# T.P.N°6: Fisuración

1. Se tiene una viga perteneciente a una platea de fundación sometida a un momento flector bajo cargas de servicio  $M_s=8t.m$ , con una sección de  $b_w=20cm$ , h=50cm y d=45cm, a la cual debe verificarse a fisuración según CIRSOC 201-05 y CIRSOC 201-82. El hormigón es H-25 según Reglamento CIRSOC 201-05, H-21 según CIRSOC 201-82 y el acero ADN 42/50.

$$A_s = 4\phi 16mm$$

 $C_c = 30mm$ 

Para el cálculo según el Reglamento CIRSOC 201-05, calcular el valor de la tensión de servicio de las armaduras (fs) comparando los resultados de las expresiones adjuntas con lo propuesto por el Reglamento CIRSOC 201-05 ( $f_s = \frac{f_y}{1.5}$ ):

$$f_s = \frac{M_s}{A_s \cdot z}$$

o bien:

$$\frac{b_w \cdot C^2}{2} + n \cdot A_s \cdot C - n \cdot A_s \cdot d = 0$$

$$I_{cr} = \frac{b_w \cdot C^3}{3} + n \cdot A_s \cdot (d - C)^2$$

$$f_s = \frac{M_s}{I_{cr}} \cdot n \cdot (d - C)$$

2. Efectuar la misma verificación, pero según la ecuación de Gergely-Lutz. Nota: todas las medidas son tentativas, debiendo optimizarse las mismas para lograr una estructura adecuada.

## Solución

### 1. Fisuración aplicando reglamento CIRSOC 201-05

Datos:

Hormigón H-25  $\Rightarrow f'c = 25MPa$ 

Acero ADN  $42/50 \Rightarrow fy = 420MPa$ 

 $b_w = 20cm$ 

h = 50cm

d=45cm

Recubrimiento Cc = 30mm

Armadura ppal  $A_s = 4\phi 16mm \Rightarrow 8,04cm^2$ 

Estribos  $dbe = \phi 8mm$ 

## Profundidad del eje neutro - C

$$n = \frac{E_s}{E_c} = \frac{200000MPa}{4700 \cdot \sqrt{25MPa}} = 8,51$$

$$\frac{b_w \cdot C^2}{2} + n \cdot A_s \cdot C - n \cdot A_s \cdot d = 0$$

$$\frac{20cm \cdot C^2}{2} + 8,51 \cdot 8,04cm^2 \cdot C - 8,51 \cdot 8,04cm^2 \cdot 45cm = 0$$

Resolviendo Baskara tenemos  $\Rightarrow C = \boxed{14,46cm}$ 

#### Momento de inercia

$$I_{cr} = \frac{b_w \cdot C^3}{3} + n \cdot A_s \cdot (d - C)^2$$

$$I_{cr} = \frac{20cm \cdot (14,46cm)^3}{3} + 8,51 \cdot 8,04cm^2 \cdot (45cm - 14,46cm)^2$$

$$I_{cr} = \boxed{83971,56cm^4}$$

### ■ Tensión de servicio

$$f_{s} = \frac{M_{s}}{I_{cr}} \cdot n \cdot (d - C)$$

$$f_{s} = \frac{800000Kg.cm}{83971,56cm^{4}} \cdot 8,51 \cdot (45cm - 14,46cm)$$

$$f_{s} = 2476\frac{Kg}{cm^{2}} = \boxed{247,6MPa}$$

$$247,6MPa \le 420MPa \quad \checkmark \quad \text{Verifica}$$

#### Separaciones

$$S_{existente} \leq \begin{cases} 380 \cdot \frac{280}{f_s} - 2.5 \cdot Cc \\ 300 \cdot \frac{280}{f_s} \end{cases}$$

$$S_{existente} \leq \begin{cases} 380 \cdot \frac{280MPa}{247.6MPa} - 2.5 \cdot 30mm = 354mm \\ 300 \cdot \frac{280MPa}{247.6MPa} = 339mm \end{cases}$$

 $S_{existente} \le 339mm \quad \sqrt{\quad \text{Verifica}}$ 

## Gergely - Lutz

Datos:

$$A_s = 4\phi 16mm \Rightarrow 8,04cm^2$$

$$\beta = 1,20$$

$$f_s = 247,6MPa$$

$$d_c = Cc + dbe + \frac{db}{2}$$

$$d_c = 30mm + 8mm + \frac{16mm}{2} = \boxed{46mm}$$

Area

$$A = \frac{2 \cdot d_c \cdot b_w}{\text{n}^{\circ} \text{ de barras}}$$

$$A = \frac{2 \cdot 46mm \cdot 200mm}{4}$$

$$A = \boxed{4600mm^2}$$

• Ancho de fisura

$$\begin{split} W_k &= \frac{1}{90000} \cdot f_s \cdot \beta \cdot \sqrt[3]{d_c \cdot A} \\ W_k &= \frac{1}{90000} \cdot 247,6 MPa \cdot 1,20 \cdot \sqrt[3]{46 mm \cdot 4600 mm^2} \\ W_k &= \boxed{0,196 mm} \\ W_{kmax} &= 0,30 mm \quad \text{de tabla} \\ 0,196 mm &\leq 0,30 mm \quad \sqrt{\quad \text{Verifica}} \end{split}$$

Considerando la expresión aproximada para  $f_s$ :

$$\begin{split} f_s &= \frac{M_s}{A_s \cdot z} \\ \text{siendo } z \approx 0.85 \cdot d \text{ 6 } 0.90 \cdot d \\ f_s &= \frac{800000 Kg.cm}{8.04cm^2 \cdot 0.90 \cdot 45cm} \\ f_s &= \boxed{245MPa} \\ W_k &= \frac{1}{90000} \cdot 245MPa \cdot 1.20 \cdot \sqrt[3]{46mm \cdot 4600mm^2} \\ W_k &= \boxed{0.194mm} \\ W_{kmax} &= 0.30mm \quad \text{de tabla} \\ 0.194mm &\leq 0.30mm \quad \sqrt{\quad \text{Verifica}} \end{split}$$

## Universidad Nacional de la Patagonia San Juan Bosco Cátedra: Hormigón I

## 2. Fisuración aplicando reglamento CIRSOC 201-82

Datos:

Hormigón H-21

Acero ADN 42/50

$$b_0 = 20cm$$

$$d=50cm$$

$$h = 45cm$$

## ■ 1° Criterio

$$K_h = \frac{h}{\sqrt{\frac{M_s}{b_0}}}$$

$$K_h = \frac{45cm}{\sqrt{\frac{8t.m}{0,20m}}} = 7.11 \Rightarrow K_x = \boxed{0.313} \rightarrow \text{de tabla para H-21}$$

### Sección de H° fisurada

$$\begin{split} F_{bz} &= b_0 \cdot h \cdot (1 - K_x) \\ F_{bz} &= 20cm \cdot 45cm \cdot (1 - 0.313) \\ F_{bz} &= \boxed{618.3cm^2} \\ \mu_z &= \frac{A_s}{F_{bz}} = \frac{8.04cm^2}{618.3cm^2} = 0.013 = \boxed{1.3\,\%} \Rightarrow \text{No verifica 1° Criterio} \end{split}$$

### ■ 2° Criterio

 $\phi_{adoptado} = 16mm \Rightarrow \text{de tablas } \phi_{necesario} = 16mm$ Para fisuración Normal, de tabla columna b  $\Rightarrow$  Verifica

## ■ 3° Criterio

$$\begin{split} \phi_{adoptado} &\leq \frac{1 \cdot 10^4 \cdot r \cdot \mu_z}{\sigma_s^2} \to \text{con } r = 120 \text{ de tabla} \\ \phi_{adoptado} &\leq \frac{1 \cdot 10^4 \cdot 120 \cdot 1,3 \%}{(247,6MPa)^2} = \boxed{25,44mm} \\ \phi_{adoptado} &= 16mm \leq 25,44mm \Rightarrow \text{Verifica} \end{split}$$