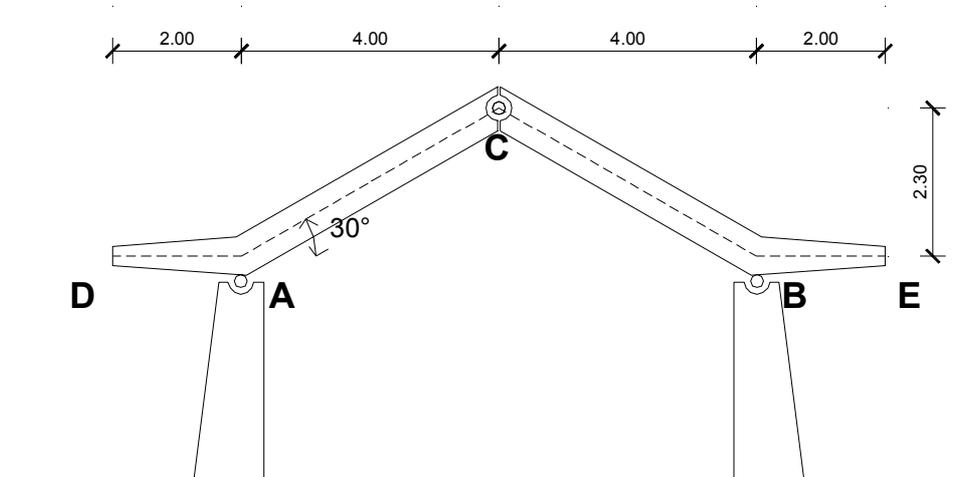


**ESTABILIDAD DE LAS CONSTRUCCIONES 2**

*Curso de modalidad semi-presencial- primer semestre*

**Primera evaluación: parte práctica**



Estructura de hormigón armado de la que se plantea estudiar los tramos superiores que soportan la cubierta (tramos AD, AC, BC y BE). En el gráfico precedente se representa dicha estructura con sus cotas referidas a los ejes de los tramos.

En cuanto a las acciones se considerará actuando en todos los tramos una carga vertical uniformemente distribuida de 500 daN/m de tramo (esta carga incluye los pesos propios de los tramos).

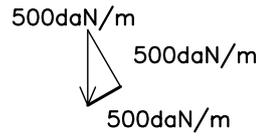
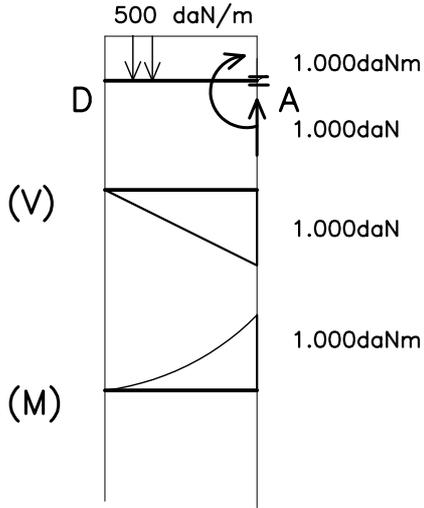
Se pide:

1. Dibujar el esquema geométrico y de cargas de la estructura a estudiar.
2. Trazar los diagramas de solicitaciones de los tramos AD y AC y determinar reacciones en A y B, utilizando el procedimiento tramo por tramo estudiado.

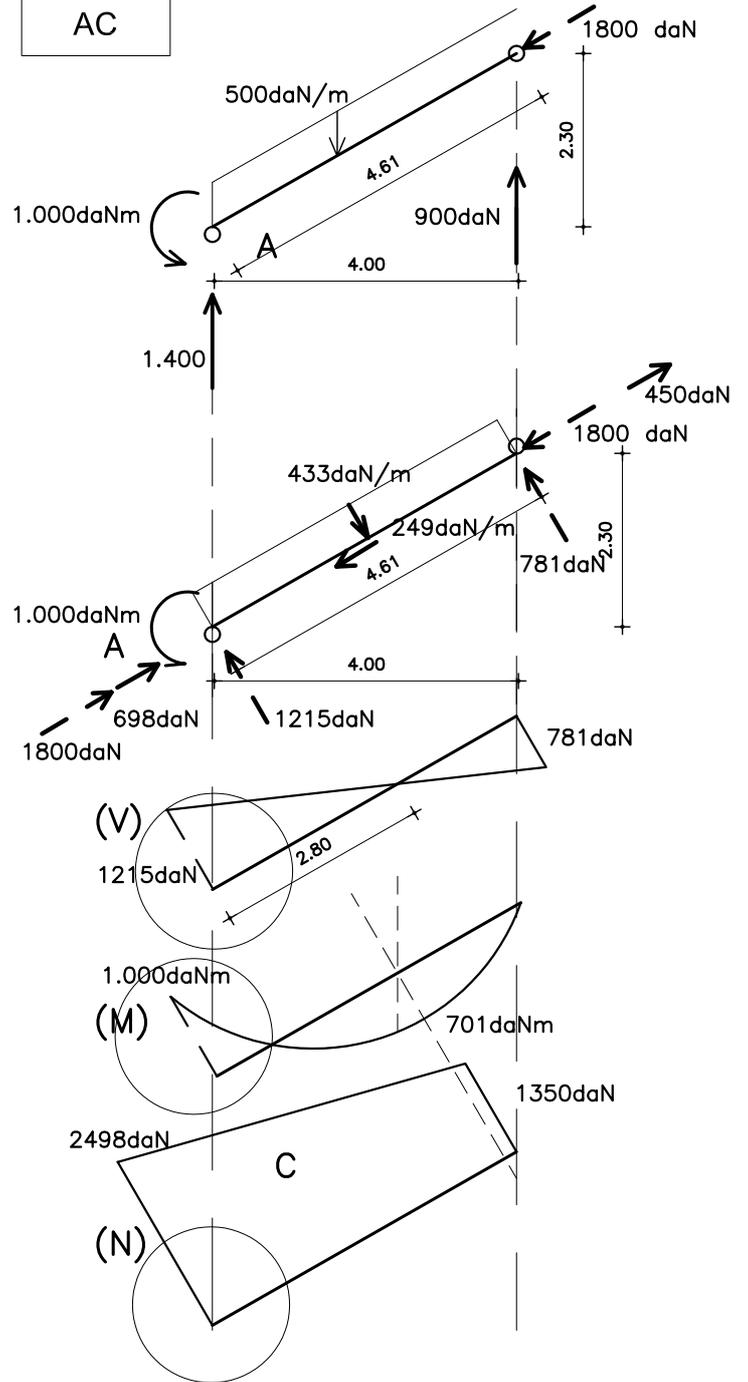
**NOTA:** Las cotas están referidas a ejes.

# DIAGRAMAS DE SOLICITACIONES

AD



AC



## \* VERIFICACIÓN DE SECCIONES

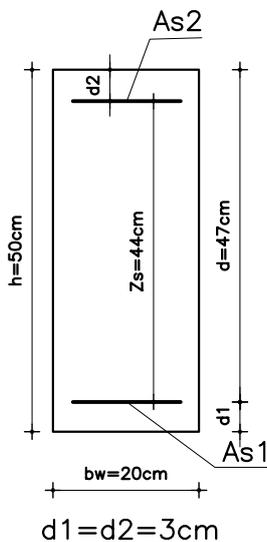
Si analizamos los diagramas de solicitaciones de las distintas barras que componen la estructura, podremos determinar aquellas secciones críticas desde el punto de vista del flector y el esfuerzo cortante.

- (A) La sección más comprometida está en la barra AC donde se da el momento flector de mayor valor.

La sección en el nudo A se halla sometida a un momento flector y un esfuerzo axial de compresión. Esta sometida a PRESO FLEXIÓN.

Hasta ahora no habíamos analizado la forma y dimensiones de la sección ya que se nos había dicho, en el enunciado, que el peso propio de la pieza estaba incluido en la carga. Pero es aquí que deberemos definir los distintos parámetros de la pieza.

Vamos a trabajar con una sección de 20x50cm.



$$M = 1.000\text{daNm} \quad M_d = 1.000 \times 1.6 = 1.600\text{daNm}$$

$$N = 2.498\text{daN(C)} \quad N_d = 2.498 \times 1.6 = 3.997\text{daN}$$

$$e_o = \frac{M_d}{N_d}$$

$$e_o = \frac{1.600}{3.997} = 0.40\text{m} > \frac{h}{2} = 0.25\text{m} \text{ ---- gran excentricidad}$$

La fuerza descentrada cae fuera de la sección.

$$M_{ad} = M_d + 0.5N_d \times Z_s = 1.600 + 0.5 \times 3.997 \times 0.44 = 2.479\text{daNm}$$

$$M_{ad} = 247.900\text{daNcm}$$

$$M_{lim} = 0.332 \times b \times d^2 \times f_{cd} = 1.466.776\text{daNcm}$$

$M_{lim} > M_{ad}$  -- la sección será simplemente armada ( $A_{s2} = 0$ )

$$\mu_{ad} = \frac{M_{ad}}{b \times d^2 \times f_{cd}} = 0.056 \quad \text{--- } \omega = 0.059$$

Obtenemos el valor de  $\omega$  de la tabla de secciones rectangulares, entrando por el valor de  $\mu_d$ .

$$A_{s1} = \frac{\omega \times b \times d \times f_{cd}}{f_{yd}} - \frac{N_d}{f_{yd}} = \frac{0.059 \times 20 \times 47 \times 100}{3.650} - \frac{3.997}{3.650} = 0.42\text{cm}^2$$

$$A_{s1} = 0.42\text{cm}^2$$

$$\rho = \frac{A_{s1}}{b \times d} = 0.004 < 0.018 \text{ ---- la sección es viable.}$$

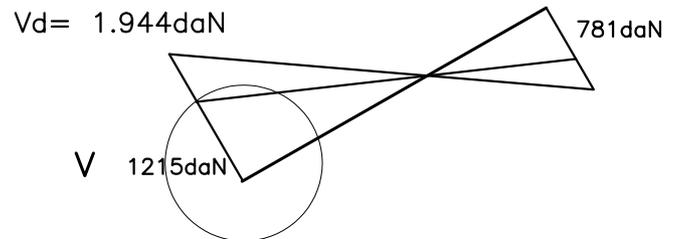
Ⓑ VERIFICACIÓN DEL CORTANTE

AC

La sección más comprometida se encuentra también en la barra AC.

SECCIÓN : 20x50cm

V = 1.215daN  
Vd= 1.944daN



VERIFICACIÓN DE LA COMPRESIÓN  
PROVOCADA POR EL CORTANTE

$$Vd \leq 0.27 \cdot b \cdot d \cdot fcd$$

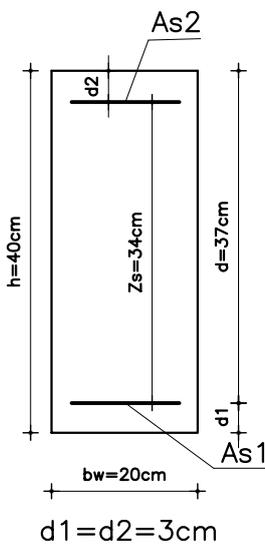
$$1.944 < 0.27 \times 20 \times 47 \times 100 = 25.380 \text{ daN} \text{ -- viable}$$

Viendo lo baja que da la cuantía, con respecto a los valores que la hacen viable ( $<0.018$ ); podríamos reducir la sección, siempre verificando luego que sea viable al esfuerzo cortante.

Modificaremos, también, las dimensiones de la sección cuando necesitemos elementos de poco hormigón (lo que nos dará cuantías elevadas de acero, secciones doblemente armadas).

La dimensión que modificaremos será la altura (h) ya que aumentando ésta, aumentamos los valores de la Inercia (h está al cubo).

Vamos a tomar una sección de 20x40cm



$$M = 1.000 \text{ daNm} \quad M_d = 1.000 \times 1.6 = 1.600 \text{ daNm}$$

$$N = 2.498 \text{ daN(C)} \quad N_d = 2.498 \times 1.6 = 3.997 \text{ daN}$$

$$e_o = \frac{1.600}{3.997} = 0.40 \text{ m} > \frac{h}{2} = 0.20 \text{ m} \text{ ---- gran excentricidad}$$

La fuerza descentrada cae fuera de la sección.

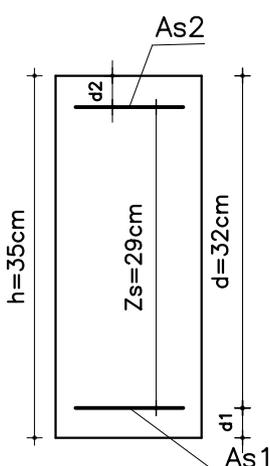
$$M_{ad} = M_d + 0.5 N_d \times Z_s = 1.600 + 0.5 \times 3.997 \times 0.34 = 2.279 \text{ daNm}$$

$$M_{ad} = 227.900 \text{ daNcm}$$

$$M_{lim} = 0.332 \times b \times d^2 \times f_{cd} = 909.016 \text{ daNcm}$$

$$M_{lim} > M_{ad} \text{ -- la sección será simplemente armada (As2=0)}$$

Probaremos con 20x35cm



$$M = 1.000 \text{ daNm} \quad M_d = 1.000 \times 1.6 = 1.600 \text{ daNm}$$

$$N = 2.498 \text{ daN(C)} \quad N_d = 2.498 \times 1.6 = 3.997 \text{ daN}$$

$$e_o = \frac{1.000}{2.498} = 0.40 \text{ m} > \frac{h}{2} = 0.17 \text{ m} \text{ ---- gran excentricidad}$$

La fuerza descentrada cae fuera de la sección.

$$M_{ad} = M_d + 0.5 N_d \times Z_s = 1.600 + 0.5 \times 3.997 \times 0.29 = 2.180 \text{ daNm}$$

$$M_{ad} = 218.000 \text{ daNcm}$$

$$M_{lim} = 0.332 \times b \times d^2 \times f_{cd} = 679.936 \text{ daNcm}$$

$$M_{lim} > M_{ad} \text{ -- la sección será simplemente armada (As2=0)}$$

$$d_1 = d_2 = 3 \text{ cm}$$

$$\mu_{ad} = \frac{M_{ad}}{b \times d^2 \times f_{cd}} = 0.106 \quad \omega = 0.115$$

$$A_{s1} = \frac{\omega \times b \times d \times f_{cd}}{f_{yd}} - \frac{N_d}{f_{yd}} = \frac{0.115 \times 20 \times 32 \times 100}{3.650} - \frac{3.997}{3.650} = 0.92 \text{ cm}^2$$

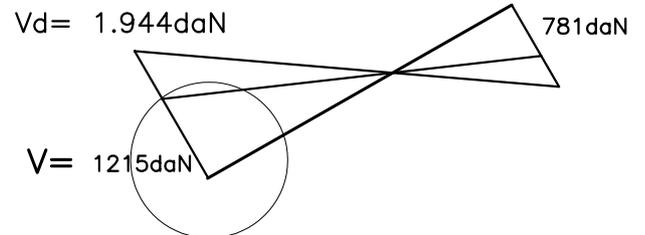
Ⓑ VERIFICACIÓN DEL CORTANTE

AC

SECCIÓN : 20x35cm

$$V = 1.215\text{daN}$$

$$V_d = 1.944\text{daN}$$



VERIFICACIÓN DE LA COMPRESIÓN  
PROVOCADA POR EL CORTANTE

$$V_d \leq 0.27 \cdot b \cdot d \cdot f_{cd}$$

$$1.944 < 0.27 \times 20 \times 32 \times 100 = 17.280\text{daN} \text{---viable}$$