

MODELOS ESTRUTURAIS COMPLEXOS

Modelação, Avaliação e Reforço Sísmico de Edifícios Pombalinos. Referência à regulamentação existente

Rita BENTO e Mário LOPES

IST, Lisboa, Fevereiro 2008

Regulamentação existente

FUNDEC – Reabilitação de Estruturas Antigas tendo em conta a Acção Sísmica



- •Legislação existente omissa quanto à obrigatoriedade do reforço sísmico em edifícios existentes;
- •Regulamentos sísmicos estão vocacionados para novas construções;
- Encontra-se em fase de adopção o novo EC8 e da parte 3, que se reporta a edifícios existentes.





Regulamentação Internacional FUNDEC – Reabilitação de Estruturas Antigas tendo em conta a Acção Sísmica



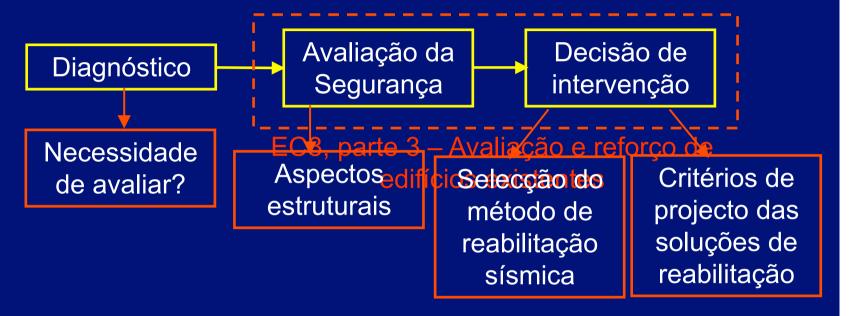
Regulamento Italiano. Regulamento de transição até à aplicação do EC8;

Documentos nos EUA. Várias entidades a produzir documentação. Plano de mitigação de risco sísmico existe desde 1970.





Etapas de estudo para um edifício existente,



É composto por um corpo de aplicação geral complementado com os anexos referentes a diferentes tipos de estruturas.

Anexo A – estruturas de betão armado

Anexo B – estruturas de aço

Anexo C – estruturas de alvenaria



Metodologia para avaliação e reabilitação sísmica de um edifício existente

1 - Recolha de informação do edifício_

2 – Selecção do nível de segurança (exigência de desempenho).

1.1 – Definição do nível de conhecimento

3 – Escolha do método de análise.

1.2 - Factor de confiança

3.1 – Elaboração do modelo numérico.

4 – Análise e avaliação de resultados

5 – Decisão de intervenção estrutural

SIM

6 – Dimensionamento da solução de reabilitação



1 - Recolha de informação do edifício

• Informações de carácter geral e história do edifício

• Dados dos edifício (Geometria, Detalhes construtivos e

estruturais, Materiais)

Geometria

Detalhes

Nível de

ada tipo de

to principal

Conheci- mento	Para cada tipo de elemento principal	
	Detalhes (Inspecções)	Materiais (Testes)
Limitado	20%	1 por piso
Extenso	50%	2 por piso
Completo	80%	3 por piso

Factor de confiança

Nível de conhecimento do edifício		Factor de confiança
KL1	Limitado	1.35
KL2	Normal	1.20
KL3	Extenso	1.00



Nível de conhecimento	Geometria	Detalhes	Materiais
KL1 - Limitado	Full survey (exame total)	Inspecções Iimitadas in situ Ou Detalhes similares na época de construção	Testes limitados in situ ou Valores usuais na época da constr.
KL2 - Normal	Ou Desenhos originais de construção com	Inspecções extensas in situ ou Desenhos de constr. Incompletos + insp. limitadas	Testes extensos in situ ou Especificações do cálculo inicial + testes limitados
KL3 - Extenso	exame visual	Inspecções completas in situ ou Desenhos de constr. Detalhados + insp. limitadas	Testes completos in situ ou Relatório de testes originais + testes limitados



2- Selecção do nível de segurança

A selecção do nível de segurança está relacionado com a definição da <u>exigência de desempenho</u>, que corresponde ao nível de danos máximo que se pretende que a estrutura apresente quando sujeita a um determinado nível de acção sísmica. O nível de danos é garantido com a verificação de determinados estados limites.

Estados Limite	Descrição	Acção sísmica
Estado Limite de Colapso Eminente (Near collapse)	Danos próximos do colapso. Exploração completa da capacidade de deformação dos elementos estruturais.	2475 anos, 2% de prob. de exceder em 50 anos
Estado Limite de Danos severos (Significant Damage)	Danos significativos. A estrutura ainda pode suportar acções sísmicas de intensidade moderada.	475 anos, 10% de prob. de exceder em 50 anos
Estado Limite de Danos Limitados (Damage Limitation)	Danos ligeiros. Elem. estrut. mantêm capacidades resistentes. A estrutura não necessita de reparação.	225 anos, 20% de prob. de exceder em 50 anos



3 - Escolha do método de análise

<u>Métodos Lineares</u> Análise estática linear (Forças laterais);

Análise dinâmica linear - modal por espectro

resposta elástico;

Métodos Não lineares Análise estática não linear (*Pushover*);

Análise dinâmica não linear (*Time history*);

Recurso ao coeficiente de comportamento (*q-factor approach*) com análises lineares (espectro de resposta reduzido).

Linear vs. Não linear ?

Estática vs. Dinâmica?



Método de análise	Modelação da acção sísmica	Condições de aplicabilidade
Análise estática linear		 i. Critérios dados pelo EC8 – parte 1 relativamente às análises
(Forças laterais)		lineares (4.3.3.2 para forças laterais ou 4.3.3.3 para análise
	Espectro de resposta elástico S _c (T),	modal)
	definido no ECS — parte 1, secção	ii. ρ _{max} /ρ _{min} < 2,5
Análise modal por espectro	3222.	em que ρ _{max} e ρ _{min} são os valores máximos e mínimos de
resposta		ρi = Di/Ci, para todos os elementos dúcteis em que ρi > 1.
		iii. Capacidade > Efeitos, em todos os elementos frágeis.
Análise estática não linear	Espectro de resposta elástico S _c (T),	 i. Caso não se verifiquem os critérios para a utilização das
(Pushover)	definido no EC8-parte 1, 3222.	análises elásticas.
Análise dinâmica não	Acelero gramas.	ii. Critérios dados pelo EC8 — parte 1 relativamente às análises
linear (Time history)		não lineares.
	Espectro de resposta de projecto	Critérios dados pelo EC8 - parte 1 relativamente às análises
q-factor approach	S _d (T), para análise elástica, de	lineares (4.3.3.2 para forças laterais ou 4.3.3.3 para análise
	acordo com EC8 - parte 1, 3.2.2.5.	modal)

Prática corrente III Métodos Lineares

- + simples
- + rápidos
- + conhecidos
- Capacidade computacional



Aplicabilidade de métodos lineares

No geral:

- Critérios de regularidade em planta e altura (EC8, parte1);
- Condições complementares indicadas no quadro anterior.

Em particular para edifícios de alvenaria:

- Pisos a funcionarem como diafragmas (não se verifica para a grande maioria dos edifícios existentes de alvenaria);
- Pisos em faces opostas de uma parede comum encontram-se à mesma cota;
- Em cada piso, o coeficiente entre a rigidez lateral da parede principal mais rígida e a parede principal mais fraca não excede 2,5.



3.1 – Elaboração do modelo numérico

- Simular características e comportamento estrutural real;
- Nível de conhecimento para KL1 Modelo Linear;
- Regularidade em planta possível modelos planos;
- •Efeitos de torção;
- Elementos Secundários;
- Valores médios para as propriedades dos materiais;
- Paredes de alvenaria considerar ½ rigidez elástica



4 - Análise e avaliação de resultados

Análise de resultados

- Resultados obtidos da análise efectuada ao modelo numérico:
- Redistribuição de esforços quando possível e necessário;
- Ajustes nos resultados dependendo do estado Limite a verificar.

Verificações de segurança

Exigências < Capacidades

Estrutura no Global

•Controle de deslocamentos globais;

Controle de corte na base.

Elementos Particulares

- Controlo de rotações e deslocamentos relativos;
- •Controlo de tensões.



Verificação da segurança em edifícios de alvenaria existentes

Estado Limite	Verificações necessárias	Critérios	
		Exigências < Capacidades	
		Exigências	Capacidade resistente
	Estrutura global	Deslocamento no topo do edif.	Deslocamento último (1)
De Colapso	Em paredes de alvenaria		Drift = 4/3 x 0,008H ₀ /D (elem. primários) (2)
Eminente	caso $V_{\text{EM}} < V_{\text{EV}}$	Deslocamentos nas paredes	$Drift = 4/3 \times 0,012H_0/D$ (elem. secundários)
	Em paredes de alvenaria		$Drift = 4/3 \times 0,004$ (elem. primários)
	caso $V_{\rm fM} > V_{\rm fV}$		Drift = 4/3 x 0,006 (elem. secundários)
	Estrutura global	Deslocamento no topo do edif.	3/4 deslocamento último
De Danos	Em paredes de alvenaria		Drift = 0,008H ₀ /D (elem. primários)
Severos	caso $V_{\text{EM}} < V_{\text{EV}}$	Deslocamentos nas paredes	$Drift = 0.012H_0/D$ (elem. secundários)
	Em paredes de alvenaria		Drift = 0,004 (elem. primários)
	caso $V_{\text{EM}} > V_{\text{EV}}$		Drift = 0,006 (elem. secundários)
		Anális e linear	
	Estrutura global	Esforços de corte na base	Resistência ao corte na base (total)
		Análise não linear	
De Danos		Deslocamento no topo do edif.	Deslocamento de cedência (3)
Limitados	Em paredes de alvenaria		Drift = 0,008H ₀ /D (elem. primários)
	caso $V_{\text{EM}} < V_{\text{EV}}$	Deslocamentos nas paredes	Drift = 0,012H ₀ /D (elem. secundários)
	Em paredes de alvenaria		Drift = 0,004 (elem. primários)
	caso $V_{\rm fM} > V_{\rm fV}$		Drift = 0,006 (elem. secundários)



5 - Decisão de intervenção estrutural

Influenciada por:

- × Tipo e nível de danos iniciais apresentado pela estrutura;
- Resultado da avaliação sísmica efectuada;
- Relação Custo-Benefício da intervenção em termos económicos, sociais, tempo de interrupção de utilização durante intervenção.

Critérios técnicos para a escolha:

- Corrigir os maiores problemas (danos);
- Melhorar a regularidade em planta e altura;
- Aumentar a Ductilidade local ou global;
- * Aumentar a resistência local ou global, sem diminuir a ductilidade global.



6 - Dimensionamento da solução de reabilitação

Deve incluir os seguintes passos:

- 1. Concepção Da solução de reparação e/ou reforço
- 2. Análise Com execução de modelo numérico e escolha de método de análise
- 3. Verificações —— Da segurança para a estrutura no Global e para os Elementos isolados

No Anexo C do EC8 é apresentada uma listagem de soluções de reforço com uma abordagem qualitativa. Permite uma visão alargada das diversas técnicas de intervenção. Esta listagem pode ser vista como uma base de trabalho não invalidando outras soluções, que melhor se adequam ao caso de estudo. De facto nova soluções são continuamente estudadas e aplicadas ao longo dos anos.



Comentários:

Nível de conhecimento KL1 Só Análises Lineares

Pavimentos de madeira Piso flexível Só Análises não lineares

Edifícios antigos com pavimentos de madeira

Obrigatoriamente Análises não Lineares

Nível de conhecimento KL2 ou KL3

Mais caro

Maiores danos impostos



Maior nº de testes in situ



OPCM 3274 de Maio de 2003 - "Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sísmica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sísmica"

OPCM 3431 de Maio de 2005 - "Ulteriori modifiche ed integrazioni all'Ordinanza n.3274 del 20/3/2003".

Novo Regulamento Sísmico, documento de transição até a aplicação final do EC8 em Itália.

Baseado no EC8, remete para o capítulo 11 a avaliação e reforço de edifícios existentes.

Apresenta um anexo com elementos de cálculo complementares.



Alteração na necessidade de avaliar e na definição da acção sísmica

- 1) Ao contrário do EC8, define as condições que implicam a obrigatoriedade de aplicar o código:
 - ☐ Aumento do edifício em altura ou em planta;
 - □ Alteração do tipo de utilização do edifício, decorrente da intervenção, que envolva o aumento das cargas iniciais (permanentes e variáveis);
 - ☐ A execução de intervenções estruturais com vista a transformar o edifício noutro diferente do original;
 - □ A execução de intervenções estruturais que envolvam alterações substanciais no comportamento global do edifício (renovações, substituições de partes estruturais, etc.).
- 2) Para intervenções de reabilitação e de reforço que reduzam a vulnerabilidade, a acção sísmica pode ser reduzida até 65% da acção usada para estruturas novas.



Alteração na recolha de informação e níveis de conhecimento

- Testes Limitados in situ
 Levantamento Limitado in situ
- Características mecânicas dos materiais



Dados experimentais de outros edifícios



Correspondência entre materiais e detalhes do edifício em estudo

EC8, parte 1

Regulamento Italiano



Alteração no coeficiente de comportamento

Edifícios de alvenaria não reforçada;

regular em elevação $q = 2.0 \,\underline{\alpha_u/\alpha_1} = 2.8 \,\longrightarrow \, 1.5 \,a \, 2.5$

não regular em elevação $q = 1.5 \alpha_u/\alpha_1 = 2.7$ \longrightarrow 1.5 a 2.0

Em que α_u/α_1 é o OSR (coeficiente de sobreresistência), para o qual são sugeridos os seguintes valores:

• Edif de alvenaria não reforçada de um piso

 $\alpha_{\rm u}/\alpha_1 = 1.4$

Edif de alvenaria não reforçada de dois ou mais pisos

 $\alpha_u/\alpha_1 = 1.8$

EC8, parte 3 não dá indicação do valor de q a considerar para edifícios de alvenarias.

EC8, parte 1 não dá valores de α_u/α_1 para edifícios de alvenaria



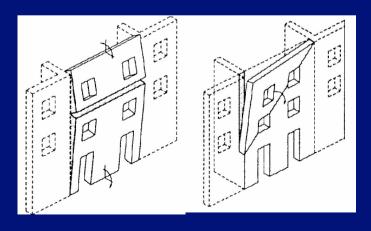
Alteração na verificação da segurança

Considera somente dois Estados Limite:

- Estado Limite Último = Estado Limite de Danos Severos (EC8, parte 3)
- Estado Limite de Danos = Estado Limite de Danos Limitados

A avaliação da segurança é feita separadamente para acções no plano e fora do plano. No plano, tal como no EC8, considera 2 tipos de mecanismos de rotura: ao corte e à flexão

Fora do plano, considera a formação de um mecanismo de colapso local:



Verificação do primeiro modo de colapso – mecanismo local de rotura para fora do plano (anexo 11C);

FUNDEC – Reabilitação de Estruturas Antigas tendo em conta a Acção Sísmica



Standard ASCE/SEI 31-03, Seismic Evaluation of Existing Building que apresenta critérios e procedimentos para a avaliação sísmica de estruturas existentes,

Standard ASCE/SEI 41-06, Seismic Rehabilitation of Existing Buildings para a reabilitação dos edifícios existentes à acção sísmica,

Documento FEMA 547, Techniques for the Seismic Rehabilitation of Existing Buildings que apresenta uma compilação de técnicas de reabilitação sísmica incluindo pormenores, detalhes e indicações práticas bem como indicações sobre as técnicas adequadas para mitigar tipos específicos de anomalias em vários tipos de estruturas.

Documentos Americanos



Documentos <u>FEMA 395 a 399 Incremental Seismic Rehabilitation</u> of (...) buildings, fornecem a informação necessária para a avaliação da vulnerabilidade sísmica de cada tipo de edifício e implementar um programa de reabilitação sísmica incremental para esses edifícios (escolas, hospitais, de escritórios, apartamentos para habitação, de comércio).

Documento <u>FEMA 420,The Engineering Guideline for Incremental</u> <u>Seismic Rehabilitation</u>, sugere uma metodologia de reabilitação e reforço incremental de edifícios como alternativa à execução do reforço numa só fase.

Documentos Americanos



Seguem uma filosofia baseada no desempenho da estrutura.

Apresentam os conceitos:

Objectivo de Reabilitação = Desempenho do edifício

+

Acção sísmica

Desempenho do edifício ou estado de danos que depende de:

- a) segurança dos ocupantes do edifício durante e após o sismo;
- b) custo e exequibilidade de repor o edifício nas condições existentes antes do sismo;
- c) o período de tempo durante o qual o edifício se encontra fora de serviço para efeitos de reabilitação e
- d) efeitos na comunidade em termos económicos, arquitectónicos ou históricos

Relações Custo-Benefício que podem ser a base de um programa de mitigação de risco sísmico.

Comentários Finais



- Adopção do EC8 ANEXOS NACIONAIS;
- Metodologia do EC8 com alguns problemas. Devem ser resolvidos na elaboração dos Anexos Nacionais;
- Aprender com a evolução do Regulamento Italiano;
- Introduzir alguns conceitos dos Documentos Americanos (e.g. relações C-B, essenciais para a definição de um programa de mitigação de risco sísmico nacional);
- Adequar EC8 à realidade Nacional, tendo em conta as tipologias construtivas;
- Focar a Questão do efeito do Quarteirão e dos edifícios Mistos.



MODELOS ESTRUTURAIS COMPLEXOS

Modelação, Avaliação e Reforço Sísmico de Edifícios Pombalinos. Referência à regulamentação existente

Rita BENTO e Mário LOPES

IST, Lisboa, Fevereiro 2008