PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY



Projeto de Engenharia Rodoviária de Pavimentação

Rodovia: Vicinal

Trecho: ES 162 - Cacimbinhas

Extensão: 2,08 km

Volume 01 - Relatório de Projeto

Contrato de Consultoria: 113/2015

Processo: 003956/2013

Contratada: Lugare Engenharia Ltda EPP

Novembro/2015





1 SUMÁRIO

1 SUMA	RIO	1
2 APRES	ENTAÇÃO	4
2.1 Inf	formações Contratuais	4
	olumes Integrantes	
3 MAPA	DE LOCALIZAÇÃO E MAPA SITUAÇÃO	6
4 ESTRU	TURA DO VOLUME	9
5 ESTUD	O\$	10
5.1.1	Coleta e Pesquisa de Dados Existente	10
5.1.2	Dados Socioeconômicos	12
5.1.3	Pesquisas de Tráfego	13
5.1.4	Contagens Volumétricas Classificatórias	15
5.1.5	Determinação do VMD	16
5.1.6	Pesquisas de Origem e Destino	16
5.1.7	VMD Total	19
5.1.8	Projeção do Tráfego	20
5.1.9	Classificação das Rodovias e Determinação das Carac	terísticas
Técnicas O	peracionais	20
5.1.10	Cálculo Número "N" de Operações do Eixo Padrão	21
5.1.1	l Estudos de Capacidade e Nível de Serviço	25
5.2 Es	tudos Topográficos	31
5.2.1	Marcos Geodésicos	31
5.2.2	Poligonais de Apoio	33
5.3 Es	tudos Geológicos	34
5.3.1	Caracterização geológica e geotécnica do trecho	34
5.4 Es	tudos Geotécnicos	35
5.5 Es	tudos Hidrológicos	47
5.5.1	Caracterização Climática	47
5.5.2	Dados de Chuvas	47
553	Período de Recorrência	48





5.5.4	Métodos Utilizados nos Cálculos de Frequência, Intensidad	e ek
Duração		48
5.5.5	Cálculo das descargas de projeto	52
5.5.6	Caracterização das Bacias	55
5.5.7	Cálculo das Vazões	55
5.5.8	Estudos e Projetos Ambientais	56
6 PROJE	TOS	57
6.1 Pro	ojeto Geométrico	57
6.1.1	Traçado Horizontal	57
6.1.2	Traçado Vertical	58
6.1.3	Seção Transversal	58
6.1.4	Parada de Ônibus	58
6.2 Pro	ojeto Terraplenagem	60
6.2.1	Aspectos metodológicos	60
6.2.2	Resultados Obtidos	60
6.3 Pro	ojeto Drenagem	64
6.3.1	Motodologia de Cálculo	65
6.3.2	Transposição de Talvegues	68
6.3.3	Drenos Profundos	69
6.4 Pro	ojeto Pavimentação	70
6.4.1	Tráfego	70
6.4.2	Sub leito	70
6.4.3	Critérios de dimensionamento	71
6.4.4	Resultados do dimensionamento	74
6.4.5	Soluções Adotadas	75
6.4.6	Demonstrativo de Quantidade de Pavimentação	76
6.5 Pro	ojeto de Obras complementares	79
6.5.1	Projeto de sinalização	79
6.5.2	Urbanização/Paisagismo	82
7 Docur	nentação para Licitação	84
7.1 Qı	Jantitativos	84





	7.2	Qι	uadro Resumo das Distâncias de Transportes	88
	7.3	Dia	agrama de Localização de Materiais	89
	7.4	De	emonstrativo de Quantidade de Pavimentação	91
8	INF	OR	MAÇÕES PARA O PLANO DE EXECUÇÃO DA OBRA	94
	8.1	Fa	tores Condicionantes	94
	8.1	1.1	Localização	94
	8.1	1.2	Clima	94
	8.1	1.3	Apoio Logístico e Condições de Acesso	94
	8.2	Or	ganização e Prazo	94
	8.2	2.1	Prazo	94
	8.2	2.2	Cronograma Físico	95
	8.2	2.3	Pessoal Técnico necessário a Execução da Obra	96
	8.3	Ca	anteiro de Obras	97
9	An	ota	ções de Responsabilidade Técnica	99
1	о т	orm	no de Encerramento	105





2 APRESENTAÇÃO

A Lugare Engenharia Ltda - ME., detentora do contrato de prestação de serviço N° 113/2015, referente ao Edital de Concorrência n° 03/2014, tendo por objetivo: PROJETOS EXECUTIVOS DE ENGENHARIA CIVIL PARA MELHORIAS OPERACIONAIS E PAVIMENTAÇÃO DE RODOVIAS VICINAIS MUNICIPAIS LOCALIZADAS NOS SEGUINTES TRECHOS: ES-060 - LOTEAMENTO NOVO MAR (MAROBÁ), JAQUEIRA - SANTO EDUARDO, JAQUEIRA - AREINHA, AVENIDA PRINCIPAL DE SANTO EDUARDO, ES-060 - JAQUEIRA, ES-162 - CACIMBINHA, DOIS CORAÇÕES - COMISSÃO, SÃO SALVADOR - SANTANA FELIZ, SANTANA FELIZ - ES-060, ES-162 - SÃO SALVADOR - DIVISA COM ITAPEMIRIM (NOVA CANAÃ)", apresenta a minuta do projeto do trecho 04 - ES 162 - Cacimbinhas.

A presente etapa foi elaborada em consonância com o termo de referência para desenvolvimento dos estudos e projetos de engenharia, cujo objetivo é consubstanciar as decisões que nortearão a elaboração do Projeto Final.

2.1 Informações Contratuais

Contrato	Edital	Processo	Assinatura	Ordem de Serviço
113/2015	CP 03/2014	003956/2013	07/05/2015	18/05/2015

Objeto

Projetos Executivos de Engenharia Civil para Melhorias Operacionais e Pavimentação de Rodovias Vicinais Municipais Localizados nos trechos: ES-060 – Loteamento Novo Mar (Marobá), Jaqueira – Santo Eduardo, Jaqueira - Areinha, Av. Principal de Santo Eduardo, ES 060 - Jaqueira, ES-162 – Cacimbinha, Dois Corações - Comissão, São Salvador – Santana Feliz, Santana Feliz – ES-060, ES-162 – São Salvador – Divisa com Itapemirim (Nova Canaã).

2.2 Volumes Integrantes

- ✓ Volume 1 Relatório de Projeto;
- ✓ Volume 2 Projeto de Execução;
- ✓ Volume 3 Memória Justificativa;
- ✓ Volume 3A Estudos e Projetos Ambientais;
- ✓ Volume 03B Estudos Geotécnicos;
- ✓ Volume 03D Notas de Serviços e Cálculo de Volumes;





✓ Volume 03E – Cadastro para Desapropriação
 ✓ Volume 4 – Orçamento e Plano de Execução da Obra;

Vitória(ES), 10 de novembro de 2015.

Regiovilson Angelo da Silva Eng^o Responsável (27) 998489281 regiovilson@lugareengenharia.com

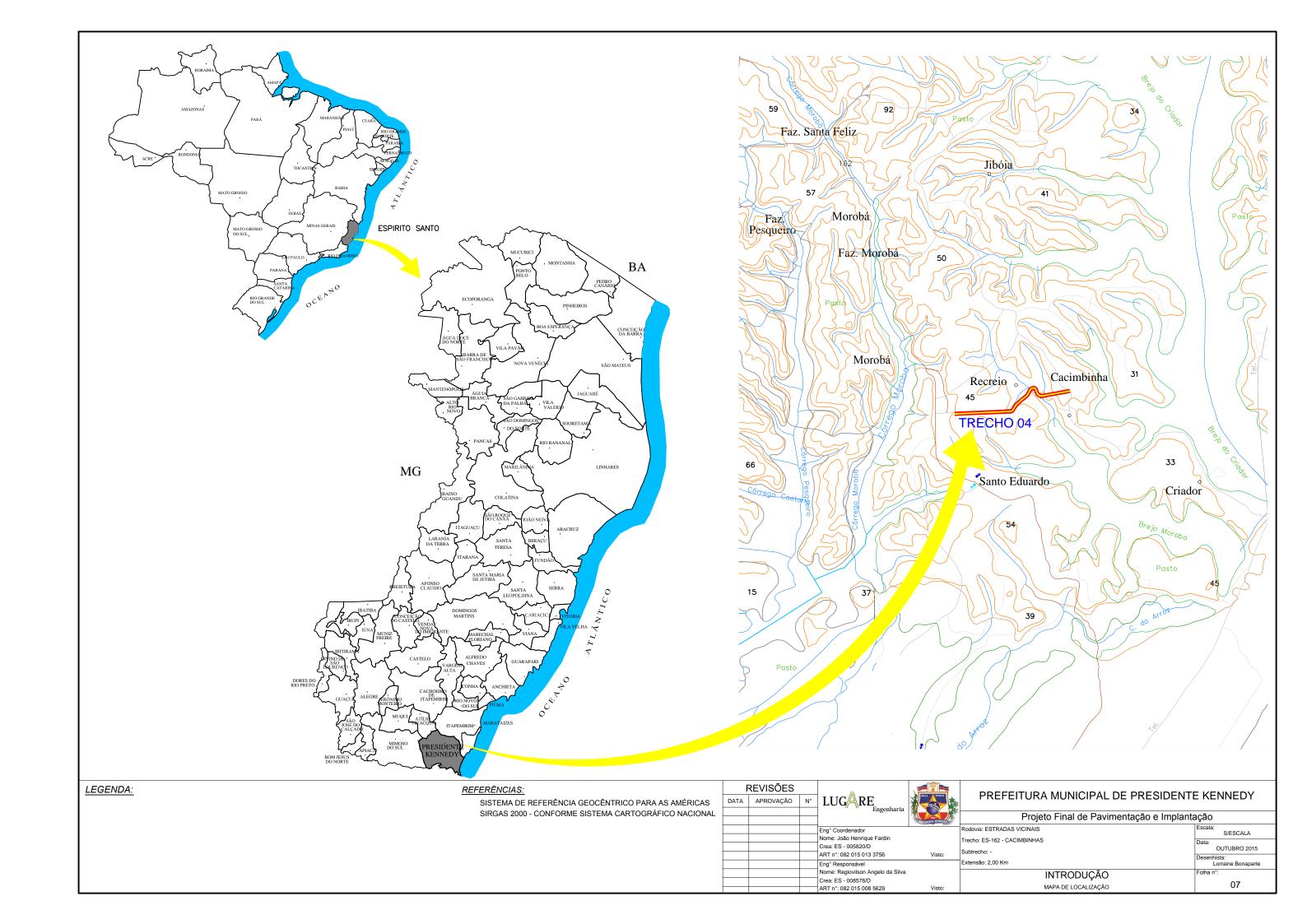


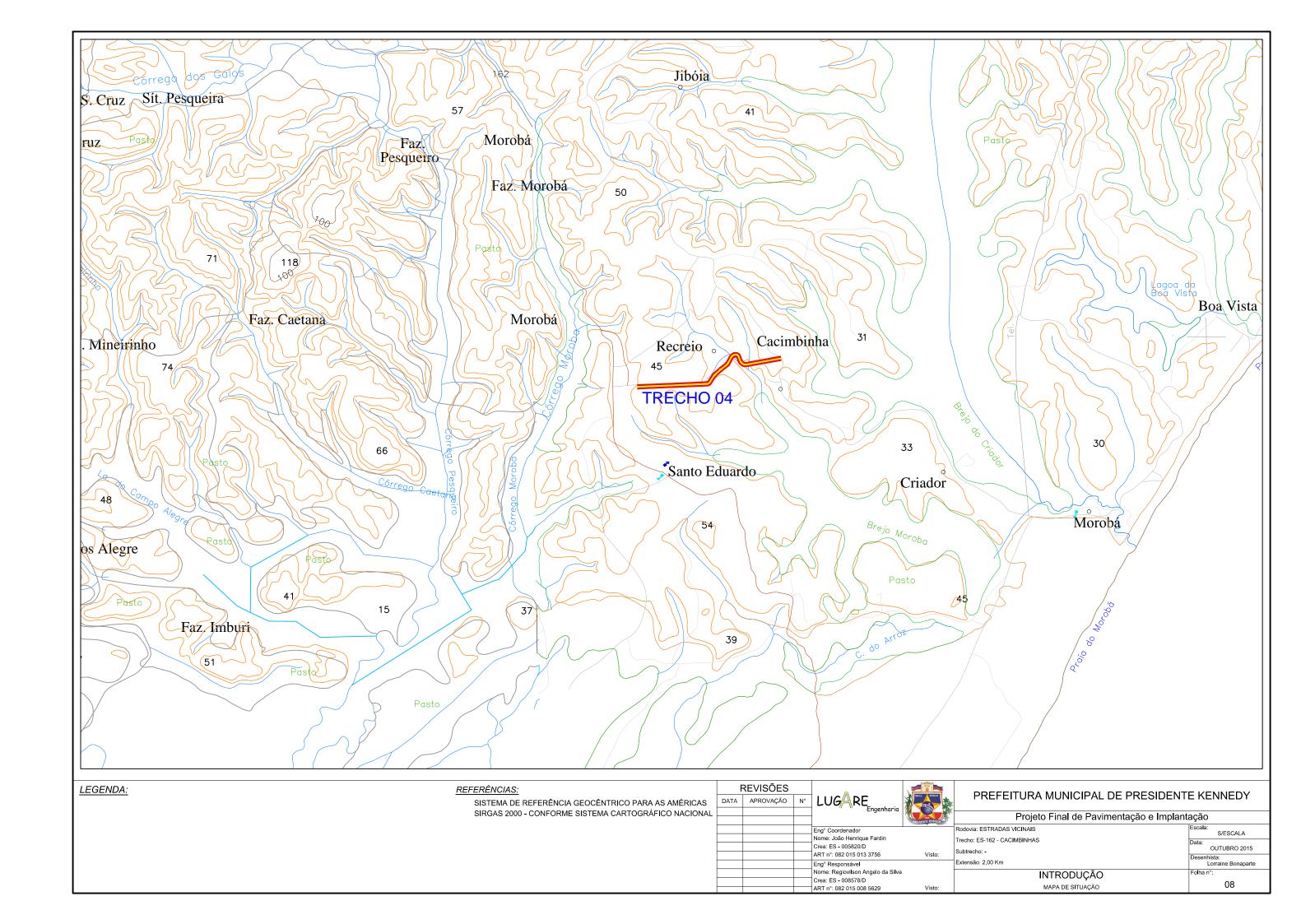


3 MAPA DE LOCALIZAÇÃO E MAPA SITUAÇÃO

A seguir estão apresentados o mapa de localização e o mapa situação do trecho em estudo.

O mapa de localização destaca a localização do segmento em estudo no contexto nacional e estadual. O mapa de situação destaca a região de inserção, principais localidades e a rede de transporte no entorno.









4 ESTRUTURA DO VOLUME

O presente volume apresenta o seguinte conteúdo:

- ✓ Estudos;
 - o Estudos de Tráfego;
 - o Estudos topográficos;
 - o Estudo de Segurança de trânsito e sinalização;
 - o Estudos geológicos;
 - o Estudos geotécnicos;
 - o Estudos hidrológicos;
 - o Estudos e projetos ambientais;
- ✓ Projetos;
 - o Projeto geométrico;
 - o Projeto de Terraplenagem;
 - o Projeto Geotécnico;
 - o Projeto Drenagem;
 - o Projeto de Pavimentação;
 - o Projeto de Obras Complementares e Sinalização.
- ✓ Documentos para Licitação
 - o Quantitativos;
 - o Resumo das Distância Médias de Transporte;
 - o Cronograma Físico de Execução da Obra;
- ✓ Informações para Elaboração do Plano de Execução da Obra;
 - o Fatores Condicionantes;
 - o Organização e Prazo;
 - o Canteiro de Obras;
- √ Especificações





5 ESTUDOS

O estudo de tráfego foi realizado conforme preconiza as IS-201, IS-230 e IS-232 do DNIT e o Termo de Referência constante do edital de licitação.

Estamos reapresentando os resultados obtidos com as adequações solicitadas pela fiscalização do DER-ES

Os elementos componentes realizados nessa etapa são:

- → Coleta de dados históricos;
- → Postos de contagem;
- → Contagens volumétricas e classificatórias;
- → Contagens Origem e Destino O/D;
- → Determinação do VMD;
- → Determinação do VMDA;
- → Projeção do Tráfego;
- → Classificação da Rodovia e Determinação das Características Técnicas Operacionais;
- → Fluxo de tráfego nas interseções;
- → Estudo de capacidade e nível de serviço;
- → Cálculo do número N de operações do eixo padrão.

5.1.1 Coleta e Pesquisa de Dados Existente

Foram realizadas pesquisas de informações existentes referente ao tráfego da região, sendo encontrados dados referentes ao Departamento de Estradas de Rodagem do Espírito Santo – DER-ES para as rodovias estaduais que atravessam o município de Presidente Kennedy, conforme resumo a seguir:





				VMI	DA		
Rodovia	Trecho	Moto	Passei o	Ônibus	Cam 1*	Cam 2**	Tota I
ES060	MAROBÁ - ENTR. ES-162 (CAMPO NOVO) BALANÇA	184	546	23	109	146	1.00 8
ES060	ENTR. ES-162 (CAMPO NOVO) BALANÇA - ENTR. ES-297 (NEVES)	132	360	27	80	182	781
ES162	ENTR. BR-101 - PRESIDENTE KENNEDY	301	523	16	64	100	1.00 4
ES162	PRESIDENTE KENNEDY - SANTO EDUARDO (P/ CAMPO NOVO)	221	446	21	71	139	898
ES162	SANTO EDUARDO (P/ CAMPO NOVO) - ENTR. ES-060 (CAMPO NOVO) BALANÇA	196	422	23	74	151	866

^{*} Caminhão 01 – Leve/Médio

Junto ao DNIT foram coletados dados Posto de Contagem do DNIT PNV101BES2395, no município de Guarapari, no km 317,00 da BR-101/Sul.

Ano	VMDa						VME)m					
7			FEV	MAR	ABR	MAI	JUN	JUL	AGO	SET	OUT	NOV	DEZ
2001	9750	10539	10108	9691	10035	9649	9616	9381		9887	9715	9316	9318
Fs	7730	1,081	1,037	0,994	1,029	0,99	0,986	0,962		1,014	0,996	0,955	0,956

Foram coletados dados dos projetos executivos elaborados pela Consultora Projemax para a Prefeitura Municipal de Presidente Kennedy, como a consultora realizou contagem para sete dias, esses valores serão utilizados para correção da sazonalidade do dia da semana. Os valores estão sintetizados na tabela a seguir:

Dia	٧N	/ID	Variação Diária				
Dia	PCV1	PCV2	PCV1	PCV2	Média		
Dom	68	111	0,773	0,991	0,882		
Seg	98	119	1,114	1,063	1,089		
Ter	86	105	0,977	0,938	0,958		
Qua	101	136	1,148	1,214	1,181		
Quin	98	116	1,114	1,036	1,075		
Sex	89	109	1,011	0,973	0,992		
Sab	78	91	0,886	0,813	0,850		
Média	88	112	1,000	1,000	1,000		

^{**} Caminhão 02 – Pesado/Ultra pesado





Referente ao tráfego das rodovias em estudo não foram obtidas informações na pesquisa.

5.1.2 Dados Socioeconômicos

A caracterização geral do uso e ocupação do solo em Presidente Kennedy é dada pela predominância das áreas de pastagens. As matas e florestas plantadas encontram-se dispersas no território municipal. Na região litorânea é proeminente uma grande área de restinga e as áreas utilizadas pela agricultura concentram-se na porção leste do município. Destaca-se na agricultura a produção de Cana-de-açúcar

Lavoura Temporária	Área Plantada (ha)	% Em Relação Área total Plantada	Valor Produção (mil reais)
Abacaxi	600	13,4%	14157
Cana de Açúcar	2150	48,2%	5053
Mandioca 900		20,2%	7956

Lavoura Permanente	Área Plantada (ha)	% Em Relação Área total Plantada	Valor Produção (mil reais)
Coco-da-baía	65	1,5%	905
Maracujá	45	1,0%	1708
Café	480	10,8%	2468

Área total Plantada no município	4462
----------------------------------	------

A atividade pesqueira é destaque nas atividades, com a pesca costeira podendo atingir uma faixa de até 10 milhas, e a profundidade começa já na arrebentação, com cerca de 2 m de profundidade, e pode alcançar até 20 m. Estima-se que 70% dos pescadores kennedenses são ribeirinhos, 30% são pescadores de orla ou costeiros, sendo 20% são pescadores de alto mar. A falta de infraestrutura é o maior problema enfrentado pelos pescadores de Presidente Kennedy e pode ser considerada como a principal causa que força a migração deles.





5.1.3 Pesquisas de Tráfego

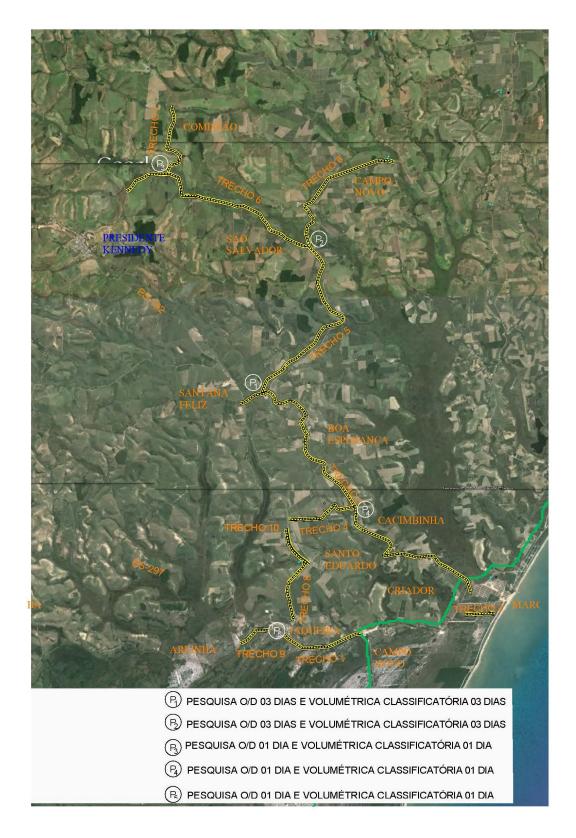
As pesquisas e estudos foram realizados conforme preconiza o termo de referência do edital 03/2014 com as adaptações propostas pela consultora, conforme relatório de Proposta de Estudo de Tráfego apresentado a Fiscalização da PMPK.

Importante destacar que os trecho que estão sob análise do Tribunal de Contas não foram analisados sua condição de tráfego, assim como os trechos com projetos já elaborados pela PMPK.





O mapa a seguir identifica os pontos de contagem apresentados na proposta de estudo de tráfego.







A nova divisão foi desenvolvida com a intenção de atender a todos os segmentos do projeto, fato que a divisão anterior não atendia todos os trechos propostos na execução.

Os locais e a data das pesquisas executadas estão apresentados a seguir:

Dooto	Trechos	Contagem			
Posto	Envolvidos	Dias	Datas		
P1	03 e 05	03	10/06/2015 a 11/06/2015 e 30/06/2015		
P2	05 e 06	03	17/06/2015 a 18/06/2015 e 30/06/2015		
P3	06 e 07	01	16/06/2015		
P4	03 e 04	01	09/06/2015		
P5	01,09 e 10	01	*		
* A sor definide após autoria		Continos	acces trackes		

^{*} A ser definido após autorização do Inicio dos Serviços nesses trechos

5.1.4 Contagens Volumétricas Classificatórias

As "Contagens Volumétricas e Classificatórias" foram realizadas por processo manual utilizando-se formulário próprio, apurando-se todos os movimentos de tráfego permitidos nos locais pesquisados, classificando-se os volumes a cada 15:00 minutos, de maneira a permitir a determinação dos picos horários.

Os resultados estão apresentados no Volume 03 – Memória Justificativa.





5.1.5 Determinação do VMD

Para a determinação do VMD é necessário expandir as contagens que tiveram duração inferior a 24h, conforme expressão a seguir:

$$f_{16/24} = \frac{V_{24}}{V_{16}}$$

Onde

V₂₄ – Corresponde ao volume de tráfego de 24h;

V₁₆ – Corresponde ao volume de tráfego de 16h.

Após a uniformização dos dados para 24h, é necessário corrigir quanto a sazonalidade. Conforme dito anteriormente os índices de correção para os dias da semana foram obtidos a partir dos dados de tráfego dos projetos executivos da Projemax e a correção de sazonalidade referente ao mês foi obtido a partir da série histórica do posto do DNIT, conforme também citado anteriormente. Os fatores de correção de sazonalidade estão descritos na tabela a seguir:

F _{s junho}	0,986
F _{s terça}	0,958
F _{s quarta}	1,181
F _{s quinta}	1,075

Os valores de tráfego obtidos após a expansão e a correção de sazonalidade estão apresentados no volume 03 – Memória Justificativa.

5.1.6 Pesquisas de Origem e Destino

No intuito de prever o tráfego desviado para as rodovias que serão pavimentadas, foram realizadas pesquisas de origem e destino da rede interna do município de Presidente Kennedy.

Foram estabelecidos oito zonas de tráfego para caracterização futura, conforme descrito na tabela a seguir:





Zona de Tráfego	Locais
1	Santana Feliz
2	São Salvador / Jibóia / Pedra que mela / 2 corações / Comissão / Cabral
3	Campo Novo / Siricória / Brejo Grande / Vila do Itapemirim / Resende / Canaã / Campo Novo
4	Cacimbinha / Boa Esperança / Boa Bista / Boa Fé / Marobá / Criador / Marataízes / Praia das Neves / Vila Velha / Rio de Janeiro / Itapemirim / Vitória / Batelão / Amarra Égua / Itabapuama / Itaoca
5	Santo Eduardo / Jaqueira
6	Presidente Kennedy / Gromogol / João Bosco
7	Cachoeiro / Muqui / Iconha / Alegre
8	Bela Vista / Arueira / Cabão / Liberdade / Mineirinho / São Paulinho / Amarra égua / Leonel / Areinha / Santa Lúcia

O termo de referência preconizava um mínimo de 50 (cinquenta) contagens por posto de contagem, porém conforme tabela a seguir todos atingiram valores acima do mínimo estabelecido.

Posto		Dia		Total
POSIO	Terça	Quarta	Quinta	iolai
04	195			199

No volume 03 – Memória Justificativa são apresentados os resumos das contagens de Origem e Destino





A seguir apresentamos o tráfego induzido do trecho do projeto.

Tráfego Induzido						
Rodovia	Vicinal	ES 162 - Cacimbinhas				
Catego	oria		VMD			
		Vol	%			
СР		7	36,84%			
Moto	S	0	0,00%			
Φ	Ônibus	7	36,84%			
Caminhões e Ônibus	Tribus	0	0,00%			
nibu	2C	0	0,00%			
G O	3C	2	10,53%			
O	4C	3	15,79%			
es es	2\$1	0	0,00%			
Semi-Reboques	2\$2	0	0,00%			
(ep	2\$3	0	0,00%			
ηi-F	3\$2	0	0,00%			
Sel	3\$3	0	0,00%			
S	2C2	0	0,00%			
dne	2C3	0	0,00%			
Reboques	3C2	0	0,00%			
ž	3C3	0	0,00%			
Outro)S	0	0,00%			
Tota	I	19	100,00%			





5.1.7 VMD Total

VMD - Trecho 04					
Rodovia	Vicinal	ES 162 - Ca	cimbinhas		
Catego	oria	VMD			
		Vol	%		
СР		79	36,41%		
Moto	S	100	46,08%		
Φ	Ônibus	26	11,98%		
Caminhões e Ônibus	Tribus	1	0,46%		
inhá	2C	0	0,00%		
âm	3C	3	1,38%		
O	4C	8	3,69%		
Ies	2\$1	0	0,00%		
odr	2S2	0	0,00%		
Semi-Reboques	2\$3	0	0,00%		
mi-F	3S2	0	0,00%		
Se	3\$3	0	0,00%		
SS	2C2	0	0,00%		
Reboques	2C3	0	0,00%		
oqe	3C2	0	0,00%		
Re	3C3	0	0,00%		
Outro)S	0	0,00%		
Tota	I	217	100,00%		





5.1.8 Projeção do Tráfego

Para a projeção do tráfego foi adotado as taxas de crescimento médias, obtidas no Plano Estratégico de Logísticas e de Transportes do Espírito Santo – Volume 6 – Componente Rodoviário, que correspondem a 2,27% para veículos de passeio, 3,19% para coletivos e 3,36% para ônibus.

E para o ano de 2016 foi adicionado uma geração de tráfego da ordem de 20% do tráfego normal, referente ao aquecimento da economia na região.

Projeção do Tráfego - Trecho 04 - ES 162 - Cacimbinhas								
Ano	Passeio	Motos	Ônibus Cam			minhõ	es	Total
Allo	rasseiu	IVIOLOS	2C	3C	2C	3C	4C	iotai
2015	79	100	26	1	0	3	8	217
2016	81	102	27	1	0	3	8	222
2017	83	105	28	1	0	3	9	229
2018	85	107	29	1	0	3	9	234
2019	87	109	30	1	0	3	9	239
2020	89	111	31	1	0	4	10	246
2021	91	114	32	1	0	4	10	252
2022	93	117	33	1	0	4	10	258
2023	95	120	34	1	0	4	10	264
2024	97	123	35	1	0	4	11	271
2025	99	126	36	2	0	4	11	278
2026	101	129	37	2	0	4	12	285
2027	103	132	38	1	0	4	12	290
2028	105	135	39	2	0	5	12	298
2029	107	138	40	2	0	5	13	305

5.1.9 Classificação das Rodovias e Determinação das Características Técnicas Operacionais

Após a obtenção dos dados de tráfego, foi possível classificar as rodovias na classes propostas pelo antigo DNER – Departamento Nacional de Estradas de Rodagem





	Trecho	VMD 10° Ano	Relevo	Classe
04	ES 162 - Cacimbinhas	285	Ondulado	IV

5.1.10 Cálculo Número "N" de Operações do Eixo Padrão

O número "N" de operações do eixo padrão, durante o período de vida útil do pavimento foi calculado de acordo com a equação seguinte:

N = VMDc x Fv x c x 365

Onde

N - número de operações do eixo padrão;

VMDc - Volume médio diário de tráfego de veículos comerciais;

Fv - fator de veículos:

c – Percentual de veículos comerciais na faixa de projeto (adotado 50/50)

5.1.10.1 Fator de Carga e Fator de Veículo

Com o valor do VMDc calculado, é preciso transformar essa frota de veículos diversificados, de diferentes características, em uma frota de veículos equivalente, de características idênticas. Isso é feito através de Fatores de Carga e de Veículo.

A conversão do tráfego misto em um número equivalente de operações de um eixo considerado padrão é efetuada aplicando-se os chamados Fatores de Equivalência de Cargas (FC). Estes fatores permitem converter uma aplicação de um eixo solicitado por uma determinada carga em um número de aplicações do eixo-padrão que deverá produzir um efeito equivalente.

Os fatores de equivalência da AASHTO baseiam-se na perda da serventia e variam com o tipo do pavimento, índice de serventia terminal e resistência do pavimento. Os fatores de equivalência da USACE baseiam-se nos efeitos do carregamento na deformação permanente. As fórmulas para o cálculo dos fatores de equivalência de carga para os dois métodos são apresentadas a seguir.





FATORES DE CARGA - AASHTO					
Tipo de eixo	Equação (P em tf)				
Simples de rodagem simples	FC = (P/7,77)^(4,32)				
Simples de rodagem dupla	FC = (P/8,17)^(4,32)				
Tandem duplo (rodagem dupla)	FC = (P/15,08)^(4,14)				
Tandem triplo (rodagem dupla)	FC = (P/22,95)^(4,22)				

FATORES DE CARGA - USACE						
Tipo de eixo	Faixa de P (t)	Equação (P em tf)				
Dianteiro simples e	0-8	FC = 2,0782 . 10^(-4) .P^(4,0175)				
traseiro simples	≥8	FC = 1,8320 . 10^(-5) .P^(6,2542)				
Tandem duplo	0-11	FC = 1,5920 . 10^(-4) .P^(3,472)				
randem dupio	≥11	FC = 1,5280 . 10^(-5) .P^(5,484)				
Tandem Triplo	0-18	FC = 8,0359 . 10^(-5) .P^(3,3549)				
Tanuem mpio	≥18	FC = 1,3229 . 10^(-7) .P^(5,5789)				

A determinação dos Fatores de Veículo para projetos de pavimentação foi efetuada utilizando 80% das cargas máximas por eixo permitido por lei.





			CARREGAD	OS	VAZIOS		% Vazios =	20%	
Tipo	Descrição	Carga	USACE	AASHTO	Carga	USACE	AASHTO	USACE	AASHTO
2C	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	2,8753	2,1964
		16	3,567	2,722	7,6	0,1071	0,0949		
3C	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	7,0832	1,5846
		23	8,827	1,970	9,3	0,1093	0,0441		
4C	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Triplo	25,5	9,300	1,560	7,5	0,0693	0,0089	7,6800	1,5153
		31,5	9,578	1,887	10,6	0,0889	0,0278		
2S2	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	9,7323	3,5154
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	7,1323	3,3134
		33	12,116	4,364	13,8	0,1968	0,1202		
2S3	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	10,3290	3,4461
	Eixo Tandem Triplo	25,5	9,300	1,560	7,5	0,0693	0,0089	10,3270	J, 770 I
		41,5	12,867	4,282	15,1	0,1764	0,1038		
3S2	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	13,9402	2,9036
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	10,7102	2,7000
		40	17,376	3,612	15,5	0,1991	0,0693		
3S3	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	14,5369	2,8343
	Eixo Tandem Triplo	25,5	9,300	1,560	7,5	0,0693	0,0089	14,5507	2,0545
		48,5	18,127	3,530	16,8	0,1787	0,0530		
2C2	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760		
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	8,1735	6,0579
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760		
		36	10,146	7,511	10,0	0,2821	0,2470		
2C3	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	40.0044	=
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	12,3814	5,4461
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252		
		43	15,406	6,759	18,3	0,2843	0,1962		
3C2	Eixo Simples Dianteiro	6	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	10 2014	E 44/4
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760	12,3814	5,4461
	Eixo Simples rod Duplo	10	3,289	2,394	4,5	0,0875	0,0760		
204	Five Cinculas Dientsins	43	15,406	6,759	18,3	0,2843	0,1962		
3C4	Eixo Simples Dianteiro	6 17	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Duplo Eixo Tandem Duplo	17 17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	20,7972	4,2225
		17 17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	20,1712	4,222
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252		
20202	Eivo Cimples Diantsins	57	25,924	5,255	21,7	0,2889	0,0946		
3S2S2	Eixo Simples Dianteiro	6 17	0,278	0,327	3,1	0,0196	0,0189		
	Eixo Tandem Duplo	17 17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	20 7072	4 222E
	Eixo Tandem Duplo	17 17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252	20,7972	4,2225
	Eixo Tandem Duplo	17	8,549	1,642	6,2	0,0898	0,0252		
		57	25,924	5,255	21,7	0,2889	0,0946		





Os valores de FV médio estão apresentados a seguir.

	Trecho 04 ES 162 - Cacimbinhas							
0-	VMDc		1	FC	Vol x FC			
Ca	tegoria	Vol %		USACE	AASHTO	USACE	AASHTO	
Ônibus	2C	26	68,42%	2,875	2,196	74,750	57,096	
Ôni	3C	1	2,63%	7,083	1,585	7,083	1,585	
Ses	2C	0	0,00%	2,875	2,196	0,000	0,000	
Caminhões	3C	3	7,89%	7,083	1,585	21,249	4,755	
Car	4C	8	21,05%	7,68	1,515	61,440	12,120	
	Soma	38	100,00%	Soma		164,522	75,556	
					FV	4,33	1,988	

A seguir são apresentadas as tabelas com os cálculos do número N para o horizonte de projeto, considerando a abertura da via no ano de 2016.

	Cálculo Número "N" - Trecho 04 - ES 162 - Cacimbinhas							
Ano	VMDc	US	ACE	AAS	AASHTO			
Allo	VIVIDC	"N"	"N" acum	"N"	"N" acum			
2015	38	3,00E+04	3,00E+04	1,38E+04	1,38E+04			
2016	39	3,08E+04	6,08E+04	1,41E+04	2,79E+04			
2017	41	3,24E+04	9,32E+04	1,49E+04	4,28E+04			
2018	42	3,32E+04	1,26E+05	1,52E+04	5,80E+04			
2019	43	3,40E+04	1,60E+05	1,56E+04	7,37E+04			
2020	46	3,64E+04	1,97E+05	1,67E+04	9,03E+04			
2021	47	3,71E+04	2,34E+05	1,71E+04	1,07E+05			
2022	48	3,79E+04	2,72E+05	1,74E+04	1,25E+05			
2023	49	3,87E+04	3,11E+05	1,78E+04	1,43E+05			
2024	51	4,03E+04	3,51E+05	1,85E+04	1,61E+05			
2025	53	4,19E+04	3,93E+05	1,92E+04	1,80E+05			
2026	55	4,35E+04	4,36E+05	2,00E+04	2,00E+05			
2027	55	4,35E+04	4,80E+05	2,00E+04	2,20E+05			
2028	58	4,58E+04	5,25E+05	2,10E+04	2,41E+05			
2029	60	4,74E+04	5,73E+05	2,18E+04	2,63E+05			





5.1.11 Estudos de Capacidade e Nível de Serviço

Os Estudos de Capacidade e Níveis de Serviço para o trecho ES 162 – Cacimbinhas, foram elaborados com base nos preceitos do "Highway Capacity Manual", versão HCM/2000, considerando-se os dados de tráfego apresentados anteriormente e as características geométricas da via.

O estudo foi desenvolvido procedendo-se à "Verificação da Capacidade e do Nível de Serviço Futuro da Variante (anos de 2012 e 2022)., 2025 e 2030)".

5.1.11.1 Alternativa "I": Pista simples

De acordo com o "HCM/2000", para o Estudo de Capacidade e Níveis de Serviço de rodovias de pista simples, a capacidade-limite é de 1.700 UCP/h (Unidades de Carro de Passeio por hora) para cada sentido de tráfego. A capacidade é praticamente constante para qualquer distribuição direcional de tráfego prevalecente, com um valor máximo de 3.200 UCP/h para ambos os sentidos de tráfego.

Para a aplicação dos critérios de avaliação dos Níveis de Serviço adotando-se as recomendações do "HCM/2000", as rodovias rurais de pista simples são classificadas da seguinte forma:

Classe I: rodovias que necessitam grande mobilidade de tráfego, em razão de sua importância funcional; são vias arteriais primárias ou secundárias de sistema rodoviário estadual ou federal, destinadas basicamente ao tráfego de longa distância, para cuja operação são necessárias altas velocidades de percurso e poucas restrições nas operações de ultrapassagem.

Classe II: rodovias rurais de acesso, para as quais um valor elevado para a velocidade de percurso, ainda que benéfico, constitui-se em um fator secundário; são vias que atendem tanto às funções turísticas e de lazer (nas quais os usuários desfrutam da observação da paisagem e das sinuosidades do traçado encaixado no relevo), como às funções de acessibilidade a povoados lindeiros às rodovias principais, em geral, com volumes de tráfego muito inferiores ao das vias arteriais.

No presente caso, o trecho em estudo enquadra-se na Classe II.





O estudo apresentado a seguir foi desenvolvido a partir da adaptação do *HCM/2000* procedida pelo DNIT e constante do citado Manual de Estudos de Tráfego/ 2006, aqui denominado *MET*.

Para o Estudo da Capacidade para rodovia de pista simples, são considerados 2 (dois) parâmetros de desempenho: a "Velocidade de Fluxo Livre" e a "Restrição à Ultrapassagem".

5.1.11.1.1 Velocidade de Fluxo Livre

A velocidade de fluxo livre reflete a mobilidade da corrente de tráfego nas vias de pista simples e é definida como sendo a relação entre a extensão do trecho em percurso, pelo tempo médio gasto por todos os veículos ao longo do segmento, durante um intervalo de tempo previamente determinado (em geral, uma hora).

5.1.11.1.2 Restrição à Ultrapassagem

A restrição à ultrapassagem reflete a liberdade de manobra e o conforto do usuário durante o tempo de viagem e é definida através da percentagem do tempo de percurso, segundo o qual os veículos são forçados a permanecer em fila, função da falta de oportunidade para ultrapassar os veículos mais lentos.

A restrição à ultrapassagem é traduzida como "Percentual do Tempo Gasto Seguindo" ("PTSF - Percent Time-Spent-Following), medido em percentagem (%).

Para as rodovias de Classe I são considerados ambos os parâmetros no estudo dos Níveis de Serviço; para as rodovias de Classe II, apenas o parâmetro relativo à restrição à ultrapassagem é levado em consideração.

A verificação dos Níveis de Serviço operacionais é procedida para a condição "com projeto" para os anos de 2012 e 2022.

5.1.11.1.3 Determinação do Nível de Serviço (rodovia em pista simples)

a) Determinação do Fluxo Horário Máximo - Vp

Para a determinação do Fluxo Horário Máximo - vp é aplicada a expressão:





vp = V / FPH x fG x fVP

Onde:

 v_p = valor estimado do Fluxo Horário Máximo equivalente de unidades de carro de passeio para o pico de 15 minutos (ucp/h);

V = volume horário máximo do tráfego misto (veículos/hora);

FPH = Fator de Pico Horário;

f_G = Fator de ajustamento em função do "Fluxo Horário Máximo" e "Relevo do Terreno";

 f_{VP} = Fator de ajustamento em função da participação relativa de Veículos Pesados constituintes da frota comercial (ônibus e caminhões) na composição do tráfego.

O fator de ajustamento "fvp" em função da participação relativa de Veículos Pesados (ônibus e caminhões) na composição do tráfego é calculado com a aplicação da seguinte expressão:

$$f_{VP} = 1 / [(1 + PC (EC - 1))]$$

Onde:

fvp = Fator de Ajustamento em função da participação relativa de
 Veículos Comerciais;

 Pc = Participação relativa de Veículos Comerciais na composição do tráfego; e,

Ec = Fator de Equivalência de Caminhões e Ônibus em unidades de carros de passeio

b) Determinação da "Percentagem do Tempo Gasto Seguindo" - PTGS Para a determinação da "Percentagem do Tempo Gasto Seguindo - PTGS" é aplicada a expressão:

$$PTGS = BPTGS + f_{d/up}$$

Onde:

PTGS = Percentagem do Tempo Gasto Seguindo (%);

BPTGS = valor básico da "Percentagem do Tempo Gasto Seguindo" para ambas as direções do tráfego (%);





 $f_{d/up}$ = Fator de Ajustamento em função do efeito combinado da distribuição direcional do tráfego e da percentagem de zonas de não ultrapassagem na "Percentagem do Tempo Gasto Seguindo"

O valor básico da "Percentagem do Tempo Gasto Seguindo" é calculado aplicando-se a expressão:

BPTGS =
$$100 \times (1 - e^{-0.000879 \times vp})$$

Onde:

BPTGS = valor básico da Percentagem do Tempo Gasto Seguindo para ambas as direções do tráfego (%);

 v_p = valor estimado do Fluxo Horário Máximo equivalente de unidades de carro de passeio para o pico de 15 minutos (ucp/h);

e = base do logaritmo neperiano (e = 2,718282).

c) Determinação do Nível de Serviço

Nível de Serviço (Tabela 58 - Referente à Classe II do MET - Publicação IPR-723 do DNIT)				
Nível de Serviço	Porcentagem de Tempo Gasto Seguindo (%)			
Α	≤40			
В	40 < PTSF < 55			
С	55 < PTSF < 70			
D	70 < PTSF < 85			
E	> 85			

d) Resultados Obtidos

Os resultados obtidos estão apresentados a seguir:





	DETERMINAÇ	ÃO NÍVEL DE SERV	/IÇO			
ALTERNATIVA "I" PISTA SIMPLES		ANO: 2016				
TRECHO: ES 162 - Cacimbinhas						
RODOVIA DE PISTA SIMPLES (Metodologia	do Manual de	e Estudos de Tráfeç	go do DNIT - P	ublicação IPR-723)		
1- DADOS GEOMÉTRICOS	2- DADOS DE TRÁFEGO					
Valor Básico da Velocidade (km/h)	60,00	Volume Médio Diário Anual de Tráfego "VMDAT"			222	
Percentual de Não Ultrapassagem(%)	70,00	Fator de Pico Horário "FHP"			0,94	
Condição do Relevo (traçado)	Ondulado	Distribuição Direcional (%) 52,07			47,93	
Largura das Faixas de Tráfego (m)	3,00	Composição Percentual do Tráfego (%)			6)	
Largura Útil dos Acostamentos (m)	1,30	Passeio	Carga	Coletivo	Recreação	
Número de Acessos em Nível	0,00	82,49	5,53	11,98	0,00	
Extensão do Segmento (km)	2,20					
Número de Acessos em Nível/km	0,00					
3-DETERMINAÇÃO	DA PERCENTA	AGEM DE TEMPO G	ASTO SEGUINI	DO "PTGS"		
Fator de Ajustamento de Greide "fG" (Tabela 63)						
Equivalente de Caminhões e Ônibus em Carros de Passeio "Ec" (Tabela 65)						
Fator de Ajustamento em função da presença de Veículos Comerciais (Onibus + Caminhões) "fvp "					0,76	
Fluxo Máximo Total de Tráfego no Pico (ambos os sentidos de tráfego) "vp" (máximo de 3.200 ucp/h)					26	
Maior Parcela do Fluxo Direcional no Picc	(máximo de					
Percentagem Básica do Tempo Gasto en	n Fila "BPTGS" ((%)			2,26	
Ajustamento para Distribuição Direcional	e Percentual o	al de Não Ultrapassagem "fup" (Tabela 67)			22,70	
Percentagem do Tempo Gasto Seguindo	"PTGS" (%)	24,9				
5	- DETERMINAÇ	ÃO DO NÍVEL DE S	ERVIÇO			
Nível de Serviço (Tabela	58 - Referente	à Classe II do ME	T - Publicação	IPR-723 do DNIT)		
Nível de Serviço	Porcentagem de Tempo Gasto Seguindo (%)					
Α	≤40					
В		40 < PTSF < 55				
С		55 < PTSF < 70				
D		70 < PTSF < 85				
E	E > 85					
	Nível c	le Servico: "A	\"			





	DETERMINAÇ	ÃO NÍVEL DE SERVI	ÇO			
ALTERNATIVA "I" PISTA SIMPLES		ANO: 2026				
TRECHO: ES-162 - Cacimbinhas						
RODOVIA DE PISTA SIMPLES (Metodologia	do Manual de	e Estudos de Tráfeg	o do DNIT - Pi	ublicação IPR-723)		
1- DADOS GEOMÉTRICOS		2- DADOS DE TRÁFEGO				
Valor Básico da Velocidade (km/h)	60,00	Volume Médio Diário Anual de Tráfego "VMDAT"			285,00	
Percentual de Não Ultrapassagem(%)	70,00	Fator de Pico Horário "FHP"			0,93	
Condição do Relevo (traçado)	Ondulado	Distribuição Direc	cional (%)	49,76	50,24	
Largura das Faixas de Tráfego (m)	3,00	Com	posição Perc	entual do Tráfego (%)	
Largura Útil dos Acostamentos (m)	1,30	Passeio	Carga	Coletivo	Recreação	
Número de Acessos em Nível	0,00	80,70	2,35	16,95	0,00	
Extensão do Segmento (km)	2,20					
Número de Acessos em Nível/km	0,00					
3-DETERMINAÇÃO	DA PERCENTA	AGEM DE TEMPO GA	ASTO SEGUINI	DO "PTGS"		
Fator de Ajustamento de Greide "fG" (Tabela 63)					0,71	
Equivalente de Caminhões e Ônibus em Carros de Passeio "Ec" (Tabela 65)					1,50	
Fator de Ajustamento em função da presença de Veículos Comerciais (Onibus + Caminhões) "fvp "					0,78	
Fluxo Máximo Total de Tráfego no Pico (ambos os sentidos de tráfego) "vp" (máximo de 3.200 ucp/h)					75	
Maior Parcela do Fluxo Direcional no Pico	(máximo de	o de 1.700 ucp/h)				
Percentagem Básica do Tempo Gasto em	n Fila "BPTGS" (Fila "BPTGS" (%)				
Ajustamento para Distribuição Direcional	e Percentual o	al de Não Ultrapassagem "fup" (Tabela 67)			22,50	
Percentagem do Tempo Gasto Seguindo	"PTGS" (%)				28,88	
5-	- DETERMINAÇ	ÃO DO NÍVEL DE SE	RVIÇO			
Nível de Serviço (Tabela	58 - Referente	à Classe II do MET	- Publicação	IPR-723 do DNIT)		
Nível de Serviço	Porcentagem de Tempo Gasto Seguindo (%)					
А	≤40					
В	40 < PTSF < 55					
С	55 < PTSF < 70					
D	70 < PTSF < 85					
E	> 85					
	Nível c	le Serviço: "A	"			





5.2 Estudos Topográficos

Os serviços topográficos realizados podem ser resumidos conforme detalhamento abaixo:

- Implantação, rastreio e processamento dos marcos geodésicos de referência
- Implantação das poligonais de apoio topográfico
- Pontos de detalhe ou Irradiações
- Elaboração de planta topográfica

5.2.1 Marcos Geodésicos

Na região do projeto foi necessário a implantação de 2 (dois) pares de marcos geodésicos, para georreferenciamento do Levantamento Topográfico Planialtimétrico Cadastral.

O método de posicionamento utilizado para implantação dos marcos foi o relativo estático, em que o aparelho receptor GPS Leica 1200 ficou estacionado sob um marco geodésico pertencente ao Sistema Geodésico Brasileiro - SGB por cerca de 2 (duas) horas e o receptor Geomax ZGP800 em cada base por cerca de 1 (uma) hora, em locais apropriados e estratégicos para a recepção de sinais dos satélites e para o apoio das poligonais.

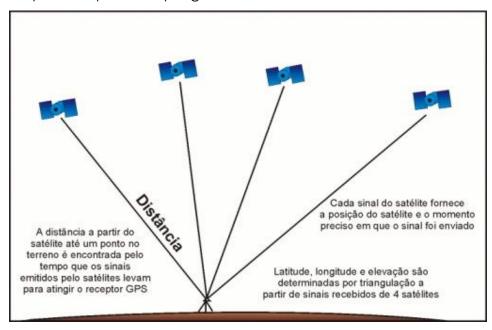


Figura 1 - Representação da captação de sinais dos satélites.





Após a coleta de dados em campo foi realizada a transferência dos dados (observáveis) que estavam armazenados em cartões de memória no GPS para a execução do pós-processamento.

Os 4 (quatro) Marcos Geodésicos tiveram como linha de base a estação SAT96068. Essa estação pertence ao Sistema Geodésico Brasileiro (SGB), homologado pelo IBGE e está disponibilizada no site do IBGE (www.ibge.gov.br).

As coordenadas dos marcos geodésicos são geradas a partir dos vetores dos satélites, do receptor na estação base e os receptores (par) simultâneo, gerando assim, graus de liberdade afim de que se possa fazer o ajustamento da rede geodésica pelo Método dos Mínimos Quadrados - MMQ.

Para obtenção das coordenadas do eixo Z utilizou-se a Altitude Ortométrica (H), calculada a partir da Altura Geoidal ou Ondulação Geoidal (N) e da Altitude Elipsoidal (h).

Através do software livre MAPGEO (IBGE) é obtida a ondulação geoidal (N) advindo dainterpolação dos dados maregráficos e gravimétricos do IBGE. A Altitude Elipsoidal (h) é obtida do processamento do rastreio dos pontos com GPS Geodésico. Tendo estas informações, torna-se possível o cálculo da Altitude Ortométrica dos pontos através da seguinte fórmula: H= h-N; (onde: H= Altura Ortométrica, N=Ondulação Geoidal, h=Altitude Elipsoidal).

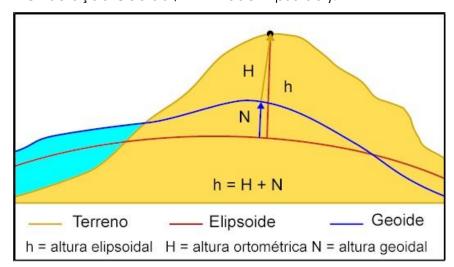


Figura 2 - Esquema representativo da altitude Elipsoidal,Ortométrica e ondulação Geoidal





Como produto final obteve-se a monografia dos marcos geodésicos implantados em coordenadas no sistema SIRGAS 2000 na projeção UTM (Este (X) e Norte (Y)) fuso UTM e suas respectivas Altitudes Ortométricas (H).

Contudo, para a elaboração/execução de projetos viários, a projeção UTM não é a mais indicada, visto que a mesma não é um plano, mas sim um cilindro secante em 2 (dois) pontos do elipsóide para cada um dos seus 60 fusos.

No presente projeto foi realizado a conversão das coordenadas dos marcos geodésicos de UTM para PTL (Plano Topografico Local). Para isto, foi ultilizado a software *Topograph 98 SE*, mantendo o norte de quadrícula voltado para o norte e transformando somente as distâncias a partir do ponto de origem do sistema (HFMES219) e ponto de referência (HFMES220). A altitude de origem do sistema PTL foi de 17,927m.

A seguir é apresentado uma tabela comparativa dos marcos geodésicos em ambos sistema de projeção. Para o cálculo das poligonais de apoio, irradiações e posterior elaboração do projeto, foram utilizadas as coordenadas no Plano Topográfico Local - PTL.

VÉRTICE	COORDENADAS UTM, FUSO 24 SUL, MC: -39°		COORDENADAS PTL (PLANO TOPOGRÁFICO LOCAL)		DISCREPÂNCIAS ENTRE OS SISTEMAS DE PROJEÇÃO			OBSERVAÇÃO
	ESTE	NORTE	X	Υ	DELTA X	DELTA Y	DELTA XY	
HFMES219	293551,745	7657539,729	293551,745	7657539,729	0,000	0,000	0,000	ORIGEM
HFMES220	293811,903	7657523,068	293811,871	7657523,070	0,032	-0,002	0,032	REFERÊNCIA
HFMES221	295498,987	7657939,009	295498,755	7657938,964	0,232	0,046	0,237	
HFMES222	295603,735	7657762,462	295603,492	7657762,437	0,243	0,025	0,244	
ALTITUDE DE ORIGEM DO SISTEMA DE PROJEÇÃO PTL= 17.927m								

Tabela 01 - Coparativo de coordendas das referências geodésicas para projeção UTM e PTL

5.2.2 Poligonais de Apoio

Para execução do levantamento topográfico cadastral da faixa foi necessário a implantação de 1 (uma) poligonal de apoio ao longo do trecho. A seguir é demonstrada a sequência da poligonal de apoio.

Poligonal: HFMES222, HFMES221, HF1, HF2, HF3, HFMES220, HFMES219.





Esta poligonal e os marcos geodésicos serviram de pontos de partida para cálculo das irradiações (pontos de detalhe) e servirão como amarração e locação do mesmo durante a fase de obras.

É apresentado no volume 03 – Memória Justificativa o relatório do cálculo da poligonal, coordenadas e cotas. Para o cálculo das irradiações a altimetria advinda do cálculo da poligonal (nivelamento trigonométrico) foi substituída pelo nivelamento geométrico composto.

5.3 Estudos Geológicos

5.3.1 Caracterização geológica e geotécnica do trecho

A geologia da região e caracterizada por estreitos depósitos quaternários limitados pelas falésias vivas da Formação Barreiras intercalados por falésias vivas precedidas de praias estreitas com baixa declividade. Uma extensa planície quaternária é verificada no vale fluvial do rio Itapaboana.

A Formação Barreiras estende-se ao longo de todo o litoral podendo estar hoje na paisagem na forma de falésias vivas, falésias mortas e terraços de abrasão marinha.

A alteração desses sedimentos originou solos de composição argiloarenosa e argilo-siltosa, comespessuras de 3 à 5 m, sendo o solo residual geralmente argiloso ou argilo-arenoso, constituindo um potencial mineral interessante à obtenção de solos de boa qualidade para empréstimo para a instalação da rodovia.

As planícies sedimentares quaternárias apresentam-se pouco desenvolvidas no litoral de Presidente Kennedy, estando sua evolução geológica associada às flutuações do nível do mar e á disponibilidade de sedimentos fluviais.

Os depósitos litorâneos correspondem a sedimentos flúvio-marinhos e praianos que ocupam faixas consideráveis junto à costa. São constituídos geralmente por areias marinhas bem selecionadas, que contêm argila trazida pelos rios que desembocam na costa.





Os terraços de abrasão encontram-se distribuídos aleatoriamente nas regiões submersas praiais, sendo expostos durante a maré baixa, e na plataforma continental interna nos trechos onde, conforme sugerido por King (1956), uma estrutura monoclinal íngrime poderia ter ocasionado o soerguimento da superfície terciária, em relação ao nível do mar, durante o Terciário médio (Albino et al., 2001).

Ao longo dos trechos em licitação, analisando-se a geometria atual da rodovia, resultado do empreendorismo da região em abrir caminhos e se desenvolver, foram observados problemas de erosão nos trecho 03 e 08.

Os taludes de corte e aterros e/ou maciços locais que apresentarem problemas com erosão serão analisados quanto à suas condições de estabilidade adotando métodos consagrados e apropriados a cada caso.

Os principais fatores a serem investigados na instabilidade de taludes são:

- → Estrutura geológica (descontinuidades);
- → Estratigrafia, litologia (meteorização);
- → Condições hidrogeológicas;
- → Propriedades físicas e mecânicas dos materiais;
- → Estado de tensão natural, características da curva tensão deformação;
- → Cobertura vegetal.

5.4 Estudos Geotécnicos

Os estudos geotécnicos foram divididos em três etapas:

- a) Estudos do sub-leito;
- b) Estudo de Empréstimos;
- c) Estudo de materiais para pavimentação.

5.4.1.1 Estudo do Sub-leito

Após a determinação do projeto geométrico básico do trecho 04, ES 162 – Cacimbinhas foi possível determinar os pontos onde serão alocados os furos de sondagem.

De acordo com a IS-206 – Estudos Geoténicos, do DNIT – Departamento Nacional de Infraestrutura de Transportes, os ensaios de subleito devem ocorrer preferencialmente nos trechos de cortes, em concordância com a tabela a seguir:





Extensão do Corte	Número mínimo de furos de
	sondagens
Até 120m	1 furo
1200 a 200	2 furos
200 a 300	3 furos
300 a 400	4 furos
Superior a 400	1 furo a cada 150m

Sendo que:

- Em trechos cujos perfis longitudinais acompanham o terreno natural (greide colado), greide de rodovias implantadas e ainda aterros com altura inferior a 0,60m, o espaçamento máximo dos furos de sondagem deverá ser de 200m;
- A profundidade a ser sondada para fins de coleta de amostras deverá atingir 1,0 m abaixo do greide do projeto geométrico (pavimento acabado). Deverá ser coletada uma amostra representativa para cada horizonte de material de todo furo de sondagem e caso não ocorra variação, deve ser coletada uma amostra a cada 3,0m sondados.

Seguindo as características do trecho em questão e IS-206, chegamos ao seguinte plano de sondagem para o sub-leito.

F		Es	taca	Cituação	Droft malial oal o	Desigão	Coorde	nadas
Furo	Inteir	а	Interm.	Situação	Profundidade	Posição	Х	Υ
F1	2 + 0,00		0,00	0,00 Corte 1,60		Eixo	293718,068	7657553,444
F2	7	+	0,00	Corte	2,20	Bordo Direito	293818,071	7657555,278
F3	14	+	0,00	Corte	1,80	Bordo Esquerdo	293957,505	7657570,511
F4	24	+	0,00	Aterro	1,20	Eixo	294157,484	7657575,708
F5	34	+	0,00	Corte	1,80	Bordo Direito	294357,463	7657580,904
F6	39	+	0,00	Corte	2,90	Bordo Esquerdo	294456,942	7657594,240
F7	44	+	0,00	Corte	1,20	Eixo	294556,512	7657598,348
F8	54	+	0,00	Aterro	1,20	Bordo Direito	294677,362	7657752,406
F9	62	+	0,00	Corte	1,20	Bordo Esquerdo	294786,685	7657868,024
F10	71	+	0,00	Aterro	1,20	Eixo	294902,764	7657983,987
F11	80	+	0,00	Aterro	1,20	Bordo Direito	295003,955	7657851,394
F12	90 + 0,00		Corte	2,50	Bordo Esquerdo	295199,342	7657896,769	
F13	95	+	0,00	Corte	5,70	Eixo	295298,578	7657910,105
F14	100 + 0,00		Corte	2,70	Bordo Direito	295397,649	7657924,166	





As amostras coletadas nos furos de sondagem foram submetidas aos seguintes ensaios:

- → Densidade in situ;
- → Limite de Liquidez;
- → Limite de Plasticidade;
- → Granulometria por Peneiramento;
- → Compactação na Energia de referência do Proctor Normal;
- → Índice de Suporte Califórnia (5 CP).

A seguir apresentamos o boletim de sondagem do trecho.

REGISTRO	LOCALIZAÇÃO		LOCALIZAÇÃO		LOCALIZAÇÃO		LOCALIZAÇÃO		LOCALIZAÇÃO		LOCALIZAÇÃO		N° FURO	PROF. (m)	DESCRIÇÃO
FURO 01	EST. 2	EIXO	1	0,00/1,60	ARGILA ARENOSA AMARELA										
FURO 02	EST. 7	L/D	2	0,00/2,30	ARGILA ARENOSA										
FURO 03	EST. 14	L/E	3	0,00,1,80	AREIA ARGILOSA										
FUDO 04	FCT 0.4		4	0,00/0,50	ARGILA ARENOSA C/ PEDREGULHO										
FURO 04	EST. 24	EIXO	4	0,50/1,20	ARGILA ARENOSA AMARELA										
FUDO OF	ECT 24	<u> </u>	Г	0,00/0,20	CAPA VEGETAL										
FURO 05	EST. 34	L/D	5	0,20/1,80	ARGILA ARENOSA										
FURO 06	EST. 39	L/E	6	0,00/2,90	AREIA ARGILOSA										
FURO 07	EST. 44	EIXO	7	0,00/1,20	argila arenosa										
FURO 08	EST. 54	L/D	8	0,00/1,20	ARGILA ARENOSA										
FURO 09	EST. 62	L/E	9	0,00/1,20	AREIA ARGILOSA										
FUDO 10	CCT 71	EIXO	10	0,00/1,10	ARGILA ARENOSA ESCURA										
FURO 10	FURO 10 EST. 71		10	1,10/1,20	TABATINGA ARENOSA										
FURO 11	EST. 86	L/D	11	0,00/0,20	CAPA VEGETAL										

5.4.1.2 Sub leito de Projeto

O sub-leito não apresenta características distintas no segmento proposto no projeto.

Para fins de dimensionamento de um determinado trecho de características homogêneas, o valor de IS a ser utilizado é o IS mínimo, ou seja, aquele obtido pelo tratamento estatístico mostrado abaixo:

$$\overline{X} = \frac{\sum Xi}{n}$$
 $s = \sqrt{\frac{\sum (Xi - \overline{X})^2}{n-1}}$





$$CBR_{\min} = \overline{X} - ks$$
 $CBR_{\max} = \overline{X} + ks$
$$k = \left(\frac{1,29}{n^{\frac{1}{2}}} + 0,68\right)$$

Depois de selecionados os valores confiáveis do CBR, foi calculada um novo CBR_{min} , que foi aquele adotado como Índice de Suporte do Projeto, sendo que o valor obtido foi ISCp = 8,20%

5.4.1.3 Estudo de Empréstimos

Nesse trecho não foram necessários os estudos de empréstimos, pois os volumes de corte e aterro foram balanceados, e o materiais apresentavam condições geotécnicas para utilização do material tanto na terraplenagem quanto na pavimentação.

5.4.1.4 Estudos de Materiais para Pavimentação

As ocorrências de materiais a serem utilizadas nas camadas constituintes do pavimento, bem como para emprego nos serviços de drenagem e concreto foram cadastradas, tendo em vista a qualidade e o volume disponível dos materiais, procurando-se a indicação de ocorrências que ostentem características geotécnicas satisfatórias e volumes suficientes, conciliada à otimização das distâncias de transporte.

5.4.1.4.1 Estruturas Comerciais

Pedreiras

Foram identificadas duas pedreiras próximas ao trecho em estudo:

1. Pedreira Ultramar

Pedreira localizada na Rod BR-101, km 416 – Cachoeiro de Itapemirim, distando 35,0km de estrada pavimentada até a estaca 0+0,00 do trecho em questão, com telefone para contato (28) 3538-5151. As coordenadas geográficas de localização são: 20°57'06,17"S e 41°05'49,64"W. A produção diária é de 900 t de brita. Possui licença para exploração.







Figura 1 - Pedreira Ultramar

2. Pedreira Concresul

Pedreira localizada no município de Cachoeiro de Itapemirim, distando cerca de 49,20km da estaca 0 do trecho em questão. As coordenadas geográficas de localização são:20°51'41,64"S e 41°08'54,91"W. A produção diária é de 1.200 t de brita. Possui licença para exploração, com telefone para contato (28) 3526-2850.



Figura 2 - Pedreira Concresul





Areal

Areal do Helinho

Depósito de areia quartzosa rolada, localizado às margens do rio Itapemirim, na localidade de Coroa da Onça, na zona rural de Itapemirim/ES, em exploração comercial pela empresa Areal do Helinho, de propriedade do Sr. Hélio Carlos Machado. Distando aproximadamente 35,6km, sendo 1,10km em estrada não pavimentada e 34,50km em estrada pavimentada.





Figura 3 - Areal do Helinho

5.4.1.4.2 Material Granular

<u>Jazidas</u>

Foram estudadas 04 (quatro) jazidas de saibro, localizadas no município de Presidente Kennedy, sendo:

	Localização										
Jazida	Local	Coordenadas									
	Looui	E	N								
J-1	Pedra Que Mela	293222	7662882								
J-2	São Bento	283471	7656220								
J-3	Fazenda do Limão	298960	7653781								
J-4	Siricoria	296249	7664969								





J-1 – Jazida Pedra que Mela





ENSAIG	O FISICO	GRANULOMETRIA % EM PESO QUE PASSAM NAS PENEIRAS									PROCTO INTERM		CBR		CLAS. HRB
						h ÓTIM	DENS. MÁXIM	INDICE	EXP. %	VALOR %					
LL	IP	1 1/2	1"	10	200		IVE CALLAI								
43,70	11,07		100,00	94,16	91,90	89,39	70,03	25,91	20,40	11,60	1,922	0	0,14	26,50	A-2-7
NL	NP		100,00	92,77	83,14	74,14	50,04	18,13	7,50	8,00	1,978	0	0,00	48,00	A-1-B
33,00	8,83		100,00	94,96	86,15	78,85	56,70	28,80	16,28	8,3	1,981	0	0,06	36,00	A-2-4
NL	NP		100,00	100,00	95,56	88,99	67,31	26,06	10,81	6,3	1,938	0	0,00	46,00	A-1-B
NL	NP		100,00	100,00	95,65	89,69	69,67	25,15	10,19	7,9	1,959	0	0,00	39,00	A-1-B
NL	NP		100,00	98,84	94,60	89,11	69,11	27,01	9,22	8,7	1,935	0	0,00	37,00	A-1-B
29,00	7,20		100,00	95,49	87,18	79,35	59,45	32,04	15,47	10,30	1,913	0	0,06	33,00	A-2-4
NL	NP		100,00	98,37	94,34	89,49	71,12	29,29	8,97	6,5	1,978	0	0,00	41,20	A-1-B
NL	NP		100,00	97,76	93,93	89,42	74,46	25,48	7,32	8,2	1,933	0	0,00	37,00	A-1-B









J-2 – Jazida São Bento

ENSAIC	ENSAIO FISICO GRANULOMETRIA % EM PESO QUE PASSAM NAS PENEIRAS									PROCTO NORMAL		E GRUPO	CBR		CLAS. HRB
										h ÓTIM DENS.	INDICE	EVP 0/	VALOD 0/		
LL	IP	1 1/2	1"	3/4"	3/8"	4	10	40	200		MÁXIM		EXP. %	VALOR %	
38,50	12,34	100,00	88,87	83,91	73,79	68,25	59,32	38,17	27,84	10,60	1,936	0	0,11	29,20	A-2-6
NP	NP	100,00	100,00	100,00	94,39	84,34	57,63	18,33	8,38	5,20	1,879	0	0,00	40,00	A-1-B
NP	NP	100,00	93,22	86,20	74,31	62,09	43,40	19,23	9,98	6,1	2,000	0	0,00	48,00	A-1-B
26,50	8,14	100,00	100,00	94,42	83,28	70,73	51,50	24,83	15,30	6,5	1,996	0	0,14	40,50	A-2-4
NP	NP	100,00	93,96	86,60	75,87	65,52	49,00	22,80	10,24	6,6	1,990	0	0,00	46,50	A-1-B
NP	NP	100,00	100,00	96,98	92,45	84,14	58,77	21,18	9,28	5,8	1,935	0	0,00	41,10	A-1-B
NP	NP	100,00	100,00	100,00	95,02	84,31	58,78	21,22	11,47	6,0	1,948	0	0,00	38,50	A-1-B
26,00	8,66	100,00	00,00 100,00 93,94 81,48 70,97 53,04 23,40 14,6								1,967	0	0,11	39,70	A-2-4
27,40	9,30	100,00	100,00	95,64	82,58	73,42	57,34	24,53	14,44	5,5	1,938	0	0,12	37,50	A-2-4





J-3 – Jazida Fazenda Limão





ENSAIG	ENSAIO FISICO GRANULOMETRIA % EM PESO QUE PASSAM NAS PENEIRAS									PROCTO NORMAL		E GRUPO	CBR		CLAS. HRB
						h ÓTIM DENS. MÁXIM			EVD 0/	VALOR %					
LL	IP	1 1/2	1 1/2 1" 3/4" 3/8" 4 10 40 200								IVIAXIIVI		EAP. %	VALUR %	
42,62	15,04			100,00	99,49	99,03	95,36	47,84	28,98	111,70	1,893	1	0,30	11,70	A-2-7
38,90	13,85		100,00	97,78	94,39	91,41	85,05	56,82	34,78	12,20	1,874	1	0,25	18,00	A-2-6
44,00	19,47		100,00	93,52	91,30	89,04	86,05	63,29	33,22	11,5	1,881	2	0,27	14,70	A-2-7
43,33	19,90		100,00	99,24	98,13	97,27	93,71	56,81	34,74	12,1	1,853	2	0,24	14,30	A-2-7
39,00	13,00		100,00	99,37	97,86	97,01	93,47	52,94	34,32	13,7	1,792	1	0,30	12,80	A-2-6
36,50	15,54		100,00	99,43	97,10	96,06	93,23	55,25	33,82	11,8	1,816	1	0,28	16,30	A-2-6
34,20	10,67		100,00	99,52	96,69	95,80	92,98	58,27	32,04	10,70	1,848	0	0,31	19,50	A-2-6
39,00	13,87		100,00	98,95	96,31	95,15	93,10	54,36	33,53	15,3	1,791	0	0,35	15,00	A-2-6
31,50	11,25		100,00	98,99	96,72	95,87	93,99	49,21	31,18	12,0	1,840	0	0,36	18,10	A-2-6









J-4 – Jazida Fazenda Siricoria

ENSAK	ENSAIO FISICO GRANULOMETRIA % EM PESO QUE PASSAM NAS PENEIRAS										PROCTO NORMAL		CBR		CLAS. HRB
												DENS. DENS. MÁXIM			
LL	IP	1 1/2	1 1/2 1" 3/4" 3/8" 4 10 40 200							1	IVIMAIIVI		EXP. %	VALOR %	
NL	NP		•	100,00	91,44	70,85	35,75	17,86	12,05	6,70	2,045	0	0,00	36,00	A-1-A
NL	NP			100,00	90,42	65,17	31,47	15,48	9,92	8,50	2,038	0	0,00	42,00	A-1-A
NL	NP			100,00	91,91	66,73	34,44	16,62	9,30	7,0	2,042	0	0,00	41,00	A-A
NL	NP			100,00	87,80	63,61	31,13	15,84	10,76	6,1	2,013	0	0,00	35,00	A-1-A
NL	NP			100,00	88,00	67,81	38,62	18,59	9,57	6,6	2,055	0	0,00	42,00	A-1-A
NL	NP			100,00	87,62	70,25	39,03	14,84	8,77	7,0	2,028	0	0,00	39,00	A-1-A
NL	NP			100,00	86,54	65,70	34,53	17,08	11,67	8,00	2,026	0	0,00	33,00	A-1-A
NL	NP			100,00	88,61	68,03	38,98	19,19	13,19	7,9	2,016	0	0,00	31,00	A-1-A
NL	NP		•	100,00	87,16	68,84	37,61	16,12	8,36	6,4	2,059	0	0,00	44,00	A-1-A

As condições geotécnicas para material de sub-base são:

- \rightarrow ISC > 20%
- → Expansão < 1,0%
- → Índice de Grupo (IG)=0

Portanto ao compararmos esses parâmetros com os resultados obtidos das jazidas, podemos descartar a J-3 – Fazenda do Limão, pois não atingiu os parâmetros mínimos para ser utilizada.





Misturas

Para as bases estabilizadas granulometricamente as recomendações técnicas são:

- → Limite de liquidez máximo de 25%;
- → Índice de plasticidade máximo de 6%;
- → Equivalente de areia mínimo de 30%;
- \rightarrow ISC > 60%;
- → Expansão < 0,50%

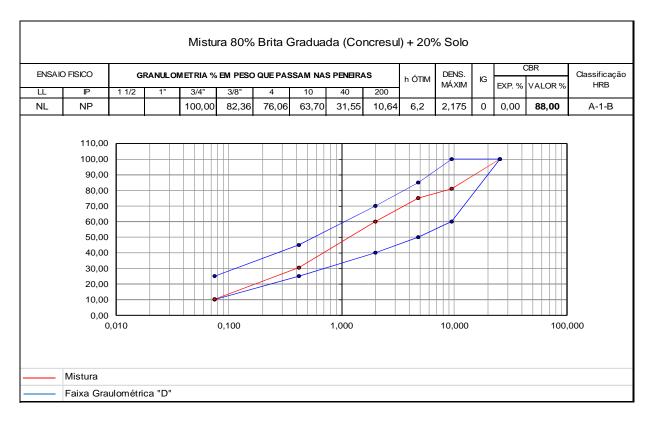
E quanto a granulometria devem ser enquadrar em uma das faixas granulométricas apresentadas a seguir:

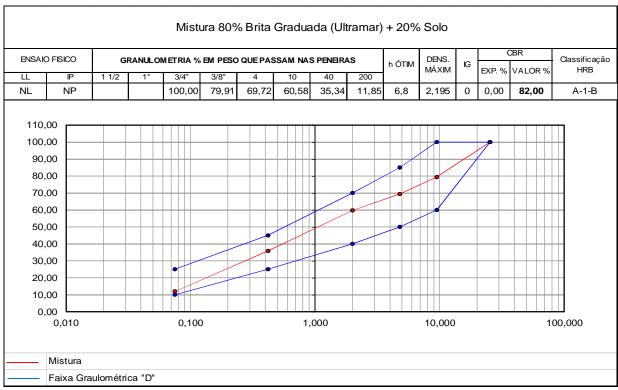
Tinos do			Faixas Gı	anulométri	cas						
Tipos de Peneira	Α	В	С	D	E	F					
renena	% Passando										
2"	100	100	-	=	=	-					
1"		75-90	100	100	100	100					
3/8"	30-65	40-75	50-85	60-100		-					
Nº 4	25-55	30-60	35-65	50-85	55-100	70-100					
Nº 10	15-40	20-45	25-50	40-70	40-100	55-100					
Nº 40	8-20	15-30	15-30	25-45	20-50	30-70					
N° 200	2-8	5-15	5-15	10-25	6-20	8-25					

Utilizando esses dados e a partir do projeto básico de terraplenagem, onde verificou-se que o volume de corte será maior que o volume de aterro e os materiais de corte possuem índices geotécnicos satisfatórios, foi proposta uma mistura em peso de 80% de brita graduada das pedreiras indicadas em projeto e 20% de solo originado do corte entre as estacas 95+0,00 e 100+0,00, os resultados estão apresentados abaixo:













5.5 Estudos Hidrológicos

Os estudos hidrológicos foram desenvolvidos objetivando determinar os parâmetros necessários para a determinação das vazões a serem comportadas pelos dispositivos de drenagem projetados ao longo da vias. Tais determinações deverão permitir o dimensionamento seguro dos dispositivos, eliminando o perigo de futuras inundações. Perseguindo tal intento, os estudos a desenvolver devem abordar alguns parâmetros descritos a seguir:

5.5.1 Caracterização Climática

O clima predominante é tropical quente e úmido do tipo Aw (segundo a classificação do clima de Köppen), caracterizado geralmente por uma curta e pouco sensível estação seca no inverno. Durante a maior parte do ano, os ventos predominantes são nordeste (NE), provenientes do Oceano Atlântico devido à massa aquecida Tropical Atlântica. No inverno ocorre com frequência o vento sudoeste (SW), devido à massa Polar Antártica(mPa).

Devido às chuvas orográficas, os índices pluviométricos da região serrana são mais elevados que os do litoral. Enquanto, nas encostas, os índices de chuva oscilam entre 1.200 a 2.000 mm; no litoral a precipitação média anual situa-se entre 1.100 e 1.300 mm. As chuvas são geralmente concentradas nos meses de verão, sendo o inverno seco.

5.5.2 Dados de Chuvas

Para a análise das chuvas da região, foram coletados dados de chuvas do "site" da ANA (Agência Nacional de Águas) e estudada a estação pluviométrica nas proximidades da área de estudo, em Iconha.

A estação pluviométrica está localizada nas coordenadas UTM seguintes:





	LATITUDE	LONGITUDE	COD	PERÍODO
Usina Paineiras	-20°57'10''	-40°57'12''	02040006	1947 a
Osma i amenas	20 37 10	40 07 12	02040000	2011
Parra da Itanamirim	0.100/07"	40050107"	02140000	1947 a
Barra do Itapemirim	-21°0'27''	-40°50'07''	02140000	2011
Atilia Vivaagua	0005 4' 4 / "	-41°11'42''	00041000	1944 a
Atilio Vivacqua	-20°54'46''	-41°1142	02041000	2013

No estudo em questão partiu-se da compilação das séries históricas desta estação através de processo estatístico, associado ao Método de Ven Te Chow.

Da análise das séries históricas da estação selecionada, utilizou-se, para retratar a pluviosidade regional, em forma de histograma a média total das precipitações mensais, média diária do mês, o nº de dias chuvosos, máximas anuais e totais anuais, considerando o tempo de operação.

5.5.3 Período de Recorrência

Os tempos de recorrência adotados para os cálculos das descargas são descritos abaixo conforme estudos hidrológicos.

Tipo de Drenager	m	Período de Recorrência (anos)
Drenagem Sub-super	rficial	1
Drenagem Superfic	10	
Bueiros Tubulares	Canal	15
buellos lubulales	Orificio	25
Bueiros Celulares	Canal	25
buellos celulales	Orificio	50
Pontilhão	50	
Ponte	100	

5.5.4 Métodos Utilizados nos Cálculos de Frequência, Intensidade e Duração

Os valores de frequência-intensidade-duração foram obtidos a partir da análise dos dados de precipitação diária contidos na amostragem do posto





selecionado. As informações existentes foram pesquisadas com o objetivo de proporcionar a maior abrangência temporal possível.

Assim os dados foram coletados e manipulados de modo, numa primeira fase obter a soma das precipitações mensais e a precipitação máxima observada no mês. Os valores desta forma extraídos foram listados em impresso apropriado. Cada impressão corresponde a 1 ano de precipitações pluviométricas diárias registradas no posto.

Assim, estando os valores de alturas de chuva e frequência compilados, aplicou-se a metodologia exposta pelo Engº José J. Taborga Torrico na sua publicação "Práticas Hidrológicas", onde define o método das Isozonas, no qual a ideia central foi a utilização dos dados diários das estações pluviométricas para estimar, através de um processo de desagregação, alturas de chuva com durações que variam de 6 minutos a 24 horas (Torrico, 1947).

Neste estudo, de acordo com o Mapa de Isozonas, o posto estudado está localizado na **Zona D**.

A metodologia empregada foi a da probabilidade extrema de Gumbel, para isto escolheram-se as maiores alturas de chuva de cada ano das séries históricas disponíveis, organizando-se assim séries de máximas anuais.

Das máximas precipitações, foram obtidos a média e o desvio-padrão da amostragem, e então compilados em função do tempo de observação (n), sendo convertidos de chuvas diárias em chuvas de 24 horas, respeitando-se o tempo de recorrência. Com base nos dados obtidos já se faz possível calcular as precipitações com o tempo de recorrência de 10, 15, 25, 50 e 100 anos, a partir do Método de Ven Te Chow, onde se determina a grandeza das chuvas intensas daquela estação.

$$P = \mu + k \cdot \sigma$$

Sendo:

 μ : Média aritmética das precipitações.

k: Coeficiente de Gumbel

σ: Desvio padrão do histórico de precipitações.





A seguir tabela com os coeficientes de correções de Gumbel.

Período de Recorrência (Tr., anos)

N/Tr	5,00	10,0	15,0	20,0	25,0	50,0	100
10	1,058	1,848	2,289	2,606	2,847	3,588	4,323
15	0,967	1,703	2,112	2,410	2,632	3,321	4,005
20	0,919	1,625	2,018	2,302	2,517	3,179	3,836
25	0,888	1,575	1,958	2,235	2,444	3,088	3,729
30	0,866	1,541	1,917	2,188	2,393	3,026	3,653
35	0,851	1,516	1,886	2,152	2,354	2,979	3,598
40	0,838	1,495	1,862	2,136	2,326	2,943	3,554
45	0,828	1,478	1,842	2,104	2,303	2,913	3,519
50	0,820	1,466	1,827	2,086	2,283	2,889	3,490
55	0,813	1,455	1,813	2,071	2,267	2,869	3,467
60	0,807	1,446	1,802	2,059	2,253	2,852	3,446

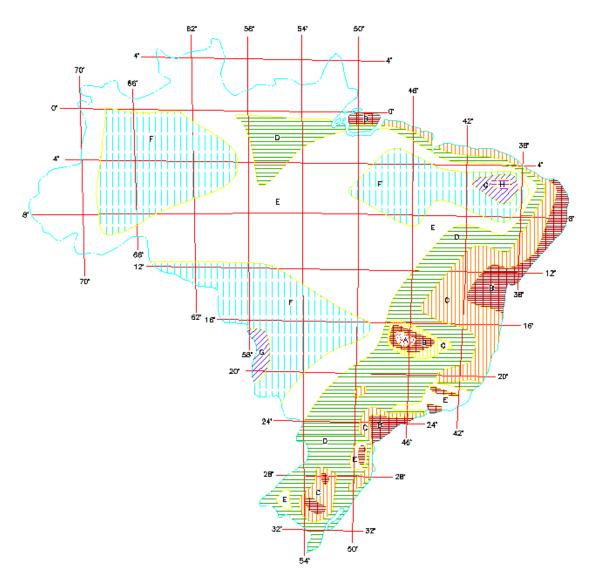
Com as alturas de precipitação com durações de 24 horas, 1 hora e 6 minutos, é possível desenhar os gráficos das precipitações para cada tempo de recorrência. Lê-se, então, para qualquer duração de chuva entre 6 minutos e 24 horas, a altura de chuva correspondente a cada período de recorrência.

Para a execução do projeto, foi considerada que para a leitura das precipitações a duração de chuva é igual ao tempo de concentração de cada bacia estudada. E a partir daí, com as precipitações lidas para os tempos de concentração, foram calculadas as intensidades relativas às devidas recorrências, através da razão entre a altura de precipitação e o tempo de concentração calculado.

A seguir é apresentado o mapa das isozonas.







ISOZONAS DE IGUAL RELAÇÃO

		TEN	иРО	DE F	RECO	RRÊN	ICIA	EM A	NOS				
7	ONA.		1 HORA/24 HORAS CHUVA 6 min. CHUV									CHUVA	
	.014/	5	10	15	20	25	30	50	100	1000	10000	5-50	100
Α		36.2	35.8	35.6	35.5	35.4	35.3	35.0	34.7	33.6	32.5	7.0	6.8
В		38.1	37.8	37.5	37.4	37.3	37.2	36.9	36.6	35.4	34.3	8.4	7.5
С		40.1	39.7	39.5	39.3	39.2	39.1	38.8	38.4	37.2	36.0	9.8	8.8
D		42.0	41.6	41.4	41.2	41.1	41.0	40.7	40.3	39.0	37.8	11.2	10.0
Ε		44.0	43.6	43.3	43.2	43.0	42.9	42.6	42.2	40.9	39.6	12.4	11.2
F		46.0	45.5	45.3	45.1	44.9	44.8	44.5	44.1	42.7	41.3	13.9	12.4
G		47.9	47.4	47.2	47.0	46.8	46.7	46.4	45.9	44.5	43.1	15.4	13.7
Н		49.9	49.4	49.1	48.9	48.8	48.6	48.3	47.8	46.3	44.8	16.7	14.9





Os gráficos de intensidade x duração x frequência são representados no Volume 03 – Memória Justificativa

5.5.5 Cálculo das descargas de projeto

O estudo das vazões afluentes das bacias hidrográficas interceptadas pela rodovia em estudo, permitiu aferir a grandeza das descargas máximas possibilitando então estabelecer a suficiência das obras existentes ou o dimensionamento de obras novas de drenagem.

No cálculo das descargas foram considerados os seguintes aspectos:

- ✓ Tempo de concentração;
- ✓ Metodologia de cálculo;
- ✓ Coeficiente de escoamento;
- ✓ Cálculo das vazões.

5.5.5.1 Tempo de concentração

Conforme conclusão do Manual de Hidrologia Básica para Estruturas de Drenagem do DNIT, 2005, o método de Kirpich modificado é o mais recomendado para qualquer tamanho de bacia e o Método do LAG para bacias com área superior a 10km² para determinação do tempo de escoamento superficial ou tempo de entrada.

Para obras de simples transposição o Tempo de percurso Tp é nulo, desta forma é usual denominar o tempo de escoamento superficial simplesmente de Tempo de Concentração.

A fórmula de Kirpich modificado para determinação do Tc é a seguinte;

$$Tc = 1,42 \cdot \left(\frac{L^3}{H}\right)^{0,385}$$

Onde:

- → Tc Tempo escoamento superficial [h];
- → L Comprimento do curso d`água [km];
- → H Desnível máximo na bacia [m]; e
- → 1.42 Coeficiente unificador das unidades.

A fórmula para o método do LAG é a seguinte:





$$Tc = 14,43 \cdot Kn \cdot \left(\frac{L \cdot Lc}{H/L}\right)^{0,385}$$

Onde:

- → Tc Tempo escoamento superficial [h];
- → L Comprimento do curso d'água [km];
- → Lc Comprimento do posto de medição ao centro de gravidade [km];
- → H Desnível máximo na bacia [m]; e
- → Kn Média do coeficiente de Rugosidade de Manning no curso d'água.

5.5.5.2 Racional

Para determinação das descargas de pico das micro-bacias adotou-se o Método Racional, aplicando-se a seguinte expressão:

$$Qc = 0.278 \times C \times I \times A$$

Onde:

- √ Qc Descarga de projeto [m³/s];
- ✓ C Coeficiente de escoamento superficial
- ✓ I Intensidade para chuva com duração igual ao Tempo de Concentração [mm/h];
- ✓ A Área da bacia drenada [km²].
- √ 0,278 fator de conversão de unidades

5.5.5.3 Racional Corrigido

Para determinação das descargas de pico das pequenas bacias adotouse o Método Racional, associada a um coeficiente de retardo, aplicando-se a seguinte expressão:

$$Qc = 0.278 \times C \times I \times A \times \delta$$

Onde:

- √ Qc Descarga de projeto [m³/s];
- ✓ C Coeficiente de escoamento superficial





- ✓ I Intensidade para chuva com duração igual ao Tempo de Concentração [mm/h];
- √ A Área da bacia drenada [km²].
- ✓ 0,278 fator de conversão de unidades
- ✓ □ Coeficiente de retardo, adimensional, dado por:

$$\delta = \frac{1}{(100 \times A)}$$

Onde:

√ A Área da bacia drenada [km²];

√ N = 4 Para bacias de declividade inferior a 0,5% segundo Burkli-Ziegler;

✓ N = 5 Para bacias com declividade até 1,0%, segundo Mc Math;

✓ N = 6 Para declividade maior que 1,0%, segundo Brix.

A seguir apresentamos a tabela com o Coeficiente de Deflúvio "C"

Superfície			Período o	de Retorno	1	
-	2	5	10	25	50	100
Asfalto	0,73	0,77	0,81	0,86	0,9	0,95
Concreto/telhado	0,75	0,8	0,83	0,88	0,92	0,97
Gramados (Cobrimento de						
50% da área)						
-Plano (0-2%)	0,32	0,34	0,37	0,4	0,44	0,47
-Média (2-7%)	0,37	0,4	0,43	0,46	0,49	0,53
-Inclinado (>7%)	0,4	0,43	0,45	0,49	0,52	0,55
Gramados (Cobrimento de						
50 a 70% da área)						
-Plano (0-2%)	0,25	0,28	0,3	0,34	0,37	0,41
-Média (2-7%)	0,33	0,36	0,38	0,42	0,45	0,49
-Inclinado (>7%)	0,37	0,4	0,42	0,46	0,49	0,53
Gramados (Cobrimento						
maior que 75% da área)						
-Plano (0-2%)	0,21	0,23	0,25	0,29	0,32	0,36
-Média (2-7%)	0,29	0,32	0,35	0,39	0,42	0,46
-Inclinado (>7%)	0,34	0,37	0,4	0,44	0,47	0,51
Campos cultivados						
-Plano (0-2%)	0,31	0,34	0,36	0,4	0,43	0,47
-Médio (2-7%)	0,35	0,38	0,41	0,44	0,48	0,51
-Inclinado (>7%)	0,39	0,42	0,44	0,48	0,51	0,54
Pastos						
-Plano (0-2%)	0,25	0,28	0,3	0,34	0,37	0,41





Superfície			Período d	le Retorno		
-Médio (2-7%)	0,33	0,36	0,38	0,42	0,45	0,49
-Inclinado (>7%)	0,37	0,4	0,42	0,46	0,49	0,53
Florestas/Reflorestamentos						
-Plano (0-2%)	0,22	0,25	0,28	0,31	0,35	0,39
-Médio (2-7%)	0,31	0,34	0,36	0,4	0,43	0,47
-Inclinado (>7%)	0,35	0,39	0,41	0,45	0,48	0,52

O estudo das vazões afluentes das bacias hidrográficas interceptadas pelo projeto em estudo permitiu aferir a grandeza das descargas máximas, possibilitando então, estabelecer a suficiência das obras existentes ou o dimensionamento de obras novas de drenagem.

5.5.6 Caracterização das Bacias

A tabela a seguir sintetiza as características das bacias.

							Caract	erísticas da	bacia		
Bacia	Localização	Montante	L	(Cotas		TO	3		Α	Declividade
Dacia	Localização	Wortante	[km]	Max	Min	Н	Calculado	Adotado	С	[km²]	F0/1
			[km]	[m]	[m]	[m]	[horas]	[min]		[KIII-]	[%]
1	69+1,00	LE	1,726	40	10	30	0,72	43,20	0,25	1,6125	1,74
2	83+17,00	LE	1,416	40	10	30	0,57	34,37	0,25	0,4693	2,12

5.5.7 Cálculo das Vazões

De posse dos dados das bacias, foram elaborados os dimensionamentos descritos anteriormente, que resultaram nos seguintes valores de vazões.

							Método	Racior	nal					
					Car	acterístic	as da ba	cia					Vazão	
	L	Н	TC		Ir	ntensidad	е	Α	1%				Vazao	
Baci a	[]trop]	[m	[Horas	С	I _{15anos}	l _{25anos}	I _{50anos}	[lena2]	[07.1	n	δ	Q 15anos	Q 25anos	Q 50anos
	[km]]]		[mm/h]	[mm/h]	[mm/h]	[km²]	[%]			[m³/s]	[m³/s]	[m³/s]
1	1,73	30	0,72	0,25	69,20	75,52	83,68	1,612	1,74	6,00	0,43	3,32	3,63	4,02
2	1,42	30	0,57	0,25	70,37	75,95	82,89	0,469	2,12	6,00	0,53	2,30	2,48	2,70





5.5.8 Estudos e Projetos Ambientais

As informações relativas aos estudos e projetos ambientais constam do Volume 03A - Estudos e Projetos Ambientais.





6 PROJETOS

6.1 Projeto Geométrico

De acordo com o tráfego obtido no estudo de tráfego a rodovia será enquadrada na Classe IV A ondulada. Assim iremos utilizar os seguintes parâmetros técnicos:

Velocidade Diretriz	40,0 km/h
Raio Mínimo	50,0 m
Rampa Máxima	6,0 %
Faixa de Tráfego	3.00 m
Acostamento	1,30 m

6.1.1 Traçado Horizontal

O projeto geométrico em planta, que inicia-se na estaca 0+0,00 (Na interseção com A ES-162) e prolonga-se até a estaca 104+1,06, na Comunidade de Cacimbinhas, totalizando 2.081,06 m de extensão.

Ao longo da extensão avaliada constataram-se a existência de 07 curvas que indica uma incidência de 3,36 curvas/km. Deste total, 3 curvas, totalizando 132,26m, são circulares simples e 4 curvas, totalizando 484,06m, possuem transição em espiral. A extensão em curva totaliza 616,32m, o que equivale a 29,61% da extensão estudada.

No quadro a seguir é possível observar a incidência de curvas por classe de raios:

Raios	Frequência	Desenvol + Trans	
		Absoluto	Relativo
0 a 100	3	364,26	59,10%
100 a 200	0	0,00	0,00%
200 a 300	2	221,36	35,92%
300 a 400	0	0,00	0,00%
400 a 500	2	30,70	4,98%
Soma	7	616,32	100,00%





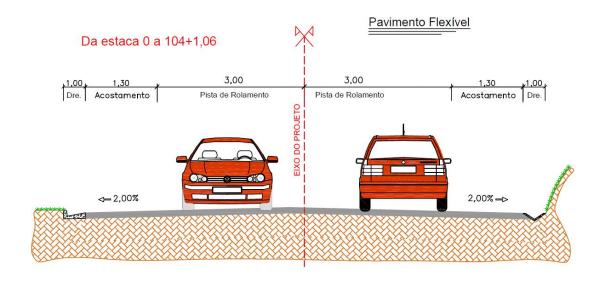
6.1.2 Traçado Vertical

A tabela a seguir resumo o traçado vertical:

RAMPA (%)	INCII	DÊNCIA	EXTI	ENSÃO
KAIVIPA (%)	ABS.	REL	ABS.	REL
0,00 a 1,00	4,00	44,44%	936,03	44,98%
1,00 a 2,00	0,00	0,00%	0,00	0,00%
2,00 a 3,00	0,00	0,00%	0,00	0,00%
3,00 a 4,00	2,00	22,22%	445,92	21,43%
4,00 a 5,00	1,00	11,11%	165,00	7,93%
5,00 a 6,00	0,00	0,00%	0,00	0,00%
06,00 a 7,00	1,00	11,11%	214,11	10,29%
> 7,00	1,00	11,11%	320,00	15,38%
SOMA	9,00	100,00%	2081,06	100,00%

6.1.3 Seção Transversal

Conforme descrito anteriormente a seção transversal foi definida de acordo com a classe da rodovia, conforme representado a seguir:



6.1.4 Parada de Ônibus

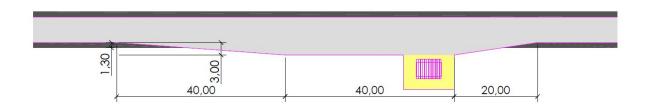
As paradas de ônibus foram definidas após consulta a empresa de transporte coletivo do município e estão alocados conforme a seguinte listagem:





Estaca	Posição
18+10,00	LD
26+0,00	LE
56+0,00	LE
58+0,00	LD

O projeto tipo padrão, é o mesmo utilizado pelo DER-ES sendo que a conformação do mesmo, está apresentada a seguir:







6.2 Projeto Terraplenagem

6.2.1 Aspectos metodológicos

O projeto de terraplanagem foi elaborado observando-se as instruções da IS-209 do DNIT, que em síntese consiste na quantificação e determinação das distâncias de transporte, demonstrado através de quadros e gráficos de distribuição e resumo dos materiais a movimentar.

O projeto de terraplenagem foi desenvolvido utilizando-se o software específico e foi estruturado a partir da sobreposição da superfície do projeto geométrico da rodovia e o modelo topográfico tridimensional do terreno. O cálculo de volumes foi realizando utilizando o método da semi-soma das áreas.

No cálculo dos volumes foram admitidos os seguintes parâmetros:

- \rightarrow Talude de corte H=1; V=1,5;
- → Banquetas com largura de 4,00m e inclinação de 2% a cada 8m;
- \rightarrow Aterros com talude H=1,5, V=1;
- → Banquetas com largura de 4,00m, com inclinação de 2% a cada 10m.

O projeto foi composto das seguintes análises:

- → Cálculo dos Volumes de Corte e Aterro;
- → Caixas de Empréstimos;
- → Áreas Bota-fora:
- → Considerando os segmentos compensatórios foi definido em projeto que a camada de aterro final deverá ter no mínimo 8,20% de CBR;
- → O transporte do material do solo mole para fins de orçamento foi contabilizado junto ao transporte de material de 1ª categoria;
- → A área de limpeza foi obtida eletronicamente, descontando-se o valor da pista existente.

6.2.2 Resultados Obtidos

A seguir apresentamos os seguintes elementos:

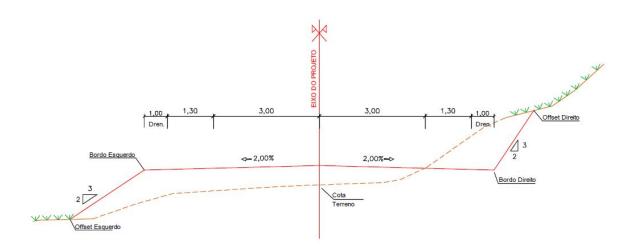
- ✓ Seção tipo de Terraplenagem;
- ✓ Orientação de Terraplenagem;
- ✓ Resumo de Terraplenagem;





✓ No Volume 02 – Projeto Básico de Execução, está apresentado o diagrama de orientação de terraplenagem.

6.2.2.1 Seção tipo de terraplenagem







6.2.2.2 Orientação da Terraplenagem

ORIG	ORIGEM DO MATERIAL ESCAVADO	L ESCAVADO		VOLUMES E	VOLUMES ESCAVADOS (m³)				DESTINO DO M.	DESTINO DO MATERIAL ESCAVADO
EST	ESTACAS	ESPECIEICACÃO	IATOT		PARCIAIS		DMT (m)	EST/	ESTACAS	OŽ JYZI IIII
Inicial	Final	- ESPECITICAÇÃO	OIAL	1ª Categoria	2ª Categoria	3ª Categoria		Inicial	Final	UIILIZAÇAO
0'0 + 0	19 + 0,0	CORTE 1	2.239,256	49,740			20	12 + 0,0	20 + 0,0	COMP. LATERAL 1
				2.189,516			230	12 + 0,0	30 + 00	ATERRO 1
25 + 0,0	41 + 0,0	CORTE 2	716,750	65,040			20	25 + 0,0	31 + 0,0	COMP. LATERAL 2
				456,635			235	12 + 10,0	30 + 0,0	ATERRO 1
				195,075			09	31 + 0,0	41 + 0,0	COMP. LATERAL 3
44 + 10,0	65 + 0,0	CORTE 3	2.659,874	21,264			670	12 + 10,0	0°0 + 0°	ATERRO 1
				1,059			20	44 + 0,0	45 + 0,0	COMP. LATERAL 4
				165,757			20	46 + 0,0	50 + 10,0	COMP. LATERAL 5
				1.236,596			282	31 + 0,0	9'9 + 0'9	ATERRO 2
				100,074			20	59 + 0,0	65 + 0,0	COMP. LATERAL 6
				1.135,124			385	29 + 0,0	0'0 + 68	ATERRO 3
71 + 0,0	75 + 10,0	CORTE 4	9,226	9,226			20	71 + 0,0	75 + 10,0	COMP. LATERAL 7
82 + 0,0	85 + 0,0	CORTE 5	0,200	0,200			20	82 + 0,0	85 + 0,0	COMP. LATERAL 8
87 + 10,0	103 + 0,0	CORTE 6	12.197,834	82,250			50	88 + 10,0	89 + 0,0	COMP. LATERAL 9
				10.459,961			425	29 + 0,0	0'0 + 68	ATERRO 3
				1.655,623			1.905	0,0 + 0,0	0'0 + 0	PARA PISTA - PAVIMENTAÇÃO





6.2.2.3 Resumo Terraplanagem

						RESUMO TERRAPLENAGEM	APLENAG	EM					
TRANSPORTE			ES	SCAVAÇÃO (m³)	m³)			BOTA FORA		1ª Cat		ATERRO (m³)	
(intervalos)	pl	Cafegoria 2ª	34	Empréstimo	Substituição de materiais	Remoção Solo Mole	Total	(m ₃)	Utilizado (m³)	Paviment (m³)	Vol disp	%56	Acabamento terraplenagem
0-200	668,422	1	1	1		1	668,422	,	1	1	668,422	205,668	308,502
200-400	5.017,871	1	,	,	-	1	5.017,871		1	,	5.017,871	1.543,960	2.315,941
400-600	10.459,961	1	1	1	ı	1	10.459,961	1	1	,	10.459,961	3.218,449	4.827,674
008-009	21,264	1	1	1	ı	1	21,264	1	1	,	21,264	6,542	9,814
800-1000	ı	1	•	1	-	-	1	1	1	,	1	ı	1
1000-1200	1	1	•	1	-	-	1	1	1	1	ı	ı	1
1200-1400	1	1	-	1	1	-	-	-	1	1	1	1	1
1400-1600	000'0	1	1	1	-	1	1	1	1	1	1	1	1
1600-1800	1	1	-	1	-	-	-	1	1	1	1	1	1
1800-2000	1.655,623	1	•	1	1	-	1.655,623	1	1	1	1.655,623	509,422	764,134
2000-2500	1	-	-	1	-	-	-	1	1	1	1	1	•
2500-3000	1	1	-	1	-	-	-	-	•	•	1	1	1
							-	1	-	1	1	1	•
TOTAIS	17.823,141	1	-	-	-	-	17.823,141	-	-	-	17.823,141	5.484,041	8.226,065
PERCENTUAIS	%000'001	0,000%	0,000%	0,000%	%000′0	0000%	100,000%	%000′0				40,000%	%000′09
PARÂN	PARÂMETROS GEOTÉCNICOS PARA SELEÇÃO	CNICOS PAR	A SELEÇÃO	DOS MATERIAIS	4IS	CBR (%)	EXPANSÃO (%)		Volume de aterro compactado (m³) Escavação média por Km (m³/km)	actado (m³) n (m³/km)			13.710,106
Materiais para Corpo de Aterro	Corpo de Aten	10				>= 2,00%	< 4,00%	Fator de coi	Fator de compactação (%	(%)			1,3
Materiais Camada Final	da Final					>= 7,00%	< 2,00%			AU MÍNIMO	GRAU MÍNIMO DE COMPACTAÇÃO	•	
Material para Bota-fora	ota-fora					< 2,00%	> 4,00%	Corpo de aterros (%)	terros (%)				100% PN
								Acabament	Acabamento de terraplenagem (%)	enagem (%)			100% PI





6.3 Projeto Drenagem

O desenvolvimento desta etapa foi estruturado observando as disposições da IS-210: Projeto de Drenagem do DNIT.

O presente item de estudo objetivou proteger o segmento rodoviário em estudo das águas que, de algum modo, possam prejudicá-lo ou que ao traçado intercepta.

Com este intuito foi desenvolvido um plano de escoamento de águas visando à captação, condução e deságüe em local seguro das águas que se precipitam diretamente sobre o corpo estradal ou a ele afluam provenientes de áreas adjacentes, quer por escoamento difuso ou através de talvegues, bem como, as que existam no subleito ou que penetrem, por infiltração, através do revestimento e das camadas do pavimento.

Em se tratando de projeto de implantação, antecedendo a verificação da suficiência dos dispositivos existentes (drenagem profunda), avaliou-se seu estado geral e a possibilidade de ampliar sua extensão.

Investigaram-se em seguida novas obras, seja pela insuficiência dos dispositivos existentes ou necessidade de prolongamento decorrente da execução da implantação.

Os dispositivos utilizados no projeto são aqueles padronizados pelos Órgãos Rodoviários como DNIT (antigo DNER) e pelo DER-ES (antigo DER), visando-se tanto o aspecto técnico quanto de quantificação dos mesmos.

Para os dispositivos de drenagem superficial foram utilizados:

- → Crista de Corte:
 - ✓ Valeta de proteção de corte enleivada VPC-01
- → Pé de corte
- ✓ Sarjeta de concreto SCC DP-1
- → Crista de aterro
 - ✓ Meio-fio sarjeta de concreto tipo DP-1 (0,035m³/m)
 - ✓ Meio-fio de concreto pré-moldado (12x30x15)cm
 - ✓ Sarjeta de concreto SCA 70/15
- → Banquetas:





- ✓ Sarjeta de concreto STC-04
- → Pé de aterro -
 - √ Valetas de proteção de aterro enleivada VPA-01
- → Saídas d'água tipo, SDA 01, SDA-02, SDC 01
- → Descidas d'água, DSA 01, DSA 01A, DSA– 03, DSA 03A
- → Caixas coletoras
- → Dreno profundo DPS 01
- → Dreno profundo em rocha DPR 01
- → Dissipadores de energia DES 01, DEB 01 a DEB-12
- → Transposição de sarjetas;

6.3.1 Motodologia de Cálculo

6.3.1.1 Drenagem Superficial

Os dispositivos de Drenagem Superficial tem por finalidade permitir o rápido escoamento das águas pluviais que afluem sobre a Pista.

A capacidade de vazão dos dispositivos anteriormente relacionados foi calculada pela equação da Continuidade, associada à fórmula de Manning. A equação de Continuidade é expressa pela fórmula

$$Q = V . A$$

$$V = [R^{2/3}.I^{1/2}]/n$$

O cálculo do comprimento crítico dos vários dispositivos, consistiu na determinação da extensão em que o dispositivo atinge sua capacidade hidráulica.

Os valores adotados para os coeficientes de rugosidade utilizados constam da tabela a seguir:





Natureza das Paredes	n
Concreto	0,015
Solo natural	0,030
Grama	0,025
Córregos com cascalho e vegetação	0,040
Pedra argamassada	0,020
Cimento alisado	0,015
Aço corrugado	0,025

6.3.1.2 Cálculo do Comprimento Crítico

Para sarjeta tipo Corte DP-1, considerando-se:

- a pista com largura de 8,60m;
- e um alagamento máximo da pista na largura de 0,50m , nas maiores tormentas, visando diminuir a quantidade de dispositivos de coleta;
- para corte talude de 8,00m.

Nas regiões de corte e segmentos em tangentes.

DP-1	DECLIVIDADE LONGITUDINAL (%) 0,5 1 1,5 2 3 4 5 6									
DI -I										
V (m/s)	0,9	1,3	1,6	1,8	2,2	2,6	2,9	3,2	3,4	
		COMPRIMENTO CRÍTICO (m)								
	378	575	655	756	926	1070	1196	1310	1415	

Nas regiões de corte e segmentos em curvas.

DP-1	DECLIVIDADE LONGITUDINAL (%) 0,5 1 1,5 2 3 4 5 6 7									
V (m/s)	0,9	1,3	1,6	1,8	2,2	2,6	2,9	3,2	3,4	
		COMPRIMENTO CRÍTICO (m)								
	378	575	655	756	926	1070	1196	1310	1415	





Para sarjetas de corte tipo SCA 70/15, considerando-se:

- a pista com largura de 8,60m;
- e um alagamento máximo da pista na largura de 0,70m, nas maiores tormentas, visando diminuir a quantidade de dispositivos de coleta;

Nas regiões de aterro e segmentos em tangentes.

SCA	DECLIVIDADE LONGITUDINAL (%)									
70/15	0,5	1	1,5	2	3	4	5	6	7	
V (m/s)	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,7	0,8	1,0	1,0	
		COMPRIMENTO CRÍTICO (m)								
	290	490	500	580	700	820	920	1000	1080	

Nas regiões de aterro e segmentos em curvas.

SCA	DECLIVIDADE LONGITUDINAL (%)									
70/15	0,5	1	1,5	2	3	4	5	6	7	
V (m/s)	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,7	0,8	1,0	1,0	
		COMPRIMENTO CRÍTICO (m)								
	150	220	2670	310	380	440	500	540	580	

6.3.1.3 Obras de Arte Correntes

Os critérios de dimensionamento previstos contemplam os seguintes dispositivos:

✓ Bueiros tubulares;

A seleção dos tipos de bueiro foi feita visando o atendimento das condições hidrológicas do local de implantação e as interveniências geométricas da execução.

Metodologias distintas foram levadas a efeito para a determinação da vazão dos bueiros celulares e tubulares.





6.3.1.3.1 Bueiros Tubulares

Os bueiros tubulares foram projetados objetivando escoar as águas drenadas pelo sistema superficial da via ou permitir a transposição de cursos de água já existentes.

O dimensionamento fundamentou-se nas vazões obtidas no âmbito dos estudos hidrológicos, considerando-se o período de recorrência e tempo de concentração calculados.

No dimensionamento, utilizou-se a fórmula de Manning considerando-se funcionamento a plena seção. A expressão utilizada foi a seguinte:

$$D = 1.55$$
. [(Q x n) / | 1/2 | 3/8

- ✓ D = Diâmetro [m];
- ✓ Q = Vazão [m³/s];
- ✓ I = Declividade [%];
- ✓ n = Coeficiente de Rugosidade de Manning [n = 0,015].

Procedeu-se em seguida a verificação da velocidade de escoamento de forma a ter-se um bueiro que apresenta-se uma velocidade mínima que permitisse a auto- limpeza. estabeleceu-se para tanto a velocidade de 2,05m/s. A expressão utilizada para verificar-se velocidade obtida foi a seguinte:

$$V = [0.397 \times D^{2/3} \times I^{1/2}] / n$$

- ✓ V = Velocidade média [m/s];
- ✓ D = Diâmetro [m];
- ✓ I = Declividade [%];
- ✓ n = Coeficiente de Rugosidade de Manning [n =0,015].

6.3.2 Transposição de Talvegues

As obras de arte correntes ou bueiros de grota foram dimensionadas a partir das vazões calculadas para as bacias de contribuição interceptadas pela rodovia conforme apresentado nos estudos hidrológicos, a tabela abaixo sintetiza os resultados obtidos no dimensionamento.





			VAZÃO CONTRIBUIÇÃO			DIÂMETR			D (adotado)		~	
BACIA	LOCAL	Q 15anos	Q 25anos	Q 50anos	I (%)	D15	D25	Tipo	Adotado		OBSERVAÇÕES	
1	69+1,00	3,324	3,628	4,020	1,00	1,23	1,28	T	D	1,00	BDTC Ø 1,00m	
2	83+17,00	2,295	2,477	2,704	1,00	1,07	1,10	T	S	1,00	BSTC Ø 1,00m	

6.3.3 Drenos Profundos

Os drenos profundos devem ser instalados nos locais onde haja necessidade de interceptar e rebaixar o lençol freático, geralmente nas proximidades dos acostamentos.

Nos trechos em corte, recomenda-se que sejam instalados, no mínimo, a 1,50m do pé dos taludes, para evitar futuros problemas de instabilidade.

Podem, também, ser instalados sob os aterros, quando ocorrer a possibilidade de aparecimento de água livre, bem como quando forem encontradas camadas permeáveis sobrepostas a outras impermeáveis, mesmo sem a presença de água na ocasião da pesquisa do lençol freático."

Como ocorrem pontos onde o traçado é acompanhado pelo Rio Panorama, em alguns pontos foram considerados drenos no aterro.

No orçamento não foram contabilizados as saídas de dreno, pois na concepção do projeto foi considerado que todos os drenos terminariam em caixas coletoras.





6.4 Projeto Pavimentação

O projeto de pavimentação apresentado a seguir foi estruturado considerando-se os seguintes aspectos:

- ✓ Tráfego;
- ✓ Sub leito;
- ✓ Critérios de dimensionamento;
- ✓ Resultados obtidos;
- ✓ Solução para implantação da pavimentação;
- ✓ Apresentação dos resultados.

6.4.1 Tráfego

O tráfego foi determinado conforme descrito no item Estudo de Tráfego, sendo utilizado o valor obtido pelo método USACE, sendo o valor de **4,36x10**⁵.

6.4.2 Sub leito

O sub-leito não apresenta características distintas no segmento proposto no projeto.

Para fins de dimensionamento de um determinado trecho de características homogêneas, o valor de IS a ser utilizado é o IS mínimo, ou seja, aquele obtido pelo tratamento estatístico mostrado abaixo:

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

$$s = \sqrt{\frac{\sum \left(Xi - \overline{X}\right)^2}{n - 1}}$$

$$IS_{\min} = \overline{X} - ks$$

$$k = \left(\frac{1,29}{n^{\frac{1}{2}}} + 0,68\right)$$

onde

 \overline{X} - IS médio da amostra

Xi - Valores Individuai s do IS

s - Desvio Padrão





Conforme previsto na terraplenagem a camada final de aterro deverá ser executada com CBR ≥7,00%, portanto no cálculo do IS min onde seria considerado aterro/substituição de materiais foi utilizado o valor de CBR=7,00%

Foram calculados o valor do IS_{min} para utilização do método do DNER. Os valores obtidos foram:

Tred	cho	N	ISC
Esta	cas	IN	130
0+0,00	104+1,06	4,36E+05	8,20

6.4.3 Critérios de dimensionamento

Para o dimensionamento do pavimento considerou-se o método do DNER para o dimensionamento do pavimento flexível.

A descrição da metodologia dos métodos a empregar está apresentada a seguir.

6.4.3.1 Método do DNER para pavimentos flexíveis

Este procedimento trata da adaptação às condições brasileiras do Método do Corpo de Engenheiros do Exército Americano, baseado no trabalho "Design of Flexible Paviments Considering Mixed Loads and Traffic Volume", de autoria de W.J. Turnbull, C.R. Foster e R.G. Allung. O método foi empregado tendo em vista as seguintes justificativas:

É o método oficial do D.N.E.R., destinado ao dimensionamento de pavimentos flexíveis.

São devidamente considerados os parâmetros de tráfego e o índice de suporte do subleito.

As premissas do método visam a proteção às camadas inferiores da aplicação repetitiva (N) das cargas, considerando assim, simultaneamente, os efeitos destrutivos, estrutural (tensão vertical), de fadiga e tensões horizontais radiais.

Neste método, o dimensionamento do pavimento é efetuado utilizando-se o gráfico apresentado a seguir. A espessura total do pavimento é obtida em função de N e do I.S.C. A espessura fornecida por este gráfico é em termos de material granular (K= 1,00). Para a sua determinação procede-se da seguinte



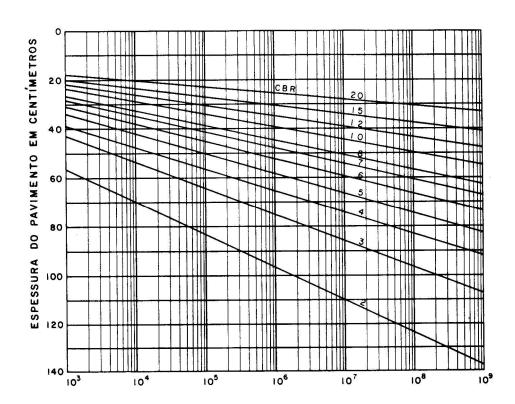


forma: "entrando-se nas abscissas com o valor de N, prossegue-se verticalmente até encontrar a reta representativa da capacidade de suporte (I.S.C.) em causa e, prosseguindo-se horizontalmente, encontra-se nas ordenadas, a espessura total do pavimento".

O gráfico a seguir apresenta o diagrama para obtenção das espessuras:

Na aplicação deste método pressupõe-se que haverá sempre uma drenagem superficial adequada e que sejam satisfeitos os seguintes requisitos:

Que o lençol d'água subterrâneo esteja rebaixado a pelo menos 1,50 m, em relação à cota do solo em função do pavimento. Tal fato será assegurado



mediante projeto de drenos profundos nos locais onde se fizer necessário.

Deve-se garantir, durante a construção, que o grau de compactação do material do subleito seja de, no mínimo, 100 % do proctor normal.

Os coeficientes de equivalência estrutural para os diferentes materiais constituintes do pavimento considerados no dimensionamento do pavimento são os seguintes:





Coeficientes estruturais

Componentes do pavimento	Coeficiente K
Base ou revestimento de concreto betuminoso	2
Base ou revestimento pré-misturado a quente, de graduação densa	1,7
Base ou revestimento pré-misturado a frio, de graduação densa	1,4
Base ou revestimento betuminoso por penetração	1,2
Camada granular	1
Solo cimento com resistência a compressão a 7 dias, superior a 45kg/cm	1,7
Solo cimento com resistência a compressão a 7 dias, entre 28 a 45kg/cm	1,4
Solo cimento com resistência a compressão a 7 dias, entre 21 a 48kg/cm	1,2

- ✓ Os coeficientes estruturais são designados genericamente por:
- \checkmark Revestimento (K_R);
- ✓ Base (K_B);
- ✓ Sub-Base (K_S) .

A espessura mínima a adotar para compactação de camadas granulares é de 10 cm. A espessura máxima para compactação é de 20 cm.

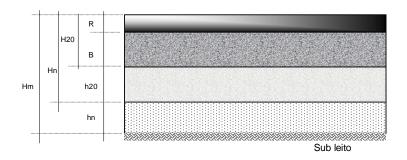
O desenho a seguir fornece a simbologia utilizada no dimensionamento do pavimento. H_{m} designa, de modo geral, a espessura total do pavimento necessária para proteger um material com ISC = m; h_{n} designa, de modo geral, a espessura de camada do pavimento com CBR ou ISC = n.

Mesmo que o ISC da sub-base seja superior a 20 %, a espessura de pavimento necessário para protegê-la é determinada como se este valor fosse 20%.

Os símbolos $h_{\rm n}$, $h_{\rm 20}$, B e R designam, respectivamente, as espessuras do reforço do sub leito, sub base, base e revestimento.







Uma vez determinadas as espessuras H_m , H_n , H_{20} , pelo ábaco de dimensionamento e pela tabela anteriormente apresentada, as espessuras da base (B), sub - base (h_{20}) e reforço do subleito (h_n) são obtidas pela resolução das seguintes equações:

$$RK_R + BK_B > h_{20}$$

$$RK_R + BK_B + h_{20}K_S > h_n$$

$$RK_R + BK_B + h_{20}K_S + h_nK_{Ref} > h_m$$

Camada de sub-base

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

Quando o N > 5×10^5 , o material da sub-base deve apresentar um valor de CBR 30%, se o subleito apresentar CBR 30%, fica dispensada a utilização de camada de sub-base.

6.4.4 Resultados do dimensionamento

6.4.4.1 Método do DNER

Os resultados obtidos a partir da aplicação deste método foram os seguintes:

Tred	ho	N	ISC	Ht	ш	Rev	/ .	Bas	se	Sub-k	ase
Esta	cas	- IN	130	п	П20	Calculado	Adotado	Calculado	Adotado	Calculado	Adotado
0,00	104+1,06	4,36E+05	8,20	43	21	2,5	2,5	18	20	20	20

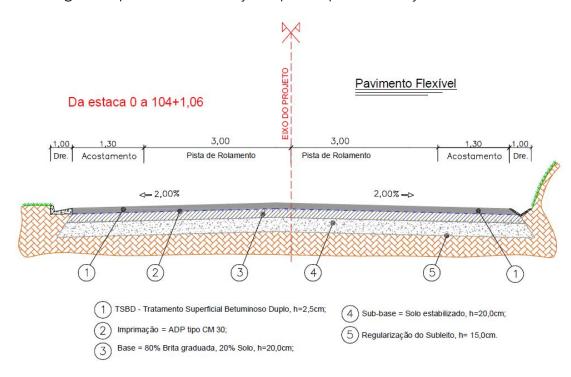




6.4.5 Soluções Adotadas

Pavimento em TSBD com 3,3% de RR-2C sobre Base mistura de 80% Brita graduada da pedreira P1 e 20% de solo do corte indicado no projeto de terraplenagem (C-6) e sub-base do solo estabilizado(jazida J4) no proctor intermediário;

A seguir é apresentada a seção tipo de pavimentação.







6.4.6 Demonstrativo de Quantidade de Pavimentação

		ā	Jantitativ	Quantitativos de Pavimentação	nentação	25		
PAVIMENTAÇÃO								
Regularização e compactação do sub-leito (100% P.I.) H $>>0,15\mathrm{m}$	Estaca Inicial	Estaca Final		Extensão (m)	Largura (m)	Consumo (m²/und)	Total (m²)	
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		2.081,60	10,60		22.064,96	
Pontos de ônibus	18 + 10,00	,	Q	ķ		97,00	97,00	04 Pontos de Ônibus
Pontos de ônibus	26 + 0,00		闰			97,00	97,00	04 Pontos de Ônibus
Pontos de ônibus	96 + 0,00		闰			97,00	97,00	04 Pontos de Ônibus
Pontos de ônibus	58 + 0,00		О			97,00	97,00	04 Pontos de Ônibus
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	10,00	7,00	R	70,00	
Total							$22.522,96 \text{ m}^2$	
Estabilização granulométrica de solo s/ mistura 100% P.I.	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Extensão (m)	Largura (m)	Espessura (m)	Total (m²)	
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		2.081,60	09,6	0,20	3.996,67	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		О			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	26 + 0,00		Э			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	28 + 0,00		D			0,20	19,40	Área 97,00m²
Limpa Rodas	44 + 10,00	+ 0	D	10,00	6,70	0,20	13,40	
Total							$4.087,67 \text{ m}^{3}$	
Base de solo brita, 80% em peso, inclusive fornecimento e transnorte da brita	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Extensão (m)	Largura (m)	Dobra (m)	Total (m³)	
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		2.081,60	9,00	0,20	3.746,88	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		Q			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	26 + 0,00		闰			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	26 + 0,00		E			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	+		О	8	5 5	0,20	19,40	Área 97,00m²
Limpa Rodas	44 + 10,00	+ 0	D	10,00	6,40	0,20	12,80	
Total							3.837,28 m³	
Imprimação exclusive fornecimento e transporte comercial do material betuminoso	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Extensão (m)	Largura (m)	Área (m²)	Total (m²)	
Pista	00 + 0	104 + 1,60		2.081,60	8,80		18.318,08	
Pontos de ônibus	18 + 10,00	1	D			97,00	97,00	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田			97,00	97,00	
Pontos de ônibus	96 + 0,00		山			97,00	97,00	
Pontos de ônibus Linna Rodas	58 + 0,00 44 + 10.00	+	Q Q	10.00	6.20	97,00	97,00	
Total			0.000		i,		18.768.08 m²	





		σ	vantitativ	Quantitativos de Pavimentação	nentação	95					
T.S.B.D. com capa selante, executado c/ Multidistribuidor exclus, forn. e transp. com. da emulsão, inclus lavagem brita e transp.	Estaca Inicial	Estac a Final	Pos.	Extensão (m)	Largura (m)	Área (m²)	Total (m²)				
conner c.ar eta, brita Pista	00 + 0	104 + 1,60		2.081,60	8,80		18.318,08				
Pontos de ônibus	18 + 10,00	3	Д			97,00	97,00				
Pontos de ônibus	26 + 0,00		Э			97,00	97,00				
Pontos de ônibus	56 + 0,00		Э			97,00	97,00				
Pontos de ônibus	58 + 0,00		О			97,00	97,00				
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	10,00	6,00	is.	00,00				
Total							18.766,08	m²			
Escavação e carga de material de 1º categoria com escavadeira	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m³)	F.E.	%	Total (m³)		a.		
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		3.996,67	1,250	100,000	4.995,00			<u>- 19</u>	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		Q	19,40	1,250	100,000	24,00				
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田	19,40	1,250	100,000	24,00				
Pontos de ônibus	96 + 0,00		田	19,40	1,250	100,000	24,00				
Pontos de ônibus	28 + 0,00		Д	19,40	1,250	100,000	24,00				
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	13,40	1,250	100,000	16,00				
Total				4.087,67	81	31	5.107,00 r	m³		31	
Aquisição de solo de jazida comercial (saibreira)	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m²)	F.E.	%	Total (m³)		Observações	sações	
							5.107,00		Ver item	#REF!	
Total							5.107,00 r	m³			
Bonificação de 15% sobre aquisição de materiais	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m³)	F.E.	%	Total (%)			e ef	
							15,00				
Total				100			15,00	%			
Transporte de materiais para DMT acima de 15	Petron Injoin!	Petron Find	Bog	Gray Pol1	VD (Imi)	VD (frm)	Total (4)	(1 /4/m/5)	dA * 10/1	dA * 19/1	
XP=0,000 / XR=0,000 - Material p/sub-base Material n/sub-base		TOTAL OF THE OR	3	ror. (m.)	(MM)	(mw) YTV	(a) mag	(1114) /	WYW	W V 701	
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		4.995,00	C		10.169,82	2,036	î		
Pontos de ônibus	18 + 10,00	90	Д	24,00	16	·	48,86	2,036	ě	ı.	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		П	24,00	а	91	48,86	2,036	ā	2. 1	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		闰	24,00	(#)		48,86	2,036	î		
Pontos de ônibus	28 + 0,00		Д	24,00	10	II.	48,86	2,036	Ü		
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	16,00	21	g .	32,58	2,036	6	9	
Total				5.107,00	а	21	10.397,85		3	33	





		ō	vantitativ	Quantitativos de Pavimentação	nentação						
LOCAL COM DMT ATÉ 3.0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP=0,000 / XR=1,027 - Material p/base - Origem Canteiro - Material p/base - Origem Canteiro	Estaca Inicial	Estaca Final	Vol. (m³) Base	Vol. (m³) Solo	%	XR (km)	Total (t)	y (t/m²) Mistura	γ (t/m²) Solo	Vol x XR	
Material p/base - Origem Canteiro											
Pista	00 + 0	104 + 1,60	3746,880	964,49	20,000	1,042	1.639,63	2,188	1,70	1.004,61	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		19,400	4,99	20,000	0,190	8,49	2,188	1,70	6,0	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		19,400	4,99	20,000	0,260	8,49	2,188	1,70	1,30	
Pontos de ônibus	96 + 0,00		19,400	4,99	20,000	0,560	8,49	2,188	1,70	2,80	
Pontos de ônibus	98 + 0,00		19,400	4,99	20,000	0,580	8,49	2,188	1,70	2,90	
Limpa Rodas	44 + 10,00		12,800	3,29	20,000	0,450	5,60	2,188	1,70	1,48	
Total				987,76	G'	1,027	1.679,19	t	10,20	1.014,04	
FORNECIMENTO E TRANSPORTE DE MATER	MATERIAL BETUMINOSO	OSO		1						i.	
CM-30, fornecimento					Área (m²)	Taxa (t/m²)	Total (t)				
Imprimação					18.768,08	0,00120	22,52				
Total							22,52	t			
Emulsão RR-2C, fornecimento					Área (m²)	Taxa (t/m²)	Total (t)				
TSBD					18.766,08	0,00330	61,93				3
Total							61,93	t.			e - 0
Bonificação de 15,0% sobre Materiais Betuninosos							Total (%)				
Total							15,00	%			
TR-303 (Mat. Asf. F. DNIT) 0,409XP+0,553XR+40,915 - XP=421,000 / XR=0,000 - CM-30 CM-30					XP (km) 421,000	XR (km)	Total (t) 22,52				
Total					421,000	1	22,52	t			
TR-303 (Mat. Asf. F. DNIT)					2,00	7 dy	(4) (7) F				
0,402AT-0,503AR+40,915 - AF-421,000 / XR=0,000 - RR-2C RR-2C					421,000		10tt (t)				
Total					421,000	ш	61,93	t			





6.5 Projeto de Obras complementares

O projeto de obras complementares foi estruturado mediante a concepção, quantificação e notas de serviço dos serviços indicados, tais como: remoção, relocação e execução de cercas, defensas, sinalização, relocação de redes de serviços públicos que interfiram na obra e etc.

No seu desenvolvimento foram observadas as instruções de serviços do DNIT listadas a seguir:

- ✓ Projeto de sinalização;
- ✓ Projeto de paisagismo;
- ✓ Projeto de dispositivos de proteção;
- ✓ Projeto de cercas;
- ✓ Contenção com gabiões;
- ✓ Implantação de retentores de sólidos;
- ✓ Implantação de barreiras de siltagem.

6.5.1 Projeto de sinalização

O projeto de sinalização foi elaborado segundo as modernas técnicas de Engenharia de Tráfego, objetivando basicamente: regulamentar o uso da Rodovia; advertir o usuário sobre a ocorrência e natureza de situações potencialmente perigosas e informar eficientemente.

6.5.1.1 Sinalização vertical

A Sinalização Vertical projetada abrange placas de advertências, regulamentação, indicativas, educativas, delineadoras e marcos quilométricos.

- ✓ Placa de advertência são utilizados sempre que se julga necessário chamar a atenção dos usuários para situações permanentes ou eventuais de perigo, na via ou em suas adjacências.
- ✓ Placa de regulamentação têm por objetivo notificar os usuários sobre as restrições, proibições, e obrigações que governam o uso da via e cuja violação constitui infração prevista no Código Brasileiro de Trânsito.
- ✓ Placa indicativa têm como finalidade principal orientar os usuários da via no curso de seu deslocamento, fornecendo-lhes as informações necessárias para a definição das direções e sentidos a serem por eles





seguidos, e as informações quanto às distâncias a serem percorrida nos diversos segmentos do seu trajeto. Compreende os seguintes sinais:

- ✓ Sinais de identificação da rodovia;
- ✓ Sinais indicativos de direção e sentido;
- ✓ Sinais indicativos de distância;
- ✓ Sinais indicativos de limite;
- ✓ Sinais de serviços auxiliares.
- ✓ Placa educativa têm a finalidade de fornecer aos usuários preceitos gerais que o ajudem a praticar uma direção segura na rodovia e, ainda, a de fornecer orientação permanente quanto a procedimentos básicos de segurança a serem adotado em situações de caráter tanto geral como específico.
- ✓ Delineadores são dispositivos auxiliares de percurso, posicionados lateralmente à via, em série, de forma a indicar aos usuários o alinhamento da borda da via, principalmente em situações envolvendo risco de acidentes e são particularmente importantes em trajetos noturnos ou com má visibilidade devido a condições adversas de tempo.

6.5.1.2 Sinalização horizontal

A Sinalização Horizontal compreende os símbolos, legenda e linhas de borda de pista, proibição de ultrapassagem, demarcadoras de faixas de tráfego, canalização e áreas zebradas sendo pintadas no pavimento com largura de 10cm e seguindo as seguintes finalidades:

- ✓ Linhas de borda de pista delimitam para o usuário a parte da pista destinada ao tráfego.
- ✓ Linhas de proibição de ultrapassagem são implantadas em rodovias de pista simples, nos segmentos onde a manobra de ultrapassagem venha a representar risco de acidentes, em função de:
- ✓ Insuficiência de visibilidade em relação ao sentido oposto de tráfego, o que não garante ao usuário a possibilidade de executar aquela manobra de forma segura;
- ✓ Ocorrência de fatores adicionais de risco num determinado segmento, como a existência de pontes estreitas e travessias de interseções, especialmente em nível, tornando a manobra de ultrapassagem ainda mais perigosa.
- ✓ Linhas demarcadoras de faixas de tráfego delimitam as faixas de rolamento, sendo tracejadas na proporção de 1:3 (do segmento pintado de 2,0 metros, para interrompido de 6,0 metros), à exceção das aproximações de zonas de proibição de ultrapassagem sendo tracejadas na proporção de 1:1, também com comprimento de 2,0 metros, numa





- extensão de 152,0 metros. As cores das linhas são brancas e amarelas, branca para separação de faixas com mesmo sentido de tráfego (pista dupla ou múltiplas) e amarela para separação de faixas com sentido opostos de tráfego (pistas simples).
- ✓ Linhas de canalização balizam alterações de percurso em áreas de confluência ou divergência do fluxo de tráfego (proximidade de nariz, alargamentos e estreitamentos de pista), e ainda em aproximações de obstáculos, orientando os usuários quanto à trajetória a ser seguida. Elas dão continuidade às linhas de eixo ou de borda, delimitando áreas normalmente não trafegáveis (áreas neutras) e que devem ser preenchidas por linhas diagonais, formando as áreas zebradas.
- Áreas zebradas têm como finalidade básica preencher áreas pavimentadas não trafegáveis, decorrente de canalizações de fluxo divergente ou convergente, ou ainda de estreitamentos e alargamentos de pista (áreas neutras) e delimitadas ao menos por uma linha de canalização. São compostas por linhas que formam um ângulo α, igual ou próximo de 45°, com a linha de canalização que lhe é adjacente.

A seguir apresentamos o resumo da sinalização:

Rodovia:	Estradas Vicinais							
Trecho:	ES-162 - Cacir	nbinhas	LUGAR	E Ingenharia		RESUM	O GERAL	
Município:	PRESIDENTE KENNEDY			.rigormar ra				
	ESPECIFICAÇ	ĎES .		CÓDIGO	DIMENSÕES (m)	UNIDADE	QUANTID.	ÁREA TOTAL (m²)
	PLACA DE REGULA	MENTAÇÃO	Circular	R	Ø= 0,75	Unid.	9	3.98
Ī	PLACA DE ADVE	RTÊNCIA	Quadrada	Α	0,50x0,50	Unid.	8	2.00
SINALIZAÇÃO	PLACA INDIC	ATIVA	Retangular	ı	1,00x0,62	Unid.	4	2.48
VERTICAL	PLACA INDIC	ATIVA	Retangular	ı	2,00x1,50	Unid.	2	6.00
Ī	PLACA INDICATIVA - Ma	rco Quilométrico	Retangular	ı	0,85x0,60	uni	2	1.02
Ī	MARCADOR DE ALI	NHAMENTO	Retangular	-	0,60x0,50	Unid.	94	28.20
		T	OTAL	•				43.68
ESPECIFICAÇÕES DIMENSÕES (m) UNIDADE QUANTID.							ÁREA TOTAL (m²)	
		Simples Contínua	(LFO-1)		L = 0,10	m	1,710.00	171.00
	PINTURA AMARELA	Simples Seccionad	Simples Seccionada (LFO-2) Linha Simples Contínua / Seccionada (4)		L= 0,10 (2:6)	m	56.00	1.40
SINALIZAÇÃO		Linha Simples Cor			L = 0,10 L= 0,10 (2:6)	m	314.00	39.25
HORIZONTAL		Marca delimitadora de parada de veículos específicos (MVE)		L= 0,10	m	339.23	33.92	
	DINITUDA DDANICA	Linha	de bordo (LBO)		L = 0,10	m	3,768.77	376.88
	PINTURA BRANCA	Linha de c	Linha de continuidade (LCO)		L = 0,10	m	391.23	19.56
		TOTA	AL - Sinalização	Horizontal				642.01
		Tachões refletivos	bidirecionais					52.00
TACHAS E TACHÕES	TACHA/TACHÃO	Tachas refletivas l	oidirecionais - Br	anca				382.00
		Tachas refletivas l	oidirecionais - A	marela				146.00
		то	TAL - Tachas e	tachões				580.00





6.5.2 Urbanização/Paisagismo

O trecho encontra-se alocado em um segmento parcialmente urbano, por tais motivos o anteprojeto em questão apresenta alguns elementos necessários a humanização do traçado. Aliado a esse fator temos as considerações ambientais que norteiam a urbanização e o paisagismo da rodovia. Dentre os elementos apresentados temos:

- → Hidrossemeadura de taludes de corte;
- → Plantio de grama em mudas de taludes de aterro.

6.5.2.1 Hidrossemeadura de taludes

A atividade de recuperação de passivos envolve a hidrossemeadura de área de taludes de corte e áreas de bota-fora, empréstimos e jazidas não comerciais.

Hidrossemead	dura Simples
Jazida - J4	1.200,00
Talude Corte	2.400,00
Talude Aterro	3.840,00
Total	7.440,00

6.5.2.2 Projeto de Cercas

A quantificação das cercas foi estruturada admitindo-se que ao longo de toda a extensão do trecho, após a consolidação da desapropriação, será necessária a implantação de cercas, delimitando a faixa de domínio.

Na determinação dos valores a executar, foi projetado 3.237,12 de remanejamento de cerca, conforme descrito a seguir:





		CER	CAS A DES	SLOCAR	
	EST	ACAS		DOSICÃO	1 (m)
II.	NTEIRA	INTERN	MEDIARIA	POSIÇÃO	L (m)
0	0,00	14	10,00	LD	290,00
30	0,00	43	10,00	LD	270,00
44	5,00	55	0,00	LD	215,00
62	10,00	76	10,00	LD	280,00
77	0,00	104	1,06	LD	541,06
0	0,00	14	10,00	LE	290,00
30	0,00	55	10,00	LE	510,00
62	0,00	104	1,06	LE	841,06
	SC	OMA			3237,12

As quantidades de cercas novas são de 920,00m para o segmento entre as estacas 0+0,00 e 104+1,06, conforme descrito a seguir:

			CERCAS	NOVAS	
	ES ⁻	TACAS		DOSICÃO	1 ()
IN	TEIRA	INTER	MEDIARIA	POSIÇÃO	L (m)
14	0,00	30	0,00	LD	320,00
14	0,00	30	0,00	LE	320,00
55	0,00	62	0,00	LD	140,00
55	0,00	62	0,00	LE	140,00
	S	OMA			920,00

6.5.2.3 Implantação de barreiras de siltagem

Objetivando proteger os mananciais durante a fase de obras foi prevista a implantação de 560,00m de barreira de siltagem.

6.5.2.1 Abrigos de Ônibus

Foram previstos em projeto a implantação de abrigos de ônibus nos seguintes locais:

Estaca	Posição
18+10,00	LD
26+0,00	LE
56+0,00	LE
58+0,00	LD





7 DOCUMENTAÇÃO PARA LICITAÇÃO

7.1 Quantitativos

A seguir apresentação a relação das quantidades e serviços necessários a execução da obras.

A seguir apresentação a relação das quantidades e serviços necessários a execução da obras.

ı	TEM			
REF.	CÓDIGO	SERVIÇOS	UND	QUANT.
1		TERRAPLENAGEM		
1.1		Serviços preliminares		
1.1.1	40167	Limpeza, desmatamento e destocamento de árvores com diâmetro até 15 cm, com trator de esteira	m²	21.452,80
1.1.2	40230	Escavação e carga de material de 1ª categoria com escavadeira	m³	17.823,14
1.1.3	43340	Compactação de aterros 100% P.I.	m³	5.484,04
1.1.4	40228	Compactação de aterros 100% PN	m³	8.226,07
1.1.5	60019	LOCAL COM DMT ATÉ 3,0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP= t / XR=0,200	t	1.136,31
1.1.6	60019	LOCAL COM DMT ATÉ 3,0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP= t / XR=0,400	t	8.530,38
1.1.7	60019	LOCAL COM DMT ATÉ 3,0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP= t / XR=0,600	t	17.781,93
1.1.8	60019	LOCAL COM DMT ATÉ 3,0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP= t / XR=0,800	t	36,14
1.1.9	60019	LOCAL COM DMT ATÉ 3,0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP= t / XR=2,000	t	2.814,55
2		DRENAGEM E OAC		
2.1	40282	Escavação mecânica em material de 1ª cat. H-> 0,00 a 1,50 m	m³	105,00
2.2	40283	Escavação mecânica em material de 1ª cat. H-> 1,50 a 3,00 m	m³	213,40
2.3	40303	Reaterro de cavas c/ compactação mecânica (compactador manual)	m³	154,63
2.4	40433	Corpo BSTC (greide) diâmetro 0,80 m CA-1 PB inclusive escavação, reaterro e transporte do tubo	m	31,00
2.5	40453	Corpo BSTC (grota) diâmetro 1,00 m CA-1 PB exclusive escavação e reaterro, inclusive transporte do tubo	m	17,00
2.6	40476	Corpo BDTC (grota) diâmetro 1,00 m CA-1 PB exclusive escavação e reaterro, inclusive transporte do tubo	m	21,00
2.7	40515	Berço de concreto ciclópico para BSTC diâmetro 0,80 m	m	31,00
2.8	40516	Berço de concreto ciclópico para BSTC diâmetro 1,00 m	m	17,00
2.9	40521	Berço de concreto ciclópico para BDTC diâmetro 1,00 m	m	21,00
2.10	40547	Caixa de concreto para BSTC diâmetro 0,80 m H->2,50 m	un	4,00





REF.	TEM CÓDIGO	SERVIÇOS	UND	QUANT.
2.11	40531	Boca de concreto ciclópico para BSTC diâmetro 0,80 m	un	2,00
2.11	40532	Boca de concreto ciclópico para BSTC diâmetro 1,00 m	un	2,00
2.12	40537	Boca de concreto ciclópico para BDTC diâmetro 1,00 m	un	2,00
2.14	40673	Entrada para descida d'água EDA-01	un	6,00
2.15	40674	Entrada para descida d'água EDA-02	un	2,00
2.16	40690	Saída d'água concreto p/ aterro c/ caiação (SDA-01)	un	3,00
2.17	40691	Saída d'água concreto p/ aterro c/ caiação (SDA-02)	un	2,00
2.18	40689	Saída d'água concreto p/ corte c/ caiação (SDC-01)	un	2,00
2.19	40678	Descida d'água concreto armado (calha) c/ caiação (DSA-01A) canal	m	20,00
2.20	40679	Descida d'água concreto armado (calha) c/ caiação (DSA-01A) dispersor	un	4,00
2.21	40667	Sarjeta de concreto DP-2 (0,085 m³/m) calha triangular, inclusive caiação	m	2.592,12
2.22	40668	Sarjeta de concreto (SCA 70/15) calha triangular, inclusive caiação	m	1.310,00
2.23	40693	Valeta de proteção de corte VPC-01 (escavação)	m	682,12
2.24	40646	Dreno profundo D -> 0,20 m com enchimento de areia, escavação em material 1ª categoria (DPS-01), inclusive transporte da areia e do tubo	m	682,12
2.25	40653	Muro de testa em concreto para saída de dreno profundo em solo, inclusive transporte do tubo	un	2,00
3		PAVIMENTAÇÃO		
3.1	40753	Regularização e compactação do sub-leito (100% P.I.) H -> 0,15 m	m²	22.522,96
3.2	40757	Estabilização granulométrica de solo s/ mistura 100% P.I.	m³	4.087,67
3.3	41097	Base de solo brita, 80% em peso, inclusive fornecimento e transporte da brita	m³	3.837,28
3.4	40816	Imprimação exclusive fornecimento e transporte comercial do material betuminoso	m²	18.768,08
3.5	40873	T.S.B.D. com capa selante, executado c/ Multidistribuidor exclus. forn. e transp. com. da emulsão, inclus. lavagem brita e transp. comerc.areia, brita	m²	18.766,08
3.6	40230	Escavação e carga de material de 1ª categoria com escavadeira	m³	5.107,00
3.7	42045	Aquisição de solo de jazida comercial (saibreira)	m³	5.107,00
3.8	42043	Bonificação de 15% sobre aquisição de materiais	%	15,00
3.9	60024	Transporte de materiais para DMT acima de 15 KM (Caminhão 0,197XP+0,209XR+7,593 - XP=0,000 / XR=17,900 - Material p/sub-base	t	10.397,84
3.10	60019	LOCAL COM DMT ATÉ 3,0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP=0,000 / XR=1,027 - Material p/base - Origem Canteiro - Material p/base - Origem Canteiro	t	1.679,14
4		FORNECIMENTO E TRANSPORTE DE MATERIAL BETUMINOSO		
4.1	40968	CM-30, fornecimento	t	22,52
4.2	40969	Emulsão RR-2C, fornecimento	t	61,93





	TEM	SERVIÇOS	UND	QUANT.
REF.	CÓDIGO	·		
4.3	40972	Bonificação de 15,0% sobre Materiais Betuminosos	%	15,00
4.4	60008	TR-303 (Mat. Asf. F. DNIT) 0,409XP+0,553XR+40,915 - XP=421,000 / XR=0,000 - CM-30	t	22,52
4.5	60008	TR-303 (Mat. Asf. F. DNIT) 0,409XP+0,553XR+40,915 - XP=421,000 / XR=0,000 - RR-2C	t	61,93
5		OBRAS COMPLEMENTARES		
5.1	40903	Cerca de arame farpado 4 fios com postes cada 2,5 m, esticadores de concreto a cada 25,0 m	m	920,00
5.2	40902	Deslocamento de cerca de madeira com 4 fios de arame	m	3.237,12
5.3	40910	Abrigo de Ônibus - Rodovia Rural - 3,40 m x 6,00 m	un	4,00
5.4	40915	Calçada de concreto fck->15 MP, camurçado c/ argam. cimento e areia 1:4, lastro de brita e 8 cm de concreto, incl. preparo da caixa e transp. da brita	m²	80,00
6		SINALIZAÇÃO		
6.1		Sinalização Pista		
6.1.1	40925	Sinalização horizontal TMD->400, vida útil 2 a 3 anos, taxa->0,60 L/m²	m²	642,00
6.1.2	40932	Tacha refletiva monodirecional, fornecimento e aplicação	un	528,00
6.1.3	40935	Tachão refletivo birrefletorizado, fornecimento e aplicação	un	52,00
6.1.4	40936	Sinalização vertical com chapa revestida em película, inclusive suporte em madeira	m²	43,66
6.2		Sinalização em fase de obra		
6.2.1	42046	Cones para sinalização, fornecimento e colocação	un	30,00
6.2.2	42047	Elementos de madeira para sinalização - cavaletes	un	20,00
6.2.3	40937	Sinalização vertical com chapa em esmalte sintético	m²	30,00
7		RECUPERAÇÃO AMBIENTAL		
7.1	42200	Hidrossemeadura simples em taludes	m²	7.440,00
7.2	42041	Barreira de Siltagem com escoras de eucalipto, diâm. 0,10m e a altura 1,60m, espaçadas a cada 2,0 m, 1 reaproveitamento	m	560,00
7.3	42044	Reunião de Comunicação Social inclusive material de consumo	un	2,00
8		CADASTRO DE REDES DE SERVIÇOS PÚBLICOS		
8.1	LG-002	Remanejamento de postes	un	10,00
9		INSTALAÇÃO DE CANTEIRO, MOBILIZAÇÃO E DESMOBILIZAÇÃO		
9.1		Serviços preliminares		
9.1.1	40167	Limpeza, desmatamento e destocamento de árvores com diâmetro até 15 cm, com trator de esteira	m²	2.400,00
9.1.2	40221	Escavação e carga de material de 1ª categoria, com trator de esteira e pá carregadeira	m³	720,00
9.1.3	40177	Espalhamento de material de 1ª categoria com trator de esteiras	m³	720,00
9.1.4	42201	Hidrossemeadura simples em terrenos planos	m²	2.400,00
9.1.5	41500	Placa de obra nas dimensões de 3,0 x 6,0 m, padrão DER-ES	m²	18,00





I	TEM	SERVIÇOS	UND	QUANT.
REF.	CÓDIGO	,	UND	QUANT.
9.1.6	41501	Rede de água c/ padrão de entrada d'água diâm. 3/4" conf. CESAN, incl. tubos e conexões p/ aliment., distrib., extravas. e limp., cons. o padrão a 25m	m	60,00
9.1.7	41499	Rede de esgoto, contendo fossa e filtro, incl. tubos e conexões de ligação entre caixas, considerando distância de 25m	m	60,00
9.1.8	41503	Rede de luz, incl. padrão entr. energia trifás. cabo ligação até barracões, quadro distrib., disj. e chave de força, cons. 20m entre padrão entr.e QDG	m	60,00
9.1.9	41527	Reservatório de fibra de vidro de 1000 L, incl. suporte em madeira de 7x12cm, elevado de 4m	un	1,00
9.1.10	41556	Pó de pedra, fornecimento e espalhamento	m³	85,00
9.1.11	40915	Calçada de concreto fck->15 MP, camurçado c/ argam. cimento e areia 1:4, lastro de brita e 8 cm de concreto, incl. preparo da caixa e transp. da brita	m²	190,00
9.1.12	40901	Cerca de arame liso 4 fios com mourões cada 2,0 m, esticadores de madeira, a cada 20,0 m, inclusive transporte de mourão e arame liso	m	200,00
9.1.13	41555	Sistema separador de água e óleo	un	1,00
9.1.14	LG-003	Manutenção canteiro de Obras	mês	6,00
9.2		Instalações		
9.2.1	41498	Barracão com sanitário, em chapa compensada 12 mm e pont. 8x8cm, piso cimentado e cobertura em telha de fibroc. 6mm, incl. ponto de luz e cx. inspeção	m²	129,00
9.2.2	41528	Galpão em peças de madeira 8x8cm e contravent. de 5x7cm, cobertura de telhas de fibroc. de 6mm, incl. ponto e cabo de alimentação da máquina	m²	75,00
9.2.3	41529	Sanitário e vestiário de 40/60 func., c/ 33,90m², paredes chapa compens. 12mm e pont. 8x8cm, piso ciment., cobert. telha fibroc., incl. luz e cx. insp	un	1,00
9.2.4	41530	Refeitório c/ paredes chapa de comp. 12mm e pont. 8x8cm, piso ciment. e cob. telhas fibroc. 6mm, incl. ponto de luz e cx. de insp. (1,21m²/func/turno)	m²	30,00
9.2.5	40376	Aço CA-50, fornecimento, dobragem e colocação nas formas (preço médio das bitolas)	kg	658,00
9.2.6	40313	Formas planas de madeira com 04 (quatro) reaproveitamentos, inclusive fornecimento e transporte das madeiras	m²	44,80
9.2.7	40360	Concreto estrutural fck -> 20,0 MPa, tudo incluído	m³	13,16
9.3		Mobilização e Desmobilização		
9.3.1	41544	Mobilização e desmobilização de equipamentos com carreta prancha (máximo)	h	100,00
9.3.2	41545	Mobilização e desmobilização de caminhão carroceria (máximo)	h	10,00
9.3.3	41546	Mobilização e desmobilização de caminhão basculante (máximo)	h	20,00
9.3.4	41547	Mobilização e desmobilização de caminhão tanque (6.000 L) (máximo)	h	10,00
10		CONTROLE TECNOLÓGICO DOS SERVIÇOS		
10.1	42532	Equipe de Laboratório (Mão de Obra)	mês	6,00





I	TEM	SERVICOS	UND	OHANT
REF.	CÓDIGO	SERVIÇOS	UND	QUANT.
10.2	42531	Equipe de Topografia (Mão de Obra)	mês	6,00
11		ADMINISTRAÇÃO LOCAL		
11.1	LG-001	Administração local	mês	6,00

7.2 Quadro Resumo das Distâncias de Transportes

C i -	14	A A sub sub sub	Percurso -	Transporte		
Serviço	Item	Material	Origem/Destino	XP	XR	Total
		Distância até o po	onto médio da Obra			
		RR-2C	REDUC (RJ) - Canteiro	421,00	0,00	421,00
OD OD	TSBD	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	0,00	35,00
αÇί		Areia	Areal (A1) - Pista	34,50	1,10	35,60
Pavimentação	Sub-Base Solo Estabilizado	Saibro	Jazida de Solo (J4) - Pista	0,00	14,84	14,84
αvi	Base de 80% Brita	Brita	Pedreira P1 - Pista	35,00	1,04	36,04
ď	Graduada + 20% Solo	Solo	Canteiro p/pista	0,00	1,04	1,04
	Imprimação	CM - 30	REDUC (RJ) - Canteiro	421,00	0,00	421,00
	Pintura de Ligação	RR - 2C	REDUC (RJ) - Canteiro	421,00	0,00	421,00
rtes is	Concreto	Brita	Pedreira (P1) - Pista	34,50	2,14	35,60
Cia	Estrutural	Areia	Areal (A1) - Pista	34,50	2,14	35,60
ora de Espe	Concreto Ciclópico	Cimento	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
Obj.	Canaleta de Concreto Boca	Pedra de Mão	Pedreira (P1) - Pista	35,00	1,04	36,04
enagem Obra de Arte Correntes e Especiais	de Bueiro Caixa de Passagem	Aço	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
Drenagem Obra de Artes Correntes e Especiais	Saída D'água Muro de Arrimo Testa para Dreno etc.	Formas/Madeira/ Madeiriti	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
iais		Geotêxteis	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
spec	Dreno Profundo	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	1,04	36,04
Φ		Areia	Areal (A1) - Pista	34,50	2,14	35,60
Drenagem es Correntes	Colchão Drenante	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	1,04	36,04
naç		Areia	Areal (A1) - Pista	34,50	2,14	35,60
Drenagem Obra de Artes Correntes e Especiais	Transp. de Segmento de Sarjeta Bueiros Tubulares de Concreto	Tubos	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
Obr	Poço de Visita	Tampão F.F.A.P	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54





		Mourões de Madeira	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
	Cerca de Arame Farpado	Esticadores de Madeira	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
		Arame Farpado	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
ntares	Sinalização Horizontal	Tintas	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
lemer	Sinalização Vertical	Pórtico/Semi- Pórticos	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
Obras Complementares Meio Ambiente	Revestimento Vegetal	Grama	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
	Barreira de Segurança	Formas de Madeirit	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
0	Defensa Metálica	Lâmina Maleável	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
	Calçada de	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	1,04	36,04
	Concreto fck:	Areia	Areal (A1) - Pista	34,50	2,14	35,60
	25MPa	Cimento	Fornecedor (Linhares) - Pista	47,90	2,90	50,80

7.3 Diagrama de Localização de Materiais

A seguir apresentamos o diagrama de localização dos materiais necessários a execução da obra.



ORIGEM / DESTINO	ESTACA DE		DISTÂNCIA* (K	m)
ORIGEM / DESTINO	REFERÊNCIA	PAVIM.	Ñ PAVIM.	TOTAL
PEDREIRA P1 - ULTRAMAR	0+0,00	35,00	0,00	35,00
PEDREIRA P2 - CONCRESUL	0+0,00	49,20	0,00	49,20
JAZIDA J1 - FAZ. KIMELA	104+1,05	0,00	7,10	7,10
JAZIDA J2 - FAZ. SÃO BENTO	0+0,00	5,40	14,80	20,20
JAZIDA J3 - FAZ. CAMPO DO LIMÃO	0+0,00	6,90	2,40	13,80
JAZIDA J4 - FAZ. SIRICÓRIA	104+1,05	0,00	13,80	13,80
AREAL A1 - AREAL DO HELINHO	0+0,00	1,10	34,50	35,60

						Distância at	té o po	nto médio/canteiro da (Obra				
Serviço	Item	Material	Percurso - Origem/Destino	Transpo	rte (DM1	em Km)	Serviço	Item	Material	Percurso - Origem/Destino	Transpo	rte (DMT	em Km)
	-	RR-2C	Duque de Caxias (RJ) - Canteiro	421,00	0,00	421,00			Geotêxteis	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
	TSBD	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	0,00	35,00	1	Dreno Profundo	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	0,00	35,00
_		Areia	Areal (A1) - Canteiro	34,50	1,10	35,60	88 as		Areia	Areal (A1) - Pista	35,60	1,04	36,64
ação	0.10. 0.15.1.7		Jazida de Solo (J4) - Pista	0.00	14.84	14.84	agem Obra s Correntes Especiais	0.115 D	Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	0,00	35,00
nent	Sub-Base Solo Estabilizado	Saibro	00200 00 000 (01) 1 1000	"""	,•	,	enagem rtes Corr e Espec	Colchão Drenante	Areia	Areal (A1) - Pista	35,60	1,04	36,64
Pavimenta	Base de 80% Brita Graduada	Brita	Pedreira P1 - Pista	35,00	1,04	36,04	Drenaç de Artes e E	Transp. de Segmento de Sarjeta Bueiros Tubulares de Concreto	Tubos	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
	+ 20% Solo	Solo	Canteiro p/pista - Pista	0,00	1,04	1,04		Poço de Visita	Tampão F.F.A.P	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
	Imprimação	CM - 30	Duque de Caxias (RJ) - Canteiro	421,00	0,00	421,00			Mourões de Madeira	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
	Pintura de Ligação	RR - 2C	Duque de Caxias (RJ) - Canteiro	421,00	0,00	421,00	1	Cerca de Arame Farpado	Esticadores de Madeira	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
	Concreto Estrutural Concreto Ciclópico Canaleta de Concreto	Brita	Pedreira (P1) - Pista	35,00	1,04	36,04	1		Arame Farpado	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
ais		Areia	Areal (A1) - Pista	34,50	2,14	36,64	_s	Sinalização Horizontal	Tintas	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
Artes	Boca de Bueiro	Cimento	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54	Complementares Meio Ambiente	Sinalização Vertical	Pórtico/ Semi-Pórticos	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,04
ade/ seE	Caixa de Passagem Saída D'água	Pedra de Mão	Pedreira (P1) - Pista	35,00	1,04	36,04	Ambi	Revestimento Vegetal	Grama	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
Obra de Artes Correntes e Especia	Muro de Arrimo Testa para Dreno	Aço	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54	Somp Meio	Barreira de Segurança	Formas de Madeirit	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54
Co	etc.	Formas/Madeira/ Madeiriti	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49,50	1,04	50,54	Obras (Defensa Metálica	Lâmina Maleável	Fornecedor (Vitória) - Pista	167,00	1,04	168,0
3S · 4	istâncias em relação ao po	nto médio do t	recho	•	•	•	ō		Brita	Pedreira (P1) - Canteiro	35,00	0,00	35,00
DO U	iotanolao om relação ao po	into modio do t	10010.					Calçada de Concreto fck: 25MPa	Areia	Areal (A1) - Pista	35,60	1,04	36,64
							l	1	Cimento	Fornecedor (Cachoeiro) - Pista	49.50	1.04	50.54

Nova rgem Grande Moledo Belo **ICONHA** ES 289 Morro Grande CACHOEIRO Sra Aparecida DE ITAPEMIRIM **RIO NOVO** Itaputanga Capim DO SUL Angola ES 150 PIÚMA do Frade ada ovia **ATÍLIO** Itaóca 🎉 VIVÁCQUA (A1)ITAPEMIRIM' São Paulinho MARATAÍZES São José 🛕 das Torres **PRESIDENTE** Lagoa D'Antas Lagoa do Siri **KENNEDY**

> **REVISÕES** PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY LUGARE APROVAÇÃO N° Projeto Final de Pavimentação e Implantação odovia: ESTRADAS VICINAIS Eng° Coordenador Nome: João Henrique Fardin Trecho: ES-162 - CACIMBINHAS Crea: ES - 005820/D ART n°: 082 015 013 3756 OUTUBRO 2015 Visto: Desenhista: Lorraine Bonaparte Eng° Responsável PROJETO DE PAVIMENTAÇÃO CROQUI DE OCORRÊNCIAS Crea: ES - 008578/D ART n°: 082 015 008 5629 90





7.4 Demonstrativo de Quantidade de Pavimentação

		ē	antitativ	Quantitativos de Pavimentacão	mentacão	_		
PAVIMENTAÇÃO								
Regularização e compactação do sub-leito (100% P.I.) H -> 0,15 m	Estaca Inicial	Estaca Final		Extensão (m)	Largura (m)	Consumo (m²/und)	Total (m²)	
Pista	00 + 0	104 + 1,60		2.081,60	10,60		22.064,96	
Pontos de ônibus	18 + 10,00	,	Д)	à	97,00	00'.26	04 Pontos de Ônibus
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田			97,00	00'.	04 Pontos de Ônibus
Pontos de ônibus	96 + 0,00		田			97,00	97,00	04 Pontos de Ônibus
Pontos de ônibus	58 + 0,00		Д			97,00	97,00	04 Pontos de Ônibus
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	10,00	7,00	н	70,00	
Total	0 4						22.522,96 m²	
Estabilização granulométrica de solo s/ mistura 100% P.I.	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Extensão (m)	Largura (m)	Espessura (m)	Total (m³)	
Pista	00 + 0	104 + 1,60		2.081,60	9,60	0,20	3.996,67	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		Д			0,20	19,40	Area 97,00m²
Pontos de ônibus	26 + 0,00		Ξ			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	96 + 0,00		田			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	58 + 0,00		Q			0,20	19,40	Área 97,00m²
Limpa Rodas	44 + 10,00	+ 0	D	10,00	6,70	0,20	13,40	
Total							4.087,67 m³	
7000 77 1 1 1				z	2	-		
base de soto or na, 20% em peso, inclusive fornecimento e transporte da brita	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Exterisoro (m)	(m)	(m)	$Total (m^3)$	
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		2.081,60	9,00	0,20	3.746,88	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		Д			0,20	19,40	Area 97,00m²
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	96 + 0,00		田			0,20	19,40	Área 97,00m²
Pontos de ônibus	98 + 0,00		D			0,20	19,40	Área 97,00m²
Limpa Rodas	44 + 10,00	+ 0	D	10,00	6,40	0,20	12,80	
Total							3.837,28 m³	
Imprimação exclusive fornecimento e transporte	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Extensão	Largura	Área (m²)	Total (m²)	
Pista	00 + 0	104 + 1,60		2.081,60	8,80		18.318,08	
Pontos de ônibus	18 + 10,00	3	Д	2		97,00	97,00	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田			97,00	97,00	
Pontos de ônibus	96 + 0,00		山			97,00	00,76	
Pontos de ônibus	58 + 0,00	12	ДΙ		0.00	97,00	97,00	
Limpa Rodas	44 + 10,00	+ 0	D	10,00	6,20		62,00	
Total							18.768,08 m²	





		Ø	vantitativ	Quantitativos de Pavimentação	nentação	92					
T.S.B.D. com capa selante, executado c/ Multidistribuidor exclus, forn. e transp. com. da emulsão, inclus, lavagem brita e transp.	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Extensão (m)	Largura (m)	Área (m²)	Total (m²)				
Contest c.at et a, 1911 a Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		2.081,60	8,80		18.318,08				
Pontos de ônibus	18 + 10,00		О			97,00	97,00				
Pontos de ônibus	26 + 0,00		Ξ			97,00	97,00				
Pontos de ônibus	56 + 0,00		Щ			97,00	97,00				
Pontos de ônibus	58 + 0,00		D			97,00	97,00				
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	10,00	00'9	is.	00,09				
Total							18.766,08	m²			
Escavação e carga de material de 1ª categoria com escavadeira	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m³)	F.E.	%	Total (m ³)		2	2	
Pista	0 + 0,00	104 + 1,60		3.996,67	1,250	100,000	4.995,00			10	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		D	19,40	1,250	100,000	24,00				
Pontos de ônibus	26 + 0,00		田	19,40	1,250	100,000	24,00				
Pontos de ônibus	56 + 0,00		田	19,40	1,250	100,000	24,00				
Pontos de ônibus	58 + 0,00		Д	19,40	1,250	100,000	24,00				
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	13,40	1,250	100,000	16,00				
Total				4.087,67	81	31	5.107,00	m³	5	O.	
Aquisição de solo de jazida comercial (saibreira)	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m³)	F.E.	%	Total (m³)		rasdO	Observações	
							5.107,00		Ver item	#REF!	
Total							5.107,00 m ³	\mathbf{n}^{3}			
Bonificação de 15% sobre aquisição de materiais	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m³)	F.E.	%	Total (%)			ń	
							15,00				
Total				175			15,00 %	%			
Transporte de materiais para DMT acima de 15 KM (Caminhão 0,197XP+0,209XR+7,593 -	Estaca Inicial	Estaca Final	Pos.	Vol. (m³)	XP (km)	XR (km)	Total (t)	y (t/m³)	Vol x XP	Vol x XR	
XP=0,000 / XR=0,000 - Material p/sub-base				EI 80	e a						
Material p/sub-base	6									20	
Pista	00,00 + 0	104 + 1,60		4.995,00		ı.	10.169,82	2,036		t.	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		D	24,00	Е.	I.o.	48,86	2,036	ř	tg.	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		Э	24,00	31	g. 1	48,86	2,036	ñ	9	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		Э	24,00			48,86	2,036	Ĩ	ļ	
Pontos de ônibus			Д	24,00	T)	II.	48,86	2,036	ř	1:	
Limpa Rodas	44 + 10,00		D	16,00		9.	32,58	2,036	5	9	
Total				5.107,00	а	33	10.397,85		ã	331	





		ō	vantitativ	Quantitativos de Pavimentação	nentação						
LOCAL COM DMT ATÉ 3.0 KM (Caminhão basculante) 0,818XP+0,903XR+1,434 - XP=0,000 / XR=1,027 - Material p/base - Origem Canteiro - Material p/base - Origem Canteiro	Estaca Inicial	Estaca Final	Vol. (m³) Base	Vol. (m³) Solo	%	XR (km)	Total (t)	y (t/m²) Mistura	γ (t/m²) Solo	Vol x XR	
Material p/base - Origem Canteiro											
Pista	00 + 0	104 + 1,60	3746,880	964,49	20,000	1,042	1.639,63	2,188	1,70	1.004,61	
Pontos de ônibus	18 + 10,00		19,400	4,99	20,000	0,190	8,49	2,188	1,70	6,0	
Pontos de ônibus	26 + 0,00		19,400	4,99	20,000	0,260	8,49	2,188	1,70	1,30	
Pontos de ônibus	96 + 0,00		19,400	4,99	20,000	0,560	8,49	2,188	1,70	2,80	
Pontos de ônibus	98 + 0,00		19,400	4,99	20,000	0,580	8,49	2,188	1,70	2,90	
Limpa Rodas	44 + 10,00		12,800	3,29	20,000	0,450	5,60	2,188	1,70	1,48	
Total				987,76	Si'	1,027	1.679,19	t	10,20	1.014,04	
FORNECIMENTO E TRANSPORTE DE MATER	MATERIAL BETUMINOSO	OSO		1						i.	
CM-30, fornecimento					Área (m²)	Taxa (t/m²)	Total (t)				
Imprimação					18.768,08	0,00120	22,52				
Total							22,52	t			
Emulsão RR-2C, fornecimento					Área (m²)	Taxa (t/m²)	Total (t)				
TSBD					18.766,08	0,00330	61,93				3
Total							61,93	t.			e - 0
Bonificação de 15,0% sobre Materiais Betuninosos							Total (%)				
Total							15,00	%			
TR-303 (Mat. Asf. F. DNIT) 0,409XP+0,553XR+40,915 - XP=421,000 / XR=0,000 - CM-30 CM-30					XP (km) 421,000	XR (km)	Total (t) 22,52				
Total					421,000	1	22,52	t			
TR-303 (Mat. Asf. F. DNIT)					2,00	7 dy	(4) (7) F				
0,402AT-0,503AR+40,915 - AF-421,000 / XR=0,000 - RR-2C RR-2C					421,000		10tt (t)				
Total					421,000	ш	61,93	t			





8 INFORMAÇÕES PARA O PLANO DE EXECUÇÃO DA OBRA

8.1 Fatores Condicionantes

8.1.1 Localização

O segmento está localizado no município de Presidente Kennedy, compondo o Lote I de rodovias a serem pavimentadas no município.

8.1.2 Clima

O clima predominante é tropical quente e úmido do tipo Aw (segundo a classificação do clima de Köppen), caracterizado geralmente por uma curta e pouco sensível estação seca no inverno. Durante a maior parte do ano, os ventos predominantes são nordeste (NE), provenientes do Oceano Atlântico devido à massa aquecida Tropical Atlântica. No inverno ocorre com frequência o vento sudoeste (SW), devido à massa Polar Antártica(mPa).

Devido às chuvas orográficas, os índices pluviométricos da região serrana são mais elevados que os do litoral. Enquanto, nas encostas, os índices de chuva oscilam entre 1.200 a 2.000 mm; no litoral a precipitação média anual situa-se entre 1.100 e 1.300 mm. As chuvas são geralmente concentradas nos meses de verão, sendo o inverno seco.

8.1.3 Apoio Logístico e Condições de Acesso

O apoio logístico a obras estará alocado nos municípios de Presidente Kennedy e Cachoeiro do itapemirim, que possuem toda infra-estrutura de serviços, tais como bancos, hospitais, energia elétrica, etc.

8.2 Organização e Prazo

8.2.1 Prazo

O prazo previsto para a execução da obra são de 180 (cento e oitenta) dias corridos.





8.2.2 Cronograma Físico

ITEN 0 DE 0ED\(1000				DIAS		
ITENS DE SERVIÇOS	30	60	90	120	150	180
TERRAPLENAGEM						
DRENAGEM E OAC						
PAVIMENTAÇÃO						_
FORNECIMENTO E TRANSPORTE DE MATERIAL BETUMINOSO						
OBRAS COMPLEMENTARES						
SINALIZAÇÃO						
RECUPERAÇÃO AMBIENTAL						
CADASTRO DE REDES DE SERVIÇOS PÚBLICOS						
INSTALAÇÃO DE CANTEIRO, MOBILIZAÇÃO E DESMOBILIZAÇÃO						
CONTROLE TECNOLÓGICO DOS SERVIÇOS						
ADMINISTRAÇÃO LOCAL						





8.2.3 Pessoal Técnico necessário a Execução da Obra

PESSOAL DE NÍVEL SUPERIOR

_	Engenheiro Residente	01
	Lingorii ioli o Rosidoriio	0 1

PESSOAL DE NÍVEL TÉCNICO	
- Encarregado Geral	01
- Encarregado de Terraplenagem	01
- Encarregado de Pavimentação	01
- Encarregado de Obras-de-Arte Correntes e Drenagem	01
- Encarregado de Topografia	01
- Topógrafo Auxiliar	01
- Encarregado de Seção Técnica	01
- Encarregado de Laboratório	01
- Técnico de Meio Ambiente	01
- Técnico de Segurança	01

RELAÇÃO DE EQUIPAMENTO MÍNIMO

Equipamentos	Quantidades
Trator de esteiras	3
Carregadeira	3
Caminhão Basculante	15
Caminhão Multidistribuidor - TSBD	01
Motoniveladora	2
Trator de Pneus	2
Comboio de Lubrificação	1
Compressor	2
Rompedores	2
Tanque de Estocagem	2
Caminhão Espargidor	1
Caminhão Pipa	1
Compactador Placa	2
Grade de Discos	1
Rolo Compactação	2
Betoneira	2
Compactador Sapo	2
Retroescavadeira	2
Escavadeira Hidráulica	1

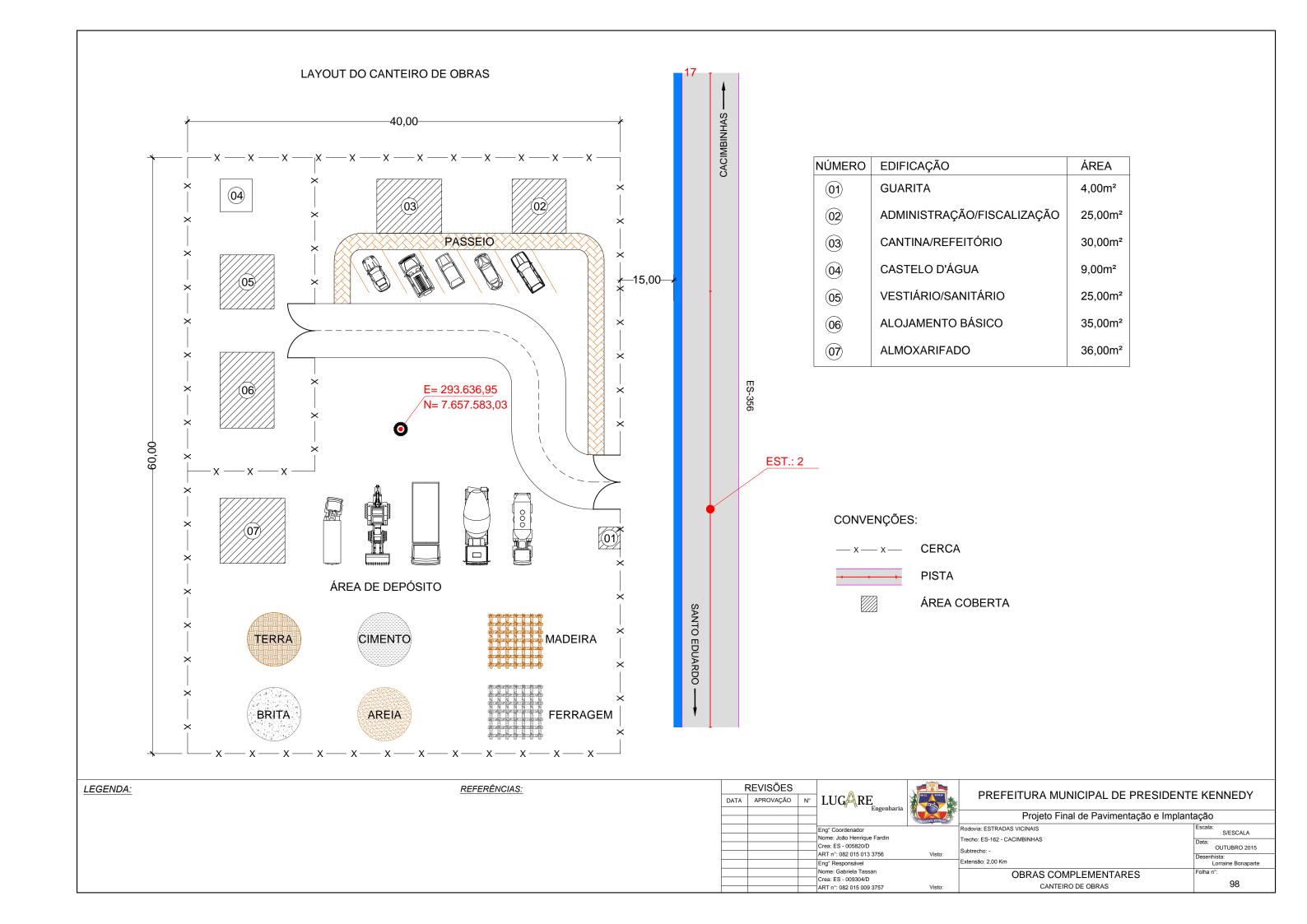




Equipamentos	Quantidades
Caminhão Munck	1
Caminhão Carroceria	2
Equip. Pintura de Faixas	1
Aparelhagem de Topografia	1
Equipamento de Informática	1
Laboratório de Solos	1
Laboratório de Concreto	1

8.3 Canteiro de Obras

O canteiro de obras está previsto na estaca 0+0,00 - lado esquerdo, conforme projeto constante do presente volume.







9 Anotações de Responsabilidade Técnica

João Henrique Fardin - Coordenador e Co-Chefe de Equipe de Estudos Topográficos, Geotécnicos e Projetos Geométrico, Drenagem, Terraplenagem, Pavimentação, Obras Complementares, Sinalização e Desapropriação - ART 0820150130765

Nilton Ferreira Valadão - Chefe de Equipe de Projeto Geométrico e Co-Chefe de Equipe de Estudos Topográficos, Geotécnicos e Projetos de Drenagem, Terraplenagem, Pavimentação, Obras Complementares, Sinalização e Desapropriação - ART 0820150130765.

Daniel Pereira Silva - Chefe de Equipe de Projeto de Drenagem e Obras Correntes e Co-Chefe de Equipe de Estudos Topográficos, Geotécnicos e Projetos Geométrico, Terraplenagem, Pavimentação, Obras Complementares, Sinalização e Desapropriação - ART 0820150130824.

Regiovilson Angelo da Silva - Chefe de Equipe de Pavimentação e Orçamento e Co-Chefe de Equipe de Estudos Topográficos, Geotécnicos e Projetos Geométrico, Terraplenagem, Drenagem e Obras Correntes, Obras Complementares, Sinalização, Desapropriação e Estudos Ambientais - ART 08201500085629.

Gabriela Tassan - Chefe de Equipe de Estudos Ambientais e e Orçamento e Co-Chefe de Equipe de Estudos Topográficos, Geotécnicos e Projetos Geométrico, Terraplenagem, Pavimentação, Drenagem e Obras Correntes, Obras Complementares, Sinalização, Desapropriação e Estudos Ambientais - ART 0820150093757.



CREA-ES

ART de Obra ou Serviço 0820150133756

ART de Equipe

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do ES

Vinculado à ART Nº 0820150085629 1. Responsável Técnico JOÃO HENRIQUE FARDIN RNP: 0806840730 Título profissional: ENGENHEIRO CIVIL, ENGENHEIRO MECÂNICO Registro: ES-005820/D Registro: 999999 Empresa contratada: SERVIÇO AUTÔNOMO 2. Dados do Contrato CPF/CNPJ: 04670695000170 Contratante: LUGARE ENGENHARIA LTDA EPP Nº: 685 Rua: RUA DAS PALMEIRAS Bairro: SANTA LUCIA Complemento: SALA 1107 CEP: 29056210 Cidade: VITÓRIA UF: ES Vinculado à ART: 0820150085629 Telefone: Valor do Contrato/Honorários: R\$ 20.000,00 Tipo de contratante: 3. Dados da Obra/Serviço Nº: SN Rua: DIVERSAS RODOVIAS NO MUNICÍPIO Bairro: VÁRIOS Quadra: Lote: Complemento: CEP: 29350000 UF ES Cidade: Presidente Kennedy Coordenadas Geográficas:, Previsão de término: 07/05/2016 Data de início: 07/05/2015 Código: CPF/CNPJ: Proprietário: prefeitura municipal de presidente kennedy 4. Atividade Técnica Qtde de Pavimento(s): 0 Nº Pavimento(s): 0 Dimensão/Quantidade: 0 Unidade de medida: m2 ATIVIDADE(S) TÉCNICA(S): 8 - EXECUÇÃO DE OBRA E/OU SERVIÇOS TÉCNICOS PARTICIPAÇÃO: NATUREZA: 100 - RESPONSABILIDADE TÉCNICA NÍVEL: 100 - COORDENAÇÃO TÉCNICA NATUREZA DO(S) SERVIÇO(S): 1102 - RODOVIAS, 6101 - TRABALHOS TOPOGRÁFICOS, 6203 - LEVANTAMENTOS GEODÉSICOS TIPO DA OBRA/SERVIÇO: 301 - RODOVIAS, 307 - DRENAGEM PLUVIAL / OBRA DE ARTE CORRENTE, 308 - SINALIZAÇÃO VIÁRIA -HORIZONTAL/VERTICAL/SEMAFÓRICA, 309 - PAVIMENTAÇÃO PROJETO(S)/SERVIÇO(S): 100 - NENHUM Após a conclusão das atividades técnicas o profissional deverá proceder a baixa desta ART 5. Observações COORDENAÇÃO NA ELABORAÇÃO DE PROJETOS EXECUTIVOS DE ENGENHARIA CIVIL PARA MELHORIAS OPERACIONAIS E PAVIMENTAÇÃO DE RODOVIAS VICINAIS MUNICIPAIS LOCALIZADOS NOS SEGUINTES TRECHOS. ES 060 - LOTEAMENTO NOVO MAR (MAROBÁ), JAQUEIRA - SANTO EDUARDO, JAQUEIRA - AREINHA, AVENIDA SANTO EDUARDO, ES 060 - JAQUEIRA, ES 162 - CACIMBINHA, DOIS CORAÇÕES - COMISSÃO, SÃO SALVADOR - SANTANA FELIZ, SANTANA FELIZ - ES 060, ES 162 - SÃO SALVADOR - DIVISA COM ITAPEMIRIM, CONTRATO 113/2015 6. Declarações Cláusula Compromissória: qualquer conflito ou litígio originado do presente contrato, bem como sua interpretação ou execução, será resolvido por arbitragem, de acordo com a Lei nº 9.307, de 23 de setembro de 1996, por meio do Centro de Mediação e Arbitragem - CMA vinculado ao Crea-ES, nos termos do respectivo regulamento de arbitragem que, expressamente, as partes declaram concordar.

Acessibilidade: <declara a aplicabilidade das regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação específica e no Decreto nº 5.296, de 2 de dezembro de 2004, às atividades profissionais acima relacionadas.>

7. Entidade de classe 9. Informações

SENGE	- SINDICATO DOS ENGENHEIROS DO ESTADO DO ESPIRITO	;

8. Assinaturas		
eclaro serem verda	ima	
	de	de
Local	Mardon	а
DAOL	HENRIQUE FARDIN - CPF: 4706317	3715
	ENHARIA LTDA EPP - CPE/CNP I: DAS	

^{9A}ATART é válida somente quando quitada, mediante apresentação do comprovante do pagamento ou conferência no site do Crea.

- * A autenticidade deste documento pode ser verificada no site www.creaes.org.br ou www.confea.org.br
- * A guarda da via assinada da ART será de responsabilidade do profissional e do contratante com o objetivo de documentar o vinculo contratual.

www.creaes.org.br creaes@creaes.org.b tel: (27) 3134-0046 art@creaes.org.br





CREA-ES

ART de Obra ou Servico 0820150130765

ART de Equipe Vinculado à ART Nº 0820150085629

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do ES

	1.	Responsável Técnico	
NILTO	N	FERREIRA VALADAO	

Título profissional: ENGENHEIRO CIVIL

Empresa contratada: SERVIÇO AUTÔNOMO

RNP: 2004598743 Registro: RJ-045889/D

Registro: 999999



2. Dados do Contrato

Contratante: LUGARE ENGENHARIA LTDA EPP

Rua: RUA DAS PALMEIRAS

Complemento: SL 1107 Cidade: VITÓRIA

Telefone: (27) 3317-3850

Valor do Contrato/Honorários: R\$ 10.000,00

CPF/CNPJ: 04670695000170

Nº: 685

Bairro: SANTA LUCIA

CEP: 29056210 UF: FS

Vinculado à ART: 0820150085629

Lote:

Tipo de contratante:

_ 3. Dados da Obra/Servico .

Rua: RUA ATILIO VIVAQUA

Complemento:

Bairro: CENTRO

UF: ES

Quadra:

CEP: 29350000

Cidade: Atílio Vivácqua Data de início: 07/05/2015

Previsão de término: 07/05/2016

Coordenadas Geográficas: ,

Código: CPF/CNPJ:

Nº: 79

Proprietário: prefeitura municipal de presidente kennedy

_ 4. Atividade Técnica _

Qtde de Pavimento(s): 0 Nº Pavimento(s): 0 Dimensão/Quantidade: 0 Unidade de medida: m2

ATIVIDADE(S) TÉCNICA(S): 5 - ELABORAÇÃO DE PROJETO/ ESPECIFICAÇÃO

PARTICIPAÇÃO:

NATUREZA: 103 - AUTORIA NÍVEL: 104 - EXECUÇÃO

NATUREZA DO(S) SERVIÇO(S): 1102 - RODOVIAS, 1108 - SISTEMA DE DRENAGEM E/OU IRRIGAÇÃO, 1109 - PONTES E GRANDES

ESTRUTURAS

TIPO DA OBRA/SERVIÇO: 301 - RODOVIAS, 307 - DRENAGEM PLUVIAL / OBRA DE ARTE CORRENTE, 308 - SINALIZAÇÃO VIÁRIA -

HORIZONTAL/VERTICAL/SEMAFÓRICA, 309 - TERRAPLENAGEM/PAVIMENTAÇÃO

PROJETO(\$)/SERVIÇO(\$): 9 - ESTUDO GEOTÉCNICO, 10 - ESTUDO TOPOGRÁFICO, 14 - PROJETO TERRAPLE.DRENAGEM

/PAVIMENTAÇÃO, 17 - PROJETO DE SINAL VERTICAL, HORIZONTAL

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

	5.	Observações	
--	----	-------------	--

CHEFE DE EQUIPE DE PROJETO GEOMÉTRICO E CO-RESPONSÁVEL NA ELABORAÇÃO DE PROJETOS EXECUTIVOS DE ENGENHARIA CIVIL PARA MELHORIAS OPERACIONAIS E PARODOVIA VICINAIS MUNICIPAIS LOCALIZADO NO MUNICÍPIO DE PRESIDENTE KENNEDY, CONFORME CONTRATO 113/2015.

Cláusula Compromissória: qualquer conflito ou litígio originado do presente contrato, bem como sua interpretação ou execução, será resolvido por arbitragem, de acordo com a Lei nº 9.307, de 23 de setembro de 1996, por meio do Centro de Mediação e Arbitragem - CMA vinculado ao Crea-ES, nos termos do respectivo regulamento de arbitragem que, expressamente, as partes declaram concordar.

Acessibilidade: <declara a aplicabilidade das regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação específica e no Decreto nº 5.296, de 2 de dezembro de 2004, às atividades profissionais acima relacionadas.>

7. Entidade de classe

NENHUMA ENTIDADE

8. Assinaturas

Declaro serem verdadeiras as informações acima

data ADAO - CPF: 24195979749

LUGARE ENGENHARIA LTDAGPP - CPF/CNPJ: 04670695000170

9. Informações

* A ART é válida somente quando quitada. mediante apresentação do comprovante do pagamento ou conferência no site do Crea.

- dade deste documento pode ser verificada no site s.org.br ou www.confea.org.br
- A guarda da via assinada da ART será de responsabilidade do profis do contratante com o objetivo de documentar o vinculo contratual.

www.creaes.org.br creaes@creaes.org.b tel: (27) 3134-0046 art@creaes.org.br



Valor ART: R\$ 67.68 U Skeyls Rada engoe/08/2015 j a Data de pagamento: 10/08/2015 Valor Pago: R\$ 67,68 Regiovilson Angelo da Silva

Engenheiro Civil CREA ES 008578/D Nosso Número: 90000000001859615



CREA-ES ART de Obra ou Serviço 0820150130824

ART de Equipe

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do ES

Vinculado à ART Nº 0820150085629 _ 1. Responsável Técnico _ **DANIEL PEREIRA SILVA** Título profissional: ENGENHEIRO CIVIL, TÉCNICO EM ESTRADAS RNP: 0800040198 Registro: ES-011430/D Empresa contratada: SERVIÇO AUTÔNOMO Registro: 999999 2. Dados do Contrato Contratante: LUGARE ENGENHARIA LTDA EPP CPF/CNPJ: 04670695000170 Rua: RUA DAS PALMEIRAS Nº: 685 Complemento: SALA 1107 Bairro: SANTA LUCIA UF: ES CEP: 29056210 Cidade: VITÓRIA Vinculado à ART: 0820150085629 Telefone: (27) 3317-3850 Valor do Contrato/Honorários: R\$ 10.000,00 Tipo de contratante: - 3. Dados da Obra/Serviço -Rua: RUA ATÍLIO VIVACQUA Nº: 79 Complemento: Bairro: CENTRO Quadra: Lote: Cidade: Atílio Vivácqua UF: ES CEP: 29350000 Data de início: 07/05/2015 Previsão de término: 07/05/2016 Coordenadas Geográficas: . Código: Proprietário: prefeitura municipal de presidente kennedy CPF/CNPJ: _ 4. Atividade Técnica . Qtde de Pavimento(s): 0 Nº Pavimento(s): 0 Dimensão/Quantidade: 0 Unidade de medida: m2 ATIVIDADE(S) TÉCNICA(S): 5 - ELABORAÇÃO DE PROJETO/ ESPECIFICAÇÃO PARTICIPAÇÃO: NATUREZA: 103 - AUTORIA NÍVEL: 104 - EXECUÇÃO NATUREZA DO(S) SERVIÇO(S): 1102 - RODOVIAS, 1108 - SISTEMA DE DRENAGEM E/OU IRRIGAÇÃO, 1109 - PONTES E GRANDES **ESTRUTURAS** TIPO DA OBRA/SERVIÇO: 301 - RODOVIAS, 307 - DRENAGEM PLUVIAL / OBRA DE ARTE CORRENTE, 308 - SINALIZAÇÃO VIÁRIA -HORIZONTAL/VERTICAL/SEMAFÓRICA, 309 - TERRAPLENAGEM/PAVIMENTAÇÃO PROJETO(S)/SERVIÇO(S): 9 - ESTUDO GEOTÉCNICO, 10 - ESTUDO TOPOGRÁFICO, 14 - PROJETO TERRAPLE.DRENAGEM /PAVIMENTAÇÃO, 17 - PROJETO DE SINAL. VERTICAL. HORIZONTAL Após a conclusão das atividades técnicas o profissional deverá proceder a baixa desta ART CHEFE DE EQUIPE DE PROJETO DE DRENAGEM. E ESTUDOS HIDROLÓGICOS E CO-RESPONSÁVEL NA ELABORAÇÃO DE PROJETOS EXECUTIVOS. DE ENGENHARIA CIVIL PARA MELHORIAS OPERACIONAIS E PAVIMENTAÇÃO DE RODOVIAS VICINAIS NO MUNICÍPIO DE PRESIDENTE KENNEDY, CONFORME CONTRATO № 113/2015 6. Declarações Cláusula Compromissória: qualquer conflito ou litígio originado do presente contrato, bem como sua interpretação ou execução, será resolvido por arbitragem, de acordo com a Lei nº 9.307, de 23 de sional setembro de 1996, por meio do Centro de Mediação e Arbitragem - CMA vinculado ao Crea-ES, nos termos do respectivo regulamento de arbitragem que, expressamente, as partes declaram concordar. Acessibilidade: <declara a aplicabilidade das regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação específica e no Decreto nº 5.296, de 2 de dezembro de 2004, às atividades profissionais acima relacionadas.> 7. Entidade de classe 9. Informações

NENHUMA ENTIDADE

8. Assinaturas Declaro serem verdadeiras as informações acima

data VA. CPF: 08694577720

> LUGARE ENGENHARIA LYDA EPP - CPF/CNPJ: 04670695000170 Lugare Engenharia

* A ART é válida somente quando quitada, mediante apresentação do comprovante do pagamento ou conferência no site do Crea.

autenticidade deste documento pode ser verificada no site ww.creaes.org.br ou www.confea.org.br

A guarda da via assinada da ART será de responsabilidade do profission do contratante com o objetivo de documentar o vinculo contratual.

www.creaes.org.br creaes@creaes.org.b tel: (27) 3134-0046 art@creaes.org.br



Engenheiro Civil CREA ES 008578/D



CREA-ES ART de Obra ou Serviço 0820150085629

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do ES

1. Responsável Técnico **REGIOVILSON ANGELO DA SILVA** RNP: 0801920043 Título profissional: ENGENHEIRO CIVIL, TÉCNICO EM ESTRADAS Registro: ES-008578/D Registro: 9798 Empresa contratada: LUGARE ENGENHARIA LTDA EPP 2. Dados do Contrato CPF/CNPJ: 27165703000126 Contratante: PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY Nº: 79 Rua: RUA ATILA VIVACQUA Bairro: CENTRO Complemento: CEP: 29350000 UF: ES Cidade: Presidente Kennedy Vinculado à ART: Telefone: (28) 3535-1917 Valor do Contrato/Honorários: R\$ 1.709.386,02 Tipo de contratante: 3. Dados da Obra/Serviço Nº 79 Rua: RUA ATILA VIVACQUA Lote: Bairro: CENTRO Quadra: Complemento: UF: ES CEP: 29350000 Cidade: Presidente Kennedy Previsão de término: 07/05/2016 Coordenadas Geográficas:, Data de início: 07/05/2015 Código: CPF/CNP.I: Proprietário: PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY 4. Atividade Técnica Qtde de Pavimento(s): 0 Nº Pavimento(s): 0 Dimensão/Quantidade: 0 Unidade de medida: m2 ATIVIDADE(S) TÉCNICA(S): 5 - ELABORAÇÃO DE PROJETO/ ESPECIFICAÇÃO PARTICIPAÇÃO: NATUREZA: 103 - AUTORIA NÍVEL: 104 - EXECUÇÃO NATUREZA DO(S) SERVIÇO(S): 1102 - RODOVIAS, 1108 - SISTEMA DE DRENAGEM E/OU IRRIGAÇÃO, 1109 - PONTES E GRANDES **ESTRUTURAS** TIPO DA OBRA/SERVIÇO: 301 - RODOVIAS, 307 - DRENAGEM PLUVIAL / OBRA DE ARTE CORRENTE, 308 - SINALIZAÇÃO VIÁRIA -HORIZONTAL/VERTICAL/SEMAFÓRICA, 309 - TERRAPLENAGEM/PAVIMENTAÇÃO PROJETO(S)/SERVIÇO(S): 9 - ESTUDO GEOTÉCNICO, 10 - ESTUDO TOPOGRÁFICO, 14 - PROJETO TERRAPLE.DRENAGEM /PAVIMENTAÇÃO, 17 - PROJETO DE SINAL VERTICAL, HORIZONTAL Após a conclusão das atividades técnicas o profissional deverá proceder a baixa desta ART 5. Observações PRESTAR SERVIÇOS TÉCNICOS DE ENGENHARIA ELABORAÇÃO DE PROJETOS EXECUTIVOS DE ENGENHARIA CIVIL PARA MELHORIAS OPERACIONAIS E PAVIMENTAÇÃO DE RODOVIAS VICINAIS
MUNICIPAIS LOCALIZADOS NOS SEGUINTES TRECHOS: ES 060 - LOTEAMENTO NOVO MAR (MAROBÁ), JAQUEIRA - SANTO EDUARDO, JAQUEIRA - AREINHA, AVENIDA SANTO EDUARDO, ES 060 - JAQUEIRA ES 162 - CACIMBINHA, DOIS CORAÇÕES - COMISSÃO, SÃO SALVADOR - SANTANA FELIZ, SANTANA FELIZ - ES 060, ES 162 - SÃO SALVADOR - DIVISA COM ITAPEMIRIM, CONTRATO /2015 6. Declarações Cláusula Compromissória: qualquer conflito ou litígio originado do presente contrato, bem como sua interpretação ou execução, será resolvido por arbitragem, de acordo com a Lei nº 9.307, de 23 de setembro de 1996, por meio do Centro de Mediação e Arbitragem - CMA vinculado ao Crea-ES, nos termos do respectivo regulamento de arbitragem que, expressamente, as partes declaram concordar. Acessibilidade: <declara a aplicabilidade das regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação especifica e no Decreto nº 5.296, de 2 de dezembro de 2004, às atividades profissionais acima relacionadas.> 9. Informações 7. Entidade de classe SENGE - SINDICATO DOS ENGENHEIROS DO ESTADO DO ESPIRITO SANTART É VÁLIDA SOMENTE QUANDO QUITADA, mediante apresentação do comprovante do 8. Assinaturas pagamento ou conferência no site do Crea. Declaro serem verdadeiras as informações acima

data Loca DA SILVA - CPF: 08714925710 * A autenticidade deste documento pode ser verificada no site www.creaes.org.br ou www.confea.org.br

A guarda da via assinada da ART serà de responsabilidade do profissional e do contratante com o objetivo de documentar o vinculo contratual.

www.creaes.org.br creaes@creaes.org.br tel: (27) 3134-0046 art@creaes.org.br



RESIDENTE KENNEDY - CPF/CNPJ: 27165703000126 PREFEITUR Data de pagamento: 27/05/2015 Valor Pago: R\$ 178,34 Registrada em 27/05/2015 Valor ART R\$ 178,34

Nosso Número: 900000000001821642

Ruy Candido Athayda Eng®. Civil CREA nº 6134-D/65 Matr. PMPK nº 807



CREA-ES

ART de Obra ou Serviço 0820150093757

ART de Equipe

Vinculada à ART nº 0820150085629

Vinculada à ART nº 0820150085629

Conselho Regional de Engenharia e Agronomia do ES

___ 1. Responsável Técnico

GABRIELA TASSAN

Título profissional: ENGENHEIRO CIVIL, TÉCNICO EM ESTRADAS

Empresa contratada: LUGARE ENGENHARIA LTDA EPP

RPN: 0801842859 Registro: ES-009304/D

Registro: 9798



— 2. C)ados	do	Contrato	
--------	-------	----	----------	--

Contratante: PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY CPF/CNPJ: 27165703000126

Rua: RUA ATILA VIVACQUA Nº: 79

Complemento: CEP: 29350000

Cidade: Presidente Kennedy UF: ES Bairro: CENTRO Telefone: (28) 3535-1917 Vinculada à ART n

Contrato: Nº do Aditivo:

Valor do Contrato/Honorários: R\$1.709.386,02 Tipo de contratante: PESSOA JURÍDICA

_	_		_	
— 3	. Dac	ios d	a OI	ora

Rua: RUA ATILA VIVACQUA Nº: 79

Complemento: Bairro: CENTRO Quadra: Lote:

Cidade: UF: ES CEP: 29350000

Data de início: 07/05/2015 Prev. Término: 07/05/2016 Coord. Geogr.: ,

Proprietário: PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY CPF/CNPJ:

				_ ,	
_ 4	Δtiv	/ida	ahı	Téc	nica

Qtde de Pavimento(s): 0 Nº Pavimento(s): 0 Dimensão/Quantidade: 0 Unidade de medida: m2

ATIVIDADE(S) TÉCNICA(S): 5 - ELABORAÇÃO DE PROJETO/ ESPECIFICAÇÃO

PARTICIPAÇÃO:

NATUREZA: 103 - AUTORIA
NÍVEL: 104 - EXECUÇÃO

NATUREZA DO(S) SERVIÇO(S): 1102 - RODOVIAS

TIPO DA OBRA/SERVIÇO: 301 - RODOVIAS,307 - DRENAGEM PLUVIAL / OBRA DE ARTE CORRENTE,308 - SINALIZAÇÃO VIÁRIA - HORIZONTAL/VERTICAL/SEMAFÓRICA.309 - PAVIMENTAÇÃO

PROJETO(S)/SERVIÇO(S): 14 - PROJETO TERRAPLE.DRENAGEM /PAVIMENTAÇÃO,17 - PROJETO DE SINAL.VERTICAL,HORIZONTAL,20 - ESTUDO DE IMPACTO

AMBIENTAL EIA/RIMA

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

5. Observações

ELABORAÇÃO DE PROJ. EXECUTIVOS DE ENG. CIVIL PARA MELHORIAS OPERACIONAIS E PAVIMENTAÇÃO DE RODOVIAS VICINAIS LOCALIZADOS NOS SEGUINTES TRECHOS: ES 060 - LOTEAM.NOVO MAR (MAROBÁ), JAQUEIRA-SANTO EDUARDO, JAQUEIRA-AREINHA, ÁVENIDA SANTO EDUARDO, ES-060-JAQUEIRA, ES-162 - CACIMBINHAS, DOIS CORAÇÕES - COMISSÃO, SÃO SALVADOR - SANTANA FELIZ, SANTANA FELIZ-ES 060, ES-162-SÃO SALVADOR-DIVISA COM ITAPEMIRIM, REFERENTE CONTRATO 113/2015 - CHEFE DE EQUIPE EST. AMBIENTAIS E CO-CHEFE DE EQUIPE DEMAIS PROJETOS

6. Declarações

Cláusula Compromissória: qualquer conflito ou litígio originado do presente contrato, bem como sua interpretação ou execução, será resolvido por arbitragem, de acordo com a Lei nº9.307, de 23 de setembro de 1996, por meio do Centro de Medição e Arbitragem - CMA vinculado ao Crea-ES, nos termos do respectivo regulamento de arbitragem que, expressamente, as partes declaram concordar.

 Profissional	
 Contratante	

Acessibilidade: <declara a aplicabilidade das regras de acessibilidade previstas nas normas técnicas da ABNT, na legislação específica e no Decreto nº5.296, de 2 de dezembro de 2004, às atividades profissionais acima relacionadas.>

___ 7. Entidade de classe

SENGE - SINDICATO DOS ENGENHEIROS DO ESTADO DO ESPIRITO SANTO

	ras as informações acima. de de
Local	Data
GABRIE	ELA TASSAN - CPF: 08953815754

PREFEITURA MUNICIPAL DE PRESIDENTE KENNEDY - CPF/CNPJ: 27165703000126

www.creaes.org.br tel: (27)3134-0046

?

9. Informações

creaes@creaes.org.br art@creaes.org.br

conferência ser realizada no site do CREA.

documentar o vínculo contratual.

site www.creaes.org.br ou www.confea.org.br

A ART é válida somente quando quitada, podendo sua

A autenticidade deste documento pode ser verificada no

A guarda da via assinada da ART será de responsabilidade do profissional e do contratante com o objetivo de

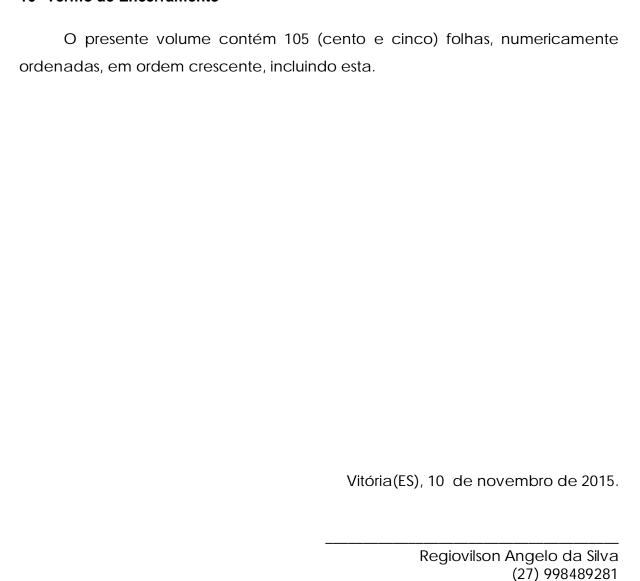


Valor ART: R\$ 67.68 Registrada em: 15/06/2015 Data de pagamento: 15/06/2015 Valor Pago: R\$67.68 Nosso Número: 90000000001830664





10 Termo de Encerramento



regiovilson@lugareengenharia.com