

# 注册结构工程师 专业考试专题精讲

## 多高层混凝土结构

住房和城乡建设部执业资格注册中心 组编

施岚青 主编  
朱炳寅 主审

2012



本书以考试大纲中对考点的要求为主线，以讲解规范的规定为中心内容，在对历年试题分析的基础上，精选典型的算例进行详细分析，并通过模拟考题进行答题能力的训练。

本书共分 7 章，具体包括结构设计基本规定，框架结构，剪力墙结构，框架-剪力墙结构和板柱-剪力墙结构，筒体结构，带转换层高层建筑结构及其他结构。

本书适合于注册结构工程师考试备考人员。

### 图书在版编目 (CIP) 数据

注册结构工程师专业考试专题精讲·多高层混凝土结构/施岚青主编。  
—北京：机械工业出版社，2012.4（2012.5重印）  
ISBN 978 - 7 - 111 - 37694 - 1

I. ①注… II. ①施… III. ①建筑结构－工程师－资格考试－题解  
②多层建筑－混凝土结构－工程师－资格考试－题解③高层建筑－混  
凝土结构－工程师－资格考试－题解 IV. ①TU3-44

中国版本图书馆 CIP 数据核字（2012）第 043118 号

机械工业出版社（北京市百万庄大街 22 号 邮政编码 100037）

策划编辑：薛俊高 责任编辑：薛俊高

版式设计：石 冉 责任校对：张莉娟 胡艳萍

责任印制：杨 曜

北京京丰印刷厂印刷

2012 年 5 月第 1 版 · 第 2 次印刷

184mm × 260mm · 27.5 印张 · 713 千字

标准书号：ISBN 978 - 7 - 111 - 37694 - 1

定价：76.00 元

凡购本书，如有缺页、倒页、脱页，由本社发行部调换

电话服务

网络服务

社 服 务 中 心：(010) 88361066

门 户 网：http://www.cmpbook.com

销 售 一 部：(010) 68326294

教 材 网：http://www.cmpedu.com

销 售 二 部：(010) 88379649

封 面 无 防 伪 标 均 为 盗 版

读者购书热线：(010) 88379203

# 本书编写人员

主 编	施岚青			
副 主 编	张玉祥	苏 丹		
参编人员	周 筍	郑 楠	陈 熔	鲁芳兰
	周 芳	施晓华	杨明武	施晓岚
	杨列强	邵 粟	陈世忠	沈 群
	苏其麟	周建华	唐 立	

# 前　　言

《注册结构工程师专业考试专题精讲》丛书由住房和城乡建设部执业资格注册中心组织编写，由施岚青教授主编。其目的在于进一步帮助建筑工程设计行业广大专业技术人员更准确、更清晰地了解勘察设计注册结构工程师执业资格考试的导向以及对结构工程设计人员专业知识的具体要求和考查方向。

全国注册结构工程师自1998年实行全国统一考试以来，至今已经有15年了。这15年的考试注册准入制度的实施，优化了当时结构设计人员良莠不齐的状况，对结构设计人员提出了业务、知识能力的全新要求，极大地推动了我国建筑结构设计人才的理论知识水平和业务能力的整体提升，保证了我国建筑结构设计总体水平的稳步提升。在这一考试即将迈入第15个年头之际，有必要对这些年来注册结构工程师的专业考试做一全面的梳理和分析，一方面是对过去十多年来考试的总结和为将来注册考试方向的一种探讨；另一面也为考生指明正确的方向，使其清楚地认识到，考试只是一种检验的手段，并非是目的。真正的目的在于通过考试来推动、提升我国整体结构设计水平的不断提高，选拔更优秀的结构设计人员放到适合的岗位上。

在此，借建筑设计规范和标准在新一轮的大规模修订之际，特邀请施岚青教授担纲主编撰写了此套丛书，施岚青教授自1998年我国开始实施结构师注册考试（专业）以来，一直从事注册结构工程师的培训、辅导工作，参与并见证了这十多年来专业考试根据我国结构设计发展水平和对设计人员素质能力的要求而不断的演变和调整，充分利用考试导向的作用，把结构工程师的业务水平逐步地向前推进的这一过程。同时施岚青教授以其严谨的治学态度和扎实的专业素养，密切联系工程设计实践的务实态度在广大建筑结构设计人员中的赢得了很好的口碑，取得了较好的反响。

本套丛书暂计划为四册：《建筑抗震设计》、《混凝土结构》、《多高层混凝土结构》及《砌体结构》。

本书以《高层建筑混凝土结构技术规程》（GB 50011—2011）为中心，对该规范中的规定进行了精心讲解，以帮助考生全面理解这些规定的本质及产生的原因，并辅之以案例教学，把培养考生“举一反三”的能力作为重点，提高考生理解规范规定并用以解答试题的能力。本书共分7章，以考试大纲中对考点的要求为主线，设置历年考试考题精选、规范规定精讲、典型算例详解、模拟训练四个模块，按照考试大纲要求的考试深度、广度，紧密结合工程设计的实际状况和设计人员需要，从以下几个方面进行了阐述：结构设计基本规定，框架结构，剪力墙结构，框架-剪力墙结构和板柱-剪力墙结构，筒体结构，带转换层高层建筑结构及其他结构。

本书在编写、审校过程中得到了中国建筑设计研究院副总工程师、教授级高级工程师朱炳寅，住房和城乡建设部执业资格注册中心副处长王平的指导和帮助，他们为本书提出了许多宝贵的意见，感谢他们为本书的付梓提供的辛勤劳动！

本书编写的思路是明晰的，谅必会有益于读者。但是，由于编写时间紧促，必定存在诸多不完善之处，还望读者及各方面人士不吝指教。

住房和城乡建设部职业资格注册中心

2012年4月

# 《考试大纲》对“多高层钢筋混凝土结构”的有关规定

## (一) 一级注册结构工程师

### 1. 掌握

常用高层建筑结构（框架、剪力墙、框架-剪力墙和筒体等）的受力性能及适用范围；

常用钢筋混凝土高层建筑结构的近似计算方法、截面设计方法和构造措施；

一般钢筋混凝土结构构件的抗震设计计算要点及构造措施。

### 2. 熟悉

概念设计的内容及原则，并能运用于高层建筑结构的体系选择、结构布置和抗风、抗震设计；  
高层建筑结构的内力与位移的计算原理；

钢结构高层民用建筑的设计方法；

高耸结构的选型要求、荷载计算、设计原理和主要构造。

### 3. 了解

以概率理论为基础的结构极限状态设计方法的基本概念；

高耸结构的施工技术。

## (二) 二级注册结构工程师

### 1. 掌握

常用钢筋混凝土高层建筑结构（框架、剪力墙和框架-剪力墙）的受力性能及适用范围；

常用钢筋混凝土高层建筑结构的近似计算方法、截面设计方法与构造措施；

一般钢筋混凝土结构构件的抗震设计计算要点及构造措施。

### 2. 了解

概念设计的内容及原则，并能运用于高层建筑结构的设计；

高层建筑结构的内力与位移的计算原理；

水塔、烟囱等一般高耸结构的选型要求、荷载计算、设计原理和主要构造；

了解结构极限状态设计原理。

## 本书在执行《考试大纲》中遇到的问题和采取的措施

现行的《一、二级注册结构工程师专业考试大纲》是2002年颁布的，至今已经执行了十年。

现行有效的“结构设计规范”有两类：一类是近期刚颁布的新版规范，另一类是目前尚在用的但还是十年前颁布的旧规范，不久亦将被新版规范替代。

新颁布的规范中增添了不少新内容，如建筑抗震性能化设计、抗连续倒塌设计和既有结构设计等。这些新内容已超出现行《考试大纲》的要求。

《考试大纲》是考试命题的依据，亦是准备考试的依据。命题方和答题方均应严格按《考试大纲》的规定来办事，以保证考试的公正、公平、合理。

由于规范的修改有一个过程，全部采用新版规范还有一段时间，这一阶段的长短会影响到新《考试大纲》的颁布时间。因两者是不同步的，会在一个时间区段内出现按旧《考试大纲》的要求来考核新版规范的内容。

新旧版规范中的大多数内容是一致的。用现行《考试大纲》的要求来考核问题不大。但新版规范中有些新增的规定在现行《考试大纲》中尚未涉及到。由于没有规定明确的考试要求，尚无法考核，故本书亦暂不作讲述。

如考前《考试大纲》有修改的通知，则将根据新增的考试要求编写出“补充材料”发给读者。

# 目 录

## 前言

《考试大纲》对“多高层钢筋混凝土结构”的有关规定

本书在执行《考试大纲》中遇到的问题和采取的措施

<b>第一章 结构设计基本规定</b>	1
第一节 房屋的适用高度及高宽比	1
第二节 延性与抗震等级	5
第三节 上部结构的嵌固部位	39
第四节 重力二阶效应及结构稳定	46
第五节 构件承载力设计表达式	56
第六节 荷载组合和地震作用组合的效应	57
<b>第二章 框架结构</b>	66
第一节 一般规定	66
第二节 框架梁	69
第三节 框架柱	106
第四节 梁柱节点	159
<b>第三章 剪力墙结构</b>	181
第一节 一般规定	181
第二节 悬臂实体剪力墙	192
第三节 双肢墙	260
第四节 连梁	271
<b>第四章 框架-剪力墙结构和板柱-剪力墙结构</b>	296
第一节 框架-剪力墙结构	296
第二节 板柱-剪力墙结构	334
<b>第五章 筒体结构</b>	348
第一节 一般规定	348
第二节 计算分析	358
第三节 构造措施	366
<b>第六章 带转换层高层建筑结构</b>	374
第一节 转换层上下结构的侧向刚度比	375
第二节 基本参数	381
第三节 结构布置	386
第四节 内力调整	389
第五节 五大构件	398
<b>第七章 其他结构</b>	422
第一节 混合结构	422
第二节 地下室	425
<b>后记</b>	429

# 第一章 结构设计基本规定

《考试大纲》的规定：

	等级	要求	《考试大纲》的相关规定
第一节 房屋的适用高度及高宽比	一级	掌握	常用高层建筑结构的受力性能及适用范围
	二级	掌握	常用高层建筑结构的受力性能及适用范围
第二节 延性与抗震等级	一级	掌握	一般钢筋混凝土结构构件的抗震设计计算要点及构造措施
	二级	掌握	一般钢筋混凝土结构构件的抗震设计计算要点及构造措施
第三节 上部结构的嵌固部位	一级	熟悉	高层建筑结构的内力与位移的计算原理
	二级	了解	高层建筑结构的内力与位移的计算原理
第四节 重力二阶效应及结构稳定	一级	熟悉	高层建筑结构的内力与位移的计算原理
	二级	了解	高层建筑结构的内力与位移的计算原理
第五节 构件承载力设计表达式	一级	了解	以概率理论为基础的结构极限状态设计方法的基本概念
	二级	了解	结构极限状态设计原理
第六节 荷载组合和地震作用组合的效应	一级	了解	以概率理论为基础的结构极限状态设计方法的基本概念
	二级	了解	结构极限状态设计原理

## 第一节 房屋的适用高度及高宽比

### 一、最大适用高度

#### (一) 试题回顾

【试题 1.1.1】房屋高度  $H$  (2001 年)

一座 8 层的钢筋混凝土结构教学楼，各层层高均为 4.2m，局部突出屋面的水箱、楼电梯间高 5.0m，房屋室内外高差 0.6m。在决定结构抗震等级时房屋高度  $H$  (m) 应取以下何项数值？

- (A) 33.6      (B) 34.2      (C) 38.6      (D) 39.2

#### (二) 规范规定

《建筑抗震设计规范》第 6.1.1 条的条文说明指出：

对采用钢筋混凝土材料的高层建筑，从安全和经济诸方面综合考虑，其适用最大高度应有限制。

#### 1. 《建筑抗震设计规范》规定

《建筑抗震设计规范》第 6.1.1 条规定了各类混凝土房屋的最大高度。

6.1.1 本章适用的现浇钢筋混凝土房屋的结构类型和最大高度应符合表 6.1.1 的要求。平面和竖向均不规则的结构，适用的最大高度宜适当降低。

注：本章“抗震墙”指结构抗侧力体系中的钢筋混凝土剪力墙，不包括只承担重力荷载的混凝土墙。

表 6.1.1 现浇钢筋混凝土房屋适用的最大高度 (m)

结构类型	烈 度				
	6	7	8(0.2g)	8(0.3g)	9
框架	60	50	40	35	24
框架-抗震墙	130	120	100	80	50
抗震墙	140	120	100	80	60
部分框支抗震墙	120	100	80	50	不应采用
筒体	框架-核心筒	150	130	100	90
	筒中筒	180	150	120	100
板柱-抗震墙	80	70	55	40	不应采用

- 注：1 房屋高度指室外地面到主要屋面板板顶的高度（不包括局部突出屋顶部分）；  
 2 框架-核心筒结构指周边稀柱框架与核心筒组成的结构；  
 3 部分框支抗震墙结构指首层或底部两层为框支层的结构，不包括仅个别框支墙的情况；  
 4 表中框架，不包括异形柱框架；  
 5 板柱-抗震墙结构指板柱、框架和抗震墙组成抗侧力体系的结构；  
 6 乙类建筑可按本地区抗震设防烈度确定其适用的最大高度；  
 7 超过表内高度的房屋，应进行专门研究和论证，采取有效的加强措施。

## 2. 《高层建筑混凝土结构技术规程》规定

《高层建筑混凝土结构技术规程》将房屋高度分成 A 级、B 级两类。

### (1) A 级房屋高度

《高层建筑混凝土结构技术规程》规定：

3.3.1 钢筋混凝土高层建筑结构的最大适用高度应区分为 A 级和 B 级。A 级高度钢筋混凝土乙类和丙类高层建筑的最大适用高度应符合表 3.3.1-1 的规定，B 级高度钢筋混凝土乙类和丙类高层建筑的最大适用高度应符合表 3.3.1-2 的规定。

平面和竖向均不规则的高层建筑结构，其最大适用高度宜适当降低。

表 3.3.1-1 A 级高度钢筋混凝土高层建筑的最大适用高度 (m)

结构体系	非抗震设计	抗震设防烈度				
		6 度	7 度	8 度		9 度
				0.20g	0.30g	
框架	70	60	50	40	35	—
框架-剪力墙	150	130	120	100	80	50
剪力墙	全部落地剪力墙	150	140	120	100	80
	部分框支剪力墙	130	120	100	80	50
筒体	框架-核心筒	160	150	130	100	90
	筒中筒	200	180	150	120	100
板柱-剪力墙	110	80	70	55	40	不应采用

- 注：1 表中框架不含异形柱框架；  
 2 部分框支剪力墙结构指地面以上有部分框支剪力墙的剪力墙结构；  
 3 甲类建筑，6、7、8 度时宜按本地区抗震设防烈度提高一度后符合本表的要求，9 度时应专门研究；  
 4 框架结构、板柱-剪力墙结构以及 9 度抗震设防的表列其他结构，当房屋高度超过本表数值时，结构设计应有可靠依据，并采取有效的加强措施。

## (2) B 级房屋高度

《高层建筑混凝土结构技术规程》规定：

表 3.3.1-2 B 级高度钢筋混凝土高层建筑的最大适用高度 (m)

结构体系	非抗震设计	抗震设防烈度			
		6 度		7 度	8 度
		0.20g	0.30g		
框架-剪力墙	170	160	140	120	100
剪力墙	全部落地剪力墙	180	170	150	130
	部分框支剪力墙	150	140	120	100
筒体	框架-核心筒	220	210	180	140
	筒中筒	300	280	230	170

注：1 部分框支剪力墙结构指地面以上有部分框支剪力墙的剪力墙结构；

2 甲类建筑，6、7 度时宜按本地区设防烈度提高一度后符合本表的要求，8 度时应专门研究；

3 当房屋高度超过表中数值时，结构设计应有可靠依据，并采取有效的加强措施。

执行这条规定时要注意两点：

1) 房屋高度的取值要执行《建筑抗震设计规范》第 6.1.1 条表 6.1.1 注 1 的规定。

注：1 房屋高度指室外地面到主要屋面板板顶的高度（不包括局部突出屋顶部分）

亦即是执行《高层建筑混凝土结构技术规程》第 2.1.2 条规定

## 2.1.2 房屋高度 building height

自室外地面至房屋主要屋面的高度，不包括突出屋面的电梯机房、水箱、构架等高度。

2) 对于不规则结构的房屋高度要执行《建筑抗震设计规范》第 6.1.1 条条文说明第 5 款的要求。

5 对于平面和竖向均不规则的结构，适用的最大高度适当降低的规范用词，由“应”改为“宜”，一般减少 10% 左右。

## (三) 算例

## 【例 1.1.1】确定房屋的计算高度 (121.20m)

条件：某高层建筑如图 1.1.1 所示，屋面上皮标高为 +120.000m，屋面上有一高 32m 的尖塔和高 10m 的局部建筑，室内外高差 1.2m。

要求：确定抗震等级时的房屋计算高度。

答案：《高层建筑混凝土结构技术规程》规定第 2.1.2 条指出：房屋高度指室外地面至主要屋面高度，不包括局部突出屋面的电梯机房、水箱、构架等高度。

$$H = (120.00 + 1.20) m = 121.20m$$

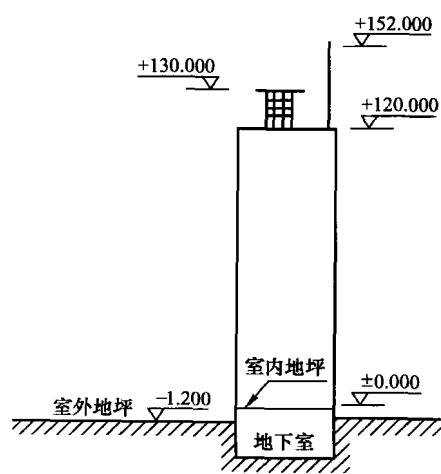
【例 1.1.2】确定房屋的计算高度  
(33.6m)

图 1.1.1 办公楼侧面轮廓尺寸

条件：有一幢钢筋混凝土框架-剪力墙结构，共9层，首层层高4.2m，其他各层层高3.6m，首层地面比室外地面高出0.6m，屋顶有局部突出的电梯机房，层高3m。

要求：确定房屋的计算高度。

答案：根据《建筑抗震设计规范》表6.1.1注1规定：

$$H = (0.6 + 4.2 + 8 \times 3.6) \text{m} = 33.6 \text{m}$$

## 二、高宽比限值

### (一) 试题回顾

#### 【试题1.1.2】房屋高宽比（2001年）

某大底盘单塔楼钢筋混凝土高层建筑，裙房与主楼连为整体，如图1.1.2所示；本地区抗震设防烈度为7度，建筑场地为Ⅱ类。

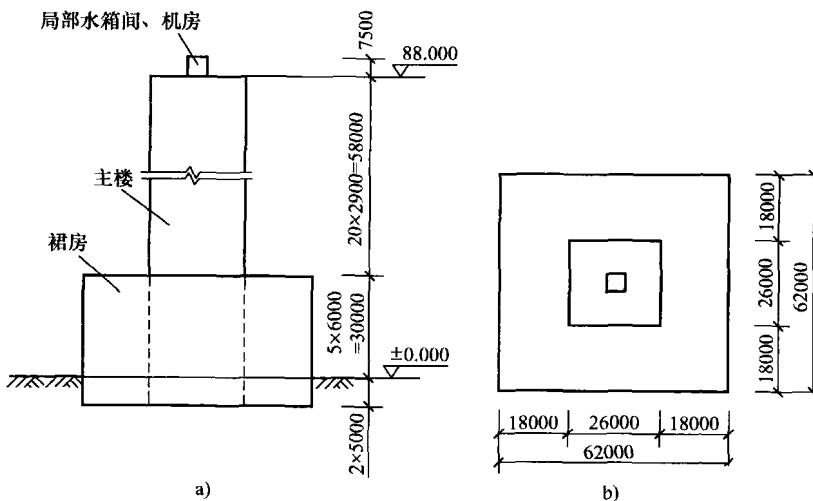


图 1.1.2

a) 建筑立面示意图 b) 建筑平面示意图

假定裙房的面积、刚度相对于其上部塔楼的面积和刚度较大时，试问，该房屋主楼的高宽比取值，最接近于下列何项数值？

- (A) 1.4      (B) 2.2      (C) 3.4      (D) 3.7

### (二) 相关规范的规定

《高层建筑混凝土结构技术规程》规定：

#### 3.3.2 钢筋混凝土高层建筑结构的高宽比不宜超过表3.3.2的规定。

表 3.3.2 钢筋混凝土高层建筑结构适用的最大高宽比

结构体系	非抗震设计	抗震设防烈度		
		6度、7度	8度	9度
框架	5	4	3	—
板柱-剪力墙	6	5	4	—
框架-剪力墙、剪力墙	7	6	5	4
框架-核心筒	8	7	6	4
筒中筒	8	8	7	5

对于控制高宽比的目的，《高层建筑混凝土结构技术规程》第3.3.2条的条文说明有交代：

**3.3.2（条文说明）** 高层建筑的高宽比，是对结构刚度、整体稳定、承载能力和经济合理性的宏观控制；在结构设计满足本规程规定的承载力、稳定、抗倾覆、变形和舒适度等基本要求后，仅从结构安全角度讲高宽比限值不是必须满足的，主要影响结构设计的经济性。

高宽比具体计算时有很多数值不易确定，对此可参考《高层建筑混凝土结构技术规程》第3.3.2条的条文说明。

**3.3.2（条文说明）** 在复杂体型的高层建筑中，如何计算高宽比是比较难以确定的问题。一般情况下，可按所考虑方向的最小宽度计算高宽比，但对突出建筑物平面很小的局部结构（如楼梯间、电梯间等），一般不应包含在计算宽度内；对于不宜采用最小宽度计算高宽比的情况，应由设计人员根据实际情况确定合理的计算方法；对带有裙房的高层建筑，当裙房的面积和刚度相对于其上部塔楼的面积和刚度较大时，计算高宽比的房屋高度和宽度可按裙房以上塔楼结构考虑。

### （三）算例

#### 【例1.1.3】大底盘单塔楼高层建筑的高宽比

条件：某大底盘单塔楼高层建筑，主楼为钢筋混凝土框架-核心筒，与主楼连接的裙房为混凝土框架结构，如图1.1.2所示。裙房的面积、刚度相对于其上部塔楼的和刚度较大。

要求：该房屋主楼高宽比。

答案：由《高层建筑混凝土结构技术规程》规定第2.1.2条：房屋高度指室外地面至主要屋面高度，不包括局部突出屋面的电梯机房、水箱等高度。

由《高层建筑混凝土结构技术规程》规定第3.3.2条的条文说明：对带有裙房的高层建筑，当裙房的面积和刚度相对于其上部塔楼的面积和刚度较大时，计算高宽比时的房屋高度和宽度可按裙房以上塔楼结构考虑。该房屋主楼高宽比  $\frac{H}{B} = \frac{58}{26} = 2.2$ 。

## 第二节 延性与抗震等级

### 一、延性和塑性耗能能力

#### （一）单调加载下的延性

##### 1. 变形能力、延性及延性比的关系

材料、构件或结构的“变形能力”、“延性”及“延性比”，此三者都是与变形有关的量。图1.2.1以图示方式显示了三者的不同含义。

图1.2.1表示某种材料（或构件、或结构）在力的作用下产生变形后的“抗力R-变形 $\Delta$ ”演变全过程示意图，纵坐标为“抗力R”、横坐标为“变形 $\Delta$ ”。图上有两条曲线，一条为实际曲线，该曲线经过弹性变形、塑性变形、材料强化、软化破坏等阶段；另一条是将实际曲线简化为由二段直线组成的理想化曲线。理想化曲线有两个关键点，其横坐标分别为“屈服变形

$\Delta_y$ " 和 "极限变形  $\Delta_u$ ", 与  $\Delta_y$  相对应的纵坐标为 "屈服强度  $R_y$ "。

在图 1.2.1 中以图示方式显示了 "变形能力"、"延性" 两者的不同含义。

1) 变形能力是指其达到破坏状态时的最大变形。

2) 延性是指其非弹性变形能力。

3) 延性比是指极限变形与屈服位移之比  $\mu = \text{极限变形} / \text{屈服变形} = \Delta_u / \Delta_y$ 。

材料、构件或结构的延性、延性比及变形能力都是与变形有关的量。这三者之间既存在密切的联系，又有一定的区别。

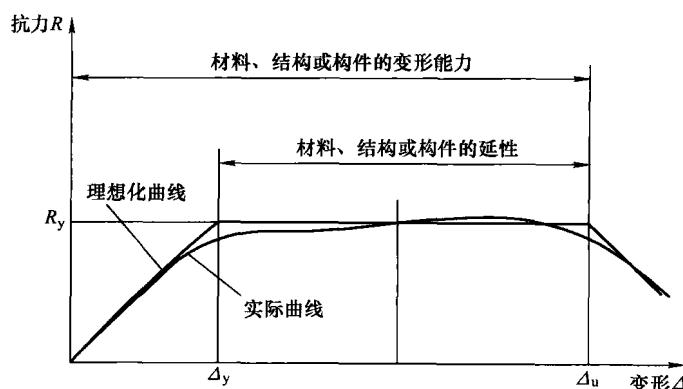


图 1.2.1 变形能力和延性

## 2. 材料延性、构件延性和结构延性

延性可以分为材料延性、构件延性和结构延性。

### (1) 材料延性

指混凝土或钢材在没有明显应力下降情况下维持变形的能力，可用应力-应变曲线表示，如混凝土受压曲线、钢筋拉伸曲线、钢筋和混凝土粘结滑移曲线等。

### (2) 构件延性

当钢筋混凝土构件中某个截面的钢筋达到屈服强度时，即出现塑性铰。塑性铰出现后，截面转角及构件变形速增加，截面抵抗弯矩能力继续略有提高，直至压区边缘纤维混凝土达到“极限压应变  $\varepsilon_{eu}$ ”（压碎），从而构件丧失承载能力，达到极限状态。

构件截面弯矩-曲率（或力-变形）关系用图 1.2.2 中的曲线表示，图中  $\varphi_y$  和  $f_y$  分别表示截面屈服时的曲率与跨中挠度， $\varphi_u$  和  $f_u$  分别为截面极限曲率与极限挠度。

截面和构件的塑性变形能力常常

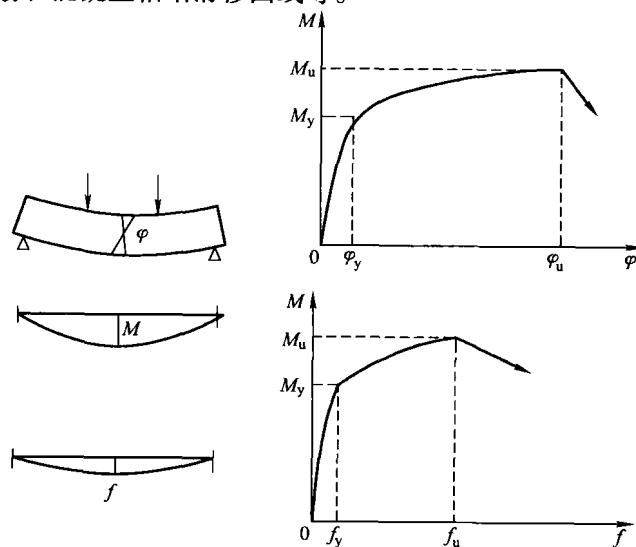


图 1.2.2 构件的延性

用延性比来衡量。

截面延性常用曲率表示，曲率是指构件单位长度上截面转动能力，如受弯构件的弯矩-曲率曲线。

构件延性可用转角或位移表示，如梁的荷载-跨中挠度曲线，荷载-支座转角曲线；柱的荷载-侧移曲线。

延性比定义为：

截面曲率延性比

$$\mu_\varphi = \frac{\varphi_u}{\varphi_y}$$

截面转角延性比

$$\mu_\theta = \frac{\theta_u}{\theta_y}$$

构件位移延性比

$$\mu_f = \frac{f_u}{f_y}$$

### (3) 结构延性

结构总体延性是指整个结构体系承受变形的能力，多用位移表示，如框架水平力-顶点位移曲线，层间剪力-层间位移曲线。

对一个结构而言，弹性状态是指外荷载与结构位移成线性关系的状态（严格讲是指去除荷载后，位移能恢复到原来的状态）。当结构中某一（或同时一批）截面屈服（即出现塑性铰）后，即存在着不可消失的塑性变形，荷载与位移将呈现非线性关系，荷载增加很少，而位移迅速增加，可认为结构屈服。如图 1.2.3 所示荷载为  $P_y$  时；当承载力明显下降或结构处于不稳定状态时，则认为结构破坏，达到极限位移。结构的总体延性常常用顶点位移延性比表示，即

$$\mu = \frac{\Delta u}{\Delta y}$$

延性的另一表达式，可采用后期变形能力，通常以  $\Delta u - \Delta y$  表示。

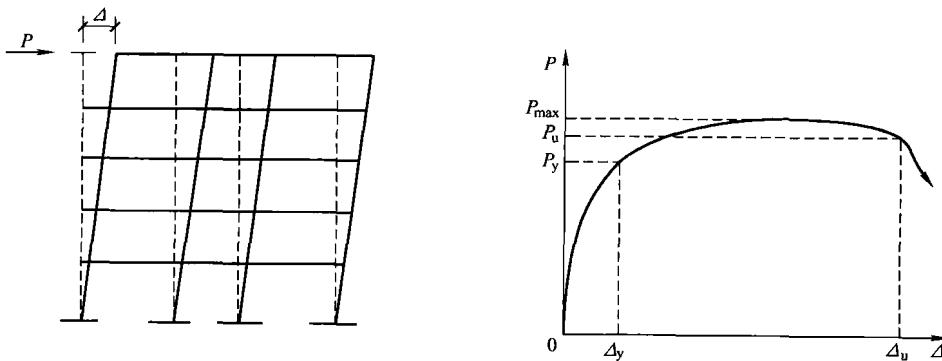


图 1.2.3 结构的总体延性

### 3. 延性破坏与脆性破坏

材料、构件或结构的破坏可分为脆性破坏和延性破坏两类（图 1.2.4）。

脆性破坏是指达到最大承载力后突然丧失承载能力，在没有预兆的情况下发生的破坏，有明显的尖峰，达到最大承载力后曲线突然下跌，延性比  $\mu = 1.0$ 。

延性破坏是指到达最大承载力后，能够经受很大变形、有较长的平台段，在承载力没有显著降低的情况下，还能经历很大的非线性变形后所发生的破坏，在破坏前能给人以警示，延性比  $\mu > 1.0$ 。

在实际工程中判断结构的脆性或延性有重大意义，延性结构具有如下优越性：

- 1) 破坏前有明显预兆，破坏过程缓慢，因而可采用偏小的计算安全可靠度。
- 2) 出现非预计荷载，例如偶然超载，荷载反向，温度升高或基础沉降引起附加内力等情况下，有较强的承载和抗衡能力。
- 3) 有利于实现超静定结构的内力充分重分布。
- 4) 在承受动力作用（如振动、地震、爆炸等）情况下，能减小惯性力，吸收更大动能，减轻破坏程度，有利于修复。
- 5) 延性结构的后期变形能力可以作为各种意外情况时的安全储备。

#### 4. 以能量表达的延性

一个结构抗震能力的强弱，主要取决于这个结构对地震能量“吸收与耗散”能力的大小。结构所能吸收的地震能量，它等于结构承载力与变形能力的乘积。这就是说，结构抗震能力是由承载力和变形能力两者共同决定的。

图 1.2.5 所示的“抗力-变形”关系曲线代表了两种理想化的结构，结构甲代表采用“理想弹性”结构的“抗力-变形”关系曲线，结构乙代表采用“理想弹性和完全塑性”结构的“抗力-变形”关系曲线。

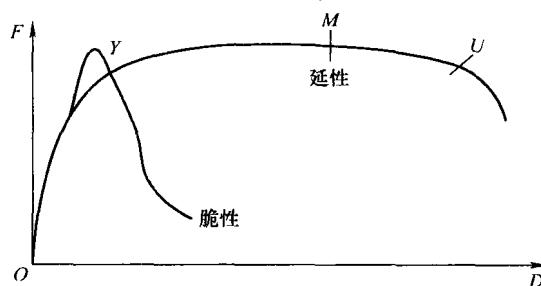


图 1.2.4 延性破坏与脆性破坏

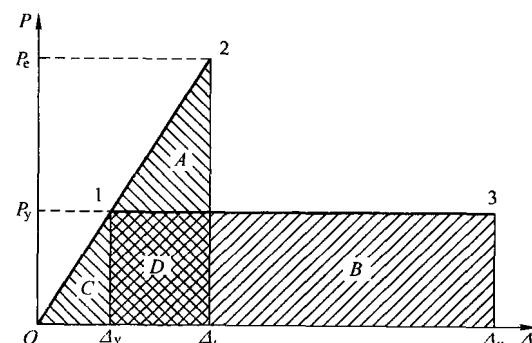


图 1.2.5 以能量表达的延性

结构甲的“抗力-变形”关系曲线用直线 0-1-2 代表，图中的  $\Delta_u$  为结构甲的极限变形。图中阴影  $A + D$  的面积为地震力自  $P_y$  至  $P_u$  对结构甲所做的功，由于结构始终处于弹性状态，使该部分能量输入，始终在动能和势能之间转化。随着地震能量的不断输入，积聚的能量也将越来越多，即地震的时间越长，积聚的能量越多。

结构乙的“抗力-变形”关系曲线用折线 0-1-3 代表。图中的  $\Delta_y$  和  $\Delta_u$  分别为结构乙的屈服变形和极限变形。图中阴影  $B + D$  的面积为地震力达到  $P_y$  后对结构乙所做的功，由于结构此时产生了不可逆的塑性变形，即已处于塑性状态，使该部分能量大量耗损，部分转化为热能，该过程是不可逆的。故结构乙内积聚的势能不可能超过阴影  $C$  的面积，凡超过阴影  $C$  的能量输入，随输入随损耗及转化为热能。在整个过程中消耗了大量的地震动能，使结构以较低的承载力 ( $P_y$ ) 抵抗了相当于  $P_u$  的大震。

上述结构甲的“抗力-变形”关系曲线表明脆性结构是没有“延性”的，而结构乙的“抗

力-变形”关系曲线表明延性结构则有很好的“延性”。

一般来说，一个延性结构在地震初期，结构所吸收的能量，是以动能和弹性应变能的方式暂时贮存于结构内，在一段时间后的地震中、后期，由于结构在强震的持续作用下，许多部位相继屈服，于是结构以阻尼和非弹性变形能的方式吸收并耗散能量。这样的结构之所以能够耗散这样多的能量，经受强震考验而不倒塌，是由于结构的良好延性所提供的保证。因为结构延性好，变形能力强，则结构吸收与耗散地震能量的能力就大，同时结构还保持着相当的承载能力以承受竖向重力荷载，以保证结构不倒塌。

以能量来表达延性，则延性即是构件承受动力荷载与塑性变形能力的乘积，它等于以非弹性变形能的方式吸收并耗散的能量。

如图 1.2.6 所示两种不同结构的力-变形关系曲线，一条曲线属于承载力较低但具有很大延性的结构，所能吸收的能量多，虽然较早出现损坏，但能经受住较大的变形，避免倒塌。另一条曲线是属于仅有较高强度而无塑性变形能力的脆性结构，吸收的能量少，一旦遭遇超过设计水平的地震时，很容易因脆性破坏而突然倒塌。

现行《建筑抗震设计规范》的抗震设防目标是“三水准”，“小震不坏”可以通过结构的抗震承载力验算予以实现；而在遭遇到罕遇地震的影响时要达到“大震不倒”的设防目标，则主要依靠结构的延性。所以，在概念设计中特别强调结构延性的重要意义。当然，允许结构出现较大的弹塑性变形，将造成结构一定程度的损害。因此，我们应将发生概率较小的小震作用下的变形限制在弹性变形范围内，将发生概率较小的中震作用下的结构变形限制在可修范围内，而将发生概率很大的大震作用下的结构变形限制在不倒的范围内。也就是说，只允许在中震、大震作用下利用结构延性。

## (二) 反复交变荷载下的构件塑性耗能能力

发生地震时，结构在地震荷载的往返作用下工作，其内力将随之正负交替。图 1.2.7 所示为一理想弹性和完全塑性（又称为弹塑性）的构件在反复交变荷载作用下的抗力-变形曲线。每次加荷→卸荷→反向加荷→反向卸荷称为一个循环，而抗力-变形曲线形成一个回环，称滞回环，也即滞回曲线，可以表示为构件的弯矩与转角、弯矩与曲率、荷载与位移等对应关系。

图 1.2.7 中滞回曲线包围的面积反映了结构的耗能能力。在反复交变荷载作用下每经过一个循环，加荷时先是吸收能量，卸荷时则是释放能量，但两者是不相等的。两者之差为构件在一个循环中的“耗失能量”（耗能），亦即一个滞回环内所包含的面积。以能量来表达延性，则延性即是一个滞回环内所包含的“耗失能量”面积。

图 1.2.7 中所代表的结构是一个理想结构，在现实中几乎没有结构能达到这种状态，即使接近理想弹塑性材料的钢结构也不可能达到。典型的钢筋混凝土结构的滞回曲线示于图 1.2.8

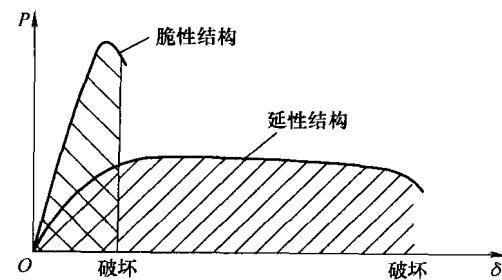


图 1.2.6 以能量表达的延性破坏和脆性破坏

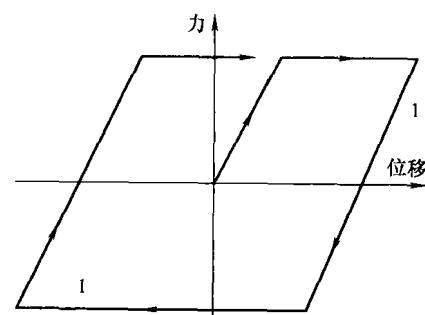


图 1.2.7 滞回曲线

中。图 1.2.8 中滞回曲线包围的面积也反映了结构的耗能能力。在理想状态下，滞回曲线所包围的面积占理想弹性和完全塑性滞回环面积的 70% ~ 80%，即塑性变形吸收的能量占总地震反应能量的 70% ~ 80%。

我们把结构的动能和弹性应变能合称为结构的能容，把结构的阻尼耗能和滞回耗能合称为结构的能耗。如果结构能够以动能和弹性应变能的形式来储存外力如地震动输入的能量，即结构的能容大于地震输入总能量，则不论其有无耗能能力，结构始终都不会损坏；另一方面，如果结构能及时将地震动输入的能量耗散掉，则尽管结构已经损坏，但它始终都不会倒塌。

从能量观点看，结构延性抗震设计的基本原理即允许结构部分构件在预期的地震动下发生反复的弹塑性变形循环，这些构件被设计成具有较好的滞回延性，通过这些构件在地震动下发生的反复弹塑性变形循环，耗散掉大量地震输入能量，从而保证了结构的抗震安全。

应当看到，尽管延性抗震概念在经济上有很大的优越之处，但这些优势总是以结构出现一定程度的损坏为代价，这是在设计延性结构时必须预先了解的。

发生地震时，结构在地震荷载的往复作用下工作，反复交变荷载是多次的，形成一连串滞回环，连接各次循环加载峰点（正向或反向）的曲线称为滞回曲线的包线或骨架曲线（图 1.2.9）。通过试验资料对骨架曲线与单调加载时的力-变形曲线的比较发现，在屈服以前两者是重合的，屈服以后两者曲线形状相似，各项指标的变化规律相同，但数值有所差异。图 1.2.9 所示为钢筋混凝土压弯构件的力-变形曲线。它主要是指钢筋屈服后的情况，反映了构件在反复周期荷载下受力性能的变化——裂缝的开闭，钢筋的屈服和强化，粘结退化和滑移，局部混凝土的酥裂剥落，以至破坏等力学特征。

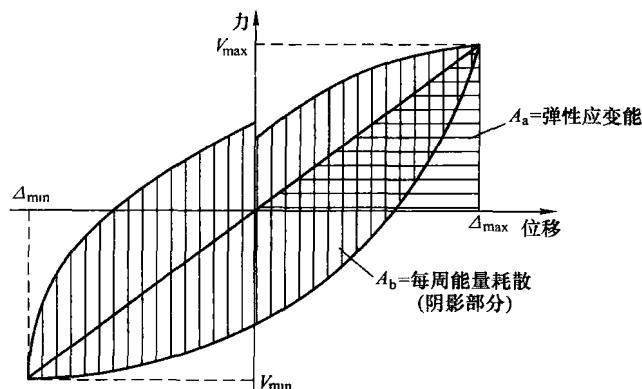


图 1.2.8 滞回耗能与弹性应变能示意图

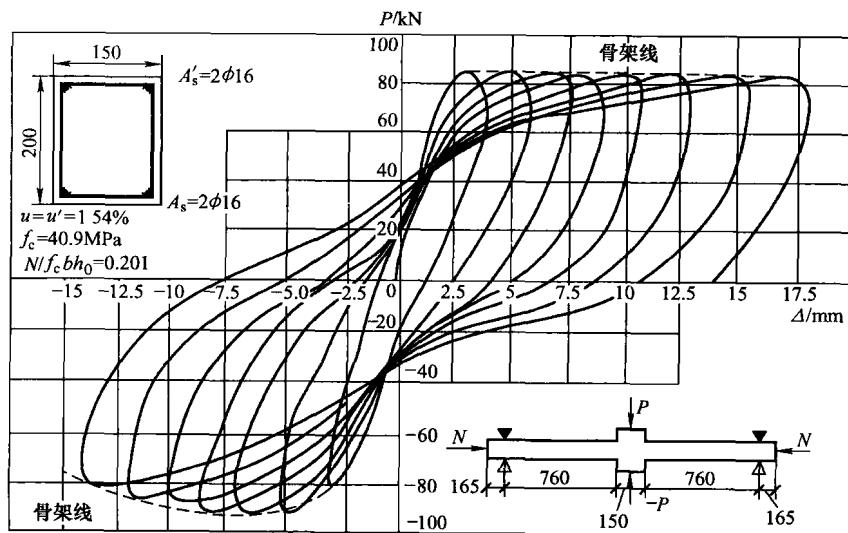


图 1.2.9 钢筋混凝土压弯构件的力-变形曲线