

混凝土

结构规范

工程建设标准规范分类汇编

● 中国建筑工业出版社

2000 年版

GONGCHENG
JIANSHE
BIAOZHONGUIFAN
FENLEIHUIBIAN

2000

工程建设标准规范分类汇编

混凝土结构规范

(2000 年版)

本社编

中国建筑工业出版社

图书在版编目(CIP)数据

混凝土结构规范:2000年版/中国建筑工业出版社编. —北京:
中国建筑工业出版社,2000
ISBN 7-112-04105-8

I. 混… II. 中… III. 混凝土结构-标准-汇编 N. TU37-65

中国版本图书馆 CIP 数据核字(1999)第 57847 号

工程建设标准规范分类汇编

混凝土结构规范

(2000 年版)

本社编

*

中国建筑工业出版社出版、发行(北京西郊百万庄)

新华书店经销

北京市兴顺印刷厂印刷

*

开本: 787×1092 毫米 1/16 印张: 58¼ 插页: 4 字数: 1296 千字

2000 年 10 月第一版 2000 年 10 月第一次印刷

印数: 1—4000 册 定价: 110.00 元

ISBN 7-112-04105-8

TU·3221 (9555)

版权所有 翻印必究

如有印装质量问题, 可寄本社退换

(邮政编码 100037)

中国工程建设标准化协会标准

钢筋混凝土装配

整体式框架节点与连接设计规程

DESIGN SPECIFICATION FOR JOINTS AND
CONNECTIONS OF PRECAST MONOLITHIC
REINFORCED CONCRETE FRAMES

CECS 43:92

主编单位：北京市建筑设计研究院
副主编单位：东南大学土木工程系
批准单位：中国工程建设标准化协会
批准日期：1992年11月9日

前言

本规程是根据(88)建标字第10号文的通知,由钢筋混凝土结构标准技术委员会主持,具体由北京市建筑设计研究院会同东南大学,西安冶金建筑学院等单位共同编制而成。其中有关牛腿式柱与梁连接采用了冶金部建筑研究总院及有色冶金设计研究总院等单位的研究成果。

在本规程编制过程中,编制组总结我国近年来在钢筋混凝土装配整体式框架节点与连接方面的科研成果和工程实践经验,广泛征求了有关单位的意见,最后由钢筋混凝土结构标准技术委员会组织专家审查定稿。

本规程分四章和两个附录。主要是对钢筋混凝土装配整体式框架节点和连接的设计原则,计算方法和构造要求作了系统化的规定。

本规程在执行过程中,希望各单位认真总结经验,注意积累资料,如发现有需要修改或补充之处,请将意见寄交北京市建筑设计研究院(北京南礼士路62号,邮政编码100045)以便今后修订时参考。

中国工程建设标准化协会

1992年11月9日

主要符号

- A ——构件截面面积;
 A_b ——局部受压时的计算底面积;
 A_c ——柱棒头底部截面面积;
 A_{cor} ——混凝土核心面积;
 A_l ——局部受压面积;
 A_{ss} 、 $A_{s'}$ ——受拉钢筋及受压钢筋的截面积;
 A_{sb} 、 A_{sv} ——同一截面有效受剪面积内各肢水平箍筋及竖向箍筋的全部截面面积;
 a ——梁端反力作用点至构件边缘的水平距离;
 a_s 、 a_s' ——纵向受拉钢筋合力点及受压钢筋合力点至截面近边的距离;
 b ——矩形截面宽度;
 b_b ——梁截面宽度;
 b_{b1} ——预制梁截面宽度;
 b_c ——柱截面宽度;
 b_j ——节点核心区有效宽度;
 $C20$ ——表示立方体强度标准值为 20N/mm^2 的混凝土强度等级;
 d ——钢筋直径;
 e ——轴向力作用点至纵向受拉钢筋合力点的距离;
 e_0 ——轴向力作用点至截面重心的距离;
 f_c 、 f_{cm} ——混凝土抗压强度设计值及弯曲抗压强度设计值;
 f_{tk} 、 f_{tk} ——混凝土轴心抗拉强度设计值及标准值;
 f_y 、 f_y' ——受拉钢筋及受压钢筋强度设计值;
 f_{yw} ——箍筋抗拉强度设计值;
 h 、 h_0 ——截面高度及截面有效高度;
 h_b 、 h_{b0} ——梁截面高度及梁截面有效高度;
 h_c 、 h_{c0} ——柱截面高度及柱截面有效高度;
 h_{b1} ——预制梁截面高度;
 h_j ——节点核心区截面高度;
 H_0 ——柱的计算高度;
 I ——截面惯性矩;
 l_a ——纵向受拉钢筋的最小锚固长度;
 l_{ae} ——考虑抗震要求的纵向钢筋最小锚固长度;
 l_{la} ——附加锚固长度;
 M ——弯矩设计值;
 M_b 、 M_c ——梁端及柱端弯矩设计值;
 N ——轴向力设计值;
 N_1 ——施工吊装阶段轴向力设计值;
 n ——钢筋根数、齿槽数、循环次数;
 s ——箍筋间距, 焊接网片间距;
 V ——剪力设计值;
 V_1 ——施工吊装阶段剪力设计值;
 V_2 ——使用阶段剪力设计值;
 V_j ——节点核心区考虑地震作用组合的剪力设计值;
 W_x —— x 轴的截面抵抗矩;
 α ——混凝土强度折减系数, 支座弯矩调幅系数;
 β ——混凝土局部受压时的强度提高系数;
 γ_{RE} ——承载力抗震调整系数;
 η_u ——位移延性系数;
 μ_ϕ ——曲率延性系数;
 ρ ——纵向受拉钢筋配筋率;
 ρ_v ——间接钢筋或箍筋的体积配筋率。

1 总 则

1.0.1 为在钢筋混凝土装配整体式框架结构设计中做到技术先进、经济合理、安全适用、确保质量，特制定本规程。

1.0.2 本规程适用于非地震区及抗震设防烈度为6~8度地区的丙类及丙类以下的钢筋混凝土装配整体式房屋。

装配整体式房屋框架节点与连接类别应根据房屋高度和框架抗震等级，按表1.0.2的规定选用。节点与连接的设计应符合相应的计算和构造措施要求。

装配整体式房屋高度、框架抗震等级及节点与连接类别选用表 表1.0.2

结 构 类 型	设 防 烈 度							
	6		7		8			
框架结构	房屋高度 (m)	≤20	≤40	≤20	≤35	≤20	≤30	
	抗震等级	三	三	三	二	二	二	
	节点类别	8	1,2	8	1,2	1,2	1	
框剪结构	房屋高度 (m)	≤20	≤60	≤20	≤55	≤20	≤50	
	抗震等级	三	三	三	三	三	二	
	节点类别	8	1,2	8	1,2	3	1,2	

注：①丁类建筑可按设防烈度降低一度考虑，但设防烈度为6度时不应降低。
②框剪结构中应采用现浇剪力墙，其抗震等级应符合现行国家标准的有关规定。
③当具有充分依据并在设计中采取可靠措施时，表中房屋高度可以适当调整。
④非抗震设计的房屋高度可参照本表中6度的规定。

1.0.3 本规程规定的装配整体式框架柱与柱、柱与梁的刚性节点与连接分为三个类别，可按表1.0.3的规定选用。对重要结构的节点与连接的设计应通过试验确定，试验方法应按附录一规定的

进行。

注：对经过试验验证或有可靠依据时，也可采用其他型式的刚性节点与连接。

装配整体式框架节点与连接类别 表 1.0.3

名 称	类别	适 用 条 件
柱 与 柱	榫式柱连接	1 柱截面不宜小于400mm×400mm；宜采用长柱
	浆锚式柱连接	3 柱截面不宜大于400mm×400mm；柱中纵向受力钢筋总根数不宜多于4根；不宜用于框架结构及砖填充墙框架结构
	插入式柱连接	2 柱截面不宜小于400mm×400mm；不宜用于框架结构及砖填充墙框架结构
柱 与 梁	明牛腿式节点	1 宜采用长柱
	齿槽式节点	2 宜采用长柱
	暗牛腿式节点	2 暗牛腿采用型钢，宜采用长柱
	整浇式节点 (A型)	2 柱截面不宜大于600mm×600mm；梁底纵向受力钢筋不宜多于3根；柱内每侧纵向受力钢筋不宜多于8根
梁 与 梁	整浇式节点 (B型)	2 梁底纵向受力钢筋不宜多于2根且直径不宜大于25mm；柱截面不宜大于600mm×600mm；柱内每侧纵向受力钢筋不宜多于3根
	现浇柱预制梁节点 (A型)	1 梁底纵向受力钢筋不宜多于4根
	现浇柱预制梁节点 (B型)	2 梁底纵向受力钢筋不宜多于2根且直径不宜大于25mm
	叠压梁锚式节点	3 柱截面不宜大于400mm×400mm；柱内纵向受力钢筋总根数不宜多于4根

注：表中长柱指长度等于或大于二层层高的预制混凝土柱。

1.0.4 当设计框架节点与连接时，除满足本规程外尚应符合现行国家标准《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89、《建筑抗震设计规范》GBJ 11—89、《钢筋混凝土工程施工及验收规范》等有关规定的要求。

2 节点与连接设计的一般规定

2.1 设计原则

2.1.1 装配整体式框架节点与连接的设计, 应遵守以下原则:

- (1) 装配整体式框架节点与连接的承载力和延性不宜低于现浇结构的节点, 且承载力不应低于相邻近的梁端和柱端承载力;
- (2) 装配整体式框架节点与连接应分别进行施工吊装阶段和使用阶段各种作用效应, 不利组合下承载力、稳定性和刚度的计算或验算; 此时尚应考虑施工安装偏差、钢筋焊接应力和连接处局部削弱所引起的应力集中等的不利影响;
- (3) 应符合耐久性和防火的要求;
- (4) 构件分段要便于预制、吊装、就位和调整, 节点钢筋及预埋件不宜过多; 连接后应能尽快承受荷载。

2.2 承载力计算的一般规定

2.2.1 装配整体式节点与连接应根据其构造和受力特点进行施工吊装阶段承载力验算和使用阶段承载力计算。内容可包括: 施工吊装阶段的受弯、局部受压、斜截面抗裂, 连接处形成整体后使用阶段的受弯、受压和接缝受剪等。

2.2.2 节点与连接承载力计算应采用下列设计表达式:

非抗震设计

$$\gamma_0 S \leq R \quad (2.2.2-1)$$

抗震设计

$$S_{\text{E}} \leq \frac{R_{\text{E}}}{\gamma_{\text{RE}}} \quad (2.2.2-2)$$

式中 γ_0 ——结构构件的重要性系数, 按《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89第3.2.3条的规定选用;

S ——内力组合设计值, 按国家标准《建筑结构荷载规范》GBJ 9—87的规定进行计算;

S_{E} ——考虑地震作用组合的内力设计值, 按国家标准《建筑抗震设计规范》GBJ 11—89的规定进行计算;

R 、 R_{E} ——非抗震设计、抗震设计的构件承载力设计值;

γ_{RE} ——承载力抗震调整系数, 根据不同受力状态, 应按表 2.2.2 采用。

注: 本规程的内力设计值(N 、 M 、 V)等均为已乘重要性系数 γ_0 后的值(非抗震设计)。

承载力抗震调整系数 表 2.2.2

受 力 状 态	γ_{RE}
受 弯	0.75
偏 心 受 压	0.80
斜 截 面 受 剪	0.85
垂直接缝受剪	1.0
牛 腿	1.0

注: 轴压比小于 0.15 的偏心受压柱, 取 $\gamma_{\text{RE}} = 0.75$ 。

2.2.3 当采用焊接钢筋网片提高施工吊装阶段局部受压承载力时, 其局部受压承载力应按下列公式计算:

$$N_1 \leq (\beta f_c + 2\rho_{\text{w}} \beta_{\text{cor}} f_y) A_1 \quad (2.2.3-1)$$

$$\beta = \sqrt{\frac{A_b}{A_1}}$$

$$(2.2.3-2)$$

$$\beta_{\text{cor}} = \sqrt{\frac{A_{\text{cor}}}{A_1}}$$

$$(2.2.3-3)$$

$$\rho_y = \frac{n_1 A_{s1} l_1 + n_2 A_{s2} l_2}{A_{\text{cor}} s}$$

$$(2.2.3-4)$$

式中 N_1 ——施工吊装阶段轴向压力设计值, 包括相应范围内预制混凝土构件自重、后浇混凝土自重和施工活

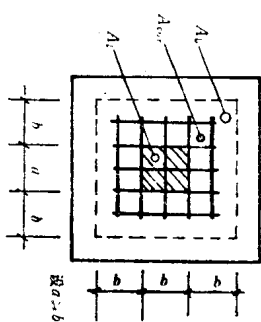


图 2.2.3 局部受压计算底面积 A_1

荷载产生的轴向压力;

β ——混凝土局部受压时的强度提高系数;

f_c ——预制构件混凝土轴心抗压强度设计值;

ρ_v ——钢筋网片体积配筋率;

β_{cor} ——配置间接钢筋的局部受压承载力提高系数;

f_y ——网片钢筋抗拉强度设计值;

A_t ——局部受压面积;

A_b ——局部受压时的计算底面积,根据局部受压面积与

计算底面积同心、对称的原则确定(图2.2.3);

A_{cor} ——配置焊接钢筋网片范围内的混凝土核心区面积,且

$$A_{cor} \leq A_b;$$

l_1 、 l_2 ——方格网片两个方向的长度;

n_1 、 A_{s1} ——方格网片沿 l_1 方向的钢筋根数、单根钢筋的截面

面积;

n_2 、 A_{s2} ——方格网片沿 l_2 方向的钢筋根数、单根钢筋的截面

面积;

s ——方格网片的间距。

2.2.4 抗震等级为二级的框架节点的节点核心区受剪承载力应

按下列公式计算:

(1) 节点核心区剪力设计值

中间层节点

$$V_j = \frac{1.05 \sum M_b}{h_{b0} - a_{s'}} \left(1 - \frac{h_{b0} - a_{s'}}{H_c - h_b} \right) \quad (2.2.4-1)$$

顶层节点

$$V_j = \frac{1.05 \sum M_b}{h_{b0} - a_{s'}} \quad (2.2.4-2)$$

式中 V_j ——节点核心区考虑地震作用组合的剪力设计值;

$\sum M_b$ ——节点左、右两侧顺时针或反时针方向考虑地震作用

组合的梁端弯矩设计值之和,当梁端下部 $M_b < 0$ 时,

取 $M_b = 0$;

h_b 、 h_{b0} ——梁截面高度、梁截面有效高度,节点两侧梁高不相同时,取其平均值;

$a'_{s'}$ ——梁受压钢筋合力点至截面近边的距离;

H_c ——柱的计算高度,可取节点上、下柱反弯点之间的距离。

(2) 节点核心区受剪承载力,应满足下列公式要求:

$$V_j \leq \frac{1}{\gamma_{RM}} (0.3 f_c b_j h_j) \quad (2.2.4-3)$$

$$V_j \leq \frac{1}{\gamma_{RM}} \left[0.1 \left(1 + \frac{N}{f_c b_c h_c} \right) f_c b_j h_j + f_{yv} A_{sb} \frac{h_{b0} - a_{s'}}{s} \right]$$

$$(2.2.4-4)$$

式中 γ_{RM} ——承载力抗震调整系数,取0.85;

f_c ——混凝土轴心抗压强度设计值;

b_j ——节点核心区的水平截面有效宽度,当梁宽不小于柱宽的二分之一时可取柱截面宽度,否则应取 $(b_b + 0.5h_c)$ 和 b_c 二者中的较小值;

h_j ——节点核心区的截面高度,可采用计算方向的柱截面高度;

N ——节点上柱底部轴向压力设计值,其值应取考虑地震作用组合中的小值,且不应大于 $0.5f_c b_c h_c$;

b_c ——柱截面宽度;

h_c ——验算方向的柱截面高度;

f_{yv} ——节点箍筋的抗拉强度设计值;

A_{sb} ——节点核心区验算方向同一截面有效受剪面积内各肢水平箍筋的全部截面面积;

s ——箍筋间距。

2.2.5 抗震等级为三级及非抗震设计的节点可不进行节点核心区受剪承载力计算,但应符合表2.2.6中最小体积配箍率的要求。

2.2.6 抗震设计与非抗震设计的柱端节点加密区及核心区最小体积配箍率不宜小于表2.2.6的规定。

表 2.2.6 框架柱端及节点核心区最小体积配箍率 (%)

抗震等级	柱端 轴 压 比		节点核心区
	<0.4	0.4~0.6	>0.6
二	0.5~0.8	0.8~1.2	1.2~1.6
三	0.6	0.6~0.8	0.8~1.2
非抗震设计	0.6	0.6	0.6

注: ①适用于普通箍或复合箍; 普通箍筋系指单个矩形箍筋, 复合箍系指由矩形箍筋与菱形箍筋、或与多边形箍筋、或与拉筋组成的箍筋;

②箍筋体积配箍率 ρ_v 为柱核心区面积范围内单位混凝土体积中所含的箍筋体积; 计算体积配箍率时, 对复合箍筋中箍筋相重叠的部分不宜计入;

③当柱端加密区箍筋采用复合井字箍且肢距不大于200mm、箍筋直径不小于10mm时, 配箍率可采用表中较低值; 当采用Ⅱ级钢作箍筋且混凝土强度和等级不高于C40时, 柱端最小配箍率可乘以0.85的系数, 但不得低于0.6;

④当混凝土强度等级高于C40时, 或Ⅳ类场地上较高的高层建筑, 柱端配箍率宜取表中相应项目的较大值;

⑤轴压比指包括地震作用组合在内的轴向压力设计值与混凝土轴心抗压强度设计值和柱全截面面积乘积的比值。

2.3 房屋结构设计的要求

2.3.1 装配整体式框架形成整体后, 对竖向荷载效应组合的设计值作用剪力下产生的梁端负弯矩应乘以表2.3.1规定的调幅系数 α_0 。

表 2.3.1 梁端弯矩调幅系数 α

节 点 型 式	α
现浇柱预置梁节点	0.75
明牛腿式节点	0.75
整浇式节点	0.70
暗牛腿式节点	0.70
叠槽式节点	0.70
叠压梁端式节点	0.65

2.3.2 多遇地震作用下, 装配整体式框架层间位移 Δu_{eep} 可按下列公式计算, 并应满足位移角限值要求。

(2.3.2)
$$\Delta u_{eep} = \gamma_d \cdot \Delta u_e$$

式中 Δu_e ——现浇框架结构的层间弹性位移, 应按《建筑抗震设计规范》GBJ 11—89第4.5.1条规定进行计算;

γ_d ——位移增大系数, 对于装配整体式框架, 取1.2; 对于框剪结构中的装配整体式框架, 取1.1。

2.3.3 抗震等级为二级的框架结构的底层柱底截面, 其考虑地震作用组合的弯矩设计值, 应乘以增大系数1.25; 框剪结构的框架柱, 可不增大系数。

2.3.4 装配整体式框架梁与框架柱或框架柱与剪力墙的中线宜重合。

2.4 材料和施工的要求

2.4.1 预制构件的混凝土强度等级不应低于C20。用于现场后浇的混凝土强度等级应比预制构件的混凝土强度等级提高二级。捻缝用的细石混凝土强度不应低于柱混凝土强度, 水灰比不宜大于0.3, 并宜采用无收缩快硬硅酸盐水泥配制。

2.4.2 用于坐浆的砂浆强度不得低于预制构件强度。用于浆锚和浇灌接缝的砂浆应采用无收缩快硬硅酸盐水泥配制, 砂浆强度等级不宜低于M50。

2.4.3 纵向受力钢筋宜采用Ⅰ、Ⅱ级钢筋, 钢筋直径不宜大于32mm。箍筋宜用Ⅰ、Ⅱ级钢筋及冷拉Ⅰ级钢筋; 当混凝土强度等级高于C30时, 箍筋宜用Ⅰ级或冷拉Ⅰ级钢筋。焊接钢筋网片宜用冷拉Ⅰ级钢筋。预埋件和型钢宜用8号钢。焊接用焊条对Ⅰ级钢用E43型, 对Ⅱ级钢用E50型。

2.4.4 预制混凝土构件的尺寸, 伸出的受力钢筋、预埋件和预留孔的位置及长度, 必须严格按照设计要求, 预制柱长度不应有正偏差。

2.4.5 梁端、柱端伸出的纵向受力钢筋不得有对接头, 制作预制混凝土构件时应采取可靠措施保证外露的钢筋位置准确。

预制构件吊装前应对所有伸出的受力钢筋位置进行检查, 桥

正时不得采用强板方法,而应采用氧乙炔火焰预热逐渐矫正。

2.4.6 当采用焊接连接时,应对不同钢筋材质进行焊接工艺性能试验。施工中应采取措减小焊接应力及焊接变形,保证焊接质量,避免因连续施焊引起预制构件开裂。

2.4.7 与后浇混凝土结合的预制混凝土构件表面均应保持粗糙,不得粘有脱模剂和其他杂物。

后浇混凝土浇筑前,应清除连接处缝隙中杂物,用水充分润湿,但不得有积水。应保证齿槽和暗牛腿处后浇混凝土的振捣和捻缝的密实,加强养护。冬季施工应采取有效的保温措施。

2.4.8 节点与连接处的后浇混凝土强度应达到 $10\text{N}/\text{mm}^2$ 后方可继续吊装。榀式柱连接后浇混凝土未浇之前可进行多层连续吊装、但不宜多于三层,且应按混凝土实际强度进行局部受压和结构整体稳定性验算。

3 柱与柱连接

3.1 榀式柱连接

3.1.1 榀式柱连接适用于一般多层工业和民用房屋。柱截面尺寸不宜小于 $400\text{mm} \times 400\text{mm}$,榀头下端截面面积不应小于 $120\text{mm} \times 120\text{mm}$ 。榀式柱连接的位置宜设在楼面以上 1.0m 处。

3.1.2 榀式柱连接(图3.1.2)应符合下列构造要求:

(1) 榀头高度不应小于 500mm ,也不宜小于25倍柱纵向受力钢筋直径;榀头的上部宜做成平角;后浇混凝土时应在上部留 30mm 的缝隙,后捻干硬性细石混凝土;

(2) 柱纵向受力钢筋宜采用剖口焊接;当钢筋根数较少或施工条件限制时,也可采用绑条焊或搭接焊等;焊口位置宜在接头的中部;

(3) 榀头内纵向受力钢筋不应少于4根,直径不应小于 10mm ;配筋率不宜小于榀头上部截面面积的 1% ;榀头内箍筋直径不宜小于 8mm 间距不宜大于 100mm ;必要时,榀头底部可预埋钢板,与下柱点焊连接;

(4) 下柱顶部的钢筋网片按局部受压计算确定;当为非局部受压控制时,应不少于3片,钢筋直径不宜小于 8mm ,网孔不宜大于 $100\text{mm} \times 100\text{mm}$;

(5) 连接处柱的纵向受力钢筋每侧多于3根时,应设置复合箍;连接处的体积配箍率应满足表2.2.6的要求。

3.1.3 榀式柱连接在施工吊装阶段应按下列规定进行承载力验算:

(1) 上柱榀头(图3.1.3中1—1截面)受压承载力,应符合下列公式要求:

当榀头内不设置钢筋网片时

3.2.2.1 浆锚式柱连接适用于抗震等级为三级的民用房屋受压弯构件,不得用于受拉构件。柱截面尺寸不宜大于400mm×400mm。柱纵向受力钢筋总根数不宜多于4根。浆锚式柱连接的位置宜设在楼面以上1.0m处。

(1) 柱混凝土强度等级不宜低于C30;浆锚及水平接縫的砂漿宜用无收缩快硬硅酸盐水泥配制,一天强度不宜低于25N/mm², 28d龄期的强度不宜低于50N/mm²;

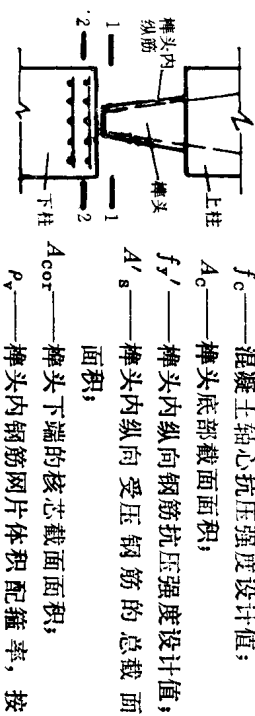
(2) 当柱中的纵向受力钢筋采用月牙纹钢筋时, 其在浆锚孔内的搭接长度对非抗震设计不应小于 $25d$, 对抗震设计不应小于 $30d$, d 为浆锚插筋直径;


$$N_1 \leq f_c A_c + f_y' A_s' \quad (3.1.3-1)$$

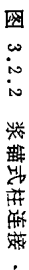
当棒头内设置钢筋网片时

$$N_1 \leq (f_c + 2\rho_v f_y) A_{cor} + f_y' A_s' \quad (3.1.3-2)$$

N_1 ——施工吊装阶段作用于上柱榫头底部截面的轴向压力设计值;



式(2.2.3-4)计算。



(3) 浆锚预留孔的直径应大于浆锚插筋直径的3倍并不应小于60mm; 预留孔孔壁应保持粗糙或设构造齿槽; 预留孔长度应比浆锚插筋下端长50mm; 预留孔的位置必须符合设计要求;

(4) 当浆锚插筋直径不大于20mm时, 在上、下柱端浆锚插筋范围内应分别设置5道直径不小于8mm的封闭箍筋, 其间距不宜大于100mm; 箍筋末端应做成135°弯钩, 弯钩端头延伸长度不应小于10d, d为箍筋直径;

(5) 上、下柱端应按构造要求设置钢筋网片, 且不宜少于3片。

3.2.3 浆锚式柱连接正截面受压承载力应按《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89偏心受压构件进行验算(图3.2.2中1-1截面), 此时应取该截面的轴向压力及弯矩设计值, 柱截面有效高度应取浆锚插筋处的 h_{01} 计算。

3.3 插入式柱连接

3.3.1 插入式柱连接适用于工业厂房。接头位置宜设在柱子中部且柱中轴向压力对截面重心的偏心距 e_0 不大于 $0.35h_0$ 的部位。柱截面尺寸不应小于 $400\text{mm} \times 400\text{mm}$ 。

3.3.2 插入式柱连接(图3.3.2)应符合下列构造要求:

- (1) 上柱榫头长度 l_k 不宜小于柱截面高度, 且不应小于450mm;
- (2) 下柱杯壁厚度 t_b 可取80~100mm; 杯口竖缝 c 可取20mm; 水平接缝 a 不宜大于15mm; 水平接缝 d 可取20mm;
- (3) 榫头内纵向受力钢筋与上、下柱体内纵向受力钢筋的搭接长度宜满足《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89的有关规定;
- (4) 接头处上、下柱体内应配置封闭加焊箍筋, 其中三道封口箍筋应采用直径不小于12mm、间距不大于50mm; 其它加密的封闭箍筋宜采用直径不小于10mm、间距不大于100mm; 杯壁箍筋应为4肢箍;

(5) 榫头与杯壁的竖向侧面上应各设三道构造齿槽, 齿深及齿高可取20~25mm。

3.3.3 插入式柱连接使用阶段正截面受压承载力应按《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89偏心受压构件进行验算, 此时应取该截面的轴向压力及弯矩设计值, 截面有效高度应取榫头纵向受拉钢筋处的 h_{01} (图3.3.3)计算。

柱轴向压力偏心距 e_{01} 可按下列公式计算:

$$e_{01} = \frac{M}{N} + \frac{t_b + c}{2} \quad (3.3.3)$$

式中 t_b ——杯壁厚度;
 c ——竖缝宽度;

N 、 M ——插入式柱连接处组合的轴向压力及弯矩设计值。计算偏心距增大系数时, 应取柱截面尺寸, 并按《混

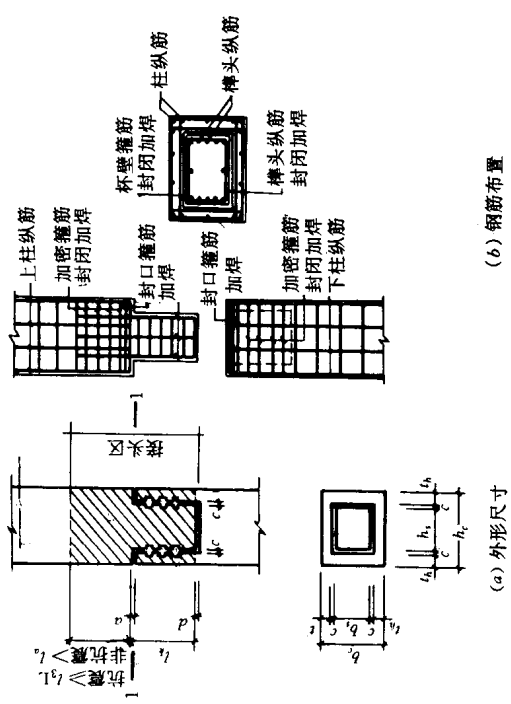


图 3.3.2 插入式柱连接

混凝土结构设计规范》GBJ 10—89第4.1.20条的规定计算，但应将计算值乘以系数1.05。

3.3.4 插入式柱连接施工中应满足下列要求：

- (1) 柱子模板宜通长整根预制，并应双向对准中心线；
- (2) 制作柱子杯口时，可先铺底层混凝土，再放置杯口内阴模，杯口混凝土必须振捣密实；
- (3) 吊装上柱时，应在下柱杯口上设置小垫块，调整柱子高度及垂直度；吊装就位灌浆后，应设临时支撑；
- (4) 接缝灌浆可采用压力灌浆和自重挤浆两种方法：压力灌浆的压力应保持在 $0.2 \sim 0.5 \text{ N/mm}^2$ ，压力灌浆孔应与杯口底同高，在图3.3.2的1—1截面处进行临时封缝，每面应留一排气孔，自重挤浆的砂浆体积应为接缝空隙体积的1.5~2.0倍，吊装时应对准上、下柱两个方向的轴线一次就位；
- (5) 接缝砂浆宜用无收缩快硬硅酸盐水泥配制，砂浆强度等级应比柱体混凝土强度等级提高两级，强度达到 20 N/mm^2 后方可进行上层柱的吊装。

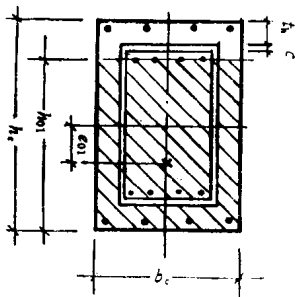


图 3.3.3 插入式柱连接处截面有效高度

4 柱与梁连接

4.1 明牛腿式节点

4.1.1 明牛腿式节点适用于装配整体式多层工业厂房和民用房屋。明牛腿式节点宜用于长柱。

4.1.2 明牛腿式节点（图4.1.2）应符合下列构造要求：

- (1) 柱截面尺寸不宜小于 $400 \text{ mm} \times 400 \text{ mm}$ ，梁截面宽度不宜小于 200 mm ，且不宜小于柱截面宽度的 $1/2$ ；
- (2) 明牛腿的尺寸除按第4.1.5条第一款通过计算确定外，牛腿的挑出长度尚应根据梁端预埋件焊缝计算长度和梁柱间的接缝宽度加以确定，且不得小于 250 mm ；牛腿底面与水平面的倾斜角不应大于 45° ；牛腿外边缘高度不宜小于牛腿高度的 $1/3$ ，且不应小于 200 mm ；
- (3) 在梁端和柱侧面宜设置2~3个构造齿槽，齿深可取 25 mm ，齿高可取 $50 \sim 80 \text{ mm}$ ，齿距可取 $50 \sim 100 \text{ mm}$ ；梁柱间的接缝宽度不宜小于 80 mm ；接缝中应设置一道箍筋，箍筋直径与梁端的箍筋直径相同，但不宜小于 8 mm ；
- (4) 预制梁端上部纵向受力钢筋与柱的伸出钢筋宜采用剖口焊接，焊口位置距柱面不宜小于 150 mm ，当梁上部纵向受力钢筋为两层时，下层钢筋不宜多于2根；
- (5) 框架梁的纵向受力钢筋在节点内的锚固长度应符合《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89第7.3.3条或第8.3.8条的要求。

4.1.3 明牛腿式节点核心区、梁端和柱端箍筋的构造要求均与现浇框架相同。当明牛腿与柱子宽度相同时，核心区下部柱端箍筋加密范围应从牛腿根部算起，梁端箍筋加密范围应从牛腿外边缘算起。

V_{10} ——预制梁自重、预制板自重和叠合层后浇混凝土自重
在计算截面产生的剪力设计值；

V_{10} ——施工吊装阶段施工活荷载在计算截面产生的剪力设计值；

V_2 ——框架形成整体后由使用阶段荷载通过内力的不利组合所得梁端最大剪力设计值，当考虑地震作用时，其可变荷载组合值应按《建筑抗震设计规范》GBJ 11—89有关规定取用；

f_c ——混凝土轴心抗压强度设计值，可取预制柱和预制梁混凝土强度等级二者中的较低者；

α ——系数，当与剪力设计值 V_2 相应的弯矩为负弯矩时，取0.8，当与 V_2 相应的弯矩为正弯矩时取1.0；

b_{b1} 、 h_{b1} ——预制梁截面宽度、截面高度。

4.1.6 明牛腿承受剪力设计值 V 所需的纵向受拉钢筋面积 A_{s1} 可按下列公式计算：

非抗震设计

$$A_{s1} \geq \frac{Va}{0.85f_y h_0} \quad (4.1.6-1)$$

抗震设计

$$A_{s1} \geq \gamma_{RE} \frac{Va}{0.85f_y h_0} \quad (4.1.6-2)$$

式中 a ——梁端反力作用点至下柱边缘的水平距离，此时，应考虑安装偏差20mm；当 $a < 0.3h_0$ 时，取 $a = 0.3h_0$ ；
 V ——明牛腿组合的剪力设计值，由式(4.1.5-2)或式(4.1.5-3)确定；

h_0 ——牛腿与下柱交接处的垂直截面有效高度；
 γ_{RE} ——承载力抗震调整系数，取1.0。
承受剪力设计值 V 所需的纵向受拉钢筋的配筋率，按牛腿根部全截面计算不应小于0.2%，也不宜大于0.6%。

4.1.7 当考虑地震作用组合使梁端产生正弯矩时，承担正弯矩

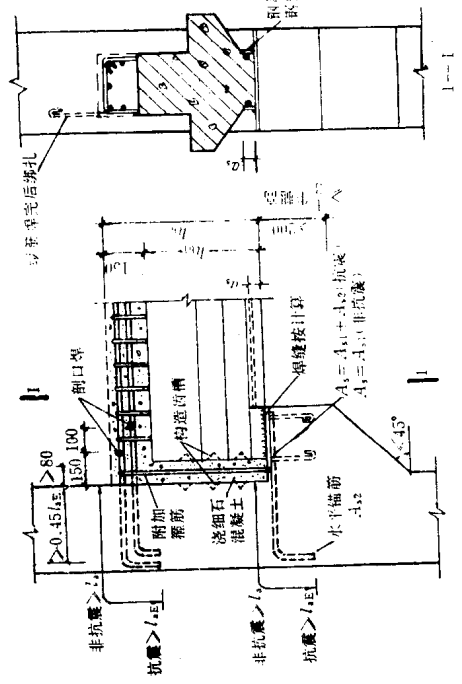


图 4.1.2 明牛腿式节点

4.1.4 抗震等级为二级的明牛腿式节点应按第2.2.4条进行节点核心区受剪承载力计算。

4.1.5 明牛腿承受的剪力设计值应按施工吊装阶段和使用阶段分别进行计算；

(1) 施工吊装阶段由牛腿承受的剪力设计值 V_1 应按下列公式计算：

$$V_1 = V_{10} + V_{10} \quad (4.1.5-1)$$

由剪力设计值 V_1 按《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89式(7.7.1)并取式中 F_{hs} 为零进行牛腿的截面尺寸的验算。

(2) 使用阶段由牛腿承受的组舍剪力设计值 V 可按下列公式确定：

非抗震设计

$$V = V_1 + \alpha(V_2 - 0.07f_c b_{b1} h_{b1}) \quad (4.1.5-2)$$

抗震设计

$$V = V_1 + \alpha(V_2 - 0.056f_c b_{b1} h_{b1}) \quad (4.1.5-3)$$

式中 V_1 ——施工吊装阶段明牛腿剪力设计值；

的水平锚筋 A_{s2} 可按下列公式计算:

$$A_{s2} \geq \gamma_{RE} \frac{1.2M}{f_y(h_{b0} - a_s)} \quad (4.1.7)$$

式中 M ——梁端组合的正弯矩设计值;

h_{b0} ——梁端截面有效高度;

a_s ——梁底受拉钢筋的合力点至牛腿顶部的距离;

γ_{RE} ——承载力抗震调整系数, 取1.0。

承受拉力的水平锚筋不应少于2根且应焊于牛腿上部的预埋件上。

明牛腿上纵向受拉钢筋面积 A_{s1} 与水平锚筋面积 A_{s2} 之和不宜小于梁端负弯矩纵向受拉钢筋面积的30%, 且根数不宜少于4根, 直径不应小于12mm。

边柱明牛腿的纵向受拉钢筋和水平锚筋均应满足《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89中对受拉钢筋的锚固要求。

4.1.8 明牛腿的水平锚筋直径应取6~12mm, 间距为100~150mm; 对抗震设计, 锚筋直径不应小于8mm, 间距不应大于100mm; 且在牛腿上部 $2/3 h_0$ 范围内的水平锚筋总截面面积不应小于牛腿纵向受拉钢筋 A_{s1} 的1/2。

4.2 齿槽式节点

4.2.1 齿槽式节点适用于装配整体式框架的梁柱连接, 也可用于主梁与次梁的连接。

4.2.2 受力齿槽(图4.2.2)应符合以下构造要求:

(1) 齿型宜用等腰三角形或梯形, 齿槽沿梁截面高度宜均匀布置;

(2) 齿深 a_k 宜采用40mm;

(3) 齿高 h_k 宜采用40~100mm, 但不宜大于齿深的3

倍;

(4) 同一截面上齿槽的净距 e_k 不应小于齿高;

(5) 齿槽上、下面的倾斜角宜采用45°;

(6) 梁柱接缝宽度不宜小于80mm; 梁高大于1m时可适当加大。

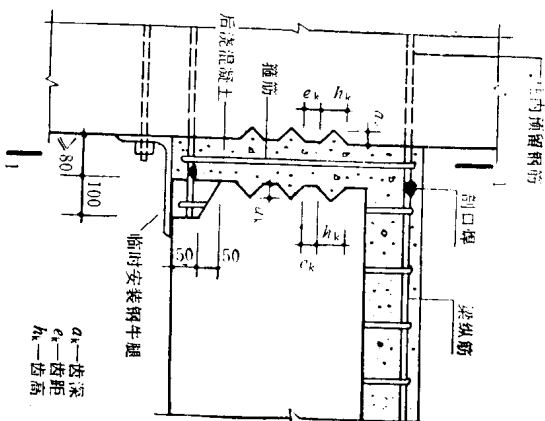


图 4.2.2 齿槽式节点

4.2.3 承重框架 齿槽式节点中设置的齿槽数目不应少于2个, 齿槽受剪面积不宜小于梁全截面面积的1/3。梁端负弯矩纵向受拉钢筋配筋率不应小于0.5%。抗震设计时, 梁端正弯矩钢筋截面面积不应小于梁端负弯矩钢筋截面面积的30%。在梁柱接缝内, 应设置封闭箍筋1~2个, 箍筋直径与梁内的箍筋直径相同。

4.2.4 齿槽式节点梁端正截面和斜截面承载力, 以及二级抗震的节点核心区受剪承载力均应按《混凝土结构设计规范》GBJ 10—89有关规定进行计算, 此外尚应进行齿槽截面受剪承载力计算。

4.2.5 齿槽截面(图4.2.2中1—1截面)受剪承载力, 应满足下列公式要求:

非抗震设计

$$V \leq 3\alpha n f_t b_k h_k + 0.4 \frac{M}{h_0} \quad (4.2.5-1)$$

抗震设计

$$V \leq \frac{1}{\gamma_{RE}} (2.5\alpha n f_t b_k h_k + 0.4 \frac{M}{h_0}) \quad (4.2.5-2)$$

当以上式中 $0.4 \frac{M}{h_0} > \frac{1}{3} V$ 时, 应取 $0.4 \frac{M}{h_0} = \frac{1}{3} V$ 。

式中 V ——齿槽截面剪力设计值, 可按非抗震或抗震分别取梁端组合的剪力最大值设计值;

α ——齿槽受剪强度折减系数: 当 $n \leq 3$ 时, 取 $\alpha = 0.85$;
当 $n = 4 \sim 5$ 时, 取 $\alpha = 0.75$; 当 $n \geq 6$ 时, 取 $\alpha = 0.65$;

b_k ——齿宽 (等于梁宽);

h_k ——齿高;

n ——同一截面上的齿槽数;

M ——与剪力设计值 V 相应的齿槽截面弯矩设计值, 按抗震设计时应考虑不利组合;

γ_{RE} ——承载力抗震调整系数; 取 1.0。

4.3 暗牛腿式节点

4.3.1 暗牛腿式节点适用于民用房屋和工业厂房的梁柱连接, 也可用于主梁与次梁的连接。

本规程所推荐的暗牛腿为采用型钢埋入柱中制成, 梁为带缺口的预制梁; 预制梁与型钢暗牛腿的连接可通过钢筋或预埋钢板焊接, 然后后用后浇混凝土形成刚性节点 (图 4.3.1)。

4.3.2 暗牛腿式节点应符合下列构造要求:

(1) 暗牛腿式节点可采用构造齿槽或受力齿槽两种类型; 当采用构造齿槽时, 应符合第 4.1.2 条第三款的要求; 当采用受力齿槽时, 应符合第 4.2.2 条的要求;

(2) 预制缺口梁的梁端箍筋直径不宜小于 8 mm, 间距不宜大于 10 mm; 缺口处的梁内箍筋应伸出不少于 2 根并与型钢暗

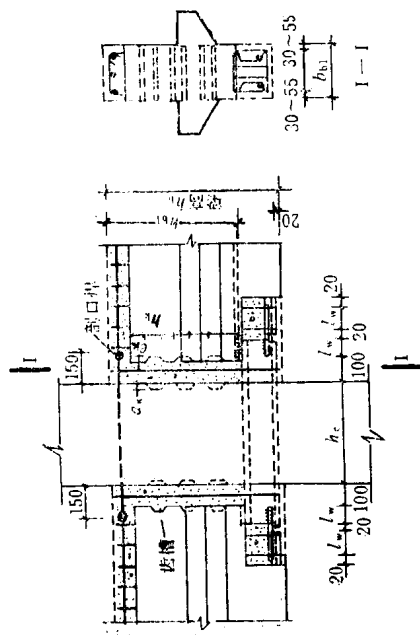


图 4.3.1 暗牛腿式节点
(注: 图中 l_w 为焊缝计算长度)

牛腿或梁下部纵筋绑扎; 抗震设计时, 梁端下部纵向受力钢筋截面面积不应小于梁上部纵向受力钢筋截面面积的 30%。

4.3.3 采用构造齿槽的暗牛腿式节点, 型钢暗牛腿的受弯、受剪承载力应满足下列公式要求:

$$\frac{M_x}{W_x} \leq f \quad (4.3.3-1)$$

$$\frac{VS}{It_w} \leq f_v \quad (4.3.3-2)$$

式中 M_x ——绕 x 轴的弯矩, $M_x = V a$;

W_x ——对 x 轴的截面抵抗矩;

V ——由型钢暗牛腿承受的组合作用剪力设计值, 可按第 4.1.5 条的规定计算确定;

a ——剪力 V 作用点至柱边缘的距离, 可按第 4.1.6 条的规定计算确定;

f ——钢材抗弯强度设计值, 对 3 号钢可取 215 N/mm²;

f_y ——钢材抗剪强度设计值, 对 3 号钢可取 125N/mm^2 ;
 S ——型钢毛截面对中性轴的面积矩;
 I ——毛截面惯性矩;

t_w ——腹板厚度。

4.3.4 采用受力齿槽的暗牛腿式节点, 牛腿的剪力设计值 V 可按下列公式确定:

$$V = V_1 + 0.3V_2 \quad (4.3.4)$$

式中 V_1 ——施工吊装阶段梁端剪力设计值;

V_2 ——使用阶段按非抗震设计或抗震设计时的梁端剪力设计值。当 $V_2 < 0.1f_c b_{bf} h_{bf}$ 时应采用构造齿槽, $b_{bf} h_{bf}$ 为缺口梁的梁端截面面积

型钢暗牛腿承载力可按式 (4.3.3-1) 和式 (4.3.3-2) 进行验算。

当确定齿槽数目的时, 应取使用阶段梁端剪力设计值 V_2 作为受力齿槽的剪力设计值, 按式 (4.2.5-1) 或式 (4.2.5-2) 进行计算, 并满足第 4.2.2 条的构造要求。

4.3.5 型钢对柱中混凝土局部受压承载力应满足下列公式要求 (图 4.3.5):

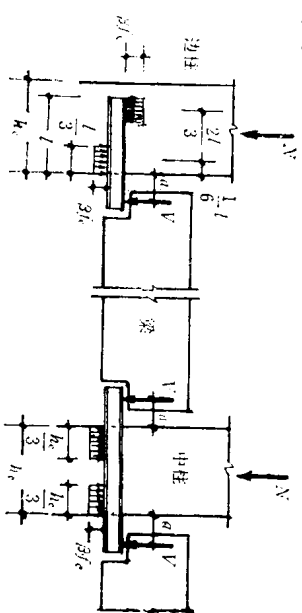


图 4.3.5 混凝土局部受压计算

(1) 荷载对称的中柱

$$V \leq \frac{1}{3}(\beta f_c - \frac{N}{b_c h_c}) A_l \quad (4.3.5-1)$$

(2) 边柱

$$V \leq \frac{1}{3 + \frac{4a}{l}} (\beta f_c - \frac{N}{b_c h_c}) A_l \quad (4.3.5-2)$$

式中 V ——型钢暗牛腿剪力设计值, 根据所用齿槽类型分别按第 4.1.5 条或第 4.3.4 条的规定确定;

a ——梁端反力作用点至柱边缘的距离;

N ——所在截面的柱轴向压力设计值;

β ——混凝土局部受压强度提高系数, 按式 (2.2.3-2) 计算确定;

b_c, h_c ——柱截面宽度、高度;

A_l ——局部受压面积, 对于中柱可取 $A_l = b h_c$, 对于边柱可取 $A_l = b l$, b 为型钢翼缘总宽度, l 为型钢在柱中的埋置长度。

如局部受压验算不满足时, 可采取增加型钢翼缘总宽度或在钢牛腿上焊吊筋等措施。

4.4 整浇式节点

4.4.1 整浇式节点分为 A 型构造 (图 4.4.1-1) 和 B 型构造 (图 4.4.1-2)。A 型构造要求梁端下部纵向受力钢筋在节点内焊接连接, 适用于抗震等级为二级的多层框架结构, B 型构造为梁端下部纵向受力钢筋在节点内弯折锚固, 适用于非抗震及抗震等级为二、三级的多层框架结构。

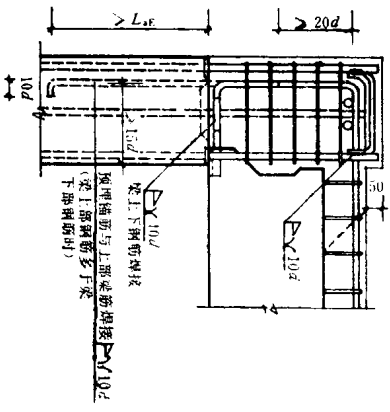


图 4.4.2 整浇式顶层边柱节点(A型构造)

对抗震等级为三级但伸进节点核心区梁端下部纵向受力钢筋直径大于 25mm 或为 3 根时, 宜采用 A 型构造。