSTRA - PENEIRAMENTO FINO		
Umidade - %	5,89	5,94		Total - g	120,00	
Umidade média - %			5,91	Amostra seca - g	112,90	
CARACTERIZAÇÃO DO MATERIAL						
Fator de Correção - %	5,91		Pedregulho (3" - N° 10) - %		4,95	
Porcentagem que passa a peneira N° 40 - %	86,46		Areia Grossa (N° 10 - N° 40) - %		8,59	
Porcentagem que passa na peneira N° 200 - %	69,29		Areia Fina (N° 40 - N° 200) - %		17,17	
Limite de Liquidez - LL	46,50		Silte e Argila (< N° 200) - %		69,29	
Limite de Plasticidade - LP	39,56		Total - %		-	
Índice de Plasticidade - IP	6,95		Comportamento como subleito		Sofriável a mau	
índice de Grupo - IG	8,00		Faixa Granulométrica (Norma DNIT 141/2010 - Base estabilizada granulometricamente - Especificação de Serviço)			Não se aplica
Classificação TRB (antigo HRB)	A-5					
GRANULOMETRIA POR PENEIRAMENTO						
Peneira	Material retido			Porcentagem que passa da amostra total - %	Peneira	
pol./N°	Peso - g	Porcentagem - %	Porcentagem acumulada - %			
2"	-	-	-	100,00	50,80	
1"	101,70	2,70	2,70	97,30	25,40	
3/8"	46,80	1,24	3,95	96,05	9,50	
N° 4	14,40	0,38	4,33	95,67	4,80	
N° 10	23,50	0,62	4,95	95,05	2,00	
N° 40	10,20	9,03	9,03	86,46	0,42	
N° 200	20,40	18,07	27,10	69,29	0,075	
CURVA GRANULOMÉTRICA						
						



LIMITES DE ATTERBERG							
Obra:	Campo Grande / MS						
Trecho:	Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde			Nº do Furo:	00008		
Coordenada do local da coleta:	20° 25'32.13"S		54° 38'0.26"O		Profundidade - m:	2,00	
Data:	quarta-feira, 29 de outubro de 2025				Profundidade N.A. - m:	0,00	
Descrição do material:	Argila Siltosa Vermelha				I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:							
LIMITE DE LIQUEIDEZ (NORMA ABNT NBR 6459:2016)							
Amostra	1	2	3	4	5		
C - Cápsula	00104	00114	00105	00110	00122		
Número de golpes n°	25	31	26	22	16		
Cápsula - g	5,10	5,00	5,10	5,00	5,10		
C+S+A - g	14,10	12,30	12,50	10,40	12,50		
C+S - g	11,40	10,00	10,10	8,60	9,90		
A - Água - g	2,70	2,30	2,40	1,80	2,60		
S - Solo - g	6,30	5,00	5,00	3,60	4,80		
Teor de Umidade - %	42,86	46,00	48,00	50,00	54,17		
GRÁFICO DE LIMITE DE LIQUEIDEZ							
							
LIMITE DE PLASTICIDADE (NORMA ABNT NBR 7180:2016)							
Amostra	1	2	3	4	5		
C - Cápsula	00084	00088	00102	00099	00090		
Cápsula - g	4,20	4,20	4,20	4,20	4,20		
C+S+A - g	5,60	5,60	5,50	5,40	5,60		
C+S - g	5,20	5,20	5,10	5,10	5,20		
A - Água - g	0,40	0,40	0,40	0,30	0,40		
S - Solo - g	1,00	1,00	0,90	0,90	1,00		
Teor de Umidade - %	40,00	40,00	44,44	33,33	40,00		
Umidade média - %	39,56						
RESUMO DOS RESULTADOS							
Limite de Liqueidez - LL	46,50		Índice de Plasticidade (IP = LL - LP)			6,95	
Limite de Plasticidade - LP	39,56						



ÍNDICE DE SUPORTE CALIFÓRNIA (ISC) - SOLO						
ABNT NBR 9895:2016						
Obra:		Campo Grande / MS				
Trecho:		Vila Nossa Senhora Aparecida / Vila Bosque da Saúde		Nº do Furo:	00008	
Coordenada do local da coleta:		20° 25'32.13"S	54° 38'0.26"O	Profundidade - m:	2,00	
Data:		quarta-feira, 29 de outubro de 2025		Profundidade N.A. - m:	0,00	
Descrição do material:		Argila Siltosa Vermelha		I.D. da Camada:	Subleito	
Identificação da jazida:						
DADOS COMPLEMENTARES						
Peso cilindro + solo úmido - g	8.801,00	Cilindro N°		00003		
Peso do solo úmido - g	4.102,00	Tara do Cilindro - g		4.699,00		
Dens. do solo úmido - g/cm³	2,04	Volume do Cilindro - cm³		3.138,28		
Cápsula N°	00003	Altura Inicial - mm		177,00		
Peso cápsula + solo úmido - g	131,80	Energ. de Compactação		P.I.		
Peso cápsula + solo seco - g	109,90	N° de Camadas		5		
Peso da cápsula - g	24,00	N° de Golpes		26		
Peso água - g	21,90	Soquete - g		4536		
Peso solo seco - g	85,90	Disco espaçador - pol		2 1/2		
Umidade - %	25,49	Data de início:		03/nov		
Densidade do Solo Seco - g/cm³	1,52	Data de término:		07/nov		
RESUMO DE ENSAIO		ENSAIO DE EXPANSÃO				
Expansão - %	0,02	Data	Hora	Leit - mm	Expansão - %	
I.S.C Final - %	4,06	03/nov	16:00	-	-	
Densidade máxima - g/cm³	1,5104	04/nov	16:00	0,03	0,02	
		05/nov	16:00	0,03	0,02	
		06/nov	16:00	0,03	0,02	
		07/nov	11:00	0,03	0,02	
ENSAIO DE PENETRAÇÃO						
Tempo - minuto	Penetração - mm	Leitura - mm	Pressão - MPa			ISC - %
			Calculada	Corrigida	Padrão	
0,5	0,63	7	0,08			
1,0	1,27	13	0,15			
1,5	1,90	19	0,22			
2,0	2,54	24	0,28		6,9	4,06
3,0	3,81	28	0,33			
4,0	5,08	34	0,40		10,35	3,83
6,0	7,62	50	0,58			
8,0	10,16	60	0,70			
PENETRAÇÃO X PRESSÃO						
						

Fonte: o Autor (2025).


SCHETTINI ENGENHARIA
 Rua Alberto Neder, nº 352
 Jardim dos Estados

 contato@schettini.eng.br
 Campo Grande - MS
 CEP 79020-336

 CREA/MS 3865
 +55 67 3042-0681


2.3.5 Classificação dos materiais granulares

- ✓ Materiais para reforço de subleito, os que apresentam: I.S.C. ou C.B.R. inferior a 20% e superior ao do subleito;
- ✓ Materiais para sub-base, os que apresentam: I.S.C. ou C.B.R. igual ou superior a 20%;
- ✓ Materiais para base, os que apresentam:
 - ✓ C.B.R. $\geq 60\%$
 - ✓ Expansão $\leq 0,5 \%$
 - ✓ Limite de Liquidez $\leq 25 \%$
 - ✓ Índice de Plasticidade $\leq 6 \%$
 - ✓ Equivalência de areia $\geq 20 \%$

Caso o limite de liquidez seja superior a 25 % e o Índice de plasticidade seja superior a 6 %, o material pode ser empregado em base, desde que o Equivalente de Areia seja superior a 30 %.

Pode ser tolerado o emprego em bases, de materiais com C.B.R. ≥ 40 , desde que haja carência de materiais e o “período de projeto” corresponda a um número de operações de eixo padrão $N \leq 106$.



PARTE 3 – PROJETOS



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



3 PROJETOS

3.1 PRELIMINARES

Na Parte 3 – Estudos Técnicos, foram definidos os conceitos e fixadas as normas e critérios adotados para a consecução dos serviços em pauta. Nesta abordagem, apresentam-se as diversas estruturas preconizadas, sua concepção e os dados disponíveis para a seleção final proposta.

3.2 SISTEMA VIÁRIO

3.2.1 Seção Transversal Tipo

Para as vias objeto de intervenção definiu-se as seções transversal tipo com as seguintes características:

j) Tipo A: IMPLANTAÇÃO

- Pista simples com largura de **5,00 m**, excluindo sarjetas e meios-fios;
- Declividade transversal de 3%, com caimento duplo para os bordos;
- Meios-fios com sarjeta nos bordos.

k) Tipo A: IMPLANTAÇÃO

- Pista simples com largura de **5,00 m**, excluindo sarjetas e meios-fios;
- Declividade transversal de 3%, com caimento simples para o bordo inferior;
- Meios-fios com sarjeta nos bordos.

l) Tipo B: IMPLANTAÇÃO

- Pista simples com largura de **6,00 m**, excluindo sarjetas e meios-fios;
- Declividade transversal de 3%, com caimento duplo para os bordos;
- Meios-fios com sarjeta nos bordos.



m) Tipo B: IMPLANTAÇÃO

- Pista simples com largura de **6,00 m**, excluindo sarjetas e meios-fios;
- Declividade transversal de 3%, com caimento simples para o bordo inferior;
- Meios-fios com sarjeta nos bordos.

n) Tipo C: IMPLANTAÇÃO

- Pista simples com largura de **7,00 m**, excluindo sarjetas e meios-fios;
- Declividade transversal de 3%, com caimento duplo para os bordos;
- Meios-fios com sarjeta nos bordos.

o) Tipo D: IMPLANTAÇÃO

- Pista simples com largura de **7,00 m**, excluindo sarjetas e meios-fios;
- Declividade transversal de 3%, com caimento simples para o bordo inferior;
- Meios-fios com sarjeta nos bordos.

p) Tipo H: IMPLANTAÇÃO

- Pista em pavimento intertravado – PAVER, com largura variável (ver nota de serviço) de alinhamento a alinhamento predial;
- Declividade transversal de 3%, com caimento para o eixo da pista;

3.2.2 Geometria

Nos cruzamentos, adotaram-se os meios-fios com configuração geométrica circular, com raio de 5,00m, salvo quando indicado no projeto de pavimentação. Os greides de pavimentação foram lançados procurando conciliar o escoamento superficial das vias com a situação altimétrica das edificações. As concordâncias verticais foram determinadas através de parábolas do segundo



grau. O greide adotado para o projeto de terraplenagem conciliado com o escoamento superficial buscou a declividade mínima de 0,50%.

3.2.3 Terraplenagem

A mecanização das vias em estudo foi prevista no projeto parte como serviço de “preparo do subleito”, onde o material de bota-fora foi previsto com DMT = 22,5 km.

O subleito da via será regularizado e compactado na largura e declividade transversais propostas na seção tipo, de conformidade com o greide de pavimentação.

No projeto executivo estão apresentadas as notas de serviço de terraplenagem e de pavimentação necessárias para execução das ruas do complexo. Com este instrumento foi permitido gerar as planilhas de cubação da terraplenagem, com informações importantes para a engenharia da construtora e das fiscalizações, quando da chancela e do efetivo pagamento dos serviços.

3.3 PROJETO DE DRENAGEM

No projeto de drenagem em pauta, estudou-se a melhor opção de traçado para drenar as águas superficiais da região. Foi estudada toda a bacia contribuinte, os corpos receptores disponíveis na região e, a partir dos resultados, chegou-se à definição do traçado ideal para o objeto de estudo como descrito no item “1.2 – PROJETO PROPOSTO”.

3.3.1 Método Racional - Microdrenagem

Para o cálculo das vazões de contribuição das sub-bacias para o sistema viário, adotou-se metodologia regulamentada na Prefeitura do Rio de Janeiro (Portaria O/SUB – RIO-ÁGUAS nº 004/2010), que ampara técnica e legalmente as decisões dos projetistas e da fiscalização, segundo critérios preconizados pela Subsecretaria de Gestão de Bacias Hidrográficas (RIO-ÁGUAS). Bem como a preconizada pelo DNIT no Manual de Drenagem de Rodovias (publicação IPR – 724/2006), exposta no Capítulo 6 – Drenagem de Travessia Urbana.



$$Q = 2,778 \times N \times A \times f \times I \quad (4)$$

$$N = A^{-0,178} \quad (5)$$

$$f = m \times (I \times t)^{1/3} \quad (6)$$

$$m = (2,913 + 64,073 \times R) \times 10^{-3} \quad (7)$$

Onde:

- Q = deflúvio local, em l/s;
- N = coeficiente de distribuição (critério de Burkli-Ziegler);
- A = área da bacia, em ha;
- f = coeficiente de deflúvio (critério de Fantoli);
- m = fator em função do coeficiente de impermeabilidade;
- I = intensidade pluviométrica, em mm/h;
- t = tempo de concentração, em minutos;
- R = fator de impermeabilidade, sendo 0,8 para zona central, 0,6 para zona residencial urbana, 0,4 para residencial suburbana e 0,3 para praças.



3.3.2 Cálculo da Capacidade das Sarjetas

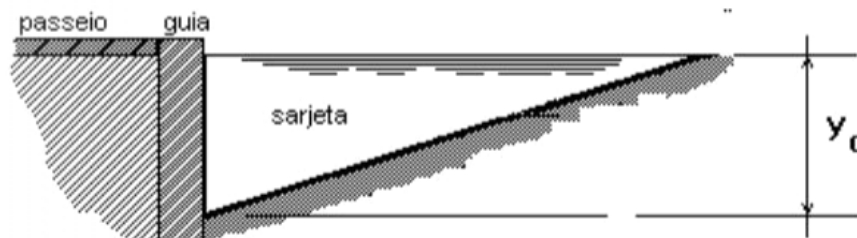
A condução das águas precipitadas será efetuada pelas sarjetas formadas pela configuração geométrica proposta para as vias. A verificação da capacidade de saturação deste dispositivo auxiliar de drenagem foi através da formulação de Izzard, como segue:

$$Q = 375 \times (z \div n) \times i^{1/2} \times y^{8/3} \quad (8)$$

$$V = 0,958 \times z^{-1,4} \times (i^{1/2} \div n)^{3/4} \times Q^{1/4} \quad (9)$$

Onde:

- Q = Vazão de capacidade, em l/s;
- V = velocidade média de escoamento, em m/s;
- z = Inverso da declividade transversal, em m/m;
- n = Coeficiente de rugosidade, sendo 0,015 para concreto, 0,017 para pavimento asfáltico e 0,033 para revestimento primário;
- i = Gradiente hidráulico, em m/m;
- y = Altura do tirante hidráulico, em m.



Adotou-se com limites de escoamento a velocidade em 3,00 m/s e altura de 10 cm para sarjeta em concreto.



3.3.3 Parâmetros de Projeto

Adotou-se para o cálculo das vazões e para o dimensionamento hidráulico dos dispositivos de drenagem os seguintes parâmetros:

- a) Microdrenagem em vias residenciais e locais com tráfego muito leve, adotar no mínimo: Tempo de Recorrência $Tr = 5$ anos, lâmina d'água no escoamento superficial máxima de $2/3$ (dois terços);
- a) Microdrenagem em vias coletoras com tráfego leve, adotar no mínimo: Tempo de Recorrência $Tr = 10$ anos, lâmina d'água no escoamento superficial máxima de $2/3$ (dois terços);
- b) Microdrenagem em vias estruturais com tráfego médio a muito pesado, adotar no mínimo: Tempo de Recorrência $Tr = 10$ anos, lâmina d'água no escoamento superficial máxima de $1,00m$;
- c) Microdrenagem em segmentos de vias de qualquer nível de tráfego, com greide longitudinal apresentando escoamento superficial interrompido, adotar no mínimo nesse(s) trecho(s): Tempo de Recorrência $Tr = 10$ anos, lâmina d'água no escoamento superficial máxima de $1,00m$;
- d) Macrodrenagem seção a céu aberto, adotar no mínimo: Tempo de Recorrência $Tr = 25$ anos;
- e) Macrodrenagem seção fechada, adotar no mínimo: Tempo de Recorrência $Tr = 50$ anos;
- f) Obra de Arte Especial, adotar no mínimo: Tempo de Recorrência $Tr = 50$ anos.



3.3.4 Cálculo da Capacidade das Galerias

Para a determinação da seção de vazão das galerias de águas pluviais, nas áreas de contribuição dos parcelamentos, foi empregada a formulação de Manning associada com a Equação da Continuidade, como segue:

$$V = (1 \div n) \times R^{2/3} \times i^{1/2} \quad (10)$$

$$Q = V \times A \quad (11)$$

Onde:

- V = Velocidade média do escoamento, em m/s;
- Q = Capacidade de vazão, em m³/s;
- n = Coeficiente de rugosidade, sendo 0,015 para concreto e 0,022 para metálico;
- A = Área molhada, em m²;
- i = Gradiente hidráulico, em m/m;
- R = Raio hidráulico = A÷P, em m;
- P = Perímetro molhado, em m.

Nas áreas das glebas a vazão máxima de descarga equivalente ao Plano Diretor de Drenagem (Decreto n. 12.680, de 9 de julho de 2015, anexo VXIII, publicada no Diogrande n. 4.313, de 10 de julho de 2015, nas páginas 281 a 284), como segue:

$$Q = q \times A$$

Onde:

- Q = Vazão máxima de descarga, em l/s;
- q = Vazão específica, 28,3 l/s;
- A = Área total do terreno, em ha.

O dimensionamento das obras expostas no Quadro 8 foi efetuado para tempo de recorrência de 5 anos.



Quadro 11 – Planilha de Dimensionamento da Drenagem – TR 5 anos

OBRA : INFRAESTRUTURA URBANA - PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA E DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS																										
LOCAL : VILA NOSSA SENHORA APARECIDA E VILA BOSQUE DA SAÚDE																										
MUNICÍPIO : CAMPO GRANDE / MS																										
DATA outubro, 2024																										
EQUAÇÃO DE CHUVA - IDF																										
I = B.T ^c / (t + c) ^d																										
B = 1973,150																										
c = 22																										
d = 0,858																										
PLANO DIRETOR DE DRENAGEM 2009																										
Tr = 5 10																										
MATERIAL: PEDRA (P) / Concreto (C) / Asfalto (A)																										
PLANILHA DE CÁLCULO - MICRODRENAGEM - GALERIAS DE ÁGUAS PLUVIAIS																										
TRECHO	POÇO DE VISITA - COTAS (m)						EXTEN (m)	BACIA LOCAL			ÁREA TOTAL (ha)	CORF. DISTR. (n)	TEMPO CONC. (min)	INTENS. PLUVIOM. (mm/h)	CORF. DIFL. (f)	DEFLUÍO LOCAL (l/s)	VAZÃO A ESCORR. (l/s)	DECLIVIDADE (%)		GALERIA		SEÇÃO DA GALERIA			VELOC. Vazão (m/s)	TEMPO DE PERCURSO (min)
	MONTANTE		JUSANTE		ÁREA (ha)	RUN OFF		TR	TERRENO NATURAL	PROJ.								MINIMA VARIACAO	MATERIAL	N° LINHAS	CIRCULAR (m)	ALTURA D'ÁGUA (m)				
	TAMPA	FUNDO	PROF.	TAMPA																			FUNDO	PROF.		
1	623,847	621,747	2,10	623,511	621,358	2,15	64,81	3,29	0,60	5 anos	0,81	20,04	108,37	0,53	418,45	418,45	0,52	0,60	0,58	1	0,60	0,42	1,70	20,64		
2	623,511	621,358	2,10	622,629	620,533	2,10	66,04	1,70	0,60	5 anos	0,75	20,64	105,01	0,54	198,50	617,36	1,34	1,25	1,27	1	0,60	0,50	0,62	2,47	21,08	
3	622,629	620,533	2,10	622,108	619,549	2,56	67,83	0,35	0,60	5 anos	0,74	21,08	104,07	0,54	40,59	657,56	0,77	1,45	1,44	1	0,60	0,49	0,63	2,65	21,51	
4	622,108	619,549	2,56	621,452	619,149	2,30	66,68	1,58	0,60	10 anos	0,71	21,51	116,75	0,56	205,76	661,71	0,98	0,60	0,53	1	0,80	0,63	0,56	2,03	22,06	
5	621,452	618,147	2,70	620,697	618,147	2,55	66,93	2,52	0,60	5 anos	0,67	22,06	102,10	0,54	259,78	1,121,48	1,13	0,90	0,90	1	0,80	0,66	0,65	2,53	22,50	
6	620,697	618,147	2,55	619,907	617,232	2,67	70,33	2,08	0,60	5 anos	0,65	22,50	101,23	0,54	205,61	1,327,29	1,12	1,30	1,26	1	0,80	0,66	0,74	3,03	22,89	
7	619,907	617,232	2,67	618,991	616,200	2,79	64,50	1,82	0,60	5 anos	0,62	23,89	100,48	0,55	174,84	1,502,13	1,42	1,60	1,62	1	0,80	0,66	0,76	3,38	23,20	
8	618,991	616,200	2,79	617,697	614,982	2,74	63,53	1,77	0,60	5 anos	0,62	23,20	98,87	0,55	165,31	1,667,44	2,04	1,95	1,89	1	0,80	0,68	0,79	3,65	23,49	
9	617,697	614,982	2,74	617,005	614,148	2,86	34,54	1,67	0,60	5 anos	0,61	23,49	98,32	0,55	153,18	1,820,62	2,00	2,35	2,38	1	0,80	0,66	0,81	4,10	23,63	
10	617,005	613,948	3,06	615,692	612,864	2,83	45,11	0,16	0,60	5 anos	0,60	23,63	98,06	0,55	15,06	1,835,68	2,91	2,40	2,42	1	0,80	0,66	0,81	4,14	23,82	
11	615,692	612,864	2,83	614,656	611,757	2,90	45,11	0,14	0,60	5 anos	0,60	23,82	98,72	0,55	12,63	1,846,31	2,30	2,45	2,45	1	0,80	0,66	0,82	4,18	24,00	
12	614,656	611,757	3,10	613,152	610,832	2,32	68,75	0,11	0,60	5 anos	0,60	24,00	98,39	0,55	10,30	1,858,61	2,19	1,05	0,76	1	1,00	0,73	0,79	3,04	24,37	
15	617,222	615,122	2,10	616,921	614,823	2,10	21,37	0,89	0,60	5 anos	1,00	15,00	118,59	0,50	146,17	146,17	1,41	1,40	0,07	1	0,60	0,20	0,25	1,77	15,20	
16	616,921	614,823	2,10	615,462	613,361	2,10	76,93	0,06	0,60	5 anos	0,84	1,00	118,04	0,50	9,69	155,86	1,90	0,90	0,06	1	0,60	0,19	0,25	1,99	15,85	
17	615,462	613,361	2,10	613,152	611,030	2,12	80,40	0,54	0,60	5 anos	0,93	15,85	116,32	0,51	82,66	238,52	2,87	2,90	0,19	1	0,60	0,21	0,32	1,68	16,35	

Fonte: (o Autor, 2025).

SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estadoscontato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681

OBRA: INFRAESTRUTURA URBANA - PAVIMENTAÇÃO ASFÁLTICA E DRENAGEM DE ÁGUAS PLUVIAIS

LOCAL: VILA NOSSA SENHORA APARECIDA E VILA BOSQUE DA SAÚDE

MUNICÍPIO: CAMPO GRANDE / MS

DATA: outubro, 2024

EDUAÇÃO DE CHUVA - EF

I = 8,77 / (Rc * C²)

B = 1973,150

C = 22

Q = 0,058

RAIO DE CURVATURA DE DRENAGEM 2008

Tr = 15 | 10 |

PLANILHA DE CÁLCULO - MICRODRENAGEM - GALERIAS DE ÁGUAS PLUVIAIS

TRECHO	POÇO DE VISTA - COTAS (m)						EXTERA (m)	BACIA LOCAL			COEF. DESTR. (n)	TEMPO COMC. (min)	INTENS. PLUVIOM. (mm/h)	COEF. DEF. (f)	DEFLÚVIO (l/s)	VAZÃO A ESCOR. (l/s)	DECLIVIDADE (%)			SEÇÃO DA GALERIA			ALTURA D'ÁGUA (m)		VELOC. VÁZÃO PERICURSO (m/s)										
	MONTANTE		JUSANTE		TAMPA	FUND.		PROF.	ÁREA (ha)	RUN OFF							TR	ÁREA TOTAL (ha)									MATERIAL	Nº LINHAS	CIRCULAR Ø (m)	NORMAL ± 80%					
	TAMPA	FUND.	PROF.	TAMPA																													FUND.	PROF.	
18	613.152	610.632	2,52	611.049	608.741	2,31	67.56	0,52	0,60	5 anos	19,19	0,59	24,37	97,71	0,55	45,95	2.143,07	3,11	2,80	1,00	C	1	1,00	0,57	0,82	4,64	24,62								
19	611.049	608.041	3,01	608.155	605.845	2,31	67.56	0,45	0,60	5 anos	19,64	0,59	24,62	97,27	0,55	39,31	2.182,38	4,28	3,25	1,04	C	1	1,00	0,55	0,85	4,95	24,84								
25	614.680	613.080	1,60	614.947	612.927	2,12	63.15	0,47	0,60	5 anos	0,47	1,00	15,00	118,59	0,50	77,81	77,81	-0,42	0,40	0,02	C	1	0,60	0,20	0,18	0,95	16,11								
26	614.947	612.827	2,12	614.773	612.670	2,10	8,29	0,07	0,60	5 anos	0,54	1,00	16,11	115,62	0,51	11,31	89,12	2,10	1,90	0,03	C	1	0,60	0,14	0,19	1,76	16,19								
27	614.773	612.670	2,10	612.681	610.569	2,11	53,19	1,97	0,60	5 anos	2,05	0,85	16,19	115,41	0,51	273,06	322,17	3,93	3,95	0,44	C	1	0,60	0,24	0,39	3,42	16,45								
28	612.681	610.569	2,11	610.684	608.653	2,10	75,68	1,24	0,60	5 anos	3,75	0,79	16,45	114,74	0,51	160,11	592,28	2,67	2,65	0,91	C	1	0,60	0,34	0,47	3,20	16,85								
29	610.684	608.563	2,10	608.155	606.020	2,14	82,05	1,10	0,60	5 anos	4,85	0,75	16,85	113,74	0,51	134,65	656,93	3,06	3,10	1,44	C	1	0,60	0,37	0,63	3,56	17,23								
30	608.155	605.645	2,51	606.577	604.257	2,32	67,68	0,63	0,60	5 anos	25,12	0,56	24,84	96,86	0,55	53,06	2.892,36	2,23	2,05	1,82	C	1	1,00	0,79	0,89	4,36	25,10								
31	606.577	604.257	2,32	606.408	603.065	3,40	67,68	0,45	0,60	5 anos	25,57	0,56	25,10	96,41	0,56	37,57	2.929,94	0,25	1,85	1,87	C	1	1,00	0,83	0,90	4,22	25,37								
32	609.907	607.807	2,20	610.786	607.570	3,22	59,31	0,83	0,60	5 anos	0,83	1,00	15,00	118,59	0,50	137,03	137,03	-1,48	0,40	0,05	C	1	0,60	0,26	0,24	1,14	15,87								
33	610.786	607.570	3,22	606.408	604.294	2,11	79,90	2,35	0,60	5 anos	3,18	0,81	15,87	116,26	0,51	313,83	450,85	5,48	4,10	0,68	C	1	0,60	0,27	0,44	3,68	16,23								
34	606.408	602.505	3,90	602.873	600.406	2,47	79,24	1,33	0,60	5 anos	30,08	0,55	25,37	95,94	0,56	107,30	3.488,09	4,46	2,65	2,65	C	1	1,00	0,82	0,95	5,04	25,63								
35	602.873	599.406	3,47	601.150	598.982	2,17	15,12	1,18	0,60	5 anos	31,27	0,54	25,63	95,49	0,56	94,78	3.502,88	11,40	2,80	2,80	C	1	1,00	0,82	0,95	5,18	25,68								
36	601.150	597.982	3,17	599.621	597.559	2,06	15,12	0,00	0,60	5 anos	31,27	0,54	25,68	96,40	0,56	0,01	3.582,89	10,11	2,80	2,80	C	1	1,00	0,82	0,95	5,18	25,73								
37	599.621	596.559	3,06	597.113	594.915	2,30	91,76	0,09	0,60	5 anos	31,35	0,54	25,73	95,32	0,56	6,97	3.599,86	2,73	1,90	1,05	C	1	1,20	0,80	0,92	4,50	26,07								
40	608.110	606.010	2,10	604.930	602.809	2,12	69,59	0,99	0,60	5 anos	0,99	1,00	15,00	118,59	0,50	162,65	162,65	4,57	4,60	0,09	C	1	0,60	0,15	0,26	2,88	15,40								
41	604.930	602.809	2,12	603.638	601.527	2,11	23,31	0,32	0,60	5 anos	1,31	0,95	15,40	117,50	0,50	50,61	213,26	5,54	5,50	0,15	C	1	0,60	0,17	0,30	3,34	15,52								
42	603.546	601.446	2,10	603.638	601.193	2,45	63,37	0,30	0,60	5 anos	0,30	1,00	15,00	118,59	0,50	49,59	49,59	-0,15	0,40	0,01	C	1	0,60	0,15	0,14	0,86	16,23								
43	603.638	600.793	2,85	599.796	597.489	2,31	56,00	0,15	0,60	5 anos	1,76	0,90	16,23	115,31	0,51	22,41	285,26	6,86	5,90	0,27	C	1	0,60	0,20	0,35	3,56	16,49								
44	599.796	597.489	2,31	598.771	596.769	2,00	15,48	0,26	0,60	5 anos	2,02	0,88	16,49	114,63	0,51	37,54	322,80	6,62	4,65	0,35	C	1	0,60	0,22	0,37	3,48	16,57								
50	607.932	605.832	2,10	605.547	603.456	2,11	38,96	2,25	0,60	5 anos	2,25	0,87	15,00	118,59	0,50	321,97	321,97	6,12	6,15	0,34	C	1	0,60	0,20	0,37	3,79	15,17								
51	605.547	603.436	2,11	603.839	601.716	2,12	74,80	0,17	0,60	5 anos	2,42	0,85	15,47	118,12	0,50	24,22	346,19	2,28	2,30	0,40	C	1	0,60	0,27	0,38	2,77	15,62								
52	603.839	601.716	2,12	602.013	599.911	2,10	73,67	1,30	0,60	5 anos	3,73	0,79	15,62	116,91	0,51	169,19	515,38	2,48	2,45	0,88	C	1	0,60	0,34	0,47	3,09	16,02								
53	602.013	599.911	2,10	600.951	598.845	2,01	53,67	1,36	0,60	5 anos	5,02	0,80	16,02	115,86	0,51	166,00	681,38	1,98	1,80	1,54	C	1	0,60	0,47	0,64	2,89	16,33								
55	608.578	606.478	2,10	605.975	603.437	1,80	15,65	2,32	0,60	5 anos	2,32	0,86	15,00	118,59	0,50	330,05	330,05	8,58	6,65	0,36	C	1	0,60	0,20	0,37	3,92	16,07								

Fonte: (o Autor, 2025).



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



3.3.1 Órgãos Acessórios

Os órgãos acessórios utilizados no projeto são os de uso consagrado nos sistemas de drenagem urbana e padronizados pela Prefeitura Municipal de Campo Grande.

Os órgãos acessórios utilizados no projeto são os de uso consagrado nos sistemas de drenagem urbana e padronizados pela Prefeitura Municipal de Campo Grande.

Galerias tubulares – A seleção das seções hidráulicas das tubulações e suas respectivas especificações de materiais foram provenientes da associação do dimensionamento hidráulico e custo da obra, de sorte a gerar o menor custo de investimento no binômio terraplenagem x galeria.

Os tipos necessários serão Ø0,40m e Ø0,60m, Ø0,80m, Ø1,00m e Ø1,20m em concreto simples PS-1.

Poços de visita - A locação dos poços de visita obedeceu às regras práticas usuais. Maior distância entre poços de visitas consecutivos de 120 metros, eventualmente, lançou-se de distâncias maiores. Foram lançados na ligação entre coletores (trechos) e sempre que ocorreu mudança de direção e declividade.

Os tipos necessários serão Poços de Visita Tipo 00 e Poços de Visita Tipo 01 para as galerias com diâmetro até 1500 mm.

Bocas de lobo - As bocas de lobo destinam-se a captar as águas pluviais, encaminhando-as posteriormente aos poços de visita ou às caixas de passagem através de tubos de ligação.

Foram localizadas nas sarjetas, em pontos adequados tendo-se a preocupação de, quando nas esquinas, situá-las no ponto de tangência dos meios-fios curvos. Vale ressaltar que, as bocas de lobo deverão ser situadas nos pontos de mudança da declividade transversal das pistas para concordância de greides nos cruzamentos. Neste caso, a ligação poderá ser entre bocas de lobo de bordos opostos.

Os tubos de ligação para atender até três bocas de lobo serão em concreto simples com diâmetro mínimo de 400 mm, para número superior a três bocas de lobo o diâmetro será 600 mm, assentados a uma declividade mínima de 0,01m/m (1%).



3.4 RESTAURAÇÃO DO PAVIMENTO

No projeto de restauração em pauta, estudou-se a melhor opção de recuperação dos trechos deteriorados pertencentes ao local de intervenção. Foi estudada toda a região contribuinte, e, a partir dos resultados, chegou-se à definição da solução ideal para o objeto de estudo.

Foi indicado execução de recapeamento nas vias onde está proposta a nova drenagem.

O recapeamento funcional, inclui os serviços de limpeza, pintura de ligação e massa asfáltica. Inclui, também, a relocação dos tampões de ferro fundido para a nova geometria das vias.

3.5 PROJETO DE PAVIMENTAÇÃO

3.5.1 Apresentação

A mecanização das vias em estudo foi prevista no projeto parte como serviço de “preparo do subleito”, onde o material de bota-fora foi previsto com DMT = 22,5 km. Caso a supervisão considere que parte desse material de bota-fora deva ser aproveitado para aterro de caixa ou substituição de solos, foi previsto em projeto depósito provisório com 1 km de DMT.

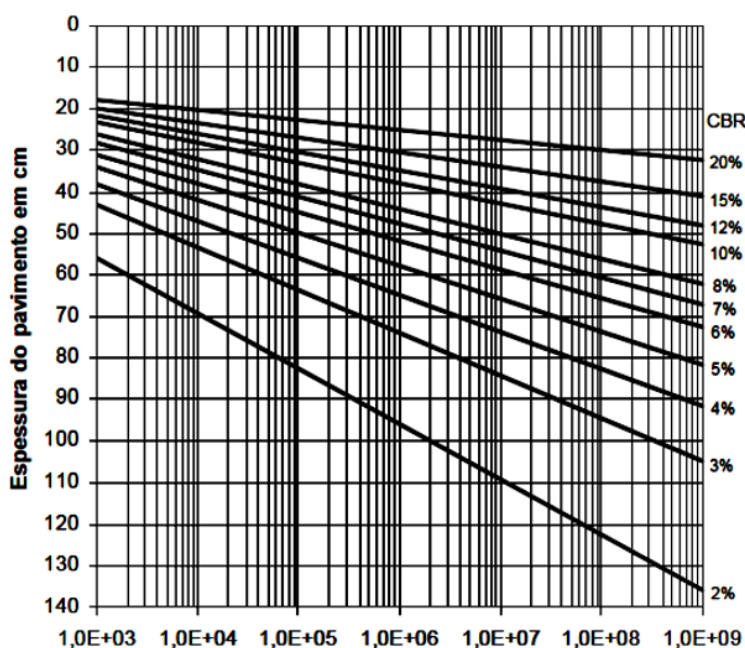
O subleito da via será regularizado e compactado na largura e declividade transversais propostas na seção tipo, de conformidade com o greide de pavimentação.

3.5.2 Estrutura do Pavimento

A espessura preconizada para a regularização e compactação do subleito à 100% do Proctor Intermediário, foi de no mínimo 0,20m, camada esta, subjacente à base.

A estrutura do pavimento flexível das vias em pauta baseou-se na metodologia de dimensionamento do DNIT, exposto pelo Eng. Murilo Lopes de Souza, em 1966.



Figura 20 – Ábaco de dimensionamento de pavimentos flexíveis


Fonte: Souza (1981).

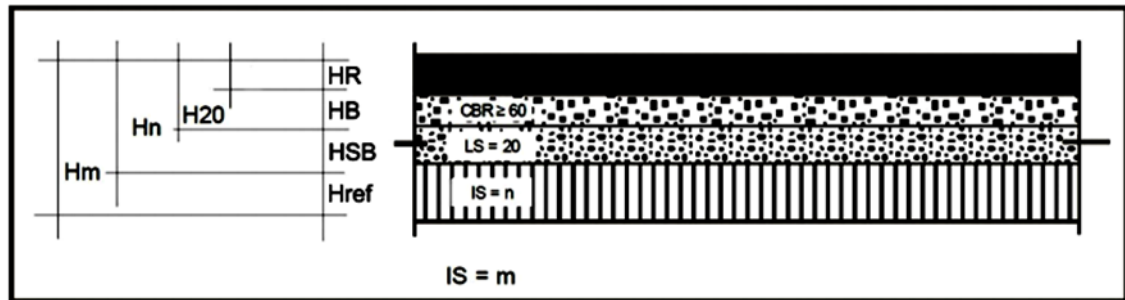
As alturas das camadas do pavimento foram determinadas a partir dos dados de tráfego (N), coeficiente estrutural das camadas constituintes (K) e CBR (*California Bearing Ratio*). Os coeficientes estruturais e equações utilizadas no dimensionamento das camadas encontram-se a seguir:

Figura 21 – Coeficiente estrutural “K” para cada tipo de base

COMPONENTES DO PAVIMENTO	COEFICIENTE “K”
Base ou revestimento de concreto betuminoso	2,0
Base ou revestimento de pré-misturado a quente, de graduação densa	1,7
Base ou revestimento de pré-misturado a frio de graduação densa	1,4
Base ou revestimento betuminoso por penetração	1,2
Camadas granulares	1,0
Solo-cimento com resistência à compressão a 7 dias superior a 45kg/cm ²	1,7
Solo-cimento com resistência à compressão a 7 dias entre 45kg/cm ² e 28kg/cm ²	1,4
Solo-cimento com resistência à compressão a 7 dias entre 28kg/cm ² e 21kg/cm ²	1,2
Base de solo-cal	1,2

Fonte: Souza (1981).



Figura 22 – Coeficiente estrutural “K” para cada tipo de base

Fonte: Souza (1981).

$$HR \times KR + HB \times KB \geq H_{20}$$

$$HR \times KR + HB \times KB + HSB \times KSB \geq H_n$$

$$HR \times KR + HB \times KB + HSB \times KSB + H_{ref} \times K_{ref} \geq H_m$$

Onde:

- HR = espessura do revestimento
- KR = coeficiente de equivalência estrutural do revestimento
- HB = espessura da base
- KB = coeficiente de equivalência estrutural da base
- H₂₀ = espessura mínima para proteger a sub-base
- HSB = espessura da sub-base
- KSB = coeficiente de equivalência estrutural da sub-base
- H_n = espessura mínima para proteger o reforço do subleito ou subleito
- H_{ref} = espessura do reforço do subleito
- K_{ref} = coeficiente de equivalência estrutural do reforço do subleito
- H_m = espessura total do pavimento para CBR igual a m%

As dimensões da estrutura do pavimento, resultantes do dimensionamento exposto a seguir, podem ser observadas no Quadro 3. A planilha de cálculo utilizada está exposta no Quadro 9.



Quadro 12 – Dimensionamento: Pavimento Flexível

PLANILHA DE DIMENSIONAMENTO DA ESTRUTURA DO PAVIMENTO	VIAS			Todos os ensaios	Todos os ensaios
	CATEGORIA	TIPO		MÉTODO 03	MÉTODO 06
		FUNÇÃO		Via Local	Via Coletora
	PERÍODO DE PROJETO (ano)			10,0	10,0
	Nº "N"			8,0E+04	8,0E+05
	RESULTADOS DOS ENSAIOS CBR SUBLEITO	FURO 1		20,0	20,0
		FURO 2		20,0	20,0
		MÉDIA		20,0	20,0
	DESVIO PADRÃO				
	CBR CORRIGIDO (SUBLEITO)			20,00	20,00
	ALTURA EQUIVALENTE (cm)	H 20		22,40	25,00
		Hn		22,40	25,00
		Hm		22,40	25,00
	ESTRUTURA DO PAVIMENTO (cm)	REVESTIMENTO	TIPO	CBUQ	CBUQ
			ESPESSURA	3,2	4,0
			k	2,0	2,0
		BASE	TIPO	BEG	BEG
			CBR	≥ 60	≥ 60
			ESPESSURA	17	17
			k	1	1
SUBLEITO		CBR	20	20	
		ESPESSURA	15	15	
		k	0,70	0,70	
VERIFICAÇÃO	REVESTIMENTO + BASE	H (R+B)	23	25	
		VALIDAÇÃO	SIM	SIM	
	REVESTIMENTO + BASE + SUB-BASE	H (R+B+SB)	23	25	
		VALIDAÇÃO	SIM	SIM	
	REVESTIMENTO + BASE + SUB-BASE + REFORÇO	H (R+B+SB)	23	25	
		VALIDAÇÃO	SIM	SIM	
	REVESTIMENTO + BASE + SUBLEITO (100%PI)	H (R+B+SL)	34	36	
		VALIDAÇÃO	SIM	SIM	
OBSERVAÇÃO					

Fonte: (o Autor, 2025).



3.5.3 Estrutura do Pavimento Intertravado

O método de dimensionamento utilizado foi o adaptado pela Associação Brasileira de Cimento Portland – ABCP (ET27), elaborado por A. A. Lilley e B.J. Walker (1978). Este método leva em consideração as solicitações equivalentes do eixo padrão simples de rodagem dupla (8,2tf) e o Índice de Suporte Califórnia das camadas constituintes do pavimento.

I. Definição da Camada de Subleito

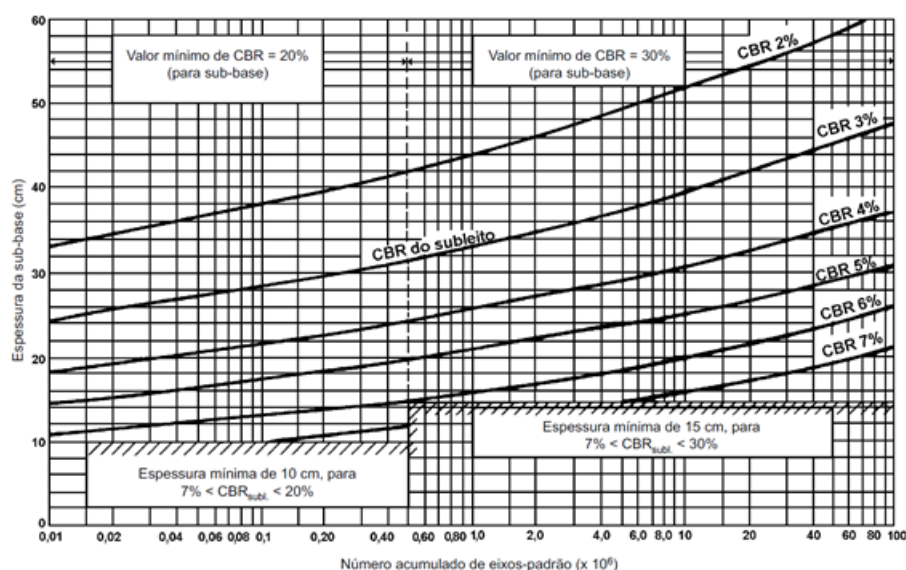
O subleito deve ser regularizado e compactado, na cota de projeto, antes da execução das camadas posteriores. O parâmetro representativo do CBR do material foi obtido na energia de compactação do Proctor Intermediário conforme os ensaios geotécnicos apresentados.

Os solos do subleito deverão ser isentos de solo vegetal e impurezas e não deverão possuir expansão maior que 2,0%.

II. Dimensionamento da Sub-base e Base

As espessuras necessárias para as camadas de base e sub-base devem ser definidas em função do valor do CBR do subleito e do número de solicitações do eixo padrão.

Figura 23 – Ábaco: Espessura necessária de sub-base



Fonte: (LILLET; WALKER, 1978).



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



Quando o número de solicitações do eixo padrão (N) é inferior a $1,5E+06$, a camada de base não é necessária. No entanto, recomenda-se o emprego desta camada com espessura mínima de 15,0cm (base granular), quando o número de solicitações (N) estiver compreendido entre $1,5E+06$ e $1E+07$.

A base estabilizada granulometricamente não deve ser submetida a ação do tráfego, devendo ser imprimada imediatamente após a sua liberação pelos controles de execução, de forma que a base já liberada não fique exposta à ação de intempéries que possam prejudicar sua qualidade.

O ligante asfáltico utilizado para imprimação deve ser o EAI (Emulsão Asfáltica para Imprimação) em conformidade com a Norma DNIT 165/2013 – EM. A taxa de aplicação “T” é aquela que pode ser absorvida pela base em 24 horas, devendo ser determinada experimentalmente na obra.

A execução da imprimação deve estar de acordo com a norma DNIT 144/2010 – ES.

III. Camada de Assentamento

A camada de assentamento deve ser composta de areia ou eventualmente pó-de-pedra, contendo no máximo de 5% silte e argila (em massa) e, no máximo, 10% de material retido na peneira de 4,8mm. Não sendo admito torrões de argila, matéria orgânica ou outras substâncias nocivas.

Recomenda-se o enquadramento da areia na faixa granulométrica apresentada a seguir:

Quadro 13 – Faixa Granulométrica recomendada para a camada de assentamento (areia) das peças

Abertura de peneira (mm)	Porcentagem que passa, em massa (%)		
9,50	100		
4,80	95	a	100
1,20	50	a	85
0,60	25	a	60
0,30	10	a	30
0,15	5	a	15
0,075	0	a	10

Fonte: (LILLET; WALKER, 1978).



A espessura de areia após a compactação deve possuir altura entre 3,0cm e 5,0cm, ou seja, idealmente 4,0cm.

III. Formas e Dimensões das Peças Pré-moldadas de Concreto – PPC

As peças de concreto são produzidas industrialmente em vibro prensas que proporcionam elevada compactação às peças, aumento sua resistência mecânica e durabilidade.

De acordo com a solicitação (tráfego de pedestres, veículos leves e veículos comerciais de linha) os blocos devem apresentar resistência à compressão superior ou igual a 35MPa aos 28 dias. Sendo assim, as peças devem atender as exigências técnicas exigidas pelas seguintes normas:

- NBR 9780 – Peças de Concreto para Pavimentação – Determinação da Resistência à Compressão (Método de Ensaio);
- NBR 9781 – Peças de Concreto para Pavimentação – Especificação.

Os blocos de concreto possuem tamanhos e proporções diferentes, na pavimentação o formato geométrico consolidado é o retangular, com relação comprimento/largura igual a dois, que se arranjam entre si nos quatro lados e podem ser assentadas em fileiras ou em espinha de peixe.

As espessuras dos blocos são fixadas em função do tráfego, sendo assim, adota-se blocos de 6,0cm para tráfegos leves ($N \leq 5E+05$), 8,0cm para tráfegos médios ($5E+05 < N \leq 1E+07$) e 10,0cm para tráfegos pesados ($N > 1E+07$), de acordo com a Instrução de Projeto 06 da Prefeitura Municipal de São Paulo (IP 06 – PMSP).

Quadro 14 – Espessura e resistência dos blocos de revestimento

TRÁFEGO	ESPESSURA - REVESTIMENTO (cm)	RESISTÊNCIA A COMPRESSÃO SIMPLES (MPa)
$N \leq 5E+05$	6	35
$5E+05 < N \leq 1E+07$	8	35 - 50
$N > 1E+07$	10	50

Fonte: (SIURB/PMSP, 2004).



Portanto, o tipo de bloco adotado para a camada de revestimento foi o “Bloco Intertravado Tipo 16 Faces” com altura de 8,0cm assentados em espinha de peixe.

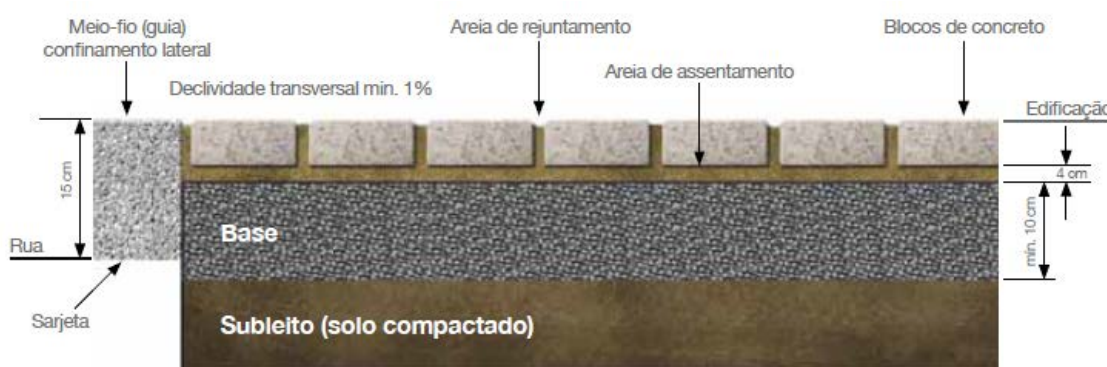
A colocação das peças deve ser realizada evitando o deslocamento dos blocos já assentados, verificando o ajuste e a distância entre as peças sem provocar irregularidade na camada de assentamento (areia). A distância entre as peças deve ser da ordem de 2,0mm a 3,0mm, não devendo ser superior a 5,0mm.

O pavimento deve possuir contenções laterais para evitar o deslocamento dos blocos, pois o confinamento é essencial para o bom desempenho do pavimento intertravado.

O confinamento deve ser executado anteriormente a camada de assentamento, pois desta forma a areia e as peças de concreto ficaram em uma espécie de “caixa”, cujo fundo possui uma superfície compactada e as paredes são constituídas pelas estruturas de confinamento, sendo estas estruturas as sarjetas e meios-fios. É recomendado que a contenção seja de concreto pré-moldado ou moldado no local, com resistência característica à compressão simples aos 28 dias igual ou superior a 25MPa, sendo assim a contenção deve ser assentada de forma que penetra na camada de base para evitar o desalinhamento do perímetro externo.

Os pavimentos intertravados possuem a seguinte estrutura típica:

Figura 24 – Seção Transversal Tipo - Pavimento Intertravado



Fonte: (ABCP, 2010).



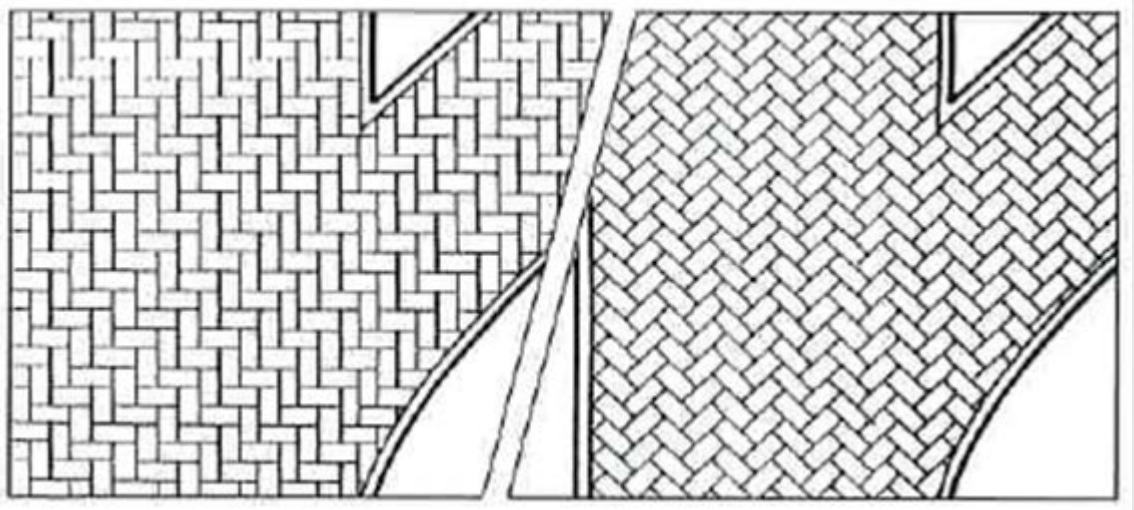
a) Assentamento dos Blocos Intertravados

Os blocos de concreto devem ser assentados seguindo dois critérios:

- Padrão de posicionamento (modo relativo como ficam posicionados um em relação ao outro);
- Padrão de alinhamento (posição relativa entre eixo dos blocos e o da via).

Pavimentos com tráfego veicular devem ser dispostos de preferência, no padrão espinha de peixe e alinhados com eixo da via num ângulo reto ou de 45°. Este padrão possui vantagem de não necessitar uma mudança de alinhamento em curvas ou esquinas.

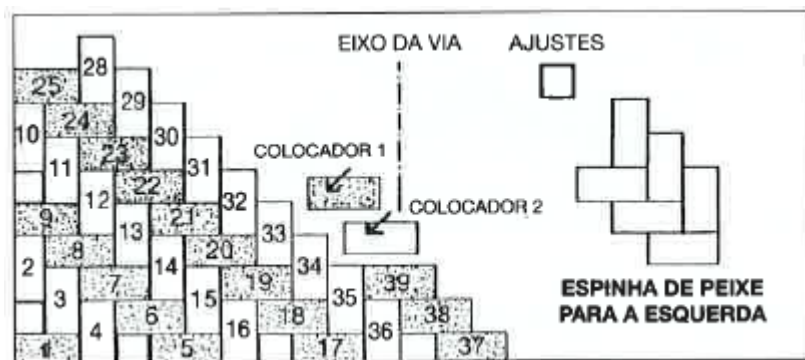
Figura 25 – Assentamento dos Blocos Intertravados



Fonte: (ABCP, 1999).

O padrão de posicionamento deve obedecer a uma determinada sequência de montagem dos blocos, de modo a atingir o máximo rendimento. Para o posicionamento em espinha de peixe deve-se escolher para qual lado se deseja obter a diagonal, coloca-se então primeiramente 18 blocos, e a seguir 1 ou 2 colaboradores poderão dar continuidade ao assentamento das peças.



Figura 26 – Assentamento dos Blocos Intertravados

Fonte: (ABCP, 1999).

Em pistas inclinadas é aconselhável executar a colocação das peças de baixo para cima, além disso, quando a inclinação ultrapassar 8%, pelo perigo de um deslocamento horizontal dos blocos, é imprescindível a execução de cordões transversais de confinamento em um intervalo de no máximo 100m.

a) Compactação dos Blocos

A compactação deve ser realizada em duas etapas.

- Compactação Inicial

Após o posicionamento de todos os blocos deve-se aplicar a primeira compactação, antes do preenchimento das juntas entre os blocos. A compactação deve ser executada em toda área pavimentada, com placa vibratória, sendo aplicado no mínimo duas passadas em diferentes direções, cuidadosamente recobrando, pelo menos, 20,0cm sobre a passada anterior. A compactação deve ser pausada a, pelo menos, 1,5m da frente de serviço.

Ao término da etapa de Compactação Inicial faz-se necessário a investigação das peças danificadas durante o serviço e falhas de assentamento para realização da substituição dos blocos e correção.

Para o assentamento e rasamento dos blocos após a colocação sobre a camada de areia é fundamental a utilização de uma placa vibro acabadora que tenha uma área de 0,25 a 0,5m². Placas de tamanho superior podem possuir uma potência muito grande e provocar lascamento ou ruptura dos blocos, especialmente se forem de 6,0cm de espessura.



- Selagem das Juntas

A selagem das juntas (preenchimento com areia) tem como finalidade garantir o intertravamento e funcionalidade do pavimento. A areia deve ser espalhada e varrida o quanto for necessário para que penetre nas juntas.

- Compactação Final

A compactação final se executa com o mesmo equipamento e da mesma forma que a inicial. Apenas que a varrição pode ser alternada ou simultânea com a compactação.

Deve-se evitar que a areia grude na superfície dos blocos e nem forme protuberâncias que afundem excessivamente os blocos. Deve ser realizado, pelo menos, quatro passas em diversas direções, com a placa vibro compressor e sobre posicionando parcialmente os percursos sucessivos.

Se for possível, o excesso de areia para rejunte deve ser deixado sobre o pavimento durante pelo menos uma semana, de modo que próprio tráfego contribua para completar o selado das juntas.

Evidentemente que isto é recomendável na ausência de chuvas, quando a frenagem não for dificultada ou a poeira não incomodar. Caso isto não seja possível, deverá ser realizada a varrição final e aberta ao tráfego.

Uma ou duas semanas depois o empreiteiro deverá voltar para refazer a selagem e nova varrição. Não será permitido jogar água sobre o pavimento antes de um mês.

O pavimento de blocos pré-moldados deve ser limpo apenas com varrição, sendo permitido apenas esporadicamente o esguicho com água. Os responsáveis pela manutenção do pavimento devem ser informados que a areia das juntas não constitui sujeira e é necessária para o correto funcionamento.



3.6 SINALIZAÇÃO VIÁRIA

3.6.1 Apresentação

A sinalização permanente será composta de placas, marcas no pavimento e elementos auxiliares, constituindo num sistema de dispositivos fixos de controle de tráfego que, por sua simples presença no ambiente operacional das vias irão regular, advertir e orientar seus usuários.

De modo geral, a sinalização deve conquistar a atenção e a confiança do usuário, permitindo-lhe ainda um tempo de reação adequado. Esta atenção depende, por sua vez, de um conjunto de fatores que compõem o seu ambiente operacional, como:

- Densidade e tipos de tráfego que se utiliza da via;
- Velocidade dos veículos;
- Complexidade de percurso e de manobra em função das características da via;
- Tipo e intensidade de ocupação lateral da via (uso do solo).

Portanto, há uma dificuldade crescente em se atrair a atenção dos usuários para a sinalização permanente da via, o que requer projetos atualizados, o emprego de novas técnicas e materiais e correta manutenção.

De qualquer forma, é conveniente destacar que uma sinalização adequada deve, além disso, ser resultado também de um processo de medidas comuns, que envolvam:

- Projeto - elaboração de projetos específicos de sinalização definindo os dispositivos a serem utilizados, dentro dos padrões de forma, cor, e dimensão, e sua localização ao longo da via;
- Implantação - a sinalização deve ser implantada levando em conta os padrões de posicionamento estabelecidos para os dispositivos e eventuais ajustes decorrentes de condicionantes específicas de cada local, nem sempre passíveis de serem consideradas no projeto;
- Operação - a sinalização deve ser permanentemente avaliada quanto à sua efetividade para a operação da via, promovendo-se os ajustes necessários de inclusão, remoção e modificação de dispositivos;



- Manutenção - para manter a credibilidade do usuário, deve ser feita uma manutenção cuidadosa da sinalização, repondo dispositivos danificados e/ou substituindo aqueles que se tornaram inapropriados.
- Materiais - o emprego de materiais, tanto na Sinalização Vertical quanto na Horizontal, deve estar de acordo com Normas da A.B.N.T. para chapas, estruturas de sustentação, tintas, películas e dispositivos auxiliares (tachas e elementos refletivos).

O projeto de sinalização viária, foi elaborado de acordo com os manuais de "Sinalização Vertical de Regulamentação" volume I, CONTRAN/DENATRAN, publicado por meio da resolução nº180, de 26 de Agosto de 2007, "Sinalização Vertical de Advertência", volume II, CONTRAN/DENATRAN, publicado por meio da resolução nº243, de 22 de Junho de 2007, "Sinalização Vertical de Indicação" volume III, CONTRAN/DENATRAN, publicado por meio da resolução nº486, de 7 de Maio de 2014, "Dispositivos Auxiliares", volume VI, CONTRAN/DENATRAN, "Sinalização Semafórica" volume V, CONTRAN/DENATRAN, publicado por meio da resolução nº 483, de 09 de Abril de 2014, "Sinalização Semafórica" volume V, CONTRAN/DENATRAN, publicado por meio da resolução nº 483, de 09 de Abril de 2014, "Dispositivos Auxiliares", volume VI, CONTRAN/DENATRAN, "Sinalização Temporária", volume VII, CONTRAN/DENATRAN, publicado por meio da resolução nº 690, de 28 de Setembro de 2017.

Em seu desenvolvimento, estes serviços tomarão como referência as Instruções do DNIT, em que couber.

Para a definição de faixas, velocidade adotada na via, bem como premissas necessárias para a execução deste projeto, foram realizadas diversas consultas à técnicos da Prefeitura Municipal e AGETRAN, visando obter as devidas orientações.

3.6.2 Tipos de sinalização

- Advertência: Os sinais avisam a existência e natureza de condições potencialmente perigosas.
- Regulamentação: Os sinais informam as proibições, limitações e restrições sobre o uso da rodovia. Sua violação constitui uma infração prevista no Código Nacional de Trânsito.
- Indicativa: Orientam o usuário sobre distâncias e direções das localidades.



3.6.3 Referências normativas

- Manual Brasileiro de Sinalização de Trânsito, Volume I – Sinalização Vertical de Regulamentação. CONTRAN;
- Manual Brasileiro de Sinalização de Trânsito, Volume II – Sinalização Vertical de Advertência. CONTRAN;
- Manual Brasileiro de Sinalização de Trânsito, Volume III – Sinalização Vertical de Indicação. CONTRAN;
- Manual Brasileiro de Sinalização de Trânsito, Volume IV – Sinalização Horizontal. CONTRAN;
- Manual Brasileiro de Sinalização de Trânsito, Volume V – Sinalização Semafórica. CONTRAN;
- Manual Brasileiro de Sinalização de Trânsito, Volume VI – Sinalização de Obras e Dispositivos Auxiliares. CONTRAN;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 6831. Demarcação horizontal viária - Microesferas de vidro – Requisitos. Rio de Janeiro, 2001;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 7008. Chapas e Bobinas ou com liga de zinco-ferro pelo processo contínuo de imersão a quente - Especificação. Rio de Janeiro, 2003;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 7013. Chapas e bobinas de aço revestidas pelo processo contínuo de imersão a quente - Requisitos gerais. Rio de Janeiro, 2003;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 7396. Sinalização Horizontal Viária - Material para sinalização - Terminologia. Rio de Janeiro, 2011;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 11862. Sinalização Horizontal Viária - Tinta à base de resina acrílica. Rio de Janeiro, 2012;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 11904. Sinalização Vertical Viária - Placas de aço zincado. Rio de Janeiro, 2015;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 13132. Termoplástico para demarcação horizontal aplicado pelo processo de extrusão. Rio de Janeiro, 1994;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 14644. Sinalização Vertical Viária - Películas - Requisitos. Rio de Janeiro, 2013;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 15402. Demarcação horizontal viária – Termoplástico – Procedimento para a execução da demarcação e avaliação. Rio de Janeiro, 2006;



- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 15576. Sinalização Horizontal viária - Tachões refletivos viários - Requisitos e métodos de ensaio;
- ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. NBR 16184. Sinalização Horizontal viária - Esferas e Microesferas de vidro - Requisitos e métodos de ensaio. Rio de Janeiro, 2013;

3.6.4 Sinalização Vertical

Especificações das placas

As placas deverão ser fabricadas respeitando formas, cores, dimensões, padrões alfanuméricos, materiais e suportes das placas, retrorrefletividade e iluminação, em conformidade com o Conselho Nacional de Trânsito - CONTRAN e normas correlacionadas.

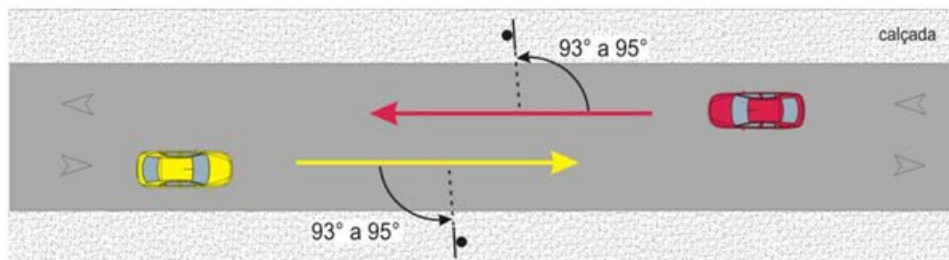
Posicionamento na via

A regra geral de posicionamento das placas de sinalização de indicação consiste em colocá-las do lado direito da via ou suspensa sobre a pista, ou quando as características da via interferem na sua visualização ou impedem a sua colocação no local mais indicado, tais como:

- Calçada estreita ou inexistente;
- Talude íngreme;
- Interferências visuais (árvores, painéis, abrigos de ônibus etc.);
- Vias com duas faixas de rolamento por sentido de circulação, com alta incidência de veículos pesados;
- Vias com três ou mais faixas de rolamento por sentido de circulação.

As placas deverão ser colocadas na posição vertical, fazendo um ângulo de 93° a 95° em relação ao fluxo de tráfego, voltadas para o lado externo da via, conforme mostrado na Figura 27. Esta inclinação tem por objetivo assegurar boa visibilidade e legibilidade das mensagens, evitando o reflexo especular que pode ocorrer com a incidência de luz dos faróis ou de raios solares sobre a placa.



Figura 27 – Posicionamento das placas na via

Fonte: Volume III, CONTRAN (2014).

3.6.5 Sinalização Horizontal

Padrão de traçado

O padrão de traçado pode ser:

- Contínuo: Linhas sem interrupção pelo trecho da via onde estão demarcando; podem estar longitudinalmente ou transversalmente apostas à via.
- Tracejado ou Seccionado: Linhas interrompidas, com espaçamentos respectivamente de extensão igual ou maior que o traço.
- Símbolos e Legendas: Informações escritas ou desenhadas no pavimento, indicando uma situação ou complementando sinalização vertical existente.

Cores

A sinalização horizontal se apresenta em cinco cores:

- Amarela: utilizada na regulação de fluxos de sentidos opostos; na delimitação de espaços proibidos para estacionamento e/ou parada e na marcação de obstáculos.
- Branca: utilizada na regulação de fluxos de mesmo sentido; na delimitação de trechos de vias, destinados ao estacionamento regulamentado de veículos em condições especiais; na marcação de faixas de travessias de pedestres, símbolos e legendas.
- Vermelha: utilizada para proporcionar contraste, quando necessário, entre a marca viária e o pavimento das ciclofaixas e/ou ciclovias, na parte interna destas, associada à linha de bordo branca ou de linha de divisão de fluxo de mesmo sentido e nos símbolos de hospitais e farmácias (cruz).
- Azul: utilizada nas pinturas de símbolos de pessoas portadoras de deficiência física, em áreas especiais de estacionamento ou de parada para embarque e desembarque.
- Preta: utilizada para proporcionar contraste entre o pavimento e a pintura.



A utilização das cores deve ser feita obedecendo-se aos critérios abaixo e ao padrão Munsell indicado ou outro que venha a substituir, de acordo com as normas da ABNT.

Quadro 15 – Padrão relativo a formas e cores – placas de sinalização vertical

Cor	Padrão	Código
Branca	Munsell	N 9,5
Preta	Munsell	N 0,5
Verde	Munsell	10 G 3/8
Azul	Munsell	5 PB 2/8
Amarela	Munsell	10 YR 7,5/14
Marrom	Munsell	5 YR 6/14

Fonte: Volume III, CONTRAN (2014).

A durabilidade do material das faixas deve seguir as recomendações da Norma DNIT 100/2009-ES, conforme Figura 28.

Figura 28 – Vida útil do material

VOLUME DE TRÁFEGO	PROVÁVEL VIDA ÚTIL DA SINALIZAÇÃO *	MATERIAL
≤ 2000	1 ano	Estireno/Acrilato ou Estireno Butadieno
2000-3000	2 anos	Acrílica
3000-5000	3 anos	Termoplástico Tipo "spray"
> 5000	5 anos	Termoplástico Tipo Extrudado

* A vida útil da sinalização é avaliada em função da retrorrefletividade.

Fonte: Norma DNIT 100/2009-ES

3.6.6 Considerações Finais

As informações contidas neste memorial servirão como base para elaboração e execução dos respectivos serviços.

As especificações dos materiais utilizados deverão ser iguais, similares ou superiores aos constantes neste memorial.



Deverão ser informados à AGETTRAN as especificações técnicas dos insumos utilizados, para conferência da qualidade do material a ser empregado na obra, sendo aprovado/reprovado de acordo com parecer do fiscal.

As sinalizações verticais, horizontais e todos os elementos inclusos nos serviços de sinalização, não poderão ser executados sem antes consultar a AGETTRAN, a qual emitirá as orientações necessárias.



PARTE 4 – ESPECIFICAÇÕES TÉCNICAS



SCHETTINI ENGENHARIA
Rua Alberto Neder, nº 352
Jardim dos Estados

contato@schettini.eng.br
Campo Grande - MS
CEP 79020-336

CREA/MS 3865
+55 67 3042-0681



4 ESPECIFICAÇÕES TÉCNICAS

4.1 PRELIMINARES

Para a execução das obras serão aplicadas as Especificações Gerais relacionadas, preconizadas pelo DNIT – Departamento Nacional de Infraestrutura de Transportes, que podem ser obtidas no site do DNIT. Vale lembrar que, sempre prevalecerá as Normas Técnicas da Associação Brasileira de Normas Técnicas – ABNT, vigentes.

4.2 ESPECIFICAÇÕES GERAIS DE SERVIÇO

As Especificações de Serviços indicadas para o presente Projeto são as relacionadas a seguir.

Terraplenagem

- DNIT 104/2009 - ES - Terraplenagem – serviços preliminares;
- DNIT 106/2009 - ES - Terraplenagem – cortes;
- DNIT 107/2009 - ES - Terraplenagem – empréstimos;
- DNIT 108/2009 - ES - Terraplenagem – aterros;

Drenagem

- DNIT 020/2006 - ES - Drenagem – meios-fios e guias;
- DNIT 021/2004 - ES - Drenagem – entradas e descidas d'água;
- DNIT 022/2006 - ES - Drenagem – dissipadores de energia;
- DNIT 023/2006 - ES - Drenagem – bueiros tubulares de concreto;
- DNIT 025/2004 - ES - Drenagem – bueiros celulares de concreto;
- DNIT 026/2004 - ES - Drenagem – caixas coletoras ;
- DNIT 029/2004 - ES - Drenagem – restauração de dispositivos de drenagem danificada;
- DNIT 030/2004 - ES - Drenagem – dispositivos de drenagem pluvial urbana;



Pavimentação

- DNIT 137/2010 - ES - Pavimentação – regularização do subleito;
- DNIT 138/2010 - ES - Pavimentação – reforço do subleito;
- DNIT 141/2010 - ES - Pavimentação – base estabilizada granulometricamente – ERRATA;
- DNIT 144/2012 - ES - Pavimentação – imprimação com ligante asfáltico;
- DNIT 145/2012 - ES - Pavimentação – pintura de ligação com ligante asfáltico;
- DNIT 031/2006 - ES - Pavimentos Flexíveis – Concreto Asfáltico;
- DNIT 085/2006 - ES - Demolição e remoção de pavimentos: asfáltico ou concreto;

Sinalização

- DNIT 100/2009 - ES - Obras complementares - Segurança no tráfego rodoviário - sinalização horizontal;
- DNIT 101/2009 - ES - Obras complementares - Segurança no tráfego rodoviário - sinalização vertical;

Obras complementares

- DNIT 109/2009 - ES - Obras complementares - Segurança no tráfego rodoviário – Projeto de barreiras de concreto – procedimento;
- DNIT 110/2009 - ES - Obras complementares - Segurança no tráfego rodoviário - Execução de barreiras de concreto;

Ambiental

- DNIT 102/2009 - ES - Proteção do corpo estradal - proteção vegetal;





01.05. Vila N. S. Aparecida - Memorial Descritivo

Código do documento: MBTQ-D4ML-E3G5-CCT2



Autenticação Eletrônica

Valide em <https://compras.campogrande.ms.gov.br/flowbee-pub/#!/validar/MBTQ-D4ML-E3G5-CCT2>

Ou digite o código: MBTQ-D4ML-E3G5-CCT2

Assinado em conformidade à Medida Provisória nº 2.200-2/2001 e Lei 14.063/2020.

Assinaturas



Eletrônica

Ricardo Schettini Figueiredo

CPF: 399*****20

Em: 17/06/2026 11:31
