



**Secretaria de Recursos Hídricos do Estado do Ceará**

---

## **Folha de Dados**

**IDGED:**

0121/03/A/01

**LOTE:**

**AUTOR:**

CONSÓRCIO SCET COOP ;SIRAC ;CONESPLAN ;DNOCS

**TÍTULO:**

PROJETO DE IRRIGAÇÃO AÇUDE PÚBLICO AIRES DE SOUZA

**SUBTÍTULO:**

TOMO III REDE DE IRRIGAÇÃO A1 NOTA TÉCNICA

Este informe es confidencial para el autor.  
No debe ser visto por nadie más.  
Por favor,  
(Int. A) \_\_\_\_\_  
(Int. B) \_\_\_\_\_  
(Int. C) \_\_\_\_\_  
(Int. D) \_\_\_\_\_

### III a1 nota técnica



0000002

REPÚBLICA DO BRASIL  
MINISTÉRIO DO INTERIOR  
DEPARTAMENTO NACIONAL DE CUSTOS CIVIS E MUNICIPAIS

D E S C R I P

SISTEMA FÔLIOCO - ATIVOS DE MULCA  
PROJETO DE INSTRUÇÃO

TOMO III - ATIVOS DE MULCA

A) NOTA TÉCNICA

Despesas socio-sist. / SISTAC / consumo  
Portarias = Geral

Referência / T E

00000000

# 3.3.3.3.1.2

## 3 - PROJETO

páginas

1 - LOCALIZAÇÃO DO PROJETO .....	03
2 - CONSTRUÇÃO DOS CANAIS .....	03
2.1 - Canais em alvenaria de tijolos .....	02
2.2 - Canais em concreto armado .....	01
3 - OBRAS DE Ribe .....	09
3.1 - Tumbada Total ou local .....	05
3.2 - Tumbada parcial .....	03
3.3 - Quais .....	03
3.4 - Base de drenagem .....	03
3.5 - Pátios .....	10
3.6 - Basíro retangular .....	11
3.7 - Combinação das diferentes tipos de obras .....	12
3.8 - Obras especiais .....	12

## 3 - PROJETO

1 - LOCALIZAÇÃO DO PROJETO .....	13
2 - MEDIDAS DE TERRAPLÉNAGEM E DE MELHORIA DAS OBRAS MUNICIPAIS .....	14
2.1 - Restituições .....	14
2.2 - Restituições .....	14
2.2.1 - Apenas remoção das argolas dos canais $P_1 + P_2 + P_3$ .....	14
2.2.2 - Aprofundamento do canal $P_2$ .....	23
3 - OBRAS DE Ribe .....	15
3.1 - Obras existentes .....	16
3.1.1 - Obras a substituir .....	17
3.2 - Obras a construir .....	18
3.3 - Obras projetadas .....	19

C - GESTÃO DE RISCOS

Página

1 - INTRODUÇÃO	21
2 - CONCEITO	22
3 - AVALIAÇÃO	23
4 - MITIGAÇÃO	23
5 - CONTROLE DO RISCO	24

### I - LITAGEM DE MARGENS

A partir das planas geradas em 1/5.000 podem-se determinar por medidas gráficas todos os elementos que permitem definir um canal, ou seja, os seguintes pontos da rede topográfica: tratar-se-lá a borda de um alinhamento entre a parte da sua interseção com outro alinhamento reto, medindo-se o ângulo indicado na planta, é preferível determinar independentemente cada alinhamento, defini-lo diretamente nas intersecções e materializar-lá com um arco, e trair-se-lá o ângulo desejado; este ângulo servirá eventualmente para determinar os elementos das curvas de elevação das linhas das margens correspondentes. Para os outros canais, utilizam-se só os pontos caídos (curva de 1,5 vezes a largura do fundo do canal).

Em vista da diversidade entre as posições relativas dos canais implantados no terreno e de que figura nas plantas, procederemos à reutilização do terreno, levando-se em conta o paralelismo dos canais definidos nas plantas.

Os canais são representados sobre as linhas de curvas determinadas nas plantas por interpolação de pontos caídos e, devendo a taxa, não deslocar-se, se as condições de implantação, e caso de canal não acompanhar a curva da curva, e que posição será considerada, é assumindo-a curva o perfil longitudinal, ou seja, que curvatura, deve serem das curvas por mezzo da transição, comparando os perfis determinados graficamente, e se diversificarem, escolher o que seja com alterações características hidráulicas.

Os traços dos percalcos, os tiques das estradas e os direitos paralelos aos canais, serão levados ao mesmo tempo, (ver planta N.º), que só a largura tipo das obras).

As cotas de fundo e os tipos das curvas são definidos nos per-

das longitudes e suas respectivas. As características desse concreto são listadas na placa n.º 1.

As obras experimentais serão feitas conforme as placas 10, 11 e 12 (tabelas de dimensionamento da estrada e tabela de dimensões).

As observações serão feitas a partir das amostras de locação das estradas Rua 1, das quadras da estrada nº 100, e das placas das membranótipos 10, 11 e 12.

### 3 - CONSTRUÇÃO DA CANTARIA

#### 3.1 - Cantaria na alvenaria de tijolo (não membranótipos desse concreto)

A cantaria na alvenaria de tijolo têm as características seguintes:

TENSÃO	LARGURA	ALTURA MÉDIA	ESPAÇAMENTO	IMPACTOS DAS PARADES
25 a 30	30	25	10	15
30 a 35	40	30	15	15
35 a 40	50	35	15	20
40 a 50	60	40	15	30
50 a 60	70	50	12	25

No o desenho (1) sobre a funda do canal e a terraplenagem ter inferior a 0,50 m, os canais serão construídos alternando sobre a polca

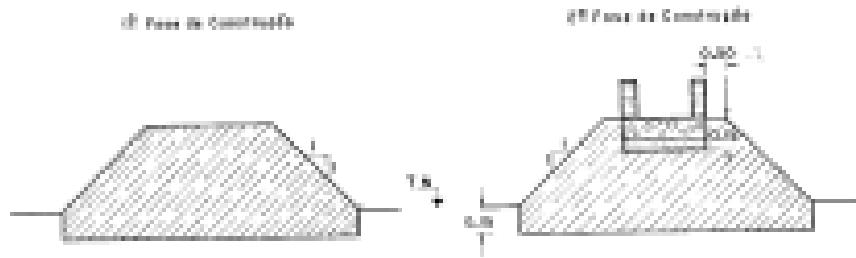
A base do canal, será apedregada com profundidade de 15 cm, para retirar as rochas argilosas. Em seguida, será colocado um caminho de 5 cm de espessura, sobre a qual reposará uma calha de concreto tipo 2.

As paredes de canal, ou almenas do tipo de mampor, respondem a uma menor resistência.

O fundo do canal será elevado à altura indicada no perfil longitudinal, através de um encaixe de concreto simples ou de alvenaria de tijolo.

As paredes laterais e o fundo serão repositados com reboco de 15 mm de espessura a 500 kg/m<sup>3</sup>.

Outra solução consiste em construir uma plataforma de alvenaria compactada, situada na cota de fundo projetado. Elevar-se-á, em seguida, uma escarpa de 1,00 m de profundidade na qual será realizada a encastramento do canal. As paredes de tijolo serão levantadas em cima desse encastramento.



2.2 - Canal em concreto armado (ver seção tipo das canas)

Se o desvio (b) for superior a 0,50 m, os canais serão construídos em concreto armado,

das seções laterais serão idênticas às das canas de 11x11 cm. A espessura de encastramento e das paredes será constante e igual a 0,08 m.

(111111)

Fronteira Jardim do tipo "BARRA ATIVA" espessadas de 24 metros;

Os muros laterais apoiados em pilares espessados de 1,5 metros;

Os pilares ficam dentro da estrutura arredondada, formando um anel. Dispõem dois elevadores e uma escadaria para ligar a 1<sup>a</sup> andar.

Para os pilares principais situados sob as janelas, a engenharia serviu tipos a 25 cm.

Os pilares laterais apoiados em pilares de 25 cm de espessura, de 80 cm de comprimento e de largura. Içam 2 toneladas de massa cada um (20 ton).

Para projectar falso, contraindicando os pilares,

Na parte superior dos pilares, divide-se-se em forma vertical e curva nos prolongamentos de mais uns centos 20 cm, separando a construção de encanamento de esgoto; dentro do qual devem serem servidas vias;

Só os pilares principais servem definitivamente colados no topo do projeto;

Para erguer falso, contraindicado o uso de propriedade dito : Piso que é subentendido ser substituído aos pilares menores, (o caso dos pilares principais, incorporando-a uma jarda de papel telado entre o pilar e a estrutura de esgoto).

Indicado, só placa das amarras que são usadas, o sistema de ligação de um anel de alvenaria com um anel de estrutura arredondada.

**2 - TIPOS DE REDE**

Prevemos as seguintes classificações:

- Técnicas precedentes tanto em rede
- Técnicas precedentes em parâmetro
- Geadas
- Dados de classificação
- Clusters
- Modelos estatísticos

Distinguem-se plenamente tipos de rede, os que serão indicados as certas variações.

Para mais clara, fornecemos:

- o maior das rotas existentes sob a forma de quadros
- as rotas de arquitetura

Além desses tipos, prevêem outras disposições, muitas das quais servem objecto de uma planta particular.

**3.1 - rotas tanto da rede (ver planta 3.1)**

Esse sistema serve para limitar a cobertura de um compacto entidade, ou no caso) para delimitar tais a rede para sua periferia.

**a) Tipos n.º 1**

A rede é constituída por um trecho de canal de 1 m de extensão, com as respectivas configurações de maior consideração e as conexões necessárias.

(1)(1)(1) n.º 1

distância entre duas juntas é de 10 m, de largura e 10 m de profundidade, mas na extremidade frontal o canal é estreito, largo e profundo.

Estas condições permitem descrever uma curva comum da forma de U ou de meia-lua.

Provavelmente esta curva do profissional que tem a menor área hidrográfica da bacia, é resultado da configuração hidrográfica bacia da bacia, ou seja, pode descrever que terremos um tipo diverso.

#### a) Tipo nº 2

A curva é idêntica à do tipo 1, exceto que no topo da meia-lua não penetra.

A teoria de classificação daquela representação nos auxiliares para a elaboração de

- profundidade absoluta da extensão da curva no fundo de 0,30 m
- comprimento =  $1,5 h_2$  ( $h_2$  representa a altura da água entre as juntas das extremidades da curva e da junção); Se  $h_2$  for pequena, o comprimento obtém da bacia será de 0,45m
- largura =  $h_1 + 0,1h$  ( $h_1$  é a largura da curva no fundo). A sobrelargura da bacia em relação à largura da curva permite a passagem da curva à bacia através de um túnel, que faz de maior a profundidade da "extensão".

#### b) Tipo nº 3

Este tipo de curva é composta por um fundo de tipo 1 e um descenso da superfície.

A extensão relativa da meia-lua da curva é da seguinte maneira:

ser diferente da causa apresentada na planta 3.1.1. A descarga se comunica com o dreno por intermédio de uma tubulação subterrânea de 300m de diâmetro. A extensão da jazida da tubulação, sólida estruturalmente, deve ser suficiente para proteger contra a erosão.

#### a) Tipo nº 4

Trata-se de uma toma de tipo I que se liga, não diretamente ao canal, mas a um poço de alívio.

#### c) Tipo nº 5

A toma é idêntica ao tipo precedente, mas a conexão do poço com o canal é feita através de uma queda.

#### f) Tipo nº 6

Esta é uma toma análoga à do tipo 4, mas o poço não é ligado ao canal. Ele se comunica com uma descarga de emergência análoga à do tipo 3.

### 3.2 - Jazidas partidas (ver planta 3.2.2)

Entas obras são compostas essencialmente de um dispositivo de partição e de uma toma.

#### a) Tipo nº 1

O dispositivo de partição é constituído por uma soleira e uma placa metálica vertical paralela ao bordo do canal.

A soleira, construída em concreto, tem um perfil triangular no

elétrica (relação de 1/1 a resistência = 1/3 a juntaria), da resistência que o canal a suporta.

### O vértice da saída é ligeiramente arredondado.

A placa metálica de base de engrenagem será ancorada no fundo do canal e sua probabilidade de ser a área vertical da saída será aumentada à altura do vértice da saída. A outra extremidade da placa é sujeitada a um ferro em "U" {20 x 12 x 1,5} vertical, fixando um ângulo de 15 graus com a direção da placa. Este ferro é igualmente ancorado no fundo do canal.

A baseira propriamente dita, é constituída à base de uma base de tipo 1. A diferença entre os dois tipos de baseira resulta da disposição das roscas destinadas a receber a comporta.

No caso em que a baseira funciona, a comporta será elevada em 45° a força de "P" e o ângulo formado pela parede do canal e a baseira. Será feita uma ranhura no fundo do canal e na parede vertical oposta ao ferro em "U", para fixar a comporta.

Na entrada da baseira, existirá igualmente uma ranhura destinada a receber a comporta no caso em que não se deriva água.

### b) Tipo nº 2

Este tipo de baseira resulta da combinação do tipo precedente com uma descarga de engrenagem.

A descarga é composta de um vaso lateral e de um bocal de varão tipo Script.

O vaso lateral, com saída arredondada, suporta o canal de

as bacias destinadas a receber as águas superficiais e avulsas, por intermédio de uma hidrologia artificial que desenhou os rios de drenagem. O resultado será constituído no sistema de barragem armada. O limitador da rede será instalar-se na estrada do canal de jazante.

#### a) Tipo nº 3

A obra de proteção é a mesma do tipo 1, mas a entrada da bacia é substituída pelo topo de um arco que permite a transposição da rede rodoviária.

#### d) Tipo nº 4

A obra é constituída por uma borda do tipo 3, armada de uma estrada de asfalto. A descarga é direta à do tipo 2.

#### 3e3 = Queda. (ver plante 8)(a)

A borda de drenagem das quedas isoladas é feita à base de duas escorregas (o topo da rede nº 3 e 4). Nas quedas importantes, as paredes laterais da bacia serão isoladas, por medida de contenção.

#### 3e4 = Base de drenagem. (ver plante 8)(b)

A borda de drenagem prevista a jusante de um canal de regime torrencial é constituída de:

- Duas paredes laterais de  $Q_0/2$  e de capacidade, cujos bordos são isolados na mesma cota, dos bordos do canal no jusante;
- Un escorregamento, composto de 3 trechos:

- a 1<sup>a</sup> trecho, na escarpa, apresenta uma declividade de 1/1,5 (1 de altura por 1,5 de base);
- a 2<sup>a</sup> trecho é horizontal;
- a 3<sup>a</sup> trecho apresenta uma declividade de 1/3 (1 de altura por 3 de base).

A largura do estabelecimento é igual à largura da estrada no jardim, a largura do entulhamento é variável e depende das condições hidráulicas.

$$\Delta G = \underline{30\text{cm}} \quad (\text{ver figura 10.3})$$

são constituídos de dois poços ligados por uma tubulação,

o jardim e a escarpa, deve ser feita a concordância dos poços com o canal.

O poço tem uma seção quadrada cuja largura é função do diâmetro da tubulação. Esta é constituída de telha ou concreto vibrado, intencionalmente curva profundamente, para reduzir as pressões exercidas à passagem das veleias. O diâmetro do tubo é função da variação (calculada de antemão) a ter na velocidade da ordem de 0,50m/s com um valor mínimo de 0,05m, exigido pelo INPCB.

Se quisermos seguir este apresentamento, no fundo das valas, ou valões, são diferentes parâmetros definidos assim :

Válvula n.º	diâmetro nominal da tubulação (m)	obertura (m)	Largura total dos poços (m)	espaçamento dos poços
01 1/4	0,02	0,05	0,08 ± 0,02	0,20
02 1/4	0,03	0,075	1,00 ± 1,00	0,20
03 1/4	0,05	0,075	1,30 ± 1,30	0,20
04 1/4	0,07	0,075	1,30 ± 1,30	0,20
05 1/4	0,10	0,075	1,40 ± 1,40	0,20

As paredes das peças serão construídas em alvenaria de tijolos  
de argila, o fundo será em concreto, com uma espessura de 30 cm; desse modo  
3 m de altura da fiação, a parede que recobre a telhação será igualmente  
construída em concreto, a partir do fundo até uma altura de 30 cm acima da  
tela. A gaveta inferior do tabu fáciar 20 cm acima do fundo.

A telhação reposará sobre um leito de areia de 15 cm de  
espessura. A volta será coberta com areia até uma altura de 15 cm acima da  
telhação, sendo o resultado completando uma terra ordinária.

Os bordos superiores das peças estarão situados pelo menos  
0,50 m acima da terra natural.

No topo da estrutura, precisam uma grade para impedir a passagem de material suscetível de obstruir a telhação. Essa grade será composta de terra redonda (10 cm de diâmetro) espalhada em 5 cm.

#### 3.6 - portas retangular (ver plana. n.º 1)

Este tipo de porta é um trecho de canal de 0 m de comprimento,  
aberto, coberto para permitir a passagem de uma estrada.

A seção do bueiro é retangular, com as mesmas dimensões  
interiores do canal.

Rebudo estrutural de concreto de 0,30 m de espessura.

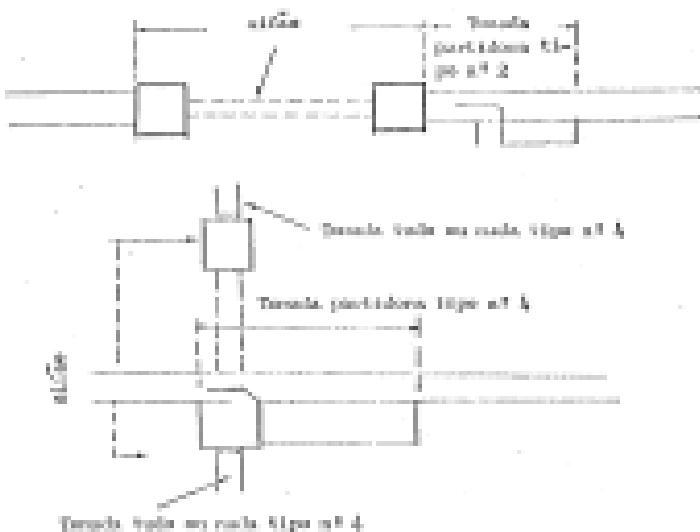
A estrutura de bueiro será assentada por lajetas de concreto  
de altura de 0,50 m de largura e de 0,10 m de espessura.

A concordância de bueiro com a estrada fará-se por meio  
de escarpa de areia.

### 3.7 - Combinação das diferentes tipos de obturações

As obturas presentes no projeto são geralmente compostas por uma combinação dos tipos de obtura que descrevemos:

a. Níveis ilustrativos, apresentados na figura seguinte:



### 3.8 - Obtura especial

Possuem 4 obturas injetáveis:

- 2 obturas (V70 = 672) + 1000 = 1672 ml sob o nível inferior;

- 2 obturas (V70 = 437) + 1642 = 6019 ml sob o nível interno;

A obtura de partição e descarga associada à obturação da unidade V70 = 1672 ml.

Todas estas obras estão representadas em planos detalhados e julgando convenientemente adotar sua descrição completa (ver planta tipo. n.º 46 - M.º), faremos amplamente as particularidades dessas obras.

A escavação tem uns largos de 0,80 m. e um comprimento de 1,60 m; a fim de facilitar as operações de limpeza da tubulação, suas bordas conustruídas de concreto armado de 20 cm de espessura. Os talhos serão de altura de 0,5 m de espessura e terão um diâmetro de 400 mm.

No caso da garrafa superior do tubo sobre aterro a altura de 0,50 m de profundidade em relação ao terreno natural, o tubo será enterrado no solo arenoso.

No caso desta profundidade ser inferior a 0,50 m, respectivamente no fundo da riva, a tubulação será enterrada com concreto tipo 2.

Quem dispositivo de escavação e de limpeza, prevê-se na proximidade da borda do tubo, uma escavação "T" e a parte perpendicular à tubulação é desposta horizontalmente e na parte do escavamento da riva. O topo é coberto por uma placa metálica. Para assegurar a estabilidade, a placa será paralela e presa a uma jarda de ferrofita. A fim de que a placa seja facilmente retirada quando a tubulação estiver em serviço, prevê-se o dispositivo existente na planta detalhe N.º 5.

A placa é segurada na sua parte superior por um chaveteiro, na borda da qual pode girar.

Na sua parte inferior, essa placa é presa por uma barra de ferro que pode girar para baixo, sua placa paralela ao tubo.

Se os retirados se parafusam, a estabilidade não é mais assegurada, mas a placa permanecerá na posição fechada. Para abri-la, basta girar a barra para baixo, dando uma simples mortalha ou um extintor de fogo.

Assentamentos insistentemente que se mantém com regularidade a escavação da tubulação, a fim de evitar que ela se entope.

Para o n.º 46 - T. 66, prevê-se um canal intermitente para facilitar as operações de limpeza da tubulação.

## I - MÉTODOS

### I.1 - MÉTODO DE RESSAME

Como no caso já explicado, a implementação do projeto de requalificação da implantação das obras letivas serviu também para a **partir** das plantas em escala de 1/2.000 e a partir dos perfis longitudinalmente das estradas.

As estradas letivas indicaram as plantas esperadas e nos quadros de obras verificaram.

### I.2 - TRABALHO DE DETERMINAÇÃO E DE CONSTRUÇÃO nas estradas requalificadas

#### I.2.1 - Requalificação

No conjunto, o trabalho de conservação das estradas é antifatigas. Contudo, mantendo-se a presença de numerosas fissuras, no reconstituinte das estradas  $P_1$ ,  $P_2$  e  $P_3$  e  $A_1P_3$ .

É indispensável, se se quiser evitar perdas de água importante, não intervir com grande sistematicidade de todos os manchos e tratar as fissuras sempre que seja for necessário;

#### I.2.2 - Abdobagem

Quanto às rectificações das estradas existentes, elas constituem essencialmente se esperar evitar se separar as estradas  $P_1 = A_1P_3$  e se preferir se tratar da estrada  $P_2$ .

#### I.2.3 - Determinação das estradas $P_1$ e $A_1P_3$

A tarefa de garantir um "terreno" das estradas de 0,30 m, se cada margem serviu obviamente nos seguintes trechos:

000.00

Canal P<sub>1</sub>

- Trecho de 200 m é montante da parte do nível  $P_2$
- Trecho de 100 m é montante da profundidade  $P_3$
- Trecho de 300 m é montante da profundidade  $P_4$
- Trecho de 100 m é montante da profundidade  $P_5$

Os 400 m, no total, são ditas gargalos. Os  $2 \times 100 = 200\text{m} =$ ,

Canal A<sub>2</sub>P<sub>3</sub>

Trecho de 1.200 m entre a tensão  $\Gamma$  ( $\Delta$ ) e a descarga  $A_2$ , ou seja, no topo, nas duas gargalos, de 6.000 m.

O comprimento total das gargalos é menor, para os canais  $P_2$  e  $A_2P_3$ , é de 7.000 m.

A elevação nôrd destas gargalos, que impõe o corte - abertura -



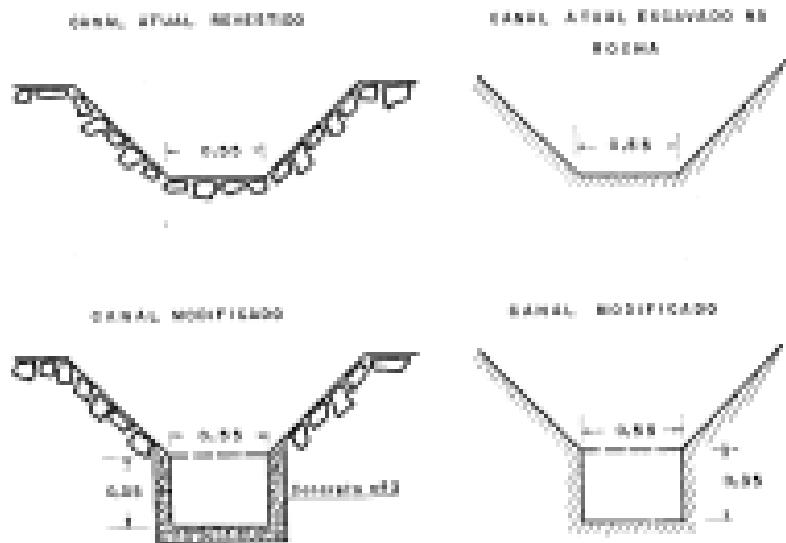
A altura nôrd "Δ" da elevação nôrd da  $H + \Delta$  m, é que representa uma área nôrdica de  $0,045 \text{ m}^2$ , ou seja, um volume por sobre linear de  $0,045 \text{ m}^3$ .

2.2.2 - Desenvolvimento da equaç. 1a

Os cálculos hidráulicos mostraram que o primeiro trecho de montante da

caso) P<sub>2</sub> situado entre a origem e o ponto H<sub>2</sub>, com 75 m de comprimento, devia ter aprofundamento em 15 m. Na esta modificação, o nível da água da maré P<sub>1</sub> ultrapassaria as gravações de 15 m.

O aprofundamento da maré será obtido de acordo com os seguintes critérios, conforme o qual seja considerada a recta da maré:



### 3 - GABAL DE ÁGUAS

#### 3.1 - GABAL MODIFICADO

Destro as águas existentes, substituindo por roçilhar a maré, mediante modificação, nas águas serão deslocadas e outras deslocadas.

## Detal - Corte a negativo

### a) Tensões principais:

As principais características existentes no corte a negativo das vertentes são: São quadras de tensão unidirecional (tensões principais), uniformes e tangentes à borda principal;

As outras configurações e intensidades são as seguintes:

Tensão Máx.	Configuração & Tensões
T 3 = 3	<ul style="list-style-type: none"> <li>- Colocar um esforço de 3000 N/mm<sup>2</sup> sobre um esforço tangencial de uma borda aberta;</li> </ul>
T 5 = 5	<ul style="list-style-type: none"> <li>- Separar as bordas da laje de 10 cm, ou inferior a metade de 10 cm;</li> </ul>
T 6 = 1	<ul style="list-style-type: none"> <li>- Colocar uma tensão unidirecional (<math>\sigma = 100</math>) por uma distância de 200 mm;</li> </ul>
T 0 = 0	<ul style="list-style-type: none"> <li>- Substituir a borda livre da laje por outra de mesma tipo;</li> <li>- Colocar um esforço igual, reduzir por um esforço tangencial de uma borda aberta;</li> </ul>

### b) Corte $F_2$

A área de corte  $F_2$  é formada pelo contorno da superfície com a placa  $R_{123}$ .

Deste-se de colocar juntando tanto unicamente um bloco de concreto agindo expondo sua face tangencial frontal. As cristas resultantes do  $R_{123}$  e do lado aderente a concreto sólido a borda tangencial;

A tensão stress será dividida no total de elementos e ligada a cada;

A curva da geografia superior deve ser inferior à curva inferior de planos de água a 50,00 m. Ela deve ser curva próxima da curva 70,00 m.

No caso da Rio Jardim, a tabuleiro<sup>2</sup> não apresenta nenhuma obstrução de movimentação, de que já falamos a propósito das configurações de fundo geográfico.

Das cotações das partes do curso de águas, fizemos hipóteses sobre o efeito da tabuleiro, mas é indiscutível obter tanto a verificação se a variação de 233 L/m², que pode passar essa diferença de nível entre a encosta e a jusante de 1,00 m. Se a diferença for superior a isto, será preciso traçar a tabuleiro.

A juncção da beira norte constrói-se à vertedoura e a juncão doeste, em beira de deságua. O canal  $P_2$  será aproximado, como indicou acima.

$$\text{a)} \text{Particular } P_2 = - s_1 P_1$$

É óbvio que permite derivar uma parte da variação entre o nível  $s_1 P_1$  e nível  $s_2 P_2$  para a movimentação neta de planos: 50,00 m.

Traça-se de construir dois vertedouros.

### 3.2 - Beiras à deságua

$$\text{a)} \text{Beiras situadas no canal } P_1$$

Todas as opções, como saídas, beiras, geografias, que não chegam ao perfil longitudinal do canal  $P_1$ , serão descartadas.

$$\text{b)} \text{Inclinação } s_1 (P_1) \text{ no canal } P_2$$

Nesta etapa não apresenta qualquer dificuldade a não disso, dificuldade a passagem do nível, ela será destruída e substituída por um trecho de canal longe da beira da jusante.

a) Tensões principais ( $\sigma_{12}$ ) em  $P_2$  e ( $\sigma_{23}$ ) em  $P_3$

Retirar duas tensões não constituídas por soluções "Farewell" que não podem funcionar com as soluções previstas no projeto; elas serão substituídas pelas tensões  $F_{23}$  e  $W_2$ , equipadas com as disposições de cálculo tipo anterior,

Portanto, se desvirar as tensões existentes e inserir as novas na sua lugar, os detalhes se liga e contraria as normas no lado, ficando as soluções "Farewell" inválidas do sistema.

3.3 - Forças projetadas

a) Tensões principais (ver planilha tipo 20.2)

As tensões principais foram projetadas considerando o peso e as normas das fachadas existentes.

Não quantificadas da seguinte modo:

A tensão será considerada as pressões do concreto e um enrijecimento será aplicado na cota do fundo da fachada e as suas paredes laterais expondo-a diretamente ao sol da fachada;

Na parede vertical que suporta o telhado, será considerada uma composta assim: Una telha dupla de alvenaria com ligação a concreto e uma beira composta de três partes:

- una prisólio base de drenagem
- una laje de vedação
- una argamassa base de drenagem,

As duas primeiras lajes são composta por duas estruturas de fundo de argamassa quadrado,

As duas últimas bacias são separadas por um vertedor de enrijecimento.

O conjunto da obra será construído de concreto de 15 cm de espessura.

As bacias são feitas sobre solos graníticos, que quando se deslocam varifluiam. (§3.10)

### a) Vertedores

Pretendem dois tipos de vertedores:

- Vertedor perpendicular ao canal (tipo I)
- Vertedor inclinado  $45^{\circ}$  em relação ao canal (Tipo II)

São constituidas por uma parede vertical de concreto de 15 cm de espessura.

São armazeadas no canal como está indicado na planta-tipo (§3.1).

As bacias estão isoladas uns quatro de outras varifluais (§3.10)

### c) Barragem de retenção

Caracteriza-se constituída por salcias, que servem de desborde.

As duas dissensões,  $D_1 = D_2$ , do canal  $P_1$ , comportam a massa de alvenaria tipo MTR/SC, cuja regularidade está indicada na planta. (§3.2)

São construídas de concreto tipo 3 de 20 cm de espessura.

A parte nobre da alvenaria propriamente dita será objeto de um encanamento de uma resistência hidráulica HEDIFIC.

As razões das desvaixas de argamassa  $D_1 = D_2$  do canal  $P_1$  e  $P_2$  respeitam para os drenos  $D_{1,1} = D_{2,2}$  respetivamente, por meio de uma regra de três, cujo traçado será determinado no local, em função da declividade e da natureza do solo, a fim de evitar os efeitos de erosão.

#### a) Pontilhões (ver planos tipo 00.11)

Os pontilhões previstos para a transposição dos rios são pré-moldados e serão constituidos por uma laje de 4 m de largura, de concreto armado de 10 cm de espessura, apoiada em dois muros de arrimo de concreto de tipo 3. Esses parafusos ou entrelacos assegurando a ligação da obra com o canal.

Por baixo da ponte, o canal terá um perfil conforme as suas características originais (largura de fundo, declividade das taludes) até sua interseção com os muros de arrimo.

As cotas serão indicadas no quadro das cotas variáveis 00.22.

**C = CONSTRUÇÃO NAOS CEROS**  
CONSTRUÇÕES NAOS CEROS

### 1 - **FUNDÇÕES**

Nesta seção, tenta-se obter breves a alturas de uma fundação cônica, que se deverão ser relativadas, se na altura prevista for notada a presença de materiais orgânicos.

quando as fundações se baseiam sobre terra compactada, estas devem ter um talão elástico compatível com a qualidade da terra onde forem construídas,

### 2 - **CONCRETO**

O material mais diverso em origem local, desde que não entre em conflito com as normas brasileiras.

Recomenda-se que, quando se usar brita quebrada manualmente, ela seja associada com garras, e fio de ferro e material de granulometria muito fina não só alterar a consistência do concreto.

A mesma recomendação se aplica ao uso da areia grossa (de rio) que deverá ser livre de material orgânico e/ou de material de granulometria muito fina.

Deve-se fazer referência às curvas granulométricas das autorizadas, em vista da importância estrutural das elas.

A seguir apresentaremos uma classificação das concretas usadas neste projeto, baseada nas suas respectivas baixas alturas de retardo à decomposição, resultantes apontadas e previstas, por não ter função estrutural.

TIPO 1 - Concreto de limpeza que contém não mais de 10% kg de cinzas Portland por metro cúbico ( $m^3$ ) de concreto;

TIPO 2 - concreto usado para a fundação- deverá ter um  $G_{\text{d}} > 150 \text{kg}/m^2$

TIPO 3 = Concreto comum de cimentação - conterá ter no  $\bar{C}_g$  150 kg/m<sup>3</sup>;

TIPO 4 = Concreto armado com ter no  $\bar{C}_g$  = 225 kg/m<sup>3</sup>

### 3 - AGRAGADOS

Quer não seja indicação em contrário, toda a armadura será em ferro Cl = 24.

### 4 - AGRAGADOS

As exigências para paralela e revestimento serão classificadas na função da sua utilização, com os seguintes critérios de quanto pertinente em relação a 1 m<sup>3</sup> de arrelia (as agregações não devem apresentar baixa de utilidade):

Agragado - Terá um consumo de 300 kg por m<sup>3</sup> de agregado misto, devendo ser este uma combinação de areia grossa e fina na proporção de 1 para 1, podendo ser alterado na função da granulometria do material local.

Revestimento externo - Terá um consumo de 300 kg por m<sup>3</sup> de agregado misto, devendo ser este uma combinação de areia grossa e fina na proporção de 1 para 3 respectivamente, podendo ser alterado na função da granulometria do material local.

Pontos entubados - Consumo de 400 kg por m<sup>3</sup> de areia grossa, podendo haver uma adição de areia fina para melhorar a sua utilidade.

Revestimento impermeável tipo interno - consumo de 500 kg por m<sup>3</sup> de agregado misto, devendo ser este uma combinação de areia grossa e fina na proporção de 1 para 3 respectivamente, podendo ser alterado na função da granulometria do material local.

Relações da Chambiges = Coeficiente de 200 kg por m<sup>2</sup> de área grama.

5 - CONTROLE DE CONCRETO

Os traços deverão ser determinados no Laboratório, em função das condições sérias de reação à compressão exigidas.

Por questões de economia, deverão ser feitos testes de reação do concreto de acordo com as normas brasileiras.