

REPUBLICA DOS ESTADOS UNIDOS DO BRASIL

MINISTERIO DA VIAÇÃO E OBRAS PUBLICAS

BOLETIM

DA

Inspectoria Federal de Obras Contra as Seccas

PUBLICAÇÃO MENSAL

SETEMBRO, 1934

Volume 2

Num. 3

TYPOGRAPHIA MINERVA — ASSIS BEZERRA

1934

**BOLETIM
DA
Inspectoria Federal de Obras Contra as Secas
BRASIL**

Volume 2

SETEMBRO DE 1934

Num. 3

SUMMARIO

Seccão Technica

<i>Padronização de Obras d'arte</i>	
Engenheiro Vinicius de Berredo	99
<i>Notas sobre fenação</i>	
Agronomo Manuel Tavares de Mello	105
<i>Ponte sobre o rio Sergipe</i>	
Engenheiros Jaime Tavares e Bellino Bittencourt	111
<i>Açudagem e Irrigação no Nordeste</i>	
Estatística geral da Inspectoría de Sécas	136

Secção de Divulgação

<i>Ligeiros commentarios ao quadro de Assistencia medica, em Agosto de 1934</i>	146
<i>Constituição da Republica dos Estados Unidos do Brasil</i>	156

Seccão de Informação

<i>Movimento de vehiculos na estrada de rodagem Fortaleza a Sobral</i>	104
<i>Movimento de vehiculos na estrada de rodagem Fortaleza a Russas</i>	110
<i>Serviços de perfuração de poços, em Agosto de 1934</i>	147
<i>Movimento do pessoal, em Setembro de 1934</i>	153
<i>Frequencia de operarios no serviço da Inspectoria</i>	155

DIRECCÃO

Redactor chefe

Engenheiro Luiz Vieira

Redactores para 1934

Eng. Vinicius de Berredo

Eng. Francisco Aquiar

Eng. Francisco Viegas

Correspondencia

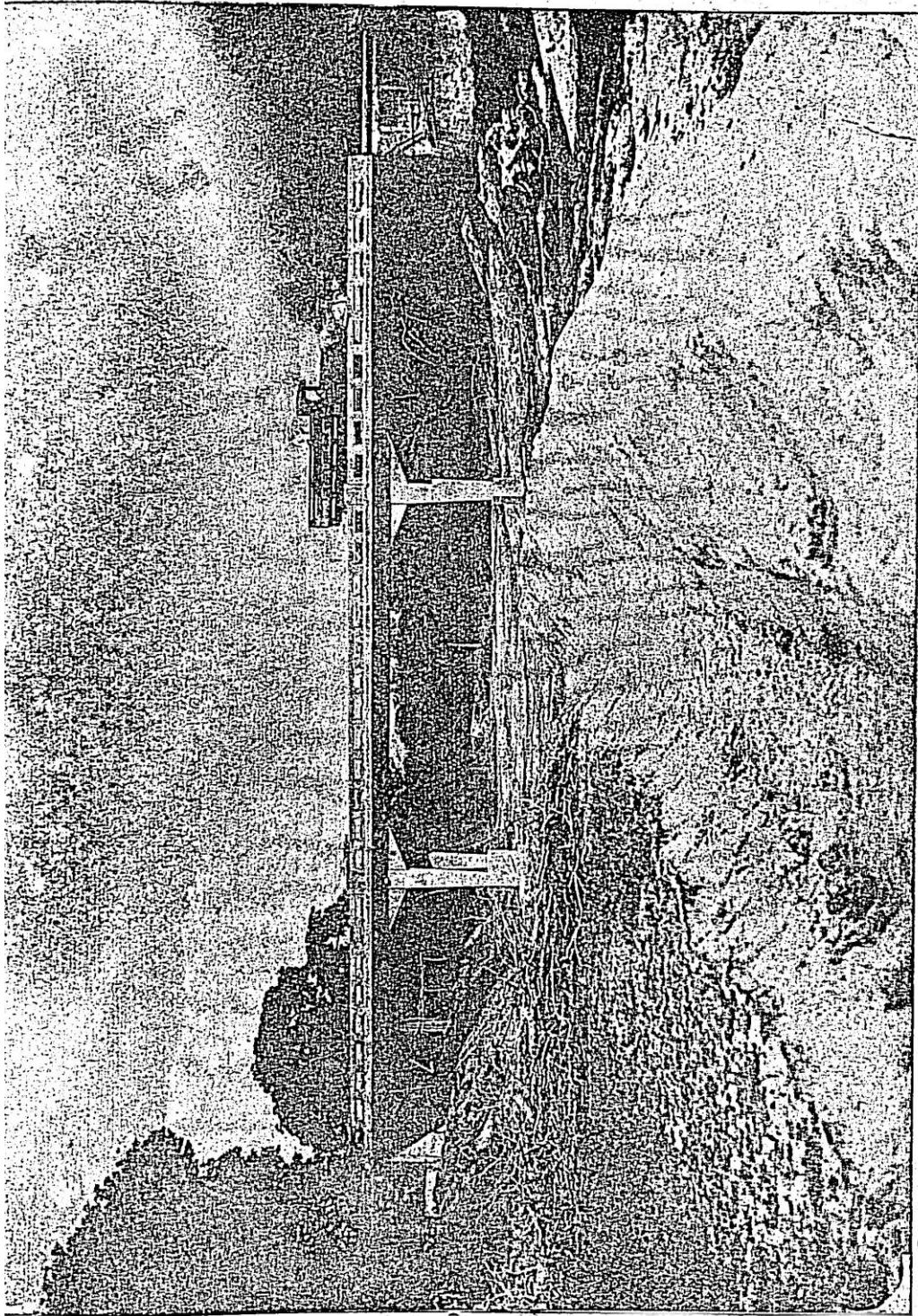
Provisoriamente toda a correspondencia

doverá ser dirigida á

REDAÇÃO DO BOLETIM

REDAÇÃO DO BOLETIM

Brasil - Companhia Federal de Obras contra a Seca



LINHAS DE ACESSO—RAMAL DE GENERAL SAMPAIO — PONTE DE 32 METROS,
SOBRE O RIO TEJUSSUOCA — CEARÁ

Padronisação de obras d'arte

(Um vehiculo typo)

(Conclusão)

SOBRECARGAS MOVEIS NA EUROPA

Como exemplo da pratica europea com referencia a sobrecargas moveis em pontes de estradas de rodagem, transcrevemos abaixo os artigos do regulamento francez de 1915, attinentes ao assumpto:

"Art. 33. Sobrecargas. Comboio-typo.

Passeios. Os passeios serão calculados para uma sobrecarga uniformemente distribuida, de 560 kilos por metro quadrado.

Faixa de rodagem. Admittir-se-á que a faixa de rodagem seja dividida em zonas longitudinaes de 2m,25 de largura, supportando cada uma a sobrecarga de um comboio de veiculos de tracção mecanica.

A divisão em zonas se fará de modo que o eixo da faixa de rodagem coincida, seja com o eixo de uma zona central, seja com a linha de separação de duas zonas contiguas.

Se a largura da faixa de rodagem não for exactamente divisivel por 2,25, ficará ao longo de cada meio fio dos passeios uma faixa estreita, de menos de 1,25 de largura que não será coberta pela sobrecarga movel; applicar-se-á a esta faixa uma sobrecarga movel de 560 kilos por metro quadrado, como nos passeios.

Cada comboio será constituído por uma fila de veiculos de 4 rodas, na qual se intercala um unico veiculo de 6 rodas.

O centro de gravidade de cada veiculo fica situado no eixo da zona de 2,25 que elle occupa.

As caracteristicas desses veiculos e sua disposição em comboio

Vinicius C. S. de Berredo
Engº-Civil

são definidas pelo quadro e figura abaixo:

Vehiculos de 4 rodas.

Numero de eixos	2
Carga por eixo	7 t.
Peso total	14 t.

Vehiculos de 6 rodas.

Numero de eixos	3
Carga do eixo central	12,6 t.
Carga do eixo lateral	4,2 t.

Disposições communs aos 2 vehiculos-typo.

Bitola	1m.80
Afastamento de 2 eixos consecutivos do comboio	5m.00
Peso medio por metro quadrado	1 t."

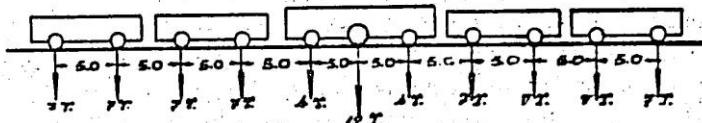
Nos commentarios explicativos do citado regulamento, frisa-se:

"O vehiculo-typo do regulamento não se assemelha de maneira alguma aos veiculos automoveis, pesados que podem trafegar nas estradas francezas. E' entretanto equivalente aos mesmos do ponto de vista das condições unicas que influem nos cálculos de estabilidade e na prova das pontes: largura da faixa ocupada, carga máxima de um eixo e peso medio por metro corrente de comboio.

Propuzemo-nos attribuir á sobrecarga movel uma composição tão uniforme e simples quanto possível, de maneira a evitar toda com-

plicação possivel nos calculos e tornar facil e rapida sua verificação. Basta que esses vehiculos hypotheticos, dispostos em comboio como está indicado, produzam, em todas as circumstancias, effeitos iguaes ou um

pouco superiores (esforcos totaes e deslocamentos verticaes) aos que dariam os vehiculos automoveis ou hipomoveis que circulam effectivamente nas estradas".



Comboio tipo francese

O QUE SE TEM FEITO NO BRASIL

Daremos a seguir alguns typos de sobrecarga movel que têm sido adoptados no Brasil, para o calculo de pontes de estradas de rodagem.

Verifica-se que a maior variedade de criterios reina a respeito do assumpto.

No Estado do Rio, por exemplo, as pontes de estradas de rodagem têm sido calculadas:

1.º) Para carro de boi de 2 ou 3 ton., puxado por juntas de 4 a 6 bois;

2.º) Para um vehiculo de 6 ton., com eixos igualmente carregados e espaçados de 3 metros e bitola de 1m,50;

3.º) Para vehiculo de 12 ton., com os mesmos caracteristicos do anterior, pela reforma do Governo Raul Veiga.

Segundo o engenheiro Felippe dos Santos Reis, de cujo trabalho "As nossas pontes de concreto armado", extrahimos os dados acima, na quasi totalidade das pontes construidas naquelle Estado durante o Governo do Dr. Raul Veiga, foi, entretanto, por motivo de economia, adoptado o vehiculo de 6 ton. O Dr. Felippe dos Santos Reis julga a sobrecarga de 6 ton. sufficiente, e aconselha seja a mesma estendida a todo o Brasil.

Em Minas, as sobrecargas empregadas são em geral mais fortes que as do Estado do Rio. Não existe, entretanto,

que saibamos, uniformidade de criterio. Na ponte sobre o rio Pyranga, em Ponte Nova, empregaram uma carga uniforme de 400 kilos por m.² e um vehiculo de 16 ton., com tres eixos, podendo ter um delles no maximo 9 toneladas.

Em alguns calculos tem sido tambem adoptado o rolo compressor de 16 toneladas.

A ponte Drummand, com 2 vãos de 34,m00, foi calculada para umá sobrecarga de 400 kgs. por m.² e uma carga concentrada movel de 10 toneladas.

São Paulo, pioneiro no Brasil do surto rodoviario, construiu a ponte metallica sobre o Tieté, em Barra Bonita, para uma carga rolante em dupla fila continua de carros de 6 ton., e uma sobrecarga de 300 kgs. por m², na parte não occupada por esses vehiculos. A ponte tem 149 metros de vão total.

A ponte sobre o rio Piracicaba, em Porto Alfredo, foi projectada para comboio de automoveis de 10 ton. e sobrecarga de 300 kgs. por m².

As obras d'arte da estrada Rio- S. Paulo, assim como as da Rio-Petropolis, foram calculadas para um comboio de vehiculos de 12 ton., carga igualmente distribuida nos dois eixos separados de 3 metros; a distancia entre o eixo traseiro e o dianteiro do vehiculo seguinte é, nesse comboio, de 1m,50.

CONCLUSÕES

Propuzemo-nos, tendo em vista os dados expostos anteriormente, sugerir para o calculo das pontes a construir pela Inspectoria no norte, uma sobrecarga movele tão simples quanto possivel, e que, ao mesmo tempo offerecesse o necessario gráu de segurança, tendo em conta o peso dos vehiculos que trafegam actualmente naquella região, e com margem razoavel para o desenvolvimento do tráfego no futuro.

PESO MAXIMO NO EIXO

Antes de mais, tratava-se de fixar o peso maximo por eixo a considerar. Nas especificações de sobrecargas moveis para pontes a construir em determinada estrada de rodagem ou rôde rooviaria, não se deve descurar esse dado essencial. E' o que se verifica em todos os comboios typos rationalmente estudados. Fixado o peso maximo por eixo dos vehiculos que

trafegam ou presumivelmente possam vir a trafegar na estrada ou na rôde, esse eixo deve fazer parte do comboio adoptado, qualquer que seja a disposição dada ao mesmo para facilidade dos calculos.

O peso maximo por eixo considerado no comboio-typo é o elemento que limita; relativamente ás obras d'arte, o peso dos vehiculos que podem circular em toda a estrada, sem que aquellas deixem de trabalhar dentro dos limites de segurança. Assim é que o comboio utilido para o calculo das pontes da estrada Rio-S. Paulo, permittindo a passagem em uma ponte de 20m,00 de vão, de um automovel de 20 ton., não é de natureza a dar lugar, sem fadiga excessiva, á circulação sobre um pontilhão de 2m,00, mesmo de um automovel de 12 ton., peso total, em que cerca de 9 ton. recahem sobre o eixo traseiro, visto como todos os eixos daquelle comboio têm 6 ton. apenas.

Para fixar o elemento que estudamos, temos os seguintes dados, extraídos do nosso trabalho inicial:

EIXOS MAIS PESADOS

Estados Unidos		França	BRASIL	
T.20	T 15		Inspectoria de Seccas	Comissão de Estradas de Rodagem
14,5 t.	10,9 t.	12,8 t.	6 t.	6 t.

Os pesos maximos por eixo dos vehiculos-typos americanos, foram reduzidos a toneladas metricas.

O quadro acima é suficiente para mostrar que o peso maximo de 6 ton. em um eixo é deficiente.

Não queremos assim dizer que nos pareça razoavel prever para uma ponte construida no norte, e em geral, no interior do Brasil, a passagem de um vehiculo do typo T. 20, por exemplo. Taes vehiculos podem trafegar economicamen-

te em boas estradas, bem pavimentadas e conservadas. Fazê-los circular em uma estrada de terra, como são na maioria as nossas, seria duplamente prejudicial. A collectividade e ao possuidor do vehiculo. A estrada, em pouco tempo, estaria completamente intransitável, com prejuizo de todos os usuarios e do proprio possuidor do vehiculo que, procurando transporte económico com a adopção de um vehiculo pesado, ver-se-ia onerado, em gráu muito maior do que se pensa

geralmente, com o aumento fatal das despesas de exploração e conservação desse veículo.

O engenheiro Moacyr Avidos dá o automóvel de 9 ton., com 6 ton. no eixo traseiro, como o veículo mais pesado que trafega no norte.

Parece-nos que adoptando o veículo-tipo americano T. 15 para base dos nossos cálculos, temos dado suficiente margem para o desenvolvimento futuro do tráfego rodoviário naquela região. Antes, entretanto, será, a nosso ver razoável fazer uma redução no peso desse veículo-tipo. O veículo T 15, como vimos na parte inicial deste trabalho, é, praticamente, equivalente a um caminhão de 5 ton. de carga útil com sobrecarga de mais de 50%. Com 50% de sobrecarga o peso total desse caminhão é de 13 ton. Distribuindo 80% desse peso sobre o eixo traseiro, teremos para carga do mesmo eixo.

$13 \times 0,28 = 10,4$ t (Short ton.)
recalhando 2,6 t. (Short ton.) sobre o eixo dianteiro.

Reduzindo a toneladas métricas, temos os característicos, quanto a peso, do veículo-tipo que propomos:

Peso sobre o eixo traseiro 9,4 t.—10 ton.

Peso sobre o eixo dianteiro 2,35 t.—3 ton.

SOBRECARGA MOVEL

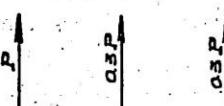
Estabelecido que o peso máximo por eixo a considerar deve ser de 10 ton., propomos que as pontes devão até 20 metros sejam projectadas para um veículo de 16 ton., com 3 eixos espaçados 3 metros uns dos outros, 10 tons. no eixo central e 3 em cada um dos laterais; a distância de centro a centro de roda será de 1m,80 e a largura do aro de 0m,10.

A disposição de eixos indicada será utilizada para o cálculo dos momentos flectores. Para o cálculo dos esforços cortantes, o primeiro eixo será o de 10 ton.

O croqui abaixo esclarece as duas disposições de eixos.



Momentos flectores



Esfôrços cortantes

Calculando o momento fletor máximo para um determinado vão, a distribuição da armadura principal em toda a viga, será feita substituindo a sobrecarga móvel indicada pela carga uniformemente distribuída, correspondente a este momento fletor.

A disposição que demos aos pesos para o cálculo dos esforços cortantes, além de aumentar esses esforços, permite a aplicação do método de Winkler para determinação do diagramma correspondente, o que facilita o cálculo estático.

Fizemos (quadros 1 a 6) o estudo comparativo da sobrecarga proposta, do

ponto de vista de momentos flectores e esforços cortantes, para os vãos de 10,15 e 20 metros, com as sobrecargas abaixo:

1 — Comboio do tipo T 15,5, de Hussey, para pontes de estradas de segunda categoria.

2 — Comboio-tipo do engenheiro Moacyr Avidos.

3 — Comboio-tipo C — 6 — 6 — 3m,00 — 2m,50, composto de veículos de 12 ton. com 6 ton. em cada eixo, eixos espaçados de 3m,00 no mesmo veículo e de 2m,50 de veículo a veículo no comboio.

4 — Comboio do tipo C — 6 — 6 —

4,00 e 2m,50, composto de veículos de 12 ton. com 6 ton. em cada eixo, eixos espaçados de 4m,00 no mesmo veículo e de 2m,50 de veículo a veículo no comboio.

5 — Veículo V — 5 — 3m,00 — 10 — 3m,00 — 5, similar ao proposto do qual differe apenas por ter 5 ton. nos eixos laterais em vez de 3.

O estudo desses quadros comparativos mostra claramente que os comboios do tipo C — 6 — 6 — 3m,00 e 2m,50 e C — 6 — 6 — 4m,00 e 2m,50 dão esforços exagerados para os vãos grandes e pequenos para os menores, relativamente ao comboio de Hussey.

A favor da sobrecarga por nós proposta, apresentamos as seguintes vantagens relativamente à carga móvel mais geralmente utilizada nos projectos da Inspectoría (engenheiro Avidos):

1 — É mais simples.

2 — Permite, sem excesso de fadiga, a passagem pelas pontes de pequeno vão de veículos mais pesados.

A sobrecarga proposta, equivalente á do engenheiro Avidos, para um vão de 20m,00 dá sempre esforços maiores que aquela para vãos menores, o que indica que, projectando as pontes até áquelle vão com a nossa sobrecarga, estaremos sempre em condições de maior segurança.

Determinemos a expressão geral dos momentos flectores máximos produzidos em vigas de vão teórico 1, por três cargas móveis dispostas como do nosso veículo, e faças que, sendo P a carga central, as laterais sejam 0,3 P :

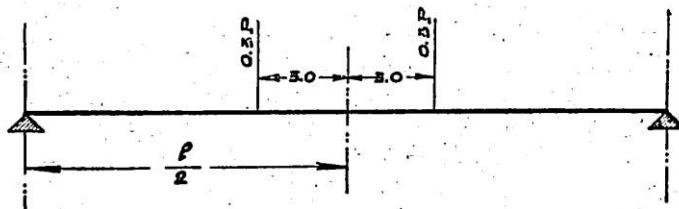
É o nosso caso.

Temos duas hypotheses a considerar:

1 — Vão teórico menor que 6 metros. Só a carga central está sobre a viga:

$$M = \frac{PL}{4} = 0,25 PL.$$

2 — Vão teórico maior que 6 metros. Fig. 1:



— Fig. 1 —

$$R = 0,5 P + 0,3 P = 0,8 P$$

$$M = 0,8 P \times \frac{L}{2} - 0,3 P \times 3 = \\ = 0,4 PL - 0,9 P$$

As duas expressões

$$M = 0,25 PL \quad (L < 6\text{m},00) \text{ e}$$

$$M = 0,4 PL - 0,9 P \quad (L > 6\text{m},00),$$

são válidas qualquer que seja P .

Fazendo $P = 1$ temos:

$$M_1 = 0,25 L \quad (L < 6\text{m},00)$$

$$M_1 = 0,4 L - 0,9 \quad (L > 6\text{m},00),$$

formulas que nos dão em função de vão teórico, 1, os momentos máximos produzidos em uma viga pela passagem de uma sobrecarga móvel do tipo da proposta, e com 1 ton. no eixo central.

Com essas formulas, construiremos o que chamamos diagramma dos momentos máximos unitários. Sendo M_1 o mo-

mento maximo unitario obtido no diagramma para o vão 1, e P o peso sobre a viga em estudo devido á carga central, teremos para momento maximo produzido pela carga real:

$$M = M_1 \times P.$$

Esforços cortantes. Com a disposição que demos ás cargas para o calculo dos esforços cortantes, a expressão do esforço cortante maximo, em função de P e de L , será:

1 — para vãos menores que 3 metros

$$V = P.$$

2 — Para vãos comprehendidos entre 3 e 6 metros

$$0,3 P \times (L - 3)$$

$$V = P + \frac{0,3 P \times (L - 3)}{L}$$

3 — Para vãos maiores que 6 metros

$$V = P + \frac{0,3 P (L - 3)}{L} + \frac{0,3 P (L - 6)}{L}$$

Fazendo $P = 1$ e effectuando as necessarias reducções, temos as formulas que nos dão o esforço cortante maximo unitario, correspondente á passagem pela

ponte de uma carga ficticia do mesmo tipo da proposta e cujo primeiro eixo tem 1 ton.

Temos assim:

1 — Vãos menores que 3 metros:

$$V = 1$$

2 — Vãos comprehendidos entre 3 e 6 metros:

$$V_1 = 1 + \frac{0,3 L - 0,9}{L}$$

3 — Vãos menores que 3 metros:

$$V_1 = 1 + \frac{0,6 L - 2,7}{L}$$

Com estas formulas construimos o diagramma dos esforços cortantes maximos unitarios.

Sendo P_1 o esforço cortante maximo unitario para o vão 1, e P o peso sobre a viga em estudo devido ao primeiro eixo (eixo mais pesado), temos:

$$V = V_1 \times P.$$

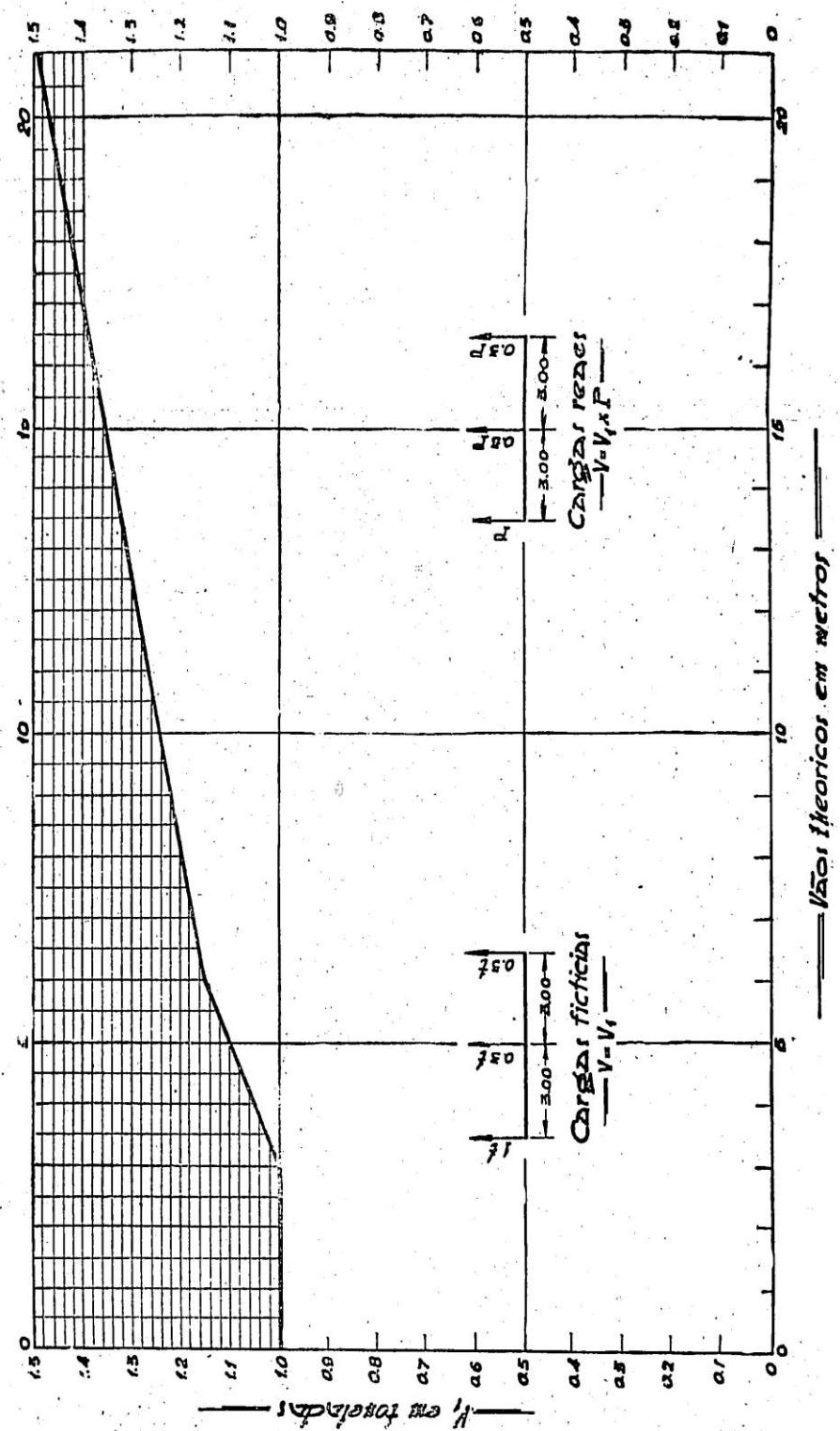
O movimento de vehiculos no trecho construido da estrada de Fortaleza a Therezina, durante o mez de Setembro, observado no posto do kilometro 0, foi o seguinte: Fortaleza-Sobral: 626 automoveis, 293 auto-omnibus e 1.054 caminhões, total 1.973, o que dá a média de 68 por dia.

De Sobral a Fortaleza, trafegaram,

no mesmo periodo, 3.870 vehiculos, correspondendo á média diária de 133,4.

Além de passageiros, foram transportados nesse intenso commercio entre a capital e a principal cidade do norte do Estado, cereaes, pelles e algodão, sendo consideravel a quantidade de fardos desse ultimo genero de produçao cearense.

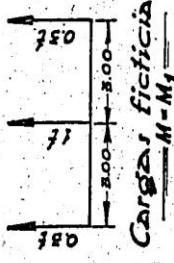
Esfuerzos cortantes máximos unitarios



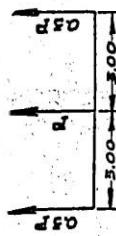
BOLETIN DE INVESTIGACIONES SECAS

27/2007

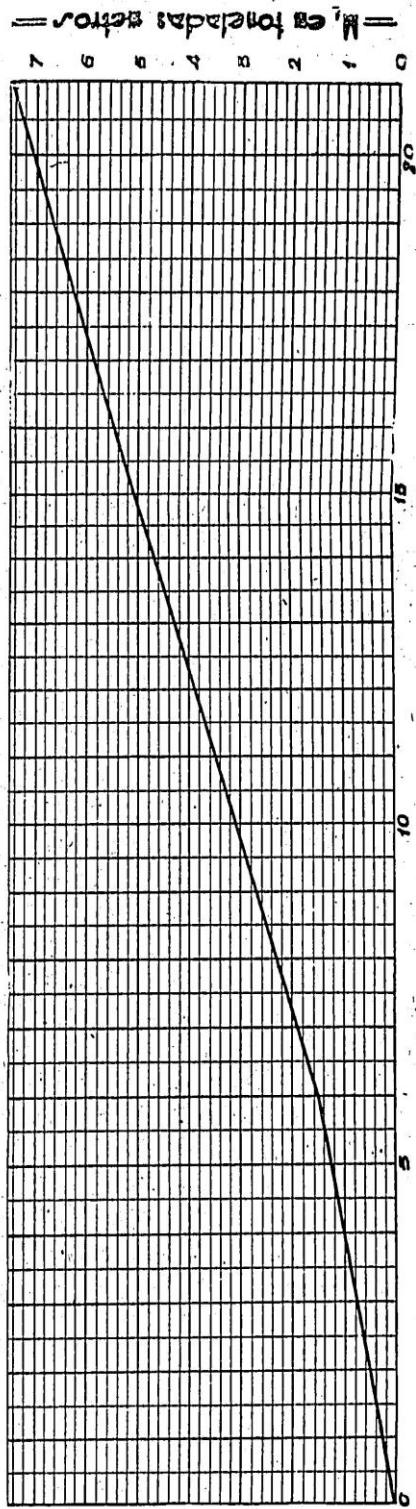
MOMENTOS MÁXIMOS UNITARIOS



Cargas reales
 $M = M_r P$



Cargas ficticias
 $M = M_f P$



Váos Teóricos en metros

BOLETIN DE INSPECCIONES DE SECCAS

Series

Notas sobre fenação

Agronomo Manoel Tavares de Mello

Dos Serviços Complementares da
Inspectoria de Séccas

O BOLETIM insere neste numero a primeira contribuição offerecida pela Comissão de serviços complementares da Inspectoria de Séccas.

O autor deste trabalho, agronomo Manoel Tavares de Mello, encarregado do Posto Agrícola de S. Gonçalo (Parahiba), aborda assumpto na verdade de grande interesse para a pecuaria desta região que iniciou a sua vida civilizada explorando a industria da carne, com uma xarqueada no Aracaty.

Uma das maiores possibilidades económicas do Brasil é a criação de gados, para a qual as nossas extensas terras têm demonstrado serem das mais aptas. Ainda hoje, a criação nos tres principaes Estados nordestinos, bem como no Piauhy, é feita á lei da natureza. E, não obstante, apezar do consumo interno e da exportação de gado em pé, que então se fazia em escala relativamente elevada, para os Estados do extremo norte, só no Ceará morreram em 1915 oitocentos mil bovinos, dois milhões e cem mil caprinos e ovinos e cento e cinco mil equinos, tudo no valor de sessenta e dois mil contos de réis.

E' facil imaginar que riqueza virá a representar a pecuaria do Nordeste, no dia em que os rebanhos se encontrarem a salvo da terrivel eventualidade que os aniquila periodicamente. Dessa obra, em que o Governo Federal se acha empenhado, pois está implicita no programma da Inspectoria de Séccas, é valiosa subsidiaria aquella Comissão. A complexa função desta, constante da divulgação agrícola, sementeiros, processos de irrigação, disseminação de espécies florestaes, forrageiras e frutíferas etc, completa-se com a instrução e educação intuitiva que o povo adqui-

re nos postos espalhados em toda a vasta area nordestina.

A fenação, thema preferido para esta collaboração, é realmente uma prática agrícola de grande importancia para a criação e aconselhável no Nordeste, mais do que em qualquer parte.

O autor desenvolve a sua these com a clareza e simplicidade convenientes, não esquecendo a recommendação de resguardar-se o feno das ultimas chuvas da estação invernosa, tanto mais importante quanto, para afastar-se o perigo da lavagem, já se admite o retardamento da colheita, embora com um certo sacrificio da integridade nutritiva das forragens.

A conservação do feno em medas também é prática que merece ser divulgada amplamente.

Observação curiosa e de valor é a que faz o sr. Tavares de Mello relativamente ao Matapasto (*Cassia tora*), tão largamente disseminado por todo o Nordeste.

Na Escola Agrícola de Quixadá, ao tempo em que era subordinada á Inspectoria de Séccas, ha annos, verificaram-se os mesmos resultados agora obtidos nas experiencias de Condado, relativamente ao aproveitamento do Matapasto como forragem fenada. Os bovinos desprezam a rama dessa leguminosa, quando verde; mas, em estado de feno ou de silo, é regularmente procurada, sobretudo pelos caprinos e ovinos.

O ervanço ou "Quebra Panella" (*Tellinthera poligonoide*), a que o autor se refere, é planta forrageira muito conhecida e diffundida em todo o Nordeste. O seu valor nutritivo consideravel (atinge a 43,4 ou em calorias 181,6) é bem aproveitado na alimentação do gado. Nesta especie

nativa forrageira, notam-se particularmente o fraquissimo teor de celulose, a elevada percentagem de proteina e a regular quantidade de materia gorda. O seu feno constitue forragem concentrada émula do de qualquer leguminosa. Ha nos campos cearenses 4 variedades dessa Telenthera utilissima.

Fenação.—A fenação é, sem dúvida, um dos melhores meios ao alcance do nosso fazendeiro para fazer, com pequeno dispendio, a indispensavel reserva de alimento destinada a garantir a subsistencia dos rebanhos durante a estação seca. Simples, economico, eminentemente práctico, o metodo de fenação resume-se em secar parcialmente o capim (ou outra forrageira), deixando-lhe apenas de 15 a 20% de agua. E' uma prática que deve ser adotada imediatamente por todo fazendeiro, grande ou pequeno, com o fim de aproveitar o capim nativo que, durante as chuvas, brota espontaneamente do solo e cobre grandes extensões de terreno.

Esta colossal reserva que em todo o Nordeste daria para manter milhares de cabeças de gado, perde completamente suas qualidades nutritivas em pouco tempo, porque seca excessivamente. Sómente a fenação poderá garantir-lhe as boas qualidades forrageiras.

Valor do feno.—O feno bem preparado encerra todas as substancias contidas na forragem por ocasião do corte. Conserva-se macio, de cor verde desmaiada, e adquire cheiro especial que o torna apetecido pelos animais. O contrario dá-se com o capim que fica no campo: secando em demasia, torna-se aspero, cor de palha, desprovido de qualquer aroma. Lavado pelas ultimas chuvas, mantém apenas a celulose, sem nenhum valor alimenticio. Nestas notas iremos ocupar-nos somente do aproveitamento do capim nativo.

Epoca do corte.—A epoca apropriada

para cortar o capim destinado á fenação é um pouco antes de aparecerem as primeiras flores (paniculas), porque nessa ocasião a planta contém o maximo de substancias nutritivas. Entretanto, se coincidir com a queda de chuvas continuadas e abundantes, deve-se retardar um pouco o corte, efetuando-o mesmo em plena floração, contanto que o feno não leve chuva em demasia, o que poderia inutilizá-lo.

Corte.—Em se tratando de pequena quantidade de capim, o corte poderá ser feito á mão, por meio de alfanges, facões ou serras para capim. O alfange executa trabalho rapido e perfeito, mas requer operarios habeis no seu manejo. Sendo muito grande a quantidade de capim a cortar, é aconselhavel o emprêgo de uma segadeira, puchada por boa parelha de burros.

Isto, caso o capinzal seja isento de tocos e pedras e localizado em terreno plano e de pequena declividade.

O fazendeiro deve limpar e cercar uma área proporcional ao numero de rezes e todos os annos fenar neste local forrageiras capazes de garantir a alimentação dos seus gados.

Preparo do feno.—Na fenação manual, os operarios munidos de garfos de ferro, com tres ou quatro dentes, ou mesmo de ganchos de madeira, vão virando o capim cortado e espalhando-o em fina camada sobre o terreno, para que fique bem exposto ao sol e ao ar. Esta operação deverá ser feita duas ou tres vezes por dia, convindo amontoar todo o capim á tarde, para protegê-lo de alguma neblina que sobrevenha á noite. Os montes devem ser pequenos e pouco espessos, para evitar a fermentação. Ao cabo de dois ou tres dias, o feno estará em condições de ser armazenado. Conhece-se que o feno está pronto, tomado um pouco entre as mãos e torcendo-o, não se notará sinal de seiva ou humidade. Se o feno arrebentar entre as mãos é sinal de que secou em demasia, e neste caso convém deixá-lo espalhado

durante a noite para absorver um pouco de humidade, amontoando-o na manhã seguinte.

Este será um feno de segunda qualidade. O feno não deve ser armazenado

com excesso de humidade, pois fermentaria.

Na fenação mecanica emprega-se, além da segadeira, a fenadeira e o ancinho atrelados, servindo a primeira para virar

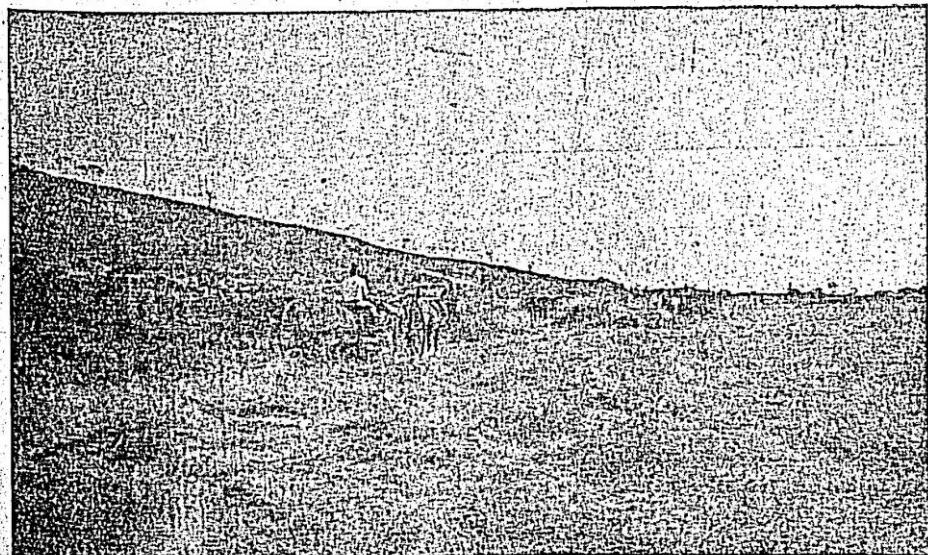


Segadeira em serviço

o feno e o segundo para juntá-lo. São máquinas eficientíssimas, de grande rendimento, podendo preparar muitas toneladas de feno em pouco tempo, porém de maior custo, sendo aconselhável seu emprêgo nas grandes fazendas.

Produzimos este ano em São Gonçalo, 415 fardos de feno de capins e de ervanço, com o peso total de 9.115 quilos, ao custo de \$053 por quilo, pronto para dar aos animais.

Armazenamento do feno. — O feno

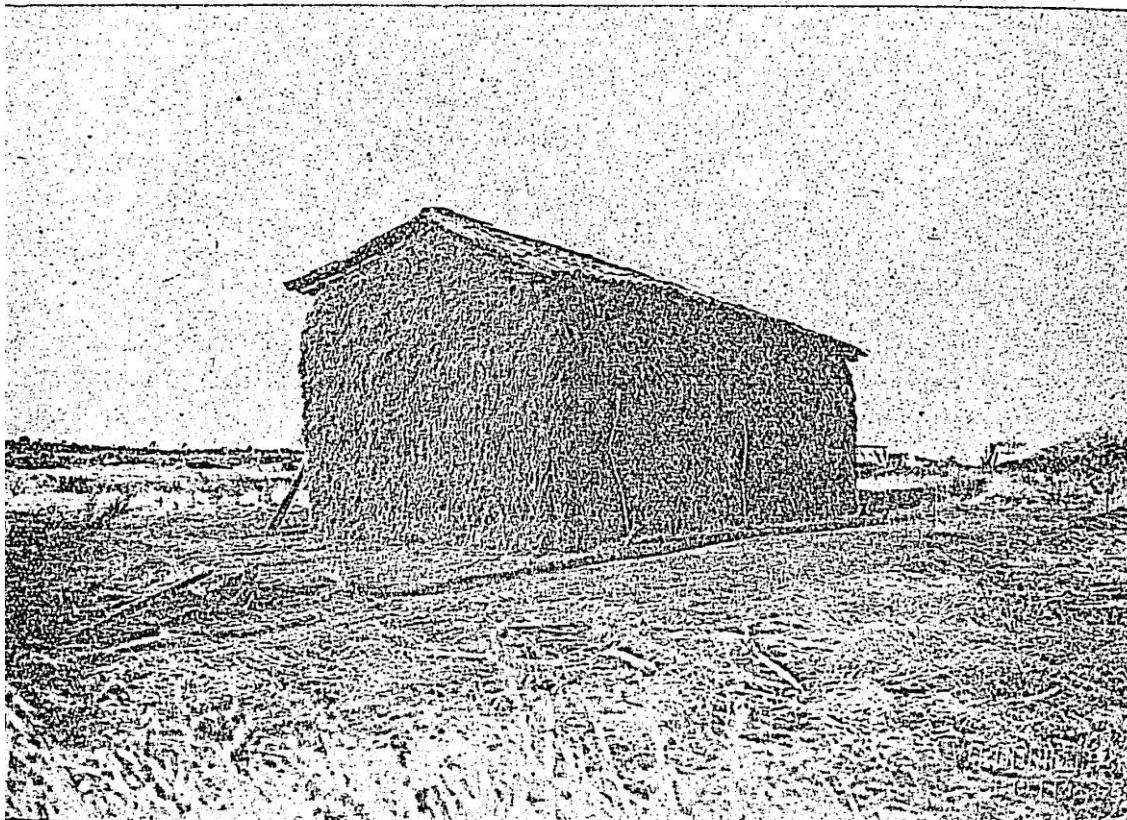


Ancinho mecanico em trabalho

destinado ao gado de campo deverá ficar no proprio campo, arrumado em grandes montes a que se dá o nome de "medas". Para o feno destinado aos animais de estabulo ou cocheira, deve-se construir um deposito rustico, denominado fenil, ao lado do estabulo ou cocheira. Póde-se tambem fazer uma méda nas proximidades do estabulo.

Construção da méda. — A méda pôde ser de base circular ou retangular, porém

esta ultima fórmula é mais aconselhavel, por ser mais facil de construir e oferecer maior estabilidade. O local deve ser bem seco e drenado quanto possivel no centro do campo de fenação. Procede-se á marcação da base, que será proporcional á quantidade de feno a armazenar, tendo-se em vista que a altura não deverá exceder de $2\frac{1}{2}$ vezes a largura. Quanto ao comprimento, é conveniente que seja sempre superior á $1\frac{1}{2}$ vez a largura.



Meda de capim nativo. Posto agricola de S. Gonçalo

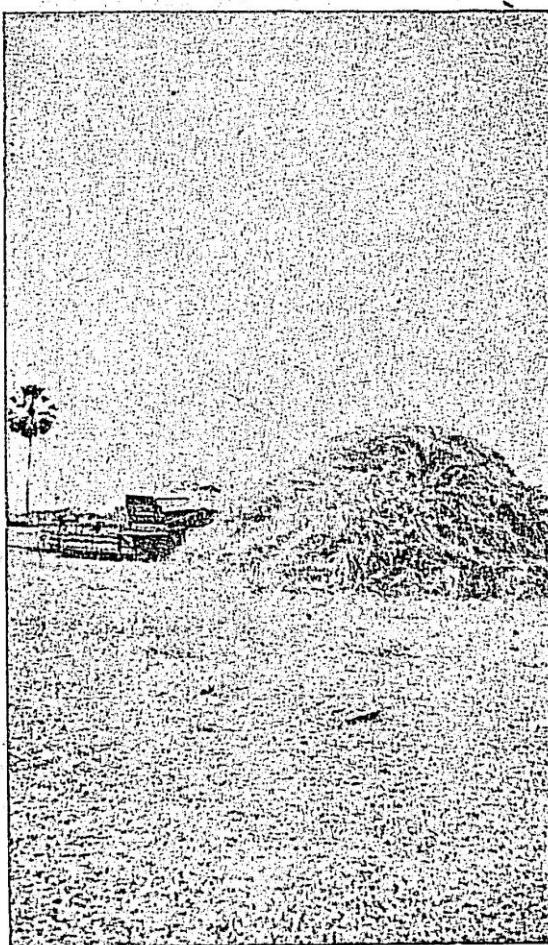
Este tipo de méda tem a densidade de 70 quilos por metro cubico, aproximadamente, depois de perfeitamente acamado o feno. Uma vez marcada a base é a mesma forrada com uma camada de varas, postas no sentido da largura.

Na linha de eixo longitudinal, fincam-se alguns postes equidistantes, com a altura da futura méda. Correspondendo a

estes postes, nos dois lados da base, fincam-se outros tantos postes com altura igual á largura da base, ligeiramente inclinados para fóra, cujas extremidades serão ligadas ás dos postes centrais por fios de arame grosso. Feito isto, começa-se a arrumar o feno em camadas regulares, dos lados para o centro, calcando-o com os pés. A méda irá aumentando de largura,

acompanhando a inclinação dos postes, até a altura dos mesmos. Para maior facilidade, pôde-se unir os postes, com fios de arame, de distancia em distancia. Atingida a altura dos postes, começará a medida a estreitar, na direção dos postes centrais, comprimindo sempre o feno. Concluída a medida, dispõem-se sobre ela alguns caibros, faz-se o enripamento com varas e

procede-se à cobertura com palha de carnaúba ou de outra palmeira qualquer. Deve-se ter o cuidado de deixar beirais amplos, para melhor proteger das chuvas, como também abrir uma vala em torno da base. Caso o fazendeiro encontre dificuldade em construir a medida com lados inclinados, poderá fazê-los perpendiculares, aumentando porém o beiral da cobertura.

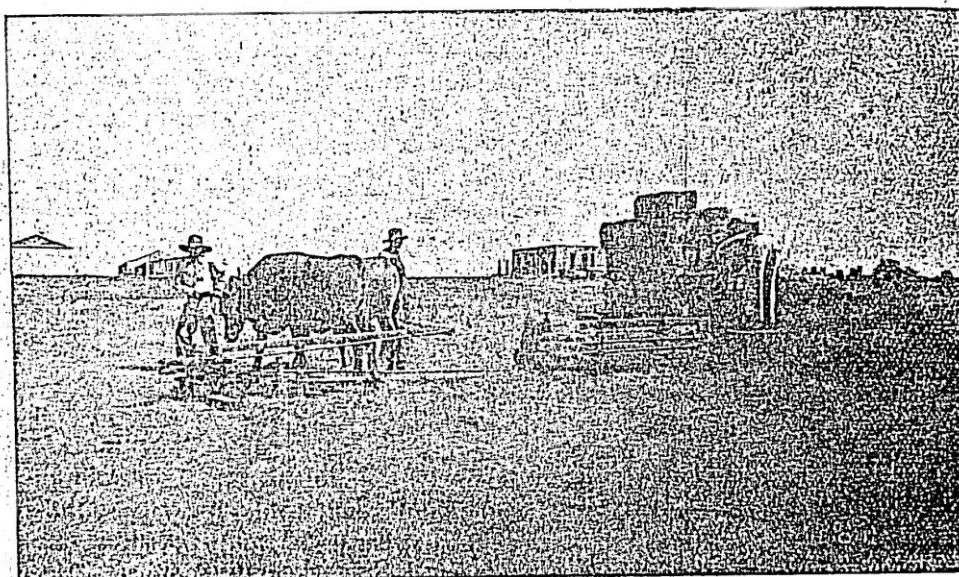


Feno preparado para ser prensado

Feno prensado. Também se pôde produzir feno prensado, em prensas próprias, no campo, de tração animal ou nas de algodão ou de madeira etc. O feno prensado conserva-se melhor e pôde ser transportado facilmente.

Consumo de feno.—Para utilizar o feno ataca-se a medida em uma das extremida-

des, cortando camadas perpendiculares ao comprimento, e retirando sempre a quantidade de feno exatamente necessária ao consumo do dia. Para o gado de campo, uma ração de 5 quilos é suficiente. O gado estabulado e as vacas leiteiras poderão receber até 10 kilos de feno, por dia, aumentando-se gradativamente a ração. Esta



Prensando feno

não deve ser suprimida de uma vez, ao aparecerem pastagens verdes, pois isto causaria sérios disturbios no aparelho digestivo dos animais. Deve-se diminuir aos poucos a ração até completa suspensão.

Outras plantas para fenação. — Nas linhas acima, tratámos exclusivamente do capim nativo. Deixámos de falar na formação de prados, pela semeadura de boas variedades de capins, como na cultura de leguminosas para feno. Isto pareceria demasiado complexo. O fazendeiro tomará conhecimento do feno, aproveitando as plantas espontâneas, e aos poucos irá melhorando seus campos e formando seus prados artificiais.

NO trecho Fortaleza-Russas, da rodovia Transnordestina, trafegaram, no periodo de 13 a 30 de setembro, 760 veículos, no transporte de cereais, algodão, pélisses, lenha, materiais de construção, cera de carnaúba e outros artigos de produção do Estado, além de passageiros e mercadorias importadas, destinadas

Além do capim, outras plantas espontâneas se prestam para fenação. A leguminosa conhecida por "mata pasto", tão abundante em nossos campos, fornece um feno de alto valor, se bem que um pouco aspero. Neste sentido já foram feitas experiências no Posto Agrícola de Condado, com bons resultados. O ervanço ou "quebra panela", uma composta que infestá os terrenos baixos, também parece aproveitável, estando em experiência em nosso Posto Agrícola. Mais outras plantas aparecerão e virão concorrer para o melhoramento da alimentação dos nossos rebanhos, tão dizimados pelas secas periódicas.

ao abastecimento do comércio do interior.

A média diária de veículos, conforme observação no posto de Guarany, klm. 49, foi de 42,2 e a do posto de Russas 23,9, esta última sobre 445 veículos, no mesmo período.



PONTE SOBRE O RIO SERGIPE

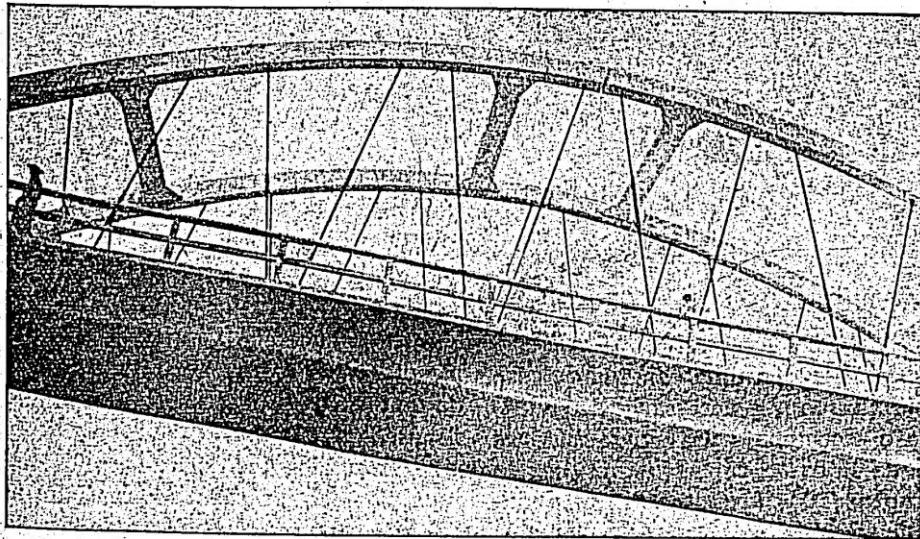
Vista geral da ponte, tirada de uma das margens, após a conclusão da obra.

PONTE SOBRE O RIO SERGIPE

JAYME TAVARES
BELLINO BITTENCOURT
Engenheiros Civis

O Estado de Sergipe, um dos mais bem servidos por estradas de rodagem, resentia-se, no entanto, da falta de uma bôa rodovia na sua zona septentrional, que era cortada apenas por uma linha ferroviaria da Cia. Este Brasileiro, ligando Aracaju a Propriá, na margem do rio S. Francisco. Empenhado o Govêrno do Estado em preencher essa lacuna na sua rête rodoviaria, visava também approximar a sua capital da de Alagôas, beneficiando e servindo simultaneamente varias cidades importantes do Interior. Para isso cumpria, em primeiro logar, resolver a difficuldade da travessia do rio Sergipe, feita pelo primitivo e moroso processo de balsa impulsionada manualmente. Impunha-se, assim, a construcção de uma ponte que viesse pôr termo a essa solução de continuidade na projectada rodovia, de grande significação para o progresso do Estado. Encarando a questão como um problema de obras contra as seccas, não foi difficult ao Governo do

Estado despertar o interesse do Governo Federal que acquiesceu em tomar o encargo da obra que se fazia mistér. Coube, desta fórmula, á Inspectoria de Seccas a execução das medidas necessarias ao caso, pelo que foi a Comissão de Obras e Estudos na Bahia e Sergipe autorizada a agir no sentido de ser construida a ponte necessaria. Procedidos os estudos preliminares e escolhido o local, foi aberta concurrencia pública "para a construcção de uma ponte em concreto armado sobre o rio Sergipe, no local denominado "Pedra Branca" e de acordo com as especificações da Inspectoria. Apresentaram-se quatro concorrentes com onze propostas, o que demonstra o interesse despertado pela obra, sahindo victoriosa a firma Christiani & Nielsen. Como fiscaes que fomos da construcção, afigura-se-nos opportuno, valendo-nos da finalidade desta Revista e em obediencia ao seu programma, trazer para as suas paginas algumas



ARTICULAÇÃO NO FECHO

considerações que nos ocorrem fazer em torno do projecto, execução e verificação dos cálculos apresentados pela firma construtora, concorrendo assim na medida de nossos esforços para tornar conhecida uma das maiores obras, no gênero, construídas em nosso País.

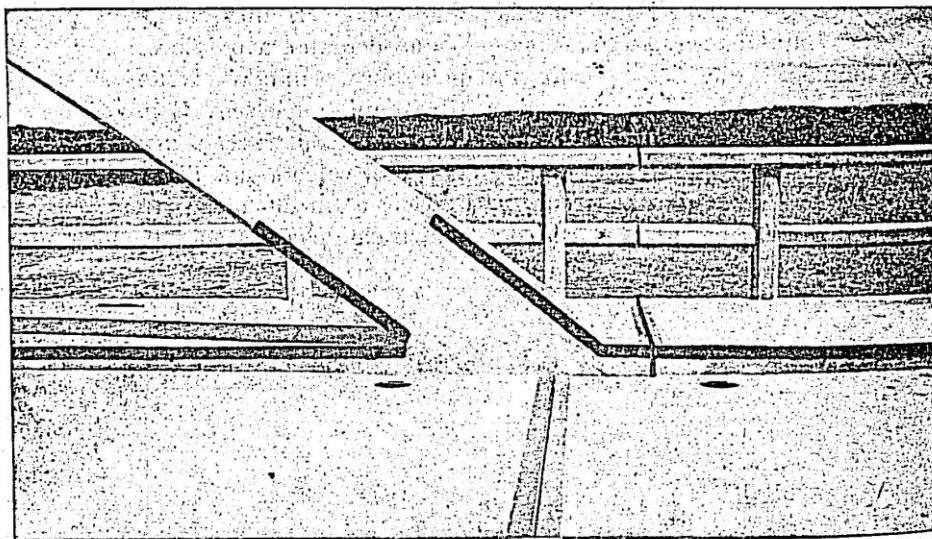
Descrição da obra.

E' uma ponte de concreto armado, para estradas de rodagem de 2.^a classe, com o comprimento total de 220 metros, vencidos por 4 arcos iguais de 50 metros e cantilevers de 10 metros em cada encontro. Sua largura total é de 8,70 metros comprendendo uma faixa de rolamento de 5,50 mts. entre meios-fios, e dois passeios laterais para pedestres com 1,60 mts. de largura, inclusive guar-

da-corpo apoiados sobre consólos espaçados de 2 metros.

Os arcos são a três articulações (no fecho e nascenças) tendo 0,40 ms. de largura, com altura variável, que vai de 0,50 ms. nos fechos até 1,10 ms. nas impostas, contraventados transversalmente por meio de 4 vigas de 0,30 x 0,60 ms. em cada vão.

O estrado passa a meia altura dos arcos, correspondendo a parte que lhe fica inferior a uma corda de 36,00 ms. de comprimento, que se prolonga sobre os pilares numa extensão de 14,00 ms. E' constituído por duas longarinas metálicas de 0,20 x 0,90, uma central de 0,20 x 0,50 e travessinas com secção de 0,22 x 0,70, distanciadas de 2,00 metros entre eixos, que recebem uma lage de 0,12 com elas sólida e formando vigas em T.

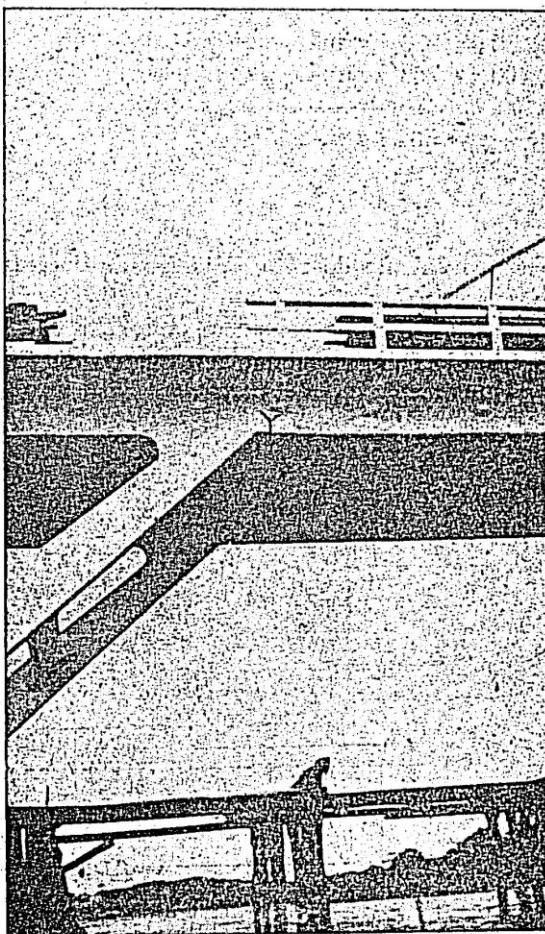


ARTICULAÇÃO NA NASCENÇA, VISTA PELA PARTE SUPÉRIOR
DO ESTRADO

Sobre a lage há uma camada de concreto simples com a necessária declividade para o escoamento das águas pluviais através de ralos apropriados. O estrado está suspenso dos arcos por meio de tirantes de aço de 2 pollegadas de diâmetro nelas ancorados e protegidos contra a oxidação por meio de um revestimento du-

plo de pano de lona "Imprex" impregnado de um preparado especial impermeabilizante, "Impermol".

Os meios-fios dos passeios e as juntas de dilatação têm as arestas protegidas por canhoneiras de ferro de 3 pollegadas fixadas no concreto por chumbadores de ferro.



ARTICULAÇÃO DA NASCENÇA
VISTA PELA PARTE INFERIOR DO
ESTRADO

Os 3 pilares e os 2 encontros assentam em estacas de concreto armado com secções de 32 x 32 e 34 x 34 cms. e comprimentos variaveis, indo de 12,00 ms. até 17,00 ms., num total de 153 estacas. A altura livre maxima é de 8,00 ms., e em maré média é de 7,00 ms.

A ponte está calculada de accôrdo com as especificações alemaes para estrada de rodagem de 2.^a classe, que levam em conta a carga de um rôlo compressor de 16 toneladas e caminhões de 6 toneladas, e uma sobrecarga uniformemente distribuida de 450 kgs./m².

CALCULO

LAGE

Espessura 12 cms.

Armadura dupla nas duas direcções.

CARGA PERMANENTE

$$\text{Lastro} = 0,12 \times 2300 = 276 \text{ kg/m}^2$$

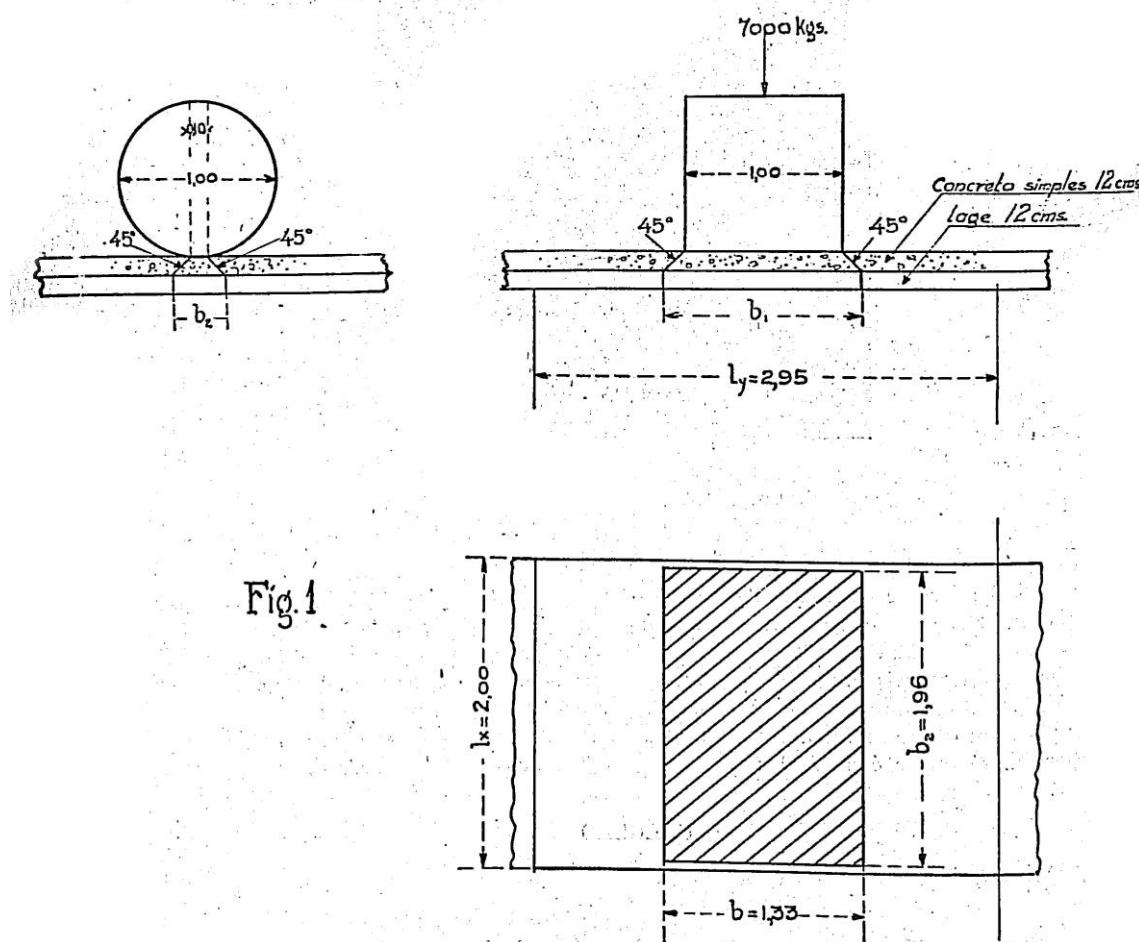
$$\text{Lage} = 0,12 \times 2400 = 288 \text{ kg/m}^2$$

$$g = 564 \text{ kg/m}^2$$

CARGA MOVEL

O valor maximo é proveniente do rôlo dianteiro do compressor com 7.000 k. ocupando o centro de um painel.

Segundo as prescrições, devemos considerar essa carga, não como concentrada mas como se transmittindo á lage segundo um angulo de 45° e se distribuindo uniformemente no segmento $b_1 \times b_2 = 1,33 \times 1,96$,Fig. 1).



$$b_1 = 1,00 + 2 \times 0,12 = 1,24 \text{ ou } b_1 = \frac{2}{3} \times 2,00 = 1,33 \text{ ms.}$$

$$b_2 = 0,10 + 2 \times 0,12 = 0,34 \text{ ou } b_2 = \frac{2}{3} \times 2,95 = 1,96 \text{ ms.}$$

Tomando os valores maiores, tem-se o segmento $1,33 \times 1,96$ ms.

$$P = \frac{7000}{1,96 \times 1,33} = 2700 \text{ kg/m}^2.$$

Applicando o methodo de Marcus que, como é sabido, tem a vantagem de levar em conta as condições dos apoios e considerando lage continua, tem-se, para valores dos momentos flectores:

$$M_x = \frac{l^2}{x} \left(\frac{q'}{\varphi_{5x}} + \frac{q''}{\varphi_{1x}} \right) \quad M_y = \frac{l^2}{y} \left(\frac{q'}{\varphi_{5y}} + \frac{q''}{\varphi_{1y}} \right)$$

$$q' = g + \frac{1}{2} P = 564 + \frac{2700}{2} = 1914 \text{ kg/m}^2$$

$$q'' = \frac{1}{z} P = \frac{2700}{2} = 1350 \text{ kg/m}^2$$

$\lambda = \frac{ly}{lx} = \frac{2,95}{2,00} = 1,47$. Para este valor de λ , obtem-se interpolando nas tabellas os seguintes valores para φ_x e φ_y :

$$\varphi_{5x} = 31,01 - 7 \times 0,130 = 30,10$$

$$\varphi_{5y} = 138,11 - 7 \times 3,67 = 163,80$$

$$\varphi_{1x} = 15,22 - 7 \times 0,135 = 14,28$$

$$\varphi_{1y} = 58,45 - 7 \times 1,176 = 66,70$$

Donde;

$$M_x = 2,00^2 \left(\frac{1,914}{30,10} \pm \frac{1,350}{14,28} \right) = 4 (64 \pm 95) = \begin{cases} +636 \text{ kgm.} \\ -124 \text{ kgm.} \end{cases}$$

$$M_y = 2,95^2 \left(\frac{1,914}{163,8} \pm \frac{1,350}{66,7} \right) = 8,72 (11,8 \pm 20,2) = \begin{cases} +280 \text{ kgm.} \\ -73 \text{ kgm.} \end{cases}$$

$$h' = 12 - 1,5 - 0,5 = 10 \text{ cms.}$$

$$h'' = 10 - 1,0 = 9 \text{ cms.}$$

$$r = \frac{h'}{\sqrt{M_x}} = \frac{10}{\sqrt{636}} = 0,397 \quad f_e = 0,286 \sqrt{636} = 7,2 \text{ cm}^2 = 10 \Phi 3/8$$

$$r = \frac{h'}{\sqrt{M_x}} = \frac{10}{\sqrt{124}} = 0,900 \quad f_e = 0,099 \sqrt{124} = 1,10 \text{ cm}^2 = 2 \phi 3/8$$

$$r = \frac{h''}{\sqrt{M_y}} = \frac{9}{\sqrt{280}} = 0,540 \quad f_e = 0,171 \sqrt{280} = 3,00 \text{ cm}^2 = 4 \phi 3/8$$

$$r = \frac{h''}{\sqrt{M_y}} = \frac{9}{\sqrt{73}} = 1,04 \quad f_e = 0,114 \sqrt{73} = 0,98 \text{ cm}^2 = 2 \phi 3/8$$

Para os momentos negativos nos apoios sobre as travessinas e longarina central temos as seguintes expressões:

$$M_a = -\frac{1}{10} q_x l_x^2 \quad M_b = -\frac{1}{12} q_x l_x^2 \quad M_d = -\frac{1}{8} q_y l_y^2$$

$$q = p + g = 450 + 564 = 1014 \text{ kg/m}^2 \quad q_x = x \cdot q \quad q_y = (1 - x) \cdot q$$

$$q_{5x} = (0,8848 + 7x 0,0025) q = 0,9023 q = 0,9023 \times 1014 = 914,93 \text{ kg/m}^2$$

$$q_{5y} = (1 - x) q = (1 - 0,9023) q = 0,0977 \times 1014 = 99 \text{ kg/m}^2$$

$$M_a = -\frac{1}{10} \times 2^2 \times 914,93 = -\frac{4 \times 914,93}{10} = -366 \text{ kgm}$$

$$M_b = -\frac{1}{12} \times 2^2 \times 914,93 = -\frac{4 \times 914,93}{12} = -304 \text{ kgm}$$

$$M_d = -\frac{1}{8} \times 2,95^2 \times 99 = -\frac{8,70}{8} \times 99 = -107 \text{ kgm}$$

Considerando a lage com "voutes" sobre as travessinas, como é o caso em apreço, devemos tomar $h' = 24$ cms. conforme (Fig. 2) que obedece às normas das prescrições adoptadas.

$$h' = 24 - 1,5 = 22,5 \text{ cms.}$$

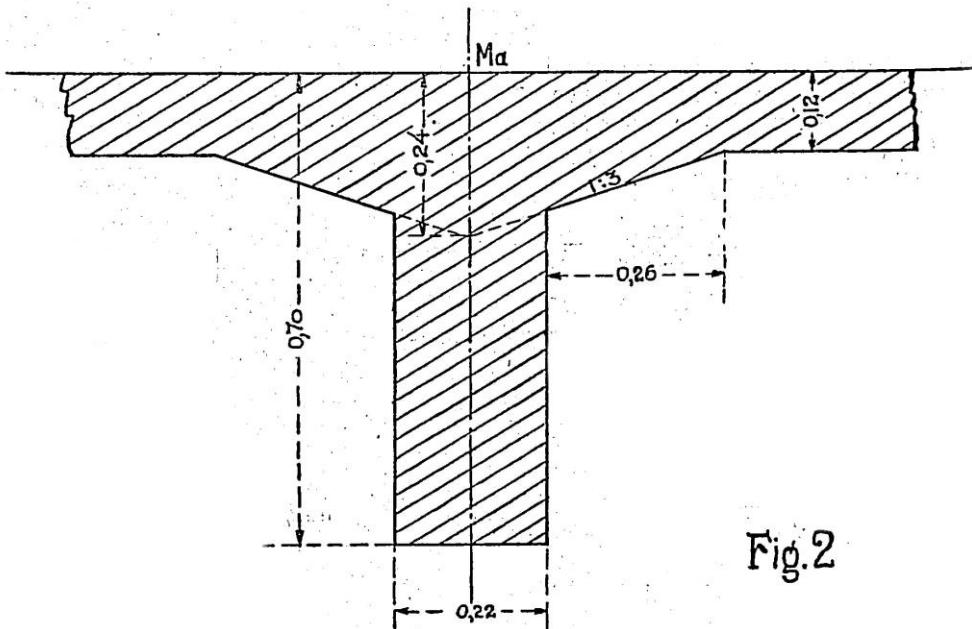


Fig. 2

$$M_a = -366 \text{ kgm}$$

$$r = \frac{h'}{\sqrt{M}} = \frac{22,5}{\sqrt{366}} = 1,18 \quad f_e = 0,112 \sqrt{107} = 1,17 \text{ cm}^2 = 2\phi^3/8$$

Verificação da resistencia da lage

Tratando-se de armadura dupla, a posição da linha neutra é dada pela fórmula:

$$x = -V + \sqrt{V^2 + \frac{2n}{b} (f_e h' + f'_e a')}$$

$$V = \frac{n (f_e + f'_e)}{b} = \frac{15 \times (7,85 + 1,57)}{100} = \frac{15 \times 9,42}{100} = 1,41$$

$$x = -1,41 + \sqrt{1,41^2 + \frac{30}{100} (7,85 \times 10 + 1,57 \times 2)} = 3,7 \text{ cms.}$$

Coefficiente de trabalho do concreto:

$$\sigma_b = \frac{M}{\frac{bx}{2} \left(h' - \frac{x}{3} \right) + nf_e \frac{x-a'}{x} (h'-a')} = \frac{63.600}{\frac{370}{2} \left(10 - \frac{3,7}{3} \right) + 15 \times 1,57 \times \frac{1,7}{3,7} \times (10-2)} = 37 \text{ kg/cm}^2$$

Coefficiente de trabalho do ferro:

$$\sigma_e = \frac{n \sigma_b (h' - x)}{x} = \frac{15 \times 37 (10 - 3,7)}{3,7} = 945 \text{ kg/cm}^2$$

Esforço de compressão da armadura superior:

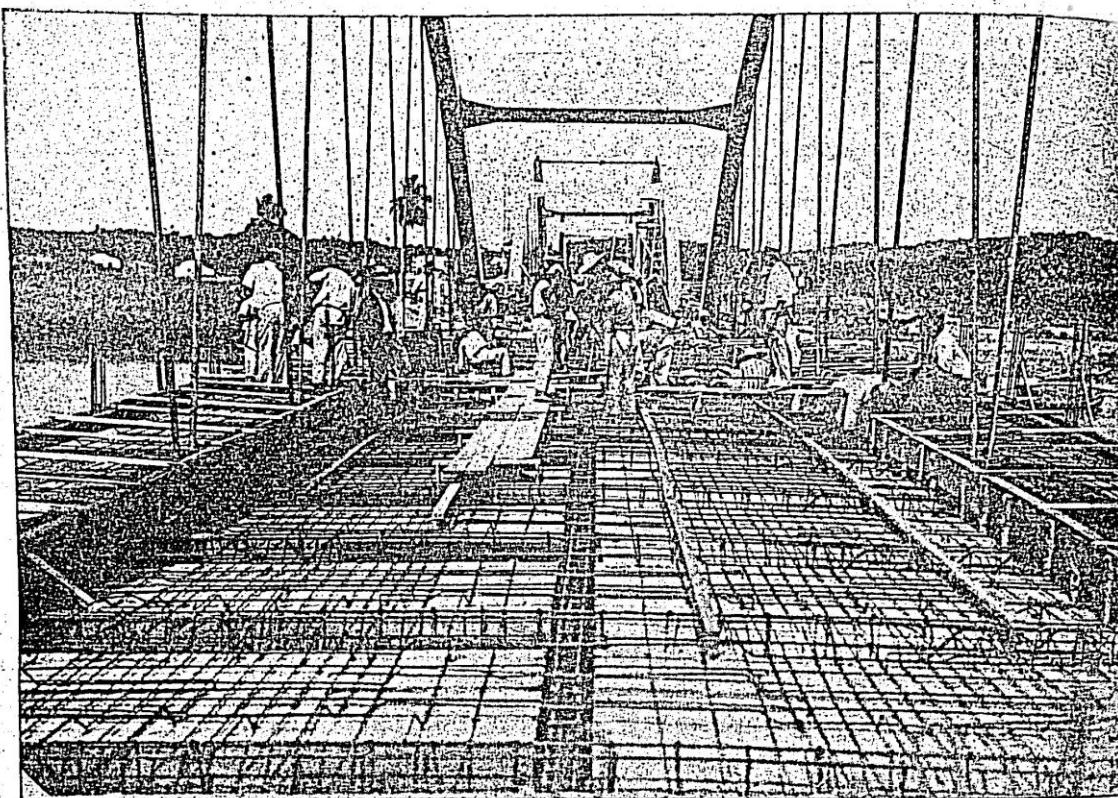
$$\sigma_c = \frac{n \sigma_b (x - a')}{x} = \frac{15 \times 37 (3,7 - 2)}{3,7} = 255 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Reacção A} = \frac{1014 \times 2,95}{2} = 1490 \text{ kg.}$$

$$\text{Esforço de adherencia: } \tau_1 = \frac{A}{\left(h' - \frac{x}{3} \right) N \pi d} = \frac{1490}{8,77 \times 12 \times 3,14 \times 9,5} = 4,75 \text{ kg/cm}^2$$

Estes valores estão todos dentro dos limites permitidos.

De conformidade com as prescrições, não ha necessidade de se calcular a adherencia quando as barras, terminadas em gancho, têm diametro inferior a 26 m/m. (Inst. brasileiras § 14 n. 2 e Reg. alemão § 18, n. 5)



PONTE SOBRE O RIO SERGIPE
Aspecto da obra em construcção. Collocação do concreto no estrado do quarto vão.

LONGARINA CENTRAL

Carga permanente.

$$\text{Peso proprio} = 0,20 \times 0,38 \times 2400 = 192 \text{ kg/m}$$

$$M_g = \frac{192 \times 4}{10} = 76,8 \text{ kgm, sejam } 77 \text{ kgm}$$

$$\text{Da lage: } 9x = 564 \frac{2,95^4}{2^4 + 2,94^4} = 470 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{Sobrecarga de 2 painéis sobre a longarina} = 2 \times \frac{(470 \times 2,95 \times 2,00)}{2} = 2780$$

Admittindo que essa sobrecarga se transmitte á longarina segundo uma carga concentrada, têm-se:

$$\text{A reacção nos apoios} = \frac{2780}{2} = 1390$$

$$M_g = 1390 \left(\frac{2,00}{2} - \frac{2,00}{6} \right) = \frac{1390 \times 2}{3} = 925 \text{ kgm}$$

$$M_g \text{ total} = 925 + 77 = 1002 \text{ kgm}$$

Carga movel.

Compressor de 16 tons. Para o maximo momento fletor a posição mais desfavoravel é quando o rôlo occupa o centro do vão.

$$M_p = 0,211 \times 7000 \times 2 = 2950 \text{ kgm.}$$

$$M_g + M_p = 1002 \times 2950 = 3952 \text{ kgm} \quad h = 50 - 4 = 46 \text{ cms}$$

$$x = \frac{3}{2} \times 46 \left\{ 1 - \sqrt{1 - \frac{8 \times 395200}{300 \times 46^2 \times 40}} \right\} = 3,8 \text{ cms.}$$

$$f_e = \frac{100 \times 3,8^2}{2 \times 15 (46 - 1,3)} = 11,4 \text{ cm}^2 = 4 \Phi 3/4$$

$$\sigma_e = \frac{395200}{12 (46 - 1,3)} = \sim 740 \text{ kg/cm}^2$$

TRAVERSINAS

Carga permanente

$$\begin{array}{rcl} \text{Peso proprio} & 0,58 \times 0,22 \times 2400 = 306 \text{ kg/m} \\ \text{Da lage e lastro} & \dots \dots \dots \dots = 564 \text{ kg/m} \\ & \hline 870 \text{ kg/m.} \end{array}$$

Considerando a viga semi-engastada

$$M = \frac{870 \times 5,9}{10} = 5150 \text{ kgm.}$$

Peso da longarina 192 kg.

$$M = \frac{192 \times 5,9}{4} = 294 \text{ kgm.} \quad \text{Devido ao engastamento, tomemos:}$$

$$\frac{2}{3} \times 294 = 196 \text{ kgm.}$$

$$M_g \text{ total} = 5150 + 196 = 5346 \text{ kgm.}$$

Carga movel

Compressor de 16 tons. e caminhão de 6 tons.

Como cargas concentradas temos: 7000 + 2250 + 2250 (Fig. 3).

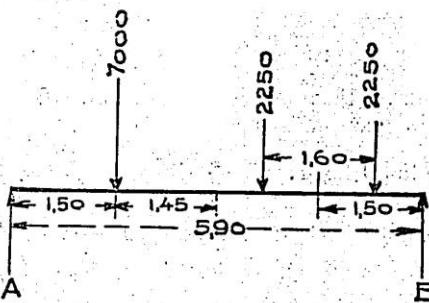


Fig.3

$$A = \frac{7000 \times 4,40 + 2250 \times 2,30 + 2250 \times 0,70}{5,90} = \frac{37570}{5,90} = 6350 \text{ kg.}$$

$$M_p = (6350 \times 2,90) - (7000 \times 1,45) = 18500 - 10150 = 8350 \text{ kgm.}$$

$$M_g + M_p = 5346 + 8350 = 13696 \text{ kgm. (Fig. 4)}$$

$$b = \frac{5,90}{4} = 123 \text{ cms.} \quad a = 6 \text{ cms.} \quad h' = h - a = 70 - 6 = 64 \text{ cms.}$$

$$r = \sqrt{\frac{M}{b}} = \sqrt{\frac{1369600}{123}} = 0,570 \quad f_e = 0,00160 \sqrt{1606000 \times 123} = \\ = 22,4 \text{ cm}^2 = 8 \Phi 3/4$$

Verificação das resistências

$$15 \times 22,91 \times 64 + \frac{123 \times 12}{2}$$

$$\text{Posição da linha neutra: } x = \frac{123 \times 12 + 15 \times 22,91}{123 \times 12 + 15 \times 22,91} = \sim 17 \text{ cms.}$$

$$y = \frac{(6 \times 17^2) - (6 \times 12 \times 17) + (2 \times 12)}{(6 \times 17) - (3 \times 12)} = \sim 12 \text{ cms.}$$

$$M = \sigma_e f_e (h' - x - y) = \sigma_e \times 22,91 (64 - 17 + 12) = \sigma_e \times 1350$$

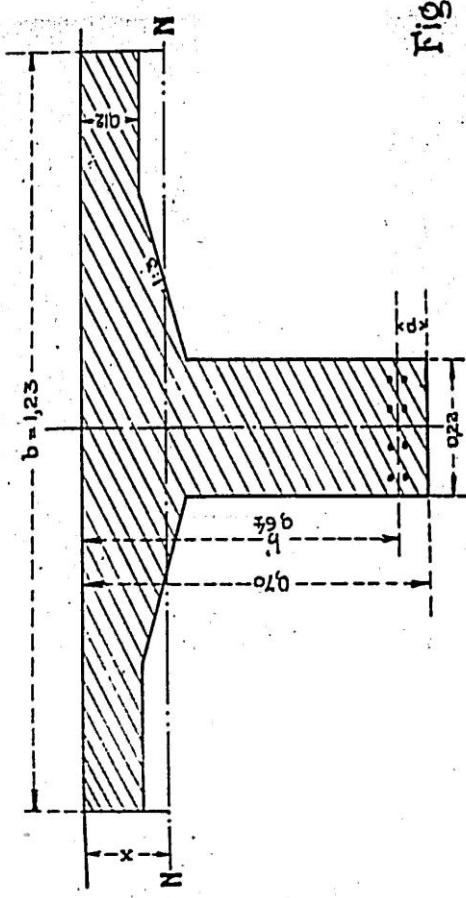
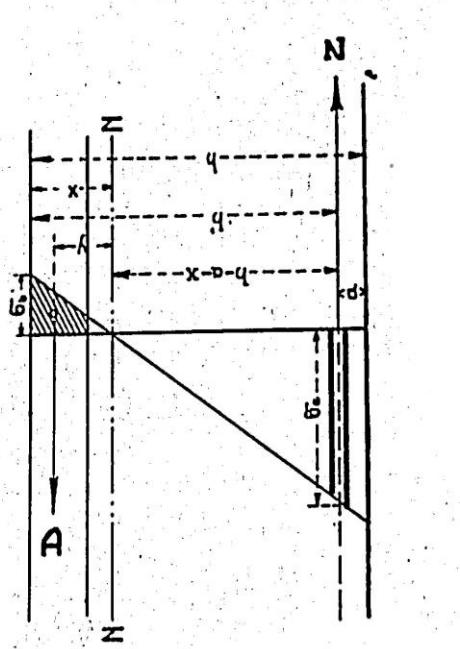
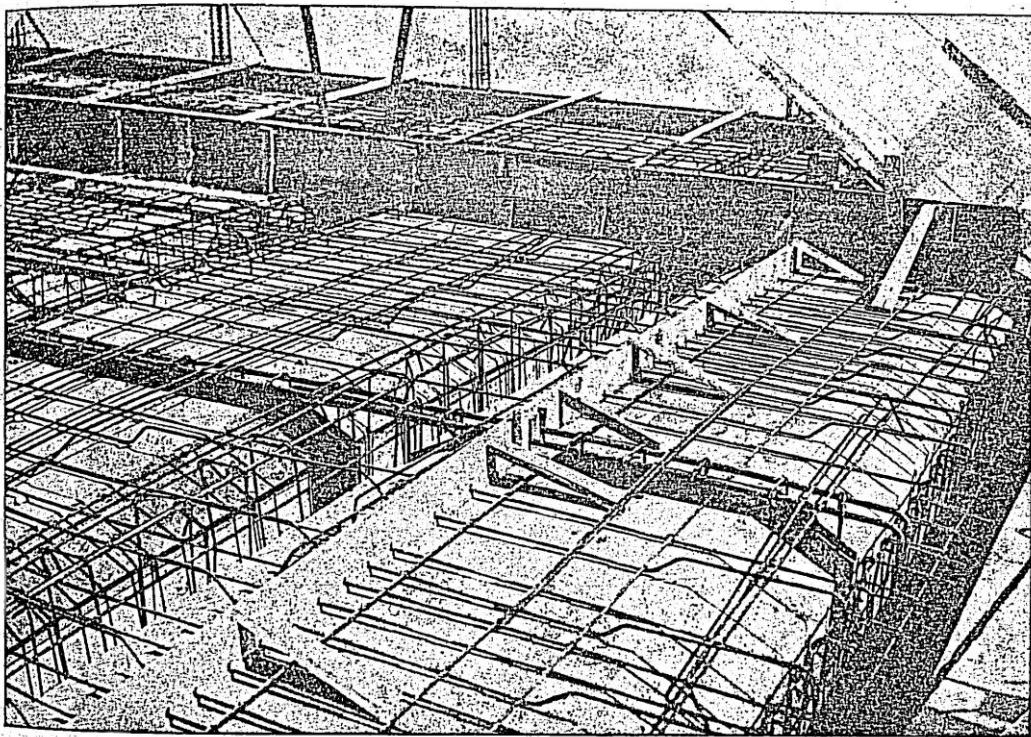


Fig. 4.

$$\sigma_0 = \frac{13696}{1350} = 1020 \text{ kg/cm}^2 \quad \sigma_b = \frac{1020 \times 17}{15 \times 47} = \sim 25 \text{ kg/m}^2$$



Vista parcial da obra, mostrando a armadura do estrado

LONGARINAS PRINCIPAES

Carga permanente.

vão = 4,00 ms.

Lage $564 \times 5,90 \times 4,00 = 13280$ kgs.

Viga Central (4,00 ms) = 768 "

Traversinas (2) = 4330 "

(c/voutes)

$$\overline{18318} " \div 2 = 9159 \text{ kgs (1/2 ponte)}$$

$$\text{Peso proprio} = 4,00 (0,032 + 0,18 + 0,048 \times 2400) = 2500$$

$$\overline{11659} \text{ kgs} \div 4 = 2915 \text{ kg/m}$$

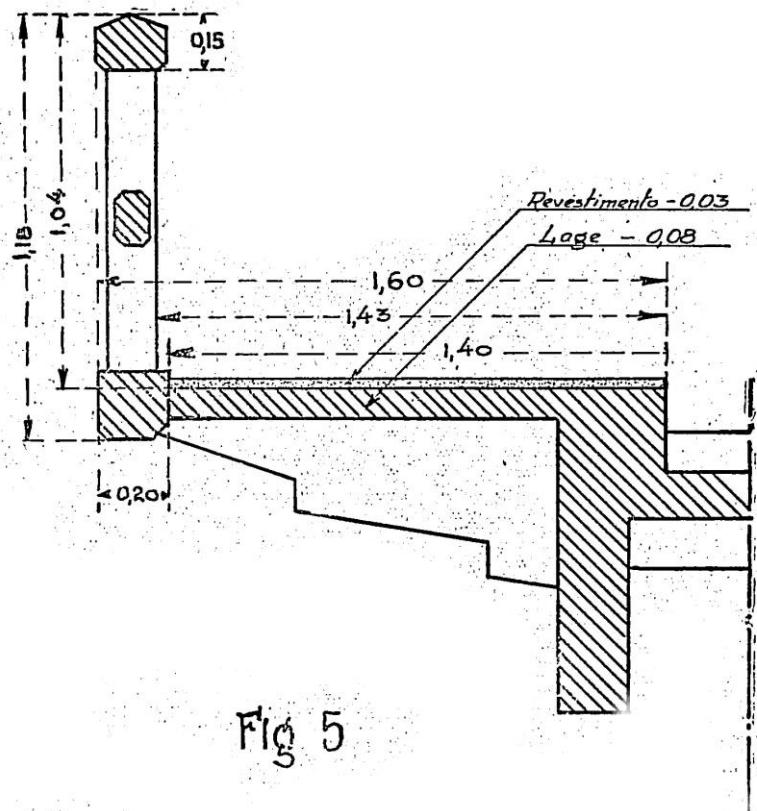


Fig. 5

Do passeio lateral:

Lage com revestimento, guarda-corpo, consólo (Fig. 5) 1010 kg/m

$$g_{\text{total}} = 2915 + 1010 = 3925 \text{ kg/m.} \quad Mg = \frac{3925 \times 4^2}{10} = 6280 \text{ kgm.}$$

Carga móvel

Reacções provenientes desta sobrecarga: (Fig. 6)

$$A_1 = \frac{670 \times 5,90}{2} = 1990 \text{ kg.}$$

$$A_2 = \frac{7000 \times 4,25 + 2250 \times 2,50 + 2250 \times 0,90}{5,90} = 6350 \text{ kg.}$$

$$A_3 = \frac{2250 \times 5,05 - 2250 \times 3,45 - 375 \times 2,50 - 375 \times 0,90}{5,90} = 3460 \text{ kg.}$$

$$A_4 = 3460 + \frac{1}{2} \times 225 \times 5,90 = 4060 \text{ kg.}$$

$$\begin{aligned} \text{Passeio lateral} &= 450 \times 1,10 = 500 \text{ kg/m.} \\ \text{Faixa ao longo da} \\ \text{viga} &= 450 \times 0,50 = 225 \text{ kg/m.} \\ &\hline \\ &725 \text{ kg/m.} \end{aligned}$$

Proveniente desta sobrecarga.

$$M = \frac{725 \times 4^2}{10} = 1160 \text{ kgm.}$$

Pelas tabellas, o momento fletor maximo proveniente da carga movel é:

$$M_x = 0,211 \times 6350 \times 4 = 5080 \text{ kgm.}$$

$$\text{Momento total} = 6280 + 1160 + 5080 = 12520 \text{ kgm.}$$

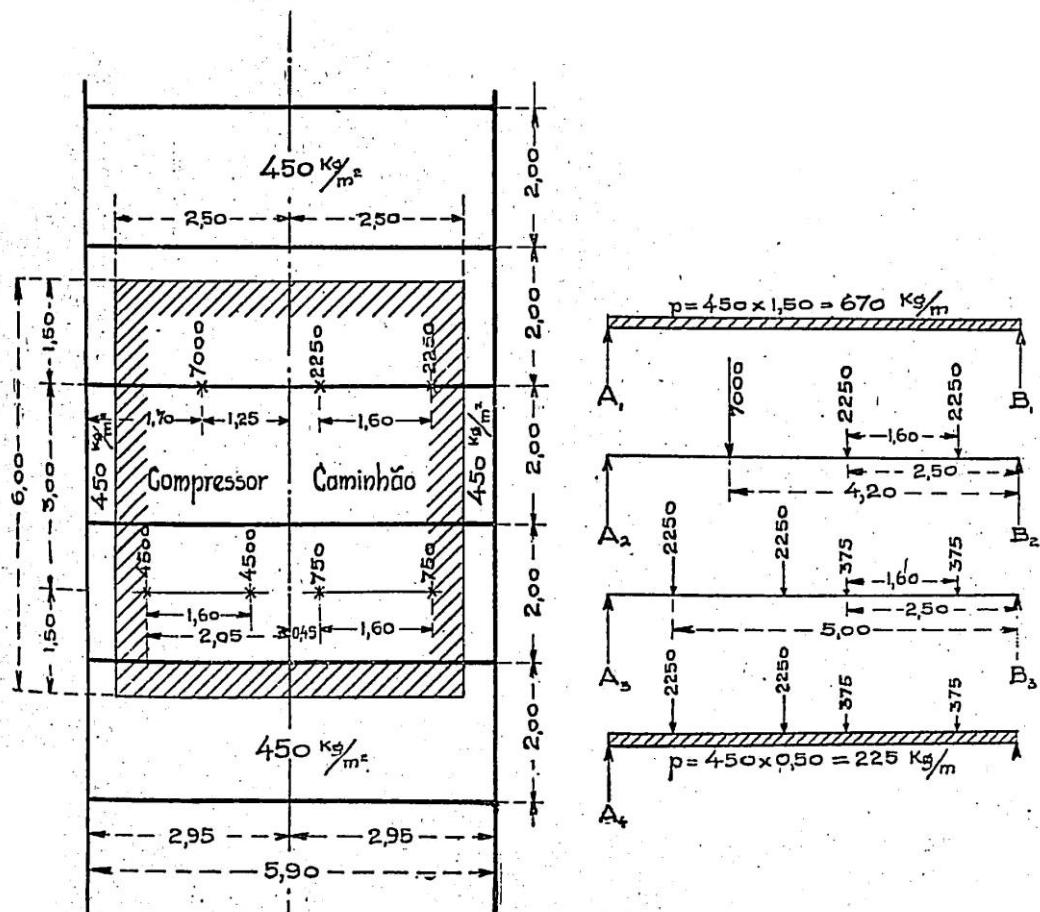


Fig. 6

$$b = 4,5 d + b \text{ ou } b = 4,5 \times 0,08 + 0,20 + 4,5 \times 0,12 = 1,00 \text{ m}$$

$$x = \frac{8 \times 40 \times 4 + 90 \times 20 \times 45 + 12 \times 40 \times 29 + 15 \times 22,5 \times 84}{8 \times 40 + 90 \times 20 + 12 \times 40 + 15 \times 22,5} = \frac{123680}{2930} = 42,5 \text{ cm.}$$

I = Momento de inércia da secção relativo ao eixo N-N

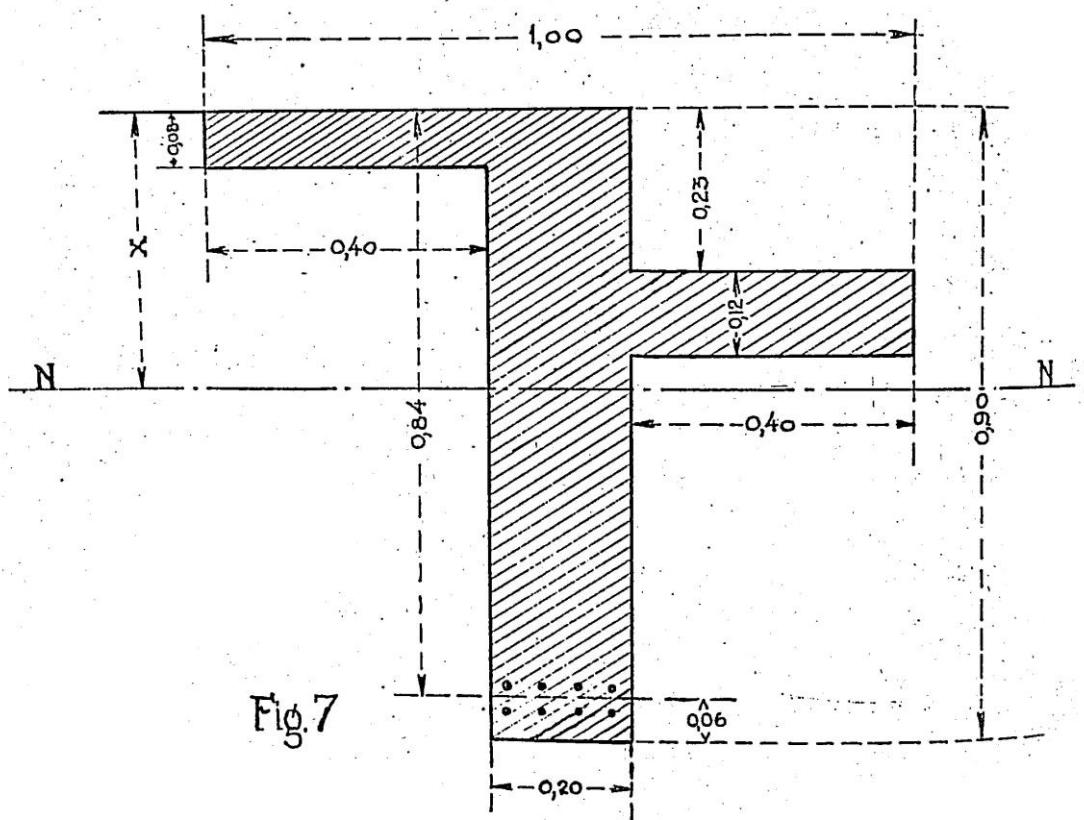


Fig. 7

$$\frac{1}{12} \times 40 \times 8^3 = 1.700$$

$$\frac{1}{12} \times 20 \times 90^3 = 1.215.000$$

$$\frac{1}{12} \times 40 \times 12^3 = 3.000$$

$$1.219.700$$

$$8 \times 40 \times 38,5^2 = 475.000$$

$$20 \times 90 \times 3^2 = 16.200$$

$$40 \times 12 \times 13,5^2 = 69.000$$

$$15 \times 22,5 \times 44,5^2 = 580.000$$

$$\underline{1.140.200}$$

$$I = 1.219.700 + 1.140.200 = 2.359.900 \text{ cm}^2$$

$$\sigma_b = \frac{M}{I} x = \frac{1252000 \times 42,5}{2.359.900} = \sim 23 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Compressão total} = \frac{23}{2} \times (8 \times 40 + 20 \times 42,5 + 40 \times 12) = 18900 \text{ kgs.}$$

$$8 \Phi 3/4 = 22,9 \text{ cm}^2 \quad \sigma_e = \frac{18.900}{22,9} = 825 \text{ kg/cm}^2$$

$$r = \frac{h'}{\sqrt{M}} = \frac{84}{\sqrt{12520}} = 0,750$$

$$f_e = 0,183 \sqrt{12520} = 0,183 \times 112 = \sim 21 \text{ cm}^2 = 8 \Phi 3/4$$

PASSEIO LATERAL

Carga permanente

$$Lage = 0,08 \times 2400 = 192 \text{ kg/m.}$$

$$\text{Revestimento} \dots = 48 \text{ "}$$

$$\begin{aligned} \text{Carga accidental} &= \frac{240 \text{ kg/m.}}{450 \text{ kg/m.}} \\ &= 690 \text{ kg/m.} \end{aligned}$$

$$l = 2,00 \text{ (distancia entre os consólos)}$$

$$M = \frac{1}{8} \times 690 \times 4 = 344 \text{ kgm.} \quad f_e = \frac{34400}{6 \times 1200} = 4,8 \text{ cm}^2 = 10 \Phi 5/16$$

ARCOS

Os arcos tri-articulados, como é sabido, são estaticamente determinados. Sendo também insensíveis à influência da temperatura não levamos em consideração os momentos e empuxos causados por variação da temperatura.

Carga permanente

Vigas longitudinaes
Vigas transversaes
Lage c/revestimento
Viga central
Passeio lateral

$$\} = 3.915 \text{ kg/m} \quad (1/2 \text{ ponte})$$

Pêso proprio do arco $0,40 \times 0,80 \times 2400$ = 770 kg/m.

$$\frac{\text{Contra-ventamento} = 4 \times 0,60 \times 0,30 \times 5,5 \times 2400}{36,2} = 132 \text{ "}$$

$$\text{Tirante de suspensão} = 2" = \frac{88}{990} \text{ "}$$

$$\text{Total} = 3.915 + 990 = 4905 \text{ kg/m.}$$

Carga movel

Para o calculo do arco consideramos a carga de distribuição uniforme.

Compressor	1060 kg/m ²
Caminhão	400 kg/m ²
Multidão	450 kg/m ²
<hr/>	
	1910 kg/m ²

$$1060 \times 2,50 + 400 \times 2 + 450 \times 3,80 = 5170 \div 2 = 2585 \text{ kg/m}$$

$$\frac{450 \times 8,30}{2} = 1870 \text{ kg/m. (Fig. 8).}$$

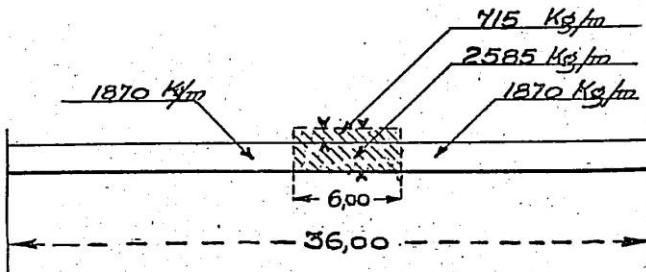


Fig. 8

Fizemos a verificação estatica pelo processo das linhas de influencia. (Fig. 9)

Comp. da corda = 36,00 ms.

flecha = 7,50 ms

$$H = \frac{1}{4} \times \frac{Pl}{f} = \frac{1}{4} \times \frac{1}{f} = \frac{36}{4 \times 7,5} = 1,20 \text{ m que será a ordenada representando o maximo empuxo produzido no centro do vão por } P = 1 \text{ kg.}$$

$$Hg = \frac{4905 \times 36^2}{8 \times 7,5} = 106000 \text{ kg}$$

$$Hp = \frac{1870 \times 36^2}{8 \times 7,5} = 40500 \text{ "}$$

$$Hp' = \frac{715 \times 6 \times 36}{4 \times 7,5} = 5150 \text{ "}$$

151650 "

Coefficiente de trabalho do concreto no fecho:

$$\sigma_b = \frac{151650}{40 \times 50 + 1,5 (15 \times 20)} = \frac{151650}{2000 + 450} = \sim 62 \text{ kg/cm}^2$$

O concreto empregado nos arcos foi do theor A 400 com super-cimento Dyckerhoff, pelo que este coefficiente está dentro dos limites permittidos.

$$Ag = \frac{4905 \times 36}{2} = 88260$$

$$Ap = \frac{1870 \times 36}{2} = 33600$$

$$Ap' = \frac{715 \times 6}{2} = 2145$$

124005 kg. ou 124.000 kg.

$$R_{\max} = \sqrt{151650^2 + 124.000} = 196.000 \text{ kg.}$$

$$R_{\min} = \sqrt{106000^2 + 88260^2} = 137.000 \text{ kg.}$$

O momento fletor referente a cada secção num arco a 3 articulações é dado pela expressão:

$$M = M' - Hy$$

Dos diagrammas das linhas de influencia (fig. 9) temos:

$$+ Mp = \frac{1}{2} \times 3,5 \times 14,3 \times 1.870 = 46700 \text{ kgm.}$$

$$+ Mp' = \left(\frac{2,4 + 3,5}{2} \times 3 \right) + \left(\frac{3,5 + 1,9}{2} \times 3 \right) 715 = (8,85 + 8,1) \cdot 715 = 12100 \text{ kgm.}$$

$$\text{Total } + Mp = 46700 + 12100 = 58800 \text{ kgm.}$$

Da linha de influencia Hy, temos:

$$- M_p = \frac{1}{2} (2,20 \times 21,7) \times 1870 = - 4450 \text{ kgm.}$$

$$- M_p' = \left(\frac{1,20 + 2,20}{2} \times 1,60 \right) + \frac{1}{2} \left(\frac{2,20 + 1,60}{2} \times 4,40 \right) \times 715 = - 39800 \text{ kgm.}$$

$$\text{Total } - M_p = (4450 + 39800) = - 44250 \text{ kgm.}$$

Proveniente da carga permanente temos:

$$M_g = \left(\frac{14,3 \times 3,5}{2} \right) - \left(\frac{21,7 \times 2,2}{2} \right) \times 4905 = 4180 \text{ kg/m.}$$

Modulo de resistencia da secção do arco

$$f_e = 10 \phi 3/4 = 28,64 \text{ cm}^2$$

$$J = \frac{40 \times 50^3}{12} + 15 \times 28,64 \left(\frac{50}{2} - 2,5 \right)^2 = 417000 + 218000 = 635000 \text{ em}^2$$

$$W = \frac{2J}{h} = \frac{2 \times 635000}{50} = 25300 \text{ cm}^3$$

Coefficiente de trabalho do concreto:

$$+ M_{\text{total}} = 0,192 (M_g + M_p) = 0,192 (4180 + 58800) = 11900 \text{ kgm.}$$

$$\sigma_b = \frac{1190000}{25300} = 47 \text{ kg/cm}^2 \text{ (Está dentro dos limites para concreto A 400 com super-cimento).}$$

$$- M_{\text{total}} = 0,192 (4180 + 44250) = - 9200 \text{ kgm.}$$

$$\sigma_b = \frac{920000}{25300} = 36 \text{ kg/cm}^2$$

Esforço de tracção do ferro

$$\frac{x}{50 - x} = \frac{36}{47} = 21,6 \text{ cms} \quad x = 21,6 \text{ cms}$$

$$Z = \frac{1}{2} x 36 x 21,6 x 40 = 15500 \text{ kg.}$$

$$f_e = 5 \Phi 3/4 = 14,32 \text{ cm}^2 \quad \sigma_e = \frac{15500}{14,32} = 1080 \text{ kg/cm}^2$$

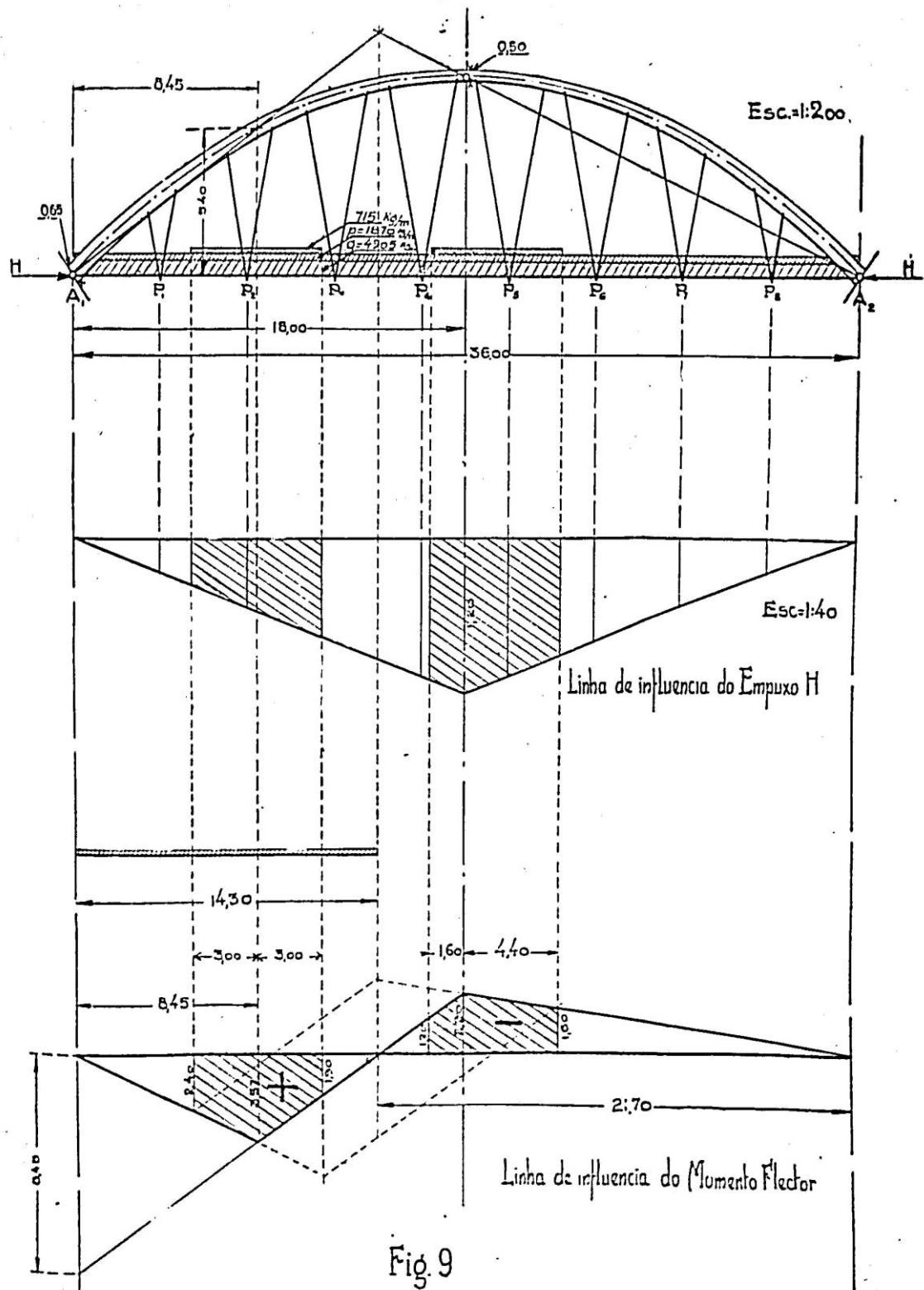


Fig. 9

Encontros

Carga permanente proveniente do peso da metade da ponte entre nascentes do arco = 4.905 kg/m.

$$\text{Carga móvel} = \frac{71.790}{36} = 1.990 \text{ kg/m.}$$

Reacções e empuxos horizontais nas nascentes (Fig. 10)

Vão totalmente carregado.

$$\left. \begin{array}{l} Vg = 4905 \times \frac{36.00}{2} = 88000 \\ Vp = 1990 \times \frac{36.00}{2} = 35745 \\ Hg = 4905 \times 1.20 \times \frac{36.00}{2} = 106000 \\ Hp = 1990 \times 1.20 \times \frac{36.00}{2} = 42700 \end{array} \right\} \begin{array}{l} V_1 = 123.745 \text{ kg.} \\ H_1 = 148700 \text{ kg.} \end{array}$$

3/4 do vão carregado, (junto apoio oposto)

$$\left. \begin{array}{l} Vg = 88260 \\ Vp = \frac{1990 \times (3/4 \times 36.00)^2}{2 \times 36} = 20000 \\ Hg = 106000 \\ Hp = 42700 \times \left(\frac{1}{2} - \frac{36.00}{4} \times \frac{1.20}{2} \right) \times 1990 \end{array} \right\} \begin{array}{l} V_2 = 108260 \text{ kg.} \\ H_2 = 143350 \text{ kg.} \end{array}$$

3/4 vão carregado (adjacente ao encontro)

$$\left. \begin{array}{l} Vg = 88260 \\ Vp = 33500 \\ Hg = 106000 \\ Hp = 37350 \end{array} \right\} \begin{array}{l} V_3 = 121760 \text{ kg.} \\ H_3 = 143350 \text{ kg.} \end{array}$$

1/2 vão carregado (metade lado opposto)

$$\left. \begin{array}{l} Vg = 88260 \\ Vp = \frac{35745 \times 9}{36} = 8900 \end{array} \right\} V_4 = 97160 \text{ kg.}$$

$$\left. \begin{array}{l} Hg = 106000 \\ Hp = 21350 \end{array} \right\} H_4 = 127350 \text{ kg.}$$

1/2 vão carregado (metade adjacente)

$$\left. \begin{array}{l} Vg = 88260 \\ Vp = 26845 \end{array} \right\} V_5 = 115105 \text{ kg.}$$

$$\left. \begin{array}{l} Hg = 106000 \\ Hp = 21350 \end{array} \right\} H_5 = 127350 \text{ kg.}$$

Peso proprio do encontro e superestrutura — (Fig. 11)

$$(g_5) \quad \text{Lage, long., travessinas etc: } 3915 \times 17.0 = 66.500 \text{ kg}$$

$$(g_9) \quad \text{Parede lateral} = 0,20 (10,0 + 5,5) \div 2 \times 4,5 \times 2.400 = 16.700 \text{ kg}$$

$$(g_8) \quad \text{Parede lateral} = 0,20 (1.25 + 1.75) \div 2 \times 5,5 \times 2.400 = 4.000 \text{ kg}$$

$$(g_3) \quad \text{Parede transversal} = \frac{0,20 (5,75 \times 5,9)}{2} \times 2.400 = 8.100 \text{ kg}$$

$$(g_{10}) \quad \text{Contraforte} = 0,20 \times 7,00 \times 0,60 \times 2.400 = 2.000 \text{ kg}$$

$$(g_1) \quad \text{Prolongamento do arco} = 0,40 \frac{(0,65 + 1,10)}{2} \times 8,00 \times 2.400 = 6.700 \text{ kg}$$

$$(g_2) \quad \text{Contraventamento} = \frac{0,30 \times 0,60 \times 5,5}{2} \times 2.400 = 1.200 \text{ kg}$$

$$(g_4) \quad \text{"Voute" da fundação} = \frac{(0,50 \times 1,20) + (2,00 \times 1,9)}{2} \times 2 \times 2.400 = 10.500 \text{ kg}$$

$$(g_6) \quad \text{Bloco da fundação} = \frac{(1,00 + 1,75)}{2} \times 5,50 \times 6,75 \times \frac{2.400}{2} = 61.000 \text{ kg}$$

$$(g_7) \quad \text{Enrocamento interno} = \frac{6,37 \times 5,30 \times 5,70}{2} \times 2.080 = 200.000 \text{ kg}$$

376.700 kg

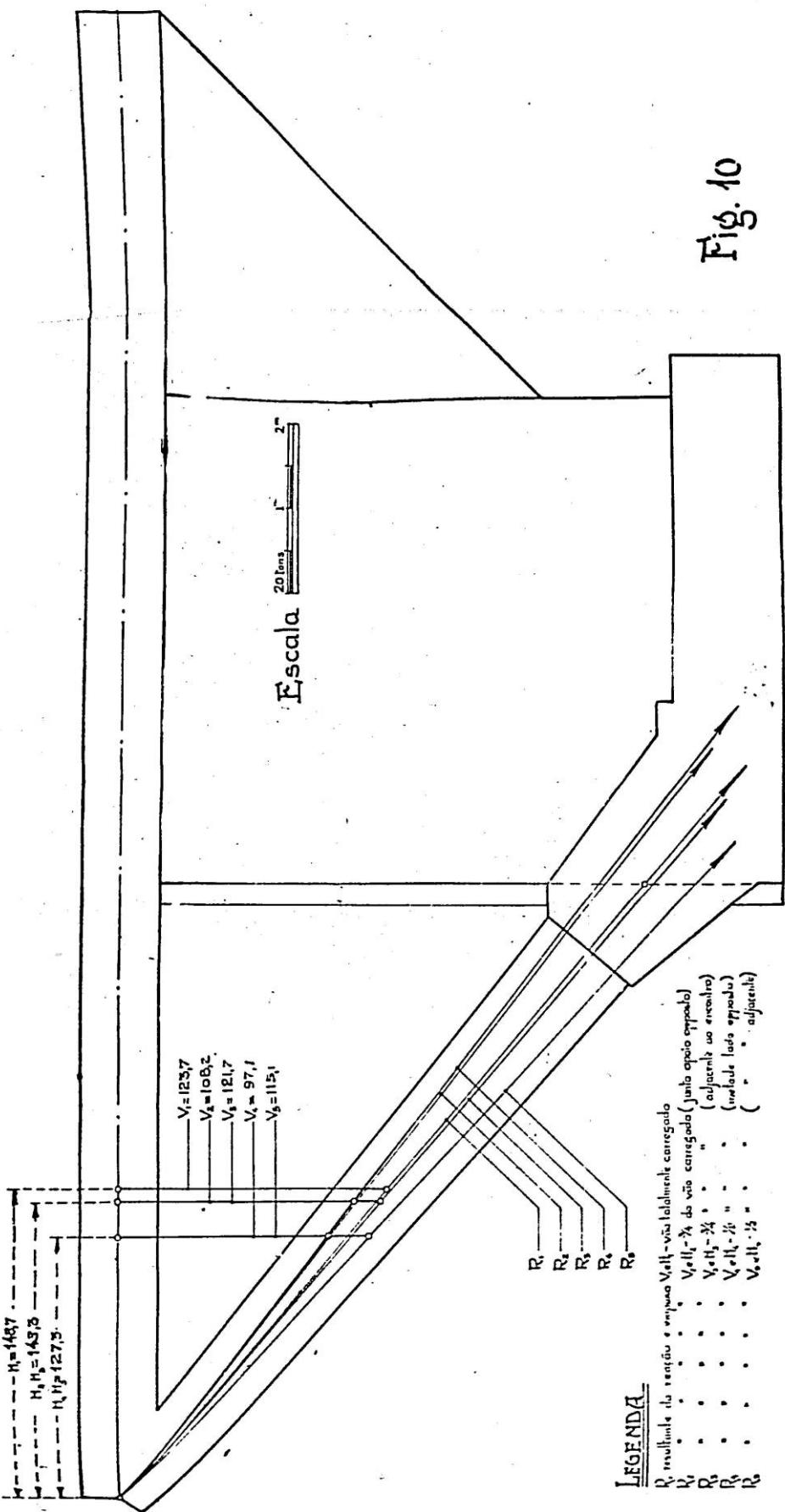


Fig. 10

Empuxos dos aterros:

Considerando primeiramente o empuxo sobre o bloco de fundação com 1,00 m. de terra molhada (a preamar):

$$\Phi = 25^\circ, \quad h = 1,00 \quad y = 1,00t.$$

$$E = \frac{1}{2} Wh^2 \tan^2 \left(45 - \frac{\phi}{2} \right) \quad \tan^2 (45^\circ - 12^\circ 5) = 0,406$$

$$W_1 = 1,00 \text{ t}$$

$$W_2 = 3 \times 1,8 \text{ t} = 5,4 \text{ t} \quad W_1 + W_3 + W_4 = (1,00 + 12,6 + 1,00)t = 14,6t$$

$$W_3 = 7 \times 1,8 \text{ t} = 12,6 \text{ t} \quad W_1 + W_2 = 6,4 \text{ t}$$

$$W_4 = 1,00 \text{ t}$$

$$E_a = \frac{14,6}{2} \times 0,406 = 2,96 \text{ t}$$

$$E_b = \frac{6,4}{2} \times 0,406 = \frac{1,29 \text{ t}}{4,25 \text{ t}}$$

Empuxo da parte secca sobre a parede do enrocamento:

$$h = 3,00 \text{ ms} \quad \Phi = 35^\circ \quad S = + 30^\circ \quad y = 1,8$$

$$E = \frac{\frac{1}{2} \times 1,8 \times 9 \times 0,67}{0,866 \left(1 + \sqrt{\frac{\sin 65^\circ \times \sin 5^\circ}{\cos^2 30^\circ}} \right)} = \frac{5,40}{1,52} = 3,6 \text{ t}$$

Empuxo de todo o aterro enxuto (a baixamar):

$$h = 4,00 \text{ ms} \quad \Phi = 35^\circ \quad S = + 30^\circ \quad y = 1,8$$

$$E = \frac{\frac{1}{2} \times 1,8 \times 16 + 0,67}{1,52} = \frac{9,65}{1,52} = 6,3 \text{ t}$$

Pressão da agua:

$$\frac{(8,00 + 6,70)}{2} \times 5,50 \times 1,30 = 52,3 \text{ t}$$

$$\text{Em metade do encontro} = \frac{52,3}{2} = \sim 26 \text{ t}$$

Com os valores destas forças fez-se a verificação da estabilidade dos encontros, como indicado nas figs. 11, 12 e 13.

Pelo mesmo methodo foi verificada a estabilidade dos pilares.

Nota:—As operações foram effectuadas a regua de calculo.

"Estacaria". As estacas num total de 153 foram armadas com quatro vergalhões de 7/8 ou 1", conforme o comprimento, e 2 arames retorcidos, de 3 milímetros, envolvendo aquelles, em espiral. As maiores estacas com 17 metros de comprimento pesam cerca de 5 toneladas. Para o calculo da néga foi empregada a formula de Eytelwein:

$$P = \frac{Q^2}{Q + q} \cdot \frac{h}{s} + Q + q$$

O traço do concreto foi de 1:2:2 com cimento "Incor", o que permittiu serem as estacas cravadas seis dias após sua confecção. Terminada a cravação, era quebrado o concreto das cabeças, para que expostos os vergalhões da armadura se conseguisse uma melhor amarração das estacas com os blocos das fundações. A penetração das estacas nos blocos foi de 1 metro, em média. Envolvendo todas as estacas até a altura da maré média fez-se enrocamento com pedra calcarea existente nas proximidades da obra.

A distribuição das estacas foi a constante da relação abaixo:

Estacaria das Fundações.

Encontro margem D	26 estacas	32 x 32 cms — 12,00 ms.
Pilar I	21 "	32 x 32 cms — 13,50 ms.
"	11 "	32 x 32 cms — 12,00 ms.
Pilar II	5 "	34 x 34 cms — 17,00 ms.
"	3 "	34 x 34 cms — 16,00 ms.
"	18 "	34 x 34 cms — 14,80 ms.
"	6 "	34 x 34 cms — 14,00 ms.
"	26 "	34 x 34 cms — 17,00 ms.
"	6 "	34 x 34 cms — 14,80 ms.
Encontro margem E	27 "	34 x 34 cms — 15,30 ms.
"	4 "	34 x 34 cms — 14,50 ms.

Resumo—58 estacas 32 x 32 — 727,50 ms.
95 " 34 x 4 — 1485,30 ms.

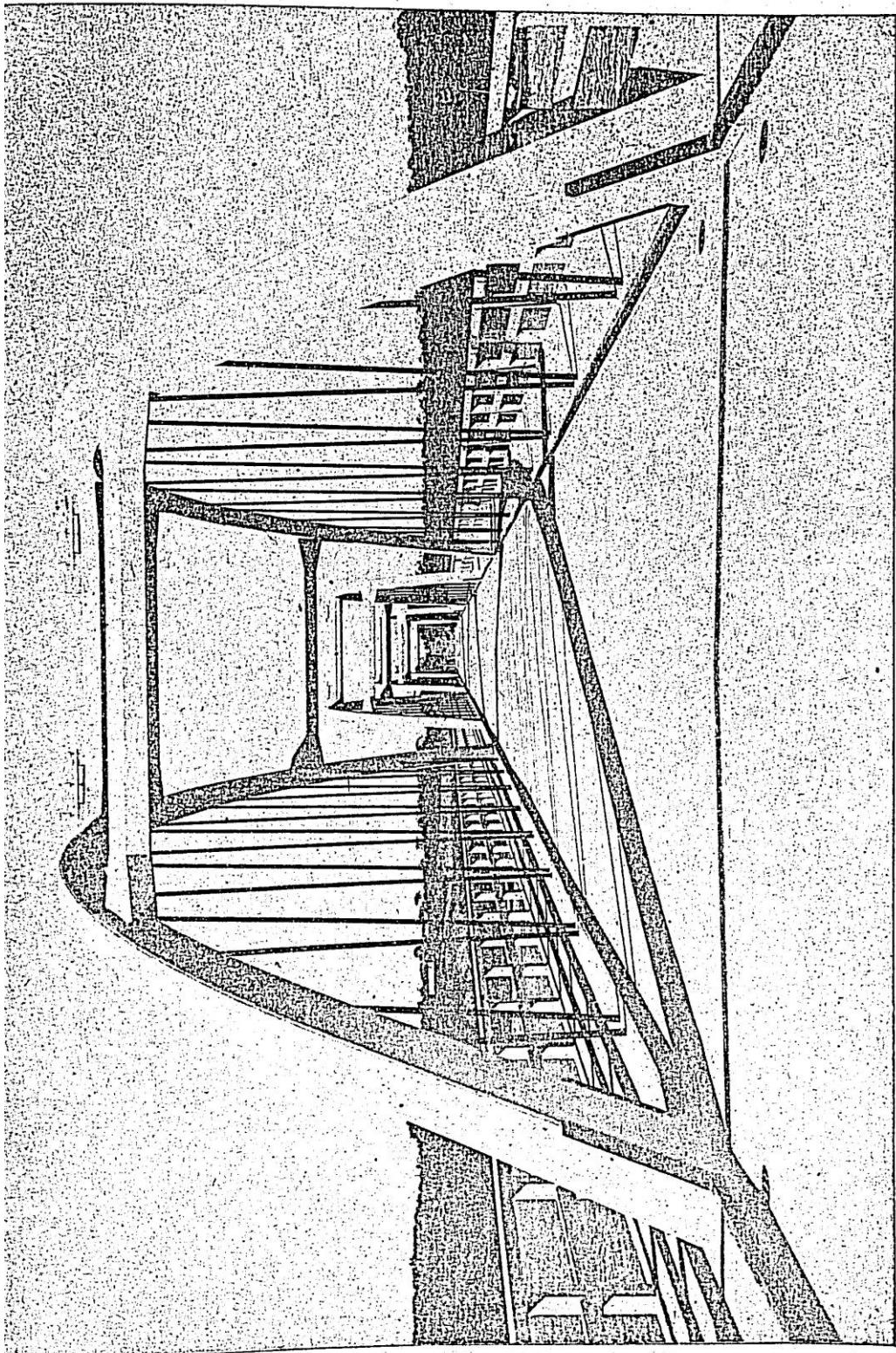
153 estacas TOTAL—2212,80 ms.

Articulações. A fig. 12 mostra o tipo de articulação empregada nos fechos dos arcos. Compõe-se de 6 vergalhões de aço de 2", com 3,00 metros de comprimento e disposição como indicada. Estribos de 3/8 soldados aos vergalhões.

O peso de cada articulação é de 307

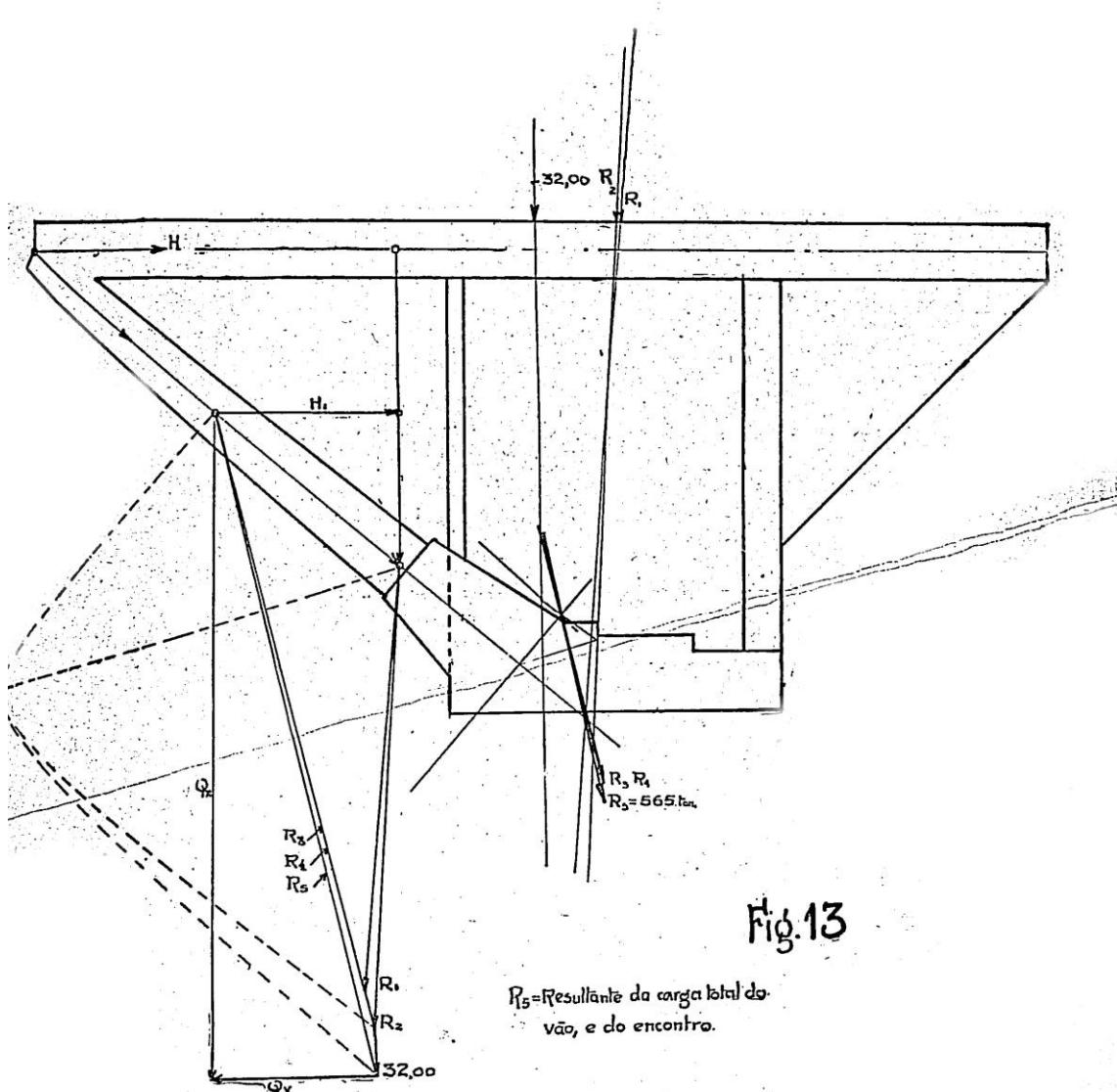
kilos. A secção de concreto é de 40 x 15 cms., e revestida com laminas de cobre.

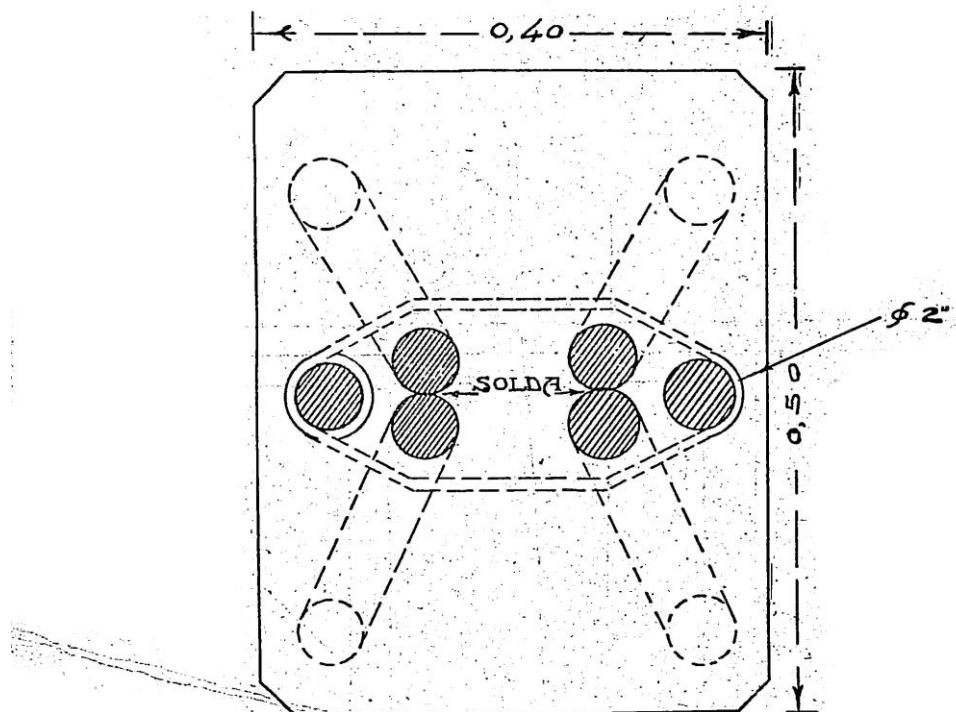
Articulações nas nascenças. Estas articulações são constituídas por duas barras de aço de 4" x 2" com 3,00 ms de comprimento e 8 vergalhões de 7/8" por 6,00 ms., convergindo no centro e fixados por estribos de 3/8" em todo o comprimento. Estas articulações têm igualmente a secção minima de concreto de 40 x 15 cms. (Fig. 13)



PONTE SOBRE O RIO SERGIPE

Vista da obra depois de concluída. Nota-se no primeiro plano a articulação entre a ponte e a estrada. Tudo o estrado





CORTE A-B

Fig. 14

CORTE A-B

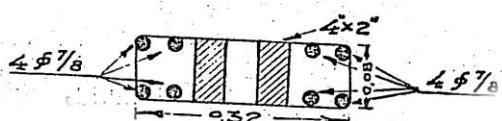
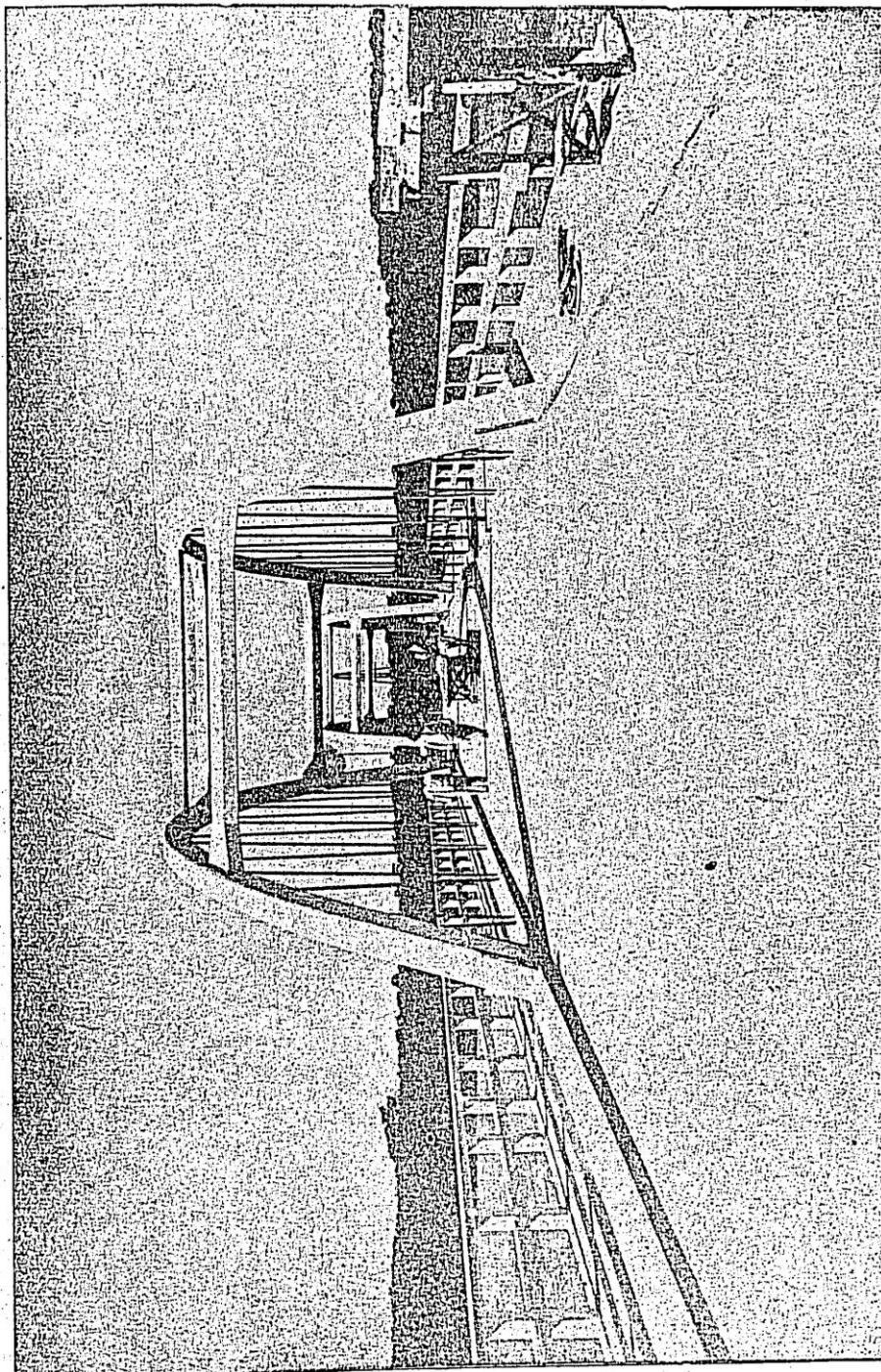


Fig. 15



PONTE SOBRE O RIO SERGIPE

Outra vista geral da ponte, depois de construída

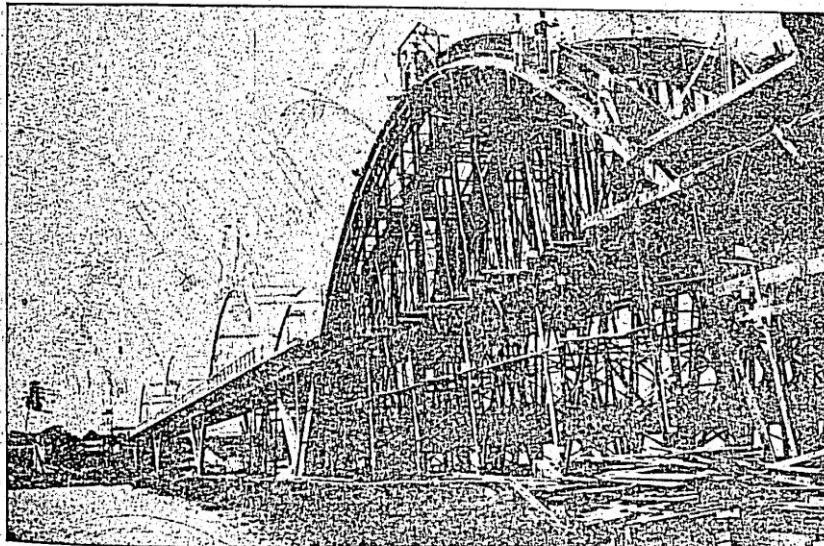
EXECUÇÃO

Iniciada à 7 de Março de 1933, ficou a ponte concluída a 5 de Dezembro do mesmo anno.

As photographias annexas mostram alguns aspectos da obra e detalhes da construção.

Começou esta pelo encontro da margem direita avançando por partes em direcção à margem esquerda. Fez-se inicialmente a provisoria para utilização do bate-estacas a vapor. Sobre esta pro-

visoria foram depois levantados os andainies para o assentamento das fórmulas. Concluidos o encontro e o primeiro pilar até á altura das nascenças, inclusive o respectivo trecho de estrado, procedeu-se á concretagem dos arcos do primeiro vão. Feito o decintramento destes, concretou-se a parte do taboleiro correspondente á corda de 36,00 ms., partindo-se das juntas de dilatação no centro do vão em direcção ás nascenças.



ASPECTO DA OBRA, MOSTRANDO O ESCORAMENTO DO ULTIMO ARCO

Os concretos empregados foram os seguintes:

- a) estacas — 1:2:2 cimento "Incor"
- b) arcos—1:2:2 super cimento Dycerhoff Doppel
- c) encontro, pilares e taboleiro—1:3:3 Cimento inglês Burham e nacional "Mauá".
- d) Camada de concreto simples: 1:4:5 Para as fórmulas foram empregadas

taboas de pinho do Paraná.

O peso da ponte é aproximadamente de 3.000 toneladas.

A estructura foi totalmente caiada a duas demãos.

Senido navegavel o rio Sergipe, foi totalmente removida a estacaria da provisoria.

Os atârros de acesso ficaram concluidos juntamente com a ponte, pelo que foi esta imediatamente aberta ao tráfego.

Açudagem e irrigação no Nordeste
Resenha dos serviços executados durante o 1.º trimestre
Estatística geral da Inspectoria de Séccas

(Continuação)

9 — SÃO GONÇALO

Municipio de Souza—Estado da Paraíba

Capacidade: 44.600.000 m³.

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Excavação em terra argilosa para abertura das cavas de fundação da barragem	199 m ³
Idem de corôas e areia	50 "
Idem de materiais arrastados pelas enchentes de 933 e 934	1.170 "
Atérro para enchimento das cavas e corpo da barragem	55.092 "
Concreto simples na fundação da cortina	22 "
Concreto armado na cortina	141 "
Impermeabilização da cortina	832 m ²
Alvenaria de pedra seca em grandes blocos no muro drrente a jusante da cortina	689 m ³
Drenos de manilha revestidos de pedra seca	393 m

Sangradouro:

Excavação em terra para o corte	159 m ³
Idem idem em rocha a fogo	1.333 "
Idem idem em piçarra a picaréta	953 "

Barragem vertedoura:

Idem, idem em piçarra a picaréta para a barragem vertedoura	159 "
---	-------

Tunel:

Perfuração do tunel em rocha a fogo numa distância de 83 m,	482 "
Idem, idem para retoque das bordas	372 "

Galeria da hombreira direita:

Excavação em piçarra a picaréta para abertura da cava de fundação da galeria da hombreira direita	351 "
Idem, idem em rocha a fogo	60 "

10 — CACHOEIRA

Municipio de Alagôa de Baixo — E. de Pernambuco

Capacidade: 6.000.000 m³.

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro para enchimento da fundação e construção do corpo	1.622 m ³
--	----------------------

11 — QUEBRA UNHAS

Municipio de Floresta — Estado de Pernambuco
Capacidade: 3.189.600 m³.

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro para construção do corpo da barragem	2.190 "
Enrocamento do talude de montante	2.538 "
Côstura em concreto armado	33 "

12 — ATERRO BARRAGEM PARNAMIRIM

Municipio Leopoldina — E. de Pernambuco
Capacidade: 5.715.700 m³.

SERVIÇOS EXECUTADOS

Foi construído um boeiro simples, capeado, de 1,m00 x 1,m50, com 94 m³. de alvenaria, e foi reparada a barragem que as enchurradas muito damnificaram.

13 — VALENTE

Municipio de Jacuipe — Estado da Bahia
Capacidade: 15.000.000 m³.

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Excavação nas fundações	67 m ³
Excavação em furos de sondagem	262 "
Idem, nos empréstimos	7.269 "
Atérro para o enchimento das cavas e corpo da baragem	5.234 "
Extração de pedra	100 "
Transporte de material excavado dos empréstimos	1.026 "

Serviços preparatórios:

Roçada em capoeira na bacia hidráulica	40.000 m ²
Idem na área dos empréstimos	7.100 "

NOTA: Sendo o material dos empréstimos de grande teor em argila, o atérro para a construção da barragem é obtido misturando-o convenientemente com pequenas pedras.

14 — COITE'

Municipio de São Paulo—Estado de Sergipe
Capacidade: 1.000.000 m³.

SERVIÇOS REALIZADOS

Barragem:

Excavação em terra argilosa	632 m ³
Idem nos emprestimos	950 "
Idem em schisto	377 "
Idem em pedra	86 "
Expurgo do schisto das fundações	167 "
Atérro para enchimento das cavas e construcção do corpo da barragem	750 "
Transporte de material excavado para a barragem	1.382 "
Transporte do schisto excavado	110 "
Idem da piçarra	92 "
Idem, dos lajões para revestimento do talude	36 "

NOTA: Trata-se dumá reconstrucção de parte destruída.

15 — MACAHUBAS

Municipio de Macahubas — E. da Bahia
Capacidade: 30.487.350 m³.

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Excavação e transporte de terra para a barragem	2.185 m ³
Atérro para o énchimento das cavas e corpo da barragem	2.185 "
Preparo dos taludes	2.020 m ²

II — AÇUDES EM COOPERAÇÃO COM PARTICULARES.

A) INICIADOS

1 — CAIÇARA

Municipio de Bôa Viagem — E. do Ceará

Proprietário: José Queiroz Sampaio

Capacidade: 538.000. m³

Orçamento: 102.097\$750

Premio: 51.148\$875

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	1.009 m ³
Atérro, fundação e corpo	1.452 "

2.— RETIRO

Municipio de Morada Nova — E. do Ceará.

Proprietaria: Da. Maria A. Chaves Leitão

Capacidade : 3.605.875 m³

Orçamento : 305:430\$132

Premio : 152:715\$066

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundações	3.947 m ³
Atérro, corpo e fundação	20.705 "

B) PROSSEGUITOS

1— ACCIOLY

Municipio de Icó — Estado do Ceará

Proprietario: Dr. Thomaz Pompeu P. Accioly

Capacidade : 3.939.580 m³

Orçamento : 329:583\$530

Premio : 164:791\$765

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro, corpo e fundação	557 m ³
--------------------------------	--------------------

2— AÇUDINHO

Municipio de Baturité — E. do Ceará

Proprietario: Alfredo Dutra de Souza

Capacidade : 764.250 m³

Orçamento : 186:341\$746

Premio : 83:505\$129

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro, corpo e fundação 5.675 m³

3 — CESARIO

Municipio de Maranguape — E. do Ceará

Proprietário: Alvaro Cunha Mendes

Capacidade : 511.480 m³

Orçamento : 177.715\$028

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro, corpo e fundação 1.108 m³

4 — CORDEIRO

Municipio de Soure — Estado do Ceará

Proprietário: Luiz Cordeiro de Miranda

Capacidade : 2.092.600 m³

Orçamento : 162.061\$319.

Premio : 81.030\$659

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro, fundação e corpo 3.483 m³

Sangradouro

Corte 958 "

5 — FARIAS

Municipio de Canindé — Estado do Ceará

Proprietário: Alfredo Farias

Capacidade : 1.479.632 m³

Orçamento : 266.456\$327

Premio : 133.228\$163

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação 3.065 m³

Atérro, fundação e corpo 2.953 "

6 — GRAÇA

Municipio de Icó — Estado do Ceará

Proprietario: Antonio Pereira Graça

Capacidade : 833.000 m³

Orçamento : 133:003\$245

Premio : 66:501\$622

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	3.353 m ³
Atérro, fundação e corpo	5.937 "

7 — INGA'

Municipio de Pentecostes— E. do Ceará

Proprietario: Edgard Brazilian Mendonça

Capacidade : 1.200.193 m³

Orçamento : 292:605\$102

Premio : 146:302\$551

SERVIÇOS EXECUTADOS

Foram de pequena importancia neste trimestre.

8 — ITAPEMIRIM

Municipio de Soure — Estado do Ceará

Proprietario: João Lícino Nunes

Capacidade : 790.707 m³

Orçamento : 197:169\$083

Premio : 98:584\$543

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundações	125 m ³
Atérro, fundação e corpo	816 "

9 — JOÃO DE SA'

Municipio de Sant'Anna do Acarahu — E. do Ceará

Proprietario: José Leopercio Junior

Capacidade : 2.077.400 m³

Orçamento : 355:689\$780

Premio : 177:844\$890

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	646 m ³
Atérro, fundação e corpo	14.385 "

10 — LEOCADIO

Município de Soure — Estado do Ceará

Proprietário: Napoleão Leocadio Lima

Capacidade : 675.827 m³

Orçamento : 204:139\$434

Prêmio : 102:069\$717

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	470 m ³
Atérro, fundação e corpo	1.028 "

11 — MINGUAU

Município de Soure — E. do Ceará

Proprietário: Valdevino Gonçalves Góes

Capacidade : 1.463.400 m³

Orçamento : 95:464\$981

Prêmio : 47:732\$490

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	340 m ³
Atérro, fundação e corpo	1.710 "

Sangradouro:

Corte	1.205 "
-------------	---------

12 — MOYSÉS

Município de Pacatuba — E. do Ceará

Proprietário: Moysés Ferreira Azevedo

Capacidade : 1.605.200 m³

Orçamento : 235:665\$930

Prêmio : 117:832\$965

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	827 m ³
Atérro, fundação e corpo	7.110 "

SETEMBRO DE 1934

INSPECTORIA DE SECCAS

PAGINA 143

Sangradouro:

Corte 875 "

13 — NOVA HOLLANDA

Municipio de Limoeiro — E. do Ceará

Proprietario: João Braziliense

Capacidade : 3.580.360 m³

Orçamento : 490:340\$267

Premio : 200:000\$000

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação 636 m³
Atérro, fundação e corpo 3.638 "

NOTA: Em virtude da modificação do projecto do açude, a sua construcção ficou paralysada a partir de 1.^º de Fevereiro.

14 — PENEDO

Municipio de Maranguape — Estado do Ceará

Proprietario: Manoel Paula Cavalcante

Capacidade : 3.062.100 m³

Orçamento : 604:996\$680

Premio : 200:000\$000

SERVIÇOS EXECUTADOS

Não houve serviço apreciável.

15 — PINHEIRO

Municipio de Jaguaripe Mirim — E. do Ceará

Proprietario: Dr. Brasil Pinheiro

Capacidade : 1.168.320 m³

Orçamento : 270:830\$461

Premio : 135:415\$230

SERVIÇOS EXECUTADOS

Não houve serviço apreciável neste trimestre.

16 — PIRAJU'

Municipio de Maranguape — E. do Ceará
 Proprietario: Manoel Guédes Martins
 Capacidade : 2.609.340 m³
 Orçamento : 403.470\$351
 Premio : 200.000\$000

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	239 m ³
Atérro, fundação e corpo	4.160 "

17 — SANTA FE'

Municipio de Limoeiro — E. do Ceará
 Proprietario: Francisco Celestino da Costa
 Capacidade : 1.103.200 m³
 Orçamento : 106.878\$608
 Premio : 53.439\$304

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atérro, fundação e corpo	6.537 m ³
Sangradouro:	
Corte	1.216

18 — TAMANCA

Municipio de Aracoiaba — E. do Ceará
 Proprietario: Cirilino Almeida Pimenta
 Capacidade : 1.284.656 m³
 Orçamento : 203.834\$099
 Premio : 101.917\$049

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação	1.351 m ³
Atérro, fundação e corpo	5.819 "

19 — TRONCO

Municipio de Baturité — E. do Ceará
 Proprietario: Thomaz Nunes Cavalcante
 Capacidade : 937.184 m³
 Orçamento : 322.678\$415
 Premio : 161.339\$207

SETEMBRO DE 1934

INSPECTORIA DE SECCAS

PAGINA 145

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Atêrro, fundação e corpo 32 m³

Sangradouro:

Corte 2.127 "

20 — ALAGOA DE CIMA

Municipio de S. João do Cáriry — E. da Parahyba

Proprietario: Dr. Pedro Tavares de Mello Cavalcante

Capacidade : 7.065.039 m³

Orçamento : 378.479\$824

Premio : 189.239\$912

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação 836 m³

Atêrro, fundação e corpo 2.695 "

21 — FLORENCIO

Municipio de Mossoró — E. do R. Grande do Norte

Proprietario: Antonio Florencio de Almeida

Capacidade : 690.840 m³

Orçamento : 184.372\$771

Premio : 92.186\$385

SERVIÇOS EXECUTADOS

Barragem:

Abertura de fundação 254 m³

Atêrro, fundação e cava 5.589 "

Sangradouro:

Corte 1.596 "

22 — EDUARDO

Municipio de Sant'Anna do Mattos — E. do R. Grande do Norte

Proprietario: Eduardo Gurgel Valente Vianna

Capacidade : 518.980 m³

Orçamento : 136.905\$325

Premio : 68.052\$662

SERVIÇOS EXECUTADOS

Não houve serviço apreciável neste trimestre.

(Continua)

Ligeiros commentarios ao quadro de Assistencia Medica da Inspectoria Federal de Obras Contra as Seccas, no mez de Agosto de 1934

Conforme se verifica dos dados estatisticos ao lado, referentes ao mez de Agosto do corrente anno, permanece inalterado o estado sanitario das diversas construções da Inspectoria de Seccas.

A' excepção do impaludismo, cujo numero de casos novos é ainda avultado no Piauhi e na zona norte do Ceará, si bem que já em declinio no 1.^o Districto, nenhum outro mórbus tem assumido fôros de epidemia, junto ás mesmas construções.

Com relação aos casos notificados no 1.^o Districto e aos obitos delles decorrentes, a sua quasi totalidade constatou-se em torno do reservatorio de "Forquilha", onde a maioria da população, além de estranha ao operariado da Inspectoria, se encontra em estado de completa indigenicia. Não obstante, tem o Serviço Medico-Prophilactico cuidado patrioticamente desses desvalidos, com a necessaria assistencia, decorrendo o obituário alludido mais da deficiente e impropria alimentação de que dispõem, do que da infecção malarica sob cuja rubrica vem registado. O operario, porém, devidamente alimentado e mais affeito, pela educação sanitaria, ás medidas prophilacticas, resiste de pé á infecção, quasi sempre comparecendo ao trabalho, restabelecendo-se dentro de poucos dias.

Intensa tem sido a quininização dos habitantes dos nucleos operarios onde grassa o impaludismo. No Primeiro Districto, elevou-se a 28.665 o número de dó-

ses preventivas de chloridrato de quinino distribuidas neste mez, afóra a grande còpia de immunizações por via parenteral.

Doenças contagiosas outras vêm-se registando em proporções quasi inapreciaveis. Com relação á variola e ás doenças do grupo tipico-paratiphico, continuam os vários serviços gozando de completa immunidade, tendo sido effectuadas contra essas infecções, respectivamente, 883 e 319 vaccinações. O decréscimo de immunizações contra essas doenças justifica-se pelo simples facto de já se acharem os nucleos operarios devidamente immunizados em a quasi totalidade de seus habitantes.

No Serviço clínico propriamente dito, foram attendidas 4.458 pessoas, avialdas 7.191 receitas, applicadas 2.689 injecções, feitos 7.924 curativos e 76 pequenas intervenções cirurgicas.

Baixo tem sido o coefficiente de mortalidade em todos os serviços da Inspectoria de Seccas. Assim é que, durante o mez de Agosto, se registaram 44 obitos, dos quaes 23 por doenças contagiosas, sendo 5 em adultos e 18 em crianças. Em relação ao Primeiro Districto, os corespondentes de mortalidade por 10.000 habitantes foram em obitos geraes e por doenças contagiosas, respectivamente, 31, 7 e 20,3.

O quadro ao lado bem expressa, pois, a actividade com que prossegue o Serviço Medico-Prophilactico da Inspectoria, no que se refere á sua importante finalidade: a saúde do seu operariado.

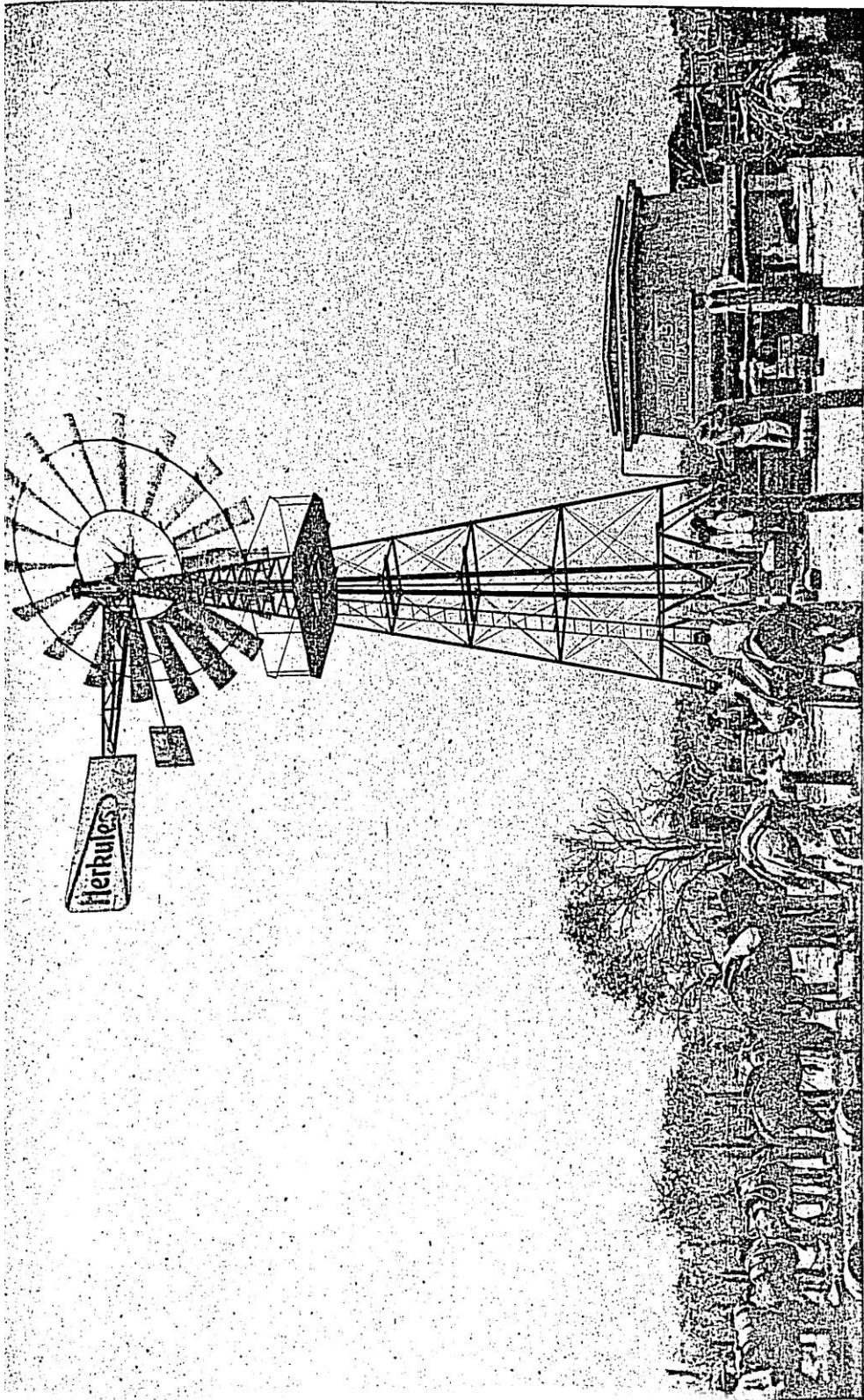
**Organizámos a tabela abaixo sobre capacidade dos silos, em relação ao
diametro, número de animais e dias de alimentação**

Altura em metros	2 mts 50 de diâmetro		3 mts. de diâmetro		3 mts 50 de diâmetro		4 mts. de diâmetro		4 mts 50 de diâmetro		5 mts. de diâmetro	
	Volumem mts ³	Toneladas										
6	29	17	35	42	25	34	57	34	35	75	45	60
6,5	31	18	37	46	27,6	39	62,5	37,5	39	81,6	49	65
7	31	19,5	39	49,5	29,6	42	67	40	42	88	53	70
7,5	36,5	22	45	53	31,7	45	72	43	45	94	56,5	75
8	39	23,5	48	50,5	33,8	48	76	46	48	100	60	79
8,5	41,5	25	50	60	36	51	81,7	49	51	106,7	61	85
9	44	26,5	53	63,5	38	54	86	52	54	113	67,8	90
9,5	46,5	28	56	67	40	57	91	51,8	57	119	71,5	95
10	49	29,5	60	70	42	60	96	57,7	60	125	75	100

O quadro acima foi calculado na base de 600 lbs. de forragem compreendida por mts³ e 15 kilos de ração para bovinos adultos, havendo, em cada caso, uma descarga diária de 0,10 min., para evitar perda por apodrecimento.

ASSISTENCIA MEDICA DA INSPECTORIA FEDERAL DE OBRAS CONTRA AS SECCAS
DADOS ESTATISTICOS RELATIVOS AO MEZ DE AGOSTO DE 1934.

ESPECIFICAÇÃO	1.º Distrito	2.º Distrito	Bahia	Permanbuco	Piauhy	S. Gonçalo	Piranhas	Total
Pessoas atendidas (consultas)	2.209	4.780	—	206	499	250	514	4.458
Recélos avindos	3.138	2.277	—	—116	563	—262	535	7.191
Pequenas intervenções cirúrgicas	6	38	—	—5	—4	10	13	76
Injeções applicadas	1.004	318	—	32	97	155	483	2.089
Cantilhos	4.076	4.082	—	61	50	603	4.152	7.024
Quinilizações	—	—	—	—	—	—	—	—
Vacinações anti-typhico-paratyphico injectáveis completas	638	35	—	—	—	43	—	716
Vacinações anti-typho-dysentericus	—	231	—	45	—	—	43	319
Vacinações anti-variolicas	198	249	50	28	22	—	336	883
Totalidade de óbitos	28	3	—	1	2	6	3	43
Óbitos por doenças contagiosas (adultos)	5	—	—	—	—	—	—	5
Óbitos por doenças contagiosas (crianças)	13	1	—	1	—	—	3	18
Casos de variole	—	—	—	—	—	—	—	—
Hospitalizados	1	3	—	—	—	1	11	16
Casos do grupo typho-paratyphico	—	—	—	—	—	—	—	—
Casos de dysentericus	25	16	—	—	1	5	3	50
Impaludismo	189	2	—	—	73	3	1	208
Acidentados	17	34	3	18	—	5	43	120
Diétas ministradas	20	35	—	1	—	—	—	56
Rússas construídas	2	19	—	1	—	—	4	26
DESPESAS:								
Pessoal	11.609\$500	8.494\$000	10.000\$000	2.170\$000	1.820\$000	2.310\$500	4.073\$000	31.147\$000
Material	4.157\$788	1.975\$000	—	65\$000	931\$35	—	755\$300	6.165\$923
TOTAL	15.767\$288	8.691\$500	9.000\$000	2.235\$000	2.761\$345	2.310\$500	4.828\$300	37.553\$923



POÇO PÚBLICO "TERRA SANTA", NO MUNICÍPIO DE PAIXÃO VERDE, DO ESTADO
DO RIO GRANDE DO NORTE Perfurado em 1938 Instalado em 1932

1.500 litros

5.000 litros

Vasão horaria
Capacidade do reservatorio

**Serviço de perfuração de Poços da Inspectoría Federal
de Obrás Contra as Seccas, no mez de Agosto de 1934**

INICIO:

Estado do Ceará

"CAMPOS",	no municipio de Limoeiro
"JOÃO MOTTA",	no município de Quixadá
"RIACHO DA AREIA",	no município de S. B. das Russas
"PITAGUARY 2.º",	no município de Maranguape
"BULCÃO",	no município de Arraial

No Estado de Pernambuco

"ALAGOA DE BAIXO",	no municipio do mesmo nome
--------------------	----------------------------

No Estado do Rio G. do Norte

"BARAÚNA",	no município de Mossoró
------------	-------------------------

No Estado da Bahia

"JUREMA",	no município de Juazeiro
-----------	--------------------------

PROSSEGUIMENTO:

No Estado do Ceará

"N. S. DE LOURDES",	no município de Pacoti
"ROBERTO",	no município de Maranguape
"CYRO",	no município de Fortaleza

No Estado do R. Grande do Norte

"TABOLEIRO ALTO",	no município de Mossoró
"MATADOURO 3.º",	no município de Assú
"8 N POÇO DO MAJOR",	no município de Macau
"9 N BAIXINHA",	no município de Tóros

CONCLUSÃO:

No Estado do Ceará

"QUEIMADA GRANDE",	no município de Limoeiro
"CAVIS",	no município de Fortaleza
"CIDADE DO ARRAIAL",	no município de Arraial
"PARAIZO DAS SELVAS",	no município de Fortaleza
"JOÃO MOTTA",	no município de Quixadá

No Estado do R. Grande do Norte

"6 N VERTENTES",
"7 N FAGUNDES",

no municipio de Mossoró
no municipio de Angicos

No Estado de Sergipe

"POSTO AGRICOLA",

no municipio de Itabaiana

INSTALLAÇÃO CONCLUIDA:

"2 N CABORÉ",

no municipio de Angicos, do Estado do
Rio Grande do Norte

Cárcateristicos dos poços concluidos:

QUEIMADA GRANDE

Proprietario	Joaquim Evaristo Gadelha
Profundidade	42,30 m
Revestimento com tubos de 0,m15.	10,00 "
Nivel dynamico	12,30 "
Nivel estatico	9,30 "
Vasão horaria	4.500 litros
Qualidade da agua	Dôce.

Camadas atravessadas:

Argila	0,80 m
Rocha decomposta	3,50 "
Calcareao	3,70 "
Argila	1,30 "
Rocha decomposta	11,70 "
Calcareao	15,00 "
Rocha decomposta	6,30 "

Agua encontrada:

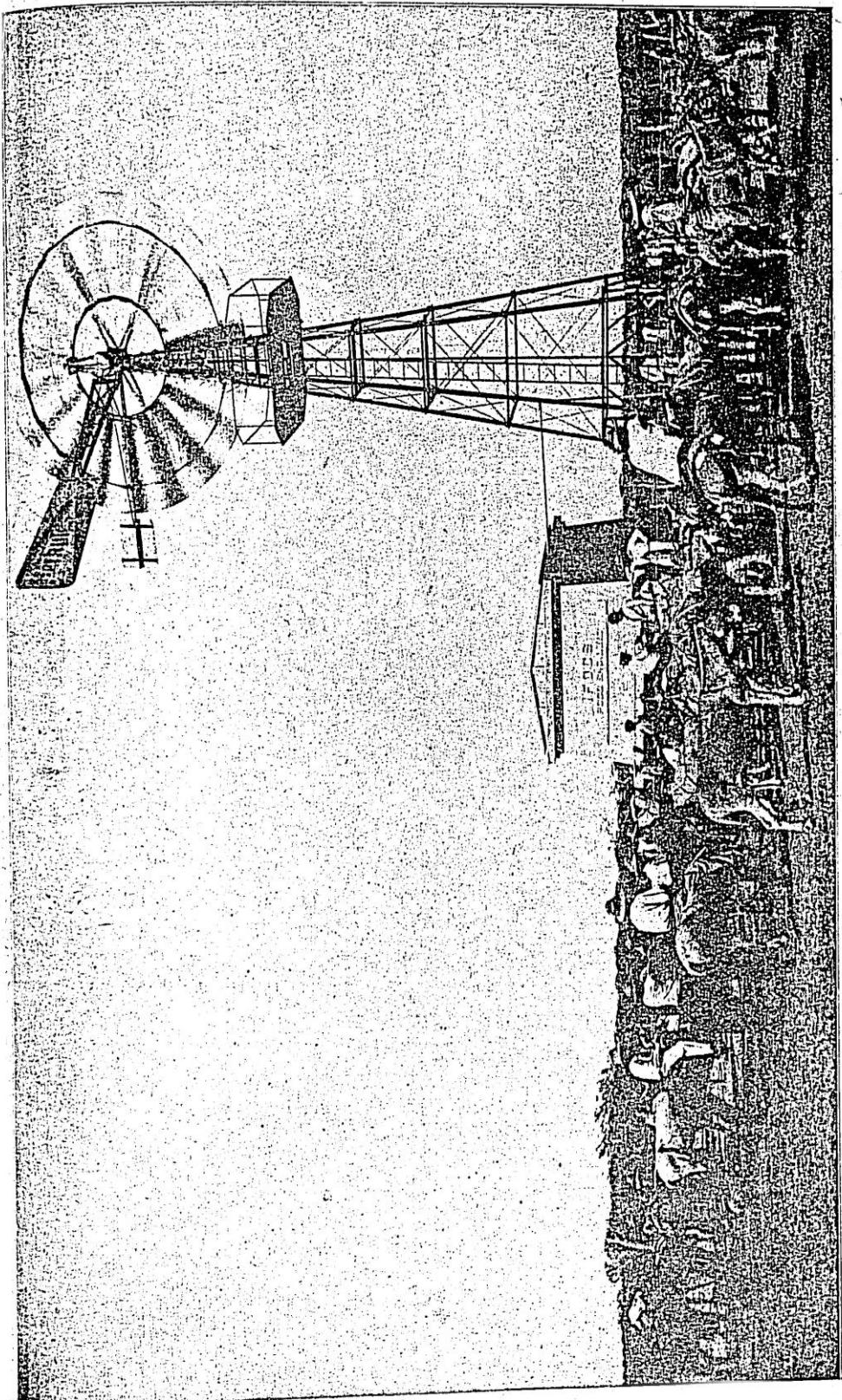
Escassa, á profundidade de	12,00 m
Abundante, á profundidade de	39,80 "

Despesas:

Por conta da Inspectoria ..	616\$500
Por conta do proprietario ..	1:156\$000

1:772\$500

Custo do metro perfurado = 41\$930



POÇO PÚBLICO "SÃO LUIZ", NO MUNICÍPIO DE BAIXA VERDE, DO ESTADO DO RIO
GRANDE DO NORTE

Perfurado em 1929 — Instalado em 1932

Vasão horaria 1.400 litros

Capacidade do reservatorio 10.000 litros

CAVIS

Proprietario	Cavis S/A
Profundidade	60,00 m
Revestimento com tubos de 8"	35,00 "
Nivel dynamico	34,00 "
Nivel estatico	3,00 "
Vasão horaria	3.000 litros
Qualidade da agua	Doce

Camadas atravessadas:

Areia	0,50 m
Argila arenosa	4,00 "
Rocha decomposta	10,00 "
Argila	6,00 "
Rocha decomposta	29,00 "
Rocha compacta	10,50 "

Agua encontrada:

Escassa, á profundidade de 19,00 m
 Abuandante á " de 40,00 "

Despesas:

Por conta da Inspectorio ..	2:374\$000
Por conta do proprietario ..	2:903\$100

	5:277\$100

Custo do metro perfurado .. =87\$951

CIDADE DO ARRAIAL

Proprietario	Prefeitura Municipal
Profundidade	19,00 m
Revestimento com tubos de 8"	9,50 "
Nivel dynamico	13,00 "
Nivel estatico	3,00 "
Vasão horaria	2.300 litros
Qualidade da agua	Dóce

Camadas atravessadas:

Terra argilosa	7,00 m
Rocha décomposta	2,20 "
Areia grossa	0,50 "
Rocha branda	5,30 "
Rocha rigida	1,00 "
Areia grossa	0,50 "
Rocha compacta	2,50 "

Aqua encontrada:

Escassa, á profundidade de ... 9,20 m.
Abundante á " de 16,00 "

Despesas:

Por conta da Inspectoria	661\$400
Por conta do proprietario	799\$100
<hr/>	
	1:460\$500
Custo do metro perfurado	= 76\$868

PARAIZO DAS SELVAS

Proprietario	Manoel Gonçalves dos Santos
Profundidade	50,00 m
Revestimento com tubos de 0,m15	35,00 "
Nivel dynamico	40,00 "
Nivel estatico	9,00 "
Vasão horaria	3.000 litros
Qualidade da agua	Dóce

Camadas atravessadas:

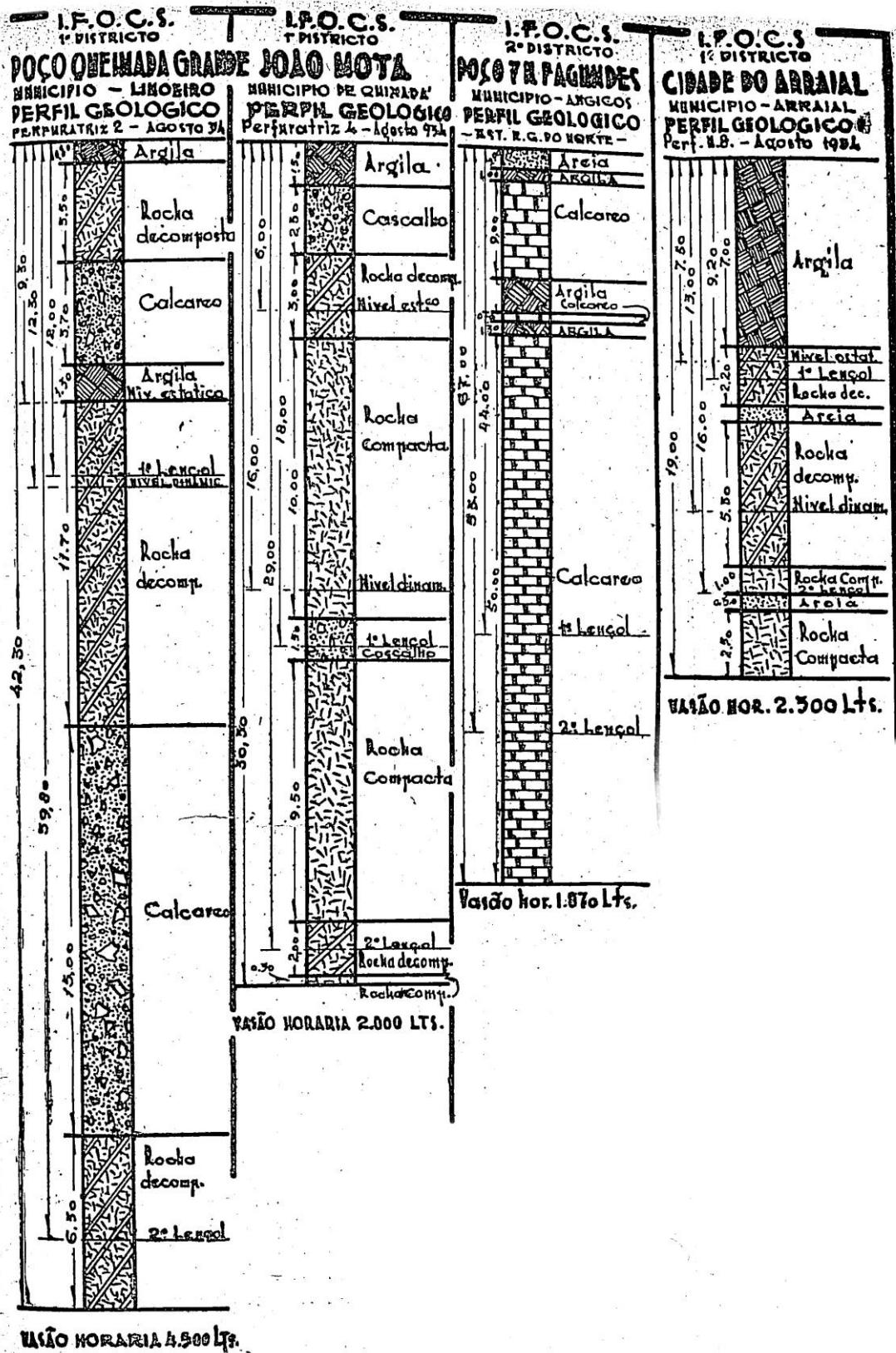
Areia	0,30 m
Argila	8,00 "
Arenito duro	6,00 "
Argila com seixos	8,00 "
Rocha decomposta	12,70 "
Rocha compacta	5,00 "
Rocha decomposta	9,00 "
Rocha compacta	1,00 "

Aqua encontrada:

Em quantidade apreciavel, á profundidade de ... 20,00m
Abundante, á profundidade de ... 43,00 "

Despesas:

Por conta da Inspectoria	1:554\$900
Por conta do proprietario	1:766\$900
<hr/>	
	3:321\$800
Custo do metro perfurado	= 66\$436



BOLETIM DA INSPECTORIA DE SÉCCAS

SETEMBRO DE 1934

INSPECTORIA DE SECCAS

PAGINA 151

JOAO MOTTA

Proprietario	Dr. João Motta
Profundidade	30,30 m
Revestimento com tubos de 0,m20	7,00 "
Nivel dynamico	16,00 "
Nivel estatico	6,00 "
Vasão horaria	2.000 litros
Qualidade da agua	Salôbra

Camadas atravessadas:

Terra argilosa	1,50 m
Cascalho	2,50 "
Rocha decomposta	3,00 "
Rocha compacta	10,00 "
Cascalho	1,50 "
Rocha compacta	9,50 "
Rocha decomposta	2,00 "
Rocha compacta	0,30 "

Agua encontrada:

Pouca, á profundidade de ..	18,00 m
Abundante " de ..	29,00 "

Despesas:

Por conta da Inspectoria ..	870\$000
Por conta do proprietario ..	811\$000
	1:681\$000
Custo do metro perfurado :	= 55\$478

6 N VERTENTES

Proprietario	Estado do R. Grande do Norte
Profundidade	105,00 m
Revestimento com tubos de 6"	39,50 "
Nivel dynamico	60,00 "
Nivel estatico	18,00 "
Vasão horaria	2.100 litros
Grau hydrotimetrico	48
Qualidade da agua	Calcarea

Camadas atravessadas:

Rocha calcarea	8,00 m
Argila	4,00 "
Rocha calcarea	13,00 "

Argila	2,00 "
Rocha calcarea	41,00 "
Argila	14,00 "
Rocha calcarea	23,00 "

Foram aproveitados dois lençóis,
às profundidades respectivas de
38 e 86 metros.

Despesas:

Por conta da Inspectoria ..	2.862\$732
Por conta do proprietario ..	3.748\$532
<hr/>	
	6.611\$264

7 N FAGUNDES

Proprietario	Estado do R. Grande do Norte
Profundidade	67,00 m
Revestimento com tubo de 6"	30,00 "
Nivel dynamico	53,00 "
Nivel estatico	43,00 "
Vasão horaria	1.870 litros
Grau hydrotimetrico	27
Qualidade da agua	Calcarea

Camadas atravessadas:

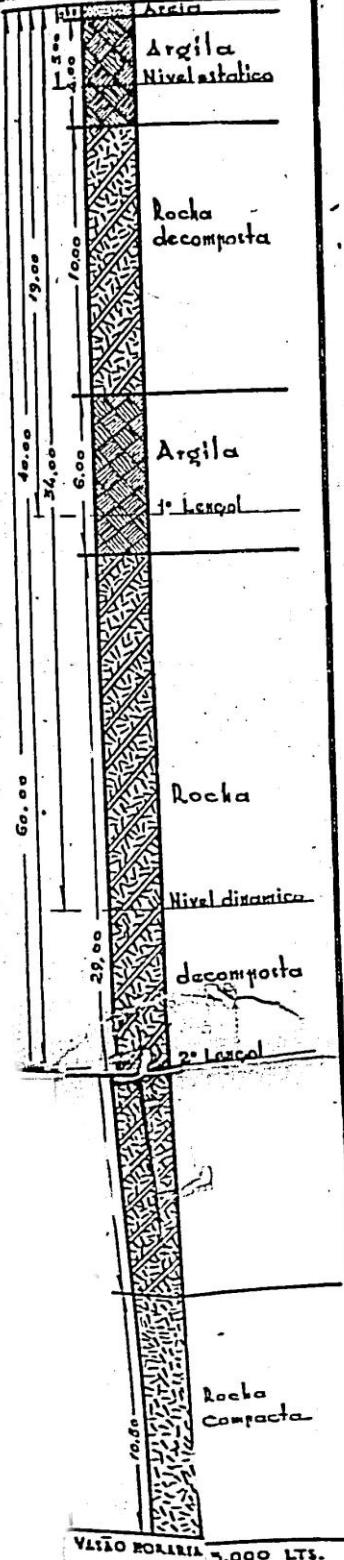
Areia	2,00 m
Argila	1,00 "
Calcereo	9,00 "
Argila	3,00 "
Calcereo	0,70 "
Argila	1,30
Calcereo	50,00 "

Foi aproveitado um lençol, à
profundidade de 53,m00.

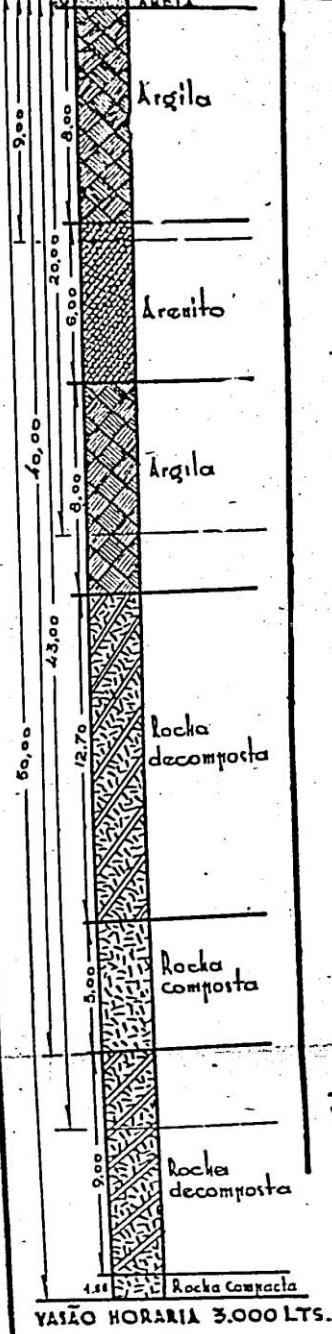
Despesas:

Por conta da Inspectoria ..	4.142\$194
Por conta do Estado	7.157\$794
<hr/>	
	11.299\$988
Custo do metro perfurado	= 168\$657

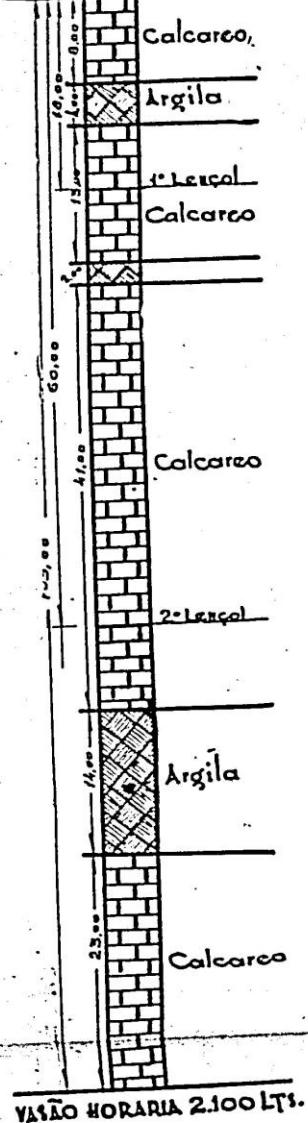
I.F.O.C.S.
1º DISTRITO
POÇO CAVIS
MUNICÍPIO DE FORTALEZA
PERFIL GEOLOGICO
PERFORATRIZ 7 - AGOSTO 934



I.F.O.C.S.
1º DISTRITO
POÇO PARTICULAR PARAÍZO DAS SELVAS
MUNICÍPIO - FORTALEZA
PERFIL GEOLOGICO
PERFORATRIZ 30 - AGOSTO 934



I.F.O.C.S.
2º DISTRITO
POÇO 6H VERTENTES
MUN. - MOSSORÓ - R.G. DO NORTE
PERFIL GEOLOGICO



POSTO AGRICOLA

Proprietario	União
Profundidade	23,50 mts.
Revestimento com tubos de 6" ...	6,50 "
Nivel dynamico	22,50 "
Nivel estatico	12,50 "
Vasão horaria	1000 litros
Qualidade da agua	Potavel

Camadas atravessadas

Terra	6,00 mts.
Rocha decomposta	1,00 "
Rocha compacta	16,50 "

Despesas:

Por conta da Inspetoria	3:645\$450
Por conta do Interessado	4:573\$000
	<hr/>
	8:218\$450

Custo do metro perfurado = 394\$721

As classificações das camadas atravessadas pelas perfurações estão sendo feitas pelos respectivos perfuradores sob o aspecto da sua maior ou menor dureza ou por outros caracteres physicos facilmente reconheciveis.

A classificação geologicamente exacta será feita por technico habil logo que comece a ser executado, systematicamente, o plano geral do serviço em preço, ora em elaboração.

Movimento do pessoal durante o mez de Setembro de 1934

APRESENTAÇÃO:—No dia 8 de Setembro, apresentou-se à Secção Central da Inspectoría, no Rio de Janeiro, o engenheiro Roberto Miller, por ter sido dispensado, a pedido, da Comissão de Estradas de Rodagem Federaes, a cujo serviço se achava.

FERIAS:—Foram concedidas as seguintes:

De 30 dias, relativas a 1933 e 1934:

- ao conductor de 2.^a classe do Primeiro Districto João Baptista Demetrio de Souza.
- ao auxiliar do Primeiro Districto Arthur de Carvalho Magalhães (interpolladas).
- ao auxiliar da comissão de Piranhas Francisco Robouças.

—ao feitor geral do Segundo Distrito Alfredo Cesar Vianna.

—ao servente do Primeiro Distrito Pedro Demezio.

—ao engenheiro do Segundo Distrito José de Avila Lins.

De 15 dias, relativas a 1933:

—ao auxiliar do Segundo Distrito Vicente Pires.

—ao servente do Primeiro Distrito Edgard Rodrigues de Almeida.

—ao auxiliar do açude “Piranhas” José Nanges Campos.

—ao auxiliar do açude “Jaibara” José Adalberto de Souza.

—ao nivelador do Primeiro Distrito Florentino Dantas.

—ao auxiliar desenhista Joaquim Jaguaribe de Oliveira (interpolladas).

—ao auxiliar da Secção Technica Aluisio Milfont (interpolladas).

De 15 dias, relativas a 1934:

—ao auxiliar do açude “Jaibara” Fernando Torciano Ferreira.

—ao armazénista do açude “Joaquim Tavora” José Augusto Benevides.

—ao armazénista do Segundo Distrito José Messias de Albuquerque.

INTERRUPÇÃO DE FERIAS:—Por necessidade do serviço, o auxiliar da comissão de Piranhas Francisco Rebouças interrompeu, em 22/9/1934, as férias em cujo gôzo se achava.

LICENÇAS:—Foram concedidas as seguintes:

—de dois meses, em prorrogação, ao diarista do Primeiro Distrito José Moreira Pinheiro (Portaria n.º 1 — viagem).

—de dois meses, para tratamento de saúde, ao diarista do Primeiro Distrito Raimundo Paiva (Portaria n.º 2 — viagem).

—de dois meses, em prorrogação, ao conductor de 1.ª classe José de Sá Roriz (Portaria n.º 66).

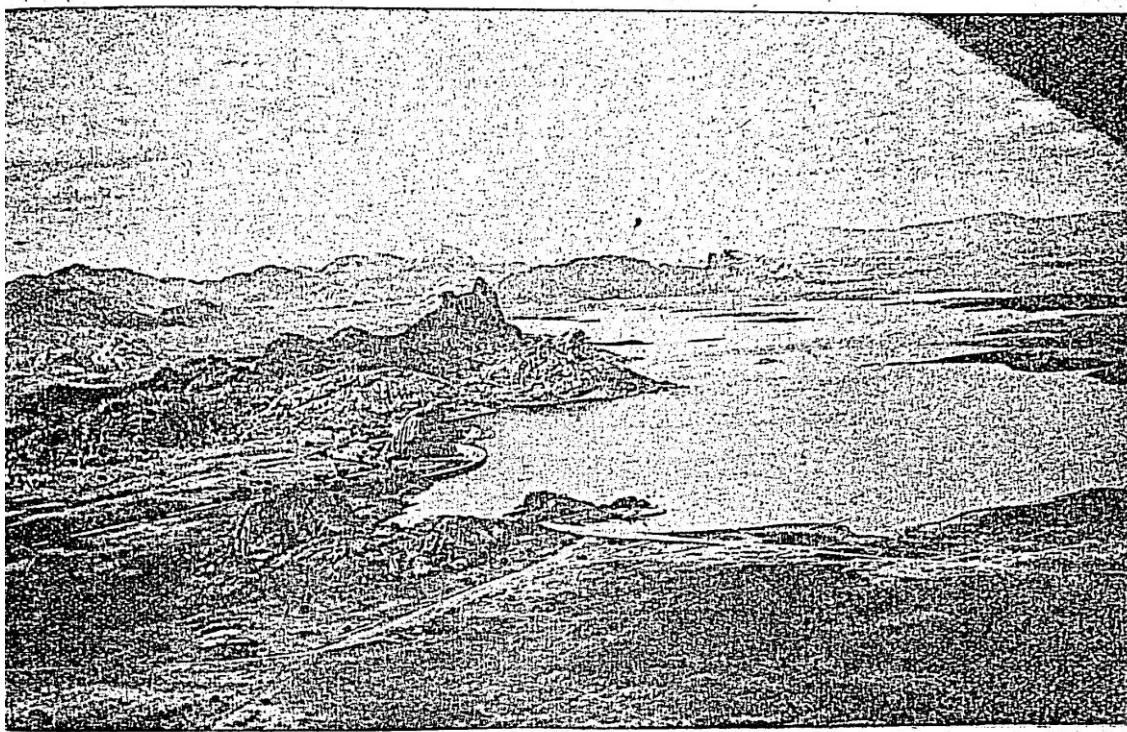
—de trinta dias, para tratamento de saúde, ao auxiliar do Segundo Distrito Aristoteles Costa.

—de trinta dias, ao auxiliar do Primeiro Distrito Rubens Franklin.

—de trinta dias, ao auxiliar do Primeiro Distrito José Augusto Benevides.

—de trinta dias, ao auxiliar do Primeiro Distrito Antonio Bandeira de Menezes.

De trinta dias ao Dr. Nicanor Sampaio, medico do açude “Macahubas” (Bahia).



O açude "Cedro", em Quixadá (Ceará), representa o primeiro grande esforço oficial no sentido de combater os efeitos das secas. É obra monumental, de confecção cuidada, e revela a competência e o escrupulo dos constructores.

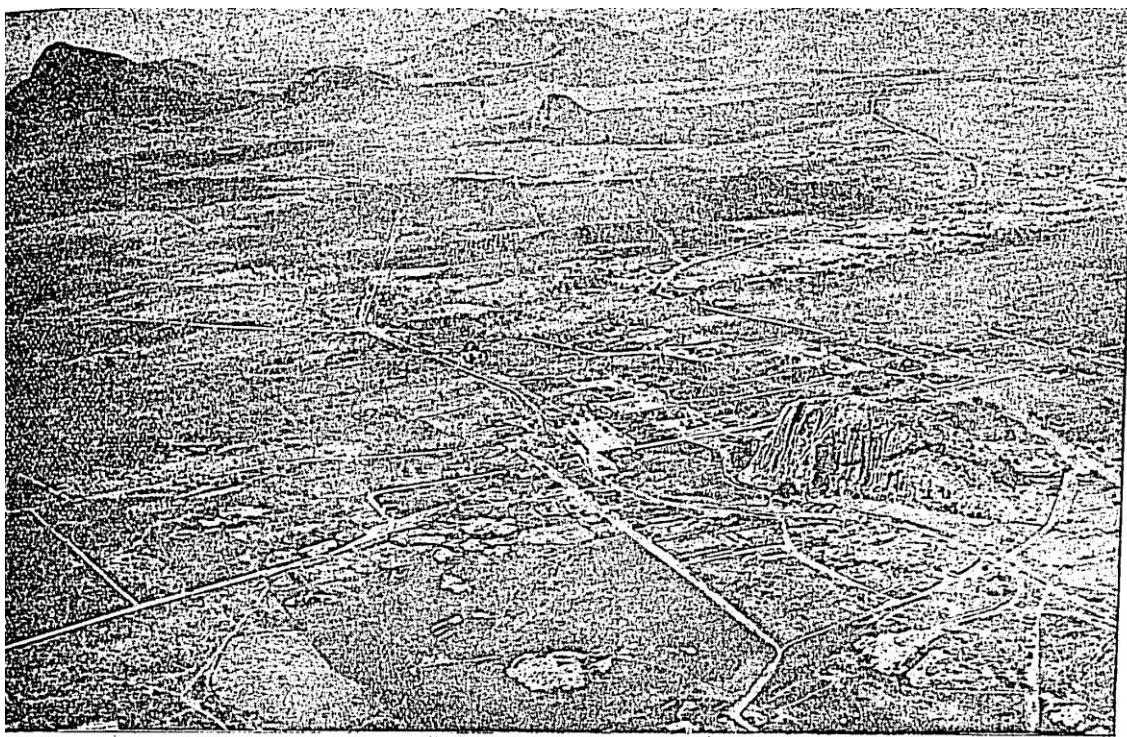
A rête de canaes e valetas de irrigação abarca uma area de 2.000 hectares e foi tambem executada com esmero e tecnica. Consta de um canal de pedra denominado Medidor, em vista das suas funções, seguido do Canal Principal que costeia a Serra dos Picos, em cuja extremidade se encontra o Partidor, todo de cantaria magnificamente trabalhada; o qual reparte, em proporções variaveis, as aguas do Canal Principal, por tres canaes que delle derivam, a saber: o Canal Norte que atravessa normalmente o valle do rio Sitiá e se desenvolve depois pela sua encosta septentrional; o Canal Sul que

segue pela encosta contrária, e, mais por alto, ainda na mesma encosta, o Canal de Cima, de mais modestas proporções.

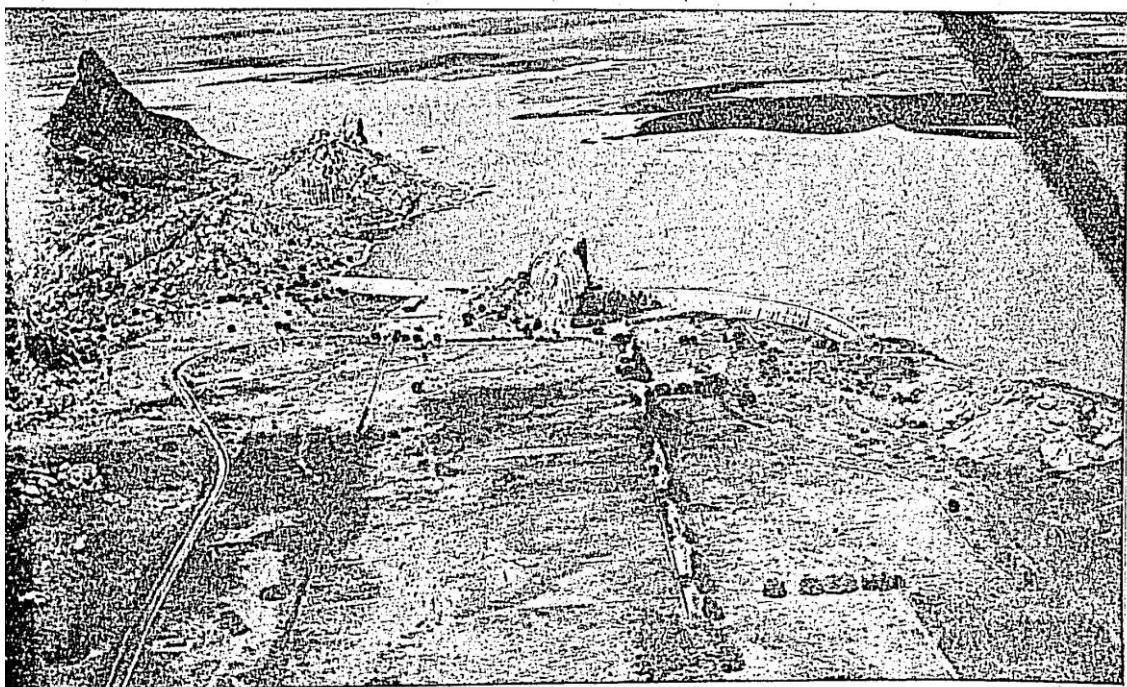
As obras d'arte mais notaveis são os aqueductos do Sitiá e do Manaia, ambos de bello aspecto, principalmente o primeiro em dois arcos de cantaria. Tambem são dignos de nota os tres tuneis: dois no Canal Sul, dos quaes um mede 330 metros de desenvolvimento, e outro no Canal Norte.

As obras e a prática da irrigação em Quixadá valorizaram consideravelmente as terras servidas, e muito mais uteis seriam se o sistema irrigatorio tivesse sido completado com a indispensável rête de drenagem.

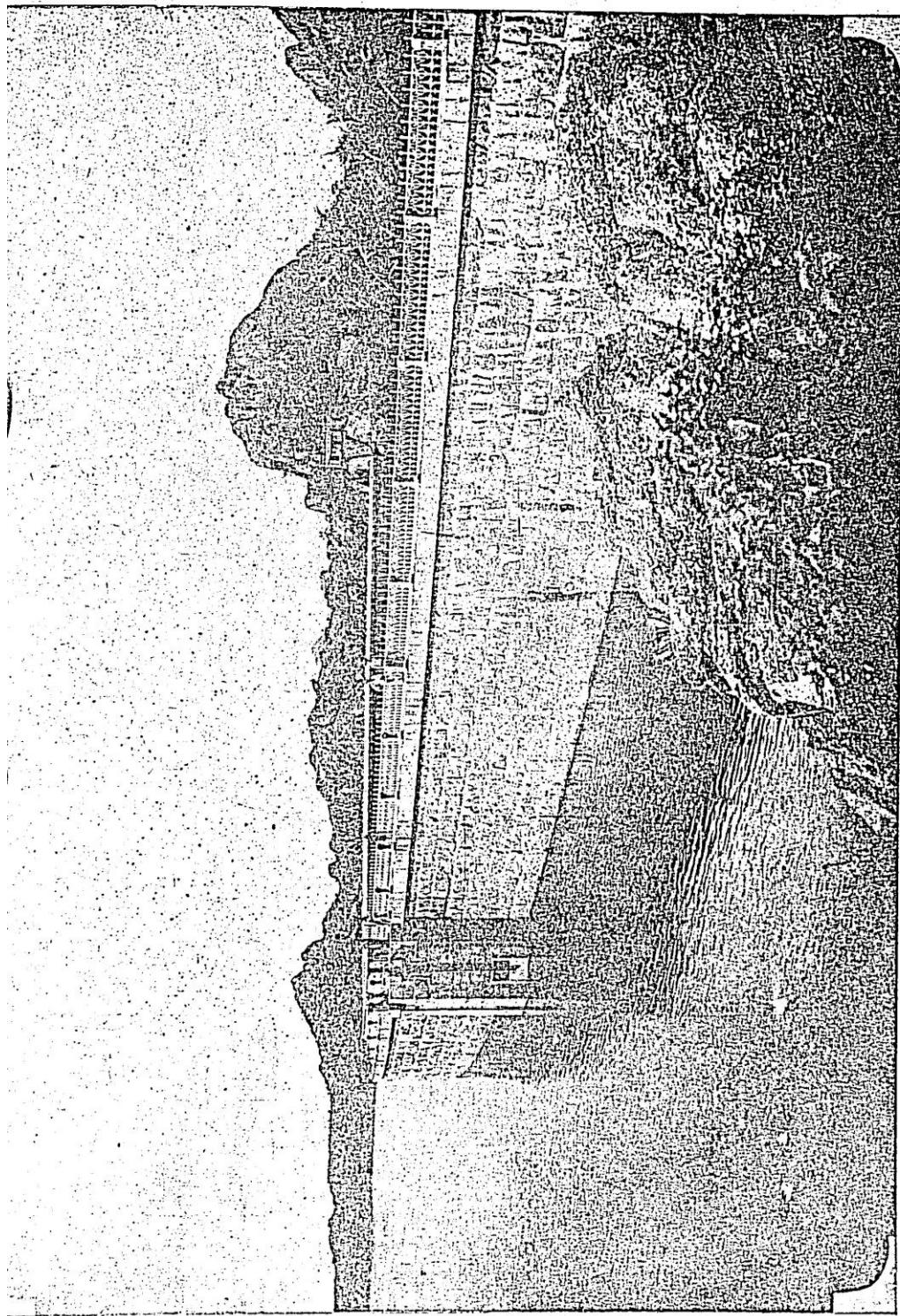
A photographia aerea supra mostra o inicio da rête de irrigação e o comêço-do Canal Medidor.



Panorama da cidade de Quixadá (Ceará), apanhado de aeroplano.



Vista aerea da barragem central do açude "Cedro", em Quixadá, de 415 metros de desenvolvimento e 16 metros de altura acima do leito do rio. O reservatorio foi construido de 1888 a 1906. Sua capacidade armazenavel é de 125.094.200 metros cubicos d'água. Sangrou pela primeira vez em 24 de Abril de 1924, dezoito annos depois de concluido. A photographia abrange o sangradouro que é uma barragem vertedouro de perfil parabolico.



Vista de montante da barragem principal do açude "Cedro", em Quixadá, mostrando a torre de tomada d'água, os aparelhos de manobra das comportas e uma destas. O nível d'água está à altura da soleira da mesma comporta. Na fotografia, nota-se o gradil que serve para coroar o paramento de jusante.

TRANSFERENCIAS:

Por conveniencia do serviço, foi transferido:

—do Primeiro Distrito, para a commissão do Piauhy, o conductor de 2.^a classe Evaldo Pinheiro.

VIAGEM A SERVIÇO:—No dia 8 de Setembro, seguiu para o Rio de Janeiro, em objecto de serviço, o sr. Inspector Federal de Obras contra as Seccas engenheiro Luis A. da Silva Vieira.

Frequencia de operarios no serviço da Inspectoria

A frequencia média diaria de operarios nos serviços da Inspectoria manteve-se entre 8.725 e 13.595, de Janeiro a Setembro de 1934, devendo-se notar que o menor extremo ocorreu apenas no mez de Março, que é o do rigor do inverno, quando o trabalhador se retira para a lavoura.

Durante seis meses, ou seja em Janeiro, Maio, Junho, Julho, Agosto e Setembro, referida média contém-se dentro dos extremos 12.594 e 13.693.

Entre os mezes de Fevereiro e Abril, a frequencia oscilou entre 8.725 e 10.632.

A média geral nos nove mezes em apreço foi de 12.068 operarios.

Os Districtos e as Comissões isoladas apresentaram a seguinte oscillação nos seus coefficientes de frequencia durante o periodo em exame:

No 1.^o Distrito a frequencia variou entre

4.197 e 2911; no 2.^o Distrito, entre 3.704 e 1.615; na Comissão de Pernambuco, entre 622 e 264; na Comissão do Piauhy, entre 905 e 350; na Comissão do águado Piranhas, entre 3.757 e 2.004; na Comissão do São Gonçalo, entre 2.045 e 849; na Comissão dos Estados de Bahia e Sergipe, entre 757 e 279.

A média geral nos mezes considerados para cada Distrito ou Comissão foi :

1. ^o Distrito	3.634
2. ^o "	2.462
Pernambuco	425
Piauhy	690
Piranhas	3.066
S. Gonçalo	1.344
Bahia	445

Frequencia média diaria do pessoal operario nos serviços da Inspectoria Federal de Obras contra as Sêccas, no mês de Setembro de 1934

COMISSÕES	Açudes	Estradas	Total
1. ^o Distrito	2.103	1.176	3.279
2. ^o "	1.511	650	2.161
Com. Pernambuco	208	249	457
" Piauhy	—	884	884
" Piranhas	3.603	—	3.603
" S. Gonçalo	1.912	—	1.912
" Bahia	482	275	757
TOTAES	9.819	3.234	13.053

Constituição da Republica dos Estados Unidos do Brasil

(Continuação)

SEÇÃO II

Das atribuições do Senado Federal

Art. 90. São atribuições privativas do Senado Federal:

a) aprovar, mediante voto secreto, as nomeações de magistrados, nos casos previstos na Constituição; as dos Ministros do Tribunal de Contas, a do Procurador Geral da Republica, bem como as designações dos chefes de missões diplomáticas no exterior;

b) autorizar a intervenção federal nos Estados, no caso do art. 12, n. III, e os empréstimos externos dos Estados, do Distrito Federal e dos Municípios;

c) iniciar os projectos de lei, a que se refere o artigo 41, § 3.º;

d) suspender, excepto nos casos de intervenção decretada, a concentração de força federal nos Estados, quando as necessidades de ordem publica não a justifiquem.

Art. 91. Compete ao Senado Federal:

I, colaborar com a Camara dos Deputados na elaboração de leis sobre:

a) estado de sitio;

b) sistema eleitoral e de representação;

c) organização judiciária federal;

d) tributos e tarifas;

e) mobilização, declaração de guerra, celebração de paz e passagem de forças estrangeiras pelo território nacional;

f) tratados e convenções com as nações estrangeiras;

g) comércio internacional e interestadual;

h) regime de portos; navegação de cabotagem e nos rios e lagos do domínio da União;

i) vias de comunicação interestadual;

j) sistema monetário e de medidas; banco de emissão;

k) socorros aos Estados;

l) matérias em que os Estados têm competência legislativa subsidiária ou complementar, nos termos do art. 5.º, § 3.º;

II, examinar, em confronto com as respectivas leis, os regulamentos expedidos pelo Poder Executivo, e suspender a execução dos dispositivos iligeais;

III, propor ao Poder Executivo, mediante reclamação fundamentada dos interessados, a revogação de actos das autoridades administrativas, quando praticados contra a lei ou eivados de abuso de poder;

IV, suspender a execução, no todo ou em parte, de qualquer lei ou acto, deliberação ou regulamento, quando hajam sido declarados inconstitucionais pelo Poder Judiciário;

V, organizar, com a colaboração dos Conselhos Técnicos, ou dos Conselhos Gerais em que elles se agruparem, os planos de solução dos problemas nacionais;

VI, eleger a sua Mesa, regular a sua propria polícia, organizar o seu Regimento Interno e a sua Secretaria, propondo ao Poder Legislativo a criação ou supressão de cargos e os vencimentos respectivos;

VII, rever os projectos de código e de consolidação de leis, que devam ser aprovados em globo pela Camara dos Deputados;

VIII, exercer as atribuições constantes dos arts. 8.º, § 3.º, 11 e 130;

Art. 92. O Senado Federal pleno funcionará durante o mesmo período que a Camara dos Deputados. Sempre que a segunda for convocada para resolver sobre matéria em que o primeiro deva colaborar;

rar, será este convocado extraordinariamente pelo seu Presidente, ou pelo Presidente da Republica.

§ 1.º No intervallo das sessões legislativas, a metade do Senado Federal, constituída na fórmula que o Regimento Interno indicar, com representação igual dos Estados e do Distrito Federal, funcionará como Secção Permanente, com as seguintes atribuições:

I, velar na observância da Constituição, no que respeita ás prerrogativas do Poder Legislativo;

II, providenciar sobre os vétos presidenciais, na fórmula do art. 45, § 3.º;

III, deliberar, ad referendum da Camara dos Deputados, sobre o processo e a prisão de Deputados e sobre a decretação do estado de sitio pelo Presidente da Republica;

IV, autorizar este ultimo a se ausentar para paiz estrangeiro;

V, deliberar sobre a nomeação de magistrados e funcionários, nos casos de competência do Senado Federal;

VI, crear comissões de inquerito, sobre factos determinados, observando o paragrapgo unico do art. 36;

VII, convocar extraordinariamente a Camara dos Deputados.

§ 2.º Achando-se reunida a Camara dos Deputados em sessão extraordinaria, para a qual não se faça mistér a convocação do Senado Federal, compete á Secção Permanente deliberar sobre prisão e processo de Senadores, e exercer as atribuições do n. V do paragrapgo anterior.

§ 3.º Na abertura da sessão legislativa a Secção Permanente apresentará á Camara dos Deputados e ao Senado Federal o relatorio dos trabalhos realizados no intervallo.

§ 4.º Quando no exercício das suas funções na Secção Permanente, terão os membros destá o mesmo subsídio que lhes compete durante as sessões do Senado Federal.

Art. 93. Os Ministros de Estado prestarão, pessoalmente ou por escripto, ao

Senado Federal, as informações por este solicitadas.

Art. 94. O Senado Federal, por deliberação do seu plenario, poderá propor á consideração da Camara dos Deputados projectos de lei sobre materias nas quaes não tenha de collaborar.

CAPITULO VI

Dos orgãos de cooperação nas actividades governamentaes

SECÇÃO I

Do Ministerio Publico

Art. 95. O Ministerio Publico será organizado na União, no Distrito Federal e nos Territorios por lei federal, e, nos Estados, pelas leis locaes.

§ 1.º O Chefe do Ministerio Publico Federal nos juizes communs é o Procurador Geral da Republica, de nomeação do Presidente da Republica, com approvação do Senado Federal, dentre cidadãos com os requisitos estabelecidos para os Ministros da Corte Suprema. Terá os mesmos vencimentos desses Ministros, sendo, porém, demissível ad nutum.

§ 2.º Os chefes do Ministerio Publico no Distrito Federal e nos Territorios serão de livre nomeação do Presidente da Republica dentre juristas de notável saber e reputação illibada, alistados eletores e maiores de 30 annos, com os vencimentos dos Desembargadores.

§ 3.º Os membros do Ministerio Publico creados por lei federal e que sirvam nos juizes communs serão nomeados mediante concurso e só perderão os cargos, nos termos da lei, por sentença judicial, ou processo administrativo, no qual lhes será assegurada ampla defesa.

Art. 96. Quando a Corte Suprema declarar inconstitucional qualquer dispositivo de lei ou acto governamental, o Procurador Geral da Republica comunicará a decisão ao Senado Federal para os fins

do art. 91, n. IV, e bem assim á autoridade legislativa ou executiva, de que tenha emanado a lei ou o acto.

Art. 97. Os chefes do Ministerio Publico na União e nos Estados não podem exercer qualquer outra função publica, salvo o magisterio e os casos previstos na Constituição. A violação deste preceito importa a perda do cargo.

Art. 98. O Ministerio Publico, nas justiças Militar e Eleitoral, será organizado por leis especiaes, e só terá, na segunda, as incompatibilidades que estas prescreverem.

SEÇÃO II

Do Tribunal de Contas

Art. 99. E' mantido o Tribunal de Contas, que, directamente, ou por delegações organizadas de acordo com a lei, acompanhará a execução orçamentaria e julgará as contas dos responsaveis pôr dinheiros ou bens publicos.

Art. 100. Os Ministros do Tribunal de Contas serão nomeados pelo Presidente da Republica, com approvação do Senado Federal, e terão as mesmas garantias dos Ministros da Corte Suprema.

Paragrapho unico. O Tribunal de Contas terá, quanto á organização do seu Regimento Interno e da sua Secretaria, as mesmas atribuições dos tribunais judiciarios.

Art. 101. Os contractos que, por qualquer modo, interessarem immediatamente á receita ou á despesa, só se reputarão perfeitos e acabados quando registrados pelo Tribunal de Contas. A recusa do registro suspende a execução do contracto até ao pronunciamento do Poder Legislativo.

§ 1.º Será sujeito ao registro prévio do Tribunal de Contas qualquer acto de administração publica, de que resulte obrigação de pagamento pelo Thesouro Nacional, ou por conta deste.

§ 2.º Em todos os casos, a recusa do registro, por falta de saldo no credito ou

por imputação a credito impropio, tem carácter prohibitivo; quando a recusa tiver outro fundamento, a despesa poderá efectuar-se após despacho do Presidente da Republica, registro sob reserva do Tribunal de Contas e recurso ex-officio para a Camara dos Deputados.

§ 3.º A Fiscalização financeira dos serviços autonomos será feita pela forma prevista nas leis que os estabelecerem.

Art. 102. O Tribunal de Contas dará parecer prévio, no prazo de trinta dias, sobre as contas que o Presidente da Republica deve annualmente prestar á Camara dos Deputados. Se estas não lhe forem enviadas em tempo util, comunicará o facto á Camara dos Deputados, para os fins de direito, apresentando-lhe, num ou outro caso, minucioso relatorio do exercício financeiro terminado.

SEÇÃO III

Dos Conselhos Technicos

Art. 103. Cada Ministerio será assistido por um ou mais Conselhos Technicos, coordenados segundo a natureza dos seus trabalhos, em Conselhos Geraes, como órgãos consultivos da Camara dos Deputados e do Senado Federal.

§ 1.º A lei ordinaria regulará a composição, o funcionamento e a competencia dos Conselhos Technicos e dos Conselhos Geraes.

§ 2.º Metade, pelo menos, de cada Conselho será composta de pessoas especializadas, estranhas aos quadros do funcionalismo do respectivo Ministerio.

§ 3.º Os membros dos Conselhos Technicos não perceberão vencimentos pelo desempenho do cargo, podendo, porém, vencer uma diaria pelas sessões, a que comparecerem.

§ 4.º E' vedado a qualquer Ministro tomar deliberação, em matéria da sua competencia exclusiva, contra o parecer unanime do respectivo Conselho.

(Continúa)