# UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

ESCOLA DE ENGENHARIA DE SÃO CARLOS ÁREA DE ENGENHARIA DE ESTRUTURAS

# DIMENSIONAMENTO ECONÔMICO DE GRELHAS DADOS PARA ANTE-PROJETO

--

2

ENGº JOÃO DIRCEU NOGUEIRA CARVALHO

SÃO CARLOS, JULHO DE 1985

# DIMENSIONAMENTO ECONÔMICO DE GRELHAS DADOS PARA ANTE-PROJETO

ENG₽ JOÃO DIRCEU NOGUEIRA CARVALHO

Dissertação apresentada à Escola de Engenharia De São Carlos, da Universidade de São Paulo, como parte dos requisitos para a obtenção do título de "Mestre em Engenharia de Estruturas".

Orientador: PROFª DRª HELENA M. C. CARMO ANTUNES



COMISSÃO EXAMINADORA

PROFª DRª HELENA M. C. CARMO ANTUNES PROF. DR. MOUNIR KHALIL EL DEBS PROF. DR. LUIZ GASTÃO DE CASTRO LIMA

SUPLENTES

PROF. DR. LAFAEL PETRONI

SÃO CARLOS, JULHO DE 1985

# Agradeço Profundamente:

Em especial à Prof≞ Drª Helena M. C. Carmo Antunes não somente pela minha orientação mas também, sobretudo pela forma segura e eficaz com que me ajudou a desenvolver este trabalho.

À Universidade Estadual de Maringá que proporcionou os recursos materiais que tornaram possível a execução desta pesquisa.

Aos funcionários do Departamento de Engenharia Civil e do Centro de Tecnologia, da Universidade Estadual de Maringá pelos serviços de datilografia executados durante o desenvolvimento do trabalho.

Aos desenhistas Eneas Ramos de Oliveira (DPG - UEM) e Carmelindo Colato (DEC - UEM) pela presteza e capricho com que executaram os desenhos.

Aos Srs. Rui Roberto Casale e Hugo Catuyama pela datilografia deste trabalho.

Ao Núcleo de Processamento de Dados da Universidade Estadual de Maringá, por ter possibilitado ousoconstante de seus equipamentos.

Aos colegas do Departamento de Engenharia Civil -UEM, pelo apoio e incentivo dado aos nossos estudos.

A todos os professores e funcionários do Departamento de Estruturas (USP - SC) que tornam possível a existência de trabalhos como este.

à meus pais e irmãos à Clelia aos meus filhos: . Raul, Vitor, Lucas, Marilia e Beatriz

2

dedico este trabalho.

#### RESUMO

O presente trabalho objetiva contribuir para o estudo dos ante-projetos de grelhas retangulares de concreto armado, apoiadas em seus quatro cantos e com seus elementos formando uma malha ortogonal.

No Capítulo I é feita uma introdução ao estudo das estruturas em grelha, onde se abordam as Estruturas Resistentes "Unidirecional" e "Bidirecional". Ao final deste capítulo apresenta-se a proposta de trabalho.

No Capítulo II estuda-se o levantamento de dados para ante-projeto de grelhas retangulares ortogonais de concreto armado. Inicialmente são adotados alguns dados de projeto e, em seguida, são propostas várias concepções de projeto, onde se analisa uma a uma, mostrando suas principais vantagens e desvantagens.

No Capítulo III apresentam-se os Ábacos e Tabelas para o pré-dimensionamento das grelhas. Inicialmente faz-se uma breve apresentação das mesmas, onde se mostram os princípios que as nortearam e, em seguida, apresentam-se alguns exemplos de aplicação. No final deste capítulo têm-se os ábacos e tabelas.

#### ABSTRACT

The aim of this work is to develop a contribution for a preliminary design study of reinforced concrete retangular grids simply supported at the corners with their elements forming orctogonal meshes.

The first chapter is devoted to introduction of grid structures.

The second chapter presents some data for the design. Design considerations are introduced showing their main advantages and disadvantages.

The third chapter presents some graphics and tables for pratical applications.

# <u>Í N D I C E</u>

.

I – INTRODUÇÃO	1
I.1 – Considerações Gerais	1
I.2 - Características da Estrutura	2
I.2.1 – Estruturas com Transferência de	
Cargas em Duas Direções	2
I.2.2 - Estruturas em Grelha	5
I.3 – Proposta de Trabalho	8
IĨ - LEVANTAMENTO DE DADOS PARA ANTE-PROJETO DE	
GRELHAS RETANGULARES ORTOGONAIS DE CONCRETO ARMADO	9
II.1 — Dados de Projeto e Considerações ge- rais	9
II.2 – Levantamento de Dados Para Ante-Pro-	
jeto de Grelhas	13
II.2.1 – Introdução	13
II.2.2 – Primeira Concepção	14
II.2.2.1 - Considerações Ge-	
rais	14
II.2.2.2 - Exemplo Numérico	15
II.2.2.3 - Conclusões	16
II.2.3 – Segunda Concepção	20
II.2.3.1 - Considerações Ge-	
rais	20
II.2.3.2 - Exemplo Numérico	23
II.2.3.3 - Conclusões	23

II.2.4 -	Terceira C	oncepção	27
	II.2.4.1 -	Considerações Ge-	
		rais	27
	II.2.4.2 -	Exemplo Numérico	28
	II.2.4.3 -	Conclusões	28
II.2.5 -	Quarta Con	cepção	33
	II.2.5.1 -	Considerações Ge-	
		rais	33
	II.2.5.2 -	Exemplo Numérico	33
	II.2.5.3 -	Conclusões	33

III - ÁBAC	OS E	TABELAS
------------	------	---------

III.1 – Introdução	36
III.2 - Ábacos e Tabelas	37
III.2.1 - Ábacos Isovolumétricos	37
III.2.2 - Tabelas	37
III.3 - Critérios Para Definição das Grelhas	s
"Mais Econômicas"	38
III.4 – A Utilização das Tabelas	39
III.4.1 - Exemplos de Aplicação	40
III.5 - Relação de Ábacos e Tabelas	47

IV – CONCLUSÕES FINAIS

ANEXO I 168

BIBLIOGRAFIA

CAPÍTULO I

### INTRODUÇÃO

#### 1. CONSIDERAÇÕES GERAIS

As estruturas em grelha, devido ao seu alto grau de hiperestaticidade e deslocabilidade, tiveram seu uso restrito, até há poucas décadas atrás. Um cálculo mais refinado necessitava de computadores de grande porte (para a época), e os processos simplificados de cálculo acarretavam um superdimensionamento, o que as inviabilizava economicamente.

Dentre os processos de cálculo simplificados mais utilizados, cita-se o dimensionamento da grelha como laje maciça, com a posterior retirada do concreto tracionado (abaixo da Linha Neutra), deixando-se apenas as nervuras, onde seria colocada a ferragem. A escolha da largura destas nervuras, baseada em métodos empíricos e aliada à precariedade dos processos de cálculo, implicava em custos excessivamente elevados da estrutura, inviabilizando sua utilização.

Com o aparecimento dos edifícios comerciais e conseqüentemente a necessidade de mudanças de "Lay-Out" interno, aliados à complexidade de suas instalações (elétricas, hidráulicas, telefone, ar condicionado, som, etc.) tornou--se necessário, cada vez mais, o uso de sistemas estruturais de piso/forro, que não só possibilitassem essas instalações, sujeitas a modificações e ampliações periódicas, mas, além de vencerem grandes vãos, também suportassem as grandes sobrecargas atuantes na estrutura. Nestas condições, as estru-

turas em grelha apresentaram-se entre as estruturas mais viáveis.

Com a chegada dos computadores de grande porte (para a época), o cálculo das estruturas em grelha, embora de uso restrito aos grandes escritórios de cálculo, passou а ser efetuado de forma mais precisa e econômica. Mais recentemente, com o advento dos microcomputadores, de custo relativamente baixo e capacidades de memória relativamente grandes (variando entre 48 e 128 Kbytes), prevê-se uma maior utilização das estruturas em grelhas, pois a execução do cálculo estrutural por métodos computacionais já é um fato irreversível, inclusive nos escritórios de pequeno porte, contornando desta forma os inconvenientes apresentados pelas estruturas com alto grau de hiperestaticidade e/ou deslocabilidade.

A escassez de bibliografia sobre grelhas é um dos principais fatores que inviabilizam a plena utilização desse sistema estrutural. Normalmente as grelhas são tratadas como exercícios ou exemplos do método dos deslocamentos e/ou método dos esforços, e raramente são mencionados aspectos da tipologia da estrutura, seu comportamento estrutural e suas utilizações mais racionais.

Pretende-se, com o presente trabalho, dar uma modesta contribuição, objetivando fornecer elementos para uma escolha mais racional da configuração da estrutura, como também dados e elementos que facilitem a execução de ante--projetos.

## 2. CARACTERÍSTICAS DA ESTRUTURA

### 2.1 - Estruturas com transferência de carga em duas direções

Os elementos estruturais compostos de barras, ou cabos, são denominados estruturas resistentes unidimensionais, tendo como característica a transferência de cargas ao longo do cabo ou do eixo das barras. Essas estruturas normalmente são descritas por uma linha reta, ou curva, ao longo das quais as cargas aplicadas são transmitidas até os apoios,

As estruturas compostas por estes elementos, geralmente são pouco eficientes, pois os elementos estruturais trabalham de forma independente. Considerando-se, por exemplo, uma estrutura composta por uma série de vigas paralelas, as cargas aplicadas em cada viga são absorvidas exclusivamente por esta, sem que as demais vigas da estrutura participem. Ver figura 1.1.

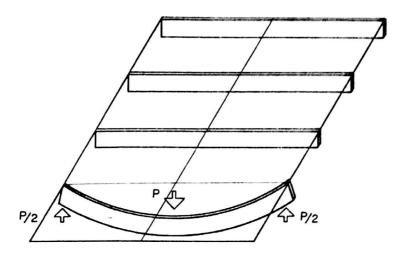
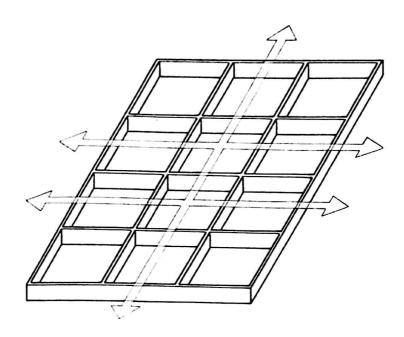


Figura I.I Estruturas resistentes unidimensionais.

Estas considerações indicam que do ponto de vista estrutural seria mais eficiente ter-se uma **transferência bi-direcional das cargas**, de modo que mesmo no caso de se ter apenas uma das vigas da estrutura solicitada por cargas, toda a estrutura trabalhe na absorção destes esforços.

Os exemplos mais comuns destas estruturas, chamadas estruturas resistentes bidimensionais, ou seja, aquelas em que a transferência das cargas se verifica no plano da estrutura, são as grelhas, no caso de estruturas lineares, ver figura 1.2.



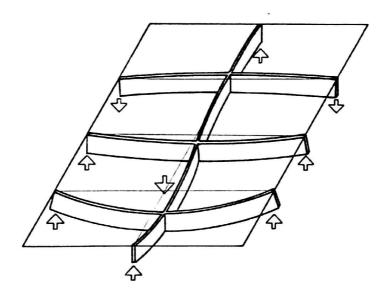


Figura 1.2 Estruturas resistentes bidimensionais.

.

## 2.2 - Estruturas em grelha

Supõe-se inicialmente uma grelha formada por duas vigas idênticas, simplesmente apoiadas, e perpendiculares entre si, de tal forma que uma seja apoiada sobre a outra, conforme figura 1.3. Se na intersecção das duas vigas aplicar-se uma carga concentrada P, ambas sofrerão as mesmas deformações (são vigas idênticas, ou seja, têm a mesma rigidez) e cada uma delas receberá a mesma parcela da carga P, aplicada. Os quatro apoios terão então reações de mesmo valor e iguais a 1/4 da carga P aplicada.

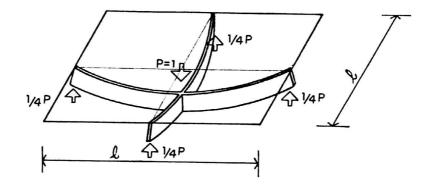


Figura I.3 Reações de apoio em um grelha quadrada.

Analisa-se agora o comportamento da mesma grelha, submetida à mesma carga concentrada P, aplicada na intersecção das duas vigas, supondo, porém, que a relação entre os vãos seja 2, ver figura 1.4.

Calculando-se as flechas obtém-se:

$$a_1 = \frac{P_1 \ell_1^3}{48E_1 I_1}$$
  $a_2 = \frac{P_2 \ell_2^3}{48E_1 I_2}$ 

Como 
$$E_1 = E_2$$
,  $\ell_2 = 2\ell_1$  e  $a_1 = a_2$ 

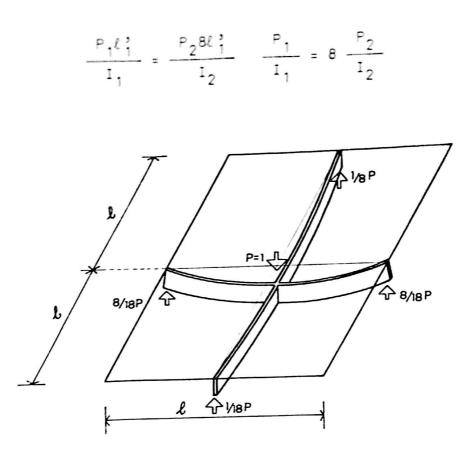


Figura 1.4 Reações de apoio em uma grelha retangular, onde  $L_y = 2 L_x$ 

Desse resultado podem-se concluir dois fatos importantes:

- a) Se ambas as vigas tiverem a mesma seção (I<sub>1</sub> = I<sub>2</sub>), P<sub>1</sub> = 8P<sub>2</sub>, ou seja, a viga de menor vão, por ser mais rígida, absorverá maior parcela de carga.
- b) Para que ambas as vigas absorvam a mesma parcela de carga, a relação entre seus momentos de inércia deverá ser  $I_2 = 8I_1$ .

Procura-se demonstrar, através deste raciocínio que, a transmissão em duas direções é eficiente se as vigas tiverem rigidez semelhante. Se uma das vigas for muito, mais

rígida que a outra, ela absorverá uma parcela maior de carga e a transmissão de cargas se verificará, em essência, em apenas uma direção.

Considerando-se agora intersecções rígidas entre as vigas, teremos um outro comportamento estrutural na grelha. Quando as vigas interceptadas em seus pontos médios flexionam devido à ação de uma carga concentrada aplicada no ponto de intersecção, as seções de ambas as vigas se deslocam simepara baixo, mantendo-se, porém, verticais, devido à tria. As demais vigas, que não se cruzam em seus pontos médios, terão também suas seções deslocadas para baixo e girando em torno de seu eixo. Como a intersecção entre as vigas é rígida, teremos a rotação devido à flexão na seção de uma viga, transformada em rotação devido à torção, na seção da outra viga. Este comportamento dos nós rígidos torna estrutura muito mais rígida que a estrutura de vigas simplesmente apoiadas umas sobre as outras, indicando que ο mecanismo da torção pode transferir parte da carga, produzindo deslocamentos menores na grelha, ver figura 1.5.

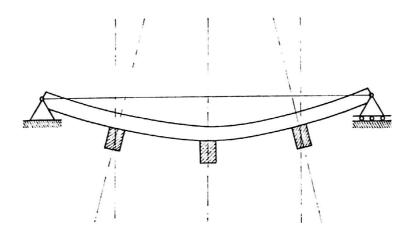


Figura 1.5 Nos rigidos - relação entre a flexão e a torção.

2

3. PROPOSTA DE TRABALHO

O projeto estrutural tem seu início na concepção da estrutura, onde o engenheiro analisa a viabilidade da estrutura concebida quanto a sua forma e comportamento 🛛 estrutural, baseado em experiências anteriores e pesquisas a referências bibliográficas. O pré-dimensionamento da estrutura segue-se à concepção da mesma e, nesta fase, estimam-se as cargas principais e os esforços em algumas seções dos vários elementos estruturais, de modo a se poder caracterizar cada um deles (posição, dimensões principais, etc.). Definido o ante-projeto, pode-se desenvolver o projeto final, quando então é feito um levantamento preciso das cargas, os esforços solicitantes são determinados por cálculos mais precisos e completos possíveis, traçando-se diagramas ou compondo tabelas de acordo com a necessidade do projeto e, finalmente, procede-se ao dimensionamento final, seguindo-se а confecção dos desenhos de execução e os memoriais de cálculo.

Pretende-se, com este trabalho, contribuir para o estudo dos ante-projetos de grelhas retangulares de concreto armado, apoiadas em seus quatro cantos e com seus elementos formando uma malha ortogonal. Tem-se como objetivo o pré-dimensionamento destas grelhas, considerando-se diferentes dimensões para os painéis e variando-se o número de elementos (longarinas e transversinas) em cada painel.

Deste pré-dimensionamento obtém-se, para cada grelha, a geometria de seus elementos (largura-e altura útil), o volume de concreto, etc., propiciando a confecção de ábacos e tabelas que facilitem ao engenheiro a escolha da grelha mais viável (concepção) e lhe forneça elementos que facilitem a adoção dos parâmetros geométricos da estrutura (pré-dimensionamento).

## CAPÍTULO II

## LEVANTAMENTO DE DADOS PARA ANTE-PROJETO DE GRELHAS RETANGULARES ORTOGONAIS DE CONCRETO ARMADO

#### 1. DADOS DE PROJETO E CONSIDERAÇÕES GERAIS

Objetiva-se, neste trabalho, estudar grelhas retangulares de concreto armado (com barras internas formando uma malha ortogonal), isoladas e simplesmente apoiadas em seus quatros cantos. Pretende-se, desta forma, calcular uma série de grelhas variando-se o comprimento das longarinas (barras longitudinais) e transversinas (barras transversais), submetendo-as à ação de uma carga uniformemente distribuída. Pretende-se, com os resultados obtidos, a construção de ábacos e tabelas que forneçam elementos para ante--projeto das mesmas.

Os cálculos serão realizados por métodos computacionais, e para tanto utiliza-se um programa em linguagem FORTRAN, onde as grelhas são calculadas e pré-dimensionadas de forma iterativa, ou seja, estima-se inicialmente a geometria dos elementos, determinam-se os esforços solicitantes na estrutura, predimensiona-se a geometria dos elementos e, com estes novos valores, recalcula-se a estrutura. Em cada iteração são arquivados os dados mais característicos da grelha (geometria dos elementos, elementos mais solicitados, volume de concreto da estrutura, etc.).

Em relação ao concreto armado, adota-se aço CA-50B e f<sub>ck</sub> = 150 Kgf/cm² (15 MPa) (resistência característica do concreto à compressão). Os valores para os módulos de deformação longitudinal à compressão ( $E_c$ ) e transversal ( $G_c$ ) foram considerados de acordo com as prescrições da NB-1/78, ou seja:

$$E_c = 21000 f_{ck}$$
 (kgf/cm<sup>2</sup>) NB-1/78 - 8.2.5

ou

 $E_c = 6600 f_{cj}$ 

sendo  $f_{cj} = f_{ck} + 3,5$  MPa NB-1/78 - 8.2.5

$$G_c = 0, 4 E_c$$
 NB-1/78 - 4.2.3.2

As ações solicitantes adotadas são provenientes de uma carga uniformemente distribuída na laje, atuando na estrutura como cargas concentradas aplicadas em seus nós, de acordo com suas áreas de influência; ver figura 2.1. Desta forma os nós de canto, os nós laterais e os nós centrais estão submetidos às cargas P, 2P e 4P respectivamente, sendo P o equivalente à quarta parte da carga total de uma área "A" limitada por quatro nós; ver figura 2.1.

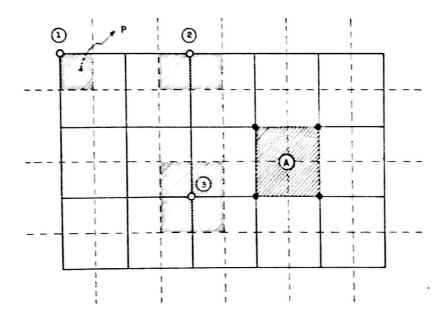


Figura 2.1 Áreas de influência dos nós para determinação dos estorços solicitantes.

O valor da carga uniformemente distribuída é estimade a cartir de um levantamento das diversas solicitações que em princípio poderiam atuar na estrutura; para tanto, divide-se estas solicitações em dois grupos, a saber:

a) SOLICITAÇÕES FIXAS:

Paredes	150 kgf∕m²	(1,5 KN/m²)
Revestimento Superior	60 kgf∕m²	(0,6 KN/m²)
Revestimento Inferior	40 kgf/m²	(0,4 KN/m²)
Sobrecargas Acidentais	200 kgf/m²	(2,0 KN/m²)
TOTAL	450 kgf/m²	$(4.5 \text{ KN/m}^2)$

b) SOLICITAÇÕES VARIÁVEIS:

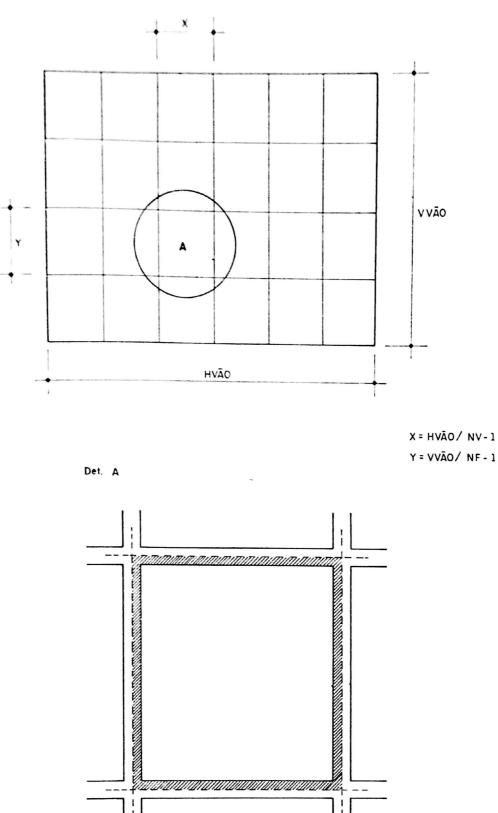
Considera-se como solicitações "variáveis" o Deso próprio da estrutura, pois, de acordo com o tamanho da área "A", têm-se variações nos pesos próprios das vigas e das lajes. O peso próprio das vigas é transformado em peso DOL metro quadrado de laje; para tanto, calcula-se o volume de concreto das vigas (por metro linear), multiplica-se pelo peso específico do concreto, pelo perímetro da área "A" е divide-se pela área da mesma. Deve-se observar que apenas a metade desta carga atua nesta área; ver figura 2.2. Em relação às lajes, considera-se que a altura das mesmas serão maiores ou menores, em função das dimensões da área "A", alterando-se desta forma o peso próprio por metro quadrado de laje.

b.1) Peso próprio das vigas

Admitindo-se que as seções médias das vigas sejam 15 x 60 cm e a área "A" seja quadrangular, tem-se:

#### dimensões de "A"

1 x 1m	1/2x(4x1)x(0,15x0,60x2500)/1	=	450	kgf/m²	(4,5	KN/m²)
2 x 2m	1/2x(4x2)x(0,15x0,60x2500)/4	=	225	kgf/m²	(2,25	KN/m²)
3 x 3m	1/2x(4x3)x(0,15x0,60x2500)/9	=	150	kgf/m²	(1,5	KN/m²)
4 x 4m	1/2x(4x4)x(0,15x0,60x2500)/16	=	112,5	kgf/m²	(1,125	KN/m²)





---

1

- -

ויך

b.2) Peso próprio das lajes

Admite-se a altura das lajes variando entre 7 e 10 cm, de acordo com as dimensões da área "A":

dimensões de "A"

1 m	0,07x2500	=	175	kgf/m²	(1,75	KN/m²)
2m	0,08x2500	=	200	kgf∕m²	(2,0	KN/m²)
3m	0,09x2500	=	225	kgf∕m²	(2,25	KN/m²)
4 m	0,10x2500	=	250	kgf∕m²	(2,5	KN/m²)
4	tm				5	<b>°</b> ,

A somatória das diversas solicitações é, portanto, função das dimensões do painel. Desta forma tem-se:

dimensões d	de	"A"	SOL.	FIXAS	SOL.	VARIÁVEIS	TOTAL(kgf/m²)
-------------	----	-----	------	-------	------	-----------	---------------

1 x 1 m	450 +	450 +	175 =	1075	(10,75 KN/m²)
2 x 2 m	450 +	225 +	200 =	875	( 8,75 KN/m²)
3 x 3 m	450 +	150 +	225 =	825	( 8,25 KN/m²)
4 × 4 m	450 +	112,5 +	250 =	812,5	( 8,125KN/m²)

A carga por m<sup>2</sup> nas lajes varia entre 812,5 e 1075 kgf/m<sup>2</sup>, sendo inversamente proporcional ao tamanho da área "A", isto é, quanto menor esta área, maior a solicitação. Neste trabalho, adota-se para o carregamento das lajes 1000 kgf/m<sup>2</sup>, pois atende a grande maioria dos casos e permite (carga unitária) a obtenção dos esforços solicitantes provenientes de outras cargas (linearidade).

#### 2. LEVANTAMENTO DE DADOS PARA ANTE-PROJETO DE GRELHA

2.1 - Introdução

A metodologia adotada para o trabalho baseia-se na análise do comportamento estrutural, dos esforços e do pré-

-dimensionamento da grelha. Como ponto de partida considera-se uma grelha em que todos os seus elementos tenham as mesmas características geométricas, isto é, largura e altura útil constantes. Estabelecida esta concepção de projeto, de longarinas e transversinas da grelha, a partir da análise dos resultados obtidos são propostas novas concepções, buscando sempre a redução do volume de concreto e da altura da estrutura.

Observa-se que na composição dos custos do concreto armado as fôrmas participam com aproximadamente 40%, tendo portanto extrema importância em qualquer estudo que tenha por finalidade otimizar uma estrutura de concreto armado. A não consideração das fôrmas neste trabalho deve-se ao fato de as mesmas estarem diretamente relacionadas com o processo construtivo, isto é, a utilização de fôrmas de madeira, fôrmas metálicas, fôrmas de fibra de vidro, de papelão, etc. implica em análises de custos completamente antagônicas, cabendo ao calculista estabelecer os seus próprios critérios de "estrutura mais econômica", em função das técnicas construtivas a serem empregadas.

A seguir é feita uma análise mais detalhada de cada uma das concepções adotadas, analisando-se em cada uma suas características favoráveis e desfavoráveis, assim como as razões que as inviabilizaram ou não.

#### 2.2 - Primeira concepção

#### 2.2.1 - Considerações gerais

O objetivo deste primeiro estudo é analisar a distribuição dos esforços numa dada estrutura em grelha, para posterior compatibilização destes mesmos esforços com suas respectivas seções, obtendo desta forma a otimização do volume de concreto da estrutura.

São considerados, inicialmente, todos o elementos com mesma geometria, ou seja, b<sub>w</sub> e d constantes.

Através de um programa matricial para cálculo de

grelhas, determinam-se os esforços internos (momentos - fletores) na estrutura. A partir do maior momento fletor solicitante encontrado e considerando-se a seção normalmente armada, com altura mínima (NB1-78), obtém-se o pré-dimensionamento da grelha (calcula-se de acordo com o processo proposto por Burke).

$$K_{6} = b_{w} \times d^{2} / M \qquad d = \sqrt{K_{6} \times M_{f} / b_{w}}$$

$$f_{ck} = 150 \text{ kgf/cm}^{2} \qquad K_{6} = K_{6} \text{ limite} = 51$$

$$b_{w} = \left\{8, 10, 12, 15, 17, 20\right\}$$

onde

COMO

A análise dos resultados obtidos mostra alguns pontos comuns a todas as grelhas calculadas, a saber:

- a) A escolha de larguras menores para os elementos leva a um aumento na altura útil da grelha e a uma redução bastante significativa em seu volume - , de concreto.
- b) Os tramos centrais de uma transversina (ou longarina) são os mais solicitados.
- c) Os momentos fletores obtidos são diretamente proporcionais à carga uniformemente distribuída aplicada.
- d) Os momentos fletores máximos ocorrem nos tramos centrais das transversinas (ou longarinas) externas, enquanto os mínimos ocorrem nos tramos centrais das transversinas (ou longarinas) mais internas da grelha.

## 2.2.2 - Exemplo numérico

Buscando o melhor entendimento do exposto anterior-

mente, transcrevem-se a seguir os resultados obtidos - pelo cálculo de uma das grelhas.

Na figura 2.3 são apresentados os elementos mais solicitados em cada longarina (ou transversina).

Na figura 2.4 é feito um corte, mostrando a distribuição dos momentos fletores máximos e a relação entre eles.

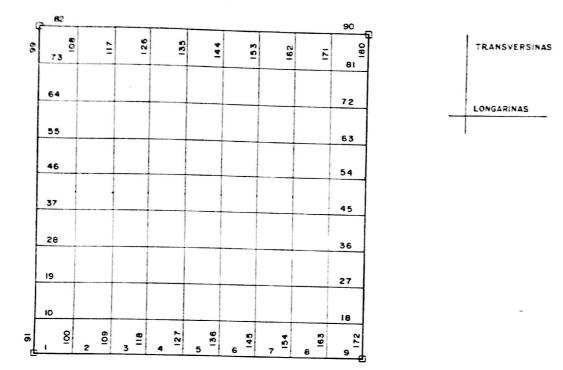
Na figura 2.5, para diferentes valores da largura, são calculados os valores da altura útil, da seção dos elementos, do volume de concreto da estrutura e da seção de ferro nas seções mais solicitadas.

2.2.3 - Conclusões da primeira concepção

- a) Ao se adotar a mesma seção para todos os elementos, têm--se as longarinas (ou tansversinas) com suas seções mais solicitadas trabalhando no limite do domínio 3, isto é, seções normalmente armadas com altura mínima, enquanto que todos os demais elementos da estrutura trabalham com seções excessivamente grandes em relação ao momento fletor que as solicita. O exemplo apresentado nas fiquras 2.3 e 2.4 demonstra claramente o problema; o maior momento fletor que solicita a primeira longarina (ou transversina)interna é 72% do seu equivalente na longarina (ou transversina) externa; e este problema se acentua 👌 medida que se aproxima das longarinas (ou transversinas) centrais. A solução será compatibilizar as seções com os momentos fletores que as solicitam, isto é, as transversinas e longarinas externas deverão ter seções maiores que as internas.
- b) Seções com larguras menores conduzem a um menor volume de concreto da estrutura, mas por outro lado acarretam alturas úteis maiores; ver Figura 2.4. A solução será compatibilizar o volume de concreto com a altura da grelha, isto é, larguras em torno de 12 a 15 cm.
- c) Dentre os fatores que influem no custo do concreto armado, atualmente as fôrmas são os mais importantes. Neste aspecto as seções com larguras pequenas e alturas "gran-

#### GRELHA RETANGULAR

NV = 10 VVÃO = 1000 cm NH = 10 HVÃO = 1000 cm PESO = 1.0 tf/m<sup>2</sup>



# ELEMENTOS MAIS SOLICITADOS

#### MOMENTOS FLETORES

#### (tfcm)

L	LONGARINAS		TRANSVERSINAS
06	2354,0	96	2353,0
14	1693,0	104	1692,0
23	1091,0	113	1091,0
32	623,0	122	623,0
41	366,0	131	367,0
50	366,0	140	367,0
59	623,0	149	624,0
68	1090,0	158	1092,0
77	1691,0	167	1693,0
87	2352,0	177	2354,0

Figura 2.3 Relação dos elementos mais solicitados em cada longarina e transversina. Grelha IOxIO - Painel IOOO x IOOO cm

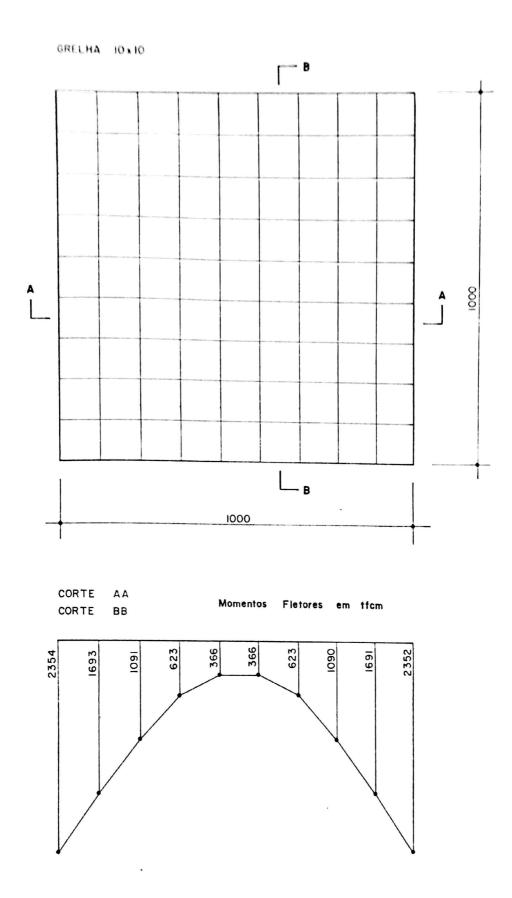


Figura 2.4 Distribuição dos momentos fletores máximos em cada longarina (transversina). Grelha IOxIO - Painel IOOO x IOOO cm

19

Máximo Momento Fletor Solicitante = 2354 tf.cm

$$A_s = K_3 \times M_f / d = 0,4 \times M_f / d$$

BASE	ALTURA ÚTIL	SEÇÃO	F. O.	ÁREA DE FERRO
b <sub>w</sub> (cm)	d ( cm)	S (cm²)	V ( m <sup>3</sup> )	ESTIMADA ( cm <sup>2</sup> )
8	122,50	980,0	19,600	7,686
10	109,57	1095,70	21,914	8,594
12	100,03	1200, 27	24,005	9,414
15	89,46	1341, 94	26,839	10,525
17	84,04	1428, 61	28,572	11,205
20	77,48	1549, 54	30,991	12,153

Figura 2.5 Alternativas para o dimensionamento da estrutura. Grelha 10x10 - Painel 1000 x 1000 cm

 $d = \sqrt{51 \times M_f / b_w}$ 

S= b<sub>w</sub> x d

-dimensionamento da grelha. Como ponto de partida considera-se uma grelha em que todos os seus elementos tenham as mesmas características geométricas, isto é, largura e altura útil constantes. Estabelecida esta concepção de projeto, de longarinas e transversinas da grelha, a partir da análise dos resultados obtidos são propostas novas concepções, buscando sempre a redução do volume de concreto e da altura da estrutura.

Observa-se que na composição dos custos do concreto armado as fôrmas participam com aproximadamente 40%, tendo portanto extrema importância em qualquer estudo que tenha por finalidade otimizar uma estrutura de concreto armado. A não consideração das fôrmas neste trabalho deve-se ao fato de as mesmas estarem diretamente relacionadas com o processo construtivo, isto é, a utilização de fôrmas de madeira, fôrmas metálicas, fôrmas de fibra de vidro, de papelão, etc. implica em análises de custos completamente antagônicas, cabendo ao calculista estabelecer os seus próprios critérios de "estrutura mais econômica", em função das técnicas construtivas a serem empregadas.

A seguir é feita uma análise mais detalhada de cada uma das concepções adotadas, analisando-se em cada uma suas características favoráveis e desfavoráveis, assim como as razões que as inviabilizaram ou não.

#### 2.2 - Primeira concepção

#### 2.2.1 - Considerações gerais

O objetivo deste primeiro estudo é analisar a distribuição dos esforços numa dada estrutura em grelha, para posterior compatibilização destes mesmos esforços com suas respectivas seções, obtendo desta forma a otimização do volume de concreto da estrutura.

São considerados, inicialmente, todos o elementos com mesma geometria, ou seja, b $_{\rm w}$  e d constantes.

Através de um programa matricial para cálculo de

grelhas, determinam-se os esforços internos (momentos fletores) na estrutura. A partir do maior momento fletor solicitante encontrado e considerando-se a seção normalmente armada, com altura mínima (NB1-78), obtém-se o pré-dimensionamento da grelha (calcula-se de acordo com o processo proposto por Burke).

$$K_{6} = b_{w} \times d^{2} / M \qquad d = \sqrt{K_{6} \times M_{f} / b_{w}}$$
  
como  

$$f_{ck} = 150 \text{ kgf/cm}^{2} \qquad K_{6} = K_{6} \text{ limite} = 51$$
  
onde  

$$b_{w} = \left\{8, 10, 12, 15, 17, 20\right\}$$

A análise dos resultados obtidos mostra alguns pontos comuns a todas as grelhas calculadas, a saber:

- a) A escolha de larguras menores para os elementos leva a um aumento na altura útil da grelha e a uma redução bastante significativa em seu volume -, de concreto.
- b) Os tramos centrais de uma transversina (ou longarina) são os mais solicitados.
- c) Os momentos fletores obtidos são diretamente proporcionais à carga uniformemente distribuída aplicada.
- d) Os momentos fletores máximos ocorrem nos tramos centrais das transversinas (ou longarinas) externas, enquanto os mínimos ocorrem nos tramos centrais das transversinas (ou longarinas) mais internas da grelha.

## 2.2.2 - Exemplo numérico

Buscando o melhor entendimento do exposto anterior-

mente, transcrevem-se a seguir os resultados obtidos - pelo cálculo de uma das grelhas.

Na figura 2.3 são apresentados os elementos mais solicitados em cada longarina (ou transversina).

Na figura 2.4 é feito um corte, mostrando a distribuição dos momentos fletores máximos e a relação entre eles.

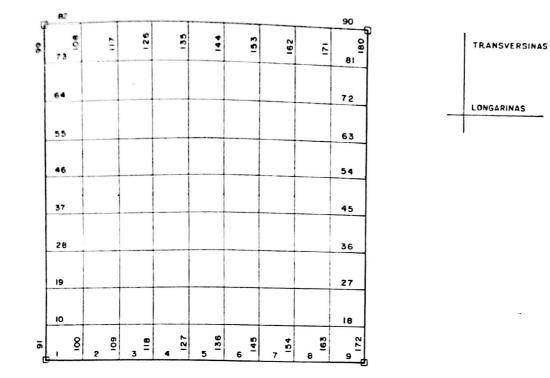
Na figura 2.5, para diferentes valores da largura, são calculados os valores da altura útil, da seção dos elementos, do volume de concreto da estrutura e da seção de ferro nas seções mais solicitadas.

# 2.2.3 - Conclusões da primeira concepção

- a) Ao se adotar a mesma seção para todos os elementos, têm--se as longarinas (ou tansversinas) com suas seções mais solicitadas trabalhando no limite do domínio 3, isto é, seções normalmente armadas com altura mínima, enquanto que todos os demais elementos da estrutura trabalham com seções excessivamente grandes em relação ao momento fletor que as solicita. O exemplo apresentado nas figuras 2.3 e 2.4 demonstra claramente o problema; o maior momento fletor que solicita a primeira longarina (ou transversina)interna é 72% do seu equivalente na longarina (ou transversina) externa; e este problema se acentua à medida que se aproxima das longarinas (ou transversinas) centrais. A solução será compatibilizar as seções com os momentos fletores que as solicitam, isto é, as transversinas e longarinas externas deverão ter seções maiores que as internas.
- b) Seções com larguras menores conduzem a um menor volume de concreto da estrutura, mas por outro lado acarretam alturas úteis maiores; ver Figura 2.4. A solução será compatibilizar o volume de concreto com a altura da grelha, isto é, larguras em torno de 12 a 15 cm.
- c) Dentre os fatores que influem no custo do concreto armado, atualmente as fôrmas são os mais importantes. Neste aspecto as seções com larguras pequenas e alturas »gran-

GRELHA RETANGULAR

NV ± 10 VVÃO = 1000 cm NH = 10 HVÃO = 1000 cm PESO = 1.0 11/m<sup>2</sup>



ELEMENTOS MAIS SOLICITADOS

MOMENTOS FLETORES

(tfcm)

	LONGARINAS		TRANSVERSINAS
06	2354,0	96	2353,0
14	1693,0	104	1692,0
23	1091,0	113	1091,0
32	623,0	122	623,0
41	366,0	131	367,0
50	366,0	140	367,0
59	623,0	149	624,0
68	1090,0	158	1092,0
77	1691,0	167	1693, 0
87	2352,0	177	2354,0

Figura 2.3 Relação dos elementos mais solicitados em cada longarina e transversina. Grelha IOxIO - Painel IOOO x IOOO cm

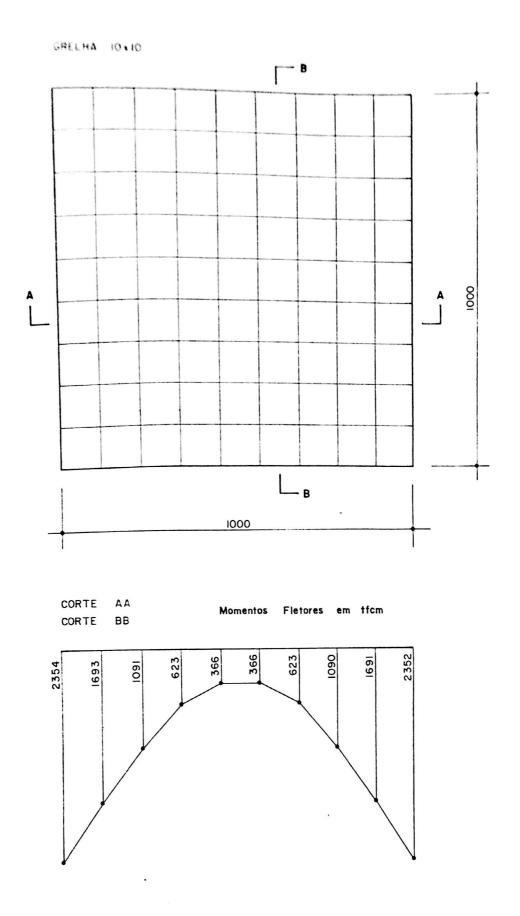


Figura 2.4 Distribuição dos momentos fletores máximos em cada longarina (transversina). Grelha IOxIO - Painel IOOO x IOOO cm Máximo Momento Fletor Solicitante = 2354 tf.cm

$$d = \sqrt{51 \times M_f / b_w}$$

S= bw x d

F. O. = [(NV × VVÃO)+(NH × HVÃO)] × S (Volume de concreto)

$$A_{s} = K_{3} \times M_{f}/d = 0,4 \times M_{f}/d$$

BASE	ALTURA ÚTIL	SEÇÃO	F. O.	AREA DE FERRO
b <sub>w</sub> (cm)	d (cm)	S(cm <sup>2</sup> )	V (m <sup>3</sup> )	ESTIMADA ( cm <sup>2</sup> )
8	122,50	980,0	19.600	7,686
10	109,57	1095,70	21,914	8,594
12	100,03	1200, 27	24,005	9,414
15	89,46	1341, 94	26,839	10,525
17	84,04	1428, 61	28,572	11,205
20	77.4B	1549, 54	30,991	12,153

Figura 2.5 Alternativas para o dimensionamento da estrutura. Grelha 10x10 - Painel 1000 x 1000 cm des devem ser evitadas, pois conduzem a uma área de forma por metro linear muito maior que a produzida por uma seção de largura grande e altura pequena. Como solução propõe-se a mesma do item b.

d) Seções com larguras pequenas trazem sérios problemas para colocação da armadura, implicando em barras de diâmetros grossos, dispostos em várias camadas, trazendo com isso sérios inconvenientes na concretagem.

<u>Conclusão Final</u>: ao se projetar grelhas com seção constante para todos seus elementos, a largura destes deverá se situar entre 12 a 15 cm, atendendo desta forma os quesitos apresentados nos itens <u>a</u>, <u>b</u>, <u>c</u> e <u>d</u>.

#### 2.3 - Segunda concepção

#### 2.3.1 - Considerações gerais

As conclusões obtidas no estudo anterior mostram que para se obter redução no volume de concreto da estrutura são necessárias as seguintes alterações:

- a) Majorar a seção das longarinas (ou transversinas) externas. As transversinas (ou longarinas) externas, por estarem solicitadas por um momento fletor 40% superior ao momento fletor máximo das primeiras transversinas (ou longarinas) internas, terão suas seções majoradas. Isto será feito de duas formas:
  - a<sub>1</sub>) A altura das seções dos elementos das transversinas (ou longarinas) externas será 5 cm superior à altura das seções dos elementos das transversinas (ou longarinas) internas (ALT1 = ALT + 5). Com este aumento na altura dos elementos externos, solucionam-se dois problemas: aumento da rigidez à flexão e ancoragem

de apoio das longarinas (ou transversinas) internas nas externas.

a<sub>2</sub>) Os elementos internos terão larguras <u>pré-fixadas</u> em função de HVAO, enquanto os elementos externos terão suas larguras <u>limitadas</u> também em função de HVAO, de acordo com o quadro 1.

800 > HVA0 $b_{wi} = 10 \text{ cm}$  $b_{we} \leq 17 \text{ cm}$  $1000 > HVA0 \ge 800$  $b_{wi} = 12 \text{ cm}$  $b_{we} \leq 20 \text{ cm}$  $1200 \ge HVA0 \ge 1000$  $b_{wi} = 15 \text{ cm}$  $b_{we} \leq 25 \text{ cm}$ HVA0 > 1200 $b_{wi} = 17 \text{ cm}$  $b_{we} \leq 30 \text{ cm}$ 

Quadro 1

- b) Utilizar para o dimensionamento da estrutra o maior momento fletor interno (ocorre sempre na primeira longarina (ou transversina) interna).
- c) Nova rotina de cálculo Com as alterações propostas nos itens <u>a</u> e <u>b</u>, a nova rotina de cálculo será:
  - c.1) Determinação do maior momento fletor interno da grelha (momento de dimensionamento).
  - c.2) Se o momento de dimensionamento ocorrer em uma longarina, a largura de todas as longarinas internas b<sub>w</sub>(2) será fixada conforme as indicações apresentadas no quadro do item a.2 anterior.
  - c.3) A altura útil interna (ALT) é calculada pela fórmula apresentada anteriormente na figura 2.4 e adotada para todas as longarinas internas que, desta forma, terão seção b<sub>w</sub>(2) x ALT.
  - c.4) A largura das transversinas internas  $b_w(4)$  é determinada a partir do maior momento fletor ( $M_{ti}$ ) atuante nas mesmas. Como todos os elementos internos

da estrutura têm mesma altura útil, tem-se: b<sub>w</sub>(4) = M<sub>ti</sub> x 51/ALT². Desta forma todas as - transversinas internas terão seção b<sub>w</sub>(4) x ALT.

- c.5) A altura útil dos elementos externos (ALT1) é fixada, sendo 5,0 cm superior à dos elementos internos, ALT1 = ALT + 5,0.
- c.6) Determina-se agora o maior momento fletor atuante nos elementos externos e, supondo que este momento ocorra nas longarinas  $(M_{\ell e})$ , a largura destas é determinada por  $b_w(1) = 51 \times M_{\ell e}$  / ALT1<sup>2</sup> e este valor é comparado com o valor limite apresentado no quadro do item a.2 anterior,  $(b_{we})$ .
  - c.6.1) Se b<sub>w</sub>(1) for menor ou igual a b<sub>we</sub>, adota-se para as longarinas externas a seção b<sub>w</sub>(1) x ALT1.
  - c.6.2) Se  $b_w(1)$  for maior que  $b_{we}$  faz-se  $b_w(1) = b_{we}$ e recalcula-se o valor de ALT1, que neste caso será maior que ALT + 5,0.
- c.7) Com o valor do maior momento fletor atuante nas transversinas externas ( $M_{te}$ ) e ALT1, determina-se a largura das mesmas,  $b_w(3) = 51 \times M_{te} / ALT1^2$ .
- c.8) Com os novos valores de  $b_w(1)$ ,  $b_w(2)$ , para as longarinas e  $b_w(3)$ ,  $b_w(4)$ , para as transversinas e ALT E ALT1, alturas interna e externa respectivamente, recalcula-se a estrutura.

Observações:

- Nos itens c.2 e c.6, se o maior momento fletor atuar nas transversinas, nos itens seguintes deve-se ler transversinas onde se lê longarinas.
- O número de iterações utilizado neste trabalho é seis,

sendo que na grande maioria dos casos, a convergência ocorreu com quatro iterações.

### 2.3.2 - Exemplo numérico

A mesma grelha utilizada para exemplificar a primeira concepção é novamente calculada de acordo com esta nova proposta. Os resultados são apresentados nas figuras 2.6 e 2.7.

### 2.3.3 – <u>Conclusões da segunda concepção</u>

Ao se comparar os novos resultados com os anteriores, devem-se ressaltar alguns pontos bastante significativos:

- a) A altura útil dos elementos sofre uma sensível redução. Na primeira concepção tem-se d = 89,46 para  $b_w = 15$  ou d = 100,03 para  $b_w = 12$ ; enquanto que, com as modificações introduzidas, as alturas úteis, externa e interna, são 77,3 cm e 62,4 cm respectivamente, ou seja, internamente tem-se uma redução mínima de 30%.
- b) O volume de concreto da estrutura, de acordo com a segunda concepção, é no mínimo 1,3 m³, inferior ao obtido anteriormente, considerando-se  $b_w = 12$ , ou 4,137 m³ considerando-se  $b_w = 15$ . Em termos porcentuais, esta nova proposta permite uma redução do volume de concreto (neste exemplo) entre 6% e 15%.
- c) O aumento da largura nas transversinas e longarinas externas, asmais solicitadas da estrutura, permite uma melhor disposição da armadura.
- d) O aumento da rigidez dos elementos externos, em relação aos internos, implica em uma menor absorção dos esforços

das longarinas e transversinas internas em relação às externas.

Analisando-se a distribuição dos esforços esquematizada nas figuras 2.6 e 2.7, constata-se:

	1º concepção	2º concepção	M <sub>f2</sub> /M <sub>f1</sub>
LONG. EXTERNA	2354	3184	1,3526
1º LONG. INTERNA	1693	878	0,5186
2º LONG. IN⊺ERNA	1091	765	0,7012
3º LONG. INTERNA	623	681	1,0931
4º LONG. INTERNA	366	635	1,7350

- d.1) O momento fletor na longarina externa aumenta 35%, enquanto nas 1<sup>as</sup> e 2<sup>as</sup> longarinas internas o momento fletor é reduzido em 49% e 30% respectivamente.
- d.2) Enquanto na 1ª concepção a variação entre os momentos fletores das longarinas internas é da ordem de 360% (1693/366), na segunda concepção esta variação se reduz para 38,2% (878/635).

### CONCLUSÃO FINAL

Analisando-se as observações acima, constata-se que, se por um lado a 2ª concepção produz uma melhor distribuição de momentos fletores nos elementos internos da estrutura, por outro lado o aumento considerável do momento fletor da longarina externa em relação ao momento fletor da primeira longarina interna traz sérios inconvenientes, pois, conforme a hipótese de dimensionamento adotada no item 2.3.1.c, a partir de um determinado momento fletor externo, a hipótese de dimensionamento adotada em 2.3.1.c.5 é prejudicada.

Pode-se considerar, apesar do inconveniente apresentado no item 2.3.d1, que a proposta de dimensionamento

SEGUNDA CONCEPÇÃO

GRELHA RETANGULAR

 $PESO = 1.0 \quad tf/m^2$ 

NV = 10

NH = 10

25

### ELEMENTOS MAIS SOLICITADOS

Momentos Fletores (tfcm)

V VÃO = 1000 cm

HVÃO = 1000 cm

	LONGARI	NAS	TRANSVERSINAS			
	2º CONCEPÇÃO	Iº CONCEPÇÃO		2º CONCEPÇÃO	Iº CONCEPÇÃO	
06	3184	2354	96	3189	2353	
14	878	1693	104	880	1692	
23	765	1091	113	767	109 1	
32	681	623	122	682	623	
41	635	366	131	636	367	
50	635	366	140	636	367	
59	681	623	149	682	624	
68	765	1090	158	766	1092	
77	878	1691	167	879	1693	
87	3182	2352	177	3184	2354	

,

Transv. Transv.			M <sub>f</sub> = 2927 tf.cm M <sub>f</sub> = 1145 tf.cm	Largura = 25 cm Largura = 15 cm
Long. Long.		6 14	M <sub>f</sub> = 2928 tf.cm M = 1145 tf.cm	Largura = 25 cm Largura = 15 cm
Alt. = (	62,4	cm	Alt. 1 = 77,3 cm	F.O. = 22,702 m <sup>3</sup>

Figura 2.6 Relação dos elementos mais solicitados da estrutura - segunda concepção . Grelha IOxIO - Painel IOOOxIOOO cm

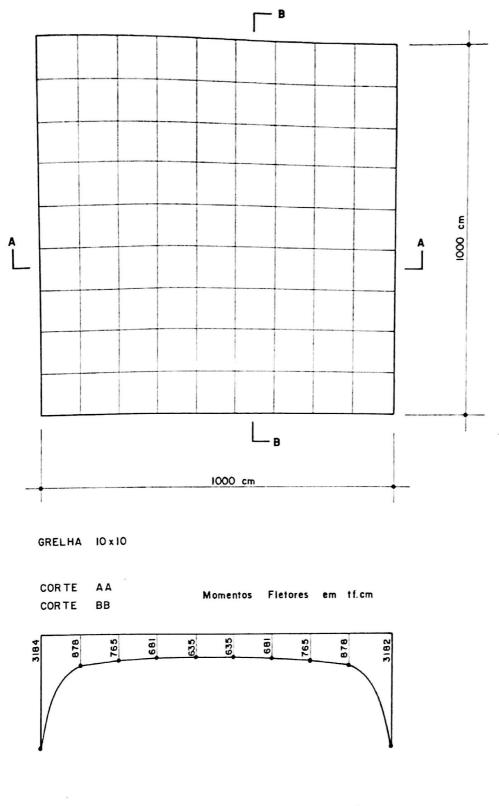


Figura 2.7 Distribuição dos momentos fletores máximos em cada longarina (transversina) - segunda concepção. Grelha IOx10 - Painel 1000 x 1000 cm

contida na 2₹ concepção, por implicar em uma estrutura mais econômica (menor volume de concreto e forma) e de menor altura, deva ser considerada e aproveitada, em detrimento da proposta inicial.

### 2.4 - Terceira concepção

### 2.4.1 - Considerações gerais

Os resultados obtidos na 2ª concepção, apesar de mostrarem sensíveis reduções no volume de concreto e na altura da grelha, indicam a possibilidade de se reduzir ainda mais o volume de concreto da estrutura. Para que isto ocorra, deve-se diferenciar também a geometria dos elementos internos da grelha.

A terceira concepção tem uma rotina de dimensionanento similar à da segunda, considerando-se, porém, tratamentos diferenciados para a 1ª longarina (ou transversina) interna e as demais. Os elementos da 1ª longarina (ou transversina) interna e os da longarina (ou transversina) externa terão suas larguras fixadas conforme o estabelecido no item 2.1.a2, e as demais longarinas (ou transversinas) internas terão suas larguras calculadas conforme o item 2.3.1.c 4, observando-se, porém, um valor mínimo fixado (em função de HVAO) no quadro 2.

ceira concepção é praticamente um complemento da segunda, isto é, após a execução de todos os passos da rotina da segunda concepção, testa-se se NV é maior que cinco e, se verdadeiro, calcula-se a largura das transversinas mais internas considerando-se o maior momento fletor da segunda transversina interna. O mesmo procedimento é adotado para as longarinas. Enquanto na segunda concepção se têm duas alturas e até quatro larguras para os elementos da estrutura, na terceira concepção se tem duas alturas (ALT, ALT<sub>1</sub>), e até seis larguras ( $b_{we}$ ,  $b_{w1}$ ,  $b_{w2}$ ). A Figura 2.8 exemplifica as diferenças entre as três concepçãos.

#### 2.4.2 - Exemplo numérico

A mesma grelha utilizada nos exemplos anteriores é novamente calculada, de acordo com a proposta da terceira concepção. Os resultados são apresentados na figura 2.9. A figura 2.10 apresenta o comportamento dos momentos fletores máximos obtidos na terceira concepção, comparados com os obtidos na segunda.

#### 2.4.3 - Conclusões da terceira concepção

- a) A análise dos esforços nos elementos mais solicitados permite algumas considerações importantes:
  - a.1) O maior momento fletor atuante na grelha (Tramos
    6 87 e Tramos 96 177) sofreu uma redução de 3184
    tfcm para 3112 tfcm, isto é, aproximadamente 2,3%.
  - a.2) As quatro longarinas (ou transversinas) centrais da grelha tiveram seus Momentos fletores máximos reduzidos em menos de 5% (681 tfcm para 650 tfcm e 635 tfcm para 633 tfcm).
  - a.3) As alterações mais significativas ocorreram nas 1<sup>ª</sup>
     e 2<sup>ª</sup> longarinas (ou transversinas) internas. A pri-,

29

Todos	elementos	com	mesma	geometria
b <sub>wi</sub> =	Constante		Hi = Co	onstante

			LI		
			LI		
			LI		
F	F	Ŧ	ᇉᄐ	Ţ	F
			LI		

LI

L2

L2

2

12

F

L2 P

LI

2

F

PRIMEIRA CONCEPÇÃO

SEGUNDA CONCEPÇÃO

H Útil interna = Alt

b<sub>we</sub> (1) > b<sub>wi</sub> (2)

2

H Útil externa = Alt 1 = Alt + 5

•

TERCEIRA CONCEPÇÃO				LI			
TERCEIRA CONCEPÇÃO							
				L2			
H Útil externo = Alt 1 = Alt + 5	A I			L3			A 1
H Útil interna = Alt		2	13		N	_	
b <sub>we</sub> (1) > b <sub>wi</sub> (2) > b <sub>wi</sub> (3)	F	-		L2 -			
WC WI WI				LI			

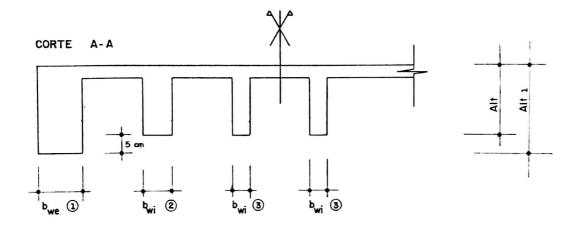


Figura 2.8 Análise da geometria dos elementos segundo a concepção adotada.

```
TERCEIRA CONCEPÇÃO
```

GRELHA RETANGULAR

NV = 10  $VV\bar{A}O = 1000$  cm NH = 10  $HV\bar{A}O = 1000$  cm PESO = 1.0 tf/m<sup>2</sup>

ELEMENTOS MAIS SOLICITADOS

Momentos Fletores (tfcm)

LONGARINAS			TRANSVERSINAS
06	3111,94	96	3114,56
14	1075,00	104	1075,81
24	678 <b>,734</b>	114	679,25
32	649,25	122	649,88
41	633,19	131	633,88
50	633,13	140	633,81
59	- 649,13	149	649,94
68	678,36	158	679,07
77	1074, 19	167	1075,19
87	3109,94	177	3112,00

Transv.	Externa	96	<sup>M</sup> f= 3114, 563	tf. cm	<sup>b</sup> w = 25 cm
Transv.	l⁰ Interna	104	Mf= 1075,813	tf. cm	<sup>b</sup> w = 15 cm
Transv.	Internas	114	M <sub>f</sub> = 679,281	tf. cm	<sup>b</sup> w = 10 cm
Long.	Externa	6	M <sub>f</sub> = 3111, 94	tf. cm	<sup>b</sup> w = 25 cm
Long.	I⁰ Interna	14	M <sub>f</sub> = 1075,000	tf. cm	<sup>b</sup> w = 15 cm
Long.	Internas	24	M <sub>f</sub> = 678, 734	tf. cm	<sup>b</sup> w = 10 cm
The second se					

Alt. = 65,59 cm Alt. 1 = 77,38 cm

Vol. Concreto = 19,545 m<sup>3</sup>

2

Figura 2.9 Relação dos elementos mais solicitados da estrutura terceira concepção.

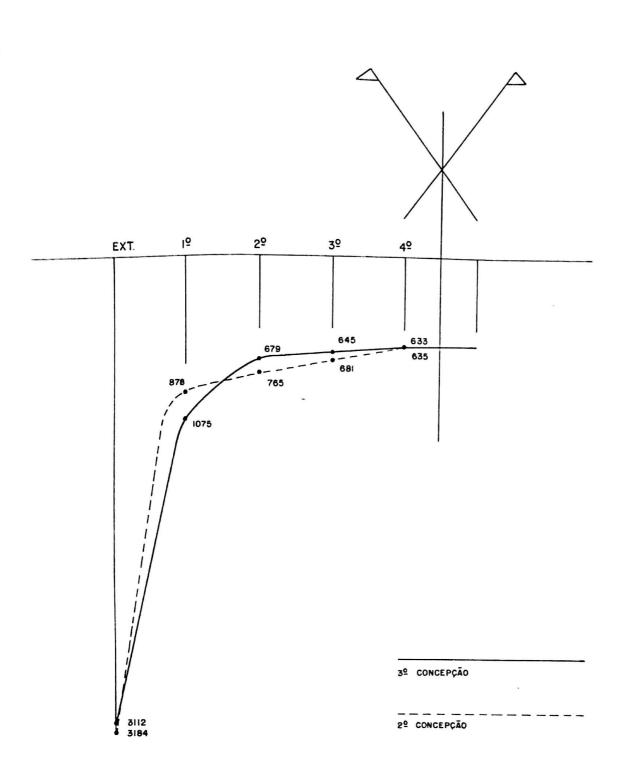


Figura 2.10 Comparação entre os momentos fletores máximos obtidos na osegunda e na terceira concepção.

meira longarina (ou transversina) interna teve seu momento fletor máximo aumentado em aproximadamente 23% (de 878 tfcm para 1075 tfcm) e a segunda longarina (ou transversina) interna teve seu momento fletor <u>reduzido</u> aproximadamente 12% (de 765 tfcm para 678 tfcm).

Destas observações conclui-se que o aumento da rigidez da 1ª longarina (ou transversina) interna, introduzida na 3ª concepção, corrigiu o principal inconveniente apontado na 2ª concepção (item 2.3.d.1), pois a relação entre os  $M_f$  máximos das longarinas (ou transversinas) externas e as 1<sup>as</sup> longarinas (ou transversinas) internas reduziu-se de 3,626 para 2,894, mantendo-se quase inalterados os demais esforços da estrutura. A Figura 2.10 demonstra com bastante nitidez o exposto acima

- b) A altura útil dos elementos das longarinas (ou transversinas) externas manteve-se constante (ALT1 = 77,38 cm), enquanto a altura útil das longarinas (ou transversinas) internas da grelha sofreu um pequeno aumento (5%), passando de 62,4 cm para 65,59 cm na terceira concepção. Pode-se concluir que, embora reduzido, o aumento da altura interna também é benéfico, pois reduz a diferença entre as alturas externa e interna da grelha. Deve-se observar, porém, que a hipótese inicial de fixar-se em 5,0 cm a diferença entre as alturas interna e externa não foi conseguida e o valor obtido (11,78 cm) é bastante significativo, necessitando uma correção.
- c) O volume de concreto da estrutura foi reduzido em 3,162 m³, 14% em relação à segunda concepção e 7,292 m³, 27% em relação à primeira.

#### CONCLUSÃO FINAL:

A proposta apresentada na terceira concepção, além de otimizar a estrutura como um todo, ainda corrigiu alguns inconvenientes apresentados na segunda, devendo portanto ser considerada e aproveitada, em detrimento da segunda concepção.

#### 2.5 - Quarta concepção

#### 2.5.1 - Considerações gerais

Esta quarta concepção introduz apenas uma modificação em relação à terceira, buscando-se corrigir a elevada diferença entre as alturas externa e interna da estrutura. Esta modificação consiste na imposição da diferença de 5,0 cm, entre "ALT" e "ALT1", e isto é feito no final da rotina de cálculo da terceira concepção, onde é imposto que ALT = ALT1 - 5,0 cm.

#### 2.5.2 - Exemplo numérico

A mesma grelha utilizada nos exemplos anteriores é novamente calculada, de acordo com a proposta da quarta concepção. Os resultados são apresentados na Figura 2.11.

#### 2.5.3 - Conclusões da quarta concepção

- a) A comparação entre os esforços obtidos na quarta concepção e os obtidos na terceira, permite algumas observações interessantes:
  - a.1) Enquanto o momento fletor máximo na longarina ( ou transversina) externa é reduzido em 6% (3112 tfcm para 2927 tfcm), o momento fletor máximo na primeira longarina (ou transversina) interna é aumentado

QUARTA CONCEPÇÃO

GRELHA RETANGULAR

NV = 10  $VV\bar{A}O = 1000$  cm NH = 10  $HV\bar{A}O = 1000$  cm PESO = 1,0  $tf/m^2$ 

ELEMENTOS MAIS SOLICITADOS

Momentos Fletores (tfcm)

•

LONGARINAS			TRANSVERSINAS
06	2927,13	96	2928,38
14	1253,69	104	1254, 38
24	725,50	114	726, 17
32	641,19	122	641, 69
41	595,50	131	596, 13
50	595,44	140	596, 31
59	641,31	149	. 642,13
68	725,81	158	726,56
77	1254,13	167	1255,44
87	2928,38	177	2930, 38

Transv.	Externa	96	<sup>M</sup> f= 2928, 38	tf. cm	<sup>b</sup> w = 25 cm
Transv.	l <sup>o</sup> Interna	105	M <sub>f=</sub> 1254,50	tf. cm	<sup>b</sup> w = 15 cm
Tran <b>sv</b> .	Internas	158	M <sub>f</sub> = 726,563	tf. cm	<sup>b</sup> w = IO cm
Long.	Externa	6	M <sub>f</sub> = 2927, 125	tf. cm	<sup>b</sup> w = 25 cm
Long.	l <sup>o</sup> Interna	15	M <sub>f</sub> = 1253, 813	tf. cm	<sup>b</sup> w = 15 cm
Long.	Internas	68	M <sub>f</sub> = 725,813	tf. cm	<sup>b</sup> w = 10 cm
Alt. = 7	72,38 cm		Alt.   = 77,38 cr	n	F.O. = 20,765 m <sup>3</sup>

Figura 2.11 Relação dos elementos mais solicitados da estrutura quarta concepção.

em 16,65% (1075 tfcm para 1254 tfcm), fazendo com que a relação "máximo M<sub>f</sub> externo / máximo M<sub>f</sub> interno" se reduza de 2,894 para 2,334.

- a.2) A altura externa da grelha (ALT1) permanece a mesma da terceira concepção, enquanto a altura interna (ALT) é aumentada em 10% (65,59) para 72,38 cm.
- a.3) O volume de concreto da estrutura é aumentado em 6% (1,220 m³), em relação à terceira concepção e reduzida em 8,5% (1,937 m³) em relação à segunda.

### CONCLUSÃO FINAL

Do exposto acima, tem-se que esta quarta proposta, ao impor a diferença de 5,0 cm entre as alturas interna e externa da grelha, provoca um pequeno aumento no volume de concreto da estrutura, mas por outro lado melhora a distribuição dos esforços na mesma, reduzindo a relação entre o máximo  $M_f$  externo e o máximo  $M_f$  interno. Conclui-se que, dentre as propostas apresentadas, esta última é a que melhor atende às hipóteses iniciais, de compatibilizar a menor altura e o menor volume de concreto. CAPÍTULO III

### ÁBACOS E TABELAS

### 1 – INTRODUÇÃO

As informações mais importantes obtidas pelo cálculo das grelhas, de acordo com o explanado no capítulo anterior (quarta concepção), são consideradas sob a forma de ábacos e tabelas. Para cada um dos painéis (600 x 600 cm, 400 x 800 cm, etc.) são apresentados os principais dados, das várias alternativas de grelhas possíveis (variando-se o número de transversinas e longarinas). Desta forma, para cada um dos painéis são apresentados um ábaco e duas tabelas. O ábaco, tendo como ordenadas o número de transversinas e, como abcissas, o número de longarinas, apresenta curvas de volume de concreto. Na primeira tabela é feita a tabulação dos principais dados obtidos em cada uma das grelhas. A segunda tabela ordena por ordem crescente as alturas úteis internas, os volumes de concreto, as áreas de fôrmas e indica as grelhas mais convenientes.

### 2 - ÁBACOS E TABELAS

## 2.1 - Ábacos isovolumétricas

A opção pelos ábacos que fornecem o volume de concreto das grelhas de um determinado painel justifica-se pela facilidade com que estes condensam e apresentam os volumes de concreto, e a relação entre estes volumes. Tomando--se como exemplo o ábaco de volumes de concreto do painel 400 x 800 cm, confirma-se com bastante clareza o exposto acima. O volume de concreto de uma grelha 7 x 4 (7 transversinas por 4 longarinas) é aproximadamente 3,75 m<sup>3</sup> (3,77 m<sup>3</sup> exatamente) e, para a grelha 5 x 5, o volume de concreto é obtido pela interpolação das curvas "3,50" e "3,75" m<sup>3</sup>, determinando-se desta forma aproximadamente 3,62 m<sup>3</sup> (o valor exato é 3,63 m<sup>3</sup>).

Percebe-se também, que as isovolumétricas estão relacionadas com o somatório de longarinas e transversinas, isto é, as grelhas 8 x 3, 7 x 4, 6 x 5, 5 x 6 e 4 x 7, cujo somatório é 11, tem volumes de concreto da mesma ordem de grandeza, ou seja, correspondem à isovolumétrica 3,75 m<sup>3</sup>.

#### 2.2 - Tabelas

As duas tabelas apresentadas para cada painel tem por finalidade tabular os dados e caracterizar as melhores alternativas em relação a altura útil, volume de concreto e área de fôrmas.

Na primeira tabela, para cada uma das grelhas, são tabulados o número de transversinas e longarinas (NT e NL), o volume de concreto (V.C.), a altura útil interna (ALT), os maiores momentos fletores interno e externo da estrutura  $(M_{fi} e M_{fe})$ , e as dimensões das larguras das longarinas (L1, L2, L3) e das transversinas (T1, T2, T3). Esta tabela tem por objetivo condensar os principais dados da estrutura a serem utilizados em ante-projetos.

A segunda tabela apresenta o ordenamento das gre-

lhas de um determinado painel, por ordem crescente de altura útil interna, volume de concreto e área de formas, apresentando as grelhas "mais indicadas", de acordo com os critérios definidos a seguir.

# 3 - CRITÉRIOS PARA DEFINIÇÃO DAS GRELHAS "MAIS ECONÔMICAS"

A análise das grelhas mais econômicas é feita em função do menor volume de concreto e da menor altura útil interna, atribuindo-se uma importância secundária à área de fôrma. À primeira vista parece estar se cometendo um contrasenso, pois, de acordo com as publicações especializadas em composição de preços unitários, Tabela Pini, Construção Civil, etc., a porcentagem do custo das fôrmas por metro cúbico de concreto armado situa-se em torno de 40%, sendo portanto de fundamental importância para a determinação das estruturas mais econômicas. Justifica-se esta omissão, considerando-se que as fôrmas estão diretamente ligadas ao processo construtivo, isto é, a utilização de fôrmas de madeira, fôrmas de fibra de vidro, de papelão, etc. implica em análises de custos completamente antagônicas. Por este motivo a área de fôrmas é apresentada apenas como subsídio ao calculista que, em função das técnicas construtivas a serem empregadas na obra, estabelecerá os seus próprios critérios de "estrutura mais econômica".

O critério aqui adotado consiste em se desprezar as estruturas de maior volume de concreto e as de maior altura. O número de grelhas a ser deprezado é adotado como 20% do número total de soluções propostas para o painel. Para melhor entendimento do exposto acima, toma-se como exemplo o painel 600 x 600 cm, onde são propostas 25 soluções e portanto desprezadas as 5 grelhas de maior altura, e as 5 de maior volume de concreto, resultando portanto 15 grelhas, que são apresentadas por <u>ordem crescente de volume de con-</u> creto.

### A - A UTILIZAÇÃO DAS TABELAS

Estabelecidas as dimensões do painel, o projetista tem em mãos dois problemas:

- a) Primeiro, deve fixar o número de longarinas e transversinas da estrutura.
- b) Segundo, deve estimar a geometria dos elementos.

A escolha do número de longarinas e transversinas depende do sistema construtivo adotado, isto é, do tipo de formas a ser utilizado. A opção pelas formas metálicas préfabricadas impõe uma maior quantidade de longarinas e transversinas, buscando a redução do espaçamento entre as mesmas, pois as formas metálicas, por apresentarem problemas de armazenamento e manuseio, devem ter dimensões reduzidas. A opção pelas formas de madeira, ao contrário das formas metálicas, implica na redução do número de longarinas e transversinas pois, a área de formas passa a ter um peso bastante significativo na composição do custo da estrutura.

A nível de ante-projeto, os ábacos isovolumétricos, e as tabelas de menores alturas úteis, menores volumes de concreto e menores áreas de formas são de grande valia nesta fase do projeto estrutural, fornecendo ao calculista subsídios valiosos para a escolha da melhor concepção estrutural.

Feita a opção por um determinado número de longarinas e transversinas, os dados necessários para a determinação da geometria dos elementos da estrutura, a nível de ante-projeto, são facilmente obtidos nas primeiras tabelas de cada painel, onde são encontrados os dados gerais, obtidos em cada grelha. Os valores necessários para se estimar a geometria dos elementos são facilmente obtidos a partir destas tabelas, assim como a ordem de grandeza dos momentos fletores máximos atuantes na estrutura.

Nos casos dos painéis cujas dimensões não foram tabeladas os valores deverão ser obtidos mediante interpolação dos painéis existentes.

# 4 - A UTILIZAÇÃO DAS TABELAS

Estabelecidas as dimensões do painel, o projetista tem em mãos dois problemas:

- a) Primeiro, deve fixar o número de longarinas e transversinas da estrutura.
- b) Segundo, deve estimar a geometria dos elementos.

A escolha do número de longarinas e transversinas depende do sistema construtivo adotado, isto é, do tipo de formas a ser utilizado. A opção pelas formas metálicas préfabricadas impõe uma maior quantidade de longarinas e transversinas, buscando a redução do espaçamento entre as mesmas, pois as formas metálicas, por apresentarem problemas de armazenamento e manuseio, devem ter dimensões reduzidas. A opção pelas formas de madeira, ao contrário das formas metálicas, implica na redução do número de longarinas e transversinas pois, a área de formas passa a ter um peso bastante significativo na composição do custo da estrutura.

A nível de ante-projeto, os ábacos isovolumétricos, e as tabelas de menores alturas úteis, menores volumes de concreto e menores áreas de formas são de grande valia nesta fase do projeto estrutural, fornecendo ao calculista subsídios valiosos para a escolha da melhor concepção estrutural.

Feita a opção por um determinado número de longarinas e transversinas, os dados necessários para a determinação da geometria dos elementos da estrutura, a nível de ante-projeto, são facilmente obtidos nas primeiras tabelas de cada painel, onde são encontrados os dados gerais, obtidos em cada grelha. Os valores necessários para se estimar a geometria dos elementos são facilmente obtidos a partir destas tabelas, assim como a ordem de grandeza dos momentos fletores máximos atuantes na estrutura.

Nos casos dos painéis cujas dimensões não foram tabeladas os valores deverão ser obtidos mediante interpolação dos painéis existentes.

4.1 - Exemplos de aplicação

### EXEMPLO 1

Predimensionar uma grelha apoiada em seus quatro cantos, sendo fornecidos:

Dimensões do paine	el	450 x 800 cm	
concreto <sup>f</sup> ck	=	150 kgf/cm²	(15,0 MPa)
Carga aproximada		1000 Kgf/m²	(10 KN/m²)
Altura máxima admi	itida	60 cm	
Material das forma	as	Madeira	
Aço		CA-50B	

#### SOLUÇÃO

As dimensões fornecidas para o painel não foram analisadas neste trabalho. O problema deve portanto ser solucionado através da análise dos valores tabelados para os painéis 400 x 800 cm e 500 x 800 cm.

> a) Escolha da grelha que melhor satisfaça as hipóteses do problema.

A "tabela (2)" do painel 500 x 800 cm fornece a relação das grelhas mais indicadas (em relação aos menores volumes de concreto e alturas) e, nesta relação, as que obedecem a restrição de altura máxima ( $H < 60 \text{ cm} \rightarrow \text{ALT1} < 56 \rightarrow$ ALT < 51 cm) são:

> 4 x 4 4 x 5 3 x 6 3 x 7 4 x 6 5 x 6 4 x 7 6 x 6 5 x 7 6 x 7 7 x 6

Como se tem por hipótese a utilização de formas de madeira e a participação destas no custo do metro cúbico

de concreto é preponderante, a melhor opção é a que envolve a menor área de formas, ou seja, a grelha 4 x 4 com 54,58 m², seguida pela grelha 4 x 5 (quatro transversina por cinco longarinas) com 69,36 m² (acréscimo de 11%).

Deve-se considerar também que os painéis de lajes, feita a opção pela grelha 4 x 4, terão dimensões aproximadas de 150 x 266 cm, o que implica em lajes com altura mínima.

b) Determinação da geometria dos elementos

As "tabela (1)" dos painéis 400 x 800 cm e 500 x 800 cm fornecem os principais dados relativos à geometria dos elementos, que são transcritos a seguir:

Grelha	Painel	ALT	L1	L2	L3	Τ1	Τ2	Т3
4 x 4	400 x 800	45,4	20	12	0	9	8	0
4 x 4	500 x 800	50,7	20	12	0	12	8	0

Da análise dos dados acima pode-se adotar para a estrutura proposta a seguinte solução:

Dimensões do painel 450 x 800 cm

Grelha 4 x 4 Número de transversinas 4 Número de longarinas 4

Altura das vigas esternas (ALT1)60 cmAltura das vigas internas (ALT)55 cm

Largura das longarinas externas 20 cm Largura das longarinas internas 10 cm

Largura das transversinas externas 12 cm Largura das transversinas internas 8 cm

EXEMPLO 2

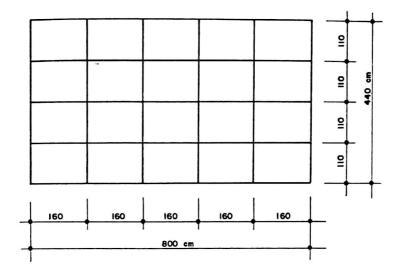
э

Pré-dimensionar uma grelha apoiada em seus quatro cantos, sendo fornecidos:

Dimensões aproximada do painel 450 x 800 cm Concreto  $f_{CK} = 150 \text{ kgf/cm}^2$  (15,0 MPa) Aço CA-50B Carga aproximada 1000kgf/m² (10 KN/m²) Formas metálicas 100 x 150 cm

a) Estimativa das dimensões do painel

Estimativa do número de longarinas e transversinas



PAINEL ESTIMADO 440 x 800 cm GRELHA 6x5

b) Determinação da geometria dos elementos

As "tabela (1)" dos painéis 400 x 800 cm e 500 x 800 cm fornecem os principais dados relativos à geometria dos elementos, que são transcritos a seguir:

Grelha		lha	Painel		ALT	L1	L2	L3	T 1	12	т3
6	x	5	400 >	< 800	45,3	20	12	8	9	8	8
6	x	5	500 ;	<b>800</b>	51,1	20	12	8	11	8	8

Como se tem uma situação intermediária (o painel previsto tem dimensões 440 x 800 cm), deve-se interpolar, ou adotar, os valores mais convenientes, dentro do quadro acima. Neste Exemplo serão adotados:

Dimensões do painel Grelha 6 x 5

Número de transversinas	NT = 6				
Número de longarinas	NL = 5				
Altura das vigas externas (ALT1 = 55 cm)	60 cm				
Altura das vigas internas (ALT = 50 cm)	55 cm				
Largura das longarinas externas Largura das longarinas internas	L1 = 20 cm				
primeiras longarinas	L2 = 12 cm				
demais longarinas	L3 = 8 cm				
Largura das transversinas externas Largura das transversinas internas	T1 = 10 cm				
Primeiras transversinas Primeiras transversinas	T2 = 8 cm				

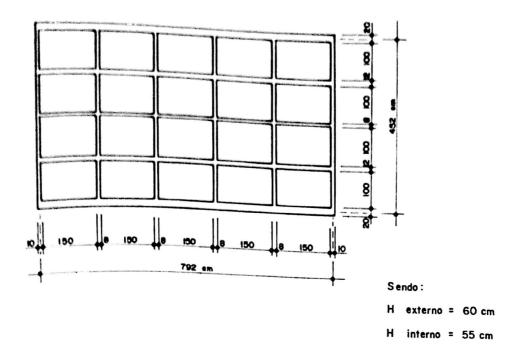
c) Redimensionamento do Painel

2

demais transversinas

A partir do pré-dimensionamento da estrutura, o painel deve ter suas dimensões reanalisadas, tendo como solução final a proposta esquematizada a seguir.

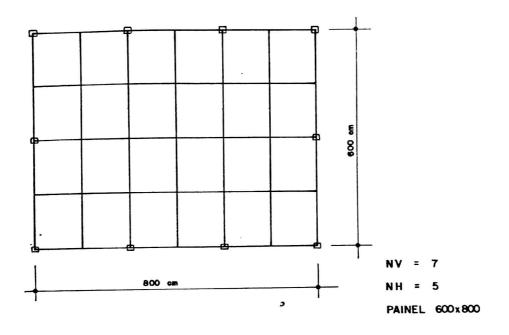
T3 = 8 cm



EXEMPLO 3

Pré-dimensionar a grelha da figura abaixo (10 apoios) sendo fornecidos:

Concre	eto			150	kgf/cm²	(15	Mpa)
Aço				CA-5	50B		
Carga	por	metro	quadrado	1000	) kgf/m²	(10	KN/m²)



a) Considerações iniciais

Neste exemplo o campo de aplicação deste trabalho é bastante ampliado, pois pretende-se que as tabelas específicas para grelhas retangulares apoiadas em seus quatro cantos forneçam os subsídios necessários ao pré-dimensionamento de grelhas retangulares com um número de apoios superior aos quatro inicialmente previstos nos cantos.

A observação das propostas feitas na terceira e quarta concepções e, em particular, as conclusões tiradas no item 2.5.3.a2 da quarta concepção, permitem que sejam analisados os elementos internos da estrutura. Para tanto, consideram-se para as larguras dos elementos os valores propostos na quarta concepção e, para a altura útil interna, aproximadamente 90% do valor apresentado na quarta concepção (valor de ALT).

Os Resultados obtidos com este procedimento são bastante razoáveis para pré-dimensionamentos de estruturas.

b) Pré-dimensionamento da estrutura

Dimensões do painel 600 x 800 cm Grelha 7 x 5

Número de longarinas 5 Número de transversinas 7

Da "tabela (1)" do painel 600 x 800 cm obtém-se:

ALT = 58 cm, tem-se  $ALT^* = 0.90 \text{ x} ALT = 52 \text{ cm}$ 

L1 =	15	CM	Τ1	=	12	CM
L2 =	12	CM	Τ2	=	8	сm
L3 =	8	CM	Т3	=	8	CM

As longarinas e transversinas externas são pré-dimensionadas em separado, a partir dos valores fixados para as internas e/ou como vigas independentes. Para o exempjo em

H externo = H interno = 55,0 cm

L1	8	15	cm	Т 1	=	15	cm
L2	22	12	CM	Τ2	=	8	cm
L3	11	8	CM	Т3	=	8	cm

5. TABELAS e ÁBACOS

			pág.
Painel	300 x	600	49
Painel	375 x	600	52
Painel	450 x	600	55
Painel	525 x	600	58
Painel	600 x	600	61
Painel	350 x	700	64
Painel	437,5×	700	67
Painel	525 x	700	70
Painel	612,5x	700	73
Painel	700 x	700	76
Painel	400 x	800	79
Painel	500 x	800	82
Painel	600 x	800	85
Painel	700 x	800	88
Painel	800 x	800	91
Painel	450 x	900	94
Painel	562,5x	900	97
Painel	675 x	900	100
Painel	787,5×	900	103
Painel	900 x	900	108
Painel	500 ×	1000	113
Painel	625 x	1000	118
Painel	750 x	1000	123
Painel	875 x	1000	128
Painel	1000 x	1000	133
Painel	600 ×	1200	138
Painel	750 x	1200	. 143
Painel	900 x	1200	148
Painel	1050 x	1200	153
Painel	1200 x	1200	159

### TABELA (1)

# PAINEL 300 X 600

NT	NL V	V.C.	ALT	Mfi	MFe	LI	L2	L3	Τí	Т2	тз
	NT	Numer	o de tra	nsversina	s (vigas	verti	cais)				
	NL	Númer	o de lon	garinas	(vigas h	orizon	tais)				
	V.C.	Volum	ie de coni	creto (m³	)						
	ALT	Altur	a útil d	o vigamen	to inter	no (cm	)				
	Mfi	ALT Altura útil do vigamento interno (cm) Afi Maior momento fletor interno da grelha (tf cm)									
	Mfe		momento								
	L1		nsão da ba								
	L2		nsão da ba						cm)		
	L3	Dimer	nsão da ba	ase das d	emais lo	ngarin	as int	ernas	(cm)		
	T1	Dimer	nsão da ba	ase da tr	ansversi	na ext	erna (	cm)			
	T2	Dimer	nsão da ba	ase da pr	imeira t	ransve	rsina	interr	a (cm)		
	Т3	Dimer	nsaõ da ba	ase das d	emais tr	ansver	sinas	intern	as (cm	)	

#### TABELA (2)

#### PAINEL 300 × 600

MENORE	ACAO PELAS S ALTURAS INTERNAS				CAO PELAS 5 AREAS MA		ELHA DICA		S	
NTXNL	ALT	NT×NL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	ТΜ	х	NL	

NT Número de transversinas

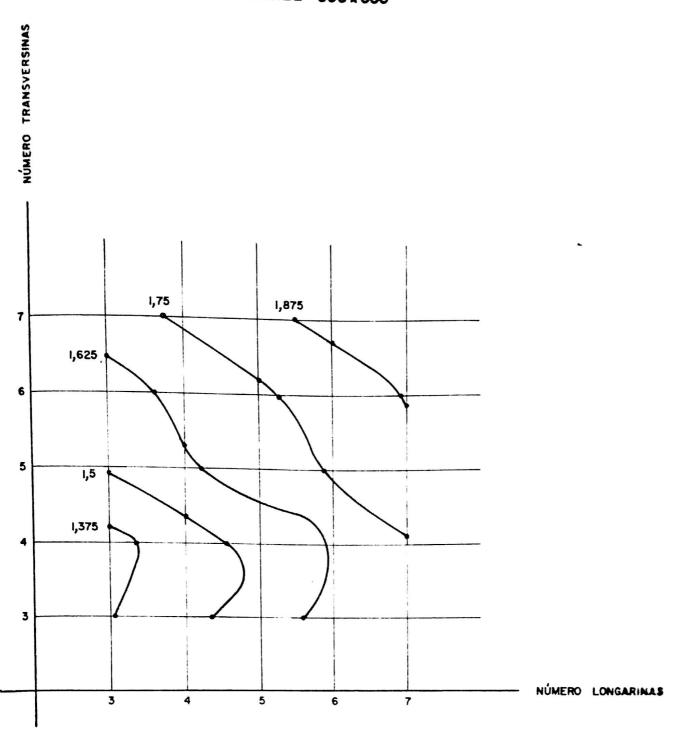
NL Número de longarinas

ALT Altura útil do vigamento interno (cm)

V.C. Volume de concreto (m<sup>3</sup>)

A.F. Área de formas (m<sup>2</sup>)

PAINEL 300 x 600



### TABELA (1)

## PAINEL 300 X 600

NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2		тз	
3× 3× 3× 3× 3×	4   5   6	1.37   1.47   1.56   1.67   1.72	35.9   33.0   31.7   29.7   29.0	237   194   185   162   158	557   482   448   401   384	17   17   17   17   17   17	10   10   9   10   8	0 0 8 8 8	9 9 10 11 12	9   9   10   10   10		0 0 0 0	
4× 4× 4× 4×	4   5   6	1.34   1.44   1.55   1.63   1.73	38.8   31.2   29.5   28.1   26.8	201   165   145   131   120	500   436   398   365   228	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	8 9 10 12	8   8   9   9   9		0 0 0 0 0	
5× 5× 5×		1.51   1.61   1.68   1.76   1.92	36.1   33.4   31.6   30.2   28.0	225   186   165   148   127	563   490   447   412   216	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8   10	8 8 8 10	8   8   8   8	   	8 8 8 8 8	
 6× 6× 6× 6×	3   4   5	1.57   1.66   1.73   1.80   1.88	35.4   32.7   31.0   29.6   28.3	212   176   156   141   130	542   473   432   399   370	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	8 8 8 9	8   8   8   8	   	8 8 8 8	
7× 7× 7× 7×	3   4   5	1.69   1.77   1.84   1.91   1.97	36.2   33.4   31.7   30.2   29.0	222   184   164   148   135	565   491   448   414   386	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	8 8 8 8	8   8   8   8	   	8 8 8 8	



2

### TABELA (2)

# PAINEL 300 X 600

ORDENAC MENORES UTE1S I (Cm)	AO PELAS ALTURAS NTERNAS	ORDENAC Menores Concret (M**3)	AO PELOS Vol. de O	ORDENAC Menores De form (M**2)	GRELHAS INDICADAS					
NTXNL	ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT	×	NL	
4×××××××××××××××××××××××××××××××××××××	26.8 28.0 28.1 28.3 29.0 29.0 29.0 29.5 29.6 29.7 30.2 30.2 31.0 31.2 31.6 31.7 31.7 31.7 32.7 33.0 33.4 35.4 35.9 36.1 36.2 38.8	4×××××××××××××××××××××××××××××××××××××	1.34 1.37 1.44 1.47 1.51 1.55 1.56 1.57 1.61 1.63 1.66 1.67 1.68 1.68 1.67 1.68 1.69 1.72 1.73 1.73 1.73 1.77 1.80 1.88 1.91 1.92 1.97	3× 3   3× 4   4× 3 5 3 4 5× 5 3 5 3 5 4 6 5× 6 4 7 5× 7 4 7 5 6 6 5 7 7 6 7 5× 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	24.64 27.63 28.46 28.68 29.47 31.09 31.37 31.50 32.29 33.95 34.12 34.36 35.28 36.68 36.84 36.84 36.84 36.84 36.84 36.84 37.41 37.41 37.41 37.41 36.84 36.84 36.84 36.84 37.41 3	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15)</pre>	35463536457	*****	445546465757646	

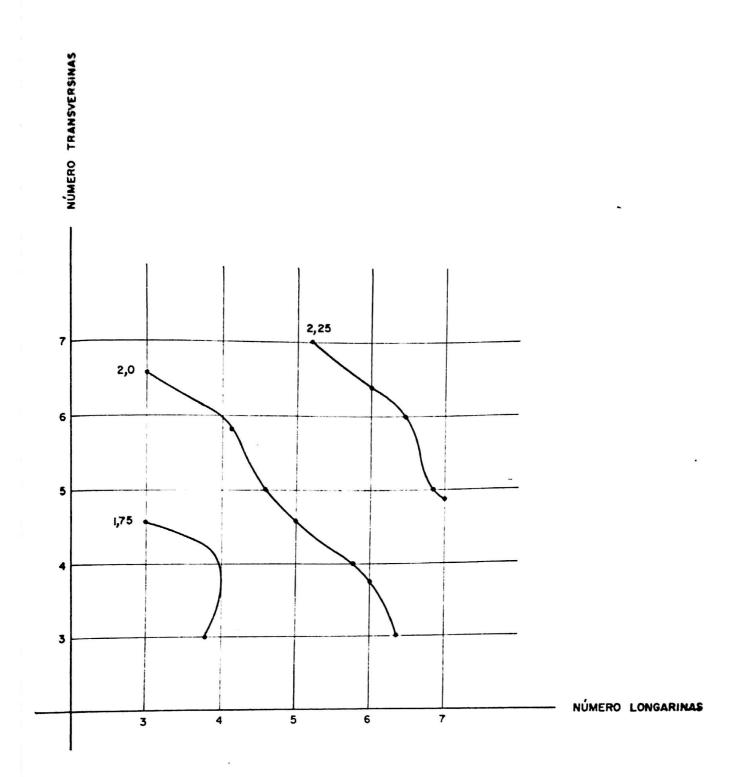
•

-

.

PAINEL 375 × 600

•



# TABELA (1)

# PAINEL 375 X 600

المراجع والمتحد المرود	NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	L1	L2	L3	T1	т2	тз
	3× 3× 3× 3× 3×	3   4   5   7   7	1.68   1.77   1.85   1.94   2.10	40.8   37.2   37.5   34.7   33.5	327   258   276   236   221	688   594   548   493   448	17   17   16   16   16	10   10   8   8   8	0   0   8   8	10   10   11   13   15	10   10   10   10   10	0   0   0   0
1	4× 4× 4× 4×	3   4   5   6   7	1.66   1.75   1.93   2.02   2.13	38.2   35.0   33.2   31.6   30.1	260   218   192   172   165	620   533   486   446   410	17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8	9   10   12   13   15	9   8   10   10   10	0   0   0   0
	5× 5× 5× 5× 5×	4   5   6	1.82   1.93   2.05   2.15   2.27	40.9   37.8   35.6   33.9   32.3	287   233   212   2   175	701   611   550   504   463	17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8	8   8   10   11   13	8   8   8   8   8	8   8   8
	6× 6× 6× 6×	4   5   6	1.91   2.00   2.10   2.20   2.31	40.0   37.1   35.1   33.5   31.9	270   220   198   181   166	676   591   537   493   453	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   8   8   8	8   8   9   10   12	8   8   8   8   8	8   8   8   8
	7× 7× 7× 7× 7×	4   5   6	2.07   2.16   2.23   2.33   2.42	41.0   38.0   36.1   34.4   32.9	281   229   205   187   173	704   615   563   517   439	17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	8   8   8	8   8   8   9   10	8   8   8   8	8   8   8   8   8

2

-

## TABELA (2)

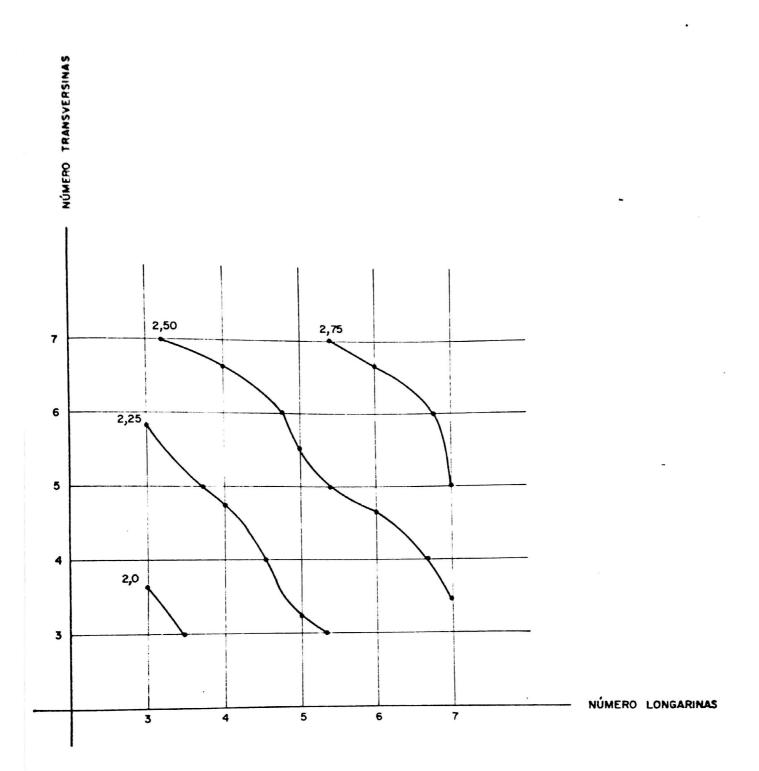
# PAINEL 375 X 600

ORDENACAO PELAS ORDENACAO PELAS ALTURAS MENORES ALTURAS MENIS INTERNAS UTEIS		CAO PELOS 5 VOL. DE TO	ORDENAC Menores De form (m**2)		GRELHAS INDICADAS			
UTEIS (Cm) ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL		
$\begin{array}{c} \text{ML} \\ \text{M} \\ \text$	4×××××××××××××××××××××××××××××××××××××	1.66 1.68 1.75 1.77 1.82 1.91 1.93 1.93 1.93 1.93 1.93 1.93 2.00 2.02 2.05 2.07 2.10 2.13 2.15 2.23 2.27 2.31 2.33 2.42	3 × 3 + 4 + 5 + 3 + 4 + 4 + 5 + 4 + 4 + 4 + 4 + 5 + 4 + 5 + 5	29.58 31.15 32.54 33.84 36.15 37.32 37.45 38.79 39.93 40.11 41.49 42.15 42.82 42.98 43.45 44.52 45.48 45.48 47.30 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 47.75 48.50 53.79	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15)</pre>	4 4 5 4 5 6 4 6 5 5 7 7 6 4 6		

2

Photo -

PAINEL 450 x 600



### TABELA (1)

# PAINEL 450 X 600

NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
3× 3× 3× 3× 3×	4   5   6	1.92   2.09   2.22   2.31   2.46	47.5   41.7   41.8   39.2   38.0	442   341   342   301   282	803   683   593   580   619	15   16   14   14   14   14	10   10   9   9   8	0   0   8   8	10   12   14   15   17	10   10   10   10   10	0   0   0   0
4× 4× 4× 4× 4×	4   5   6	2.05   2.13   2.36   2.39   2.55	41.9   38.5   36.0   34.5   35.4	327   270   255   233   218	737   631   564   529   543	17   17   17   17   15	10   10   10   9   9   9	0   0   8   8   8	11   12   16   16   16   17	10   9   10   10   10	0   0   0   0
5× 5× 5× 5× 5×	4   5   6	2.15   2.29   2.46   2.56   2.75	45.2   41.8   39.1   37.2   35.3	346   283   261   235   215	840   731   649   593   541	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	8   9   12   13   16	8   8   8   8   9	8   8   8   8
 6× 6× 6× 6×	5   6	2.27   2.37   2.54   2.64   2.78	44.4   41.4   38.8   36.9   35.0	322   257   242   220   204	812   716   637   585   533	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	8   8   11   12   15	8   8   8   8   8	8   8   8   8
7× 7× 7×	5	2.48   2.58   2.71   2.81   2.94	45.4   42.4   40.0   38.1   36.3	333   267   247   227   211	847   747   673   619   569	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	8   8   10   11   13	8   8   8   8   8	8   8   8

# TABELA (2)

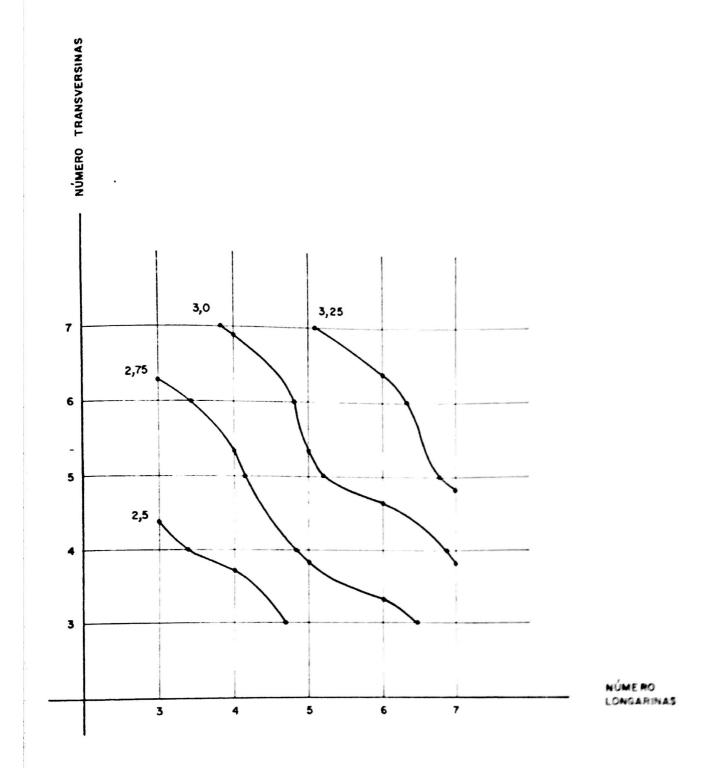
# PAINEL 450 X 600

ORDENAC MENORES UTEIS I (Cm)	AO PELAS ALTURAS NTERNAS	ORDENACAO PELOS MENORES VOL. DE Concreto (M**3)		ORDENACAO PELAS Menores Areas De Forma (M**2)		GRELHAS INDICADAS			
NTXNL	ALT	NT×NL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT ×	NL	
4×       ×	34.5 35.0 35.3 35.4 36.9 37.2 38.0 38.1 38.5 38.5 38.8 37.2 38.9 38.1 38.5 38.8 37.2 40.0 41.4 41.7 41.8 41.7 41.8 41.9 42.4 45.2 45.4 47.5	3 × × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	1.92 2.05 2.09 2.13 2.22 2.27 2.27 2.27 2.31 2.36 2.37 2.36 2.39 2.46 2.46 2.48 2.55 2.58 2.55 2.58 2.55 2.58 2.75 2.75 2.78 2.75 2.81 2.94	3×3  4×3  3×4  4×45  5×35  3×451  5×55  5×547635  5×57675 5×5767 5×5767 5×775 5×775 5×775 5×775 5×775 5×775 5×775 5×775 5×775 5×775 5×7575 5×7575 5×7575 5×7575 5×7575 5×7575 5×75755 5×75755 5×75755 5×757555 5×75755555555	35.78 36.80 38.03 39.57 42.84 43.15 43.48 45.78 46.10 46.43 46.43 46.86 49.73 50.34 51.33 52.07 52.21 52.60 54.92 54.97 55.31 57.84 57.87 60.53 63.11	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 9) (10) (11) (12) (13) (14) (15)</pre>	434353464536456	344546546575766	

-

58 PAINEL 525 × 600

•



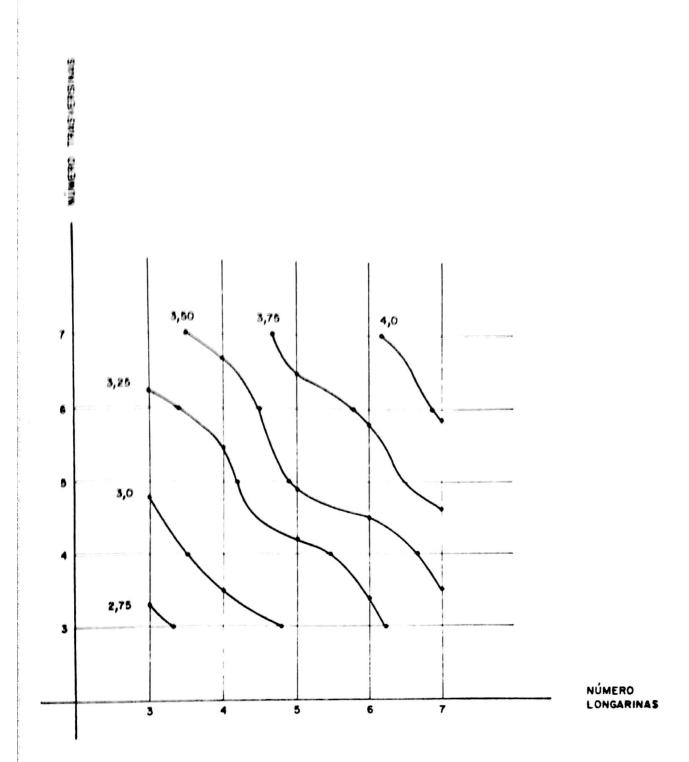
ł

PAINEL 525 X 600

NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
3)   3)   3)   3)   3)	<pre>&lt; 4   &lt; 5  </pre>	2.30   2.49   2.58   2.70   2.92	53.0   46.5   47.5   43.8   45.8	551   424   441   376   349	908   763   814   805   860	14   15   13   13   13	10   10   8   8   8	Ø   Ø   8   8	12   14   15   17   17	10   10   10   10   10	0   0   0   0
4;	< 5   < 6	2.46   2.57   2.79   2.86   3.02	46.5   41.5   41.2   40.9   42.8	423   338   334   291   275	851   713   701   703   760	17   17   16   14   12	10   10   9   9   8	8   8   8	12   15   17   17   17	10   9   10   10   10	0   0   0   0
5;   5;   5;   5;   5;	< 5   < 6	2.57   2.71   2.98   3.08   3.30	48.9   45.2   42.0   40.0   39.8	429   343   317   282   263	967   839   737   674   669	17   17   17   17   16	10   10   10   10   10	0   0   8   8   8	10   11   15   16   16	8   8   9   9   10	8   8   8   8   8
63   63   63   63	× 5   × 6	2.69   2.83   3.04   3.19   3.37	48.2   44.8   41.7   39.8   38.0	382   308   293   264   242	944   827   581   668   617	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8	9   10   14   15   17	8   8   8   9   10	8   8   8   8
7:   7:   7:   7:   7:	× 5   × 6	2.91   3.02   3.24   3.35   3.48	49.6   46.6   43.4   41.4   39.5	377   296   292   268   249	993   887   781   718   659	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   8   8	8   8   12   13   15	8   8   8	8   8   8   8   8

PAINEL 525 X 600

and the second s	ORDENAC NENORES UTEIS I	ALTURAS	ORDENAC MENORES Concret (M**3)	AO PELOS VOL. DE O	ORDENACI MENORES DE Formi (M**2)	AO PELAS AREAS A	GR IN	ELHAS DICADAS	3
State of the state	NTXNL	ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × M	1L
	N 67 6 7 6 6 5 6 4 5 5 7 5 6 4 4 7 3 4 4 5 3 3 3 7 7 6 7 6 6 5 6 4 5 5 7 5 6 4 4 7 3 4 4 5 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	38.0 39.5 39.8 40.0 40.9 41.2 41.5 41.5 41.7 42.8 43.4 43.8 45.8 45.8 45.5 46.5 46.5 48.9 48.9 49.6 53.0	3 × × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	2.30 2.46 2.49 2.57 2.57 2.58 2.70 2.71 2.79 2.83 2.79 2.84 2.92 3.02 3.37 3.48	3 × × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	42.09 43.47 44.21 45.36 50.65 53.37 55.23 55.23 55.43 57.95 57.35 57.35 57.35 59.35 61.14 62.14 62.14 63.54 65.05 64.39 5.05 64.39 5.05 64.39 5.05 64.39 5.05 64.39 5.05 64.39 5.05 65.05 72.82 72.82	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 9) (10) (11) (12) (13) (14) (15)</pre>	4 3 4 3 5 4 6 4 3 5 4 7 6 5 6 X X X X X X X X X X X X X X X X	344645467574566



61 PAINEL 600 × 600

PAINEL 600 X 600

	NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
	Эх Эх Эх Эх Эх	3   4   5   6   7	2.69   2.89   3.03   3.20   3.42	58.6   51.5   51.8   51.5   53.4	674   520   526   463   433	1014 941 1089 1065 1134	13   14   12   11   9	10   10   8   8   8	Ø     Ø     8     8	13   15   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   0   0
	4× 4× 4× 4× 4×	3   4   5   6   7	2.89   3.11   3.18   3.33   3.58	51.5   44.9   48.1   47.9   49.9	520   395   412   366   346	941 806 939 932 1006	15   17   13   12   10	10   10   8   8   8	0     8     8     8	14   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   0   0   0
	5× 5× 5× 5× 5×	3   4   5   6   7	3.03   3.18   3.54   3.68   3.83	51.8   48.1   44.9   44.6   46.7	526   411   372   342   335	1088 939 828 821 892	17   17   17   16   13	10   10   10   10   9	0     8     8	12   13   17   17   17	8   8   10   10   10	8   8   8   8
	6× 6× 6× 6× 6×	4   5   6	3.20   3.33   3.68   3.77   4.03	51.5   47.9   44.6   42.5   44.8	463   366   342   306   318	1065 931 820 753 828	17   17   17   17   17   15	10   10   10   10   9	Ø     Ø     8     8	11   12   16   17   17	8   8   10   10   10	8   8   8   8
and the second	7× 7× 7× 7× 7×	4   5   6	3.42   3.58   3.83   3.97   4.16	53.4   49.9   46.8   44.4   42.3	433   346   335   311   289	1134 1005 893 812 746	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0     0     8     8	9   10   13   15   17	8   8   9   9   10	8   8   8   8

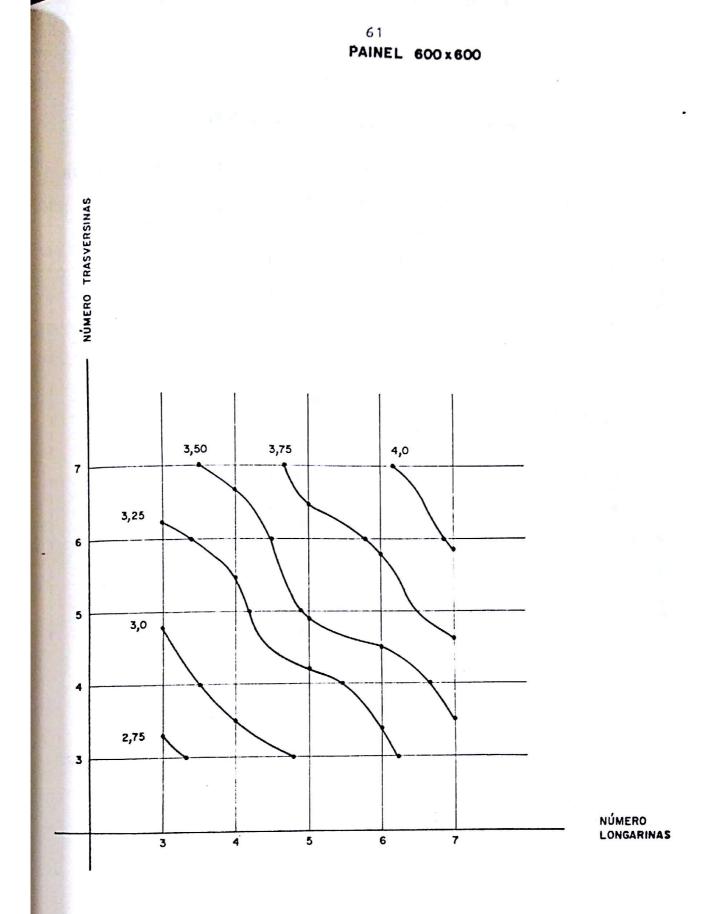
# PAINEL 600 X 600

2

-

•

ORDEN MENORI UTEIS (Cm)	ACAO PELAS ES ALTURAS INTERNAS	ORDENA( MENORES CONCRE (M**3)	CAO PELOS 5 Vol. de To	ORDENAC Menores De form (M**2)	CAO PELAS 6 AREAS 1A	GR IN	ELHAS DICADA	S
	ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT ×	NL
N 7665675475465477436353373 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	42.3 $42.5$ $44.4$ $44.6$ $44.6$ $44.6$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $44.9$ $45.9$ $47.9$ $48.1$ $47.9$ $47.9$ $47.9$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $51.5$ $53.4$ $58.6$	3× 3 4 4 5 3 4 4 5 3 6 6 4 7 3 5 4 7 5 6 6 7 5 7 6 7 7 5 6 7 7 7 6 7 7 7 6 7 7 7 6 7 7 7 6 7 7 7 6 7	2.69 2.89 3.03 3.03 3.11 3.18 3.20 3.20 3.33 3.20 3.33 3.42 3.42 3.42 3.58 3.42 3.58 3.58 3.58 3.58 3.58 3.58 3.58 3.58	3×34  3×34  5×34  5×34  5×34  5×35  5×55	48.91 50.94 50.94 51.98 57.65 57.65 60.59 60.59 63.90 63.90 63.90 63.90 63.90 63.90 63.90 63.90 63.90 72.60 72.60 72.60 72.60 75.11 75.11 75.11 77.57 77.71 80.18 80.81 82.82	( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) ( 11) ( 12) ( 13) ( 14) ( 15)	3 X X X X X X X X X X X X X X X X X X X	434546346574656



### PAINEL 350 X 700

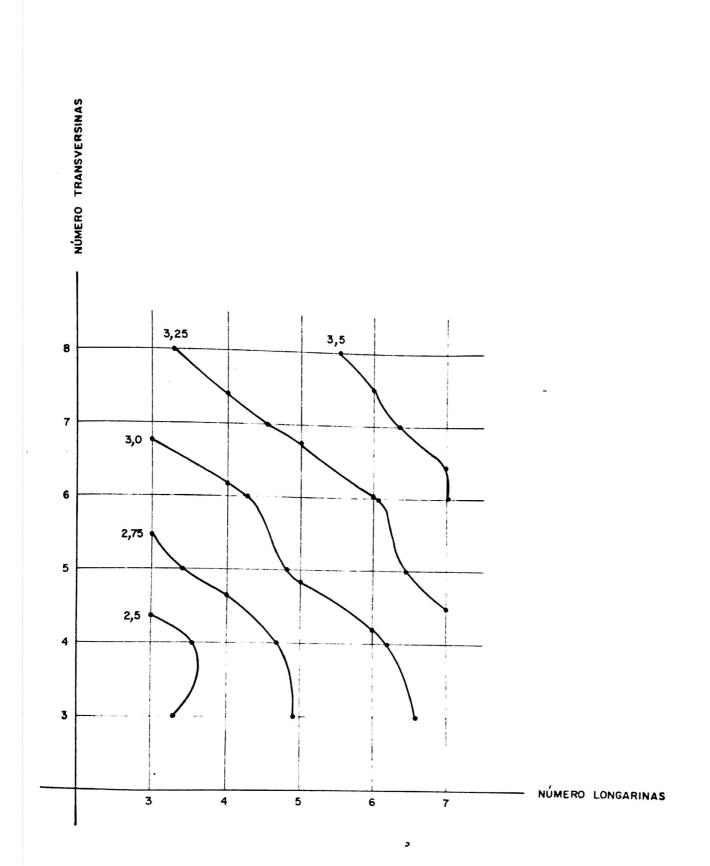
	NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3	Ti	Т2	тз
     	3× 3× 3× 3×	4 I 5 I	2.01   2.11   2.32   2.45	46.2   42.5   40.2   38.1	396   321   284   252	875   751   679   619	17   17   17   17   17	10   10   10   10	8   8   8	9   8   10   11	9   8   10   10	0   0   0
	4× 4× 4× 4×	4   5	1.98   2.12   2.27   2.39	43.5   40.2   37.8   35.9	336   274   246   221	785   680   609   556	17   17   17   17	17   10   10   10	0   0   8   8	8   8   10   11	8 8 8 8	0   0   0   0
     	5× 5× 5× 5×	4   5	2.23   2.37   2.48   2.58	46.5   42.8   40.5   38.7	378   310   275   247	884   763   691   635	17   17   17   17	10   10   10   10	0   0   8   8	8   8   8	8   8   8   8	8   8   8
	6×	5 1	2.32   2.44   2.54   2.65	45.5   42.0   39.8   37.9	358   294   261   236	851   736   668   614	17   17   17   17	10   10   10   10	0   0   8   8	8   8   8   8	8 8 8	8   8   8   8
	7× 7× 7× 7×	5	2.49   2.61   2.71   2.80	46.5   42.9   40.6   38.7	376   309   274   247	885   764   693   636		10   10   10   10	0   0   8   8	8   8   8	-	10100
	8× 8× 8× 8×	4   5	2.60   2.70   2.79   2.88	46.0   42.5   40.2   38.3	366   302   268   242	868   750   681   625	17   17	10   10   10   10	0   0   8   8	8   8   8   8	8 8 8	8   8   8   8

0

.

-

8					LLA (2)					
			PAINE	ΞL	350		_			
		AO PELAS ALTURAS NTERNAS	ORDENAC MENORES Concret (M**3)	AO PEL VOL.	OS DE	ORDE MENO DE F	NACA RES ORMA	O PELAS AREAS		ELHAS DICADAS
and the second s	ITXNL	ALT	NTXNL	V.c.		(M**	2)			
	4× 6   4× 5	35 <b>.</b> 9 37 <b>.</b> 8	4×3  3×3	1.98	N	ITXNL	~	A.F.	ORDEM	NT × NL
	4 6 3 8 5 7 6 8 4 3 5 7 6 8 3 5 7 4 4 5 3 5 7 6 8 4 3 5 7 6 8 3 5 7 4 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	37 - 9 38 - 1 38 - 3 38 - 7 38 - 7 39 - 8 40 - 2 40 - 2 40 - 2 40 - 2 40 - 2 40 - 2 40 - 5 40 - 2 40 - 5 40 - 5 40 - 5 42 - 5 5 42 - 5 5 5 42 - 5 5 5 42 - 5 5 5 42 - 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	345435534646535634645566 34435534646535634645566 3444355534646535634645566 8788788 8788788 878878	2.11 2.22 2.22 2.22 2.22 2.22 2.22 2.22		3344353465346758675867878		35.23 37.24 39.45 40.77 42.39 44.21 44.88 45.08 45.08 48.13 48.52 48.52 48.52 48.52 52.84 52.84 55.72 54.45 55.72 56.43 59.47 60.43 62.86	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 9) (10) (11) (12) (13) (14)</pre>	4 3 4 4 5 5 4 6 4 6 5 5 6 4 6



PAINEL 437,5 x 700

## PAINEL 437.5 X 700

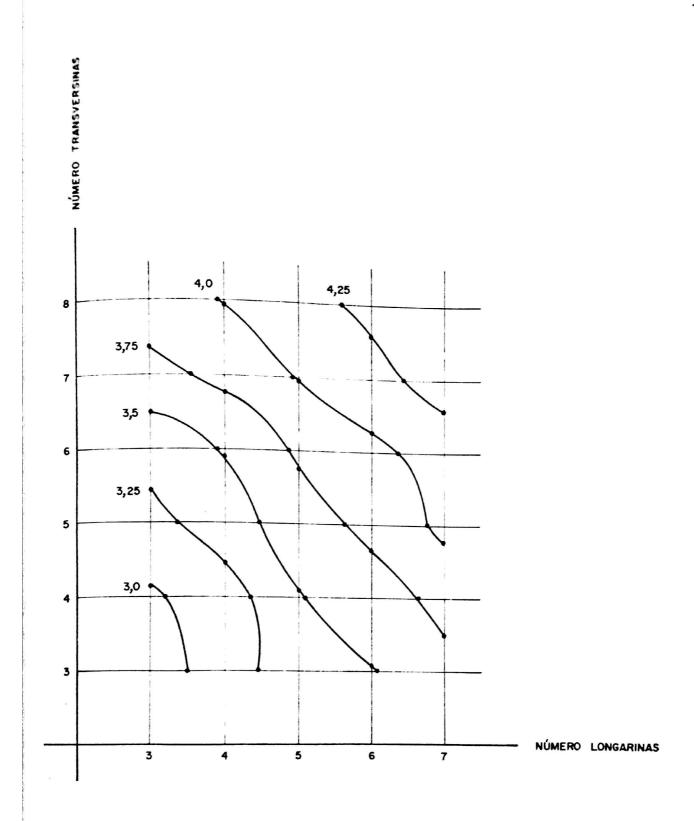
- Carton	NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
	3× 3× 3×	6	2.45   2.60   2.76   2.92   3.06	52.0   47.9   46.6   43.6   41.8	514   408   436   374   342	1084 932 866 778 691	17   17   17   17   17   16	10     10     8     8     8	8   8	10   10   12   14   16	10   10   10   10   10	0   0   0   0
	3× 4× 4× 4× 4×	3   4   5	3.18   2.40   2.58   2.83   2.96	39.8   49.0   45.0   42.3   40.2	310   439   357   318   284	666 972 834 747 681	16   17   17   17   17   17	8     10     10     10     10	8   0   8   8	17   9   10   13   14	10   8   8   9   9   9	0   0   0   0
	4× 5× 5×	3	3.16   3.29   2.69   2.84   3.03	38.4   36.9   52.5   48.6   45.7	256   236   475   382   349	629 586 1103 958 857	17   17   17   17   17   17	10     10     10     10     10	8   8   0   8	16   17   8   8   10	10   10   8   8   8	0   0   8   8   8
and the second s		3	3.17   3.34   3.47   2.82   2.96	43.4   41.3   39.7   51.5   47.7	316   290   266   448   361	716 665 1063	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	8   8   8   0	8 I	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
	6×   6>   6>   6>   7>	: 6   : 7   : 8	3.10   3.24   3.41   5.53   3.06	45.1   42.9   40.9   39.3   52.6	326   298   275   254   468	766 702 653	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	8     8     8	9   10   12   13   8	8 8 8 8	8   8   8
	7>   7>   7>	: 6	3.19   3.30   3.44   3.60   3.73	48.8   46.3   44.1   42.0   40.4	379   337   309   286 265	963 877 803 736 685	17   17   17	10   10   10	Ø     8     8     8		8 8 8 8	8   8   8   8   8

## PAINEL 437.5 X 700

ORDEN/ MENORE UTEIS	ACAO PELAS S ALTURAS INTERNAS	ORDENA MENORE Concre (M**3)	CAO PELOS 5 Vol. de To			GR IN	RELHAS IDICADAS
	ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL
N 8 7 8 8 8 6 8 7 7 7 7 5 6 6 6 6 4 5 5 5 5 5 4 4 4 4 3 3 3 3 3 3 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	36-9 38-4 39-3 39-7 39-8 40-4 40-9 41-3 40-9 41-3 42-9 43-4 42-9 43-4 45-1 45-7 46-4 45-3 45-3 45-3 45-3 45-3 45-3 52-6 52-6	4x 3 3 4 3x 4 4 3 5x 5 3 5 4 6 4x 5 7 3 5 7 6 5 7 6 8 4 6 8 5 7 7 6 8 7 8 8 5 7 7 6 8 7 8 8 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2.40 2.45 2.58 2.60 2.69 2.76 2.82 2.83 2.84 2.92 2.96 3.03 3.06 3.06 3.10 3.16 3.17 3.18 3.17 3.18 3.17 3.18 3.19 3.24 3.29 3.30 3.34 3.41 3.44 3.47 3.60 3.73 5.53	3 4 3 4 5 3 4 6 5 3 4 6 5 7 7 3 5 6 8 8 4 6 7 5 7 8 6 8 7 8 7 8 5 7 8 6 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8	42.16 44.57 46.77 48.58 52.12 52.68 53.10 56.12 56.28 56.63 57.03 57.91 60.66 61.08 61.09 62.11 64.63 64.82 64.82 64.90 65.72 68.01 68.47 69.97 71.74 72.40 73.77 75.48 77.33 81.09	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18)</pre>	4 4 4 4 4 4 4 5 5 4 6 4 5 5 4 6 4 5 7 5

.

70 PAINEL 525 x 700



-----

-

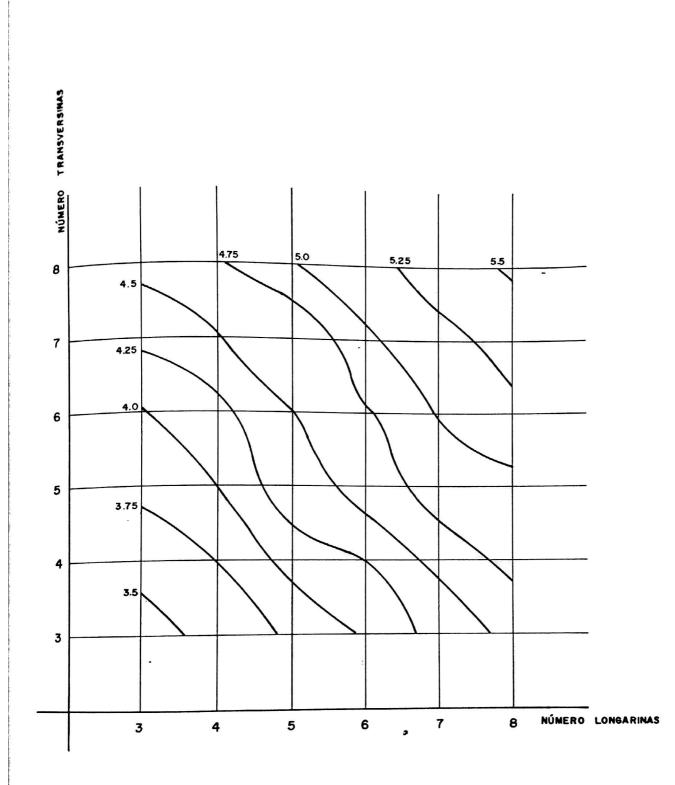
## PAINEL 525 X 700

NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
1 3× 3× 1 3×		2.84   3.16   3.36   3.49   3.67	60.5   52.4   52.7   49.4   49.3	718   539   544   479   448	1249   1081   942   919   983	15   17   15   15   14	10   10   9   9   8	0   0   8   8   8	11   13   15   16   17	9   10   10   10   10	0   0   0   0
4×	8   3   4   5   6	3.81   2.97   3.12   3.49   3.62	49.4   53.9   49.0   46.4   44.1	389   547   458   404   361	988   1156   973   881   802	12   17   17   17   17	8   10   10   10   10	8   0   8   8	17   11   13   16   17	10   9   8   10   10	0   0   0   0
4×	7   8   3   4   5	3.83   3.88   3.17   3.39   3.63	46.2   47.3   58.1   53.8   50.3	344   350   563   457   426	873   919   1327   1152   1017	14   11   17   17   17	10   10   10   10   10	8   8   0   8	17   17   8   9   12	10   9   8   8   8	0   8   8   8
i 5×		3.82   4.05   4.21   3.36   3.51	47.5   45.3   43.6   57.0   53.2	387   354   325   526   415	920   841   787   1281   1129	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	8   8   8   0   0	14   16   17   8   8	8   9   9   8   8	8   8   8   8
6>   6>	: 8 ]	3.79   3.94   4.11   4.28   3.67	49.6   47.2   44.9   43.0   58.3	400   364   335   310   546	992   907   830   766   1336	17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	8   8   8   8   0	12   13   15   17   8	8   8   8   8   8	8   8   8   8
7>   7>   7>	61	3.82   4.01   4.17   4.35   4.52	54.4   51.3   48.9   46.6   44.6	433   404   372   347   323	1176   1056   968   887   819	17   17   17   17   17	10   10   10   10   10	0   8   8   8   8	8   10   11   13   15	8   8   8   8	8   8   8   8

### PAINEL 525 X 700

ORDENACAO PELAS MENORES ALTURAS UTEIS INTERNAS (Cm)	ORDENAI MENORE CONCRE (M**3)	CAO PELOS 5 VOL. DE TO	ORDENA MENORE DE FOR (M**2)	CAO PELAS 5 AREAS Ma	GR IN	ELHAS	AS
NTXNL ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X	NL
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3×34 4×43 5×34 5×345 5×354 5×354 5×37 5×37 5×4 5 5 7 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	2.84 2.97 3.12 3.16 3.17 3.36 3.36 3.39 3.49 3.49 3.51 3.62 3.67 3.67 3.67 3.67 3.67 3.67 3.67 3.81 3.82 3.81 3.82 3.83 3.88 3.94 4.01 4.05 4.11 4.21 4.25 4.52	3 × × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	51.35 52.91 53.97 56.46 61.63 62.03 62.53 65.75 66.81 67.907 72.06 73.36 74.92 75.81 75.81 75.84 79.18 83.20 83.20 83.20 83.20 83.70 83.70 87.62 91.29	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15) (14) (15) (16) (17) (18)</pre>	433543645363544675	4 4 5 4 5 6 4 6 5 7 5 8 6 7 8 6 5 7

•



PAINEL 612 × 700

PAINEL 612.5 X 700

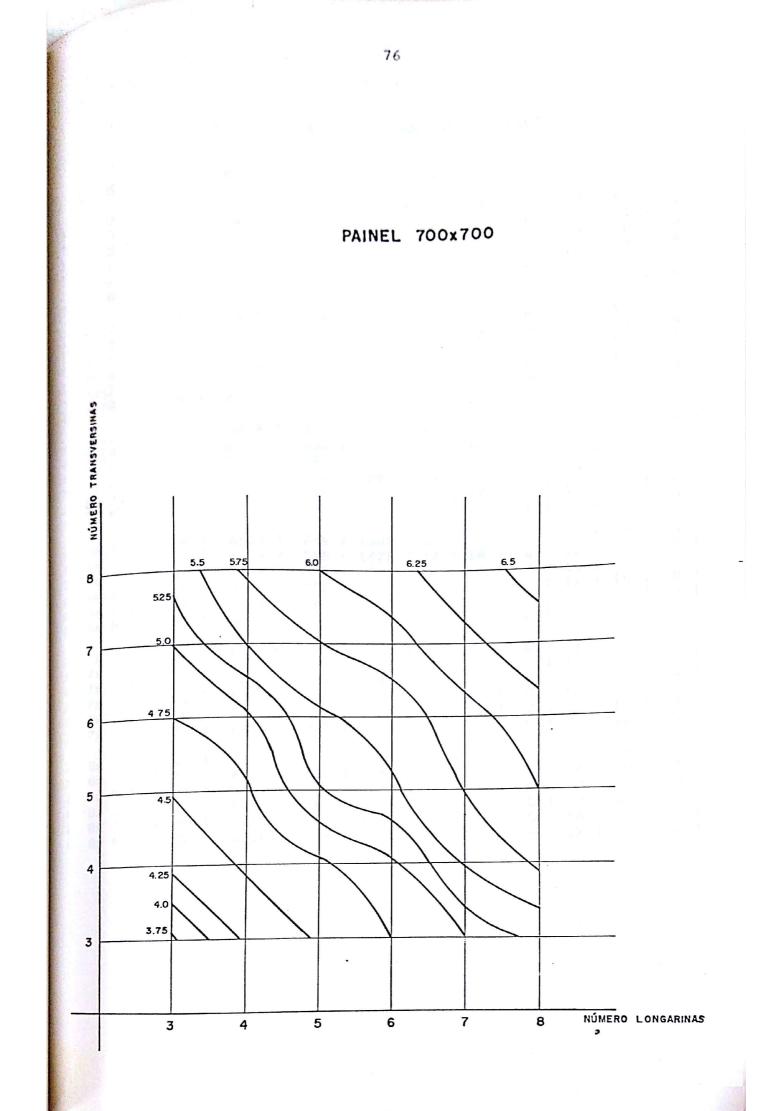
A State of	NT	NL	V.C.	ALT	Mfi	Mfe		L1		L2	L3		TÍ		т2	тз	
	3× 3× 3× 3× 3× 3×	4   5   6   7	3.34   3.61   3.78   4.04   4.34   4.57	66.9   58.7   59.1   56.9   59.2   59.1	846   675   685   600   536   514	1207 1299 1278 1374	     	14 15 13 13 10 9		10 8 8 9	-		12 14 16 17 17		10 10 10 10 10	0 0 0 0 0 0 0	
	4× 4× 4× 4× 4×	4   5   6   7	3.62   3.75   4.10   4.25   4.59   4.82	58.0   52.7   52.8   52.9   55.6   55.6	660   545   531   461   468   432	1124 1111 1116 1237		17 17 16 14 11 10		10 9 9 10	0 8 8 8		13 15 17 17 17 17		9 10 10 10	0 0 0 0 0 0 0	
	5× 5× 5× 5× 5× 5×	4   5   6   7	3.80   4.01   4.41   4.56   4.90   4.93	62.7   58.1   54.0   51.3   51.4   52.6	692   550   513   459   430   436	1529 1325 1159 1057 1059 1122		17 17 17 17 16 13		10 10 10 10	0 8 8 8		10 11 15 16 17 17	       	8 9 9 10	88888	
	6× 6× 6× 6× 6×	4   5   6   7	3.98   4.19   4.50   4.72   5.01   5.19	61.9   57.6   53.6   51.1   49.1   49.7	616   493   474   429   396   389	975		17 17 17 17 17 17	       	10 10 10 10 10 10	0 8 8 8 8	   	9 10 14 15 17 17		8 8 9 10	88888	
	7× 7× 7× 7× 7× 7×	4   4   6   7	4.31   4.48   4.48   4.96   5.15   5.34	63.7   59.9   59.9   53.2   50.7   48.5	609   473   473   436   407   380	1403 1403 1129		17 17 17 17 17 17	1	10 10 10 10	8 8		8 8 13 15 17	       	8 8 8 8	 8 8 8	
	8x 8x 8x 8x 8x 8x	4   5   6   7	4.58   4.74   4.99   5.15   5.38   5.53	63.1   59.4   55.7   53.2   50.5   48.6	588   458   449   419   397   371	1544 1380 1228 1130 1026 958	       	17 17 17 17 17 17		10 10 10 10	8 8		8 11 12 15 16		8 8 8 8	8	

## PAINEL 612.5 X 700

ORDENA MENORE UTEIS (Cm)	CAO PELAS 5 ALTURAS INTERNAS	ORDENA( MENORES Concre (M**3)	CAO PELOS 5 VOL. DE TO			GR IN	ELHAS DICADAS
NTXNL	ALT	NT×NL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL
7838787655544487655875643445874443333	$\begin{array}{c} 48.5\\ 48.6\\ 49.1\\ 49.7\\ 50.5\\ 51.1\\ 51.3\\ 51.3\\ 52.7\\ 52.8\\ 52.2\\ 52.2\\ 53.2\\ 53.3\\ 55.3\\ 55.5\\$	3x x 4 3 4 5 3 3 4 6 5 4 6 3 7 5 4 4 5 6 8 3 7 6 4 8 7 8 6 5 7 6 7 8 8 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	3.34 3.61 3.62 3.75 3.80 3.98 4.01 4.04 4.10 4.19 4.25 4.31 4.341 4.341 4.341 4.50 4.57 4.559 4.572 4.599 4.572 4.903 4.993 4.993 4.993 5.1555 5.19 5.385	3x 3 4 4 5 5 3 6 4 5 6 5 7 3 6 7 7 4 4 7 3 8 8 4 6 8 8 7 8 7 8 7 8 8 8 8 8 7 8 8 8 8 8 7 8	105.53 108.76 109.09 111.84	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 9) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (20)</pre>	43454654675568768786

.

•



PAINEL 700 X 700

NT NL	v.C.	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
3x 3 1 3x 4 1 3x 5 1 3x 6 1 3x 7 1 3x 8 1	3.71   4.29   4.51   4.74   5.07   5.33	73.9   64.7   66.9   66.2   68.5   68.2	1071   B20   B42   740   692   633	1502 1724 1689 1798	14   12   11   9	10     10     8     8     8     8	0   0   8   8   8	13   16   17   17   17   17	10   10   10   10   10   10	0   0   0   0   0
4× 3   4× 4   4× 5   4× 6   4× 7   4× 8	4.29   4.53   4.71   4.95   5.52   5.79	64.7   56.8   61.9   61.6   64.6   63.5	820   632   582   558   537	1274 1489 1478 1586	17   13   12   10	10     10     8     8     10     10	0   8   8   8	14   17   17   17   17   17   17	10   10   10   10   10   10	0   0   0   0   0
5×3  5×4  5×5  5×6  5×7  5×8	4.51   4.71   5.24   5.46   5.76   6.01	66.9   61.9   57.7   57.4   60.1   60.2	842   655   598   550   544   524	1. 100 March 100	17   17   16   13		Ø   8   8   8   8	12   13   17   17   17   17   17	8   8   10   10   10   10	8   8   8   8   8   8
6x 3   6x 4   6x 5   6x 6   6x 7   6x 8	4.74   4.95   5.46   5.60   5.90   6.16	66.2   61.6   57.4   54.7   54.1   57.5	740   582   550   496   503   482	1297 1189 1284	17   17   17   15	10     10     10     10     9     10	0   0   8   8   8	111   12   16   17   17   17	8   8   10   10   10   10	8   8   8   8   8   8
7x 3   7x 4   7x 5   7x 6   7x 7   7x 8	5.07   5.52   5.76   5.90   6.18   6.41	68.5   64.6   60.1   57.1   54.4   54.5	692   558   544   503   471   455	1410 1284 1176	17   17   17	10     10     10     10     10     10	0   0   8   8   8	9   10   13   15   17   17	8   10   10   9   10   10	8   8   8   8   8   8
 8x 3   8x 4   8x 5   8x 6   8x 7   8x 8	5.33   5.79   6.01   6.16   6.41   6.57	68.2   63.5   60.2   57.5   54.5   52.6	633   537   524   482   455   428	1563 1411 1301 1181	17	10     10     10     10	0   0   8   8   8   8	8   10   12   13   16   17	8   10   10   10   10   10	8   8   8   8   8   8

•

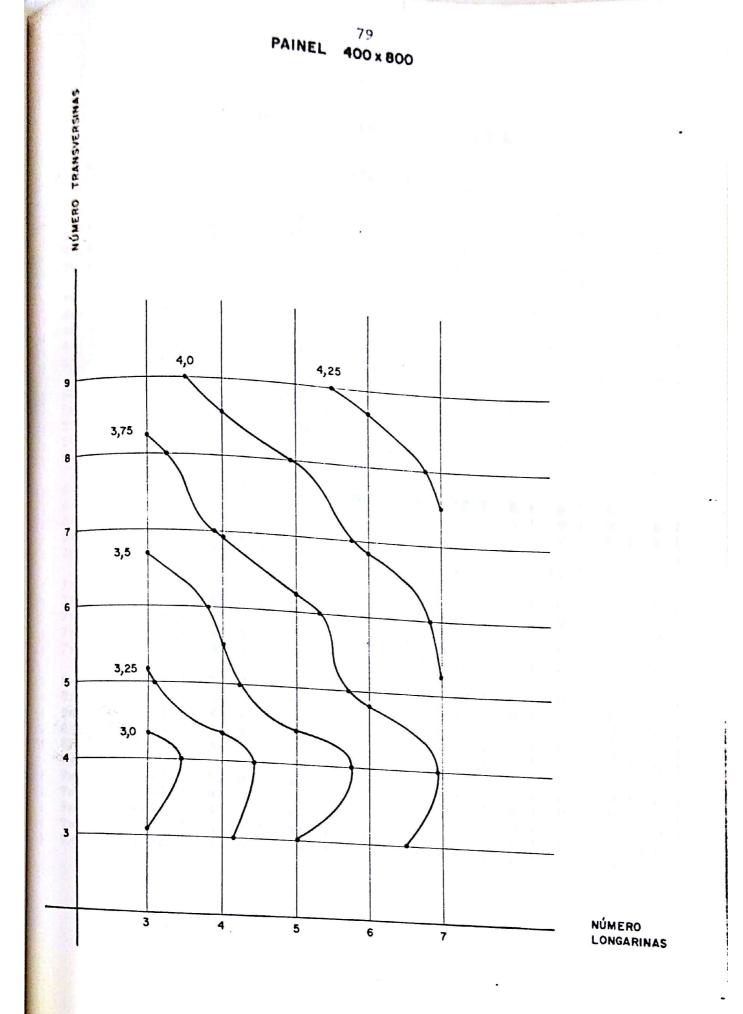
-

2

PAINEL 700 X 700

ORDEN HENOR UTEIS (Cm)	ACAO PELAS ES ALTURAS INTERNAS	CONCRET (M**3)	CAO PELOS 5 Vol. de fo	ORDENA MENORE DE FOR (M**2)	CAO PELAS S AREAS MA	GRI IN	ELHAS DICADAS
NTXNL	ALT	NT×NL	V.C.	NT×NL	A.F.	ORDEM	NT × NL
87778646566857558465448743635383733		3 4 3 5 4 5 6 3 4 6 7 3 5 8 3 6 5 7 4 6 5 7 4 8 6 7 8 5 6 8 7 8 7 8 8 8 6 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8	3.71 4.29 4.51 4.551 4.551 4.551 4.551 4.551 4.551 5.5555 5.555 5.555 5.555 5.555 5.555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.5555 5.55555 5.55555 5.55555 5.55555 5.55555 5.555555	334354536645663466573477758364878568878878475886788	72.51 72.51 73.98 84.17 84.17 84.17 88.07 92.54 93.07 93.07 96.74 100.44 100.44 100.44 105.84 105.84 105.84 115.39 115.39 115.39 115.39 115.39 115.39 116.66 118.30 122.16 125.86 125.86 128.59 128.59	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (20)</pre>	344534656574675847674867

0



PAINEL 400 X 800

.

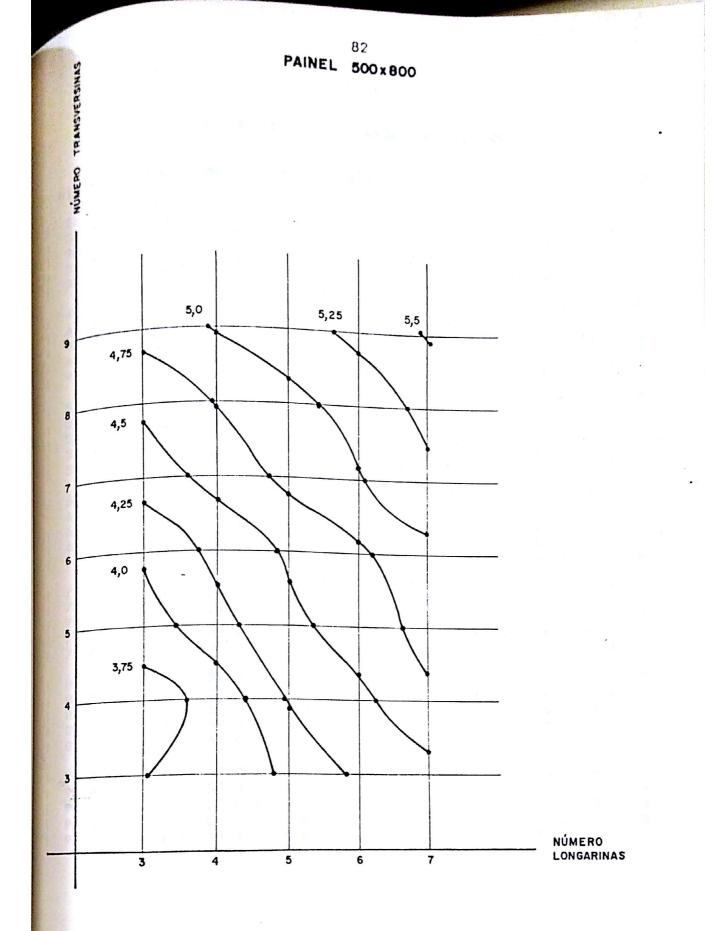
- 8											-	-		8	00	2						
South States of	NT	N	L	V.C	•	ALT		Mfi		Mfe												
1	1 3>	4 3	1	3.01	1	52.5						L1		L2	L	-3	1	r 1	T	2	тз	
1	3		i	3.21	i	10.0	1	611	1	1295												
			- i	3.50	1	48.0	1		i i	1270	!	20	1	12	1	0	1 :	10	1 1	0 1	0	1
	1 3>			3.67		45.8	1	442	•	1101	I	20	1	12	1	0		10		91	ø	i
l	1 3>				-	43.7	1	403	1	1012	1	20	1	12	1	8		12		21	ŏ	i
1	1 3>	; 7	1	3.83		41.9	1	200	!	929	1	20	1	12	i	8		13		21	ŏ	
1							÷	389	1	861	1	20	Ì	12	i	8		14		21	ø	i
1	1 4>	ζЗ		2.89		49.5	1	50.					•	• -	•	0		14	1 1	21	Ø	1
1	i 4>	: 4	1	3.14	1	45.4	1	520	1	1163	T	20	T	12	1	~		~		~ 1	~	
ł	4>	-	1	3.41	1	43.0	-	427	1	996	1	20	1		-	0	!	8	1	8	Ø	
I	4>		1	3.53	i	44.0		390	1	903	i.	20	-	12	1	0	!	9	1	8 1	0	
ł			i	3.76	1	41.2	1	353	1	835	1		1	12	4	8		12	I	9	0	
1	4>		•	0.70	1	39.5			Ì.	777	1	20	1	12	1	8	1	12	1	91	0	
ł	-	~		0 00					•	///	1	20		12	1	8	1	14	1 1	0 1	0	
ł	5×			3.23		53.0	1	585	1													
ł	1 5×		1	3.46		49.0	1	476	1	1308		20	1	12	1	0	1	8	1	8 1	8	3 1
I	j 5×	5		3.63	1	46.1	i	434		1125		20	1	12	1	0	1	8	1	8 1	8	
F	i 5×	6	1	3.80		44.0	i		!	1025	1	20	1	12	1	8	1	9	i i	8 1	E	
L	i 5×		1	3.99	1	42.2	-	398	1	944	1	20	1	12	Î.	8	i	10	i -	8 1	Ē	
Į.	1 0/1		-			76.2	1	368	1	873	1	20	1	12	i.	8	i	12	i	8 1	Ē	
	1 6×	З	1	3.34	1	51.7							•		•	U	•	12	•	0.		
L			i	3.54	- 1		1	554	1	1260	T	20	1	12	1	0	1	8	1	8 I	í i	вІ
in the second se	1 6×		- 1		1	47.6	1	452	1	1086	1	20	i	12	i	ø	i	8	i	8 1		ві
Ł	1 6×			3.71		45.3	1	413	1	991	i	20			-		1		-			
E	1 6×		1	3.84		43.4	1	378	ł	918	1		-	12	-	8	-	9		8		81
ŀ	1 6×	7	1	4.03		41.6	1	-	i	849	-	20	-!	12	1	8		9		8		8 1
L	-									047	1	20	I	12	1	8	1	11	1	8	I	81
	I 7×	З	1	3.57	1	52.8	1	581		1010		_										-
	1 7×		1	3.77	i	48.6	÷			1310	1	20	1	12		0		8	1	8		81
			i	3.90	- i -		-	475	1	1127	ł	20	1	12	1	0	1	8	1	8	1	8 I
	7×		-		-	46.3	!	430	1	1033	1	20	1	12	1	8	1	8	1	8	1	8 1
	7×		1	4.03	1	44.4	1	394	I	957	1	20	1	12	1	8	1	8	1	8	1	8 1
	7×	7		4.22		42.5	1	365	1	886	1	20	Ĩ	12	i.	8	i.	10	Ĩ.	8	î –	8 1
													•		•	0		10	•	U	•	0.
	8×	З	1	3.70	1	52.3	1	567	1	1285	1	20	1	12	1	0	1	8	1	8	1	8
F 7		4	1	3.89	1	48.1	i	464	i												4	
			1	4.01	i	45.9	1		+	1106	- !	20		12		0		ε		8		81
		5	-		4			420	!	1014	1	20		12		8		6		8	1	8
1	8×	6	1	4.13	1	44.0	1	385	1	940	1	20		12		8	: 1	5	3 1	8	1	8
1	8×	7	1	4.28	1	42.2	1	357	1	875	1	20		12	: 1	8	1	9	7 1	8	1	8
1	9×	3	1	3.91	1	52.8	1	582	1	1309	1	20		12	2 1	e	)	8	3	8	1	81
1	9x		i	4.08	1	48.6	1	477	Ĩ	1125		20		12		Q			Ξİ	8	Ì	8 I
1			1	4.19	i	46.3	i	432	i	1031	- 1	20		1 12		È			зі	8	i	8 1
1	9×				-		-				1											
1	9×		1	4.31	1	44.4	ļ	395	ļ.	955		20		112			3		BI	8		8 I
1	9×	7	1	4.46	1	42.6	1	365		889		20	)	1 12	2 1	8	3	1	9 I	8	1	8 I

# PAINEL 400 X 800

METS	ENACAO PELAS ENACAO PELAS ORDENACAO PELOS MENORES VOL. DE CONCRETO (M**3) NTXNL V.C			ACAO PELAS ES AREAS RMA )	INDICADAS				
ALT	NT×NL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL			
NL       39-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       41-         41-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         42-       42-         44-       4-         44-       4-         44-       4-         44-       4-         42-       5- <td>2       4         3×       4         3×       4         3×       4         3×       4         3×       4         3×       3         4×       4         3×       3         5×       4         5×       3         5×</td> <td><math display="block">\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc</math></td> <td>5x 6 8x 4 9x 3 6x 6</td> <td><math display="block">\begin{vmatrix} 45.56 \\ 47.44 \\ 50.92 \\ 52.46 \\ 54.80 \\ 57.55 \\ 58.11 \\ 58.32 \\ 60.08 \\ 62.75 \\ 62.76 \\ 63.22 \\ 63.71 \\ 65.48 \\ 63.22 \\ 63.71 \\ 65.48 \\ 68.02 \\ 68.02 \\ 68.08 \\ 68.24 \\ 68.46 \\ 70.40 \\ 71.65 \\ 72.80 \\ 73.30 \\ 73.30 \\ 73.50 \\ 75</math></td> <td><pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 9) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (21)</pre></td> <td>4 3 4 5 3 4 6 5 3 6 4 7 5 3 6 8 7 5 8 6 7 X X X X X X X X X X X X X X X X X X X</td>	2       4         3×       4         3×       4         3×       4         3×       4         3×       4         3×       3         4×       4         3×       3         5×       4         5×       3         5×	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	5x 6 8x 4 9x 3 6x 6	$\begin{vmatrix} 45.56 \\ 47.44 \\ 50.92 \\ 52.46 \\ 54.80 \\ 57.55 \\ 58.11 \\ 58.32 \\ 60.08 \\ 62.75 \\ 62.76 \\ 63.22 \\ 63.71 \\ 65.48 \\ 63.22 \\ 63.71 \\ 65.48 \\ 68.02 \\ 68.02 \\ 68.08 \\ 68.24 \\ 68.46 \\ 70.40 \\ 71.65 \\ 72.80 \\ 73.30 \\ 73.30 \\ 73.50 \\ 75$	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 9) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (21)</pre>	4 3 4 5 3 4 6 5 3 6 4 7 5 3 6 8 7 5 8 6 7 X X X X X X X X X X X X X X X X X X X			

٠

.



0

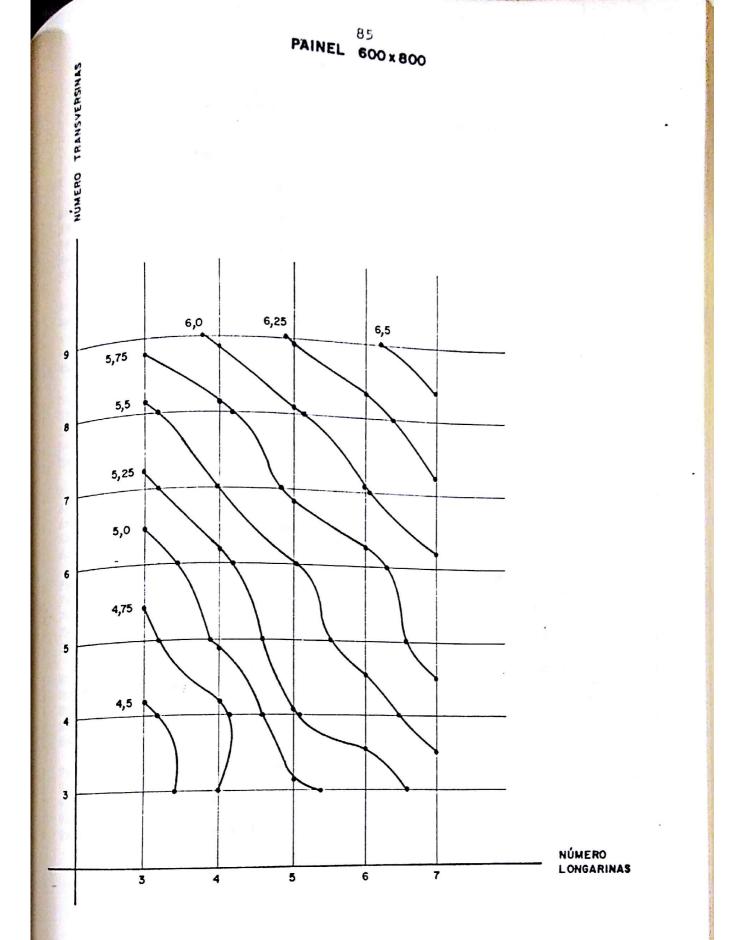
# PAINEL 500 X 800

														8	Ø	0							
		NL		V.C.	•	ALT		Mfl		Mfe													
	NT	3	1	3.74 3.93	1	59.0 53.6	1	784	ł	1609		Li		L2		L3		Ti		т2		тз	
1	3× 3×	4		4.02	i	53.4	i	654 669	!	1347		20 20	1	12	!		1	12	1	12	1	0	1
1	3%		i	4.30		50.7		604	1	1 m -	1	19	i	12 9			1	12 14	1		1	0	1
	38	7	I		Ż			566	1	4 4	i	20 19		9 8	Ì.	8	1	15	i	12	i	ø	1
1	AX	3	!	3.64 3.83	1	55.5 50.7		685	1	1436	1				1	8	I	17	1	12	1	0	1
1	4.7	4		4.28	į.	48.4	i	563 496	1	1216	i	20	1		1	0	1	11	1	9	I	0	I
i	47 47	6	1	4.44 4.70	÷	46.2		451	i	1028	1	20 20	1	12	i	Ø 8	 	12 15	1	8 11		0 0	1
	4× 4×	7	I					413	1		i	-	1	12 12	1	8 8	1	16 18	1	11 12	1	0 0	1
	5×	3	1	3.87 4.17	I	59.6 55.0		727 592	1	1637	I	20	I	12	,		į						
1	5× 5×	4	i	4.44	ļ	51.8	1	556	1	1409 1263	1	20	۱	12	1	0 0		8 9		8 8	I I	8 8	1
111	54	ь	1	4.62 4.83	1	49.4		509 469	1	1160	i	20 20	1	12 12	1	8 8	1	12 13	I I	8	1	8	ļ
i	5×								1	1069	1	20	I	12	i	8	1		i	8 8	1	8 8	1
1	6×	-		4.04 4.32	1	58.5 54.0		684 558	1	1579 1363			1	12	I	0	1	8	I	8	I	8	I
1	6× 6×	5	į	4.54 4.71		51.1 48.8		520	i	1234	1	20 20	1	12 12	ļ	Ø	I	9	I	8	1	8	1
	6× 6×	6	1	4.92	-	46.7		480 446	1	1136 1048	1	20 20	i	12	i	8 8	1	12	1	8 8	1	8 8	
1			1	4.36	1	59.8	3 1	715	1				I	12	I	8	I	14	I	8	1	8	1
1	7× 7×		i	4.59	I	55.4	F F	574	1	1644 1429	1	20 20	1	12 12	1	0 0	1		ļ	8	ļ	8	ł
1	7×	5	1	4.81 4.98		52.5 50.2		537 497	1	1295 1193	1	20	i	12	I	8	1		1	8 8	1	8	1
	7× 7×	-	i	5.20		48.6		463	i	1173 1102	1	20 20	1	12 12		8		11 13	1	8 8	1	8	
	8×	3	I	4.55	ł	59.2	2	695	I	1613	I	20	1	12	1								
1	8×	4	I I	4.76		54.8		559	1	1413	i	20	I	12	Ì	0 0	1	8	1	8 8		8 8	
1	8x 8x		1	4.93 5.10	l	49.9		518 482		1281 1182	1	20 20	1	12 12		8 8	1	9 10	1	8 8		8 8	
i	8x		1	5.31	ł	47.8	3 1	451	I	1093	I	20	i	12	i	8	i	12	i	8		8	
1	9x	З	I	4.84		59.8		714						12		ø	I	8	١	8	- 1	8	- 1
1	9× 9×	4		5.02	2	55.3 52.8		574 525		1425 1310	1	20 20		12 12		0 8			1		1 1	8	3 1
1	9x 9x		1	5.31		50.0	5 I	489	i	1210	i	20	ł	12	1	8	1	9		8	3	ε	3 1
1	9x	7	I	5.51	1	48.4	4 I	459	1	1118	1	20		12	1	8	1	11	I	8	1	8	3 1

-

## PAINEL

500 x ORDENACAO PELAS 800 ORDENACAO PELOS ORVERES ALTURAS MENORES VOL. DE HENVIS INTERNAS ORDENACAO PELAS CONCRETO MENORES AREAS (M\*\*3) GRELHAS DE FORMA INDICADAS (Cm) (M\*\*2) NTXNL ALT V.C. NTXNL NTXNL 4× 3 44.4 1 A.F. 3.64 ORDEM NT × NL 3× 3 AX 7 1 46.2 3.74 3× 3 | AN 6 1 4× 4 54.58 46.7 3.83 4× 3 1 ( 1) 4 6× 7 Х 4 1 5× 3 57.60 47.2 1 3× 4 | 3.87 (2) 3 5 7 Х 4 1 3× 4 59.80 1 47.8 3.93 4× 4 1 ( 3) З Х 5 1 62.45 1 3x 5 48.0 1 5×31 (4) 4.02 5 х 4 8% 1 77 6x 3 67.17 48.4 1 ( 3× 5 4.04 5) 4 X 5 1% 1 1 68.54 5x 4 | 48.4 4x 5 ( 6) зх 9% 4.17 6 1 1 69.36 5 4x 5 48.8 1 ( 7) 6× 3 | 6 X 4.28 4 AX 1 72.34 6 Зх 6 (8) зх 49.0 7 4.30 5× 4 6% 1 72.52 7 6× 4 (9) 4 X 49.4 3× 6 6 3% 4.32 1 5× 6 74.50 1 7× 3 (10)5 Х 5 49.9 4× 6 4.36 1 74.53 8× 6 1 (11) 3x 7 6 Х 5 6x 4 50.2 4.42 1 77.18 7× 6 1 (12)7 Х 4 4× 6 5× 5 50.6 1 1 4.44 78.42 1 5 X 6 (13) 6 5× 5 7×3 | 9% 50.7 1 4.44 80.12 1 6 (14)4 X 7 4× 7 1 6x 5 3% 1 50.7 4.54 80.13 1 (15)6 X 6 4 8×31 3x 7 | AX 51.1 4.55 80.72 1 (16) 8 X 5 4 6x 5 | 7× 4 6% 51.8 4.59 82.92 1 (17) 7 Х 5 5 5x 6 | 5× 6 5% 1 52.2 4.62 83.62 (18) 5 Х 7 5 7×41 8% 4x 7 1 84.76 52.5 4.70 (19) 6 X 7 1 5 8× 3 1 7% 6x 6 85.74 1 52.8 4.71 (20) 8 X 5 5 6x 6 1 9% 8x 4 87.93 53.4 4.76 (21)7 X 6 5 5x 7 3× 1 88.80 7x 5 1 53.6 4.81 4 8× 4 | 3% 89.83 5x 7 54.0 4.83 41 7x 5 | 6X 90.43 9x 3 4.84 1 54.8 41 9× 3 | 8X 92.88 6x 7 1 4.92 5x 4 1 55.0 6x 7 | 92.96 8x 5 1 55.3 4.93 41 7× 6 | 9% 95.43 7× 6 1 55.4 4.98 4 1 8x 5 1 7% 95.50 9× 4 55.5 5.02 3 1 9x 4 96.48 AX 58.5 8× 6 1 5.10 3 | 8× 6 100.22 6X 9x 5 1 5.14 59.0 3 | 7x 7 | 3% 100.30 7× 7 1 59.2 5.20 8x 3 1 9×51 102.04 8× 7 1 5.31 59.6 5x 3 1 8×71 105.02 9× 6 | 5.31 9x 3 1 59.8 9× 6 106.82 9×71 59.8 5.51 9x 7 | iii.3i 7x 3 1



的事

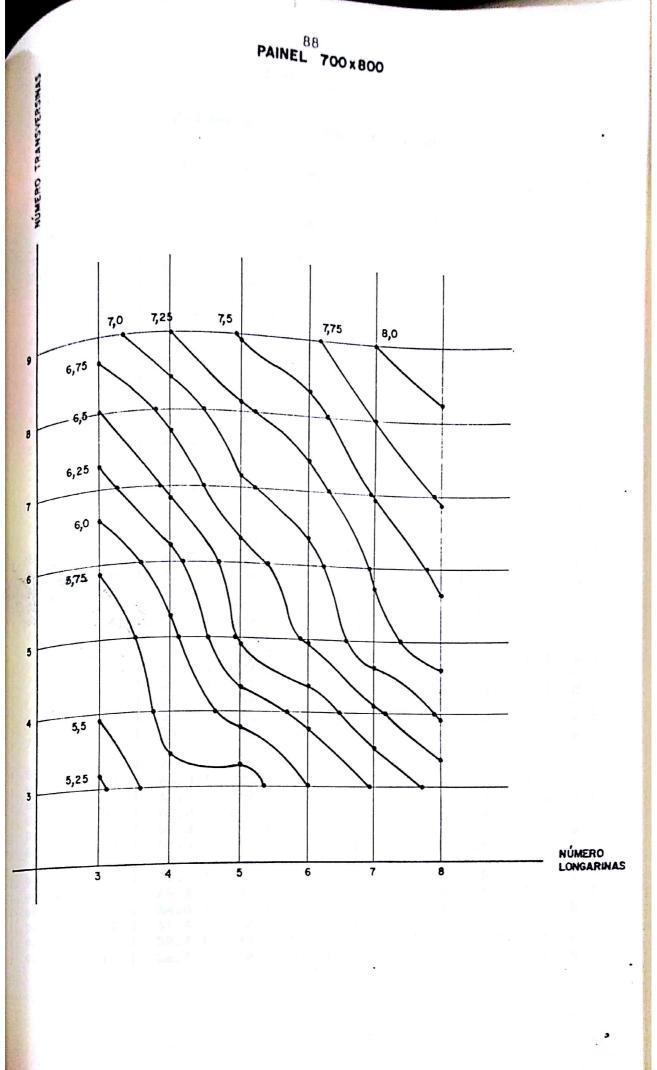
### PAINEL 600 X 800

	v.C-	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3	TÍ	Т2	Т3
NL N1 4 3×4 1 4	31 76 96 5.07 5.38	67.4   59.1   59.9   56.9   55.7	1068   805   843   762   730	1867 1610 1399 1348 1436	18   20     17     17     17	11   10	0   0   8   8	13   15   17   18   20	11 12 12 12 12	0   0   0   0
9×7     3×   3×   4×4     4×5	4.46   4.69   5.24   5.40   5.62	61.0   55.5   53.1   50.7   51.5	848   699   630   573   550		20   20   20   20   20   18	12   12   12   12   12   11	0   8   8   8	13   15   18   19   20	10 9 12 12 12	0   0   0   0
4× 7   5× 3     5× 4     5× 5     5× 6	4.68   5.04   5.41   5.59   5.88	65.5   60.2   56.6   54.0   51.6	904   738   687   625   573	1486 1363	20   20   20   20   20	12   12   12	0   0   8   8	10   12   15   16   18	8   8   9   9   10	8   8   8   8   8
5×7 6×3 6×4 6×5 6×5	4.84   5.20   5.49   5.67   5.95	64.5   59.5   56.0   53.6   51.2	819   674   638   586   543	1896 1631 1461 1344 1238	20   20   20   20   20   20		0   0   8   8	9   11   14   15   17	8   8   8   8   9	8   8   8
6× / 7× 3   7× 4   7× 5   7× 6	5.19   5.51   5.80   5.99   6.21	66.3   61.5   58.0   55.5   53.1	824   666   644   599   561	1990 1736 1556 1435 1322	20   20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8	8   9   12   13   15	8   8   8   8	8   8   8
8x 3     8x 4     8x 5	5.45   5.70   5.98   6.16   6.39	65.6   61.3   57.8   55.3   53.0	798   628   616   577   544	1952 1723 1546 1427 1318	20   20   20	12     12     12     12     12	8	8   8   11   12   14	8 8 8 8	8   8   8
9x 3   3   9x 4   4   9x 5   4	5.83   6.05   6.27   6.45   6.67	66.3   61.9   58.7   56.2   53.8	819   646   620   583   551	1752 1589 1468	20   20   20		8   8	8   8   10   11   13	8 8 8 8	8   8   8   8   8

## PAINEL 600 X 800

ORDENACAO PEL ORDENES ALTUR MENORES INTERNA UTEIS INTERNA	AS ORDENAG AS MENORES S CONCRET (M**3)	CAO PELOS S VOL. DE FO	ORDENA MENORE DE FORI (M**2)	CAO PELAS 5 AREAS MA	GR IN	ELHAS DICADAS
(Ca) ALT	NT×NL	V.C.	NT×NL	A.F.	ORDEH	NT × NL
1       50.7       25.0       0.7         51.25       51.25       51.25       51.25       0.7         67.7       7.7       55.5       55.5       55.5       55.5         57.7       7.7       57.5       55.5       55.5       55.5       55.5         57.7       7.7       57.6       7.6       7.6       7.6       1.1       1.1       1.1         67.7       7.7       5.7       6.7       6.6       4.0       0.2       5.5 <t< td=""><td>3x       3       1         4x       3       1         5x       3       1         5x       3       1         3x       4       1         3x       5       1         5x       3       4         5x       3       5         4x       5       3         5x       3       5         4x       5       3         5x       3       5         4x       5       3         5x       3       5         6x       4       5         7x       5       6         8x       7       5         8x       7</td><td>4.31 4.46 4.68 4.69 4.76 4.84 4.96 5.04 5.07 5.20 5.20 5.24 5.38 5.49 5.45 5.59 5.62 5.803 5.883 5.995 5.95</td><td>3 4 3 5 5 4 6 6 3 5 4 7 7 6 5 3 4 7 6 8 7 6 8 7 9 8 7 9 8 9 8 9 8 9 8 9 8 9 8 9 8 9</td><td>65.48 68.28 69.54 72.96 80.34 80.40 80.45 85.45 85.93 87.36 91.54 92.08 94.44 95.60 97.84 102.42 102.55 102.97 105.26 107.84 102.42 102.55 102.97 105.26 107.84 108.13 107.84 114.71 114.81 118.12 118.71 118.71 119.70 123.80 124.64 128.53 133.12</td><td><pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (20) (21) (22)</pre></td><td>3445464576554676457756</td></t<>	3x       3       1         4x       3       1         5x       3       1         5x       3       1         3x       4       1         3x       5       1         5x       3       4         5x       3       5         4x       5       3         5x       3       5         4x       5       3         5x       3       5         4x       5       3         5x       3       5         6x       4       5         7x       5       6         8x       7       5         8x       7	4.31 4.46 4.68 4.69 4.76 4.84 4.96 5.04 5.07 5.20 5.20 5.24 5.38 5.49 5.45 5.59 5.62 5.803 5.883 5.995 5.95	3 4 3 5 5 4 6 6 3 5 4 7 7 6 5 3 4 7 6 8 7 6 8 7 9 8 7 9 8 9 8 9 8 9 8 9 8 9 8 9 8 9	65.48 68.28 69.54 72.96 80.34 80.40 80.45 85.45 85.93 87.36 91.54 92.08 94.44 95.60 97.84 102.42 102.55 102.97 105.26 107.84 102.42 102.55 102.97 105.26 107.84 108.13 107.84 114.71 114.81 118.12 118.71 118.71 119.70 123.80 124.64 128.53 133.12	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (20) (21) (22)</pre>	3445464576554676457756

9



----

----

89

## TABELA (1)

PAINEL 700 X 800

1.4

1										
	V.C.	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3	Ti	T2 T3	3
NT 3 3× 4 3× 5 3× 6 3× 7 3× 8	5-20   5-70   5-62   6-27   6-58	75.0   65.2   68.6   64.3   66.3   66.3	917	1800 1904 1866 1992	19   15   16   14	12   9   9   8	0 0 8 8 8 8 8 8		12   12   12   12   12	0   0   0   0   0
3 <sup>×</sup>   4 <sup>×</sup> 3     4 <sup>×</sup> 5     4 <sup>×</sup> 5     4 <sup>×</sup> 7	5-53   5-82   6-10   6-32   6-70   7-03	66.4   60.3   57.6   57.0   62.0   62.4	745 692	1671 1617 1604 1760	1 20	12     10     10     10     11	8 8 8	20   20	11   12   12	0   0   0   0   0
4× 8 4× 8 4× 3 5× 4 5× 5 5× 6 5× 7 5× 8 5× 8	5.56   5.94   6.54   6.78   7.17   7.39	70.7   64.9   61.2   58.1   57.7   58.2	814 742 694	1914 1715 1561 1543		12     12	Ø 8 8	17   19	8     8     11     11     12     12	8   8   8   8   8   8
6×3   6×4   6×5   6×5   6×5   6×7   6×8	5.78   6.16   6.65   6.91   7.28   7.56	69.8   64.5   60.7   58.0   55.3   55.5	800 756 691 642	1423	20   20   20	• • • • • • •	0 0 8 8 8 8	11   13   16   17   20   20	8     8     10-     11     12     12	8   8   8   8   8   8
7×3  7×4  7×5  7×6  7×7  7×8	6.15   6.56   6.69   7.15   7.52   7.78	72.1   66.9   62.9   60.2   57.3   55.2	776	2329   2026   1808   1667   1520   1422	20   20   20   20   20   20	12   12   12	0   0   8   8   8   8	9   11   14   15   18   19	8     8     9     9     10     11	8   8   8   8   8   8
8×3  8×4  8×5  8×5  8×6  8×7  8×7  8×8	6.49   6.82   7.21   7.40   7.76   7.94	71.4   66.8   62.9   60.2   57.3   55.3	725 719 675 641		20   20   20   20	12   12   12   12	0   0   8   8   8	10   13   14   17	9     9     10	8   8   8   8   8   8
9x 3     9x 4     9x 5     9x 6     9x 7     9x 8	6.88   7.25   7.52   7.70   8.00   8.19	72.5   68.4   64.0   61.4   58.7   56.7	702 715 677 645	2099   1870	20   20   20   20	12   12   12   12   12   12   12		)   10 3   12 3   13 3   13		8   8   8   8   8   8

9

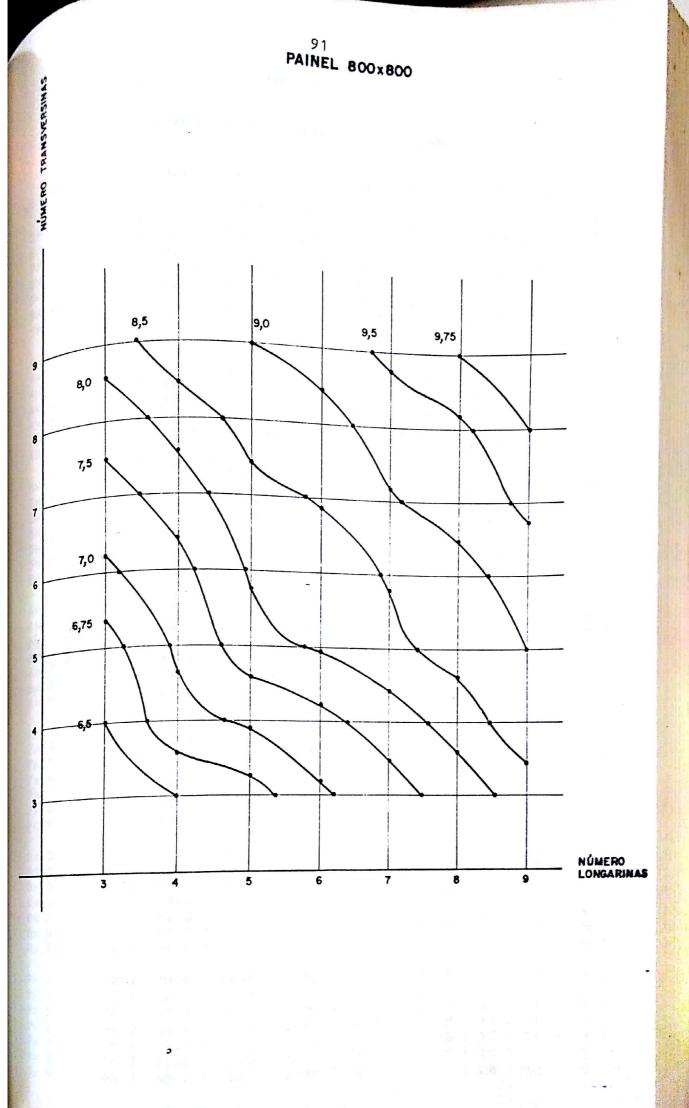
-

2

-

## PAINEL 700 X 800

ORDERACAO PELAS ORDERES ALTURAS NENORES INTERNAS	CAO PELOS S VOL. DE TO			INDICADAS				
ULETS ULETS (CM) ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X	NL	
233573370127062237240499035923348946874150         867855556687666666666666666666666666666	34533645347634857367458964758965879698789933354344653476354855764368675478675867887887899	5.20 5.55 5.55 5.55 5.55 5.55 5.55 5.55	3 4 4 3 5 5 4 6 5 6 3 7 4 6 5 7 6 3 7 8 4 8 5 7 6 8 7 9 8 7 9 8 9 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	135.97 138.35 140.08 141.31 143.40 144.41 146.52 149.56 151.45 155.91	(1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (20) (21) (22) (24)	434534634536745864758658	344465476585576468675786	



and the second

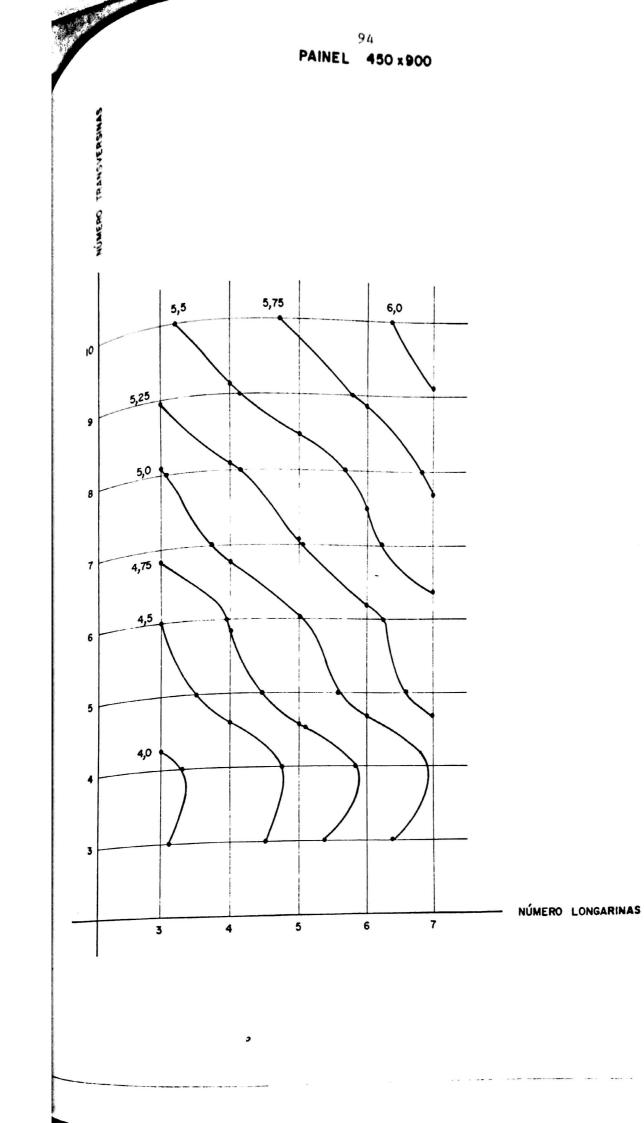
•

PAINEL 800 X 800

	V-C-	ALT	Mfi	Mfe	Li	L2	L3 -	Ti	Т2	тз
NL 3 4 5 6 7 8 9 1 3 3 5 6 7 8 9	6-06 6-50 6-65 6-93 7-28 7-73 7-73 8-22	82.5   72.0   75.2   74.3   77.1   76.8   78.0	1599   1217   1331   1215   1115   1035   1009	2535 2466 2644 2620	16     17     14     14     14     11     10     9	12   12   9   8   9   9   9	0   0   8   8   8   8   8	16   19   20   20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   0   0   0   0
3 <sup>×</sup> 3   4 <sup>×</sup> 4   4 <sup>×</sup> 5   4 <sup>×</sup> 6   4 <sup>×</sup> 7   4 <sup>×</sup> 8	6 - 50   6 - 93   7 - 04   7 - 33   7 - 75   8 - 19   8 - 85	72.0   64.6   69.2   68.9   72.1   72.0   72.7	1217 946 1043 936 877 819 834	2159 2138 2325 2318	19     20     16     15     12     11     11	12   12   9   9   10   11		17   20   20   20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   0   0   0   0   0
4× 7 5× 3 5× 5 5× 5 5× 6 5× 7 5× 7	6.65   7.04   7.81   8.06   8.36   8.69   9.00	75.2   69.2   65.0   64.6   67.3   67.4   69.4	1331 1043 954 884 877 831 802	2535   2159   1923   1898   2050   2052   2171	20     20     20     19     16     15     12	12 12 12 12 11 11		14   16   20   20   20   20   20		8   8   8   8   8   8   8
5×9 6×3 6×5 6×5 6×5 6×5 7 8 1 6×7 8 1 6×7 8 1 6×7 8 1	6.93   7.33   8.06   8.22   8.54   8.77   9.30	74.3   68.9   64.6   61.7   64.4   64.6   64.6	1215 936 884 804 812 777 776	2466   2138   1898   1746   1890   1901   1991	20   20   20   20   17   16   14	12 12 12 11 10	0   0   8   8   8   8		8     9     12     12     12     12     12	8   8   8   8   8   8   8
7x     3       7x     4       7x     5       7x     5       7x     6       7x     7       7x     8       7x     9	7.28   7.75   8.36   8.54   8.95   9.26   9.58	77.1 72.1 67.3 64.4 61.3 61.5 63.1	877 812 764 740	1724	20   20   20   20   20   20   17   17	12   12		16   17   20   20	8     9     11     12     12     12     12	8
8x       3         8x       4         8x       5         8x       6         8x       7         8x       8         8x       8         8x       7         8x       8         8x       8         8x       8         8x       8         8x       8         8x       8         8x       9	7.73   8.19   8.69   8.77   9.26   9.44   9.76	76.8 72.0 67.4 64.6 61.5 59.4 61.0	819 831 777 740 693	2318   2052   1901   1732   1625	20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   8   8   8   8	10   11   15   16   19   20   20	9     10     11     10     12     12     12	8   8   8
1       9x       3       1         1       9x       4       1         1       9x       5       1         1       9x       6       1         1       9x       7       1         1       9x       7       1         1       9x       8       1         1       9x       9       1	9.00   9.30   9.58   9.76	78.0 72.7 69.4 66.4 63.1 61.0 58.7	834 802 776 746 703	2365   2171   1991   1819   1705	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12   12   12	0   8   8   8	12   14   17   18	11   11   11	8     8     8     8     8

## PAINEL 800 X 800

ALT	ORDENA MENORE CONCRE (M**3)			CAO PELAS 5 AREAS 1A	GR IN	ELHAS DICADAS
NICE ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEN	NT X NL
ALT ALT 59.40 61.3557.1 61.61.3557.1 61.61.57.1 72.00.0 61.77.1 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.77.3 72.6.8 81.77.1.1 72.6.8 82.5 72.31.77.1 72.6.8 82.5 72.33.1 72.6.8 83.77.1.1 72.6.8 83.77.1.1 72.77.33.1 72.6.0 72.6.8 72.77.33.1 72.6.8 72.77.33.1 72.6.8 72.77.33.1 72.6.8 72.77.33.1 72.6.8 72.77.33.1 72.77.33.1 72.6.0 72.77.33.1 72.77.3	NT 343353644537648387456584936577688568497958769897899897889897889897889897889897889897889897889897889897889897889888888	6.06	3 3 4 3 4 5 3 6 5 6 4 5 6 6 7 3 4 7 7 5 3 8 7 6 8 4 7 5 8 8 6 9 3 8 7 4 9 8 5 9 6 9 9 7 8 9 4 8 9 5 9 6 7 9 9 8 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	89.44 92.48 92.48 92.48 96.13 108.02 108.02 112.69 112.69 112.69 112.69 112.22 123.20 123.68 129.22 134.46 135.68 135.68 140.50 144.74 148.13 149.95 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 152.48 154.59 156.19 156.19 156.20 163.20 163.20 163.20 163.20 165.36 165.36 165.36 165.26 165.36 165.26 171.62 171.62 176.16	ORDEN ( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (17) (20) (21) (22) (23) (24) (25) (27) (28) (27) (27) (28) (27) (27) (28) (27)	NI 34345446745658465776856849795 × XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX

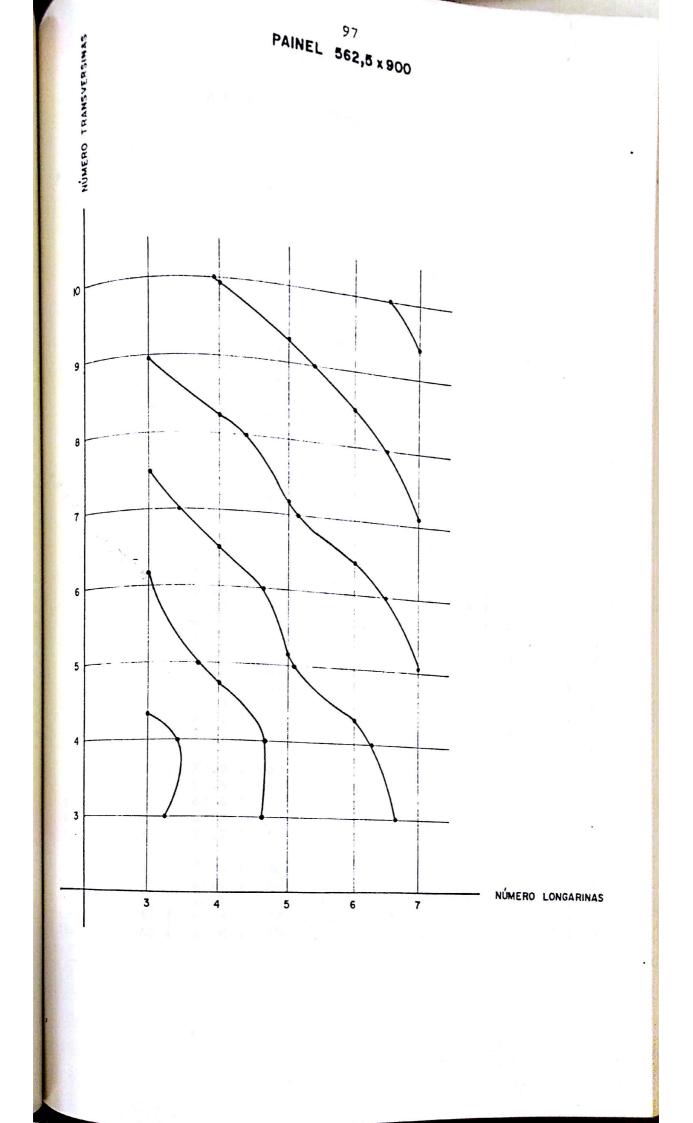


	(1)										
		i, d	PAIN	EL	450	×	90	Ø			
	NL	V.C.	ALT	Mfl	MFe	Li	L2			<b>T</b> O	тз
11111	NT 3× 4 1 3× 5 1 3× 6 1 3× 7 1 3× 7	3.96   4.32   4.67   4.89   5.18	63.4   57.9   55.0   52.5   50.3	-	1832     1552     1414     1295     1198	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	L3 Ø   Ø   B   B   B	9   10   12   13	T2 9   9   11   11   12	
	4× 4 1 4× 5 1 4× 5 1 4× 7	3.88   4.26   4.58   4.78   5.02	59.8   54.6   51.9   49.5   47.3	630 570 519 477	1645     1395     1268     1164     1073	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8	10   10   12   13   15	8   8   9   9   9   9	0   0   0   0   0
	5× 3   5× 4   5× 5   5× 6   5× 7   5×	4.34   4.65   4.87   5.10   5.35	63.7   58.6   55.6   53.1   50.8	695 634 582 538	1850     1585     1439     1322     1218	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8	8   8   9   10   12	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
	6× 3   6× 4   6× 5   6× 6   6× 7	4.49   4.77   4.99   5.20   5.40	62.4   57.5   54.6   52.1   50.0	660 603 554	1781     1529     1391     1279     1186	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8	8   8   9   10   11	8   8   8   8   8	8   8   8   8
	7× 3   7× 4   7× 5   7× 6   7× 7	4.81   5.07   5.24   5.45   5.66	63.7   58.6   55.8   53.3   51.2	855 695 629 578 534	1852     1585     1449     1333     1236	20   20   20   20   20	i2   i2   i2   i2   i2	0   0   8   8	8   8   8   9   10	8   8   8   8	8   8   8   8
1-	8×3   8×4   8×5   8×6   8×7	4.98   5.23   5.39   5.55   5.79	63.1   58.0   55.2   52.9   50.7		1556     1422     1315	20   20   20   20   20	12   12	0   8   8	8   8   8   8   10	8   8   8   8	8   8   8   8
	9x 3 1 9x 4 1 9x 5 1 9x 6 1 9x 7 1	5.26   5.48   5.63   5.78   5.98	63.7   58.5   55.7   53.3   51.2	857 698 631 576 533	1849     1579     1442     1332     1237	20   20   20   20   20	12   12   12   12	0   0   8   8	8   8   8   9	8   8   8   8	8   8   8   8
	10x 3     10x 4     10x 5     10x 6     10x 7	5.46   5.65   5.79   5.93   6.12	63.3   58.1   55.3   52.9   50.8	844 688 621 567 525	1827     1559     1422     1314     1222	20   20   20   20   20	12   12   12   12	0   0   8   8   8	8   8	8   8   8   8	8   8   8   8

-

### PAINEL

			PAIN	Ξι				
				4	50 X			
	Per l'	ACAO PELAS ES ALTURAS INTERNAS	ORDENAL MENORES CONCRET (M**3)	CAO PELOS 5 Vol. De Fo	ORDENA MENORE DE FOR	SAREAS		LHAS ICADAS
1	icm)	ALT	NTXNL	V.C.	(n**5)	)		
	NTXNL	47.3	4x 3   2v 2	3.88	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL
1	*************************	479-50 500-37 555555555555555555555555555555555555	3 × × × × × × × × × × × × × × × × × × ×	344444444444555555555555555555555555555	3344355346463577345643657453764657589 3344355346463577345896759816778897888 1098 1098 1098 1098 1098 1098 1098 1	103.05   103.65   106.18   108.00   108.03   110.09   112.68   112.68   113.88   114.07   114.07   118.24	1 1 1 1 1 1	434536453647536875867989 XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX 445454656574676457576465
	ix 3 I	10 7	10x 7	6.12	10× 1	7   124.04	ł	



PAINEL 562.5 X 900

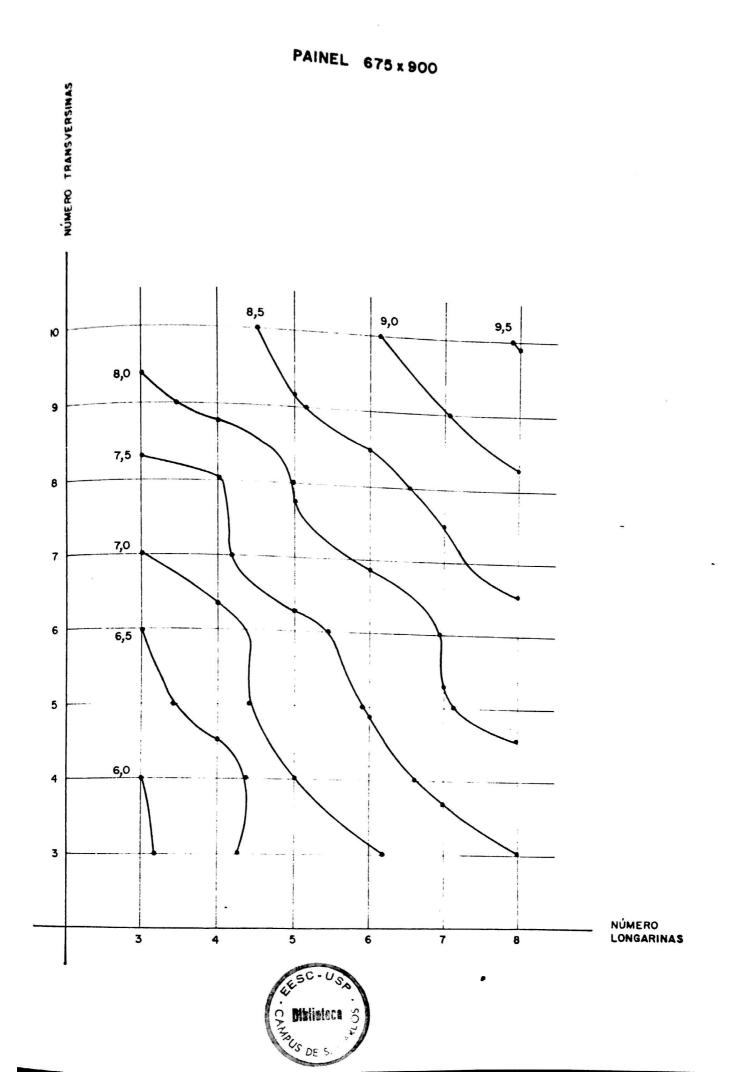
	v.C.	ALT	Mfi	MFe	L1	L2	L3	Ti	т2	тз
NT 3 1 3 <sup>K</sup> 4 1 1 3 <sup>K</sup> 5 1 1 3 <sup>K</sup> 6 1 3 <sup>K</sup> 7	4.90   5.29   5.62   5.82   6.10	71.3   64.7   63.1   59.6   57.8	1137   945   936   835   787	1904   1807   1649	20   20   20   20   19	12   12   10   10   10	0   0   8   8	11   13   15   16   18	11   10   12   12   12	0   0   0   0
3 <sup>×</sup>   3     4 <sup>×</sup> 4     4 <sup>×</sup> 5     4 <sup>×</sup> 4	4.89   5.15   5.67   5.89   6.28	67.1   61.2   58.2   55.5   53.1	994   814   727   660   605	1718   1563   1433	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12	0   0   8   8   8	11   12   15   16   19	9   8   10   10   11	0   0   0   0
4× 7 4× 7 5× 3 5× 4 5× 5	5 21   5 62   5 98   6 21   6 49	72.0   66.3   62.4   59.5   56.9	1055   856   807   739   683	1993   1780   1632	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8	8   9   12   13   15	8   8   8	8   8   8   8
5× 6× 3 6× 4 6× 5 6× 5	5.43   5.82   6.11   6.34   6.66	70.6   65.2   61.6   58.9   56.1	994   807   755   697   650	20// 1	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   8   8   8	8   9   11   12   15	8   8   8	8   8   8   8
6×7 7×3 7×4 7×5 7×5 7×5 7×7	5.87   6.17   6.47   6.70   6.98	72.1   66.8   63.2   60.4   57.8	1041   831   779   722   674	2327   2019   1824   1678   1546	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   8   8   8	8   8   10   11   13	8   8   8	8   8   8   8   8
7× 7   8× 3     8× 4     8× 5     8× 6     8× 7	6.13   6.41   6.64   6.86   7.13	71.3   66.1   62.9   60.1   67.5	1013   810   751   699   656	2283   1979   1804   1661   1532	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   8   8   8	8   8   9   10   12	8   8   8   8   8	8   8   8   8
9×3 9×4 9×5 9×6 9×6 9×7	6.51   6.76   6.92   7.14   7.41	72.0   66.6   63.6   60.8   58.2	1042   835   763   711   668	2325   2011   1844   1698   1568	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8	8   8   8   9   11	8   8   8   8   8	8   8   8   8
10× 3     10× 4     10× 5     10× 6     10× 7	6.80   7.02   7.16   7.37   7.62	71.6   66.2   63.2   60.4   57.8	1028   825   753   701   656	2298   1988   1821   1677   1547	20   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12	0   0   8   8	8   8   8   9   11	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8

-

# PAINEL 562.5 X 900

MDENACAO PELAS ALTURAS ALTURAS INTERNAS INTERNAS	ORDENACA Menores Concret( (M**3)	TO DE F (M**		ACAO PELAS ES AREAS MA		ELHAS DICADAS
(CA) ALT		V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL
1       5       5       6       6       7       1       3	43453635436745368754687598679988779476567 334343545643657534676457357643657476567 1089×1089×1089×1089×1089×1089×1089×1089×	4.89 4.90 5.15 5.21 5.29 5.43 5.62 5.62 5.82 5.98 6.11 6.21 6.23 6.47 6.54 6.54 6.54 6.57 6.88 6.92 7.13 7.14 7.37 7.41	3x       3         4x       3         3x       4         3x       4         3x       4         3x       4         3x       4         5x       5         4x       5         5x       5         5x       4         5x       4         5x       5         4x       4         5x       5         5x <td< td=""><td>76.28 79.13 82.54 89.24 89.24 89.67 91.15 96.08 96.08 96.72 97.97 102.45 103.73 105.02 105.34 105.02 105.34 106.47 109.82 110.67 112.54 113.88 116.64 117.58 117.58 119.37 122.89 123.44 126.41 126.42 131.32 135.45 141.51 142.25 147.49 147.92 153.54</td><td>(1) (2) (3) (4) (5) (6) (10) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (14) (15) (16) (17) (18) (20) (21) (22) (23) (25)</td><td>4433543645367546875867989 XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX 3445456465754676457576465</td></td<>	76.28 79.13 82.54 89.24 89.24 89.67 91.15 96.08 96.08 96.72 97.97 102.45 103.73 105.02 105.34 105.02 105.34 106.47 109.82 110.67 112.54 113.88 116.64 117.58 117.58 119.37 122.89 123.44 126.41 126.42 131.32 135.45 141.51 142.25 147.49 147.92 153.54	(1) (2) (3) (4) (5) (6) (10) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (14) (15) (16) (17) (18) (20) (21) (22) (23) (25)	4433543645367546875867989 XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX 3445456465754676457576465
9x 3   72.0	10× 6	7.37	10x 6	147.92 153.54		

0



PAINEL 675 X 900

•

	NT NL	V.C.	ALT	Mfi							
		5.90	79.8		MFe	L1	L2	L3	Ti	Т2	тэ
	3×3 3×4 3×5 3×6 3×7 3×8 3×8	6.42   6.72   6.95   7.25   7.49	70.8   72.6   68.6   67.2   67.4	1471   1178   1241   1106   1038   917	2691   2240   2055   1908   2045   2054	19 20 18 18 17 15	12     12     10     10     9     9	0   0   8   8   8	13   16   17   18   20   20	12   11   12   12   12   12	0   0   0   0   0
	4× 3   4× 4   4× 5   4× 6   4× 7   4× 8	6.00   6.17   7.05   7.33   7.61   7.70	73.7   66.1   64.1   60.9   62.5   64.0	1222   977   892   802   779   796	2427   1980   1871   1704   1786   1883	20 20 18	12     12     12     12     12     11     12	0   0   8   8   8	13   15   18   20   20   20	10   9   12   12   12   12   11	0   0   0   0   0
	5×3   5×4   5×5   5×6   5×7   5×8	6.29   6.79   7.28   7.52   7.97   8.23	79.0   72.6   68.2   65.1   61.9   59.9	1303   1060   992   903   834   769	2766   2358   2101   1924   1757   1648	20 20 20	12     12     12     12     12     12	0   0   8   8   8	10   12   15   16   19   20	8   8   9   9   10   10	8   8   8   8   8   8
	6x 3   6x 4   6x 5   6x 6   6x 7   6x 8	6.51   6.77   7.39 ] 7.63   8.07   8.30	77.9   71.1   67.6   64.6   61.5   59.2	1180   928   921   848   790   733	2692   2268   2067   1898   1732   1617	20 20 20 20 20 20	12     12     12     12     12     12	0   8   8   8	9   10   14   15   18   19	8   8   8   9   9	8   8   8   8   8   8
	7x 3   7x 4   7x 5   7x 6   7x 7   7x 8	6.99   7.43   7.81   8.06   8.43   8.67	79.9   74.3   69.9   66.9   63.7   61.4	1188   957   929   866   816   762	2824   2463   2202   2026   1850   1729	20 20 20	12     12     12     12     12     12	0   0   8   8   8	8   9   12   13   16   17	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8   8
	8x 3   8x 4   8x 5   8x 6   8x 7   8x 8	7.35   7.48   8.06   8.31   8.66   8.89	79.1   72.7   69.7   66.7   63.6   61.3	1153   891   889   835   791   743	2771   2367   2187   2016   1842   1723	20 20 20	12     12     12     12     12     12     12	0   0   8   8   8	8   8   11   12   15   16	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
	9x 3   9x 4   9x 5   9x 6   9x 7   9x 8	7.86   8.16   8.46   8.70   8.99   9.27	79.9   74.6   70.7   67.7   64.8   63.2	-	2826   2486   2248   2073   1910   1773	20 20 20 20	12     12     12     12     12     12     12	0   0   8   8   8   8	8   8   10   11   13   15	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
1	10× 3   10× 4   10× 5   10× 6   10× 7   10× 8	8.24   8.26   8.73   8.96   9.29   9.51	79.4   72.9   70.7   67.7   64.5   62.2		2793   2376   2246   2070   1891   1772	20 20 20 20	12     12     12     12     12     12     12	0   0   8   8   8   8		8   8   8   8   8	8   8   8   8   8   8

-

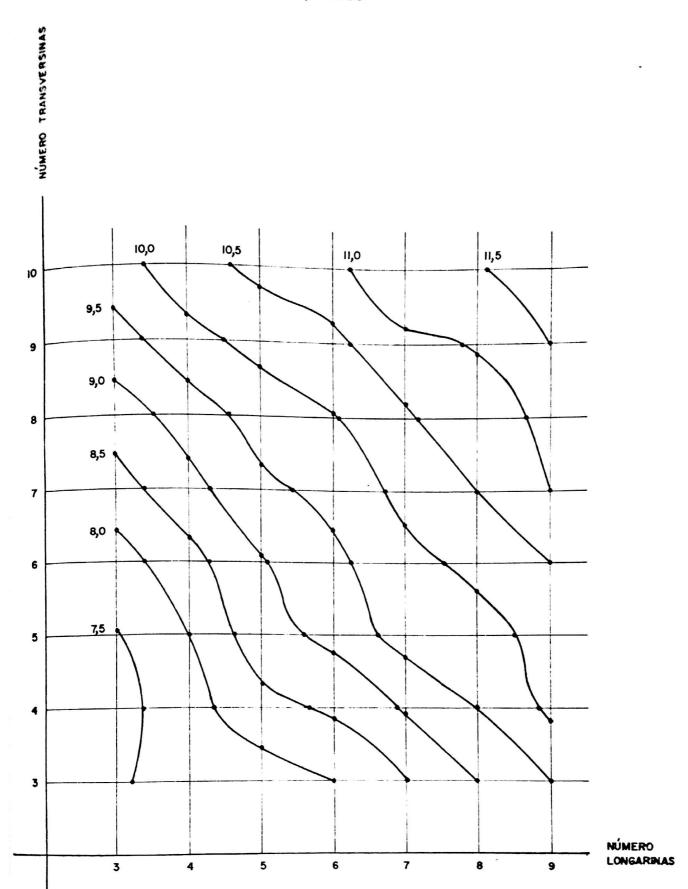
PAINEL 675 X 900

					$\sim$	700		
「「「「「「「」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」	METEIS	CAO PELAS 5 ALTURAS INTERNAS	ORDENAC MENORES Concret (M**3)	CAO PELOS 3 Vol. De 10	DE FOR	ACAO PELAS Es Areas		ELHAS IDICADAS
Contraction of the local division of the loc	(rm.	ALT	NTXNL	V.C.	(M**2)			
A REAL PROPERTY OF A REAL PROPER	NTXNL	59.2	3× 3		NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL
	65548778787877857676466785 6886887787877857676466785	59.2 59.9 60.9 61.3 61.5 61.5 62.2 62.5 63.2 63.2 63.2 63.7 64.0 64.1 64.5 64.6 64.8 65.1 66.1 66.7 66.9 67.2 67.4 67.6 67.7	3 4 4 5 3 6 5 3 7 4 3 5 4 8 6 7 8 3 5 4 6 4 7 x 3 3 4 3 4 3 5 4 4 6 3 5 7 5 6 3 5 4 4 8 6 7 6 8 5 3 6 7 8 2 5 4 4 6 3 5 7 5 6 3 5 4 4 8 6 7 6 8 5	5.90079212795955835938921300	3 4 4 5 3 5 6 4 6 3 4 5 7 7 6 5 3 7 4 6 8 3 8 4 5 7 7 6 5 3 7 4 6 8 3 8 4 5 8 3 8 4 5 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	85.63	<pre>( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) ( 11) ( 12) ( 13) ( 14) ( 15) ( 14) ( 15) ( 14) ( 15) ( 16) ( 17) ( 18) ( 17) ( 18) ( 19) ( 20) ( 21) ( 22) ( 23) ( 24)</pre>	NT X NL 4336575654867685756784 53435468354647587658765987659
	10× 6 9× 5× 3× 55554454 10× 65555544544 10× 5× 55554454 10× 7× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5× 5×	67.7         68.2         68.6         69.7         69.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         70.7         72.6         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.7         72.9         77.9         79.0         79.4         79.8         79.9         79.9	9x       3         9x       3         5x       7         5x       5         7x       5         7x       5         7x       5         7x       5         7x       7         10x       3         10x       3         10x       4         6xx       7         10x       8         7xx       7         9xx       8         10x       7         10x       8         10x       8         10x       8	8.07 8.16 8.23 8.24 8.26 8.30 8.31 8.43 8.43 8.46 8.66 8.67 8.70 8.70 8.73 8.70 8.73 8.99 8.99 9.27 9.29	7× 8 10× 3 9× 5 8× 7 10× 4 9× 6 8× 8	<pre>  143.10   143.20   143.28   144.09   149.85   150.28   152.72   152.91   156.39   158.12   159.28   163.22   163.30   164.65   165.16   165.16   165.16   170.99   171.67   174.60   176.99   180.53   185.39   185.49</pre>	(25) (26) (27) (28)	6 X 8 8 X 6 7 X 7 9 X 5

-



103 PAINEL 787,5 x 900



.

## PAINEL 787.5 X 900

NT NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
3× 3 3× 4 3× 5 3× 6 3× 6 3× 7 3× 8 3× 7 3× 8 3× 9	7.09   7.61   7.70   8.01   8.48   9.02   9.50	89.2   78.0   82.4   76.8   80.3   80.1   81.9	1873 1430 1595 1387 1272 1170 1088	2692 2656 2854 2835	18     19     16     16     13     12     10	12   12   9   9   9   10   10	0   8   8   8   8   8	15   18   18   20   20   20   20	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   0   0   0
4× 3   4× 4   4× 5   4× 6   4× 7   4× 8   4× 9	7.30   7.84   8.35   8.58   9.06   9.49   10.11	79.8   72.8   71.9   71.8   75.1   75.5   76.9	1458 1173   1174   1040   980   999   937	2371 2316 2311 2510 2560	20     20     19     17     14     12     12	12   12   11   11   11   12   12	0   0   8   8   8   8	15   18   20   20   20   20   10	11   11   12   12   12   12   11   11	0   0   0   0   0   0
5×3   5×4   5×5   5×6   5×7   5×8   5×9	7.49   8.00   8.81   9.13   9.70   9.82   10.17	85.2   78.3   73.8   70.1   69.8   70.8   73.6	1589   1269   1170   1070   1003   1003   1026	2719 2433 2210 2196 2276	20     20     20     20     20     17     16     13	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8   8	12   14   17   19   20   20   20	8   8   11   12   11   10	8   8   8   8   8
6×3  6×4  6×5  6×6  6×7  6×8  6×8  6×9	7.79   8.32   8.97   9.39   9.85   10.12   10.49	84.2   77.8   73.2   69.6   66.9   68.0   69.8	1418   1144   1086   1003   929   907   926	2686 2396 2184 2024 2088	20     20     20     20     20     20     18     15	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8   8	11   13   16   18   20   20   20	8   8   10   11   12   11   11	8   8   8   8   8   8
7 × 3   7 × 4   7 × 5   7 × 6   7 × 7   7 × 8   7 × 9	8.29   8.85   9.39   9.64   10.14   10.49   10.99	86.9   80.7   75.9   72.6   69.1   66.6   66.2	1353   1108   1087   1014   958   896   865	2150 2009	1 20 1	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8   8	9   11   14   15   18   19   20	8   8   9   10   11   12	8   8   8   8   8   8   8
8×3 8×4 8×5 8×5 8×6 8×7 8×7 8×8 8×7 8×8 8×9	9.98   10.46   10.70	86.1   80.5   75.8   72.6   69.1   66.7   64.5	1303   1036   1033   972   927   872   872   824	2868 2558 2361 2150 2015	20     20     20     20     20     20     20	12   12   12   12   12   12   12   12	0   8   8   8   8	9   10   13   14   17   18   20	8   8   9   10   10   11	8   8   8   8   8   8
9× 3   9× 4   9× 5   9× 6   9× 7   9× 8   9× 8   9× 9	10.81   11.05	87.4   81.7   77.3   74.1   70.8   68.4   65.4	1287   1038   1029   978   935   885   839	2948 2654 2452 2251 2109	20     20     20     20     20     20     20	12   12   12   12   12   12   12   12	0   0   8   8   8   8   8	8   9   12   13   15   16   19	8   9   8   9   9   9   10	8   <sup>-</sup> 8   8   8   8   8   8   8

a start

-

10× 3   9.78   10× 4   10.30   10× 5   10.64   10× 6   10.76   10× 7   11.73   10× 8   11.45   10× 9   11.83	77.4   1001   74.2   952   70.7   919   68.1   872	2647   2461   2246	20   12 20   12 20   12 20   12 20   12	0     8     8     8	8   9   11   12   15   15   18	9   8   9   9	8   8   8
--	---	--------------------------	---	------------------------------	--	------------------------	-----------------

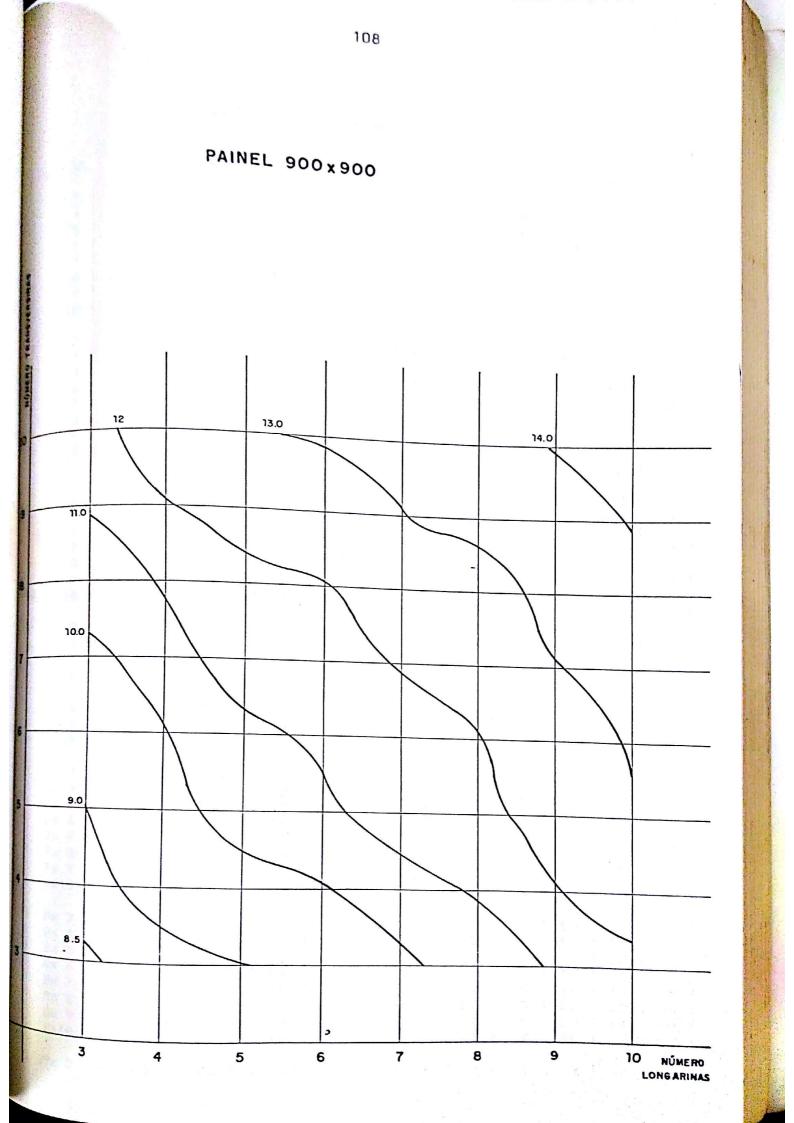
•

PAINEL 787.5 X 900

.

MENORES ALTURAS MENORES INTERNAS UTEIS INTERNAS	CONCRE (M**3)			CAO PELAS S AREAS MA	INDICADAS			
T IA	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL		
ALI         64.5         991         65.4         65.4         65.4         65.4         65.4         65.4         65.4         65.4         65.4         66.2         66.2         66.2         66.2         66.2         66.2         66.3         772         887         991         66.4         671         6881         6881         697         697.5         697.6         70.7         70.7         70.8         97.6         77.7         887.7         97.6         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7         97.7	33345344634576354587643589764375805698467950986759467985         3453453446345763545876435568976437580569874698759467985         3453364534576354587643556897643753874698759467985         1000000000000000000000000000000000000	7.09 7.30 7.49 7.77.800 8.2358857263399 9.399.12999 9.399.12999 9.399.12999 9.399.12999 9.399.540 9.7825885 9.8859.99.129 9.8859.99.129 9.8859.99.129 9.8859.99.129 9.8859.99.129 9.8859.99.129 10.12457 10.12457 10.12457 10.12457 10.12457 10.499 10.499	3 4 4 5 3 5 3 6 4 5 6 5 6 3 7 4 6 5 7 6 3 7 8 4 8 7 5 8 6 7 9 3 8 4 7 9 8 5 9 6 8 8 7 9 3 8 4 7 9 5 9 3 8 9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	101.32 105.52 105.75 111.98 124.81 124.94 125.56 131.27 132.64 137.34 147.08 143.24 147.08 150.62 152.71 155.36 157.01 157.34 160.02 161.09 165.11 167.50 167.72 168.23 171.74 173.88 174.69 174.75 179.93 179.93 179.98 186.84 186.84 187.63 187.96 187.96 187.96 187.96 197.01 198.15 199.04	ORDEM ( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 7) ( 10) ( 11) ( 12) ( 13) ( 14) ( 15) ( 14) ( 15) ( 16) ( 17) ( 18) ( 17) ( 18) ( 17) ( 20) ( 21) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 30) ( 31) ( 32)	NT 43444645765587645686758769875986		
9x 4   81.7 3x 9   81.9 3x 5   82.4	8× 8 10× 6 9× 7	10.76		202.10   205.90   207.79				

8× 3 10× 3   7× 3	84.2 85.2 86.1 86.9 86.9 87.4 89.2	$7 \times 9   10.999 \times 8   11.059 \times 9   11.1510 \times 8   11.459 \times 9   11.5010 \times 7   11.7310 \times 9   11.83$	10x 5   208.71 10x 6   214.51 9x 8   214.56 9x 9   219.11 10x 7   219.13 10x 8   224.90 10x 9   230.52
-------------------------	--	---	--



PAINEL 900 X 900

NT NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	Т2	тз
3× 3 3× 4 3× 5 3× 6 3× 7 3× 8 3× 9 3× 9 3×10	8.45   8.65   8.98   9.34   9.82   10.43   11.08   11.70	98.3   87.4   90.9   89.6   93.0   93.0   93.9 93.9 93.4	2275 1796 1901 1735 1589 1476 1441 1413	3419   3153   3606   3507   3761   3726   3838   3801	17     17     14     14     14     10     9     9	12   11   9   8   9   9   9   9	0   0   8   8   8   8   8   8   8	17 19 20 20 20 20 20 20	12   12   12   12   12   12   12   12	
4x 3   4x 4   4x 5   4x 6   4x 7   4x 8   4x 9   4x 9   4x10	8.65   9.35   9.50   9.89   10.75   11.07   11.95   12.54	87.4 78.0 83.5 83.1 86.8 86.7 87.6 87.2	1796   1350   1486   1333   1259   1173   1175   1173	3151   2701   3072   3044   3297   3289   3363   3336	19     20     16     15     12     11     11	12   12   9   11   11   11   11	0   0   8   8   8   8   8	17   20   20   20   20   20   20   20	11   12   12   12   12   12   12   12	0   0   0   0   0   0
5x 3 5x 4 5x 5 5x 6 5x 7 5x 7 5x 8 5x 8 5x 9 5x 9 5x10	8.98   9.50   10.53   10.88   11.29   11.77   12.34   12.96	90.9 83.5 78.5 78.0 81.2 81.7 83.7 83.8	1	3606   3072   2733   2698   2912   2937   3071   3050	20     20     20     19     16     14     12     12	12   12   12   12   11   12   12   12	0   0   8   8   8   8   8	14   16   20   20   20   20   20   20	9   9   12   12   12   12   12   12	8   8   8   8   8   8   8
6x       3         6x       4         6x       5         6x       5         6x       6         6x       7         6x       8         6x       9         6x10       1	9.34   9.89   10.88   11.09   11.53   11.95   12.55   13.05	89.6 83.1 78.0 74.5 77.8 77.9 79.9 80.6	1735   1333   1266   1156   1157   1117   1101   1127	3507   3034   2698   2499   2684   2691   2857   2858	20     20     20     20     17     16     14     12	12 12 12 12 12 11 11 11 11 12	0   0   8   8   8   8   8   8   8   8	14   15   20   20   20   20   20   20	8   9   12   12   12   12   12   12	8   8   8   8   8   8   8
7x 5     7x 6     7x 7     7x 8     7x 9	10.75   11.29   11.53   12.08	93.0 86.8 81.2 77.8 74.0 74.1 76.1 76.6	1255   1167   1102   1064   1074	3297   2912   2684	20   20   20   20   19   17	12     12     12     12	0 8 8 8 8	12 16 17 20 20 20	11   11   11	8   8   8   8   8   8   8
8x 4         8x 5         8x 6         8x 7         8x 8         8x 9	10.43   11.07   11.77   11.95   12.49   12.73   13.18   13.62	92.5 86.7 81.7 77.9 74.1 71.6 73.6 73.9	1173   1223   1117   1064   1002   1018	3289	-		Ø   8   8   8   8	19   20   20	11	8   8   8   8   8   8   8   8   8   8
1 9×31	11.08	93.9	1441	1 3838	20	1 12	10	19	9	8 1

	110		
9н       4       11.95         9н       5       12.34         9н       5       12.55         9н       7       12.93         9н       7       12.93         9н       7       12.93         9н       9       13.62         9н       9       14.04	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         12       8       1       1         12       8       1       1         12       8       1       1         12       8       1       1         12       8       1       1         12       8       1       1         12       8       1       1	1       1       11       8       1         2       1       12       8       1         4       11       8       1         7       11       8       1         8       11       8       1         18       11       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1
10H 3   12.52   10H 4   12.52   10H 5   12.96   10H 6   13.05   10H 7   13.41   10H 8   13.62   10H 9   14.04   10H10   14.29	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20       12       0       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1         20       12       8       1	9       9       8       1         11       11       8       1         12       12       8       1         12       12       8       1         12       12       8       1         15       12       8       1         17       12       8       1         19       12       8       1         20       12       8       1

•

# PAINEL 900 X 900

ORDENA NENORE UTEIS (Cm)	CAO PELAS 5 ALTURAS INTERNAS	ORDEN MENOR Concr (M**3				G I	RELHAS NDICADAS
and the second second	ALT	NTXNL	Y.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL
NL       0 9 8 9 0 8 9 8 0 7 7 8 6 9 7 7 0 6 7 6 8 4 5 6 5 6 9 6 0 7 5 5 8 4 6 5 4 9 5 5 0 4 8 7 4 4 0 3         NL       0 9 8 9 0 8 9 8 0 7 7 8 6 9 7 7 0 6 7 6 8 4 5 6 5 6 9 6 0 7 5 5 8 4 6 5 4 9 5 5 0 4 8 7 4 4 0 3         NL       0 9 8 9 0 8 9 8 0 7 7 8 6 9 7 7 0 6 7 6 8 4 5 6 5 6 9 6 0 7 5 5 8 4 6 5 4 9 5 5 0 4 8 7 4 4 0 3	69.1 70.8 70.8 71.1 71.1 71.6 73.6 73.9 74.0 74.1 74.1 74.1 74.1 74.5 76.1 76.6 77.8 77.9 78.0 78.0 78.5 79.9 79.9 80.6 81.2 81.7 83.1 83.5 83.5 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8 83.7 83.8	3 4 3 5 3 6 3 4 5 4 7 3 6 4 8 3 5 7 4 5 6 4 8 9 3 6 5 7 7 6 7 3 6 7 7 6 7 3 6 7 3 6 7 7 7 6 7 3 6 7 3 7 7 8 7 7 7 8 7 8 7 7 8	$ \begin{bmatrix} 8.45 \\ 8.65 \\ 8.65 \\ 8.98 \\ 8.98 \\ 9.34 \\ 9.34 \\ 9.35 \\ 9.35 \\ 9.35 \\ 9.35 \\ 9.35 \\ 9.35 \\ 9.35 \\ 9.89 \\ 9.89 \\ 9.89 \\ 9.89 \\ 10.43 \\ 10.53 \\ 10.75 \\ 10.75 \\ 10.75 \\ 10.88 \\ 10.88 \\ 10.88 \\ 11.07 \\ 11.07 \\ 11.08 \\ 11.07 \\ 11.08 \\ 11.09 \\ 11.29 \\ 11.53 \\ 11.53 \\ 11.70 \\ 11.77 \\ 11.77 \\ 11.77 \\ 11.95 \\ 11.95 \\ 11.95 \\ 11.95 \\ 11.95 \\ 11.95 \\ 12.34 \\ 12.34 \\ 12.55 \\ 12.54 \\ 12.55 \\ 12.$	3 4 3 4 5 3 4 5 5 6 3 4 6 6 5 6 7 3 4 7 7 5 8 3 7 7 6 4 8 7 8 5 8 8 6 3 9 8 7 9 4 8 5 9 0 3 6 9 8 7 9 6 4 3 6 9 5 3 6 6 3 7 7 4 5 7 3 8 6 7 8 4 7 5 8 8 6 3 9 8 7 9 4 8 5 9 0 3 6 9 6 4 3 4 3 4 5 3 4 5 5 6 3 4 6 6 5 6 7 3 4 7 7 5 8 3 7 6 4 8 7 8 5 6 8 9 3 7 8 4 9 8 9 5 3 0 9 6 4 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	118.04   123.26   123.26   127.44   144.13   144.13   147.94   147.94   158.58   158.83   158.83   158.83   164.70   171.90   171.90   171.90   178.92   181.26   187.52   187.52   192.85   192.85   197.73 200.05 203.47	ORDEM ( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 10) (11) (12) (14) (15) (14) (15) (16) (17) (18) (17) (18) (22) (24) (22) (24) (22) (24) (25) (27) (28) (27) (30) (31) (32) (34) (35) (37) (38)	NI 34445465476584675675869487957804968795 X XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX
4x 3   3x 4	87.4 87.4	8x 8   7x 9	12.73 12.93		237.71		

the second second

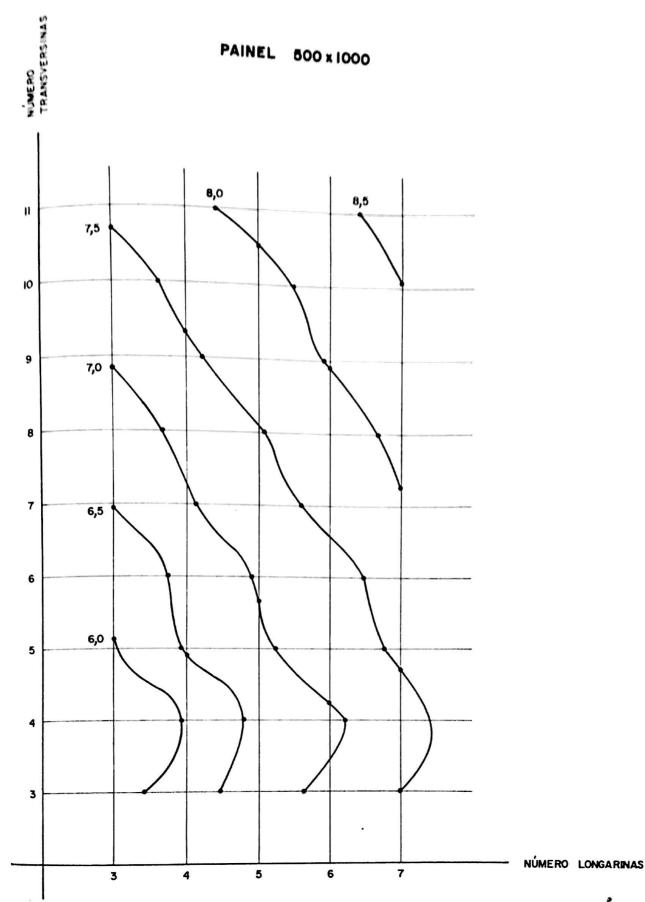
1 i

1

9x 7 | 5x10 | 10x 5 | 10x 6 | 12.93 12.96 12.96 1 13.05 1 13.05 6×10 1 8× 9 1 13.18 13.41 13.41 7×10 1 10× 7 1 9× 9 13.62 1 9× 8 13.62 1 13.62 10× 8 1 8×10 9×10 13.62 1 14.04 14.04 1 10× 9 | 10×10 | 14.29

9x 7	1	239.33
7x 9	1	239.33
5×10	1	245.34
10x 5	1	245.34
8x 9	1	246.28
10x 6	1	251.57
6×10	1	251.57
9x 9	1	251.71
7×10		255.10
10x 7	1	255.10
10× 8	1	261.04
8×10	1	261.04
9×10	1	266.02
10x 9	1	266.02
10×10	1	272.52

ð



PAINEL

							N	IEL														
										50	۰.	-										
													×		_							
	NT	NL		v.c.	•	ALT									0	Ou						
								Mfi														
	3×	13	1	5.84	1					MFe		L1										
1		0	i	6.24		66.6	1	1200				L 1		L2		-3						
						60.5	ı	1232	1	2510					L	-3	Т	1	Т	2	т	3
1	38	5	1	6.80	1	57.8		1053	1		1	25									•	-
1	38	6	1	7.11	1	ETT IC	I	50 61 44	1		1			1	1	0	1 1	2 1		0		-
١			1	7.50	÷.	55.2	1	810		1735					1	0				2		0-1
I	3×	<u> </u>			I	52.9	1	813	1	1773	1			15	1 1	0		3 1	1	0		01
÷	3X	8	1	7.83	1	50.8	÷	744	1	1641			1	1-			1 1	5 1	1	4		0 1
I.						<b>-</b> O	1	687	1		1	25	1	1 -		0	1 1	6 1	1	4 1		0 1
		12	1	5.63						1523	1	25		••	1 1	0	1 1	8 1	1			
ł	4×		0.50		1	62.6	1	1000				·	I	15	1 1	Û	12					0 1
1	4×	4	I		I	57.1	ì	10/9	1	2239								0 1	1	5 1		0
	4×	5	1	6.64	1	54.4	1			190.	1	25	1	15	1							
1	4×		1	6.92	i	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	I	700	ī		1	25	1			0		1 1		7 1	3	0 1
1			-			51.9	1	716	1	1730	1	~~~		'	1	Ū.	1 1	2 1	\$	3 1		
I	4×		1	7.29	1	49.6	1	1.6	1		Ĩ	~	I	• • •	1 1	Ū.	1 1					•
ì	4×	8	I	7.56	I	47.7	÷	658	1			25	1	15	1 1		1 1		1			0 1
		. ``					1	607	1	1940	1	25	1	15					11		I.	21
	5X	12	I	5.98		-			•	1362	1	25	1				1 1:		1 1	11	(	2 1
1					1	67.0	1	1177						1.5	1	0	1 21	) (	11	1	C	5.1
1	5×		1	6.55	I	61.3	1		1	2537	P	25										
- î	5×	5	1	6.92	1	58.0		115	1	2154	1			•	1	0	1 8	3	-			
	5X		1	7.24	i i	Ce	1	888	1	19/14	1		1	15	1	0			8			3 1
1			1	7.58		55.4	1	810	i	1/16	I	25	1	15	1 1				8		ε	3 1
I.	5×		2		1	53.0	1	57 /1 4	1.0	1786	1	25	1	15			1 12	2 1	8	1	8	3 1
1	5×	8	1	7.91	1	50.9	1	10	1	.0-15	1	25	i		1 1		1 13	5 1	8	E	6	
							÷.	689	I	1529	1	-		15	1 1	0	1 1 5		8	1	8	
	6×	3	1	6.13	ī	/m .				00.00	•	A. D	I	15	1 11	3	1 17	1	8		8	
1	6X		i	6.63		65.6	1	1115	T	2000								•	0	1	0	
1						60.3	1	913	i	2443	1	25	I	15	1 1	5			_			
1	6X		1	7.04	1	57.0	1	843		2090	T	25	T				-		8	1	8	1
1	6×	6	I	7.34	1	54.4	÷		I	1883	I	25	1		2 2	5 1		1	8	1	8	I
1	6×	7	1	7.67	Ĩ.	52.1		771	i	1731	1	25	i		1 10	· ·	12	1	8	1	8	1
	6×		Î	7.95			I	711	1	4	ì				1 1	) (	13	1	8	T	8	1
I	0/	0		/ . /	I	50.2	T	658	T	1490		25	T		1 10	1	15	1	8	i	8	i
		-								1 1 2 ()	I	25	1	15	1 10		16	ĩ	8	i	8	
1	7×	з	1	6.52	1	67.0	1	1170		-								,	0		0	1
1	7×	4	1	6.95	i i	66.7			1	2541	1	25	1	15	1 0		-					
- Î	7×	5	1	7.32	1	58.5		949	I		-I	25	1				-	1	8	I	8	1
- 1	7×		i	7.62	-			872	1	1974	1	25	i	15			8	1	8	1	8	i
	2.121	7	1			55.9	I	800	1	1815	T		-		1 10		10	1	8	I	8	1
1			I	7.96	I	53.5	I	740	ł				1	15	1 10	1	11	1	8	1	8	I
1	7×	8	I	8.25	ł	51.5	1			1676	1	25	1	15	1 10	1	13	1	8	1		i i
										1564	1	25	1	15	1 10	- 1	14	I	8		8	
1	8×	з	1	6.72	1	64. 3	т	11/11									-	100	-	•	0	
i		4		7.13		61.1	1	1141	1	2492	I.	25	L	15	1 1	- 1	8	1	8		-	
		5		7.48				123	I	2139	1	25	ł	15 (	n n	i	_	1	070		8	
1						57.9		851	1	1940	1	25	1	15			10		8		8	
1		6		7.78		55.3		781	1	1784	1	25	÷	1 =			10		8	÷	8	1
1	8×	7	1	8.11	1	53.0	Ĩ.	723	1	1649	÷	00	÷.	120					8	I	8	1
1	8×	8	1	8.39	1	51.1				1077	÷.	25	1	15	10	1	13	1	8	1	8	ł
					-		8	ω/ <b>1</b>	1	1540	I	25	1	15 1	10	1	14	1	8	1	8	1
1	0.	3	ı	7 05	ī	/ F7																
				7.05		67.0		1172	I	2537	ł	25	I.	15 1	0	1	8	1	8	T	8	1
1		4		7.43		61.6		951	I.	2171	1	25	1	15 1	n	i		1	8		8	
1	9%	5	1	7.73	1	58.5	1	867	1	1977	T	25	1	15	1 10	1						
- 1	9x	6	I	8.02	1	55.9	I	796		1818							7	1	8		8	
1	9%	7	1	8.35		53.6				1683	÷	25							8		8	I I
1		8		8.62										15			12	1	8	1	8	1
	10	U		0.01	1	51.6	1	605	1	1572	1	25	1	15 1	10	1	13	1	8	1	8	1
	1.5									Sectors and		200 2000										
	10×			7.27		66.5				2507	L	25	1	15 1	0	1	8	1	8	ł.	8	1
	10×			7.63	1	61.1	1	938	1	2144	1	25	1	15 1	0	1	8	1.	8	1	8	
1	10×	5	1	7.86	1	58.2	L	850	L	1958						1	8		8		8	
	10×			8.14		60.6				1801				15 1			9		8		8	
	10×			8.47		58.4		725		1668							11		8			
	10×									1560											8	
	.07	0		8.74		51.4	a -	0/~1	1	17.00		2.1		121	10		12	T.	8	'	8	1

00

11× 3 11× 4 11× 5 11× 6 11× 7 11× 7 11× 8	8.39 1	55.8	972	10/0		25	I	15	1	10	1	8	I.	8	1	0	1
---	--------	------	-----	------	--	----	---	----	---	----	---	---	----	---	---	---	---

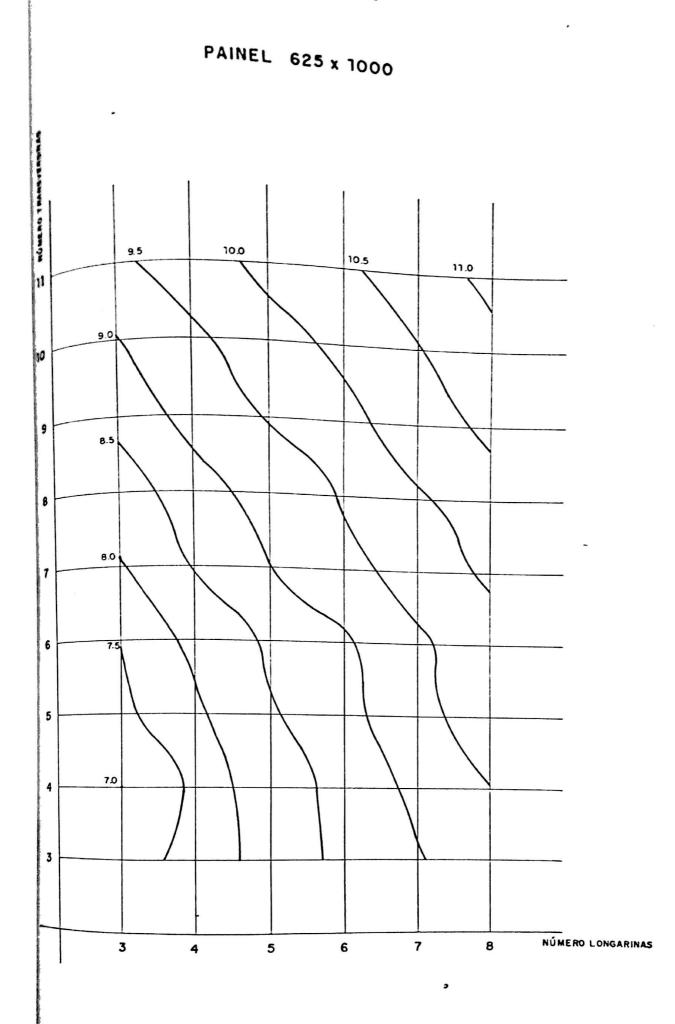
PAINEL

500 X 1000

pane :

NICAO PELAS PELAS PEDENACAO PELOS (m)          ORDENACAO PELOS (NORRETO (MHK3)          ORDENACAO PELOS (MKK3)               ALT             NTXNL             V.C.               MIMO             V.C.               MIMO             I 47.7             (MK4)               S 0 1             S0.7             (MK4)             (J 1 4 X 4                MIMO             I 47.7             (MK4)             (J 2 0 3 X 4               MIMO             I 4.72             (J 2 0 3 X 4                MIMO             I 4.72             (J 2 0 3 X 4               MIMO             I 4.44                MIMO             SIL              MIMO              MIMO             (J 1 3 4 X               MIMO             SIL             (J 2 3 4 <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th>0</th> <th>×</th> <th>1000</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>					0	×	1000				
ALT       NTXNL       V.C.       MELORECT (MM K3)       ORDENACAO PELAS DE FORMA (MM K2)       GRELHAS INDICADAS         NO       1       4.1       NTXNL       V.C.       NTML       A.F.       ORDEN NT X NL         NO       1       47.7       4X 3 1       5.63       X       3       71.24       (1)       4 X A         AF       0       1       47.7       4X 3 1       5.78       3       74.10       (2)       3 X 4         AF       0       1       50.8       4X 4       6.02       3X 4       74.10       (2)       3 X 4         AF       0       1       5.74       4.1       6.02       3X 4       1       74.0       3 X 4       5         AF       0       1       5.74       4.1       6.22       3X 5       1       74.10       1       4.4       4.52         AF       0       1       51.5       54.4       4.52       3X 5       1       90.62       (7)       4 X 6         AF       1       52.9       4X 6       6.72       4X 6       98.10       (11)       8 X 4       7         AF       1       52.9       4X 6       6.92	-14	ACAO PELAS	ORDENAC								
ALT       NTXNL       V.C.       MELORECT (MM K3)       ORDENACAO PELAS DE FORMA (MM K2)       GRELHAS INDICADAS         NO       1       4.1       NTXNL       V.C.       NTML       A.F.       ORDEN NT X NL         NO       1       47.7       4X 3 1       5.63       X       3       71.24       (1)       4 X A         AF       0       1       47.7       4X 3 1       5.78       3       74.10       (2)       3 X 4         AF       0       1       50.8       4X 4       6.02       3X 4       74.10       (2)       3 X 4         AF       0       1       5.74       4.1       6.02       3X 4       1       74.0       3 X 4       5         AF       0       1       5.74       4.1       6.22       3X 5       1       74.10       1       4.4       4.52         AF       0       1       51.5       54.4       4.52       3X 5       1       90.62       (7)       4 X 6         AF       1       52.9       4X 6       6.72       4X 6       98.10       (11)       8 X 4       7         AF       1       52.9       4X 6       6.92	OFDEN	S ALTURAS	MENORES	AO PELOS							
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	NOR	TNTERNAS	CONCORT	VOL. DE	(	ROEN	ACAA				
ALT       NTXNL       V.C.       NTML       A.F.       ORDEM       NT × NL $A^{N}$ 1       47.7       4X G       5       5.63       NTML       A.F.       ORDEM       NT × NL $A^{N}$ 1       50.2       5X G       1       5.98       4X 3       1       71.24       (1)       4 X A $A^{N}$ 1       50.7       6X 3       1       6.02       3X 4       1       77.35       (3)       5 X 4 $A^{N}$ 1       51.4       7X 3       1       6.22       3X 3       1       77.410       (2)       3 X 4 $A^{N}$ 1       51.5       5X 4       1       6.22       3X 5       1       85.20       (5)       4 X 4       6 $A^{N}$ 1       51.5       5X 4       1       4.64       5       1       6.64       5X 5       1       97.92       (10) 3 X 6       6 $A^{N}$ 1       52.9       AX 6       7.92       7.44       1       97.92       (10) 3 X 6       6       7.72       (11) 3 X 7       7       7       7       53.0       5X 5       1       97.40       (13) 4 X 7			(MANG)	0				GR	ELHA	15	
ALT         NTXNL         V.C.         NTXNL         NTXNL         A.F.         ORDEM         NT X         NL $A^{N}$ 1         47.7         4X         3         1         5.60         3X         3         1         71.24         (1)         4         X         4 $A^{N}$ 0         1         5.60         3X         3         1         71.24         (1)         4         X         4 $A^{N}$ 0         50.8         4X         1         6.02         3X         4         1         74.10         (2)         3         X         4 $A^{N}$ 0         51.6         4X         1         64.52         3X         5         1         87.6         1         52.1         3X         5         1         64.6         5X         4         1         72.29         (1)         3         X         5         5 $A^{N}$ 1         52.1         3X         5         1         64.8         1         97.92         (10)         1         3         X         7         5         5         7         5         5         5 <td>(cm)</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>(</td> <td>E FO</td> <td>EWA</td> <td>IN</td> <td>DICA</td> <td>100</td> <td>45</td>	(cm)				(	E FO	EWA	IN	DICA	100	45
ML         NTXNL         A.F.         ORDEH         NT X NL           A         7         1         47.7         4x         3         3         5.63           A <sup>X</sup> 7         1         97.6         3x         3         5.63         3x         3         771.24         (1)         4 X         N           A <sup>X</sup> 7         50.2         5x         3         5.64         3x         3         771.24         (1)         4 X         4           S         0         50.7         4x         4         6.02         3x         4         1         77.55         (3)         5 X         4           S         0         51.4         7x         3         1         85.20         (5)         4 X         5           10 <sup>X</sup> 0         51.5         5x         4         1         6.22         3x         5         1         97.92         (10)         3         4           1         51.5         5x         4         4         6.22         4x         4         97.92         (10)         3         4           1         51.7         51.6         6.72         7x <th>(1</th> <th></th> <th>A177</th> <th></th> <th></th> <th>(M**2</th> <th>)</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>	(1		A177			(M**2	)				
A.F.       ORDEH       NT × NL         AF       ORDEH       NT × NL         AF       ORDEH       NT × NL         AF       G       SO.2       SX       S	NL	ALI	NIXNL	V.c			,				
A.F.       ORDEH       NT × NL         AF       ORDEH       NT × NL         AF       ORDEH       NT × NL         AF       G       SO.2       SX       S	ITAIN	-			N	Гум					
$3^{+}$ $7^{+}$ $50.2$ $51$ $5.84$ $3x$ $3^{+}$ $71.24$ $(1)$ $4 \times 4$ $4^{+}$ $6^{-}$ $50.8$ $4^{+}$ $1$ $5.98$ $4x$ $3^{+}$ $74.10$ $(2)$ $3^{+}$ $4^{+}$ $6^{+}$ $50.8$ $4^{+}$ $4^{-}$ $5x$ $6^{-}$ $3x$ $4^{+}$ $77.35$ $(3)$ $5 \times 4$ $4^{+}$ $6^{+}$ $51.5$ $5\times 4$ $4^{-}$ $4.52$ $3x$ $5^{-}$ $87.84$ $(4.5)$ $3x$ $5^{-}$ $1^{+}$ $61.55$ $5\times 4$ $4^{-}$ $4.52$ $3x$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $5^{-}$ $4x$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-}$ $5^{-$			4× 3	E			A.F.	ORDEM	NT	×	NL
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	AF				:	1. e.					
$k^{3}$ 0       50.8       4x       4       4.78       7x       3       74.10       (2)       3 x       4 $k^{3}$ 0       50.9       6x       3       1       6.13       4x       4       1       81.52       (4)       5 x       4 $k^{3}$ 0       51.4       7x       3       1       6.22       3x       5       1       85.20       (5)       4 x       4 $k^{3}$ 0       51.5       6x       4       1       6.52       3x       5       1       87.84       (4)       3 x       5       7       4 x       4 $k^{3}$ 0       51.5       6x       4       1       6.63       4x       5       7       1       22.89       (9)       6 x       5       x       5 $k^{3}$ 7       52.9       4x       6       6.42       3x       4       7       30       7       1       31 x       4       3 x       4       7       1       31 x       4       31 x       4       4       4       4       4       4       4       4       4       4       7       4       4       4       4       4	45	50.2	5× 3 1				71.24	( 1)	4	х	4
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	br a	50.8		98			74.10	(2)			
8       6       51.1 $3x$ 4       6.13 $7x$ 4       1       61.52       (4)       4       4         8       6       51.4       7x       3       1       6.52 $3x$ 5       1       89.84       (6)       3       3       5         11%       6       51.5       5x       4       1       6.52 $3x$ 5       1       89.84       (6)       3       3       5         11%       6       51.5       5x       4       1       6.52 $3x$ 5       1       6.52 $3x$ 5       1       6.53       7       1.22       (6)       5       x       5         4       1       52.9       4x       1       6.42       4x       1       98.74       (12)       5       x       4       7       1       3       4       7       7       5       5       7       1       101.97       4       7       1       5       7       6       3       4       7       1       1       6       4       7       7       7       7       7       7       7       7 <td>30 -</td> <td>50.9</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>79.35</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	30 -	50.9					79.35				
abs       b       51.4       7.3       1       6.24       37.3       1       65.20       (5)       4.x       5         bb       6       51.5       5x       4       1       6.55       4x       5       1       87.86       1       71.26       (6)       3.x       5         fb       6       51.5       5x       4       1       6.63       4x       5       1       71.22       (7)       4       x       6         fb       51.5       5x       4       1       6.64       5x       1       71.22       (10)       3       x       6         fb       51.5       5x       1       6.62       7x       3       1       98.74       (12)       5       x       4         fb       53.0       5x       1       6.92       7x       3       1       98.74       (12)       5       x       4       4       7       5       4       1       1       105.52       (15)       6       X       6       6       6       1       106.48       1       7       3       7       6       7       7       5       5 <td< td=""><td>20</td><td>51.1</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>81.52</td><td></td><td></td><td></td><td></td></td<>	20	51.1					81.52				
$ \begin{bmatrix}   0 \\   0 \\   1 \\   0 \\   1 \\   0 \\   1 \\   1 \\   0 \\   1 \\   1 \\   1 \\   0 \\   1 \\   1 \\   1 \\   0 \\   1 \\  $	an .	1935				-	1 85.20				
	100	101233 V					1 87.84	0.2			
$7^*$ $6$ $6.63$ $7^*$ $7$ $7.26$ $8^*$ $6$ $7.289$ $9^*$ $6^*$ $5^*$ $4$ $1$ $72.89$ $9^*$ $6^*$ $5^*$ $4$ $1$ $72.89$ $9^*$ $6^*$ $5^*$ $4$ $1$ $72.89$ $(9)$ $6^*$ $5^*$ $5^*$ $4$ $1$ $72.89$ $(9)$ $6^*$ $5^*$ $6^*$ $7^*$ $53.0$ $5^*$ $1^*$ $6^*$ $6^*$ $7^*$ $53.0$ $5^*$ $5^*$ $1^*$ $101.90$ $113^*$ $4^*$ $7^*$ $8^*$ $7^*$ $53.6$ $7^*$ $6^*$ $6^*$ $7^*$ $1^*$ $53.4$ $6^*$ $7^*$ $1^*$ $106.488$ $(14)^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $53.6^*$ $7^*$ $1^*$ $106.488$ $(17)^*$ $3^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$ $7^*$	118 8			6.55			90.62				
$g_{X}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{2}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{2}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{2}$ $g_{1}$ $g_{1}$ $g_{2}$ $g_{1}$	7× 8			6.63			1 91.26		-		
$a_1 < b_1 < b_1 < b_2 < b_1 & b_1 < b_1 & b_1 < b_1 & b_1$				6.64							
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								•			
$3^{\circ}$ 7       1       53.0       5x       5       1       6.92       7x       3       1       99.74       (12)       5       x       7 $5^{\circ}$ 7       1       53.0       7x       4       6       52       7x       3       1       99.40       (13)       4       x       7 $8^{\circ}$ 7       1       53.0       7x       4       6       6.92       7x       3       1       99.40       (13)       4       x       7 $8^{\circ}$ 7       1       53.4       4x       5       1       105.52       (15)       6       X       6 $7^{\circ}$ 7       1       53.4       5x       6       1       70.4       8x       5       1       106.48       (17)       3       7 $7^{\circ}$ 7       1       53.4       5x       6       1       72.27       4x       8       1       111.96       (22)       6       X       7 $7^{\circ}$ 5       54.4       10x       7.32       9x       3       1       113.60       (22)       6       X       7 $8^{\circ}$ 6       1       55.3       7x		STATE DATABASES IN CONTRACTOR									
5x       7       1       53.0       5x       5       1 $6.92$ $7x$ 3       1 $99.40$ $(13)$ $4x$ $7$ $8x$ 7       1 $53.4$ $6x$ 5       1       101.90 $(14)$ $7x$ 5 $10x$ 7       1 $53.4$ $6x$ 5       1       106.28 $(16)$ 8       x       5 $11x$ 7       1 $53.4$ $8x$ 4 $7.05$ $4x$ 7       1       106.48 $(17)$ 3       X       7 $8x$ 4       1 $7.11$ $3x$ 7       1       106.48 $(19)$ 5       X       7 $8x$ 4       1 $54.4$ $5x$ 4 $7.27$ $8x$ 4       1 $110.84$ (20) $7x$ $4x$ $4x$ $1$ $113.80$ (22) $6x$ $7$ $55.5$ $7x$ $7.32$ $9x$ $3$ $1$ $113.82$ (24) $8x$ $7$ $7x$ $5x$ $7x$ $7x$ $7x$ <td>-</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>4× 6</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	-					4× 6					
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$					5	7× 3					
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			7×4		5	5× 5					
$7 \times 7$ $7 = 53.5$ $9 \times 3 = 7.05$ $4 \times 7 = 1$ $106.28$ $(14)$ $8 \times 5 = 5$ $11 \times 7 = 1$ $53.6$ $3 \times 6 = 1$ $7.11$ $5 \times 7 = 1$ $106.48$ $(17)$ $3 \times 7 = 7$ $9 \times 7 = 1$ $53.6$ $3 \times 6 = 1$ $7.11$ $5 \times 7 = 1$ $106.48$ $(17)$ $3 \times 7 = 7$ $9 \times 7 = 1$ $53.6$ $8 \times 4 = 1$ $7.13$ $5 \times 6 = 1$ $106.65$ $(18) = 4 \times 7 = 7$ $9 \times 4 = 54.4$ $5 \times 6 = 1$ $7.27$ $8 \times 4 = 1$ $110.50$ $(21) = 10 \times 3 = 7$ $4 \times 5 = 55.2$ $4 \times 7 = 1$ $7.27$ $8 \times 4 = 1$ $113.50$ $(22) = 6 \times 7 = 7$ $8 \times 4 = 55.3$ $7 \times 5 = 1$ $7.32$ $9 \times 3 = 1$ $113.60$ $(22) = 6 \times 7 = 7$ $5 \times 4 = 55.4$ $4 \times 6 = 1$ $7.34$ $6 \times 6 = 1$ $113.82$ $(24) = 8 \times 5 = 7$ $11 \times 4 = 55.8$ $9 \times 4 = 7.43$ $3 \times 8 = 1$ $114.27$ $(22) = 3 \times 7 = 7$ $5 \times 4 = 1$ $55.7$ $8 \times 5 = 7.48$ $7 \times 5 = 1$ $114.27$ $(22) = 3 \times 7 = 7$ $5 \times 4 = 55.9$ $3 \times 7 = 7.58$ $7 \times 5 = 1$ $114.27$ $(22) = 1 \times 4 = 7 = 7$ $4 \times 4 = 57.1$ $57.8 = 1$ $7.58$ $7 \times 5 = 1$ $114.27$ $(22) = 1 \times 4 = 7 = 7$ $4 \times 5 = 57.9$ $8 \times 7 = 1$ $7.67 = 58 = 10 \times 3 = 119.790$ $(22) = 1 \times 4 = 7 = 118.797$ $1 \times 5 = 57.9$ $7 \times 7 = 7.58$ $10 \times 3 = 119.790$ $(22) = 4 \times 8 = 7 = 118.797$ $1 \times 5 = 58.5$ $9 \times 5 = 1$ $7.67 = 5 \times 8 = 119.792$ $7 \times 6 = 1120.12$ $(31) = 7 \times 7 = 7 = 1120.12$ $1 \times 5 = 58.5$ </td <td>Ur.</td> <td>1 53.4</td> <td>6X 5  </td> <td></td> <td>8</td> <td>Зх з</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	Ur.	1 53.4	6X 5		8	Зх з					
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	10/	1, 53.5	9× 3 (			4x 7					
7 $1$ $53.6$ $6x$ $4$ $1$ $7.13$ $5x$ $5$ $1$ $106.50$ $(18)$ $4$ $x$ $6$ $6x$ $6$ $54.4$ $5x$ $6$ $1$ $7.24$ $5x$ $6$ $1$ $107.68$ $(19)$ $5x$ $7$ $4x$ $5$ $1$ $55.2$ $4x$ $7$ $17.27$ $4x$ $8$ $1$ $111.96$ $(20)$ $7x$ $4$ $3x$ $6$ $1$ $55.2$ $4x$ $7$ $17.27$ $4x$ $8$ $1$ $113.60$ $(22)$ $6x$ $7$ $4x$ $6$ $1$ $7.27$ $4x$ $8$ $1$ $113.60$ $(22)$ $6x$ $7x$ $4x$ $6$ $1$ $7.27$ $4x$ $8$ $1$ $113.60$ $(22)$ $6x$ $7x$ $4x$ $6$ $1$ $7.27$ $4x$ $8$ $1$ $113.60$ $(22)$ $6x$ $7x$ $5x$ $6$ $1$ $55.9$ $7x$ $5$ $7.32$ $6x$ $6$ $113.85$ $(24)$ $8x$ $6$ $7x$ $6$ $55.9$ $8x$ $7$ $7.43$ $7x$ <th< td=""><td>11.</td><td>1 53.6</td><td>3× 6  </td><td></td><td>(</td><td>3X 7</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></th<>	11.	1 53.6	3× 6		(	3X 7					
$a_{x}^{+} b_{z}^{+} l_{z}^{+}$ $b_{x}^{+} b_{z}^{+} l_{z}^{+}$ $b_{x}^{-} b_{z}^{+} l_{z}^{+}$ $b_{x}^{+} b_{z}^{+} l_{z}^{+} l_{z}^{+$	110	53.6	<b>O</b>			6X 5					
$a_{X} 5   i$ $54.4$ $10x 3   i$ $7.27$ $4X 8 4   i$ $111.94$ $(20)$ $7 X 4$ $3X 4   i$ $55.2$ $4X 7   i$ $7.27$ $4X 8   i$ $113.50$ $(21) 10 X 4$ $8X 4   i$ $55.3$ $7X 5 i$ $7.32$ $9X 3   i$ $113.60$ $(22) 4 X 7$ $5X 4 i$ $55.3$ $7X 5 i$ $7.32$ $9X 4 i$ $1113.82$ $(23) 7 X 5$ $5X 4 i$ $55.8 P X 4 i$ $7.34 3 X 8 i$ $114.27 (22) 3 X 8$ $224 i 8 X 6$ $1X 4 i$ $55.7 8 X 7 i$ $7.48 7 5 i 114.95 (24) i 8 X 6$ $6X 6 i 7.5 7 i 7.50 5 X 7 i 117.40 (27) 5 X 8$ $6X 5 1 57.7 0 4X 8 i 7.50 5 X 7 i 17.50 5 X 7 i 117.40 (27) 5 X 8       4X 4 i 57.1 5 X 7 i 7.58 i 10x 3 i 119.90 (22) 6 X 8 8X 5 1 57.7 0 4X 8 i 7.57 8 i 10X 3 i 119.90 (22) 6 X 8       8X 5 i 157.7 7 7 X 6 i 7.42 6 X 7 i 120.12 (30) 7 X 7 5X 5 1 58.0 10X 4 i 7.62 6 X 7 i 120.12 (30) 7 X 7 6X i 122.31 (32) 8 X 7 10x 5 1 58.5 9 X 5 i 7.77 1 7.67 5 X 8 i 122.10 (32) 8 X 7 7x 5 1 58.5 9 X 5 i 7.78 i 17.78 8 i 122.10 (32) 8 X 7 7x 5 1 58.5 9 X 5 i 7.79 i 7.86 i 11X 3 i 127.30 (31) 9 X 6 i 127.35 i 132.90 i 10X 5 i 7.92 i 129.60 i 10X 5 i 132.90 i 10X $	9× /				5	5× 6					
3x 6 $55.2$ $4x 7$ $7.27$ $7x 3$ $4x 8$ $1$ $113.50$ $(21)$ $10 x 4$ $8x 6$ $1$ $55.3$ $7x 5$ $1$ $7.32$ $9x 3$ $1$ $113.60$ $(22)$ $6 x 7$ $5x 6$ $155.3$ $6x 5$ $17.32$ $6x 4$ $113.82$ $(23) 9 x 5$ $11x 4$ $55.8$ $9x 4$ $17.34$ $7x 4$ $1$ $113.85$ $(24) 8 x 4$ $7x 4$ $155.9$ $8x 5$ $17.48$ $7x 4$ $1117.40$ $(27) 5 x 8$ $7x 4$ $155.9$ $8x 5$ $17.48$ $7x 4$ $1117.40$ $(27) 5 x 8$ $8x 5$ $157.0$ $4x 8$ $17.54$ $9x 4$ $1119.92$ $(28) 11 x 4$ $4x 4$ $157.1$ $5x 7$ $17.59$ $8x 5$ $1120.12$ $(30) 7 x 7$ $4x 4$ $157.8$ $11x 3$ $7.59$ $8x 5$ $1120.12$ $(30) 7 x 7$ $5x 5$ $57.8$ $11x 3$ $7.59$ $8x 5$ $122.31$ $(32) 8 x 7$ $10x 5$ $58.5$ $9x 5$ $7.73$ $10x 4$ $1122.31$ $(32) 8 x 7$ $11x 5$ $58.5$ $9x 5$ $7.73$ $10x 4$ $1124.98$ $8x 5$ $58.5$ $3x 8$ $17.78$ $8x 6$ $1127.10$ $9x 5$ $58.5$ $3x 8$ $17.78$ $8x 6$ $1127.35$ $11x 4$ $40.3$ $10x 5$ $7.79$ $122.90$ $8x 4$ $161.1$ $6x 8$ $17.95$ $11x 4$ $102.25$ $8x 4$ $161.1$ $6x 8$ $17.95$ $11$	<u> </u>				1	Bx 4		10.0	-		
3x = 6 $5x = 3$ $7x = 5$ $7x = 7$ $7x = 5$ $7x = 5$ $7x = 7$ $7x = 5$ $7x = 7$ $7x =$	41 -	-	<i>4</i>		4	4× 8		1000			
b       b       c	3× 8				1	7× 3					
58       6       55.8       9       4       7.43       7× 4       1       113.85       (24)       8       5         11× 6       1       55.9       8× 5       1       7.48       3× 8       1       114.27       (25)       3       ×       8         9× 6       1       55.9       8× 5       1       7.48       7× 5       1       114.27       (25)       3       ×       8         9× 6       1       55.9       3× 7       1       7.50       5× 7       1       117.40       (24)       10       ×       5         6x 5       1       57.0       4× 8       1       7.50       5× 7       1       117.40       (27)       5       ×       8         4x 4       1       57.1       5× 7       1       7.58       10× 3       1       119.90       (29)       6       ×       8         8x 5       1       57.9       7× 6       1       7.62       6× 7       1       121.30       (31)       9       ×       6         10× 5       1       58.5       9× 5       1       7.76       5× 6       1       122.31       (32) <t< td=""><td>8× 6</td><td>•</td><td></td><td></td><td></td><td>5× 6</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>	8× 6	•				5× 6					
11x557487 x 433x81114.27(25)3X87x6155.93x717.505x71114.95(24)10x56x5157.04x817.565x71117.40(27)5x84x4157.15x717.5810x31119.32(28)11x43x5157.811x317.598x51120.12(30)7x73x5157.77x417.437x41121.30(31)9x65x5158.010x417.437x61121.30(31)9x65x5158.59x517.7310x41124.79711x5158.59x617.768x61127.357771124.987x5158.53x817.927x71124.9871124.797x5158.53x817.9310x41122.951127.351127.351124.79<	5X 6	•			2	7x 4					
$7\times 6$ $1$ $5\times 7$ $7\times 7$ $7\times 5$ $7\times 5$ $1$ $114.95$ $(26)$ $10\times 5$ $9\times 6$ $1$ $57\times 7$ $4\times 7$ $7\times 50$ $5\times 7$ $1$ $117.40$ $(27)$ $5\times 8$ $6\times 5$ $1$ $57\times 7$ $7\times 51$ $7\times 7$ $7\times 58$ $10\times 3$ $1$ $119.90$ $(22)$ $6\times 8$ $8\times 5$ $1$ $57\times 7$ $7\times 6$ $1\times 3$ $7\times 59$ $8\times 5$ $1$ $119.90$ $(22)$ $6\times 8$ $8\times 5$ $1$ $57\times 7$ $7\times 6$ $1$ $7\times 62$ $6\times 7$ $1$ $120.12$ $(30)$ $7\times 7$ $5\times 5$ $1$ $58.0$ $10\times 4$ $1$ $7.63$ $7\times 6$ $1$ $122.31$ $(32)$ $8\times 7$ $10\times 5$ $1$ $58.2$ $6\times 7$ $1$ $7.67$ $5\times 8$ $1$ $124.79$ $11\times 5$ $1$ $58.5$ $9\times 5$ $7.73$ $10\times 4$ $1$ $124.98$ $7\times 5$ $58.5$ $3\times 8$ $1$ $7.73$ $10\times 4$ $1$ $124.98$ $7\times 5$ $58.5$ $3\times 8$ $1$ $7.97$ $10\times 4$ $1$ $122.91$ $7\times 5$ $58.5$ $3\times 8$ $1$ $7.95$ $11\times 4$ $1$ $122.91$ $7\times 5$ $58.5$ $3\times 8$ $1$ $7.95$ $11\times 4$ $1$ $122.90$ $7\times 4$ $1$ $40.5$ $5\times 8$ $1$ $7.95$ $11\times 4$ $1$ $132.90$ $7\times 4$ $1$ $61.6$ $11\times 5$ $1$ $8.12$ $7\times 8$ $1$ $134.30$ <	11× 6				;	3× 8					
$9 \times 5$ $1$ $5 \times 7$ $1$ $117.40$ $(27)$ $5 \times 8$ $6 \times 5$ $5 \times 7$ $1$ $5 \times 7$ $7 \times 56$ $9 \times 4$ $1$ $119.32$ $(28)$ $11 \times 4$ $4 \times 4$ $57.1$ $5 \times 7$ $7 \times 56$ $10 \times 3$ $1$ $119.90$ $(29)$ $4 \times 8$ $8 \times 5$ $1$ $57.8$ $11 \times 3$ $1$ $7.59$ $8 \times 5$ $1$ $120.12$ $(30)$ $7 \times 7$ $5 \times 5$ $57.9$ $7 \times 6$ $1$ $7.42$ $6 \times 7$ $1$ $121.30$ $(31)$ $9 \times 6$ $8 \times 5$ $1$ $58.2$ $4 \times 7$ $1$ $7.67$ $5 \times 8$ $1$ $124.79$ $10 \times 5$ $1$ $58.5$ $9 \times 5$ $1$ $7.73$ $10 \times 4$ $1$ $124.79$ $11 \times 5$ $1$ $58.5$ $9 \times 5$ $1$ $7.73$ $10 \times 4$ $1$ $124.79$ $7 \times 5$ $58.5$ $9 \times 5$ $1$ $7.73$ $10 \times 4$ $1$ $124.79$ $7 \times 5$ $58.5$ $3 \times 8$ $1$ $7.73$ $10 \times 4$ $1$ $124.79$ $7 \times 5$ $58.5$ $3 \times 8$ $1$ $7.78$ $8 \times 6$ $1$ $127.35$ $6 \times 4$ $1$ $40.3$ $10 \times 5$ $7.79$ $8 \times 6$ $1$ $127.35$ $6 \times 4$ $40.5$ $5 \times 8$ $1$ $7.95$ $11 \times 4$ $1$ $122.90$ $7 \times 4$ $1$ $41$ $41$ $7.95$ $11 \times 4$ $1$ $134.30$ $10 \times 4$ $41$ $61.5$ $8 \times 7$ $1$ $8.12$ <		<ul> <li>Base 100</li> </ul>			5	7× 5					
$4x \ 4 \ 1 \ 57.1$ $5x \ 7 \ 1 \ 7.56$ $9x \ 4 \ 1 \ 119.32$ $(28) \ 11 \ x \ 4$ $3x \ 5 \ 1 \ 57.6$ $11x \ 3 \ 1 \ 7.59$ $8x \ 5 \ 1 \ 120.12$ $(30) \ 7 \ x \ 7$ $8x \ 5 \ 1 \ 57.7$ $7x \ 6 \ 1 \ 7.62$ $6x \ 7 \ 1 \ 121.30$ $(31) \ 9 \ x \ 6$ $8x \ 5 \ 1 \ 58.5$ $157.7$ $7x \ 6 \ 1 \ 7.63$ $7x \ 6 \ 1 \ 122.31$ $(31) \ 9 \ x \ 6$ $6x \ 5 \ 1 \ 58.5$ $158.2$ $6x \ 7 \ 1 \ 7.63$ $7x \ 6 \ 1 \ 122.31$ $(32) \ 8 \ x \ 7$ $10x \ 5 \ 1 \ 58.5$ $9x \ 5 \ 1 \ 7.63$ $7x \ 6 \ 1 \ 122.31$ $(32) \ 8 \ x \ 7$ $11x \ 5 \ 1 \ 58.5$ $9x \ 5 \ 1 \ 7.73$ $10x \ 4 \ 1 \ 124.79$ $11x \ 5 \ 1 \ 58.5$ $9x \ 5 \ 1 \ 7.73$ $10x \ 4 \ 1 \ 1224.79$ $7x \ 5 \ 1 \ 58.5$ $9x \ 5 \ 1 \ 7.73$ $10x \ 4 \ 1 \ 127.35$ $6x \ 4 \ 1 \ 60.3$ $10x \ 5 \ 1 \ 7.83$ $9x \ 5 \ 1 \ 127.35$ $6x \ 4 \ 1 \ 60.5$ $5x \ 8 \ 1 \ 7.92$ $7x \ 7 \ 1 \ 127.35$ $6x \ 4 \ 1 \ 60.5$ $5x \ 8 \ 1 \ 7.92$ $7x \ 7 \ 1 \ 127.35$ $6x \ 4 \ 1 \ 60.5$ $5x \ 8 \ 1 \ 7.92$ $7x \ 7 \ 1 \ 127.40$ $3x \ 4 \ 1 \ 60.5$ $5x \ 8 \ 1 \ 7.92$ $7x \ 7 \ 1 \ 129.45$ $10x \ 4 \ 1 \ 61.1$ $6x \ 8 \ 1 \ 7.95$ $11x \ 4 \ 1 \ 132.90$ $5x \ 4 \ 1 \ 61.4$ $11x \ 4 \ 1 \ 7.92$ $7x \ 7 \ 1 \ 129.45$ $10x \ 4 \ 1 \ 61.4$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.92$ $132.90$ $5x \ 4 \ 1 \ 61.4$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $7x \ 4 \ 61.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 139.75$ $8x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $1$	9× 6				5	5x 7					
4x 4 1 $57.1$ $5x 7 1$ $7.58$ $10x 3 1$ $119.90$ $(29)$ $6x 8$ $3x 5 1$ $57.7$ $11x 3 1$ $7.59$ $8x 5 1$ $120.12$ $(30)$ $7x 7$ $8x 5 1$ $57.7$ $7x 4 1$ $7.42$ $4x 7 1$ $121.30$ $(31)$ $9x 6$ $8x 5 1$ $58.0$ $10x 4 1$ $7.42$ $4x 7 1$ $122.31$ $(32)$ $8x 7$ $5x 5 1$ $58.2$ $4x 7 1$ $7.43$ $7x 6 1$ $122.31$ $(32)$ $8x 7$ $10x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.79$ $11x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.79$ $11x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.98$ $7x 5 1$ $58.5$ $3x 8 1$ $7.83$ $9x 5 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $40.3$ $10x 5 1$ $7.84$ $11x 3 1$ $127.80$ $3x 4 1$ $40.5$ $5x 8 1$ $7.971$ $4x 8 1$ $128.644$ $10x 6 1$ $40.4$ $11x 4 1$ $7.95$ $11x 4 1$ $132.25$ $8x 4 1$ $41.1$ $4x 8 1$ $7.95$ $11x 4 1$ $132.25$ $8x 4 1$ $41.3$ $9x 6 1$ $8.02$ $9x 6 1$ $134.30$ $5x 4 1$ $41.3$ $9x 6 1$ $8.02$ $9x 6 1$ $134.30$ $5x 4 1$ $41.5$ $8x 7 1$ $8.12$ $7x 8 1$ $136.85$ $4x 3 1$ $42.4$ $10x 6 1$ $8.14$ $11x 5 1$ $139.75$ <tr< tbody=""></tr<>			(1997) (1997) (1997)		1	7× 4					
3x 5 1 $57.7$ $7x 6 1$ $7.39$ $8x 5 1$ $120.12$ $(30)$ $7x 7$ $8x 5 1$ $57.7$ $7x 6 1$ $7.62$ $6x 7 1$ $121.30$ $(31)$ $9x 6$ $5x 5 1$ $58.0$ $10x 4 1$ $7.63$ $7x 6 1$ $122.31$ $(32)$ $8x 7$ $10x 5 1$ $58.2$ $6x 7 1$ $7.67$ $5x 8 1$ $122.31$ $(32)$ $8x 7$ $11x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.79$ $7x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.98$ $7x 5 1$ $58.5$ $3x 8 1$ $7.83$ $9x 5 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $60.3$ $10x 5 1$ $7.83$ $9x 5 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $60.5$ $5x 8 1$ $7.91$ $6x 8 1$ $128.64$ $10x 6 1$ $60.4$ $11x 4 1$ $7.92$ $7x 7 1$ $127.80$ $3x 4 1$ $61.1$ $6x 8 1$ $7.95$ $11x 4 1$ $132.25$ $6x 4 1$ $61.1$ $7x 7 1$ $7.94$ $10x 5 1$ $132.90$ $5x 4 1$ $61.3$ $9x 6 1$ $8.02$ $9x 6 1$ $134.19$ $11x 4 1$ $61.5$ $8x 7 1$ $8.11$ $8x 7 1$ $134.30$ $9x 4 1$ $61.6$ $11x 5 1$ $8.12$ $7x 8 1$ $136.85$ $4x 3 1$ $62.6$ $10x 6 1$ $8.14$ $11x 5 1$ $139.75$ $6x 3 1$ $65.6$ $7x 8 1$ $8.25$ $9x 7 1$ $141.28$ $8x 3 1$ $66.5$ $11x 6 1$ $8.37$ $11x 6 1$ </td <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>11</td> <td>Ох З</td> <td>1 119.90</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>					11	Ох З	1 119.90				
8x 5 1 $57 2 7$ $7x 6 1$ $7.42$ $4x 7 1$ $121.30$ $(31) 7 x 6$ $5x 5 1$ $58.0$ $10x 4 1$ $7.43$ $7x 6 1$ $122.31$ $(32) 8 x$ $7$ $10x 5 1$ $58.2$ $4x 7 1$ $7.47$ $5x 8 1 124.79$ $(32) 8 x$ $7$ $11x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1 124.98$ $7x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1 124.98$ $7x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1 127.10$ $9x 5 1$ $58.5$ $3x 8 1$ $7.83$ $9x 5 1 127.35$ $4x 4 1$ $40.3$ $10x 5 1$ $7.86$ $11x 3 1 127.80$ $3x 4 1$ $40.5$ $5x 8 1$ $7.91$ $4x 8 1 128.64$ $10x 6 1$ $40.6$ $11x 4 1$ $7.95$ $7x 7 1 129.45$ $10x 4 1 61.1$ $6x 8 1$ $7.95$ $11x 4 1 132.25$ $8x 4 1 61.1$ $7x 7 1$ $7.96$ $10x 5 1 132.90$ $5x 4 1 61.3$ $9x 6 1 8.02$ $9x 6 1 134.19$ $11x 4 1 61.5$ $8x 7 1 8.11$ $8x 7 1 134.30$ $9x 4 1 61.6$ $11x 5 1 8.12$ $7x 8 1 136.85$ $4x 3 1 62.6$ $10x 6 1 8.14$ $11x 5 1 139.75$ $6x 3 1 65.6$ $7x 8 1 8.25$ $9x 7 1 141.28$ $8x 3 1 64.3$ $9x 7 1 8.35$ $8x 8 1 141.44$ $10x 3 1 66.5$ $11x 6 1 8.37$ $11x 6 1 145.84$	-				1	Bx 5	1 120.12				
5x 5 1 $56.0$ $10x 4 1$ $7.43$ $7x 6 1$ $122.31$ $(32)$ $8 x 7$ $10x 5 1$ $58.2$ $6x 7 1$ $7.47$ $5x 8 1$ $124.79$ $11x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.79$ $7x 5 1$ $58.5$ $8x 6 1$ $7.78$ $8x 6 1$ $127.10$ $9x 5 1$ $58.5$ $3x 8 1$ $7.83$ $9x 5 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $60.3$ $10x 5 1$ $7.84$ $11x 3 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $60.5$ $5x 8 1$ $7.91$ $6x 8 1$ $128.64$ $10x 6 1$ $60.64$ $11x 4 1$ $7.92$ $7x 7 1$ $129.65$ $10x 4 1$ $61.1$ $6x 8 1$ $7.95$ $11x 4 1$ $132.25$ $8x 4 1$ $61.1$ $7x 7 1$ $7.96$ $10x 5 1$ $132.90$ $5x 4 1$ $61.3$ $9x 6 1$ $8.02$ $9x 6 1$ $134.19$ $11x 4 1$ $61.5$ $8x 7 1$ $8.12$ $7x 8 1$ $136.85$ $4x 3 1$ $62.6$ $10x 6 1$ $8.12$ $7x 8 1$ $136.85$ $4x 3 1$ $62.6$ $7x 8 1$ $8.25$ $9x 7 1$ $141.28$ $8x 3 1$ $66.5$ $11x 6 1$ $8.37$ $11x 6 1$ $145.84$						6X 7					
10x 5 1 $58.2$ $6x 7 1$ $7.47$ $5x 8 1$ $124.79$ $11x 5 1$ $58.5$ $9x 5 1$ $7.73$ $10x 4 1$ $124.98$ $7x 5 1$ $58.5$ $8x 4$ $1$ $7.76$ $8x 4$ $1$ $9x 5 1$ $58.5$ $3x 8 1$ $7.83$ $9x 5 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $40.3$ $10x 5 1$ $7.86$ $11x 3 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $40.3$ $10x 5 1$ $7.86$ $11x 3 1$ $127.80$ $3x 4 1$ $40.5$ $5x 8 1$ $7.91$ $4x 8 1$ $128.44$ $10x 6 1$ $40.4$ $11x 4 1$ $7.92$ $7x 7 1$ $129.45$ $10x 4 1$ $61.1$ $6x 8 1$ $7.95$ $11x 4 1$ $132.25$ $8x 4 1$ $61.1$ $7x 7 1$ $7.96$ $10x 5 1$ $134.30$ $7x 4 1$ $61.5$ $8x 7 1$ $8.11$ $8x 7 1$ $134.30$ $7x 4 1$ $61.4$ $11x 5 1$ $8.12$ $7x 8 1$ $139.75$ $6x 3 1$ $62.6$ $7x 8 1$ $8.25$ $9x 7 1$ $141.28$ $8x 3 1$ $64.3$ $9x 7 1$ $8.35$ $8x 8 1$ $141.44$ $10x 3 1$ $66.5$ $11x 6 1$ $8.37$ $11x 6 1$ $145.84$					5	7× 6	1 122.31				
7x 5 1 $58.5$ $8x 6 1$ $7.78$ $6x 6 1$ $127.10$ $9x 5 1$ $58.5$ $3x 8 1$ $7.83$ $9x 5 1$ $127.35$ $6x 4 1$ $60.3$ $10x 5 1$ $7.86$ $11x 3 1$ $127.80$ $3x 4 1$ $60.5$ $5x 8 1$ $7.91$ $6x 8 1$ $128.64$ $10x 6 1$ $60.6$ $11x 4 1$ $7.92$ $7x 7 1$ $129.65$ $10x 4 1$ $61.1$ $6x 8 1$ $7.95$ $11x 4 1$ $132.25$ $8x 4 1$ $61.1$ $7x 7 1$ $7.96$ $10x 5 1$ $132.90$ $5x 4 1$ $61.3$ $9x 6 1$ $8.02$ $9x 6 1$ $134.19$ $11x 4 1$ $61.5$ $8x 7 1$ $8.11$ $8x 7 1$ $134.30$ $9x 4 1$ $61.6$ $11x 5 1$ $8.12$ $7x 8 1$ $136.85$ $4x 3 1$ $62.6$ $10x 6 1$ $8.14$ $11x 5 1$ $139.75$ $6x 3 1$ $65.6$ $7x 8 1$ $8.25$ $9x 7 1$ $141.28$ $8x 3 1$ $66.5$ $11x 6 1$ $8.37$ $11x 6 1$ $145.84$					!	5x 8	1 124.79				
9x 5   $58.5$ $3x 8  $ $7.83$ $9x 5  $ $127.35$ $6x 4  $ $60.3$ $10x 5  $ $7.86$ $11x 3  $ $127.36$ $3x 4  $ $60.5$ $5x 8  $ $7.91$ $6x 8  $ $128.64$ $10x 6  $ $60.6$ $11x 4  $ $7.92$ $7x 7  $ $129.65$ $10x 4  $ $61.1$ $6x 8  $ $7.95$ $11x 4  $ $132.25$ $8x 4  $ $61.1$ $7x 7  $ $7.96$ $10x 5  $ $132.90$ $5x 4  $ $61.3$ $9x 6  $ $8.02$ $9x 6  $ $134.19$ $11x 4  $ $61.5$ $8x 7  $ $8.11$ $8x 7  $ $134.30$ $9x 4  $ $61.6$ $11x 5  $ $8.12$ $7x 8  $ $136.85$ $4x 3  $ $62.6$ $10x 6  $ $8.14$ $11x 5  $ $139.75$ $6x 3  $ $65.6$ $7x 8  $ $8.25$ $9x 7  $ $141.28$ $8x 3  $ $66.3$ $9x 7  $ $8.35$ $8x 8  $ $141.44$ $10x 3  $ $66.5$ $11x 6  $ $8.37$ $11x 6  $ $145.84$			10000 DF 1400 DF 1400 DF		1	0x 4	1 124.98				
6x 4 + 60.3 $10x 5 + 7.86$ $11x 3 + 127.80$ $3x 4 + 60.5$ $5x 8 + 7.91$ $6x 8 + 128.64$ $10x 6 + 60.6$ $11x 4 + 7.92$ $7x 7 + 129.65$ $10x 4 + 61.1$ $6x 8 + 7.95$ $11x 4 + 132.25$ $8x 4 + 61.1$ $7x 7 + 7.96$ $10x 5 + 132.90$ $5x 4 + 61.3$ $9x 6 + 8.02$ $9x 6 + 134.19$ $11x 4 + 61.5$ $8x 7 + 8.11$ $8x 7 + 134.30$ $9x 4 + 61.6$ $11x 5 + 8.12$ $7x 8 + 136.85$ $4x 3 + 62.6$ $10x 6 + 8.14$ $11x 5 + 139.75$ $4x 3 + 65.6$ $7x 8 + 8.25$ $9x 7 + 1441.28$ $8x 3 + 66.3$ $9x 7 + 8.35$ $8x 8 + 141.44$ $10x 3 + 66.5$ $11x 6 + 8.37$ $11x 6 + 145.84$					1	8x 6	1 127.10				
3x 4 + 60.5 $5x 8 + 7.91$ $6x 8 + 128.64$ $10x 6 + 60.6$ $11x 4 + 7.92$ $7x 7 + 129.65$ $10x 4 + 61.1$ $6x 8 + 7.95$ $11x 4 + 132.25$ $8x 4 + 61.1$ $7x 7 + 7.96$ $10x 5 + 132.90$ $5x 4 + 61.3$ $9x 6 + 8.02$ $9x 6 + 134.19$ $11x 4 + 61.5$ $8x 7 + 8.11$ $8x 7 + 134.30$ $9x 4 + 61.6$ $11x 5 + 8.12$ $7x 8 + 136.85$ $4x 3 + 62.6$ $10x 6 + 8.14$ $11x 5 + 139.75$ $4x 3 + 65.6$ $7x 8 + 8.25$ $9x 7 + 141.28$ $8x 3 + 66.5$ $11x 6 + 8.37$ $11x 6 + 145.84$					1	9x 5	1 127.35				
$10x \ 6 \ 1 \ 60.6$ $11x \ 4 \ 1 \ 7.92$ $7x \ 7 \ 1 \ 129.65$ $10x \ 4 \ 1 \ 61.1$ $6x \ 8 \ 1 \ 7.95$ $11x \ 4 \ 1 \ 132.25$ $8x \ 4 \ 1 \ 61.1$ $7x \ 7 \ 1 \ 7.96$ $10x \ 5 \ 1 \ 132.90$ $5x \ 4 \ 1 \ 61.3$ $9x \ 6 \ 1 \ 8.02$ $9x \ 6 \ 1 \ 134.19$ $11x \ 4 \ 1 \ 61.5$ $8x \ 7 \ 1 \ 8.11$ $8x \ 7 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.14$ $11x \ 5 \ 1 \ 139.75$ $4x \ 3 \ 1 \ 62.6$ $7x \ 8 \ 1 \ 8.12$ $9x \ 7 \ 1 \ 141.28$ $6x \ 3 \ 1 \ 65.6$ $7x \ 8 \ 1 \ 8.35$ $8x \ 8 \ 1 \ 141.44$ $10x \ 3 \ 1 \ 66.5$ $11x \ 6 \ 1 \ 8.37$ $11x \ 6 \ 1 \ 45.84$	6x 4	1 60.3	10x 5	7.86	1	1× 3	1 127.80				
10x 4   61.1 $6x 8   7.95$ $11x 4   132.25$ $8x 4   61.1$ $7x 7   7.96$ $10x 5   132.90$ $5x 4   61.3$ $9x 6   8.02$ $9x 6   134.19$ $11x 4   61.5$ $8x 7   8.11$ $8x 7   134.30$ $9x 4   61.6$ $11x 5   8.12$ $7x 8   136.85$ $4x 3   62.6$ $10x 6   8.14$ $11x 5   139.75$ $6x 3   65.6$ $7x 8   8.25$ $9x 7   141.28$ $8x 3   66.5$ $11x 6   8.37$ $11x 6   145.84$	3x 4	1 60.5				6X 8	1 128.64				
$8x \ 4 \ 1 \ 61.1$ $7x \ 7 \ 1 \ 7.96$ $10x \ 5 \ 1 \ 132.90$ $5x \ 4 \ 1 \ 61.3$ $9x \ 6 \ 1 \ 8.02$ $9x \ 6 \ 1 \ 134.19$ $11x \ 4 \ 1 \ 61.5$ $8x \ 7 \ 1 \ 8.11$ $8x \ 7 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.14$ $11x \ 5 \ 1 \ 139.75$ $6x \ 3 \ 1 \ 65.6$ $7x \ 8 \ 1 \ 8.25$ $9x \ 7 \ 1 \ 141.28$ $8x \ 3 \ 1 \ 64.3$ $9x \ 7 \ 1 \ 8.35$ $8x \ 8 \ 1 \ 141.44$ $10x \ 3 \ 1 \ 66.5$ $11x \ 6 \ 1 \ 8.37$ $11x \ 6 \ 1 \ 145.84$	10x 6	1 60.6	11× 4 1	7.92		7x 7	1 129.65				
$5x \ 4 \ 1 \ 61.3$ $9x \ 6 \ 1 \ 8.02$ $9x \ 6 \ 1 \ 134.19$ $11x \ 4 \ 1 \ 61.5$ $8x \ 7 \ 1 \ 8.11$ $8x \ 7 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 134.30$ $9x \ 4 \ 1 \ 61.6$ $11x \ 5 \ 1 \ 8.12$ $7x \ 8 \ 1 \ 136.85$ $4x \ 3 \ 1 \ 62.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.14$ $11x \ 5 \ 1 \ 139.75$ $6x \ 3 \ 1 \ 65.6$ $7x \ 8 \ 1 \ 8.25$ $9x \ 7 \ 1 \ 141.28$ $8x \ 3 \ 1 \ 64.3$ $9x \ 7 \ 1 \ 8.35$ $8x \ 8 \ 1 \ 141.44$ $10x \ 3 \ 1 \ 66.5$ $11x \ 6 \ 1 \ 8.37$ $11x \ 6 \ 1 \ 145.84$	10x 4	1 61.1	6x 8 I	7.95	1	1× 4	1 132.25				
11x $4$ $1$ $61.5$ $8x$ $7$ $1$ $8.11$ $8x$ $7$ $1$ $134.30$ $9x$ $4$ $1$ $61.6$ $11x$ $5$ $1$ $8.12$ $7x$ $8$ $1$ $136.85$ $4x$ $3$ $1$ $62.6$ $10x$ $6$ $1$ $8.14$ $11x$ $5$ $1$ $139.75$ $4x$ $3$ $1$ $65.6$ $7x$ $8$ $1$ $8.25$ $9x$ $7$ $1$ $141.28$ $8x$ $3$ $1$ $66.3$ $9x$ $7$ $1$ $8.35$ $8x$ $8$ $1$ $141.44$ $10x$ $3$ $1$ $66.5$ $11x$ $6$ $1$ $8.37$ $11x$ $6$ $1$ $145.84$	8x 4	1 61.1	7× 7 1	7.96	1	0x 5	1 132.90				
11x $4$ $1$ $61.5$ $8x$ $7$ $1$ $8.11$ $8x$ $7$ $1$ $134.30$ $9x$ $4$ $1$ $61.6$ $11x$ $5$ $1$ $8.12$ $7x$ $8$ $1$ $136.85$ $4x$ $3$ $1$ $62.6$ $10x$ $6$ $1$ $8.14$ $11x$ $5$ $1$ $139.75$ $4x$ $3$ $1$ $65.6$ $7x$ $8$ $1$ $8.25$ $9x$ $7$ $1$ $141.28$ $8x$ $3$ $1$ $66.3$ $9x$ $7$ $1$ $8.35$ $8x$ $8$ $1$ $141.44$ $10x$ $3$ $1$ $66.5$ $11x$ $6$ $1$ $8.37$ $11x$ $6$ $1$ $145.84$			9× 6 I								
$9 \times 4$ $61.6$ $11 \times 5$ $8.12$ $7 \times 8$ $136.85$ $4 \times 3$ $62.6$ $10 \times 6$ $8.14$ $11 \times 5$ $139.75$ $6 \times 3$ $65.6$ $7 \times 8$ $8.25$ $9 \times 7$ $141.28$ $8 \times 3$ $66.3$ $9 \times 7$ $8.35$ $8 \times 8$ $141.44$ $10 \times 3$ $166.5$ $11 \times 6$ $8.37$ $11 \times 6$ $145.84$											•
$4x \ 3 \ 1 \ 62.6$ $10x \ 6 \ 1 \ 8.14$ $11x \ 5 \ 1 \ 139.75$ $6x \ 3 \ 1 \ 65.6$ $7x \ 8 \ 1 \ 8.25$ $9x \ 7 \ 1 \ 141.28$ $8x \ 3 \ 1 \ 66.3$ $9x \ 7 \ 1 \ 8.35$ $8x \ 8 \ 1 \ 141.44$ $10x \ 3 \ 1 \ 66.5$ $11x \ 6 \ 1 \ 8.37$ $11x \ 6 \ 1 \ 145.84$											
6x 3 1       65.6       7x 8 1       8.25       9x 7 1       141.28         8x 3 1       66.3       9x 7 1       8.35       8x 8 1       141.44         10x 3 1       66.5       11x 6 1       8.37       11x 6 1       145.84											
8x 3   66.3       9x 7   8.35       8x 8   141.44         10x 3   66.5       11x 6   8.37       11x 6   145.84											
10x 3 1 66.5 11x 6 1 8.37 11x 6 1 145.84											
				ur = 10° r			And a second P1 MM ADDRESS				

7× 3   1× 3   9× 3   7× 3	66.7 67.0 67.0 67.0	10x 7 9x 8 11x 7 10x 8	8.62   8.66	10x 6 11x 7	148.10   150.42   152.60   153.04	
			-			



PAINEL 625 X 1000

	NT NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	L1	L2	L3	Ti	T2	тз
	3×3   3×4   3×5   3×6   3×7   3×8	7.17   7.72   8.19   8.62   8.96   9.32	74.9   68.1   65.7   61.6   60.4   57.7	1565   1286   1268   1117   1073   798	3124 2621 2451 2193 2011 1905	24	15   15   13   14   13   13	0   0   10   10   10   10	14   16   19   21   23   25	14   13   15   15   15   15   15	0   0   0   0   0
	4x 3   4x 4   4x 5   4x 6   4x 7   4x 8	7.00   7.56   8.32   8.61   9.13   9.47	70.2   64.1   61.1   58.3   55.9   53.7	1405   1133   999   907   832   768	2770   2340   2143   1965   1816   1688	25   25   25   25	15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	14   16   19   20   23   25	10   10   13   13   14   14	0   0   0   0   0
	5×3  5×4  5×5  5×6  5×7  5×8	7.36   7.91   8.46   8.85   9.35   9.73	75.1   69.0   64.9   61.7   58.9   56.7	1528   1228   1136   1036   951   875	3143   2680   2396   2183   2000   1864	25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	11   12   15   17   20   21	8   8   9   9   10   11	8   8   8   8   8
	6× 3   6× 4   6× 5   6× 6   6× 7   6× 8	7.51   8.13   8.58   8.90   9.40   9.77	73.9   67.8   64.0   61.1   58.3   56.1	1408   1153   1070   978   904   835	3047 2600 2333 2141 1961 1829	25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	10   12   15   16   19   20	8   8   8   8   9   10	8   8   8   8   8   8
	7x 3   7x 4   7x 5   7x 6   7x 7   7x 8	7.97   8.52   8.99   9.32   9.75   10.07	75.7   69.8   66.0   63.0   60.1   57.9	1438   1164   1093   1006   936   869	3188 2745 2467 2266 2079 1941	25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	9   10   13   14   17   18	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
	8x 3     8x 4     8x 5     8x 6     8x 7     8x 8	8.18   8.79   9.18   9.56   9.93   10.29	75.0   69.2   65.6   62.5   59.9   57.6	1372   1130   1053   979   911   850	2440 2233 2063	25   25   25	15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	8   10   12   14   16   18	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
	9×3    9×4    9×5    9×6    9×7    9×8	8.64   9.15   9.53   9.85   10.28   10.59	75.8   70.1   66.4   63.5   60.7   58.5	1411 1143 1067 988 927 865	2760 2500 2300 2115	25     25     25     25     25     25	15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	8   9   11   12   15   16	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8
the statement of the second	10x 3     10x 4     10x 5     10x 6     10x 7     10x 8	8.97   9.38   9.81   10.11   10.47   10.82	75.3   69.9   66.0   63.1   60.5   58.2	1393 1112 1050 973 908 850	2746 2472 2275 2100	25     25     25     25     25     25     25	15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10	8   8   11   12   14   16	8   8   8   8   8	8   8   8   8   8

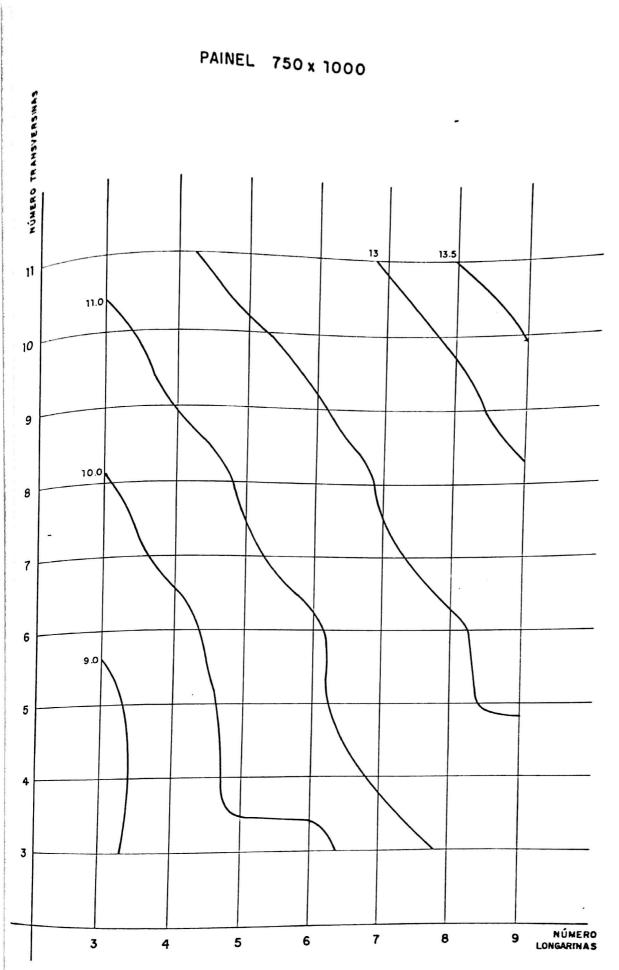
-vi) (012

## PAINEL 625 X 1000

ORDENACAO PELAS NENORES ALTURAS NENORES INTERNAS	EIS INILIUM (M**3)			NCAO PELAS Is Areas Ima	GRELHAS INDICADAS				
(Cm. ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL			
$ \begin{array}{c} \text{NL} \\ \text{S} & $	4x 3 3 3 4 4 4 3 4 5 7 6 4 3 9 8 5 6 3 10 7 4 9 8 7 3 5 6 8 7 4 7 3 8 5 6 7 8 6 5 7 8 6 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7	7.00 7.17 7.36 7.51 7.56 7.72 7.97 8.13 8.19 8.36 8.462 8.558 8.462 8.558 8.462 8.996 8.997 9.325 9.325 9.777 9.77 9.77 9.77 9.77 9.77 9.77 9.158 9.775 9.777 9.853 10.071 10.289 10.42	3 4 3 4 5 3 4 5 6 3 4 6 5 7 3 7 4 6 5 7 3 4 8 6 5 8 7 6 9 5 7 8 9 6 0 8 7 9 9 8 7 1 9 0 1 1 8 9 0 1 1 8 9 0 1 1 8 9 0 1 1 8 9 0 1 1 8 9 0 1 1 1 8 9 0 0 1 1 1 8 9 0 1 1 1 1 8 9 0 1 1 1 1 8 9 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	85.40 87.97 74.08 97.83 104.62 105.80 108.40 112.58 112.77 113.63 116.49 119.84 121.78 124.67 125.03 125.09 128.63 127.67 131.91 132.67 132.90 133.75 136.40 137.90 140.06 144.10 148.23 148.45 150.82 151.84	(1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (14) (15) (14) (15) (16) (17) (16) (17) (16) (17) (12) (22) (22) (22) (23) (22) (23) (22) (23) (22) (23) (22) (23) (22) (23) (22) (23) (23) (32)	4 4 3 5 6 3 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 6 6 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5			
Bx 3   75.0	iix 6	10.40	<i>7</i> <del>0</del>						

11-1-1 122 10x 7 | 10.47 9x 8 | 10.59 11x 7 | 10.77 10x 8 | 10.82 11x 8 | 11.12 75.1 75.3 75.7 75.8 75.9 10x 7 | 180.33 11x 6 | 182.90 10x 8 | 187.12 11x 7 | 189.65 11x 8 | 196.26 3 | 5× 33 | 7× 3 3 | 7× 3 | 1× 7× 3 | ۱ -

.



.

123

•

PAINEL 750 X 1000

	v.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
NL 3 × 4 3 × 5 3 × 5 3 × 5 1 3 × 6 1 3 × 7 1 3 × 8 1 3 × 8 1 3 × 8	B-84   9-31   9-71   9-54   10-77   11-06   11-82	83.1   74.0   75.1   73.4   73.2   75.9   72.7	2032   1609   1658   1583   1360   1247   1216	2763 2864 2823 2823	18     18	15 15 13 15 13 13	0     0     10     11     10     10     10	17 20 22 24 25 25 25	15     14     15     10     15     15     14	0   0   0   0   0   0
3× 3 4 4× 5 6 1 4× 4× 5 6 1	8.78   9.32   10.30   10.67   11.06   11.18   11.79	77.5   70.6   67.2   64.0   66.1   67.3   69.9	1658   1366   1218   1103   1098   1109   1081	2554 2331 2495	25   21   17	15 15 15 15 15 15 15	0     0     10     10     10     10	16   19   23   25   25   25   25	15	0   0   0   0   0   0
4x     9       1     5x       1     5x       5     5x       5     5x       5     7       1     5x       5     7       1     5x       5     7       1     5x       5     5x       5     5x       5     5x       5     5x       5     5x	8.78   9.44   10.37   10.88   11.46   11.97   12.05	82.3   75.4   70.8   67.4   64.3   62.5   66.4	1907   1525   1403   1268   1158   1064   1138	3735 3163 2815 2566 2353 2232 2518	25   25   25   25   25   25   18	15   15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10   10	13   15   19   21   24   25   25	8   8   11   12   13   14   11	8   8   8   8   8
6×3     6×4     6×5     6×7     6×7     6×9	9.13   9.69   10.48   10.90   11.53   11.91   12.25	81.0   74.7   70.1   66.9   63.7   61.2   63.8	1761   1394   1309   1190   1100   1015   1044	3621   3109   2763   2535   2311   2146   2340	25   25   25   25   25   25   25   20	15   15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10   10	13   14   18   19   23   25   25	8   8   10   11   12   12   12   11	8   8   8   8   8   8
7× 6     7× 7     7× 8	9.62   10.22   10.91   11.25   11.91   12.21   12.77	83.3   77.2   72.5   69.3   66.0   63.4   61.1	1730   1379   1326   1220   1137   1055   984	3822   3310   2939   2701   2467   2294   2130	25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	10   10   10	11   12   16   17   20   22   25	8   8   9   11   10   11	8   8   8   8   8   8   8
8x 7	11.10   11.44   12.08   12.47	82.8   76.6   72.3   69.2   65.9   63.3   60.9	1632   1330   1266   1174   1102   1029   963	3775   3260   2929   2696   2461   2287   2128	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0   10   10   10   10	10   12   15   16   19   21   24	8   8   8   10   10   10	8   8   8   8   8   8   8
9x 4     9x 5	17 00 1	83.9   78.1   78.4   75.3   72.2   64.6   62.1	1628   13   1272   1185   1113   1044   981	3874   3381   3015   2778   2555   2376   2208	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0   10   10   10   10	9   10   14   15   17   19   22	8   8   8   9   9   9   9	8   8   8   8   8   8   8

7	125		
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	15     0     9     8       25     15     10     13     8       25     15     10     14     8       25     15     10     17     9	8     8

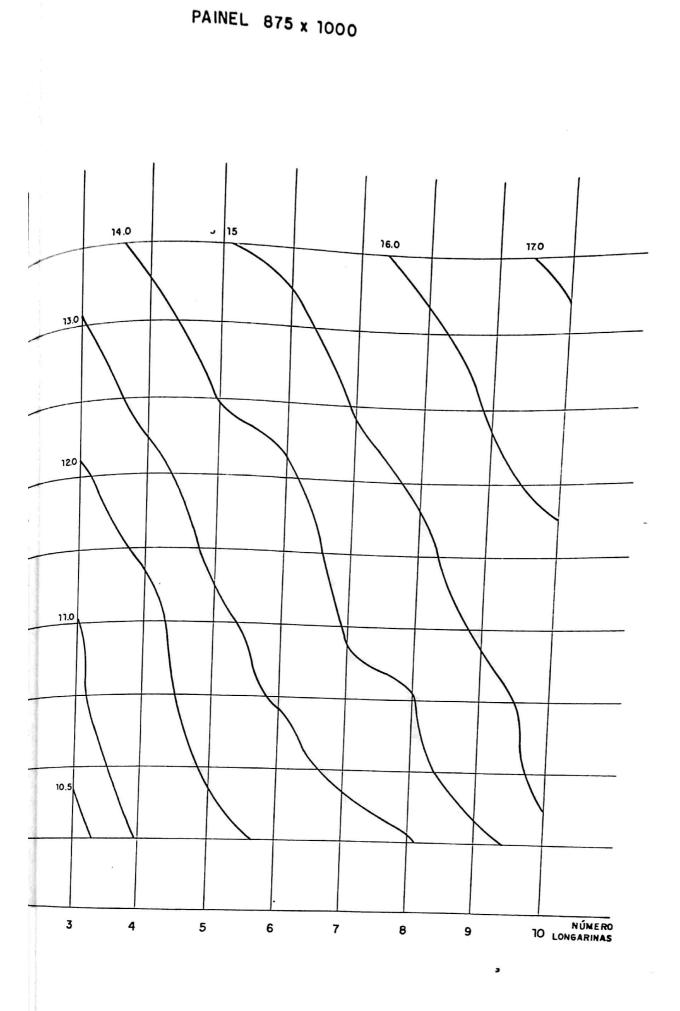
э

-

### PAINEL 750 X 1000

ORDENACAO PELAS ORDENACAO PELAS MENORES ALTURAS ORDENACAO PEL MENORES VOL. CONCRETO (M**3) UTEIS UTEIS UTEIS UTEN) T NTXNL V.C.		S VOL. DE	ORDEN MENOR DE FOI (M**2	G	RELHAS NDICADAS	
UTEIS	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT × NL
Image: Construction of the second	33334444634534553546736654875863467759945876897869 54363453763874553546736654875863467759945876897869 106222222222222222222222222222222222222	B.78 P.319 F.32 9.44 9.54 9.62 9.69 9.71 9.93 10.37 10.37 10.37 10.43 10.48 10.677 10.777 10.88 10.99 11.06 11.06 11.06 11.06 11.34 11.36 11.36 11.599 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 11.97 12.05 12.24 12.25	3 4 4 3 5 5 4 6 3 6 5 6 4 7 3 7 5 6 8 7 6 4 5 8 3 7 6 8 9 7 3 9 8 4 7 5 0 8 6 0 7 8 0 9 8 9 3 7 9 4 9 8 5 5 3 9 8 4 7 5 0 8 6 0 7 8 0 9 8 9 3 7 9 4 9 8 5 5 3 9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		(1) (2) (3) (3) (3) (1)	3453637456843567348478564306795587061 XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX

	A 3 A A A 5 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3
	77-2 77-0 78-1 78-4 81-3 82-8 83-3 83-7 83-9 84-2
	11x 5   9x 7   8x 8   11x 6   10x 7   7x 9   9x 8   8x 9   11x 7   10x 8   9x 9   11x 8   10x 9   11x 9
	12.35 12.41 12.47 12.68 12.76 12.77 12.80 12.91 13.06 13.08 13.25 13.51 13.52 13.89
2	10x 6   210.2 11x 4   210.3 9x 6   211.9 9x 8   213.2 10x 7   216.3 11x 5   216.5 9x 9   219.7 9x 7   219.9 10x 8   223.4 11x 6   223.4 10x 9   229.5 11x 7   229.8 11x 8   236.1 11x 9   242.6
	3 7 7 8 7 7 5 5 1 9 3 6 5



PAINEL 875 X 1000

-

		- ~ 1000									
	- NL	v.c.	ALT	M£I	MFe	14					
N	IT NL	10 23 1	93.4		_	Li	L2	L3	Ti	T2	Т3
	2	10.23	82.0	2564	4187	1					
	30	11.06		1977	3527	22 1	15	0	19	15	0
1	3× = 1	11.65	84.0	1902	3881	24 1	15	0	22	15	01
!	30 1	12.15	83.4	1740	1 2020	18	15	12	25	1 14 1	01
!	3× 6	12.25	84.2	1773	3832	16	15	12	25	1 13 1	0
	3× 7	12.90 1	84.2	1595	3899	1 17 1	10	10	25	15	0 1
1	3× 8	13.66	86.0	1470	3893	1 15	11	10	25	15	0 1
1	24 7	14.49	85.8	4 4	4062	1 12 1	12	10	25	15	0 1
1	3×10	1.1.1		1727	4025	1 12 1	12	10		15	01
1		10.70 I	83.8	1000			12	10	25	1 13 1	υ.
	4× 3	11.22	76.3	1999	3862	1 25 1	15		40	141	0
	4× 4	11.22	75.8	1625	3237	1 25 1		0	19		0 1
1	4× 5	12.12		1591	3196	23	15	0	22	13	0 1
1	4× 6	12.45	75.1	1451	3145	1 22 1	14	10	25	15	0 1
1	4× 7	13.33	78.9	1406	1 3447	1 17 1	13	10	25	15	
	40 1	13.66	79.8	1375	3526		15	10	25	15	0
1	41 0 1	14.74 I	80.6	1290	1 3590	15	15	10	25	13	0
1	4× 9 1 4×10 1	15.57 I	80.0	1225	3542		15	10	25	14	0
1	4×10				. 0042	15	15	10	25	15 I	0
	5× 3 1	10.87	89.4	2351	1 4294						<b>•</b> •
1		11.44	8i.i	1835	1 3635	25 1	15	0	16	10	8 1
1	5 1	12.67 I	75.9	1649	1 3208	25	15	0	18		8
1		13.07	72.7	1497	2957	25 1	15	11	23	13	8
1	- 1	13.84 I	74.0	1440	3061	25	15	10	24	14 I	8
1	- 1	13.96 I	75.6	1447	3206	22	15	10	25 I	15 I	8
1	1	14.59	79.0 1	1451		18	15	10	25 I	13	8 - 1
1	5× 9	15.39	78.3		3460	15	15 I	10	25 I	13 I	8
1	5×10	10.07		1000	1 3405	15	15	10	25 I	12 I	8 1
	6x 3	10.76 l	87.5	2127	1 4400						
1		11.62	80.4	1677	4189	25	15 I	0	15 I	9	8
1	6x 4	12.80 I	75.6	1553	3576	25	15 I	0	17 I	91	8
1	6x 5	13.33 I	72.0	1411	1 3185	25	15 I	10	21 l	13 I	8 1
1	6x 6	13.35 I	70.8		2908	25	15 I	10	23 I	14 I	8 I
1	6x 7	14.08 I	72.8	1318	2818	24	15 I	10	25 I	15 I	8 1
1	6x 8		73.9	1322	2968	20 1	15	10	25 I	13 I	8 I
1	6x 9			1325	3102	171			25 I	14 l	8
I	6x10	15.68 l	74.5	1284	1 3098	1 16 1	15	10	25 I	15 I	8 I
	- 1		90.2 I	OAFE				-			
	7x 3					1 25 1	15				
	7x 4		83.4		1 3827		15				
	7x 5		78.1			25	15				
	7x 6		74.7		3112		15				
	7x 7		71.0			25	15	1.1.1 M. 1.1.			
1	7x 8	14.68	68.8		2669	State of the state	15				8 I
		15.57	70.4			22	15				
1	7×10	15.75 I	71.9	1271	1 2958	18	15	10	25	13	8 1
				1015	1						
	8x 3	207. 00105 KINENDOPIEM F.	87.8 1		4402		15		12	-	
	8x 4		88.4		1 3832		15			10	
	8x 5		78.3			1 25 1	15			11	8 1
	8x 6		74.7		3111		15			11	8 1
	8x 7		71.2			1 25 1	15			13	8 1
	8x 8		68.5 I		2643	25	15			14	8
	8x 9 1		68.0			24 1	15			151	8 1
I	8x10	16.20	70.3	1189	2777	20 1	15	1 10,	25	13	8
									5		

P		150	
9× 4   12-51 9× 4   13-28 9× 5   14-03 9× 5   14-34 9× 6   15-05 9× 7   15-56 9× 8   16-04 9× 9   16-70	91.3   1855   85.2   1499   82.0   1473   76.5   1384   72.8   1310   69.9   1229   67.3   1154   66.3   1091	4546       25       15       0       10       9       8         3971       25       15       0       12       9       8         3546       25       15       0       12       9       8         3546       25       15       10       15       11       8         3253       25       15       10       17       10       8         2965       25       15       10       20       12       8         2752       25       15       10       22       13       8         2559       25       15       10       25       13       8         2488       25       15       10       25       15       8	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	91.0   1795   85.2   1432   80.3   1425   76.6   1348   72.9   1284   70.2   1209   72.6   1139   65.4   1076	4514       25       15       0       10       8       8         3972       25       15       0       11       9       8         3549       25       15       10       14       11       8         3262       25       15       10       14       11       8         2974       25       15       10       16       10       8         2768       25       15       10       17       12       8         2583       25       15       10       21       12       8         2583       25       15       10       23       13       8         2427       25       15       10       25       14       8	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	91.8   1769   85.9   1419   81.4   1414   77.7   1350   74.3   1289   71.5   1220   68.6   1155   66.6   1095	4594       25       15       0       9       8       8         4058       25       15       0       10       9       8         3638       25       15       0       10       9       8         3638       25       15       10       13       10       8         3355       25       15       10       15       9       8         3076       25       15       10       17       11       8         1264       25       15       10       17       11       8         2654       25       15       10       22       12       8         2509       25       15       10       23       13       8	

•

.

 $\sim 2$ 

9

-

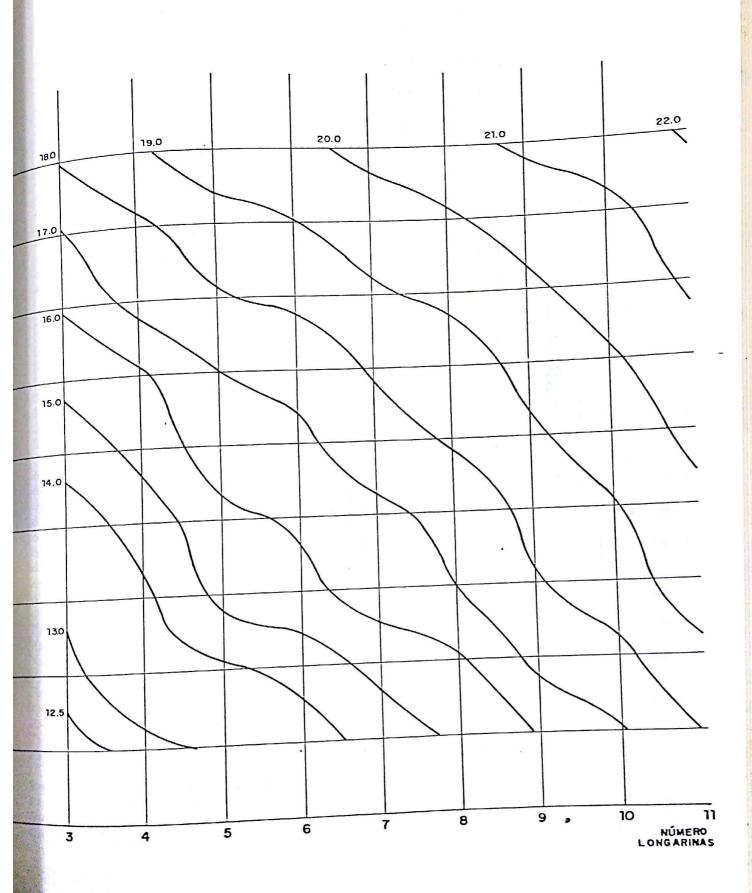
130

÷

### TABELA (2)

PAINEL 875 X 1000

Me15	CAO PELAS S ALTURAS INTERNAS	ORDENA Menore Concre (M**3)	CAO PELOS S VOL. DE TO	ORDENA MENORE DE FOR (M**2)		GR IN	ELHAS DICADAS
(Cm)	ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL
N N N N N N N N N N N N N N N N N N N	ALT 4363689234802590678899903577166689356778.3390.3480.346	3 × 3 1   3 × 3 3   3 + 4 + 4 + 5 × 5 × 5 × 5 × 5 × 5 × 5 × 5 × 5 × 5	10.23 10.70 10.96 11.06 11.22 11.44 11.44 11.44 11.62 11.65 12.15 12.15 12.15 12.15 12.25 12.90 12.90 12.90 12.90 12.90 13.07 13.28 13.33 13.48 13.53 13.66 13.53 13.66 13.72 13.84 13.96 14.03 14.06 14.29 14.34 14.48 14.49 14.49 14.68	3 4 3 4 3 5 4 5 6 3 4 5 6 5 6 3 7 6 4 7 5 7 8 6 3 7 4 8 5 7 8 9 6 8 7 3 9 8 4 8 1 9 5 6 9 8 3 7 4 7 5 7 8 6 8 5 8 7 4 3 8 6 8 9 4 7 9 8 3 5 9 9 6 4 0 9 10 x 19 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	119.36 124.97 125.36 132.33 145.55 147.54 148.41 153.37 160.23 161.73 162.44 163.00 166.44 172.48 175.58 179.92 180.64 183.63 185.84 185.84 194.37 196.15 196.41 197.56 203.94 208.87 209.25 209.70 213.06 215.65 215.65 215.72 216.02 219.04 219.19 221.28 232.45 233.97 233.94 233.97 233.97 233.86 233.97 233.97 233.86 233.97 234.26 234.27 234.27 234.27	ORDEM ( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 10) ( 11) ( 12) ( 13) ( 14) ( 15) ( 14) ( 15) ( 16) ( 17) ( 18) ( 17) ( 18) ( 12) ( 12) ( 12) ( 13) ( 12) ( 12) ( 13) ( 12) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 22) ( 23) ( 32) ( 3	434563437345657648745859669705874019861509 XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX
5x 4	81.1	10x 6	14.75	4×10	238.75		



PAINEL 1000 x 1000

TABELA (1)

PAINEL 1000 X 1000

- NL	v.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
NT 3 4 1 3 × 5 6 1 3 × 5 6 7 3 × 5 6 7 3 × 7 8 3 × 10 1 3 × 10 1 3 × 11	12.16 12.82 13.10 13.51 14.33 15.25 16.06 16.95 18.04	103.0 91.6 95.3 94.2 97.5 97.3 98.8 98.8 98.2 98.8	3120   2464   2638   2360   2203   2020   1968   1930   1960	4690   4324   4932   4821   5147   5115   5271   5215   5275	21   22   18   17   14   12   11   11   11	15     14     11     10     10     12     11     11	0   0   10   10   10   10   10   10   10	21 24 25 25 25 25 25 25 25 25	15     15	0   0   0   0   0   0   0   0
4× 3   4× 4   4× 5   4× 5   4× 6   4× 7   4× 8   4× 9   4×10 4×11	12.82 13.61 13.77 14.38 15.35 15.86 17.32 17.82 18.78	91.6         82.0         87.7         87.1         91.2         91.1         93.1         92.5         93.0	2464   1853   2044   1842   1724   1570   1611   1582   1552	4324   3704   4207   4160   4525   4553   4553   4639   4597   4703	24   25   20   19   15   13   13   13   12	15     15     11     11     12     12     13     13     12	0   0   10   10   10   10   10   10   10	22 25 25 25 25 25 25 25 25 25	14     15	0   0   0   0   0   0   0
5×3 5×4 5×5 5×6 5×6 5×7 5×8 5×8 5×9 5×10 5×11	13.10   13.77   15.33   15.74   16.52   16.99   17.94   18.45   19.72	95.3         87.7         82.4         82.0         85.1         85.5         87.7         87.7         87.8	2044   1880   1748   1712   1610   1698   1615	4207   3744   3713	25   25   25   23   19   17   15   14   15	15     15     15     15     15     15     14     14     15	0   10   10   10   10   10   10   10	18 20 25 25 25 25 25 25 25 25	11     15	10   10   10   10   10   10   10   10
6x10	17.28   18.23   18.96	81.7   84.0   84.4	1842   1748   1591   1606   1539	3683   3871   3902	25   25   25   25   21   20   17   15   14	15   15   15   15   14   13   14   15   14	10     10     10	25 25 25	10     11     15   :	
7x 4   7x 5   7x 6   7x 7   7x 8   7x 9   7x10	1 16.52	91.2   85.4   81.6   77.6   77.9   80.6	i   1712	4525   4011   3677   3344   3368   3543   3567	25   25   25   25   23   23   20	15   15   14	0   10   10   10   10   10   10	15 19 21 25 25 25 25 25 25	10   12   15   14   15   15   15   15   15	1 10 1
1 8x 5	15.25   15.86   16.99   17.28	91.	i   1570 5   1610	4553   4033		15   15	0   10	12   13   17   20	12   15	10     10

-

8× 8 8× 9 8× 9 8×10 8×11 8×11	18.09 18.51 19.24 19.85 20.69	77.9   75.1   76.9   77.6   79.2   98.8	1476   1380   1404   1392   1405   1968	3368   3140   3285   3345   3455	25   25   23   20   18	15   15   14   15   15	10 10 10 10 10	23   25   25   25	15 15 15 15 15	10 10 10 10 10	
9× 3 9× 5 9× 5 9× 6 9× 7 9× 8 9× 9 9× 9 9×10 9×11	17.32 17.94 18.23 18.85 19.24 19.79 20.43 21.12	93.1   87.7   84.0   80.0   76.9   74.2   74.4   76.5	1611   1698   1532   1493   1404   1334   1318   1349	5271   4639   4202   3871   3543   3285   3073   3091   3256	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0 10 10 10 10 10 10	11   13   15   17   20   23   25	11 13 14 14 15 14 15 15	10 10 10 10 10 10 10	
10× 3 10× 4 10× 5 10× 6 10× 7 10× 7 10× 8 10× 9 10×10 10×11	16.95     17.82     18.45     18.96     19.42     19.85     20.43     20.75     21.54	98.2   92.5   87.7   84.4   80.4   77.6   74.4   72.3   73.7	1930   1582   1615   1550   1444   1392   1318   1255   1280	5215   4597   4168   3902   3567   3345   3091   2930   3033	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	10 0 10 10 10 10 10 10 10	25   11   13   14   15   17   20   24   25   25	15 11 13 14 15 14 15 15 15	10 10 10 10 10 10 10 10 10	
ii× 3   ii× 4   ii× 5   ii× 6   ii× 7   ii× 8   ii× 9   ii×i0   ii×11	18.04     18.78     19.72     19.73     20.27     20.69     21.12     21.54     22.07	98.8   93.0   87.8   85.6   82.1   79.2   76.5   73.7   71.9	1960   1552   1586   1487   1509   1405   1349   1280   1236	5275   4703   4222   4005   3703   3455   3256   3033   2899	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0 10 10 10 10 10	11   12   15   14   16   18   21   23   25	11 12 15 14 15 15 14 15 15	10 10 10 10 10 10 10 10	

•

-

2

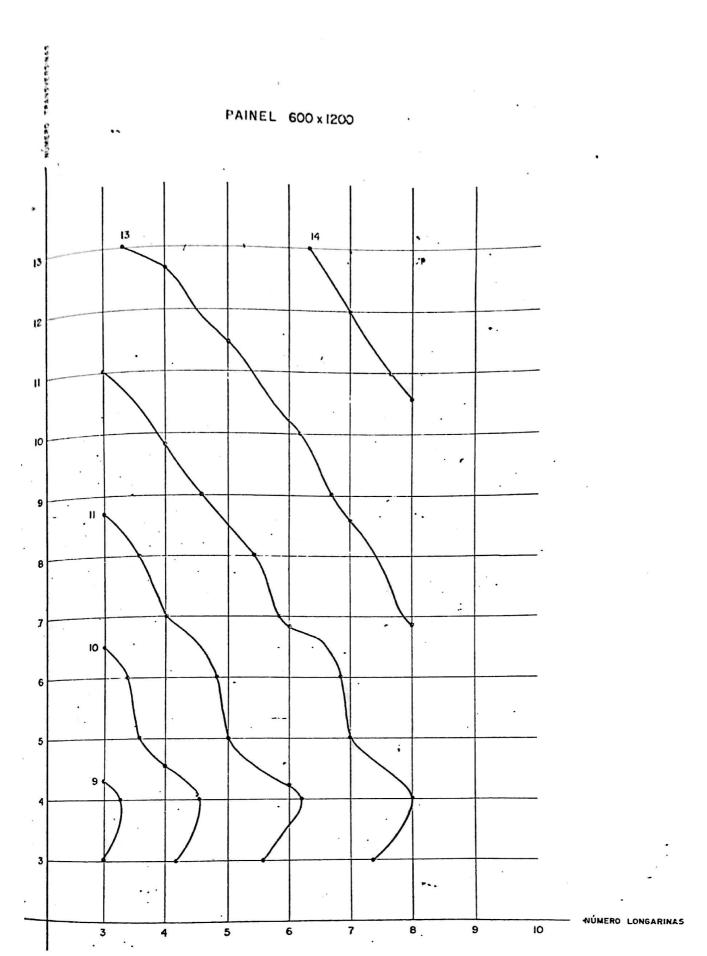
TABELA (2)

# PAINEL 1000 X 1000

....

						<b>,</b>	
1	ACAO PELAS ES ALTURAS INTERNAS	ORDENA	CAO PELOS				
	ACAO PELAS ES ALTURAS INTERNAS	MENORE	CHO PELOS	00000			
I N	ALTURAS	CANCE	S VOL. DE	ORDEN	ACAO PELAS	GP	ELHAS
ROLAR	ES TERNAS	CONGRE	.10		" IS ODEAN		DICADAS
1 AVG	INICA	(M**3)		DE FOI	RMA	IN	DICADAS
TELD	ACAN ALTURAS ES ALTURAS INTERNAS			(1442)	<b>N</b>		
(Cm)	-	NTXNL	Ue		/		
	ALT		V.C.	NTXNL			
NL		54 5 L	1.45	A PARL	A.F.	ORDEM	NT X NL
NTNNL	71.9	Зх З І	12.16	()			
	72.3	3x 4	12.82	Зх З	139.00	( 1)	3 X 4
11811	73.7	4x 3	12.82	3× 4	145.74	(2)	4 X 3
	73.7	5x 3	13.10	4× 3	145.74	(3)	4 X 4
	13.7	3× 5	13.10	424 4	151.20		100 IC. 100 IC
	74-2	3× 6 1	13.51	5× 3	169.88	( 4)	
	74.4	6x 3 1	10.01	3x 5		(5)	4 X 5
est0	74-4		13.51	4× 5	169-88	( 6)	4 X 6
AN	75.1	4% 4	13.61	5× 4	177-16	(7)	6 X 4
BX B	76.5	5x 4	13.77		177.16	(8)	5 X 5
UN 9	76.5	4x 5	13.77		187.46	( 9)	7 X 4
9:11	76.9	7× 3	14.33	6x 3	187.46	(10)	4 X 7
8	76.9	3x 7	14.33	5× 5	187.80	(11)	6 X 5
1 0	70.7	4× 6 1	14.38	6x 4	194.20	(12)	5 X 6
0,0	77-6	6x 4 1	14.38	4× 6	194.20	(13)	8 X 4
100 7	77-6	3× 8 1		5x 6	203.50	(14)	4 X 8
	77.6		15.25	6x 5	203.50	(15)	6 X 6
8×10	77.9		15.25	6% 6	211.68	(16)	5 X 7
7× 8	77.9	5x 5	15.33	7 % 3	213.30		7 X 5
8× 7	78.2	7× 4	15.35	3× 7		(17)	
6× 6	79.2	4x 7	15.35	4x 7	213.30	(18)	7 X 6
IIX B	79.2	6x 5	15.74	7× 4	221.04	(19)	6 X 7
8%11	80.0	5× 6	15.74		221.04	(20)	5 X 8
9× 7	80.0	8× 4	15.86	7x 5	227.54	(21)	8 X 5
1× 9	80.4	4× 8 1	15.86	5x 7	227.54	(22)	8 X 6
7×10		9×31	16.06	3× 8	233.36	(23)	6 X 8
10× 7	80.4	3x 9		8× 3	233.36	(24)	7 X 7
7x 6	1 81-6		16.06	7x 6	236.16	(25)	10 X 4
6x 7	81.6	6x 6	16-14	6x 7	236.16	(26)	4 X 10
6x B	81.7	5x 7	16.52	8× 4	239.64	(27)	9 X 5
8x 6	81.7	7x 5	16.52	4× 8	239.64	(28)	5 X 9
4× 4	1. 82.0	7x 6	16.78	7x 7	243.28	(29)	7 X 8
5x 6	82.0	6x 7	16.78	5x 8	246.20	(30)	8 X 7
6x 5	82.0	3x10	16.95	8× 5		(31)	9 X 6
iix 7	in a second s	10× 3		8× 6		(32)	6 X 9
7x11	82.1	5x 8 1		6× 8	253.36	(33)	10 X 5
5x 5	A 10000000 10	8x 5	A CAL REAL REAL REAL	9× 3	257.02	(34)	5 X 10
9x 6	• XN1000 HLVD 500	8x 6 I	Contractory and the second		257.02	(35)	8 X 8
a second s		6x 8		8x 7	260.30	(36)	4 X 11
6x 9		9x 4 1	17.32	7× 8	260.30	(37)	11 X 4
10x 6	84-4				And a second second second		
6x10	84.4	4× 9				(38)	
5x 7		7× 7		9× 4	264.26	(39)	
7x 5	85.1	10× 4	17.82	8× 8	268.32	(40)	10 X 6
8x 5		4×10	17.82	9× 5	269.86	(41)	6 X 10
5x 8	85.5	9× 5	17.94	5x 9	269.86	(42)	8 X 9
lix 6	85.6	5× 9	17.94	3×10	1 276.22	(43)	9X8
6xii		11× 3	18.04	10× 3	276.22	(44)	7 X 10
4x 6		3×11	18.04	9× 6	277.20	(45)	10 X 7
6x 4			18.09		277.20	(46)	11 X 5
9x 5		7× 8		10× 4	282.20	(47)	5 X 11
5x10		8× 7	18.09	4×10	282.20	- 1888 <b>-</b>	
5x 9		9x 6	18.23				
	87.7	6x 9	18.23	9× 7	200100		

5 1	87.7	10x 5	18.45		
107 . 1	87.7	5×10	18.45	7x 9	202 00
5× - 1	87.7	8× 8	10.45	5×10	283.00
AN D	87.8	4×11	18.51	10× 5	288.20
11× 5	87.8	11× 4	18.78	9× 8	288.20
5×11	91.1	7x 9	18.78	8x 9	289.86
88 7 3	91.1	9x 7	18.85		289.86
AXB	91.2		18.85	10× 6	296.08
AX 7		10× 6	18.96	6×10	296.08
7× 4	91.2	6×10	18.96	9× 9	297.12
3× 4	91.6	8× 9	19.24	11×3	298.54
4× 3	91.6	9× 8	19.24	3×11	298.54
10× 4	92.5	7×10	19.42	10x 7	300.96
4×10	92.5	10x 7	19.42	7×10	300.96
4 4	93.0	11× 5	19.72	4×11	302.80
110	93.0	5×11	19.72	11×4	302.80
4x11 0x 4	93.1	6×11	19.73	11× 5	307.46
	93.1	11× 6	19 70	5xii	307.46
41.	94.2	9× 9	19.73	8×10	308.36
3× 6	94.2	10× 8	19.79	10× 8	308.36
6x 3	95.3	8×10	19.85	10× 9	313.52
3× 5	1 95.3	11x 7	19.85	9×10	313.52
5× 3	97.3	7×11	20.27	6×11	317.64
3× 8	1 97.3		20.27	11x 6	317.64
8× 3		10× 9	20.43	10×10	321.20
3× 7	97.5	9×10	20.43	11x 7	323.76
7× 3	97.5	8×11	20.69	7x11	323.76
3×10	98.2	11× 8	20.69	8x11	330.56
10× 3	98.2	10×10	20.75	iix 8	330.56
iix 3	98.8	11x 9	21.12	11x 9	337.00
9× 3	98.8	9×11	21.12	9×11	337.00
3×11	98.8	10×11	21.54	10×11	342.14
3x 9	98.8	11×10	21.54	11×10	342.14
3× 3	1 103.0	iixii	22.07	iixii	350.36
-					276-20



E.

TABELA (1)

PAINEL

									- 1	1E	EL														
		NL				c.							600	8											
	NT	I Cha		5	• •	с.		ALT							×		1:	20	20						
	3×	3	1	Q	. 0	•					Mfi		M.=												
	3×	4	i i		- 8			88.	7 1	~			MFe		1										
	3×	5	i i	10	- 0	2		80.	6 1	e e	190	1	4000		-		L2	L	.3	Ti					
	38	6	i	11			!	16.	6 1	1	811	i	4305		25 1							Τ2		тз	
	3× 3×	7	i	11				/3.	0 1	1	605	i	3590		25		15		0 1	11	1				
		8	i	12			!	69.	9 1	1	455	1	3261 2978		25		15		0 1	13		11 10	-	0	1
	3х	0		10	- 3	3		67.	0 1	1	329	1	2748		25 1		15   15		0 1	16		13	1	0	!
		З	Ĩ	0	.7					1	255	1	25.40		25 i		15		0	17		13	÷	0 0	1
	4× 4×		÷		.5		!	83.	3 1		0-		-542		25		15		0 1	19		14	i	ő	1
	4× 4×		÷		.3		!	16.	0 1		953	1	3824				-0 1	1	0	21	- 1		i	ŏ	i
	4×		i		.8		1	12.	3 1	4	589	1	3211		25		15		<u> </u>					-	ċ
	4×		÷		.4		1	68.	7 1	4	410	1	2924		25		15		0			8	1	0	1
	4×		1		- 5		!	65.	9 1		285	1	2663		25		15 j					8	I	0	T
	42	0	'	11	- 7	6	1	63.	3 i		174	1	2464		25		15 j		0			10	I	0	1
	5×	: З	1	c	) =						083	I	5583		25		15		0	17 19	-	10	1	0	I
	5×		i		).:		!	89.	1	:	2125				25		15		0			11 11	1	0	1
	5>		i				1	8í.	6 1	Ì	1726	1	4338	1	25				-	~ 1	1	11	ł	0	1
	5>		i				1	77.	0 1		1587	1	3676		25   25		15		0	9	1	8	I	8	1
	5)		i		2.0		1	73.	4		1446	1	3294		25		15		0	10		8	i	8	÷
	5)		i	12	2	44	1	70.	2		1329		3011		25		15   15		0	13		8	i	8	i
						.0	1	67.	5		1227	i	2768		25		15		0 1	14		8	I	8	i
	6;	к З	1	ç	7.	69	1	07	_			•	2573	I	25		15		0	16		8	1	8	ł
	6:				0.		i	87. 80.	5		1989	1	4190		_					17	1	8	I	8	I
	6	x 5	1		i .		Î.	75.	.ა ი		1620	1	3568		25		15		0 1	ε	1	8	T	~	
	6	x 6	- 1	1	i .	57	Ì	72	.0 う		1500	1	3200		25 25		15		0 1	5		8	i		
	6					09	1	69	2	1	1372	1	2930		25		15		0 1	12	: İ	8	i	8	i
	6	× 8	3	1	2.	59	1	66	.4	i	1266	1	2695		25		15   15		0 1	13	1	8	i	8	i
											1173	1	2498				15		0 1			8	1	8	i
	<b>7</b>	хЗ				31	1	89	.3	I	2093						10 1		0	17		8	T	8	1
		x 4				99	1	82	<b>.</b> 1	3	1686	+	4355	1	25	1	15		0	ε	1	~		_	
	•	x 5				62	1	77	.5		1559	÷	3718 3339	ļ	25	1	15	I	0	8		8 8		8	1
		×ć				09	1	74			1428	i	3060	1		!	15	1 1	10	ii		8	i	8 8	1
		× 7 × 8				62	-	70		L	1319	i	2817	1	25 25	1	15		10	12	1	8	i	8	i
	1 /	xc	2 1	1	J.	06	1	68	-2	1	1223	I	2622	i	25	1	15		10 1	14	F F	8	•	8	
	េខ	x 3	3	1	0	63	i	00	2										10	15	;	8	I	8	1
		x				26			.3 .2		2041			1	25	L	15	I	0		8 1	~		_	
		x t				80			.9		1645	ļ	3643	1	25	1	15	I	ø	2	3 1	8	1	8 8	
		3x d				26			.5		1512 1389			1	25		15	1	10		5 1	8	i	8	
	1 8	3x D	7			78			.3				3016 2779	1	25				10	1 11	1	8	i	8	
	1 8	3x 8	В			28			.6		1195	i	2579	1					10		3 1	8	1	8	
												•	20//	•	εJ	1	15		10	1 15	5	8	I	8	I
		7x 3				.16			.2		2102	I	4345	1	25	1	15	1	0	1	3 1	8	1	-	
		7× -				.74			.9		1697	- 1	3698	1	25			i	õ		Ξi	1000	-	8 8	
		7x :				.19			.7		1544					i	15	1	10		7 i			8	
		7× 7×				.64				Ļ	1415					1			10.0	1 1	0 1		i	8	
		9x				.16			.0		1311 1219				25					1 1:			I		I
	•		0			.01		00	.3	1	1217	1	2631	1	25	1	15	1	10	1	4	8	I	8	I
	1 1	0x	З	1 3	11.	.52	1	88	.6	1	2076	1	4296	1	25	I	15	1	0	1	3	8	I	8	I
	1 1	0×	4			.06		81	.3	1	1675		3651	1	25	Ì	15	1		3 1	ві			8	
	1			1 :	12	. 49	1	77	.2	1	1523		3309			1					7			8	1
	11					.91			3.7		1395			1		ļ	15		10	1 1			1	8	
		0×				- 41				1	1291			1	25 25	1	15 15		10 10	1   1		8	1	8 8	
a description of	11	0×	R	1 :	13	. 82	2 1	67	.9	1	1197		2602	I	εJ	1	10	'	10			5		0	1
1																									

		140	
3   12.02   11× 4   12.51   11× 5   12.84   11× 6   13.25   11× 7   13.74   11× 8   14.14	87.2   2121   81.7   1714   77.7   1544   74.1   1414   71.0   1308   68.3   1212	4345       1       25       1         3684       1       25       1         3345       1       25       1         3067       1       25       1         2827       1       25       1         2631       1       25       1	8       8       8       8       8         8       8       8       8       8         9       8       8       8       8         11       8       8       8       8         12       8       8       8       8
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	88.8   2106   81.4   1703   77.3   1535   73.8   1403   70.7   1297   68.0   1202	4314               25                 3657               25                 3319               25                 3042               25                 2805               25                 2611               25	8   8   8   8   8   8   8   8   8   9   8   8   11   8   8   12   8   8
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	89.2   2137   81.7   1731   77.5   1560   74.1   1419   70.9   1307   68.2   1217	4342   25   3675   25   3338   25   3065   25   2821   25   2639   25	8   8   8   8   8   8   8   8   8   8   8

.

-

-

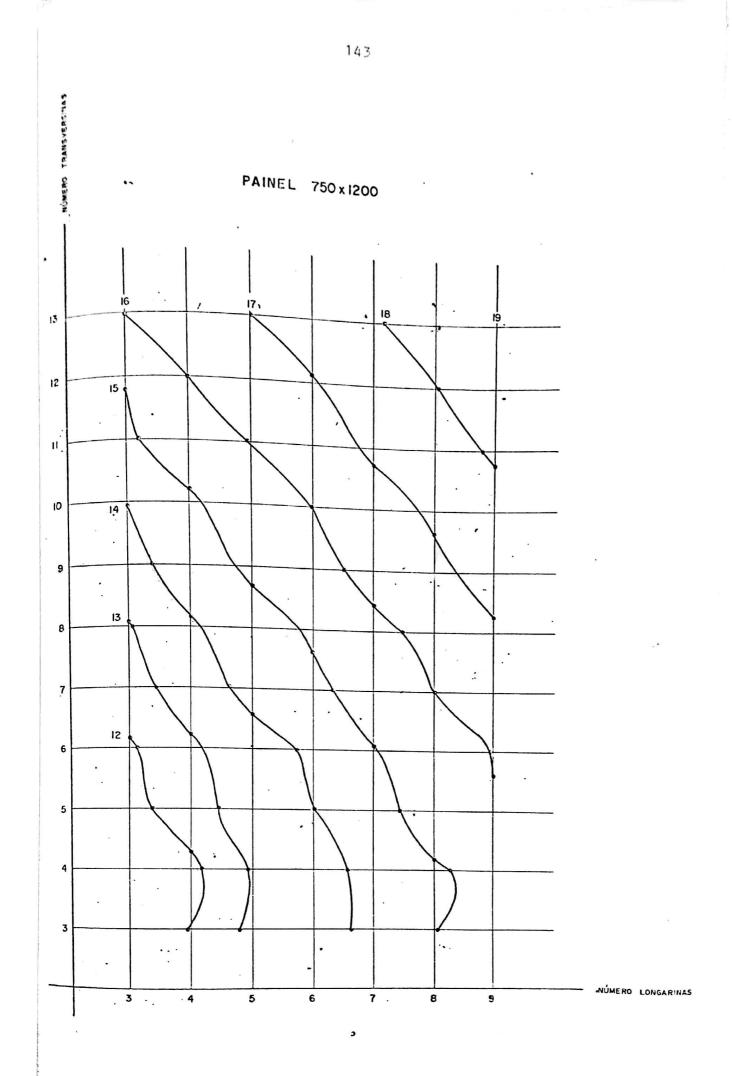
### TABELA (2)

# PAINEL 600 X 1200

TEIS	CAO PELAS S ALTURAS INTERNAS	ORDENA MENORE Concre (M**3)	CAO PELOS S VOL. DE TO		CAO PELAS S AREAS MA	GR IN	ELHAS DICADAS	
(Lat	ALT	NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL	
Bx 4	74.2   75.8   76.0   76.6   76.9   77.0   77.2   77.3   77.5   77.5   77.7   77.7	4 3 5 4 6 3 7 5 4 6 8 3 4 7 5 6 9 3 8 5 4 0 6 7 9 8 3 4 5 1 0 7 6 9 8 3 2 5 0 1 6 7 9 8 1 2 3 0 7 3 6 5 4 5 7 8 7 3 4 6 7 5 6 8 3 8 5 4 8 7 6 7 5 4 3 6 8 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	12.06 12.09 12.09 12.19 12.26 12.33 12.39 12.46 12.49 12.51 12.59 12.62 12.62 12.62 12.64 12.78 12.84 12.85 12.87 12.87 12.91	3 4 4 3 5 5 3 4 6 7 5 3 4 8 6 7 5 8 4 3 6 9 7 5 9 8 0 6 7 5 8 x x x x x x x x x x x x x x x x x x	186.60 188.16 191.58 193.61 196.20 196.60 197.26 198.65 199.30 204.76 205.20 206.83 207.14 208.97 210.43 214.32 215.21 216.08	(1) (2) (3) (4) (5) (6) (10) (11) (12) (22) (22) (22) (22) (22) (22) (23) (32)	4 3 5 4 6 3 4 5 6 3 8 5 4 6 7 8 3 4 5 0 7 6 9 8 3 5 0 6 7 9 8 1 2 0 7 2 9 1 X X X X X X X X X X X X X X X X X X X	

1	42
---	----

.....



and the second second second second second second second second second second second second second second second

TABELA (1)

# PAINEL 750 X 1200

-

		PAIN		104	/ / /					
			N CI		Li	L2	L3	Ti	T2	т3
	V.C. 11.22   12.04   13.24	ALT 99.5   89.5   85.7	MfI 2802   2357   2037	MFe 5349   4394   4033	25   25   25	15   15   15   15	0   0   10   10	14   17   20   21	13   11   15   15   15	0   0   0
3× 6 3× 7 3× 7	13.75   14.14   14.95   15.81	81.7   79.4   77.0   79.6	1902   1855   1681   1590	3680   3515   3297   3554	25   25   24   18	12   14   15	10   10   11   0	24   25   25   14	15   14   10	0   0   0
4× 3   4× 4   4× 5   4× 6   4× 7   4× 8	11.07   11.77   13.07   13.53   14.33   14.33   14.92   15.20	93.6   85.0   80.9   77.1   73.9   72.8   75.6	2482   2030   1790   1621   1482   1394   1431	4760   3971   3616   3306   3048   2962   3229	25   25   25   25   25   25   24   19	15   15   15   15   15   15   15   15	0   10   10   10   10   10	16   20   21   24   25   25	9   12   12   13   13   11	8   8
4× 7 5× 3   5× 4   5× 5   5× 6   5× 7   5× 8	11.63   12.62   13.47   13.97   14.76   15.33   15.97	100.0   91.5   86.1   82.1   78.2   75.1   72.2	2698   2187   2018   1832   1685   1553   1438	5402   4565   4069   3717   3394   3141   2919	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10   10	11   13   16   17   20   22   25	8   9   9   10   10   10	8   8   8   8
5×9 6×3 6×4 6×5 6×6 6×6 6×7 6×8 6×8	11.89   12.86   13.57   14.16   14.97   15.40   16.02	98.4   90.4   85.2   81.0   77.5   74.4   71.5	2486   2027   1889   1736   1605   1483   1379	5238   4457   3984   3626   3314   3086   2864	25   25   25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10   10	10   12   15   17   20   21   24	8   8   8   9   9   9	8   8   8   8   8   8
6x 9 1 7x 3 1 7x 4 1 7x 5 1 7x 6 1 7x 7 1 7x 8 1 7x 9 1	12.61   13.49   14.31   14.82   15.41   15.99   16.61	87.4   83.5   79.9   76.7	1787   1658   1542	4188   3839   3532   3274	25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10   10	9   10   14   15   17   19   22	8   8   8   8   8   8   8	8   8   8   8   8   8   8
1 8x 3 1 1 8x 4 1 1 8x 5 1 1 8x 6 1 1 8x 7 1	12.95 13.91 14.61 15.11 15.77 16.25 16.87	92.1   87.0   83.1   79.3   76.4	1989   1874   1732   1617   1506	4144   3804   3483   3249	25   25   25   25   25   25	15   15   15   15   15   15   15	10   10   10   10	8   10   13   14   17   18   21	8   8   8   8   8   8   8	8   8   8   8   8   8   8
1 9× 5 1 1 9× 6 1	14.50 15.19 15.67 16.33	93.3   88.1   84.2   80.4	2016 1901 1758 1644	4732 4245 3896 3570	25 I	15   15   15   15   15   15	0   10   10   10	8   9   12   13   17   17	8   8   8   8   8   8	8   8   8   8   8

9× 9 | 17-35 | 74-6 | 1436 | 3108 | 25 | 15 | 10 | 19 | 8 1 8 1 10× 3 | 14.02 100.3 | 2474 | 5436 | 25 | 15 | 1 10× 4 | 14.87 | 93.0 | 1962 | 4708 | 1 8 8 1 8 1 0 1 10× 5 | 15.53 | 87.8 | 1858 | 4222 | 8 1 25 | 15 | 8 1 1 8 0 1 1 8 84.0 | 1725 | 25 | 8 1 15 1 10 1 1 11 10× 6 3880 1 1 1 16.64 1 80.2 | 1617 | 8 25 1 8 1 12 15 1 1 10× 7 10 1 10× B | 17.11 3553 | 25 | 15 | 1 8 77.3 | 1511 | 1 8 1 10 | 15 10× 9 | 17.63 | 3316 | 25 | 15 | 1 74.5 | 1416 | 3094 | 25 | 15 | 8 8 1 1 10 | 16 1 8 8 1 10 | 18 1 11× 3 | 14-89 | 100.9 | 2533 | 5496 | 25 | 15 | 1 8 8 1 | 15.49 0 1 2009 | 4738 | 25 | 15 8 1 ii× 4 1 11: 5 | 16.04 8 8 1 8 1 1 88.5 | 1878 | 4284 | 25 1 Ø 1 11× 6 | 16.51 | 1 8 8 1 | 1743 | 3936 | 1 15 1 10 1 10 1 84.7 11× 7 | 17-14 | 1 8 25 8 1 1 15 1 10 1 11 ۱ | 1635 | 3607 | 25 80.8 8 1 11× 8 | 17.59 | 77.9 | 1527 | 3364 | 25 1 15 1 1 8 - 1 10 1 14 1 11× 9 | 18.12 | 8 1 15 1 8 1 75.1 | 1435 | 3145 | 25 15 1 10 | 1 8 1 8 1 15 1 1 10 1 17 12× 3 | 15.43 | 100.4 | 2519 | 5455 | 25 | 15 | 8 1 12× 4 | 15.98 | 8 | 0 1 R 1 93.0 | 2008 | 4713 | 25 1 8 8 1 12× 5 | 16.51 | 1 15 1 0 1 8 1 88.2 | 1867 | 4250 | 25 1 8 8 1 10 1 15 1 10 | 1 12× 6 | 16.94 84.3 | 1731 | 3906 | 25 1 1 8 1 8 1 15 1 12× 7 | 17.47 1 10 1 11 | 1618 | 3600 | 25 1 80.7 8 1 1 15 10 | 8 | 12× 8 | 17.98 | 1 13 1 77.6 | 1517 | 3346 | 25 | 15 | 10 | 15 1 8 8 1 - 1 12× 9 | 18.51 | 74.9 | 1425 | 3128 | 25 | 15 | 10 | 17 1 8 1 8 1 13× 3 | 16.08 | 100-8 | 2555 | 5476 | 25 | 15 | 8 1 8 1 8 1 0 1 13× 4 | 16.58 93.2 | 2048 | 4736 | 25 1 8 1 8 1 1 15 0 - 1 8 1 1 13× 5 | 17.00 88-8 | 1885 | 4299 | 25 1 8 1 8 1 9 - 1 1 15 1 10 1 13× 6 | 17.39 84.7 | 1744 | 3941 | 25 1 8 1 8 | 10 1 15 - 1 1 10 13× 7 | 17.92 | 81.2 | 1631 | 3636 | 25 8 | 8 1 1 1 15 12 10 | 13× 8 | 18.46 | 78.2 | 1533 | 3387 | 8 1 8 1 | 15 25 - 1 1 10 | 14 13× 9 | 18.99 |

75.5 | 1444 | 3171 | 25 | 15

.

,

•

8 1

8 1

1

16

10 |

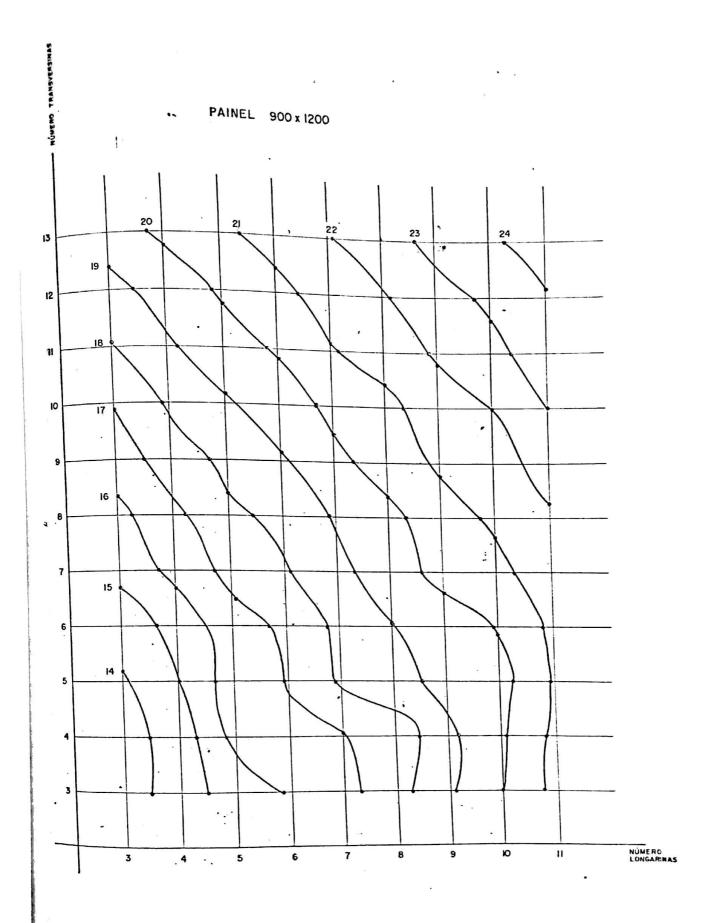
# TABELA (2)

PAINEL 750 X 1200

1								
		ACAO PELAS	ORDENA	CAO PELOS				
		ACAO PELAS ES ALTURAS INTERNAS	MENORE	S VOL. DE	ORDEN			
1	APDEN	ES ALTURAS	CONCRE	TO VOL. DE	MENOD	ACAO PELAS	GF	RELHAS
	CNOK	INTERNAS	(M**3)		DE	ES AREAS	<b>1</b> I	DICADAS
	ME15		(116 83)		DE FO	RMA		
L	(Cm)		MT		(H**2	)		
		ALT	NTXNL	V.C.	1			
	ITANL				NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL
	11.	71.5	4x 3	11.07				
	. 9	72.2	3x 3		3× 3	131-19	( i)	4 X 4
	5% 9	72.8	5x 3	11.63	4× 3	138.85	(2)	3 X 4
L	5% 8	73.5	4x 4	11.77	3× 4	143.07	(3)	5 X · 4
I	4% 9	73.7	6x 3		4× 4	149.85	(4)	6 X 4
	6× 9	73.9	3x 4	12.04	3x 5	1 160.83	(5)	4 X 5
	7% 7	74.4	7×3	12.61	5x 3	162.15	( 6)	3 X 5
L	4× B 6× 0	74.5	5× 4	12.62	4x 5	165.72	(7)	5 X 5
	0× 9	74.6	6x 4	12.86	5× 4	173.72	(8)	7 X 4
	9% 9	74.9	8× 3	12.95	3× 6	174.59	(9)	4 X 6
		75.1	4x 5	13.07	6× 3		(10)	6 X 5
	2× 8 5× 8	75.1	3x 5	13.24	4× 6		(11)	3 X 6
	1× 9	75.5	5x 5		6x 4		(12)	8 X 4
	3% 9		7× 4	13.47	5× 5		(12)	5 X 6
	4× 9	1 75.6	4x 6	13.49	3x 7			3 X 7
	8× 8	76.4	6x 5	13.53	4× 7	191.14	(14)	6 X 6
	7× 8	76.7	9×31	13.57	7× 3		(15) (16)	7 X 5
1000	3× 8	77.0	3x 6 1	13.68	6× 5	198.87	(17)	4 X 7
	4x 6	77.1	8x 4	13.75	5x 6	200.27	(18)	8 X 5
	0× 8	77.3	5x 6	13.91	7× 4	204.93	(19)	-5 X 7
	9× 8	77-4	10x 3	13.97	3× 8	205.19	(20)	7 X 6
	6x 7	77.5	3x 7	14.02	4× 8	207.22	(21)	4 X 8
(5) 100 (1)	2× 8	77.6	6x 6	14-14	8x 3	208.31	(22)	3 X 8
	1x 8	77.9	7x 5	14.16	6x 6	210.39	(23)	6 X 7
	3× 8	78.2   78.2	4x 7 1	14.31	5x 7	212.38	(24)	8 X 6
L	5x 7	1 79.3	9x 4	14.33	7x 5		(25)	9 X 5
L	8x 7	1 79.4	8x 5	14.50	8x 4	217.54	(26)	4 X 9
	3x 7	79.6	5x 7	14.61	6x 7	222.60	(27)	5 X 8
	3x 9	79.9	7x 6	14.76	5x 8	224.37	(28)	6 X 8
	7x 7		10x 4	14.82	9×3		(27)	7 X 7
1	0x 7		10x 4 1		7× 6		(30)	10 X 5
	9x 7		4x 8	14.89	8× 5		(31)	9 X 6
	2x 7   ix 7		3x 8	14.92	3x 9		(32)	8 X 7
	4x 5		6x 7	14.95	4x 9		(33)	3 X 9
	6x 6 1		8x 6	14.97	6x 8		(34)	5 X 9
1000	3x7		9x 5	15.11	9× 4	and the second sec	(35)	7 X 8
10000	3x 6 1			15.19	5x 9	STATES STRATEGICS	(36)	10 X 6
1000	5x 6		4x 9	15.20	10× 3		(37)	6 X 9
100	Bx 6 1		5x 8	15.33	7x 7	Read to the strange stage	(38)	ii X 5
	7x 6		6x 8	15.40	8× 6 1		(37)	8 X 8
	x 6		7x 7	15.41	6x 9		(40)	9X 7
	X 6	84.2	12x 3	15.43	9× 5	8 (TT)	(41)	12 X 5
1	2x 6 1	84 2	11x 4	15.49	10× 4		(42)	11 X 6
1	3×61	84 7	10×5	15.53	8x 7		(43)	7 X 9
1.1	× 6 1	84 7	9× 6	15.67	7× 8		(44)	10 X 7
	X 4 1	95 A	8x 7	15.77	9× 6 1		(45)	9X8
No.	× 5 1	05 0	3x 9	15.81	11×3			
	3×51	OF -	5x 9	15.97	10×51			
	5x51	86.1	12× 4	15.98	7x 9			
		00.1	7× 8	15.99	8x 8	262.97		
2.25								

1	4	7
		1

22	14/	
BX         5         B7.0           7X         5         B7.8           10X         5         B8.1           9X         5         B8.2           12X         5         B8.5           11X         5         B8.8	10x 6   16.01 6x 9   16.02 11x 5   16.04 13x 3   16.08 8x 8   16.25 9x 7   16.33 12x 5   16.51	11x 4   263.87 9x 7   267.46 10x 6   269.46 12x 3   271.91 8x 9   273.21 11x 5   274.43
11x       5       88.8         13x       4       90.4         6x       4       91.5         5x       4       92.1         8x       4       93.0         7x       4       93.0         10x       4       93.0         12x       4       93.2	11x 6   16.51 13x 4   16.58 7x 9   16.61 10x 7   16.64 9x 8   16.80 8x 9   16.87 12x 6   16.94 13x 5   17.00	12x 4   277.38 9x 8   278.15 10x 7   279.19 11x 6   284.67 12x 5   287.40 9x 9   288.40 13x 3   288.64 10x 8   289.87
13× 4       93.3         9× 4       93.4         11× 3       93.4         1× 3       93.4         4× 3       98.4         6× 3       99.5         3× 3       99.9         5× 3       100.0         5× 3       100.3         10× 3       100.4         12× 3       100.7         3× 3       100.8	$10 \times 8$ $17.11$ $11 \times 7$ $17.14$ $9 \times 9$ $17.35$ $13 \times 6$ $17.39$ $12 \times 7$ $17.47$ $11 \times 8$ $17.59$ $10 \times 9$ $17.63$ $13 \times 7$ $17.92$ $12 \times 8$ $17.98$ $11 \times 9$ $18.12$ $13 \times 8$ $18.46$	13x       4       292.51         11x       7       293.66         12x       6       296.68         10x       9       299.67         13x       5       302.97         11x       8       304.05         12x       7       305.89         13x       6       311.13         11x       9       313.58         12x       8       315.22         13x       7       320.26         12x       9       324.65
13× 3   100.9 11× 3   100.9 9× 3   100.9	12x 9   18.51 13x 9   18.99	13x 8   329.63 13x 9   338.81



### TABELA (1)

### PAINEL 900 X 1200

		AL T	NC.					т4	т2	тз
NL	V.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	TÍ		0
× 4 1 1 1 × × × × × × × × × × × × × × ×	13-46   14-65   15-38   16-12   16-71   17-62   18-91   20-00   21-37	112.8   98.6   100.0   93.5   94.9   95.0   97.6 97.3 97.7	2385   2099   2147   2011	6229   5240   4883   4547   4885   4913 5117 5082 5135	25   25   23   23   20   18   15   15   15	15   15   12   13   12   13   15   15   15	0   10   10   10   10   10   10   10	17   20   22   24   25   25   25   25   25	13 13 15 15 15 15 15 14 14	
×11 3 4 5 6 7 8 9 4×10 4×11	13.59 14.51 16.29 16.88 16.97 17.35 18.81 19.88 19.88 121.31	102.3 93.6 89.5 85.2 90.9 92.6 93.5 93.3 93.9	3079     2433     2127     1943     2080     2054     1908     1787     1704	5561 4767 4377 3986 4508 4667 4757 4731 4794	25     25     25     25     18     15   15   15   15	15   15   15   15   15   15   15   15	0   10   10   10   10   10   10   10   1	17   19   23   25   25   25   25   25   25	11 11 15 15 12 10 11 -11 12	
5× 3 5× 5 5× 5 5× 7 5× 7 5× 9 5×10 5×11	13.89   14.95   16.54   17.04   18.12   18.69   19.26   19.63   21.12	109.6   100.4   93.9   89.5   85.5   85.4   88.1   90.5   93.3		6432   5441   4798   4380   4016   4007   4326   4548   4646	25   25   23   19   15	1 15	0 10 10 10 10 10 10 10 10 10		8 11 13 12 11 9 9	8     8     8     8     8     8     8     8
6x 8 6x 9 6x10	14.45   15.35   16.59   17.20   18.24   18.98   19.29   20.06   21.24	82.0   86.0   86.8	188/   1851	3712   4145   4214	25   19   17	15   15   15	10   10   10   10	18   20   23	8   10   10   12   12   12   10   10	
7x 2 7x 5 7x 7 7x 7 7x 8 7x 8 7x 9 7x 9	5   17.92 7   18.81 3   19.42 7   20.40 0   20.68		3   2156 5   2009 1   1867 9   1744 2   1772	5650   5039   4592   4192   3887   3708   3889	25   25   25   25   25   25   25   21	15   15   15   15   15   15   15   15	0   10   10   10   10   10   10		8   9   9   10   10   11   10	8    8    8
1 8×	4 1 16 8	3   110.3 1   102. 4   96.	0   2321	1 5601	25	1 15	1 0		18	181

-

8       1       8       1         8       1       8       1         8       1       8       1         9       1       8       1         9       1       8       1         9       1       8       1         9       1       8       1         9       1       8       1         9       1       8       1         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         9       1       8       8         8       1       8       8         9       1       8       8         8       1       8       8         8       1       8       8         8       <



### TABELA (2)

### PAINEL 900 X 1200

E ENA	ACAO PELAS ORDENACAO PELOS HENORES VOL. DE ES ALTURAS CONCRETO INTERNAS (M**3)				GRELHAS INDICADAS			
Cal.	ALT	NT×NL	v.c.	NT×NL	A.F.	ORDEM	NT X NL	
XNL.	HL.	3x 3	13.46		158.36	(1)	4 X 4	
	78.6	4x 3 1	13.59	3x 3   4x 3		(2)	3 X 4 4 X 4	
×11	78.7	5x 3 1	13.89	3x 4 1		(3)	o ^ ,	
	79.7	6x 3 1	14.45	4% 4 1		(4)	<u> </u>	
15 1	79.B	4× 4	14.51	3×5 I		(5)	4 X 5 5 X 5	
1 1 1	79.9	3x 4 I	14.65	5x 3	194.05	(6)	5 X 5	
×10	80.5 80.9	5x 4 I	14.95	4× 5 1		(7)	3 X 7	
	80.0 81.0	7×3	15.24	5× 4	205.40	(8) (9)	4 X 6	
. 7 .	81.2	6× 4 1	15.35	3× 6 1	206.04	(9) (10)	4 X 7	
10	81.2	3×51	15.38	4× 6	207.43 211.26	(11)	5 X 6	
1.19	81.5	8x 3   3x 6	15.73 16.12	6x 3   5x 5	217.36	(12)	6 X 6	
A-10	82.0	4x 5 l		6% 4 1	222.18	(13)	7 X 5 4 X 8	
Pol	82.0	7× 4	16.33	3x 7 I	/	(14)	4 X 8 3 X 8	
× 10	82.2	9× 3 1		5× 6 1	232.38	(15)	3 A 5 8 X 5	
9	82.7 82.7	5x 5 !		6x 5	234.80	(16) (17)	7 X 6	
× 9	83.2	6× 5		7×31		(17)	5 X 7	
×10	83.3	3× 7	16.71	4x 7   5x 7	240.54 245.82	(19)	6 X 7	
sx11	83.7	8× 4   4× 6	16.81 16.88	5x 7   6x 6	246.82	(20)	8 X 6	
× 9	83.9	4×6   4×7		7× 4 1	247.07	(21)	9 X 5	
2× 7 7× 8	84.1	5x 6 1	10 march 10	3× 8	255.99	(22)	5 X 8 4 X 9	
<b>8</b> × 8	84.2	10× 3	17.07	8× 3		(23)	4 X 9 7 X 7	
<b>3</b> × 9	84.7	6x 6	17.20	6x 7		(24) (25)	10 X 5	
bx 7	85.1	7× 5	17.28	7×51 8×41		(26)	3 X 9	
7x11 Ax 6	1 85.2	4× 8 9× 4	17.35 17.49	8x 4   5x 8		(27)	9 X 6	
5x 8	85.4	9× 4 3× 8	17.62	4× 8 1	the second second second second second second second second second second second second second second second se	(28)	6 X 8	
5× 7	85.5	3× 5		7× 6		(29)	8 X 7 5 X 9	
	85.9 86.0	7× 6		6x 8		(30) (31)	5 X 9 6 X 9	
	86.0	ii× 3		8x 5   9x 3		(32)	7 X 8	
1x 8	86.8	5x 7		9×31 7×71	282.39	(33)	10 X 6	
6x10	86.8	10× 4 6× 7		3× 9	286.68	(34)	11 X 5	
	87.0	6x 7 8x 6		8× 6		(35)	5 X 10	
	87.4   87.5	9× 5		9× 4		(36)	8 X 8 9 X 7	
	1 87.8	5× 8		4× 9		(37) (38)	4 X 10	
	1 88.1	12× 3		7× 8 5× 9		(39)	3 X 10	
6x 6	1 88.8	4× 9	18.81	3× 7	298.19	(40)	6 X 10	
9% 7		7% 7	18.81   18.87	9× 5	298.96	(41)	11 X 6	
	1 89.2	11× 4 10× 5	18.88	10× 3	299.93	(42)	12 X 5	
6%11 5%6	89.3   89.5	3% 9	1 18.91	6x 9		(43)	10 X 7 7 X 9	
	1 89.5	9% 6	18.91	10% 4	306.74   308.88	(44) (45)	7 X 7 9 X 8	
11 7	1 90.1	6× 8	18.98	7× 9 8× 8	308.88	(46)	8 X 9	
2× 7	90.3	8× 7	19.09	8% B 9% 6	310.36	(47)	7 X 10	
5x10 4x 7		5x 9	19.26   19.29		310.42	(48)	12 X 6	
13, 7		6× 9 12× 4		4×10		(49)	10 X 8	
	91.1	127 7						

-

		7× 8	19.42	10	
	91.6	10% 6	19.50		316.80
	01.0	13× 3	19.55		319.89
6	02.0		19.60		320.58
P 6	03.6	-	19.63	<b>11</b> × 3	322.32
17 8	03.0		19.73	5×10	324.18
F 6	93.3		19.76	10× 6	326.63
10 10 10 15	93.3			6×10	328,88
# 5	93.5			11× 4	329.13
5415	93.5		20.00	9× 8	331.68
5516	93.0	011	20.06	7×10	333.01
37 9	93.6		20.11	3×11	336.34
AF A	93.6		20:13	10× 7	
11 6	93.9	13× 4	20.19		336.82
9 5	93.9	10× 7	20.25		338.11
911	94.2	7x 9	20.40		341.47
1515	94.6		20.45	9× 9	341.77
127 6	94.9		20.58	4×11	341.96
1× 7 3× 6	95.0		20.68	8×10	342.66
3 6	95.0		20.71	10× 8	347.33
3 a	96.1			12× 4	348.17
2 6	96.4			11× 6	348.55
5	97.3	13× 5		9×10	351.52
7×10 3×10	97.6	11× 7	20.93	11x 7	
3 9	97.7		21.12	12× 5	
	97.7	9× 9	21.14	5×11	
3511	97.8	8×10	21.17	10× 9	
10 5	98.6	6×11	21.24	6×11	
97. A	98.7	4×11	21.31	7xii	
3* 5	98.8	3×11	21.37	13× 3	
11:5	99.5	13x 6	21.38	12× 6	364.86
16 5	99.5	11× 8	21.40	10×10	366.66
131 1	1 97.0	12× 7	1 (NE257 11)	11× 8	
6: 5	100.0	10× 9		13x 4	
a	100.4	7×11		8x11	368.01
5× 4 8× 4	102.0	9×10	1 1865 C	12x 7	
4× 3	102.3	8xii	And a second sec		
7× 4	102.4	12× 8		9×11	
	103.4	13× 7		11× 9	
10× 4 9× 4	104.0	10×10	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	13×5	
12× 4	104-4			12× 8	
13× 4	104.5			13× 6	
11× 4	104.5	9×11	and the second s	10×11	
6x 3	107.8	13× 8		11×10	
5x 3	109.6	12x 9		12x 9	
8x 3	110.2	11×10		13x 7	
7x 3	110.9	10×11		iixii	
10x 3		12×10		12×10	
12x 3		13× 9		13× 8	
9x 3	<ul> <li>Bostillanan provincial and</li> </ul>	iixii		12×11	
13x 3		13×10		13x 9	
lix 3 I		12×11		13×10	
3x 3	112.8	i3×ii	24.67	i3×ii	435.15
E					

-

152

1

(50) (51) (52)

(53) (54) (55)

(56) (57) (58) (59)

in the second second

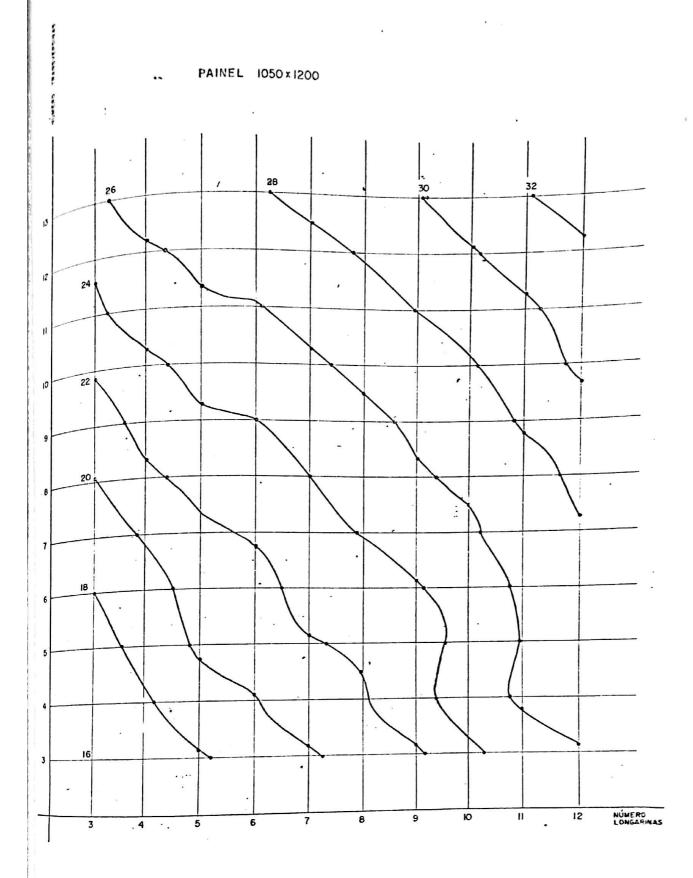


TABELA (1)

154

# PAINEL 1050 X 1200

F

•

NL	v.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тЗ
3× 9 3× 9 3×10	16-08   17-51   17-79   18-82   19-72   20-80   21-70   23-58   24-98   25-81	124.5   107.7   111.7   108.4   112.3   112.5   114.6   114.3   114.4   114.5	4557 3411 3666 3279 3070 2709 2526 2582 2582 2600 2455	7172   6040   6437   6300   6742   6757   7017   6900   6988   6989	22   24   20   17   14   13   13   13   12	15 15 12 11 13 13 13 13 13	0   10   10   10   10   10   10   10   10   10	19   23   24   25   25   25   25   25   25   25   25	14 15 15 15 15 15 15 15 15	0   0   0   0   0   0   0   0   0
4× 4   4× 5   4× 5   4× 7   4× 7   4× 8   4× 9   4× 10	16.86   17.76   19.25   19.89   21.23   21.75   23.46   24.93   26.27   27.50	111.0   101.7   101.2   101.0   105.5   106.7   107.6   107.4   107.4   107.4	3633   2825   2740   2498   2468   2419   2278   2173   2094   2066	6590   5576   5532   5551   5975   6108   6215   6138   6222   6187	25   25   23   17   15   15   15   15   15	15   15   15   15   15   15   15   15	0   0   10   10   10   10   10   10   10   10	20   22   25   25   25   25   25   25   25	13   13   15   15   15   13   15   15   15   15	0   0   0   0   0   0   0   0
5× 5     5× 4     5× 5     5× 6     5× 7     5× 8     5× 9     5×10	17.21   18.55   20.27   20.91   21.87   22.29   23.31   24.48   26.07   27.47	118.8   109.3   102.8   97.8   97.3   102.3   102.7   105.4   104.7	3893   3052   2832   2588   2516   2545   2506   2423   2327   2232	7504   6401   5694   5383   5642   5841   5976   5972   5890	25   25   25   25   22   18   16   15   15   15	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0   10   10   10   10   10   10   10   10   10	16   18   22   25   25   25   25   25   25   25	10   10   13   13   12   12   11   12   13	10   10   10   10   10   10   10   10
6x 4   2   6x 5   2   6x 6   2   6x 6   2   6x 7   2   6x 8   2   6x 9   2   6x10   2   6x11   2	20.80   21.23   22.80   23.00   23.88   24.77   26.36	99.5	2606   2418   2252   2274   2348   2342	5145   4788   5102   5456   5536   5652	25   25   25   21   17   15   15	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0   0   10   10   10   10   10   10   10   10   10	15   16   20   25   25   25   25   25   25   25	10   10   12   15   12   12   12   12   12   12   12	10   10   10   10   10   10   10   10
7x 4   2   7x 5   2   7x 6   2   7x 7   2   7x 8   2	20.27       21.69       22.23       23.36       24.08	121.3   112.8   105.8   101.3   96.3   92.9   94.4   94.6	2650   2627   2451   2325	6798   6018   5541   5027   4700   4879	25   25   25   25   25   25   22	15   15   15   15   15   15   15   15	0   10   10		10   10   11   11   12   13   13   13   13	10   10   10   10   10   10   10   10

97.1 | 2225 | 5211 | 17 | 15 | 10 | 25 | 13 | 10 | 98.9 | 2268 | 5400 | 17 | 15 | 10 | 25 | 42 | 10 | 7×11 1 26-88 1 98.9 | 2268 | 5408 | 15 | 15 | 10 | 25 | 13 | 10 | 98.9 | 2268 | 5408 | 15 | 15 | 10 | 25 | 12 | 10 | 7×12 | 27.86 | 0 | 11 | 10 | 10 19.94 | 120.5 | 3083 | 7721 | 25 | 15 | 0 | 12 | 12 | 10 1 21.65 | 112.7 | 2490 | 6766 | 25 | 15 | 105.9 | 2488 | 6026 | 25 | 15 | 0 | 16 | 12 | 10 1 3 8× 22.58 1 1 ۵ 8% | 11 23.05 1 101.2 | 2359 | 5529 | 25 | 15 | 10 | 18 5 | 10 BX | 12 24.01 96.6 | 2248 | 5055 | 25 | 15 | 10 | 21 8× 6 | 12 | 10 | 15 | 10 | 23 8× 7 93.0 | 2122 | 4702 | 25 24.66 1 10 | 14 1 8× 8 1 | 10 | 25 25.85 | 90.4 | 2007 | 4454 | 25 1 15 | 10 8× 9 1 | 11 94.0 | 2122 | 4842 | 20 | 15 | 10 | 25 26.27 | | 10 1 8×10 1 | 12 27.32 2136 | 4998 | 18 | 15 | 10 | 25 94.9 1 | 10 8×12 | 28.42 | 1 12 96.4 | 2191 | 5149 | 16 | 15 | 10 | 25 0 | 10 | 10 | 10 | 21-00 | 122-3 | 3022 | 7943 | 25 | 15 | | 11 | 10 1 22.72 | 114.6 | 2474 | 6978 | 25 | 15 | 9× 3 0 | 11 9× 4 | 10 | 10 9× 5 9× 6 | 23.99 | | 15 | 10 | 16 103.6 | 2364 | 5777 | 25 | 11 | 10 1 9× 7 1 24.94 1 15 | 10 | 19 98.8 | 2275 | 5275 | 25 1 1 | 10 15 | 10 | 21 | 11 9× 8 | 25.59 | 95.1 | 2161 | 4910 | 25 | 91.5 | 2050 | 4559 | 25 | 15 | 10 | 24 | 11 | 10 1 9× 9 | 26.34 | 1 89.6 | 1951 | 4385 | 25 | 15 | 10 | 25 | 12 | 10 | 27.27 92.2 | 2039 | 4656 | 22 | 15 | 10 | 25 | 12 | 10 1 9×10 | 28.19 | | 11 | 10 1 9×12 | 29.30 | 95.0 | 2154 | 4944 | 18 | 15 | 10 | 25 10× 3 | 22-17 | 121.8 | 2935 | 7874 | 25 | 15 | 0 | 10 | 10 | 10 1 10 | 10 I 23.47 | 114.7 | 2449 | 6906 | 25 | 15 | 0 | 10 | | 15 | 10 | 13 | 13 | 10 10× 5 | 24-79 | 108-0 | 2422 | 6231 | 25 10× 5 | 24-85 | 108-6 | 2000 | 6231 | 25 10× 4 10× 6 | 24.85 | 103.6 | 2309 | 5781 | 25 | 15 | 10 | 15 | 10 | 10 10× 6 | 25 77 | 98.8 | 2332 | 5005 | 25 | 15 | 10 | 15 | 10 | 10 1 98.8 | 2232 | 5280 | 25 | 15 | 10 | 18 | 11 | 10 1 10× 7 | 25.77 | ł | 11 | 10 10× 8 | 26.40 | 95.2 | 2127 | 4914 | 25 | 15 | 10 | 20 91.8 | 2027 | 4592 | 25 | 15 | 10 | 22 | 12 | 10 I 10× 9 | 27.19 | ł | 12 | 10 89.0 | 1932 | 4328 | 25 | 15 | 10 | 24 10×10 | 27.84 | 1 | 14 | 10 10×11 | 29.10 | 87.9 | 1857 | 4224 | 25 | 15 | 10 | 25 | 13 | 10 1 91.0 | 1970 | 4511 | 22 | 15 | 10 | 25 10×12 | 30.33 | 11× 3 | 23.56 | 122.4 | 3019 | 7948 | 25 | 15 | 1 0 | 10 | 10 | 10 11x 4 | 25.37 | 115.7 | 2503 | 6953 | 25 | 15 | 0 | 11 | 11 | 10 1 11x 5 | 25.75 | 109.2 | 2420 | 6363 | 25 | 15 | 10 | 12 | 11 | 10 ł 11× 6 | 25.94 | 105.5 | 2309 | 5955 | 25 | 15 | 10 | 13 | 10 | 10 I 11× 7 | 26.62 | 100.6 | 2244 | 5455 | 25 | 15 | 10 | 16 | 10 | 10 I 96.9 | 2155 | 5087 | 25 | 15 | 10 | 18 | 10 | 10 I iix 8 | 27.27 | 93.5 | 2063 | 4752 | 25 | 15 | 10 | 20 | 11 | 10 1 iix 9 | 28.05 | 90.5 | 1973 | 4470 | 25 | 15 | 10 | 22 | 12 | 10 ł iixi0 | 28.85 | 88.4 | 1903 | 4267 | 25 | 15 | 10 | 24 | 12 | 10 1 iixii | 29.62 | 88.6 | 1898 | 4279 | 25 | 15 | 10 | 25 | 13 | 10 1 iixi2 | 31.15 | 12× 3 | 24.30 | 122.3 | 2875 | 7937 | 25 | 15 | 0 | 10 | 10 | 10 12× 4 | 25.77 | 114.3 | 2411 | 6967 | 25 | 15 | 0 | 10 | 10 | 10 1 12x 5 | 26.47 | 109.4 | 2356 | 6390 | 25 | 15 | 10 | 11 1 | 11 | 10 12x 6 | 27.02 | 105.4 | 2285 | 5936 | 25 | 15 | 10 | 12 1 **ii** | 10 12x 7 | 27.50 | 100.7 | 2222 | 5476 | 25 | 15 | 10 | 15 1 1 10 | 10 97.2 | 2144 | 2117 | 25 | 15 | 10 | 17 10 | 10 1 I | 12x 8 | 28.14 | 93.7 | 2051 | 4772 | 25 | 15 | 10 | 19 1 | 11 | 10 | 12x 9 | 28.89 | 91.3 | 1988 | 4540 | 25 | 15 | 10 | 21 | 12 | 10 1 12×10 | 29.85 | 90-2 | 1974 | 4429 | 25 | 15 | 10 | 23 | 12 | 10 1 12x11 | 30.98 | 88.2 | 1910 | 4251 | 25 | 15 | 10 | 24 | 13 | 10 | 12×12 | 31.74 | 13x 3 | 25.64 | 122.5 | 2956 | 7969 | 25 | 15 | 0 | 10 | 10 | 10 | 13x 4 | 27.00 | 114.4 | 2461 | 6987 | 25 | 15 | 0 | 10 | 10 | 10 | 13x,5 | 27.79 | 110.1 | 2399 | 6414 | 25 | 15 | 10 | 11 | 11 | 10 |

| 13x 6 | 27.85 | 106.0 | 2276 | 6017 | 25 | 15 | 10 | 12 | 10 | 10 |

155

4		156			
13×7   28.52   13×8   29.20-1   13×8   29.97	101.4   2235   98.8   2173   95.4   2100	5544   25 5264   25	15   10   15   10	1-15-1-10	10
1 3×10 31.23	93.8   2085   91.4   2016	4938   25 4766   25 4547   25	15   10   15   10   15   10	17   11   20   11   22   11	
13×11 13×12   32.73   13×12	89.4   1947	4357   25	15   10	23   12	10
		-			
	2 a - 				
	2				
				-	



TABELA (2)

# PAINEL 1050 X 1200

ORDENACAO PELAS MENORES VOL. DE ORDENACAO PELOS MENORES VOL. DE CONCRETO (M**3) MENORES VIEIS VIEIS VIEIS VIENACAO PELOS MENORES VOL. DE CONCRETO (M**3)		ORDEN MENORI DE FOI (M**2	ELHAS IDICADAS				
icm'		NTXNL	V.C.	NTXNL	A.F.	ORDEM	NT X NL
LIC N 1212020190201991889907090128897288XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX	ALT 97.24604624503458290578904669012434569125888899 99.51.258889 99.51.29 99.51.29 99.51.29 99.51.29 99.51.24 99.51.29 99.51.24 99.51.25 99.51.24 99.51.25	NT × NL 3 4 5 3 4 4 5 7 6 3 5 4 5 8 6 3 6 7 4 5 9 8 7 3 4 5 3 4 6 3 4 5 7 6 3 5 4 5 8 6 3 6 7 4 5 9 8 7 3 4 5 7 4 6 3 4 5 7 6 3 5 4 5 8 6 3 6 7 4 5 9 8 7 3 4 5 7 5 8 9 6 6 8 5 7 4 9 4 3 0 1 1 3 9 4 3 0 1 1 3 9 4 3 0 1 1 3 9 4 3 0 1 1 3 9 4 9 7 9 4 1 1 3 9 4 9 7 9 4 1 1 3 9 4 9 7 9 4 3 0 1 1 1 3 9 4 9 7 9 4 3 0 1 1 1 3 9 4 9 4 1 1 1 3 9 4 9 1 1 1 3 9 4 9 4 1 1 1 1 3 9 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	16.08 16.86 17.21 17.51 17.76 17.79 17.98 18.55 18.82 18.89 19.15 19.25 19.72 19.89 19.72 19.89 19.94 20.27 20.27 20.27 20.80 20.80 20.80 20.80 21.00 21.23 21.65 21.65 21.70 21.75 21.87 22.17 22.23	NT xNL 3 4 3 4 5 3 5 4 6 3 6 5 4 6 5 7 3 6 7 4 7 5 6 7 3 8 4 7 8 5 8 7 6 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 3 7 4 9 8 5 9 8 9 4 7 9 5 8 1 6 4 8 5 7 10 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	$  185.12 \\ 191.51 \\ 192.39 \\ 204.51 \\ 224.65 \\ 229.09 \\ 229.91 \\ 240.72 \\ 251.90 \\ 254.22 \\ 255.92 \\ 255.92 \\ 255.92 \\ 263.42 \\ 269.16 \\ 276.59 \\ 285.72 \\ 288.99 \\ 290.04 \\ 296.39 \\ 297.41 \\ 304.27 \\ 307.63 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.73 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.73 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.73 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.73 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.73 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.73 \\ 309.48 \\ 310.11 \\ 318.97 \\ 320.53 \\ 344.25 \\ 344.55 \\ 344.55 \\ 344.75 \\ 348.90 \\ 350.58 \\ 353.41 \\ 356.64 \\ 360.95 \\ 365.25 \\ 365.25 \\ 366.28 \\ 100.95 \\ 100.95 \\$	ORDEM ( 1) ( 2) ( 3) ( 4) ( 5) ( 6) ( 7) ( 8) ( 10) (11) (12) (13) (14) (15) (14) (15) (14) (15) (14) (15) (16) (17) (18) (12) (22) (22) (22) (22) (22) (22) (22	NT 4343536434565647457586685786979596780805607985709 × XXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXXX
6×10 11x 7 12x 7	100_2 100_6 100_7	8x 7   7x 8   12x,3	24.01 24.08 24.30	9× 6 7× 9 4×10	375.28	(46) (47) (48)	11 X 6 5 X 11 8 X 10
4x 6	101.0	5×10	24.48	10× 4	375.58	(49)	4 X 11

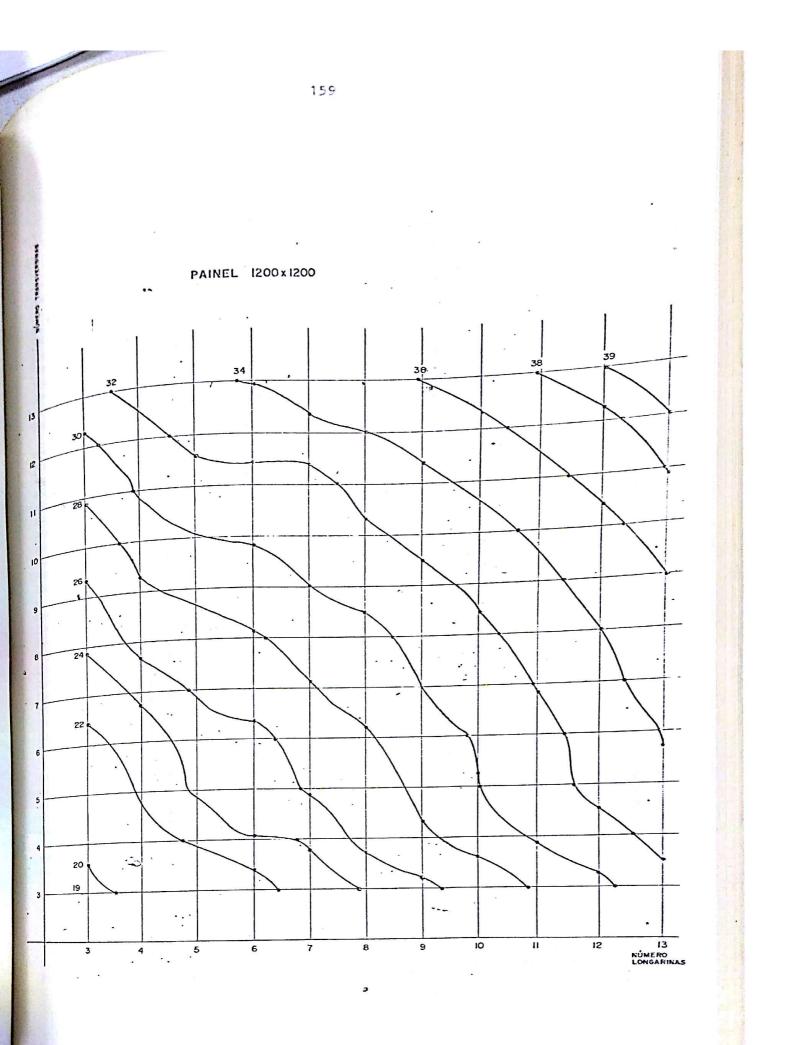
-

	158
$B \times B \mid 24.66$ $6 \times 10 \mid 24.77$ $10 \times 5 \mid 24.79$ $10 \times 6 \mid 24.85$ $4 \times 10 \mid 24.93$ $9 \times 7 \mid 24.94$ $3 \times 11 \mid 24.98$ $7 \times 9 \mid 25.07$ $11 \times 4 \mid 25.37$ $9 \times 8 \mid 25.59$ $13 \times 3 \mid 25.64$ $11 \times 5 \mid 25.75$ $10 \times 7 \mid 25.77$ $7 \times 10 \mid 25.77$ $12 \times 4 \mid 25.77$ $3 \times 12 \mid 25.81$ $B \times 9 \mid 25.85$ $11 \times 6 \mid 25.94$ $5 \times 11 \mid 26.07$ $8 \times 10 \mid 26.27$	158 Bx 9   379.63 9x 7   381.97 10x 5   384.06 5x10   391.25 9x 8   393.20 11x 3   394.72 10x 6   394.72 10x 6   394.79 6x10   395.50 7x10   397.33 3x11   400.05 4x11   402.95 9x 9   403.28 10x 7   403.55 11x 4   404.41 11x 5   411.37 10x 8   414.41 Bx10   415.38 5x11   416.21 9x10   418.70
	12× 3   421.15
	11× 6   424.31
9× 9   26.34 6×11   26.36	12× 4   424.46
10× 8   26.40	10× 9   424.61
	6×11   426.99

~

•		8× 8 1	24.66	0	0 1 070 /2
- 1	101-2	6×10	24.77	Bx	
4× 6	101.2	10× 5	24.79		7   381.97
ad - 1	101.3	10× 6	24.85	10×	
p' 6 !	101-4	4×10	24.93	5x:	
7× 7   3× 4	101-1	9× 7		9×	8   393.20
	101.8		24.94	11×	
4×11 6×11	102.6	3×11	24.98	10×	
6×12 6×15	102.3	7x 9	25.07	6x:	
65 5	102.3	11× 4	25.37	7×:	
bral	102.7	9x 8	25.59	Зх	
5101	102.8	13× 3	25.64	4×	
5 5	103.6	11× 5	25.75	9x	
Dr L I	103.6	10× 7	25.77	10×	7   403.55
07 I	104.7	7×10	25.77	iix	
9× 0 5×12	104.9	12× 4	25.77	iix	
5×11	105 4	3x12	25.81		
5 6	105.4	8x 9	25.85		
2×10 5×10	105.5	11×61	25.94	8×	
58 7	105.5	5xii )	26.07	5×	
AP L	105.5	8×10	26.27	, 9×	
12 - 1	105.8	4×11	26.27	12×	
1 5	105.9	9x 9	26.34	11×	
	106.0	6×11	26.34	12×	
3× 6	106.7	10× 8		10×	
4× 8 4×10	107.4	12× 5	26.40	6×	
4×12 4×12	107-4		26.47	Зх	
4×10	107.6	CONSTRUCTION OF A CONSTRUCT OF A CON	26.62	4×	12   429.23
4× 9 4×11	107.6	7×11	26.88	7 x	ii   430.79
4×14	107.7	13× 4	27.00	11×	7   431.90
	108.0	12× 6	27.02	10×	10   435.66
	108.2	10× 9	27.19	12×	5   435,89
	108.4	iix 8	27.27	11×	8 442.02
3x 6	108.9	9×10	27.27	5×	12   442.12
01 - 1	109.2	8×11	27.32	8×	11   442.76
	109.3	5×12	27.47	12×	6   447.11
51 -	109.4	4×12	27.50	13×	3   448.58
2x 5 3x 5	1 110-1		27.50	13×	4 449.89
4x 3	1 111.0	6×12	27.70	11×	· 9   451.91
3x 5	iii.7	13× 5	27.79	<b>9</b> ×	11 452.47
3× 7	112.3	10×10	27.84	10>	(11   453.64
3x 8	112.5	13× 6	27.85	6>	12   454.28
8x 4	112.7	7×12	27.86	12>	7   454.29
7x 4	112.8	iix 9	28.05	11>	(10   462.05
12x 4	114.3	12× 8	28.14	7>	<12   462.44
3×10	114.3	9×11	28.19	13>	< 5   462.66
13× 4	114.4	8x12	1 28.42		× 8   464.54
3×11	1 114.4	13x 7	28.52		× 6   472.59
3×12	114.5	ii×i0	28.85		x12   473.09
9x 4	114-6	12× 9	28.89		× 9   473.32
3x 9	114-6	10×11	29.10		xii   474.99
10× 4	114.7	13× 8	1 29.20	13:	x 7   479.36
iix 4	115.7	9×12	29.30	12:	xi0   485.83
	117.3	ii×ii	29.62		x12   487.98
0.1	118.8	12×10	29.85		x12   490.44
1	120.5		29.97		× 8   493.02
7x 3	1 121.3		1 30.33		x12   498.86
10× 3	1 121.8	12×11	1 30.98		× 9   501.94
9x 3	122.3	· iixi2	31.15		xii   503.68
12× 3	122.3	13×10	31.23	12	xi2   516.15
lix 3	122.4	12×12	31.74		x10   518.45
13× 3	122.5	i3×ii	31.94		x11   529.70
3× 3	124.5	13×12	1 32.73	13	x12   542.03

-



## TABELA (1)

PAINEL 1200 X 1200

NL	v.C.	ALT	Mfi	MFe	Li	L2	L3	Ti	т2	тз
NT 3   3× 4   3× 5   3× 5   3× 7   3× 7   3× 7   3× 10   3× 12   3× 12   3× 13	19.04 20.70 20.75 21.41 22.73 24.20 25.55 26.90 28.17 29.55 31.22	135.5   124.0   126.8   125.3   129.7   129.4   131.7   130.5   132.2   131.2   131.7	5398 4161 4573 4088 3816 3496 3564 3564 3350 3269 3238 3303	8102 7521 8515 8324 8894 8836 9026 8999 9195 9195 9150	21   23   18   17   14   12   11   10   10   10	15 15 10 10 12 11 11 10 10 10	0 10 10 10 10 10 10 10 10	21     25   15 15 15 15 15 15 15 15 15 15		
4× 3 4× 5 4× 5 4× 6 4× 7 4× 8 4× 9 4×10 4×11 4×12 4×13	20.70 21.57 22.16 22.82 24.39 26.75 27.74 28.64 30.28 31.20 32.75	124.0     109.2     117.0     116.1     121.5     121.6     122.2     122.4     122.4     123.0     123.2     123.5	4161 3206 3506 3179 2971 2904 2880 2740 2785 2670 2710	752i   6395   7297   7189   7828   7828   7828   7827   7948   8030   8057   8089	25   25   20   19   14   15   14   13   13   12   12	15   12   11   13   15   14   13   13   12   12	0 10 10 10 10 10 10 10 10	23   25   25   25   25   25   25   25   25	15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	
5× 3   5× 4   5× 5   5× 6   5× 7   5× 8   5× 9   5×10   5×11   5×12   5×13	20.75   22.16   24.32   24.98   26.24   26.84   28.53   29.94   31.09   32.66   33.73	126.8   117.0   109.8   109.3   114.0   114.3   114.3   116.9   116.9   118.2   118.7   117.5	4573 3506 3268 3050 3053 3000 2998 2859 2716 2716 2689 2715	8515   7297   6459   6406   6928   7049   7260   7199   7375   7315   7351	25     25     25     23     19     17     17     15     14     14	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0   10   10   10   10   10   10   10   1	18   20   25   25   25   25   25   25   25   25	11             12             15             15             15             15             15             15             15             15             15             15             15             15             15             15	10   10   10   10   10   10   10   10
6x 4   6x 5   6x 6   6x 7   6x 8   6x 7   6x 8   6x 9   6x10   6x11   6x12	24.98   25.62   26.66   27.81   29.08   30.19   31.39	<pre>116.1 109.3 104.3 108.8 109.3 112.4 112.5 1112.5 1114.0 1114.2</pre>	<ul> <li>3179</li> <li>3050</li> <li>2779</li> <li>2802</li> <li>2729</li> <li>2797</li> <li>2747</li> <li>3605</li> <li>2581</li> </ul>	8324   7189   6406   5849   6345   6392   6725   6744   6910   6857   6897	25     25     25     21     19     16     15     14     14	15   15   15   14   15   15   15   14   14	0   10   10   10   10   10   10   10   1	23   25   25   25   25   25   25   25	10   11   15   15   15   15   15   15   15	10   10   10   10   10   10   10   10
1 7x 4	22.73   24.39   26.24   26.66		2971   3053	1 6928	25     25	15 I	0 10	19 I	10   13   15   14	10   10   10   10

6										
k	27.90	1 103.4	5995							
	21.75	103.9	2601	5760						
. 1	28.75	1 106.7 1	2001	5809	25	15				
17 8		1 107.1	2639	6114	23	15	10	25	15	101
17 B 177 9	- A D7	108.9	2648	6199	20 1		10	25	15	10 1
1 75,0		•	2684	6199	18	15	10	25 1	15	101
	13.30	109.7	2659	6398	16	15	10			
1 711	35.10	1 110.7	2554	6417		15	10		15	10
1412	35		2004	6592	15	15	10	25	15	101
7513		1 129.4		-	14	14		25 1	15	10
	24.20	1 121.6	3496	8836		~ • •	10	25	15	1 10 1
1 3	04.10		2904	1 7400	25	45				
8° 4	74.83	114.3	2997	7680	25	15	0	12	12	101
1 88 5	27.81	109.3	2729	7042	25	15	0	15	15	1 10 1
- ax , -	28.75	1 103.9	2601	6392	1 25	15	10	17		
	28.13	1 100.1 1	2401	5809	25	15	10		15	101
Br 7 Br B	29.43	102.5	2435	5414	25	15	10	19	15	10 1
BXB	30.59		2479	5665	25	15		23 1	15	10
Br 9 Br 9	21.60	103.5	2471	5000	23	14	10	25	15	1 10 1
8×10 8×10	32.77	105.9	2471	5777	20		10	25	15	101
8×11 8×11	33.97	1 106.5	2547	5995	18	15	10	25	15	1 10 1
85.2	35 81	1 109.1	2577	6060	1 16	14	10	25	15	1 10 1
8×12 8×12	35.81		2577	6286		15	10	25 1	15	
65 7 8 9 0 65 8 9 0 65 9 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 65 1123 78 9 9 113 78 113 78 113 7		1 4 2 4 7 4	-	-0	15	15	10	25		101
	25.55	131.7	3564	9026	1				15	10
9× 3	27.74	122.2	2880	7927	25	15				
9% 4	28.53	1 116.9	2998	1721	25	15	0	11	11	101
9× 5	29.08	112.4	2797	7260	25		0		14	10
0 6	29.98	1 106.7		6725	25	15	10	15	15	10 1
9× 6	29.70	1 102.5	2639	6114	25	15	10	16	15	10 1
9× 8	30.59		2479	5665		15	10		15	101
1 92	31.47	1 99.0 1	2361	1 5295	25	15	10		14	10
97	32.51	1 99.3	2335	1 5200	25	15	10	25		
9×10	33.50	1 101.7	2380	5329	24	15			15	101
9×11	34.77	1 102.7	2426	5576	21	14			15	10
9×12	34.07	1 104.2		5665	1 19	15	10	25 1	15	101
9×13	36.02	104.2 1	2420	5826	1 18		10	25	15	101
9×10 9×11 9×12 9×13 10× 3 10× 4	_				10	14	10	25	15	101
10× 3	20.	130.5	3350	8999						
10× 4	00 41	1 122.4	27.40	1 7948	25	15	0	11	11	101
1 10× 4	29.94	1 116.9	00		25	15	0	13	13	101
10× 5	30.19	1 112.5			25	15	10	15	15	101
	30.89	1 107.1		6744	25	• • • • • •				
10% /				6199	25		10		15	101
10% 0	31.60	103.5		5777	1 25			18	15	1 10 1
10× 9	32.51	99.3	2335	5329	1 25			20 1	15	1 10 1
10×10	33.22	1 97.1	2255	1 5107	25		10	24	15	10
1 10/10		98.7		1 5268		-	10	25	15	1 10 1
10×11	35.46	99.6		5372	23	15	10	25	15	1 10 1
1 10×12		1 103.1			22	14	1 10	25 1	15	1 10 1
10×13	0/110	1 100.1	2427	5710	1 19	1 14	10	25	15	1 10 1
		1 (00 0 )	<b>D-</b> · · ·						-0	
iix 3	28.17	132.2		9195	25	1 15	1 0	1 10 1	10	1 40 1
141× 4	30.20	123.0	2785	8030	1 25			• 10 March 0		1 10 1
1118 5	31.09	1 118.2	2716	7375	1 25	•			13	101
1 (10 A	31.39	114.0	2605	6910	1 25	-	10		14	101
11x 0	31.12	1 108.9 1		I 6398		1 15	10		<b>i4</b>	10
111% /			-		1 25	1 15		16	15	1 10 1
iix B	32.77	105.9	2471	5995	1 25	l 15	1 10	18	14	1 10 1
iix 9		1 101.7	2380	5576	1 25	115	1 10	1 21 1		1 10 1
iixi0	34.44	98.7	2292	5268	1 25	l 15		1 23 1		1 10 1
iixii	35.38	1 96.7 1	2234	1 5058	1 25	1 15	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1 25 1	15	101
iixi2	36.74	97.2 1	2270	5139	1 25	•				
								1 25 1		1 10 1
iixi3	38.07	100.2	2343	5383	22	14	1 10	1 25 1	15	10
1 10						<ul> <li># 2000</li> </ul>		- 100 - 100		•
1 12x 3 1	Martin and Martin State	1 131.2	0	9097	25		0	1 10 1	10	1 10 1
12x 4 1		1 123.2	2670	1 8057	25	115	1 0	12	12	1 10 1
12x 5	32.66	118.7	2689	7315	25	l 15	1 10	14	14	1 10 1
112x 6 1		1 114.2	2581			<ul> <li>In const</li> </ul>	201 201 000	14	14	1 10 1
1 12x 7 1	33.38		V CONTRACTOR CONTRACTOR		24			1 15 1		1 10 1
	55.30	109.7	£0J7	1 041/	, 20	. 10		. 10 1	10	. 10 1

TABELA (2)

-

	and the second			HBE	ELA (2)			
			PAT					
			PAI	VEL				
					1200	<b>·</b> .		
	1.1.1	NACAO PELAS	OPDE			X 1200	3	
		NACAO PELAS RES ALTURAS S INTERNAS	MENOR	ACAO PELC				
	ORDE	RES ALTURAS	CONCR	ES VOL. D	ORDEN			
	NEN	SINTERING	CONCR	ETO	MENOR	ACAO PELAS	GI	RELHAS
1			(M**3		DE FO	ES AREAS	II	NDICADAS
	(Cm)		NTXNL		(M**2	27.04		
1		ALT	NIXNL	V.C.		- /		
1	NTNNL	-1 0	2		NTXNL	<b>.</b> –		
	r . a	1 96.0	3× 3	19.04		A.F.	ORDEM	NT × NL
	13×13	96.5	3× 4	20.70	3× 3	212 10		
1	13×12	10-		20.70	3× 4	-10.00	( 1)	4 X 4
	11811	1	5× 3	20.75	A., _	230.04	(2)	5 X 4
	10×10 10×10	97.2	-	20.75	A	233.66	(3)	4 X 5
		97.2	3× 6	21.41	5× 3	264.34	(4)	4 X E
		97.5		21.41	3× 5	264.34	(5)	6 X 4
		97.5		21.57	4× 5	276.24	(6)	5 X 5
		98.7		22.16	5× 4	1 276.24	(7)	7 X 4
	1421	98.7	4× 5	22.16	5× 5	291.12	(8)	4 X 7
		99.0		22.73	3× 6	292.13	(9)	6 X 5
	9× 9 9×10	99.3	3× 7	22.73	6× 3	292.13	(10) (11)	5 X 6
	10× 9	1 99.3		22.82	6× 4	302.64	(11)	6 X 6 7 X 5
	10×12	1 99.6	6× 4	22.82		302.64	(13)	5 X 7
in the	12×10	1 99.6	3× 8	24.20		316.27	(14)	6 X 7
	SN 8	1 100.1	8× 3	24.20		316.27	(15)	7 X 6
	3×11	1 100.2	5× 5	24.32	6× 6		(16)	4 X 8
	1×13	1 100.2	7× 4	24.39	7× 3	333.24	(17)	8 X 4
	9%11	101.7	4x 7	24.39	3× 7	333.24	(18)	8 X 5
	1× 9	1 101.7	6x 5	24.98	4× 7	345.24	(19)	5 X 8
	9× 8	1 102.5	5x 6	24.98	7× 4		(20)	9 X 4
	8× 9	102.5	9× 3	25.55	7× 5 5× 7	000.20	(21)	4 X 9
	2× 9	102.7	3× 9	25.55		356.28	(22)	6 X 8
	9×12	102.7	6x 6	25.62	3× 8 8× 3	001./0	(23)	8 X 6
1	3x10	103.1	7x 5	26.24	8× 3 7× 6		(24)	7 X 7
1	0x13	103.1	5x 7	26.24		368.26	(25)	9X 5
	7× /	103.4	6x 7		8x 4	368.26	(26)	5 X 9
	8xi0	103.5	7× 6	26.66	4× 8		(27)	4 X 10
1	0x 8	103.5	4× 8	26.75	7× 7		(28)	10 X 4
	7× 8	103.9	8x 4	26.75	5× 8		(29)	7 X 8
	Bx 7	103.9	8x 5	26.83	8x 5	385.30 385.30	(30)	8 X 7
	3x 9	104.2	5x 8	26.84	8x 6	397.01	(31)	9 X 6
	7x13	104.2	3×10	26.90	6× 8	397.01	(32)	6 X 9
ALC: NO.	5x 6 1	104.3	10× 3	26.90	9× 3	403.18	(33)	8 X 8
	× 8		9x 4	27.74	3x 9	403.18	(34)	5 X 10
1000	Bxii	105.9	4x 9	27.74	8× 7	405.96	(35)	10 X 5
122.20	x 8	106.5	6x 8	27.81	7× 8	405.96	(36)	7 X 9
	x12	106.5	8x 6	27.81	4× 9	408.38	(37)	9X 7
	x 9   x 7	106.7	7× 7	27.90	9× 4	408.38	(38) (37)	10 X 6
	x 7		11×3	28.17	8× 8	417.98	(40)	6 X 10
7	x /   xi0	107.1	3xii	28.17	9× 5	422.18	(41)	ii X 4
7	× 6	107.1	9x 5	28.53	5× 9	422.18	(42)	4 X 11 9 X 8
6	×7	108.8	5x 9	28.53	3×10	432.24	(43)	
7	xii	108.8	4×10	28.64	10× 3	432.24	(44)	
11		108.9	10× 4	28.64	9× 6	434.88	(45)	
13		108.9	7× 8	28.75	6x 9	12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 1	(46)	555.00
8		109-1	8x 7	28.75	10% 4	439.10	(47)	
4	x 4   <sup>2</sup>	109.1	9× 6	29.08	4×10	and the second second second second	(48)	the second second
	!	109.2	6x 9	29.08	9× 7		(49)	11 X 7 6 X 11

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$
---	---	--

.

.

109.3 109.3 109.3

١

1

1

1

1

1

1

1

1 9 6

1

6×13 | 114.0

5× 8 | 114.3

BX 5 | 114.3 4× 6 | 116-1 6× 4 | 116.1 9× 5 | 116.9 10× 5 | 116.9 5×10 | 116.9 5× 9 | 116.9 4× 5 | 117.0 5× 4 | 117.0 13× 5 | 117.5 5×13 | 117.5 5×11 | 118.2 11× 5 | 118.2 12x 5 | 118.7 5x12 | 118.7 7× 4 | 121.5 4x 7 | 121.5 8x 4 | 121.6 4x 8 | 121.6 9×4 | 122.2 4x 9 | 122.2 10× 4 | 122.4 4×10 | 122.4 iix 4 | i23.0 4x11 | 123.0 12x 4 | 123.2 4x12 | 123.2 13x 4 | 123.5 4x13 | 123.5 3x 4 | 124.0 4x 3 | 124.0 3x 6 | 125.3 6× 3 | 125.3 3×5 | 126.8 5x 3 | 126.8 3× 8 | 129.4 8×3 | 129.4 3× 7 | 129.7 7x 3 | 129.7

6 | 114.2

61

10%

13%

12%

6810 1

109.3

109.7

109.8

110.7 110.7

112.4

112.4 112.5

112.5

114.0

114.0

8× 8	29.43
3×12	29.55
12x 3	
5×10	
10× 5	
7x 9	
9x 7	
10× 6	/
6×10 11× 4	/
11× 4 4×11	
9× 8	
8× 9	/
	30.89
	30.89
	31.09
	31.09
11× 7	31.12
	31.20
	31.20
	31.22
	31.22
	31.39 31.39
	31.39 31.47
	31.4/
	31.60
	32.12
	32.51
	32.51
	32.66
	32.66
	32.75   32.75
	32.75 32.77
	32.77
	32.77 32.79
	32.79
	33.22
	33.38
	33.38
	33.50   33.50
	33.73
	33.73
	33.97
	33.97
	34.11
	34.11
	34.44
	34.44
	34.77   34.77
	34.//
	35.10
	35.38
	35.46
	35.46
	35.81
	35.81
13× 9	36.02

2

7× 9	442.13	(50)
5×10		(51)
10× 5		(52)
9× 8		(53)
	452.28	(54)
10× 6		(55)
6×10		(56) (57)
	463.68	(58)
11× 3 3×11		(59)
10x 7		(60)
7×10	470.09	(61)
4×11		(62)
iix 4		(63)
10× 8		(64)
8×10		(65)
11× 5		(66) (67)
5×11 10× 9		(68)
9×10		(69)
6×11		(70)
11× 6 1	497.04	(71)
3×12	499.32	
12× 3		
	502.85	
	502.85	
11× 7		
7×11   10×10		
5×12		
12× 5	516.82	
11× 8		
	518.18	
	525.36	
	525.36 526.46	
12x 6   6x12		
13x 3		
3×13		
	534.84	
	534.84	
7×12		
12x 7   11x10		
10×11		
13x 5	538.92	
5×13		
	547.44	
12× 8		
iixii		
6×13   13× 6		
9212	555.77	
12x 9	555.77	
12×10	565.73	
10×12		
13× 7		
7×13		
12×11		
11×12 8×13		
5/10		

ķ

9

8

10

10 X 9

9

5

12

11 X 8

12 X 6

10 X 10

12 X 7

7

11 4 5

13

 $\varepsilon$ 

8

6

X 11

X 9

X 8

X 11

X

X 11

10 X

7

10

12 X

12 X 9 X 11 X

13 X

5 X X 12

8

-

12 X

12 X

5 X

	et e	165	
3×10 10×12 10×12 13×3 13×3 9×13 13×3 13×13 13×13 3×13 1	130.5 130.5 131.2 131.2 131.7 131.7 131.7 131.7 131.7 131.7 132.2 132.2 135.5	9x13   36.02 12x11   36.74 11x12   36.74 10x13   37.13 13x10   37.13 12x12   37.64 13x11   38.09 11x13   38.09 12x13   38.97 13x12   38.97 13x12   38.97 13x13   39.78	13x 8   587.06 13x 9   589.06 9x13   589.06 12x12   599.04 10x13   609.43 13x10   609.43 13x11   619.39 11x13   619.39 13x12   629.16 12x13   629.40 13x13   644.64

•

## CONCLUSÕES FINAIS

Todo trabalho que envolve propostas de projeto normalmente é bastante subjetivo, ou seja, são feitas hipóteses e adotados parâmetros que individualizam o trabalho, tornando-o menos genérico. Neste capítulo de conclusões pretende-se abordar e, se possível, justificar mais uma vez, algumas considerações feitas no desenvolvimento da pesquisa.

A fixação do valor de fck em 150 Kgf/cm<sup>2</sup> e o aço CA-50B, deve-se ao fato de serem este aço e esta resistência à compressão do concreto, os normalmente utilizados na grande maioria dos projetos estruturais de edifícios. Considerando-se que a pretensão do trabalho é tão somente fornecer dados de ante-projeto para uma determinada estrutura, estas restrições são plenamente justificadas.

Os valores considerados para as solicitações fixas devem ser interpretados simplesmente como estimativas de carregamento, de um projeto genérico. Estes valores poderão sofrer profundas modificações (majorados ou minorados), dependendo da destinação da estrutura (sobrecargas acidentais - NB5) e do projeto arquitetônico (revestimentos, paredes, etc.).

Ao se adotar 1000 kgf/m² como a carga por metro quadrado, considerou-se que a mesma além do fato de atender a grande maioria dos casos, permite a extrapolação dos valores dos momentos fletores para outras cargas. Desta forma, a geometria dos elementos pode ser facilmente estimada ma, a geometria dos elementos pode ser facilmente da (a nível de ante-projeto), mesmo para cargas diferentes da considerada.

O fato de se ter utilizado um computador de peque-O fato de se ter utilizado um computador de peque-No porte (IBM - 370/135 com 238 Kbytes de memória) obrigou a utilização de variáveis com precisão simples, acarretando a utilização de variáveis com precisão simples, acarretando desta forma, imprecisões no cálculo das grelhas com grande desta de elementos. Os valores apresentados nas figuras número de elementos. Os valores apresentados nas figuras 2.4, 2.6, 2.7, 2.9 e 2.11 mostram estas imprecisões 2.3, 2.4, 2.6, 2.7, 2.9 e 2.11 mostram estas imprecisões 2.3, 2.4, 2.6, 2.7, 2.9 e 2.11 mostram estas imprecisões com bastante nitidez. Observa-se porém que os erros são desco

Com este trabalho torna-se possível o dimensionamento das estruturas em grelha com bastante rapidez. Com o auxílio dos ÁBACOS e TABELAS apresentados, a adoção dos valores para a geometria dos elementos fica bastante simplificada, facilitando, desta forma, o projeto das grelhas retangulares.

ANEXO I

start start

FLUXOGRAMAS

3

.

.

## DESCRIÇÃO DAS VARIÁVEIS

NDADO NITER PESO NH NV HVAO VVAO ALT BAS( ) BASEI	Número de grelhas a serem calculadas Número de iterações em cada grelha Carga por metro quadrado de laje (tf/m²) Número de vigas horizontais (longarinas) Número de vigas verticais (transversinas) Vão das longarinas Vão das transversinas Altura útil dos elementos internos da grelha Largura dos elementos (ver figura I.1) Valores limites das larguras dos elementos (ver Figura I.2)
ALT1	Altura útil dos elementos externos da grelha
M	Número de elementos da grelha
NJ .	Número de nós
NR	Número de restrições de apoio
NRJ	Número de nós restringidos
Ν	Número de graus de liberdade
E	Módulo de deformação longitudinal de concreto
G	Módulo de deformação transversal do concreto
IS1 IS9	Elementos característicos da grelha (ver fi-
	gura I.3) – longarinas
IT1 IT9	Elementos característicos da grelha (ver fi-
	gura I.3) – transversinas
ХНО	Distância entre transversinas
YVE	Distância entre longarinas
	Coordenadas dos nós
JJ()	Nó inicial do elemento
JK()	Nó final do elemento
XCL, YCL	Componentes em x e y do comprimento do elemen-
L( )	to
	Comprimento do elemento
R	Cossenos diretores em x e y, do elemento Matriz de rotação
FO	Volume de concreto da grelha
IX( ), IY( )	
RL()	Lista de restrições de nós
CRL()	Lista de restrições de nós acumuladas.

LUBW	Largura de .
	trutura da matar
J1 J3	Largura da banda da matriz de rigidez da es- trutura - [S] Índices para os deslocamentos na extremidade J do elemento Índices para os de s
к1 КЗ	Índices para os deslocamentos na extremidade K do elemento Constante de rigid
	K do element
SCM	Constante de
	Constante de rigidez do elemento para os eixos Matriz de rigid
SM	Matriz de
	do mesmo
SMD	Matriz de rigidez do elemento para os eixos do mesmo Matriz de rigidez
S	orientados com a estrutura Matriz de rigid
А	
	Ações aplicadas nos nós (nas direções dos ei- xos da estrutura)
AC	Cargas podoje
	Cargas nodais combinadas (nas direções dos eixos da estrutura)
D	Deslocamentos partes
	Deslocamentos nodais (nas direções dos eixos da estrutura)
AMD	Vetor de esforcos de
	Vetor de esforços de extremidade dos elemen- tos
AR	Reações de apoio (nas direções dos eixos da estrutura
	estrutura
FLE	Maior momento fletor nas longarinas externas
FLI1	Maior momento fletor nas primeiras longarinas
	internas
FLI2	Maior momento fletor nas demais longarinas in-
	ternas
FTE	Maior momento fletor nas transversinas exter-
	nas
FTI1	Maior momento fletor nas primeiras transver-
	sinas internas
FTI2	Maior momento fletor nas demais transversinas
	internas

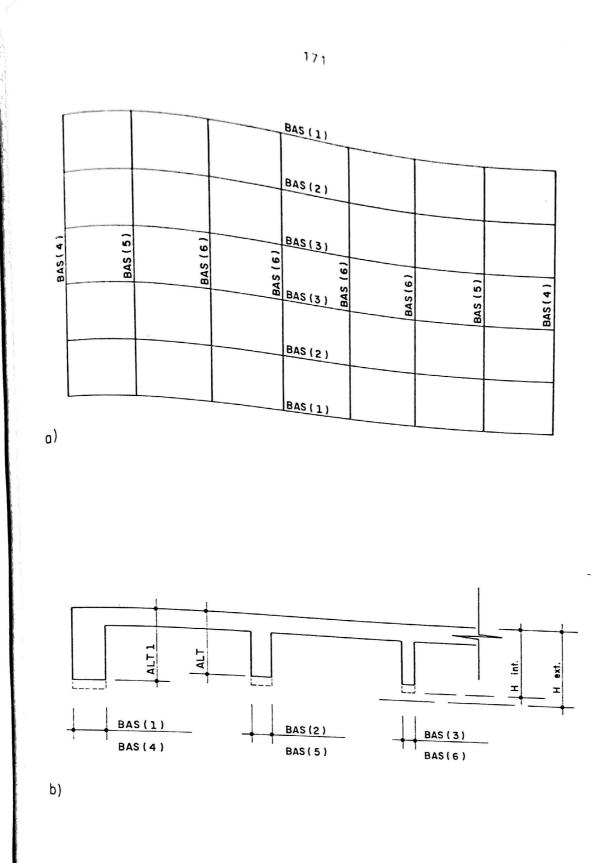


FIGURA I.1

- 0) BASE DOS ELEMENTOS
- b) ALTURAS ÚTIL E TOTAL DOS ELEMENTOS

			Ŷ			
		2				
				1		
				,	ř	
10						
			Ĩ			
				o (	2	
			Ď			
			1 .			
		>				
				o (	<b>b</b>	
			5	1		
9						
				2		
1						
			2			
				Ó		
			e e e e e e e e e e e e e e e e e e e	5 1		
		, i				
				1		
				0	8	
				1		
		ġ				
		) Ĩ			1	
					1	
				0		
		q		1		
				1		
				1		
		1	ģ	. 0		
		9	1	1		
	1 9				1	
•						

 BASE	3	æ

\_\_\_\_\_ BASE 1

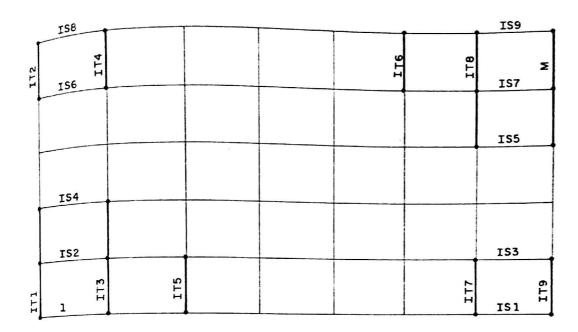
------ BASE 2

----- • ----- BASE 6

FIGURA I.2 VALORES LIMITES PARA AS BASES DOS ELEMENTOS

•

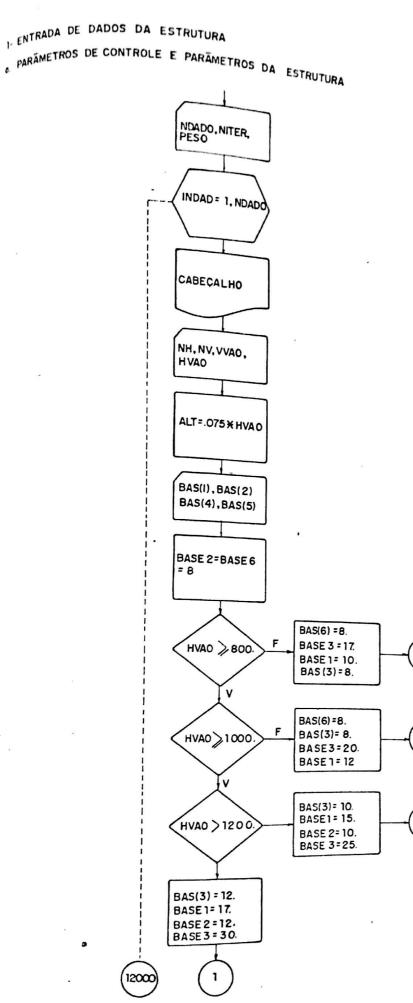
.



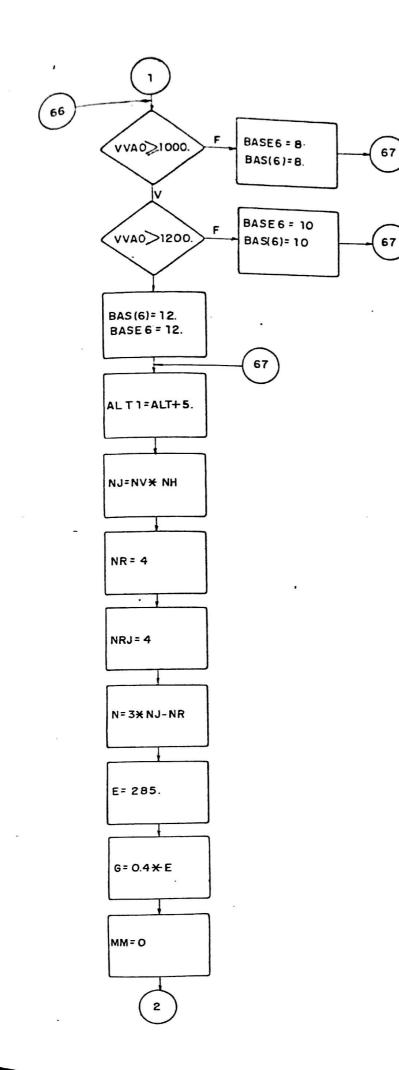
1	 ISl	IS8	 IS9	LONGARINAS EXTERNAS
<b>IS</b> 2	 183	IS6	 157	PRIMEIRAS LONGARINAS INTERNAS
IS4	 IS5			DEMAIS LONGARINAS INTERNAS
IT1	 IT2	IT9	 м	TRANSVERSINAS EXTERNAS
IT3	<b></b>		7 70	PRIMEIRAS TRANSVERSINAS INTERNAS
	114	IT7	 110	PRIMEIRAS TRANSVERSINAS INTERINAS

FIGURA I.3 ELEMENTOS CARACTERISTICOS DA GRELHA



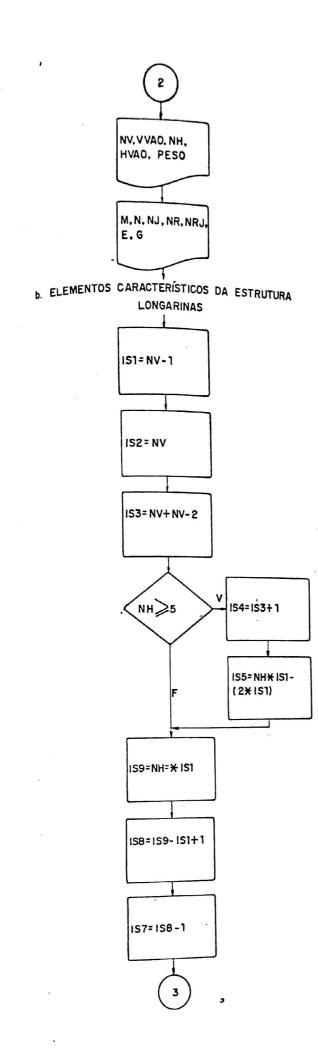


,

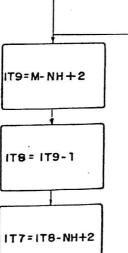


.

,

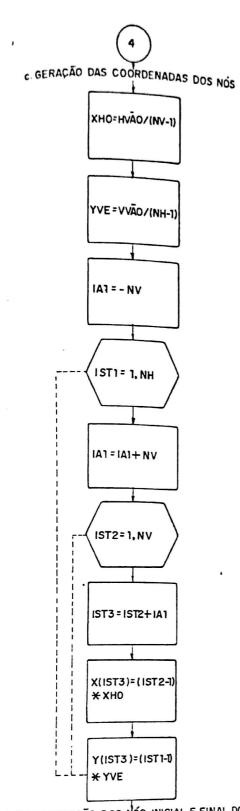


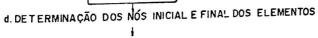
177 156=158-151 M=NH¥IS1+(NV¥ (NH-1)) TRANSVERSINAS ł 1T1= NHX 1S1+1 IT 2= IT1+NH-2 IT3=IT2+1 1T4=1T2+NH-1 ۷ NV≥5 175=174+1 1T6=M-(2\*NH)



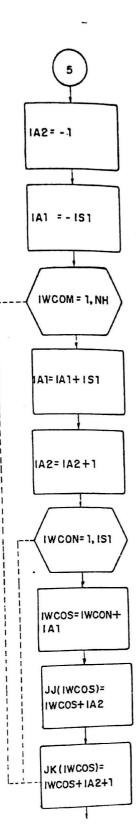
+2

I

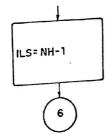


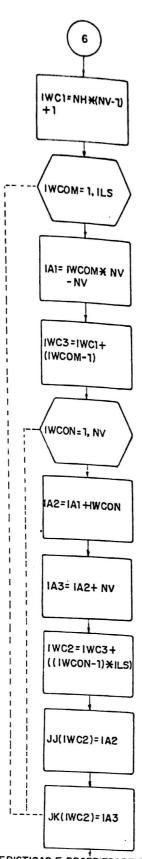


LONGARINAS



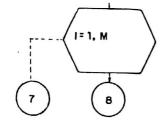
## TRANSVERSINAS

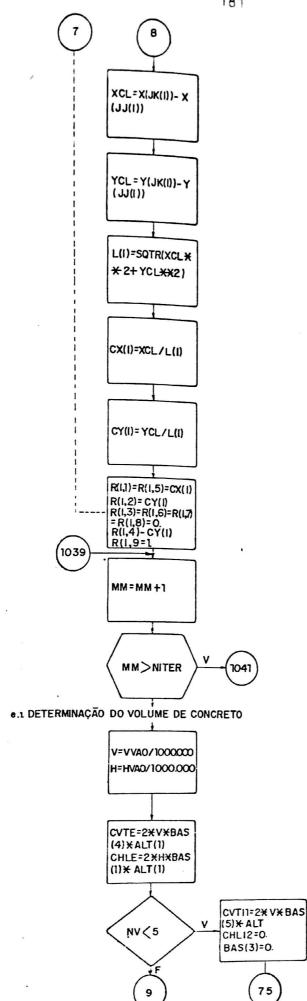




e. CARACTERISTICAS E PROPRIEDADE DOS MEMBROS

.

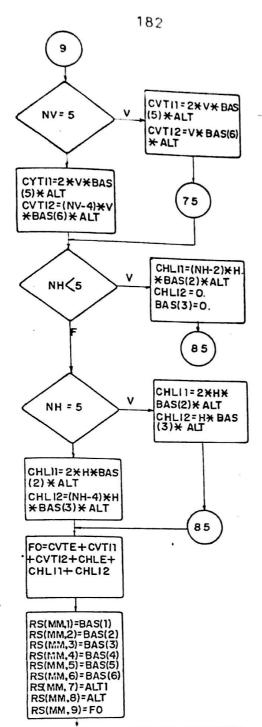




75

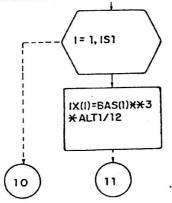
.

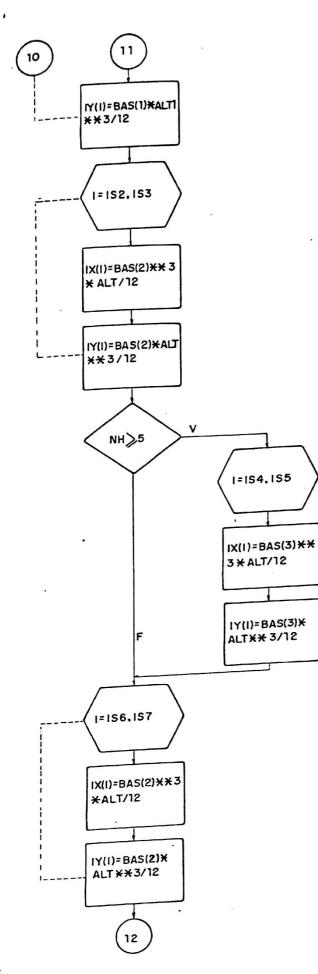
-

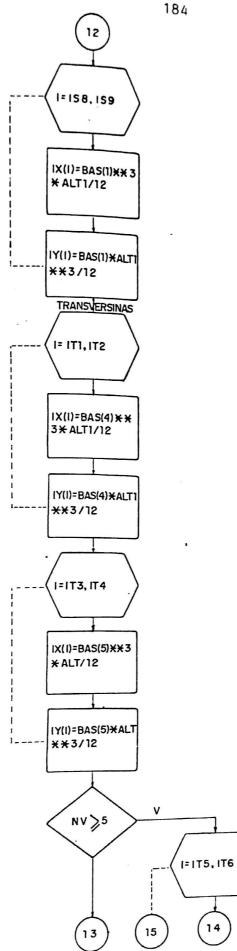


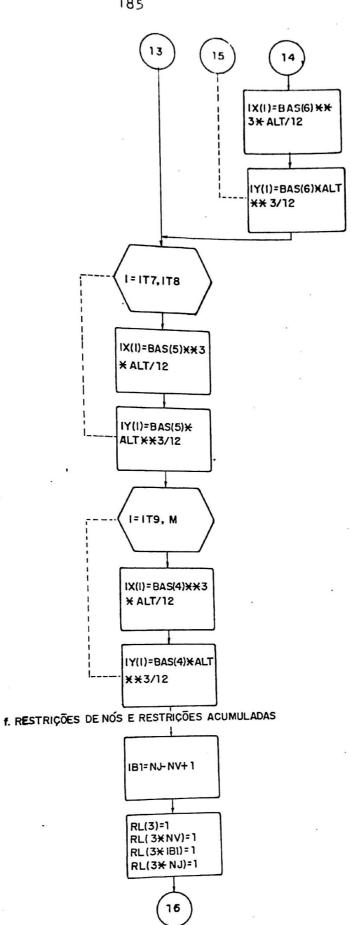
d. CALCULO DOS MOMENTOS DE INERCIA(LONGARINAS)

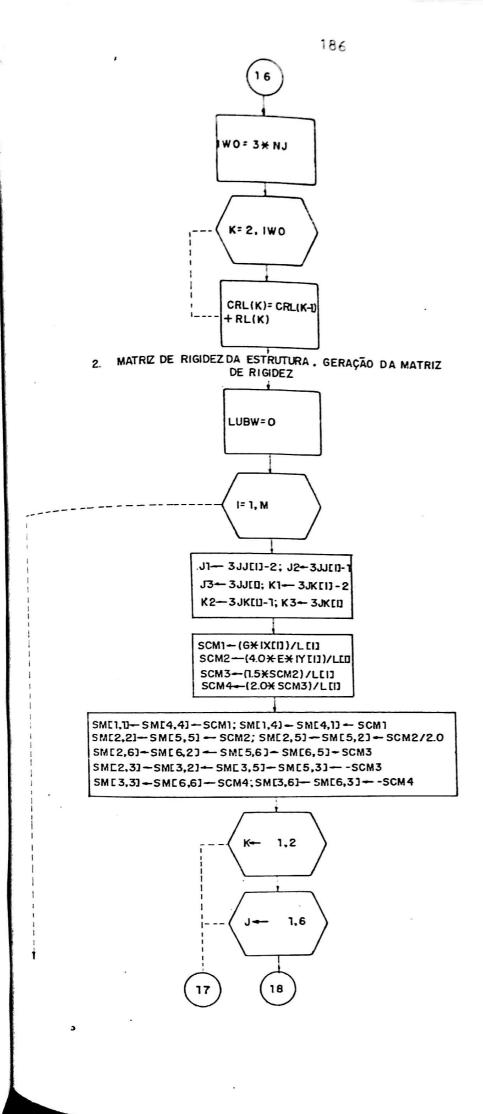
.

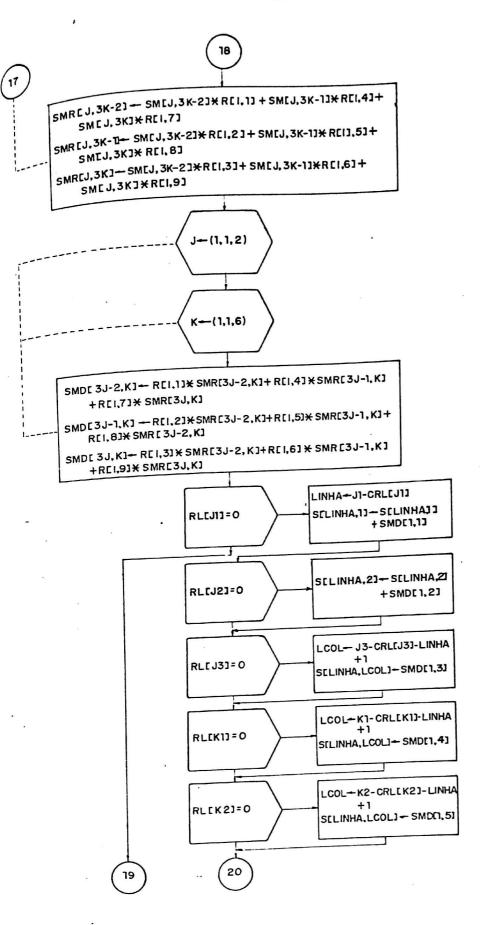


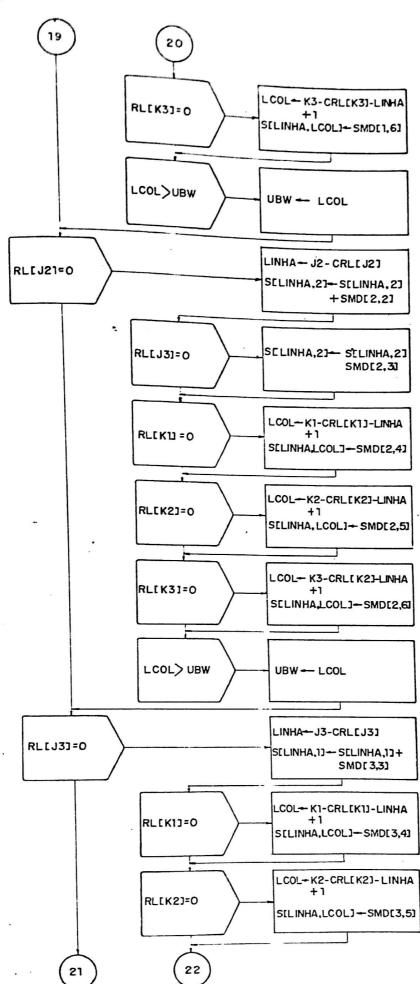


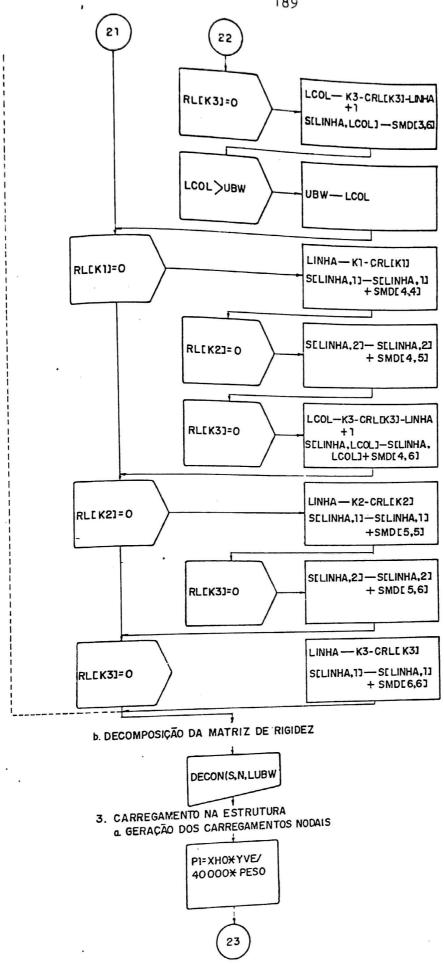


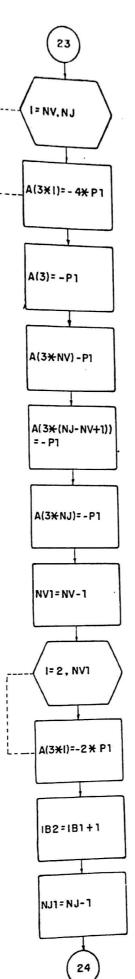




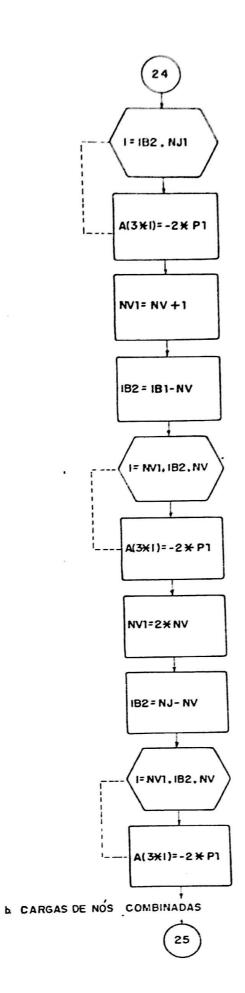


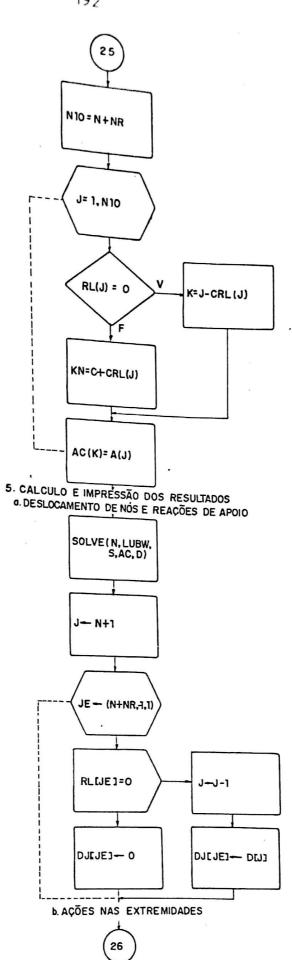


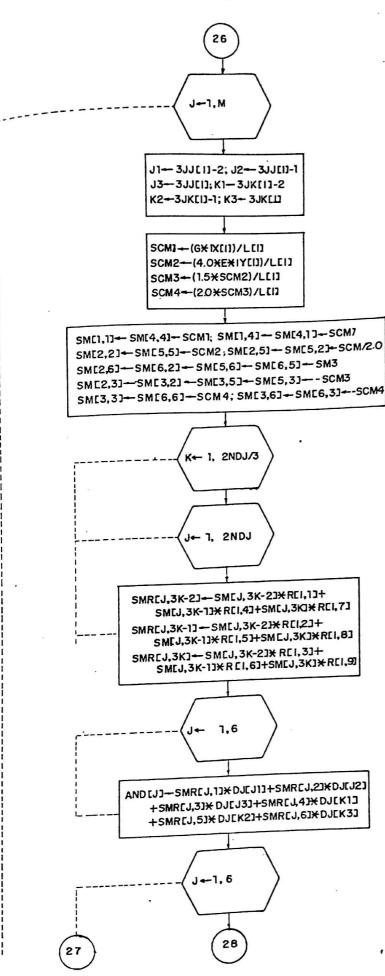




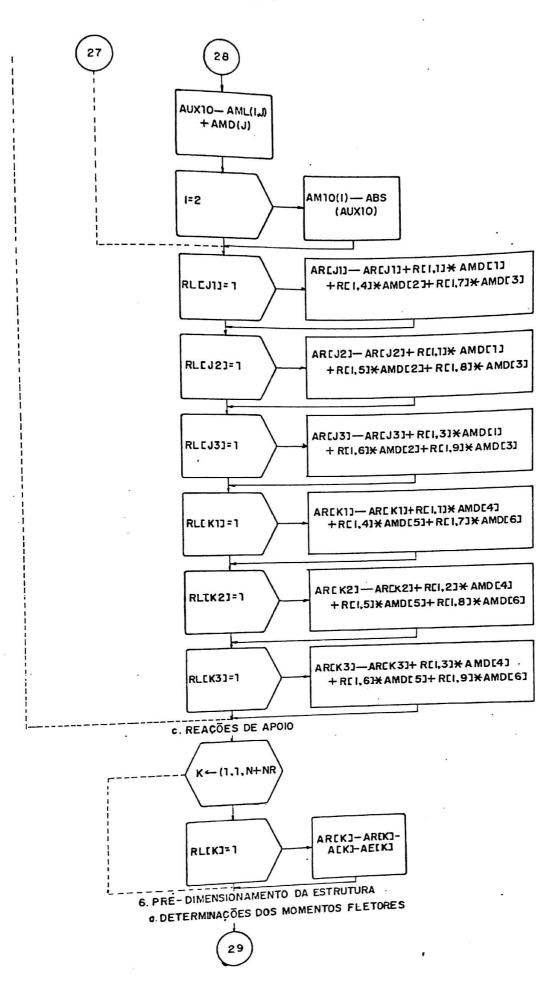
•



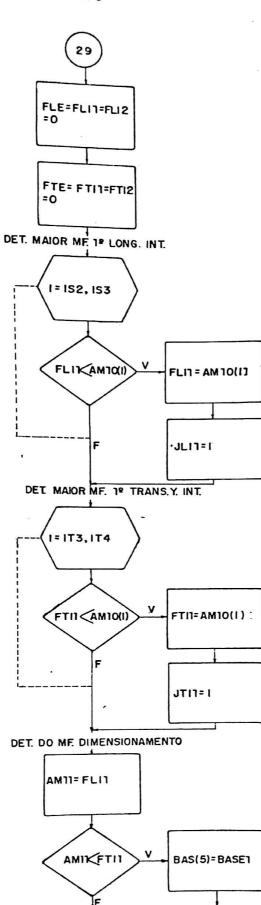


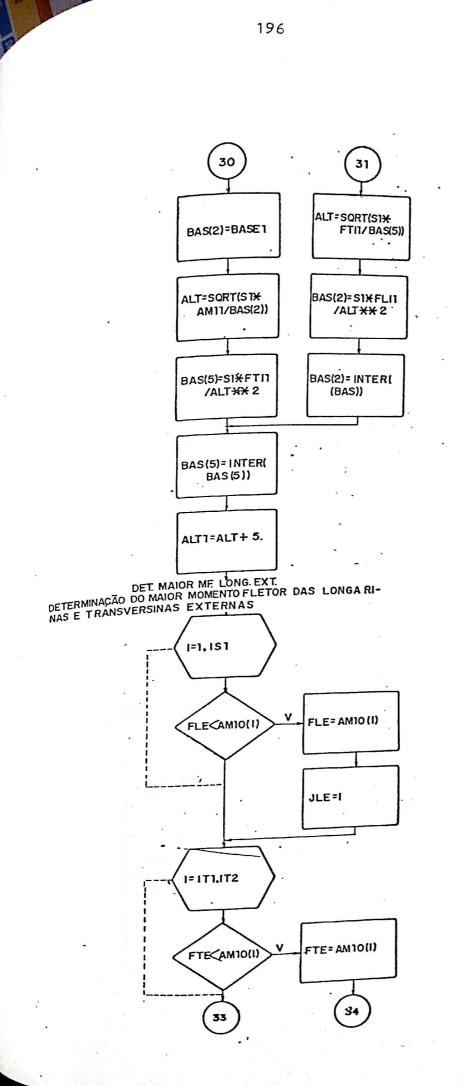


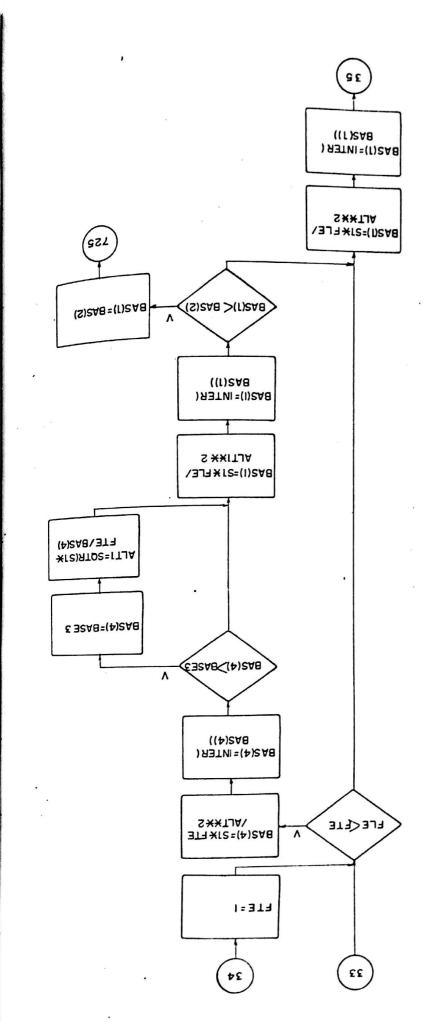


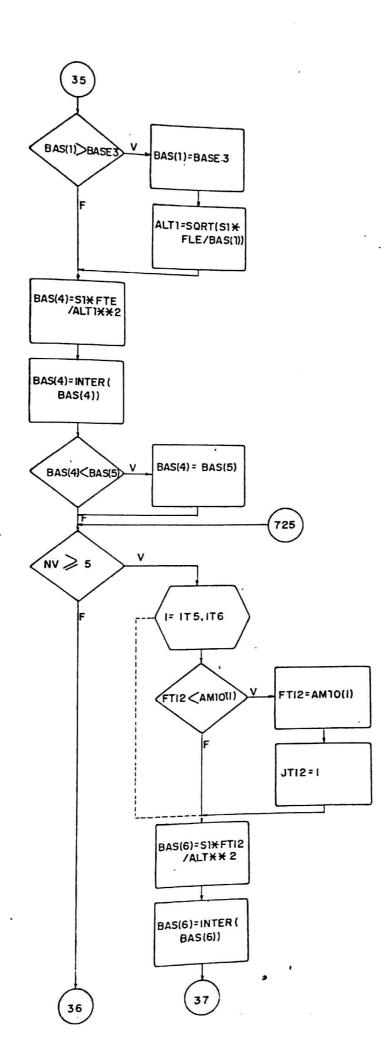


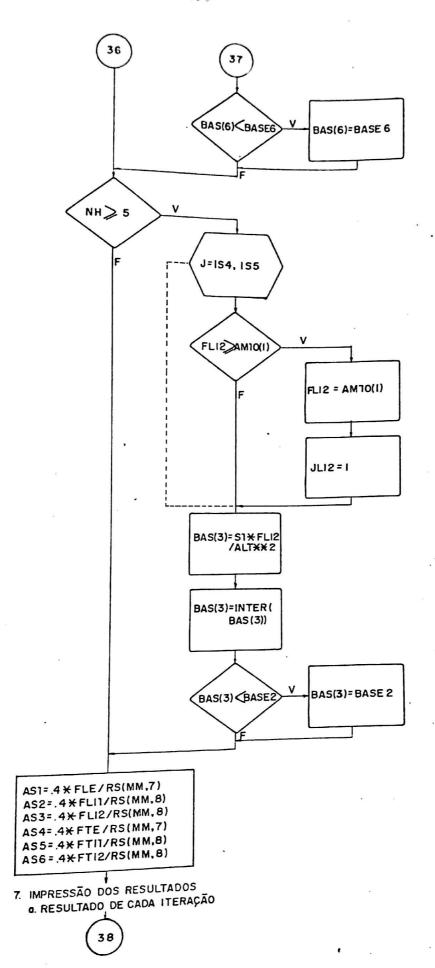
. . . .

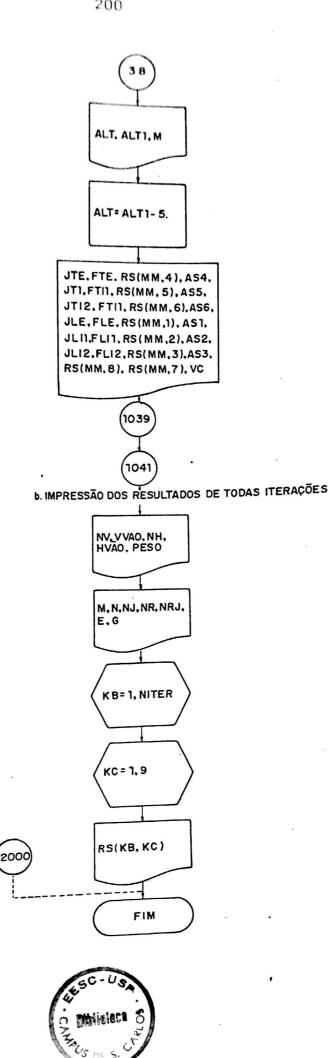




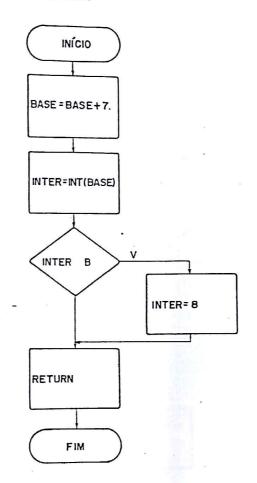


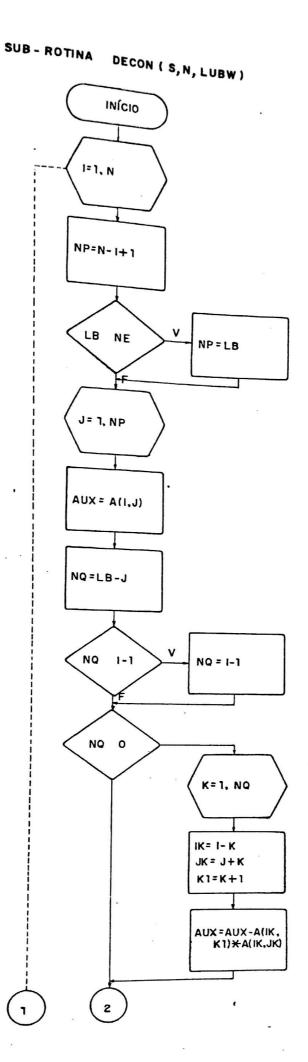


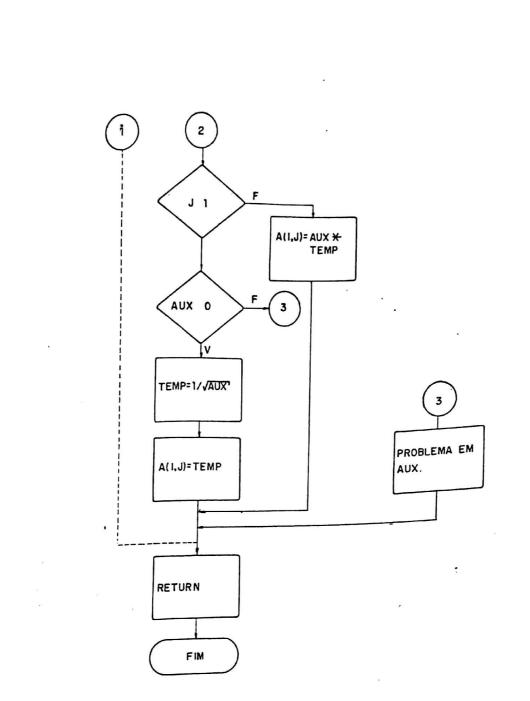


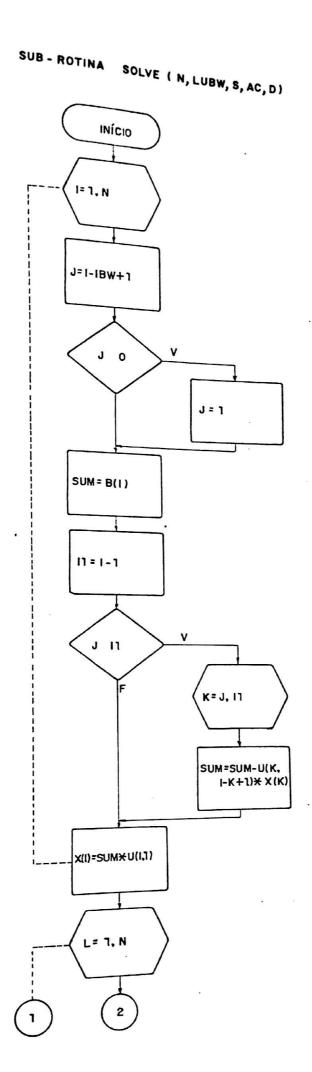


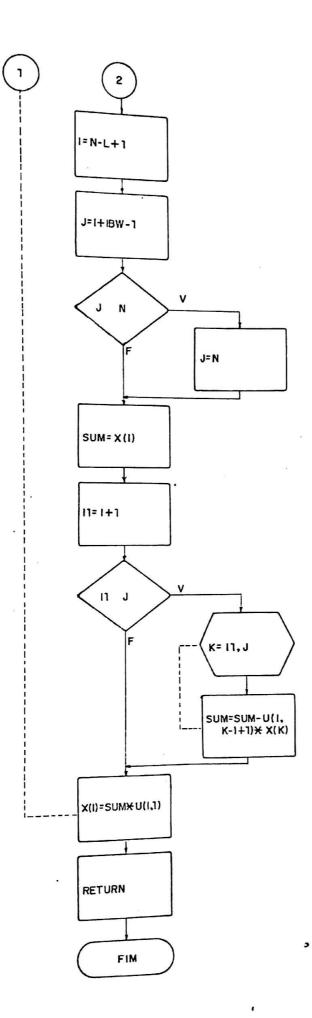












## BIBLIOGRAFIA

- 1 ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. Cálculo e execução de obras de concreto armado. NB-1/78. Rio de Janeiro, ABNT, 1978.
- 2 ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. Cargas para o cálculo de estruturas de edifícios. NB-5/78. Rio de Janeiro, ABNT, 1978.
- 3 ENGEL, H. Sistemas de estructuras. Madrid, Blume, 1970. p. 138-41.
- 4 HIRSCHFELD, K. Estática en la construcción. Barcelona, Reverté, 1975. 1587 p.
- 5 SAVADORI, M & HELLER, R. Estructuras para arquitectos. Buenos Aires, La Isla, 1969. p. 234-47.
- 6 SANTOS, L. M. dos. Cálculo de concreto armado. São Paulo, Edgard Blücher, 1977. v.1.
- 7 WEAVER JR, W. Computer programs for structural analysis. Toronto, Van Nostrand, 1977.