

# Diseño de concreto reforzado por el método de ductilidad aplicado a la norma ACI-318

ClaudioVZ

20 de junio de 2016

## Resumen

El presente trabajo describe la formulación del método de ductilidad o método inverso y su aplicación.

## 1. Viga simplemente reforzada

Equilibrio de fuerzas

$$0.85f'_c ab = A_s f_y$$

Dividiendo entre  $f'_c bd$

$$0.85 \frac{a}{d} = \rho \frac{f_y}{f'_c}$$

Despejando la cuantía geométrica

$$\rho = 0.85 \frac{a}{d} \frac{f'_c}{f_y} \quad (1)$$

Equilibrio de momentos

$$M_n = 0.85f'_c ab \left( d - \frac{a}{2} \right)$$

Dividiendo entre  $f'_c bd^2$

$$\frac{M_n}{f'_c bd^2} = 0.85 \frac{a}{d^2} \left( d - \frac{a}{2} \right)$$

La anterior ecuación la denominaremos momento adimensional  $Q$

$$Q = 0.85 \frac{a}{d^2} \left( d - \frac{a}{2} \right) \quad (2)$$

Factor de forma

$$\varphi = \frac{bh}{bh} = 1$$

Momento ultimo

$$M_u = 1.2(M_{pp} + M_m) + 1.6M_v$$

Momento debido al peso propio

$$M_{pp} = \frac{\gamma AL^2}{F}$$

Reemplazando

$$M_u = 1.2 \frac{\gamma AL^2}{F} + 1.2M_m + 1.6M_v$$

El momento de diseño es

$$\phi M_n = 1.2 \frac{\gamma AL^2}{F} + 1.2M_m + 1.6M_v$$

Reemplazando el momento nominal en función del momento adimensional

$$\phi Q f'_c b d^2 = 1.2 \frac{\gamma AL^2}{F} + 1.2M_m + 1.6M_v$$

Despejando  $A$

$$A = \frac{1.2M_m + 1.6M_v}{\phi \frac{Q f'_c b d^2}{\varphi h} - 1.2 \frac{\gamma L^2}{F}}$$

Haciendo una conversión a las unidades comúnmente usadas

$$A = \frac{100^2 (1.2C_m + 1.6C_v)}{100\phi \frac{Q f'_c b d^2 F}{\varphi h L^2} - 1.2\gamma} \quad (3)$$

Algoritmo para diseño

**Datos** :  $h$  en cm,  $r$  en cm,  $L$  en m,  $f'_c$  en kg/cm<sup>2</sup>,  $f_y$  en kg/cm<sup>2</sup>,  
 $\gamma$  en kg/m<sup>3</sup>,  $C_m$  en kg/m,  $C_v$  en kg/m,  $\epsilon_s$ ,  $F$

**Resultado**:  $b$  en cm,  $A_s$  en cm<sup>2</sup>

**inicio**

$$\begin{aligned} d &= h - r \\ c &= \frac{0.0003}{\epsilon_s + 0.003} d \\ a &= \beta_1 c \\ Q &= 0.85 \frac{a}{d^2} \left( d - \frac{a}{2} \right) \\ \varphi &= 1 \\ A &= \frac{100^2 (1.2C_m + 1.6C_v)}{100\phi \frac{Q f'_c d^2 F}{\varphi h L^2} - 1.2\gamma} \\ b &= \frac{A}{\varphi h} \\ \rho &= 0.85 \frac{a}{d} \frac{f'_c}{f_y} \\ A_s &= \rho b d \end{aligned}$$

**fin**

**Algoritmo 1:** Viga simplemente reforzada

## 2. Viga T simplemente reforzada

Equilibrio de fuerzas

$$0.85 f'_c [ab_w + h_f(b - b_w)] = A_s f_y$$

Dividiendo entre  $f'_c b_w d$ , también se puede usar  $f'_c b d [1]$

$$\frac{0.85}{d} \left[ a + h_f \left( \frac{b}{b_w} - 1 \right) \right] = \rho \frac{f_y}{f'_c}$$

La relación entre bases será

$$B = \frac{b}{b_w} \quad (4)$$

Reemplazando

$$\frac{0.85}{d} [a + h_f(B - 1)] = \rho \frac{f_y}{f'_c}$$

Despejando la cuantía geométrica

$$\rho = 0.85 \frac{f'_c}{f_y d} [a + h_f(B - 1)] \quad (5)$$

Equilibrio de momentos

$$M_n = 0.85 f'_c \left[ ab \left( d - \frac{a}{2} \right) + h_f (b - b_w) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right]$$

Dividiendo entre  $f'_c b_w d^2$

$$Q = \frac{0.85}{d^2} \left[ a \left( d - \frac{a}{2} \right) + h_f (B - 1) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right] \quad (6)$$

Factor de forma, también se puede usar  $bh$ [1]

$$\varphi = \frac{b_w (h - h_f) + b h_f}{b_w h} = 1 + \frac{h_f}{h} (B - 1) \quad (7)$$

Algoritmo para diseño

**Datos** :  $h_f$  en cm,  $h$  en cm,  $r$  en cm,  $B$ ,  $L$  en m,  $f'_c$  en kg/cm<sup>2</sup>,  $f_y$  en kg/cm<sup>2</sup>,  
 $\gamma$  en kg/m<sup>3</sup>,  $C_m$  en kg/m,  $C_v$  en kg/m,  $\epsilon_s$ ,  $F$

**Resultado** :  $b$  en cm,  $A_s$  en cm<sup>2</sup>

**inicio**

$$\begin{aligned} d &= h - r \\ c &= \frac{0.0003}{\epsilon_s + 0.003} d \\ a &= \beta_1 c \\ Q &= \frac{0.85}{d^2} \left[ a \left( d - \frac{a}{2} \right) + h_f (B - 1) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right] \\ \varphi &= 1 + \frac{h_f}{h} (B - 1) \\ A &= \frac{100^2 (1.2 C_m + 1.6 C_v)}{100 \phi \frac{Q f'_c d^2 F}{\varphi h L^2} - 1.2 \gamma} \\ b_w &= \frac{A}{\varphi h} \\ b &= b_w B \\ \rho &= 0.85 \frac{f'_c}{f_y d} [a + h_f (B - 1)] \\ A_s &= \rho b_w d \end{aligned}$$

**fin**

**Algoritmo 2:** Viga T simplemente reforzada

### 3. Viga doblemente reforzada

Equilibrio de fuerzas

$$0.85 f'_c (ab - A'_s) + A'_s f_y = A_s f_y$$

Dividiendo entre  $bd$

$$0.85 f'_c \frac{a}{d} + \rho' (f_y - 0.85) = \rho f_y$$

La relación entre cuantías será

$$P = \frac{\rho}{\rho'} \quad (8)$$

Reemplazando y despejando la cuantía geométrica

$$\rho' = \frac{0.85f'_c a}{d[f_y(P-1) + 0.85f'_c]} \quad (9)$$

Equilibrio de momentos

$$M_n = 0.85f'_c(ab - A'_s)\left(d - \frac{a}{2}\right) + A'_s f_y(d - d')$$

Dividiendo entre  $f'_c b d^2$

$$Q = \frac{0.85}{d} \left[ \left( \frac{a}{d} - \rho' \right) \left( d - \frac{a}{2} \right) + \rho' \frac{f_y}{f'_c} (d - d') \right] \quad (10)$$

Algoritmo para diseño

**Datos** :  $h$  en cm,  $r$  en cm,  $P$ ,  $L$  en m,  $f'_c$  en kg/cm<sup>2</sup>,  $f_y$  en kg/cm<sup>2</sup>,  
 $\gamma$  en kg/m<sup>3</sup>,  $C_m$  en kg/m,  $C_v$  en kg/m,  $\epsilon_s$ ,  $F$

**Resultado** :  $b$  en cm,  $A_s$  en cm<sup>2</sup>

**inicio**

$$\begin{aligned} d &= h - r \\ c &= \frac{0.0003}{\epsilon_s + 0.003} d \\ a &= \beta_1 c \\ \rho' &= \frac{0.85f'_c a}{d[f_y(P-1) + 0.85f'_c]} \\ Q &= \frac{0.85}{d} \left[ \left( \frac{a}{d} - \rho' \right) \left( d - \frac{a}{2} \right) + \rho' \frac{f_y}{f'_c} (d - d') \right] \\ \varphi &= 1 \\ A &= \frac{100^2 (1.2C_m + 1.6C_v)}{100\phi \frac{Q f'_c d^2 F}{\varphi h L^2} - 1.2\gamma} \\ b &= \frac{A}{\varphi h} \\ A'_s &= \rho' b d \\ A_s &= P A'_s \end{aligned}$$

**fin**

**Algoritmo 3:** Viga doblemente reforzada

## 4. Viga T doblemente reforzada

Equilibrio de fuerzas

$$0.85f'_c[ab_w - A'_s + h_f(b - b_w)] + A'_s f_y = A_s f_y$$

Dividiendo entre  $b_w d$

$$0.85 \frac{f'_c}{d} \left[ a \frac{b}{b_w} + h_f \left( \frac{b}{b_w} - 1 \right) \right] + \rho' (f_y - 0.85f'_c) = \rho f_y$$

Reemplazando la relación de bases y cuantías, luego despejando la cuantía

$$\rho' = \frac{0.85f'_c[aB + h_f(B-1)]}{d[f_y(P-1) + 0.85f'_c]} \quad (11)$$

Equilibrio de momentos

$$M_n = 0.85f'_c \left[ (ab - A'_s) \left( d - \frac{a}{2} \right) + h_f(b - b_w) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right] + A'_s f_y(d - d')$$

Dividiendo entre  $f'_c b_w d^2$

$$Q = \frac{0.85}{d} \left[ \left( \frac{a}{d} \frac{b}{b_w} - \rho' \right) \left( d - \frac{a}{2} \right) + \frac{h_f}{d} \left( \frac{b}{b_w} - 1 \right) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right] + \rho' \frac{f_y}{f'_c} \left( 1 - \frac{d'}{d} \right)$$

Reemplazando la relación de bases

$$Q = \frac{0.85}{d} \left[ \left( \frac{a}{d} B - \rho' \right) \left( d - \frac{a}{2} \right) + \frac{h_f}{d} (B - 1) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right] + \rho' \frac{f_y}{f'_c} \left( 1 - \frac{d'}{d} \right) \quad (12)$$

Algoritmo para diseño

**Datos** :  $h_f$  en cm,  $h$  en cm,  $r$  en cm,  $B$ ,  $P$ ,  $L$  en m,  $f'_c$  en kg/cm<sup>2</sup>,  $f_y$  en kg/cm<sup>2</sup>,  
 $\gamma$  en kg/m<sup>3</sup>,  $C_m$  en kg/m,  $C_v$  en kg/m,  $\epsilon_s$ ,  $F$

**Resultado:**  $b$  en cm,  $A_s$  en cm<sup>2</sup>

**inicio**

```

     $d = h - r$ 
     $c = \frac{0.0003}{\epsilon_s + 0.003} d$ 
     $a = \beta_1 c$ 
     $\rho' = \frac{0.85 f'_c [aB + h_f (B - 1)]}{d [f_y (P - 1) + 0.85 f'_c]}$ 
     $Q = \frac{0.85}{d} \left[ \left( \frac{a}{d} B - \rho' \right) \left( d - \frac{a}{2} \right) + \frac{h_f}{d} (B - 1) \left( d - \frac{h_f}{2} \right) \right] + \rho' \frac{f_y}{f'_c} \left( 1 - \frac{d'}{d} \right)$ 
     $\varphi = 1 + \frac{h_f}{h} (B - 1)$ 
     $A = \frac{100^2 (1.2 C_m + 1.6 C_v)}{100 \phi \frac{Q f'_c d^2 F}{\varphi h L^2} - 1.2 \gamma}$ 
     $b_w = \frac{A}{\varphi h}$ 
     $b = b_w B$ 
     $A'_s = \rho' b_w d$ 
     $A_s = P A'_s$ 

```

**fin**

**Algoritmo 4:** Viga T doblemente reforzada

## 5. Aplicación

## Referencias

- [1] Diego Miramontes De León. Método directo de diseño por peso mínimo de secciones de concreto reforzado en flexión. 2013.