

UNIVERSIDADE FEDERAL

DA PARAIBA

CAMPUS II - CAMPINA GRANDE - PB

RELATÓRIO DE ESTÁGIO SUPERVISIONADO ESTRADAS

SUPERVISOR: FRANCISCO EDMAR BRASILEIRO

ALUNA: ANA MARIA DIAS TOMAS

CAMPINA GRANDE - AGOSTO 1 9 8 1

> UNIVERSIDADE FEDERAL DA PARAÍBA AVENIDA APRÍGIO VELOSO, 882 - Cx. Postal 518 TELEX: 0832211 - FONE: (083) 321.7222 58.100 - CAMPINA GRANDE - PB

> > BRASIL

UNIVERSIDADE FEDERAL DA PARAÍBA CENTRO DE CIÊNCIAS E TECNOLOGIA DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA CIVIL

RELATORIO DE ESTAGIO SUPERVISIONADO ESTRADAS

SUPERVISOR: Francisco Edmar Brasileiro

ALUNA: Ana Maria Dias Tomás

CAMPINA GRANDE
AGOSTO / 1981



Biblioteca Setorial do CDSA. Novembro de 2021.

Sumé - PB

$\underline{\mathbf{I}} \quad \underline{\mathbf{N}} \quad \underline{\mathbf{D}} \quad \underline{\mathbf{I}} \quad \underline{\mathbf{C}} \quad \underline{\mathbf{E}}$

- DECLARAÇÃO
- REQUERIMENTO
- AGRADECIMENTOS
- APRESENTAÇÃO
- INTRODUÇÃO
- OBJETIVO
- PARTE I ESTUDOS TEPOGRÁFICOS
 - A Locação e Relocação de Eixo
 - B Nivelamento e Seccionamento de Eixo
 - C Levantamento de Obras de Arte
- PARTE II ESTUDOS GEOTÉCNICOS
 - A Ensaios de Laboratório
 - A.1 Compactação do Solo
 - A.2 Limite de Liquidez
 - A.3 Limite de Plasticidade
 - A.4 Ensaio de CBR
- .- B Prospecção de Jazidas
- PARTE III PROJETOS GEOMÉTRICOS
 - A Lançamento do Greide
 - B Projetos de Obras de Arte Correntes
- PARTE IV SALA TÉCNICA
 - A Cálculo do Projeto Geométrico
 - B Calculo dos Mapas de Cubação
- PARTE V FISCALIZAÇÃO FEITA NO CAMPO
 - A Contrôles Topográfico e Geotécnico
- CONCLUSÃO

DECLARAÇÃO

Declaro para os devidos fins que a Aluna Ana Maria Dias Tomás, estudante de Engenharia Civil da UFPB-Campina Grande, sob o nº de matrícula 7721368/7, estagiou no DER-PB, em Jonstruções e Melhoramentos de Estradas Vicinais, nos trechos 32 - 230 -Puxinana-Montadas; Areal-Lagoa de Moça. No período de 13/07/81 13/08/81, cumprindo 40 horas semanais, o que equivale a carga horá ria de 160 horas no período acima citado.

Obedecendo ao seguinte programa de Estage

·io:

ESTUDOS TOPOGRAFICOS:

- 1) Locação e relocação de eixo.
-) Nivelamento e seccionamento de eixo
-) Levantamento de obras de arte

FETUDOS GEOTEONICOS:

-) Ensaios de laboratório
-) Prospecção de jazidas

PROJETOS GEOMETRICOS:

-) Lançamento de greide
-) Projeto de obras de artes correntes

SALA TECNICA :

-) Calculo do projeto geometrico
-) Calculo dos mapas de cubação

FISCALIZAÇÃO DE CAMPO:.

-) Controle topográfico
-) Controle geotécnico.

Cordialmente.

Rérmani Mauricia de Brito Neves Coordenador - Brejo voraíbana Ilmo. Sr.

Chefe do Departamento de Engenharia Civil do Centro de Ciências e Tecnologia da Universidade Federal da Paraíba - Campus II -Campina Grande - Pb.

A aluna Ana Maria Dias Tomás, regularmente matriculada no Curso de Engenharia Civil deste Centro, sob o nº de matrícula 7721368-7, solicita que Vossa Senhoria se digne a apreciar o relatório anexo, relativo ao estágio ocorrido junto ao DER, Departamento de Estradas e Rodagem, na paraíba, no período de 13/07 a 13/08 de 1981, e supervisionado pelo dignissi mo professor deste Centro, Francisco Edmar Brasileiro, encaminhando-o, portanto, a quem de direito possa atribuir a quantida de de créditos que lhe fizer jus.

Nestes termos Pede deferimento

Campina Grande, 20 de agosto de 1981.

ANA MARIA DIAS TOMÁS

$\underline{A} \quad \underline{G} \quad \underline{R} \quad \underline{A} \quad \underline{D} \quad \underline{E} \quad \underline{C} \quad \underline{I} \quad \underline{M} \quad \underline{E} \quad \underline{N} \quad \underline{T} \quad \underline{O} \quad \underline{S}$

- À Universidade Federal da Paraíba, Campus II - Campina Grande, nas pessoas do Chefe do Departamento de En genharia Civil - CCT - PRAI - UFPb, Ademilson Montes Ferreira, Canrobert Guimarães Lima e Francisco Edmar Brasileiro.
- Ao DER, Departamento de Estradas e gens, Paraíba, Com seu ilustre Diretor Superintendente, Engenhei ro Francisco de Assis Quintans, seu Engenheiro Residente em Bre jo Paraibano/Puxinana, Hermani Maurício de Brito Neves, e mais auxiliares.
- A firma encarregada da construção das tradas nos trechos, cobrapa, com seus dignos componentes.
- A DEUS e a todos que facilitaram a execu ção e participação deste estágio e relatório, sinceros agradeci mentos.

Qua Maria Vias Homas

ANA MARIA DIAS TOMÁS

APRESENTAÇÃO

Este relatório consta de uma sequencia definida do que foi exposto no programa anexo. É um relato desenvol vido dos passos dados para a execução de uma obra viária, construções e melhoramentos de estradas vicinais nos trechos da BR-230 - Puxinanã/Montadas; Areal/Lagoa de Roça.

De acordo com o que foi visto, tem-se o re lato dos estudos topográficos, com locação e relocação de eixo, nivelamento e seccionamento de eixo e levantamento de obras de arte; estudos geotécnicos com ensaios de laboratório e prospecção de jazidas; projetos geométricos com lançamento de greide e projetos de obras de arte correntes; sala técnica com o cálculo do projeto geométrico e cálculo dos mapas de cubação, e a fisca lização feita no campo dos contrôles topográfico e geotécnico.

Nele constam tabelas e cópias dos serviços' executados pelo estagiário no escritório do referido trecho, as sim como a descrição lógica de como se processou este período de grande aproveitamento para o aluno.

I N I R O D U C A O

Para que seja possível a construção de uma estrada, por mais simples que ela seja, faz-se necessário que se conheça o terreno no qual ela será executada, dai ter-se o reconhecimento e a exploração como os primeiros passos, os quais proporcionam outra série de passos que condicionam a boa execução da estrada.

A priore, deve-se conhecer a nomenclatura 'dos acidentes geográficos ou mesmo suas denominações populares, a fim de constarem no traçado da estrada, pois eles, muitas vezes, obrigam uma mudança de direção na mesma para outro local 'mais conveniente. Também há problemas de ordem social que deveser tratado com bastante cuidado, já que altera de uma maneira geral a situação da diretriz escolhida.

Todo o estudo, quer seja teórico ou prático da construção de uma estrada deve ser feito a fim de caracterizar o terreno as boas condições de uso e duração máxima, basean do-se sempre em termos econômicos e sociais, proporcionando a população da região, cuja construção da estrada irá ser processada, melhores meios de comunicação, comércio e segurança e que sejam atingidos com êxito estes ítens.

Os ensaios a se realizarem dependem da rigo rosidade que a classe da estrada a ser construida assim o exige, e para estradas vicinais, usa-se os mais simples possíveis como: compactação, limite de liquidez, limite de plasticidade e CBR, pois já da condições suficientes para se classificar o so lo a ser usado.

OBJETIVO

O estágio realizado teve como objetivo a participação direta do aluno com a prática, isto é, a colocação do aluno diante da construção real de uma estrada, para que ele pudesse reunir a teoria à prática, fazendo assim com que houves se um aperfeiçoamento emlhor das várias variáveis com que lidou, e proporcionar-lhe um amplo conhecimento do comportamento huma no como uma das viriáveis mais importantes.

Já o relatório, é a descrição completa do que foi feito neste período probatório. Tem como objetivo relatar os passos que se seguiram desde o início do estágio até seu encerramento, com todos os serviços executados e os dados observados. Possui a característica de um esquema a se seguir para a construção e emlhoramento de estradas vicinais, e serve como um documento que proporcionará uma orientação para possíveis necessidades futuras no que diz respeito a execução de estradas, de acordo com o que foi feito a título de experiência.

PARTE I - ESTUDOS TOPOGRÁFICOS

A) LOCAÇÃO E RELOCAÇÃO DE EIXO

As fases preliminares na construção da estrada foram: reconhecimento, exploração, projeto e locação. O reconhecimento foi o levantamento geral de uma ampla faixa de terreno em que havia possibilidade de se seguir com a estrada 'sem muitos problemas. Feito isto, fez-se a exploração, que consistiu num reconhecimento mais detalhado do que se pôde dizer do local onde passaria a estrada, que depois de desenhado foi lançado no projeto.

A locação foi feita com estaqueamento de 20 em 20 metros, seguindo-se a diretriz anteriormente traçada, in dicando-se, portanto os acidentes geográficos e topográficos que influenciariam na origem de novas diretrizes ou construções de obras na diretriz já lançada, assim como as ordenadas das curvas que se faziam necessárias.

A relocação foi feita em trechos que exigiram modificações, estabelecidas geralmente por razões sociais, fazendo-se necessário, portanto, correr-se novo alinhamento para a nova diretriz traçada, indicando-se os cursos d'água que surgiam, esquematrizando-se o relêvo do terreno, para finalmente, fazer-se o projeto da planta, onde se transportou para o campo.

Deu-se mais ênfase à locação das curvas, em geral, circulares simples, que foram locadas, de acordo com o método estabelecido pelo DNER, no campo, da seguinte maneira: 'De posse da caderneta de locação com as ordenadas dos PCs e PTs anteriormente marcados sobre o alinhamento principal, marcou-se com um piquete e uma estaca grande os PCs e PTs das curvas e percorreu-se a linha de exploração até encontrar a estaca assinalada na caderneta. Encontrada a estaca inteira mais próxima do pé da ordenada, localizou-se o teodolito na estaca marcada 'mais próxima e dando-se a direção do alinhamento principal, cravou-se uma estaca no local do pé da ordenada e, com o auxílio

de uma trena e duas balisas, mediu-se a distência a partir da estaca da exploração. Na estaca do pé da ordenada fez-se um fu ro com a própria balisa para em seguida passar-se o instrumento até ela e daí tirou-se uma normal à direita e à esquerda confor me era indicado na cadernete, mediu-se o comprimento da ordena da indicada marcando-se com um piquete furado e teve-se assim 'os pontos PC e PT que foram amarrados à marcos de concreto, co locados na mesma direção dos pontos e a uma destância razoável do eixo da futura estrada a fim de se ter condições para encon tra-los depois que as máquinas passassem, havendo com o movimen to da terra, a destruição das estacas colocadas próximas.

B) NIVELAMENTO E SECCIONAMENTO DE EIXO

O nivelamento, em si, é feito a fim de se verificar o nível do terreno, e tornar-se plano o eixo da estra da. Foi feito com a equipe de campo: Topógrafo, nivelador e três operários. O nivelamento foi realizado em todos os pique tes do alinhamento principal, levando-se em conta as cotas dos fundos de todos os cursos d'água, marcando-se sempre em distân cia a estaca inteira anterior e observando-se diretamente os níveis de cheias, ou quando isto se fazia impossível, colhia-se informações de moradores antigos e próximos da região em estudo. Ao longo do terreno, colocou-se o RN (referência do nível) em estacas inteiras ou em pontos de fácil reconhecimento posterior, situados geralmente com distância de um quilômetro de um para outro.

O nivelamento do alinhamento principal foi colocado na cadernete de campo, como se vê em anexo, e a cada mudança de estação de nível foi usada uma estaca auxiliar que deveria ser notada convenientemente.

As secções transversais foram tiradas com o auxílio da mira e da trena onde se tomava as medidas das distâncias, em geral, inclinadas.

	(1)		+	+-	+		M		4-	4-	+			(A)		ተ	
7	t		()		_		5		5,00		_			-		75	
2			0	3	<u>6</u>		9:		20	00,00	, J			F	 	200	
estacas	~~~		9	00.00	0		0			9	5,00	 					
•		-			<u> </u>			 	<u> </u>								
1		 	 				 			-		 			 		_
		-	 				ļ	0	ļ			ļ	} -		<u> </u>	ļ	
3	ļ	K0	ļ	 			ļ	80	 			ļ	ļ		9	<u> </u>	
<	 	0	↓	-			<u> </u>	0 1	<u> </u>	ļ	 	<u> </u>			0	<u> </u>	
- S a		·->	<u> </u>					<u> </u>	<u> </u>						>		
C 3	<u> </u>	+a	ļ	· ·				<u></u>									
3 5		70						CZ					Ī		7		
s avante		0						0				1	1				
1 1		1					`	1.	1	1	<u> </u>		1		[-	
}		+ -	 	-		-	 	+-	-	 -	1~	 	 		+	1	<u> </u>
inst	 	 	W	4		-			<u> </u>	<u> </u>	07		 		0	100	<u> </u>
altura do nstrument	 	-	0	-	9 4		 		0	0	-	 			_	Co_	<u>)</u>
altura do instrumento	 	4	ــــــ	~	<u> </u>		·}	4	4		00	<u> </u>	<u> </u>		0	1	<u>.</u>
	<u> </u>	0	₹-s	0	0		<u> </u>	0	0	0	0		<u> </u>		0	0	<u> </u>
<u>2</u> 2	10		199	19967	19921		4(1)		200100	20014	20031			[2]		20	<u>.</u>
altitudes	†		9	0	0		7		jā,	$ \mathcal{S} $	9			98063		19892	1001.
S S			343	0	60	ļ	000		0		W	1	1	5	1	13	٠,
l	<u>!</u>	<u> </u>	<u> ^, </u>		<u> </u>	<u> </u>		ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	9	~	5			14		<u> </u>	-
		_ ·							·								
,	 TT	_ ·	 T		· —		TT		· _ ·		·			Π	П	TI	
;																	
			Kiro	7	17				pa:								
О в			2.						ewo		11						
obse			Viso Vis	7													
observ			iro da	7			lasto		ewo cla	71	11			/,00			
observaç			iro da				lasto		e/a	11	п			lacto			
observaçõe	27/		10 de 100				2		2/4					1,05(0		101376 T	
observações			10 de 100				63.00		do Ruo	17						the transfer of the transfer o	
observações	(3/20)		10 de 100				2.2		do Ruo	17						5	
observações	1		iro da				63.00		da Rua Jeze	17	-			lacta plantia		5	
observações	1		and my my				63.00		da Rua forte V	17	-					5	
observações	\$200 per 19.00 p		and my my		11		63.00		da Rua forte V	17	-					$\bot \bot$	
observações	1		Sand and Dog Dry				63.00		da Rua forte V	17	-					5	
observações	1		Sand and Dog Dry		11		63.00		da Rua forte V	79	11					5	
observações	1		and my my		11		63.00		da Rua Jeze	79	11					5	

2 - 4 - 2 - 3 mm n 12 5

estacas			٧	is	a d a	s			ē	ltur	a do)	altitu	des
estacas		,	ė			ava	nte		in	stru	men	to	anne	
Est =													195	95
		9	0	1	1	15	0	4	2	1	9	0		
+ 5,00			×					_	2	1	8	0	198	970
+ 10.00									2	2	2	5	198	92
											٠			
Est 2				14					4			14	198	136
		1	9	2	9	6	1	+	0	7	8	5		
+ 5,00								-	0	7	5	5	198,	200
+ 10.00	1								0	C	8	0	198,	36
Est 2									0				198	13(
		1	9	8	3	6	1	+	0	7	8	5		
+ 5,00								_	0	8	4	5	198	,11
1 10,00					-			-	0	7	5	5	198,	20
	-	_	-	-		-				-	-			

-40-5										Ì	, ,	, ,	rva	ι φ .	0 6	3			a/					
		_		F	Ţ	T				F	L		_		-,					,				
-		-	\vdash	+	+	+	_	-	-	+	+	-	-	-	10	ed	2_	e:	90	20		-		
-	-	-	-	+	+	+	-		-	+	+	-	-	2558A		-	-	-	-	-	-	-		-
-	-	-	-	+	+	+	-	-	-	+	+-	1	 -	-	-	21	1	-	_	-	-	\vdash		-
-		-	+-	+	+	+	-	-	-	+-	+	10	74	10	-	10	un	0	-	-	-	-		
+		-	-	$^{+}$	+	+		-	-	+	+-	11	-		-	-	-	7	-			-		
1	7.0		\vdash	+	+	+				1	†-	 	-		-	-			-					
1			1	1	+	+		-		1	T						-	-						
				1	1	1				T	1													
											Π													
					I	I			,										•					
1			L			1				L	<u> </u>	L												
1			L	1	_	1					1	ac	0	0	lin	11	0_							
1			_	-	1	1	_	_		_	ļ	_						_	_		_	_		
+	-		<u> </u>	+-	-	+			_		-	_	-					_	_	-		-		
+		_	-	+	+	+	-		-	-	+-	7				-0			-			-		-
-	-	_	-	+-	+	+	-	-	_	-	+	10	are	re	P_	7	211	210	-		_	-		-
+	-		-	+	+	+	-	-	-	-	-	-	11		-	-	-	-	-		-			-
+	-	-	-	+-	+	+	1	-	-	-	 	-	Ė					<u></u>	-					\dashv
+	-	-	-	╁	$^{+}$	+	7	-	-	-	+-	-		-			-	-	_		-	-		
+	-	-	-	+	+	+	7		-	-	+	-		-	-		-				-	-		\dashv
7				T	+	+	7			T	1	10	do		Es	20	'n		-					
1				T	T	1	7					- 0			1		-							
				Γ	T																			
I					Ι	I						- And No	3-24					- Contract						
	Shirt all					I						1	7.	(::	D	0	200	tu		1				
1					L			•																
1				-	1	1	_						"					"						
+				-	1	-	-	_		_	_													_
1	_		_	-	1	+		_		_	_						-						_	

estacas		٧	isa	ರಕ	5			ē	ltur	аď	3	altitudes
		re			ava	nte		in	stru:	men	to	unitades
E. 13												197.07
	,	q	0	3	_	Ci	4	1	9	6	5	197,479
1 5,00								1	7	8	0	197,479
+ 5,30								2	.1	4	0	197,119
1 5,70							-	1	سح	4	0	197,719
+ 10.00							_	1	5	8	0	197,679
Est 3												197.29/
	1	9	व्	9	5	9	+	1	9	6	5	
+ 5,00							-	1	G	9	0	197569
1 10,00								1	1	8	v	198,079
Est a												196,03
	1	9	3	?	15	1/1	+	2	8	6	5	
+ 5,00			_		_	_	-	Į.	5	7	C	1062
+ 10,00 W.D. B.M. 100 - BH							_	2	7	2	C	10:33

										C	bs	e i	r v a	аç	ōe	S									
	_		1	L]_	I						7									L			\sqsubset	I
_	L	<u> </u>	1	<u> </u>	╽.	_			ļ	1	_	10	d.	7 _	ار با	in	iI.	2_	ļ	_		ļ.,	<u> </u>	↓_	┷
_	L.	↓_	ļ	1	↓.	_		_	ļ	1	ļ.,	ļ	<u> </u>	L.	ļ	Ļ.,		<u> </u>	_	L.	L	<u> </u>	<u> </u>	ot	╄
	L.	1_	ļ	_	L	_		L.	<u> </u>	\perp	_	_				<u>L</u>		L		<u> </u>		Ļ	<u> </u>	┖	\perp
		l		1									}			ł						-			
		Ī	Π	Т	T	Ţ				П	5	06	2C		1	7/3	20	120	(2			Т	Γ	Γ	T
_					1-	1		_		1					Γ.	1	ĺ		į. <u> </u>	Π		Τ	Π	1	T
			_	✝	1	1					4	ر ع	1	1	\sqcap	\vdash	11.		-	1	 	1		1	\top
	-		†	\dagger	十	7		-	Τ,	1	1	i	1-	†		 	L."-		\vdash		†	1	—	T	T
		 	 	\dagger	+	+		-	\vdash	+	1	Z	-	一		\vdash	//	\vdash	\vdash	1	\vdash		\vdash	+-	+
	-	 	t	╁	十	+			 -	+-	2 بر ا	<i>د</i> .کـــ ا	-	 	 	 		-	 		┼─	1	 -	†-	+-
	 -	├	┼─	╁	╁	+		-	 	╁	├-	}_	-	╁	 	┢		-	├-	₩	 	╁┈	 	┼	╁
_		├-	\vdash	┼╌	+-	-+	-i		╁—	╁╾				 		├		-	├	┢	╁	╀	┼-	╁	╁
-		-	├	╁	+-	+		_		\vdash		} -	⊢	 		├			 			├-	-	┼─	+-
_	_	_	├	╁-	┥	- -			├_	 		<u> </u>	<u> </u>	Ŀ	_	 	<u> </u>		ļ <u> </u>	 	 	ـ	 		╁
		} 	ļ	╀	╁.	4			<u> </u>	╄-	<u> </u>		<u> </u>	ļ	ļ	ļ	ļ	Ļ	ļ		<u> </u>	_	1_	<u> </u>	╄
		<u> </u>	<u> </u>	4_	ļ.,	4.	_		<u> </u>	\perp	_	_/	22	YO.	Ļ.,	es	90	2	ļ	<u> </u>	ļ	<u> </u>		↓_	1_
	-	<u> </u>	L	_		4			L	<u> </u>	L.		<u> </u>	┖	L.				<u> </u>	_	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	┺
			_	_									L.		<u> </u>				<u> </u>		<u> </u>	L	L	_	
_			<u> </u>	L	_				L	<u>L.</u>			Ĺ	1	1	L	Ĺ	Ĺ	<u>l_</u>						L
											ter	200	10		9	ali	ino	1				į]
				Г	Τ	Т			I -	Ţ		[~	_	Π	_			_						Т	Т
				T	1	1					17	i —	_	t			//		Ι		 	1	1	T	T
_			 	\vdash	1	十				†			├	 		-		_	 			\vdash	 	⇈	\vdash
_		_	 	1-	t	+	\dashv	_		\dagger	<u> </u>		├─	-	-			-			 	-	_	╁	†
-		 -	-	\vdash	+	+	\dashv			 	 -		\vdash					-	-	-	 	-	-	┿	+
4		├—	├	┼	╁	╁		• • • •		┼			┝	├								┼		┼	┿┈
			-	╀	+-	-+-			<u> </u>										<u> </u>	<u> </u>		ļ	ļ	 	╁
-		<u> </u>	\vdash	╁_	+	-				 		,	 —	 _	} —	<u> </u>	<u> </u>	_	<u> </u>	_	├	-	-		\vdash
4			_	ļ	\downarrow	4				ļ	<u> </u>	1	20	0		pii	ci.	70	$ldsymbol{f eta}$	_	<u> </u>		1	lacksquare	_
_		L	L	<u> </u>	↓_	\perp	_		<u> </u>		Ш	_	_	_	L.							_	_	<u> </u>	1
_					_	1	_						<u></u>	L		<u>L</u>			$oxed{oxed}$			<u> </u>		\perp	L
_			L	_		\perp														L_	<u>L_</u> _	L.			
							_]		Ĺ	L			$\lfloor t_i$		1	12	0	10	Fire	77	r			L	
_]						Ţ												_				ļ —		1	
- 7				Ι-	П	1				T			11						[1]						

								• 🕖										
	-9-	1		M		4	+		Est			+-	+	40		Ü	Γ	
~	47	5	<u> </u>	£ 5		>	57		1			-	×	cz	1	1,0		N D
3-	0616	5,00		ν,		10:00	5,00		of			0,0	8,10	5,00		-] ;	n •
5	0_		1	1		0		<u> </u>				Ö	- 			-) >
		 		1										 	+		1 `	•
															1		\vdash	
	_	 -	1	1				4							-	1	1	
		1	2					2					1		2		7.	
		1	نب	1			1	لبا	1			1	1	1	CO	1	1	:
		 	1-0				1	1-2	1					1	J.D		\vdash	
	· · · -	 	7.0					80							}-ir		a	۲
	<u> </u>		(7					151						1		 	avante	
	 	1	 			 		1.				1.	1	1.	-1.	1	1	
 (3)	W	U	4			W	Q	W				10	0	10	10		=	·
	<u>م</u>	W	Cy			CV	CY	W				5	9	00	0/3		instrumento	brund
<u></u>	5	10	0	1		_		0	1			00	7	0	0		ime:	ra co
	0	0	0		 	0	0	0	1		 	0	0	0	cz		ទី	ō
<u> </u>			 	-				T	1=			14	2.3	1.3		-	1	
7.	19	176		मु		2	75					6	<u></u>	6		2		<u>.</u>
.!	C,	12		<u> </u>		6	\w.	1	89			U)	کن م			(E)		ว
- <u>}</u>	14 	<u>ئىل</u>		G	<u> </u>	15	5	<u> </u>	7-7	<u> </u>	<u> </u>		1-	1		5	<u> </u>	
19-11	194071	194,53		द्वान मित	`	194,615	194375	-	194,625			148,961	196284	196.092		196 0 3		0

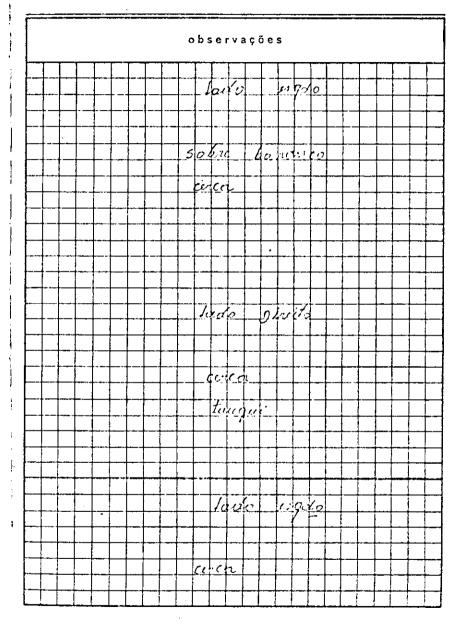
20102	6	Sobbe barrauco	0,006:7 0,000		11	En; 2) at (2, 100)		,	and outsite			W.F. 62		time o material	1000 2000	observações	

nivelamentos

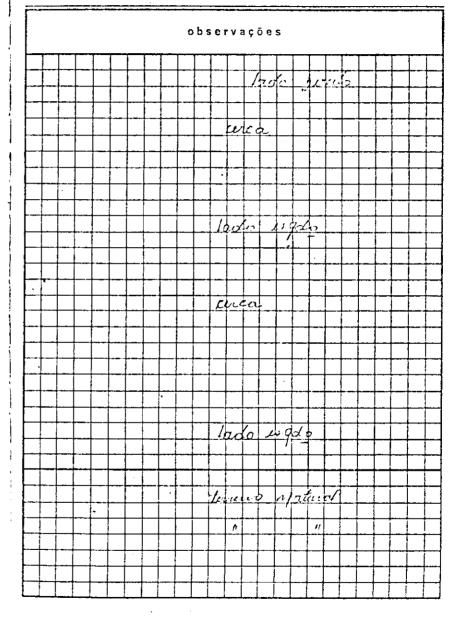
estacas		v	isa	da	s				ltur	a d	0	altitudes
CSTECAS		ė			ava	nte		in	stru	men	to	annaces
5:16		_										102301
	1	9	6	1			1	2	8	8	0	
+ 3.80		_					1	3	1	5	5	199950
+ 10,00								2	8			193,271
Est 6						,						198,821
	1	9	6,	1	4	1		2	8	8	0	
1 5,00						-	-	2	9	3	0	193,181
+ 7,20							-	2	9	8	0	193,131
+ 10:00	_						-	2	9	5	حح	193,150
Est 7		_										19235
	1	9	6	0)	2	d	+	3	9	5	5	
+ 4,70								3	9	6	0	199,000
+ 1000 D							_	3	9	8	v	1900-

																	0	Ь	s	e	r	v a	a Ç	Ċ	e	s														
	I		I						_	J		Ι	_								Ι]			Ι			I			I					Ι]	
]						_						_		_						1	1	7.	2	0		₫.	1:	11	T	2.		\rfloor					I		
	1		_	4		4		1		1		↓.	_	L		ļ	4		1		ļ.		L	4			4		_	1		_	4		_	_		ļ.	_	
	+		-	4	_	-		4		4		ļ		_		ļ	_		4		ļ		L	4			4			4	_	_	4		-	4		+	4	_
	1		-	-		4		-		4		-	_	 		ļ_		_	1		1		-	4			1			1	_	╄	\downarrow		╀	4		╀	4	_
	┨-		-	+		-		4		4		ļ		1	<u>C./</u>	14		r	+		╀		-	4		_	1		-	+		-	7		┞	4		╀	4	_
_	╁	_	-	+		+		+		+		+		H	7	-	4	-	+		1		ļ	-		7	ł	7	7	+		\vdash	+		-	4	_	+-	-	_
	+	-	-	+	_	+	_	+		+	_	t	-	-	4.5	7.1			q?	\mathcal{L}	44	. 7 /	Ω.	4		1	7	10	٤.	4.	Œ		+		┝	-	_	╁	-	
	t		-	+		+		+		+		t	_	-		-	-		+		t		\vdash	+		H	+		-	+			+		╁╌	+	_	+	+	
_	t	-	-	+	_	†		\dagger		†	_	t		-		-	+	_	t		t		-	+	_	H	t			\dagger		-	\dagger		 	+		\dagger	+	-
_	†	_		1		†		†		†	_	t		\vdash			+		1	_	t	_	\vdash	+		-	+		-	+		-	†		1	7		\dagger	-	_
]		1		1		†		T					†		1		1		-	1		Г	1		_	\dagger		-	1			1		T	1	
]		1		Ī		T		Ī				7	1	d	0	,	L		90	Ž,	,o		T			1			Ť		Γ	1	_	T	┪	
	L								_	I		L						_	Ţ				7	Í	-		Ι			I									7	_
	1	_	_	1		1		1	_	1		L		_	_	_	1		1		Ļ		_	1			-	_		1		L.	1			4		L	4	
	1			1		+		1		1		Ļ	_	Ļ	_	_	4		1		Ļ		_	1			1		L	1		L	1		L	4		Ļ	4	
	╀		_	+		+		+	_	╀		Ļ	_	L	_	_	4		ļ.		ļ.	_		1			╀			1		_	1		L	4		\downarrow	-	_
	╁.			-		-		+		ł		F	_		-		-		∤.		-			+			+			-	_	_	╁		-	-		┼-	4	
	╀	-		+		╁		ł		ł		H	-	_	-{	20	4	C_{i}	Ť.	-	-	-	_	+			╁			╁			+		-	+	_	\vdash	+	
	├-			+		+		+		╁		-	-	_	-		+		╁		├			ł			╁	_	- —	╀		_	+		-	4		╁	+	
	╁	_		\dagger		+		ł	-	╁		-	-		┪		+		ļ.		ŀ			+			╁			+-			+		-	+		├	+	
	T	7		†		+	_	t		+		╁	7		7	_	†		t	_	-	-		†		-	\dagger			t			+		-	+	_	\vdash	+	
_	1			†	_	†		t		+		T		_	7		†		t		1			†			t			\dagger			\dagger		 	1	_	T	\dagger	
								Ī							1		1		Ī		1			1			T			T			T		_	†		T	7	
				I		I		I	_	I							I	_						Ī						I			I	_				Γ		_
		_		[I	Z	h	10	1	,		ŀ	<u>i</u> ,	46	1	$\frac{Z}{2}$								Ī				
	L			1	_	1	_	ļ	•	Į.		_					1		L		L			ľ	<u> </u>					L			Ĺ			I		L	I	
	_	4		1	_	1		1	_	1		١	_		4		1		_		_	_		1	_		-			ļ.			1	_		1		<u> </u> _	4	_
	\vdash	-	_	ļ		+		ļ		1		_	<u>.</u>		4	_	+		-		ļ	4		1	4		L	_		-	4		┨-			1		_	1	
-	-	4		ļ	_	+		ļ	_	ļ		\vdash		_	1	_	+		r	<u>'</u> C 1	Ľ.	2	-	1			L	4		L	-		ļ			1		 	4	
	Ŀ	4		ļ		Ŧ		1		L	_	L	4	_	4		+		ļ-	_	_	4		1	_		Ļ	4		Ļ	_		L	_		1	_	_	4	

						-		<u></u>									
	e s	ta	as				v ć	isa	a da		nte			iltur strui			altitudes
-	-						-	1	-	ava	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,					1	
=	1	7															193.354
						1	C.	<u>ر</u> ر	2.	دجر	γ	4	3	9	مح	5	
1	رسي	00											3	9	y	v	492,950
4		, 7	1										Ŋ				192,254
1		· v										-	3			1	192267
E	s‡	8														•	50F.1PL
		-				1	9.	9	رن)),	ફ	4	0	5	4	5-	
4	3	9	0			-						-	O	7	}	1	191468
		00										-	\overline{v}	7		1	191,330
,	Ì	7.0			-							_		8		į	190430
			-			-											
12.	1	بر															191363
	<u> </u>	_				٤	9	9	,),	2	4	0	س	4	5-	
1	1,	21	,										ĺ		1	1	191-11
1		,												9	1	Ì	19:::
1100		v H	Ü	f- <u>E</u>	• . • >												



estacas		v	is	a d a	s				altur	a d	0	altitudes
estacas		re			ava	inte		in	stru	mer	to	artitudes
E-19				_								197,189
	1	9	12	0	4	9	+	1	1	2	0	
+ 5.00								1	3	8	0	190,869
+ 10.00								1	1			191,129
		_										
Est9										_		191,127
	1	9	2,	2	1	9	+	1	1	2	0	
+ 3,50								<u>/_</u>	1	5	5	191,094
+ 10,00					-		-	1	1	2	0	191,129
											<u> </u>	
Est 10											-	190.427
	1	9	0	2	4	3	<u>+</u>	1	<u>حج</u>	2	0	
1 5.00								1	8	2	2	190,42
+ 1C+UU			_			_		1	8	1	6	190,43
MOD, BON TEC + FEE												



nivelamentos Posovis Louist - RECEP : Morit + DAG - DUNIVELLE 11284 Conto de Aterio

	tac				v	isa	a d a	s			а	ltur	a de	0	altitudes
63	Lac	45	\int		ré	_		ava	nte		ins	stru	men	to	artitudes
ar)	-0					2	ro	2	//	4	0	2	1	_	200,000
0		_	1								_	2	0	5	199,00
		1	2	+0	60						_	1	9	8	199,013
		- 6		200	60		,				1	1	8	8	199,07:
0-			1								,:	9	8	3	188,228
	Ш	1	2	12	60						2	,	3	,	198,080
-		+	ا	2,4	0					,	2	0	0	5-	198,200
03		\pm	1								27	¥	0	il.	191,500
			0	ب ₄ بر	60						3	8	9	2	197,319
			٤	12	60						1	6	1	2	197,599
_	$\ \cdot\ $	\dashv	+	, 3	50						2	8	2	2	197,389
0.	4		1								3	9	4	8	196,26
,						1	96	10	21	t	0	i	5	8	
			d	+ .	260						0	1	3	0	196,131

									0	bs	s e i	va	Ç	ō e	S									
						Π																		
																					1			Г
					Т	T			T	1	1		1											Г
			-	1	\vdash	1	1					1	1		1	1					-	-	-	\vdash
	-		-	+-	+	+-	1	1	-	1	-	1	1	-	-	1	-	-	\vdash	-	1	-	-	-
	-	-	-	\vdash	+-	-	-	-	-	+-	\vdash	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	H
-	-	_	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	_	_	-	_		H
			_	_	1	_	_	_	_	_	_	_	_		_	_			_			_		L
						L																		L
																					1			
						Г	Г			Г														Г
						T				T														Г
_			_		1	1	1	1	1	1-	1	1	-	-	\vdash	1			-	_	1	-	-	1
-		-	_	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	١.	-	-	-	-	-	-	-	-
			_		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	⊢
-	-	-		-	-	-	-	-	-	-	-	-	_	_	-	-	_	_	_	_	-	_	_	-
			_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_				_		_	_	_		L
				_	_		_				_				L									L
																								Г
																								Г
				_	-	-		-		-	-		-		-				-				_	
-				-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	-	-		-	-	-			-
-	-	-		-	-	-		-	-	-	-	-	-	_	-	-		_	_	_	-	_		-
¦	-	,		_	_	-	_	-	-	_	_		_	_	_		_	_	_		_	_	_	_
_				_	_	_				_			_		_									L
														20										
										-														
-			-		-		-		-															
+		-		-	-	-	-	-	-					-			-	-						_
-	-	-	-		-	-		-	-	-	-	-	-	-			-	-	_			_	_	_
-	-	-	_		_	-	_	1		-	_		-	_			-						-	_
_					_	_																		
1	1			7									1				1					1	1	

estacas	visa	das	altura do	altitudes
estacas	ré	avante	instrumento	attitues
	0+260		0178	196,24
	£320		0327	196,24-
c -			14 25	194,94
	0 + 0 60		1510	194,811
	1300		1655	194,76
	1350		2080	194,341
	E 1260.		1632	194,78.
	+3,90		1915	194,500
06			2688	193,733
	0+0,60		2842	193,579
	+ 100		3570	192,851
	C+160		2 7 5 0	193,691
	- 35°		3172	193,24

			3							0	b s	e r	v a	çç	i e s	5									
-	T	T	T	T			Т	Г																	Г
	T	1	T	1					1				-												T
-	\dagger	+	+	+	-		1	\vdash					-	1	-			_	-						T
	+	+	+	+		-	-	\vdash	\vdash		-	-	-	-			-	-			-	-	-		t
-	+	+	+	+	-		+	\vdash	-	-		-	-	1				-		-			-		t
-	+	+	+	-	-		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				-	-	H
797	+	+	+	+	_		-	-	-	-	-	-	_	-	-	-	-	-	-	-		-	-	-	H
_	+	+	+	4	_		-	-	-	_	-	_	_	-	_	_	_	-	_	_		-	_	_	+
_	1	1	4	1			_	-	-	_	_	_	_	_		_	_		_		_	_	_	_	L
	1	1	1	1			_																_		L
	L	1																	_						1
a treat																									1
		T	T															1							
	T	T	T					T																	Γ
	T	T	T																						T
_	T	\top	T	7					1	_												Г			T
	T	+	+	,			1	1				-		1	_										T
-	1	+	+	7				-	1															-	T
10	+	+	+	7	-	-	1	-		-				1	-										1
-	+	+	+	+			-	1.5	-	-	-		-	-				-				-	-		T
-	+	+	+	+	-	-	+-	-	+	-	-	-	-	-		-		-	-		-	\vdash	-	-	t
-	+	+	+	+	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	H
-	+	+-	+	+			-	-	-		_	-	-	-	-	-		-	_			-		-	+
	-	1	+	4			-	-	_					_	_	_			_			-		_	H
	-	+	+	4			-	-	<u> </u>			_	_	_	-			_	-			-	_	-	-
	1	1	1	1			_	-	_	_	_		_										_		L
	L	1	1	_														_							L
	1.		1					_																	1
																									L
			T	T																					1
	1	+	+	1		_	1	1			-											13 1			T
	+	+	+	+	-		-	1	1				7				-								1
-	+	+	+	+			-	1	1									-							1
-	+	+	+	+	-	-	-	-	1	-	-	-	-	-					-		-		-		1
-	+	+	+	+	-	_	-	-	-	-		-	-		-	-	-		-	-	-	-	-		-
_	1	-	_	1			_	_	_																_

MOD. ROMITEC - REF. 1010

MOD. ROMITEC - REF. 1010 nivelamentos 60 estacas 7 2 4354 350 ē, visadas avante 0 W C170193,591 0 instrumento altura do 1 50 5191256 X 40 192 021 145 29 8 6 8 191 893 610101,151 8 78 190,883 st18 191243 58 73 2019/631 25 Ò O 0 192,151. ≫ı 192676 191863 101,661 192,033 191, 343 78.E.J. 67 altitudes observações

(*<u>*</u>55)0

C) LEVANTAMENTO DE OBRAS DE ARTE

es in the

O levantamento de obras d'arte foi inicialmente por ocasião do reconhecimento e exploração da fai xa de terreno onde se construiria a estrada, sendo, portanto, es tudado mais detalhadamente na locação e nivelamento, quando se fez as anotações dos acidentes topográficos, para em seguida se fazer o estudo do projeto propriamente dito das obras de arte, e como a estrada não passou exatamente pela linha que foi traça da, o engenheiro escolheu a posição onde devia passar a estrada com as já definidas obras de arte, possibilitando a obtenção de boas características e economia, também através do nivelamento, foi possível se conhecer onde seria montante e jusante a fim de se estabelecer as obras de arte, que ficaram avaliadas num tal de cito bueiros, constituidos de tubos de concreto com ex tremidade de concreto ciclópico cujo traço seria de 1:2:4 com 30% de pedra rachão.

PARTE II - ESTUDOS GEOTECNICOS

A) ENSAIOS DE LABORATORIO

De acordo com as normas estabelecidas pelo DNER para a construção de estradas vicinais, o contrôle geotécnico foi baseado nos seguintes ensaios:

A.1) COMPACTAÇÃO DO SOLO

A compactação do solo foi executada por processo manual nos locais em que havia obras de arte os quais exigiam maior contrôle nas camadas de solo, a fim de não haver in fluencia desfavorável sobre os tubos de concreto quando na ocasião de um peso maior sobre eles. A compactação de um solo visa

não somente melhorar sua resistência, como também melhorar suas características de permeabilidade, compressibilidade e absorção d'água.

A.1.a) Aparelhagem usada:

- Repartidor de amostra de 2,5cm de abertura
- Balança com capacidade de $10 \text{Kg se} \underline{\text{n}}$ sível a 5 g.
- Balança com capacidade de lKg sen sível a 0,1g.
- Peneiras de 19mm e de 4,8mm.
- Capsulas de alumínio
- Estufa capaz de manter a temperat \underline{u} ra entre 105° C a 110° C
- Molde cilindrico metálico de 15,20 cm de diâmetro interno e 17,80cm ' de altura, cilindro complementar e base metálica com dispositivo para fixação.
- Soquete cilindrico de face plana e peso de 4,50Kg.
- Disco espassador com 15,00cm de diâmetro e 6,40cm de altura.
- Espátula metálica
- Extrator de amostra do molde cilin drico.

A.1.b) Ensaio

A amostra recebida foi seca ao ar livre e depois de feito o destorroamento e homogeneização, passou-se na peneira 19mm e com igual peso do material que ficava retido na 19mm usava-se a amostra passando agora na peneira 4,8mm, obtendo-se assim uma amostra representativa, que colocou-se no cilindro, corretamente ajustado, em cinco camadas iguais, dando-se '

26 golpes do soquete caindo a uma altura de 45cm, e distribui 'dos uniformemente em cada camada.

Em seguida, removeu-se o cilindro complementar, pesou-se o conjunto e como já se sabia o peso do cilindro, obteve-se o peso do material úmido compactado. Tirou-se o corpode prova do molde e com uma parte dessa amostra, determinou-se sua umidade, que foi conseguida com o auxílio de seu peso anterior e posterior à sua colocação na estufa.

Repetiu-se essa operação por cinco vezes, a fim de se conseguir diferentes teores de umidade e peso específico aparente para o traçado da curva de compactação com os resultados obtidos.

A.1.c) Fórmulas utilizadas

Para o cálculo da umidade, usou-se a fórmula: h = Ph - Ps x 100 onde:

h = umidade

Ph = peso úmido

Ps = pêso sêco

E para a massa específica aparente, utilizou-se: $s = \frac{Ph}{v}$ onde:

s = massa específica aparente do solo úmido em g/cm³

Ph = peso do solo úmido compactado

v = volume do solo campactado em cm³

Desenhou-se a curva de compactação marcan do-se as massas específicas aparentes do solo seco na ordenada, e os teores de umidades correspondentes na abcissa. Daí, obteve-se a massa específica aparente máxima do solo, determinada '

pela ordenada máxima da curva e seu valor correspondente na ab cissa como o valor da umidade ótima do solo estudado.

A.2) LIMITE DE LIQUIDEZ DO SOLO

O limite de liquidez fixa o valor que o solo muda de estado, passa do estado líquido para o estado plástico, com a perda de umidade do solo. Permite também que se conheça a quantidade e a qualidade de argila que o solo contém.

A.2.a) Aparelhagem usada

- Aparelho casagrande
- Cinzel
- Balança sinsível a 0,01g
- Estufa capaz de manter a temperat $\underline{\mathbf{u}}$ ra entre 105° C a 110° C.
- Recipientes para guardar amostra
- Capsula com lâminas flexiveis
- Cápsula de porcelana
- Pinça para retirar os objetos da estufa
- Cronômetro

A.2.b) Ensaio

Tomou-se uma amostra de 70g de solo e colo cou-se na cápsula de porcelana, acrescentando-se uma certa quan tidade de água em torno de 20cm³. Fez-se a homogeneização com a espátula e adicionou-se a água aos poucos, até que se conseguis se uma massa plástica. Em seguida, colocou-se na concha do. apa relho casagrande e espalhou-se a fim de se ter 2/3 da concha o cupada pelo material, com uma espessura de 1cm.

Com o auxílio do cinzel, produziu-se um sul

co na massa plástica do solo e, em seguida, deu-se 25 golpes em uma velocidade de 2 voltas por segundo. Retirou-se uma porção 'da amostra e, com a espátula, colocou-se no recipiente, pesou-se e livou-se à estufa, onde seria determinada a umidade, atra vés da fórmula: h = Ph - Ps x 100

Ps

Repetiu-se esta operação por três vezes com adições crescentes de água.

Construiu-se um gráfico, onde os números de golpes foi marcado na abcissa, em escala logarítmica, e os valo res de umidade marcado na ordenada, em escala geométrica. Tra çou-se uma reta passando por três pontos lançados no gráfico e o limite de liquidez ficou expresso em teor de umidade no valor correspondente ao ponto da abcissa cuja ordenada correspondia aos 25 golpes.

A.3) LIMITE DE PLASTICIDADE

O limite de plasticidade é outra parâmetro que define a quantidade e qualidade de argila contida no solo e expressa a passagem do solo do estado plástico para o estado s $\underline{\acute{o}}$ lido com a perda de umidade.

A.3.a) Aparelhagem usada

- Aparelho casagrande
- cinzel
- Balança sensível a 0,01g
- Estufa capaz de manter a temperat \underline{u} ra entre 105° C e 110° C
- Capsulas
- Espátula de lâmina flexível
- Placa de vidro

- Cilindro de comparação com 10cm de comprimento e 3mm de diâmetro.

A.3.b) Ensaio

Colocou-se a amostra numa capsula e adicio nou-se uma certa quantidade de agua até obter-se uma massa plastica. Com uma parte dessa amostra, tentou-se moldar um cilindro de 3mm de diâmetro e de 10cm de comprimento. Quando se tem o cilindro começou a se fraturar, retirou-se uma parte dele a fim de se determinar a umidade da amostra. Dessa maneira, moldou-se varios cilindros e determinou-se suas umidades e o limite de plasticidade foi determinado pela média aritmética das umidade' obtidas quando não havia diferença superior a 5% da média.

Com os valores do limite de liquidez e limite de plasticidade, determinou-se o índice de plasticidade dado pela fórmula: IP = LL - LP

A.4) ENSAIO DE CBR

Este ensaio é a base do métido de dimensionamento de pavimentos flexíveis e determinar a resistencia de um solo compactado.

A.4.a) Aparelhegem usada

- Balança
- Peneiras de 19,5mm e 4,8mm
- Molde cilindrico de 17,7cm de altura e 15,2cm de diâmetro
- Disco espaçador de 2 1/2" de espe<u>s</u> sura
- Soquete cilindrico com 15,0cm de diâmetro e 6,40cm de altura

- Tripé porta-extensômetro
- Sobre-carga de 4,5Kg
- Extensômetro
- Deflectômetro
- Câmara úmida (depósito cheio d'água)
- Prensa de rompemento do corpo de prova.

A.4.b) Ensaio

De posse dos valores da umidade ótima e den sidade aparente sêca máxima do solo, obtidos no ensaio de com pactação, moldou-se um corpo de prova em umidade ótima, a fim de se determinar a expansão do solo. Colocou-se sobre a amostra um papel filtro e, em cima dele, um disco perfurado, minido uma haste ajustavel, com uma sobre-carga de discos equivalentes ao peso do pavimento que seria inferior a 4,5Kg. A seguir, imer giu-se o cilindro com a amostra compactada, junto com o disco e a sobrecarga dentro de um depósito cheio de agua (câmara úmida), durante quatro dias. Sobre a haste, colocou-se um extensômetro com sensibilidade de 0,01mm, montado em tripé e leitura ajusta da. Nas 24 horas que se seguiram durante os 4 dias, fez-se turas no extensômetro, e observou-se assim a expansão do rial referido em porcentagem da altura inicial do corpo de va.

Em seguida, pesou-se o conjunto e colocouse sobre ele a sobrecarga utilizada anteriormente. Levou-se tu
do ao preto da prensa e fez-se o assentamento do pistão no solo.
Adicionou-se a manivela da prensa com velocidade de 0,05in/min,
e cada leitura considerada no extensômetro do anel foi função
de uma penetração do pistão no solo e de um tempo especificado'
de ensaio. Conhecidas as cargas atuantes no pistão, obteve-se
as pressões aplicadas à amostra e, em seguida, traçou-se a cur
va pressão-penetração, cujas pressões dadas em porcentagens cor
respondiam aos índices de suporte california (CBR) que corres
pondiam à resistência do material experimentado.

B) PROSPECÇÃO DE JAZIDAS

A prospecção de jazidas é um estudo feito 'sobre as condições do solo, no reconhecimento de sua disposição, natureza e espessuras das suas camadas, a fim de que se tenha conhecimento das características do mesmo, e em cuja finalidade poderá ser usado.

Já que o material do subleito da estrada <u>a</u> tendia às características normalizadas pelo DNER e a natureza 'da obra não exigia complexidade de camadas, foi feito a prospecção de jazidas somente para se usar como revestimento e este estudo foi feito no próprio leito da estrada, a fim de se utilizar o material às margens da própria rodovia.

Este estudo foi feito por ocasião da loca ção, onde foi executada uma sondagem em todos os vértices de uma malha com 50m de lado. Consistiu na abertura de furos de modo que se pudesse extrair amostras representativas das diferentes camadas atravessadas, anotando-se as cotas em que apareciam camadas variáveis, ou até mesmo cursos d'água. Em seguida, foram feitos os ensaios de laboratório de compactação, LL, LP e CBR, anteriormente citados, e constatou-se que o material poderia ser usado também como revestimento.

PARTE III - PROJETOS GEOMETRICOS

A) LANÇAMENTO DO GREIDE

De posse da caderneta de nivelamento, dese nhou-se num papel milimetrado, como se vê em anexo, o perfil longitudinal do terreno, tomendo-se as distâncias de estaquea mento em abcissas e suas cotas como ordenadas. Usou-se escalas 1:2000 e 1:200 para distâncias horizontais e diferenças de ní

veis respectivamente.

Acompanhando o traçado do terreno natural, morcou-se um conjunto de retas concordadas por curvas, e obteve-se o greide, isto é, o traçado provável da estrada. A rampa mínima fixada para cortes foi de 1% para facilitar o escoamento das águas, sendo que os aterros poderam ser até de nível.

B) PROJETOS DE OBRAS DE ARTE CORRENTES

Durante a fase inicial do projeto, ficaram indicadas as estacas onde haviam desníveis consideráveis dos cursos d'água, por isto foi feito um estudo hidrológico mais de talhado, a fim de se obter todos os elementos de natureza hidrológica que ixigiam a elaboração de um projeto de drenagem. Fezse um estudo baseando-se nos dados pluviométricos colhidos por informações de moradores nos arredores por onde a estrada iria passar, ou mesmo por observações feitas no campo. E, tendo-se 'as características das bacias hidrográficas, deu-se início aos cálculos de descarga e dimensionamento das obras de arte correntes em todo trecho.

Com o auxílio da caderneta de nivelamento, desenhou-se o perfil transversal da estrada nos locais onde ha viam corsos d'água. Em seguida, marcou-se os taludes em cada o bra de arte e, de acordo com sua própria extensão e vazão de $\underline{\hat{a}}$ gua, dimensionou-se os bueiros, como se vê em anexo.

PARTE IV - SALA TECNICA

A) CALCULO DO PROJETO GEOMETRICO

'Com o lançamento do greide, deu-se início aos cálculo das cotas do greide reto que foi observadas no proprio papel milimetrado em que foi desenhado. Já as declividades das rampas foram calculadas pela formula:

As cotas do greide curvo foram calculadas com o auxílio da flexa máxima, pela fórmula:

1 max. =
$$\underline{y}$$
 ($i_1 - i_z$) onde:

y = distância do PT ao PC

 i_1 = declividade da $1^{\frac{a}{2}}$ rampa

 i_z = declividade da $2^{\frac{a}{r}}$ rampa

A superelevação foi definida pela declivida de transversal da estrada em torno do bordo interno da estrada, que, de acordo com as normas do DNER, ficou estavelecida em -5% e -8% para cada 20m de variação do raio da curva, decrescendo a superelevação à medida que o raio aumentava.

Em algumas curvas, não foi possível manter' os 20m para cada lado das mesmas, pois ocorreria a intromissão' de uma curva em outra, sendo necessário, portanto, reduzir-se esta taxa de distribuição, como se vê nas tabelas anexas. Contudo, distribuiu-se metade da superelevação nas tangentes e meta de nas curvas circulares, respectivas, já que este detalhe não interessou muito ao projeto e sim na própria construção da es



+ 8,06 PCF 43,06 PCF 432,06 432,06 432,06 432,06 132,	Cota da poligonal parábola de concordância L-14 330 -0,2400 -3 1530 -0,1350 -0,1350 -0,0600 -2 305 -0,0214	-0,0500 -0,0530	Bordo Direito - 0,0500 - 0,0500 - 0,043+ - 0,0112	Cotas Bordo Eixo Bordo Dir 143,655 143,480 142, 143,415 143,480 142,
Estacas mento vidade forma	vertical concordância L-14-520 -0,2400 1530 -0,1530 -0,1350 -0,0600 -2,805 -0,0214	Esquerdo - 0,0500 - 0,0515 - 0,0590	Direito -0,0500 -0,0500 -0,0437 -0,0112	Bordo Elxo Bordo La Seguerdo Elxo Dir 143,655 143,480 142, 143,415 143,415 143,415 143,415 143,355 142,424 143
+ 8,06 + 8,06 + 10,00 + 2,06 + 2,06 + 2,06 1,24 + 2,06 1,24 1,2	1530 1520 1521 1521 1521 1521 1521 1521 152	-0,0500 -0,0530	-0,0500 -0,0437 -0,0112	143,415 143,544 142
+ 12.06 PT 1 + 12.06 PT 1 + 12.06 PT 1 + 12.06 PT 1	-0,1350 -0,0600 -12 895 -0,0214	-0,0315 -0,0590	0,0437	143,355 142,484 143
+13.08 DI 13.3 15.08	13.718 -0,0600 12.895 -0,0214	0,0590	0,0112	143,355 142,484 143
+1308 BI 133 +208 134 134 150 150 150 150 150 150 150 150	12 305 -0,0600	0,0590	1	142 011 142 145 142
+13.08 bt -13.08 bt -13.08 1 -13.08 0 -13.08 0 -13.		0.0650	10.160	
+13.08 DI 13.3 15.3 15.0 1	f '		+0.0150	142,712-142,844142
+1508 BL 153 153 153 153 153 153 153 153	142,416	0,0440	1 1 1	11/2 051 142,414 142
+13.06 DT -13.06	42,093	0,0800		141893 147,693 142
+13.06 PT 1	141,614	-0,0800	t00800	
+ 12.06 PT	141,130	-0,0800	10,000	
+1306 PT	140812	-0,0440	10,0540	
	10,328	1 '	0.0150	' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' '
	140,010	-0.059 C	-0,0.110	
	139,576	0.0500	0,0500	
	39 208	-0,0500	-0.0500	
	28.804 -0,028L	0,0500	0,0500	
1 VI9 544	38,406-0,1125	-0,0500	-0,0500	
110.00	1:: 480 -0,0281	40500	-0,0300	
	134,154	- 07.501	·	134 020 134 141 14
144.1				



Rodovia:						Trecho:					
	Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	relev	a ç ã o		C o t a	S
Estacas	mento	vidade	semi-Plata· forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Borda Direit
+75 21		Đ	3,50	135,053		-U/15CD		0,000	134,928	135,053	134.E.
1,45		- 1	2,50	134,650		-0,0221		0,0564	134,595	134.650	134,5:
+10.00		0.	4	134,024	0,0625	+0,0212		0,0664	134, 140	134057	133,9
+13.54	PCD	1		133,801	10,1150	+0,0264		0,0:00	134,008	133,016	132,44
446	<u> </u>	PIV		133,400	10,250C	10,0645		0,0464	133,811	133 650	123,41
+ 3157				133,355	10,1150	10,0800		-0,0800	133,640	122,490	123,6
+1000				133,241	10,0625	10,0800		,	133,524	133,004	133,1
117,20		l		133,185		10,0800		-0,000	133, 389	153,183	1320
444				133,148		+0,0618			133,303		137,0
+ 4,20	PT	2		133,057		10,0150		10,0650	133,095	13.05%	132,F:
+17 20		125	. !	132,931		0,0500		1 1	132,800	132 931	139.8:
448		0		137.896		-0,0500		10,0500	132,471	138,896	137,7
14.20		2		132,843		0,0500	,	-0,000	13/1/16	122242	13241
+ 14,20	PCE	'	<u> </u>	136.744		0,0650		+0,0150	132,555	132,417	137.1
449				132,644		0.0737		10,0524	137,4160	132,644	1327
+ 4.20				137,591		-0,0800		10,0800		1221	1-12-
450 -				132,39%		-0,0800		10,0600	132,10%	13/2/2	137.
4 8 65				123		-0,080C		10,0801	1 19 1	1-8-25	127
+17.55	0.7			1 1/1/1		2,011.0		1	15%, D2.		123.6



Rodovia:		· · · ·				Trecho:					
	Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	relev	ação		C o t a	S
Estacas	mento	vidade	semi-Plata- forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direit
401			2.50	137 140		0,0648		+0,0139	131,948	133140	13219
115,95			2,50	131,948		-0,0500		-0,05 <i>00</i>	131,833		131,66
452		-0-	<u> </u>	131,888		0,0500		-0,0500	131,463	131,688	131,46
453		<i>7.</i>		131,636		-0,0500		-0,0500	131,511	131,636	1315.
454		7		131,389		-0,0500		-0,0500		131,364	131,73
+435		0,0		131,329	·	-0,0500		-0,0500	131,204	131,329	131,70
+ 10,00				131,258	10,0338	-0,0557		-0,0255	131,153	131,292	131,8
455				131, 132.	10,1353	-17,0657		+0,0148	131,103	131,267	131,31
+ 4, 3.5	PCE.			131,074	10,2000	-0,0400		10,0367	134,102	131,274	131,36
+1500		PIV		131,000	10,2000	-0,0400 -0,0454 -0,0800		+0,0612	131,114	101,305	131,45 131,5;
456				131,280	10,1353	-0,0800			131,215	131,415	131.6:
				131,326	10.0460	-0,0800		+0,0800	131,147	131,342	131,5
+10,00		30		'	10,0338	-0.0734		+0,0528	131,410	131,594	151,7
457		17		131,840		0,0662		+0,0203	131,675	131,840	131.8
+1,63	PT	0		131,886		-0,0650		+0,0150	131424	131,666	131,9.
458		+		132,400		-0,0512	·	-0.0444	131,242	132,40C	132,2
+ 1,63				137,4146		-0,0500		-0,0500	132,321	132,446	13231
4.9				13/,5%		0,0510	i	0,0500	1-2,000	122 360	
4 23 .17			0s	133,363		-0,05 0		10,0560	132,238	133,363	152 K



Rodovia:						Trecho:					
_	Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	relev	аçãо		Cota	S
Estacas	mento	vidade	semi-Plata- forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito
460			2,50	133,520		-0,0318		-0.0542	133,441	133,520	133,385
475,40	PCD		2,50	133,973		400120		-0,0650	133,961		133,761
461		_ \mathcal{O}	. 1	134,030	A CONTRACT OF THE PERSON OF TH	10,0332		0,0692	134,163	134,080	133,90%
+14,40		101		134,483		0,0800		0,0800	134,683	134.480	134,RE:
+16.07	<u> </u>	9		134,530		10,0800		-0,0800	134,430	134,530	134,330
1,62.				434,640		10,0612		1440,0	134,866	134,640	134,447
110,00	·			134,920	10,1006	+0,0344		10,0696	135,108	135,02L	134,844
1:6.04	PT	ļ		135,090	10,2600	+0,0150		-0,0650	135,388	135,350	135,188
1,63		91V		135,200	10,4025	10,0022		-0,0621	135,609	135,663	135,446
110,00		<u> </u>		136285	10,1006	10,0303		-0,0546	136,310	136,386	136,250
+ 16 04	<u> </u>			136,944	10,3600	-0,0500		0,0500	134,049	134,264	134,049
1124		4	_	137,370		-0,0500		-0,0500	137,245	134,340	134,245
+ 9,05	·	08		137,592		-0,0500		+0,0500	137,464	134,592	134 HE7
465		70		139,540		-0,0635		+0,0083	139,381-	139,540	133,561
+ 2 05	PCE			139,762		-0,0650		10,0150	139,600	139,462	139,860
4,56				141,410		0,0485		+ 0.0433	141514	141,410	141.893
+ 2,05				141,931		-00800		10,0800	141,432	141,9%	
1 3.68				142,001		-0.0600		10.0803	141,201	142,001	142201
464		<u> </u>	2,50	143.820		-0,0627	<u> </u>	1-0,0049	1/13,473	1/5.54	11/12/2012



odovia:						Trecho:					
	Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	relev	a ç ã o		Cota	S
Estacas	mento	vidade	semi-Plata- forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Bord Direit
+ 5,68	· 97		2150	144,141		0,0600		-0,0067	144,021	144,171	144,1
+12,68			2,50	145,856		-0,0500		-0,0500	145,131	145,256	145,1
+ 17,90		W.	1	145,872		-0,0500		-0,0500	145,697	145,822	145,6
468 .		60		146,050		-0,0364		-0,0532	145,959	146.056	1615,0
+7190	PCD			146,907		+0,0150		-0,0650	146,945	146,907	146,7
+10.00		0		147,135	-0,0608	+0,0287		-0,0682		144.074	146,9
+ 17,90		+	1	147,992	0,1950	10,0800		-0.0800	144,994	147,497	
460	111			148 220	0,2433			-0,0800	148,144	14497	144.4
+3,50		PIV		148 270 148,600 149,300	0,21133	+0,0518		-0,0200	149, 883	148,264	148,0
+13,50	PT			149,424	-0,1110	10,0364		-0,0400	1119,405	149,313	149.1
470				149,655	-0,2433	+0,0085	P	-0.0635	149,433	149,412	149,5
+10:00		4		150,010	-b,0608	-0,0348		-0.0535	149,862	149,949	1498
1+131.50		5		150,134	7	-0,0500		-0,0500	150,009	150,134	150,C
+18,85	- 11	3		150,384		0,0500		-6,0500		150,324	150.1
471		0		150,365		-D,0512		0,0450	150,237	150,365	150.2
418,85	KE			151,034		-0.0700		+0.0367	150,859	151.034	1511
472				151,075		-0.0711		+0.0414	150,894	151045	151,1
+8,85				151,354		-0.08.0d	-	+0.0600	151 184	7 12 1	1
173			2100	15-1185		-0.08121		100000	101 00	1 - 1 \	127-1



Rodovia:		VICI	NAL			Trecho:	AREAL	- L.	DE RO) GA	
Estacas	Alinha-	Decli-	Largura da semi-Plata-	Cota da poligonal	Ordenada da parábola de	<u> </u>	erelevaç			Cota	
	mento	vidade	forma	vertical	concordância	Bordo Esquerdo		Bordo irelto	Bordo Esqu erdo	Eixo	Bordo Direito
+3.84			2,50	151.886		-0,0800	+(00800	151,686	151,886	152.086
+12,84	PT		2,50	157,1241		-0,0586	-0	0,0129	152,095	152741	152,209
+ 16,84			4	152,383	<u>_</u>	-0,0500	-0	1,0500	152,258	15R,383	152,258
+ 19,00				152,460		-0,0500	<u>-c</u>	,0500	152,335	152,460	152,335
474				152,495		-0,0538	1 - C	10338	152,36L	152,495	152,411
±3100	PCE			152,602	•	0,0650					
-7:00				152,744		-0,0800	+ (0,0800	152,544	152,744	152,944
+ 18:34				153,164		-0,0800			152,609		
275'		<u> </u>		153,205		-0,0791			153,007		
19.84	PT	5		153,871		-0,0650	+ (0,0150	153,412	153,874	153,912
476		<u>り</u>		153,915	\ 	0.06/1	+ 0	2110,	153,455	153,915	153,943
+18.84		0		154,584		-0,0500			154,459	 	
477				154.625		-0,0500	-C	,0500	154,500	154,625	154,500
478		,		155,335		-0,0500	-0	0,0500	155,730	155,335	155230
+14.55	<u> </u>			155,852		0,0500	-0	10500	155,427	155,852	155,424
279				156,045		-0,0323	-6	0.0541	155,964	:156,045	155,910
434.55	POD			156,56?		10,0150	-0	0650	156,600	196,562	156,4CC
100				156 757		HOWSRY	-0	50/91	156,837	19,6 200	156,59K
7 1 4,55		-	2.50	157,272	ng a samu a maganga anggangat na ana ana an	10,0800	- C	1600		191161	1511016

- Cód. 973171638



	Rodovia:						Trecho:					
		Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	relev	ação		Cota	S
	Estacas	mento	vldade	semi-Plata- forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direit
Ī	481			2,50	154,465		+0,0635		-0,0462	154,624	157465	154%
	+ 14.92	27		a,50	157,995		+0,0150		-0,0650	156,033	15,499	157,
	492		ln'	4	158,145		7,0015		20612	158,141	158,175	1580
	414,92		<i>∞</i>		158,405		-0,0500		-0,0500	158,580	158405	158]
	483		3		158,885	·· _F	-0,0500		-0,0500	158,460	158,825	158,7
	+0,37	<u> </u>	+		158,838		-0,0500		-0,000	158 443	158,698	158 ;;
	+10100		ļ <u></u>		159,240	10,0366	-0,0572		-0,0187	159,128	159,271	159, F.
	434.		PIV		159,600	10,1225	-0,06414		+ 0,0138		1597173	159,4
	+0137	PCE				10,0330			+0,0150	159,493	159,655	159,6.
į	+10:00				160,200	10,0306	-00722	····	10,0463	160,051	160,231	16C, 2.
	485	<u> </u>	900		160,800		0,0195	·*	+0,0488	160,601	160,800	167E
ļ	+0,37	ļ	000		160,877		0,0800		10,000	160,62R	160,822	161,0
	+0.67	<u> </u>	20		160,852		-0,0800		+0,0800	160,652	160.852	161,0
	486 ~		+		162,000	-0,0524	0,0657		+0.0178	161,484	161018	161,9
	+0.87	PT			162,052	-0,0620	00650		+0.0150	161,878	161,990	162,1
	+10,00		PIV		162,600		0,0582		-0.0144		——————————————————————————————————————	
	497					-0,05,24	-0.0507		-0,0442	l /	i '	ì
	40:87		7950	-	ì	-0,0620	1 7		-0,0500	, — , — — — — — — — — — — — — — — — — —	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	162
1	4.8	; !	1	12100	153,13	, .	-0~70	1		163,01R		



E64 - 999191928

Rodovia:						Trecho:					
	Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	relev	ação		Cota	s
Estacas	mento	vidade	semi-Plata- forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito
490			2,50	163,505		-6,0500		-0,0500	163,380	163,505	163,380
430		\ <u>\</u>	2,50	163,867		0,0500		-0,0500	163,442	163,864	163,742
+13:07		Ö	1	164,104		-0,0500		-0,0500	163,449	164,104	163,979
40,1		0		164,7,79		-0.0559		1 '		164,229	164,168
+10,00		0,	<u> </u>	164,410	0,0716	-0,01.45		+0,0129	164,177	164,338	164,370
+13.07	PCE	4-		1641466	-0,1220	-0,0671		+0.0243	164,146	164,344	164,405
492		PIV		164,591	0,2865	-0.0431		+0,0500	164,122 163,945 163,424	164,305	164,430
+ 8,07				164, 199	-0.1.020 -0.0416	-0,0100		to,0800	163,945 163,984	164,143	164,373
+12,73		•		164,092	-0,0380	0,080		+0,0800	163,854	164,054	164,254
49,3				163,807		0,0445		,	163,621	163,807	163,948
112773	PT			163,308		-0,0650			163,146	163,308	165,346
494		07		163,023		-0,0595		-0,0086	162,874	163,023	'
412,73		5		162,524		-0,0500		-0,0500	162,399	162,524	162,399
495		0,		162,239		-0,0500		-0,0500	162,114	162,239	162,114
210100		J		161,844	+0,0306	0,0500		10.0500	1	161,848	161,453
+15130				161,639	0,0440	-0,0500		-0,0500		161,686	
226		PIV		161,495	10,1275	-0,0325		- 0,0540	161,497	161,576	161,443
42500		11.0		161,303	0,0306	10,0046		0,0621	131,351	161,33	161,185
125 40		0	2 50		104410	1 '	; 	r-141	161 236	161 014	1/1,100



Rodovia:						Trecho:					
	Alinha-	Decli-	Largura da	Cota da	Ordenada da	Supe	releva	ção		C o t a	S
Estacas	mento	vidade	semi-Plata- forma	poligonal vertical	parábola de concordância	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direito	Bordo Esquerdo	Eixo	Bordo Direlto
49.7	•		2,50	161,161	,	10,0414		-0,0412	161,265	161,161	160,983
十10,30			A	164,010		+0,0800		-0,0800		161,010	
+16,04		1		160,925		+0,0300		-0,0800	161,125	160,925	160,42
498		7		160,867		+0,0653		-0,0766	161,030	160,867	160,646
+11104	PT	0		160,705		10,0243		-0,0641	160,466	160,405	160,53
45,0	<u> </u>	0,		160,543	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-0,0090		-0,0595	160,551	160,573	160,420
+ 11.04		1		160,411	·	0,0500		-0,0500	160,286	160A11	160,280
500			-	160,279		-0,0500		-0,0500	160,154	160,279	160,154
(50]				159,985		0,0500		-0,0500	159,860	159,985	159,860
502				159691		-0,0s00	6	-0,0500	159,566	159,691	159,566
505			2,50	159,400		-0,0500		-0,0500	159,275	159HOO	159,27
<i>y.</i>			,				·				
		<u> </u>									

trada.

B) CÁLCULOS DOS MAPAS DE CUBAÇÃO

Depois de calculadas as secções transversais dos cortes e dos aterros, deu-se início à cubação, isto é, o cálculo dos volumes dos cortes e aterros, que foram calculados para cada prisma compreendido entre duas secções consecutivas.

Inicialmente, calculou-se as áreas das secções, utilizando-se o método da fita, para em seguida somar-se' as áreas contíguas duas a duas e multiplicar-se cada soma pela metade do comprimento do prisma compreendido entre as respectivas secções transversais.

Os elementos calculados foram colocados nu ma tabela de cubação, a fim de serem calculados os volumes acu mulados, que se obreve somando se algebricamente os volumes par ciais em cada estaca e atribuino - ce (+) para os volumes de cor tes e (-) para volumes de aterros.

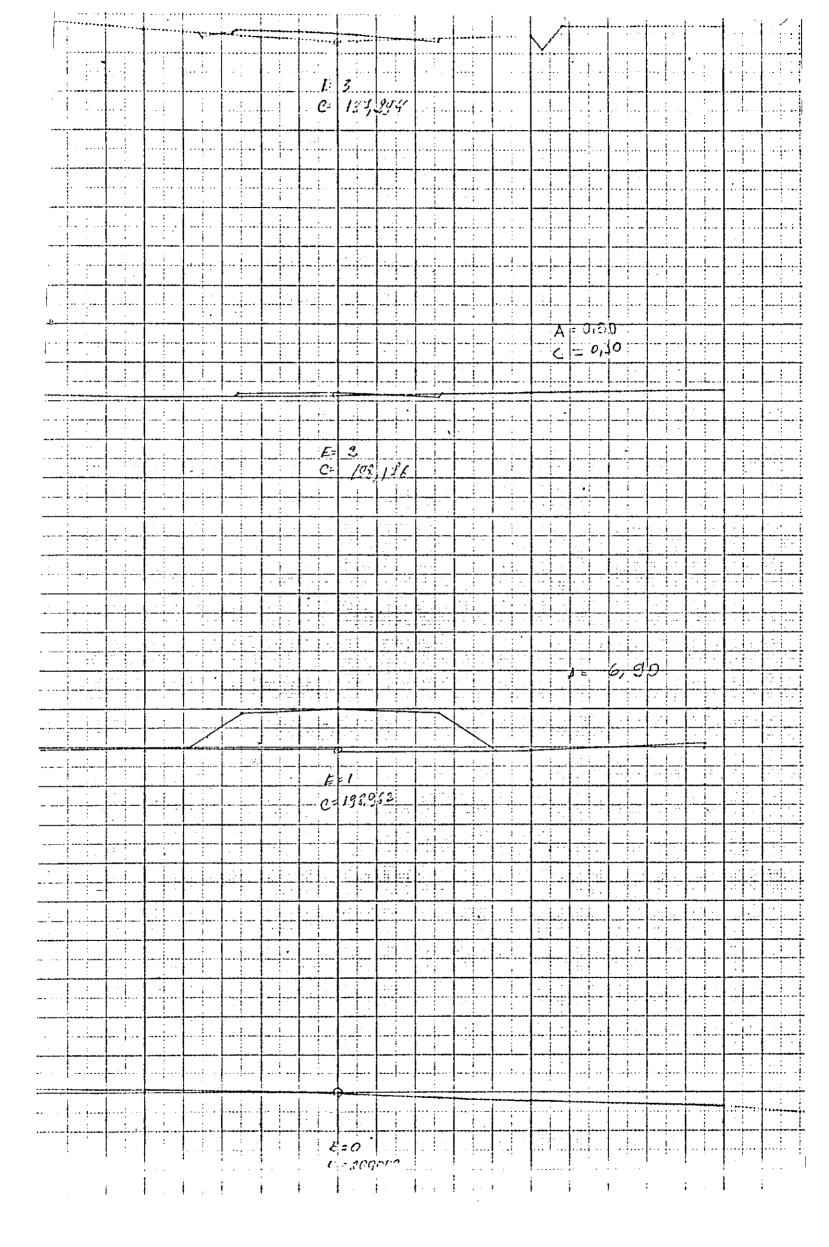
PARTE V - FISCALIZAÇÃO FEITA NO CAMPO

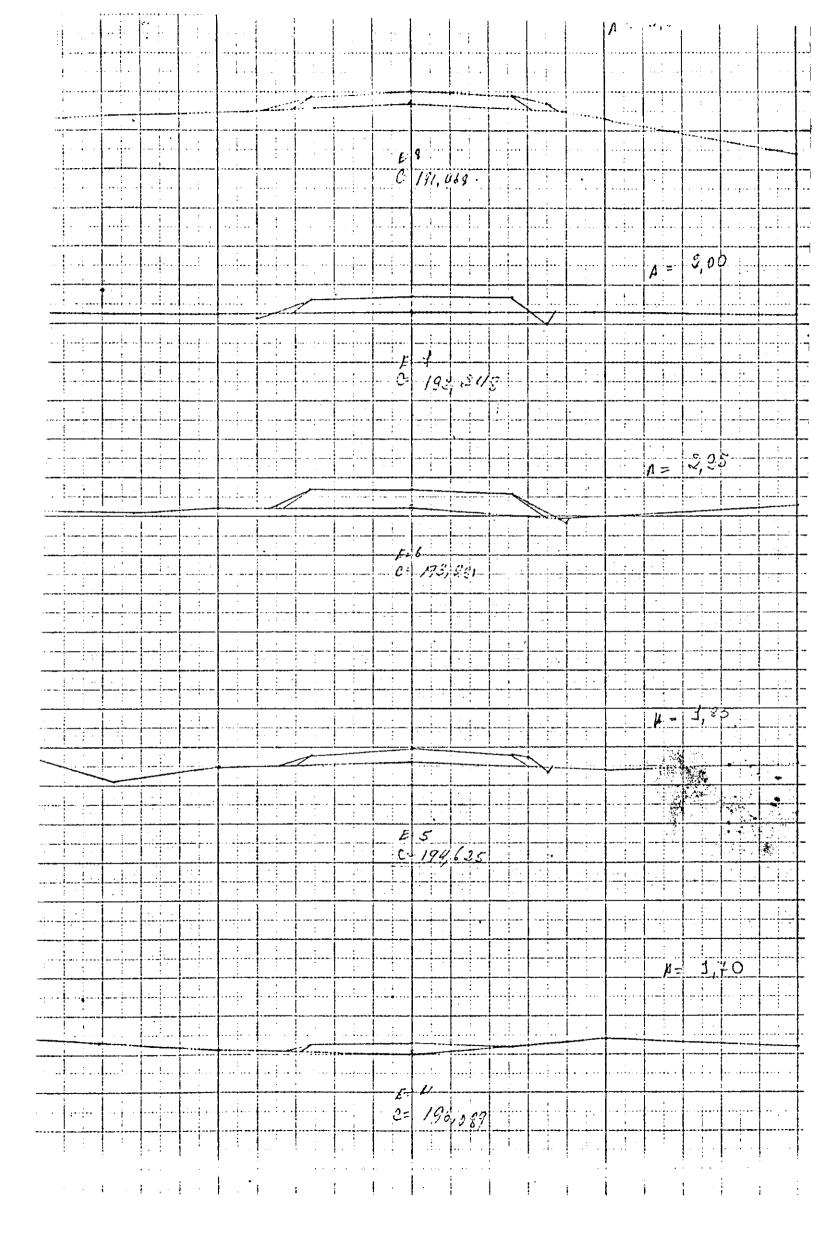
A) CONTRÔLES TOPOGRÁFICO E GEOTECNICO

De acordo com as exigências da classe da rodovia em construção, foram feitas fiscalizações no campo, a fim de garantir sua perfeita execução.

Auanto a execução das obras de arte, verificou-se se estavam assentadas nas cotas de projeto, sendo neces sário, em alguns casos, que se fizesse pequenos aterros. As dimensões das estruturas, formas, declividades e localização foram inspecionadas de acordo com as necessidade do projeto. As formas foram executadas de madeira, sem deformações, irregulari

. : JRECHO: MONTROAS FUXINANA. ESCALA: 1/100 SECOES P/EVEIROS 126.5 . . . i 15 4.70 15 8 to bos 111419 MONTANTE E:368+10,00 134,635 1=0,0156 8 tubos MONTHATE F: 147+10,00 C= 159,332 159,20 (139,429 1=0,0293 2:130,322 120.100 185815 MONTANTE 2. 190,000 1:0208 ----• ... 7 +4200 150,100 180.150 182.044 : 0: i., E = 3/1+3,20 MONTANTE 1:0,015 C= 180,349 . |--. 1. ...





C O N C L U S Ã O

Quanto ao estágio, concluiu-se que foi de grande utilidade para o aluno, pois não só lhe deu a oportunida de de estar a par do que ocorre na prática de construções de estradas vicinais, como o poder de verificar seus conhecimentos 'téóricos. Deu-lhe oportunidade, também, de lidar com pessoas humanas, de váriadas características educacionais e psicológicas, exercendo funções diferentes. Pôs-lhe em contacto direto com a obra e fez-lhe adquerir novos conhecimentos que são de grande necessidade prática, proporcionando-lhe novas idéias para sua vida profissional.

O relatório foi o meio utilizado para se exista x por os conhecimentos adqueridos, e deu ao aluno uma ótima maneira de comunicação que lhe será útil na prática.