





https://gl_globo.com/mundo/noticia/2019/04/15/fogo-na-igreja-de-notre-dame-em-naris-e-relatado-em-redes-sociais ghtml

Concreto Armado: como começou? propaganda da época

patente na Bélgica do concreto armado em 8 agosto de 1892



François Hennebique 1842-1921 (78 anos)

Il développe le *Système Hennebique*, qui vont constituer les précurseurs de béton armé. Installe son entreprise avec le slogan:

« plus d'incendies désastreux »

nunca mais incêndios desastrosos



Système Hennebique Paris, Rue Dantons

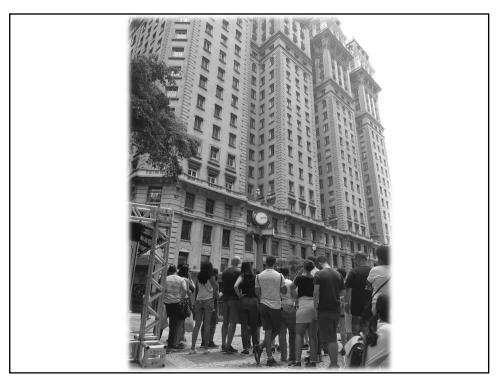
7 andares França 1.900 30m

 $f_{ck} = ?$ 119 anos!

edificio em concreto armado mais antigo do mundo







Mortes em situação de Incêndio

- 1. Asfixia / toxidez
- 2. Pânico / pisoteamento
- 3. Queimadura
- 4. Colapso (evacuação, rescaldo "bombeiros") proteção ao "patrimônio"

12

Incêndio ou Fogo nas Estruturas

- 1. Proteção ativa: extintores, sinalização, sprinklers, ...
- 2. Proteção passiva: argamassa, tinta intumescente,...
- 3. Resistência ao fogo (ensaios em Laboratório);
- 4. Estrutura resistente ao fogo (projeto e construção);
- 5. Inspeção e dignóstico;
- 6. Reabilitação



Edificio ANDRAUS

São Paulo, Brasil 1972 Estrutura de Concreto Armado

32 andares de escritórios 115 m

Construção: 1957-1962

Incêndio: 24 Fev. 1972

duração: 4h 240min

em uso nada colapsou

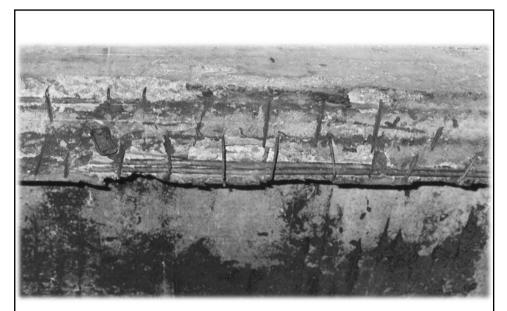
15







aspecto típico dos pilares pós incêndio



aspecto típico das vigas





Edifício JOELMA

São Paulo, Brasil 1974 Estrutura de Concreto Armado

26 andares 10 andares de garagem + 15 andares de escritórios

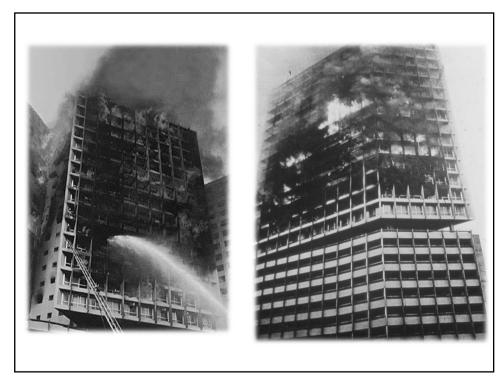
Construção: 1969-1971

Incêndio: 1 Fev. 1974

duração: 6h3omin 390min

> em uso nada colapsou

21





Edificio Grande Avenida

São Paulo, Brasil 1969 e 1981 Estrutura de Concreto Armado

> 22 andares + mezanino

Construção: 1962-1966

1º Incêndio: 13 Jan. 1969 2º Incêndio: 14 Fev. 1981

> duração: 4h40min 280min

> > em uso nada colapsou

23









https://pt.slideshare.net/macielshirlene/incndios-top-10



Edificio WINDSOR

Madri, Espanha 2005 Estrutura mista aço-concreto

37 andares 5 andares de garagem + 31 andares de escritórios

Construção: 1991

Incêndio: 12 Fev. 2005

Duração: 16h 960min

colapso parcial (aço) implosão











"the reinforced concrete structure, columns, beams and slabs under 16h severe fire condition , could perform well and no collapse"

... "the penetration of the damaged, is heterogeneous and vary from 1.5cm in 19 floor to 3 cm in 12 floor... "

Dra. Cruz Alonso, IET.



Parque Central Torre Torre Leste

Caracas, Venezuela 2004 Estrutura de concreto armado 221 m, 56 andares

Construção: 1979

Incêndio: 17.10.2004

Duração: 20h Zona sísmica: IV

concreto não colapsou recuperado e em uso

40



No domingo, 17 de outubro de 2004 às 00:05 da manhã, o incêndio iniciou no 34º andar da Torre "Este" do Parque Central, Caracas, Venezuela. O incêndio se extinguiu por si mesmo no final do domingo, cerca de 8 h da noite.

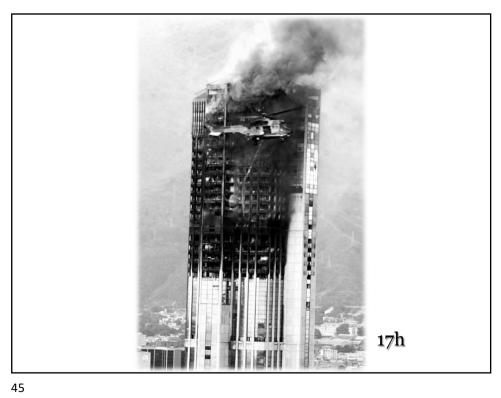
O incêndio transpassou uma macro laje de enrijecimento construída em concreto no 39º andar e permaneceu descontrolado até o 56º andar, até que se esgotou o material combustível.

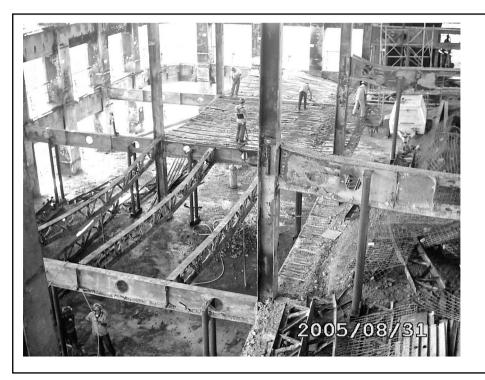
42

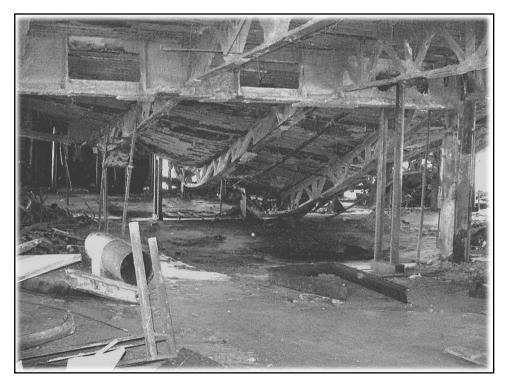


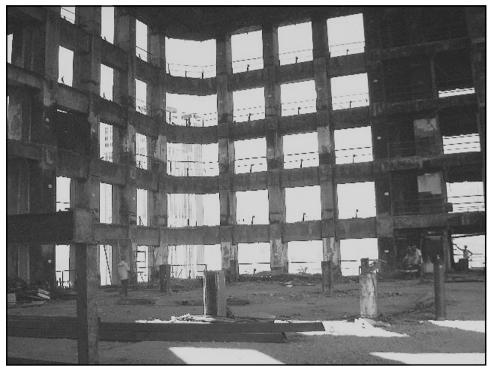
8:30h

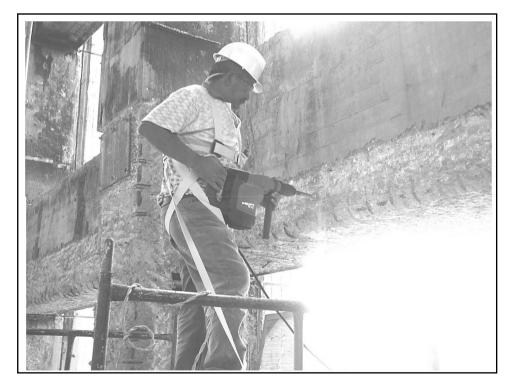














World Trade Center

Nova Iorque, EUA 2001 Estrutura Metálica 110 andares 6 subsolos

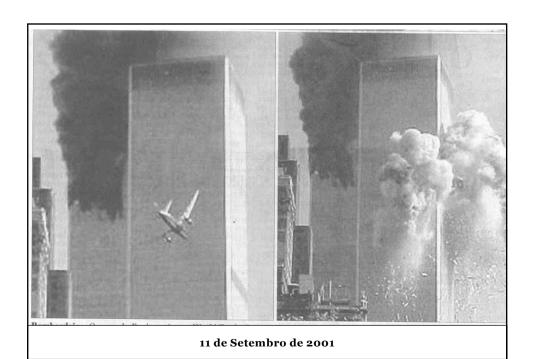
Construção: 1966 a 1973

Incêndio: 11 Set. 2001

Duração do incêndio Torre NorteWTC1: 102min Torre SulWTC2: 56min TorreWTC 7: 8h

colapsaram

50

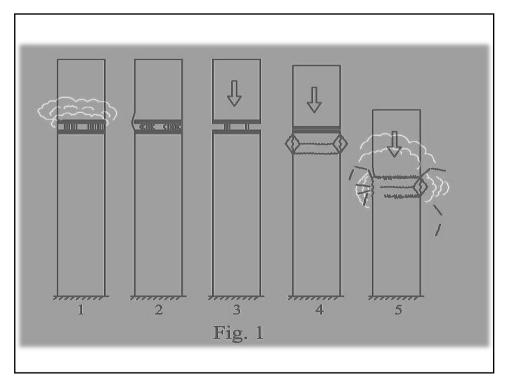


Resistência e Estabilidade

Medidas indicaram que o impacto do Boeing 767-200 submeteu o edifício a vibrações semelhantes às de um sismo de índice 2,4 escala Richter

Essa vibração induzida teve uma amplitude da ordem da metade da máxima considerada pelo efeito do vento

52



Normalização nacional

ABNT NBR 5628:2001

Componentes construtivos estruturais – determinação da resistência ao fogo

ABNT NBR 14432:2001

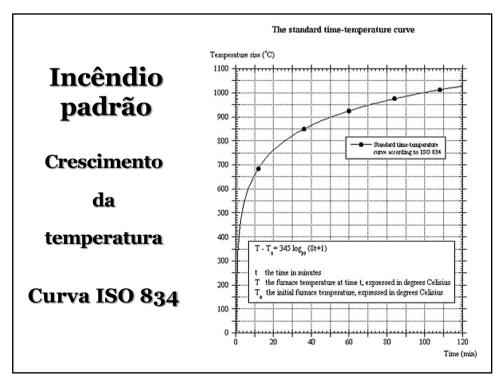
Exigências de resistência ao fogo de elementos construtivos de edificações - Procedimento

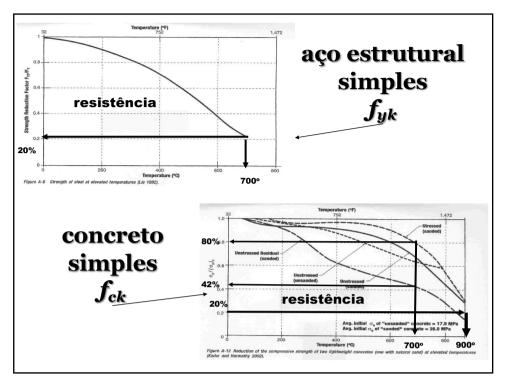
ABNT NBR 15200:2012

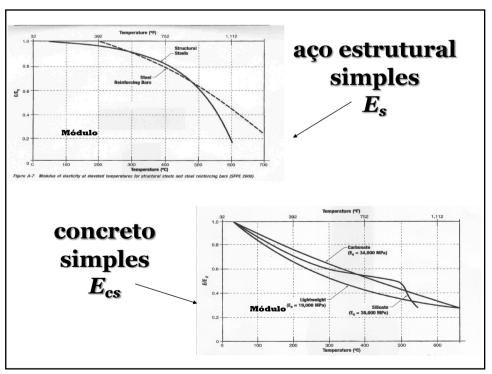
Projeto de estruturas de concreto em situação de incêndio

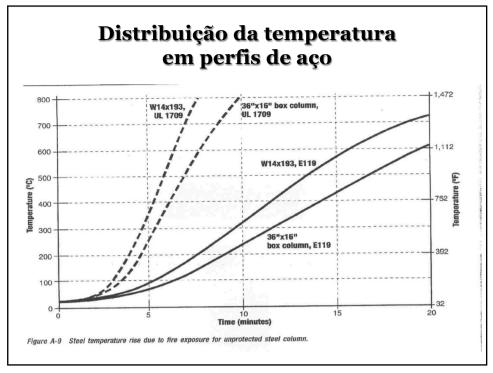
INSTRUÇÃO TÉCNICA Nº 08/2011
 Resistência ao fogo dos elementos de construção

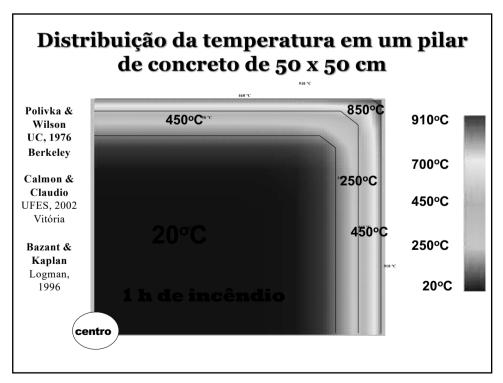
54











BETTER BUILT WITH CONCRETE

Last Updated: Aug 31st, 2004 - 18:25:55

The Cardington Fire Test
By Pal Chana and Bill Price, British Cement Association
Jul 15, 2003, 09:00

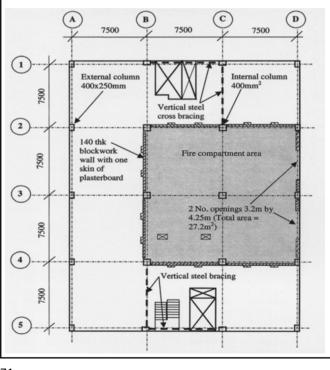
Email this article Printer friendly page

- ✓ 7 pisos
- ✓ 25m de altura
- ✓ 3 x 4 de 7,5 m por 7,5 m
- ✓ Laje → espessura 15 cm
- ✓ Laje \rightarrow f_{ck} = 37 MPa
- ✓ Vigas \rightarrow f_{ck} = 74 MPa
- √ Cobrimento → 2 cm
- ✓ Pilares \rightarrow f_{ck} = 100 MPa
- ✓ Cobrimento → 4 cm
- ✓ Agregados calcita e granito
- ✓ 2,7% fibras propileno
- ✓ umidade alta

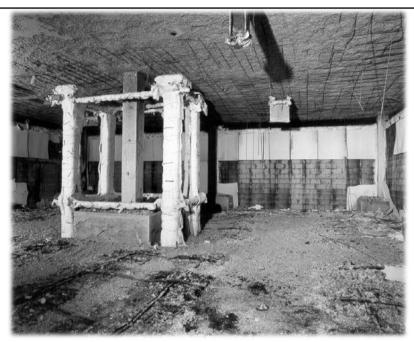


Cardington Concrete Building Frame

70



croqui mostrando a localização do compartimento do incêndio no protótipo



120 minutos de incêndio

- 1. estrutura de concreto suportou sem colapsar;
- satisfez a critérios de desempenho, estabilidade, isolamento/compartimentação e integridade;
- 3. spalling na laje do piso e teto;
- 4. pilares HPC (103 MPa) tiveram excelente desempenho;
- 6. laje conseguiu suportou cargas de projeto com flechas residuais da ordem de 70mm

INVESTIGAÇÃO Universidade de São Paulo

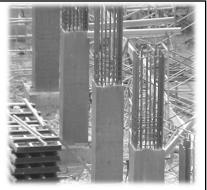
Brasil 2002 → 2010

PhD student: Carlos Britez Supervisor: Paulo Helene

74

História





Edifício e-Tower São Paulo, Brasil 2002

f_{cm} = 125MPa world record 6 pilares em 7 pisos 2 meses jan/fev 2002



" HPCC in Brazilian Office Tower"

Concrete International. ACI, American Concrete Institute, v. 25, n. 12, p. 64-68, 2003

HELENE, Paulo & HARTMANN, Carine



HPCC in Brazilian

High-performance colored concrete offers strength, thinner columns, more usable space, and aesthetics

BY PAULO HELENE AND CARINE HARTMANN

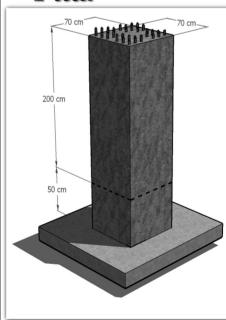


urrently nearing completion, the e-Tower in São Paulo, Brazil, employs high-performance (high-strength) colored concrete (HPCC) having an I'= 125 MPa. Employed within five columns for the first seven floors of the structure, the HPCC was batched in a normal commercial concrete plant, mixed by truck on the way to the site

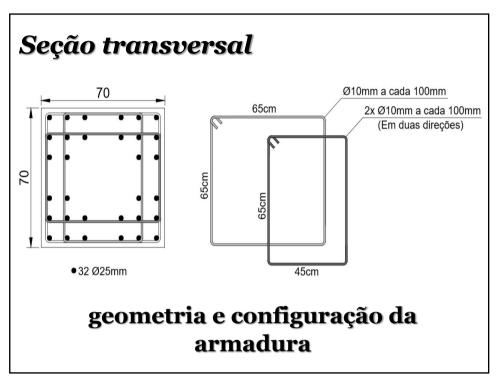
semi-Olympic-sized swimming pool and fitness center, and a rooftop helicopter landing pad. It will also have an "intelligent" air conditioning system and provisions for energy and water system savings. Floor area for the completed 162-m-high 42-story tower will be 52,000 m².

78

Pilar



- √ 70 cm x 70 cm
- √ altura: 2 m
- √ massa: 2.500kg
- √ idade: 8 anos
- $\checkmark f_{ck,est} = 112 \text{ MPa}$
- $\checkmark f_{cm} = 125 \text{ MPa}$
- √ cobrimento: 25 mm
- √ relação a/c = 0,19





Pilar: corte, içamento e transporte



fio diamantado



82

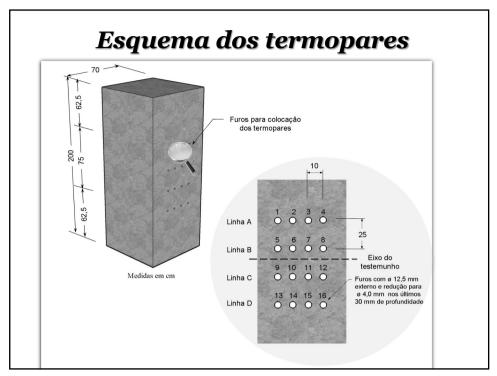
Testemunhos extraídos

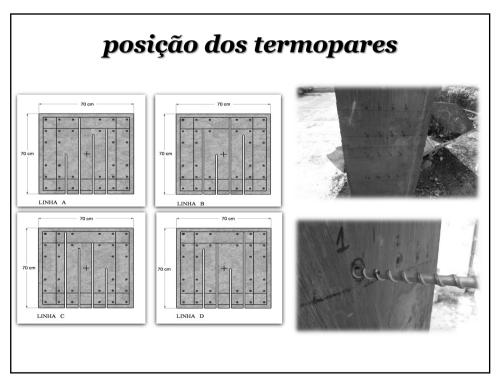


Após 8 anos **140 MPa**

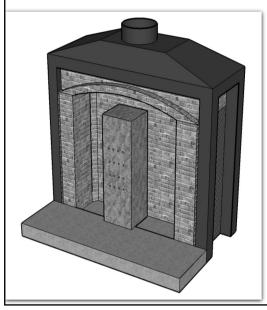








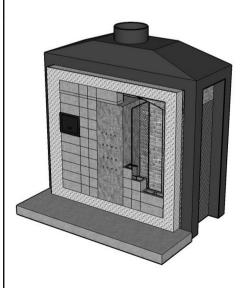
posicionamento no forno



- √ forno IPT (tradição)
- ✓ sem carregamento
- ✓ Exposição: 3 faces
- ✓ Curva padrão ISO 834
- ✓ Simulação: 180 minutos

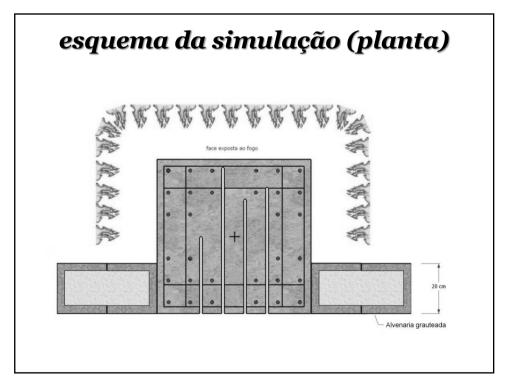
86

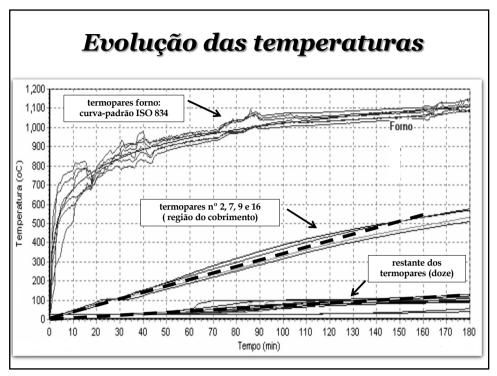
forno de labareda a gás

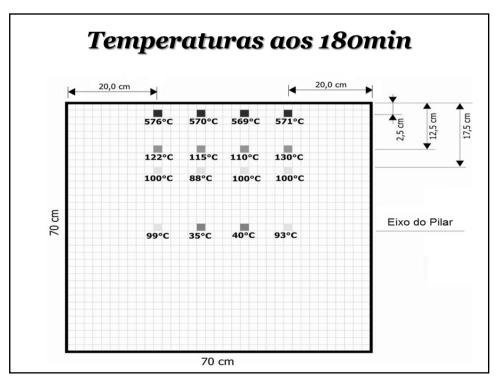


- ✓ alvenaria fechamento refratário
- ✓ gaiola de segurança
- √ fibra cerâmica interna
- ✓ grauteamento
- \checkmark preenchimento com areia
- ✓ janelas de alívio









Integridade





arestas perfeitas

93

Integridade depois de 180min



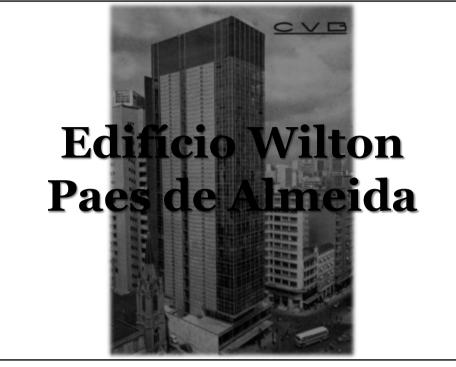
- ✓ spalling muito superficial
- √ ocorrência: 36 min (inicial)
- ✓ som "pipocamento", depois parou
- ✓ arestas intactas
- ✓ profundidade: de o a 48 mm
- ✓ média do desplacamento superficial 9,3 mm



Conclusões

Investigação baseada somente no comportamento dos materiais não é suficiente para explicar o efetivo comportamento das estruturas sob incêndio

Pilares de concreto de alta resistência (140MPa), com 8 anos de idade, bem armados, e cobrimento nominal c = 25mm e com $c_1 = 47mm$ resistem bem ao incêndio padrão por até 3h (180 minutos)



Ficha Técnica

- Projeto arquitetônico: Roger Zmekhol
- Construção: Morse & Bierrenbach
- Projeto estrutural: ????
- Execução: 1961 1965
- Andares: 24
- Área do terreno: 650 m²
- Área construída: 12.000 m²
- Tombamento: 1992
- Desabamento: 01.05.2018

ROBERTO NOVELLI FIALHO

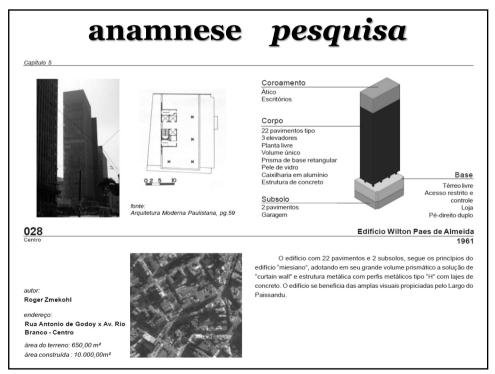
anamnese pesquisa

Edifícios de escritórios na cidade de São Paulo

Tese apresentada à FAUUSP para obtenção do título de doutor Área de concentração: Projeto de Arquitetura Orientador: Prof. Dr. Rafael A. C. Perrone

SÃO PAULO 2007

100



Capítulo 3

Edificio Wilton Paes de Almeida (1961): projeto de Roger Zmekohl localizado na Rua Antonio de Godoy esquina com Avenida Rio Branco. O edifício com 22 pavimentos e 2 subsolos, segue os princípios do edifício "miesiano", adotando em seu grande volume prismático a solução de "curtain wall" e estrutura metálica com perfis metálicos tipo "H" com lajes de concreto.

anamnese pesquisa



Edifício Wilton Paes de Almeida (fig.80,

102







Conheça a história e veja fotos inéditas do Edificio Wilton Paes de Almeida

Quando pensamos em edificios modernos e arrojados logo vislumbramos regiões como a das Avenida Paulista, Berrini e Faria Lima. Entretanto o centro de São Paulo também possui exemplos notórios de arquitetura de vanguarda. Sao construções que debutaram principalmenta na década de 1960, época em que São Paulo ainda crescia a passoo la grose a inda carregava o apelido de "Politeiro da América

Curiosamente das 5¹ principais construções desta época, três foram palco de tragédias: Os Edificios <u>Joelma, Andraus</u> e, em 2018, o Wilton Paes de Almeida. E é este último que iremos abordar neste artigo: Ousado projeto arquiteto Roger Zmekhol, o Wilton Paes de Almeida partiu de uma obra onde foi aproveitado o máximo do pequeno espaço disponível para se erguer um arranha-céu, em uma área da cidade já densa e com poucos terrenos ainda disponíveis para a construção de edifícios.

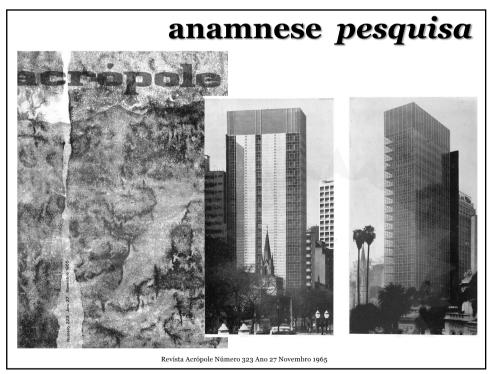
Zmekhol projetou em um terreno de 650 m², um gigante de estrutura metálica com lajes de concreto.

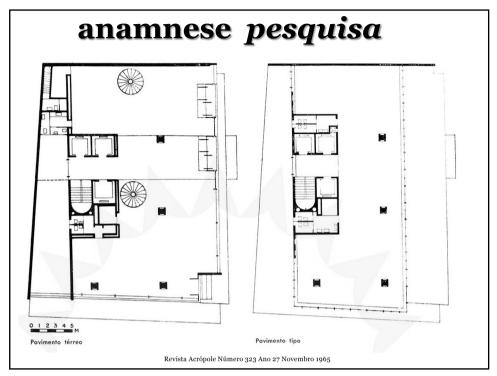
Sua construção foi iniciada em 1961 e concluída em 1968, já no final da década, sendo realizada pela Morse & Bierrenbach. O prédio leva o nome do banqueiro Wilton Paes de Almeida, um de seus idealizadores e investidores que faleceu em 1965, antes da inauguração do edifício.

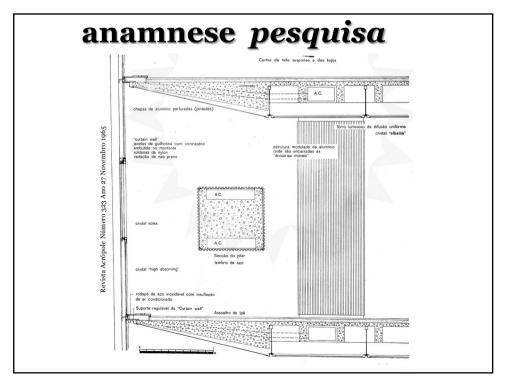














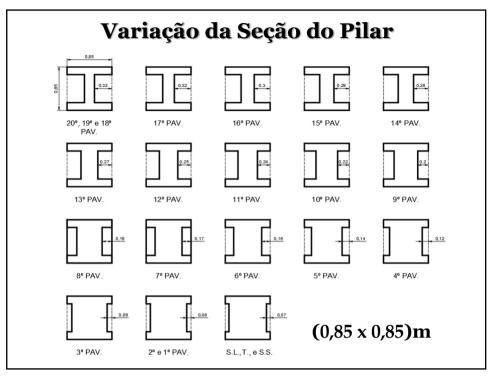








Geometria dos pilares





Histórico de Usuários

Cronologia:

- 1968 1977: Companhia Comercial de Vidros do Brasil (ou CVB), Socomin, Banco Nacional do Comércio de São Paulo, Banco Mineiro do Oeste S/A e a Oleogazas
- 1980 2000: Caixa Econômica Federal
- 2000 2003: fechado SPU
- 2003 2006: Polícia Federal
- 2007 2013 : fechado (SPU)
- 2013 2018: invadido pelo MLSM

120

Invasão



Invasão



122

Invasão



Invasão



124

O Incêndio

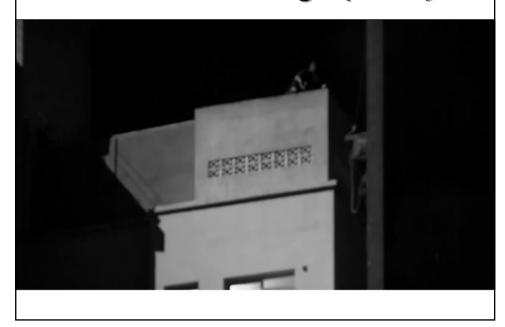
Madrugada de 01/05/2018, 01:30h: incêndio que iniciou-se no $5^{\rm o}$ andar do prédio e alastrou-se pelos demais andares (subsolo ao $10^{\rm o}$ andar + penúltimo)







Desabamento às 2h50 (vídeo)









Análise dos escombros

Diretor-técnico do Instituto Brasileiro do Concreto, Helene diz ter obtido autorização da prefeitura para colher materiais nos escombros. Os itens serão analisados em laboratório para que se elabore um diagnóstico sobre as causas da queda. Ele estima que a análise possa levar até um mês.

"Estamos falando de uma estrutura da década de 60 sobre a qual se tem pouca informação até agora. Queremos medir, por exemplo, a resistência e a porosidade do concreto, características que são importantes para conhecermos melhor o projeto e podermos chegar a alguma conclusão".

Termo de
Cooperação (técnica
e científica) entre a
Prefeitura Municipal
de São Paulo,
SPObras, Secretaria
de Infra estrutura
Urbana e IBRACON
Maio 2018

135

coleta de amostras para ensaios











Plano de ensaios e investigação

- · Levantamento geométrico laje, viga e pilar
- Conhecimento da armadura: ensaio de tração, dobramento, alongamento e ductilidade, composição química e metalografias
- · Caracterização mineralógica do agregado
- Extração e ensaio de resistência à compressão, à tração e módulo de elasticidade
- Pacometria
- Ultrassom e módulo dinâmico
- Absorção de água, índice de vazios permeáveis e massas específicas
- Caracterização mineralógica por difratometria de raios X e análises térmicas por ATD-TG
- Reconstituição de traço e consumo de cimento
- Profundidade de carbonatação
- Análise do material granular
- Verificação ("especulação") estrutural





138

preparação da amostra



- ✓ Corte das barras com maçarico de acetileno
- ✓ Corte do concreto com fio diamantado

UPM Universidade Presbiteriana Mackenzie



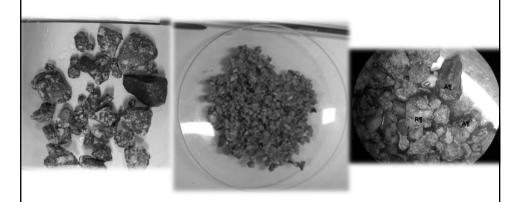
extração de testemunhos



Universidade Presbiteriana Mackenzie UPM

140

análise petrográfica Cláudio Sbrighi Neto



- granito britado: rocha ígnea, **D**_{max} = 25mm
- areia grossa lavada de rio
- quartzo preservado: o concreto deve ter experimentado temperaturas inferiores a 573°C;
- · agregados não estavam fissurados ou lascados

reconstituição de traço

As amostras de concreto foram submetidas ao tratamento térmico e químico, seguindo procedimento da ABCP (POT-GT 3016).

TABELA 1- Reconstituição do traço em partes de massa

Identificação do emento	Composição		
Identificação da amostra	Cimento	Agregados	
Pilar	1	5,9	
Estrutura	1	6,2	

142

consumo de cimento e propriedades do concreto

TABELA 2 – Determinação da absorção, índice de vazios e massa específica – NBR 9778

	Amostra		
Ensaios	Pilar	Estrutura	Concreto Carlos Britez
Absorção após imersão e fervura (%)	6,52	6,68	-
Índice de vazios após saturação e fervura (%)	14,75	15,21	17,75
Massa específica da amostra seca (g/cm³)	2,26	2,28	2,21

considerando água de hidratação igual a 0,3

→ consumo de 309 kg/m³

compressão



- ✓ ABNT NBR 7680 e NBR 5739
- ✓ Resistência média de 21,8MPa

 $f_{ck} = 15MPa$

ABCP Associação Brasileira de Cimento Portland



144

tração



✓ Resistência média de 2,1MPa

ABCP Associação Brasileira de Cimento Portland



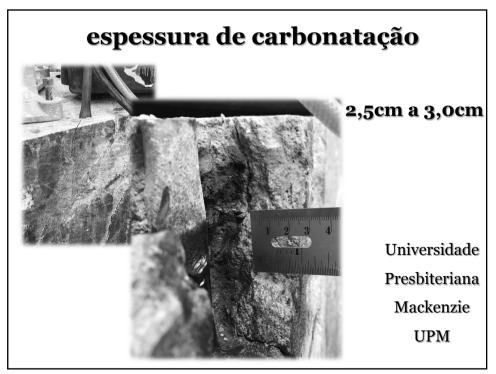
ultrassom e módulo de elasticidade

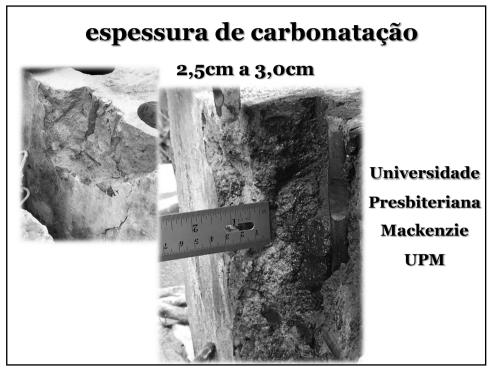
Laboratório da PhD Engenharia, ensaio de ultrasom e calculado o módulo de elasticidade dinâmico, que em média foi de **27GPa** (equivalente a $E_{ci o, 3 fc}$ = 24GPa)

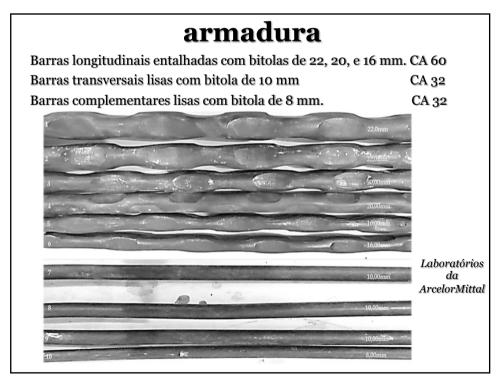
СР	Elongitudinal (GPa)	±	Eflexional (GPa)	±	Ultrassom (m/s)
08	19,8	0,13	12,31	0,13	3663
09	-	-	-	Ξ.	3788
10	-	-	-:	-	3669

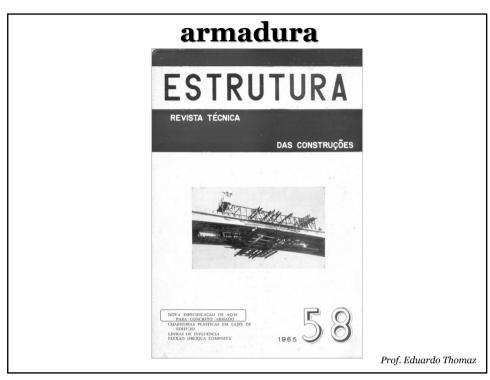
$$Vp = \sqrt[2]{rac{E(1-v)}{
ho(1-2v)(1+v)}}$$
 $Vp \in a$ velocidade de onda longitudinal, $v \in a$ o módulo de elasticidade, $v \in a$ o coeficiente de Poisson, e $a \in a$ p $a \in a$ massa específica do concreto.

147









Categoria	COEF. DE ADE- RENCIA	MARCA	FABBICANTE	Denominação antiga da categoria	Observações	
CA - 50 B	η = 1,8	Nervator 50	Aço Torsima S. A.	CA - T 50	barras torcidas com 2 saliências he licoidais e cristais transversais	
CA - 50 B	η = 18	Peristal 50	Peristal S. A. Laminação e Comércio	_	barras com móssas formadas por compressão tran vsersal	
"	"	Resistahl 50	Aços de Alta Resistência Ltda.			
CA - 60 B	η = 1,8	Nervator 60 ou Rippen-Tor	Aço Torsima S. A.	CA - T 58 (1)	barras torcidas com 2 saliência helicoidais e cristais transversais	
Fios						
CA -,60 B	η =,1	Cleide 6.000 T 60	Cleide S. A. Siderúrgica Barra Mansa S. A.	=	fios (arames), trefilados lisos	
CA - 60 B	$\eta = 15$	Bema 60	Companhia Siderúrgica Belgo Mineira	_	fios (arames) trefilados com enta- lhes ou sulcos	
. " ₁	,,	Sima 60	Aço Torsima S. A.			
MALHAS SOLDADAS						
CA - 60 B		Malhas Sima Telas Telcon	Aço Torsima S. A. Telcon Indústria e Comércio		malhas com nós soldados	

armadura

PEÇAS DE CONCRETO ARMADO COM AÇO PERISTAHL

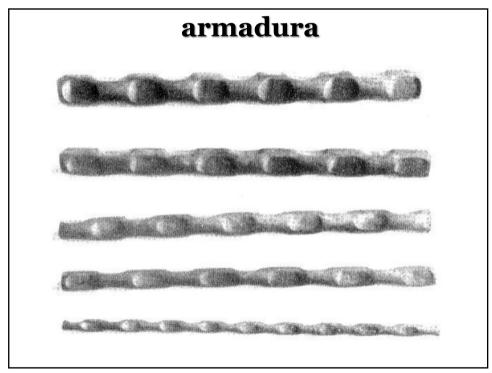
(Interpretação dos resultados de ensaios realizados no Instituto Tecnológico da Aeronáutica)

TELEMACO VAN LANGENDONCK

SUMÁRIO

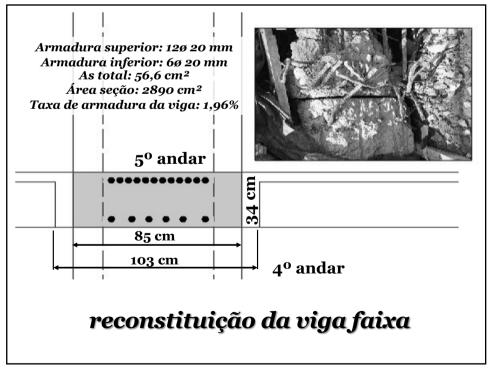
- I Finalidade dos ensaios
- II Corpos de prova.
- III Propriedades dos materiais.
- IV Compressão.
- V Ruptura por flexão.
- VI Tensões na flexão.
- VII Fissuração.
- VIII -- Deformabilidade.
- IX Conclusões.

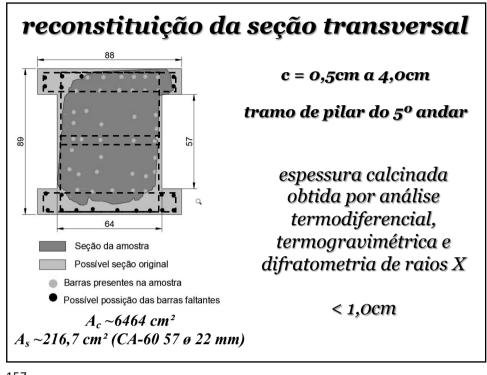
153



reconstituição da seção da viga faixa e do pilar

155



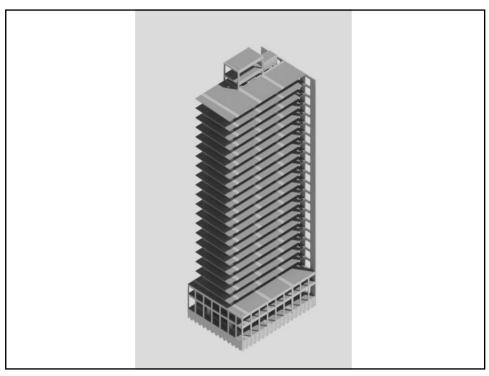


verificação estrutural

capacidade do pilar sem momentos:

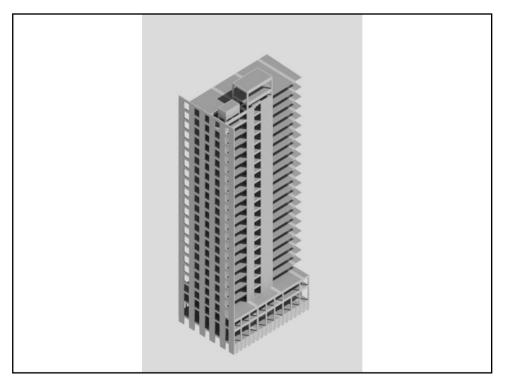
 $N_k \approx 986 \text{ tf}$

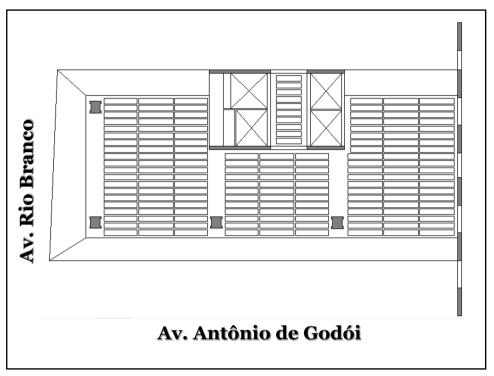
correspondente a cerca de 25
pavimentos → geometria condiz
com tramo entre 4º e 5º Pav.

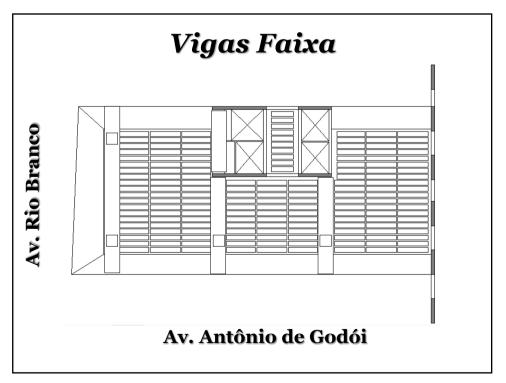


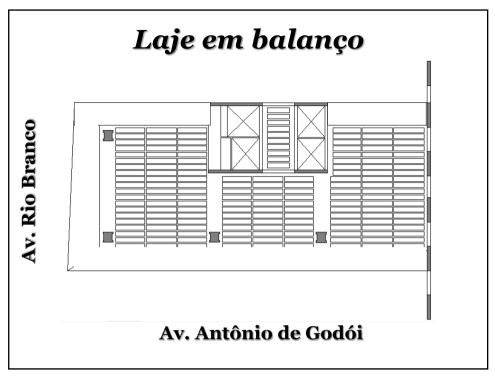


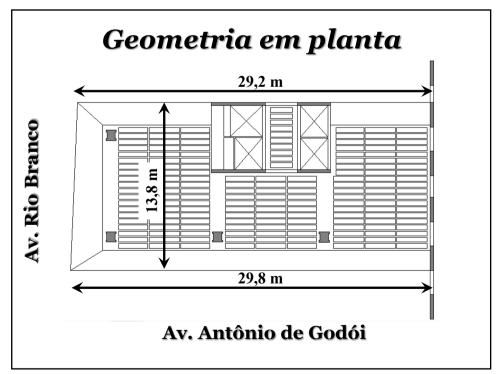


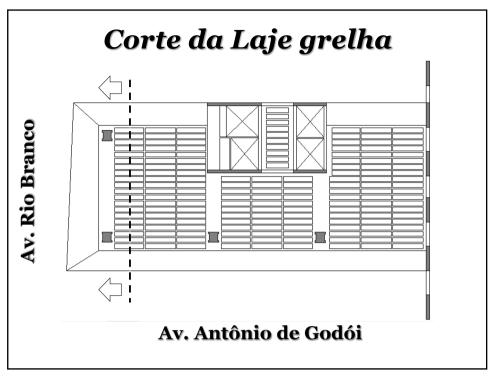


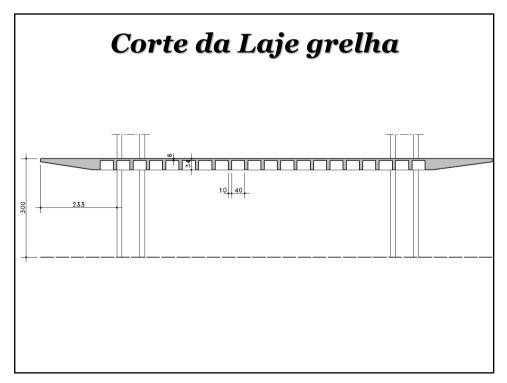












Critérios assumidos

Carga permanente: 100 kgf/m² → Baseado no revestimento existente declarado pela SPU (regularização + piso de madeira);

Sobrecarga: 150 $kgf/m^2 \rightarrow B$ aseado nas edificações da época e relatos da SPU;

Ferramenta de análise: CAD/TQS;

Modelo utilizado: Modelo VI (único que "convergiu");

Adotados critérios da norma **NB-1:1978** (mais próxima a da época de projeto e também devido a geometria dos elementos estruturais);

Feito um modelo **com vento** segundo a **ABNT NBR 6123:1988** e outro modelo **sem vento** pois nessa época alguns projetistas não consideravam vento:

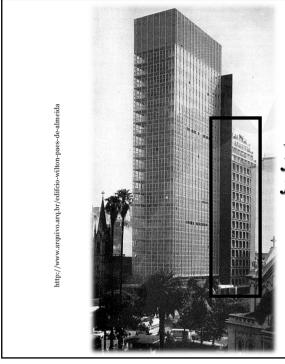
Feito outro modelo apenas com **variação térmica** para avaliar os deslocamentos da estrutura devido a dilatação térmica durante o incêndio;

Estabilidade Global avaliada via processo P-Delta.

173

DESLOCAMENTOS ÚLTIMOS

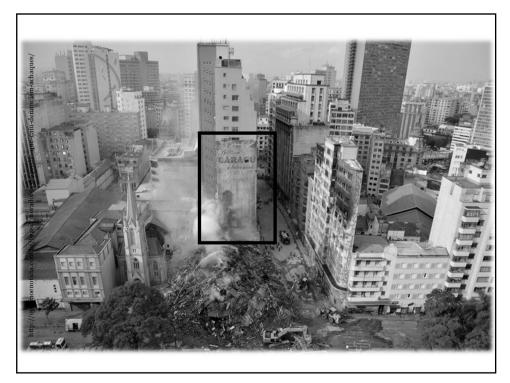
Modelo ELU com variação térmica com vento do dia 01/05/2018



Ed. Caracu justaposto a fachada posterior

→ Restrição ao giro

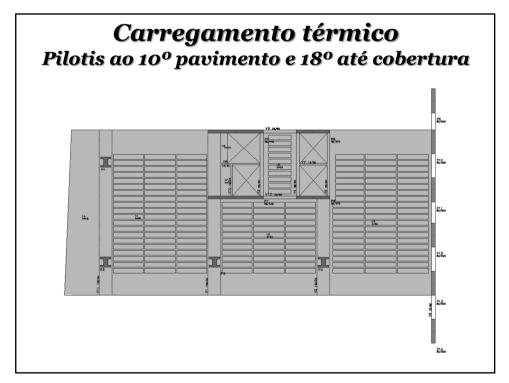
176



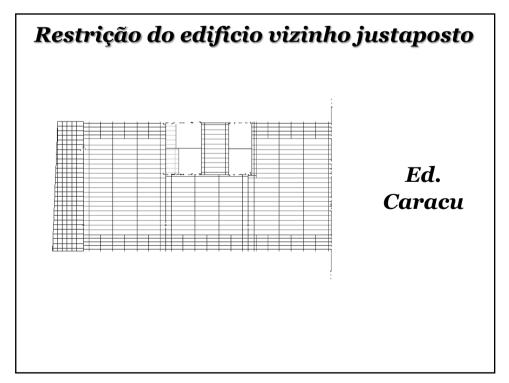
Carregamento térmico

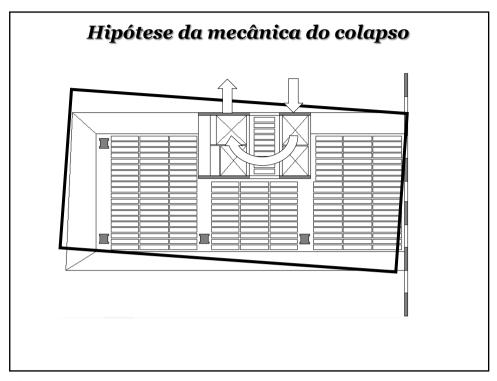












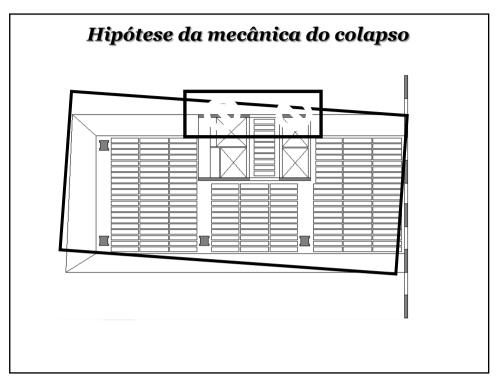
Variação de 200º C:

ELS -> 21 cm ELU -> 28 cm

Variação de 500º C:

ELS -> 36 cm ELU -> 58 cm

temperatura → aumento de mais de 10 vezes no momento dos pilares da caixa de elevador, quando comparado com o momento apenas devido a carga vertical.













Lições aprendidas

- Estrutura de Concreto mal projetada pode colapsar em pouco tempo;
- Nunca desprezar ou minimizar ação do fogo – "ser precavido";
- 3. Cuidado com pele de vidro sem barreiras;
- Muitos prédios em situação similar, apesar de "legalmente habitados / abandonados";
- 5. Cabe ao proprietário a responsabilidade, mas a quem cabe fiscalizar?

199

Lições aprendidas (medidas)

- Projeto Executivo Arquitetura (Prefeitura);
- Projeto Executivo Estrutural ou projeto "as built" no (Habite-se);
- Inspeção Periódica;
- 4. Proteção Passiva e Ativa obrigatória;
- 5. Redundância & Robustez no projeto

Obrigado!

Prof. Alfonso Pappalardo Júnior Eng. Alio Ernesto Kimura Geola, MSc. Ana Lívia Silveira Dr. Antonio Fernando Berto Sr. Antonio Paulo Pereira Geol. Arnaldo Forti Battagin Prof. Bernardo Tutikian Eng. Carlos Augusto Nonato da Silva Dr. Carlos Britez Sr. Cesar Augusto dos Santos Eng. M.Sc. Douglas Couto Perito Edgar Rezende Marques Sr. Eduardo Antônio Franca Prof. Eduardo Thomaz Prof. Enio Pazini Figueiredo Sr. Francisco Pereira Souza Sr. Gustavo de Andrade Silva Eng. Jefferson Dias de Souza Junior Enga. Jéssika Pacheco Sr. José Luiz de Morais Andrade Eng. José Luiz Varela Eng. Júlio Timerman

Sr. Lázaro de Castro Eng. Leandro Coelho Sr. Luiz Adauto Moraes Mazarin Eng. Luiz Aurélio Fortes da Silva Profa. Magda Salgueiro Duro Sr. Matheus Moreira Sr. Mauricio Brun Bucker Perita Mônica Bernardi Urias Sr. Nelson Candido Rosa Major Oscar Samuel Crespo Prof. Oswaldo Cascudo Eng. Me. Pedro Bilesky Dr. Rogério Cattelan de Lima Sr. Ronald M. Nascimento Prof. Sérgio Lex Prof. Simão Priszkulnik Sra. Thamyris Torsani Pimentel Prof. Valdir Pignatta e Silva Prof. Vitor Levy Castex Aly Sr. Waldir Aparecido dos Santos Sr. Waldir Aparecido dos Santos Filho

201

OBRIGADO!



"do Laboratório de Pesquisa ao Canteiro de Obras"

paulo.helene@concretophd.com.br www.concretophd.com.br www.phd.eng.br

> 55.11.2501.4822 55.11.9.5045.4940