

中等专业学校教学用书

鋼筋混凝土結構與 构件檢驗

陝西省建筑工程学校
武汉城市建设学院 合編

只限学校内部使用



中国工业出版社

中等专业学校教学用书



钢筋混凝土结构与构件检验

陕西省建筑工程学校 合編
武汉城市建设学院

中国工业出版社

本书介绍鋼筋混凝土結構与构件檢驗基本专业知识，着重叙述弯曲构件和偏心、中心受压构件的基本計算；梁的抗裂性与刚性；装配式預应力鋼筋混凝土和芯棒结构的原理及基本計算原則；鋼筋混凝土結構与构件檢驗的目的与任务，試驗計劃的編制、試驗方法的確定和試驗資料的整理；各种試驗仪表和設備，等等。

本书可作土建类中等专业学校混凝土与建筑制品专业教学用书，也可供其他专业师生及土建工程技术人员参考。

鋼筋混凝土結構与构件檢驗

陕西省建筑工程学校合編
武汉城市建设学院

中国工业出版社出版（北京市崇文区10号）
(北京市书刊出版事业許可证出字第110号)

中国工业出版社第一印刷厂印刷
新华书店北京发行所发行·各地新华书店經售

开本787×1092¹/16 · 印張13 · 字數309,000
1961年10月北京第一版 · 1961年10月北京第一次印刷
印数001—843 · 定价(9—4) 1.25元
统一书号:15165 · 388(建工-22)

編 者 的 話

本书分三篇：第一篇——鋼筋混凝土的基本理論；第二篇——裝配式鋼筋混凝土結構；第三篇——鋼筋混凝土結構檢驗。第一篇着重敘述弯曲构件和偏心、中心受压构件的基本計算；亦对梁的抗裂性和剛性作了介紹。第二篇着重敘述裝配式預应力鋼筋混凝土和芯棒結構的原理，基本計算原理，并列舉了預应力組合梁、屋面大梁等例題。第三篇分別敘述鋼筋混凝土 檢驗的目的和任務，試驗計劃的編制、試驗方法的確定和試驗資料的整理，也介紹了各種試驗儀表與設備。

本书在编写过程中，力求重点突出，兼顾一般；个别叙述，系统总结；并尽量理论联系实际，避免繁琐，以便讀者举一反三，学以致用。

本书由陝西省建筑工程学校吳紹丕和武汉城市建设学院肖延琳两位同志执笔编写，建筑科学研究院西安分院亦派員参加了审校工作。在拟訂编写大綱时，还征求了结构、制品等方面教師的意見。但由于編者政治和业务水平有限，在內容選擇和章节編排上，一定有許多缺点和問題，希望讀者提出批評与指正，以便再版时修改。

陝西省建筑工程学校

武汉城市建设学院

1961年4月西安

目 录

重要符号說明 6

第一篇 鋼筋混凝土的基本理論

第一章 概論 10
(1-1) 基本概念 10
(1-2) 發展簡史 10
(1-3) 混凝土結構的優缺點及應用範圍 11
(1-4) 混凝土的物理力學性能 12
(1-5) 鋼筋 14
(1-6) 鋼筋混凝土的共同工作 17
(1-7) 按“極限狀態”計算鋼筋混凝土 結構的基本原則 19

第二章 受弯构件 23
(2-1) 概述 23
(2-2) 单筋矩形截面 25
(2-3) T形截面梁 28
(2-4) 双筋矩形梁 33
(2-5) 鋼筋的截断 36
(2-6) 箍筋計算 37
(2-7) 箍筋和弯筋計算 41
(2-8) 傾斜截面的弯曲强度 44
(2-9) 扭矩計算 49

第三章 軸心及偏心受压受拉构件 52
(3-1) 軸心受压 52
(3-2) 軸心受拉 53
(3-3) 偏心受压构件 53
(3-4) 偏心受拉构件 65

第四章 抗裂性及剛性 67
(4-1) 受弯构件刚性及撓度的計算 67
(4-2) 弯曲构件裂縫开展的計算 71
(4-3) 軸心拉力构件的抗裂性計算 77

第二篇 裝配式鋼筋混凝土結構

第五章 裝配式一般結構 80
(5-1) 基本計算及構造原理 80
(5-2) 裝配式結構的接頭和錨固 87

(5-3) 裝配式板 90

(5-4) 裝配式梁 97

(5-5) 裝配式柱和基礎 106

第六章 裝配式預应力結構 110

(6-1) 概述 110
(6-2) 預应力混凝土的計算原理和構造 111
(6-3) 預应力損失 116
(6-4) 軸心受拉构件的应力計算 118
(6-5) 弯曲构件的应力計算 125
(6-6) 端頭挤压計算 131
(6-7) 軸心受拉构件 134
(6-8) 預应力弯曲构件 135
(6-9) 制造、运输、安装過程的驗算 142
(6-10) 配置預应力构件筋的弯曲构件 144
(6-11) 剛度計算 146
(6-12) 帶芯棒大型屋面板实例 147
(6-13) 預应力桁架 152

第七章 裝配式特种結構 155

(7-1) 彈性地基梁 155
(7-2) 壓力管 156
(7-3) 电杆 157
(7-4) 管柱 158

第八章 整體式結構概論 158

(8-1) 架式板肋形樓蓋 158
(8-2) 井式板 161
(8-3) 剛架 161

第三篇 构件試驗

第九章 构件試驗的目的和任務 163
(9-1) 概述 163
(9-2) 對試驗對象考察的基本任務 163

第十章 靜力試驗 167

(10-1) 构件靜力試驗方案 167
(10-2) 選擇荷載的原則及荷載設備 168
(10-3) 試驗构件的支座 173
(10-4) 构件試驗時加卸荷的程序 174

(10-5) 試驗用儀表設備	175	(11-1) 試驗結果的觀察和記錄	190
(10-6) 各種常用儀表的構造原理、安裝 和維護方法	176	(11-2) 构件破損時的一般特徵	191
(10-7) 靜力試驗用儀表的布置原則	186	(11-3) 試驗資料的記錄和整理	191
(10-8) 儀表的校正和維修	186	(11-4) 結果分析	195
(10-9) 試驗的安全措施	189	(11-5) 試驗報告	196
第十一章 試驗資料的整理和分析	190	附录	197
		主要參考資料	208

重 要 符 号 說 明

(1) 普通混凝土部分

- R_{np} ——混凝土受压計算强度。
 R_n ——弯曲时混凝土受压計算强度。
 R_p ——混凝土受拉計算强度。
 R_a ——鋼筋計算强度。
 E_n^*, E_s^* ——混凝土受压标准及計算彈性模量。
 E_n^*, E_a ——鋼筋的标准及計算彈性模量。
 n ——鋼筋彈性模量和混凝土彈性模量之比。
 σ_a ——鋼筋应力(当計算受弯构件剛度及裂紋展开时)。
 m, cm, mm ——分別表示米、厘米和毫米。
 m ——工作条件系数。
 m_a ——鋼筋工作条件系数。
 m_n ——当按横向力計算时箍筋和弯筋及相似鋼筋的工作条件系数。
 N^*, N ——标准及計算纵向力。
 M^*, M ——标准及計算弯矩。
 $M_{K\phi}$ ——計算扭矩。
 Q ——計算横向力。
 l ——构件的計算跨度。
 l_0 ——构件的計算長度。
 l_1 ——板的較短跨度。
 l_2 ——板的較长跨度。
 b ——正方形截面的邊長或矩形截面的寬度(在基础計算中，柱的邊長用 b_1)。
 b_n ——T形或工字形截面翼緣寬度；当計算构件强度时，位置在受压区域；当計算剛度时，位置在受拉区域。
 b'_n ——当計算构件剛度时T形或工字形截面位置在受压区域內的翼緣寬度。
 b_s ——受扭矩形构件核心寬度。
 h ——矩形、T形或工字形截面高度。
 h_0, h'_0 ——截面的有效高度($h_0 = h - a$, $h'_0 = h - a'$)。
 h_n ——T形或工字形截面翼緣厚度；当計算构件强度时，位置在受压区域；当計算剛度时，位置在受拉区域。
 h'_n ——当計算构件剛度时，T形或工字形截面位置在受压区域內的翼緣厚度。
 h_s ——受扭矩形构件核心高度。
 a ——由鋼筋 F_a 截面重心到較近截面边缘的距离。
 a' ——由鋼筋 F'_a 截面重心到較近截面边缘的距离。
 d ——圓截面的直徑或多角形截面內切圓的直徑。
 r ——迴轉半徑。

x —— 当計算构件强度时截面受压区域的高度。

x_{cp} —— 当計算构件刚度时截面受压区域的平均高度。

ξ, ξ_{cp} —— 受压区域相对高度 ($\xi = x/h_0; \xi_{cp} = x_{cp}/h_0$)。

z —— 单筋构件受弯时内偶力的臂長；由混凝土受压区域重心至鋼筋 F_a 截面重心的距离。

z_0, z_x —— 弯筋 F_0 及箍筋 F_x 至混凝土受压区域重心的距离。

e_0 —— 由法向力 N 到截面形心轴的距离。

e —— 由法向力 N 到鋼筋 F_a 截面重心的距离。

e' —— 同上，但到鋼筋 F'_a 截面重心的距离。

F —— 混凝土横截面的全部面积。

F_b —— 混凝土受压区域的面积。

F_a —— 下列纵鋼筋的截面面积：

于軸心受压构件內的全部柔性鋼筋；于受弯构件內的受拉鋼筋；于偏心受压构件內，在截面受拉或較小受压边的纵鋼筋。

F'_a —— 下列纵鋼筋的截面面积：

于受弯构件內的受压鋼筋；于偏心受压构件內，在截面較大受压边的纵鋼筋。

F_i —— 为箍筋或螺旋鋼筋或焊环鋼筋所包围的核心內混凝土的截面面积。

F_0 —— 在一个斜截面中弯筋截面面积。

F_x —— 在一个垂直平面內各肢箍筋的总截面面积。

f_c, f_x, f_n —— 当計算受扭构件时鋼筋截面面积；分别为一支螺旋鋼筋的，一支附加箍筋的及一根附加纵鋼筋的。

S_0 —— 全部混凝土有效面积对鋼筋 F_a 截面重心的面积矩。

S'_0 —— 同上，但对鋼筋 F'_a 截面重心。

S_b —— 混凝土受压面积对鋼筋 F_a 截面重心的面积矩。

μ 及 μ' —— 鋼筋配筋率

$$\left(\mu = \frac{F_a}{bh_0}; \quad \mu' = \frac{F'_a}{bh_0}; \quad \mu_1 = \frac{F_a}{bh}; \quad \mu'_1 = \frac{F'_a}{bh} \right).$$

μ_p —— T形截面中对梁肋言的（即用梁肋有效面积表示的）鋼筋配筋率。

S —— 螺旋鋼筋的螺距或焊环鋼筋的間距。

a, a' —— 当計算强度时构件截面特征

$$\left(a = \frac{F_a}{bh_0} \cdot \frac{m_a R_a}{R_u}; \quad a' = \frac{F'_a}{bh_0} \cdot \frac{m_a R_a}{R_u} \right).$$

a —— 当計算受弯构件刚度时的截面特征

$$\left(a = 3 \frac{F_a}{bh_0} \cdot \frac{E_a}{E_s} \right).$$

φ —— 纵向弯曲系数。

ψ —— 当計算刚度时考虑裂紋間受拉混凝土工作的系数。

σ —— 当荷載長時間作用时，构件刚度降低系数。

B_{kp}, B —— 当荷載短時間及長時間作用时相应的构件刚度。

f_{kp}, f —— 当荷載短時間及長時間作用时相应的构件撓度。

n —— 計算刚度时内偶力臂的相对长度 ($n = z/h_0$)。

C —— 計算受弯构件刚度的系数。

l_m —— 裂縫間距离。

a_m —— 裂縫展开宽度。

γ' ——受压区域悬伸翼缘面积对肋的有效面积的比值。

$$\left(\gamma' = \frac{(b_n - b)h_n}{bh_0} \right)。$$

γ_1 ——同上，但为受拉翼缘对肋面积

$$\left(\gamma_1 = \frac{(b_n - b)h_n}{bh_0} \right)。$$

(2) 预应力混凝土部分

$M_{o\beta}^*$ ——所检查的截面一边的外力时截面核心点的力矩。

N_0 ——在混凝土预压以前预应力钢筋 F_n 、 F'_n 和非预应力钢筋 F_a 、 F'_a 的合力。

$M_{o\sigma}^*$ ——截面预压力对核心点的力矩。

$R_{n,p}^*$ 和 $R_{n,y}^*$ ——混凝土抗压标准强度和设计计算强度（棱柱体强度）。

R_n^* 和 $R_{n,y}$ ——混凝土弯曲受压标准强度和设计计算强度。

R_a^* 和 $R_{a,y}$ ——混凝土抗拉标准强度和设计计算强度。

R 和 R' ——混凝土立方体强度（混凝土标号）和混凝土受预应力作用时的立方体强度。

R_n^* 和 $R_{n,y}$ ——预应力钢筋的标准强度和设计计算强度（强度极限或流限）。

R_a^* 和 $R_{a,y}$ ——非预应力钢筋的标准强度和设计计算强度（流限）。

E_a^* 和 E_a ——钢筋的标准弹性模数和计算弹性模数。

F_n 和 F_a ——相应为预应力纵向钢筋和非预应力纵向钢筋的截面面积；在轴心受压及轴心受拉构件中是指所有钢筋；在受弯、偏心受压及偏心受拉构件中是指位于混凝土受较大预压区域的受拉钢筋。

F'_n 和 F'_a ——在受弯、偏心受压及偏心受拉构件中位于混凝土受较小预压区域的相应为预应力和非预应力纵向钢筋截面面积。

F ——构件横截面面积。

F_{gn} ——考虑到钢筋 F_n 、 F'_n 、 F_a 及 F'_a 的换算截面面积。

F_{yuu} ——截面受拉部分突出的面积。

W_0 和 W_σ ——相应为不考虑和考虑受拉区域混凝土塑性的构件换算截面对受拉边缘纤维的抵抗矩。

y_n 和 y'_n ——相应为钢筋 F_n 和 F'_n 的重心到构件换算截面 F_{gn} 重心的距离。

e_0 ——从构件换算截面 F_{gn} 重心到合力 N_0 的距离。

m ——结构（构件）的工作条件系数。

m_r ——钢筋张拉准确系数。

σ_{n_0} 、 σ'_{n_0} ——在预应力损失出现以前（为钢筋在台座上张拉时的控制应力）相应为钢筋 F_n 和 F'_n 中的应力。

σ_{n_0} 和 σ'_{n_0} ——同上，发生在混凝土预压前，部分预应力损失（可能由于钢丝应力的松弛，锚具的变形，受张拉的钢筋与承受拉应力的设备之间的温度差所引起）。

σ_{n_0} 和 σ'_{n_0} ——同上，在全部预应力损失出现以后。

σ_{n_1} ——在钢筋 F_n 和 F'_n 中的预应力损失发生于混凝土预压完毕以前。

σ_{n_2} ——同上，发生于混凝土预压完毕以后。

σ_{n_3} ——同上，但发生全部损失。

σ_n 和 σ'_n ——在预应力损失出现以前（为钢筋在混凝土上张拉时的控制应力）相应为在钢筋 F_n 和 F'_n 中的预应力

$$(\sigma_n = \sigma_0 - n\sigma_\delta; \sigma'_{n'} = \sigma'_0 - n\sigma'_\delta).$$

σ_{n_1} 和 σ'_{n_1} ——同上，发生在混凝土预压前，部分预应力损失（可能由于锚具的变形，钢丝束、钢绞线或钢筋与孔道壁间的摩擦所引起）出现以后。

σ_{n_2} 和 σ'_{n_2} ——同上，在全部预应力损失出现以后（建立的预应力）。

σ_a 和 σ'_a ——在非预应力钢筋水平面上的混凝土由于受预压及受实际的或假定的外力而到达零应力时，由于混凝土收缩和蠕变而引起的、相应为非预应力钢筋 F_a 和 F'_a 中的应力。

σ'_c ——在混凝土受压破坏的构件极限状态下，验算强度时钢筋 F'_a 中的应力。

σ_δ ——当混凝土预压完毕时，在垂直于构件截面任何纤维中之混凝土的预应力：

1) 在预应力损失出现以前 (σ_δ)；

2) 在混凝土预压前某些预应力损失出现以后 (σ_{δ_1})；

3) 在全部损失出现以后（建立的预应力） (σ_{δ_2})。

第一篇 鋼筋混凝土的基本理論

第一章 概論

(1-1) 基本概念

鋼筋混凝土結構，是由鋼筋及混凝土兩種性質不同的材料結合在一起，共同承擔外力的構件。

混凝土是一種人工石材。和天然石材一樣，混凝土抗壓強度高，抗拉強度低，容易產生裂縫，故純混凝土梁的承載能力很小，若在混凝土梁的受拉區域放上鋼筋，全部拉力或大部分拉力由鋼筋來承擔，這樣就會提高承載能力。

鋼筋與混凝土為什麼能結合在一起共同工作，應從三個方面研究：

1. 混凝土與鋼筋表面間存在有粘結力，當外力作用時，使鋼筋與混凝土的相鄰部分獲得相同的變形，從而共同受力；
2. 混凝土與鋼筋有相近的線膨脹系數（混凝土為： $0.0000148-0.00001$ ；鋼筋為 0.0000012 ），當溫度變化時，不會發生很大的溫度應力；混凝土為不良導熱體，能防止鋼筋遭受劇烈的溫度變化；
3. 混凝土包住鋼筋時，能防止鋼筋被銹蝕。

(1-2) 發展簡史

鋼筋混凝土結構出現於十九世紀後半葉。鋼筋混凝土自出現以來，在結構型式、應用範圍、施工方法及設計理論等方面有了很大的發展，最初只能製造最簡單的結構，如梁、板、柱等，而最早計算理論是以材料力學為基礎按許可應力的方法，由於各國工業的不斷發展，使混凝土結構的應用範圍亦不斷擴大，各國科學家、工程師對混凝土的研究興趣也大有增加，出現了許多新型結構，因此鋼筋混凝土的設計理論隨着發展了。

蘇聯人民在十月革命後的幾個五年計劃期間，對混凝土結構學的發展作了偉大的貢獻。

在第一個五年計劃中的伏爾加水電站動力站的主樓，就用混凝土結構的設計；許多厂房採用混凝土剛架、拱、吊車梁……等。並建立了全國性的設計機構來制定大型工廠及聯合企業的設計，而這些工廠中混凝土結構常居於首要地位。

蘇聯在1928年已將薄殼結構用于建築上，並奠定了薄殼結構的理論基礎。裝配式結構的推廣在蘇聯比其他國家為早，預應力結構在此時亦開始萌芽。

增產節約是社會主義工業化的根本方針之一，蘇聯科學家在社會主義工業化的實踐

中，經過試驗研究的結果，創立了新的設計理論——“破損阶段”的設計理論，更能真实的反映結構的工作狀況，且節約大量的鋼材与水泥。

近年来鋼筋混凝土結構日益发展，生产方法工厂化，預应力結構、空間薄壳結構已普遍应用，“极限状态”的理論已代替了“破損阶段”的理論。

我国解放十一年来，建筑业的发展速度是很快的。在第一个五年計劃中，新建的大型厂房就大量采用装配式鋼筋混凝土构件，全国各地建立了許多鋼筋混凝土构件預制厂，鋼筋混凝土結構已成为各設計院、科学研究院的主要設計和研究課題之一。在1959年，壳体结构在北京国庆工程及我国一些城市的公共建筑物中开始应用。預应力結構应用比較广泛：如鐵道、桥梁、水工建筑物、工业与民用建筑等；建筑工程部在1960年提出推广五种新結構（装配式結構、預应力結構、薄壳結構、鋼絲网結構、懸索結構），其中有四种結構为混凝土結構。这个指示的貫彻将进一步推動我国建筑业的繁荣和发展。

(1-3) 混凝土結構的优缺点及应用範圍

一、优 点

1.耐火性——鋼筋并不耐火，如在高溫时即严重变形，而混凝土为不良导体，当混凝土包住鋼筋时就能經受高溫，根据历史資料，保护层为 2.5cm 时，放在 $1000-1100^{\circ}\text{C}$ 高溫时，結構物可保持一小时不破坏，若为 5cm 保护层則可坚持二小时之久。

2.耐久性——混凝土不象鋼結構那样会銹蝕，也不象木結構那样易腐朽，如果注意了配料、水灰比、振搗方法及养护条件等，混凝土的强度将随時間的增长而增大。經觀察結果，强度可增长至十多年，甚至卅年，而最高强度比28天的强度大三倍左右。故混凝土結構比較符合百年大計要求。

3.整体性——在建筑工地澆制的結構是一个整体，由預制构件装配成的結構加以适当联結，也可成为一个整体。整体性对抵抗震动荷重有良好效果。

4.剛性——等跨而承受相同荷重的混凝土結構，比鋼、木結構的截面都大一些，因而剛性(EJ)系数大，变形小。

5.可塑性——可以塑造成有利于使用、制造及性能良好的型式，如壳体、工字形、空心形等。

二、缺 点

1.費工費料——在現場澆搗时，需要大量脚手架、模板，耗費大量木材，而混凝土浆要运到模板上去澆搗，这些水平与垂直的运输需耗費大量劳动力，装配式結構为克服这一缺点創造了有利条件。

2.自重大——断面大、容重大，当跨度較大时，自重成为主要荷重，但壳体及預应力結構的发展和高标号及高强度鋼材的出現已逐步減輕混凝土結構的自重。

3.容易发生裂縫——混凝土可拉性极小，約伸长 $1/10000$ 时，即出現裂縫，使有害气体或液体侵蝕結構，如能对受拉部分預加压力就能克服这一缺点。

三、应用范围

混凝土结构的应用范围已经扩大，在房屋建筑上的楼面、屋面、基础、柱等可用钢筋混凝土结构，砖墙也可用大型预制板材来代替。从前在重型或大跨度结构中照例用钢结构，而现在24m、30m的屋架多采用钢筋混凝土桁架。在我国已经成功的设计与试制了61m的桁架，还设计了许多大跨度薄壳结构。

在桥梁建筑上，钢筋混凝土亦广泛的应用，我国铁道部已成功的并成批的制造预应力钢筋混凝土桥面结构。武汉长江大桥即用钢筋混凝土作管桩基础。

在水工结构上，如水库、水闸、船坞、水电站、水管、水塔等均广泛应用。

可以预料，随着混凝土科学的不断发展，不断完善，以及工业化程度的不断提高，它的缺点将进一步克服，而应用范围将更加扩大。

(1-4) 混凝土的物理力学性能

一、混凝土的力学强度

1. 立方体强度及标号——混凝土的立方体强度是以 20cm 的立方体作成标准试件，龄期28天后在压力机下加压，所得的极限受压强度：

$$R = \frac{N}{F}$$

即为混凝土立方体强度。立方体强度通常作为混凝土的标号，除表示立方体受压强度外，它和长方体（棱柱体）受压、受弯、受拉、受切的极限强度指标有一定关系。重混凝土的标号有：50、75、100、150、200、300、400、500、600等九个等级；轻混凝土有：35、50、75、100、150、200等六个等级。

混凝土的立方体强度受很多因素的影响：水泥、砂石的质量、水灰比、配合比、制造方法、施工条件及养护期限、养护条件等的影响，这些因素在建筑材料中已经讲过了。

立方体强度还受摩擦力的影响，试观察两组试件：一组表面上加一层油脂，则摩擦力极小，试件受压力后纵向缩短横向则膨胀（伸长），由于横向膨胀是自由无障碍故试件很快裂开。如图1-16所示。另一组试件表面上不加油脂，由于表面粗糙，当横向膨胀时试件与压力机的接触表面存在着很大的摩擦力，阻碍着试件的横向膨胀，延迟了破坏时间，试件的单位强度增加了，其破坏特征如图1-1a所示。

立方体强度是以未加油脂的试件为试体所得的极限受压强度，立方体强度也受绝对尺寸的影响，试验说明， 15cm 立方体及 30cm 立方体的立方强度与 20cm 立方体的立方强度不同，前者大、后者小，即绝对尺寸愈小强度愈大，绝对尺寸愈大强度愈小。因此标准试

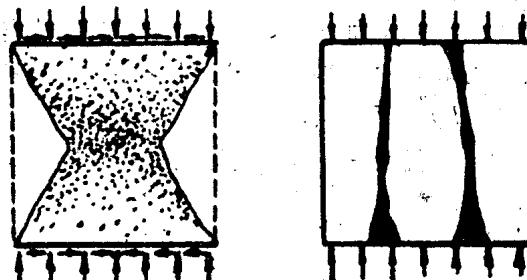


图 1-1 混凝土试块破坏特征

a) 不加油脂; b) 加油脂

件(20cm立方体)的极限抗压强度就是混凝土的标号。若试件为小于20cm立方体时，则极限抗压强度偏高，应乘以小于1的修正系数，若为大于20cm的立方体作试件则极限抗压强度偏低，应乘以大于1的修正系数。

2. 长直强度——试件的高宽比大于和等于3，所得出的单位受压强度，即为长直体或棱柱体的强度。

试验说明，高宽比值不断增加，摩擦力的影响即阻挠试件横向变形的影响就不断减小，长直强度不断降低，直到高宽比等于和大于7.5时摩擦力的影响就没有了。

由此可见，长直强度比立方强度小一些，令 R_{np} 示标准长直强度， R 示标准立方强度，苏联葛沃滋捷夫教授用经验公式表示出二者间的关系，如下式：

$$R_{np} = \frac{1300 + R}{1450 + 3R} R$$

3. 弯曲时受压强度

图1-2示含钢率很大的梁的破損情形。破損的特点，在于受压区域的裂縫与梁边几乎平行，由此可见，弯曲受压强度与立方体强度和长直强度并不相似。



图 1-2 含钢率很大的梁的破損情形

令 R_u 示标准弯曲受压强度，试验证明在低标号时，标准弯曲受压强度等于标准长直强度。在高标号时标准弯曲受压强度大于标准长直强度。

4. 受拉强度

轴心受拉及弯曲受拉的强度实际上是相等的。试验证明受拉强度比立方体强度小得多，影响混凝土受拉强度的因素是极复杂的，而其中最主要的是混凝土的紧密性。

令 R_p^* 示混凝土受拉极限强度， R_p^* 与 R 的关系如下式：

$$R_p^* = \frac{1}{2} \sqrt[3]{(R)^2}$$

5. 受切强度

试验证明，受切强度约为受拉强度的2倍左右，为立方体强度的0.166—0.195倍，受切强度以 R_{sp}^* 示之。

表 1-1 混凝土的标准强度(kg/cm^2)

项 次	应 力 种 类	符 号	混 凝 土 的 标 号									
			35	50	75	100	150	200	300	400	500	600
1	轴心受压(棱柱受压)	R_{cp}^*	28	40	60	80	115	145	210	280	350	420
2	弯曲时受压	R_u^*	35	50	75	100	140	180	260	350	440	520
3	受拉	R_p^*	5	6	8	10	13	16	21	25	28	30

二、混凝土的弹性及弹性模数

混凝土受压时的应力应变关系如图1-3所示。

由图可知，混凝土的应力与变形不成正比，哪怕是应力很小时，塑性变形就发生了，从而 σ 与 ϵ 的关系再不能用 $E = \sigma/\epsilon$ 来表示了。

由此可見，混凝土受压时的弹性模数是一变数，当 σ 越大， ϵ 增长得更快，则 E 越小，試驗說明，受拉时的弹性模数比受压时的弹性模数小。

E 值随水灰比值、水泥、粒料质量而变。

紧密的混凝土比多孔的混凝土的 E 值大， E 值并随年龄而增长。

E 是混凝土质量的重要指标，大的 E 值使构件变形减小。在計算梁的剛度及分析靜不定结构应力时都与 E 值有关系。

标准弹性模量列于表1-2。

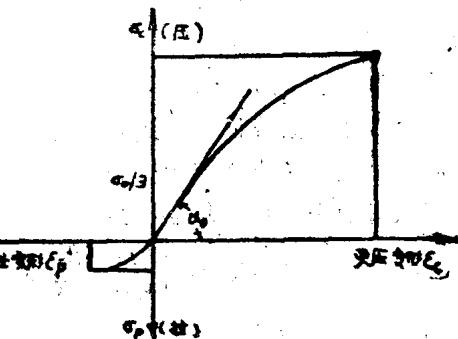


图 1-3 混凝土受压时的应力应变关系

表 1-2 混凝土受压时的标准弹性模量 $E_s^{\%}$ (kg/cm^2)

项次	混 土 的 标 号	重 混 土	轻 混 土
1	35	—	60000
2	50	110000	70000
3	75	155000	95000
4	100	190000	110000
5	150	240000	130000
6	200	290000	150000
7	300	340000	—
8	400	380000	—
9	500	410000	—
10	600	430000	—

(1-5) 钢筋

一、钢筋的作用、标号、分类及直径

钢筋混凝土结构中的钢筋主要作用在于抵抗拉应力，也用来抵抗压应力、温度应力；有时虽不直接抵抗外力，但可起构造和分布内力的作用。

现代工业发达的结果，使用在建筑上的钢筋标号特别多，不过总的说来有两种钢：

一种是含炭量较少的软质钢，称为低炭钢和中炭钢，这种钢的应力应变图正如材料力

学所讲的一样，有明显的屈服点及屈服台阶。另一种是含炭量較高的硬质鋼，其特点是强度高、质脆、沒有明显的屈服点及屈服台阶，通常取它的极限强度为标准强度。

在混凝土結構中，常用鋼筋的标准强度（ R_a^s 示之）列于表1-3：

表 1-3 鋼 筋 的 标 准 强 度 R_a^s (kg/cm^2)

項 次	鋼 筋 种 类	标 准 强 度 R_a^s (kg/cm^2)
1	Ct.0号鋼的热轧圆钢，扁钢和型钢	1900
2	Ct.3号鋼的同上鋼筋	2400
3	Ct.0号鋼經過强力拉伸的热轧圆钢	2400
4	Ct.3号鋼的同上鋼筋	2800
5	Ct.5号鋼的热轧变形鋼筋	2800
6	25TC号鋼的同上鋼筋	4000
7	直徑为5.5mm及5.5mm以下的冷拔鋼絲	5500
8	直徑为6—10mm的同上鋼絲	4500
9	Ct.0号及Ct.3号鋼的冷压变形鋼筋	4500

表中 1—6 項的 R_a^s 值为屈服点值，7—9 項为极限强度值。

鋼筋的分类：鋼筋总的分两大类，即勁性鋼筋及柔性鋼筋。勁性鋼筋如工字鋼、角鋼与槽鋼等。目前建筑工业中勁性鋼筋已很少使用，用途最广的是柔性鋼筋，柔性鋼筋的外形有方形、圓形，而常用者为圓形，鋼筋的表面有光面的和規律变形的，譬如表面上有規律的竹节、螺紋、压扁等，一般說来Ct.0及Ct.3常为光面的，Ct.3有时为竹节的，而Ct.5及25TC常成螺紋形式，在图1-4、1-5、1-6中示有常用的变形鋼筋。

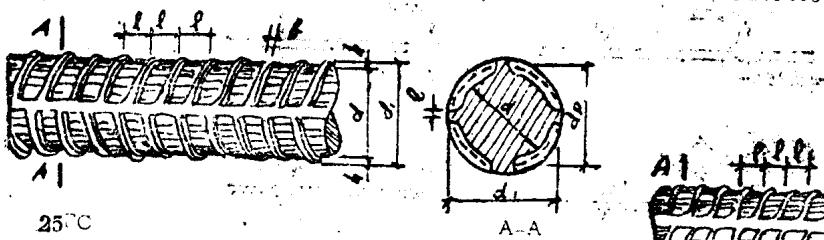


图 1-4 变形鋼筋之一

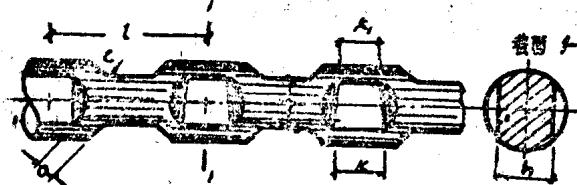


图 1-6 变形鋼筋之三

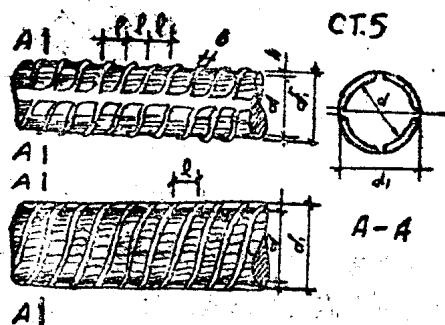


图 1-5 变形鋼筋之二

如果依作用分則有：

- 1.受力鋼筋——系梁板中及拉杆中承受拉力，或在柱中承受压力，及在梁中弯起后承受横向力；
- 2.分布鋼筋——系在板中保証受力鋼筋的联合工作；
- 3.鋼箍——为固定受力鋼筋的位置，并承担横向力；

4. 架立鋼筋——系固定鋼筋的位置，為構成鋼筋骨架為一整體。

各類鋼筋的用途見圖1-7。

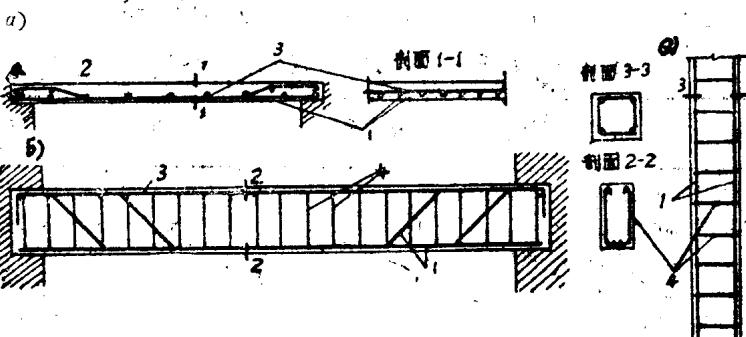


图 1-7 鋼筋混凝土构件配筋图

a) 板；b) 梁；c) 柱
1—受力鋼筋；2—架立鋼筋；3—分布鋼筋；4—鋼箍

二、彎鈎、彎起及接頭

為了增強粘結力，常在綁扎的、受力的光面鋼筋的末端加上彎鈎。常用的彎鈎為半圓彎鈎，它又分手工半圓彎鈎與機器半圓彎鈎。在板中常用直角彎鈎。各種彎鈎見圖1-8所示。



图 1-8 彎鈎

a) 手工半圓彎鈎；b) 機器半圓彎鈎；c) 斜彎鈎；d) 直角彎鈎

彎起鋼筋：鋼筋的彎起應成平滑的曲線，通常在梁中彎起成 45° ，板中成 30° ，彎筋的兩端應有直段及彎鈎，當直段位於受壓區域時，直段長為 $10d$ ，當直段位於受拉區域時，直段長為 $20d$ 。彎筋的型式如圖1-9所示。

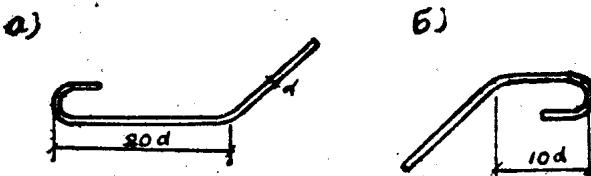


图 1-9 弯筋的构造

a) 光面弯筋断在受拉区时的端部构造；b) 光面弯筋断在受压区时的端部构造

鋼筋的接頭：