QUESTIONS AND ANSWERS #2 Updated on Oct 5, 2018 – 10:00 a.m.(EST) (BID –180393/CABW/2018) PAGE 1 of 1

The BACW's Bidding Commission hereby presents questions made by companies with their respective answers.

<u>REMARK:</u> The questions presented in this "Questions and Answers" are numbered as they are answered by the Bidding Commission and may not match the numbering provided by the companies.

1. Question – Invitation for Bid document, in its Articles 3 and 7.2 states:

3. OBJECT TO BE CONTRACTED

Remote Control Tower Visualization System (SVR-TWR) with equipment, associated logistics, installation materials and specialized engineering services required for its implementation at Santa Cruz Airfield, including field survey, installation, integration, acceptance tests, training and technical/operational support, all in accordance with the technical requirements set out in the specification that follows:

265.13.T03.EP.001.01 - Technical Specification for the supplying of a Remote Control Tower Visualization System for Santa Cruz Airfield.

and

May we kindly ask you if the **Table of Compliance** to be submitted as part of **Envelope 2** should be limited to the Technical Specifications of the **SVR-TWR system** (**Pages 5 to 21** of the Technical Specification document) or if it should cover all Sections of the Document.

ANSWER: The Table of Compliance should cover all Sections of the Technical Specifications of the SVR-TWR system.

Question – 1. Page 21 of Attachment I to the Basic Project Plan shows the estimated supply budget. The table indicates an amount of R\$ 865,029.76 to adjust the infrastructure, which is the exact same amount initially submitted before the bid was postponed. After reviewing the requirements of the infrastructure shown in the current documents, the metal tower of a complex steel structure was introduced, indicating and detailing the construction of a pile foundation measuring 20 meters.

QUESTIONS AND ANSWERS #2 Updated on Oct 5, 2018 – 10:00 a.m.(EST) (BID –180393/CABW/2018) PAGE 2 of 1

- i. We request the geotechnical studies which suggested the pile foundation measuring 20 meters.
- ii. We request the specifications of the ducts and conduit box to be offered by the bidder. iii. We ask that the estimated budget be adjusted to include the metal tower, its foundations, and all the infrastructure for the duct network, electric and electronic cabling, taking into account the location of the tower to be determined by CISCEA.

ANSWER: Items I and II: Attached are the requested documents. Item III: In Technical Specification N° 265.13.T03.EP.001.00, under item 4.7, there was already established the supply of a Metal Tower of a HEAVY type under the CONTRACTED PARTY'S responsibility throughout for the entire project, its supply, transportation and assembly. Therefore, the amount shown reflects its supply as well as that of all services connected with item 4.7.

- **3. Question** The revised technical specification establishes 360-degree visualization, thus differing from the 240 degrees initially specified, thereby also resulting in an increase of the number of cameras to be provided to at least 6 cameras, including several software licenses, servers, etc. and infrastructure for the assembly of additional cameras.
 - i. We ask that the estimated budget be adjusted to include these additional elements.

ANSWER: We believe that the budget presented in Basic Project Plan \mathbb{N}^2 265.13.T03.PB.001.02 contemplates the supply of 360-degree visualization.

- **Question** The Basic Project Plan, in item 12, prohibits subcontracting. Item 14 of the Invitation For Bid, however, establishes subcontracting, provided that it complies with the rules established in item 7 of the same Invitation For Bid.
 - i. We understand that, provided that the Bid conditions are met, subcontracting is permitted. We ask that our understanding be confirmed.

ANSWER: Subcontracting shall be permitted in compliance with the rules established in the Invitation for Bid.

5. Question – I line with the previous request for clarification on the "Subcontacting" subject, please advise if Consortiums between foreign and local companies will be allowed to Bid.

Although Article 8 of Annex I shows that price quotes have been requested to Foreign and National companies as one, we have found no formal provisions and/or rules applicable to Consortiums.

ANSWER: In accordance with art. 33 of the Brazilian Law 8,666/1993, it can be inferred that the authorization for Consortium is a discretionary power of the Administration. However, the permission or prohibition of the Consortium shall be justified. Therefore, for this solicitation, based on the interaction made by the Bidding Commission with CISCEA, the Bidding Commission understands that due to the reduced amount of companies that have the qualifications to perform the object of this Bidding Process, the Consortiums shall not be permitted.



QUESTIONS AND ANSWERS #2 Updated on Oct 5, 2018 – 10:00 a.m.(EST) (BID –180393/CABW/2018) PAGE **3** of **1**

6. Question – "With regards to Section 4.1.2.3 of the Technical Specification document (Integration to the Integrated Airfield Control Tower System), please advise if the Contracted Party will be provided with SITWR's ICD (Interface Control Document) required for development of the requested integration." **ANSWER:** The Contracted Party will be provided with SITWR's ICD (Interface Control Document) required for development of the requested integration.

Notwithstanding, In accordance with the Invitation For Bid 180393/CABW/2018 item 28.1, Any doubts arising from the provisions of this INVITATION FOR BID may be subject to consultation, in writing, to the **Bidding Committee** in charge of this bidding process, up to 48 (forty-eight) hours prior to the delivery of the proposals.

Based on that, the BACW's Bidding Committee reinforces that questions shall be submitted to con@cabw.org and no agents outside BACW should be copied in the e-mail. Thus, only answers published in BACW's website are considered official and part of the solicitation file.

Furthermore, the Brazilian Aeronautical Commission appreciates the question, and stands available to clarify and explain any doubts or concerns in order to increase the BIDDING quality. Any questions or concerns must be submitted to *con@cabw.org*

Note: This information has been made available at BACW website in the publishing for the related Bidding Process. http://www.cabwnews.com/index.php/solicitations.html



TWR SANTA CRUZ - RJ PROJETO EXECUTIVO RELATÓRIO DE ESTUDO GEOTÉCNICO SONDAGEM 278-PE-RE-SON



Rev.	Data	ltens e páginas atingidas/Descrição	Elaboração	Verificação	Aprovação
00	13/12/10	Emissão para aprovação	Fábio Rabelo	Waldemar Rabelo	Waldemar Rabel
01	27/01/11	Atendimento à carta nº 008	Fábio Fabelo	Waldeman Rabelo (M	Waldemar Rabelo //////
			V1		

BASE AÉREA DE SANTA CRUZ - RJ ESTUDO GEOTÉCNICO Data: 09/12/2010 Pág.: 1 de 3

1. - LEVANTAMENTOS DE CAMPO:

O levantamento de campo consistiu-se dos seguintes serviços:

- 1.1 Execução de furos de sondagem a trado;
- 1.2 Determinação da massa específica aparente "in situ" e umidade natural.
- 1.3 Coleta e identificação de amostras do subleito existente.

1.1 - Execução de Furos de Sondagem à Trado:

Foram realizados 05 (cinco) furos de sondagem a trado, conforme locação feita pela equipe topográfica.

Os perfis geotécnicos das sondagens são apresentados no Anexo 2 (Perfis Geotécnicos de Sondagem).

1.2 - Determinação da Massa Específica Aparente "in situ" e umidade natural:

As determinações das massas específicas aparentes "in situ" foram realizadas pelo ensaio do "frasco de areia", sendo executados nas trincheiras utilizadas para coleta das amostras. Do mesmo local foram retiradas amostras para determinação da umidade natural.

Os resultados são apresentados no Anexo 4 (fichas de densidade "in situ").

1.3 - Coleta e Identificação de Amostras:

No campo, foram abertas 05 (cinco) trincheiras nas quais foram coletadas 01 (uma) amostra em cada uma, que após ensaios de laboratório, obtiveram a seguinte classificação:

Amostra 1 – Argila silto arenosa. (05 baterias de ensaios)

- FURO 1 Amostra 1
- FURO 2 Amostra 1
- FURO 3 Amostra 1
- FURO 4 Amostra 1
- FURO 5 Amostra 1



BASE AÈREA DE SANTA CRUZ - RJ

ESTUDO GEOTÉCNICO

Data: 09/12/2010 Pág.: 2 de 3

2. - ESTUDOS GEOTÉCNICOS DE LABORATÓRIO:

2.1 - Ensaios Laboratoriais:

2.1.1 - Solos:

Ensaios de Caracterização:

- a)- Granulometria por peneiramento → MB 32
- b)- Granulometria por sedimentação → MB 38
- c)- Limites de Atterberg Limite de liquidez → MB 30 Limite de plasticidade → MB 31
- d)- Massa específica real do solo → MB 28
 - Avaliação de Resistência e Expansão:
- a)- Ensaios de compactação Método DNIT ME 049/94

Consiste na moldagem de 05 (cinco) corpos de prova, na **energia do Proctor Intermediário**. Cada corpo de prova compactado em 05 (cinco) camadas, com 26 golpes por camada.

Finda a compactação, os corpos de prova foram submetidos à imersão em água por 96 horas. Posteriormente foram rompidos em prensa apropriada e plotada a respectiva curva de penetração x pressão.

Conhecidos os valores de CBR dos 05 (cinco) corpos de prova e suas respectivas massas específicas aparentes secas (MEAS), plotou-se a curva CBR x MEAS.

Na mesma folha em que se representa a curva de compactação, usando-se a mesma escala das umidades de moldagem, registram-se, em escala adequada, sobre o eixo das ordenadas, os valores dos Índices de Suporte Califórnia obtidos segundo este



BASE AÉREA DE SANTA CRUZ - RJ

ESTUDO GEOTÉCNICO

Data: 09/12/2010

Pág.: 3 de 3

Método, correspondentes aos valores das umidades que serviram para a construção da curva de compactação anteriormente descrita.

O valor da ordenada desta curva, correspondente à umidade ótima antes determinada, fornece o Índice de Suporte Califórnia (ISC).

2.2 - Apresentação de Resultados:

Os resultados dos ensaios laboratoriais são apresentados no Anexo 1 (Quadro Resumo de Ensaios).

3. - **ANEXOS**:

- 1- Quadro de Resumo de Ensaios;
- 2- Perfis Geotécnicos de Sondagem a Trado;
- 3- Fichas de ensaios de laboratório;
- 4- Ensaios de densidade "in situ" e umidade natural;

ANEXO 1

QUADRO RESUMO DE ENSAIOS

QUADRO RESUMO DE ENSAIOS DE LABORATÓRIO BASE AÉREA DE SANTA CRUZ

FIN			CBR R	FINAL	(%)	က	ო	2	4	ю
SUPORTE CAL!FÓRNIA - DNIT					(%)	2,5	4,0	4,2	3,8	3,9
N N			5° Ponto		CBR (%)	9	2	2	S.	2
LIF			4° ponto		€Xp (%)	4,5	4,4	4,4	4,4	4,2
V V		œ	4 8		CBR (%)	3	3	2	ဗ	3
R 1		0 8 5	3° ponto		Exp (%)	5,5	5,5	5,1	4,9	3,9
l og u			<u>" &</u>		CBR (%)	က	က	2	4	က
DE S			2° pointo	L	%) (%)	5,8	5,7	5,6	5,6	5,6
			<u> </u>	ļ	CBR (%)	6	ဗ	9 2	8	3
NDICE			1° ponto		R Exp	2 5,9	2 5,6	5,9	2 58	2 5,7
			ļ	-	(%)			0 2		
			MEAS		(g/cm³) CBR (%)	1,505	1,511	1,500	1,520	1,509
			₹		(%)	24,7	24,3	25,4	25,6	24,1
	ÍÁRIO		5° ponto	MEAS	(д/ст³)	1,493	1,490	27,5 1,490	1,496	1,488
	INTERMEDIÁRIO		ຶ້	Ч	(%)	26,9	27,2		27,4	26,7
	Ĭ		4º ponto	MEAS	(g/cm²)	1,503	1,500	1,499	1,508	1,500
	TOR		4° p	4	(%)	25,4	25,8	26,2	26,8	25,4
	PRO		3º ponto	MEAS	(g/cm³)	1,505	1,511	1,499	1,520	1,509
	AÇÃO		လို လိ	ч	(%)	24,4	24,3	24,6	25,6	24,1
	COMPACTAÇÃO PROCTOR		2º ponto	MEAS	(g/cm³)	1,500	1,504	1,493	1,511	1,504
	Ö		%	4	(%)	23,6	22,6	22,8	23,9	22,8
] -			1º ponto	MEAS	(g/cm²)	1,490	1,489	1,487	1,494	1,493
			4 b	r.	(%)	22,0	21,1	21,9	22,4	21,6
	יר	A37 .24	DEN			2,59	2,59	2,58	2,60	2,61
y ₀	တ္	<u> </u>			%	40	44	43	38	38
ÍNDICES	Físicos	-			(%)	31	33	33	31	32
<u> </u>	<u> </u>	Ξ	1		(%)	7.1	11	76	69	202
¥	~		3GILA	Ι¥		51,9	46,3	48,0	46,2	44,4
GRANULOMETRIA	(%) O M		317k	s		28,5	32,6 46,3	21,0 31,0 48,0 76	30,9	32,4 44,4
ZANUL	RESUMO		AI39.	A		19,6	21,2	21,0	22,9	23,2
5	L	ОН	EGNE	AGE	ld	0	0	0	0	0
		DESCRIÇÃO DOS	MATERIAIS			ST - 01	ST - 02	ST - 03	ST - 04	ST - 05



ANEXO 2

PERFIS GEOTÉCNICOS DE SONDAGEM

RELATÓRIO Nº 05 / 2010

ASSUNTO: Sondagem à percussão.

LOCAL: BASE AÉREA DE SANTA CRUZ - RJ

ANEXO:

- 05 (cinco) perfis de sondagem à percussão,

O presente relatório inclui os resultados da sondagem à percussão executada na Base . Aérea de Santa Cruz, próximo a área do DETECEA.

- 1 Foram executados 05 (cinco) furos de sondagem à percussão totalizando 85,69 metros de perfuração.
- 2 A perfuração foi executada por percussão, com auxílio de circulação de água e protegida por revestimento de 76,2 mm de diâmetro nominal.
- 3 A extração das amostras foi feita com a cravação de um amostrador padrão (SPT) de 50,8 mm e 34,9 mm de diâmetros externo e interno, respectivamente, com golpes de um martelo de 65 kg de peso, com queda livre de 0,75 m.
- 4 Anotou-se no campo, em cada operação de amostragem, os números de golpes necessários para a cravação de 45 cm do amostrador padrão, em três etapas de 15 cm. No perfil apresentado em anexo estão assinalados em gráfico e numericamente, os números de golpes necessários para a penetração dos 30 cm iniciais e dos 30 cm finais. O número obtido nos fornece a indicação da compacidade (caso dos solos de predominância arenosa) ou a consistência (caso dos solos de predominância argilosa) dos solos em estudo. Nos casos em que a penetração total do amostrador é inferior a 45 cm, o registro é apresentado na forma de uma fração, onde o numerador indica o número de golpes e o denominador a penetração correspondente em centímetros.



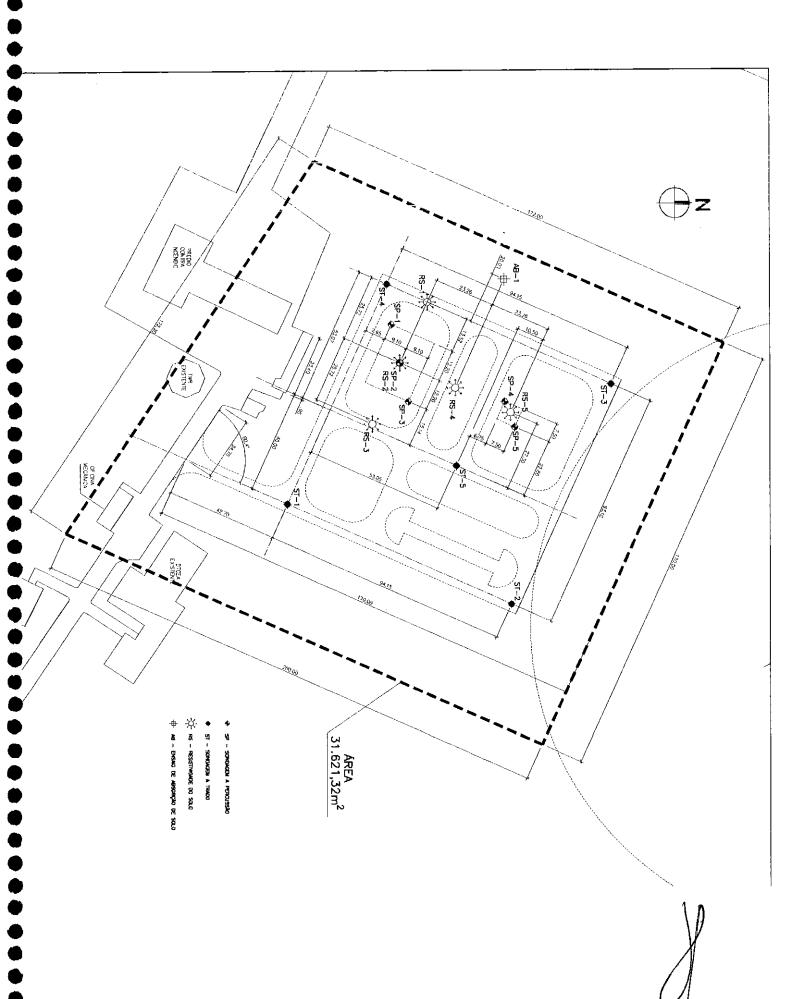
5 – O perfil em anexo, informa:

- Situações e numeração das amostras, a profundidade das diversas camadas encontradas em relação ao nível da boca do furo e a classificação expedita dos solos encontrados, de acordo com a nomenclatura da ABNT. Os critérios de paralisação das sondagens estão de acordo com a NBR 6484 de 2001

Rio de Janeiro, 09 de dezembro de 2010.

Fábio Moreira Babelo

CREA 1994104196



Cota: Sondagem SP: 01 Revestimento (diâmetro 76,2 mm) Profun- | Penetrações (golpes / 30 cm) Cota em Relação didade Amostrador (diâmetro) interno 34,9 mm 1ª e 2ª penetrações ao RN (diâmetro) externo 50,8 mm 2ª e 3ª penetrações Amostra da Nível Peso: 65 kg Altura de queda: 75 cm camada Nº de golpes Gráfico d'água CLASSIFICAÇÃO DO MATERIAL 1ª e 2ª 2ª e 3ª 40 10 (m) 0,30 Camada Vegetal 0 0 Argila cinza escuro 0 0 muito mole 0 0 3,90 2 2 4 mole 5 6 Argila arenosa cinza claro média 7 9 7 9 9,10 5 6 6 8 Areia argilosa cinza claro 6 8 pouco compacta 6 6 13,15 12 25 21 32 Arela siltosa micácea Compacta 40 30 15,60 6/2 Arela siltosa micácea 69 alteração de rocha muito compacta 17,04 12/4 LIMITE DA SONDAGEM impenetrabilidade ao trépano de lavagem. Profundidade do nível d'água (m) PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO INICIAL **FINAL** 0.65 Eng. Waldemar Rabelo DATA DATA PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO VISTO Eng. Fábio Rabelo INÍCIO FIM NA BASE AÉREA DE SANTA CRUZ CONFERIDO Eng. Fábio Rabelo (DETECEA) RESPONSÁVEL 17/11/2010 18/11/2010 Roberto Pereira Lorena (Laboratorista) **RIO DE JANEIRO - RJ** SONDADOR LOCAL:



Sondagem SP: 02 Cota: Revestimento (diâmetro 76,2 mm) Profun- Penetrações (golpes / 30 cm) Cota em Relação didade Amostrador (diâmetro) interno 34,9 mm 1ª e 2ª penetrações ao RN 2ª e 3ª penetrações (djametro) externo 50,8 mm Amostra da Nível Peso: 65 kg Altura de queda: 75 cm camada Nº de golpes Gráfico d'água CLASSIFICAÇÃO DO MATERIAL 1ª e 2ª 2ª e 3ª 10 40 (m) 0,30 Carnada Vegetal 0 0 Argila cinza escuro 0 0 muito mole 0 0 3,80 2 2 3 5 5 4 Argila arenosa cinza claro média 7 6 8 11 9.00 9 11 10 14 Areja argilosa cinza claro 16 12 pouco compacta 13 18 13,20 26 36 52 6/3 Areia siltosa micácea alteração de rocha 6/3 54 muito compacta 16,19 58 8/4 LIMITE DA SONDAGEM impenetrabilidade ao trépano de lavagem. Profundidade do nível d'água (m) PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO INICIAL **FINAL** Eng. Waldemar Rabel PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO VISTO DATA DATA Eng. Fábio Rabelo INÍCIO FIM NA BASE AÉREA DE SANTA CRUZ CONFERIDO Eng. Fábio Rabelo (DETECEA) RESPONSÁVEL 23/11/2010 24/11/2010 Roberto Pereira Lorena (Laboratorista) RIO DE JANEIRO - RJ SONDADOR LOCAL:



0,80

OCAL:

PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO VISTO

NA BASE AÉREA DE SANTA CRUZ

(DETECEA)

RIO DE JANEIRO - RJ

DATA

INÍCIO

25/11/2010

DATA

FIM

26/11/2010

Eng. Waldemar Rabelo

Roberto Pereira Lerena (Laboratorista)

Eng. Fábio Rabelo

Eng. Fábio Rabelo

CONFERIDO

SONDADOR

RESPONSÁVEL

Cota: Sondagem SP: 04 Revestimento (diâmetro 76,2 mm) Profun- Penetrações (golpes / 30 cm) Cota em Relação didade Amostrador (diâmetro) interno 34,9 mm 1ª e 2ª penetrações ao RN (diâmetro) externo 50,8 mm da _ 2ª e 3ª penetrações Amostra Nível Peso: 65 kg Altura de queda: 75 cm camada Gráfico Nº de golpes d'água CLASSIFICAÇÃO DO MATERIAL 1ª e 2ª 2ª e 3ª 10 40 (m) 0,30 Camada Vegetal 0 0 Argila cinza escuro 0 muito mole 0 0 3,50 3 5 4 6 mole 5 8 Argila arenosa cinza ciaro médìa 5 9 7 8.00 10 Areia argilosa cinza claro 8 12 medianamente compacta 9,80 12 15 15 19 compacta 17 23 20 33 Areia siltosa micácea alteração de rocha 29 42 muito compacta 33 46 41 47 55 8/4 33/15 18,12 LIMITE DA SONDAGEM Profundidade do nível d'água (m) PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO FINAL INICIAL 0,90 Eng. Waldemar Rabelo DATA DATA PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO VISTO Eng. Fábio Rabelo NA BASE AÉREA DE SANTA CRUZ CONFERIDO INÍCIO FIM Eng. Fábio Rabelo (DETECEA) RESPONSÁVEL 22/11/2010 23/11/2010 Roberto Pereira Lorena (Laboratorista) RIO DE JANEIRO - RJ SONDADOR LOCAL:



Cota: Sondagem SP: 05 Revestimento (diâmetro 76,2 mm) Penetrações (golpes / 30 cm) Profun-Cota em Relação didade Amostrador (diâmetro) interno 34,9 mm 1ª e 2ª penetrações ao RN (diâmetro) externo 50,8 mm 2ª e 3ª penetrações Amostra da Nível Peso: 65 kg Altura de queda: 75 cm camada Gráfico Nº de golpes d'água CLASSIFICAÇÃO DO MATERIAL 20 40 1ª e 2ª 2ª e 3ª 10 (m) 0,30 Camada Vegetal 0 NA Argila cinza escuro 0 0 muito mole 3,10 0 0 3 5 5 mole 5 7 Argila arenosa cinza claro média 5 8 7,50 7 9 Areia argilosa cinza claro 8 13 medianamente compacta 9,50 18 14 15 21 compacta 26 17 20 35 Areia siltosa micácea alteração de rocha 29 43 muito compacta 32 46 35 47 47 52 18,15 32/15 LIMITE DA SONDAGEM Profundidade do nível d'água (m) PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO INICIAL 0,90 Eng. Waldemar Rabelo PERFIL INDIVIDUAL DE SONDAGEM À PERCUSSÃO VISTO DATA DATA Eng. Fábio Rabelo NA BASE AÉREA DE SANTA CRUZ INÍCIO CONFERIDO FIM Eng. Fábio Rabelo (DETECEA) RESPONSÁVEL 22/11/2010 23/11/2010 Roberto Pereira Lorena (Laboratorista) RIO DE JANEIRO - RJ SONDADOR LOCAL:



PERFIL DE SONDAGEM A TRADO

24/11/2010 DATA

BASE AÉREA DE SANTA CRUZ LOCAL RIO DE JANEIRO - RJ MUNICÍPIO/ESTADO

LORENA / WILSON OPERADOR

FURO Nº 01			
PROFUNDIDADE (m)	CONVENÇÃO	DESCRIÇÃO DO MATERIAL	OBSERVAÇÕES
0,00 À 0,30		CAMADA VEGETAL	
0,30 À 2,10		ARGILA SILTO ARENOSA CINZA	SUBLEITO
	IVEL D' AGUA :	0,75 m	
FURO Nº 02 ROFUNDIDADE (m)	CONVENÇÃO	DESCRIÇÃO DO MATERIAL	OBSERVAÇÕES
0,00 À 0,30		CAMADA VEGETAL	
),30 À 1,50		ARGILA SILTO ARENOSA CINZA	SUBLEITO
	IVEL D' AGUA :	0 m	
FURO Nº 03			
PROFUNDIDADE (m)	CONVENÇÃO	DESCRIÇÃO DO MATERIAL	OBSERVAÇÕES
0,00 À 0,30		CAMADA VEGETAL	
0,30 À 2,30		ARGILA SILTO ARENOSA CINZA	SUBLEITO
	IVEL D' AGUA :	0,75 m	
FURO Nº 04	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
PROFUNDIDADE (m)	CONVENÇÃO	DESCRIÇÃO DO MATERIAL	OBSERVAÇÕES
0,00 À 0,30		CAMADA VEGETAL	
0,30 À 2,20		ARGILA SILTO ARENOSA CINZA	SUBLEITO
	IVEL D' ÁGUA :	0,85 m	
FURO Nº 05			
PROFUNDIDADE (m)	CONVENÇÃO	DESCRIÇÃO DO MATERIAL	OBSERVAÇÕES
0,00 À 0,30		CAMADA VEGETAL	
0,30 À 2,20		ARGILA SILTO ARENOSA CINZA	SUBLEITO
	VEL D' ÁGUA :	0,75 m	

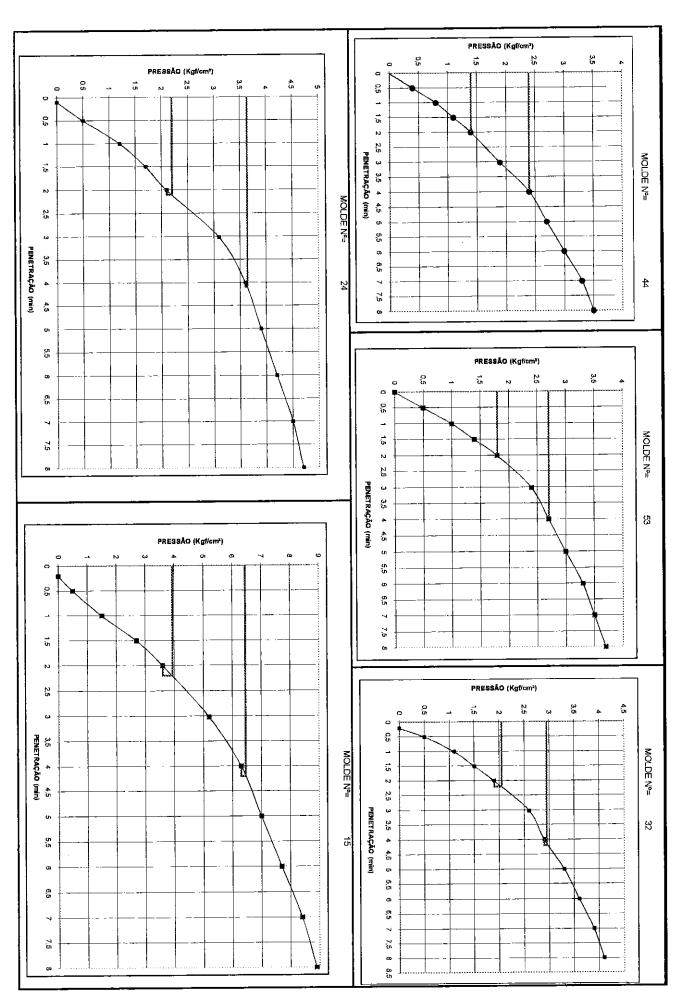


ANEXO 3

FICHAS DE ENSAIOS DE LABORATÓRIO

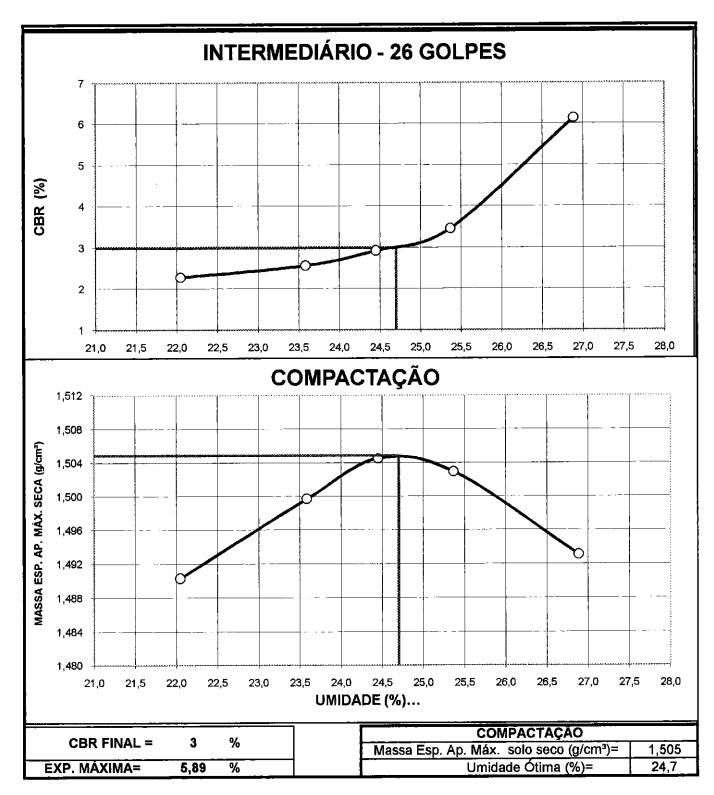
iNDICE DE SUPORTE CALIFÓRNIA (C B R) MOLDAGEM - EXPANSÃO - PENETRAÇÃO 08/2009 MOSTRA N°: 01-fluc 01 AMOSTRA N°: 01-fluc 01	de Santa Cruz - RJ TIPO DE MATERIAL OPERADORES M O L D A G E M	massa específica aparente sêca g/cm3 1,505 umidade ótima (hot) 24,7	umidade higroscópica (%)	N 44 N 53 N 12.15 SZ N 62.24 N	4/21 4/45 45/U	207 07 07 114		N° 44 N° 53 N 32 N° 24 N°	8579 6591 8662 8608	3796 3870 3917 3938	massa especifica aparente de solo úmido (g/cm3) 1,819 1,833 1,872 1,884 1,083	47.3 48.6 51.1 49.2	362,3 387,1 372,8 288,9	322,5 309,6 240,4		23.6 24,4 25,4	rente do solo (g/cm3) 1,490 1,500 1,505 1,503	EXP ANSÃO	akincial 2,00 Molde n° 24 attinicial 2,00 Molde n° 15 attinicial 2,00 Molde n° attinicial	difer. % leitura difer. % leitura difer. % leitura difer. % leitura difer.	1 3.54 1.54 1.4 3.48 1.48 1.3 3.70 1.70 1.5 2.81 0.81 0.7 3.24 1.24 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7	8,14 6,14 5,4 7,95 5,95 5,2 7,87 5,87 5,1 6,65 4,65 4,1 4,43	8,72 6,72 5,9 8,57 6,57 5,8 8,31 6,31 5,5 7,12 5,12 4,5 4,88 2,88 2,5 1	CONST	Molde n° 53 Molde n° 32 Molde n° 24 Molde n° 15 Molde n°	Leitura Pressão C.B.R Leitura Pressão C.B.R Leitura Pressão C.B.R Leitura Pressão C.B.R Leitura Pressão	S do Aheli couroud comments % do Aheli couroud couroud couroud couroud couroud couroud couroud couroud couroud cou	8 U4 10 10 11 12 12 15	11 11 14 14 15 15 17 17 27 2.7	14 1.4 1.4 2 18 1.8 1.8 3 19 1.9 2.1 3 21 2.1 2.2 3 36 36 18 3 19 1.9 2.1 3 21 2.1 2.2 3 36 36 36 38 36 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38	1,9 24 2,6 3,1 3,1 52 5,2	24 2,4 2,4 2 2,7 2,7 2,7 3 29 2,9 3,0 3 36 3,6 3	27 27 30 3,0 3,0 3,2 3,3 3,3 3,9 7,0 70 2,2 3,9 7,7 7,7 7,7 7,7 7,7 7,7 7,7 7,7 7,7 7	6.0 30 3.0 33 3.3 3.6 4.2 4.2 7.7 7.7 7.7 7.7 7.7 7.7 7.7 7.7 7.7 7	25 35 35 37 37 47 41 47 47 47 89	16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 1
REG. N°: 08/2009	Base Aérea de Santa Cruz - RJ LOCAL			MOLDE	op osad	og en acc	volume	_ ⊙ <u>▼</u>	op osed	ap osed	massa e	peso da	peso da	peso da	ap osed	Deso do	massa e		┢	DEC	\top	3 8	4				-+	000	╀	1.000 2.0	3,0		5,0	+	0.0	2,300 8,0

•••••••••••••••••••••••••••••••



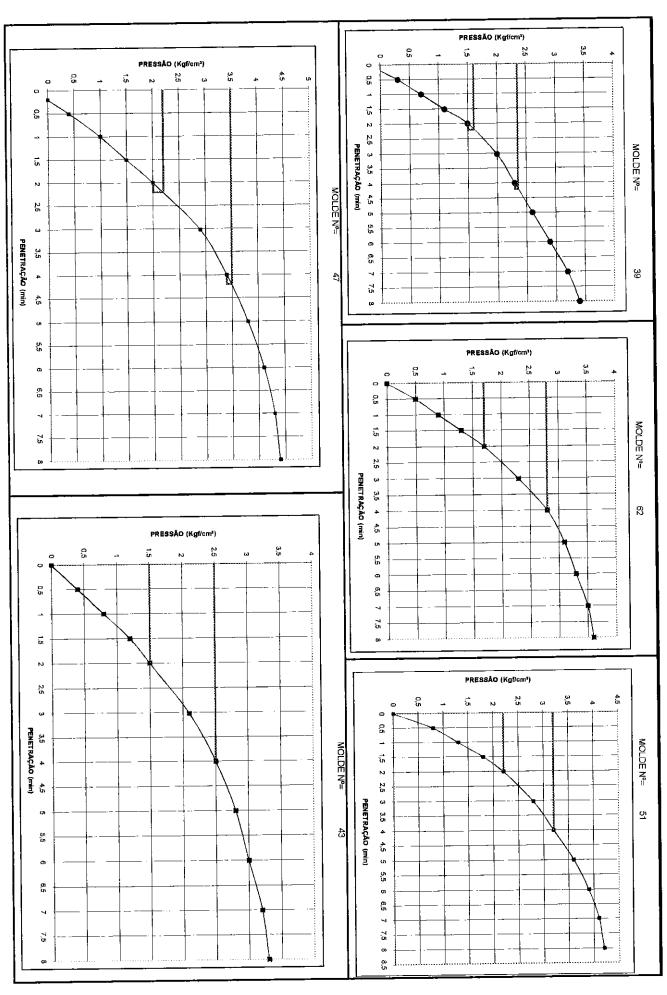
 \mathcal{M}

SANTA CRUZ - RJ CBR FINAL - MÉTODO D.N.I.T. AMOSTRA Nº 01 - furo 01

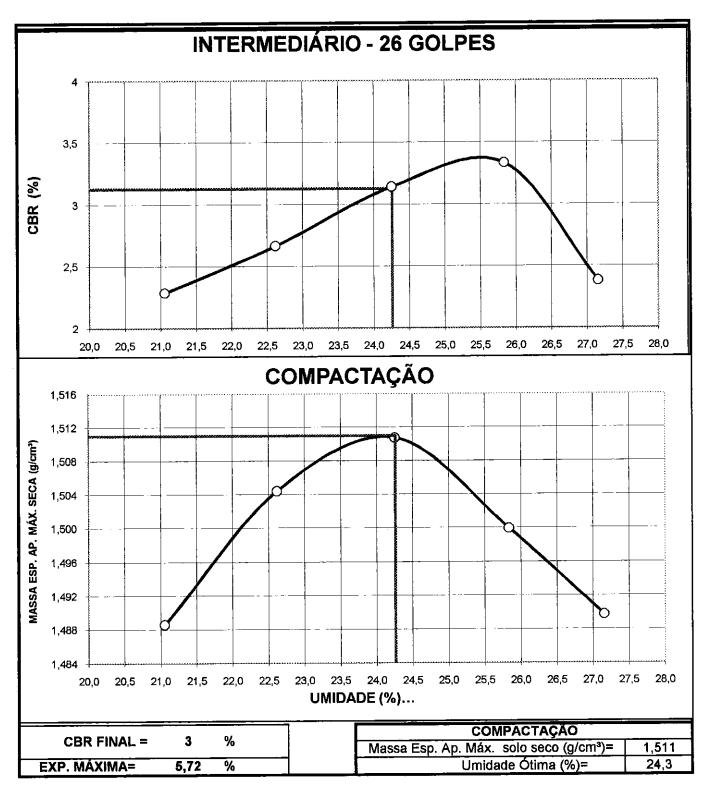




C.B.R 0,100 Lorena & Wilson OPERADORES elt.inicial 01/12/2010 Leitura Pressão do Anel occuroa o die CONSTANTE DO ANEL leitura Molde n^a Molde nº φ 11.4 88 88 88 8647 3959 11,894 14 14 14 16,6 65,6 65,6 65,6 1490 C.B.R 28 DATA: 2 6 8 6 alt.inicial ŝ ž Leitura Pressão do Anel cucurado 1,33 2,13 3,22 4,54 5 30 3,33 4,13 5,22 6,54 Molde nº Molde nº 3 3 3 3 5 5 7 7 7 7 8 8 8674 3941 1,887 28 51,4 356,8 356,8 62,7 62,7 1,500 26 26 2088 C.B.R 2,00 ž 1,511 24,3 % 0 2 4 4 0 4 0 4 alt,inicie! Pressão 51 leitura difer. 2,98 0,98 4,79 2,79 6,51 4,51 7,03 5,03 2,0 2,9 3,4 3,8 47 4 ω 4 ÍNDICE DE SUPORTE CALIFÓRNIA (CBR) MOLDAGEM - EXPANSÃO - PENETRAÇÃO AMOSTRA N°: 01-furo 02 4785 26 11.4 2092 8712 3927 1,877 22 22 391,1 86.5 66.5 274,2 24.3 1,511 Molde no Molde nº Leitura ž 임성왕왕 Argila silto arenosa TIPO DE MATERIAL CBR % MOLDAGEM EXP ANSÃO 2,00 4 0 0 s massa específica aparente sêca g/cm3 છ 62 8639 3835 1,845 1,7 1,845 1,845 1,845 1,845 1,845 1,845 1,544 1,504 2079 2079 2079 aft.inicial 1,3 1,8 1,8 2,2 2,2 3,2 3,5 difer. 1,64 4,58 5,67 ŝ 5 umidade higroscópica (%)
Nº 39 N³
39 N³
4769
26
114
2081 do Anel do Anel 13 13 13 22 28 32 36 36 36 41 PENETRAÇÃO Molde nº leitura 3.64 6.58 7.67 8.22 Molde n umidade ótima (hot) g 3750 1,802 1,802 1,805 305,6 53,9 53,9 1,489 1,489 2,00 ett.inicial Pressão LOULADA CORRIGIDA ž leitura difer. 3,59 1,59 5,83 3,83 7,77 5,77 8,52 6,52 ß peso do moide e solo compactado (g)
peso do solo compactado (g)
massa específica aparente de solo úmido (g/cm3) Molde ne Leitura do Anel Molde n massa específica aparente do solo (g/cm3) 원왕동 ଅଧାର C.B.R número da cápsula
peso da cápsula (g)
peso da cápsula e solo úmido (g)
peso da cápsula e solo seco (g) 2,00 552 alt.inicial 1,6 n° de golpes/camada attura inicial C.P. (cm) volume do C.P. peso do solo seco (g) teor de umidade h(%) peso do molde (g) difer. 1,49 4,14 5,89 6,33 peso da água (g) 2,3 ణ MOLDE eitura 3,49 6,14 7,89 8,33 Molde n° Molde n° Base Aérea de Santa Cruz - RJ LOCAL ខ្លួ 888 08/2009 minutos Тетро DIAS 9.00 띰 3,0 4.0 Pressão REG. No. 2,300 padrão Psi 1,500 1,900 1,000 ₹ Y 0075 0150 0200 0250 0350 0400 0450 pene-tração Pol 0025 0050 212 3712 5712 1/12

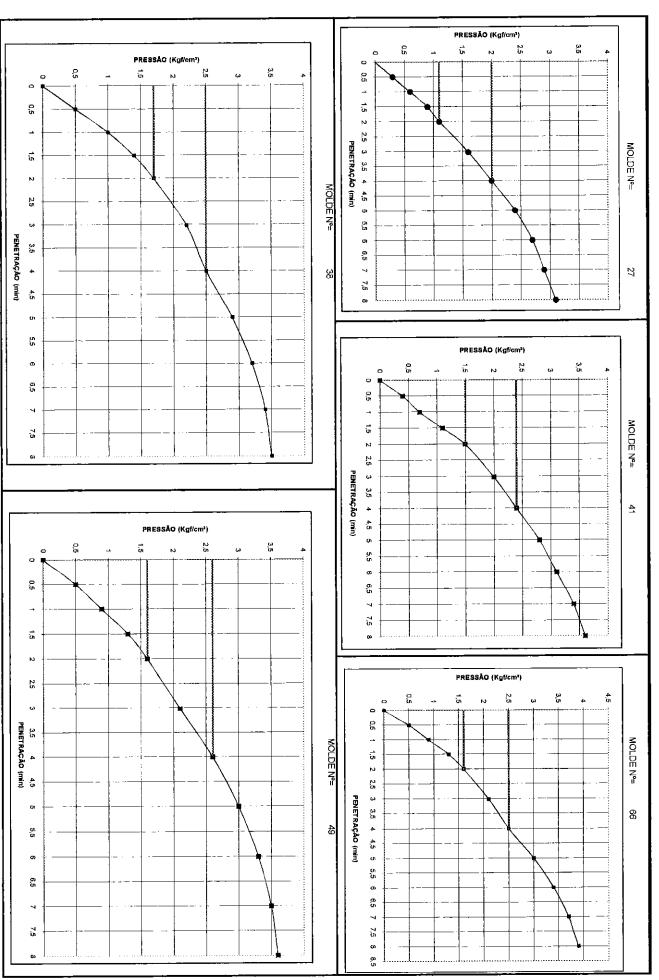


SANTA CRUZ - RJ CBR FINAL - MÉTODO D.N.I.T. AMOSTRA Nº 01 - furo 02



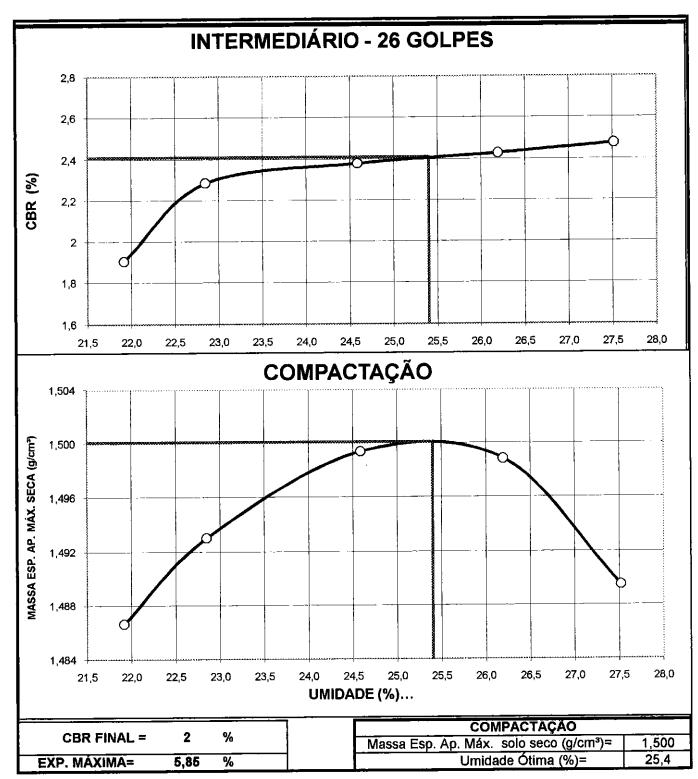


Company Comp	ompactado (g do (g) ante de solo (g) seco (g) seco (g) 2 3.6 5.9 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	ilido (g/cm3) loide n° (cm3) loide n° (de filtura do Anel case do An	Massa Limidad Limida	AMOSTRA N°: AMOSTRA N°: MOLD D MOLD	MOLDAGEM - EXPANSÃO - PENETRAÇÃO MOLDAGEM - EXPANSÃO - PENETRAÇÃO MOSTRA N°: 01 - furo 03 MOSTRA N°: 01 - furo 04 MOSTRA N°: 01 - furo 05 MOSTRA N°: 01 - furo 05	Argila silto arenosa TIPO DE MATERIAL D A G E M Ca g/cm3 Argila silto arenosa TIPO DE MATERIAL D A G E M Ca g/cm3 A G G G G G G G G G G G G G G G G G G	- NC	86 88 88 38 38 4 4 7 7 7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1.7 1	38 4813 38 4813 38 3955 3955 3955 3955 3955 3955 3955	49 at inicial differ. 158 3.72 4.74 4.74 4.74 4.74 7.4 2.65 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.0 5.	PAT	Modde π° Modde π°	OPERADORES OPERADORES Anti-ricial attinicial differ. O CALCILLAGE CORROGAL ANEL D D.	80
2,300 8,0		++-	0 1	444					++	2				

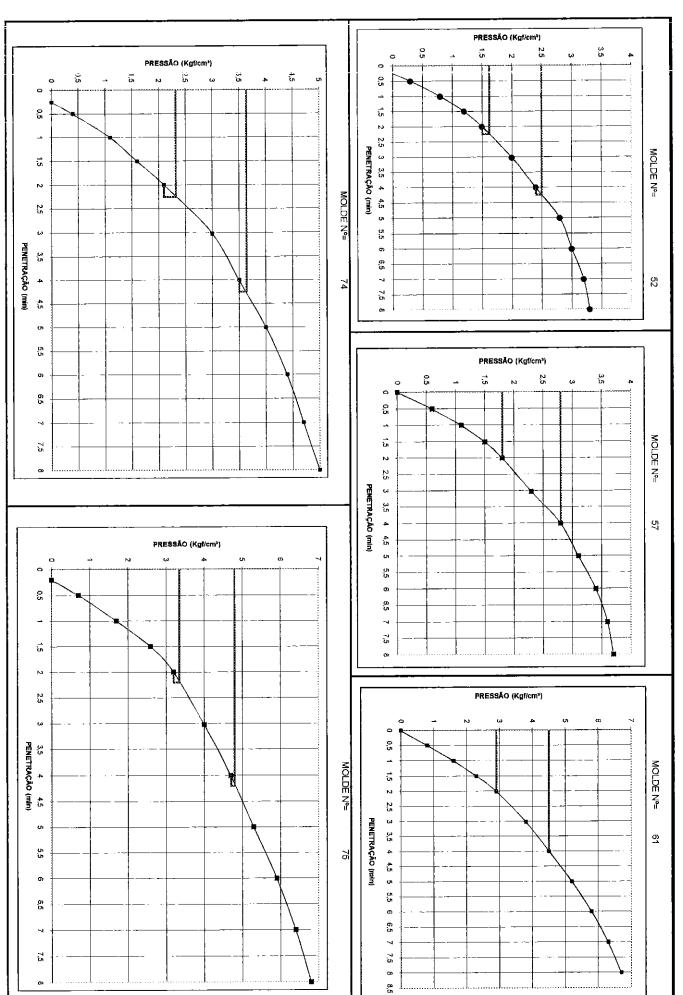


M.

SANTA CRUZ - RJ CBR FINAL - MÉTODO D.N.I.T. AMOSTRA Nº 01 - furo 03

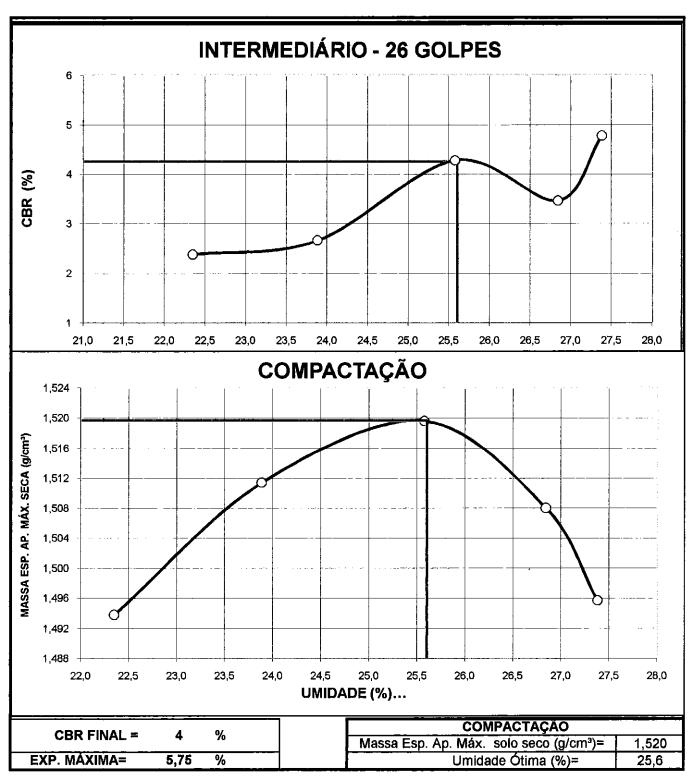






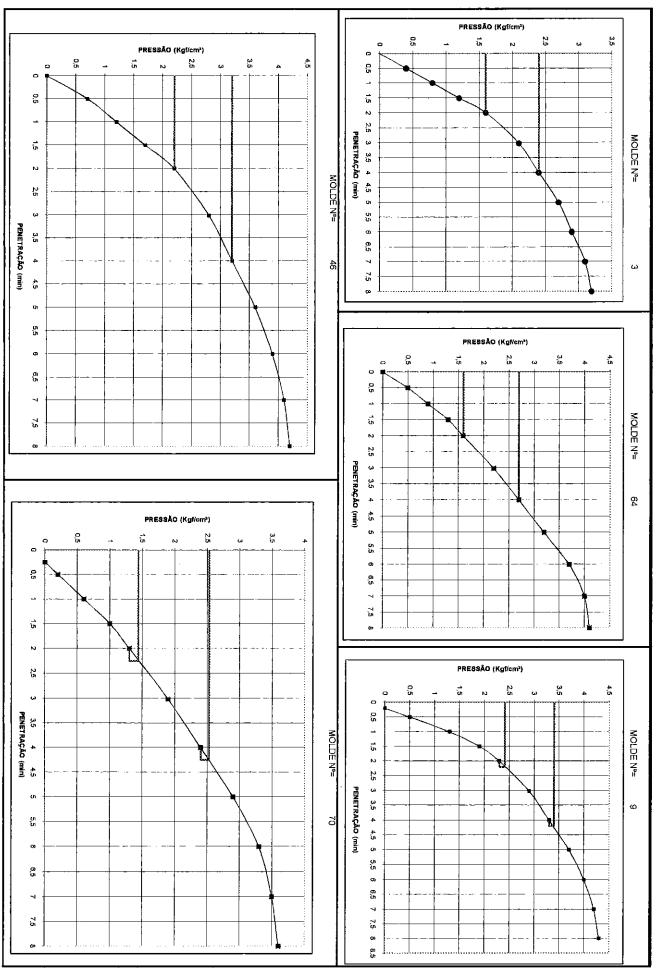
]].

SANTA CRUZ - RJ CBR FINAL - MÉTODO D.N.I.T. AMOSTRA Nº 01 - furo 04



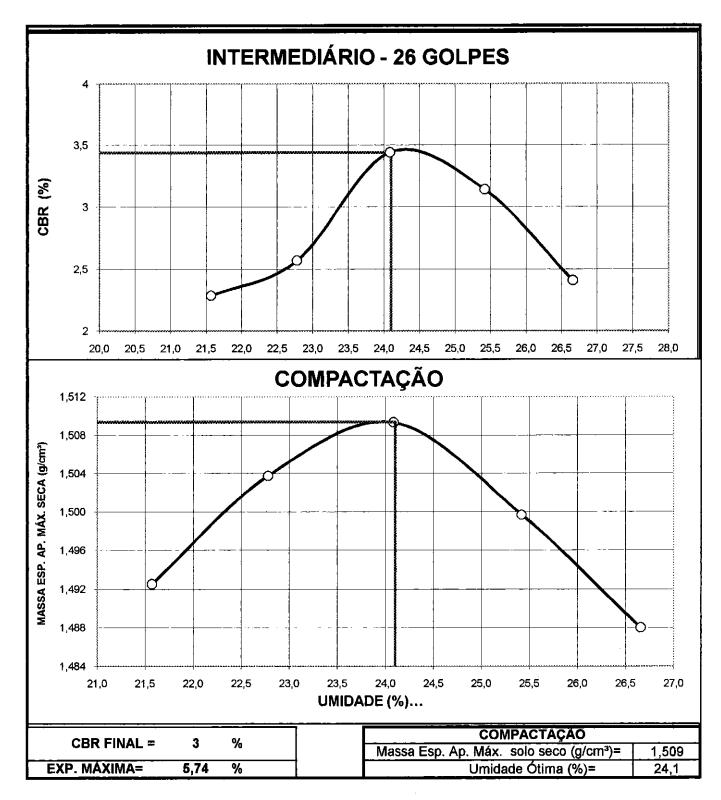


IIA (CBR) ETRAÇÃO DATA: 01/12/2010	Lorena & Wilson OPERADORES	1,509	24,1		9 N C4 A200 N B	400 4	11,4 11,4	2090	9 N° 1 46 N°	8795	1,881	12 31 35	49,5	3427	699	263,2	24,1 25,4 26,7	nnc't		alt.inicial 2,00 Molde n° alt.inicial	difer.	1,29 1,1 3,04 1,04	3,11	4,79 4,2 6,49 4,49 3,9	CONSTANTE DO ANEL 0,100	Molde nº 46 Molde nº 70 Molde nº	Leitura Pressão C.B.R	7 0.7 2 0.7 2 0.2	H	1,7	2,2 2,2 3 13	32 32 3 24	29 2,9	3,9	4,1	_		
INDICE DE SUPORTE CALIFÓRNIA (C B R) MOLDAGEM - EXPANSÃO - PENETRAÇÃO AMOSTRA N°: <u>01 - fuiro 05</u>	Argila silto arenosa TIPO DE MATERIAL MOLDAGE M	massa específica aparente sêca g/cm3	umidade ótima (hot)	ca (%)	ž			2086 2088	Š	8533 8607	-						21,6		EXPANSÃO	alt.inicial 2,00 Molden° 9 alt.inicial 2,00	leitura difer.	3.19 1.19	2,8 3,12 3,12 2,7	4,41	PENETRAÇÃO	Molde nº 9	C.B.R Leitura Pres	do Anel carouxed coeniena	13 1,3	19 1,9	1,6 2 23 2,3 2,4 3	3 73	37 3,7	40 4,0		43 4,3		
68/2009	กษ - RJ	<u> </u>	٠			peso do molde (g)	n° de golpes/camada	volume do C.P.	M 0 1 0 M	peso do molde e solo compactado (g)	peso do solo compactado (g)	massa especifica aparente de solo unido (grono). número da cápsula	peso da cápsula (g)	peso da cápsula e solo úmido (g)	peso da cápsula e solo seco (g)	peso da solo sero (a)	teor de umidade h(%)	massa específica aparente do solo (g/cm3)		Molden° 3 att.inicial 2,00 Molden° 64	difer. % leitura	1,67 1,5 3,77	4,26 3,7 5,19	8,54 6,54 5,7 8,40 6,40		Molde nº 3 Molde nº	Pressão C.B.R	do Anel cuculado cossiena % do Anel co		1,2	1,6 2 16	2,1	24 2.4 2.4 2 2/ 2/ 2/	000	3,1	3,2 41		
REG. N°: 08	Base Aérea de Santa Cruz - RJ LOCAL							w ₁ >	. E	-,14		-i5		-						DATA HODA	15:00	15,00	\vdash	4/12 15:00 3 5/12 15:00 4	1	none. Present	padrão	Psi	0,020	-	1,000		0200 1,500 4,0	1 900		2,300		



J.

SANTA CRUZ - RJ CBR FINAL - MÉTODO D.N.I.T. AMOSTRA Nº 01 - furo 05





REGISTRO Nº: 08/10

Argila silto arenosa

DATA: 03/12/2010

TIPO DE MATERIAL

Base Aérea de Santa Cruz

ST-01

OPERADOR:

EQUIPE

LOCAL

AMOSTRA

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA TOTAL

Total seca (g)

1000,0

PENEIRAS			MA	% Que passa da			
Nº	mm	pol	Peso (g)	% Amostra Total	% Acumulada	Amostra Total	
						100	
•	25,40	1"		0,00	0,00	100,00	
	19,05	3/4"		0,00	0,00	100,00_	
	12,70	1/2"		0,00	0,00	100,00	
	9,52	3/8"	•	0,00	0,00	100,00	
4	4,76	0,187	0,00	0,00	0,00	100,00	
10	2	0,0787	0,00	0,00	0,00	100,00	

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA PARCIAL

Parcial Seca (g)

100,0

PENE	IRAS		MATERIAL RETIDO		% Que passa	% Que passa da Amostra
N°	mm	Peso (g)	% Amostra Parcial	% Acumulada	da Amostra	Total
40	0,42	0	0,00	0,00	100,00	100,0
200	0,074	1,0	1,00	1,00	99,00	99,0

SEDIMENTAÇÃO RÁPIDA

Massa Específica Real

2,59

g / cm3

HORA	Tempo	Leitura	Temperatura (°C)	Correção da	L eitura	Material em	% Amostra
OBSERVADA	Decorrido	Densimétrica	Temperatura (0)	Temperatura	Corrigida	suspensão	Total
15:54	40 seg.	49	22	0,35	49,4	Argila + Silte	80,4
16:54	60 min.	32	22	0,35	31,9	Argila	51,9
	MASSA F	SPECÍFICA F	RΕΔΙ	P % = L . c	8 - 8 - 1		
				Q % = P	N 100		

Número do Picnômetro	8	4		
Picnômetro + Água (g)	640,70	640,40		
Temperatura (°C)	20,00	20,00	RESUMO DA GRANUL	OMETRIA
Picnômetro + Solo + Água (g)	671,40	671,10	Pedregulho : acima de 4,76mm	0,0
volume (cm³)	19,30	19,30	Areia Grossa : 4,76 - 2.0mm	0,0
Solo (g)	50,00	50,00	Areia Média : 2.0 - 0,42mm	0,0
Massa específica real (g/cm³)	2,59	2,59	Areia Fina : 0.42 - 0.05mm	19,6
Média (g/cm³)	· -	2,59	Silte : 0.05 - 0.005mm	28,5
	•		Argila : abaixo de 0.005mm	51,9
			TOTAL	100,0

REGISTRO Nº:

08/10

Argila silto arenosa

DATA: 03/12/2010

TIPO DE MATERIAL

Base Aérea de Santa Cruz

ST-02

OPERADOR:

100.0

EQUIPE

LOCAL

AMOSTRA

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA TOTAL

Total seca (g)

1000,0

PENEIRAS		MA'		% Que passa da			
N°	mm	pol	Peso (g)	% Amostra Total	% Acumulada	Amostra Total	
					1	100	
	25,40	1"		0,00	0,00	100,00	
	19,05	3/4"		0,00	0,00	100,00	
	12,70	1/2"		0,00	0,00	100,00	
·	9,52	3/8"	<u> </u>	0,00	0,00	100,00	
4	4,76	0,187	0,00	0,00	0,00	100,00	
10	2	0,0787	0,00	0,00	0,00	100,00	

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA PARCIAL

Parcial Seca (g)

100,0

PENE	IRAS		MATERIAL RETIDO		% Que passa	% Que passa da Amostra
N°	mm	Peso (g)	% Amostra Parcial	% Acumulada	da Amostra	Total
40	0,42	0	0,00	0,00	100,00	100,0
200	0,074	1,1	1,10	1,10	98,90	98,9

SEDIMENTAÇÃO RÁPIDA

Massa Específica Real

2,59

g / cm3

HORA	Tempo	Leitura		Correção da	L eitura	Material em	% Amostra	
OBSERVADA	Decorrido	Densimétrica	Temperatura (ºC)	Temperatura	Corrigida	suspensão	Total	
15:58	40 seg.	48	26	0,4	48,4	Argila + Silte	78,8	
16:58	60 min.	28	26	0,4	28,4	Argila	46,3	
	MASSA E	SPECÍFICA I	REAL	P % = L . c	0 -			
Número do Picnôi	netro	6	7					
Picnômetro + Águ	a (g)	610,0	639,6					
Temperatura (°C)		20	20	RESUMO DA GRANULOMETRIA				
Picnômetro + Solo) + Água (g)	640,7	662,5	Pedregulho : acin	na de 4,76mm	0,	0	
volume (cm³)		19,30	14,40	Areia Grossa : 4,7	/6 - 2.0mm	0,	0	
Solo (g)	50 37,3		37,3	Areia Média : 2.0 - 0,42mm 0,0			0	
Massa específic	:a real (g/cm³)	2,59	2,59	Areia Fina : 0.42 -	0.05mm	21	,2	
Média (g/cm³)			2,59		mm	32	,6	
				Argila : abaixo de	0.005mm	46	.3	

TOTAL

REGISTRO Nº: 08/10

Argila silto arenosa

DATA: 04/12/2010

TIPO DE MATERIAL

Base Aérea de Santa Cruz

<u>ST-03</u>

OPERADOR:

EQUIPE

LOCAL

AMOSTRA

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA TOTAL

Total seca (g)

1000,0

	PENEIRAS		MA'	% Que passa da		
Nº	mm	pol	Peso (g)	% Amostra Total	% Acumulada	Amostra Total
	T	T		T		100
	25,40	1 "		0,00	0,00	100,00
	19,05	3/4"		0,00	0,00	100,00
	12,70	1/2"		0,00	0,00	100,00
	9,52	3/8"		0,00	0,00	100,00
4	4,76	0,187	0,00	0,00	0,00	100,00
10	2	0,0787	0,00	0,00	0,00	100,00

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA PARCIAL

Parcial Seca (g)

100,0

PENEIRAS			MATERIAL RETIDO	% Que passa	% Que passa da Amostra	
N°	mm	Peso (g)	% Amostra Parcial	% Acumulada	da Amostra	Total
40	0,42	0	0,00	0,00	100,00	100,0
200	0,074	1,1	1,10	1,10	98,90	98,9

SEDIMENTAÇÃO RÁPIDA

Massa Específica Real

2,58

g / cm3

HORA	Tempo	Leitura	Temperatura (ºC)	Correção da	L eitura	Material em	% Amostra
OBSERVADA	Decorrido	Densimétrica	, cimporating (5)	Temperatura	Corrigida	suspensão	Total
14:21	40 seg.	48	26	0,4	48,4	Argila + Silte	79,0
15:21	60 min.	29	26	0,4	29,4	Argila	48,0
	MASSAE	SPECÍFICA F	DEAL	P % = L . c	$=$ $\frac{8}{8-1}$		
	MASSA L	SFECII ICA I		Q % = P	N_		

	_		100	
Número do Picnômetro	2	5		
Picnômetro + Água (g)	630,86	629,64		
Temperatura (°C)	20	20	RESUMO DA GRANUL	OMETRIA
Picnômetro + Solo + Água (g)	661,54	660,23	Pedregulho : acima de 4,76mm	0,0
volume (cm³)	19,32	19,41	Areia Grossa : 4,76 - 2.0mm	0,0
Solo (g)	50	50	Areia Média : 2.0 - 0,42mm	0,0
Massa específica real (g/cm³)	2,59	2,58	Areia Fina : 0.42 - 0.05mm	21,0
Média (g/cm³)		2,58	Silte : 0.05 - 0.005mm	31,0
			Argila : abaixo de 0.005mm	48,0
			TOTAL	100,0



REGISTRO Nº: 08/10

Argila silto arenosa

DATA: 04/12/2010

TIPO DE MATERIAL

Base Aérea de Santa Cruz

ST-04 **AMOSTRA** OPERADOR:

EQUIPE

LOCAL

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA TOTAL

Total seca (g)

1000.0

	PENEIRAS		MA	MATERIAL RETIDO			
Nº	mm	pol	Peso (g)	% Amostra Total	% Acumulada	Amostra Total	
		T I				100	
	25,40	1"		0,00	0,00	100,00	
	19,05	3/4"		0,00	0,00	100,00	
	12,70	1/2"		0,00	0,00	100,00	
	9,52	3/8"		0,00	0,00	100,00	
4	4,76	0,187	0,00	0,00	0,00	100,00	
10	2	0,0787	0,00	0,00	0,00	100,00	

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA PARCIAL

Parcial Seca (g)

100,0

PENE	PENEIRAS MATERIAL RETIDO				% Que passa	% Que passa da Amostra
N°	mm	Peso (g)	% Amostra Parcial	% Acumulada	da Amostra	Total
40	0,42	0	0,00	0,00	100,00	100,0
200	0,074	1,5	1,50	1,50	98,50	98,5

SEDIMENTAÇÃO RÁPIDA

Massa Específica Real

2,60

g/cm3

HORA	Tempo	Leitura	Temperatura (°C)	Correção da	L eitura	Material em	% Amostra
OBSERVADA	Decorrido	Densimétrica	remperatura (°C)	Temperatura	Corrigida	suspensão	Total
15:54	40 seg.	47	26	0,4	47,4	Argila + Silte	77,1
16:54	60 min.	28	26	0,4	28,4	Argila	46,2
	MASSA E	SPECÍFICA F	REAL	P % = L . d	0 -		
Número do Picnô	metro	8	4				
Picnômetro + Ágı	ua (g)	640,65	640,38				
Temperatura (°C)		20,00	20,00	RES	SUMO DA GRA	NULOMETRIA	4
Picnômetro + Sol	o + Água (g)	671,40	671,10	Pedreguiho : acima de 4,76mm 0,0			
volume (cm³)		19,25	19,28	Areia Grossa : 4,	76 - 2.0mm	0,	0
Solo (g)		50,00	50,00	Areia Média : 2.0	- 0,42mm	0,	0
Massa específi	ca real (g/cm³)	2,60	2,59	Areia Fina : 0.42	- 0.05mm	22	,9
Média (g/cm³)			2,60	Silte: 0.05 - 0.005mm 30,			,9
	<u>-</u> . <u>-</u>			Argila : abaixo de	e 0,005mm	48	,2

TOTAL



100,0

REGISTRO Nº: 08/10

Argila silto arenosa

DATA: 04/12/2010

TIPO DE MATERIAL

Base Aérea de Santa Cruz

ST-05

OPERADOR:

EQUIPE

LOCAL

AMOSTRA

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA TOTAL

Total seca (g)

1000,0

	PENEIRAS		MA'	TERIAL RETIDO		% Que passa da	
Nº mm		mm pol Peso (g)		% Amostra Total	% Acumulada	Amostra Total	
]		100	
	25,40	1 "		0,00	0,00	100,00	
	19,05	3/4"	•	0,00	0,00	100,00	
	12,70	1/2"		0,00	0,00	100,00	
	9,52	3/8"		0,00	0,00	100,00	
4	4,76	0,187	0,00	0,00	0,00	100,00	
10	2	0,0787	0,00	0,00	0,00	100,00	

PENEIRAMENTO DA AMOSTRA PARCIAL

Parcial Seca (g)

100,0

PENE	IRAS		MATERIAL RETIDO	% Que passa	% Que passa da Amostra	
N°	mm	Peso (g)	% Amostra Parcial	% Acumulada	da Amostra	Total
40	0,42	0	0,00	0,00	100,00	100,0
200	0,074	1,6	1,60	1,60	98,40	98,4

SEDIMENTAÇÃO RÁPIDA

Massa Específica Real

2,61

g / cm3

HORA	Tempo	Leitura	Temperatura (ºC)	Correção da	L eitura	Material em	% Amostra
OBSERVADA	Decorrido	Densimétrica		Temperatura	Corrigida	suspensão	Total
15:54	40 seg.	47	26	0,4	47,4	Argila + Silte	76,8
16:54	60 min.	27	26	0,4	27,4	Argila	44,4
	MASSA ES	SPECÍFICA F	REΔI	P % = L . c	= · \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ 		
ř	MAOOA E		VEAL.	Q % = P .	. <u>N</u> 100 -		

Número do Picnômetro	6	7		
Picnômetro + Água (g)	609,9	639,5		
Temperatura (°C)	20	20	RESUMO DA GRANUL	OMETRIA
Picnômetro + Solo + Água (g)	640,7	662,5	Pedregulho : acima de 4,76mm	0,0
volume (cm³)	19,15	14,30	Areia Grossa : 4,76 - 2.0mm	0,0
Solo (g)	50	37,3	Areia Média : 2.0 - 0,42mm	0,0
Massa específica real (g/cm³)	2,61	2,61	Areia Fina : 0.42 - 0.05mm	23,2
Média (g/cm³)		2,61	Silte : 0.05 - 0.005mm	32,4
			Argila : abaixo de 0.005mm	44,4
			TOTAL	100,0

REG. Nº: 08/10

AMOSTRA Nº

<u>ST - 01</u>

DATA

30/11/2010

Base Aérea de Santa Cruz

LOCAL

Argila silto arenosa
TIPO DE MATERIAL

Lorena & Wilson OPERADOR

ENGº FISCAL

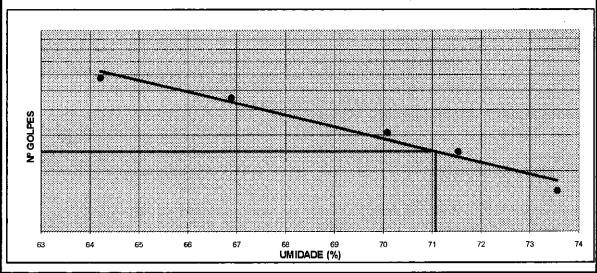
LIMITE DE LIQUIDEZ

CAPSULA Nº	31	50	47	44	30					
Peso da cápsula solo úmido	58,00	47,69	47,99	58,01	56,06					
Peso da cápsula solo sêco	54,25	44,64	43,40	53,94	52,75					
Peso da cápsula	48,41	40,08	36,85	48,25	48,25					
Peso da Água	3,75	3,05	4,59	4,07	3,31					
Peso do solo sêco	5,84	4,56	6,55	5,69	4,50					
Teor de Umidade	64,2	66,9	70,1	71,5	73,6					
Nº de golpes	58	46	31	25	16					

LIMITE DE PLASTICIDADE

CAPSULA Nº	14	24	13	26	21
Peso da cápsula solo úmido	40,40	43,41	53,35	43,03	43,30
Peso da cápsula solo sêco	39,81	43,00	52,90	42,49	42,92
Peso da cápsula	37,92	41,66	51,41	40,72	41,66
Peso da Água	0,59	0,41	0,45	0,54	0,38
Peso do solo sêco	1,89	1,34	1,49	1,77	1,26
Umidade (%)	31,2	30,6	30,2	30,5	30,2

LIMITE DE LIQUIDEZ	71
LIMITE DE PLASTICIDADE	31
INDICE DE PLASTICIDADE	41



REG. Nº: 08/10

AMOSTRA Nº

<u>ST - 02</u>

DATA

01/12/2010

Base Aérea de Santa Cruz LOCAL

Argila silto arenosa

Lorena & Wilson OPERADOR

TIPO DE MATERIAL

ENGº FISCAL

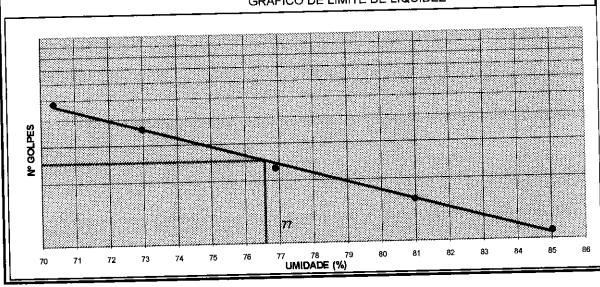
ı	LA.	ΙΤΕ	DΕ	LIQ	UID	EΖ
ı	HWI			_ ~		

			F ^	
96	9	82	51	8
	17.23	18.80	18,03	19,24
				14,53
14,21				8,99
8,71	8,53			4.74
	3,67	4,39		4,71
		5.71	5,31	5,54
				85,0
/0,4				11
48	36	23	10	<u> </u>
	96 18,08 14,21 8,71 3,87 5,50 70,4	96 9 18,08 17,23 14,21 13,56 8,71 8,53 3,87 3,67 5,50 5,03 70,4 73,0	96 9 82 18,08 17,23 18,80 14,21 13,56 14,41 8,71 8,53 8,70 3,87 3,67 4,39 5,50 5,03 5,71 70,4 73,0 76,9	18,08 17,23 18,80 18,03 14,21 13,56 14,41 13,73 8,71 8,53 8,70 8,42 3,87 3,67 4,39 4,30 5,50 5,03 5,71 5,31 70,4 73,0 76,9 81,0

LIMITE DE PLASTICIDADE

	LIMIT	10, 101			
	23	41	99	108	200
CAPSULA Nº	6,40	7,43	6,78	7,41	7,33
Peso da cápsula solo úmido	6,26	7,19	6.64	7.21	7,18
Peso da cápsula solo sêco		6.43	6,23	6.64	6,71
Peso da cápsula	5,84		0.14	0,20	0,15
Peso da Água	0,14	0,24	0,41	0,57	0,47
Peso do solo sêco	0,42	0,76	34.1	35,1	31.9
Umidade (%)	33,3	31,6	34,1		

LIMITE DE LIQUIDEZ	77
LIMITE DE PLASTICIDADE	33
NDICE DE PLASTICIDADE	44



REG. Nº: 08/10

AMOSTRA Nº

<u>ST - 03</u>

DATA

02/12/2010

Base Aérea de Santa Cruz

LOCAL

Argila silto arenosa TIPO DE MATERIAL

Lorena & Wilson OPERADOR

ENGº FISCAL

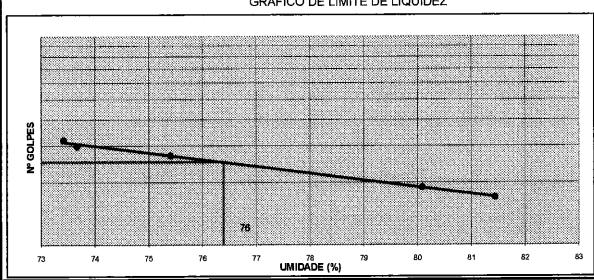
LIMITE DE LIQUIDEZ

		LIGOIDEZ			
CAPSULA Nº	36	61	45	28	55
Peso da cápsula solo úmido	17,46	19,21	17,60	17,75	18,14
Peso da cápsula solo sêco	13,87	14,68	13,83	13,97	14,06
Peso da cápsula	8,98	8,53	8,83	9,25	9,05
Peso da Água	3,59	4,53	3,77	3,78	4,08
Peso do solo sêco	4,89	6,15	5,00	4,72	5,01
Teor de Umidade	73,4	73,7	75,4	80,1	81,4
Nº de golpes	32	30	27	19	17

LIMITE DE PLASTICIDADE

CAPSULA Nº	40	50	11	18	16
Peso da cápsula solo úmido	6,91	7,29	7,56	7,48	7,50
Peso da cápsula solo sêco	6,71	6,99	7,36	7,30	7,37
Peso da cápsula	6,12	6,09	6,73	6,76	6,98
Peso da Água	0,20	0,30	0,20	0,18	0,13
Peso do solo sêco	0,59	0,90	0,63	0,54	0,39
Umidade (%)	33,9	33,3	31,7	33,3	33,3

LIMITE DE LIQUIDEZ	76
LIMITE DE PLASTICIDADE	33
NDICE DE PLASTICIDADE	43



REG. Nº: 08/10

AMOSTRA Nº

<u>ST - 04</u>

DATA

03/12/2010

Base Aérea de Santa Cruz

LOCAL

Argila silto arenosa
TIPO DE MATERIAL

Lorena & Wilson OPERADOR

ENGº FISCAL

ΙN	IIT	F	D	ΞL	.10	วU	ID	EΖ

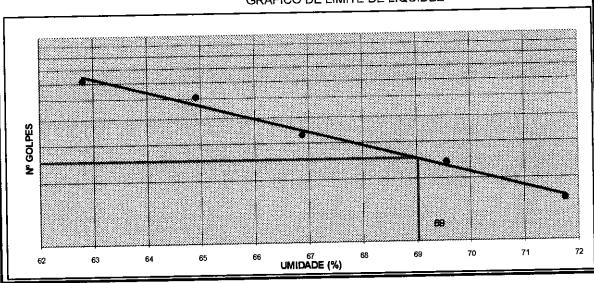
_				- 4	1 22
CAPSULA Nº	45	22	51	54	36
Peso da cápsula solo úmido	14,94	14,22	14,44	14,91	14,17
Peso da capsula solo sêco	11,58	11,39	11,25	11,46	11,02
	6.23	7,03	6,48	6,50	6,63
Peso da cápsula	3,36	2,83	3,19	3,45	3,15
Peso da Água	5.35	4,36	4,77	4,96	4,39
Peso do solo sêco		64.9	66,9	69.6	71,8
Teor de Umidade	62,8		33	24	16
Nº de golpes	62	51			

LIMITE DE PLASTICIDADE

	Friail i r	, _ , _ , _ , _ ,	·-· ·-			
CAPOLILAND	52	34	120	47	110	
CAPSULA Nº	7.34	7,47	7,50	7,39	7,58	
Peso da cápsula solo úmido	7,20	7,36	7,26	7,26	7,44	
Peso da cápsula solo sêco	6,76	6.99	6.50	6,83	6,99	
Peso da cápsula	0.14	0,11	0.24	0,13	0,14	
Peso da Água	0.44	0.37	0.76	0,43	0,45	
Peso do solo sêco		29,7	31.6	30,2	31,1	
Umidade (%)	31 <u>,</u> 8	29,1	1 0.10			

LIMITE DE LIQUIDEZ	69
LIMITE DE PLASTICIDADE	31
NDICE DE PLASTICIDADE	38

GRÁFICO DE LIMITE DE LIQUIDEZ



J).

REG. Nº: 08/10

AMOSTRA Nº

<u>ST - 05</u>

DATA

03/12/2010

Base Aérea de Santa Cruz

LOCAL

Argila silto arenosa
TIPO DE MATERIAL

Lorena & Wilson OPERADOR

ENG° FISCAL

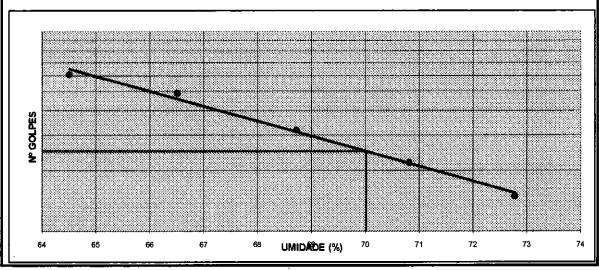
LIMITE DE LIQUIDEZ

	LIGOIDEZ			
8	94	100	90	13
14,17	13,76	14,10	13,82	13,92
11,59	11,00	11,20	10,86	10,98
7,59	6,85	6,98	6,68	6,94
2,58	2,76	2,90	2,96	2,94
4,00	4,15	4,22	4,18	4,04
64,5	66,5	68,7	70,8	72,8
61	49	_32	22	15
	8 14,17 11,59 7,59 2,58 4,00 64,5	14,17 13,76 11,59 11,00 7,59 6,85 2,58 2,76 4,00 4,15 64,5 66,5	8 94 100 14,17 13,76 14,10 11,59 11,00 11,20 7,59 6,85 6,98 2,58 2,76 2,90 4,00 4,15 4,22 64,5 66,5 68,7	8 94 100 90 14,17 13,76 14,10 13,82 11,59 11,00 11,20 10,86 7,59 6,85 6,98 6,68 2,58 2,76 2,90 2,96 4,00 4,15 4,22 4,18 64,5 66,5 68,7 70,8

LIMITE DE PLASTICIDADE

CAPSULA Nº	35	103	990	44	3
Peso da cápsula solo úmido	6,89	7,25	7,56	6,95	7,41
Peso da cápsula solo sêco	6,70	7,06	7,36	6,80	7,21
Peso da cápsula	6,10	6,49	6,73	6,33	6,58
Peso da Água	0,19	0,19	0,20	0,15	0,20
Peso do solo sêco	0,60	0,57	0,63	0,47	0,63
Umidade (%)	31,7	33,3	31,7	31,9	31,7

LIMITE DE LIQUIDEZ	70
LIMITE DE PLASTICIDADE	32
NDICE DE PLASTICIDADE	38





Medida da absorção do solo na área do DETECEA - Base Aérea de Santa Cruz

1ª determinação

Área da cava	Volume de água	Tempo	Vazão	Permeabilidade	Observações
(m²)	(m³)	(s)	m³/s	(m/s)	
0,09	0,00008	1800	4,444E-08	4,938E-07	

2ª determinação

Área da cava	Volume de água	Tempo	Vazão	Permeabilidade	Observações
(m²)	(m³)	(s)	m³/s	(m/s)	
0,09	0,000075	1800	4,167E-08	4,630E-07	

3ª determinação

Área da cava	Volume de água	Tempo	Vazão	Permeabilidade	Observações
(m²)	(m³)	(s)	m³/s	(m/s)	
0,09	0,00007	1800	3,889E-08	4,321E-07	

Ensaio realizado conforme a NBR 13969/97



ANEXO 4

ENSAIOS DE DENSIDADE "IN SITU" E UMIDADE NATURAL

BASE AÉREA DE SANTA CRUZ

							 o		7
% 09		78,9	78,3	82,2	78,8	76,5			
DENSIDADE MÁXIMA	(g/cm³)	1,505	1,511	1,500	1,520	1,509			
DENSIDADE DA MÁXIMA	AMOSTRA SECA	1,188	1,183	1,233	1,198	1,155			
UMIDADE	* (%	40,0	41,5	42,8	43,7	41,4			
γ	AMOS I KA ÚMIDA	1,663	1,674	1,761	1,722	1,633			
	AMOSTRA ÚMIDA	1699	1739	1781	1756	1685			
VOLUME	Do Furo (g/dm²)	1022	1039	1012	1020	1032			
DENSIDAD	E DA AREIA	1,467	1,467	1,467	1,467	1,467			
PESO DA	AREIA NA CAVIDADE	1499	1524	1484	1496	1514			
PESO DA	AREIA NO CONE	547	547	547	547	547		ļ —	
RASCO	DEPOIS	4678	4634	4652	4631	4597			
PESO FRASCO	ANTES	6724	6705	6683	6674	6658			
	LOCAL	FURO - 01	FURO - 02	FURO - 03	FURO - 04	FURO - 05			
		-	7	е	4	Ŋ			

OBSERVAÇÃO: As densidades "in situ" foram realizadas no mesmo local das sondagens a trado.



^{*} Umidade natural do subleito determinada no ensaio de densidade "in situ".

SISCEAB - GERAL ESPECIFICAÇÃO TÉCNICA DE REDE SUBSTERRÂNEA DE DUTOS ELETRO-ELETRÔNICA 000.00.C09.EP.001.01



REGISTRO	DE	REVISÕES
MEGISTRO	$\boldsymbol{\nu}$	ME ATOOFO

Revisão	Data	Itens e páginas revisadas	Elaboração	Verificação	Aprovação
00	27/10/08	Emissão inicial	Engº Frederico Andrade CREA RJ 1990103352	Engº Jorge Kushikawa CREA-RJ:1977102071	Robson Fonte Ten Cel Eng CREA-RJ:89104267/D
01	19/02/14	Revisão geral	Eng Marcos Freitas CREA-RJ 1996121799	Enge Paulo F. Oggil CREA-RJ 2005120107	Rubera Müller Schneider Ten. Cel. Av. CREA N/A
				į	
			1		

Código CISCEA:	Número CTCEA:		
000.00.C09.EP.001.01	EP134/08		
Substitui a:	Área emitente:	Classificação do documento: OSTENSIVO	
Palavras-chave: ESPECIFICAÇÃO TÉCNICA - REDE SUBTERRÂNEA DE	Vigência até: INDETERMINADA	№ de páginas: 25	
DUTOS ELETRO-ELETRÔNICA	Distribuição: IEL		





SUMÁRIO

4
5
5
5
5
6
9
19
20
21
24
24
24
24







1 FINALIDADE

Esta Especificação Técnica (ET) estabelece as condições e os requisitos técnicos gerais a serem seguidos durante o Fornecimento e Execução de Rede Subterrânea de Dutos Eletro-eletrônica para os Sítios do Sistema de Controle do Espaço Aéreo Brasileiro (SISCEAB).

Deverá ser considerada em conjunto com as demais Especificações Técnicas constantes do Edital, correspondente ao fornecimento em questão.

Nota: em caso de incompatibilidade e/ou discrepância entre especificações e normas, a decisão ficará a critério da CISCEA.

2 NORMAS E PADRÕES

Na ausência de citação específica, todo o fornecimento deverá estar de acordo com as últimas revisões das seguintes normas da Associação Brasileira de Normas Técnicas - ABNT:

Tabela 1 - Relação de normas da ABNT

	Tabela T - Relação de normas da ABINT		
NBR 5111	Fios de cobre nus, de seção circular, para fins elétricos - Especificação		
NBR 6916	Ferro fundido nodular ou ferro fundido com grafita esferoidal		
NBR 10160	Tampões e grelhas de ferro fundido dúctil - Requisitos e métodos de ensaios		
NBR 13133	Execução de levantamento topográfico		
NBR 15465	Sistemas de eletrodutos plásticos para instalações elétricas de baixa tensão - Requisitos de desempenho		

Nos casos onde as normas da ABNT não existirem ou forem omissas, deverão ser adotadas as últimas revisões das normas das seguintes organizações:

Tabela 2 - Relação de organizações internacionais

ANSI	American National Standards Institute		
ASME	American Society of Mechanical Engineers		
ASTM	American Society for Testing and Materials		
CENELEC	European Committee for Eletrotechnical Standardization		
DIN	Destsche Industrie Normen		
IEC	International Eletrothecnical Commission		
IEEE	Institute of Electrical and Electronics Engineers		
NEMA	National Electrical Manufacturers Association		
NFPA	National Fire Protection Association		
VDE	Verband Deutcher Elektrotecniker		

3

Os documentos relacionados adiante, em sua última revisão, complementam ou fornecem suporte a esta especificação. Em caso de conflito, a decisão ficará a critério da CISCEA.







Tabela 3 - Relação de documentos complementares

000.00.C07.DS.006	Projeto CISCEA - Geral - Projeto executivo de estruturas de concreto - Caixa de passagem tipo leve - Forma e armação (Fls 1/2 e 2/2)
000.00.C07.DS.007	Projeto CISCEA - Geral - Projeto executivo de estruturas de concreto - Banco de dutos - Forma
000.00.C07.DS.008	Projeto CISCEA - Geral - Projeto executivo de estruturas de concreto - Caixa de passagem - Detalhes
000.00.C07.DS.009	Projeto CISCEA - Geral - Projeto Executivo de Estruturas de Concreto - Banco de Dutos Corrugados Flexíveis (PEAD)
000.00.C07.DS.010	Projeto CISCEA - Geral - Projeto executivo de estruturas de concreto - Caixa de passagem tipo pesada - Fls 1/2 e 2/2

3 EXTENSÃO DO FORNECIMENTO

O escopo básico do fornecimento compreende (onde aplicável) os itens previstos no item 4 do Documento nº 000.00.E01.EP.001, exceto quando estabelecido de outra forma na ET da localidade em questão.

No levantamento de dados em campo, previsto no documento acima citado, deverá estar incluso o levantamento topográfico.

4 PROJETO EXECUTIVO

O projeto executivo deverá ser fornecido de acordo com o prescrito no item 7 do Documento nº 000.00.E01.EP.001 (onde aplicável).

Além do estabelecido no documento acima citado, deverão ser fornecidos os seguintes documentos adicionais:

4.1 DESENHOS DE FABRICAÇÃO DOS TAMPÕES

- a) Dimensões e massa;
- b) Identificações (tamanho, cor, dizeres);
- c) Lista de materiais.

4.2 PROJETO EXECUTIVO DA REDE DE DUTOS E DE DRENAGEM

A partir do levantamento topográfico a ser realizado pela CONTRATADA e do projeto básico a ser fornecido pela CISCEA, deverá ser elaborado o projeto executivo da rede de dutos e da respectiva drenagem.



5 REQUISITOS TÉCNICOS

5.1 CAIXAS DE PASSAGEM

As caixas de passagem são classificadas, quanto à utilização e finalidade, nos seguintes tipos:

Tabela 4 - Aplicação de caixas de passagem

TIPO	UTILIZAÇÃO			
I (Pesada)	A ser aplicada em áreas sujeitas a tráfego de veículos rodoviários (leves o pesados), tráfego de aeronaves e em travessia de vias (de veículos o aeronaves), acessos e estacionamentos			
II (Leve)	A ser aplicada em áreas não sujeitas a trafego de veículos (leves ou pesados) e nem de aeronaves			
Concessionária	A ser aplicada do ponto de entrega até o ponto de medição, devendo-se ser			

5.1.1 Características Construtivas

Tabela 5 - Características construtivas

TIPO	MATERIAL	DIMENSÕES INTERNAS (largura x profundidade x altura) mm
I (Pesada)	Concreto armado moldado in loco	$(1400 \times 1400 \times h)$ [1] h = 1500 a 2750 [1] [2]
II (Leve)	Alvenaria em tijolos maciços Alvenaria em blocos de concretos	$(1400 \times 1400 \times h)$ [1] h = 1500 a 2000 [1] [2]
Concessionária	Conforme prescrições das empresas distribuidoras de eletricidade	Conforme prescrições das empresas distribuidoras de eletricidade

As caixas de passagem deverão ser executadas de forma completa [3], isto é, com todas as ferragens internas inclusas, de acordo com os detalhes construtivos contidos nos Desenhos 000.00.C07.DS.006, 000.00.C07.DS.008 e 000.00.C07.DS.010.

- [1] Todas as medidas são internas.
- [2] A altura pode variar em função de interferências da rede de dutos a construir com redes existentes e de acordo com a profundidade da respectiva drenagem.
- [3] Estão inclusos, ainda, o desmatamento (quando for o caso), a limpeza da área, a escavação, a remoção de material e a recomposição do terreno no entorno da caixa. Quando construídas sob área pavimentada, tais como revestimento em CBUQ, está incluso também a sua recuperação (a regularização do subleito, a execução da sub-base, a imprimação e o novo revestimento) de acordo com o pavimento existente.



5.1.2 Características Gerais

- 5.1.2.1 O fundo das caixas não deverá possuir dreno e ser impermeável, de modo a evitar a entrada de água oriunda do lençol freático ou de águas pluviais.
- 5.1.2.2 As paredes, inclusive o fundo e o topo, deverão receber impermeabilização de argamassa com SIKA interna e externamente.
- 5.1.2.3 Deverão ser instalados dois suportes para cabos em cada face da caixa de passagem, com a quantidade de degraus variável e de acordo com o projeto específico de cada sítio. Os suportes para cabos deverão ser posicionados de modo que haja um recobrimento dos envelopes de dutos em torno de 0,10m acima e 0,10m abaixo das faces superior e inferior, respectivamente.
- 5.1.2.4 Não deverão ser instaladas escadas de marinheiro nas caixas.
- 5.1.2.5 Nas paredes das caixas, onde chegam os dutos e sobre eles, deverá ser deixado um tubo de 18,75mm para passagem do condutor de aterramento.
- 5.1.2.6 Os tampões das caixas de passagem deverão ser executadas em seus centros.
- 5.1.2.7 A distância entre a face superior do envelope de dutos e a face inferior da tampa deverá ser de, no mínimo, de 0,45m.
- 5.1.2.8 Os eixos dos envelopes que chegam em uma mesma caixa, não poderão estar desalinhados mais do que 0,20m na vertical.
- 5.1.2.9 A plaqueta de identificação das caixas deverá ser de aço inoxidável, de (150 x 50)mm, pintada na cor cinza claro, gravada com ferretes de 20mm, na cor vermelha. Deverá ser gravado o TAG da caixa, conforme o tipo de rede: "PA-01" (para rede elétrica de baixa tensão), "PD-01" (para rede elétrica em média tensão), "PB-01" (para rede eletrônica) e "PC-01" (para rede eletro-eletrônica).
- 5.1.2.9.1 A plaqueta de identificação deverá ser fixada na parte superior da caixa, externamente, por meio de pinos de aço inoxidável.

5.1.3 Tampão

Tampão de ferro fundido dúctil NBR 6916 (classe FE 42012), circular, não ventilado, diâmetro nominal 600mm (diâmetro livre de passagem), com tampa articulada, removível e com bloqueio antifechamento acidental, com travamento automático realizado por barra elástica, com anel anti-ruído e trava antiabertura com chave codificada, constituído de tampa e telar, fabricado em conformidade com a Norma Brasileira NBR 10160, e de acordo com as seguintes classes:

Tabela 6 - Características do tampão

	CLASSE	RESISTÊNCIA	APLICAÇÃO	REFERÊNCIA
-	D 400	400kN	Em caixas pesadas	AFER, SAINT- GOBAIN ou equivalente
	D 250	250kN	Em caixas leves	AFER, SAINT- GOBAIN ou equivalente

000.00

5.1.3.1 Características

- 5.1.3.1.1 Telar de 820,0 a 850,0mm de diâmetro da base, provido de orificios para garantir o ancoramento, com altura mínima de 100mm.
- 5.1.3.1.2 Tampa com travamento automático realizado por barra elástica em ferro dúctil integrada à tampa e com tensão permanente. A tensão da barra elástica deverá ser suficiente para impedir a abertura da tampa sem ferramenta e o destravamento ser realizado com ferramentas adequadas. O fabricante deverá garantir que o travamento, por barra elástica, foi testado com 400 ciclos de abertura e fechamento, sem perder a eficácia do travamento, bem como garantir o perfeito assentamento da tampa ao telar.
- 5.1.3.1.3 A tampa deverá ser não ventilada para que evite a entrada de água. Deverá, ainda, possuir anel de estanqueidade em elastômero.
- 5.1.3.1.4 O tampão deverá ser fornecido com anel elástico fixado ao telar para apoio da tampa, assegurando distribuição regular das cargas e ausência de ruído. O anel deverá ser fabricado em material adequado, apresentando resistência à abrasão e à fadiga por flexão repetitiva superior à do polietileno. Este anel deverá ser projetado de modo a dificultar a sua retirada do telar e a se manter fixado quando submetido às solicitações de tráfego pesado.
- 5.1.3.1.5 A barra de travamento (impedindo o movimento da tampa), a articulação e o anel elástico deverão assegurar o apoio integral da tampa no seu telar, mantendo a estabilidade vertical e horizontal do conjunto sob tráfego.
- 5.1.3.1.6 Para limitar o deslocamento horizontal entre a tampa e o telar, a folga máxima entre estes deverá ser de 9mm, com a incerteza de medição de 0,5mm.
- 5.1.3.1.7 A articulação da tampa deverá ser por meio de rótula, com abertura a 130º, provida de bloqueio de segurança a 90º impedindo o fechamento acidental. A articulação deverá ser projetada para guiar, no seu eixo de rotação, a tampa articulada nas fases de abertura e fechamento com segurança e sem desvios. Não será permitida articulação por pinos, grampos de aço e/ou parafusos, nem a fixação por solda.
- 5.1.3.1.8 O tampão deverá ter um sistema anti-roubo na articulação que permita, a critério do instalador, a retirada ou não da tampa do telar. Em posição desarmada o sistema anti-roubo deverá permitir a abertura e a retirada da tampa do telar. Em posição armada o sistema anti-roubo deverá impedir a retirada (roubo) da tampa, permitindo a abertura normal da tampa articulada. O sistema anti-roubo deverá assegurar uma fixação sólida da tampa no telar, que não poderá ser desmontada uma vez o tampão assentado no concreto.
- 5.1.3.1.9 A barra de travamento e o sistema anti-roubo deverão impedir o deslocamento acidental (tráfego e/ou intempérie) da tampa.
- 5.1.3.1.10 O tampão deverá ter um sistema anti-arrombamento da tampa fabricado totalmente em ferro dúctil, sem existência de molas, pinos ou solda, composto por trava de segurança e chave codificada. A fixação do sistema anti-arrombamento à tampa deverá ser feita através de parafuso tipo allen e porca auto-travante. O acesso ao sistema anti-arrombamento (orifício para introdução da chave) não deverá permitir a identificação do tipo de chave a ser utilizada. A chave deverá permitir o destravamento bem como o levantamento da tampa funcionando como puxador.



- 5.1.3.1.11 Superfície metálica antiderrapante, com inscrição "ELÉTRICA" ou "ELETRÔNICA" ou ELETRO-ELETRÔNICA" e o logotipo "SISCEAB", marca do fabricante no telar e na face externa da tampa, perfeito assentamento tampa/ telar, tampas removíveis dos telares e intercambiáveis com telares da mesma marca e modelo. Revestimento com pintura betuminosa.
- 5.1.3.1.12 A tampa deverá receber a inscrição e o logotipo na fundição. Nenhuma inscrição poderá ser aplicada por parafuso, cola ou solda.
- 5.1.3.1.13 Pastilha central, na tampa, que poderá ser perfurada para eventual aeração da rede, bem como, amostra para análise metalográfica ou para abertura ergonômica com alavanca.

5.1.4 Características dos Acessórios

Tabela 7 - Características dos acessórios

MATERIAL	ESPECIFICAÇÃO	REFERÊNCIA
Canaleta perfurada	Deverá ser fabricada em aço SAE 1008/1010 (baixo teor de carbono), zincada por imersão por zinco fundido, com espessura de camada mínima de 65μm. Deverá ser constituído de chapa #12USG e seção de # (19x38)mm.	MARVITEC, MEGA, MOPA, SISA ou equivalente
Mão-francesa dupla	Deverá ser fabricada em aço SAE 1008/1010 (baixo teor de carbono), zincada por imersão por zinco fundido, com espessura de camada mínima de 65μm. Deverá ser constituído de chapa #12USG.	MARVITEC, MEGA, MOPA, SISA ou equivalente
Tala	Deverá ser fabricada em aço SAE 1008/1010 (baixo teor de carbono), zincada por imersão por zinco fundido, com espessura de camada mínima de 65μm. Deverá ser constituído de chapa #12USG, com um furo Ø3/8" e seção de # (38x38)mm.	MARVITEC, MEGA, MOPA, SISA ou equivalente
Chumbador	Deverá ser passante de Ø3/8"x4", com porca e arruela de Ø3/8", fabricados em aço galvanizado a quente	ENGEFIX, TECNART, WALSYWA ou equivalente
Porca losangular	Deverá ser fornecida com pino e com porca sextavada, de Ø3/8", fabricados em aço galvanizado a quente	ENGEFIX, TECNART, WALSYWA ou equivalente

5.2 REDES DE DUTOS

5.2.1 Dutos de PVC Envelopados

As redes de dutos de PVC (eletrodutos de PVC envelopados em concreto) são classificadas, quanto à quantidade de dutos, nos seguintes tipos:



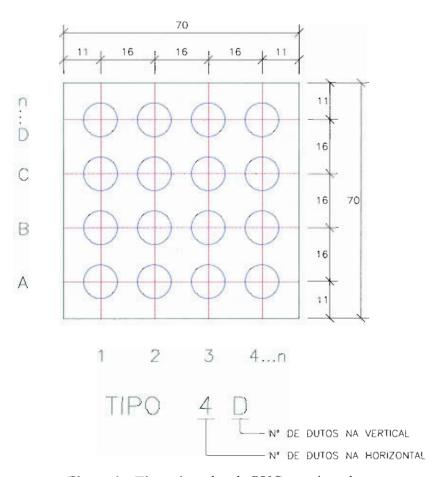


Figura 1 - Tipos de redes de PVC envelopados

5.2.1.1 Características dos materiais

Tabela 8 - Características dos materiais das redes de PVC envelopados

MATERIAL	ESPECIFICAÇÃO	REFERÊNCIA
Eletroduto	Deverá ser fabricado em PVC rígido antichama, rosqueável (roscas BSP), conforme norma NBR 15465, rosca BSP, fornecido com protetor de rosca	AKROS, ELECON, FORTILIT, TIGRE ou equivalente
Tubo de esgoto	Deverá ser fabricado em PVC de Esgoto, Série R (espessura de 3,6mm), com ponta e bolsa com virola e com diâmetro nominal (DN) de 150mm	AKROS, FORTILIT, TIGRE ou equivalente
Arame-guia	Arame de aço galvanizado (fornecido no interior do duto), revestido em PVC, e destinado ao puxamento primário da corda ou cabo de aço (carga de ruptura = 500N)	ALCOA, GERDAU ou equivalente





5.2.1.2 Características dos envelopes

Tabela 9 - Aplicação dos envelopes

	DA SUPERFÍCIE DO RENO	ENVELOPE
Áreas pavimentadas	Tráfego de veículos	Concreto simples moldado in loco
Areas pavimentauas	Tráfego de aeronaves	Concreto armado moldado in loco
Áreas não pavimentadas		Concreto simples moldado in loco

5.2.1.3 Características gerais

As redes de dutos deverão ser executadas completas [4] com, pelo menos, 100% de dutos vagos (por exemplo: para dois dutos ocupados a rede deverá ser composta de quatro dutos, em conformidade com os detalhes construtivos contidos no Desenho 000.00.C07.DS.007.

- [4] Estão inclusos o desmatamento (quando for o caso), a limpeza da área, a escavação, a remoção de material e a recomposição do terreno no entorno da rede. Quando construídas sob área pavimentada, tais como revestimento em CBUQ, está incluso também a sua recuperação (a regularização do subleito, a execução da sub-base, a imprimação e o novo revestimento) de acordo com o pavimento existente.
- 5.2.1.3.1 As redes deverão ser executadas preferencialmente sob as áreas não pavimentadas.
- 5.2.1.3.2 As redes deverão ser executadas com eletrodutos de PVC de diâmetro nominal (DN) de 100mm, salvo explicitamente indicado diferente na ET da localidade em questão, onde poderão ser executadas com eletrodutos de PVC de diâmetro nominal (DN) de 150mm.
- 5.2.1.3.3 Os eletrodutos deverão ser envelopados em concreto, exceto nas entradas das edificações, quando poderão possuir outras características de instalação, de acordo com os desenhos específicos de tubulação de entrada.
- 5.2.1.3.4 Os eletrodutos deverão ser fornecidos e instalados com tampões nas extremidades e com arame-guia galvanizado e revestido em PVC para puxamento primário da corda ou cabo de aço.
- 5.2.1.3.5 A face superior do envelope deverá estar sempre, no mínimo, a 0,45m do terreno não pavimentado, ou a 0,60 do subleito em áreas pavimentadas [5].
- 5.2.1.3.6 Nas travessias de pista de aeronaves ou pátios de aeroportos, a face superior do envelope deverá estar, no mínimo, a 1,30m da superfície superior do pavimento (para pavimento tipo rígido) e, no mínimo, a 0,75m da sub-base do pavimento (para pavimento flexível) [5].
- [5] A altura pode variar em função de interferências da rede de dutos a construir com redes existentes e de acordo com a profundidade da respectiva drenagem.
- 5.2.1.3.7 Os dutos deverão ter caimento de, no mínimo, 0,3%.
- 5.2.1.3.8 Quando o terreno não for nivelado, o caimento dos dutos poderá acompanhar a inclinação do terreno, respeitadas as condições dos subitens 5.2.1.3.6 e 5.2.1.3.7.

000.00.C09.EP.001.01.odt



- 5.2.1.3.9 Quando necessário, em função da conformação do terreno natural, ou para lances maiores que 60m, serão admitidos caimentos nos dutos nos dois sentidos em direção às caixas.
- 5.2.1.3.10 A deflexão máxima admissível, entre dois trechos subsequentes de 60m, deverá ser de 3º.
- 5.2.1.3.11 A distância entre as caixas de passagem para os dutos elétricos deverá ser de, no máximo, 60m ou de acordo com o projeto específico de cada sítio.
- 5.2.1.3.12 A distância entre as caixas de passagem para dutos eletrônicos deverá ser de, no máximo, 60m em aeroportos e de 80m nos demais sítios, ou ainda de acordo com o projeto específico de cada sítio.
- 5.2.1.3.13 As entradas das edificações poderão ter curvas mais acentuadas, de acordo com os desenhos específicos de tubulação de entrada.

5.2.2 Dutos Corrugados

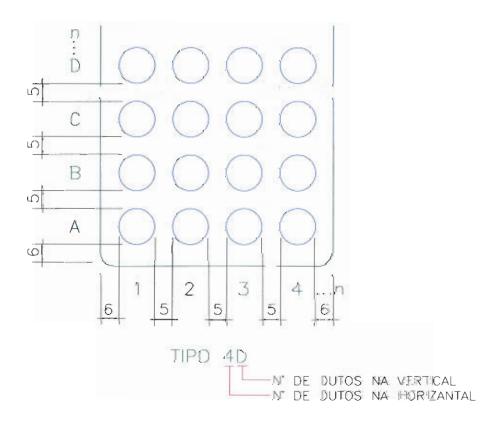


Figura 2 - Tipos de redes de dutos corrugados

As redes de dutos corrugados (PEAD) são classificadas, quanto à quantidade de dutos, nos seguintes tipos:





5.2.2.1 Características dos materiais

Tabela 10 - Características dos materiais das redes de dutos corrugados

MATERIAL	ESPECIFICAÇÃO	REFERÊNCIA
Duto Corrugado Flexível	Peça em PEAD (Polietileno de Alta Densidade), fabricada helicoidalmente no sentido do eixo longitudinal e com passo constante	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Tampão	Peça em PEAD, de seção circular rosqueável, destinada ao tamponamento dos dutos corrugados	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Terminal	Peça em PEAD, de seção circular rosqueável, obtida através do seccionamento do tampão no comprimento L	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Conexão I	Peça em PEAD, de seção circular, destinada a unir dois dutos corrugados flexíveis, de mesmo diâmetro nominal, por meio de rosqueamento	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Conexão II	Peça em PEAD, de seção circular, destinada a unir duto corrugado flexível com outros dutos de mesmo diâmetro nominal	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Arame-guia	Arame de aço galvanizado (fornecido no interior do duto), revestido em PVC, e destinado ao puxamento primário da corda ou cabo de aço (carga de ruptura = 500N)	ALCOA, GERDAU ou equivalente
Fita de Aviso	Filme plástico, com largura de 10mm, destinada à sinalização. Deverá ser fabricada na cor laranja para eletrônica e amarela para energia. Deverá, ainda, ser instalada sobre a rede de dutos a 0,2m da superfície	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Fita de Vedação	A fita de vedação ou MASTIC, tem por objetivo a vedação e consolidação dos dutos, impedindo a penetração de agentes externos, garantindo a maleabilidade e a estanqueidade. Dimensões de (70 x 1,5 x 1000)mm	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Fita de Proteção ou Isolante	Filme de PVC transparente (tipo MAGIC-PACK), aderente por sobreposição, tem por objetivo proteger a fita de vedação, impedindo a penetração de agentes externos, garantindo a maleabilidade e a estanqueidade (rolos com 0,35kg e largura de 100mm)	KANAFLEX, PEVESOL ou equivalente
Tubo de esgoto	Deverá ser fabricado em PVC de Esgoto, Série R (espessura de 3,6mm), com ponta e bolsa com virola e com diâmetro nominal (DN) de 150mm	AKROS, FORTILIT, TIGRE ou equivalente

5.2.2.2 Características dos envelopes

Tabela 11 - Aplicação dos envelopes

	A DA SUPERFÍCIE DO RRENO	ENVELOPE
Á	Tráfego de veículos	Concreto simples moldado in loco
Áreas pavimentadas	Tráfego de aeronaves	Concreto armado moldado in loco
Áreas não pavimentadas		Concreto simples moldado in loco

5.2.2.3 Características gerais

- 5.2.2.3.1 As redes de dutos deverão ser executadas completas [6] com, pelo menos, 100% de dutos vagos (por exemplo: para dois dutos ocupados a rede deverá ser composta de quatro dutos, em conformidade com os detalhes construtivos contidos no Desenho 000.00.C07.DS.009.
- [6] Estão inclusos o desmatamento (quando for o caso), a limpeza da área, a escavação, a remoção de material e a recomposição do terreno no entorno da rede. Quando construídas sob área pavimentada, tais como revestimento em CBUQ, está incluso também a sua recuperação (a regularização do subleito, a execução da sub-base, a imprimação e o novo revestimento) de acordo com o pavimento existente.
- 5.2.2.3.2 As redes deverão ser executadas preferencialmente sob as áreas não pavimentadas.
- 5.2.2.3.3 As redes deverão ser executadas com dutos corrugados flexíveis (PEAD) de diâmetro nominal (DN) de 100mm, salvo explicitamente indicado diferente na ET da localidade em questão, onde poderão ser executadas com dutos corrugados flexíveis (PEAD) de diâmetro nominal (DN) de 150mm.
- 5.2.2.3.4 Os dutos deverão ser fornecidos e instalados com tampões nas extremidades e com arameguia galvanizado e revestido em PVC para puxamento primário da corda ou cabo de aço.
- 5.2.2.3.5 A face superior dos dutos deverá estar sempre, no mínimo, a 0,60m do terreno não pavimentado, ou a 0,80 do subleito em áreas pavimentadas ou sujeitas a tráfego de veículos ou de aeronaves [7].
- [7] A altura pode variar em função de interferências da rede de dutos a construir com redes existentes e de acordo com a profundidade da respectiva drenagem.
- 5.2.2.3.6 Os dutos deverão ter caimento de, no mínimo, 0,3%.
- 5.2.2.3.7 Quando o terreno não for nivelado, o caimento dos dutos poderá acompanhar a inclinação do terreno, respeitadas as condições dos subitens 5.2.2.3.5 e 5.2.2.3.6.
- 5.2.2.3.8 Quando necessário, em função da conformação do terreno natural, ou para lances maiores que 60m, serão admitidos caimentos nos dutos nos dois sentidos em direção às caixas.
- 5.2.2.3.9 A distância entre as caixas de passagem para os dutos elétricos deverá ser de, no máximo, 60m ou de acordo com o projeto específico de cada sítio.

14



- 5.2.2.3.10 A distância entre as caixas de passagem para dutos eletrônicos deverá ser de, no máximo, 60m em aeroportos e de 80m nos demais sítios, ou ainda de acordo com o projeto específico de cada sítio.
- 5.2.2.3.11 As entradas das edificações poderão ter curvas mais acentuadas, de acordo com os desenhos específicos de tubulação de entrada.

5.2.2.3.12 Abertura da vala

As dimensões da vala estão descritas no Desenho 000.00.C07.DS.009.

Caso o fundo da vala seja constituído de material rochoso ou irregular, deverá ser aplicada uma camada de areia para assegurar a integridade dos dutos.

Quando da presença de água no fundo da vala, recomenda-se a aplicação de uma camada de brita, recoberta com areia.

5.2.2.3.13 Lançamento do duto corrugado no interior da vala

Antes de ser executado o lançamento/ assentamento dos dutos no interior da vala, deverá ser verificado se a vala está em perfeito estado, isto é, limpa (sem a presença de agentes externos), a fim de evitar que a linha dos dutos seja danificada.

Os dutos deverão ser lançados com o auxílio de cavaletes, de dimensões de (2,3 x 1,05)m.

O puxamento dos dutos no interior da vala poderá ser feito com uma corda de sisal amarrada em sua extremidade. Durante o lançamento, os dutos deverão estar tamponados.

Durante o lançamento, deverão ser seccionadas as amarras por camadas de duto bobinado.

Com o objetivo de facilitar o puxamento de duto no interior da vala, poderão ser utilizados roletes de madeira dispostos a cada 2,0m, diminuindo o atrito do duto com o solo.

Como sugestão, poderão ser utilizadas peças de meia-cana do duto corrugado.

5.2.2.3.14 Acomodação/ assentamento do duto corrugado no interior da vala

a) Bancos de dutos em areia/ terra

A acomodação dos dutos no interior da vala deverá ser feita em camadas, com utilização de espaçadores e obedecendo-se as disposições de projeto, conforme Desenho 000.00.C07.DS.009.

A utilização de espaçadores tem por objetivo a manutenção da formação do banco de dutos flexíveis ao longo da vala, e ainda estabelecer uma distância mínima entre os mesmos, tanto na vertical como na horizontal.

Os espaçadores garantem o preenchimento de todos os espaços vazios, evitando-se desta forma, futuros afundamentos no solo e/ou movimentação do banco de dutos.

As distâncias entre os espaçadores deverão obedecer as características peculiares de cada projeto, tendo-se em mente que o alinhamento do banco de dutos será de fundamental importância quando do puxamento dos cabos.

Estas distâncias poderão variar de 0,8m em pontos de curva e até 1,2m em pontos de reta.

Os espaçadores poderão ser confeccionados em madeira ou qualquer outro tipo de material (prémoldado em concreto ou pontaletes de madeira), podendo ser removidos após o preenchimento dos





vazios e reaproveitados ao longo da obra.

b) Banco de dutos em concreto

Para assentamento dos dutos corrugados com envolvimento total de concreto, deverá ser procedido da seguinte forma:

- Corrigir o fundo da vala;
- Revestir o fundo da vala com uma camada de 80,0mm de concreto, formando assim, uma subbase;
- Colocar os espaçadores, respeitando-se sempre as distâncias de projeto e certificando-se de que os dutos estão bem fixados;
- A distância entre os espaçadores podem variar entre 0,8m (em trechos curvos) até 1,2m (em trechos reto);
- Evitar a instalação do banco de dutos em curvas e em contracurvas a menos de 3,0m de distância uma da outra.

A concretagem do banco de dutos deverá ser executada da seguinte forma:

- Os dutos deverão estar tracionados e fixados nas suas extremidades, para que seja mantido o perfeito alinhamento;
- O lançamento do concreto sobre o banco de dutos deverá ser executado em camadas uniformes, de tal forma que o mesmo preencha totalmente os espaços vazios entre os dutos;
- Nunca deverá ser lançado o concreto diretamente da "bica" da betoneira sobre a linha de dutos, evitando-se assim, que ocorra a inversão das camadas, desalinhamento do banco de dutos e desagregação do concreto;
- As possíveis emendas que possam existir, deverão ser executadas perfeitamente, de modo que a nata do concreto não penetre e nem obstrua o interior do dutos;
- Poderão ser utilizadas "baias" ao longo da vala, a fim de facilitar o lançamento de concreto;
- A cada camada executada de concreto no banco de dutos, deverá ser realizada a compactação (manual ou mecânica), a fim de garantir o preenchimento de todos os espaços vazios entre os dutos, certificando-se porém, se o nivelamento de cada camada foi executado;
- Cerca de 3,0m a 6,0m antes da chegada das caixas, deverá ser diminuída a distância dos espaçadores, a fim de ser mantido o distanciamento correto entre as embocaduras, obtendo-se, dessa forma, um perfeito acabamento final.

5.2.2.3.15 Emendas dos dutos corrugados

A importância de uma emenda bem executada, objetiva, principalmente, impedir a infiltração de líquidos de qualquer espécie no interior do duto, o que garante a vida útil dos cabos nele contidos.

5.2.2.3.16 Arame-guia

A importância de uma união bem executada dos arames-guia, objetiva, principalmente, o acesso rápido e permanente quando da introdução de cabos no interior dos dutos.

Procedimentos:

3

4



- a) Dobrar o arame de modo a formar um elo, com um prolongamento de 120,0mm;
- b) Segurar a extremidade do prolongamento e torcer os arames um contra o outro;
- c) Introduzir o outro arame-guia por dentro do olhal, repetindo-se as operações anteriores;
- d) Para completar a junção dos arames-guia, sobrepor toda a região com fita de proteção ou fita isolante.

5.2.2.3.17 Emendas com utilização da conexão I

- a) Corta-se as extremidades a serem emendadas, formando um ângulo de 90º em relação ao eixo longitudinal do duto, utilizando-se a conexão I como guia de corte;
- b) Uma vez preparadas as extremidades, rosquear totalmente a conexão I em um dos dutos;
- c) Emendar o arame-guia e efetuar a sua proteção com fita de proteção ou isolante;
- d) Posicionar os dutos de topo e fazer retornar a conexão I, até que a mesma sobreponha;
- e) Aplicar a fita de vedação e, em seguida, a fita isolante em todo o perímetro da união.

5.2.2.3.18 Emendas com utilização da conexão II

- a) Corta-se a extremidade a ser emendada, formando um ângulo de 90º em relação ao eixo longitudinal ao duto;
- b) Uma vez preparada a extremidade, rosqueia-se totalmente a conexão e introduz-se o duto liso na extremidade cônica da mesma;
- c) Aplica-se a fita de vedação e, em seguida, a fita isolante em todo o perímetro da união.

5.2.2.3.19 Recomposição do pavimento

As camadas intermediárias entre os dutos deverão ser compactadas através de processo manual ou mecânico, tomando-se o cuidado absoluto para que todos os espaços vazios sejam preenchidos.

Deverão ser mantidas as distâncias verticais e horizontais entre os dutos, de acordo com o estabelecido no projeto.

Quando da execução da última camada de compactação, colocar sobre a linha de duto a fita de aviso ou sinalização, garantindo que ela fique a uma profundidade aproximada de 200,0mm.

A compactação do solo acima da última camada de dutos, deverá ser executada através de processo mecânico, em camadas de, no máximo, 20,0cm de espessura.

Quando o solo estiver excessivamente seco, umidecê-lo suficientemente, a fim de permitir uma compactação adequada.

5.2.2.3.20 Chegada em caixa de passagem

Quando da chegada em caixa de passagem, recomenda-se a utilização de dois quadros envolvidos por concreto, com o objetivo de colocar os dutos em paralelo.

Esta camada de concreto não possui função estrutural, podendo ser substituída por terra devidamente compactada.

Tal procedimento visa um perfeito alinhamento, formando um ângulo de 90o em relação a parede



receptora da caixa, para que haja uma perfeita utilização dos tampões e terminais, conforme conforme Desenho 000.00.C07.DS.009.

5.2.2.3.21 Blindagem da extremidade do duto corrugado

Deverá ser efetuada a blindagem da extremidade dos dutos corrugados, para que sejam totalmente impermeáveis ao longo da linha e para que não haja penetração de fluídos de qualquer espécie no interior.

Esta blindagem poderá ser efetuada da seguinte forma:

- a) Complementando o exposto no subitem 5.2.2.3.9, o duto deverá ter como acabamento junto à caixa de passagem, a fixação da peça terminal, bastando retirar o tampão do duto corrugado e transformando-o em terminal. A fixação da peça terminal deverá ser feita através da massa de calafetar da 3M ou equivalente, e esta deverá preencher, no mínimo, as três primeiras espiras do terminal;
- b) Após o puxamento dos cabos, deverá ser efetuada a blindagem da extremidade do duto corrugado. Durante a blindagem, deverá ser preenchido o espaço entre o cabo e o terminal com uma camada de estopa de, aproximadamente, 100mm, formando um anteparo, e impedindo que o material da blindagem penetre no interior do duto;
- c) Os dutos reserva deverão ter o tampão fixado também através de massa de calafetar, conforme descrito na letra "a".

5.2.2.4 Recomendações para reparos dos dutos

Tabela 12 - Recomendações para reparos dos dutos

Tipo de falha	Descrição	Reparo	Material Utilizado
Leve	Afundamento de espirais	Não são passíveis de reparos	l x
	Desgaste na parede		
		Envolver a área com fita de proteção ou isolante	
Médio	Furos provocados em uma espiral durante a estocagem ou instalação	Aplicar a fita de vedação de tal forma que o ponto danificado fique totalmente coberto e, em seguida, aplicar novamente a fita de proteção ou isolante, envolvendo no mínimo 3 espirais	fita de vedação e fita de proteção ou isolante.

J # 96



		Remover o trecho do duto danificado e substituí-lo	
	Rompimento total do duto instalado em mais	Rosquear duas conexões I	
	de 2 espirais, sem cabo instalado	Efetuar a união do arame-guia	
		Aplicar as fitas de vedação e fita de proteção	
Pesado	Rompimento total do	Remover o trecho do duto danificado e substitui-lo por outro cortado ao meio longitudinalmente	
	Rompimento total do duto instalado em mais de 2 espirais, com cabo instalado	Rosquear duas conexões l, cortadas ao meio longitudinalmente	
		Efetuar a união do arame-guia, se houver	
		Aplicar as fitas de vedação e de proteção	

5.2.2.5 Recomendações gerais

5.2.2.5.1 Transporte/ manuseio

Durante o transporte e manuseio dos dutos e seus acessórios, não deverão ocorrer choques, atritos ou contatos com elementos que possam comprometer a integridade dos mesmos, tais como: objetos metálicos, pedras, etc.

Os rolos deverão ser transportados na posição horizontal, sendo sua distribuição apoiada por toda a sua extensão.

O descarregamento deverá ser efetuado cuidadosamente, não devendo permitir que os dutos e acessórios sejam lançados diretamente ao solo, a fim de evitar a concentração de cargas num único ponto.

5.2.2.5.2 Estocagem

O armazenamento deverá ser feito em local isento de quaisquer elementos que possam danificar o material, tais como: objetos metálicos, pedras, superfícies rígidas com arestas vivas, etc. Os rolos deverão ser dispostos na forma horizontal (deitados) e sobrepostos em escadas de até cinco unidades, não devendo ficar expostos a céu aberto por um período superior a 10 meses.

5.3 DRENAGEM

Paralelamente e abaixo das redes de dutos deverá correr um tubo de PVC de esgoto (sem



envelopamento), com diâmetro nominal (DN) de 150mm, para fazer a interligação (vasos comunicantes) entre as caixas de passagem e dessas às redes de drenagem existentes ou a construir, para o escoamento das águas oriundas de lençol freático ou pluviais, que por ventura venham a entrar nas caixas.

Para a interligação do sistema de drenagem das redes de dutos à rede de drenagem existente ou a construir deverá ser construída uma caixa de passagem com tipo e dimensões a serem definidos no projeto executivo. Para essa interligação deverá ser utilizada válvula de retenção, de modo a evitar o fluxo inverso de água.

Notas:

- a) Os tubos para drenagem das águas pluviais deverão ter caimento de 0,3% no mínimo entre trechos de até 60m. Quando o terreno não for nivelado, o caimento deverá acompanhar a inclinação do terreno. Em qualquer caso o tubo deverá correr sempre acima da superfície superior do sistema de drenagem existente, possibilitando o escoamento da água por gravidade;
- Em casos específicos poderão ser utilizadas bombas de água para executar forçadamente o escoamento da água. Nesses casos, essa bomba deverá possibilitar o comando MANUAL e AUTOMÁTICO, por meio de um quadro elétrico específico, a ser instalado ao tempo e próximo à caixa de interligação;
- c) Nos casos de interferência do tubo de drenagem com redes existentes, tendo em vista às diversas possibilidades, a solução deverá ser definida in loco, respeitando, sempre, as condições da alínea anterior e as profundidade das caixas e redes de dutos, indicadas nos subitens 5.1 e 5.2.

5.4 ATERRAMENTO

Sobre cada envelope de dutos deverá correr longitudinalmente um cabo de cobre nu (condutor de proteção), em permanente contato com a terra, entrando nas caixas de passagem para formar o anel de aterramento interno.

Nos trechos em que dois ou mais envelopes caminharem próximos, o cabo de cobre nu que corre sobre cada envelope deverá ser interligado ao outro por outros transversais, também de cobre nu. A interligação deverá ocorrer junto às caixas de passagem ou conforme situações especiais.

5.4.1.1 Características dos materiais

Tabela 13 - Características dos materiais de aterramento

MATERIAL	ESPECIFICAÇÃO	REFERÊNCIA
Condutor	Deverá ser de cobre eletrolítico nu, têmpera meio-dura, encordoamento classe 2A e formação 7 a 19 fios, conforme NBR 5111, seção mínima de #50,0mm2	FICAP, INTELLI, IPCE, MAGNET, PRYSMIAN ou equivalente
Conector mecânico (de pressão) em "L" (90º)	Deverá ser fabricado em liga de cobre ou bronze, de alta resistência mecânica e à corrosão, com acabamento estanhado, para um cabo passante, com um furo de Ø3/8", para fixação à superfície plana	FICAP, INTELLI, IPCE, MAGNET, PRYSMIAN ou equivalente
Conexão exotérmica	Deverá ser conforme ET nº 000.00.E01.EP.033.00	ERICO ou equivalente





5.5 LEVANTAMENTOS TOPOGRÁFICOS

Deverão ser realizados os levantamentos topográficos planialtimétrico e cadastral das áreas onde serão executadas as redes de dutos, para uma melhor definição do caminhamento e profundidade destas, e, principalmente, para a definição da declividade a ser utilizada na drenagem das redes de dutos.

5.5.1 Levantamento Topográfico Planialtimétrico

O levantamento topográfico planialtimétrico deverá constar basicamente de:

- 5.5.1.1 Implantar a linha base, estaqueada de 20,0 em 20,0m
- 5.5.1.1.1 A linha base a ser implantada deverá ser amarrada ao sistema de coordenadas UTM (*Datum* SAD-69) a partir de vértices de coordenadas da Rede Fundamental do Sistema Geodésico Brasileiro e RN (Marégrafo de Imbituba) para coordenadas altimétricas, devendo ainda constar, no desenho de cada área, as amarrações da respectiva linha base.
- 5.5.1.1.2 As estacas inicial e final da linha base deverão ser materializadas no campo através de marcos de concreto, de modo a permitir, posteriormente, a locação da obra a partir destas.
- 5.5.1.1.3 O transporte de coordenadas e a implantação da linha base para levantamento deverá ser realizado empregando-se distanciômetro eletrônico para as medidas lineares e teodolito, que permita leitura direta de 1" (um segundo) para as medidas angulares.
- 5.5.1.1.4 As tolerâncias de fechamento, tanto para o transporte de coordenadas como para a implantação da linha base são:

a) Linear: 1:10.000

b) Angular: 10" \sqrt{n} , onde n = número de vértices da poligonal

- 5.5.1.2 Nivelamento e contranivelamento de todas as estacas locadas da linha base, a partir de RNs (Marégrafo de Imbituba) existentes de cotas verdadeiras.
- 5.5.1.3 Levantamento de seções transversais à linha base, em todas as estacas locadas e estacas intermediárias (caso seja necessário), com pontos espaçados a cada 2,0m no máximo.

Nota: as seções deverão ter largura suficiente para cobrir cada área delimitada para levantamento.

5.5.2 Levantamento Topográfico Cadastral

O levantamento topográfico cadastral deverá constar basicamente de:

- 5.5.2.1 Cadastro de todos os detalhes existentes na área.
- a) Vias;
- b) Postes;
- c) Cercas;
- d) Muros;
- e) Edificações;





- f) Valas;
- g) Redes de água, esgoto, energia, eletrônica;
- h) Caixas de passagem de redes de dutos elétricas e eletrônicas.
- 5.5.2.2 Cadastro dos dispositivos de drenagem existentes na área.
- a) Meios fios;
- b) Sarjetas;
- c) Bueiros;
- d) Caixas de ralos, bocas de lobo, caixas coletoras;
- e) Canaletas;
- f) Galerias de águas pluviais.

Nota: para o caso de bueiros e galerias de águas pluviais deverão ser fornecidas as cotas geratrizes inferiores internas dos tubos em todos os poços de visita ou caixas coletoras, indicando também suas dimensões.

- 5.5.2.3 Cadastro das árvores existentes na área devendo-se informar a localização, espécie, quantidade, altura e diâmetro das mesmas.
- 5.5.2.4 As redes de água potável, as redes de esgoto e as redes de energia elétrica e eletrônica, existentes na área a ser levantada, deverão ser cadastradas de modo a permitir conhecer no mínimo os seguintes itens:
- a) Caminhamento das redes;
- b) Perfil longitudinal das redes;
- c) Cadastro das caixas de passagem ou poços de visita, indicando suas dimensões e níveis;
- d) Tipo de material e diâmetro das tubulações;
- e) Vazão e pressão nas redes;
- f) Reservatórios de água elevados, cisternas, suas capacidades e disponibilidades;
- g) Poços artesianos, freáticos, profundidades, nível estático, nível dinâmico e vazão;
- h) Fossas sépticas, sumidouros, suas capacidades e disponibilidades;
- i) Estações de tratamento de esgoto, suas capacidades e disponibilidades;
- i) cablagem, suas capacidades e disponibilidades.
- 5.5.2.5 Para as vias existentes deverão ser fornecidos os seguintes elementos:
- a) Seção transversal, especificando o tipo de pavimento;
- b) Tipo de meio-fio ou outro dispositivo de drenagem existente, inclusive com dimensões;
- c) Cotas do pavimento nos bordos e no eixo, espaçadas no mínimo a cada 10,0m.

3

4



5.5.3 Precisão dos Equipamentos

Os equipamentos a serem utilizados nos levantamentos topográficos deverão ter precisão compatível com a estabelecida na NBR 13133 para classe 2, tais como:

- a) Teodolito classe 2 com precisão angular ≤ 7" (sete segundos);
- b) Níveis classe 2 com precisão (desvio padrão) ≤ 10,0mm/km;
- c) Medidores eletrônicos de distância classe 2, desvio padrão de ± (5,0mm + PPM * D);
- d) Estações totais classe 2, precisão angular ≤ 7 °, precisão linear \pm (5,0mm + PPM * D).

5.5.4 Apresentação da Documentação

Deverá ser de acordo com o estabelecido no item 4 desta ET e, ainda, as prescrições adiante:

O levantamento planialtimétrico de cada área deverá ser apresentado em escala apropriada, com tratamento dos resultados obtidos no levantamento de campo em software próprio para topografía. Deverão constar do levantamento os itens relacionados a seguir:

- a) Indicação do Norte Verdadeiro, declinação magnética e data de observação;
- b) Datum Planialtimétrico e Datum Altimétrico;
- c) Poligonal de levantamento;
- d) Indicação dos pontos bases;
- e) Sistema de coordenadas UTM;
- f) Curvas de nível de 1,0 e 1,0m, com destaque para as múltiplas de 5,0m e/ou pontos cotados nas áreas planas;
- g) Detalhes planialtimétricos;
- h) Cadastramento de plantações e benfeitorias existentes;
- Relação das convenções adotadas no levantamento.

As seções transversais deverão ser apresentadas na escala 1:200 ou noutra escala compatível com as informações a serem prestadas.

Deverão ser apresentadas todas as cadernetas de campo, as planilhas de cálculo de coordenadas e as descrições dos marcos utilizados para apoio ao levantamento com as respectivas coordenadas e cotas bem como uma relação das cotas e coordenadas das etapas inicial e final da linha base implantada.

Para as redes de drenagem cadastradas deverão ser apresentados desenhos em escala compatível com as informações a serem prestadas.

Os caminhamentos das redes de água potável e esgoto poderão ser apresentados na planta do levantamento topográfico cadastral.

Os perfis longitudinais das redes de água potável e esgoto deverão ser apresentados nas escalas H = 1:500 e V = 1:100 ou noutras escalas compatíveis com as informações a serem prestadas.

Deverão ainda ser apresentados os *croquis* das caixas de passagem e poços de visita cadastrados bem como todas as cadernetas de campo.



6 INSPEÇÕES E ENSAIOS

6.1 ENSAIOS SOBRE MATERIAIS E COMPONENTES

Deverão ser fornecidos, SEMPRE QUE SOLICITADOS, os resultados dos ensaios realizados sobre os materiais e componentes empregados na fabricação do equipamento, de modo a comprovar a qualidade destes produtos.

Os ensaios deverão ser executados obedecendo às prescrições das normas ABNT e ASTM aplicáveis.

6.2 TESTES E ENSAIOS DE TIPO

A CONTRATADA deverá apresentar, SEMPRE QUE SOLICITADA, o(s) certificado(s) [8] dos ensaios de "tipo" abaixo relacionados:

[8] Os certificados deverão conter as seguintes informações: data e local dos ensaios; nome do fabricante; os resultados dos ensaios.

6.2.1 Tampões

A CONTRATADA deverá produzir três conjuntos de tampas e seus telares correspondentes, para execução dos ensaios tipo, segundo a norma NBR 10160, principalmente no que se refere a:

- a) Dimensões;
- b) Resistência à deformação;
- c) Nodularidade;
- d) Medição da flecha residual;
- e) Aplicação da carga de controle.

6.3 TESTES E ENSAIOS DE ROTINA

Além do estabelecido no item 12.3 do Documento nº 000.00.E01.001.00 deverão ser realizados, no mínimo, os ensaios de "rotina" adiante:

6.3.1 De Fábrica (FAT)

Os tampões deverão ser ensaiados na forma de conjuntos completos e nas condições de utilização, com anel elástico montado.

24

a) Marcação

As tampas e telares deverão apresentar as seguintes marcações visíveis e indeléveis:

- NBR 10160;
- Material empregado na fabricação;
- Classe D 400;
- · Nome ou marca do fabricante;

of Ta

- Código de rastreabilidade;
- Identificação da tampa: "ELÉTRICA" ou "ELETRÔNICA" ou "ELETRO-ELETRÔNICA"
- b) Ensaios da Norma NBR 10160, conforme as tabelas 14 e 15 de plano de amostragem seguintes:

A tabela 14 refere-se a amostragem para exames visual e dimensional e para ensaio de carga não destrutivo.

Tabela 14

Tamanho do lote	Quantidade de amostras	Aceitação	Rejeição
2 a 15	2	0	1
16 a 25	3	0	1
26 a 90	5	0	1
91 a 150	8	0	1
151 a 500	13	0	1
501 a 1200	20	0	1
1201 a 3200	32	0	1

A tabela 15 refere-se a para ensaios de análise de nodularidade e para ensaios de cargas destrutivos.

Tabela 15

Tamanho do Iote	Rejeição		
2 a 15	2	0	1
16 a 50	3	0	1
51 a 150	5	0	1
151 a 500	8	0	1
501 a 1200	13	0	1

Nota: os tampões utilizados nos ensaios destrutivos deverão ser substituídos para complementar o lote a ser entregue.

6.3.2 De Campo (SAT)

- a) Exame visual e dimensional;
- b) Material: deverá atender os requisitos mencionados no item 5 desta ET;
- c) Verificação do funcionamento dos tampões;
- d) Identificação.

