

2014

NORMAS Y ESPECIFICACIONES
PARA ESTUDIOS, PROYECTOS,
CONSTRUCCIÓN E INSTALACIONES

VOLUMEN 4
Seguridad Estructural

TOMO V
Diseño de Estructuras de Concreto

VOLUMEN 4. SEGURIDAD ESTRUCTURAL.

TOMO V. DISEÑO DE ESTRUCTURAS DE CONCRETO.

ÍNDICE

NOTACIÓN 7

1. CONSIDERACIONES GENERALES..... 13

1.1 Alcance	13
1.2 Unidades	13
1.3 Criterios de diseño.....	13
1.3.1 Estados límite de falla.....	13
1.3.2 Estados límite de servicio.....	13
1.3.3 Diseño por durabilidad	13
1.3.4 Diseño por sismo	14
1.4 Análisis	14
1.4.1 Aspectos generales.....	14
1.4.2 Efectos de esbeltez.....	14
1.4.2.1 Conceptos preliminares	14
1.4.2.2 Método de amplificación de momentos flexionantes	15
1.4.2.3 Análisis de segundo orden	17
1.5 Materiales	17
1.5.1 Concreto.....	18
1.5.1.1 Materiales componentes para concretos clase 1 y 2	18
1.5.1.2 Resistencia a compresión	18
1.5.1.3 Resistencia a tensión.....	18
1.5.1.4 Módulo de elasticidad.....	19
1.5.1.5 Contracción por secado.....	19
1.5.1.6 Deformación diferida	19
1.5.2 Acero	19
1.6 Dimensiones de diseño	20
1.7 Factores de resistencia	20

2. ESTADOS LÍMITE DE FALLA 20

2.1 Hipótesis para la obtención de resistencias de diseño a flexión, carga axial y flexocompresión.....	20
2.2 Flexión	21
2.2.1 Refuerzo mínimo.....	21
2.2.2 Refuerzo máximo	21

2.2.3 Secciones L y T	22	2.5.10.3 Tensiones normales al plano crítico.....	34
2.2.4 Ecuaciones para calcular resistencias	22	2.6 Torsión.....	34
2.2.5 Resistencia a flexión de vigas diafragma	24	2.6.1 Elementos en los que se pueden desprestigiar los efectos de torsión	35
2.3 Flexocompresión	24	2.6.2 Cálculo del momento torsionante de diseño, Tu	35
2.3.1 Excentricidad mínima	24	2.6.2.1 Cuando afecta directamente al equilibrio.....	35
2.3.2 Compresión y flexión en dos direcciones.....	24	2.6.2.2 Cuando no afecta directamente al equilibrio.....	36
2.4 Aplastamiento.....	25	2.6.2.3 Cuando pasa de una condición isostática a hiperestática	36
2.5 Fuerza cortante.....	25	2.6.3 Resistencia a torsión.....	37
2.5.1 Fuerza cortante que toma el concreto, VcR	25	2.6.3.1 Dimensiones mínimas.....	37
2.5.1.1 Vigas sin presfuerzo.....	25	2.6.3.2 Refuerzo por torsión.....	38
2.5.1.2 Elementos anchos	26	2.6.3.3 Detalles del refuerzo.....	38
2.5.1.3 Miembros sujetos a flexión y carga axial.....	26	2.6.3.4 Refuerzo mínimo por torsión	39
2.5.1.4 Miembros de concreto presforzado.....	26	2.6.3.5 Separación del refuerzo por torsión	39
2.5.2 Refuerzo por tensión diagonal en vigas y columnas sin presfuerzo	27	3. ESTADOS LÍMITE DE SERVICIO	39
2.5.2.1 Requisitos generales	27	3.1 Esfuerzos bajo condiciones de servicio	39
2.5.2.2 Refuerzo mínimo.....	27	3.2 Deflexiones	40
2.5.2.3 Separación del refuerzo transversal.....	28	3.2.1 Deflexiones en elementos no presforzados que trabajan en una dirección.....	40
2.5.2.4 Limitación para Vu	28	3.2.1.1 Deflexiones inmediatas.....	40
2.5.2.5 Fuerza cortante que toma un solo estribo o grupo de barras paralelas dobladas	28	3.2.1.2 Deflexiones diferidas	40
2.5.3 Refuerzo por tensión diagonal en vigas presforzadas.....	28	3.3 Agrietamiento en elementos no presforzados que trabajan en una dirección.....	41
2.5.3.1 Requisitos generales	28	4. DISEÑO POR DURABILIDAD	41
2.5.3.2 Refuerzo mínimo.....	29	4.1 Disposiciones generales	41
2.5.3.3 Fuerza cortante que toma el refuerzo transversal	29	4.1.1 Requisitos básicos	41
2.5.4 Proximidad a reacciones y cargas concentradas.....	29	4.1.2 Requisito complementario.....	41
2.5.5 Vigas con tensiones perpendiculares a su eje	30	4.1.3 Tipos de cemento	42
2.5.6 Interrupción y traslape del refuerzo longitudinal	30	4.2 Clasificación de exposición	42
2.5.7 Fuerza cortante en vigas diafragma	30	4.3 Requisitos para concretos con clasificaciones de exposición A1 y A2.....	42
2.5.7.1 Sección crítica	30	4.4 Requisitos para concretos con clasificaciones de exposición B1, B2 y C	42
2.5.7.2 Refuerzo mínimo.....	30	4.5 Requisitos para concretos con clasificación de exposición D.....	42
2.5.7.3 Fuerza cortante que toma el refuerzo transversal	30	4.6 Requisitos para concretos expuestos a sulfatos.....	45
2.5.7.4 Limitación para Vu	31	4.7 Requisitos adicionales para resistencia a la abrasión	45
2.5.8 Refuerzo longitudinal en trabes	31	4.8 Restricciones sobre el contenido de químicos contra la corrosión	45
2.5.9 Fuerza cortante en losas y zapatas	31		
2.5.9.1 Sección crítica	31		
2.5.9.2 Esfuerzo cortante de diseño.....	32		
2.5.9.3 Resistencia de diseño del concreto.....	32		
2.5.9.4 Refuerzo mínimo.....	32		
2.5.9.5 Refuerzo necesario para resistir la fuerza cortante.....	32		
2.5.10 Resistencia a fuerza cortante por fricción	34		
2.5.10.1 Requisitos generales	34		
2.5.10.2 Resistencia de diseño.....	34		

4.8.1 Restricciones sobre el ion cloruro para protección contra la corrosión.....	45
4.8.2 Restricción en el contenido de sulfato.....	45
4.8.3 Restricciones sobre otras sales.....	45
4.9 Requisitos para el recubrimiento y separación del acero de refuerzo.....	45
4.9.1 Disposición general.....	45
4.9.2 Recubrimiento y separación del refuerzo para la colocación del concreto.....	46
4.9.3 Recubrimiento para protección contra la corrosión..	46
4.10 Reacción álcali-agregado.....	46

5. REQUISITOS COMPLEMENTARIOS 46

5.1 Anclaje.....	46
5.1.1 Requisito general.....	46
5.1.2 Longitud de desarrollo de barras a tensión.....	46
5.1.2.1 Barras rectas.....	46
5.1.2.2 Barras con dobleces.....	47
5.1.3 Longitud de desarrollo de barras a compresión.....	48
5.1.4 Vigas y muros.....	48
5.1.4.1 Requisitos generales.....	48
5.1.4.2 Requisitos adicionales de anclaje.....	49
5.1.5 Columnas.....	49
5.1.6 Anclajes mecánicos.....	49
5.1.7 Anclaje del refuerzo transversal.....	49
5.1.8 Anclaje de malla de alambre soldado.....	49
5.2 Revestimientos.....	50
5.3 Tamaño máximo de agregados.....	50
5.4 Paquetes de barras.....	50
5.5 Dobleces del refuerzo.....	50
5.6 Uniones de barras.....	50
5.6.1 Uniones de barras sujetas a tensión.....	50
5.6.1.1 Requisitos generales.....	50
5.6.1.2 Traslape.....	51
5.6.1.3 Uniones soldadas o mecánicas.....	51
5.6.2 Uniones de malla de alambre soldado.....	51
5.6.3 Uniones de barras sujetas a compresión.....	51
5.7 Refuerzo por cambios volumétricos.....	51
5.8 Inclusiones.....	52
5.9 Separación entre barras de refuerzo.....	52

6. DISPOSICIONES COMPLEMENTARIAS PARA ELEMENTOS ESTRUCTURALES COMUNES 52

6.1 Vigas.....	52
6.1.1 Requisitos generales.....	52
6.1.2 Pandeo lateral.....	52
6.1.3 Refuerzo complementario en las paredes de las vigas	53
6.1.4 Vigas diafragma.....	53
6.1.4.1 Disposición del refuerzo por flexión.....	53
6.1.4.2 Revisión de las zonas a compresión.....	54
6.1.4.3 Disposición del refuerzo por fuerza cortante.....	54
6.1.4.4 Dimensionamiento de los apoyos.....	54
6.1.4.5 Vigas diafragma que unen muros sujetos a fuerzas horizontales en su plano (vigas de acoplamiento).....	55
6.1.5 Vigas de sección compuesta.....	56
6.1.5.1 Conceptos generales.....	56
6.1.5.2 Efectos de la fuerza cortante horizontal.....	57
6.1.5.3 Efectos de la fuerza cortante vertical.....	57
6.2 Columnas.....	57
6.2.1 Geometría.....	57
6.2.2 Refuerzo mínimo y máximo.....	58
6.2.3 Requisitos para refuerzo transversal.....	58
6.2.3.1 Criterio general.....	58
6.2.3.2 Separación.....	58
6.2.3.3 Detallado.....	58
6.2.4 Columnas zunchadas.....	58
6.2.5 Resistencia mínima a flexión de columnas.....	59
6.2.5.1 Resistencia a fuerza cortante en uniones viga-columna.....	59
6.2.6 Detalles del refuerzo en intersecciones con vigas o losas.....	60
6.3 Losas.....	60
6.3.1 Disposiciones generales.....	60
6.3.1.1 Método de análisis.....	60
6.3.1.2 Losas encasetonadas.....	60
6.3.2 Losas que trabajan en una dirección.....	60
6.3.3 Losas apoyadas en su perímetro.....	60
6.3.3.1 Momentos flexionantes debidos a cargas uniformemente distribuidas.....	60
6.3.3.2 Secciones críticas y franjas de refuerzo.....	61

6.3.3.3 Distribución de momentos flexionantes entre tableros adyacentes	61
6.3.3.4 Disposiciones sobre el refuerzo.....	61
6.3.3.5 Peralte mínimo.....	61
6.3.3.6 Revisión de la resistencia a fuerza cortante.....	63
6.3.4 Cargas lineales.....	63
6.3.5 Cargas concentradas.....	63
6.4 Zapatas	64
6.4.1 Diseño por flexión	64
6.4.2 Diseño por cortante.....	64
6.4.3 Anclaje.....	64
6.4.4 Diseño por aplastamiento.....	64
6.4.5 Espesor mínimo de zapatas de concreto reforzado	64
6.5 Muros	64
6.5.1 Muros sujetos solamente a cargas verticales axiales o excéntricas	65
6.5.1.1 Ancho efectivo ante cargas concentradas	65
6.5.1.2 Refuerzo mínimo	65
6.5.2 Muros sujetos a fuerzas horizontales en su plano.....	65
6.5.2.1 Alcances y requisitos generales	65
6.5.2.2 Momentos flexionantes de diseño	65
6.5.2.3 Flexión y flexocompresión	65
6.5.2.4 Elementos de refuerzo en los extremos de muros.....	67
6.5.2.5 Fuerza cortante	69
6.5.2.6 Muros acoplados	70
6.6 Diafragmas y elementos a compresión de contraventeos.....	70
6.6.1 Alcance	70
6.6.2 Firmes colados sobre elementos prefabricados	70
6.6.3 Espesor mínimo del firme.....	71
6.6.4 Diseño	71
6.6.5 Refuerzo	71
6.6.6 Elementos de refuerzo en los extremos	71
6.7 Arcos, cascarones y losas plegadas	72
6.7.1 Análisis.....	72
6.7.2 Simplificaciones en el análisis de cascarones y losas plegadas	72
6.7.3 Dimensionamiento	72
6.8 Articulaiones plásticas en vigas, columnas y arcos	72
6.9 Ménsulas	72
6.9.1 Requisitos generales	72
6.9.2 Dimensionamiento del refuerzo	73
6.9.3 Detallado del refuerzo	74
6.9.4 Área de apoyo	74

7. MARCOS DÚCTILES..... 74

7.1 Requisitos generales	74
7.1.1 Estructuras diseñadas con Q igual a 4.....	74
7.1.2 Estructuras diseñadas con Q igual a 3.....	74
7.1.3 Miembros estructurales de cimentaciones.....	74
7.1.4 Requisitos complementarios	74
7.1.5 Características mecánicas de los materiales.....	75
7.1.6 Uniones soldadas de barras	75
7.1.7 Dispositivos mecánicos para unir barras.....	75
7.2 Miembros a flexión	75
7.2.1 Requisitos geométricos	75
7.2.2 Refuerzo longitudinal.....	76
7.2.3 Refuerzo transversal para confinamiento	76
7.2.4 Requisitos para fuerza cortante.....	77
7.2.4.1 Fuerza cortante de diseño	77
7.2.4.2 Refuerzo transversal para fuerza cortante	77
7.3 Miembros sujetos a flexocompresión.....	78
7.3.1 Requisitos geométricos	78
7.3.2 Resistencia mínima a flexión de columnas	78
7.3.2.1 Procedimiento general.....	78
7.3.2.2 Procedimiento optativo	79
7.3.3 Refuerzo longitudinal.....	79
7.3.4 Refuerzo transversal	79
7.3.5 Requisitos para fuerza cortante.....	81
7.3.5.1 Criterio y fuerza de diseño	81
7.3.5.2 Contribución del concreto a la resistencia.....	81
7.3.5.3 Refuerzo transversal por cortante.....	81
7.4 Uniones viga–columna.....	82
7.4.1 Requisitos generales	82
7.4.2 Refuerzo transversal horizontal.....	82
7.4.3 Refuerzo transversal vertical	82
7.4.4 Resistencia a fuerza cortante	83
7.4.5 Anclaje del refuerzo longitudinal.	84
7.4.5.1 Barras que terminan en el nudo	84
7.4.5.2 Barras continuas a través del nudo.....	84
7.5 Conexiones viga–columna con articulaciones alejadas de la cara de la columna	84
7.5.1 Requisitos generales	84
7.5.2 Refuerzo longitudinal de las vigas	85
7.5.3 Resistencia mínima a flexión de columnas	86
7.5.4 Uniones viga–columna	86

8. LOSAS PLANAS.....	86
8.1 Aspectos generales.....	86
9. CONCRETO PRESFORZADO.....	86
9.1 Introducción	86
9.1.1 Definición de elementos de acero para presfuerzo..	87
9.2 Presfuerzo parcial y presfuerzo total.....	87
9.3 Estados límite de falla	87
9.3.1 Flexión y flexocompresión	87
9.3.1.1 Esfuerzo en el acero de presfuerzo en elementos a flexión.....	87
9.3.1.2 Refuerzo mínimo en elementos a flexión	88
9.3.1.3 Refuerzo máximo en elementos a flexión.....	88
9.3.1.4 Secciones T sujetas a flexión.....	88
9.3.1.5 Refuerzo transversal en miembros a flexocompresión.....	89
9.3.2 Fuerza cortante.....	89
9.3.3 Pandeo debido al presfuerzo	89
9.3.4 Torsión	89
9.4 Estados límite de servicio.....	89
9.4.1 Elementos con presfuerzo total.....	89
9.4.1.1 Esfuerzos permisibles en el concreto.....	89
9.4.1.2 Esfuerzos permisibles en el acero de presfuerzo	90
9.4.1.3 Deflexiones.....	90
9.4.2 Elementos con presfuerzo parcial.....	90
9.4.2.1 Esfuerzos permisibles en el concreto.....	90
9.4.2.2 Esfuerzos permisibles en el acero de presfuerzo	90
9.4.2.3 Deflexiones.....	90
9.4.2.4 Agrietamiento	91
9.5 Pérdidas de presfuerzo	91
9.5.1 Pérdidas de presfuerzo en elementos pretensados..	91
9.5.2 Pérdidas de presfuerzo en elementos postensados .	91
9.5.3 Criterios de valuación de las pérdidas de presfuerzo	91
9.5.4 Indicaciones en planos	93
9.6 Requisitos complementarios	93
9.6.1 Zonas de anclaje	93
9.6.1.1 Geometría	93
9.6.1.2 Refuerzo	93

9.6.1.3 Esfuerzos permisibles de aplastamiento en el concreto de elementos postensados para edificios	93
9.6.2 Longitud de desarrollo y de transferencia del acero de presfuerzo	94
9.6.3 Anclajes y acopladores para postensado.....	94
9.6.4 Revisión de los extremos con continuidad	94
9.6.5 Recubrimiento en elementos de concreto presforzado	94
9.6.5.1 Elementos que no están en contacto con el terreno	94
9.6.5.2 Elementos de concreto presforzado en contacto con el terreno.....	95
9.6.5.3 Elementos de concreto presforzado expuestos a agentes agresivos	95
9.6.5.4 Barras de acero ordinario en elementos de concreto presforzado.....	95
9.6.6 Separación entre elementos de acero para presfuerzo .	95
9.6.6.1 Separación libre horizontal entre alambres y entre torones	95
9.6.6.2 Separación libre horizontal entre ductos de postensado	95
9.6.6.3 Separación libre vertical entre alambres y entre torones	95
9.6.6.4 Separación libre vertical entre ductos de postensado	95
9.6.6.5 Separación libre vertical y horizontal entre barras de acero ordinario en elementos de concreto presforzado	96
9.6.7 Protección contra corrosión	96
9.6.8 Resistencia al fuego	96
9.6.9 Ductos para postensado	96
9.6.10 Lechada para tendones de presfuerzo	96
9.7 Losas postensadas con tendones no adheridos	96
9.7.1 Requisitos generales	96
9.7.1.1 Definiciones	96
9.7.1.2 Losas planas apoyadas en columnas.....	97
9.7.1.3 Losas apoyadas en vigas	97
9.7.1.4 Factores de reducción.....	97
9.7.2 Estados límite de falla.....	97
9.7.2.1 Flexión	97
9.7.2.2 Cortante	98
9.7.3 Sistemas de losas postensadas–columnas bajo sismo	99
9.7.4 Estados límite de servicio.....	99

9.7.4.1 Esfuerzos permisibles en el concreto.....	99	14.2.2 Control en la obra.....	107
9.7.4.2 Esfuerzos permisibles en el acero de presfuerzo .	99	14.2.3 Extensiones futuras.....	108
9.7.4.3 Deflexiones.....	99	14.3 Concreto.....	108
9.7.4.4 Agrietamiento	99	14.3.1 Materiales componentes	108
9.7.4.5 Corrosión.....	100	14.3.2 Elaboración del concreto.....	108
9.7.4.6 Resistencia al fuego	100	14.3.3 Requisitos y control del concreto fresco.....	109
9.7.5 Zonas de anclaje	100	14.3.4 Requisitos y control del concreto endurecido.....	110
10. CONCRETO PREFABRICADO	101	14.3.4.1 Resistencia a compresión.....	110
10.1 Requisitos generales	101	14.3.4.2 Módulo de elasticidad.....	111
10.2 Estructuras prefabricadas.....	102	14.3.5 Transporte.....	111
10.3 Conexiones	102	14.3.6 Colocación y compactación	112
10.4 Sistemas de piso	103	14.3.7 Temperatura.....	112
11. CONCRETO DE ALTA RESISTENCIA.....	103	14.3.8 Morteros aplicados neumáticamente	112
11.1 Definición	103	14.3.9 Curado	112
11.2 Empleo de concretos de alta resistencia	103	14.3.10 Juntas de colado	112
11.2.1 Disposiciones generales.....	103	14.3.11 Tuberías y ductos incluidos en el concreto	112
11.2.2 Limitaciones al empleo de concretos de alta resistencia	103	14.4 Requisitos complementarios para concreto presforzado....	113
11.3 Propiedades mecánicas	103	14.4.1 Lechada para tendones adheridos.....	113
11.3.1 Módulo de elasticidad.....	103	14.4.2 Tendones de presfuerzo	114
11.3.2 Resistencia a tensión.....	104	14.4.3 Aplicación y medición de la fuerza de presfuerzo ..	114
11.3.3 Contracción por secado	104	14.5 Requisitos complementarios para estructuras prefabricadas	114
11.3.4 Deformación diferida	104	114
12. CONCRETO LIGERO	104	14.6 Tolerancias.....	114
12.1 Requisitos generales	104		
12.2 Requisitos complementarios.....	105		
13. CONCRETO SIMPLE.....	105		
13.1 Limitaciones	105		
13.2 Juntas	105		
13.3 Método de diseño	105		
13.4 Esfuerzos de diseño	106		
14. CONSTRUCCIÓN.....	106		
14.1 Cimbra	106		
14.1.1 Disposiciones generales.....	106		
14.1.2 Descimbrado	106		
14.2 Acero	107		
14.2.1 Disposiciones generales.....	107		

NOTACIÓN.

- A Área de concreto a tensión dividida entre el número de barras; también, área de la sección definida por el plano crítico de cortante por fricción; también, área de la sección transversal comprendida entre la cara a tensión por flexión de la losa postensada y el centro de gravedad de la sección completa.
- A_1 Área de contacto en la revisión por aplastamiento.
- A_2 área de la figura de mayor tamaño, semejante al área de contacto y concéntrica con ella, que puede inscribirse en la superficie que recibe la carga.
- A_c Área transversal del núcleo, hasta la orilla exterior del refuerzo transversal.
- A_{cm} Área bruta de la sección de concreto comprendida por el espesor del muro y la longitud de la sección en la dirección de la fuerza cortante de diseño.
- A_{cp} Área de la sección transversal del elemento, incluida dentro del perímetro del elemento de concreto.
- A_{cr} Área de la sección crítica para transmitir cortante entre columnas y losas o zapatas.
- A_f Área del acero de refuerzo principal necesario para resistir el momento flexionante en ménsulas.
- A_g Área bruta de la sección transversal.
- A_h Área de los estribos complementarios horizontales en ménsulas.
- A_n Área del acero de refuerzo principal necesario para resistir la fuerza de tensión horizontal Ph_u en ménsulas.
- A_o Área bruta encerrada por el flujo de cortante en elementos a torsión.
- A_{oh} Área comprendida por el perímetro ph .
- A_s Área de refuerzo longitudinal en tensión en acero de elementos a flexión; también, área total del refuerzo longitudinal en columnas; o también, área de las barras principales en ménsulas.
- A_s' Área de acero de refuerzo longitudinal en compresión en elementos a flexión.
- $A_{s,min}$ Área mínima de refuerzo longitudinal de secciones rectangulares.
- A_{sd} Área total del acero de refuerzo longitudinal de cada elemento diagonal en vigas diafragma que unen muros sujetos a fuerzas horizontales en un plano, también llamadas vigas de acoplamiento.
- A_{sh} Área del acero de refuerzo transversal por confinamiento en elementos a flexocompresión.
- A_{sm} Área del acero de refuerzo de integridad estructural en losas planas postensadas.
- A_{sp} Área del acero de refuerzo que interviene en el cálculo de la resistencia a flexión de vigas T e I sin acero de compresión; también, área del acero de presfuerzo en la zona de tensión.
- A_{st} Área del acero de refuerzo longitudinal requerido por torsión.
- A_t Área transversal de una rama de estribo que resiste torsión, colocado a una separación S.
- A_{tr} Área total de las secciones rectas de todo el refuerzo transversal comprendido en la separación S, y que cruza el plano potencial de agrietamiento entre las barras que se anclan.
- A_v Área de todas las ramas de refuerzo por tensión diagonal comprendido en una distancia S; también, en vigas diafragma, área de acero de refuerzo vertical comprendida en una distancia S.
- A_{vf} Área del acero de refuerzo por cortante por fricción.
- A_{vh} Área de acero de refuerzo horizontal comprendida en una distancia Sh en vigas diafragma.
- A_{vm} Área de acero de refuerzo paralelo a la fuerza cortante de diseño comprendida en una distancia S_m en muros y segmentos de muro.
- A_{vn} Área de acero de refuerzo perpendicular a la fuerza cortante de diseño comprendida en una distancia sn en muros y segmentos de muro.

- a* Profundidad del bloque de esfuerzos a compresión en el concreto; también, en ménsulas, distancia de la carga al paño donde arranca la ménsula.
- a₁*, *a₂* Respectivamente, claros corto y largo de un tablero de una losa, o lados corto y largo de una zapata, *m a_s* área transversal de una barra.
- a_{s1}* Área transversal del refuerzo por cambios volumétricos, por unidad de ancho de la pieza.
- B_e* Ancho de losa usado para calcular la rigidez a flexión de vigas equivalentes.
- B_t* Ancho total de la losa entre las líneas medias de los tableros adyacentes al eje de columnas considerado.
- b* Ancho de una sección rectangular, o ancho del patín a compresión en vigas T, I o L, o ancho de una viga ficticia para resistir fuerza cortante en losas o zapatas.
- b'* Ancho del alma de una sección T, I o L.
- b_c* Dimensión del núcleo de un elemento a flexocompresión, normal al refuerzo de área *A_{sh}*.
- b_e* Ancho efectivo para resistir fuerza cortante de la unión viga-columna.
- b_o* Perímetro de la sección crítica por tensión diagonal alrededor de cargas concentradas a reacciones en losas y zapatas.
- b_v* Ancho del área de contacto en vigas de sección compuesta.
- C_f* Coeficiente de deformación axial diferida final.
- C_m* Factor definido en la sección 1.4.2.2 y que toma en cuenta la forma del diagrama de momentos flexionantes.
- c* Separación o recubrimiento; también, profundidad del eje neutro medida desde la fibra extrema en compresión; o también, en muros, la mayor profundidad del eje neutro calculada para la carga axial de diseño y el momento resistente (igual al momento último resistente con factor de resistencia unitario) y consistente con el desplazamiento lateral de diseño, *δ_u*.
- c₁* Dimensión horizontal del capitel en su unión con el ábaco, paralela a la dirección de análisis; también, dimensión paralela al momento transmitido en losas planas.
- c₂* Dimensión horizontal del capitel en su unión con el ábaco, normal a la dirección de análisis; también, dimensión normal al momento transmitido en losas planas.
- D* Diámetro de una columna.
- D_p* Diámetro de un pilote en la base de la zapata.
- d* Peralte efectivo en la dirección de flexión; es decir, distancia entre el centroide del acero de tensión y la fibra extrema de compresión.
- d'* Distancia entre el centroide del acero de compresión y la fibra extrema a compresión.
- d_b* Diámetro nominal de una barra.
- d_c* Recubrimiento de concreto medido desde la fibra extrema en tensión al centro de la barra más próxima a ella.
- d_p* Distancia de la fibra extrema en compresión al centroide de los tendones de presfuerzo.
- d_s* Distancia entre la fibra extrema en compresión y el centroide del acero de refuerzo longitudinal ordinario a tensión.
- E_c* Módulo de la elasticidad del concreto de peso normal.
- E^L* Módulo de elasticidad del concreto ligero.
- E_s* Módulo de elasticidad del acero.
- e* Base de los logaritmos naturales.
- e_x* Excentricidad en la dirección X de la fuerza normal en elementos a flexocompresión.
- e_y* Excentricidad en la dirección Y de la fuerza normal en elementos a flexocompresión.
- F_{ab}* Factor de amplificación de momentos flexionantes en elementos a flexocompresión con extremos restringidos lateralmente.
- F_{as}* Factor de amplificación de momentos flexionantes en elementos a flexocompresión con extremos no restringidos lateralmente.
- F_R* Factor de resistencia.
- f_b* Esfuerzo de aplastamiento permisible.
- f_c'* Resistencia especificada del concreto a compresión.
- f_c''* Magnitud del bloque equivalente de esfuerzos del concreto a compresión.
- f_c* Resistencia media a compresión del concreto.
- f_c** Resistencia nominal del concreto a compresión.
- f_{ci}'* Resistencia a compresión del concreto a la edad en que ocurre la transferencia.

- f_{cp} Esfuerzo de compresión efectivo debido al presfuerzo, después de todas las pérdidas, en el centroide de la sección transversal o en la unión del alma y el patín.
- f_f Resistencia media a tensión por flexión del concreto o módulo de rotura.
- f_f^* Resistencia nominal del concreto a flexión.
- f_s Esfuerzo en el acero en condiciones de servicio.
- f_{se} Esfuerzo en el acero de presfuerzo en condiciones de servicio después de pérdidas.
- f_{sp} Esfuerzo en el acero de presfuerzo cuando se alcanza la resistencia a flexión del elemento.
- f_{sr} Esfuerzo resistente del acero de presfuerzo.
- f_t Resistencia media del concreto a tensión.
- f_t^* Resistencia nominal del concreto a tensión.
- f_y Esfuerzo especificado de fluencia del acero de refuerzo.
- f_{yh} Esfuerzo especificado de fluencia del acero de refuerzo transversal o, en vigas diafragma, del acero de refuerzo horizontal.
- f_{yp} Esfuerzo convencional de fluencia del acero de presfuerzo.
- f_{yt} Esfuerzo especificado de fluencia del acero de refuerzo transversal necesario para resistir torsión.
- f_{yv} Esfuerzo especificado de fluencia del acero de refuerzo transversal necesario para resistir fuerza cortante.
- H Longitud libre de un miembro a flexocompresión, o altura del segmento o tablero del muro en consideración, en ambos casos perpendicular a la dirección de la fuerza cortante.
- H' Longitud efectiva de pandeo de un miembro a flexocompresión.
- H_{cr} Altura crítica de un muro.
- H_m Altura total de un muro.
- h Peralte total de un elemento, o dimensión transversal de un miembro paralela a la flexión o a la fuerza cortante; también, altura de entrepiso eje a eje.
- h_1 Distancia entre el eje neutro y el centroide del refuerzo principal de tensión.
- h_2 Distancia entre el eje neutro y la fibra más esforzada a tensión.
- h_s, h_p Peralte de viga secundaria y principal, respectivamente.
- I_1, I_2, I_3 Momentos de inercia para calcular deflexiones inmediatas.
- I_{ag} Momento de inercia de la sección transformada agrietada.
- I_e Momento de inercia efectivo.
- I_g Momento de inercia centroidal de la sección bruta de concreto de un miembro.
- I_p Índice de presfuerzo.
- J_c Parámetro para el cálculo del esfuerzo cortante actuante debido a transferencia de momento entre columnas y losas o zapatas.
- K Coeficiente de fricción por desviación accidental por metro de tendón, 1/m.
- K_{tr} Índice de refuerzo transversal.
- k Factor de longitud efectiva de pandeo de un miembro a flexocompresión; también, coeficiente para determinar el peralte mínimo en losas planas.
- L Claro de un elemento; también, longitud de un muro o de un tablero de muro en la dirección de la fuerza cortante de diseño; o también, en concreto presforzado, longitud del tendón desde el extremo donde se une al gato hasta el punto x .
- L_d Longitud de desarrollo.
- L_{db} Longitud básica de desarrollo.
- l_1, l_2 Claros centro a centro en cada dirección principal para determinar el refuerzo de integridad estructural en losas planas postensadas, m.
- M Momento flexionante que actúa en una sección.
- M_1 Menor momento flexionante en un extremo de un miembro a flexocompresión; también, en marcos dúctiles con articulaciones alejadas de las columnas, demanda de momento flexionante en la cara de la columna (sección 1) debida a la formación de la articulación plástica en la sección 2.

<p>M_2 Mayor momento flexionante en un extremo de un miembro a flexocompresión; también, en marcos dúctiles con articulaciones plásticas alejadas de la columna, momentos flexionantes resistentes asociados a la formación de la articulación plástica en la sección 2.</p> <p>M_{1b}, M_{2b} Momentos flexionantes multiplicados por el factor de carga, en los extremos respectivos donde actúan M_1 y M_2, producidos por las cargas que no causan un desplazamiento lateral apreciable, calculado con un análisis elástico de primer orden.</p> <p>M_{1s}, M_{2s} Momentos flexionantes multiplicados por el factor de carga, en los extremos respectivos donde actúan M_1 y M_2, producidos por las cargas que causan un desplazamiento lateral apreciable, calculado con un análisis elástico de primer orden.</p> <p>M_{a1}, M_{a2} En marcos dúctiles con articulaciones plásticas alejadas de la columna, momentos flexionantes de diseño en las secciones 1 y 2, respectivamente, obtenidos del análisis.</p> <p>M_{ag} Momento de agrietamiento.</p> <p>M_c Momento flexionante amplificado resultado de la revisión por esbeltez.</p> <p>M_e Momento flexionante resistente de la columna al paño del nudo de marcos dúctiles, calculado con factor de resistencia igual a uno.</p> <p>M_g Momento flexionante resistente de la viga al paño del nudo de marcos dúctiles, calculado con factor de resistencia igual a uno y esfuerzo de fluencia igual a $1.25 f_y$.</p> <p>$M_{máx}$ Momento flexionante máximo correspondiente al nivel de carga para el cual se estima la deflexión.</p> <p>M_R Momento flexionante resistente de diseño.</p> <p>M_{Rp} Momento flexionante resistente suministrado por el acero presforzado.</p> <p>M_{Rr} Momento flexionante resistente suministrado por el acero ordinario.</p> <p>M_{Rx} Momento flexionante resistente de diseño alrededor del eje X.</p> <p>M_{Ry} Momento flexionante resistente de diseño alrededor del eje Y</p> <p>M_u Momento flexionante de diseño.</p> <p>M_{ux} Momento flexionante de diseño alrededor del eje X.</p> <p>M_{uy} Momento flexionante de diseño alrededor del eje Y.</p>	<p>m Relación a_1/a_2</p> <p>N_c Fuerza a tensión en el concreto debida a cargas muerta y viva de servicio.</p> <p>N_u Fuerza de diseño de compresión normal al plano crítico en la revisión por fuerza cortante por fricción.</p> <p>n Número de barras sobre el plano potencial de agrietamiento</p> <p>P Carga axial que actúa en una sección; también, carga concentrada en losas.</p> <p>P_0 Valor de la fuerza que es necesario aplicar en el gato para producir una tensión determinada P_x en el tendón postensado.</p> <p>P_c Carga axial crítica.</p> <p>P_{hu} Fuerza de tensión horizontal de diseño en ménsulas.</p> <p>P_R Carga normal resistente de diseño.</p> <p>P_{R0} Carga axial resistente de diseño.</p> <p>P_{Rx} Carga normal resistente de diseño aplicada con una excentricidad e_x.</p> <p>P_{Ry} Carga normal resistente de diseño aplicada con una excentricidad e_y.</p> <p>P_u Fuerza axial de diseño.</p> <p>P_{vu} Fuerza vertical de diseño en ménsulas.</p> <p>P_x Tensión en el tendón postensado en el punto x.</p> <p>p Cuantía del acero de refuerzo longitudinal a tensión:</p> <p align="center">$p = \frac{A_s}{bd} \text{ (en vigas)}$</p> <p align="center">$p = \frac{A_s}{td} \text{ (en muros)}$</p> <p align="center">$p = \frac{A_s}{A_g} \text{ (en columnas)}$</p> <p>$p'$ Cuantía del acero de refuerzo longitudinal a compresión:</p> <p align="center">$p' = \frac{A_s'}{bd} \text{ (en elementos a flexión)}$</p> <p>$p_{cp}$ Perímetro exterior de la sección transversal de concreto del elemento.</p> <p>p_h Perímetro, medido en el eje, del estribo de refuerzo por torsión.</p>
--	--

- p_m Cuantía del refuerzo paralelo a la dirección de la fuerza cortante de diseño distribuido en el área bruta de la sección transversal normal a dicho refuerzo.
- p_n Cuantía de refuerzo perpendicular a la dirección de la fuerza cortante de diseño distribuido en el área bruta de la sección transversal normal a dicho refuerzo.
- p_p Cuantía de acero de presfuerzo ($A_{sp} / b d_p$)
- p_s Cuantía volumétrica de refuerzo helicoidal o de estribos circulares en columnas.
- Q Factor de comportamiento sísmico.
- $$q' = \frac{p' f_y}{f'_c}$$
- R_b Distancia del centro de la carga al borde más próximo a ella.
- r Radio de giro de una sección; también, radio del círculo de igual área a la de aplicación de la carga concentrada.
- S_{Lh} Separación libre horizontal entre tendones y ductos.
- S_{Lv} Separación libre vertical entre tendones y ductos.
- s Separación del refuerzo transversal.
- s_h Separación del acero de refuerzo horizontal en vigas diafragma.
- s_m Separación del refuerzo perpendicular a la fuerza cortante de diseño.
- s_n Separación del refuerzo paralelo a la fuerza cortante de diseño.
- T Momento torsionante que actúa en una sección.
- T_{R0} Momento torsionante resistente de diseño de un miembro sin refuerzo por torsión.
- T_u Momento torsionante de diseño.
- T_{uh} Momento torsionante de diseño en la condición hiperestática.
- T_{ui} Momento torsionante de diseño en la condición isostática.
- t Espesor del patín en secciones I o L , o espesor de muros.
- u Relación entre el máximo momento flexionante de diseño por carga muerta y carga viva sostenida, y el máximo momento flexionante de diseño total asociados a la misma combinación de cargas.
- V Fuerza cortante que actúa en una sección.
- V_{cR} Fuerza cortante de diseño que toma el concreto.
- V_{sR} Fuerza cortante de diseño que toma el acero de refuerzo transversal.
- V_u Fuerza cortante de diseño.
- v_n Esfuerzo cortante horizontal entre los elementos que forman una viga compuesta.
- v_{nu} Esfuerzo cortante de diseño.
- W_u Suma de las cargas de diseño muertas y vivas, multiplicadas por el factor de carga correspondiente, acumuladas desde el extremo superior del edificio hasta el entrepiso considerado.
- w Carga uniformemente distribuida.
- w_u Carga de diseño de la losa postensada.
- x Punto en el cual se valúan la tensión y pérdidas por postensado; también, dimensión en la dirección en que se considera la tolerancia.
- x_l Dimensión mínima del miembro medida perpendicularmente al refuerzo por cambios volumétricos.
- y Longitud de ménsulas restando la tolerancia de separación.
- z Brazo del par interno en vigas diafragma y muros.
- α Fracción del momento flexionante que se transmite por excentricidad de la fuerza cortante en losas planas o zapatas.
- β_1 Factor definido en el inciso 2.1.e que especifica la profundidad del bloque equivalente de esfuerzos a compresión, como una fracción de la profundidad del eje neutro, c .
- γ Relación del lado corto al lado largo del área donde actúa la carga o reacción.
- Δ Desplazamiento de entrepiso producido por la fuerza cortante de entrepiso V .
- δ_f Deformación axial final.
- δ_i Deformación axial inmediata.
- ϵ_{cf} Contracción por secado final.

- ε_{sp} Deformación unitaria del acero de presfuerzo cuando se alcanza el momento flexionante resistente de la sección.
- ε_{yp} Deformación unitaria convencional de fluencia del acero de presfuerzo.
- η Cambio angular total en el perfil del tendón desde el extremo donde actúa el gato hasta el punto x , radianes.
- θ Ángulo que el acero de refuerzo transversal por tensión diagonal forma con el eje de la pieza; también, ángulo con respecto al eje de la viga diafragma que forma el elemento de refuerzo diagonal, grados.
- λ Índice de estabilidad.
- μ Coeficiente de fricción para diseño de cortante por fricción; también, coeficiente de fricción por curvatura en concreto presforzado.
- φ Ángulo, con respecto al eje de la pieza, que forman las diagonales de compresión que se desarrollan en el concreto para resistir tensión según la teoría de la analogía de la armadura espacial, grados.
- Ψ_A, Ψ_B Cociente de $\Sigma(I/L)$ de las columnas, entre $\Sigma(I/L)$ de los miembros de flexión que llegan al extremo A o B de una columna, en el plano considerado.

DISEÑO DE ESTRUCTURAS DE CONCRETO

En este apartado se presentan disposiciones para diseñar estructuras de concreto, incluido el concreto simple y el reforzado (ordinario y presforzado).

1 CONSIDERACIONES GENERALES.

1.1 ALCANCE.

En estas Normas se presentan disposiciones para diseñar estructuras de concreto, incluido el concreto simple y el reforzado (ordinario y presforzado). Se dan requisitos complementarios para concreto ligero y concreto de alta resistencia.

1.2 UNIDADES.

En las expresiones que aparecen en estas Normas deben utilizarse las unidades siguientes, que corresponden al sistema gravitacional usual, empleando las unidades siguientes:

Fuerza kgf (kilogramo fuerza).

Longitud cm (centímetro).

Momento kgf-cm.

Esfuerzo kgf/cm².

(En estas Normas el kilogramo fuerza se representa con kg)

Las unidades que aquí se mencionan son las comunes. Sin embargo, no se pretende prohibir otras unidades empleadas correctamente, que en ocasiones pueden ser más convenientes; por ejemplo, usualmente puede ser preferible expresar las longitudes en metros (m), las fuerzas en toneladas (t) y los momentos en t-m.

1.3 CRITERIOS DE DISEÑO.

Las fuerzas y momentos internos producidos por las acciones a que están sujetas las estructuras se determinarán de acuerdo con los criterios prescritos en 1.4.

En toda estructura escolar el dimensionamiento y el detallado de los armados, cumplirá con lo establecido para estructuras dúctiles aún cuando el factor de ductilidad de las Normas para Diseño por Sismo sea menor o igual a dos. Además cumplirá con los criterios relativos a los estados límite de falla y de servicio, así como de durabilidad establecidos a continuación, o por algún procedimiento optativo aceptado y estudiado por el *INIFED*.

1.3.1 Estado límite de falla.

Según el criterio de estado límite de falla, las estructuras deben dimensionarse de modo que la resistencia de diseño de toda sección con respecto a cada fuerza o momento interno que en ella actúe, sea igual o mayor que el valor de diseño de dicha fuerza o momento interno. Las resistencias de diseño deben incluir el correspondiente factor de resistencia, F_R , prescrito en 1.7.

Las fuerzas y momentos internos de diseño se obtienen multiplicando por el correspondiente factor de carga los valores de dichas fuerzas y momentos internos calculados bajo las acciones especificadas en la sección correspondiente de la Norma de Disposiciones y Criterios de Seguridad Estructural.

1.3.2 Estado límite de servicio.

Sea que se aplique el criterio de estado límite de falla o algún criterio optativo, deben revisarse los estados límite de servicio, es decir, se comprobará que las respuestas de la estructura (deformación, agrietamiento, etc.) queden limitadas a valores tales que el funcionamiento en condiciones de servicio sea satisfactorio.

1.3.3 Diseño por durabilidad.

Las estructuras deberán diseñarse para una vida útil de al menos 50 años, de acuerdo con los requisitos de durabilidad establecidos en el capítulo 4 de las presentes normas.

1.3.4 Diseño por sismo.

Los marcos de concreto reforzado de peso normal colados en el lugar que cumplan los requisitos generales de estas Normas, se diseñarán por sismo, aplicando un factor $Q = 2.0$. Los valores de Q que deben aplicarse para estructuras especiales como marcos dúctiles, estructuras presforzadas, marcos prefabricados, etc., se dan en los capítulos correspondientes de estas normas. En todo lo relativo a los valores de Q , debe cumplirse, además, con en el capítulo 5 de las normas de diseño por sismo.

1.4 ANÁLISIS.

1.4.1 Aspectos generales.

Las estructuras de concreto se analizarán, en general, con métodos que supongan comportamiento elástico. También pueden aplicarse métodos de análisis límite siempre que se compruebe que la estructura tiene suficiente ductilidad y que se eviten fallas prematuras por inestabilidad. Las articulaciones plásticas en vigas y columnas se diseñarán de acuerdo con lo prescrito en 6.8.

Cuando se apliquen métodos de análisis elástico, en el cálculo de las rigideces de los miembros estructurales se tomará en cuenta el efecto del agrietamiento. Se admitirá que se cumple con este requisito si las rigideces de vigas y muros agrietados se calculan con la mitad del momento de inercia de la sección bruta de concreto ($0.5I_g$), y si las rigideces de columnas y muros no agrietados se calculan con el momento de inercia total de la sección bruta de concreto. En vigas T , la sección bruta incluirá los anchos de patín especificados en la sección 2.2.3.

En estructuras continuas se admite redistribuir los momentos flexionantes obtenidos del análisis elástico, satisfaciendo las condiciones de equilibrio de fuerzas y momentos en vigas, nudos y entrepisos, pero sin que en ningún momento se reduzca, en valor absoluto, más del 20% en vigas y losas apoyadas en vigas o muros, ni que se reduzca más del 10% en columnas.

En los momentos de diseño y en las deformaciones laterales de las estructuras deben incluirse los efectos de esbeltez valuados de acuerdo con 1.4.2.

1.4.2 Efectos de esbeltez.

Se admitirá valuar los efectos de esbeltez mediante el método de amplificación de momentos flexionantes de lo prescrito en 1.4.2.2 o por medio del análisis de segundo orden especificado en 1.4.2.3.

1.4.2.1 Conceptos preliminares.

a) Restricción lateral de los extremos de columnas.

Se supondrá que una columna tiene sus extremos restringidos lateralmente cuando estos extremos no se desplacen uno respecto al otro de manera apreciable. El desplazamiento puede ser despreciable por la presencia en el entrepiso de elementos de una elevada rigidez lateral, como contravientos o muros, o porque la estructura puede resistir las cargas aplicadas sin sufrir desplazamientos laterales considerables.

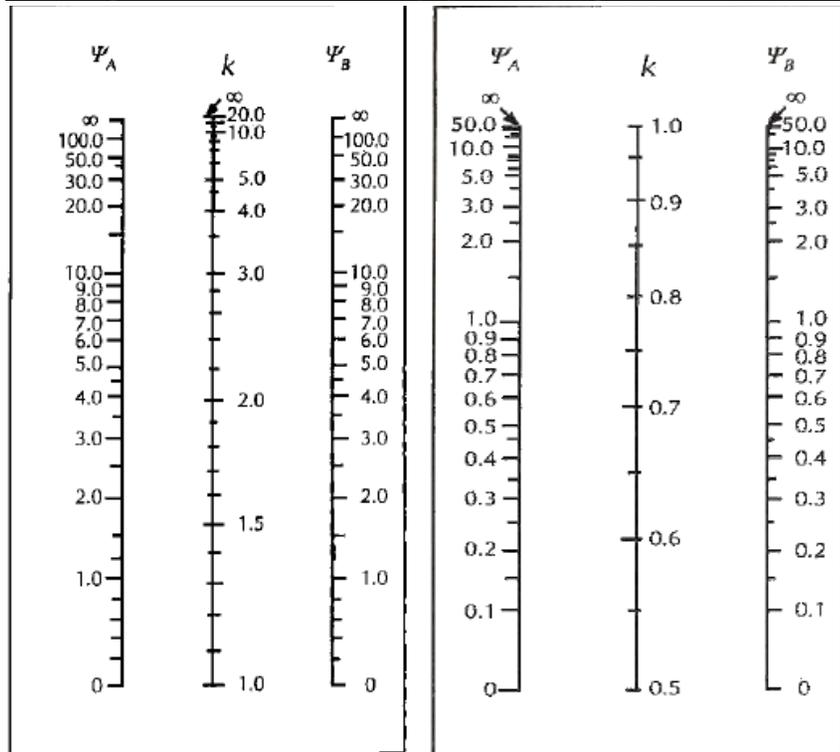
En el primer caso, puede suponerse que no hay desplazamientos laterales considerables si la columna forma parte de un entrepiso donde la rigidez lateral de contravientos, muros u otros elementos que den restricción lateral no es menor que el 85 por ciento de la rigidez total de entrepiso. Además, la rigidez de cada diafragma horizontal (losa, etc.), a los que llega la columna, no debe ser menor que diez veces la rigidez de entrepiso del marco al que pertenece la columna en estudio. La rigidez de un diafragma horizontal con relación a un eje de columnas se define como la fuerza que debe aplicarse al diafragma en el eje en cuestión para producir una flecha unitaria sobre dicho eje, estando el diafragma libremente apoyado en los elementos que dan restricción lateral (muros, contravientos, etc.).

En el segundo caso, puede considerarse que no hay desplazamientos laterales apreciables si

TABLA 1.1

NOMOGRAMA PARA DETERMINAR LONGITUDES EFECTIVAS, H' , DE MIEMBROS A FLEXOCOMPRESIÓN.

a) Miembros con extremos restringidos lateralmente b) Miembros con extremos no restringidos lateralmente



A y B son los extremos de la columna. Los momentos de inercia, I , corresponden a la flexión en el plano considerado.

$$H' = kH$$

En forma aproximada:

$$k_A = \frac{0.4 + \Psi_A}{0.8 + \Psi_A} \quad k_B = \frac{0.4 + \Psi_B}{0.8 + \Psi_B} \quad \Psi_{A,B} = \frac{\sum \left(\frac{I}{L} \right)_{columnas}}{\sum \left(\frac{I}{L} \right)_{vigas}}$$

$$k = 1.35 - \sqrt{1.5(1.35 - k_A - k_B) + \frac{1}{2}(k_A^2 + k_B^2)}$$

$$\frac{Q\Delta}{h} \leq 0.08 \frac{V}{W_u} \quad (1.1)$$

donde:

Q Factor de comportamiento sísmico definido en el capítulo 5 de la Normas para Diseño por Sismo. Cuando los desplazamientos laterales sean debidos a acciones distintas del sismo se tomará $Q=1.0$;

V Fuerza cortante de entrepiso;

Δ Desplazamiento de entrepiso producido por V ;

W_u Suma de las cargas de diseño, muertas y vivas multiplicadas por el factor de carga correspondiente, acumuladas desde el extremo superior del edificio hasta el entrepiso considerado;

h Altura del entrepiso, entre ejes.

b) Longitud Libre, H , de un miembro a flexocompresión.

Es la distancia libre entre elementos capaces de darle al miembro apoyo lateral. En columnas que soporten sistemas de piso formados por vigas y losas, H será la distancia libre entre el piso y la cara inferior de la viga más peraltada que llega a la columna en la dirección en que se considera la flexión.

c) Longitud efectiva, H' , de un miembro a flexocompresión.

La longitud efectiva de miembros cuyos extremos estén restringidos lateralmente puede determinarse con el nomograma (a) de la Tabla 1.1; la de miembros, cuyos extremos no están restringidos lateralmente, con el nomograma (b) de la misma Tabla.

1.4.2.2 Método de amplificación de momentos flexionantes.

a) Miembros en los que pueden despreciarse los efectos de esbeltez.

En miembros con extremos restringidos lateralmente, los efectos de esbeltez pueden despreciarse, cuando la relación entre H' y el radio de giro, r , de la sección en la dirección considerada, es menor que $34-12 M_1/M_2$. Este criterio también se aplicará a miembros con extremos no restringidos lateralmente en estructuras sujetas sólo a cargas verticales que no produzcan desplazamientos laterales apreciables (en la expresión anterior M_1 es el menor y M_2 el mayor de los momentos en extremos del miembro; el cociente M_1/M_2 es positivo cuando el miembro se flexiona en curvatura sencilla y negativa cuando hace en curvatura doble; si $M_1=0$, el cociente M_1/M_2 se tomará igual a 1.0).

En miembros con extremos no restringidos lateralmente, los efectos de esbeltez no podrán despreciarse.

b) Limitación para H'/r .

Cuándo H'/r sea mayor que 100, deberá efectuarse un análisis de segundo orden de acuerdo con lo prescrito en 1.4.2.3.

c) Momentos de Diseño.

Los miembros sujetos a flexocompresión en los que, de acuerdo con 1.4.2.2 inciso a, no pueden despreciarse los efectos de esbeltez, se dimensionarán para la carga axial del diseño, P_u , obtenida de un análisis convencional y un momento amplificado, M_c , obteniendo en forma aproximada y, según el caso de acuerdo con lo estipulado en el inciso 1.4.2.2 inciso d o en 1.3.2.2 inciso e.

d) Miembros restringidos lateralmente.

Los miembros se diseñarán con un momento amplificado M_c , que se calculará con la ecuación:

$$M_c = F_{ab} M_2 \quad (1.2)$$

donde:

$$F_{ab} = \frac{C_m}{1 - \frac{P_u}{0.75P_c}} \geq 1.0 \quad (1.3)$$

$$C_m = 0.6 + 0.4 \frac{M_1}{M_2} \geq 0.4 \quad (1.4)$$

$$P_c = \frac{\pi^2 El}{(H')^2} \quad (1.5)$$

$$El = 0.4 \frac{E_c I_g}{1 + u} \quad (1.6)$$

u Cuando se considere la acción de carga muerta y carga viva, u será la relación entre la carga axial de diseño producida por carga muerta y carga viva sostenida, y la carga axial de diseño total producida por carga muerta y carga viva. Cuando se considere la acción de carga muerta, viva y accidental, u será la relación entre la carga axial de diseño producida por carga muerta y carga viva sostenida, y la carga axial de diseño total producida por carga muerta, viva y accidental.

M_2 Es el mayor de los momentos de diseño en los extremos del miembro, en el valor absoluto, causado por aquellas cargas que no dan lugar a desplazamientos laterales apreciables; se obtiene de un análisis convencional y está multiplicado por el factor de carga correspondiente. Este momento no se tomará menor que el que resulte de aplicar la excentricidad mínima prescrita en 2.3.1.

e) Miembros con extremos no restringidos lateralmente.

Los momentos en los extremos del miembro se calcularán con las ecuaciones:

$$M_1 = M_{1b} + F_{as} M_{1s} \quad (1.7)$$

$$M_2 = M_{2b} + F_{as} M_{2s} \quad (1.8)$$

donde:

M_{1b} Momento flexionante multiplicado por el factor de carga, en el extremo donde actúa M_1 , producido por las cargas que no causan un desplazamiento lateral apreciable, calculado con un análisis elástico de primer orden;

M_{1s} Momento flexionante multiplicado por el factor de carga, en el extremo donde actúa M_1 , producido por las cargas que causan un desplazamiento lateral apreciable, calculado con un análisis elástico de primer orden;

M_{2b} Momento flexionante multiplicado por el factor de carga, en el extremo donde actúa M_2 , producido por las cargas que no causan un desplazamiento lateral apreciable, calculado con un análisis elástico de primer orden;

M_{2s} Momento flexionante multiplicado por el factor de carga, en el extremo donde actúa M_2 , producido por las cargas que causan un desplazamiento lateral apreciable, calculado con un análisis elástico de primer orden; y

$$F_{as} = \frac{1}{1 - \lambda} \geq 1.0 \quad (1.9)$$

donde λ está dado por la ecuación.

$$\lambda = \frac{W_u Q \Delta}{hV} \quad (1.10)$$

donde:

Q Factor de comportamiento sísmico definido en el capítulo 5 de la Normas para Diseño por Sismo. Cuando los desplazamientos laterales sean debidos a acciones distintas del sismo se tomará $Q=1.0$;

V Fuerza cortante de entrepiso;

Δ Desplazamiento de entrepiso producido por V ;

W_u Suma de las cargas de diseño, muertas y vivas multiplicadas por el factor de carga correspondiente, acumuladas desde el extremo superior del edificio hasta el entrepiso considerado; y

h Altura del entrepiso, entre ejes..

Si F_{as} calculado con la ecuación 1.9 excede de 1.5, se deberá hacer un análisis de segundo orden de acuerdo con el apartado 1.3.2.3. En estructuras cuyas columnas no tienen restringidos lateralmente sus extremos, las vigas y otros elementos en flexión se dimensionarán para que resistan los momentos amplificados de los extremos de las columnas. Cuando la torsión de un entrepiso sea significativa se deberá hacer un análisis de segundo orden.

f) Si un miembro sujeto a flexocompresión con extremos no restringidos tiene una relación.

$$\frac{H}{r} \geq \frac{35}{\sqrt{\frac{P_u}{f_c' A_g}}} \quad (1.11)$$

se diseñará para la carga P_u y un momento flexionante amplificado M_c calculado según se especifica en el apartado 1.4.2.2 inciso d, pero calculando M_1 y M_2 como se especifica en el apartado 1.3.2.2 inciso e y con el valor de u correspondiente a la combinación de carga considerada.

1.4.2.3 Análisis de segundo orden.

Este procedimiento consiste en obtener las fuerzas y momentos internos tomando en cuenta los efectos de las deformaciones sobre dichas fuerzas y momentos, así como la influencia de la carga axial en las rigideces, el comportamiento no lineal y agrietamiento de los materiales, duración de las cargas, cambios volumétricos por deformaciones diferidas, así como la interacción con la cimentación.

1.5 MATERIALES.

Las Normas Mexicanas (NMX) citadas se refieren a las que estén vigentes cuando se aplique el presente documento.

1.5.1 Concreto.

El concreto de resistencia normal empleado para fines estructurales puede ser de dos clases: clase 1, con peso volumétrico en estado fresco superior a 2.2 ton/m³, y clase 2, con peso volumétrico en estado fresco comprendido 1.9 y 2.2 ton/m³.

Para las obras clasificadas como del grupo *A* o *B1*, según se definen en el capítulo 2 de las Normas de Disposiciones y Criterios de Seguridad Estructural, se usará concreto de clase 1.

1.5.1.1 Materiales componentes para concretos clase 1 y 2.

En la fabricación de los concretos, clase 1 o 2, se empleará cualquier tipo de cemento Pórtland que sea congruente con la finalidad y características de la estructura, clase resistente 30 ó 40 y que cumpla con los requisitos especificados en la norma NMX-C-414-ONNCCE.

Los agregados pétreos deberán cumplir con los requisitos de la norma NMX-C-111, con las modificaciones y adiciones establecidas en la sección 14.3.1. El concreto clase 1 se fabricará con agregados gruesos con peso específico superior a 2.6 (caliza, basalto, etc.) y el concreto clase 2 con agregados gruesos con peso específico superior a 2.3, como andesita. Para ambos se podrá emplear arena andesítica u otra de mejores características.

El agua de mezclado deberá ser limpia y cumplir con los requisitos de la norma NMX-C-122. Si contiene sustancias en solución o en suspensión que la enturbien o le produzcan olor o sabor fuera de lo común, no deberá emplearse.

Podrán usarse aditivos con la autorización del INIFED. Los aditivos deberán cumplir con los requisitos de la norma NMX-C-255.

1.5.1.2 Resistencia a compresión.

Los concretos clase 1 tendrán una resistencia especificada, f'_c , igual o mayor que 250 kg/cm². La resistencia especificada de los concretos clase 2 será inferior a 250 kg/cm², pero no menor que 200 kg/cm². En ambos casos deberá comprobarse que el nivel de resistencia del concreto estructural de toda construcción cumpla con la resistencia especificada.

Para diseñar se usará el valor nominal, f_c^* , determinado con la expresión siguiente:

$$\text{Para concretos clases 1 y 2 } f_c^* = 0.8f'_c \quad (1.12)$$

El valor f_c^* es una medida de la resistencia del concreto en la estructura. Para que sea válida la expresión anterior deben cumplirse requisitos de transporte, colocación, compactación y curado.

Se hace hincapié en que el proporcionamiento de un concreto debe hacerse para una resistencia media, \bar{f}_c , mayor que la especificada, f'_c , y que dicha resistencia media es función del grado de control que se tenga al fabricar el concreto.

1.5.1.3 Resistencia a tensión.

Se considera como resistencia a tensión, \bar{f}_t , de un concreto el promedio de los esfuerzos resistentes obtenidos a partir de no menos de cinco ensayos en cilindros de 15 x 30 cm cargados diametralmente, ensayados de acuerdo con la norma NMX-C-163. A falta de información experimental, \bar{f}_t se puede estimar igual a:

- a) Concreto clase 1 $1.5\sqrt{f'_c}$
- b) Concreto clase 2 $1.2\sqrt{f'_c}$

La resistencia a la tensión por flexión o módulo de rotura no reducido, \bar{f}_f , se puede suponer igual a:

- a) Concreto clase 1 $2\sqrt{f'_c}$
- b) Concreto clase 2 $1.4\sqrt{f'_c}$

Para diseñar se usará un valor nominal, f_t^* igual a $0.75 \bar{f}_t$. También puede tomarse:

- a) Concreto clase 1 $1.3 \sqrt{f_c^*}$
- b) Concreto clase 2 $1.0 \sqrt{f_c^*}$

Y el módulo de rotura reducido, f_f^* , se puede tomar igual a:

- a) Concreto clase 1 $1.7 \sqrt{f_c^*}$
- b) Concreto clase 2 $1.2 \sqrt{f_c^*}$

En las expresiones anteriores que no sean homogéneas, los esfuerzos deben estar en kg/cm^2 , los resultados se obtienen en estas unidades.

1.5.1.4 Módulo de Elasticidad.

Para concreto clase 1, el módulo de elasticidad, E_c se supondrá igual a:

$14000 \sqrt{f_c'}$ kg/cm^2 para concreto con agregado grueso calizo.

$11000 \sqrt{f_c'}$ kg/cm^2 para concreto con agregado grueso basáltico.

y para concreto clase 2, se supondrá igual a:

$8000 \sqrt{f_c'}$ kg/cm^2

Pueden usarse otros valores de E_c que estén suficientemente respaldados por resultados de laboratorio. En problemas de revisión estructural de construcciones existentes, puede aplicarse el módulo de elasticidad determinado en corazones de concreto extraídos de la estructura, que formen una muestra representativa de ella. En todos los casos a que se refiere este

párrafo, E_c se determinará según la norma NMX-C-128. Los corazones se extraerán de acuerdo con la norma NMX-C-169.

1.5.1.5 Contracción por secado.

Para concreto clase 1, la contracción por secado final, ϵ_{cf} , se supondrá igual a 0.001 y para concreto clase 2, se tomará igual a 0.002.

1.5.1.6 Deformación diferida.

Para concreto clase 1, el coeficiente de deformación axial diferida final,

$$C_f = \frac{\delta_f - \delta_i}{\delta_i} \quad (1.13)$$

se supondrá igual a 2.4 y para concreto clase 2, se supondrá igual a 5.0. Las cantidades δ_f y δ_i , son las deformaciones axiales final e inmediata, respectivamente. Para calcular flechas diferidas véase 3.2.

1.5.2 Acero.

Como refuerzo ordinario para concreto pueden usarse barras de acero y/o mallas de alambre soldado. Las barras serán corrugadas, con la salvedad que se indica adelante, y deben cumplir con las normas NMX-C-407 ONCCE, NMX-B-294 o NMX-B-457; se tomarán en cuenta las restricciones al uso de algunos de estos aceros incluidos en las presentes Especificaciones. La malla cumplirá con la norma NMX-B-290. Se permite el uso de barra lisa de 0.64 cm de diámetro (Núm. 2) para estribos (donde así se indique en el texto de estas normas), conectores de elementos compuestos y como refuerzo para fuerza cortante por fricción. El acero de presfuerzo cumplirá con las normas NMX-B-293 o NMX-B-292.

Para elementos secundarios y losas apoyadas en su perímetro, se permite el uso de barras que cumplan con las normas NMX-B-18, NMX-B-32 y NMX-B-72.

El módulo de elasticidad del acero de refuerzo ordinario, E_s , se supondrá igual a 2×10^6 kg/cm²; el de torones de presfuerzo se supondrá de 1.9×10^6 kg/cm².

En el cálculo de resistencias se usarán los esfuerzos de fluencia mínimos, f_y , establecidos en las normas citadas.

1.6 DIMENSIONES DE DISEÑO.

Para calcular resistencias, se harán reducciones de 2 cm en las siguientes dimensiones:

- a) Espesor de muros;
- b) Diámetro de columnas circulares;
- c) Ambas dimensiones transversales de columnas rectangulares;
- d) Peralte efectivo correspondientes al refuerzo de lecho superior de elementos horizontales o inclinados, incluyendo cascarones y arcos;
- e) Ancho de vigas y arcos.

Estas reducciones no son necesarias en dimensiones mayores de 20 cm, ni en elementos donde se tomen precauciones que garanticen que las dimensiones resistentes no serán menores que las de cálculo y que dichas precauciones se consignen en los planos estructurales.

1.7 FACTORES DE RESISTENCIA.

Las resistencias deben afectarse por un factor de reducción, F_R . Con las excepciones indicadas en el texto de estas normas, los factores de resistencia tendrán los valores siguientes:

- a) $F_R = 0.9$ para flexión.
- b) $F_R = 0.8$ para cortante y torsión.
- c) $F_R = 0.7$ para transmisión de flexión y cortante en losas o zapatas.
- d) Flexocompresión:

$F_R = 0.8$ cuando el núcleo esté confinado con refuerzo transversal circular que cumpla con los requisitos de la sección 6.2.4, o con estribos que cumplan con los requisitos del inciso 7.3.4 inciso b.;

$F_R = 0.8$ cuando el elemento falle en tensión;

$F_R = 0.7$ si el núcleo no está confinado y la falla es en compresión; y

- e) $F_R = 0.7$ para aplastamiento.

Estas resistencias reducidas (resistencias de diseño) son las que, al dimensionar, se comparan con las fuerzas internas de diseño que se obtienen multiplicando las debidas a las cargas especificadas en las Normas de Disposiciones y Criterios de Seguridad Estructural, por los factores de carga ahí prescritos.

2. ESTADOS LÍMITE DE FALLA.

2.1 HIPÓTESIS PARA LA OBTENCIÓN DE RESISTENCIAS DE DISEÑO A FLEXIÓN, CARGA AXIAL Y FLEXOCOMPRESIÓN.

La determinación de resistencias de secciones de cualquier forma sujetas a flexión, carga axial o una combinación de ambas, se afectará a partir de las condiciones de equilibrio y de las siguientes hipótesis:

- a) La distribución de deformaciones unitarias longitudinales en la sección transversal de un elemento es plana.

- b) Existe adherencia entre el concreto y el acero de tal manera que la deformación unitaria del acero es igual a la del concreto adyacente.
- c) El concreto no resiste esfuerzos de tensión.
- d) La deformación unitaria del concreto en compresión cuando se alcanza la resistencia de la sección es 0.003 .
- e) La distribución de esfuerzos de compresión en el concreto, cuando se alcanza la resistencia de la sección, es uniforme con un valor f_c'' igual a $0.85f_c^*$ hasta una profundidad de la zona de compresión igual a $\beta_1 c$.

donde:

$$\beta_1 = 0.85; \quad \text{si } f_c^* \leq 280 \text{ kg/cm}^2$$

$$\beta_1 = \left(1.05 - \frac{f_c^*}{1400}\right) \geq 0.65 \quad \text{si } f_c^* > 280 \text{ kg/cm}^2 \quad (2.1)$$

- c Profundidad del eje neutro medida desde la fibra extrema en compresión.

El diagrama esfuerzo-deformación unitaria del acero de refuerzo ordinario, sea torcido en frío, puede idealizarse por medio de una recta que pase por el origen, con pendiente igual a E_s y una recta horizontal que pase por la ordenada correspondiente al esfuerzo de fluencia del acero, f_y . En aceros que no presenten fluencia bien definida, la recta horizontal pasará por el esfuerzo convencional de fluencia. El esfuerzo convencional de fluencia se define por la intersección del diagrama esfuerzo-deformación unitaria con una recta paralela al tramo elástico, cuya abscisa al origen es 0.002 , o como lo indique la norma respectiva de las mencionadas en 1.5.2. Pueden utilizarse otras idealizaciones razonables, o bien la gráfica del acero empleado obtenida experimentalmente. En

cálculos de elementos de concreto presforzado deben usarse los diagramas esfuerzo-deformación unitaria del acero utilizado, obtenidos experimentalmente.

La resistencia determinada con esta hipótesis, multiplicada por el factor F_R correspondiente, da la resistencia de diseño.

2.2 FLEXIÓN.

2.2.1 Refuerzo mínimo.

El refuerzo mínimo de tensión en secciones de concreto reforzado, excepto en losas perimetralmente apoyadas, será el requerido para que el momento resistente de la sección sea por lo menos 1.5 veces el momento de agrietamiento de la sección transformada no agrietada.

Para valuar el refuerzo mínimo, el momento de agrietamiento se obtendrá con el módulo de rotura no reducido \bar{f}_f definido en 1.5.1.3.

El área mínima de refuerzo de secciones rectangulares de concreto reforzado de peso normal, puede calcularse con la siguiente expresión aproximada:

$$A_s \text{ min.} = \frac{0.7 \sqrt{f_c'} }{f_y} bd \quad (2.2)$$

donde b y d son el ancho y el peralte efectivo, no reducidos, de la sección, respectivamente.

Sin embargo, no es necesario que el refuerzo mínimo sea mayor que 1.33 veces el requerido por el análisis.

2.2.2 Refuerzo máximo.

El área máxima de acero de tensión en secciones de concreto reforzado que no deban resistir fuerzas sísmicas, será el 90% de la

que corresponde a la falla balanceada de la sección considerada. La falla balanceada ocurre cuando simultáneamente el acero llega a su esfuerzo de fluencia y el concreto alcanza su deformación máxima de 0.003 en compresión. Este criterio es general y se aplica a secciones de cualquier forma sin acero de compresión o con él. En elementos a flexión que formen parte de sistemas que deban resistir fuerzas sísmicas, el área máxima de acero de tensión será 75% de la correspondiente a falla balanceada. Este último límite rige en zonas afectadas por articulaciones plásticas, con excepción de lo indicado para marcos dúctiles en la cláusula 7.2.2 inciso a.

Las secciones rectangulares sin acero de compresión tienen falla balanceada cuando su área es igual a:

$$\frac{f_c''}{f_y} \frac{6000\beta_1}{f_y + 6000} bd \quad (2.3)$$

f_c'' tiene el valor especificado en el inciso 2.1 apartado e, b y d son el ancho y el peralte efectivo de la sección, reducidos de acuerdo con 1.6.

El peralte efectivo, d , de una sección es la distancia del centroide del acero de tensión a la fibra extrema de compresión.

En otras secciones, para determinar el área de acero que corresponde a la falla balanceada se aplicarán las condiciones de equilibrio y las hipótesis de 2.1.

2.2.3 Secciones L y T .

El ancho del patín que se considere trabajando a compresión en secciones L y T , a cada lado del alma, será el menor de los tres valores siguientes:

- a) la octava parte del claro menos la mitad del ancho del alma;
- b) la mitad de la distancia al paño del alma del miembro más cercano; y

c) ocho veces el espesor del patín.

Se comprobará que el área del refuerzo transversal que se suministre en el patín, incluyendo el del lecho inferior, no sea menor que $10/f_y$ veces el área transversal del patín (f_y en kg/cm^2). La longitud de este refuerzo debe comprender el ancho efectivo del patín y, a cada lado de los paños del alma, debe anclarse de acuerdo con 5.1.

2.2.4 Ecuaciones para calcular resistencias.

Las condiciones de equilibrio y las hipótesis generales de 2.1. conducen a las siguientes expresiones para resistencias a flexión, M_R . En dichas expresiones $F_R=0.9$.

a) Secciones rectangulares sin acero de compresión:

$$M_R = F_R b d^2 f_c'' q (1 - 0.5q) \quad (2.4)$$

o bien:

$$M_R = F_R A_s f_y d (1 - 0.5q) \quad (2.5)$$

$$q = \frac{p f_y}{f_c''} \quad (2.6)$$

$$p = \frac{A_s}{bd} \quad (2.7)$$

donde:

- b Ancho de la sección (véase 1.6)
- d Peralte efectivo (véase 1.6)
- f_c'' Esfuerzo uniforme de compresión (véase 2.1 inciso e)
- A_s Área del refuerzo de tensión

b) Secciones rectangulares con acero de compresión:

$$M_R = F_R \left[(A_s - A'_s) f_y \left(d - \frac{a}{2} \right) + A'_s f_y (d - d') \right] \quad (2.8)$$

donde:

$$a = \frac{(A_s - A'_s) f_y}{f_c'' b} \quad (2.9)$$

a Profundidad del bloque equivalente de esfuerzos,

A_s Área del acero a tensión,

A'_s Área del acero a compresión,

d' Distancia entre el centroide del acero a compresión y la fibra extrema a compresión.

La ecuación 2.8 es válida sólo si el acero de compresión fluye cuando se alcanza la resistencia de la sección. Esto se cumple si:

$$(p - p') \geq \frac{6000 \beta_1}{6000 - f_y} \frac{d' f_c''}{d f_y} \quad (2.10)$$

donde:

$$p' = \frac{A'_s}{bd} \quad (2.11)$$

Cuando no se cumpla esta condición, M_R se determinará con un análisis de la sección basado en el equilibrio y las hipótesis de 2.1, o bien, se calculará aproximadamente con las ecuaciones de 2.4 o 2.5 despreciando el acero de compresión. En todos los casos habrá que revisar que el acero de tensión no exceda la cuantía máxima prescrita en 2.2.2. El acero de compresión debe restringirse contra el pandeo con estribos que cumplan los requisitos de 6.2.3.

c) Secciones T e I sin acero de compresión.

Si la profundidad del bloque de esfuerzos, a , calculada con la ecuación 2.12 no es mayor que el espesor del patín, t , el momento resistente se puede calcular con las expresiones 2.4 o 2.5, usando el ancho del patín a compresión como b . Si a resulta mayor que t , el momento resistente puede calcularse con la expresión 2.13.

$$a = \frac{A_s f_y}{f_c'' b} \quad (2.12)$$

$$M_R = F_R \left[A_{sp} f_y \left(d - \frac{t}{2} \right) + (A_s - A_{sp}) f_y \left(d - \frac{a}{2} \right) \right] \quad (2.13)$$

donde:

$$A_{sp} = \frac{f_c'' (b - b') t}{f_y}$$

$$a = \frac{(A_s - A_{sp}) f_y}{f_c'' b'}$$

b Ancho del patín.

b' Ancho del alma.

La ecuación 2.13 es válida si el acero fluye cuando se alcanza la resistencia. Esto se cumple si:

$$A_s \leq \frac{f_c''}{f_y} \frac{6000 \beta_1}{f_y + 6000} b' d + A_{sp} \quad (2.14)$$

d) Flexión biaxial

La resistencia de vigas rectangulares sujetas a flexión biaxial se podrá valorar con la segunda ecuación 2.17.

2.2.5 Resistencia a flexión de vigas diafragma.

Se consideran como vigas diafragma aquellas cuya relación de claro, L , a peralte total, h , es menor que 2.5 si son continuas en varios claros, o menor que 2.0 si constan de un solo claro libremente apoyado. En su diseño no son aplicables las hipótesis generales de 2.1. L es la distancia libre entre apoyos. Si la cuantía A_s/bd es menor o igual que 0.008, la resistencia a flexión de vigas diafragmas se puede calcular con la expresión:

$$M_R = F_R A_s f_y z \quad (2.15)$$

donde z es el brazo del par interno. En vigas de un claro, z se valúa con el criterio siguiente:

$$z = \left(0.4 + 0.2 \frac{L}{h} \right) h, \quad \text{si } 1.0 < \frac{L}{h} \leq 2.0$$

$$z = 0.6L, \quad \text{si } \frac{L}{h} \leq 1.0$$

Las vigas diafragma continuas se pueden diseñar por flexión con el procedimiento siguiente:

- Analícese la viga como si no fuera peraltada y obténgase los momentos resistentes necesarios.
- Calcúlense las áreas de acero con la ecuación de 2.15, valuando el brazo en la forma siguiente:

$$z = \left(0.3 + 0.2 \frac{L}{h} \right) h, \quad \text{si } 1.0 < \frac{L}{h} \leq 2.5$$

$$z = 0.5L, \quad \text{si } \frac{L}{h} \leq 1.0$$

El acero de tensión se colocará como se indica en 6.1.4.1.

Las vigas diafragma que unan muros de cortante de edificios (vigas de acoplamiento) se diseñarán según lo prescrito en 6.1.4.5.

2.3 FLEXOCOMPRESIÓN.

Toda sección sujeta a flexocompresión se dimensionará para la combinación más desfavorable de carga axial y momento, incluyendo los efectos de esbeltez. El dimensionamiento puede hacerse a partir de las hipótesis generales de 2.1, o bien con diagramas de interacción construidos de acuerdo con ellas. El factor de resistencia, F_R , se aplicará a la resistencia a carga axial y a la resistencia a flexión.

2.3.1 Excentricidad mínima.

La excentricidad de diseño no será menor que $0.05h \geq 2$ cm, donde h es la dimensión de la sección en la dirección en que se considera la flexión.

2.3.2 Compresión y flexión en dos direcciones (Flexocompresión biaxial).

Son aplicables las hipótesis de 2.1. Para secciones cuadradas o rectangulares también puede usarse la expresión siguiente:

$$P_R = \frac{1}{1/P_{Rx} + 1/P_{Ry} - 1/P_{R0}} \quad (2.16)$$

donde:

P_R Carga normal resistente de diseño, aplicada con las excentricidades e_x y e_y ;

P_{R0} Carga axial resistente de diseño, suponiendo $e_x = e_y = 0$;

P_{Rx} Carga normal resistente de diseño, aplicada con una excentricidad e_x en un plano de simetría; y

P_{Ry} Carga normal resistente de diseño aplicada con una excentricidad e_y en el otro plano de simetría.

La ecuación 2.16 es válida para $P_R/P_{R0} \geq 0.10$. Los valores de e_x y e_y deben incluir los efectos de esbeltez y no serán menores que la excentricidad prescrita en 2.3.1.

Para valores de $P_R/P_{R0} < 0.10$, se usará la expresión siguiente:

$$\frac{M_{ux}}{M_{Rx}} + \frac{M_{uy}}{M_{Ry}} \leq 1.0 \quad (2.17)$$

donde:

M_{ux} y M_{uy} son los momentos de diseño según los ejes x y y ;

M_{Rx} y M_{Ry} son los momentos resistentes de diseño según los mismos ejes.

2.4 APLASTAMIENTO.

En apoyos de miembros estructurales y otras superficies sujetas a presiones de contacto o aplastamiento, el esfuerzo de diseño no se tomará mayor que:

$$F_R f_c^*$$

Cuando la superficie que recibe la carga tiene un área mayor que el área de contacto, el esfuerzo de diseño puede incrementarse en la relación:

$$\sqrt{A_2/A_1} \leq 2$$

donde A_1 es el área de contacto y A_2 es el área de la figura de mayor tamaño, semejante al área de contacto y concéntrica con ella, que puede inscribirse en la superficie que recibe la carga.

Esta disposición no se aplica a los anclajes de tendones postensados (véase 9.6.1.3).

2.5 FUERZA CORTANTE.

2.5.1 Fuerza cortante que toma el concreto V_{cR}

Las expresiones para V_{cR} que se presentan en seguida para distintos elementos son aplicables cuando la dimensión

transversal, h , del elemento, paralela a la fuerza cortante, no es mayor que 70 cm. Cuando la dimensión transversal h es mayor de 70 cm, el valor de V_{cR} deberá multiplicarse por el factor obtenido con la siguiente expresión:

$$1 - 0.004(h - 70) \quad (2.18)$$

El factor anterior no deberá tomarse mayor que 1.0 ni menor que 0.8. La dimensión h estará en cm.

2.5.1.1 Vigas sin presfuerzo.

En vigas con relación claro a peralte total, L/h , no menor que 5, la fuerza cortante que toma el concreto, V_{cR} se calculará con el criterio siguiente:

$$\text{si } p < 0.015 \quad V_{cR} = F_R b d (0.2 + 20p) \sqrt{f_c^*} \quad (2.19)$$

$$\text{si } p \geq 0.015 \quad V_{cR} = 0.5 F_R b d \sqrt{f_c^*} \quad (2.20)$$

Si L/h es menor que 4 y las cargas y reacciones comprimen directamente las caras superior e inferior de la viga, V_{cR} se obtendrá multiplicando el valor que da la ecuación 2.20 por:

$$\left(3.5 - 2.5 \frac{M}{Vd} \right) > 1.0$$

Pero sin que se tome V_{cR} mayor que:

$$1.5 F_R b d \sqrt{f_c^*}$$

En el factor anterior M y V son el momento flexionante y la fuerza cortante que actúan en la sección, respectivamente. Si las cargas y reacciones no comprimen directamente las caras superior e inferior de la viga, se aplicará la ecuación 2.20 sin modificar el resultado. Para las relaciones L/h comprendidas entre 4 y 5, V_{cR} se hará variar linealmente hasta los valores dados por las ecuaciones 2.19 y 2.20.

Cuando una carga concentrada actúa a no más de $0.5d$ del paño de un apoyo, el tramo de viga comprendido entre la carga y el paño del apoyo, además de cumplir con los requisitos de esta sección, se revisará con el criterio de cortante por fricción de 2.5.10.

Para secciones T, I o L, en todas las expresiones anteriores se usará el ancho del alma, b' , en lugar de b . Si el patín está a compresión, al producto $b'd$ pueden sumarse las cantidades t^2 en vigas T e I, $t^2/2$ en vigas L siendo t el espesor del patín.

2.5.1.2 Elementos anchos.

En elementos anchos, como losas, zapatas y muros, en los que el ancho, b , no sea menor que cuatro veces el peralte efectivo, d , con espesor hasta de 60 cm y donde la relación:

$$\frac{M}{Vd}$$

no exceda de 2.0, la fuerza resistente, V_{CR} puede tomarse igual a:

$$0.5F_R b d \sqrt{f_c^*}$$

Independientemente de la cuantía de refuerzo. Se hace hincapié en que el refuerzo para flexión debe cumplir con los requisitos de 5.1, es decir, debe estar adecuadamente anclado a ambos lados de los puntos en que cruce a toda posible grieta inclinada causada por la fuerza cortante; en zapatas de sección constante para lograr este anclaje basta, entre otras formas, suministrar en los extremos de las barras dobleces a 90 grados seguidos de tramos rectos de longitud no menor que 12 diámetros de la barra.

Si el espesor es mayor de 60 cm, o la relación M/Vd excede de 2.0, la resistencia a fuerza cortante se valorará con el criterio que se aplica a vigas (2.5.1.1). El refuerzo para flexión debe estar anclado como se indica en el párrafo anterior.

2.5.1.3 Miembros sujetos a flexión y carga axial.

a) Flexocompresión.

En miembros a flexocompresión en los que el valor absoluto de la fuerza axial de diseño, P_u , no exceda de:

$$F_R (0.7 f_c^* A_g + 2000 A_s)$$

La fuerza cortante que toma el concreto, V_{CR} , se obtendrá multiplicando los valores dados por las ecuaciones 2.19 o 2.20, por $1+0.007(P_u/A_g)$.

Para valuar la cuantía, p , se usará el área de las varillas de la capa más próxima a la cara de tensión o la de compresión mínima en secciones rectangulares, y $0.33A_s$ en secciones circulares, donde A_s es el área total de acero en la sección. Para estas últimas, bd se sustituirá por A_g , donde A_g es del área bruta de la sección transversal. Si

$$P_u > F_R (0.7 f_c^* A_g + 2000 A_s)$$

se hará variar linealmente V_{CR} , en función de P_u , hasta cero para:

$$P_u = F_R (A_g f_c'' + A_s f_y)$$

b) Flexotensión.

En miembros sujetos a flexotensión, V_{CR} se obtendrá multiplicando los valores dados por las ecuaciones 2.19 o 2.20, por $1-0.03(P_u/A_g)$. Para valuar la cuantía, p , y tratar secciones circulares, se aplicará lo antes dicho para miembros a flexocompresión.

P_u es el valor absoluto de la fuerza axial de diseño, en kg, obtenida con el factor de carga más desfavorable en cada caso; A_g el área bruta de la sección transversal y A_s , el área total de acero en la sección, ambas en cm^2 .

2.5.1.4 Miembros de concreto presforzado.

a) Preesfuerzo total adherido.

En secciones con presfuerzo total (véase i), donde los tendones estén adheridos y no estén situadas en la zona de transferencia, la fuerza V_{CR} se calculará con la expresión:

$$V_{cR} = F_R b d \left(0.15 \sqrt{f_c^*} + 50 \frac{V d_p}{M} \right) \quad (2.21)$$

Sin embargo, no es necesario tomar V_{cR} menor que:

$$0.5 F_R b d \sqrt{f_c^*}$$

ni deberá tomarse mayor que:

$$1.3 F_R b d \sqrt{f_c^*}$$

En la expresión 2.21 M y V son el momento flexionante y la fuerza cortante que actúan en la sección y d_p es la distancia de la fibra extrema en compresión al centroide de los tendones de presfuerzo. El peralte efectivo, d , es la distancia de la fibra extrema en compresión al centroide de los tendones de presfuerzo situados en la zona de tensión, sin que tenga que tomarse menor que 0.8 veces el peralte total.

a) Presfuerzo parcial o presfuerzo no adherido.

En secciones con presfuerzo parcial, y en secciones con presfuerzo total donde los tendones no estén adheridos, o situados en la zona de transferencia, se aplicarán las ecuaciones 2.19 o 2.20, según el caso. El peralte efectivo, d , se calculará con la expresión siguiente:

$$\frac{A_{sp} f_{sp} d_p + A_s f_y d_s}{A_{sp} f_{sp} + A_s f_y}$$

donde:

d_s Distancia entre la fibra extrema a compresión y el centroide del acero ordinario a tensión;

f_{sp} Esfuerzo en el acero de presfuerzo, A_{sp} , cuando se alcanza la resistencia del elemento;

A_{sp} Área de acero de presfuerzo.

En ambos casos, la contribución de los patines en vigas T, I y L se valorará con el criterio que se prescribe en 2.5.1.1 para vigas sin presfuerzo.

2.5.2 Refuerzo por tensión diagonal en vigas y columnas sin presfuerzo.

2.5.2.1 Requisitos generales.

Este refuerzo debe estar formado por estribos cerrados, perpendiculares u oblicuos al eje de la pieza, barras dobladas o una combinación de estos elementos. También puede usarse malla de alambre soldado, uniéndola según 5.6.2. Los estribos deben rematarse como se indica en 5.1.7.

Para estribos de columnas, vigas principales y arcos, no se usará acero de f_y mayor que 4200 kg/cm². Para dimensionar el esfuerzo de fluencia de la malla no se tomará mayor que 4200 kg/cm². El diámetro mínimo de estribos será como se va indicando en estas Normas.

No se tendrán en cuenta estribos que formen un ángulo con el eje de la pieza menor de 45°, ni barras dobladas en que dicho ángulo sea menor de 30°.

2.5.2.2 Refuerzo mínimo.

En vigas debe suministrarse un refuerzo mínimo por tensión diagonal cuando la fuerza cortante de diseño, V_u , sea menor que V_{cR} . El área de refuerzo mínimo para vigas será la calculada con la siguiente expresión:

$$A_{v,min} = 0.30 \sqrt{f_c^*} \frac{b s}{f_y} \quad (2.22)$$

Este refuerzo estará formado por estribos verticales de diámetro no menor de 7.9 mm (No. 2.5), espaciados a no más de medio peralte efectivo ($d/2$) y se colocará a partir de toda unión de viga con columnas o muros.

2.5.2.3 Separación del refuerzo transversal.

a) Cuando V_u sea mayor que V_{cR} , se requerirá refuerzo por tensión diagonal, la separación, s , se determinará con la expresión y limitaciones siguientes:

$$s = \frac{F_R A_v f_y d (\text{sen}\theta + \text{cos}\theta)}{V_u - V_{cR}} \quad (2.23)$$

donde:

A_v Es el área transversal del refuerzo por tensión diagonal comprendido en una distancia s ;

θ Es el ángulo que dicho refuerzo forma con el eje de la pieza. En esta ecuación, A_v debe estar en cm^2 , f_y en kg/cm^2 , V_u y V_{cR} en kg , b y d en cm . La separación resulta en cm . Para secciones circulares se sustituirá d por el diámetro de la sección, D .

El refuerzo por tensión diagonal nunca será menor que el calculado según la sección 2.5.2.2.

La separación, s , no debe ser menor de 6 cm.

b) Si V_u es mayor que V_{cR} pero menor o igual que: $1.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$

La separación de estribos verticales (perpendiculares al eje del elemento) no deberá ser mayor que $0.5d$.

c) Si V_u es mayor que $1.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$, la separación de estribos perpendiculares al eje del elemento no deberá ser mayor que $0.25d$.

2.5.2.4 Limitaciones para V_u

En ningún caso se permitirá que V_u sea superior a:

a) En vigas: $2.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$

b) En columnas: $2F_Rbd\sqrt{f_c^*}$

c) En marcos dúctiles, donde V_{cR} sea igual acero: $2F_Rbd\sqrt{f_c^*}$

2.5.2.5 Fuerza cortante que toma un solo estribo o grupo de barras paralelas dobladas.

Cuando el refuerzo conste de un solo estribo o grupo de barras paralelas dobladas en una misma sección, su área se calculará con:

$$A_v = \frac{V_u - V_{cR}}{F_R f_y \text{sen}\theta} \quad (2.24)$$

En este caso no se admitirá que V_u sea mayor que:

$$1.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$$

2.5.3 Refuerzo por tensión diagonal en vigas presforzadas.

2.5.3.1 Requisitos generales.

Este refuerzo estará formado por estribos perpendiculares al eje de la pieza con esfuerzo especificado de fluencia, f_y , no mayor que 4200 kg/cm^2 , o por malla de alambre soldado cuyo esfuerzo especificado de fluencia, f_y , no se tomará mayor que 4200 kg/cm^2 .

2.5.3.2 Refuerzo mínimo.

El refuerzo mínimo por tensión diagonal prescrito en el apartado 2.5.2.2 se usará, asimismo, en vigas parcial o totalmente presforzadas; en las totalmente presforzadas la separación de los estribos que formen el refuerzo mínimo será de $0.75h$.

2.5.3.3 Fuerza cortante que toma el refuerzo transversal.

Cuando la fuerza cortante de diseño, V_u , sea mayor que V_{cr} se requiere refuerzo por tensión diagonal. Su contribución a la resistencia se determinará con la expresión 2.23 con las limitaciones siguientes:

a) Vigas con presfuerzo total:

1) La separación de estribos no debe ser menor de 6 cm .

2) Si V_u es mayor que V_{cr} pero menor o igual que: $1.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$ la separación de estribos no deberá ser mayor que $0.75h$, donde h es el peralte total de la pieza.

3) Si V_u es mayor que $1.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$ la separación de los estribos no deberá ser mayor que $0.37h$.

) En ningún caso se admitirá que V_u sea mayor que:

$$2.5F_Rbd\sqrt{f_c^*}$$

b) Vigas con presfuerzo parcial.

En vigas con presfuerzo parcial se aplicará lo dispuesto en el inciso 2.5.2 para elementos sin presfuerzo.

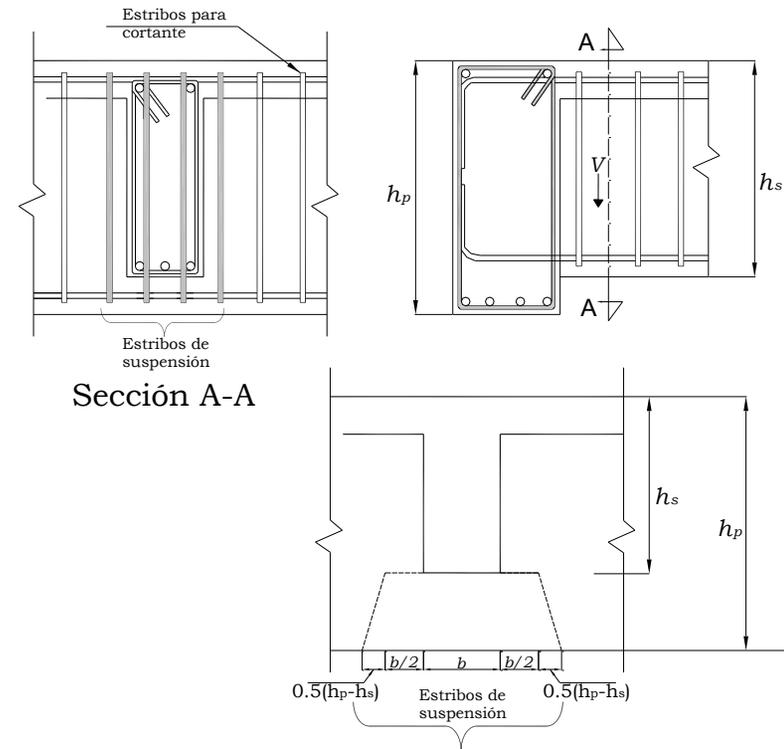


Figura 2.1 Transmisión de fuerzas y conexión entre vigas secundarias y principales.

2.5.4 Proximidad a reacciones y cargas concentradas.

Cuando una reacción comprime directamente la cara del miembro que se considera, las secciones situadas a menos de una distancia d del paño del apoyo pueden dimensionarse para la misma fuerza cortante de diseño que actúa a la distancia d . En elementos presforzados, las secciones situadas a menos de $h/2$ del paño del apoyo pueden dimensionarse con la fuerza cortante de diseño que actúa a $h/2$; d y h son el peralte efectivo y el total, respectivamente.

Cuando una carga concentrada se trasmite al miembro a través de vigas secundarias que llegan a sus caras laterales, se tomará en cuenta su efecto sobre la tensión diagonal del miembro principal cerca de la unión.

Se deberá colocar refuerzo transversal (estribos de suspensión) en la intersección de las vigas, sobre la viga principal (ver figura 2.1). Este refuerzo deberá resistir una fuerza cortante igual a:

$$V_u \frac{h_s}{h_p}$$

donde:

V_u Es la fuerza cortante de diseño de la viga secundaria;

h_s Peralte de la viga secundaria;

h_p Peralte de la viga principal.

Es adicional al necesario por fuerza cortante en la viga principal, y se colocará en ella en la longitud indicada en la Figura 2.1.

El lecho inferior del refuerzo longitudinal de la viga secundaria deberá colocarse sobre el correspondiente de la viga principal, y deberá anclarse en ella considerando como sección crítica al paño de los estribos adicionales (Figura 2.1).

2.5.5 Vigas con tensiones perpendiculares a su eje.

Si una carga se trasmite a una viga de modo que produzca tensiones perpendiculares a su eje, como sucede en vigas que reciben cargas de losa en su parte inferior, se suministrarán estribos adicionales en la viga calculados para que transmitan la carga a la viga.

2.5.6 Interrupción y traslape del refuerzo longitudinal.

En tramos comprendidos a un peralte efectivo de las secciones donde, en zonas de tensión, se interrumpa más que 33%, o traslape más que 50% del refuerzo longitudinal, la fuerza cortante máxima que puede tomar el concreto se considerará de $0.7V_{CR}$.

2.5.7 Fuerza cortante en vigas diafragma.

Para determinar la fuerza cortante, V_{CR} , que resiste el concreto en vigas diafragma (definidas en la sección 2.2.5), se aplicará lo dispuesto en 2.5.1.1 para vigas con relación L/h menor que 4.

2.5.7.1 Sección crítica.

La sección crítica para fuerza cortante se considerará situada a una distancia del paño del apoyo igual a $0.15L$ en vigas con carga uniformemente repartida, e igual a la mitad de la distancia a la carga más cercana en vigas con cargas concentradas, pero no se supondrá a más de un peralte efectivo del paño del apoyo si las cargas y reacciones comprimen directamente dos caras opuestas de la viga, ni a más de medio peralte efectivo en caso contrario.

2.5.7.2 Refuerzo mínimo.

En las vigas diafragma se suministrarán refuerzos vertical y horizontal que en cada dirección cumpla con los requisitos de 5.7, para refuerzo por cambios volumétricos.

2.5.7.3 Fuerza cortante que toma el refuerzo transversal.

Si la fuerza cortante del diseño, V_u , es mayor que V_{CR} , la diferencia se tomará con refuerzo. El refuerzo que se determine en la sección crítica antes definida se usará en todo el claro.

a) En vigas donde las cargas y reacciones comprimen directamente caras opuestas dicho refuerzo constará de estribos cerrados verticales y barras horizontales, cuyas contribuciones se determinarán como:

1) La contribución del refuerzo vertical, A_v , se supondrá igual a:

$$0.083 F_R f_{yv} d A_v (1 + L/d) / s \tag{2.25}$$

donde:

A_v Es el área del acero vertical comprendida en cada distancia s ;

f_{yv} El esfuerzo de fluencia del acero A_v .

2) Contribución del refuerzo horizontal, A_{vh} , se supondrá igual a:

$$0.083F_R f_{yh} d A_{vh} (11 - L/d) / s_h \quad (2.26)$$

donde:

A_{vh} Es el área de acero horizontal comprendida en cada distancia s_h ; y

f_{yh} El esfuerzo de fluencia del acero A_{vh} .

b) En vigas donde las cargas y reacciones no comprimen directamente dos caras opuestas, además de lo aquí prescrito se tomarán en cuenta las disposiciones de 2.5.4 y 2.5.5 que sean aplicables.

Las zonas próximas a los apoyos de dimensionarán de acuerdo con 6.1.4.4.

2.5.7.4 Limitación para V_u .

La fuerza V_u no debe ser mayor que: $2F_R b d \sqrt{f_c^*}$

2.5.8 Refuerzo longitudinal en trabes.

Deberá proporcionarse acero longitudinal adicional en las paredes verticales del elemento, que estará constituido, como mínimo, por barras de 0.79 cm de diámetro (número 2.5) colocadas con una separación máxima de 35 cm.

2.5.9 Fuerza cortante en losas y zapatas.

La resistencia de losas y zapatas a fuerza cortante en la vecindad de cargas o reacciones concentradas será la menor de las correspondientes a las dos condiciones que siguen:

a) La losa o zapata actúa como una viga ancha en tal forma que las grietas diagonales potenciales se extenderían en un plano que abarca todo el ancho. Este caso se trata de acuerdo con las disposiciones de 2.5.1.1, 2.5.1.2 y 2.5.2.

b) Existe una acción en dos direcciones de manera que el agrietamiento diagonal potencial se presentaría sobre la superficie de un cono o pirámide truncados en torno a la carga o reacción concentrada. En este caso se procede como se indica a continuación, del inciso 8.5.9.1 a 8.5.9.5.

2.5.9.1 Sección crítica.

La sección crítica se supondrá perpendicular al plano de la losa y se localizará de acuerdo con lo siguiente:

a) Si el área donde actúa la reacción o la carga concentrada no tiene entrantes, la sección crítica formará una figura semejante a la definida por la periferia del área cargada, a una distancia de ésta igual a $d/2$ (d es el peralte efectivo de la losa).

b) Si el área cargada tiene entrantes, en ellas la sección crítica se hará pasar de modo que su perímetro sea mínimo y que en ningún punto su distancia a la periferia, del área cargada sea menor que $d/2$. Por lo demás, se aplicará lo dicho en el párrafo anterior.

c) Cuando en una losa o zapata haya aberturas que disten de una carga o reacción concentradas menos de diez veces el espesor del elemento, o cuando la abertura se localice en una franja de columna, como se define en la sección 6.3.3.2, no se considerará efectiva la parte de la sección crítica comprendida entre las rectas tangentes a la abertura y concurrentes en el centroide del área cargada.

2.5.9.2 Esfuerzo cortante de diseño.

Si no hay transmisión de momento entre la losa o zapata y la columna, o si el momento por transmitir, M_u , no excede de $0.2V_u d$, el esfuerzo cortante de diseño, V_u , en la sección crítica se calculará con:

$$v_u = \frac{V_u}{b_0 d} \quad (2.27)$$

Donde b_0 es el perímetro de la sección crítica y V_u la fuerza cortante de diseño en dicha sección.

Cuando haya transferencia de momento flexionante, se supondrá que una fracción del momento dada por:

$$\alpha = 1 - \frac{1}{1 + 0.67 \sqrt{(c_1 + d)/(c_2 + d)}} \quad (2.28)$$

se transmite por excentricidad de la fuerza cortante total, con respecto al centroide de la sección crítica definida antes. El esfuerzo cortante máximo de diseño, v_u , se obtendrá tomando en cuenta el efecto de la carga axial y del momento, suponiendo que los esfuerzos cortantes varían linealmente (Figura 2.2).

En columnas rectangulares c_1 es la dimensión paralela al momento transmitido y c_2 es la dimensión perpendicular a c_1 . En columnas circulares $c_1 = c_2 = 0.90$ del diámetro (D). El resto del momento, es decir la fracción $1-\alpha$, debe transmitirse por flexión en un ancho igual a $c_2 + 3h$, de acuerdo con la sección 8.4.

2.5.9.3 Resistencia de diseño del concreto.

El esfuerzo cortante máximo de diseño obtenido con los criterios anteriores no debe exceder de:

$$F_R (0.5 + \gamma) \sqrt{f_c^*}, \text{ ni de } F_R \sqrt{f_c^*} \quad (2.29)$$

a menos que se suministre refuerzo como se indica en la secciones 2.5.9.4 y 2.9.5 (γ es la relación del lado corto al lado largo del área donde actúa la carga o reacción). Al considerar la

combinación de acciones permanentes, variables y sismo, en la expresión anterior y en las de los dos párrafos siguientes, el factor F_R se tomará igual a 0.7 en lugar de 0.8.

2.5.9.4 Refuerzo mínimo.

En losas planas debe suministrarse un refuerzo mínimo que sea como el descrito en 2.5.9.5, usando estribos de 0.64 cm o más de diámetro, espaciados a no más de $d/3$. Este refuerzo se mantendrá hasta no menos de un cuarto del claro correspondiente. Si la losa es aligerada, el refuerzo mínimo se colocará en las nervaduras de ejes de columnas y en las adyacentes a ellas.

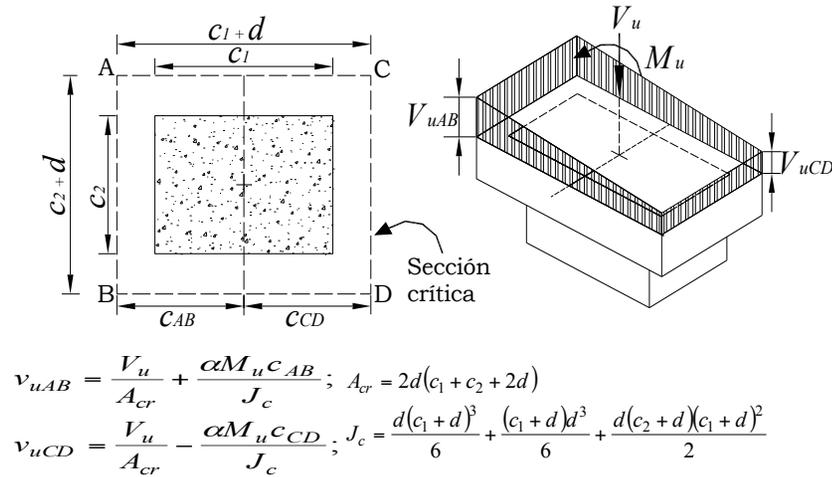
2.5.9.5 Refuerzo necesario para resistir la fuerza cortante.

a) Consideraciones generales.

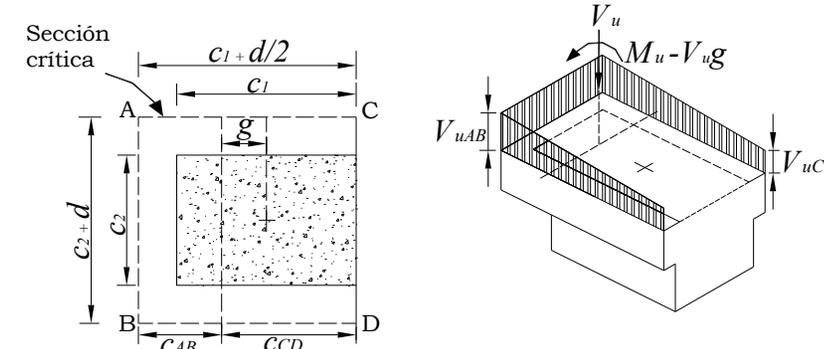
Para calcular el refuerzo necesario se considerarán dos vigas ficticias perpendiculares entre sí, que se cruzan sobre la columna. El ancho, b , de cada viga será igual al peralte efectivo de la losa, d , más la dimensión horizontal de la cara de columna a la cual llega si ésta es rectangular y su peralte será igual al de la losa. (Si la columna es circular se puede tratar como cuadrada de lado igual a $0.8D - 0.2d$, donde D es el diámetro de la columna).

En cada una de estas vigas se suministrarán estribos verticales cerrados con una barra longitudinal en cada esquina y cuyo espaciamiento será el 85% del calculado con la expresión 2.23, sin que sea mayor que $d/3$; la separación transversal entre ramas verticales de los estribos no debe exceder de 20 cm.

La separación determinada para cada viga en la sección crítica se mantendrá en una longitud no menor que un cuarto de claro entre ejes de columnas en el caso de losas planas, o hasta el borde en zapatas, a menos que mediante un análisis se demuestre que puede interrumpirse antes.



a) columna interior



$$v_{uAB} = \frac{V_u}{A_{cr}} + \frac{\alpha(M_u - V_u g)c_{AB}}{J_c}$$

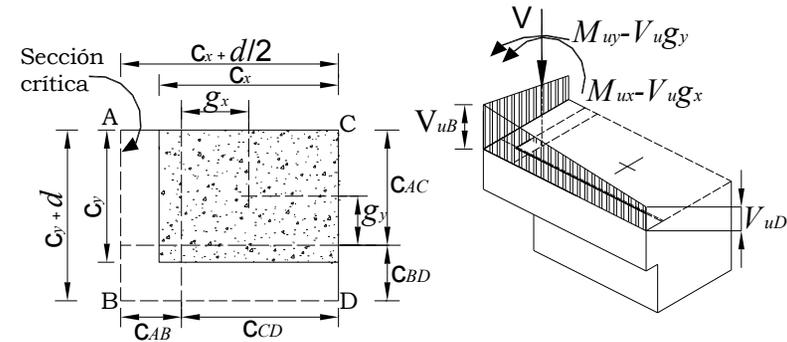
$$v_{uC} = v_{uD} = \frac{V_u}{A_{cr}} - \frac{\alpha(M_u - V_u g)c_{CD}}{J_c}$$

$$A_{cr} = d(2c_1 + c_2 + 2d)$$

$$c_{AB} = \frac{(c_1 + d/2)^2 d}{A_{cr}}$$

$$J_c = \frac{d(c_1 + d/2)^3}{6} + \frac{(c_1 + d/2)d^3}{6} + (c_2 + d)dc_{AB}^2 + 2(c_1 + d/2)d\left(\frac{c_1 + d/2}{2} - c_{AB}\right)^2$$

b) columna de borde.



$$v_{uA} = \frac{V_u}{A_{cr}} + \frac{\alpha_x(M_{ux} - V_u g_x)c_{AB}}{J_{cx}} - \frac{\alpha_y(M_{uy} - V_u g_y)c_{AC}}{J_{cy}}$$

$$v_{uB} = \frac{V_u}{A_{cr}} + \frac{\alpha_x(M_{ux} - V_u g_x)c_{AB}}{J_{cx}} + \frac{\alpha_y(M_{uy} - V_u g_y)c_{BD}}{J_{cy}}$$

$$v_{uD} = \frac{V_u}{A_{cr}} - \frac{\alpha_x(M_{ux} - V_u g_x)c_{CD}}{J_{cx}} + \frac{\alpha_y(M_{uy} - V_u g_y)c_{BD}}{J_{cy}}$$

$$A_{cr} = d(c_x + c_y + d)$$

$$c_{AB} = \frac{(c_x + d/2)^2 d}{2A_{cr}}; c_{BD} = \frac{(c_y + d/2)^2 d}{2A_{cr}}$$

$$g_x = \frac{(c_x + d)}{2}; g_y = \frac{(c_y + d)}{2} - c_{BD}$$

$$J_{cx} = \frac{d(c_x + d/2)^3}{12} + \frac{(c_x + d/2)d^3}{12} + (c_y + d/2)dc_{AB}^2 + (c_x + d/2)d\left(\frac{c_x + d/2}{2} - c_{AB}\right)^2$$

$$J_{cy} = \frac{d(c_y + d/2)^3}{12} + \frac{(c_y + d/2)d^3}{12} + (c_x + d/2)dc_{BD}^2 + (c_y + d/2)d\left(\frac{c_y + d/2}{2} - c_{BD}\right)^2$$

c) columna de esquina.

FIGURA 2.2 Transmisión de momento flexionante entre columna y losa o zapata.

b) Resistencia de diseño al aplicar la ecuación 2.23, se supondrá.

$$V_u = v_u bd ; y \quad (2.30)$$

$$V_{cR} = 0.13F_R bd \sqrt{f_c^*} \quad (2.31)$$

donde v_u es el esfuerzo cortante máximo de diseño que actúa en la sección crítica en cada viga ficticia, calculado de acuerdo con el inciso 2.5.9.2.

En ningún caso se admitirá que v_u sea mayor que: $0.4F_R \sqrt{f_c^*}$

2.5.10 Resistencia a fuerza cortante por fricción.

2.5.10.1 Requisitos generales.

Estas disposiciones se aplican en secciones donde rige el cortante directo y no la tensión diagonal (en ménsulas cortas por ejemplo y en detalles de conexiones de estructuras prefabricadas). En tales casos, si se necesita refuerzo, éste deberá ser perpendicular al plano crítico por cortante directo. Dicho refuerzo debe estar bien distribuido en la sección definida por el plano crítico y debe estar anclado a ambos lados de modo que puede alcanzar su esfuerzo de fluencia en el plano mencionado.

2.5.10.2 Resistencia de diseño.

La resistencia a fuerza cortante, V_R , se tomará como el menor de los valores calculados con las tres expresiones siguientes:

$$F_R \mu (A_{vf} f_y + N_u) \quad (2.32)$$

$$F_R [14A + 0.8(A_{vf} f_y + N_u)] \quad (2.33)$$

$$0.25F_R f_c^* A \quad (2.34)$$

donde:

A_{vf} Área del refuerzo por cortante por fricción en cm^2 ;

A Es el área de la sección definida por el plano crítico en cm^2 ;

N_u Fuerza de diseño de compresión normal al plano crítico, en kg;

μ Coeficiente de fricción que se tomará igual a:

1.4 en concreto colado monolíticamente,

1.0 para concreto colado contra concreto endurecido

0.7 entre concreto y acero laminado.

Los valores de μ anteriores se aplican si el concreto endurecido contra el que se coloca concreto fresco esta limpio y libre de lechada, y tiene rugosidades con amplitud total del orden de 0.5 cm o más, así como si el acero está limpio y sin pintura o aceite.

En las expresiones anteriores, f_y no se supondrá mayor de 4200 kg/cm^2 .

2.5.10.3 Tensiones normales al plano crítico.

Cuando haya tensiones normales al plano crítico, sea por tensión directa o por flexión, en A_{vf} no se incluirá el área de acero necesaria por estos conceptos.

2.6 TORSIÓN.

Las disposiciones que siguen son aplicables a tramos sujetos a torsión cuya longitud no sea menor que el doble del peralte total del miembro. Las secciones situadas a menos de un peralte efectivo de la cara del apoyo pueden dimensionarse para la torsión que actúa a un peralte efectivo.

En esta sección se entenderá por un elemento con sección transversal hueca a aquél que tiene uno o más huecos longitudinales, de tal manera que el cociente entre A_g y A_{cp} es menor que 0.85. El área A_g en una sección hueca es sólo el área del concreto y no incluye el área de los huecos; su perímetro es el mismo que el de A_{cp} . A_{cp} es el área de la sección transversal incluida en el perímetro exterior del elemento de concreto, p_{cp} . En el cálculo de A_{cp} y p_{cp} , en elementos colados monolíticamente con la losa, se deberán incluir los tramos de losa indicados en la figura 2.3, excepto cuando el parámetro A_{cp}^2/p_{cp} , calculado para vigas con patines, sea menor que el calculado para la misma viga ignorando los patines.

Si la sección se clasifica como maciza, A_g se hará igual a A_{cp} en las expresiones 2.35, 2.36 y 2.37.

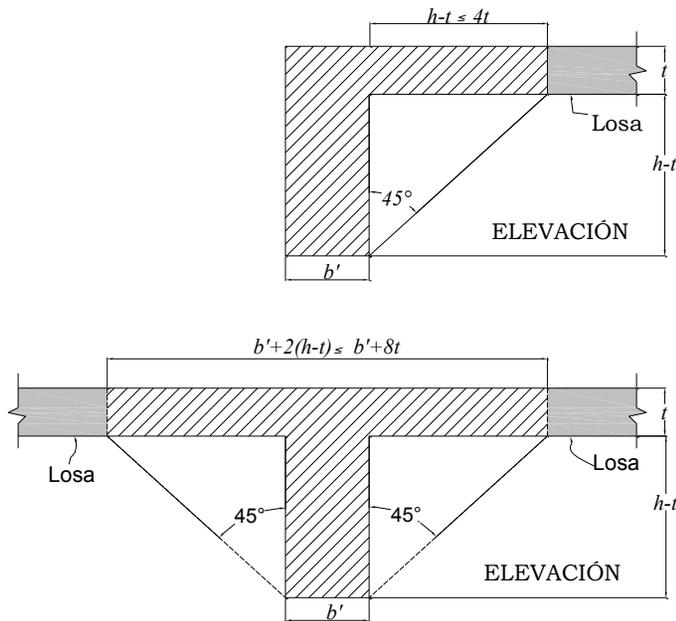


FIGURA 2.3 Ejemplos del tramo de losa que debe considerarse en el cálculo de A_{cp} y p_{cp} .

2.6.1 Elementos en los que se pueden despreciar los efectos de torsión.

Pueden despreciarse los efectos de torsión en un elemento si el momento torsionante de diseño, T_u , es menor que:

a) Para miembros sin presfuerzo.

$$0.27F_R\sqrt{f_c^*}\frac{A_g^2}{P_{cp}} \quad (2.35)$$

b) Para miembros con presfuerzo

$$0.27F_R\sqrt{f_c^*}\frac{A_g^2}{P_{cp}}\sqrt{1+\frac{f_{cp}}{\sqrt{f_c^*}}} \quad (2.36)$$

donde f_{cp} es el esfuerzo de compresión efectivo debido al presfuerzo (después de que han ocurrido todas las pérdidas de presfuerzo), en el centroide de la sección transversal que resiste las fuerzas aplicadas externamente, o en la unión del alma y el patín, cuando el centroide queda dentro del patín.

En elementos de sección compuesta, f_{cp} , es el esfuerzo de compresión resultante en el centroide de la sección compuesta, o en la unión del alma y el patín, cuando el centroide queda dentro del patín, debido al presfuerzo y a los momentos que son únicamente resistidos por el elemento prefabricado.

c) Para miembros no presforzados sujetos a tensión o compresión axial

$$0.27F_R\sqrt{f_c^*}\frac{A_g^2}{P_{cp}}\sqrt{1+\frac{N_u}{A_g\sqrt{f_c^*}}} \quad (2.37)$$

donde N_u a es positiva en compresión.

Los elementos en que, de acuerdo con esta sección, no pueda despreciarse la torsión, tendrán refuerzo por torsión diseñado según la cláusula 2.6.3, y sus dimensiones mínimas serán las allí señaladas.

2.6.2 Cálculo del momento torsionante de diseño, T_u

2.6.2.1 Cuando afecta directamente al equilibrio.

En estructuras en donde el momento torsionante de diseño, T_u , se requiere para mantener el equilibrio (figura 2.4 inciso a) y además

T_u excede a lo dispuesto en la sección 2.6.1, T_u será el momento torsionante que resulte del análisis, multiplicado por el factor de carga correspondiente.

2.6.2.2 Cuando no afecta directamente al equilibrio.

En estructuras en donde la resistencia a torsión no afecte directamente al equilibrio, es decir, en estructuras estáticamente indeterminadas donde puede ocurrir una redistribución del momento torsionante en un miembro debido a la redistribución interna de fuerzas cuando el elemento se agrieta (Figura 2.4 inciso b), el momento torsionante de diseño, T_u , puede reducirse a los valores de las dos ecuaciones siguientes modificando las fuerzas cortantes y momentos flexionantes de manera que se conserve el equilibrio:

a) Para elementos sin presfuerzo:

$$F_R \sqrt{f_c} * \frac{A_{cp}^2}{p_{cp}} \tag{2.38}$$

b) Para elementos con presfuerzo:

$$F_R \sqrt{f_c} * \frac{A_{cp}^2}{p_{cp}} \sqrt{1 + \frac{f_{cp}}{\sqrt{f_c}}} \tag{2.39}$$

c) Para miembros no presforzados sujetos a tensión o compresión axial

$$F_R \sqrt{f_c} * \frac{A_{cp}^2}{p_{cp}} \sqrt{1 + \frac{N_u}{A_g \sqrt{f_c}}} \tag{2.40}$$

2.6.2.3 Cuando pasa de una condición isostática a hiperestática.

Cuando una estructura se presente una condición isostática y, posteriormente, la posibilidad de una redistribución interna de fuerzas (condición hiperestática), el momento de diseño final, T_u , será como sigue:

$$T_u = T_{ui} + T_{uh} \tag{2.41}$$

donde:

T_{ui} Momento torsionante de diseño (sin ninguna reducción), calculado considerando sólo las cargas que actúan en la condición isostática.

T_{uh} Momento torsionante de diseño, causado por las cargas adicionales a las que originan T_{ui} , que se tiene en la condición hiperestática. Para el cálculo de T_{uh} se considerará lo especificado en el inciso anterior. (2.6.2.2).

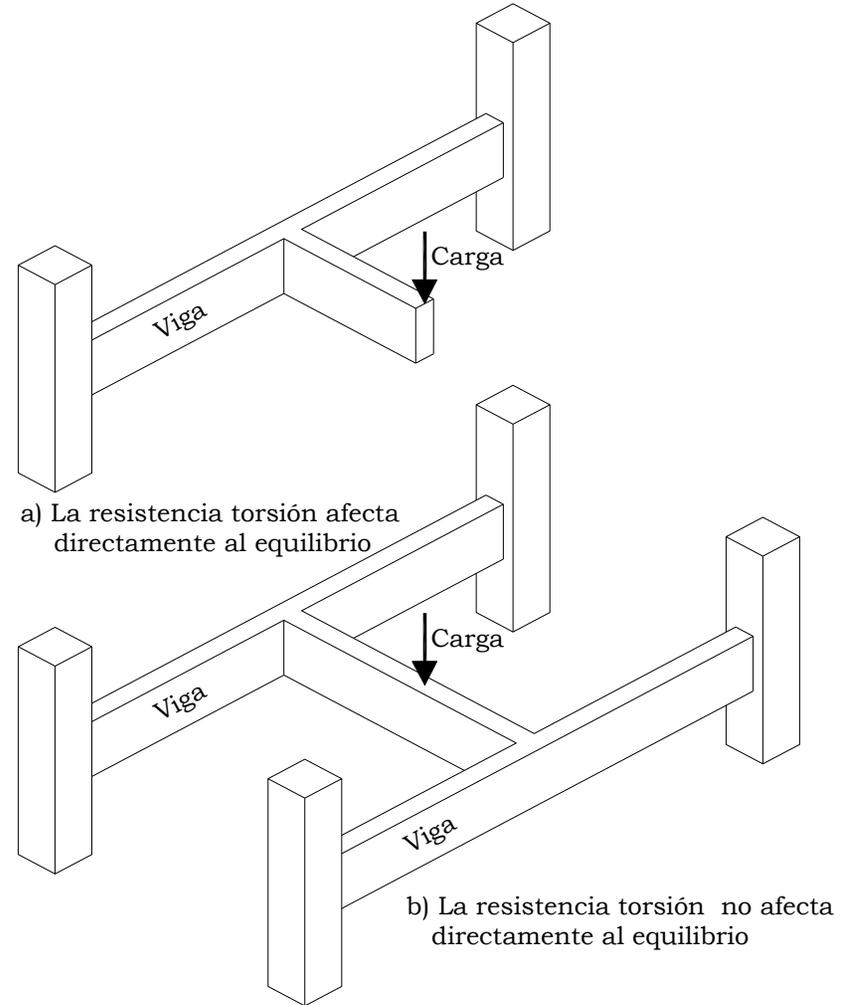


Figura 2.4 Ejemplos de vigas en las que existe torsión.

2.6.3 Resistencia a torsión.

2.6.3.1 Dimensiones mínimas.

Las dimensiones de la sección transversal del elemento sometido a torsión deben ser tales que:

a) Para elementos de sección transversal maciza se cumpla:

$$\sqrt{\left(\frac{V_u}{bd}\right)^2 + \left(\frac{T_u p_h}{1.7 A_{oh}}\right)^2} \leq F_R \left(\frac{V_{cR}}{bd} + 2\sqrt{f_c^*}\right) \quad (2.42)$$

b) Para elementos de sección transversal hueca se cumpla:

$$\frac{V_u}{bd} + \frac{T_u p_h}{1.7 A_{oh}} \leq F_R \left(\frac{V_{cR}}{bd} + 2\sqrt{f_c^*}\right) \quad (2.43)$$

donde:

p_h Perímetro, medido en el eje, del estribo de refuerzo por torsión más alejado.

A_{oh} Área comprendida por p_h (Figura 2.5)

c) Si el espesor de la pared de una sección transversal hueca varía a lo largo del perímetro de dicha sección, la ecuación 2.43 deberá evaluarse en la condición más desfavorable, es decir, cuando el término del lado izquierdo sea mínimo.

d) Si el espesor de la pared es menor que A_{oh}/p_h , el segundo término de la ecuación del inciso 2.43 apartado b deberá tomarse como:

$$\frac{T_u}{1.7 A_{oh} t}$$

donde t es el espesor de la pared de la sección transversal hueca en el punto que se está revisando.

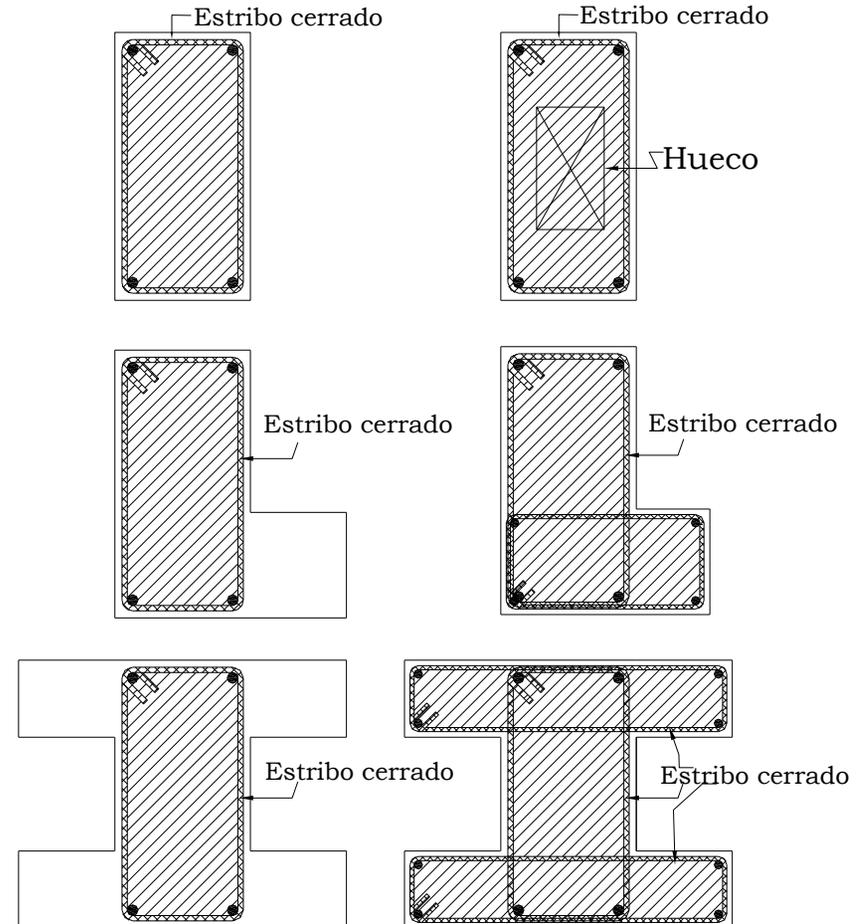


FIGURA 2.5 Definición del área A_{oh} (zonas sombreadas)

2.6.3.2 Refuerzo por torsión.

El refuerzo por torsión consistirá de refuerzo transversal y de refuerzo longitudinal.

a) Refuerzo transversal.

El área de estribos cerrados que formarán el refuerzo transversal por torsión se calculará con la expresión siguiente:

$$A_t = \frac{T_u s}{F_R 2A_o f_{yv} \cot \varphi} \quad (2.44)$$

donde:

- A_t Área transversal de una sola rama de estribo que resiste torsión, colocado a una separación s ;
- A_o Área bruta encerrada por el flujo de cortante e igual a $0.85 A_{oh}$;
- s separación de los estribos que resisten la torsión;
- f_{yv} Esfuerzo especificado de fluencia de los estribos; el cual no excederá de $4\ 200\ \text{kg/cm}^2$; y
- α Ángulo con respecto al eje de la pieza, que forman los puntales de compresión que se desarrollan en el concreto para resistir torsión según la teoría de la analogía de la armadura espacial (Figura 2.6). No debe ser menor de 30 grados ni mayor de 60 grados. Se recomienda que $\varphi = 45$ grados para elementos sin presfuerzo o parcialmente presforzados y $\varphi = 37.5$ grados para elementos totalmente presforzados.

b) Refuerzo longitudinal.

El área de barras longitudinales para torsión, A_{st} , adicionales a las de flexión, no será menor que la calculada con la siguiente expresión:

$$A_{st} = \frac{A_t}{s} p_h \frac{f_{yv}}{f_y} \cot^2 \varphi \quad (2.45)$$

donde:

- f_y Esfuerzo especificado de fluencia del acero de refuerzo longitudinal para torsión; y
- φ Debe tener el mismo valor que el utilizado en la ecuación 2.44.

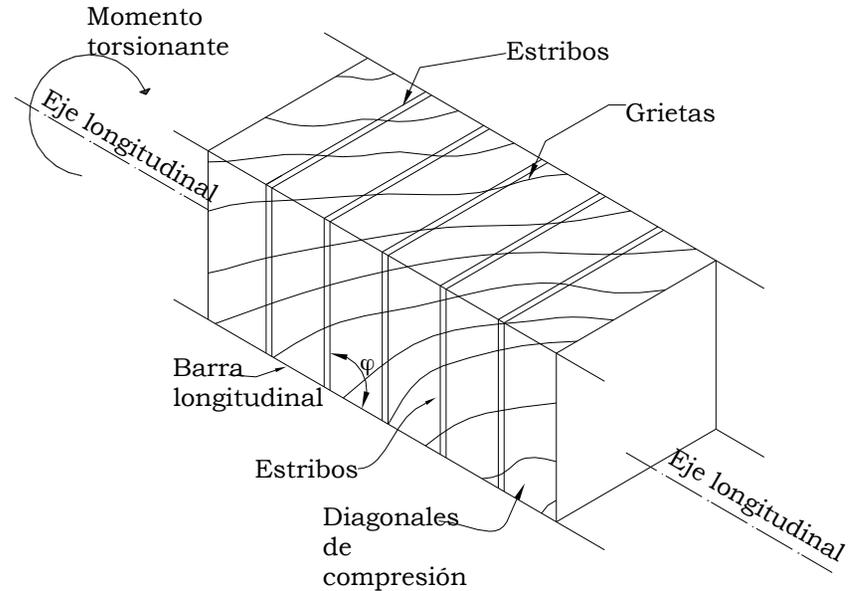


FIGURA 2.6 Analogía de la armadura espacial.

2.6.3.3 Detalles del refuerzo.

a) Refuerzo transversal.

Este refuerzo estará formado por estribos cerrados perpendiculares al eje del miembro, anclados por medio de ganchos que formen un ángulo de 135 grados, y por barras longitudinales o tendones. En miembros circulares los estribos serán circulares.

El refuerzo necesario para torsión se combinará con el requerido para otras fuerzas interiores, a condición de que el área suministrada no sea menor que la suma de las áreas individuales necesarias y que se cumplan los requisitos más restrictivos en cuanto a separación y distribución del refuerzo.

El refuerzo por torsión se suministrará cuando menos en una distancia igual a la suma del peralte total más el ancho ($h+b$), más allá del punto teórico en que ya no se requiere.

En secciones huecas, la distancia entre el eje del refuerzo transversal por torsión y la cara interior de la pared de la sección hueca no será menor que:

$$0.5 \frac{A_{oh}}{p_h}$$

b) Refuerzo longitudinal.

El refuerzo longitudinal deberá tener la longitud de desarrollo más allá de la sección donde deja de ser necesaria por torsión. El diámetro mínimo de las barras que forman el refuerzo longitudinal será de 1.27 cm (número 4).

En vigas presforzadas, el refuerzo longitudinal total (incluyendo el acero de presfuerzo) en una sección debe resistir el momento flexionante de diseño en dicha sección más una fuerza de tensión longitudinal concéntrica igual a $A_s f_y$, basada en la torsión de diseño que se tiene en la misma sección.

2.6.3.4 Refuerzo mínimo por torsión.

a) Refuerzo transversal.

En los elementos en que se requiera refuerzo por torsión, deberá proporcionarse un área de acero transversal mínima que se calculará con la siguiente expresión:

$$A_v + 2A_t = 0.30 \sqrt{f_c} \frac{bs}{f_{yb}} \leq \frac{3.5bs}{f_{yv}} \quad (2.46)$$

donde A_v es el área transversal de dos ramas de un estribo cerrado y A_t es el área transversal de una sola rama de un estribo cerrado, en cm^2 .

b) Refuerzo longitudinal

Debe proporcionarse un área de acero longitudinal mínima que está determinada por:

$$A_{st,min} = \frac{1.3 \sqrt{f_c} * A_{cp}}{f_y} - \frac{A_t}{s} p_h \frac{f_{yv}}{f_y} \quad (2.47)$$

En donde $\frac{A_t}{s}$ no deberá ser menor que $1.75 \frac{b}{f_{yv}}$.

2.6.3.5 Separación del refuerzo por torsión.

La separación s , determinada con la ecuación 2.43, no será mayor que $p_h/8$, ni que 30 cm.

El refuerzo longitudinal debe distribuirse en el perímetro de los estribos cerrados con una separación máxima de 30 cm y se colocará una barra en cada esquina de los estribos. Las barras o tendones longitudinales deberán colocarse dentro de los estribos.

3. ESTADOS LÍMITE DE SERVICIO.

3.1 ESFUERZO BAJO CONDICIONES DE SERVICIO.

Para estimar los esfuerzos producidos en el acero y el concreto por acciones exteriores en condiciones de servicio, pueden utilizarse las hipótesis usuales de la teoría elástica de vigas. Si el momento de agrietamiento es mayor que el momento exterior, se considerará

la sección completa del concreto sin tener en cuenta el acero. Si el momento de agrietamiento es menor que el momento actuante, se recurrirá a la sección transformada, despreciando el concreto agrietado. Para valuar el momento de agrietamiento se usará el módulo de rotura, \bar{f}_f , prescrito en 1.5.1.3.

3.2 DEFLEXIONES.

Las dimensiones de elementos de concreto reforzado deben ser tales que las deflexiones que pueden sufrir bajo condiciones de servicio o trabajo se mantengan dentro de los límites prescritos en las Normas de Disposiciones y Criterios de Seguridad Estructural.

3.2.1 Deflexiones en elementos no presforzados que trabajan en una dirección.

La deflexión total será la suma de la inmediata más la diferida.

3.2.1.1 Deflexiones inmediatas.

Las deflexiones que ocurran inmediatamente al aplicar la carga se calcularán con los métodos o fórmulas usuales para determinar deflexiones elásticas. A menos que se utilice un análisis más racional o que se disponga de datos experimentales, las deflexiones de elementos de concreto de peso normal se calcularán con un módulo de elasticidad congruente con 1.5.1.4 y con el momento de inercia efectiva, I_e , calculado con la ecuación siguiente, pero no mayor que I_g

$$I_e = \left(\frac{M_{ag}}{M_{m\acute{a}x}} \right)^3 I_g + \left[1 - \left(\frac{M_{ag}}{M_{m\acute{a}x}} \right)^3 \right] I_{ag} \quad (3.1)$$

donde

$$M_{ag} = \frac{\bar{f}_f I_g}{h_2} \quad (3.2)$$

$M_{m\acute{a}x}$ momento flexionante máximo correspondiente al nivel de carga para el cual se estima la deflexión; y

h_2 distancia entre el eje neutro y la fibra más esforzada a tensión.

En forma opcional, y como simplificación de la estimación anterior, se puede emplear el momento de inercia de la sección transformada agrietada (I_{ag}) en vez del momento de inercia efectivo.

En claros continuos, el momento de inercia que se utilice será un valor promedio calculado en la forma siguiente:

$$I = \frac{I_1 + I_2 + 2I_3}{4} \quad (3.3)$$

donde I_1 e I_2 son los momentos de inercia de las secciones extremas del claro, e I_3 el de la sección central. Si el claro sólo es continuo en un extremo, el momento de inercia correspondiente al extremo discontinuo se supondrá igual a cero, y en la expresión anterior el denominador será 3.

3.2.1.2 Deflexiones diferidas.

A no ser que se utilice un análisis más preciso, la deflexión adicional que ocurra a largo plazo en miembros de concreto normal clase 1, sujetos a flexión, se obtendrá multiplicando la flecha inmediata, calculada de acuerdo con el inciso 3.2.1.1 para la carga sostenida considerada, por el factor:

$$\frac{2}{1 + 50p'} \quad (3.4)$$

donde p' es la cuantía de acero a compresión (A'_s/bd). En elementos continuos se usará un promedio de p' calculado con el mismo criterio aplicando para determinar el momento de inercia.

Para elementos de concreto normal clase 2, el numerador de la expresión anterior será igual a 4.

3.3 AGRIETAMIENTO EN ELEMENTOS NO PRESFORZADOS QUE TRABAJAN EN UNA DIRECCIÓN.

Cuando en el diseño se use un esfuerzo de fluencia mayor de 3000 kg/cm² para el refuerzo de tensión, las secciones de máximo momento positivo y negativo se dimensionarán de modo que el valor de la ecuación 3.5 no exceda los valores que se indican en la Tabla 3.1, de acuerdo con la agresividad del medio a que se encuentre expuesta la estructura.

$$f_s \sqrt[3]{d_c A} \frac{h_2}{h_1} \quad (3.5)$$

donde:

- f_s Esfuerzo en el acero en condiciones de servicio;
- d_c Recubrimiento de concreto medido desde la fibra extrema en tensión al centro de la barra más próxima a ella;
- A Área de concreto a tensión que rodea al refuerzo principal de tensión y cuyo centroide coincide con el de dicho refuerzo, dividida entre el número de barras (cuando el refuerzo principal conste de barras de varios diámetros, el número de barras equivalente se calculará dividiendo el área total de acero entre el área de la barra de mayor diámetro);
- h_1 Distancia entre el eje neutro y el centroide del refuerzo principal de tensión; y
- h_2 Distancia entre el eje neutro y la fibra más esforzada en tensión.

TABLA 3.1 Límites para la condición de agrietamiento

Clasificación de exposición (ver Tabla 4.1)	Valores máximos de la ecuación 3.5, en kg/cm
A1	40 000
A2	30 000
B1	
B2	
C	20 000
D	

4. DISEÑO POR DURABILIDAD.

4.1 DISPOSICIONES GENERALES.

4.1.1 Requisitos básicos.

La durabilidad será tomada en cuenta en el diseño, mediante la determinación de la clasificación de exposición de acuerdo a la sección 4.2 y, para esa clasificación, cumpliendo con los siguientes requisitos:

- a) Calidad y curado del concreto, de acuerdo con las secciones 4.3 a 4.6.
- b) Restricciones en los contenidos químicos, de acuerdo con la sección 4.8.
- c) Recubrimiento, de acuerdo con la sección 4.9; y
- d) Precauciones en la reacción álcali-agregado, de acuerdo con la sección 4.10.

4.1.2 Requisito complementario.

Además de los requisitos especificados en el inciso anterior, el concreto sujeto a la abrasión originada por tránsito (p. ej. pavimentos y pisos) satisfará los requisitos del inciso 4.7.

4.1.3 Tipos de cemento.

Los requisitos que se prescriben en las secciones 4.3, 4.4 y 4.9 parten de suponer el empleo de concreto con cemento Pórtland ordinario. Pueden usarse otros tipos de cemento portland (p.ej. resistente a los sulfatos, baja reactividad álcali-agregado) o cementos mezclados, (p.ej. cemento portland puzolánico, cemento portland con escoria granulada de alto horno). Éstos deberán ser evaluados para establecer los niveles de desempeño equivalentes a los obtenidos con concretos de cemento portland ordinario.

Pueden usarse sistemas de protección alternos, mediante la protección o impregnación de la capa superficial. Estos sistemas serán evaluados para establecer niveles de desempeño equivalente a los concretos de cemento Pórtland común, al determinar la influencia de la durabilidad del recubrimiento para alcanzar los 50 años de vida de diseño.

Cuando se requiera una expectativa de vida útil diferente de 50 años, las previsiones anteriores se pueden modificar. La modificación se hará con base en la equivalencia del criterio de desempeño establecido anteriormente, junto con el sobrentendido de que los concretos de cemento portland común pueden proporcionar un nivel satisfactorio de protección al refuerzo contra la corrosión por 50 años.

4.2 CLASIFICACIÓN DE EXPOSICIÓN.

La clasificación de la exposición para una superficie de un miembro reforzado o presforzado se determinará a partir de la Tabla 4.1. Esta tabla no necesita aplicarse a miembros de concreto simple, si tales miembros no incluyen metales que dependan del concreto para su protección contra los efectos del medio ambiente.

Para determinar la calidad del concreto requerida de acuerdo con los incisos 4.3 a 4.6 y 4.8, la clasificación de exposición para el miembro será la que corresponda a la superficie que tenga la condición más desfavorable.

Para determinar los requisitos de recubrimiento para protección del refuerzo contra la corrosión de acuerdo con el inciso 4.9.3, la

clasificación de la exposición se tomará como la que corresponda a la superficie a partir de la cual se mide el recubrimiento.

4.3 REQUISITOS PARA CONCRETOS CON CLASIFICACIONES DE EXPOSICIÓN A1 Y A2.

Miembros sujetos a clasificaciones de exposición A1 o A2 serán curados en forma continua bajo temperatura y presión del ambiente por al menos tres días a partir del colado.

El concreto en los miembros tendrán una resistencia a compresión especificada, f'_c , no menor de 200 kg/cm².

4.4 REQUISITOS PARA CONCRETOS CON CLASIFICACIONES DE EXPOSICIÓN B1, B2 Y C.

Miembros sujetos a clasificaciones de exposición B1, B2 o C serán curados en forma continua bajo condiciones de temperatura y presión del ambiente, por al menos siete días a partir del colado.

El concreto en el miembro tendrá una resistencia a compresión especificada, f'_c , no menor de:

- a) 200 kg/cm² para clasificación B1.
- b) 250 kg/cm² para clasificación B2.
- c) 500 kg/cm² para clasificación C.

Adicionalmente, en los concretos para la clasificación C se especificará un contenido mínimo de cemento Pórtland ordinario y una relación de agua/cemento máxima (ver Tabla 4.5).

4.5 REQUISITOS PARA CONCRETOS CON CLASIFICACIÓN DE EXPOSICIÓN D.

EL concreto en los miembros sujetos a una clasificación de exposición D se especificará para asegurar su durabilidad bajo la exposición ambiente particular que se tenga y para la vida útil de diseño escogida.

TABLA 4.1 Clasificación de la exposición.

Superficies y ambiente de exposición	exposición
a) Superficie de miembros en contacto con el terreno: 1) Protegida por una membrana impermeable 2) En suelos no agresivos 3) En suelos agresivos ¹	A1 A2 D
b) Superficies de miembros en ambientes interiores: 1) Encerrado totalmente dentro de un edificio, excepto por breve periodo de exposición al ambiente durante la construcción ² 2) En edificios o sus partes donde los miembros pueden estar sujetos a humedecimiento y secado repetido ²	A1 B1
c) Superficies de miembros no en contacto con el terreno y expuestos a ambientes exteriores ³ que son: 1) No agresivos 2) Ligeramente agresivos 3) Agresivos	A2 B1 B2
d) Superficies de miembros en agua ⁴ : 1) En contacto con agua dulce (dura) En agua dulce a presión (dura) En agua dulce corriente (dura) 2) En contacto con agua dulce (suave) En agua dulce a presión (suave) En agua dulce corriente (suave) 3) En agua con más de 20 000 ppm de cloruros: - Sumergida permanentemente - En zonas con humedecimiento y secado	B1 B2 B2 B2 D D B2 C
e) Superficies de miembros en otros ambientes: En cualquier ambiente de exposición no descritos en los incisos de (a) a (d)	D

¹ Se deben considerar agresivos los suelos permeables con pH < 4.0 o con agua freática que contiene más de un gramo (1g) de iones de sulfato por litro. Suelos ricos en sales con pH entre 4 y 5 deben considerarse como clasificación C.

² Se debe considerar los efectos del proceso de manufactura sobre el concreto, cuando se emplea en aplicaciones industriales; en tales casos se puede requerir una reclasificación de la exposición a D.

³ La frontera entre los diferentes ambientes exteriores depende de muchos factores los cuales incluyen distancia desde la fuente agresiva, vientos dominantes y sus intensidades.

⁴ Para establecer las características de dureza del agua se requiere analizarla (ASTM E 1116).

TABLA 4.2 REQUISITOS PARA CONCRETOS EXPUESTOS A SULFATOS.

Exposición a sulfatos	Sulfatos solubles en agua (SO₄) presentes en suelos % por peso	Sulfatos (SO₄) en agua, ppm	Tipos de Cemento¹	Máxima relación agua-materiales cementantes, por peso, concretos con agregados de peso normal²	f_c' mínima, concreto con agregado de peso normal y ligero kg/cm²
Despreciable	0.00 ≤ SO ₄ < 0.10	0 ≤ SO ₄ < 150	-	-	-
Moderada ³	0.10 ≤ SO ₄ < 0.20	150 ≤ SO ₄ < 1500	CPP, CPEG, CPC	0.50	300
Severa	0.20 ≤ SO ₄ < 2.00	1500 ≤ SO ₄ < 10 000	RS	0.45	350
Muy severa	SO ₄ > 2.00	SO ₄ > 10 000	RS más puzolana ⁴	0.45	350

¹ CPP: cemento Pórtland puzolánico (clinker de cemento Pórtland con C₃A < 8%).

CPEG: cemento Pórtland con escoria granulada de alto horno (clinker de cemento Pórtland con C₃A < 8%).

CPC: cemento Pórtland compuesto (clinker de cemento Pórtland con C₃A < 8%).

RS cemento Pórtland resistente a los sulfatos (C₃A < 5%).

² Se puede requerir relaciones agua-materiales cementantes más bajo o resistencias más altas para reducción de la permeabilidad o para protección del acero contra la corrosión.

³ Puzolana que ha mostrado mediante ensaye o experiencias previas que mejora la resistencia a los sulfatos cuando se emplea en concreto fabricado con cemento Pórtland resistente a los sulfatos.

TABLA 4.3 REQUISITOS DE RESISTENCIA A COMPRESIÓN PARA ABRASIÓN¹

Miembro y/o tipo de tránsito	Resistencia a compresión², f_c', kg/cm²
Pisos comerciales e industriales sujetos a: Tránsito vehicular	250
Pavimentos o pisos sujetos a: Tránsito de poca frecuencia con llantas neumáticas (vehículos de hasta 3 t)	250
Tránsito de frecuencia media con llantas neumáticas (vehículos de más de 3 t)	300
Tránsito con llantas no neumáticas	400
Tránsito con llantas de acero	Por determinarse pero no menor que 400

¹ En forma alterna, se pueden usar tratamientos superficiales para incrementar la resistencia a la abrasión.

² f_c' se refiere a la resistencia del concreto empleado en la zona de desgaste.

4.6 REQUISITOS PARA CONCRETOS EXPUESTOS A SULFATOS.

Los concretos que estarán expuestos a soluciones o a suelos que contienen concentraciones peligrosas de sulfatos serán hechos con cementos resistentes a sulfatos y cumplirán con las relaciones agua-materiales cementantes máximas y las resistencias a compresión mínimas presentadas en la Tabla 4.2.

4.7 REQUISITOS ADICIONALES PARA RESISTENCIA A LA ABRASIÓN.

En adición a los otros requisitos de durabilidad de esta sección, el concreto para miembros sujetos a abrasión proveniente del tránsito, tendrán una resistencia a la compresión especificada no menor que el valor aplicable dado en la Tabla 4.3.

En superficies expuestas a tránsito intenso, no se tomará como parte de la sección resistente el espesor que pueda desgastarse. A éste se asignará una dimensión no menor de 1.5 cm, salvo que la superficie expuesta se endurezca con algún tratamiento.

4.8 RESTRICCIONES SOBRE EL CONTENIDO DE QUÍMICOS CONTRA LA CORROSIÓN.

4.8.1 Restricciones sobre el ion cloruro para protección contra la corrosión.

El contenido total del ion cloruro en el concreto, calculado o determinado, basado en las mediciones del contenido de cloruros provenientes de los agregados, del agua de mezclado y de aditivos no excederá los valores dados en la Tabla 4.4.

Cuando se hacen pruebas para determinar el contenido de iones de cloruro solubles en ácido, los procedimientos de ensayos se harán de acuerdo con ASTM C 1152.

No se adicionarán al concreto sales de cloruro o aditivos químicos que las contienen en forma importante en elementos de concreto reforzado para clasificaciones de exposición B1, B2 o C, y en ningún elemento de concreto presforzado o curado a vapor.

TABLA 4.4 Valores máximos de contenido de ion cloruro en el concreto al momento del colado.

Tipo de miembro	Máximo contenido de ion cloruro soluble en ácido, kg/m ³ de concreto
Concreto presforzado	0.50
Concreto reforzado expuesto a humedad o a cloruros en condiciones de servicio	0.80
Concreto reforzado que estará seco o protegido de la humedad en condiciones de servicio	1.6

4.8.2 Restricción en el contenido de sulfato.

El contenido de sulfato en el concreto al momento del colado, expresado como el porcentaje por peso de SO₃ soluble en ácido del peso del cemento, no será mayor que 5.0%.

4.8.3 Restricciones sobre otras sales.

No se incorporarán al concreto otras sales a menos que se pueda mostrar que no afectan adversamente la durabilidad.

4.9 REQUISITOS PARA EL RECUBRIMIENTO Y SEPARACIÓN DEL ACERO DE REFUERZO

4.9.1 Disposición general.

El recubrimiento del acero de refuerzo y los tendones de presfuerzo será el mayor de los valores determinados de los incisos 4.9.2 y 4.9.3, como corresponda, a menos que se requiera recubrimientos mayores por resistencia al fuego.

4.9.2 Recubrimiento y separación del refuerzo para la colocación del concreto.

El recubrimiento y el detallado del acero será tal que el concreto pueda ser colocado y compactado adecuadamente de acuerdo con el inciso 14.3.6.

El recubrimiento libre de toda barra de refuerzo no será menor que su diámetro, ni menor que lo señalado a continuación:

En columnas y trabes, 20 mm, en losas, 15 mm, y en cascarones, 10 mm. Si las barras forman paquetes, el recubrimiento libre, además, no será menor que 1.5 veces el diámetro de la barra más gruesa del paquete.

4.9.3 Recubrimiento para protección contra la corrosión.

Cuando el concreto colado en cimbras y compactado de acuerdo con el inciso 14.3.6, el recubrimiento en vigas, trabes y contratrabes no será menor que el valor dado en la Tabla 4.5, de acuerdo con la clasificación de exposición y la resistencia especificada del concreto. En losas y muros y elementos prefabricados el recubrimiento no será menor de 0.75 veces los indicados en la Tabla 4.5, según corresponda, y no menor de 0.5 veces los mismos valores para el caso de cascarones.

Cuando el concreto es colado sobre o contra el terreno y compactado de acuerdo con el inciso 14.3.6, y no se conozcan las condiciones de agresividad del terreno, el mínimo recubrimiento para la superficie en contacto con el terreno será 7.5 cm, o 5 cm si se emplea plantilla o membrana impermeable entre el terreno y el concreto por colar.

4.10 REACCIÓN ÁLCALI-AGREGADO.

Se deben tomar precauciones para minimizar el riesgo de daño estructural debido a la reacción álcali-agregado.

5. REQUISITOS COMPLEMENTARIOS.

5.1 ANCLAJE.

5.1.1 Requisito general.

La fuerza de tensión o compresión que actúa en el acero de refuerzo en toda sección debe desarrollarse a cada lado de la sección considerada por medio de adherencia en una longitud suficiente de barra o de algún dispositivo mecánico de anclaje.

TABLA 4.5 Recubrimiento mínimo requerido

Clasificación de exposición	Resistencia a compresión especificada, kg/cm ²							
	150 ⁽²⁾	200	250	300	400	500	600	700
	Recubrimiento mínimo requerido (mm)							
A1	30	25	25	20	20	20	15	15
A2	50	40	35	30	25	25	20	20
B1	65	50	40	35	30	30	25	25
B2	-	-	50	45	40	35	30	30
C	-	-	-	-	-	70 ⁽¹⁾	65 ⁽¹⁾	60 ⁽¹⁾

⁽¹⁾ Además se requiere emplear un contenido de cemento Pórtland no menor que 350 kg/m³ y una relación agua/cemento que no exceda 0.40.

⁽²⁾ Ver apartado 1.4.1.2 "Resistencia Compresión"

5.1.2 Longitud de desarrollo e barras a tensión.

5.1.2.1 Barras rectas.

La longitud de desarrollo, L_d , en la cual se considera que una barra a tensión se ancla de modo que desarrolle su esfuerzo de fluencia, se obtendrá multiplicando la longitud básica, L_{db} , dada por la ecuación 5.1, por el factor o los factores indicados en la Tabla 5.1. Las disposiciones de esta sección son aplicables a barras de diámetro no mayor de 3.81 cm. (Núm. 12).

$$L_{db} = \frac{a_s f_y}{3(c + K_{tr}) \sqrt{f_c'}} \geq 0.11 \frac{d_b f_y}{\sqrt{f_c'}} \quad (5.1)$$

donde:

- a_s Área transversal de la barra;
- c Separación o recubrimiento; úsese el menor de los valores siguientes:

- 1) Distancia del centro de la barra a la superficie de concreto más próxima;
- 2) La mitad de la separación entre centros de barras.

K_{tr} Índice de refuerzo transversal igual a $\frac{A_{tr} f_{yv}}{100sn}$;

A_{tr} Área total de las secciones rectas de todo el refuerzo transversal comprendido en la separación s , y que cruza el plano potencial de agrietamiento entre las barras que se anclan.

f_{yv} Esfuerzo especificado de fluencia de refuerzo transversal;

s Máxima separación centro a centro del refuerzo transversal, en una distancia igual a L_d ; y

n Número de barras longitudinales en el plano potencial de agrietamiento.

Por sencillez en el diseño, se permite suponer $K_{tr} = 0$, aunque haya refuerzo transversal.

En ningún caso L_d será menor de 30 cm.

La longitud de desarrollo, L_d , de cada barra que forme parte de un paquete de tres barras será igual a la que requeriría si estuviera aislada multiplicada por 1.20. Cuando el paquete es de dos barras no se modifica L_d .

5.1.2.2 Barras con dobleces.

Cuando una barra a tensión termina con un doblez a 90 o 180 grados que cumpla con los requisitos de la sección 5.5, seguidos de tramos rectos de longitud no menor que $12 d_b$ para dobleces a 90 grados, ni menor que $4d_b$ para dobleces a 180 grados. En estas

barras se toma como longitud de desarrollo la longitud paralela a la barra, comprendida entre la sección crítica y el paño externo de la barra después del doblez, Figura 5.1. La longitud de desarrollo se obtendrá multiplicando la longitud de desarrollo básica dada por la expresión:

$$0.076d_b f_y / \sqrt{f'_c} \quad (5.2)$$

por el factor o los factores de la Tabla 5.2 que sean aplicables, pero sin que se tome menor que 15 cm ni que $8d_b$.

TABLA 5.1 Factores que modifican la longitud básica de desarrollo¹

Condición de refuerzo	Factor
Barras de diámetro igual a 1.91 cm (número 6) o menor	0.8
Barras horizontales o inclinadas colocadas de manera que bajo ellas se cuele más de 30 cm de concreto	1.3
En concreto ligero	1.33
Barras con $f_y > 4200 \text{ Kg/cm}^2$	$2 - \frac{4200}{f_y}$
Barras torcidas en frío de diámetro igual o mayor de 1.91 cm (Num. 6)	1.2
Acero de flexión en exceso ²	$\frac{A_{s, requerida}}{A_{s, proporcionada}}$
Barras lisas	2.0
Barras cubiertas con resina epóxica, o con lodo bentonítico:	
Recubrimiento de concreto menor que $3d_b$, o separación libre entre barras menor que $6d_b$	1.5
Otras condiciones	1.2
Todos los otros casos	1.0

¹ Si se aplican varias condiciones, se multiplican los factores correspondientes.

² Excepto en zonas de articulaciones plásticas y marcos dúctiles.

5.1.3 Longitud de desarrollo de barras a compresión.

La longitud de desarrollo de una barra a compresión será cuando menos el 60% de la que requeriría a tensión y no se considerarán efectivas porciones dobladas. En ningún caso será menor de 20 cm.

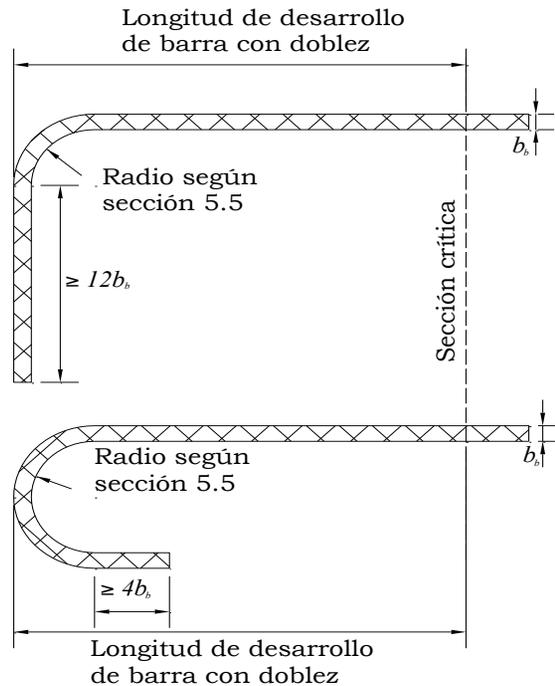


Figura 5.1 Longitud de desarrollo de barras con doblez.

5.1.4 Vigas y Muros.

5.1.4.1 Requisitos generales.

En vigas y muros con cargas en su plano, la fuerza de tensión a la que se refiere el inciso 5.1.1, se valorará con el máximo momento flexionante de diseño que obra en la zona comprendida a un peralte efectivo a cada lado de la sección.

Los requisitos de la sección 5.1.1 y del párrafo anterior se cumplen para el acero a tensión, si:

- Las barras que dejan de ser necesarias por flexión se cortan o se doblan a una distancia no menor que un peralte efectivo más allá del punto teórico donde, de acuerdo con el diagrama de momentos, ya no se requieren.
- En las secciones donde, según el diagrama de momentos flexionantes, teóricamente ya no se requiere el refuerzo que se corta o se dobla, la longitud que continúa de cada barra que no se corta ni se dobla es mayor o igual que $L_d + d$. Este requisito no es necesario en las secciones teóricas de corte más próximas a los extremos de vigas libremente apoyadas.
- A cada lado de toda sección de momento máximo, la longitud de cada barra es mayor o igual que la longitud de desarrollo, L_d , que se define en el inciso 5.1.2.
- Cada barra para momento positivo que llega a un extremo libremente apoyado, se prolonga más allá del centro del apoyo y termina en un doblez de 90 o 180 grados, seguido por un tramo recto de $12d_b$ o $4d_b$, respectivamente. El doblez debe cumplir con los requisitos del inciso 5.5. En caso de no contar con un espacio suficiente para alojar el doblez, se empleará un anclaje mecánico equivalente al doblez.

TABLA 5.2 Factores que modifican la longitud básica de desarrollo de barras con dobleces¹

Condición del refuerzo	Factor
Barras de diámetro no mayor que 3.49 cm (número 11), con recubrimiento libre lateral (normal al plano del doblez) no menor que 6 cm, y para barras con doblez de 90 grados, con recubrimiento libre del tramo de barra recto después del doblez no menor que 5 cm.	0.7
Barras de diámetro no mayor que 3.49 cm (número 11), confinadas en toda la longitud de desarrollo con estribos verticales u horizontales separados entre sí no más de $3d_b$.	0.8
En concreto ligero	1.3
Barras lisas	1.9
Barras cubiertas con resina epóxica, o con lodo benitonítico.	1.2
Todos los otros casos	1.0

¹ Si se aplican varias condiciones, se multiplican los factores correspondientes.

5.1.4.2 Requisitos adicionales de anclaje.

Los siguientes requisitos deben respetarse, además de los anteriores:

- a) En extremos libremente apoyados se prolongará, sin doblar, hasta dentro del apoyo, cuando menos la tercera parte del refuerzo de tensión para momento positivo máximo. En extremos continuos se prolongará la cuarta parte.
- b) Cuando el elemento en flexión es parte de un sistema destinado a resistir fuerzas laterales accidentales, el refuerzo positivo que se prolongue dentro del apoyo debe anclarse de modo que pueda alcanzar su esfuerzo de fluencia en la cara del apoyo; al menos la tercera parte del refuerzo negativo que se tenga en la cara de un apoyo se prolongará más allá del punto de inflexión una longitud no menor que un peralte efectivo, ni que $12d_b$, ni que un dieciseisavo del claro libre.

5.1.5 Columnas.

En las intersecciones con vigas o losas las barras de las columnas serán continuas y en su caso cumplirán con las disposiciones del inciso 7.4.5 o 8.2 inciso b punto dos.

Las barras longitudinales de columnas de planta baja se anclarán en la cimentación de manera que en la sección de la base de la columna puedan alcanzar un esfuerzo igual al de fluencia en tensión multiplicado por 1.25.

En columnas que deban resistir fuerzas laterales accidentales, se supondrá que se cumple el requisito del inciso 5.1.1, si la longitud de desarrollo de toda barra longitudinal no es mayor que dos tercios de la altura libre de la columna.

5.1.6 Anclajes mecánicos.

Cuando no haya espacio suficiente para anclar barras por medio de doblez, se pueden usar anclajes mecánicos. Estos deben ser

capaces de desarrollar la resistencia del refuerzo por anclar, sin que se dañe el concreto. Pueden ser, por ejemplo, placas soldadas a las barras, o dispositivos manufacturados para este fin. Los anclajes mecánicos deben diseñarse y en su caso comprobarse por medio de ensayos.

Bajo cargas estáticas, se puede admitir que la resistencia de una barra anclada es la suma de la contribución del anclaje mecánico más la adherencia en la longitud de barra comprendida entre el anclaje mecánico y la sección crítica. Elementos típicos en los que pueden ser necesarios los anclajes mecánicos son las vigas diafragma y las ménsulas.

5.1.7 Anclaje del refuerzo transversal.

El refuerzo en el alma debe llegar tan cerca de las caras de compresión y tensión como lo permitan los requisitos de recubrimiento y la proximidad de otro refuerzo.

Los estribos deben rematar en una esquina con dobleces de 135° , seguidos de tramos rectos de no menos de $6d_b$ de largo, ni menos de 8 cm. En cada esquina del estribo debe quedar por lo menos una barra longitudinal. Los radios de doblez cumplirán con los requisitos del inciso 5.5.

Las barras longitudinales que se doblen para actuar como refuerzo en el alma deben continuarse como refuerzo longitudinal cerca de la cara opuesta si esta zona está a tensión, o prolongarse una longitud L_d más allá de la media altura de la viga, si dicha zona está a compresión.

5.1.8 Anclaje de malla de alambre soldado.

Se supondrá que un alambre puede desarrollar su esfuerzo de fluencia en una sección si a cada lado de esta se ahogan en el concreto cuando menos dos alambres perpendiculares al primero, distando el más próximo no menos de 5 cm de la sección considerada. Si sólo se ahoga un alambre perpendicular a no menos de 5 cm de la sección considerada, se supondrá que se desarrolla la mitad del esfuerzo de fluencia. La longitud de un

alambre desde la sección crítica hasta su extremo no será menor que 20 cm.

5.2 REVESTIMIENTOS.

Los revestimientos no se tomarán en cuenta como parte de la sección resistente de ningún elemento, a menos que se suministre una liga con él, la cual esté diseñada para transmitir todos los esfuerzos que puedan presentarse y que dichos revestimientos no estén expuestos a desgaste o deterioro.

5.3 TAMAÑO MÁXIMO DE AGREGADOS.

El tamaño nominal máximo de los agregados no debe ser mayor que:

- a) Un quinto de la menor distancia horizontal entre caras de los moldes;
- b) Un tercio del espesor de losas, ni;
- c) Tres cuartos de la separación horizontal libre mínima entre barras, paquetes de barras, o tendones de presfuerzo.

Estos requisitos pueden omitirse cuando las condiciones del concreto fresco y los procedimientos de compactación que se apliquen permitan colocar el concreto sin que queden huecos.

5.4 PAQUETES DE BARRAS.

Las barras longitudinal pueden agruparse formando paquetes con un máximo de dos barras cada uno en columnas y de tres en vigas, con la salvedad expresada en el inciso 7.2.2 inciso d. La sección donde se corte una barra de un paquete en el claro de una viga no distará de la sección de corte de otra barra menos de 40 veces el diámetro de la más gruesa de las dos. Los paquetes se usarán sólo cuando queden alojados en un ángulo de los estribos. Para determinar la separación mínima entre paquetes cada uno se tratará como barra simple de igual área transversal que la del paquete. Para calcular la separación del refuerzo transversal, rige el diámetro de la barra más delgada del paquete. Los paquetes de barras deben amarrarse firmemente con alambre.

5.5 DOBLECES DEL REFUERZO.

El radio interior de un doblez no será menor que $f_y / 60 \sqrt{f_c}$ veces el diámetro de la barra doblada, a menos que dicha barra quede doblada alrededor de otra de diámetro no menor que el de ella, o se confine adecuadamente el concreto, por ejemplo mediante refuerzo perpendicular al plano de la barra. Además, el radio de doblez no será menor que el que marca la respectiva prueba de doblado. (1.5.2).

En todo doblez o cambio de dirección del acero longitudinal debe colocarse refuerzo transversal capaz de equilibrar la resultante de las tensiones o compresiones desarrolladas en las barras, a menos que el concreto en si sea capaz de ello.

5.6 UNIONES DE BARRAS.

Las barras de refuerzo pueden unirse mediante traslapes o estableciendo continuidad por medio de soldadura o dispositivos mecánicos. Las especificaciones y detalles dimensionales de las uniones deben mostrarse en los planos. Toda unión soldada o con dispositivo mecánico debe ser capaz de transferir por lo menos 1.25 veces la fuerza de fluencia de tensión de las barras, sin necesidad de exceder la resistencia máxima de éstas. Para marcos dúctiles se respetarán los requisitos de los incisos 7.2.2 y de 7.3.3.

5.6.1 Uniones de barras sujetas a tensión.

5.6.1.1 Requisitos generales.

En lo posible deben evitarse las uniones en secciones de máximo esfuerzo de tensión. Se procurará, asimismo, que en una cierta sección, cuando más, se unan barras alternadas.

5.6.1.2 *Traslape.*

La longitud de un traslape no será menor que 1.33 veces la longitud de desarrollo, L_d , calculada según el inciso 5.1.2.1, ni que menor que $(0.01f_y - 6)$ veces el diámetro de la barra.

Cuando se une por traslape más de la mitad de las barras en un tramo de 40 diámetros, o cuando las uniones se hacen en secciones de esfuerzo máximo, deben tomarse precauciones especiales, consistentes, por ejemplo, en aumentar la longitud de traslape o en utilizar hélices o estribos muy próximos en el tramo donde se efectúa la unión.

5.6.1.3 *Uniones soldadas o mecánicas.*

Si se usan uniones soldadas o mecánicas deberá comprobarse experimentalmente su eficacia.

En una misma sección transversal no debe unirse con soldadura o dispositivos mecánicos más del 33% del refuerzo. Las secciones de unión distarán entre sí no menos de 20 diámetros. Sin embargo, cuando por motivos del procedimiento de construcción sea necesario unir más refuerzo del señalado, se admitirá hacerlo, con tal que se garantice una supervisión estricta en la ejecución de las uniones. Para marcos dúctiles, se respetarán los requisitos de los incisos 7.1.6 y 7.1.7.

5.6.2 *Uniones de malla de alambre soldado.*

En lo posible deben evitarse uniones por traslape en secciones donde el esfuerzo en los alambres bajo cargas de diseño sea mayor que $0.5f_y$. Cuando haya la necesidad de usar traslapes en las secciones mencionadas, deben hacerse de modo que el traslape medido entre los alambres transversales extremos de las hojas que se unen, no sea menor que la separación entre alambres transversales más 5 cm.

Las uniones por traslapes en secciones donde al esfuerzo en los alambres sea menor o igual que $0.5f_y$, el traslape medido entre los

alambres transversales extremos de las hojas que se unen no será menor que 5 cm.

5.6.3 *Uniones de barras sujetas a compresión.*

Si la unión se hace por traslape, la longitud traslapada no será menor que la longitud de desarrollo para barras a compresión, calculada según el inciso 5.1.3, ni que $(0.01f_y - 10)$ veces el diámetro de la barra (f_y en kg/cm²).

5.7 *REFUERZO POR CAMBIOS VOLUMÉTRICOS.*

En toda dirección en que la dimensión de un elemento estructural sea mayor que 1.50 m. El área de refuerzo que se suministre no será menor que:

$$a_{s1} = \frac{660x_1}{f_y(x_1 + 100)} \quad (5.3)$$

donde:

a_{s1} Área transversal del refuerzo colocado en la dirección que se considera, por unidad de ancho de la pieza (cm²/cm). El ancho mencionado se mide perpendicularmente a dicha dirección y a x_1 ;

x_1 Dimensión mínima del miembro medida perpendicularmente al refuerzo (cm).

Si x_1 no excede de 15 cm, el refuerzo puede colocarse en una sola capa. Si x_1 es mayor 15 cm, el refuerzo se colocará en dos capas próximas a las caras del elemento.

En elementos estructurales expuestos directamente a la intemperie o en contacto con el terreno, el refuerzo no será menor de $1.5a_{s1}$.

Por sencillez, en vez de emplear la fórmula anterior, puede suministrarse un refuerzo mínimo con cuantía a 0.002 en

elementos estructurales protegidos de la intemperie, y 0.003 en los expuestos a ella, o que estén en contacto con el terreno.

La separación del refuerzo por cambios volumétricos no excederá de 50 cm, ni de $3.5x_1$.

Debe aumentarse la cantidad de acero a no menos de 1.5 veces la antes prescrita, o tomarse otras precauciones en casos de contracción pronunciada (por ejemplo en morteros neumáticos) de manera que se evite agrietamiento excesivo. También, cuando sea particularmente importante el buen aspecto de la superficie del concreto.

Puede prescindirse del refuerzo por cambios volumétricos en elementos donde desde el punto de vista de resistencia y aspecto se justifique.

5.8 INCLUSIONES.

Debe evitarse la inclusión de elementos no estructurales en el concreto, en particular tubos de alimentación o desagüe dentro de las columnas. Las dimensiones y ubicación de los elementos no estructurales que lleguen a quedar dentro del concreto, así como los procedimientos de ejecución usados en la inclusión (inciso 14.3.11), será tales que no afecten indebidamente las condiciones de resistencia y deformabilidad, ni que impidan que el concreto penetre, sin segregarse, en todos los intersticios.

5.9 SEPARACIÓN ENTRE BARRAS DE REFUERZO.

La separación libre entre barras paralelas (excepto en columnas y entre capas de barras en vigas) no será menor que el diámetro nominal de la barra ni que 1.5 veces el tamaño máximo del agregado. Esto último con la salvedad indicada en 5.3.

Cuando el refuerzo de vigas esté colocado en dos o más capas, la distancia vertical libre entre capas no será menor que el diámetro de las barras, ni que 20 mm. Las barras de las capas superiores se colocarán de modo que no se menoscabe la eficacia del colado.

En columnas, la distancia libre entre barras longitudinales no será menor que 1.5 veces el diámetro de la barra, 1.5 veces el tamaño máximo del agregado, ni que 40 mm.

6. DISPOSICIONES COMPLEMENTARIAS PARA ELEMENTOS ESTRUCTURALES COMUNES.

Las disposiciones de esta sección se cumplirán además de los requisitos generales de las secciones precedentes.

6.1 VIGAS.

6.1.1 Requisitos generales.

El claro se contará a partir del centro del apoyo, siempre que el ancho de éste no sea mayor que el peralte efectivo de la viga; en caso contrario, el claro se contará a partir de la sección que se haya a medio peralte efectivo del paño interior del apoyo.

En toda sección se dispondrá de refuerzo tanto en el lecho inferior como en el superior. En cada lecho el área de refuerzo no será menor que la obtenida de la ecuación 2.2 y constará de por lo menos dos barras corridas de 1.27 cm de diámetro (número 4). La cuantía de acero longitudinal a tensión, p , no excederá de lo indicado en la cláusula 2.2.2, con excepción de vigas de marcos dúctiles para las cuales se respetará el inciso 7.2.2 inciso a.

En el dimensionamiento de vigas continuas monolíticas con sus apoyos, puede usarse el momento en el paño del apoyo.

Para calcular momentos flexionantes en vigas que soporten losas de tableros rectangulares, se puede tomar la carga tributaria de la losa como si estuviera uniformemente repartida a lo largo de la viga.

La relación entre la altura y el ancho de la sección transversal, h/b , no debe exceder de 6. Para valuar h/b en vigas T o I, se usará el ancho del alma, b' .

6.1.2 Pandeo lateral.

Deben analizarse los efectos de pandeo lateral cuando la separación entre apoyos laterales sea mayor que 35 veces el ancho de la viga o el ancho del patín a compresión. En vigas de marcos dúctiles se aplicará lo dispuesto en 7.2.1 inciso b.

6.1.3 Refuerzo complementario en las paredes de las vigas.

En las paredes de vigas con peraltes superiores a 75 cm debe proporcionarse refuerzo longitudinal por cambios volumétricos de acuerdo con 5.7. Se puede tener en cuenta este refuerzo en los cálculos de resistencia si se determina la contribución del acero por medio de un estudio de compatibilidad de deformaciones según las hipótesis básicas de 2.1.

6.1.4 Vigas diafragma.

6.1.4.1 Disposición del refuerzo por flexión.

a) Vigas de un claro.

El refuerzo que se determine en la sección de momento máximo debe colocarse recto y sin reducción en todo el claro; debe anclarse en las zonas de apoyo de modo que sea capaz de desarrollar, en los paños de los apoyos, no menos del 80% de su refuerzo de fluencia, y debe estar uniformemente distribuido en una altura igual a:

$$\left(0.2 - 0.05 \frac{L}{h}\right)h \leq 0.2L$$

medida desde la cara inferior de la viga, (Figura 6.1).

b) Vigas continuas.

El refuerzo que se calcule con el momento positivo máximo de cada claro debe prolongarse recto en todo el claro en cuestión. Si hay la necesidad de hacer uniones, éstas deben localizarse cerca de los apoyos intermedios. El anclaje de este refuerzo en los apoyos y su distribución en la altura de la viga, cumplirán con los requisitos prescritos en el apartado 6.1.4.1 inciso a.

No menos de la mitad del refuerzo calculado para momento negativo en los apoyos debe prolongarse en toda la longitud de

los claros adyacentes. El resto del refuerzo negativo máximo, en cada claro, puede interrumpirse a una distancia del paño del apoyo no menor que $0.4h$, ni que $0.4L$.

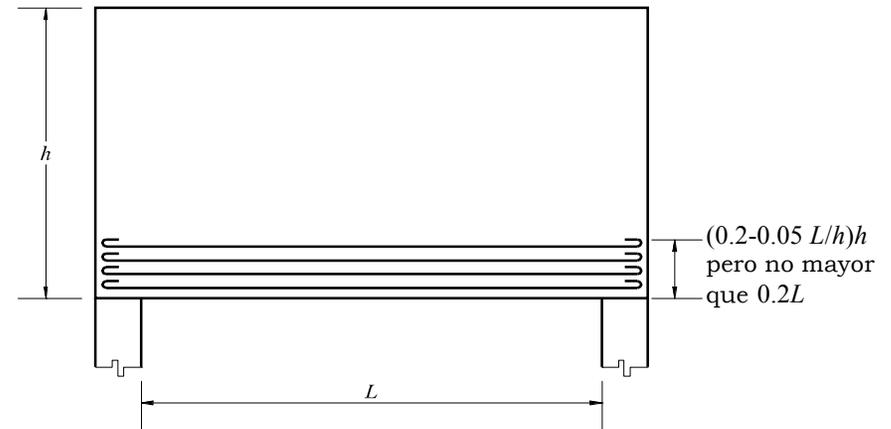


Figura 6.1. Disposición del refuerzo de flexión en una viga diafragma de un claro.

El refuerzo para momento negativo sobre los apoyos debe repartirse en dos franjas paralelas al eje de la viga de acuerdo con lo siguiente:

Una fracción del área total, igual a

$$0.5 \left(\frac{L}{h} - 1 \right) A_s$$

Debe repartirse uniformemente en una franja de altura igual a $0.2h$ y comprendida entre las cotas $0.8h$ y h , medidas desde el borde inferior de la viga (Figura 6.2). El resto se repartirá uniformemente en una franja adyacente a la anterior, de altura igual a $0.6h$. Si L/h es menor que 1.0 se sustituirá L en lugar de h para determinar las alturas de las franjas señaladas.

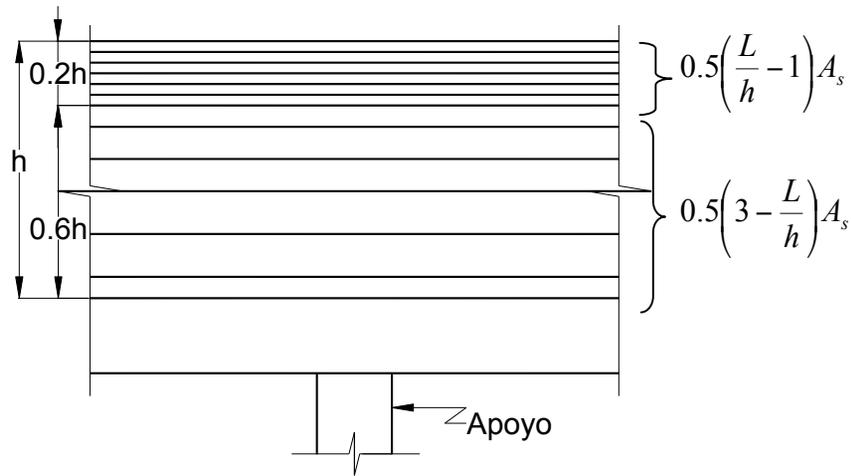


Figura 6.2. Franjas en que se distribuye el refuerzo negativo A_s , en una viga diafragma continua con $L/h \geq 1$

6.1.4.2 Revisión de las zonas a compresión.

Si una zona a compresión de una viga diafragma no tiene restricción lateral, desde tomarse en cuenta la posibilidad de que ocurra pandeo lateral.

6.1.4.3 Disposición del refuerzo por fuerza cortante.

El refuerzo que se calcule con las expresiones 2.25 y 2.26 en la sección crítica, se usará en todo el claro. Las barras horizontales se colocarán, con la misma separación en dos capas verticales próximas a las caras de la viga. Estas barras se anclarán de modo que en las secciones de los paños de los apoyos extremos sean capaces de desarrollar no menos del 80% de su esfuerzo de fluencia.

6.1.4.4 Dimensionamiento de los apoyos

Para valuar las reacciones en los apoyos se puede analizar la viga como si no fuera peraltada, aumentando en 10% el valor de las reacciones en los apoyos extremos.

Cuando las reacciones comprimen directamente la cara inferior de la viga, el esfuerzo de contacto con el apoyo no debe exceder

del valor especificado en 2.4, haya atiesadores en la viga o no los haya.

Si la viga no está atiesada sobre los apoyos y las reacciones comprimen directamente su cara inferior, deben colocarse, en zonas próximas a los apoyos, barras complementarias verticales y horizontales en cada una de las mallas de refuerzo para fuerza cortante, del mismo diámetro que las de este refuerzo y de modo que la separación de las barras en esas zonas sea la mitad que en el resto de la viga (Figura 6.3).

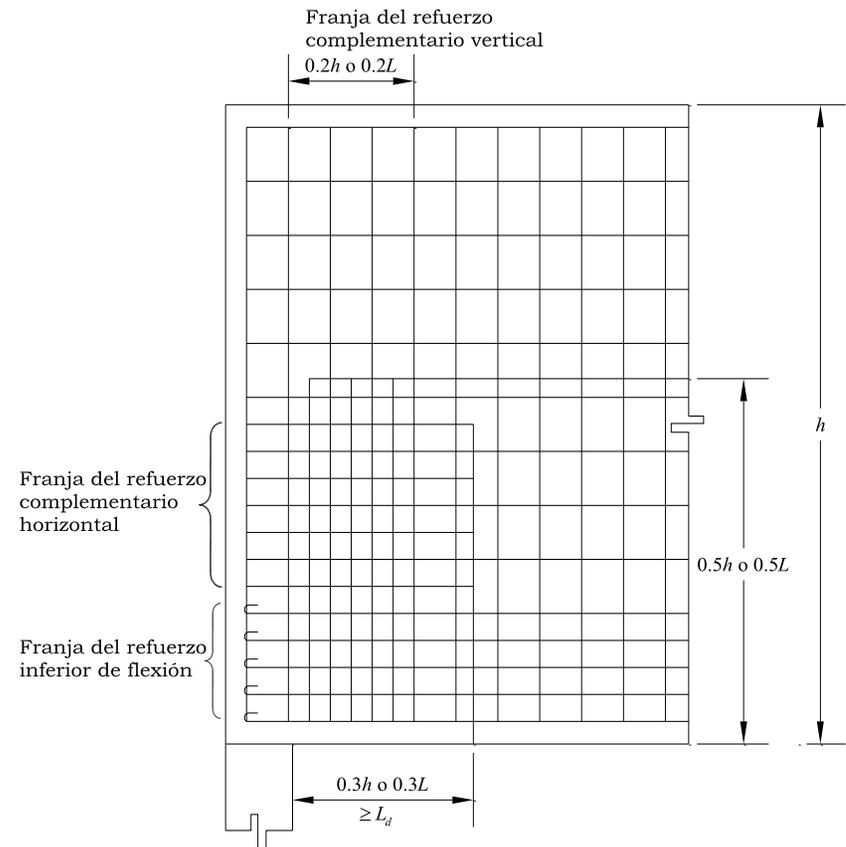


Figura 6.3. Refuerzo complementario en una zona de apoyo directo de una viga diafragma no atiesada.

- a) Las barras complementarias horizontales se situarán en una franja contigua a la que contiene el refuerzo inferior de flexión y de ancho igual al de esta última. Dichas barras complementarias deben anclarse de modo que puedan alcanzar su esfuerzo de fluencia en la sección del paño del apoyo; además, su longitud dentro de la viga, medida desde dicha sección, no debe ser menor que $0.3h$.
- b) Las barras complementarias verticales se colocarán en una franja vertical limitada por la sección del paño del apoyo y de ancho igual a $0.2h$. Estas barras debe abarcar desde el lecho inferior de la viga hasta una altura igual a $0.5h$.

Si h es mayor que L , se sustituirá L en lugar de h en el apartado 6.1.4.4 incisos a y b.

Cuando la viga esté atiesada sobre los apoyos en todo su peralte, o cuando la reacción no comprima directamente la cara inferior de la viga sino que se transmita a lo largo de todo el peralte, se aplicarán las disposiciones siguientes:

Cerca de cada apoyo se colocarán dos mallas de barras horizontales y verticales en una zona limitada por un plano horizontal distante del borde inferior de la viga no menos de $0.5h$ y por el plano vertical distante de la sección del paño del apoyo no menos de $0.4h$ (Figura 6.4). El área total de las barras horizontales se determinará con el criterio de cortante por fricción del inciso 2.5.10, suponiendo como plano de falla el que pasa por el paño de apoyo. El área total de las barras verticales será la misma que la de las barras horizontales. En estos refuerzos pueden incluirse las barras del refuerzo en el alma de la viga situadas en la zona antes definida, con tal que las horizontales sean capaces de alcanzar su esfuerzo de fluencia en la sección del paño del apoyo.

Si h es mayor que L , se sustituirá L en lugar de h en el párrafo anterior.

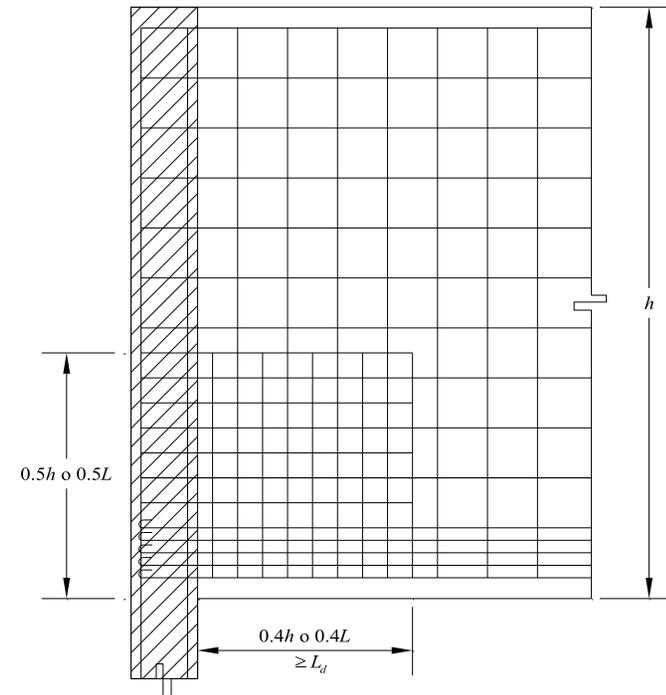


FIGURA 6.4 Refuerzo en una zona de apoyo indirecto.

6.1.4.5 Vigas diafragma que unen muros sujetos a fuerzas horizontales en su plano (vigas de acoplamiento).

El refuerzo de vigas diafragma con relaciones L/h no mayores de 2, que unen muros sujetos a fuerzas horizontales inducidas por el sismo, constará de dos grupos de barras diagonales dispuestas simétricamente respecto al centro del claro según se indica en la Figura 6.5. Se supondrá que cada grupo forma un elemento que trabajará a tensión o compresión axiales y que las fuerzas de interacción entre los dos muros, en cada viga, se transmiten sólo por las tensiones y compresiones en dichos elementos.

Para determinar las áreas del acero longitudinal necesarias para cada diagonal A_{sd} , se despreciará el concreto y se usará la siguiente ecuación:

$$V_u = 2F_R A_{sd} f_y \text{sen} \theta \leq 2.5F_R \sqrt{f_c} *bd \quad (6.1)$$

donde

A_{sd} área total del refuerzo longitudinal de cada diagonal.

θ ángulo que forma el elemento diagonal con la horizontal.

El ancho de estas vigas será el mismo que el espesor de los muros que unen.

Cada elemento diagonal constará de no menos de cuatro barras rectas sin uniones. Los lados de los elementos diagonales, medidos perpendicularmente a su eje y al paño del refuerzo transversal, deberán ser al menos iguales a $b/2$ para el lado perpendicular al plano de la viga (y del muro) y a $b/5$ para el lado plano de la viga. Cada extremo del elemento diagonal estará anclado en el muro respectivo una longitud no menor que 1.5 veces L_d , obtenida ésta según 5.1.2.

Si los muros que unen tienen elementos extremos de refuerzo diseñados según la cláusula 6.2.4 incisos a o b, la longitud de anclaje del refuerzo diagonal se podrá reducir 1.2 veces L_d .

Las barras de los elementos diagonales se colocarán tan próximas a las caras de viga como lo permitan los requisitos de recubrimiento, y se restringirán contra el pandeo con estribos o hélices que, en el tercio medio del claro de la viga, cumplirán con los requisitos de 6.2.3.

En los tercios extremos, el espaciamiento se reducirá a la mitad del que resulte en el central. Los estribos o el zuncho que se use en los tercios extremos se continuarán dentro de cada muro en una longitud no menor que $L/8$, a menos que el muro cuente con elementos de refuerzo extremos que se tratan en le apartado 6.5.2.4.

En el resto de la viga se usará refuerzo vertical y horizontal que en cada dirección cumpla con los requisitos para refuerzo por

cambios volumétricos de 5.7. Este refuerzo se colocará en dos capas próximas a las caras de la viga, por afuera del refuerzo diagonal.

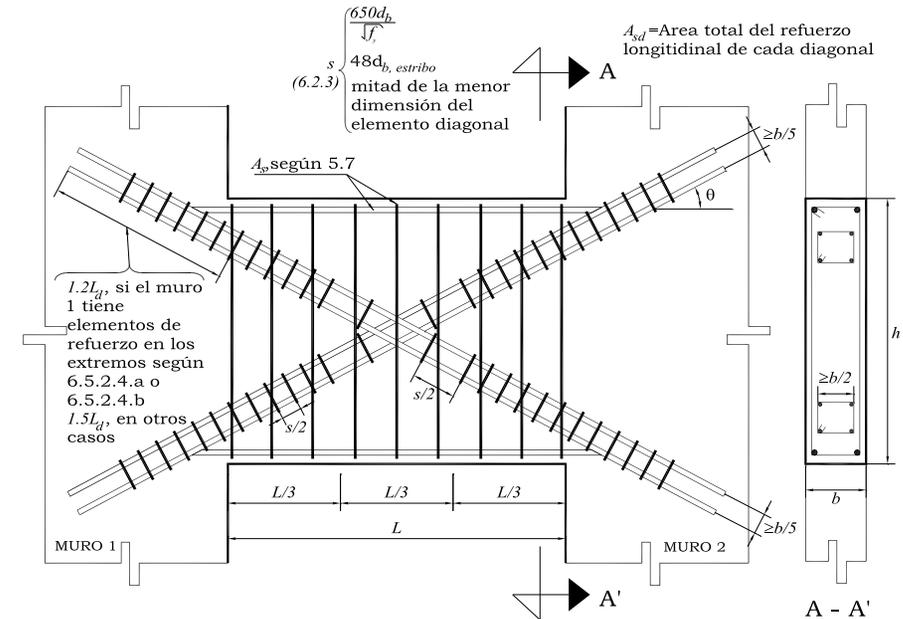


FIGURA 6.5. Refuerzo de una viga diafragma que une muros sujetos a fuerzas horizontales en su plano.

6.1.5 Vigas de sección compuesta.

6.1.5.1 Conceptos generales.

Una viga de sección compuesta es la formada por la combinación de un elemento prefabricado y concreto colado en el lugar. Las partes integrantes deben estar interconectadas de manera que actúen como una unidad. El elemento prefabricado puede ser de concreto reforzado o presforzado, o de acero.

Las disposiciones que siguen se refieren únicamente a secciones con elementos prefabricados de concreto. Para secciones compuestas con elementos de acero, véase las disposiciones para Diseño de Estructuras de Acero.

Si la resistencia especificada, el peso volumétrico u otras propiedades del concreto de los elementos componentes son distintos, deben tomarse en cuenta estas diferencias al diseñar, o usarse las propiedades más desfavorables.

Deberán tenerse en cuenta los efectos del apuntalamiento a falta del mismo sobre las deflexiones y el agrietamiento.

6.1.5.2 Efectos de la fuerza cortante horizontal.

a) El esfuerzo cortante horizontal, v_h , en la superficie de contacto entre los elementos que forman la viga compuesta puede calcularse con la expresión:

$$v_h = \frac{V_u}{F_R b_v d} \quad (6.2)$$

donde:

V_u fuerza cortante de diseño;

b_v Ancho del área de contacto; y

d peralte efectivo de la sección compuesta.

b) Debe asegurarse que en la superficie de contacto entre los elementos componentes se transmitan los esfuerzos cortantes que ahí actúan.

c) Para transmitir en la superficie de contacto entre los esfuerzos cortantes de diseño, se admitirán los esfuerzos resistentes siguientes:

1) En elementos donde no se usen anclajes metálicos y la superficie de contacto esté rugosa y limpia: 3 kg/cm². Se admitirá que una superficie está rugosa si tiene rugosidades de amplitud total normal a ella del orden de 0.5 cm o más.

2) Donde se cumplan los requisitos mínimos para los conectores que indica en este inciso apartado d y la superficie de contacto esté limpia pero no rugosa: 6 kg/cm².

3) Donde se cumplan los requisitos mínimos para conectores del inciso 6.1.5.2 apartado d y la superficie de contacto esté limpia y rugosa: 25 kg/cm².

Cuando el esfuerzo cortante de diseño exceda de 25 kg/cm², el diseño por cortante horizontal se hará de acuerdo con los criterios de cortante por fricción de la cláusula 2.5.10.

d) Para que sean válidos los esfuerzos prescritos en los incisos 6.1.5.2. apartado c, punto 2 y 3, deben usarse conectores formados por barras o estribos normales al plano de contacto. El área mínima de este refuerzo será 3 f_y veces el área de contacto (f_y en kg/cm²). Su espaciamiento no excederá de seis veces el espesor del elemento colado en el lugar ni de 60 cm. Además, los conectores deben anclarse en ambos componentes del elemento compuesto de modo que en el plano de contacto puedan desarrollar no menos del 80% de su esfuerzo de fluencia.

6.1.5.3 Efectos de la fuerza cortante vertical.

Los efectos de la fuerza cortante vertical en miembros compuestos se tomarán como si se tratara de una viga monolítica de la misma forma. (sección 2.5)

6.2 COLUMNAS.

6.2.1 Geometría.

La relación entre la dimensión transversal mayor de una columna y la menor no excederá de 4. La dimensión transversal menor será por lo menos igual a 20 cm.

En el caso de elementos a flexocompresión de marcos dúctiles, se respetará las disposiciones de la cláusula 7.3.1.

6.2.2 Refuerzos mínimo y máximo.

La cuantía del refuerzo longitudinal de la sección no será menor que $20/f_y$ (f_y en kg/cm^2), ni mayor que 0.06 . El número mínimo de barras será seis en columnas circulares y cuatro en rectangulares.

6.2.3 Requisitos para el refuerzo transversal.

6.2.3.1 Criterio general.

El refuerzo transversal de toda columna no será menor que el necesario por resistencia a fuerza cortante y torsión, en su caso, y debe cumplir con los requisitos mínimos de los párrafos siguientes. Además, en los tramos donde se prevean articulaciones plásticas no será inferior al prescrito en la sección 6.8.

6.2.3.2 Separación.

Todas las barras o paquetes de barras longitudinales deben restringirse contra el pandeo con estribos o zunchos con separación no mayor que:

- $850/\sqrt{f_y}$ veces el diámetro de la barra o de la barra más delgada del paquete (f_y en kg/cm^2 , es el esfuerzo de fluencia de las barras longitudinales);
- 48 diámetros de la barra del estribo, ni que;
- la mitad de la menor dimensión de la columna.

La separación máxima de estribos se reducirá a la mitad de la antes indicada en el tramo central en una longitud no menor que:

- la dimensión transversal máxima de la columna;
- un sexto de su altura libre; ni que;
- 60 cm

Arriba y abajo de cada unión de columna con traveses o losas, medida a partir del respectivo plano de intersección. En los nudos se aplicará lo dispuesto en la cláusula 6.2.6.

6.2.3.3 Detallado.

a) Estribos y Zunchos

Los estribos se dispondrán de manera que cada barra longitudinal de esquina y una de cada dos consecutivas de la periferia tengan un soporte lateral suministrado por el doblez de un estribo con un ángulo interno no mayor de 135° . Además, ninguna barra que no tenga soporte lateral debe distar más de 15 cm (libres) de una barra soportada lateralmente. Cuando 6 o más varillas estén repartidas uniformemente sobre una circunferencia, se puede usar anillos circulares rematados como se especifica en la cláusula 5.1.7; también pueden usarse zunchos cuyos traslapes y anclajes cumplan con los requisitos de 6.2.4.

La fuerza de fluencia que pueda desarrollar la barra de un estribo o anillo, no será menor que seis centésimas de la fuerza de fluencia de la mayor barra o el mayor paquete longitudinal que restringe. En ningún caso se usarán estribos o anillos de diámetro menores de 0.79 cm (número 2.5). Los estribos rectangulares se rematarán de acuerdo con lo prescrito en el inciso 5.1.7.

b) Grapas

Para dar restricción lateral a barras que no sean de esquina, pueden usarse grapas formadas por barras rectas cuyos extremos terminen en un doblez a 135° alrededor de la barra o paquete restringido, seguido de un tramo recto con longitud no menor que 6 diámetros de la barra de la grapa. Las grapas se colocarán perpendiculares a las barras o paquetes que restringen y a la cara más próxima del miembro en cuestión. La separación máxima de las grapas se determinará con el criterio prescrito antes para estribos.

6.2.4 Columnas zunchadas.

El refuerzo transversal de una columna zunchada debe ser una hélice continua de paso constante o estribos circulares cuya separación sea igual al paso de la hélice.

La cuantía volumétrica del refuerzo transversal, p_s , no será menor que:

$$0.45 \left(\frac{A_g}{A_c} - 1 \right) \frac{f'_c}{f_y}, \text{ ni que } 0.12 \frac{f'_c}{f_y} \quad (6.3)$$

donde:

A_c Área transversal de núcleo, hasta la circunferencia exterior de la hélice o estribo;

A_g Área transversal de la columna; y

f_y Esfuerzo de fluencia del acero de la hélice o estribo.

El esfuerzo especificado de fluencia del acero de la hélice o estribo no debe ser mayor que 4200 kg/cm².

La distancia libre entre dos vueltas consecutivas o entre dos estribos no será menor que una vez y media el tamaño máximo del agregado, ni mayor de 7 cm.

Los traslapes tendrán una vuelta y media. Las hélices se anclarán en los extremos de la columna mediante dos vueltas y media. Los estribos se anclarán como se indica en 6.2.3.3.

6.2.5 Resistencia mínima a flexión de columnas.

Con excepción de los nudos de azotea, las resistencias a flexión de las columnas en un nudo deberán ser al menos iguales a las resistencias a flexión de las vigas.

En marcos dúctiles se deberá satisfacer la cláusula 7.3.2.

6.2.5.1 Resistencia a fuerza cortante en uniones viga-columna.

Se supondrá que la demanda de fuerza cortante en el nudo se debe a las barras longitudinales de las vigas que llegan a la unión.

El refuerzo longitudinal de las vigas que llegan a la unión debe pasar dentro del núcleo de la columna.

En los planos estructurales deben incluirse dibujos acotados y a escala del refuerzo en las uniones viga-columna.

Se admitirá revisar la resistencia del nudo a fuerza cortante en cada dirección principal de la sección en forma independiente. La fuerza cortante se calculará en un plano horizontal a media altura del nudo. Para calcular la resistencia de diseño a fuerza cortante del nudo se deberá clasificarlo según el número de caras verticales confinadas por los miembros horizontales y si la columna es continua o discontinua. Se considerará que la cara vertical está confinada si la viga cubre al menos 0.75 veces el ancho respectivo de la columna, y si el peralte del elemento confinante es al menos 0.75 veces la altura de la viga más peraltada que llega al nudo.

En nudos con tramos de viga o de columna sin cargar, se admite considerar a la cara del nudo como confinada si los tramos satisfacen las especificaciones geométricas del párrafo anterior y se extienden al menos un peralte efectivo a partir de la cara de la unión. La resistencia de diseño a fuerza cortante de nudos con columnas continuas se tomará igual a (ecuaciones 6.4 a 6.6):

a) Nudos confinados en sus cuatro caras verticales:

$$6.5 F_R \sqrt{f'_c} * b_e h; \text{ si se usan cm y kg/cm}^2 \quad (6.4)$$

b) Nudos confinados en tres caras verticales o en caras verticales opuestas:

$$5.5 F_R \sqrt{f'_c} * b_e h \quad (6.5)$$

c) Otros casos:

$$4.5 F_R \sqrt{f'_c} * b_e h \quad (6.6)$$

En nudos con columnas discontinuas, la resistencia de diseño a fuerza cortante será 0.8 veces la obtenida de las ecuaciones 6.4 a 6.6.

El ancho b_e se calculará promediando el ancho medio de las vigas consideradas y la dimensión transversal de la columna normal a la fuerza. Este ancho b_e no será mayor que el ancho de las vigas más el peralte de la columna, h , o que la dimensión transversal de la columna normal a la fuerza, h .

Cuando el peralte de la columna en dirección de la fuerza cambie en el nudo y las barras longitudinales se doblan según la cláusula 6.2.6, se usará el menor valor de las ecuaciones 6.4 a 6.6

En marcos dúctiles se deberá cumplir con la sección 7.4.

6.2.6 Detalles del refuerzo en intersecciones con vigas o losas.

El refuerzo transversal de una columna en su intersección con una viga o losa debe ser el necesario para resistir las fuerzas internas que ahí se produzcan, pero su espaciamiento no será mayor y su diámetro no será menor, que los usados en la columna en las secciones próximas a dicha intersección.

Al menos se colocarán dos juegos de refuerzo transversal entre los lechos superior e inferior del refuerzo longitudinal de vigas o losa. En marcos dúctiles, se aplicará lo dispuesto en el inciso 7.4.

Si la intersección es excéntrica, en el dimensionamiento y detallado de la conexión deben tomarse en cuenta las fuerzas cortantes, los momentos flexionantes y torsionantes, causados por la excentricidad.

Cuando un cambio de sección de una columna obliga a doblar sus barras longitudinales en una junta, la pendiente de la porción inclinada de cada barra respecto al eje de la columna no excederá de 1 a 6. Las porciones de las barras por arriba y por debajo de la junta serán paralelas al eje de la columna.

Además deberá proporcionarse refuerzo transversal adicional al necesario por otros conceptos, en cantidad suficiente para resistir 1.5 veces el componente horizontal de la fuerza axial que pueda desarrollarse en cada barra, considerando en ella el esfuerzo de fluencia.

6.3 LOSAS.

6.3.1 Disposiciones generales.

6.3.1.1 Método de análisis.

Además de los métodos semiempíricos de análisis propuestos a continuación para distintos casos particulares, puede utilizarse cualquier otro procedimiento reconocido

Es admisible aplicar la teoría de líneas de fluencia, o cualquier otra teoría basada en el análisis al límite, siempre que el comportamiento bajo condiciones de servicio resulte adecuado en cuanto a deflexión, agrietamiento y vibraciones.

Sí, aparte de soportar cargas normales a su plano, la losa tiene que transmitir a marcos, muros u otros elementos rigidizantes, fuerzas apreciables contenidas en su plano, estas fuerzas deben tomarse en cuenta en el diseño de la losa.

6.3.2 Losas que trabajan en una dirección.

En el diseño de las losas que trabajan en una dirección son aplicables las disposiciones para vigas del inciso 6.1.1, que sean pertinentes.

Además del refuerzo principal de flexión, debe proporcionarse refuerzo por cambios volumétricos normal al anterior, de acuerdo con los requisitos de la sección 5.7.

6.3.3 Losas apoyadas en su perímetro.

6.3.3.1 Momentos flexionantes debidos a cargas uniformemente distribuidas.

Los momentos flexionantes en los perimetralmente apoyadas se calcularán con los coeficientes de la Tabla 6.1. si se satisfacen las siguientes limitaciones:

- a) Los tableros son aproximadamente rectangulares;
- b) La distribución de las cargas es aproximadamente uniforme en cada tablero;
- c) Los momentos flexionantes negativos en el apoyo común de dos tableros adyacentes difieren entre sí en una cantidad no mayor que 50% del menor de ellos; y
- d) La relación entre carga viva y muerta no es mayor de 2.5 para losas monolíticas con sus apoyos, ni mayor de 1.5 en otros casos.

Para valores intermedios de la relación, m , entre el claro corto, a_1 , y el claro largo, a_2 , se interpolará linealmente.

6.3.3.2 Secciones críticas y franjas de refuerzo.

Para momento negativo, las secciones críticas se tomarán en los bordes del tablero, y para positivo, en las líneas medias.

Para colocación del refuerzo la losa se considerará dividida, en cada dirección, en dos franjas extremas y una central. Para relaciones de claro corto a largo mayores de 0.5, las franjas centrales tendrán un ancho igual a la mitad del claro perpendicular a ellas, y cada franja extrema, igual a la cuarta parte del mismo. Para relaciones a_1/a_2 menores de 0.5, la franja central perpendicular al lado largo tendrá un ancho igual a $(a_2 - a_1)$, y cada franja extrema, igual a $a_1/2$.

Para doblar varillas y aplicar los requisitos de anclaje del acero se supondrán líneas de inflexión a un sexto del claro corto desde los bordes del tablero para momento positivo, y a un quinto de claro corto desde los bordes del tablero para momento negativo

6.3.3.3 Distribución de momentos flexionantes entre tableros adyacentes.

Cuando los momentos obtenidos en el borde común de dos tableros adyacentes sean distintos, se distribuirán dos tercios del momento desequilibrado entre los dos tableros si éstos son monolíticos con sus apoyos, o la totalidad de dicho momento si no lo son. Para la distribución se supondrá la rigidez del tablero es proporcional a d^3/a_1 .

6.3.3.4 Disposiciones sobre el refuerzo.

Se aplicarán las disposiciones sobre separación máxima y porcentaje mínimo de acero de las secciones 4.9 y 5.7 respectivamente. En la proximidad de cargas concentradas superiores a una tonelada, la separación del refuerzo no debe exceder de $2.5d$, donde d es el peralte efectivo de la losa.

6.3.3.5 Peralte mínimo.

Cuando sea aplicable la Tabla 6.1, podrá omitirse el cálculo de deflexiones si el peralte efectivo no es menor que el perímetro del tablero entre 250 para concreto clase 1 y 170 para concreto clase 2. Para éste cálculo, la longitud de los lados discontinuos se incrementarán en 50% si los apoyos de la losa no son monolíticos con ella, y 25% cuando lo sean. En las losas alargadas no es necesario tomar un peralte mayor que el que corresponde a un tablero con $a_2 = 2a_1$.

La limitación que dispone el párrafo anterior es aplicable a las losas en que:

$$f_s \leq 2520 \text{ kg/cm}^2 \text{ y } w \leq 380 \text{ kg/m}^2$$

para otras combinaciones de f_s y w , el peralte efectivo mínimo se obtendrá multiplicando por:

$$0.032 \sqrt[4]{f_s w} \tag{6.7}$$

Tabla 6.1 Coeficientes de momentos flexionantes para tableros rectangulares, franjas centrales¹

Relación de lados corto a largo		Claro	Relación de lados corto a largo, $m = a_1/a_2$													
Tablero	Momento		0		0.5		0.6		0.7		0.8		0.9		1.0	
			I ²	II ³	I	II	I	II	I	II	I	II	I	II	I	II
Interior Todos los bordes continuos	Negativo en bordes interiores	corto	998	1018	553	565	489	498	432	438	381	387	333	338	288	292
		largo	516	544	409	431	391	412	371	388	347	361	320	330	288	292
	Positivo	corto	630	668	312	322	268	276	228	236	192	199	158	164	126	130
		largo	175	181	139	144	134	139	130	135	128	133	127	131	126	130
De borde Un lado corto discontinuo	Negativo en bordes interiores	corto	998	1018	568	594	506	533	451	478	403	431	357	388	315	346
		largo	516	544	409	431	391	412	372	392	350	369	326	341	297	311
	Negativo en bordes discontinuos	largo	326	0	258	0	248	0	236	0	222	0	206	0	190	0
		corto	630	668	329	356	292	306	240	261	202	219	167	181	133	144
Positivo	largo	179	187	142	149	137	143	133	140	131	137	129	136	129	135	
	corto	1060	1143	583	624	514	458	453	481	397	420	346	364	297	311	
De borde Un lado largo discontinuo	Negativo en bordes interiores	largo	587	687	465	545	442	513	411	470	379	426	347	384	315	346
		corto	651	0	362	0	321	0	283	0	250	0	219	0	190	0
	Negativo en bordes discontinuos	corto	751	912	334	366	285	312	241	263	202	218	164	175	129	135
		largo	185	200	147	158	142	153	138	149	135	146	134	145	133	144
De esquina Dos lados adyacentes discontinuos	Negativo en bordes interiores	corto	1060	1143	598	653	530	582	471	520	419	464	371	412	324	364
		largo	600	713	475	564	455	541	429	506	394	457	360	410	324	364
	Negativo en bordes discontinuos	corto	651	0	362	0	321	0	277	0	250	0	219	0	190	0
		largo	326	0	258	0	248	0	236	0	222	0	206	0	190	0
	Positivo	corto	751	912	358	416	306	354	259	298	216	247	176	199	137	153
		largo	191	212	152	168	146	163	142	158	140	156	138	154	137	153
Extremo Tres bordes discontinuos un lado largo continuo	Negativo en bordes discontinuos	corto	1060	1143	970	1070	890	1010	810	940	730	870	650	790	570	710
		largo	651	0	370	0	340	0	310	0	280	0	250	0	220	0
	Positivo	largo	220	0	220	0	220	0	220	0	220	0	220	0	220	0
		corto	751	912	730	800	670	760	610	710	550	650	490	600	430	540
Extremo Tres bordes discontinuos un lado corto continuo	Negativo en bordes discontinuos	largo	185	200	430	520	430	520	430	520	430	520	430	520	430	520
		corto	570	710	570	710	570	710	570	710	570	710	570	710	570	710
	Positivo	corto	570	0	480	0	420	0	370	0	310	0	270	0	220	0
		largo	330	0	220	0	220	0	220	0	220	0	220	0	220	0
	Positivo	corto	1100	1670	960	1060	840	950	730	850	620	740	540	660	430	520
		largo	200	250	430	540	430	540	430	540	430	540	430	540	430	540
Aislado Cuatro lados discontinuos	Negativo en bordes discontinuos	corto	570	0	550	0	530	0	470	0	430	0	380	0	330	0
		largo	330	0	330	0	330	0	330	0	330	0	330	0	330	0
	Positivo	corto	1100	1670	830	1380	800	1330	720	1190	640	1070	570	950	500	830
		largo	200	250	500	830	500	830	500	830	500	830	500	830	500	830

- 1 Para las franjas extremas multiplíquense los coeficientes por 0.60.
- 2 Caso I. Losa colada monolíticamente con sus apoyos.
- 3 Caso II. Losa no colada monolíticamente con sus apoyos.

Los coeficientes multiplicados por $10^{-4}wa_1^2$, dan momentos flexionantes por unidad de ancho; si w está en kN/m^2 (en kg/m^2) y a_1 en m, el momento da en kN-m/m (en kg-m/m)

Para el caso I, a_1 y a_2 pueden tomarse como los claros libres entre paños de vigas; para el caso II se tomarán como los claros entre ejes, pero sin exceder del claro libre más dos veces el espesor de la losa.

el valor obtenido según el párrafo anterior. En esta expresión f_s es el esfuerzo en el acero en condiciones de servicio, en kg/cm^2 (puede suponerse igual a $0.6f_y$) y w es la carga uniformemente distribuida en condiciones de servicio, en kg/m^2 .

6.3.3.6 Revisión de la resistencia a fuerza cortante.

Se supondrá que la sección crítica se encuentra a un peralte efectivo del paño del apoyo. La fuerza cortante que actúa en un ancho unitario se calculará con la expresión:

$$V = \left(\frac{a_1}{2} - d \right) \left(0.95 - 0.5 \frac{a_1}{a_2} \right) w \quad (6.8)$$

a menos que se haga un análisis más preciso. Cuando haya bordes continuos y bordes discontinuos, V se incrementará en 15%. La resistencia de la losa a fuerza cortante se supondrá igual a:

$$0.5F_R bd \sqrt{f_c^*}$$

6.3.4 Cargas lineales.

Los efectos de cargas lineales debidas a muros que apoyan sobre una losa pueden tomarse en cuenta con cargas uniformemente repartidas equivalentes.

En particular, al dimensionar una losa perimetralmente apoyada, la carga uniforme equivalente en un tablero que soporta un muro paralelo a uno de sus lados, se obtiene dividiendo el peso del

muro entre el área del tablero y multiplicando el resultado por el factor correspondiente de la Tabla 6.2. La carga equivalente así obtenida se sumará a la propiamente uniforme que actúa en este tablero.

Estos factores pueden usarse en relaciones de carga lineal a carga total no mayores de 0.5. Se interpolará linealmente entre los valores tabulados.

TABLA 6.2 Factor para considerar las cargas lineales como cargas uniformes equivalentes.

Relación de lados $m = a_1/a_2$	0.5	0.8	1.0
Muro paralelo a lado corto	1.3	1.5	1.6
Muro paralelo a lado largo	1.8	1.7	1.6

Estos factores pueden usarse en relaciones de carga lineal a la carga total no mayores de 0.5. Se interpolará linealmente entre los valores tabulados.

6.3.5 Cargas concentradas.

Cuando un tablero de una losa perimetralmente apoyada deba soportar una carga concentrada, P , aplicada en la zona definida por la intersección de las franjas centrales, la suma de los momentos resistentes, por unidad de ancho, positivo y negativo, se incrementará en cada dirección paralela a los bordes, en la cantidad:

$$\frac{P}{2\pi} \left(1 - \frac{2r}{3R_b} \right) \quad (6.9)$$

en todo punto del tablero, siendo r el radio del círculo de igual área a la de aplicación de la carga y R_b la distancia del centro de la carga al borde más próximo a ella.

El criterio anterior también se aplicará a losas que trabajan en una dirección, con relación ancho a claro no menor que $\pi/2$, cuando la distancia de la carga a un borde libre, R_b , no es menor que la mitad del claro. No es necesario incrementar los momentos resistentes en un ancho de losa mayor que $1.5L$ centrado con respecto a la carga donde L es el claro de la losa.

6.4 ZAPATAS.

6.4.1 Diseño por flexión.

Para dimensionar por flexión se tomarán las siguientes secciones críticas:

- a) En zapatas que soporten elementos de concreto, el plano vertical tangente a la cara del elemento.
- b) En zapatas que soportan muros de piedra o tabique, la sección media entre el paño y el eje del muro.
- c) En zapatas que soportan columnas de acero a través de placas de base, la sección crítica será en el perímetro de la columna, a menos que la rigidez y resistencia de la placa permitan considerar una sección más alejada.

Las zapatas con refuerzo en una dirección y las zapatas cuadradas reforzadas en dos direcciones llevarán su refuerzo espaciado uniformemente.

En zapatas aisladas rectangulares con flexión en dos direcciones, el refuerzo paralelo al lado mayor se distribuirá uniformemente; el paralelo al lado menor se distribuirá en tres franjas en la forma siguiente: en la franja central, de ancho a_1 , una cantidad de refuerzo igual a la totalidad que debe colocarse en esa dirección, multiplicada por $2a_1/(a_1+a_2)$, donde a_1 y a_2 son, respectivamente, los lados corto y largo de la zapata. El resto del refuerzo se distribuirá uniformemente en las dos franjas extremas.

6.4.2 Diseño por cortante.

Las secciones críticas para diseño por tensión diagonal se definen en 2.5.9.1.

Si la zapata se apoya sobre pilotes, al calcular la fuerza cortante en una sección se supondrá que en ella produce cortante la reacción de los pilotes cuyos centros queden a $0.5D_p$ o más hacia fuera de dicha sección (D_p es el diámetro de un pilote en la base de zapata). Se supondrá que no produce cortante las reacciones de los pilotes cuyos centros queden a $0.5D_p$ o más hacia dentro de la sección considerada. Para posiciones intermedias del centro de un pilote se interpolará linealmente.

Cuando la carga que la columna trasmite a la zapata es excéntrica, debe seguirse el criterio de dimensionamiento que se presenta en 2.5.9.

6.4.3 Anclaje.

Se supondrá que las secciones críticas por anclaje son las mismas que por flexión. También deben revisarse todas las secciones donde ocurren cambios de sección o donde se interrumpa parte del refuerzo.

6.4.4 Diseño por aplastamiento.

Los esfuerzos de aplastamiento en el área de contacto no excederá a los valores consignados en 2.4.

6.4.5 Espesor mínimo de zapatas de concreto reforzado.

El espesor mínimo del borde de una zapata reforzada será de 15 cm. Si la zapata apoya sobre pilotes, dicho espesor mínimo será de 30 cm.

6.5 MUROS.

En edificios con muros de concreto perimetrales en la cimentación de mucha mayor rigidez que los superiores, y con losas de sótano que se comportan como diafragmas rígidos en su plano, la altura total del muro, H_m , y la altura crítica, H_{cr} , definida en el inciso 6.5.2.2, se medirán desde el piso de la planta baja.

6.5.1 Muros sujetos a cargas verticales axiales o excéntricas.

Estos muros deben dimensionarse por flexocompresión como si fueran columnas, teniendo en cuenta las siguientes disposiciones complementarias de los apartados 6.5.1.1 y 6.5.1.2:

6.5.1.1 Ancho efectivo ante cargas concentradas.

Si las cargas son concentradas, se tomará como ancho efectivo una longitud igual a la de contacto más cuatro veces el espesor del muro, pero no mayor que la distancia centro a centro entre cargas.

6.5.1.2 Refuerzo mínimo.

Si la resultante de la carga vertical de diseño queda dentro del tercio medio del espesor del muro y, además, su magnitud no excede de $0.3f'_c A_g$, el refuerzo mínimo vertical del muro será el indicado en la sección 5.7, sin que sea necesario restringirlo contra el pandeo; si no se cumple alguna de las condiciones anteriores, el refuerzo vertical mínimo será el prescrito en la cláusula 6.2.2 y habrá que restringirlo contra el pandeo mediante grapas.

El refuerzo mínimo horizontal será el que se pide en la sección 5.7.

6.5.2 Muros sujetos a fuerzas horizontales en su plano.

6.5.2.1 Alcances y requisitos generales.

Las disposiciones de esta sección se aplican a muros cuya principal función sea resistir fuerzas horizontales en su plano, con cargas verticales menores que $0.3f'_c A_g$, con relación L/t no mayor de 70 (L es la longitud horizontal del muro y t es el espesor del muro). Si actúan cargas verticales mayores, la relación L/t debe limitarse a 40 y se aplicará lo dispuesto en las cláusulas 6.5.1 y 2.3. El espesor, t , de estos muros no será menor de 13 cm; tampoco será menor que 0.06 veces la altura no restringida

lateralmente, a menos que se realice un análisis de pandeo lateral de los bordes del muro, o se les suministre restricción lateral. En construcciones de no más de dos niveles, con altura de entrepiso no mayor que 3.0 m, el espesor de los muros puede ser de 10 cm.

Se usará $Q=3$ en el diseño por sismo de los muros a que se refiere esta sección y que resistan la totalidad de las fuerzas laterales inducidas. Se adoptará $Q=2$ cuando el muro no cumpla con los requisitos para elementos extremos del inciso 6.5.2.4. Si parte de las fuerzas laterales inducidas por el sismo son resistidas por otras formas estructurales, como marcos dúctiles o losas planas, se usará el valor de Q prescrito en los capítulos 7 y 8, correspondientes de estas Normas.

6.5.2.2 Momentos flexionantes de diseño.

En muros en que $H_m/L \geq 2$, se considerará al momento flexionante de diseño a lo largo de H_{cr} con un valor constante e igual al momento M_u obtenido del análisis en la base del muro. La altura crítica H_{cr} será igual al menor de L o $M_u/4V_u$. A partir de la altura del muro, H_{cr} , se usará un diagrama de momentos flexionantes lineal tal que sea paralelo a la línea que une los momentos calculados en la base y en la punta del muro (fig. 6.6). En edificios con muros perimetrales de cimentación, se considerará el momento flexionante de magnitud constante a lo largo del primer nivel del sótano y de la altura crítica, H_{cr} , medida desde la planta baja hacia arriba.

6.5.2.3 Flexión y flexocompresión.

a) Resistencia de muros a flexión y flexocompresión

La resistencia de muros a flexión o flexocompresión de muros se puede calcular como si fueran columnas cumpliendo con las especificaciones de las secciones 2.1 a 2.3, con excepción de las cláusulas 2.2.3 y 2.2.5. Con base en un análisis de compatibilidad de deformaciones, se deberá incluir todo el refuerzo vertical colocado dentro de un ancho efectivo de los

patines (si existen), en los elementos extremos y el alma del muro. Toda barra de refuerzo tomada en cuenta en el cálculo de la resistencia deberá estar anclada como lo especifican las cláusulas 5.1.1 y 5.1.2.

La cimentación debe diseñarse para resistir las fuerzas demandadas por los elementos extremos y el alma.

Si el muro posee aberturas, se deberá considerar su influencia en la resistencia a flexión y cortante (ver 6.5.2.4 y 6.5.2.5). Se deberá verificar que alrededor de las aberturas se pueda desarrollar un flujo de fuerzas tal que no exceda la resistencia de los materiales y que esté en equilibrio con el sistema de acciones o fuerzas internas de diseño (momentos flexionantes, cargas axiales, fuerzas cortantes).

En muros con patines se acepta considerar un ancho efectivo adyacente al alma del muro, tanto en el patín a compresión como a tensión, igual al menor de:

- 1) La mitad de la distancia al paño del alma del muro más cercano; o
- 2) $0.25 H_m$

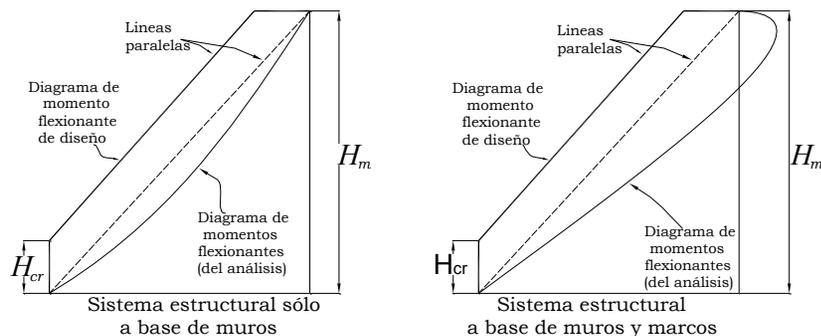


Figura. 6.6 Diagrama de momento flexionante de diseño para muro.

Opcionalmente, la resistencia de muros a flexión en su plano puede calcularse con la ecuación 2.15 si la carga vertical de diseño, P_u no es mayor que $0.3F_R t l f'_c$ y la cuantía del acero a

tensión $A_s / t d$, no excede de 0.008. En esta expresión, A_s es el acero longitudinal del muro colocado tal que el brazo z sea el obtenido con el criterio de las ecuaciones siguientes (6.10); y d es el peralte efectivo del muro en dirección de la flexión:

$$z = 1.2H_m \quad \text{si } \frac{H_m}{L} \leq 0.5$$

$$z = 0.4 \left(1 + \frac{H_m}{L} \right) L \quad \text{si } 0.5 < \frac{H_m}{L} < 1.0 \quad (6.10)$$

$$z = 0.8L \quad \text{si } 1.0 \leq \frac{H_m}{L}$$

donde H_m es la altura total del muro, medida desde el empotramiento o desplante hasta su punta. El área de acero a tensión A_s no será menor que la obtenida por la ecuación 2.2.

b) Colocación de refuerzo vertical.

En muros con relación H_m/L no mayor que 1.2, el refuerzo vertical para flexión o flexocompresión que se calcule en la sección de momento máximo se prolongará recto y sin reducción en toda la altura del muro, distribuido en los extremos de éste en anchos iguales a:

$$\left(0.25 - 0.1 \frac{H_m}{L} \right) L$$

medido desde el correspondiente borde, pero no mayor cada uno que $0.4H_m$.

Si la relación H_m/L es mayor que 1.2 el refuerzo para flexión o flexocompresión se colocará en los extremos del muro en anchos iguales a $0.15L$ medidos desde el correspondiente borde. Arriba del nivel H_{cr} este refuerzo se puede hacer variar de acuerdo con los diagramas de momentos y carga axial, respetando las disposiciones de la sección 5.1 y el apartado 6.5.2.2.

Cuando sean necesarios los elementos extremos a que se refiere el inciso 6.5.2.4, el refuerzo por flexión se colocará en dichos elementos independiente de la relación H_m/L .

c) Restricción contra pandeo del refuerzo vertical.

El refuerzo cuyo trabajo o compresión sea necesario para lograr la resistencia requerida debe restringirse contra el pandeo con estribos o grapas que cumplan con las disposiciones de la cláusula 6.2.3.

6.5.2.4 Elementos de refuerzo en los extremos de los muros.

Se evaluará la necesidad e suministrar elementos de refuerzo en las orillas de muros de conformidad con lo dispuesto en este apartado incisos a o b (Figura 6.7). Los elementos de borde deberán satisfacer lo especificado en este inciso apartado c. En muros con patines se usará un ancho efectivo del patín igual a la definida en el inciso anterior apartado a.

a) Los requisitos de este inciso son aplicables a muros o segmentos de muro continuos, desde la base de la estructura hasta la punta del muro y que estén diseñados para formar una articulación plástica bajo flexión y carga axial. Se entiende por segmento de un muro a la porción de éste entre aberturas o entre una abertura y un borde vertical. Los muros o segmentos que no satisfagan lo anterior se deberán diseñar según el inciso b de este apartado.

Se deberá suministrar elementos extremos en la zona de compresión del muro si:

$$c \geq \frac{L}{600(Q\Delta/H)} \quad (6.11)$$

donde

$Q\Delta/H$ no deberá ser menor que 0.007.

H Altura total del muro o la altura del segmento, según corresponda.

c profundidad del eje neutro calculada a partir de las hipótesis del inciso 2.1 y que corresponde al momento resistente (momento resistente de diseño con factor de resistencia unitario) cuando el muro se desplace una cantidad $Q\Delta$. La carga axial es la carga axial de diseño consistente con la combinación de cargas y fuerzas que produzcan el desplazamiento lateral $Q\Delta$.

$Q\Delta$ corresponde al desplazamiento inelástico producido por el sismo de diseño.

Cuando se necesiten elementos extremos según la ecuación 6.11, el refuerzo de ellos se extenderá verticalmente en la altura crítica, H_{cr} (aparatado 6.5.2.2), medida a partir de la sección crítica (figura 6.7).

En edificios con muros perimetrales de cimentación mucho más rígidos que los superiores, los elementos de refuerzo en los extremos se extenderán en la altura del primer entrepiso del sótano.

b) En muros o segmentos de muro no diseñados de acuerdo con el apartado 6.5.2.4 inciso a, se deberán suministrar elementos de refuerzo en las orillas del muro y en bordes de aberturas donde el esfuerzo de compresión en la fibra más esforzada exceda de $0.2f'_c$ bajo las cargas de diseño incluyendo el sismo. Los elementos de refuerzo pueden interrumpirse en las zonas donde el máximo esfuerzo de compresión calculado sea menor que $0.15f'_c$. Los esfuerzos se calcularán con las cargas de diseño, usando un modelo elástico lineal y las propiedades de secciones brutas.

El elemento extremo de un muro estructural se dimensionará como columna corta para que resista, como carga axial, la fuerza de compresión que le corresponda, calculada en la base del muro cuando sobre éste actúe el máximo momento de volteo causado por las fuerzas laterales y las cargas debidas a la gravedad, incluyendo el peso propio y las que le transmita el resto de la

estructura. Se incluirán los factores de carga y de resistencia que correspondan.

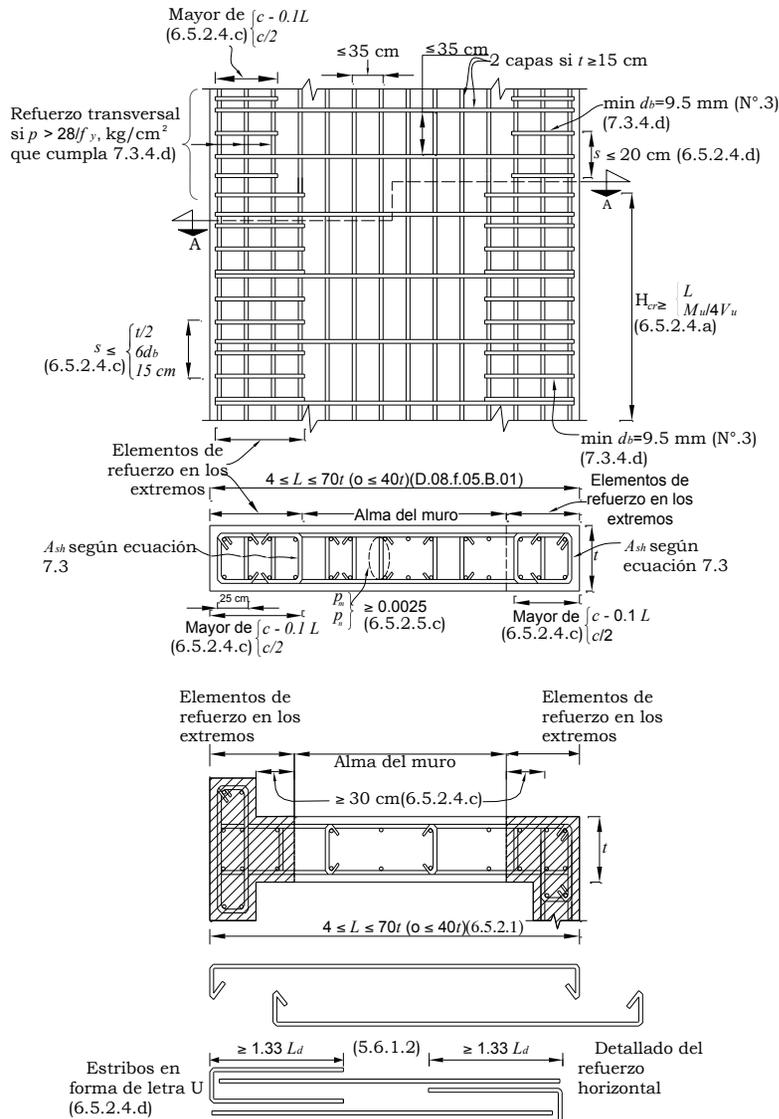


Figura 6.7 Detallado de muros

c) Cuando se requieran elementos de refuerzo en los extremos de muros y bordes de aberturas, según los incisos a y b del

apartado 6.5.2.4, se deberá cumplir simultáneamente que (figura 6.7):

- 1) El elemento de refuerzo se extienda en una distancia a partir de la fibra extrema en compresión al menos igual al mayor de $(c - 0.1L)$ y $c/2$.
- 2) En muros con patines, el elemento de refuerzo abarque el ancho efectivo del patín a compresión (inciso 6.5.2.3 apartado a) y se extienda al menos 30 cm dentro del alma.
- 3) El elemento extremo cuente, a todo lo largo, con el refuerzo transversal mínimo que se especifica en el inciso 7.3.4 apartado c para elementos a flexocompresión, con excepción de la ecuación del inciso 7.4.
- 4) La separación del refuerzo transversal no exceda la menor de:
 - i) La mitad del espesor del muro;
 - ii) Seis veces el diámetro de la barra longitudinal más gruesa;
 - iii) 15 cm.
- 5) El refuerzo transversal del elemento se continúe dentro de la cimentación cuando menos en una distancia igual a la longitud de desarrollo de la barra longitudinal más gruesa o del paquete de barras longitudinales más gruesas del elemento extremo, con excepción de que el elemento extremo termine en una zapata o losa de cimentación, caso en que el refuerzo transversal se extenderá 30 cm dentro de la cimentación.
- 6) El refuerzo horizontal de muros se ancle en los núcleos confinados elementos extremos de manera que pueda alcanzar su esfuerzo de fluencia.
- 7) Las uniones soldadas o con dispositivos mecánicos cumplan con lo especificado en los incisos 7.1.6 o 7.1.7.

d) Cuando no se requieran elementos de refuerzo como los indicados en los tres incisos del a al c, se deberá satisfacer que:

1) Si la cuantía del refuerzo longitudinal del muro colocado en el entrepiso es mayor que $28/f_y$, en kg/cm², se deberá colocar refuerzo transversal que cumpla con la cláusula 7.3.4 inciso d y que se extienda una distancia a partir de la fibra extrema en compresión al menos igual al mayor de $(c - 0.1L)$ y $c/2$. La separación máxima del refuerzo transversal no excederá de 20 cm.

2) Excepto cuando la fuerza cortante de diseño V_u en el plano del muro sea menor que:

$$0.26A_{cm}\sqrt{f_c}^* \text{ si se usan cm}^2 \text{ y kg/cm}^2$$

el refuerzo horizontal que termine en los bordes de un muro sin elementos de refuerzo, deberá rematarse mediante un doblez que rodee el refuerzo longitudinal extremo del muro (Figura 6.7). A_{cm} es el área bruta de la sección de concreto, calculada como el producto del espesor por la longitud del muro.

Opcionalmente, el refuerzo longitudinal extremo del muro se podrá confinar con estribos en forma de letra U, que tengan el mismo diámetro y separación que el refuerzo horizontal. Estos estribos se extenderán hacia el alma del muro cuando menos en una distancia igual a la longitud de traslape medida desde la cara interna de las barras longitudinales extremas reforzadas transversalmente.

6.5.2.5 Fuerza cortante.

a) Fuerza cortante que toma el concreto:

La fuerza cortante V_{cR} que toma el concreto en muros se determinará con el criterio siguiente:

1) Si la relación de altura total a longitud, H_m/L , del muro o H/L del segmento no excede de 1.5, se aplicará la expresión:

$$V_{cR} = 0.85F_R\sqrt{f_c}^*tL \quad (6.12)$$

2) Si H_m/L es igual a 2.0 o mayor, se aplicarán las ecuaciones 2.19 o 2.20, en las que b se sustituirá por el espesor del muro t ; el peralte efectivo del muro se tomará igual a $0.8L$. Cuando H_m/L esté comprendido entre 1.5 y 2.0 puede interpolarse linealmente.

3) En muros con aberturas, para valuar la fuerza cortante que toma el concreto en los segmentos verticales entre aberturas o entre una abertura y un borde, se tomará la mayor relación altura a longitud entre la del muro completo y la del segmento considerando.

b) Fuerza cortante que toma el acero del alma.

El refuerzo necesario por fuerza cortante se determinará con el criterio siguiente, respetando los requisitos de refuerzo mínimo que se establecen en el apartado que c.

La cuantía de refuerzo paralelo a la dirección de la fuerza cortante de diseño, p_m , se calculará con la expresión:

$$p_m = \frac{V_u - V_{cR}}{F_R f_y A_{cm}} \quad (6.13)$$

y la de refuerzo perpendicular a la fuerza cortante de diseño, p_n , con:

$$p_n = 0.0025 + 0.5\left(2.5 - \frac{H_m}{L}\right)(p_m - 0.0025) \quad (6.14)$$

donde:

$$p_m = \frac{A_{vm}}{s_m t}; p_n = \frac{A_{vn}}{s_n t}$$

s_m, s_n Separaciones de los refuerzos paralelo y perpendicular a la fuerza cortante de,, respectivamente;

A_{vm} Área de refuerzo paralelo a la fuerza cortante de diseño comprendida en una distancia s_m ;

A_{vn} Área de refuerzo perpendicular a la fuerza cortante de diseño comprendida en una distancia s_n .

No es necesario que la cuantía de refuerzo vertical por fuerza cortante sea mayor que p_m . Si la relación H_m/L no excede de 2.0, la cuantía p_n no debe ser menor que p_m .

Las barras verticales deben estar ancladas de modo que en la sección de la base del muro sean capaces de alcanzar su esfuerzo de fluencia.

c) Refuerzo mínimo, separación y anclaje del refuerzo.

Las cuantías de refuerzo p_m y p_n no serán menores que 0.0025.

El refuerzo se colocará uniformemente distribuido con separación no mayor de 35 cm (Figura 6.7). Se pondrá en dos capas, cada una próxima a una cara del muro, cuando el espesor de éste exceda de 15 cm, o el esfuerzo cortante medio debido a las cargas de diseño sea mayor que $0.6\sqrt{f_c^*}$ en kg/cm²; en caso contrario, se podrá colocar en una capa a medio espesor.

Todas las barras horizontales y verticales deben estar ancladas de modo que sean capaces de alcanzar su esfuerzo de fluencia.

d) Limitación para la fuerza cortante de diseño, V_u .

En ningún caso se admitirá que la fuerza cortante de diseño V_u sea mayor que:

$$> 2F_R A_{cm} \sqrt{f_c^*} \quad (6.15)$$

e) Aberturas.

Se proporcionará refuerzo en la periferia de toda abertura para resistir las tensiones que pueden presentarse. Como mínimo deberán colocarse dos barras del No. 4 (1.27 cm de diámetro), o su equivalente, a lo largo de cada lado de la abertura. El refuerzo se prolongará una distancia no menor que su longitud de desarrollo, L_d , desde las esquinas de la abertura.

Se deberá revisar la necesidad de suministrar refuerzo en un extremo según el inciso a o b del apartado 6.5.2.4.

Las aberturas deben tomarse en cuenta al calcular rigideces y resistencias.

f) Juntas de colado.

Todas las juntas de colado cumplirán con lo especificado en las cláusulas 14.3.10 y 2.5.10.

6.5.2.6 Muros acoplados.

Todas las reglas señaladas anteriormente serán válidas para los segmentos de muros que formen parte de muros acoplados destinados a resistir fuerzas laterales en su plano.

Las vigas de acoplamiento se diseñarán y detallarán según lo especificado en el apartado 6.1.4.5

6.6 DIAFRAGMAS Y ELEMENTOS A COMPRESIÓN DE CONTRAVENTEOS.

6.6.1 Alcance.

Los requisitos de esta sección se aplican a diafragmas, como sistemas de piso o techo, así como a puntales y diagonales a compresión de sistemas que transmitan fuerzas laterales en su plano, como las inducidas por los sismos, a o entre elementos resistentes a fuerzas laterales.

6.6.2 Firmes colados sobre elementos prefabricados.

En sistemas de piso o techo prefabricados, puede funcionar como diafragma un firme colado sobre los elementos prefabricados a condición de que se dimensione de modo que por sí solo resista las acciones de diseño que actúan en su plano. También se

aceptará un firme que esté reforzado y cuyas conexiones con los elementos prefabricados de piso estén diseñadas y detalladas para resistir las acciones de diseño en el plano. En este caso, la superficie de concreto endurecido cumplirá con la cláusula 14.3.10 y con la rugosidad de la cláusula 2.5.10. En todo caso se deberán colocar los elementos de refuerzo prescritos en la cláusula 6.6.6.

6.6.3 Espesor mínimo del firme.

El espesor del firme no será menor que 6 cm. si el claro mayor de los tableros es de 6.0 m o más. En ningún caso será menor de 3 cm.

6.6.4 Diseño.

Los diafragmas a que se refiere esta sección se dimensionarán con los criterios para vigas comunes o vigas diafragma, según su relación claro a peralte. Debe comprobarse que posean suficiente resistencia a flexión en el plano y a cortante en el estado límite de falla, así como que sea adecuada la transmisión de las fuerzas sísmicas entre el diafragma horizontal y los elementos verticales destinados a resistir las fuerzas laterales. En particular, se revisará el efecto de aberturas en el diafragma en la proximidad de muros de concreto y columnas. En lo que se refiere a aberturas se aplicará lo prescrito en el apartado 6.5.2.5 inciso e.

Para revisar los estados límite de servicio, se deberán considerar las rigideces del diafragma a flexión y cortante, así como los efectos de flujo plástico, contracción y gradientes térmicos.

6.6.5 Refuerzo.

El refuerzo mínimo por fuerza cortante, será el indicado en el apartado 6.5.2.5 inciso c. Si se utiliza malla soldada de alambre para resistir la fuerza cortante en firmes sobre elementos prefabricados, la separación de los alambres paralelos al claro de los elementos prefabricados no excederá de 25 cm. El refuerzo por fuerza cortante debe ser continuo y distribuido uniformemente a través del plano de corte.

6.6.6 Elementos de refuerzo en los extremos.

Se deberá evaluar la necesidad de colocar elementos de refuerzo en los extremos. Estos elementos podrán estar incluidos en el espesor del diafragma o bien, preferentemente, en vigas de borde.

Los elementos extremos de diafragmas se dimensionarán para la suma de la compresión directa de diseño que actúe y la debida al momento de diseño que obre en la sección, la cual puede obtenerse dividiendo el momento entre la distancia que separa los ejes de los elementos extremos.

Los elementos a compresión de diafragmas horizontales y de armaduras verticales así como las diagonales de contraventeos, sujetos a esfuerzos de compresión mayores de $0.2f_c'$ contarán en toda su longitud con el refuerzo transversal mínimo que se prescribe en el inciso b al d del apartado 7.3.4. Este refuerzo puede interrumpirse en las zonas donde el esfuerzo de compresión calculado sea menor que $0.15f_c'$. Los esfuerzos se valorarán con las cargas de diseño, usando un modelo elástico lineal y las propiedades de las secciones brutas de los miembros considerados.

Las barras de refuerzo longitudinal de elementos extremos deberán ser continuas y podrán ser unidas mediante traslapes, soldadura o dispositivos mecánicos. En todo caso, deberán poder alcanzar su esfuerzo de fluencia. Las uniones soldadas o con dispositivos mecánicos deberán cumplir con las cláusulas 7.1.6 o 7.1.7.

En las zonas de traslape y anclaje se deberá suministrar refuerzo transversal en cuantía al menos igual a la mínima del inciso 2.5.2, excepto cuando se coloque el refuerzo transversal prescrito en la cláusula 7.3.4 incisos del b al d.

6.7 ARCOS, CASCARONES Y LOSAS PLEGADAS.

6.7.1 Análisis.

Los arcos, cascarones y losas plegadas se analizarán siguiendo métodos reconocidos. En el análisis de cascarones delgados y losas plegadas puede suponerse que el material es elástico, homogéneo e isótropo y que la relación de Poisson es igual a cero. El análisis que se haga debe satisfacer las condiciones de equilibrio y de compatibilidad de deformaciones y tomará en cuenta las condiciones de frontera que se tengan. Deben, asimismo, considerarse las limitaciones que imponga el pandeo del cascarón o losa y se investigará la posible reducción de las cargas de pandeo causada por deflexiones grandes, flujo plástico y diferencias entre la geometría real y la teórica. Se prestará especial atención a la posibilidad de pandeo de bordes libres de cascarones y losas.

6.7.2 Simplificaciones en el análisis de cascarones y losas plegadas.

Se podrán aplicar métodos aproximados de análisis que cumplan las condiciones de equilibrio aunque no satisfagan las de compatibilidad de deformaciones, a condición de que la experiencia haya demostrado que conducen a diseños seguros.

Podrá no tomarse en cuenta la influencia de fenómenos tales como pandeo o flujo plástico del concreto, siempre que se demuestre, analítica o experimentalmente, o por comparación con estructuras existentes de comportamiento satisfactorio, que tales influencias no tiene importancia.

6.7.3 Dimensionamiento.

Los arcos y cascarones se dimensionarán de acuerdo con las disposiciones de las secciones 2.3 y 2.5 para flexocompresión y cortante respectivamente.

El refuerzo de cascarones y losas plegadas se dimensionará para resistir la totalidad de los esfuerzos de tensión que se obtengan del análisis y debe cumplir con los requisitos de la sección 5.7 para refuerzo por cambios volumétricos.

6.8 ARTICULACIONES PLÁSTICAS EN VIGAS, COLUMNAS Y ARCOS.

Cuando por usar un análisis límite, o por alguna otra razón, deban preverse articulaciones plásticas en vigas, columnas o arcos de concreto reforzado, se cumplirán los requisitos de las zonas confinadas de vigas y columnas de marcos dúctiles prescritos en la sección g, en la porción del elemento que se halle a una distancia igual a dos peraltes efectivos ($2d$) de toda sección donde se suponga, o el análisis indique, que se va a formar una articulación plástica. Si la articulación se forma en una sección intermedia, los dos peraltes efectivos se tomarán a cada lado de dicha sección.

Si la articulación en una viga se forma al paño de una columna sin que llegue otra viga a la cara opuesta, el acero superior e inferior de la viga debe prolongarse hasta la cara más lejana del núcleo de la columna y su anclaje cumplirá con los requisitos del apartado 7.4.5.1.

En estructuras formadas por vigas y columnas se procurará que las articulaciones plásticas se formen en las vigas (mecanismo de columna fuerte y viga débil).

6.9 MÉNSULAS.

6.9.1 Requisitos generales.

Las disposiciones de esta sección son aplicables a ménsulas con relación λ , entre la distancia de la carga vertical al paño donde arranca la ménsula, a , y el peralte efectivo medido en dicho paño, d , igual a 1.0 o menor, y sujetas a una tensión horizontal, P_{hu} , no mayor que la carga vertical de diseño, P_{vu} .

El peralte total en el extremo de la ménsula no debe ser menor que $0.5d$.

La sección donde arranca la ménsula debe dimensionarse para que resista simultáneamente:

- una fuerza cortante, P_{vu}
- un momento flexionante $P_{vu}a + P_{hu}(h - d)$ (6.16)
- y una tensión horizontal, P_{hu} .

Para diseño se debe considerar que la fuerza P_{vu} está a un tercio de la distancia y del extremo de la ménsula, como se indica en la Figura 6.8.

De manera optativa al procedimiento señalado en las cláusulas 6.9.2 a 6.9.4, se permitirá el uso de la teoría de la analogía de la armadura para la determinación del refuerzo en ménsulas.

En todos los cálculos relativos a ménsulas, el factor de resistencia, F_R , se tomará igual a 0.8.

6.9.2 Dimensionamiento del refuerzo.

El refuerzo de una ménsula constará de barras principales de área A_s y de estribos complementarios horizontales de área A_h (Figura 6.8).

El área A_s se tomará como la mayor de las obtenidas con las expresiones siguientes:

$$A_f + A_n$$

$$(2/3)A_{vf} + A_n$$

La cuantía, A_s/bd , no debe ser menor que:

$$0.04 \frac{f_c'}{f_y}$$

El área A_h se tomará al menos igual a $0.5(A_s - A_n)$.

En las expresiones anteriores, A_f es el área de refuerzo necesario para resistir el momento flexionante dado por la ecuación 6.16.

El área A_{vf} es la del refuerzo para resistir la fuerza cortante P_{vu} y A_n la del necesario para resistir la tensión P_{hu} .

El área A_f no debe exceder al área balanceada obtenida con la ecuación 2.3 y puede calcularse con la expresión 2.15, suponiendo que el brazo z es igual a $0.9d$.

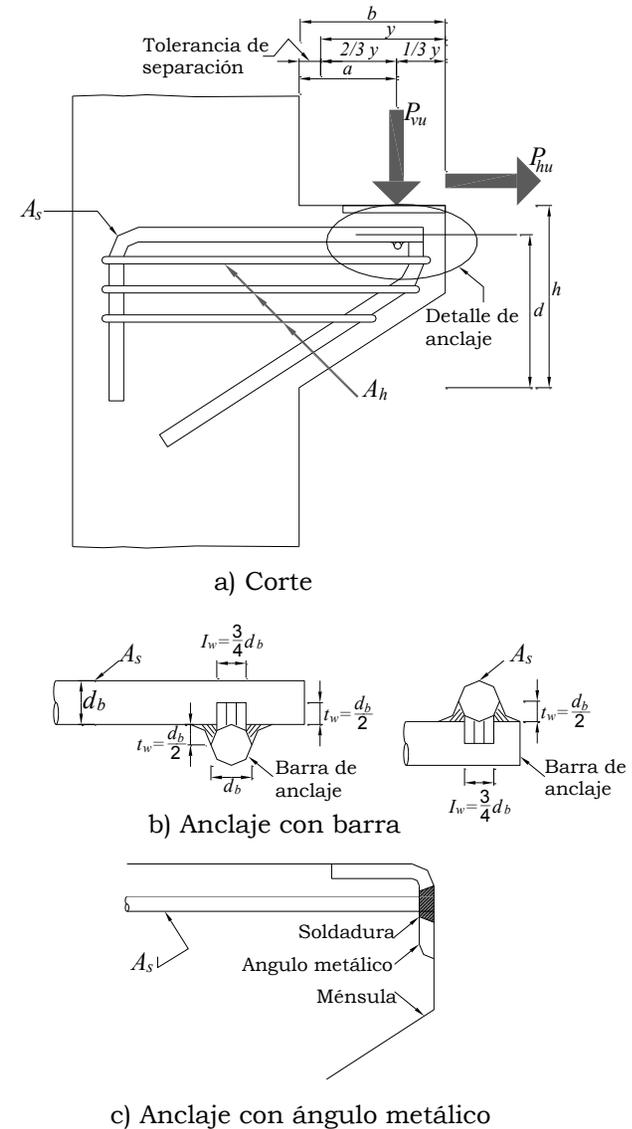


FIGURA 6.8 Detalles de anclaje en ménsulas

El refuerzo A_{vf} se determinará de acuerdo con el criterio de cortante por fricción de 2.5.10, suponiendo la compresión N_u igual a cero.

El área A_n se calculará como:

$$\frac{P_{hu}}{F_R f_y}$$

La tensión, P_{hu} , no se tomará menor que $0.2P_{vu}$, a menos que se tomen precauciones especiales para evitar que se generen tensiones.

6.9.3 Detallado del refuerzo.

El refuerzo primario A_s debe anclarse en el extremo de la ménsula en algunas de las formas siguientes:

- a) Soldándolo a una barra transversal de diámetro no menor que el de las barras que forman A_s . La soldadura debe ser capaz de permitir que A_s alcance su refuerzo de fluencia.
- b) Doblándolo horizontalmente de modo de formar barras en forma de letra U en planos horizontales.
- c) Mediante algún otro medio efectivo de anclaje.

El refuerzo A_h debe constar de estribos cerrados paralelos a las barras A_s , los cuales estarán uniformemente repartidos en los dos tercios del peralte efectivo adyacente al refuerzo A_s . Los estribos se detallarán como se indica en la cláusula 5.1.7.

6.9.4 Área de apoyo.

El área de apoyo no debe extenderse más allá de donde termina la parte recta de las barras A_s , ni más allá del borde interior de la barra transversal de anclaje cuando ésta se utilice.

7. MARCOS DÚCTILES.

7.1 REQUISITOS GENERALES.

Los requisitos de este capítulo serán aplicables al diseño de marcos rígidos de concreto armado colados en el lugar que cumplan con las cláusulas 7.1.1 o 7.1.2. En todos los casos debe cumplirse con las cláusulas 7.1.3 al 7.1.7.

7.1.1 Estructuras diseñadas con Q igual a 4:

- a) Estructuras a base de marcos colados en el lugar diseñados por sismo;
- b) Estructuras coladas en el lugar, formadas por marcos y muros de concreto reforzado que cumplan con la cláusula 6.5.2 o marcos y contravientos que cumplan con la sección 6.6, en los que la fuerza cortante inducida por el sismo resistida por los marcos en cada entrepiso sea por lo menos el 50% de la total.

7.1.2 Estructuras diseñadas con Q igual a 3:

- a) Estructuras a base de marcos colados en el lugar diseñados por sismo.
- b) Estructuras coladas en el lugar, formadas por marcos y muros o contravientos que cumplan con la cláusula 6.5.2 o sección 6.6, en los que la fuerza cortante inducida por el sismo resistida por los marcos en algún entrepiso sea menor que el 50% de la total.

7.1.3 Miembros estructurales de cimentaciones.

Los requisitos de este capítulo se aplicarán también a los elementos estructurales de la cimentación.

7.1.4 Requisitos Complementarios:

- a) En lo referente a los valores de Q , debe cumplirse, las especificaciones para Diseño por Sismo;
- b) Sea que la estructura esté formada sólo de marcos, o de marcos y muros o contravientos, las fuerzas cortantes inducidas por el sismo con que se diseñe un marco no deben ser menores, en cada entrepiso, que el 25% de las que le corresponderían si trabajara aislado del resto de la estructura.
- c) Se aplicarán las disposiciones de estas Normas que no se vean modificadas por este capítulo.

7.1.5 Características mecánicas de los materiales:

- a) Se deberá usar concreto clase 1. La resistencia especificada, f'_c del concreto no será menor que 250 kg/cm².
- b) Las barras de refuerzo serán corrugadas, con esfuerzo especificado de fluencia de 4200 kg/cm² y cumplirán con los requisitos para acero normal o de baja aleación de la Norma Mexicana correspondiente.

Además las barras longitudinales de vigas y columnas deberán tener una fluencia definida, bajo un esfuerzo que no exceda al esfuerzo de fluencia especificado en mas de 1300 kg/cm², y su resistencia real debe ser, por lo menos, igual a 1.25 veces su esfuerzo real de fluencia.

7.1.6 Uniones soldadas de barras:

- a) Las uniones soldadas de barras eberán cumplir con el inciso 5.6.1.3. No se deberán usar en una distancia igual a dos veces el peralte del elemento medida desde el paño de la columna o de la viga, o a partir de las secciones donde es probable que el refuerzo longitudinal alcance su esfuerzo de fluencia como resultado de desplazamientos laterales en el intervalo inelástico de comportamiento del marco.
- b) No se permite soldar estribos, grapas, accesorios u otros elementos similares al refuerzo longitudinal requerido por diseño.

7.1.7 Dispositivos mecánicos para unir barras:

- a) Se aceptarán dos tipos:

1) El tipo 1 deberá cumplir los requisitos del apartado 5.6.1.3.

2) El tipo 2, además de cumplir con el apartado 5.6.1.3, deberá ser capaz de alcanzar la resistencia especificada a tensión de la barra por unir.

3) Los dispositivos mecánicos del Tipo 1 no se deberán usar en una distancia igual a dos veces el peralte del elemento medida desde el paño de la columna o de la viga, o a partir de las secciones donde es probable que el refuerzo longitudinal alcance su esfuerzo de fluencia como resultado de desplazamientos laterales en el intervalo inelástico de comportamiento del marco.

- c) Se podrán usar los dispositivos mecánicos Tipo 2 en cualquier lugar.

7.2 MIEMBROS SUJETOS A FLEXIÓN.

Los requisitos de esta sección se aplican a miembros principales que trabajan esencialmente a flexión, tales como vigas y aquellas columnas con cargas axiales pequeñas, en la cuales se cumple la siguiente expresión:

$$P_u \leq A_g f'_c / 10 \quad (7.1)$$

7.2.1 Requisitos geométricos.

- a) El claro libre no debe ser menos que cuatro veces el peralte efectivo.
- b) En sistemas de viga y losa monolítica, la relación entre la separación de apoyos que evitan el pandeo lateral y el ancho de la viga no debe exceder de 30.
- c) La relación entre el peralte y el ancho no será mayor de 3.0.
- d) El ancho de la viga no será menos de 25 cm, ni excederá el ancho de las columnas a las que llega.

e) El eje de la viga no debe separarse horizontalmente del eje de la columna, mas de $1/10$ del ancho de la columna normal a la viga.

7.2.2 Refuerzo longitudinal.

a) En toda sección se dispondrá de refuerzo, tanto en el lecho inferior como en el superior. En cada lecho el área de refuerzo no será menor que la ecuación 2.2 y constará de por lo menos dos barras corridas de 1.27 cm de diámetro (Núm. 4).

La cuantía de acero longitudinal a tensión, p , no excederá de 0.25.

b) El momento resistente positivo en el paño de la unión viga-columna no será menor que la mitad del momento resistente negativo que se suministre en esa sección. En ninguna sección a lo largo del miembro, ni el momento resistente negativo, ni el resistente positivo, serán menores que la cuarta parte del máximo momento resistente que se tenga en los extremos.

c) En las barras para flexión se permiten traslapes del refuerzo longitudinal sólo si en la longitud del traslape se suministra refuerzo transversal de confinamiento (estribos cerrados ó refuerzo helicoidal); el paso o la separación de este refuerzo no será mayor que $0.25d$, ni que 10 cm. Las uniones por traslape no se permitirán en los casos siguientes:

- 1) Dentro de los nudos,(uniones viga-columna).
- 2) En una distancia de 2 veces el peralte del miembro, medida desde le paño del nudo, y
- 3) En aquellas zonas donde el análisis indique que se formarán articulaciones plásticas causadas por desplazamientos laterales del marco en el intervalo inelástico de comportamiento.

d) Con el refuerzo longitudinal pueden formarse paquetes de dos barras cada uno.

e) Se permiten uniones soldadas o con dispositivos mecánicos que cumplan con los requisitos del inciso 7.1.6 o 7.1.7, respectivamente, a condición de que en toda sección de unión, cuando mucho, se unan barras alternadas y que las uniones de barras adyacentes no disten, entre sí, menos de 60 cm en la dirección longitudinal del miembro.

7.2.3 Refuerzo transversal para confinamiento.

a) Se suministrarán estribos cerrados de al menos 0.79 cm (Núm. 2.5) de diámetro que cumplan con los requisitos del inciso b al e de ala cláusula 7.2.3, en las zonas siguientes (Figura 7.1):

- 1) En cada extremo del miembro, sobre una distancia de dos peraltes medida a partir del paño del nudo, y
- 2) En la porción del elemento que haya a una distancia igual a 2 peraltes ($2h$) de toda sección donde se suponga, o el análisis indique, que se va a formar una articulación plástica ante desplazamientos laterales en el intervalo inelástico de comportamiento de marco. Si la articulación plástica se forma en una sección intermedia, los 2 peraltes se tomarán a cada lado de la sección.

b) El primer estribo se colocará a no más de 5 cm de la cara del miembro de apoyo. La separación de los estribos no excederá ninguno de los siguientes valores:

- 1) $0.25d$
- 2) 8 veces el diámetro de la barra longitudinal mas delgada.
- 3) 24 veces el diámetro de la barra del estribo.
- 4) 30 cm

c) Los estribos deben ser cerrados, de una pieza, y deben rematar en una esquina con dobleces a 135° , seguidos de tramos rectos de no menos de 6 diámetros de largo ni de 8 cm. En cada esquina del estribo debe quedar, por lo menos, una barra longitudinal. Los radios de doblez cumplirán con los requisitos de la sección 5.5. La localización del remate del estribo debe alternarse de uno a otro.

- d) En las zonas definidas en el inciso a del apartado 7.2.3, las barras longitudinales de la periferia deberán tener un soporte lateral que cumpla con los apartados 6.2.3.2 y 6.2.3.3.

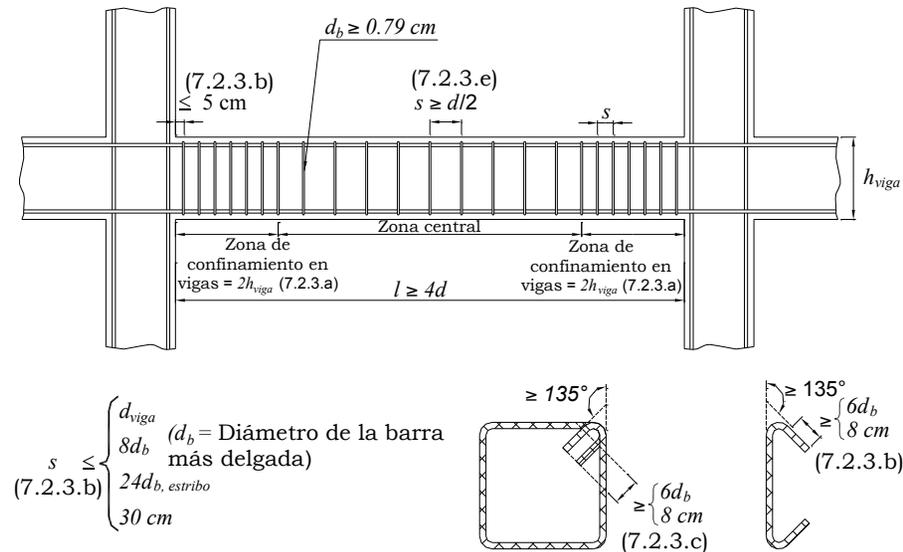


FIGURA 7.1 Detallado de elementos a flexión de marcos dúctiles.

- e) Fuera de las zonas definidas en el inciso a de este apartado 7.2.3, la separación de los estribos no será mayor que $0.5d$ a todo lo largo. En todo el elemento la separación de estribos no será mayor que la requerida por fuerza cortante. (cláusula 7.2.4).

7.2.4 Requisitos para fuerza cortante.

7.2.4.1 Fuerza cortante de diseño.

Los elementos que trabajan principalmente a flexión se dimensionarán de manera que no se presente falla por cortante antes que puedan formarse articulaciones plásticas por flexión

en sus extremos. Para ello, la fuerza cortante de diseño se obtendrá del equilibrio del miembro entre caras de apoyos; se supondrá que en los extremos actúan momentos del mismo sentido (Figura 7.2). Estos momentos representan una aproximación de la resistencia a flexión y son valuados con las propiedades del elemento en esas secciones, con factor de resistencia unitario, y con el esfuerzo en el acero de tensión al menos igual a $1.25 f_y$. A lo largo del miembro actuarán las cargas correspondientes multiplicadas por el factor de carga. En el caso de vigas que formen parte de conexiones viga-columna con articulaciones alejadas de la cara de la columna (Sección 7.5), para calcular la fuerza cortante de diseño se podrá usar el método anterior considerando que el claro l de la figura 7.2 es la distancia centro a centro entre dichas articulaciones. El refuerzo por cortante así diseñado se deberá extender dentro de la región de la viga comprendida entre las secciones 1 y 2 definidas en la cláusula 7.5.2.

Bajo la combinación de cargas muerta, viva y accidental, las vigas de los marcos que cumplan con la cláusula 7.1.1 incisos a o b pueden dimensionarse para fuerza cortante, como opción, con base en la fuerza cortante de diseño obtenido del análisis, si al factor de resistencia, F_R , se le asigna un valor de 0.6 , en lugar de 0.8 .

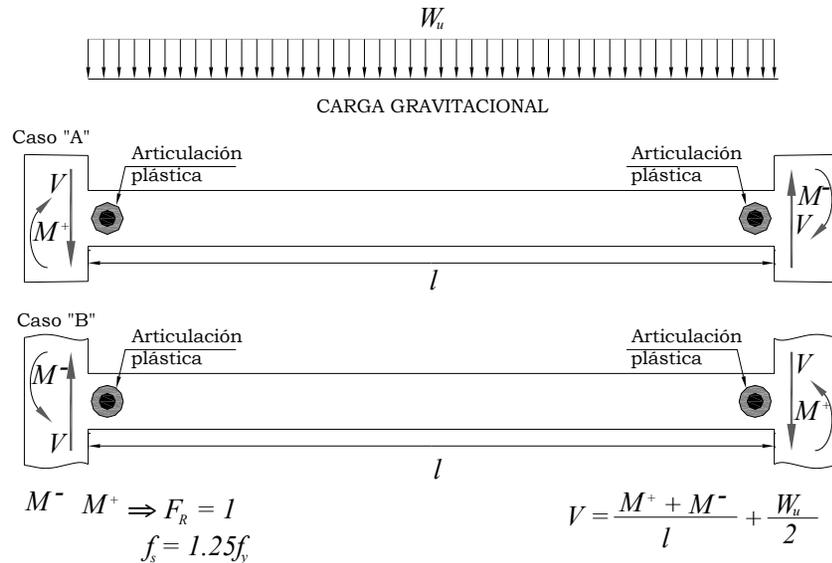
7.2.4.2 Refuerzo transversal para fuerza cortante.

Al calcular el refuerzo transversal por cortante, se despreciará la contribución del concreto a la resistencia si, en las zonas definidas en la cláusula 7.2.3 inciso a, la fuerza cortante de diseño causada por el sismo es igual o mayor que la mitad de la fuerza cortante de diseño calculada según el apartado 7.2.4.1. La fuerza cortante de diseño no excederá de la indicada en el apartado 2.5.2.3.

En el refuerzo para fuerza cortante puede incluirse el refuerzo de confinamiento prescrito en el cláusula 7.2.3.

El refuerzo para fuerza cortante estará formado por estribos verticales cerrados de una pieza, de diámetro no menor que 0.79

cm (número 2.5), rematados como se indica en la cláusula 7.2.3 inciso c.



El sentido de la fuerza cortante V depende de la magnitud relativa de la fuerza cortante producida por la carga gravitacional de diseño w_u y de aquella que equilibra a los momentos que aproximan la resistencia a flexión.

Figura 7.2 Determinación de la fuerza cortante de diseño en un elemento a flexión de marcos dúctiles.

7.3 MIEMBROS SUJETOS A FLEXOCOMPRESIÓN.

Los requisitos de esta sección (Figura 7.3) se aplican a miembros en los que la carga axial de diseño, P_u , es mayor que $A_g f'_c / 10$.

En marcos que estén en el caso 7.1.1 inciso a, tengan relación altura-base mayor que 2.0, y se encuentren en la zona III, al dimensionar por flexocompresión, se incrementarán 50 por ciento la fuerza axial y el momento flexionante debidos al sismo. El factor de resistencia se tomará igual a 0.8, excepto si se usa el procedimiento optativo que se presenta en el apartado 7.3.2.2.

7.3.1 Requisitos geométricos.

- La dimensión transversal mínima no será menor de 30 cm.
- El área, A_g , no será menor que $P_u / 0.5 f'_c$ para toda combinación de carga.
- La relación entre la menor dimensión transversal y la dimensión transversal perpendicular, no debe ser menor que 0.4.
- La relación entre la altura libre y la menor dimensión transversal, no excederá de 15.

7.3.2 Resistencia mínima a flexión de columnas.

7.3.2.1 Procedimiento general.

Las resistencias a flexión de las columnas en un nudo deben satisfacer:

$$\Sigma M_e \geq 1.5 \Sigma M_g \quad (7.2)$$

donde:

ΣM_e Suma al paño del nudo de los momentos resistentes calculados con factor de resistencia igual a uno, de las columnas que llegan a ese nudo; y

ΣM_g Suma al paño del nudo de los momentos resistentes calculados con factor de resistencia igual a uno, de las vigas que llegan al nudo.

Las sumas anteriores deben realizarse de modo que los momentos de las columnas se opongan a los de las vigas. La condición debe cumplirse para los dos sentidos en que puede actuar el sismo.

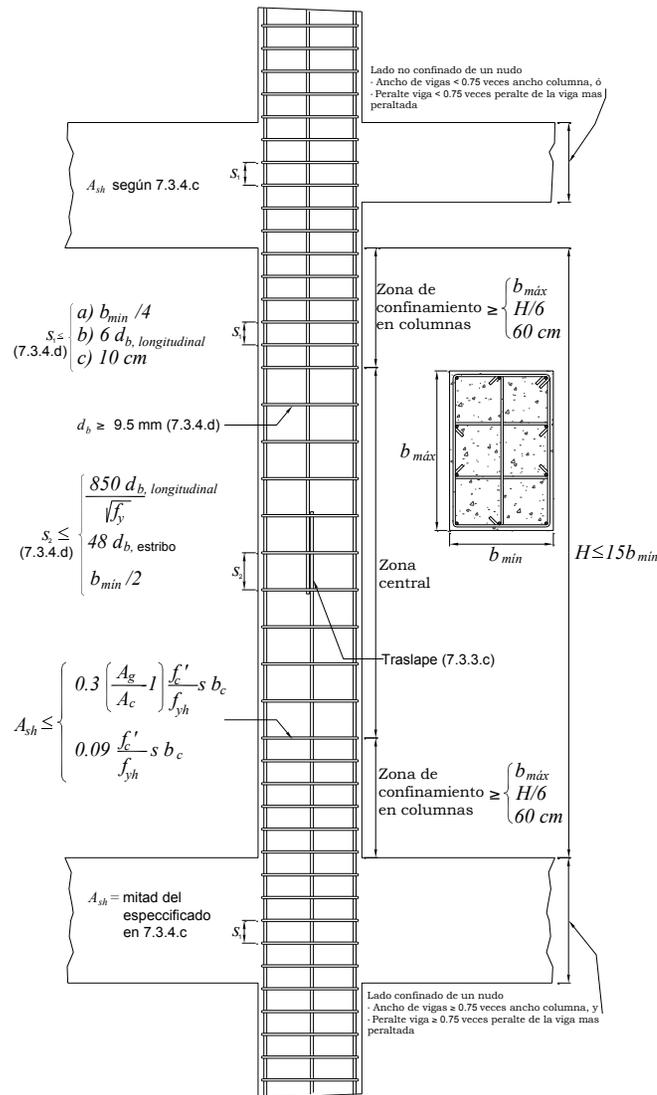


Figura 7.3 Detallado de elementos a flexocompresión de marcos dúctiles.

No será necesario cumplir con la ecuación 7.2 en los nudos de azotea.

7.3.2.2 Procedimiento optativo.

Bajo la combinación de cargas muertas, vivas y accidental, en marcos que estén en los casos 7.1.1 incisos a o b, no será necesario revisar el cumplimiento de la condición señalada en el apartado 7.3.2.1, si las columnas se dimensionan por flexocompresión con un factor de resistencia de 0.6 (también en este caso, la carga axial debida al sismo se incrementan como se establece en la sección 7.3, cuando el marco tenga las características que allí se indican). Bajo la combinación de cargas muerta y viva, no se modificará el factor F_R .

7.3.3 Refuerzo longitudinal.

- La cuantía del refuerzo longitudinal no será menor que 0.01, ni mayor que 0.04.
- Solo se permitirá formar paquetes de dos barras.
- El traslape de barras longitudinales, solo se permite en la mitad central del elemento; estos traslapes deben cumplir con los requisitos de 5.6.1.1 y 5.6.1.2 (Figura 7.3).
- Las uniones soldadas de barras deben cumplir con los requisitos de la cláusula 7.1.6 y los dispositivos mecánicos con la cláusula 7.1.7. Pueden usarse con tal de que, en una misma sección, cuando mas se unan en barras alternadas y que las uniones de barras adyacentes no disten entre sí menos de 60 cm en la dirección longitudinal del miembro.
- El refuerzo longitudinal cumplirá con las disposiciones de las cláusulas 6.2.2 y 6.2.6 que no se vean modificadas por esta cláusula.

7.3.4 Refuerzo transversal.

- Debe cumplir con los requisitos de las cláusulas 6.2.3, 7.1.5 inciso b y 7.3.5 y con los requerimientos mínimos que aquí se establecen. (Figura 7.3).

b) Se suministrará el refuerzo transversal mínimo que se especifica en 7.3.4 inciso c en una longitud en ambos extremos del miembro y a ambos lados de cualquier sección donde sea probable que fluya por flexión el refuerzo longitudinal ante desplazamientos laterales en el intervalo inelástico de comportamiento. La longitud será la mayor de:

- 1) La mayor dimensión transversal del miembro.
- 2) Un sexto de su altura libre.
- 3) Ni que 60 cm.

En la parte inferior de columnas de planta baja este refuerzo debe llegar hasta media altura de la columna y debe continuar dentro de la cimentación al menos en una distancia igual a la longitud de desarrollo en compresión de la barra más gruesa.

c) Cuantía mínima de refuerzo transversal.

- 1) En columnas de núcleo circular, la cuantía volumétrica de refuerzo helicoidal o de estribos circulares, p_s , no será menor que la calculada con la ecuación 6.3.
- 2) En columnas de núcleo rectangular, la suma de las áreas de estribos y grapas. A_{sh} , en cada dirección de la sección de la columna no será menor que el valor de las dos ecuaciones siguientes:

$$0.30 \left(\frac{A_g}{A_c} - 1 \right) \frac{f_c'}{f_{yh}} s b_c \quad (7.3)$$

$$0.09 \frac{f_c'}{f_{yh}} s b_c \quad (7.4)$$

donde b_c es la dimensión del núcleo del elemento a flexocompresión, normal al esfuerzo con área A_{sh} y esfuerzo de fluencia f_{yh} . (Figura 7.4).

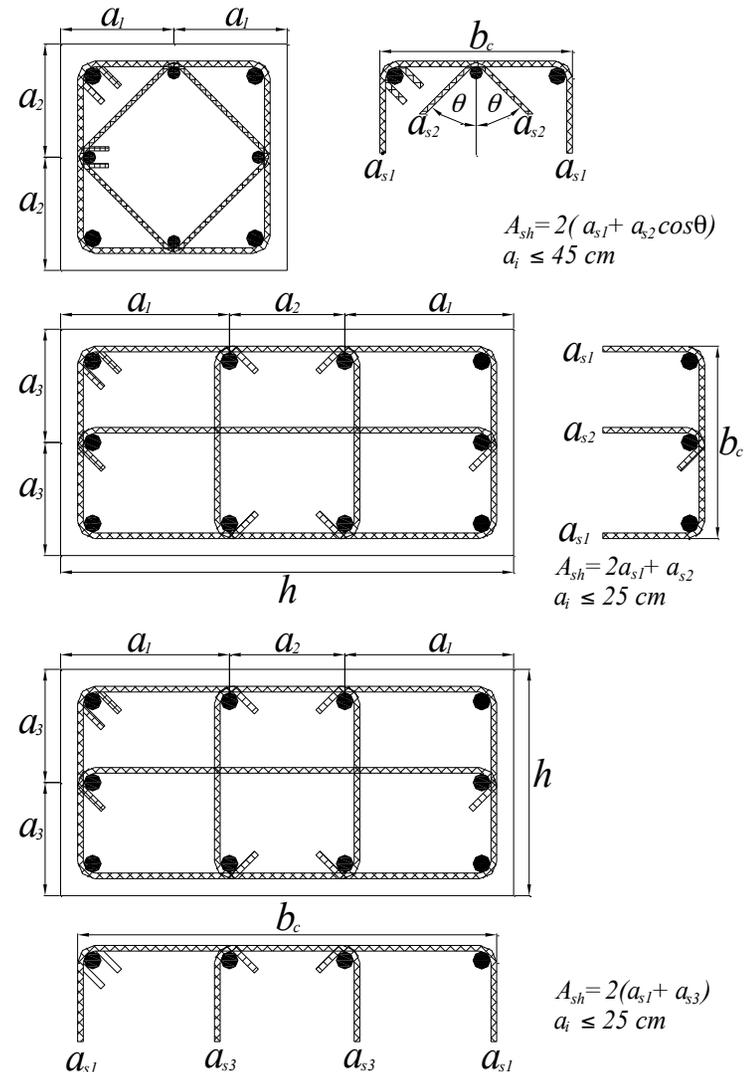


FIGURA 7.4 Determinación de la cuantía de refuerzo transversal en miembros a flexocompresión.

d) El refuerzo transversal debe estar formado por estribos cerrados de una pieza sencillos o sobrepuestos, de diámetro no menor de 0.95 cm (Núm. 3) y rematados como se indica en el cláusula 7.2.3 inciso c (Figura 7.3). Puede complementarse con grapas del mismo diámetro que los estribos, espaciadas igual que éstos a lo largo del miembro. Cada extremo de una grapa debe abrazar una barra longitudinal de la periferia con un doblez de 135° seguido de un tramo recto de al menos 6 diámetros de la grapa pero no menor que 8 cm.

La separación del refuerzo transversal no debe exceder de:

- 1) La cuarta parte de la menor dimensión transversal del elemento.
- 2) Seis veces el diámetro de la barra longitudinal más gruesa.
- 3) Ni de 10 cm.

Si la distancia entre barras longitudinales no soportadas lateralmente es menor o igual que 20 cm, el límite de la cláusula 7.3.4 inciso d punto 3 anterior podrá tomarse como 15 cm.

La distancia, centro a centro, transversal al eje del miembro, entre ramas de estribos sobrepuestos no será mayor de 45 cm, y entre rapas, así como entre éstas y ramas de estribos no será mayor de 25 cm. Si el refuerzo consta de estribos sencillos, la mayor dimensión de éstos no excederá de 45 cm.

En el resto de la columna, el refuerzo transversal, cumplirá con los requisitos de la sección 6.2.

En los nudos se cumplirá con los requisitos del inciso 7.4.

7.3.5 Requisitos para fuerza cortante.

7.3.5.1 Criterio y fuerza de diseño.

Los elementos a flexocompresión se dimensionarán de manera que no fallen por fuerza cortante antes que se formen

articulaciones plásticas por flexión en sus extremos. Para esto, la fuerza cortante de diseño se calculará del equilibrio del elemento en su altura libre, suponiendo que en sus extremos actúan momentos flexionantes del mismo sentido, numéricamente iguales a los momentos que representan una aproximación a la resistencia real a flexión de esas secciones, con factor de resistencia igual a uno, y obtenidos con la carga axial de diseño que conduzca al mayor momento flexionante resistente.

Sin embargo, no será necesario que el dimensionamiento por fuerza cortante sea más conservador que el obtenido con la fuerza cortante de diseño proveniente del análisis y un factor de resistencia igual a 0.5; al valuar dicha fuerza cortante, se incrementará 50 por ciento la causada por el sismo, cuando se esté en la situación prevista en 7.3.

Cuando, bajo la combinación de cargas muerta, viva y accidental, las columnas se dimensionen por flexocompresión con el procedimiento optativo incluido en 7.3.2.2, el dimensionamiento por fuerza cortante se realizará a partir de la fuerza de diseño obtenida del análisis, usando un factor de resistencia igual a 0.5: en su caso, la fuerza cortante se modificará como se indica en el párrafo anterior. Bajo la combinación de cargas muerta y viva, el factor de resistencia continúa valiendo 0.8.

7.3.5.2 Contribución del concreto a la resistencia.

Se despreciará la contribución del concreto, $V_c R$, si se satisfacen simultáneamente:

- a) La fuerza axial de diseño, incluyendo los efectos del sismo, sea menor que $A_g f'_c / 20$.
- b) La fuerza cortante de diseño causada por el sismo sea igual o mayor que la mitad de la fuerza cortante de diseño calculada según el inciso 7.3.5.1.

7.3.5.3 Refuerzo transversal por cortante.

El refuerzo para fuerza cortante estará formado por estribos cerrados, de una pieza, rematados como se indica en la cláusula 7.2.3, o por hélices continuas, ambos de diámetro no menor que 0.95 cm (número 3). El refuerzo debe cumplir con la cláusula 7.1.5 inciso b.

7.4 UNIONES VIGA-COLUMNA.

Una unión viga-columna o nudo se define como aquella parte de la columna comprendida en la altura de la viga más peraltada que llega a ella.

7.4.1 Requisitos generales.

Se supondrá que la demanda de fuerza cortante en el nudo se debe a las barras longitudinales de las vigas que llegan a la unión. Si la losa esta colada monolíticamente con las vigas, se considerará que el refuerzo de la losa trabajando a tensión alojado en un ancho efectivo, contribuye a aumentar la demanda de fuerza cortante. En secciones T, este ancho del patín de tensión a cada lado del alma será al menos ocho veces el espesor del patín; en secciones L, el ancho del patín será de seis veces el espesor del patín. Las fuerzas que intervienen en el dimensionamiento por fuerza cortante de la unión se determinarán suponiendo que el esfuerzo en tensión en las barras es $1.25f_y$.

El refuerzo longitudinal de las vigas que llegan a la unión, debe pasar dentro del núcleo de la columna.

En los planos estructurales, deben incluirse dibujos acotados y a escala del refuerzo en las uniones viga-columna.

7.4.2 Refuerzo transversal horizontal-

En un nudo debe suministrarse el refuerzo transversal horizontal mínimo especificado en 7.3.4 inciso c. Si el nudo está confinado por cuatro trabes que llegan a él y el ancho de cada una es al menos igual a 0.75 veces el ancho respectivo de la columna, puede usarse la mitad del refuerzo transversal horizontal mínimo. La separación será la especificada en la cláusula 7.3.4 inciso d.

7.4.3 Refuerzo transversal vertical.

Cuando el signo de los momentos flexionantes de diseño se invierta a causa del sismo, se deberá suministrar refuerzo transversal vertical a lo largo del peralte del nudo en uniones de esquina (Figura 7.5).

La cuantía y separación del refuerzo transversal vertical deberá cumplir con lo especificado en la cláusula 7.3.4 incisos c y d.

Se aceptará el uso de estribos abiertos en forma de la letra U invertida y sin dobleces, siempre que la longitud de las ramas cumpla con la longitud de desarrollo de la sección 5.1, medida a partir del eje del refuerzo longitudinal adyacente a la cara libre del nudo (Figura 7.5).

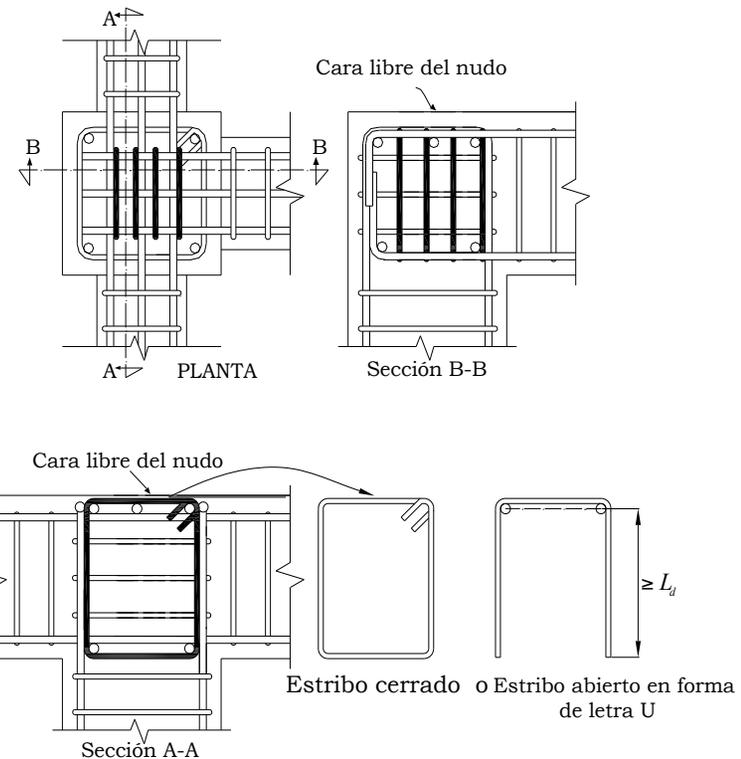
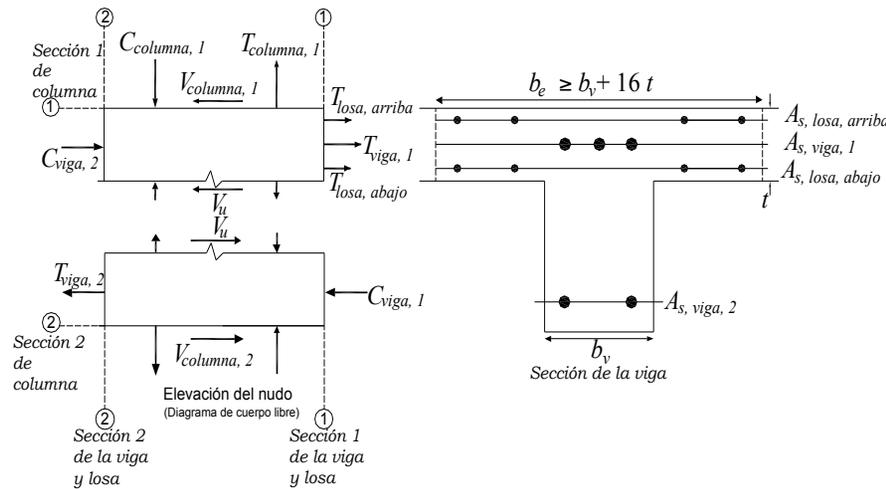


Figura 7.5 Refuerzo transversal vertical en uniones viga-columna.

7.4.4 Resistencia a fuerza cortante.

Se admitirá revisar la resistencia del nudo a la fuerza cortante en cada dirección principal de la sección en forma independiente. La fuerza cortante se calculará en un plano horizontal a media altura del nudo (Figura 7.6). Para calcular la resistencia de diseño a fuerza cortante del nudo se deberá clasificarlo según el número de caras verticales confinadas por los miembros horizontales y si la columna es continua o discontinua. Se considerará que la cara vertical está confinada si la viga cubre al menos 0.75 veces el ancho respectivo de la columna, y si el peralte del elemento confinante es al menos de 0.75 veces la altura de la viga más peraltada que llega al nudo.



$$V_u = T_{viga,1} + T_{losa,arriba} + T_{losa,abajo} + C_{viga,2} - V_{columna,1}$$

donde

$$T_{viga,1} + T_{losa,arriba} + T_{losa,abajo} = 1.25 f_y (A_{s,viga,1} + A_{s,losa,arriba} + A_{s,losa,abajo})$$

$$C_{viga,2} = T_{viga,2} = 1.25 A_{s,viga,2} f_y$$

Figura 7.6 Determinación de la fuerza cortante actuante en un nudo de marcos dúctiles.

En nudos con tramos de viga o de columna sin cargar, se admite considerar a la cara del nudo como confinada si los tramos satisfacen las especificaciones geométricas del párrafo anterior y se extienden al menos un peralte efectivo a partir de la cara de la unión. La resistencia de diseño a fuerza cortante de nudos con columnas continuas se tomará igual a alguna de las tres ecuaciones 7.5 a 7.7 según sea el caso:

a) Nudos confinados en sus cuatro caras verticales:

$$5.5 F_R \sqrt{f_c^*} b_e h, \text{ si se usan cm y kg/cm}^2 \quad (7.5)$$

b) Nudos confinados en tres caras verticales o en caras verticales opuestas:

$$4.5 F_R \sqrt{f_c^*} b_e h \quad (7.6)$$

c) En otros nudos se tomará igual a:

$$3.5 F_R \sqrt{f_c^*} b_e h \quad (7.7)$$

En nudos con columnas discontinuas, la resistencia de diseño a fuerza cortante será 0.75 veces la obtenida de las ecuaciones 7.5 a 7.7.

El ancho b_e se calculará promediando el ancho medio de la o las vigas consideradas y la dimensión transversal de la columna normal a la fuerza, pero no mayor que el ancho de la o las vigas más el peralte de la columna, h , o que la dimensión transversal de la columna normal a la fuerza, b (Figura 7.7).

Cuando el peralte de la columna en dirección de la fuerza cambie en el nudo y las barras longitudinales se doblan según el cláusula 6.2.6, se usará el menor valor de las ecuaciones 7.5 a 7.7.

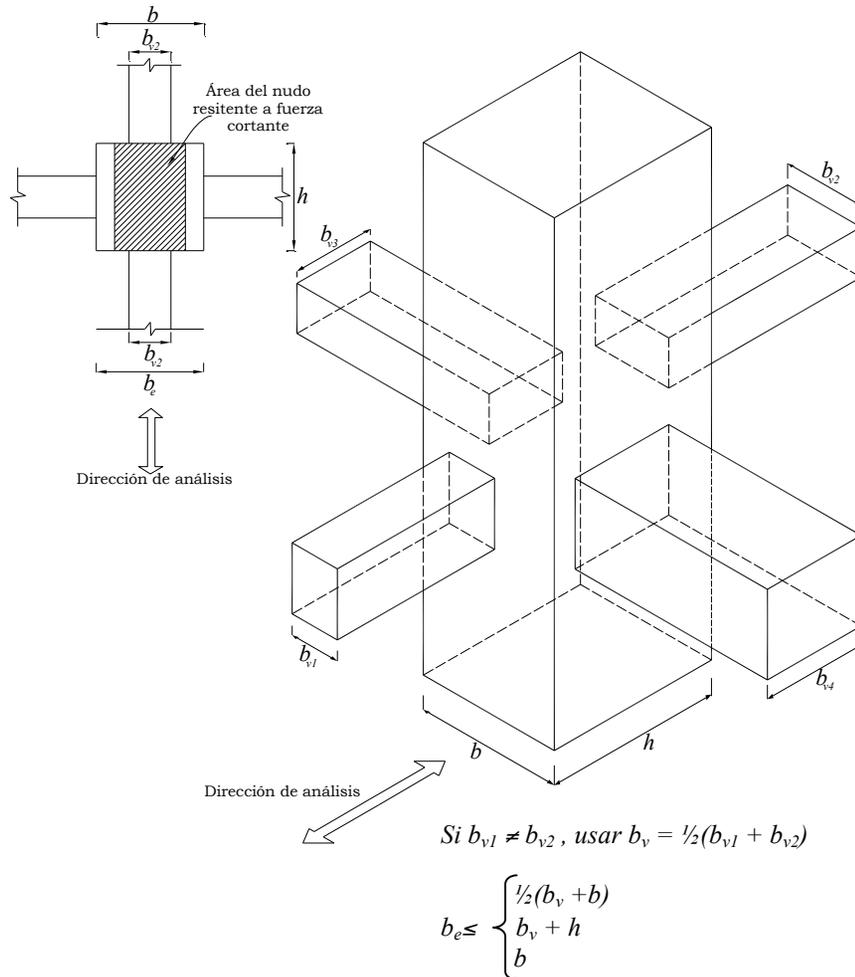


FIGURA 7.7 Área de la sección que resiste la fuerza cortante en nudos de marcos dúctiles.

7.4.5 Anclaje del refuerzo longitudinal.

7.4.5.1 Barras que terminan en el nudo.

Toda barra de refuerzo longitudinal de vigas que termine en un nudo, debe prolongarse hasta la cara lejana del núcleo de la columna y rematarse con un doblez a 90 grados, seguido de un tramo recto no menor de 12 diámetros. La sección crítica para

revisar el anclaje de estas barras será el plano externo del núcleo de la columna.

La revisión se efectuará de acuerdo con el apartado 5.1.2.2, donde será suficiente usar una longitud de desarrollo del 80% de la allí determinada. Este porcentaje no afecta a los valores mínimos, 15cm y $8d_b$, ni el tramo recto de $12d_b$ que sigue al doblez.

7.4.5.2 Barras continuas a través del nudo.

Los diámetros de las barras de vigas y columnas que pasen rectas a través de un nudo deben seleccionarse de modo que se cumplan las relaciones siguientes:

$$h_{(columna)} / d_b \text{ (barras de viga)} \geq 20$$

$$h_{(viga)} / d_b \text{ (barras de columna)} \geq 20$$

donde $h_{(columna)}$ es la dimensión transversal de la columna en la dirección de las barras de viga consideradas.

Si en la columna superior de nudo se cumple $P_u / A_g f'_c \geq 0.3$, la relación del peralte total de la viga al diámetro de las barras de la columna puede reducirse a 15. También es suficiente esta relación, cuando en la estructura los muros de concreto reforzado resisten mas del 50% de la fuerza lateral total inducida por el sismo.

7.5 CONEXIONES VIGA-COLUMNA CON ARTICULACIONES ALEJADAS DE LA CARA DE LA COLUMNA.

7.5.1 Requisitos generales.

Se aceptará diseñar y detallar las vigas, columnas y su unión de modo que las articulaciones plásticas por flexión de las vigas ante sismo se formen alejadas del paño de la columna (Figura 7.8). Se aceptará que se diseñen y detallen para que se formen al menos a una distancia igual a un peralte efectivo de la viga. En el diseño y detallado se aplicarán todos los criterios de estas Normas que no sean modificadas en esta sección. (7.5).

La sección 7.5 sólo se aplica si el claro de cortante de las vigas es al menos tres veces el peralte efectivo. El claro de cortante se define como la distancia entre la cara de la columna y el punto de inflexión en el diagrama de momentos flexionantes de diseño.

7.5.2 Refuerzo longitudinal de las vigas.

Se deberá usar la combinación de carga con sismo que produzca el máximo momento flexionante en la viga.

- En vigas de sección constante, se deberán revisar dos secciones. La sección 1 corresponde a la cara de la columna y la sección 2 a una vez el peralte efectivo de la viga.
- Se revisará que la resistencia a flexión de la sección 1, con factor de resistencia unitario, sea al menos 1.3 veces el momento de diseño obtenido del análisis considerando las acciones permanentes, variables y accidentales.

En adición al refuerzo longitudinal principal, la sección 1 se reforzará con al menos cuatro barras longitudinales dispuestas en dos lechos intermedios y que sean continuas a través del nudo (Figura 7.8). El área total del acero intermedio no será mayor que 0.35 veces el área del acero principal a tensión. Las barras intermedias deberán ser del menor diámetro posible y se deberán anclar dentro de la viga, a partir de la sección 1, en una distancia igual a la longitud de desarrollo de la barra calculada según la cláusula 5.1.1. En ningún caso la longitud de anclaje de las barras intermedias dentro de la viga será menor que 1.5 veces el peralte efectivo de la sección.

Si es necesario, con objeto de aumentar la resistencia a flexión, se podrán adicionar barras en los lechos extremos de la sección 1 y con longitud igual a la del acero intermedio (Figura 7.8).

- La resistencia a flexión de la sección 2, con factor de resistencia unitario, deberá ser igual al momento de diseño calculado en el análisis en esa sección y para la misma combinación de carga que la usada en el apartado 7.5.2 inciso b.

Para calcular la resistencia a flexión de esta sección no se considerarán las barras intermedias ni las barras adicionales (si existen), de la sección 1.

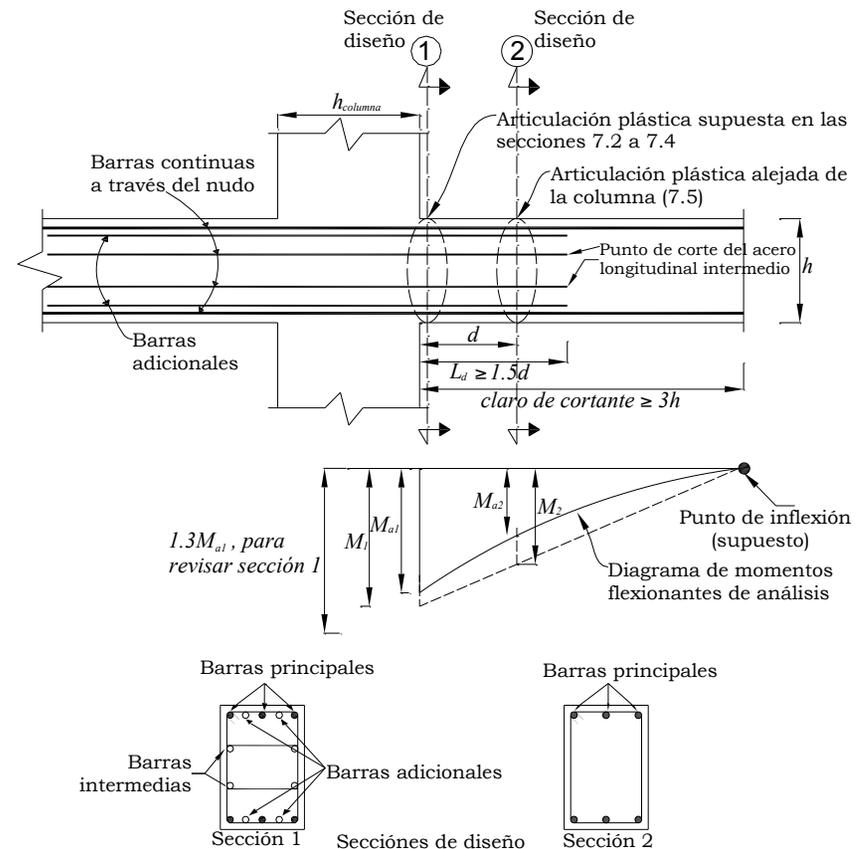


Figura 7.8 Marcos dúctiles con articulaciones plásticas alejadas de la cara de la columna.

7.5.3 Resistencia mínima a flexión de columnas.

Las resistencias a flexión de las columnas en el nudo deberán satisfacer la ecuación 7.8.

$$\sum M_e \geq 1.2 \sum M_g \quad (7.8)$$

donde:

$\sum M_e$ Suma al paño del nudo de los momentos resistentes calculados con factor de resistencia igual a uno y con un esfuerzo en el acero de tensión al menos igual a $1.0f_y$, de las columnas que llegan a ese nudo; y

$\sum M_g$ Suma al paño del nudo de los momentos resistentes calculados con factor de resistencia igual a uno y con un esfuerzo en el acero de tensión al menos igual a $1.0f_y$, de las vigas que llegan a ese nudo.

Las sumas anteriores deben realizarse de modo que los momentos de las columnas se opongan a los de las vigas.

La condición debe cumplirse para los dos sentidos en que puede actuar el sismo.

No será necesario cumplir con la ec. 7.8 en los nudos de azotea.

7.5.4 Uniones viga-columna.

Se aplicará lo señalado en las cláusulas 7.4.1 a 7.4.4 que no se vea modificado en esta sección.

Si la losa está colada monolíticamente con las vigas, se considerará que el refuerzo de la losa trabajando en tensión alojado en un ancho efectivo, contribuye a aumentar la demanda de fuerza cortante. En secciones T, este ancho del patín a tensión a cada lado del alma se podrá valorar como:

$$8t \frac{M_{a2}}{M_{a1}}$$

En secciones L, el ancho del patín a tensión al lado del alma se podrá valorar como:

$$6t \frac{M_{a2}}{M_{a1}}$$

donde M_{a1} y M_{a2} son los momentos flexionantes de diseño en las secciones 1 y 2, respectivamente, obtenidos del análisis.

Las fuerzas que intervienen en el dimensionamiento por fuerza cortante se determinarán suponiendo que el esfuerzo de tensión en las barras de las vigas es igual a $1.0f_y$.

Si las barras de las vigas son continuas a través del nudo, su diámetro debe cumplir con:

$$h_{(columna)}/d_{b(barra\ de\ viga)} \geq 16$$

8. LOSAS PLANAS.

8.1 ASPECTOS GENERALES.

PARA LAS CONSTRUCCIONES ESCOLARES NO ES ACEPTABLE LA UTILIZACIÓN DE SISTEMAS ESTRUCTURALES CONOCIDOS COMO LOSAS PLANAS O CUALQUIER DIAFRAGMA FLEXIBLE EN CUYA CONFIGURACIÓN ESTRUCTURAL NO INCLUYA MARCOS DE CONCRETO FORMADOS POR VIGAS Y COLUMNAS, DEBIDO A QUE EN EDIFICACIONES ESTRUCTURADAS CON ESTE SISTEMA, SE HA OBSERVADO UN COMPORTAMIENTO INSATISFACTORIO DURANTE EVENTOS SÍSMICOS DE GRAN MAGNITUD.

9. CONCRETO PRESFORZADO.

9.1 INTRODUCCIÓN.

Las disposiciones contenidas en otras partes de este documento que no contradigan a los requisitos de este capítulo serán aplicables al concreto presforzado y parcialmente presforzado. En la fabricación de elementos presforzados y parcialmente presforzados se usará concreto clase I (véase 1.5.1). Se permitirá el uso de tendones de preesfuerzo no adheridos sólo en losas que cumplan con los requisitos de la sección 9.7.

En todo elemento de concreto presforzado y parcialmente presforzado deben revisarse los estados límite de falla y los de

servicio; también se tomarán en cuenta las concentraciones de esfuerzos debidos al preesfuerzo.

9.1.1 Definición de elementos de acero para presfuerzo.

Para fines de las presentes Normas se considerarán los siguientes elementos de acero para presfuerzo:

Alambre: Refuerzo de acero de presfuerzo que cumple con los requisitos indicados en la cláusula 1.5.2 y que, por lo general, se suministra en forma de rollos.

Barra: Refuerzo de acero que puede ser de presfuerzo, que cumple con las normas NMX – B- 293 o NMX – B – 292 y que comúnmente se suministra en tramos rectos.

Torón: Grupo de alambres torcidos en forma de hélice alrededor de un alambre recto longitudinal.

Cable: Elemento formado por varios alambres o torones.

Tendón: Elemento utilizado para transmitir presfuerzo, que puede estar formado por alambres, barras o torones individuales o por grupos de éstos.

9.2 PRESFUERZO PARCIAL Y PRESFUERZO TOTAL.

Se podrá suponer que una sección tiene presfuerzo total, si su índice presfuerzo, I_p está comprendido entre 0.9 y 1.0, incluyendo los valores extremos. Si el índice de presfuerzo es menor que 0.9 pero mayor que 0.6 o igual, se podrá suponer que la sección tiene presfuerzo parcial. Si el índice de preesfuerzo es menor que 0.6, se podrá suponer que la sección no tiene presfuerzo.

El índice de presfuerzo se define como la relación siguiente:

$$I_p = \frac{M_{Rp}}{M_{Rr} + M_{Rp}} \quad (9.1)$$

donde M_{Rp} y M_{Rr} son los momentos resistentes suministrados por el acero presforzado y por el acero ordinario, respectivamente.

Por sencillez el índice de presfuerzo podrá valuarse con la expresión siguiente:

$$I_p = \frac{A_{sp} f_{sp}}{A_{sp} f_{sp} + A_s f_y} \quad (9.2)$$

donde:

A_{sp} Área de acero presforzado;

A_s Área de acero ordinario a tensión;

f_{sp} Esfuerzo en el acero presforzado cuando se alcanza la resistencia a flexión del miembro; y

f_y Esfuerzo de fluencia del acero ordinario.

9.3 ESTADOS LÍMITE DE FALLA.

Se revisarán los estados límite de flexión, flexocompresión, fuerza cortante, torsión, pandeo y, cuando sean significativos, los efectos de fatiga.

9.3.1 Flexión y flexocompresión.

La resistencia a flexión o flexocompresión de elementos presforzados y parcialmente presforzados se calculará con base en las condiciones de equilibrio y en las hipótesis generales enunciadas en 2.1, tomando en cuenta la deformación inicial del acero debida al presfuerzo.

9.3.1.1 Esfuerzo en el acero de presfuerzo en elementos a flexión.

En elementos total y parcialmente presforzados, el esfuerzo en el acero de preesfuerzo, f_{sp} , cuando se alcanza la resistencia, deberá valuarse como dice el párrafo anterior, es decir, a partir del

equilibrio y las hipótesis generales. Sin embargo, cuando la resistencia del concreto, f'_c , no es mayor que 350 kg/cm^2 , y el preesfuerzo efectivo, f_{se} , no es menor que la mitad del esfuerzo resistente, f_{sr} , del acero de presfuerzo, el esfuerzo f_{sp} puede calcularse con las expresiones siguientes:

Secciones con preesfuerzo total:

$$f_{sp} = f_{sr} \left[1 - 0.5 \left(p_p \frac{f_{sr}}{f'_c} - q' \right) \right] \quad (9.3)$$

Secciones con preesfuerzo parcial:

$$f_{sp} = f_{sr} \left[1 - 0.5 \left(p_p \frac{f_{sr}}{f'_c} + q - q' \right) \right] \quad (9.4)$$

Las cantidades:

$$\left(p_p \frac{f_{sr}}{f'_c} - q' \right) \text{ y } \left(p_p \frac{f_{sr}}{f'_c} + q - q' \right)$$

no se tomarán menores que 0.17.

En las expresiones anteriores:

p_p Cuantía de acero presfuzado (A_{sp}/bd_p); y

d_p Distancia entre la fibra extrema a compresión y el centroide del acero presfuzado;

$$q = \frac{pf_y}{f'_c}$$

$$q' = \frac{p' f_y}{f'_c}$$

$$p = \frac{A_s}{bd}$$

$$p' = \frac{A'_s}{bd}$$

b Ancho de la sección; en secciones I o T, ancho del patín comprimido por efecto de las cargas.

9.3.1.2 Refuerzo mínimo en elementos a flexión.

El acero a tensión, presfuzado y ordinario, en secciones con preesfuerzo total, será por los menos el necesario para que el momento resistente de la sección sea igual a 1.2 veces su momento flexionante de agrietamiento.

En secciones con presfuerzo parcial, el acero a tensión, presfuzado y ordinario, será por lo menos el necesario para que el momento resistente de la sección sea igual a $(1.5-0.3 I_p)$ veces su momento flexionante de agrietamiento.

Para valuar los momentos resistentes y de agrietamiento, se tomará en cuenta el efecto del presfuerzo; los momentos de agrietamiento se calcularán con la resistencia media a tensión no reducida, $\overline{f_f}$, definida en el apartado 1.4.1.3.

9.3.1.3 Refuerzo máximo en elementos a flexión.

Las cantidades de acero de presfuerzo y de acero ordinario que se utilicen en la zona de tensión y en la de compresión serán tales que se cumpla la siguiente condición:

$$\epsilon_{sp} \geq \frac{\epsilon_{yp}}{0.75}$$

donde ϵ_{sp} es la deformación unitaria del acero de presfuerzo cuando se alcanza el momento resistente de la sección y ϵ_{yp} es la deformación unitaria convencional de fluencia del acero de presfuerzo. La deformación, ϵ_{sp} , debe incluir la deformación debida al presfuerzo efectivo. El valor de ϵ_{yp} se obtendrá del fabricante del acero de presfuerzo; si no se tienen datos puede suponerse igual a 0.01.

9.3.1.4 Secciones T sujetas a flexión.

Para determinar el ancho efectivo del patín de secciones T, presfuzadas, que forman parte integral de un piso monolítico, se

aplicará el criterio dado en la cláusula 2.2.3 para vigas reforzadas.

En vigas T presforzadas aisladas regirá el mismo criterio, a menos que compruebe experimentalmente la posibilidad de tomar anchos efectivos mayores.

9.3.1.5 Refuerzo transversal en miembros a flexocompresión.

Este refuerzo debe cumplir con los requisitos de la cláusula 6.2.3, aplicados con base en el acero longitudinal ordinario que tenga el miembro. También cumplirá con la cláusula 9.3.2.

9.3.2 Fuerza cortante.

Para tomar en cuenta los efectos de la fuerza cortante en elementos total o parcialmente presforzados, se aplicarán las disposiciones de las cláusulas 2.5.1. y 2.5.3.

9.3.3 Pandeo debido al presfuerzo.

En todo diseño debe considerarse la posibilidad de pandeo de un elemento entre puntos en que estén en contacto el concreto y el acero de presfuerzo. También se tendrá en cuenta el pandeo de patines y almas delgadas.

9.3.4 Torsión.

Los efectos de torsión en elementos de concreto parcial y totalmente presforzados se tomarán en cuenta mediante las disposiciones establecidas en 2.6.

9.4 ESTADOS LÍMITE DE SERVICIO.

Las deflexiones y el agrietamiento bajo las condiciones de carga que pueden ser críticas durante el proceso constructivo y la vida útil de la estructura, no deben exceder a los valores que en cada caso se consideren aceptables. Cuando sea significativo, se revisarán los efectos de la fatiga.

Debe realizarse un estudio cuidadoso de agrietamiento y deflexiones en elementos parcialmente presforzados.

9.4.1 Elementos con presfuerzo total.

En elementos con presfuerzo total, una forma indirecta de lograr que el agrietamiento no sea excesivo y limitar las pérdidas por flujo plástico, es obligar a que los esfuerzos en condiciones de servicio se mantengan dentro de ciertos límites. Para este fin, al dimensionar o al revisar esfuerzos bajo condiciones de servicio, se usará la teoría elástica del concreto y la sección transformada. En estas operaciones no se emplean secciones reducidas, esfuerzos reducidos, ni factores de resistencia.

Si se opta por limitar los esfuerzos, se considerarán los valores siguientes:

9.4.1.1 Esfuerzos permisibles en el concreto.

a) Esfuerzos inmediatamente después de la transferencia y antes que ocurran las pérdidas por contracción y flujo plástico del concreto indicadas en 9.5:

1) Compresión: $0.60f'_{ci}$

2) Tensión en miembros sin refuerzo en la zona de tensión, excepto lo indicado en el punto 9.4.1.1.a.3:

$$0.8\sqrt{f'_{ci}} \text{ (en kg/cm}^2\text{)}$$

3) Tensión en los extremos de miembros simplemente apoyados:

$$1.6\sqrt{f'_{ci}}$$

Cuando el esfuerzo de tensión calculado exceda de estos valores, se suministrará refuerzo ordinario para que resista la fuerza total de tensión del concreto, valuada en la sección sin agrietar.

En las expresiones anteriores, f'_{ci} en kg/cm², es la resistencia a compresión del concreto a la edad en que ocurre la transferencia. Esta tiene lugar en concreto pretensado cuando se cortan los tendones o se disipa la presión en el gato, o, en postensado, cuando se anclan los tendones.

Esfuerzos bajo cargas de servicio (después de que han ocurrido todas las pérdidas de presfuerzo):

- 1) Compresión $0.45f'_c$
- 2) Tensión $1.6\sqrt{f'_c}$ (en kg/cm²)

Estos valores pueden excederse con tal que se justifique que el comportamiento estructural del elemento será adecuado, pero sin que el esfuerzo de tensión llegue a ser mayor que $3.2\sqrt{f'_c}$.

Si el esfuerzo calculado de tensión resulta mayor que $3.2\sqrt{f'_c}$ puede usarse acero ordinario y tratar el elemento como parcialmente presforzado, si así lo dice su índice de presfuerzo. Deberá cumplirse con los requisitos de deflexiones indicados en el apartado 9.4.1.3.

Cuando la estructura va a estar sujeta a ambiente corrosivo, no deberá haber tensiones en el concreto en condiciones de servicio.

9.4.1.2 Esfuerzos permisibles en el acero de presfuerzo.

- a) Debidos a la fuerza aplicada por el gato $0.94 f_{yp}$ pero no deberá exceder de $0.8 f_{sr}$
- b) Inmediatamente después de la transferencia $0.82f_{yp}$ pero no sera mayor que $0.74 f_{sr}$
- c) En cables postensados, anclajes y acoplamientos, inmediatamente después del anclaje de los tendones $0.70 f_{sr}$

En estas expresiones, f_{sr} es el refuerzo resistente del acero de presfuerzo.

9.4.1.3 Deflexiones.

Las deflexiones inmediatas en elementos totalmente presforzados se calcularán con los métodos usuales para determinar deflexiones elásticas; en los cálculos se puede usar el momento de inercia de la sección total cuando no se encuentre agrietada.

Las deflexiones diferidas deben calcularse tomando en cuenta los efectos de las pérdidas en la fuerza de presfuerzo debidas a contracción y flujo plástico del concreto, y de relajación del acero indicadas en 9.5.

9.4.2 Elementos con presfuerzo parcial.

En elementos parcialmente presforzados se recomienda que la magnitud del momento de descompresión sea cuando menos igual al que produce la carga muerta más la carga viva media estipulada en las Normas de Disposiciones y Criterios de Seguridad Estructural. El momento de descompresión es aquel que produce esfuerzos nulos en la fibra extrema en tensión, al sumar sus efectos a los efectos del presfuerzo.

9.4.2.1 Esfuerzos permisibles en el concreto.

- a) Los esfuerzos permisibles de compresión y tensión, inmediatamente después de la transferencia y antes que ocurran las pérdidas por contracción y flujo plástico del concreto, serán los estipulados en el apartado 9.4.1.1 apartado a para concretos totalmente presforzados.
- b) Esfuerzos bajo cargas de servicio: Serán los indicados en el apartado 9.4.1.1 inciso b para elementos de concreto con presfuerzo total.

9.4.2.2 Esfuerzos permisibles en el acero de presfuerzo.

Serán los mismos que para elementos totalmente presforzados, indicados en el apartado 9.4.1.2.

9.4.2.3 Deflexiones.

Las deflexiones en elementos parcialmente presforzados deberán calcularse considerando todas las etapas de carga, y la condición

de agrietamiento en cada etapa. Se calcularán con los métodos usuales.

9.4.2.4 Agrietamiento.

El criterio siguiente se aplica a elementos de concreto parcialmente presforzado que no deban ser impermeables y que no estén expuestos a un ambiente corrosivo.

El agrietamiento siempre deberá ser controlado por acero de refuerzo ordinario, despreciando la posible contribución del acero de presfuerzo, por lo que deberá cumplirse con las disposiciones para agrietamiento de elementos no presforzados indicados en la sección 3.3.

9.5 PÉRDIDAS DE PRESFUERZO.

Para valuar el presfuerzo efectivo se tomarán en cuenta las pérdidas debidas a las siguientes causas:

a) Pérdidas inmediatas:

- 1) Acortamiento elástico del concreto;
- 2) Desviación de los tendones;
- 3) Fricción sólo en elementos postensados en acero presforzado debido a curvatura intencional o accidental; y
- 4) Deslizamiento de los anclajes.

b) Pérdidas diferidas:

- 1) Flujo plástico del concreto;
- 2) Contracción del concreto; y
- 3) Relajación del esfuerzo en el acero de presfuerzo.

9.5.1 Pérdidas de presfuerzo en elementos pretensados.

Si los elementos pretensados, con presfuerzo total o parcial, van a ser construidos en plantas de fabricación establecidas, y dichas plantas cuentan con estudios estadísticos de pérdida de presfuerzo, se puede suponer una pérdida total global de presfuerzo, considerada como un porcentaje, basándose en dichos estudios estadísticos. En caso contrario la pérdida total de presfuerzo será la suma de las pérdidas debidas a lo siguiente:

- a) Acortamiento elástico del concreto;
- b) Deslizamiento de los anclajes;
- c) Desviación de los tendones;
- d) Flujo plástico del concreto;
- e) Contracción del concreto; y
- f) Relajación del esfuerzo en el acero de presfuerzo.

9.5.2 Pérdidas de presfuerzo en elementos postensados.

La pérdida total de presfuerzo, en elementos postensados con presfuerzo total o parcial será la suma de las pérdidas debidas a lo siguiente:

- a) Acortamiento elástico del concreto;
- b) Fricción en el acero de presfuerzo debida a curvatura accidental o intencional;
- c) Deslizamiento de los anclajes;
- d) Flujo plástico del concreto;
- e) Contracción del concreto; y
- f) Relajación del esfuerzo en el acero de presfuerzo.

9.5.3 Criterios de valuación de las pérdidas de presfuerzo.

En función del tipo de estructura, modalidades del presfuerzo y grado de precisión requerido, se utilizará alguno de los tres métodos de estimación de pérdidas indicados en la Tabla 9.1.

El método de estimación global se usará únicamente en caso de no tener información para evaluar las pérdidas de presfuerzo. En elementos pretensados se puede suponer que la suma de las pérdidas varía entre 20 y 25% de la fuerza aplicada por el gato. En postensados, la suma de las pérdidas, sin incluir las de fricción, se puede suponer que varía entre 15 y 20% de la fuerza aplicada por el gato.

Se tomará el porcentaje de pérdidas que proporcione las condiciones más desfavorables en los elementos tanto pretensados como postensados.

En la Tabla 9.2 se presenta el criterio de selección del método de valuación de pérdidas para edificios convencionales descrito en la Tabla 9.1:

Tabla 9.1 Métodos de estimación de pérdidas de presfuerzo

Métodos para estimar las pérdidas de la fuerza de presfuerzo		Descripción
A	Estimación global	Las pérdidas de presfuerzo se definen como un porcentaje de la fuerza aplicada por el gato.
B	Estimación individual	Las pérdidas de presfuerzo se valúan de manera individual mediante fórmulas, las contribuciones de cada una de ellas se suman para obtener la pérdida total.
C	Estimación por el método de los intervalos	Las pérdidas inmediatas se calculan con el método de estimación individual. Las estimaciones de las pérdidas de presfuerzo diferidas se efectúan estableciendo como mínimo cuatro intervalos de tiempo, que toman en cuenta la edad del concreto en la cual ocurre la pérdida.

Las pérdidas por fricción en acero postensado se basarán en coeficientes de fricción por desviación accidental y por curvatura, determinados experimentalmente.

Tabla 9.2 Criterios para seleccionar el método de valuación de pérdidas

PRETENSADO		POSTENSADO	
Estimación preliminar	Estimación definitiva	Estimación preliminar	Estimación definitiva
A	B	A	C

Al respecto, la ecuación que sigue proporciona, en función de los coeficientes mencionados, el valor de la fuerza P_0 , que es necesario aplicar en el gato para producir una tensión determinada, P_x , en un punto x del tendón.

$$P_0 = P_x e^{KL + \eta\mu} \tag{9.5}$$

Cuando $(KL + \eta\mu)$ no sea mayor de 0.3, el efecto de la pérdida por fricción puede calcularse con la expresión:

$$P_0 = P_x (1 + KL + \eta\mu) \tag{9.6}$$

donde:

- K Coeficiente de fricción por desviación accidental, por metro de tendón, en m^{-1} ;
- L Longitud de tendón desde el extremo donde se une al gato hasta el punto x , en metros;
- μ Coeficiente de fricción por curvatura;
- η Cambio angular total en el perfil del tendón, desde el extremo donde actúa al gato hasta el punto x en radianes; y
- e Base de los logaritmos naturales.

Para el diseño preliminar de elementos y en casos en los que no se cuente con información del fabricante, se podrán emplear los valores de K y μ de la Tabla 9.3

Tabla 9.3 Coeficientes de fricción para cables postensados.

Cables dentro de una camisa metálica inyectada con lechada, formados por:	Coefficiente K, por metro de longitud	Coefficiente de curvatura, μ
Alambres	0.003 a 0.005	0.15 a 0.25
Barras de alta resistencia	0.0003 a 0.002	0.08 a 0.30
Torones de siete alambres	0.0015 a 0.0065	0.15 a 0.25

9.5.4 Indicaciones en planos.

Deberán indicarse en los planos estructurales las pérdidas de presfuerzo consideradas en el diseño, y no deberán excederse dichas pérdidas en la planta de fabricación ni en la obra.

Además, para elementos postensados, deben indicarse en los planos estructurales los valores de los coeficientes de fricción por curvatura, μ , y por desviación accidental, K , usados en el diseño, los rangos aceptables para las fuerzas producidas por el gato en los cables, el deslizamiento esperado en los anclajes y el diagrama de tensado.

9.6 REQUISITOS COMPLEMENTARIOS.

9.6.1 Zonas de anclaje.

En vigas con tendones postensados deben utilizarse bloques extremos a fin de distribuir las fuerzas concentradas de presfuerzo en el anclaje.

En vigas pretensadas se puede prescindir de los bloques extremos.

Los bloques extremos deben tener suficiente espacio para permitir la colocación del acero de presfuerzo y para alojar los dispositivos de anclaje.

9.6.1.1 Geometría.

Preferentemente los bloques extremos deben ser tan anchos como el patín más estrecho de la viga, y tener una longitud mínima igual a tres cuartas partes del peralte de la viga, pero no menos de 60 cm.

9.6.1.2 Refuerzo.

Para resistir el esfuerzo de ruptura, debe colocarse en los miembros postensados una parrilla transversal formada por barras verticales y horizontales con la separación y cantidad recomendadas por el fabricante del anclaje, o algún refuerzo equivalente.

Cuando las recomendaciones del fabricante no sean aplicables, la parrilla debe constar, como mínimo, de barras de 0.95 cm (No. 3), colocadas cada 8 cm, centro a centro, en cada dirección.

La parrilla se colocará a no más de 4 cm de la cara interna de la placa de apoyo de anclaje.

En las zonas de transferencia de vigas pretensadas, debe colocarse refuerzo transversal en forma y cantidad tales que evite la aparición de grietas de más de 0.1 mm de ancho paralelas a los tendones.

9.6.1.3 Esfuerzos permisibles de aplastamiento en el concreto de elementos postensados para edificios.

El esfuerzo de aplastamiento permisible, f_b , en el concreto bajo la acción de la placa de anclaje de los cables de postensado se puede calcular con las expresiones siguientes, si la zona de anclaje cumple con los apartados 9.6.1.1 y 9.6.1.2:

a) Inmediatamente después de anclaje del cable:

$$f_b = 0.8 f'_{ci} \sqrt{\frac{A_2}{A_1} - 0.2} \leq 1.25 f'_{ci} \quad (9.7)$$

b) Después que han ocurrido las pérdidas de presfuerzo:

$$f_b = 0.6f_c' \sqrt{\frac{A_2}{A_1}} \leq f_c' \quad (9.8)$$

donde:

A_1 Área de aplastamiento de la placa de anclaje de los cables de postensado; y

A_2 Área de la figura de mayor tamaño, semejante a A_1 y concéntrica con ella, que puede inscribirse en la superficie de anclaje.

9.6.2 Longitud de desarrollo y de transferencia del acero de presfuerzo.

a) Los torones de pretensado de tres o siete alambres deberán estar adheridos, más allá de la sección crítica, en una longitud no menor que:

$$0.014(f_{sp} - 0.67f_{se})d_b$$

para alambres lisos de presfuerzo dicha longitud no será menor que:

$$0.028(f_{sp} - 0.67f_{se})d_b$$

Esta revisión puede limitarse a las secciones más próximas a las zonas de transferencia del miembro, y en las cuales sea necesario que se desarrolle la resistencia de diseño.

Cuando la adherencia del torón no se extienda hasta el extremo del elemento y en condiciones de servicio existan esfuerzos de tensión por flexión en el concreto en la zona precomprimida, se debe duplicar la longitud de desarrollo del torón dada por la ecuación anterior.

b) La longitud de transferencia de alambres lisos de presfuerzo se supondrá de 100 diámetros. En torones será de 50 diámetros.

9.6.3 Anclajes y acopladores para postensado.

Los anclajes para tendones adheridos deben desarrollar, por lo menos, el 90% de la resistencia máxima de los tendones cuando

se prueben bajo condición de no adherencia, sin que se excedan los corrimientos previstos. Sin embargo, dichos anclajes deben ser capaces de desarrollar la resistencia máxima especificada de los tendones una vez producida la adherencia.

Los acopladores deben colocarse en zonas aprobadas por el INIFED, y en ductos lo suficientemente amplios para permitir los movimientos necesarios.

Los dispositivos de anclaje en los extremos deben protegerse permanentemente contra la corrosión.

9.6.4 Revisión de los extremos con continuidad.

En los extremos de elementos presforzados que posean cierto grado de continuidad, se debe considerar el efecto de la fuerza de presfuerzo en la zona de compresión revisando que la deformación unitaria máxima no exceda 0.003.

9.6.5 Recubrimiento en elementos de concreto presforzado.

9.6.5.1 Elementos que no están en contacto con el terreno.

El recubrimiento de alambres, varillas, torones, tendones, cables, ductos y conexiones, para elementos de concreto presforzado que no están en contacto con el terreno, no será menor que su diámetro, d_b , ni menor que lo indicado en la Tabla 9.4.

Tabla 9.4 Recubrimiento en elementos de concreto presforzado que no están en contacto con el terreno.

Tipo de elemento	Recubrimiento mínimo, mm
Columnas y trabes	20
Cascarones, losas y otro tipo de elementos	15

9.6.5.2 Elementos de concreto presforzado en contacto con el terreno.

Para elementos presforzados que estén en contacto con el terreno y permanentemente expuestos a él deberá utilizarse un

recubrimiento de 4 cm si no se utiliza plantilla, y de 2 cm si se tiene plantilla.

9.6.5.3 Elementos de concreto presforzado expuestos a agentes agresivos.

En elementos de concreto presforzado expuestos a agentes agresivos (ciertas sustancias o vapores industriales, terreno particularmente corrosivo, etc.), el recubrimiento del acero de presfuerzo será el mayor entre lo aquí dispuesto y lo establecido en la sección 4.9.

9.6.5.4 Barras de acero ordinario en elementos de concreto presforzado.

El recubrimiento de las barras de acero ordinario que se incluyan en elementos de concreto presforzado deberá cumplir con las disposiciones de la sección 4.9.

9.6.6 Separación entre elementos de acero para presfuerzo.

9.6.6.1 Separación libre horizontal entre alambres y entre torones.

La separación libre horizontal, S_{Lh} , entre elementos de acero para presfuerzo, será como se indica en la Tabla 9.5.

9.6.6.2 Separación libre horizontal entre ductos de postensado.

La separación libre horizontal entre ductos de postensado, S_{Lh} , será como se indica en la Tabla 9.5.

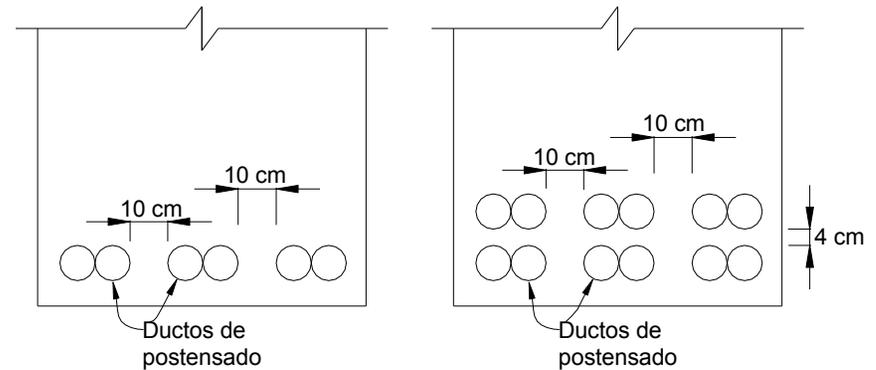


Figura 9.1 Separaciones libres mínimas entre paquetes de ductos de postensado.

Se permite formar paquetes de ductos siempre y cuando se demuestre que el concreto puede colarse satisfactoriamente y se garantice que los tendones no se romperán al tensarse. Sin embargo, cuando se tengan dos o más lechos horizontales de ductos no se permitirá formar paquetes en el sentido vertical. (ver Figura 9.1)

Cuando se tengan paquetes de ductos, la separación libre horizontal, S_{Lh} , entre cada paquete y en toda la longitud del paquete no será menor que la indicada en la Tabla 9.5.

9.6.6.3 Separación libre vertical entre alambres y entre torones.

La separación libre vertical, S_{Lv} , entre alambres y entre torones no será menor que la indicada en la Tabla 9.5. En la zona central del claro se permite una separación vertical menor y la formación de paquetes en el sentido vertical.

9.6.6.4 Separación libre vertical entre ductos de postensado.

La separación libre vertical, S_{Lv} , entre ductos de postensado y entre paquetes de ductos será la indicada en la Tabla 9.5.

Tabla 9.5 Separación libre entre elementos de acero para presfuerzo.

Tipo de elemento de presfuerzo	Separación libre horizontal, S_{Lh}	Separación libre vertical, S_{Lv}
Alambres	$S_{Lh} \geq 4 d_b$ y $S_{Lh} \geq 1.5 tma^1$	$S_{Lv} \geq 1.25 tma^1$
Torones	$S_{Lh} \geq 3 d_b$ y $S_{Lh} \geq 1.5 tma$	$S_{Lv} \geq 1.25 tma^1$
Ductos individuales	$S_{Lh} \geq 4 \text{ cm}$ y $S_{Lh} \geq 1.5 tma$	$S_{Lv} \geq 4 \text{ cm}$
Paquete de ductos	$S_{Lh} \geq 10 \text{ cm}$	$S_{Lv} \geq 4 \text{ cm}$

¹ tma: Tamaño máximo del agregado

9.6.6.5 Separación libre vertical y horizontal entre barras de acero ordinario en elementos de concreto presforzado.

Las separaciones libres deberán cumplir con las disposiciones de las secciones 4.9, 5.3 y 5.4.

9.6.7 Protección contra corrosión.

Los tendones no adheridos deberán estar recubiertos completamente con un material adecuado que asegure su protección contra la corrosión. El material de recubrimiento deberá ser continuo en toda la longitud no adherida, deberá prevenir la penetración de pasta de cemento y deberá ser resistente al manejo durante la construcción. Las zonas de anclaje y los dispositivos auxiliares deberán protegerse permanentemente contra la corrosión mediante dispositivos probados o materiales que garanticen dicha protección. Si se emplean concretos o morteros fluidos, éstos deberán estar libres de elementos corrosivos.

9.6.8 Resistencia al fuego.

Deberá cumplirse con los recubrimientos especificados en la cláusula 9.6.5.

9.6.9 Ductos para postensado.

Los ductos para tendones que se inyectarán con la lechada deben ser herméticos a ella y no deberán reaccionar con los tendones, con el concreto ni con la lechada de relleno.

Los ductos para tendones o para alambres individuales que se vayan a inyectar con lechada deberán tener un diámetro interior por lo menos 1 cm mayor que el diámetro del tendón o alambre, d_b . Los ductos para grupos de alambres o tendones deberán tener un área transversal interna no menor que dos veces el área transversal neta de los alambres o tendones.

9.6.10 Lechada para tendones de presfuerzo.

La lechada deberá estar constituida por cemento y agua, o por cemento, arena y agua. El cemento, el agua y la arena deberán cumplir con las disposiciones de la sección 1.5. Así mismo, deberá cumplirse con lo especificado en la cláusula 14.4.1.

9.7 LOSAS POSTENSADAS CON TENDONES NO ADHERIDOS.

9.7.1 Requisitos generales.

9.7.1.1 Definiciones.

Un sistema de losas de concreto postensadas con presfuerzo no adherido consta de tendones no adheridos, anclajes y refuerzo adicional ordinario a base de barras corrugadas de acero. Los tendones no adheridos son alambres o torones de acero cubiertos por grasa lubricante y resistente a la corrosión y forrados por una funda plástica. Los anclajes, fijos y de tensado, están compuestos por una placa de acero dúctil, por dispositivos que sujetan al tendón y transmiten la tensión a la placa de acero y por acero de confinamiento en la zona adyacente a la placa. El refuerzo adicional a base de barras corrugadas tiene la función de resistir el cortante y momento en conexiones losa-columna, controlar el agrietamiento causado por las restricciones al acortamiento axial y a los cambios volumétricos del concreto, así

como de incrementar la redundancia de la estructura, en particular ante cargas imprevistas.

9.7.1.2 Losas planas apoyadas en columnas.

Si se emplean losas planas apoyadas sobre columnas, la estructura deberá tener un sistema primario reforzado con barras corrugadas capaz de resistir el sismo sin contar con la contribución de la losa más que en su acción como diafragma para resistir cargas en su plano. El análisis sísmico se hará con los criterios de 9.7.3. Se deberá considerar el efecto en la estructura de los momentos debidos al presfuerzo de la losa, tanto por el acortamiento elástico como por las deformaciones a largo plazo del concreto. En el diseño de la estructura se prestará atención a evitar que se alcance algún estado límite de falla frágil. Para losas planas, la relación claro mayor-espesor no deberá exceder de 40.

9.7.1.3 Losas apoyadas en vigas.

Si se emplean losas apoyadas en vigas se deberá satisfacer los requisitos aplicables de esta sección.

Para losas apoyadas en vigas, la relación claro mayor-espesor no deberá exceder de 50.

9.7.1.4 Factores de reducción.

Los factores de reducción para losas postensadas con tendones no adheridos, F_R serán:

- a) $F_R = 0.8$ para flexión.
- b) $F_R = 0.8$ para cortante y torsión.
- c) $F_R = 0.7$ para aplastamiento del concreto.
- d) $F_R = 0.7$ para diseño de las zonas de anclaje.

9.7.2 Estados límite de falla.

9.7.2.1 Flexión.

a) Análisis.

Las fuerzas y momentos internos pueden obtenerse por medio de métodos reconocidos de análisis elástico.

Ante cargas laterales se adoptarán las hipótesis señaladas en 8.3.3. Para valuar los momentos se deberá considerar la secuencia de construcción. Los momentos de diseño serán la suma de momentos producidos por el acortamiento de la losa debido al presfuerzo, incluyendo pérdidas (con factor de carga unitario) y los debidos a cargas de diseño.

b) Esfuerzos normales máximo y mínimo.

El esfuerzo normal promedio debido al presfuerzo deberá ser mayor o igual que 9 kg/cm² e inferior a 35 kg/cm².

c) Esfuerzo en el acero de presfuerzo.

Se deberá calcular a partir del equilibrio y de las hipótesis generales enunciadas en 2.1, tomando en cuenta la deformación inicial del acero debida al presfuerzo. Sin embargo, cuando el presfuerzo efectivo, f_{se} , no es menor que la mitad del esfuerzo resistente, f_{sr} , del acero de presfuerzo, el esfuerzo en el acero de presfuerzo cuando se alcanza la resistencia a flexión f_{sp} , puede calcularse como:

$$f_{sp} = f_{se} + 700 + \frac{f_c'}{100p_p} \quad (9.9)$$

para losas con relaciones claro-espesor menores que 35, donde f_{sp} deberá ser menor que f_{yp} y que $(f_{sr} + 4200)$, en kg/cm², o bien:

$$f_{sp} = f_{se} + 700 + \frac{f_c'}{300p_p} \quad (9.10)$$

para losas con relaciones claro-espesor mayores o iguales a 35, donde f_{sp} deberá ser menor que f_{yp} y que $(f_{sr} + 2100)$ en kg/cm².

d) Refuerzo mínimo.

La cuantía de acero a tensión, presforzado y sin presforzar, será por lo menos la necesaria para que el momento resistente de la sección sea igual a 1.2 veces su momento de agrietamiento. Los momentos de agrietamiento se calcularán con la resistencia media a tensión no reducida, $\overline{f_f}$, establecida en 1.5.1.3.

e) Pérdidas de presfuerzo.

Se revisarán las debidas a las causas descritas en 9.5.

En las primeras dos losas por encima de la cimentación no presforzada y en la losa de azotea, se deberá valuar el efecto de restricciones estructurales sobre la pérdida de precompresión del presfuerzo considerando varios posibles anchos efectivos de losa.

f) Geometría de los tendones.

La configuración de los tendones deberá ser consistente con la distribución de los momentos obtenida por el método de análisis elegido.

El radio de curvatura de los tendones no deberá ser menor de 2.4 m. La separación entre alambres, torones o bandas de torones en una dirección no deberá ser mayor de ocho veces el espesor de la losa, ni 1.5 m. Las desviaciones verticales en la colocación de los tendones no deberán exceder de: ± 0.65 cm para espesores de losa de hasta 20 cm y de ± 1 cm para losas con más de 20 cm de espesor. Los valores de las tolerancias

deberán considerarse cuando se determinen los recubrimientos de concreto para los tendones (4.9 y 9.7.4.6). Las desviaciones horizontales deberán tener un radio de curvatura mínimo de 7 m.

9.7.2.2 Cortante.

a) Se revisará la losa a fuerza cortante para las condiciones señaladas en 2.5.9 incisos a y b. Para conexiones losa-columna interiores y exteriores, la fracción de momento transmitido entre losa y columna por flexión se considerará como se establece en 8.4. Se deberá colocar un refuerzo mínimo en la losa como el señalado en 2.5.9.4.

El refuerzo transversal en la columna en la unión con la losa debe cumplir con lo establecido en 8.2 inciso b.

En caso de que los esfuerzos cortantes sean mayores que la resistencia del concreto, se colocarán estribos diseñados de acuerdo con 2.5.9.5.

b) Dimensionamiento del refuerzo para flexión.

Se aplicará lo indicado en 8.5. El refuerzo por sismo se determinará a partir del momento de diseño obtenido en el análisis descrito en 9.7.3. Cuando menos dos de las barras del lecho superior o tendones de presfuerzo en cada dirección y todo el refuerzo de integridad estructural, prescrito en 8.9, deberán cruzar el núcleo de la columna correspondiente. Para conexiones exteriores en donde el vector de momento sea paralelo al borde de la losa, se deberá colocar refuerzo negativo perpendicular al borde en una franja igual a $2c_1 + c_2$ centrada en el centroide de la sección crítica para transmitir a la columna todo el momento que proviene de la losa (Figura 9.2), a menos que el borde se diseñe para resistir la torsión. Si el borde de la losa se diseña para transmitir por torsión a la columna el momento de la losa, el refuerzo negativo se distribuirá en el ancho de losa tributario a la columna.

El área de refuerzo de integridad estructural se determinará según 8.9. Los tendones del lecho inferior que pasen por las columnas o apoyos se consideran efectivos para cumplir con lo anterior.

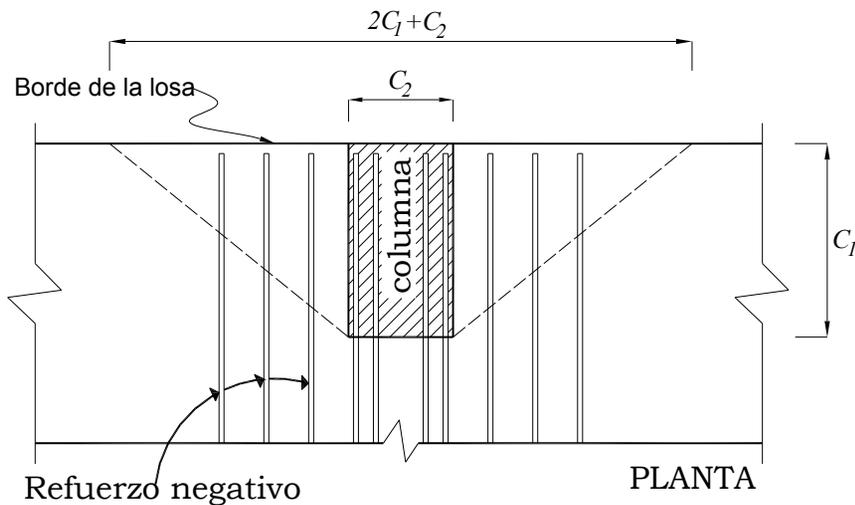


Figura 9.2 Refuerzo negativo perpendicular a un borde no diseñado para resistir torsión.

9.7.3 Sistemas de losas postensadas-columnas bajo sismo.

Las fuerzas y momentos internos de diseño para el sistema primario resistente a sismo se obtendrán de un análisis sísmico de un modelo donde se desprece la contribución de la losa plana, excepto por su efecto de diafragma. Se usará el valor de Q que corresponda a dicho sistema estructural primario resistente a sismo. Se revisará que la cuantía de refuerzo por flexión no exceda al indicado en 2.2.2. Las diferencias de desplazamientos en niveles consecutivos debidos a las fuerzas cortantes de entrepiso no deberán exceder de 0.006 veces la diferencia entre las correspondientes alturas de los niveles.

Para diseñar el sistema losa plana-columnas para momentos flexionantes y fuerzas cortantes, siguiendo lo establecido en

9.7.2.1 y 9.7.2.2, se hará el análisis sísmico de un modelo completo de la estructura que incluya las losas planas y su interacción con las columnas y con el sistema estructural resistente a sismo. Las losas se modelarán según 8.3.3; se considerarán los momentos de inercia de las secciones de la losa sin agrietar. Se usará un valor de $Q = 2$. Las diferencias de desplazamientos en niveles consecutivos debido a las fuerzas cortantes de entrepiso no deberán exceder de 0.006 veces la diferencia entre las correspondientes alturas de los niveles.

Se deberá revisar que no se alcance estado límite de falla frágil alguno, en particular en la conexión losa-columna. La losa deberá satisfacer los requisitos de diafragmas de 6.6.

9.7.4 Estados límite de servicio.

9.7.4.1 Esfuerzos permisibles en el concreto.

La cantidad de torones y el nivel de presfuerzo se determinarán de manera que los esfuerzos de compresión y tensión en el concreto no excedan los valores establecidos en 9.4 para carga muerta y viva de servicio.

9.7.4.2 Esfuerzos permisibles en el acero de presfuerzo.

Después del anclaje del tendón, $0.70f_{sr}$.

9.7.4.3 Deflexiones.

Las deflexiones en losas postensadas deberán calcularse para carga viva según su distribución más desfavorable (deflexiones inmediatas) y para cargas sostenidas (flechas diferidas). Para calcular las flechas diferidas, sólo se considerará la carga sostenida en exceso a la equilibrada por el postensado.

9.7.4.4 Agrietamiento.

En regiones de momento positivo, cuando el esfuerzo a tensión en el concreto en condiciones de servicio (después de considerar

las pérdidas de presfuerzo) sea mayor que $0.5\sqrt{f'_c}$ en kg/cm² se colocará un área mínima de refuerzo corrugado adherido igual a:

$$A_s = \frac{2N_c}{f_y} \quad (9.11)$$

donde N_c es la fuerza a tensión en el concreto debida a cargas muerta y viva de servicio. En esta expresión el esfuerzo especificado de fluencia f_y no deberá ser mayor de 4200 kg/cm². El refuerzo tendrá una longitud mínima de un tercio del claro libre y deberá ser centrado en la región de momento positivo. Se deberá colocar lo más cercano a la fibra extrema a tensión y se deberá distribuir uniformemente sobre la zona a tensión precomprimida. Se aplicarán las disposiciones sobre separación máxima de 4.9.

En zonas de momento negativo sobre las columnas se colocará un área mínima de acero adherido sin presforzar en ambas direcciones igual a:

$$A_s = 0.00075hL \quad (9.12)$$

para losas que trabajan en dos direcciones, donde L es la longitud del claro en la dirección paralela a la del refuerzo calculado y medido desde el centro del claro a cada lado de la conexión, y h es el espesor de la losa, e igual a:

$$A_s = 0.004A \quad (9.13)$$

para losas que trabajan en una dirección, donde A es el área de la sección transversal comprendida entre la cara a tensión por flexión de la losa y el centro de gravedad de la sección completa. El acero se distribuirá dentro de una franja limitada por líneas a $1.5h$ medidas desde las caras de la columna. Al menos se colocarán cuatro barras en cada dirección separadas no más de 30 cm. Las barras deberán extenderse de las caras de apoyo una distancia mínima igual a un sexto del claro libre.

Cuando se construyan las losas postensadas en varios tramos, se emplearán separaciones temporales cuyo ancho deberá ser suficiente para postensar los tendones. En estas separaciones se deberá colocar refuerzo para resistir los momentos flexionantes y

fuerzas cortantes que ocurrirían como si la losa fuera continua. El acero se anclará en las losas a ambos lados de dicha separación de acuerdo con los requisitos de 5.1 que sean aplicables. La separación se cerrará mediante la colocación de concreto con las mismas características que las empleadas en la losa.

En zonas adyacentes a muros de concreto, el área del refuerzo paralelo a los muros será 0.0015 veces el área de la losa, calculada sobre un tercio del claro transversal. Las barras se colocarán alternadamente en el lecho superior e inferior a una separación de $1.5h$.

En tableros de esquinas y de borde, y cuando los tendones se concentren en bandas, se deberá colocar en el lecho inferior refuerzo adherido no presforzado perpendicular al borde cuya área será igual a:

$$A_s = (0.0015 - 0.5p_p)hL \quad (9.14)$$

Pero no menor que $0.0005hL$. La longitud de las barras será igual al claro en la dirección de análisis.

9.7.4.5 Corrosión.

Los tendones no adheridos estarán completamente recubiertos por un material idóneo que asegure su protección contra la corrosión. La funda deberá ser continua en toda la longitud no adherida, deberá prevenir la penetración de pasta de cemento y deberá ser resistente al manejo durante la construcción. Las zonas de anclaje deberán protegerse contra la corrosión mediante dispositivos probados o materiales que garanticen dicha protección. Si se emplean concretos o morteros fluidos, éstos deberán estar libres de cloruros.

9.7.4.6 Resistencia al fuego.

El recubrimiento mínimo sobre los tendones postensados será de 2 cm para cualquier tipo de edificio.

9.7.5 Zonas de anclaje.

Las zonas de anclaje deberán resistir la máxima fuerza aplicada durante el tensado. El esfuerzo permisible de aplastamiento en el

concreto será el indicado en 9.6.1.3 cuando han ocurrido las pérdidas de presfuerzo.

Para resistir las fuerzas de tensión que ocurren adelante del anclaje en la dirección del espesor de la losa, se deberá usar cuando menos dos barras de 0.95 cm de diámetro (número 3) para cada anclaje colocadas a una distancia de $1.5h$ adelante del anclaje. La separación no deberá exceder de 30 cm ni 24 veces el diámetro de las barras. El refuerzo se deberá anclar cerca de las caras de la losa con ganchos estándar (Figura 9.3).

Se deberá proveer refuerzo en el plano de la losa, perpendicular al eje del monotorón, para resistir las fuerzas de tensión en el plano de la losa a lo largo del borde de la misma. Cuando menos se colocarán dos barras paralelas al borde de la losa inmediatamente adelante de los anclajes; las barras deberán incluir a todos los anclajes adyacentes.

El refuerzo se colocará arriba y abajo del plano de los tendones. Además, se colocará refuerzo para tomar las fuerzas delante de los anclajes; este refuerzo se distribuirá sobre la longitud de la zona de anclaje. Se deberá colocar otro par de barras paralelo al borde de la losa a una distancia desde los anclajes igual a la mitad de la separación entre tendones (Figura 9.3). Estas barras deberán extenderse más allá del último tendón con una distancia igual a la longitud de desarrollo de las barras.

10. CONCRETO PREFABRICADO.

10.1 REQUISITOS GENERALES.

Las estructuras prefabricadas se diseñarán con los mismos criterios empleados para estructuras coladas en el lugar, teniendo en cuenta, además, las condiciones de carga que se presenten durante la vida útil de los elementos prefabricados, desde la fabricación, transporte y montaje de los mismos hasta la terminación de la estructura y su estado de servicio, (14.5) así como las condiciones de restricción que den las conexiones, incluyendo la liga con la cimentación.

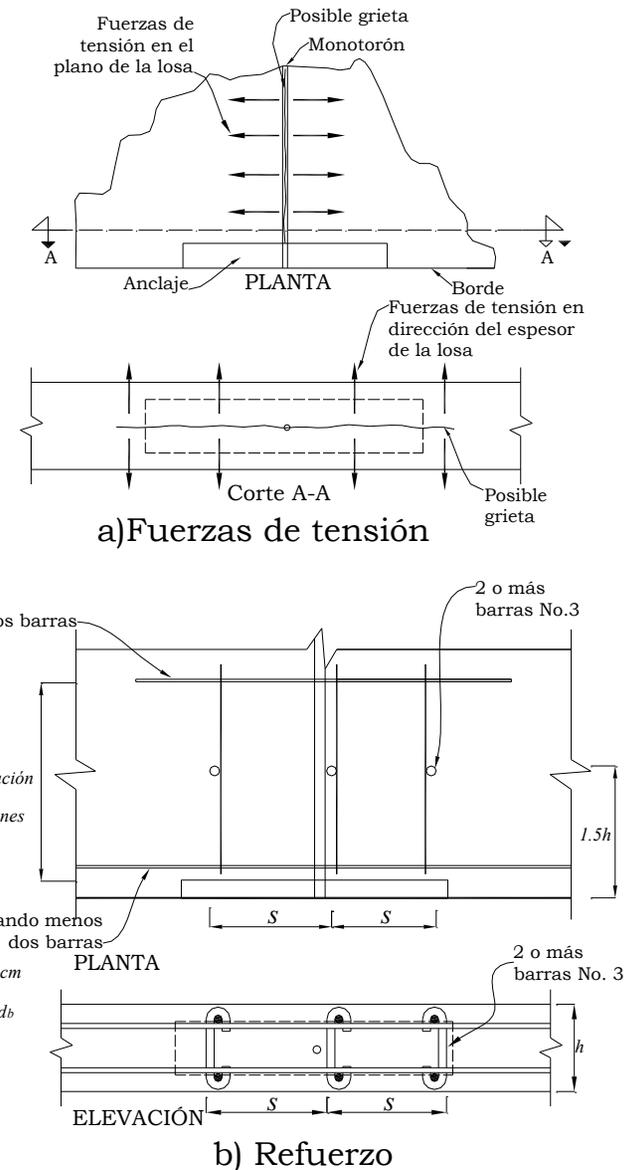


Figura 9.3 Refuerzo en la zona de anclaje.

En la estructuración de edificios se deberá proporcionar marcos o muros con resistencia a cargas laterales en dos ejes ortogonales de la estructura.

En los elementos estructurales de sección compuesta formados por prefabricados y colados en el lugar se aplicarán los requisitos de la cláusula 6.1.5.

10.2 ESTRUCTURAS PREFABRICADAS.

Las estructuras prefabricadas se diseñarán por sismo con un factor $Q=2$; sus conexiones cumplirán con los requisitos de este capítulo.

Se podrá usar un factor $Q = 3$, cuando la estructura prefabricada emule a una colada en sitio y la conexión de los elementos se lleve a cabo en una sección donde los momentos flexionantes de diseño debidos a sismo tengan un valor no mayor del 60% del resultante en la sección crítica por sismo, del elemento de que se trate. Además la estructura debe cumplir con los requisitos para $Q = 3$ que se especifican en el Capítulo 5 de las Normas y Especificaciones para Diseño por Sismo y en el Capítulo 7 de estas Normas. Cuando el signo de los momentos flexionantes se invierte a causa del sismo, se diseñarán las conexiones viga – columna de acuerdo con la sección 7.5.

10.3 CONEXIONES.

Las conexiones se diseñarán de modo que el grado de restricción que proporcionen esté de acuerdo con lo supuesto en el análisis de la estructura, y deberán ser capaces de transmitir todas las fuerzas y momentos que se presentan en los extremos de cada una de las piezas que unen. Cuando una conexión forme parte del sistema estructural de soporte ante acciones laterales, deberá resistir no menos que 1.3 veces el valor de diseño de las fuerzas y momentos internos que transmita.

En marcos formados por elementos prefabricados se define como nudo aquella parte de la columna comprendida en el peralte de las vigas que llegan a ella.

La conexión viga–columna entre elementos prefabricados puede efectuarse dentro del nudo o en las zonas adyacentes o alejadas del mismo. Cuando se aplique $Q = 3$, no deberán hacerse dentro

del nudo. Las conexiones deberán cumplir los requisitos siguientes:

- a) En conexiones que formen parte del sistema estructural de soporte ante cargas laterales, la resistencia, f_c' , del concreto empleado en las conexiones entre elementos prefabricados, requerido para transmitir esfuerzos de tensión o compresión, deberá ser al menos igual a la mayor que tengan los elementos que conectan.
- b) El acero de refuerzo localizado en las conexiones de elementos prefabricados, requerido para transmitir esfuerzos de tensión o compresión, deberá tener un esfuerzo especificado de fluencia no mayor que 4 200 kg/cm².
- c) En las conexiones se deberá colocar refuerzo transversal con el diámetro y la separación indicados en estas Normas para estructuras coladas en el lugar de manera que se asegure la resistencia y el confinamiento requeridos en la conexión, de acuerdo con el valor de Q usado al diseñar.
- d) Si la conexión se realiza dentro del nudo deberá cumplir con los requisitos mencionados en 6.2.5. Se deberá asegurar el confinamiento del nudo como se indica en 6.2.6. Se deberá asegurar que la articulación plástica se presente en la viga y se deberá cumplir con lo especificado en la sección 6.8.
- e) Cuando se utilicen colados en sitio para garantizar la continuidad de una conexión, donde quiera que ésta se encuentre, deberán realizarse por la parte superior de ella obligando al uso de cimbras en caras laterales (costados) e inferiores (fondo) de la conexión.
- f) Al detallar las conexiones deben especificarse las holguras para la manufactura y el montaje. Los efectos acumulados de dichas holguras deberán considerarse en el diseño de las conexiones. Cuando se diseñe la conexión para trabajar monolíticamente, las holguras deberán rellenarse con mortero con estabilizador de volumen de manera que se garantice la transmisión de los esfuerzos de compresión y cortante.

g) Cada ducto que atraviesa un nudo deberá tener un diámetro de por lo menos el doble del diámetro de la barra que contiene y se rellenará con lechada a presión de modo que asegure la adherencia de las barras.

h) Todas las superficies de los elementos prefabricados que forman parte de una conexión deberán tener un acabado rugoso, de 5 mm de amplitud aproximadamente; estas superficies se limpiarán y se saturarán de agua cuando menos 24 horas antes de colar la conexión. En el colado de la conexión se incluirá un aditivo estabilizador de volumen.

10.4 SISTEMAS DE PISO.

En edificios con sistemas de piso prefabricados se deberá garantizar la acción de diafragma rígido horizontal y la transmisión de las fuerzas horizontales a los elementos verticales. Para este fin se aplicará lo dispuesto en la sección 6.6. El firme estructural que allí se menciona puede estar reforzado con malla o barras de acero colocadas al menos en la dirección perpendicular al eje de las piezas prefabricadas.

Cuando no pueda garantizarse mediante un firme la acción conjunta de los elementos prefabricados, se deben proveer conectores mecánicos a lo largo de los lados de las piezas adyacentes, según se requiera para transmitir las fuerzas cortantes en el plano, la tensión por cambio de temperatura y los efectos por contracción.

11. CONCRETO DE ALTA RESISTENCIA.

11.1 DEFINICIÓN.

En estas Normas se entiende por concreto de alta resistencia aquél que tiene una resistencia a la compresión f_c' igual o mayor que 400 kg/cm².

Para diseñar, se usará el valor nominal, f_c^* , determinado por la ecuación:

$$f_c^* = 0.8 f_c' \quad (11.1)$$

11.2 EMPLEO DE CONCRETOS DE ALTA RESISTENCIA.

11.2.1 Disposiciones generales.

Se permite el uso de concretos de alta resistencia con valores de f_c' hasta de 700 kg/cm², excepto en los casos mencionados en la cláusula 11.2.2.

Los requisitos de los capítulos anteriores serán aplicables al concreto de alta resistencia en lo que no se opongan a lo estipulado en este capítulo.

11.2.2 Limitaciones al empleo de concretos de alta resistencia.

En estructuras diseñadas con un factor de ductilidad, $Q = 4$, y en miembros sujetos a flexocompresión que formen parte de marcos que resistan más del 50 % de las acciones sísmicas y cuya carga axial de diseño, P_u , sea mayor que $0.2P_{R0}$, donde P_{R0} es la carga axial resistente de diseño, sólo se podrán usar concretos con valores de f_c' hasta de 550 kg/cm².

11.3 PROPIEDADES MECÁNICAS.

11.3.1 Módulo de elasticidad.

El módulo de elasticidad de alta resistencia se supondrá igual a :

$$E_c = 8,500\sqrt{f_c'} + 110,000 \text{ en kg/cm}^2 \quad (11.2)$$

Para concretos con agregado grueso calizo.

Para concretos con agregado grueso basáltico:

$$E_c = 8,500\sqrt{f_c'} + 50,000 \text{ en kg/cm}^2 \quad (11.3)$$

11.3.2 Resistencia a tensión.

A falta de información experimental, la resistencia media a tensión de concretos de alta resistencia, correspondiente a ensayos en cilindros de 15x30 cm cargados diametralmente, se supondrá igual a:

$$\bar{f}_t = 1.67\sqrt{f_c'} \text{ en kg/cm}^2 \quad (11.4)$$

Para concretos con agregado grueso calizo.

Para concretos con agregado grueso basáltico:

$$\bar{f}_t = 1.50\sqrt{f_c'} \text{ en kg/cm}^2 \quad (11.5)$$

A falta de información experimental, la resistencia media a tensión por flexión, o módulo de rotura, de concretos de alta resistencia se supondrá igual a:

$$\bar{f}_r = 2.7\sqrt{f_c'} \text{ en kg/cm}^2 \quad (11.6)$$

Para concretos con agregado grueso calizo.

Para concretos con agregado grueso basáltico:

$$\bar{f}_r = 2.54\sqrt{f_c'} \text{ en kg/cm}^2 \quad (11.7)$$

11.3.3 Contracción por secado.

Para concretos de alta resistencia la contracción por secado final, ε_{cf} se supondrá igual a 0.0006.

11.3.4 Deformación diferida.

El coeficiente de deformación axial diferida, definido en el apartado 1.5.1.6 se supondrá igual a 2.0.

Las deflexiones diferidas se pueden calcular con la ecuación 3.4 sustituyendo al numerador por 1.6.

12. CONCRETO LIGERO.

12.1 REQUISITOS GENERALES.

En estas Normas se entiende por concreto ligero, aquel cuyo peso volumétrico, en estado fresco, es inferior a 1.9 t/m³.

Sólo se permite el uso de concreto ligero en elementos secundarios. Su uso en elementos principales de estructuras requiere de la autorización especial del INIFED.

En el diseño de elementos estructurales de concreto ligero son aplicables los criterios para concreto de peso normal con las modificaciones que aquí se estipulan.

Se supondrá que un elemento de concreto ligero reforzado alcanza su resistencia a flexocompresión cuando la deformación unitaria del concreto es 0.003E_c/E_L donde E_c y E_L son respectivamente, los módulos de elasticidad del concreto de peso normal clase 1 y ligero de igual resistencia.

En las fórmulas relacionadas con cálculo de resistencias, aplicables a concreto de peso normal, se usará 0.5f_t^{*} en lugar de $\sqrt{f_c^*}$, siendo f_t^{*} en kg/cm², la resistencia nominal a tensión indirecta obtenida de acuerdo con 1.5.1.3 para concreto clase 2.

El valor de f_t^{*} que se use no debe ser mayor que 1.5 $\sqrt{f_c^*}$. Si no se conoce f_t^{*} se supondrá igual a $\sqrt{f_c^*}$.

No son aplicables las fórmulas de peraltes mínimos que en los elementos de peso normal permiten omitir el cálculo de deflexiones.

El módulo de elasticidad del concreto ligero se determinará experimentalmente, con mínimo de seis pruebas para cada resistencia y cada tipo de agregado.

12.2 REQUISITOS COMPLEMENTARIOS.

El refuerzo por cambios volumétricos que se estipula en 5.7 será obligatorio en toda dirección en que la dimensión de un elemento estructural, en metros, exceda de:

$$0.75\bar{f}_t/\sqrt{f'_c} \quad (12.1)$$

y las cuantías requeridas en ese inciso se incrementarán en la relación:

$$2\sqrt{f'_c/\bar{f}_t} \quad (f'_c \text{ y } \bar{f}_t \text{ en kg/cm}^2) \quad (12.2)$$

El esfuerzo \bar{f}_t se define en 1.5.1.3.

El refuerzo no se doblará con un radio menor que $f_y/(30\bar{f}_t)$ por el diámetro de la barra doblada, ni menor que el que señale la respectiva Norma Mexicana NOM, de las indicadas en 1.5.2, para la prueba de doblado.

Si se desconoce \bar{f}_t se sustituirá por $1.2\sqrt{f'_c}$ en kg/cm en las expresiones de esta sección.

13. CONCRETO SIMPLE.

13.1 LIMITACIONES.

El uso del concreto simple con fines estructurales se limitará a:

- Miembros que estén apoyados sobre el suelo en forma continua, o soportados por otros miembros estructurales capaces de proporcionar apoyo vertical continuo.

- Miembros para los cuales la acción de arco origina compresiones bajo todas las condiciones de carga.

- Muros y pedestales. No se permite el uso de concreto simple en columnas con fines estructurales.

13.2 Juntas.

Se proporcionarán juntas de contracción o de aislamiento para dividir los miembros estructurales de concreto simple con elementos a flexión discontinuos. El tamaño de cada elemento limitará el incremento excesivo en los esfuerzos internos generados por las restricciones al movimiento originado por la deformación diferida, la contracción por secado, y los efectos de temperatura.

En la determinación del número y localización de las juntas de contracción o aislamiento se le dará atención a: influencia de las condiciones climáticas; selección y proporcionamiento de materiales; mezclado, colocación y curado del concreto; grado de restricción al movimiento; esfuerzos debidos a las cargas que actúan sobre el elemento; y técnicas de construcción.

13.3 MÉTODO DE DISEÑO.

Los miembros de concreto simple se diseñarán para una resistencia adecuada de acuerdo con estas Normas, usando factores de carga y resistencia.

La resistencia de diseño de miembros estructurales de concreto simple en flexión y carga axial se basarán en una relación esfuerzo – deformación lineal, tanto en tensión como en compresión.

No se transmitirá tensión a través de bordes externos, juntas de construcción, juntas de contracción, o juntas de aislamiento de un elemento individual de concreto simple. No se supondrá continuidad en flexión debido a tensión entre elementos estructurales adyacentes de concreto simple.

Cuando se calcule la resistencia a flexión, carga axial y flexión combinadas, y cortante, en el diseño se considerará la sección transversal completa, con excepción de los elementos colados contra el suelo a los cuales se reducirá 5 cm al espesor total h .

13.4 ESFUERZOS DE DISEÑO.

Los esfuerzos calculados bajo cargas de diseño (ya multiplicadas por el factor de carga), suponiendo comportamiento elástico no excederán a los valores siguientes, donde F_R vale 0.65 en todos los casos:

a) Compresión por flexión:

$$1.2F_R f_c^* \tag{13.1}$$

b) Tensión por flexión:

1) concreto clase 1:

$$1.7F_R \sqrt{f_c^*} \text{ en kg/cm}^2 \tag{13.2}$$

2) concreto clase 2:

$$1.2F_R \sqrt{f_c^*} \text{ en kg/cm}^2 \tag{13.3}$$

c) compresión axial:

$$0.7F_R f_c^* \left[1 - \left(\frac{H'}{32h} \right)^2 \right] \tag{13.4}$$

d) Cortante, como medida de la tensión diagonal en elementos angostos que trabajen en una dirección:

$$0.2F_R \sqrt{f_c^*} \text{ en kg/cm}^2 \tag{13.5}$$

e) Cortante, como medida de la tensión diagonal cuando el elemento trabaje en dos direcciones y la falla sea cónica y piramidal alrededor de la carga (γ es la relación entre la dimensión menor de la zona cargada y la mayor):

$$(0.5 + \gamma)F_R \sqrt{f_c^*} \leq F_R \sqrt{f_c^*} \text{ en kg/cm}^2 \tag{13.6}$$

14. CONSTRUCCIÓN.

14.1 CIMBRA.

14.1.1 Disposiciones generales.

Toda cimbra se construirá de manera que resista las acciones a que pueda estar sujeta durante la construcción, incluyendo las fuerzas causadas por la colocación, compactación y vibrado del concreto. Debe ser lo suficientemente rígida para evitar movimientos y deformaciones excesivos; y suficientemente estanca para evitar el escurrimiento del mortero. En su geometría se incluirán las contraflechas prescritas en el proyecto.

Inmediatamente antes del colado deben limpiarse los moldes cuidadosamente. Si es necesario se dejarán registros en la cimbra para facilitar su limpieza. La cimbra de madera o de algún otro material absorbente debe estar húmeda durante un período mínimo de dos horas antes del colado. Se recomienda cubrir los moldes con algún lubricante para protegerlos y facilitar el descimbrado.

La cimbra para miembros de concreto presforzado deberá diseñarse y construirse de tal manera que permita el movimiento del elemento sin provocar daño durante la transferencia de la fuerza de presfuerzo.

14.1.2 Descimbrado.

Todos los elementos estructurales deben permanecer cimbrados el tiempo necesario para que el concreto alcance la resistencia suficiente para soportar su peso propio y otras cargas que actúen durante la construcción, así como para evitar que las deflexiones

sobrepasen los valores fijados en las Normas de Disposiciones y Criterios de Seguridad Estructural.

Los elementos de concreto presforzado deberán permanecer cimbrados hasta que la fuerza de presfuerzo haya sido aplicada y sea tal que, por lo menos, permita soportar el peso propio del elemento y las cargas adicionales que se tengan inmediatamente después del descimbrado.

14.2 ACERO.

14.2.1 Disposiciones generales.

El acero de refuerzo y especialmente el de presfuerzo y los ductos de postensado deben protegerse durante su transporte, manejo y almacenamiento.

Inmediatamente antes de su colocación se revisará que el acero no haya sufrido algún daño, en especial, después de un largo período de almacenamiento. Si se juzga necesario, se realizarán ensayos mecánicos en el acero dudoso.

Al efectuar el colado el acero debe estar exento de grasa, aceites, pinturas, polvo, tierra, oxidación excesiva y cualquier sustancia que reduzca su adherencia con el concreto. A excepción del uso de recubrimientos epóxicos y lodos bentoníticos.

No deben doblarse barras parcialmente ahogadas en concreto, a menos que se tomen las medidas para evitar que se dañe el concreto vecino.

Todos los dobleces se harán en frío, cuando se requiera calentamiento, se pedirá permiso a INIFED pero no se admitirá que la temperatura del acero se eleve más de la que corresponde a un color rojo café (aproximadamente 530°C) si no está tratado en frío, ni más de 400°C en caso contrario. No se permitirá que el enfriamiento sea rápido.

Los tendones de presfuerzo que presenten algún doblez concentrado no se deben tratar de enderezar, sino que se rechazarán.

El acero debe sujetarse en su sitio con amarres de alambre, silletas y separadores, de resistencia, rigidez y en número suficiente para impedir movimientos durante el colado.

Antes de colar debe comprobarse que todo el acero se ha colocado en su sitio de acuerdo con los planos estructurales y que se encuentra correctamente sujeto.

14.2.2 Control en la obra.

El acero de refuerzo ordinario se someterá al control siguiente, por lo que se refiere al cumplimiento de la respectiva Norma Mexicana.

Para cada tipo de barras (laminadas en caliente o torcidas en frío) se procederá como sigue:

De cada lote de 10 toneladas o fracción, formado por barras de una misma marca, un mismo grado, un mismo diámetro y correspondientes a una misma remesa de cada proveedor, se tomará un espécimen para ensaye de tensión y uno para ensaye de doblado, que no sean de los extremos de barras completas; las corrugaciones se podrán revisar en uno de dichos especímenes. Si algún espécimen presenta defectos superficiales, puede descartarse y sustituirse por otro.

Cada lote definido según el párrafo anterior debe quedar perfectamente identificado y no se utilizará en tanto no se acepte su empleo con base en resultados de los ensayos. Éstos se realizarán de acuerdo con la norma NMX – B – 172. Si algún espécimen no cumple con los requisitos de tensión especificados en la norma, se permitirá repetir la prueba como se señala en la misma norma.

En sustitución del control de obra, se podrá admitir la garantía escrita del fabricante de que el acero cumple con la norma

correspondiente; en su caso, definirá la forma de revisar que se cumplan los requisitos adicionales para el acero, establecidos en la cláusula 7.1.5 inciso b con copia extensa al INIFED.

14.2.3 Extensiones futuras.

Todo el acero de refuerzo, así como las placas, y en general, todas las preparaciones metálicas que queden expuestas a la intemperie con el fin de realizar extensiones a la construcción en el futuro, deberán protegerse contra la corrosión y contra el ataque de agentes externos.

14.3 CONCRETO.

14.3.1 Materiales componentes.

La calidad y proporciones de los materiales componentes del concreto serán tales que se logren la resistencia, rigidez y durabilidad necesarias.

La calidad de todos los materiales componentes del concreto deberá verificarse antes del inicio de la obra y también cuando exista sospecha de cambio en las características de los mismos o haya cambio de las fuentes de suministro. Esta verificación de calidad se realizará a partir de muestras tomadas del sitio de suministro o del almacén del productor de concreto., en lugar de esta verificación se podrá admitir la garantía del fabricante con copia al INIFED del concreto de que los materiales fueron ensayados en un laboratorio acreditado por la entidad de acreditación reconocida en los términos de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización, y que cumplen con los requisitos establecidos en el inciso 1.5.1 y los que a continuación se indican. En cualquier caso podrá ordenar la verificación de la calidad de los materiales cuando lo juzgue procedente.

Los materiales pétreos, grava y arena, deberán cumplir con los requisitos de la norma NMX-C-111, con las modificaciones y adicionales de la Tabla 14.1.

En adición a la frecuencia de verificación estipulada para todos los materiales componentes al principio de esta sección, los requisitos especiales precedentes deberán verificarse cuando menos una vez por mes para el concreto clase 1.

Los límites correspondientes a estos requisitos especiales pueden modificarse si el fabricante del concreto demuestra, con pruebas realizadas en un laboratorio acreditado por el INIFED, que con los nuevos valores se obtiene concreto que cumpla con el requisito de módulo de elasticidad establecidos en 14.3.4.2. En tal caso, los nuevos límites serán los que se apliquen en la verificación de estos requisitos para los agregados específicamente considerados en dichas pruebas.

Tabla 14.1 Requisitos adicionales para materiales pétreos.

Propiedad	Concreto clase 1	Concreto clase 2
Coeficiente volumétrico de la grava, mínimo	0.20	-
Material más fino que la malla F 0.075(No.200) en la arena, porcentaje máximo en peso (NMX-C-084)	15	15
Contracción lineal de los finos (pasan la malla No.40) de la arena y la grava, en la proporción en que éstas intervienen en el concreto, a partir del límite líquido, porcentaje máximo	2	3

14.3.2 Elaboración del concreto.

El concreto podrá ser dosificado en una planta central y transportado a la obra en camiones revolvedores, o dosificado y mezclado en una planta central y transportado a la obra en camiones agitadores, o bien podrá ser elaborado directamente en la obra; en todos los casos deberá cumplir con los requisitos de elaboración que aquí se indican. La dosificación establecida no deberá alterarse, en especial, el contenido de agua.

El concreto clase 1, premezclado o hecho en obra, deberá ser elaborado en una planta de dosificación y mezclado de acuerdo con los requisitos de elaboración establecidos en la norma NMX-C-403.

El concreto clase 2, si es premezclado, deberá satisfacer los requisitos de elaboración de la norma NMX-C-155. Si es hecho en obra, podrá ser dosificado en peso o en volumen, pero deberá ser mezclado en una revolvedora mecánica, ya que no se permitirá la mezcla manual de concreto estructural.

14.3.3 Requisitos y control del concreto fresco.

Al concreto en estado fresco, antes de su colocación en las cimbras, se le harán pruebas para verificar que cumple con los requisitos de revenimiento y peso volumétrico. Estas pruebas se realizarán al concreto muestreado en obra, con las frecuencias de la Tabla 14.2 como mínimo.

Tabla 14.2 Frecuencia mínima para tomar muestras de concreto fresco.

Prueba y método	Concreto clase 1	Concreto clase 2
Revenimiento (NMX-C.156-ONNCCE)	Una vez por cada entrega, si es premezclado.	Una vez por cada entrega, si es premezclado.
	Una vez por cada revoltura, si es hecho en obra.	Una vez por cada 5 revolturas, si es hecho en obra.
Peso volumétrico NMX-C-162	Una vez por cada día de colado, pero no menos de una vez por cada 20 m ³ de concreto.	Una vez por cada día de colado, pero no menos de una vez por cada 40 m ³ .

El revenimiento será el mínimo requerido para que el concreto fluya a través de las barras de refuerzo y para que pueda bombearse en su caso, así como para lograr un aspecto satisfactorio. El revenimiento nominal de los concretos no será mayor de 12 cm.

Para permitir la colocación del concreto en condiciones difíciles, o para que pueda ser bombeado, se autoriza aumentar el revenimiento nominal hasta un máximo de 18 cm, mediante el uso de aditivo superfluidificante, de manera que no se incremente el contenido unitario de agua. En tal caso, la verificación del revenimiento se realizará en la obra antes y después de incorporar el aditivo superfluidificante, comparando con los valores nominales de 12 y 18 cm, respectivamente. Las demás propiedades, incluyendo las del concreto endurecido, se determinarán en muestras que ya incluyan dicho aditivo.

El responsable estructural podrá autorizar la incorporación del aditivo superfluidificante en la planta de premezclado para cumplir con revenimientos nominales mayores de 12 cm y estará facultado para inspeccionar tal operación en la planta cuando lo juzgue procedente.

Si el concreto es premezclado y se surte con un revenimiento nominal mayor de 12 cm, deberá ser entregado con un comprobante de incorporación del aditivo en planta; en la obra se medirá el revenimiento para compararlo con el nominal máximo de 18 cm.

Para que el concreto cumpla con el requisito de revenimiento, su valor determinado deberá concordar con el nominal especificado, con las siguientes tolerancias:

Tabla 14.3 Tolerancias para revenimientos.

Revenimiento nominal, mm	Tolerancia, mm
Menor de 50	±15
50 a 100	±25
Mayor de 100	±35

Estas tolerancias también se aplican a los valores nominales máximos de 12 y 18 cm.

Para que el concreto cumpla con el requisito de peso volumétrico en estado fresco o endurecido, su valor determinado deberá ser mayor de 2200 kg/m³ para el concreto clase 1, y no menor de 1900 kg/m³ para el concreto clase 2.

14.3.4 Requisitos y control del concreto endurecido.

14.3.4.1 Resistencia a compresión.

La calidad del concreto endurecido se verificará mediante pruebas de resistencia a compresión en cilindros elaborados, curados y probados de acuerdo con las normas NMX-C-160 y NMX-C-83, en un laboratorio acreditado y reconocido por INIFED.

Cuando la mezcla de concreto se diseñe para obtener la resistencia especificada a 14 días, las pruebas anteriores se efectuarán a esta edad; de lo contrario, las pruebas deberán efectuarse a los 28 días de edad.

Para verificar la resistencia a compresión de concreto de las mismas características y nivel de resistencia, se tomará como mínimo una muestra por cada día de colado, pero al menos una por cada 40 m³; sin embargo, si el concreto se emplea para el colado de columnas, se tomará por lo menos una muestra por cada 10 m³.

De cada muestra se elaborarán y ensayarán al menos dos cilindros; se entenderá por resistencia de una muestra el promedio de las resistencias de los cilindros que se elaboren de ella.

Para el concreto clase 1, se admitirá que la resistencia del concreto cumpla con la resistencia especificada f_c' , si ninguna muestra da una resistencia inferior a $f_c' - 35 \text{ kg/cm}^2$, y además, si los promedios de resistencia de todos los conjuntos de tres muestras consecutivas, pertenecientes o no al mismo día de colado, no son menores que f_c' .

Para el concreto clase 2, se admitirá que la resistencia del concreto cumple con la resistencia especificada, f_c' , si ninguna

muestra da una resistencia inferior a $f_c' - 50 \text{ kg/cm}^2$, y, además, si los promedios de resistencia de todos los conjuntos de tres muestras consecutivas, pertenecientes o no al mismo día de colado, no son menores que $f_c' - 17 \text{ kg/cm}^2$.

Si sólo se cuenta con dos muestras, el promedio de las resistencias de ambas no será inferior a $f_c' - 13 \text{ kg/cm}^2$, para clase 2, además de cumplir con el respectivo requisito concerniente a las muestras tomadas una por una.

Cuando el concreto no cumpla con el requisito de resistencia, el responsable estructural, tomará las medidas conducentes a garantizar la seguridad estructural. Estas medidas estarán basadas principalmente en el buen criterio de los responsables mencionados; como factores de juicio deben considerarse, entre otros, el tipo de elemento en que no se alcanzó el nivel de resistencia especificado, el monto del déficit de resistencia y el número de muestras o grupos de ellas que no cumplieron. En ocasiones debe revisarse el proyecto estructural a fin de considerar la posibilidad de que la resistencia que se obtuvo sea suficiente.

Si subsiste la duda sobre la seguridad de la estructura se podrán extraer y ensayar corazones, de acuerdo con la norma NMX-C-169-ONNCCE, del concreto en la zona representada por los cilindros que no cumplieron. Se probarán tres corazones por cada incumplimiento con la calidad especificada. La humedad de los corazones al probarse debe ser representativa de la que tenga la estructura en condiciones de servicio.

El concreto clase 1 representado por los corazones se considerará adecuado si el promedio de las resistencias de los tres corazones es mayor o igual que $0.85 f_c'$ y la resistencia de ningún corazón es menor que $0.75 f_c'$. El concreto clase 2 representado por los corazones se considerará adecuado si el promedio de las resistencias de los tres corazones es mayor o igual que $0.80 f_c'$ y la resistencia de ningún corazón es menor que $0.70 f_c'$. Para comprobar que los especímenes se extrajeron y ensayaron correctamente, se permite probar nuevos corazones de las zonas representadas por aquellos que hayan dado resistencias

erráticas. Si la resistencia de los corazones ensayados no cumple con el criterio de aceptación que se ha descrito, el responsable en cuestión nuevamente debe decidir a su juicio y responsabilidad las medidas que han de tomarse. Puede optar por reforzar la estructura hasta lograr la resistencia necesaria, o recurrir a realizar pruebas de carga en elementos no destinados a resistir sismo, u ordenar la demolición de la zona de resistencia escasa, etc. Si el concreto se compra ya elaborado, en el contrato de compraventa se establecerán, de común acuerdo entre el fabricante y el consumidor, las responsabilidades del fabricante en caso de que el concreto no cumpla con el requisito de resistencia.

14.3.4.2 Módulo de elasticidad.

El concreto debe cumplir con el requisito de módulo de elasticidad especificado a continuación. (Debe cumplirse tanto el requisito relativo a una muestra cualquiera, como el que se refiere a los conjuntos de dos muestras consecutivas).

Para la verificación anterior se tomará una muestra por cada 100 m³, o fracción, de concreto, pero no menos de dos en una cierta obra. De cada muestra se fabricarán y ensayarán al menos tres especímenes. Se considerará como módulo de elasticidad de una muestra, el promedio de los módulos de los tres especímenes elaborados con ella. El módulo de elasticidad se determinará según la norma NMX-C-128.

El responsable estructural, no estará obligado a exigir la verificación del módulo de elasticidad; sin embargo, si a su criterio las condiciones de la obra lo justifican, podrá requerir su verificación, o la garantía escrita del fabricante de que el concreto cumple con él.

En dado caso, la verificación se realizará en un laboratorio acreditado por la entidad de acreditación reconocida en los términos de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización. Cuando el concreto no cumpla con el requisito mencionado, el responsable de la obra evaluará las consecuencias de la falta de cumplimiento y determinará las medidas que deberán tomarse.

Si el concreto se compra ya elaborado, en el contrato de compraventa se establecerán, de común acuerdo entre el fabricante y el consumidor, las responsabilidades del fabricante por incumplimiento del requisito antedicho.

Tabla 14.4 Requisitos para el módulo de elasticidad.

Módulo de elasticidad a 28 días de edad, kg/cm² mínimo			
Tipo de Concreto	Agregado grueso	Una muestra cualquiera	Además, promedio de todos los conjuntos de dos muestras consecutivas
Alta resistencia	Caliza ¹	$8500\sqrt{f_c'} + 84800$	$8500\sqrt{f_c'} + 101100$
	Basalto ¹	$8500\sqrt{f_c'} + 33200$	$8500\sqrt{f_c'} + 44100$
Clase 1	Caliza ¹	$12700\sqrt{f_c'}$	$13500\sqrt{f_c'}$
	Basalto ¹	$9700\sqrt{f_c'}$	$10500\sqrt{f_c'}$
Clase 2	Andesita ¹	$7000\sqrt{f_c'}$	$7400\sqrt{f_c'}$

¹ Agregado grueso

14.3.5 Transporte.

Los métodos que se empleen para transportar el concreto serán tales que eviten la segregación o pérdida de sus ingredientes.

14.3.6 Colocación y compactación.

Antes de efectuar un colado deben limpiarse los elementos de transporte y el lugar donde se va a depositar el concreto.

Los procedimientos de colocación y compactación serán tales que aseguren una densidad uniforme del concreto y eviten la formación de huecos.

El lugar en el que se colocará el concreto deberá cumplir con lo siguiente:

- a) Estar libre de material suelto como partículas de roca, polvo, clavos, tornillos, tuercas, basura, etc.
- b) Los moldes que recibirán al concreto deben estar firmemente sujetos.
- c) Las superficies de mampostería que vayan a estar en contacto con el concreto deberán humedecerse previamente al colado.
- d) El acero de refuerzo deberá estar completamente limpio y adecuadamente colocado y sujeto.
- e) No deberá existir agua en el lugar del colado, a menos que se hayan tomado las medidas necesarias para colar concreto en agua.

De ninguna manera se permitirá la colocación de concreto contaminado con materia orgánica.

El concreto se vaciará en la zona del molde donde vaya a quedar en definitiva y se compactará con picado, vibrado o apisonado.

No se permitirá trasladar el concreto mediante el vibrado.

14.3.7 Temperatura.

Cuando la temperatura ambiente durante el colado o poco después sea inferior a 5°C, se tomarán las precauciones especiales tendientes a contrarrestar el descenso en resistencia y el retardo de endurecimiento, y se verificará que estas características no hayan sido desfavorablemente afectadas.

14.3.8 Morteros aplicados neumáticamente.

El mortero aplicado neumáticamente satisficará los requisitos de compacidad, resistencia y demás propiedades que especifique el proyecto. Se aplicará perpendicularmente a la superficie en cuestión, la cual deberá estar limpia y húmeda.

14.3.9 Curado.

El concreto debe mantenerse en un ambiente húmedo por lo menos durante siete días en el caso de cemento ordinario y tres días si se empleó cemento de alta resistencia inicial. Estos lapsos se aumentarán si la temperatura desciende a menos de 5°C; en este caso también se observará lo dispuesto en 14.3.7.

Para acelerar la adquisición de resistencia y reducir el tiempo de curado, puede usarse el curado con vapor a alta presión, vapor a presión atmosférica, calor y humedad, o algún otro proceso que sea aceptado. El proceso de curado que se aplique debe producir concreto cuya durabilidad sea por lo menos equivalente a la obtenida con curado en ambiente húmedo prescrito en el párrafo anterior.

14.3.10 Juntas de colado.

Las juntas de colado se ejecutarán en los lugares y con la forma que indiquen los planos estructurales. Antes de iniciar un colado las superficies de contacto se limpiarán y saturarán con agua. Se tomará especial cuidado en todas las juntas de columnas y muros en lo que respecta a su limpieza y a la remoción de material suelto o poco compacto.

14.3.11 Tuberías y ductos incluidos en el concreto.

Con las excepciones indicadas en el párrafo que sigue, se permitirá la inclusión de tuberías y ductos en los elementos de concreto, siempre y cuando se prevean en el diseño estructural, sean de material no perjudicial para el concreto y sean aprobados por el INIFED.

No se permitirá la inclusión de tuberías y ductos de aluminio en elementos de concreto, a menos que se tengan cubiertas o protecciones especiales para evitar la reacción aluminio-concreto y la reacción electrolítica entre aluminio y acero de refuerzo. No

se permitirá la inclusión de tuberías y ductos longitudinales en columnas y en elementos de refuerzo en los extremos de muros.

Las tuberías y los ductos incluidos en los elementos no deberán afectar significativamente la resistencia de dichos elementos ni de la construcción en general. Asimismo, no deberán impedir que el concreto penetre, sin segregarse, en todos los intersticios.

Excepto cuando se haya establecido en los planos o haya sido aprobado por el responsable en Seguridad Estructural, las tuberías y los ductos incluidos en losas, muros y trabes de concreto deberán cumplir con lo siguiente:

- a) El diámetro exterior no será mayor que $1/3$ del espesor de la losa o del ancho del muro y de la trabe.
- b) Estarán colocados con una separación, medida centro a centro, mayor que 3 veces el diámetro de los ductos.
- c) No deberán afectar significativamente la resistencia estructural de los elementos de concreto.

Las tuberías y los ductos deben diseñarse para resistir los efectos del concreto, la presión y la temperatura a la que estarán expuestos al quedar incluidos en el concreto.

Las tuberías no deberán contener líquidos, gas, vapor ni agua a altas temperaturas ni a altas presiones, hasta que el concreto haya alcanzado completamente la resistencia de diseño.

En losas, las tuberías y los ductos deberán quedar incluidos entre el acero de refuerzo inferior y superior, a menos que sean para captar agua o materiales exteriores.

El recubrimiento mínimo para tuberías y ductos no será menor que 4 cm para elementos expuestos a la intemperie o en contacto con el terreno, ni menor que 2 cm para elementos no expuestos a la intemperie y que no están en contacto con el terreno.

Las tuberías y ductos deberán construirse y colocarse de tal manera que no se requiera cortar, doblar, ni mover de su posición original el acero de refuerzo.

14.4 REQUISITOS COMPLEMENTARIOS PARA CONCRETO PRESFORZADO.

14.4.1 Lechada para tendones adheridos.

La lechada para inyección debe ser de cemento Pórtland y agua, o de cemento Pórtland, arena y agua. Para mejorar la manejabilidad y reducir el sangrado y la contracción, pueden usarse aditivos que no sean dañinos a la lechada, el acero, ni al concreto. No debe utilizarse cloruro de calcio.

El proporcionamiento de la lechada debe basarse en lo señalado en alguno de los dos incisos siguientes:

- a) Resultados de ensayos sobre lechada fresca y lechada endurecida realizados antes de iniciar las operaciones de inyección.
- b) Experiencia previa documentada, con materiales y equipo semejantes y en condiciones de campo comparables.

El contenido del agua será el mínimo necesario para que la lechada pueda bombearse adecuadamente, pero no será mayor de 0.50 con relación al cementante, en peso.

La lechada debe mezclarse con equipo capaz de suministrar mezclado y agitación mecánicos continuos que den lugar a una distribución uniforme de los materiales; asimismo, debe cribarse y debe bombearse de modo que llene completamente los ductos de los tendones.

La temperatura del elemento presforzado, cuando se inyecte la lechada, debe ser mayor de 2°C , y debe mantenerse por encima de este valor hasta que la resistencia de cubos de 5 cm, fabricados con la lechada y curados en la obra, llegue a 55

kg/cm². Las características de la lechada se determinarán de acuerdo con la norma NMX-C-061.

Durante el mezclado y el bombeo, la temperatura de la lechada no debe exceder de 30°C.

14.4.2 Tendones de presfuerzo.

Las operaciones con soplete y las soldaduras en la proximidad del acero de presfuerzo deben realizarse de modo que éste no quede sujeto a temperaturas excesivas, chispas de soldadura, o corrientes eléctricas a tierra.

14.4.3 Aplicación y medición de la fuerza de presfuerzo.

La fuerza de presfuerzo se determinará con un dinamómetro o una celda de carga, o midiendo la presión en el aceite del gato con un manómetro y, además, midiendo el alargamiento del tendón. Debe determinarse y corregirse la causa de toda discrepancia mayor de 5% entre la fuerza determinada a partir del alargamiento del tendón y la obtenida con el otro procedimiento. Para determinar a qué alargamiento corresponde una cierta fuerza de presfuerzo se usarán las curvas medias fuerza-alargamiento de los tendones empleados.

Cuando la fuerza de pretensado se transfiera al concreto cortando los tendones con soplete, la localización de los cortes y el orden que se efectúen debe definirse de antemano con el criterio de evitar esfuerzos temporales indeseables. Los tramos largos de torones expuestos se cortarán cerca del elemento presforzado para reducir al mínimo el impacto sobre el concreto.

La pérdida total de presfuerzo debida a torones rotos no repuestos no debe exceder de 2% del presfuerzo total.

14.5 REQUISITOS COMPLEMENTARIOS PARA ESTRUCTURAS PREFABRICADAS.

Los medios de sujeción o rigidización temporales, el equipo de izado, los apoyos provisionales, etc., deben diseñarse para las fuerzas que puedan presentarse durante el montaje, incluyendo los efectos de sismo y viento, así como las deformaciones que se prevea ocurrirán durante estas operaciones.

Debe verificarse que los dispositivos y procedimientos constructivos empleados garanticen que los miembros prefabricados se mantengan correctamente en su posición, mientras adquieren resistencia las conexiones coladas en el lugar.

14.6 TOLERANCIAS.

Las tolerancias que a continuación se señalan rigen con respecto a los planos constructivos del proyecto ajustado:

- a) Las dimensiones de la sección transversal de un miembro no excederán de las del proyecto en más de $1 \text{ cm} + 0.05x$, siendo x la dimensión en la dirección en que se considera la tolerancia, ni serán menores que las del proyecto en más de $0.3 \text{ cm} + 0.03x$.
- b) El espesor de zapatas, losas, muros no excederán al del proyecto en más de $0.5 \text{ cm} + 0.05t$, siendo t el espesor del proyecto, ni será menor que éste en más de $0.3 \text{ cm} + 0.03t$.
- c) En cada planta se trazarán los ejes de acuerdo con el proyecto ajustado, con tolerancia de un centímetro. Toda columna quedará desplantada de tal manera que su eje no diste, del que se ha trazado, más de 1 cm más dos por ciento de la dimensión transversal de la columna paralela a la desviación. Además, no deberá excederse esta cantidad en la desviación del eje de la columna, con respecto al de la columna inmediata inferior.
- d) La tolerancia en desplomo de una columna será de 0.5 cm más dos por ciento de la dimensión de la sección transversal de la columna paralela a la desviación.
- e) El eje centroidal de una columna no deberá distar de la recta que une los centroides de las secciones extremas, las de 0.5 cm más uno por ciento de la dimensión de la columna paralela a la desviación.
- f) La posición de los ejes de vigas con respecto a los de las columnas donde apoyan no deberá diferir de la de proyecto en más de 1 cm más dos por ciento de la dimensión de la

columna paralela a la desviación, ni más de 1 cm más dos por ciento del ancho de la viga.

- g) El eje centroidal de una viga no deberá distar de la recta que une los centroides de las secciones extremas, más de 1 cm más dos por ciento de la dimensión de la viga paralela a la desviación.
- h) En ningún punto la distancia media verticalmente entre losas de pisos consecutivos, diferirá de la de proyecto más de 3 cm, ni la inclinación de una losa respecto a la de proyecto más de uno por ciento.
- i) La desviación angular de una línea de cualquier sección transversal de un miembro respecto a la dirección que dicha línea tendría según el proyecto, no excederá de cuatro por ciento.
- j) La localización de dobleces y cortes de barras longitudinales no debe diferir en más de $1 \text{ cm} + 0.01L$ de la señalada en el proyecto, siendo L el claro, excepto en extremos discontinuos de miembros donde la tolerancia será de 1 cm.
- k) La posición de refuerzo de losas, zapatas, muros, arcos y vigas será tal que no reduzca el peralte efectivo, d , en más de 0.3 cm + $0.03d$ ni reduzca el recubrimiento en más de 0.5 cm. En columnas rige la misma tolerancia, pero referida a la mínima dimensión de la sección transversal, en vez del peralte efectivo. La separación entre barras no diferirá de la de proyecto más de 1 cm más 10% de dicha separación, pero en todo caso respetando el número de barras y su diámetro, y de tal manera que permita pasar el agregado grueso.
- l) Las dimensiones de refuerzo transversal de vigas y columnas, medidas según el eje de dicho refuerzo, no excederá a las del proyecto en más de $1 \text{ cm} + 0.05x$, siendo x la dimensión en la

dirección en que se considera la tolerancia, ni serán menores que las de proyecto en más de $0.3 \text{ cm} + 0.03x$.

- m) La separación del refuerzo transversal de vigas y columnas no diferirá de la de proyecto de 1 cm más 10% de dicha separación, respetando el número de elementos de refuerzo y su diámetro.
- n) Si un miembro estructural no es claramente clasificable como columna o viga, se aplicarán las tolerancias relativas a columnas, con las adaptaciones que procedan si el miembro en cuestión puede verse sometido a compresión axial apreciable, y las correspondientes a traveses en caso contrario.

Por razones ajenas al comportamiento estructural, tales como aspecto, o colocación de acabados, puede ser necesario imponer tolerancias más estrictas que las arriba prescritas.

De no satisfacerse cualquiera de las tolerancias especificadas, el INIFED; estudiará las consecuencias que de ahí deriven y tomará las medidas pertinentes para garantizar la estabilidad y correcto funcionamiento de la estructura.