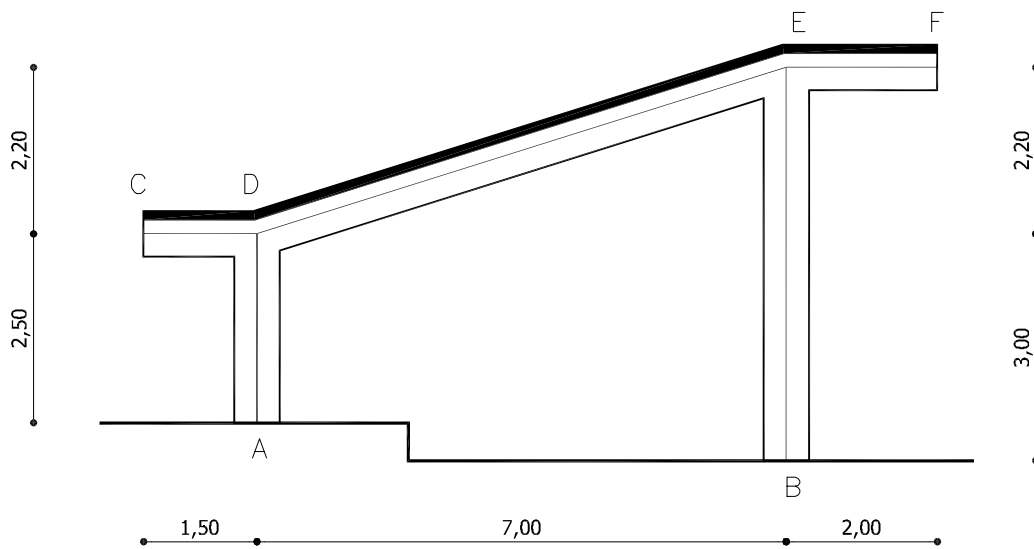


ESTABILIDAD DE LAS CONSTRUCCIONES II

Se plantea la siguiente estructura:



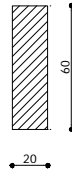
Se trata de una costilla intermedia de hormigón armado en la que apoyan losas macizas de 12 cm de espesor que descargan sobre los tramos CD, DE y EF una carga vertical de 1600daN/m de tramo. La costilla tiene 20 cm de espesor y 60 cm de altura en todos los tramos.

Estudiándola por Método de Cross se pide:

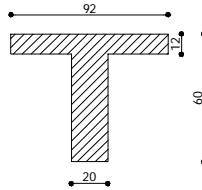
- Diagrama de Solicitaciones de todos los tramos
- Reacciones en los apoyos.

Determinación de la forma:

Tenemos barras de sección rectangular (AD y EB):



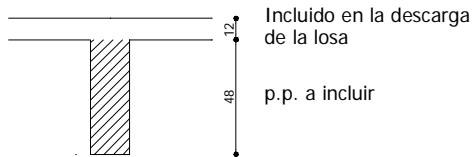
y sección nervada, por presencia de una losa maciza de 12 cm de espesor (DE):



$$b_e = 6.h_f + b_w = 6.12 + 20 = 92\text{cm}$$

Determinación de cargas:

TRAMOS CD, DE, EF:



$$p.p. = 0,48 \times 0,20 \times 2500 = 240\text{daN} / m$$

$$\text{Descarga de la losa} = 1600\text{daN} / m$$

$$\text{Total} = 1840\text{daN} / m$$

TRAMOS AD Y BE:

$$p.p. = 0,60 \times 0,20 \times 2500 = 300\text{daN} / m$$

Relación de Inercias:

Cálculo de la inercia por medio de la Tabla 2.6:

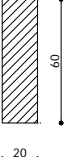
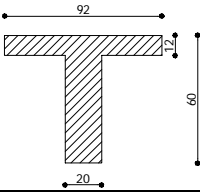
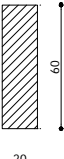
$$\xi' = \frac{h_f}{h} = \frac{12}{60} = 0,2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 0,40 \quad \Rightarrow \quad I_m = \frac{\psi \cdot b_e \cdot h^3}{12} = \frac{0,40 \cdot 92 \cdot 60^3}{12} = 662400\text{cm}^4$$
$$\xi = \frac{b_w}{b_e} = \frac{20}{92} = 0,22$$

Barras AD y EB:

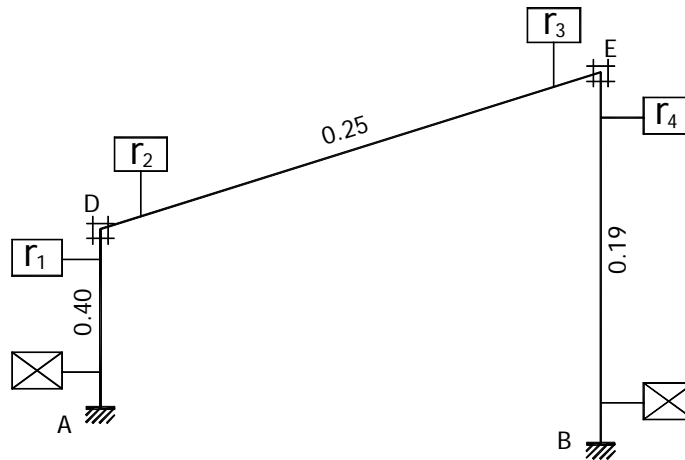
$$I = \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{20 \cdot 60^3}{12} = 360000\text{cm}^4$$

$$I_{rel} = \frac{662400}{360000} = 1,84$$

Determinación de los coeficientes α y β , y las rigideces de los tramos:

| TRAMO | $L_i(m)$ | Tipo de Sección | Im_i | $I_r = \frac{Im_i}{I_{MIN}}$ | $\chi = \frac{I_r}{L_i}$ | α_i | $\alpha_i \cdot \chi$ | β |
|-------|----------|---|--------------------------------------|------------------------------|--------------------------|------------|-----------------------|---------|
| AD | 2,50 |  | $\frac{20 \cdot 60^3}{12}$ | 1 | 0,4 | 1 | 0,4 | 0,5 |
| DE | 7,34 |  | $\frac{0,4 \cdot 92 \cdot 60^3}{12}$ | 1,84 | 0,25 | 1 | 0,25 | 0,5 |
| EB | 5,20 |  | $\frac{20 \cdot 60^3}{12}$ | 1 | 0,19 | 1 | 0,19 | 0,5 |

Determinación de los Coeficientes de Repartición:



Nudo D:

$$\sum \alpha_i \cdot \chi_i = 0,4 + 0,25 = 0,65$$

$$r_1 = \frac{0,4}{0,65} = 0,62$$

$$r_2 = \frac{0,25}{0,65} = 0,38$$

Nudo E:

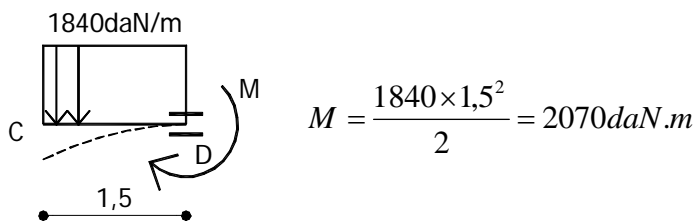
$$\sum \alpha_i \cdot \chi_i = 0,25 + 0,19 = 0,44$$

$$r_3 = \frac{0,25}{0,44} = 0,57$$

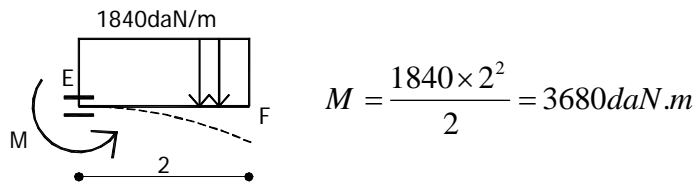
$$r_4 = \frac{0,19}{0,44} = 0,43$$

Determinación de los Momentos Freno:

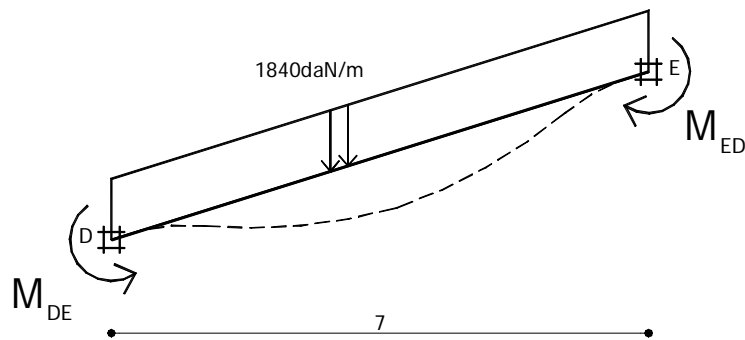
Ménsula CD:



Ménsula EF:



Barra DE:



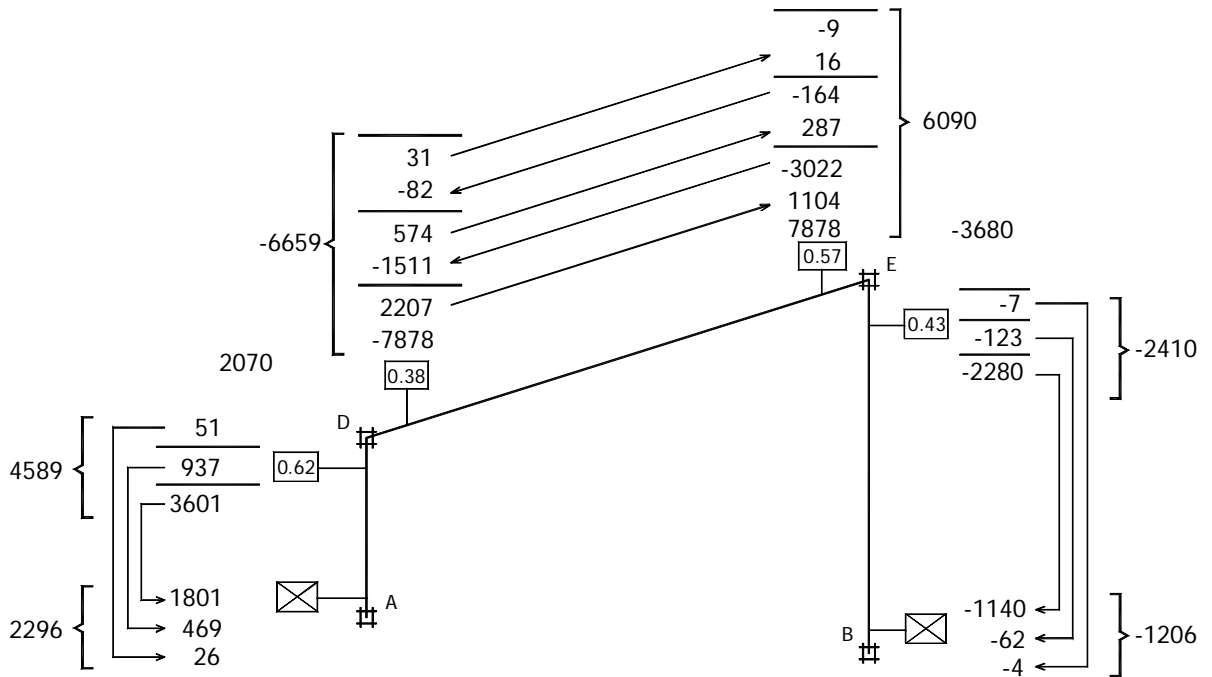
$$M_{DE} = -7878 \text{ daN.m}$$

$$M_{ED} = 7878 \text{ daN.m}$$

En las barras verticales AD y BE, no se genera momento de empotramiento perfecto dado que el peso propio es una fuerza axial.

Artificio del 1º Cross:

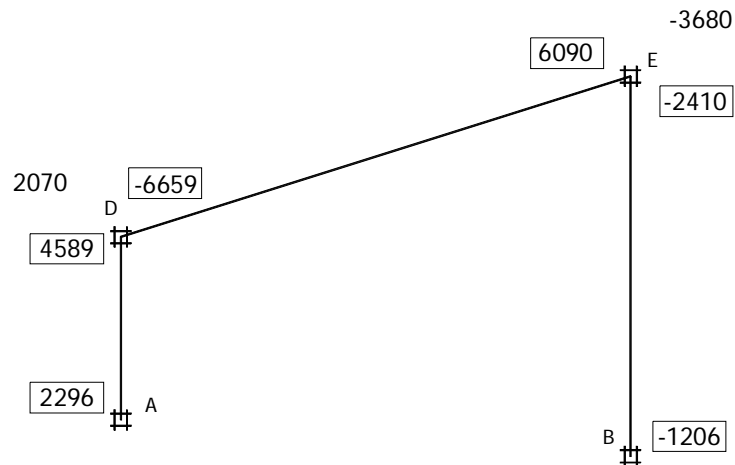
Comenzamos por el nudo D



$$\sum NudoD = 4589 + 2070 - 6659 = 0$$

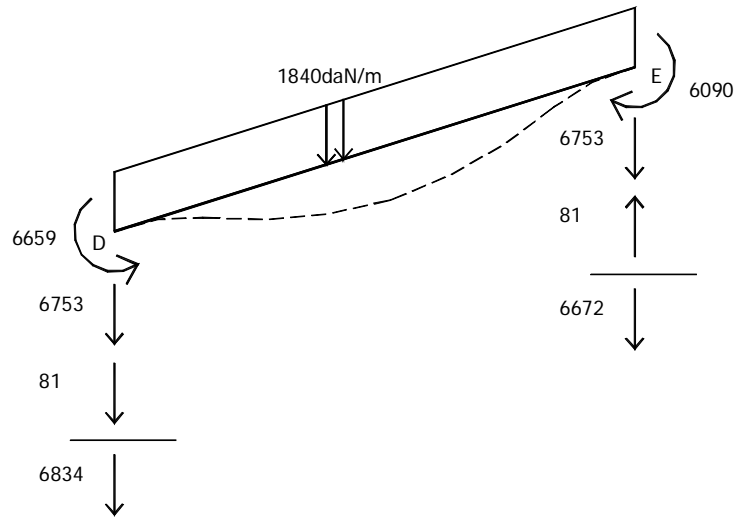
$$\sum NudoE = 6090 - 3680 - 2410 = 0$$

Resumen:



Descargas en los nodos:

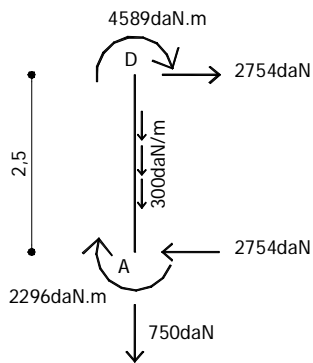
Barra DE:



$$\frac{1840 \times 7,34}{2} = 6753 \text{ daN}$$

$$\frac{6659 - 6090}{7} = 81 \text{ daN}$$

Barra DA:

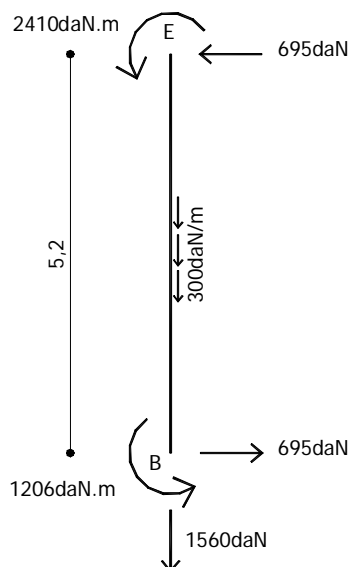


$$p.p. = 0,6 \times 0,20 \times 2500 = 300 \text{ daN / m}$$

$$300 \times 2,50 = 750 \text{ daN}$$

$$\frac{4589 + 2296}{2,50} = 2754 \text{ daN}$$

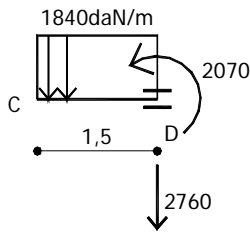
Barra EB:



$$\frac{2410 + 1206}{5,20} = 695 \text{ daN}$$

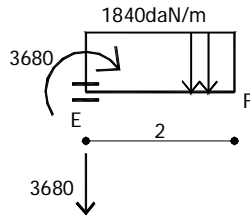
$$300 \times 5,20 = 1560 \text{ daN}$$

Ménsula CD:



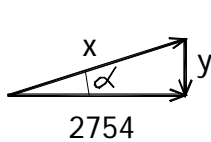
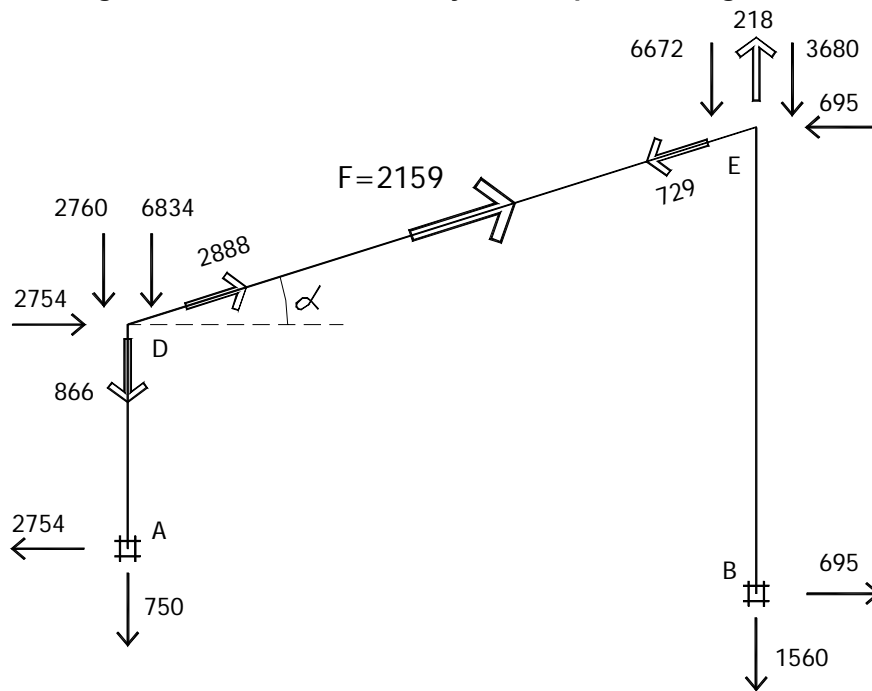
$$F = 1840 \times 1,50 = 2760 \text{ daN}$$

Ménsula EF:



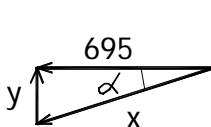
$$F = 1840 \times 2 = 3680 \text{ daN}$$

Descargas totales de la estructura y descomposición según caminos materiales:



$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{y}{2754} = \frac{2,2}{7} \Rightarrow y = \frac{2754 \cdot 2,2}{7} = 866 \text{ daN}$$

$$\cos \alpha = \frac{2754}{x} = \frac{7}{7,34} \Rightarrow x = \frac{2754 \cdot 7,34}{7} = 2888 \text{ daN}$$



$$y = \frac{695 \cdot 2,2}{7} = 218 \text{ daN}$$

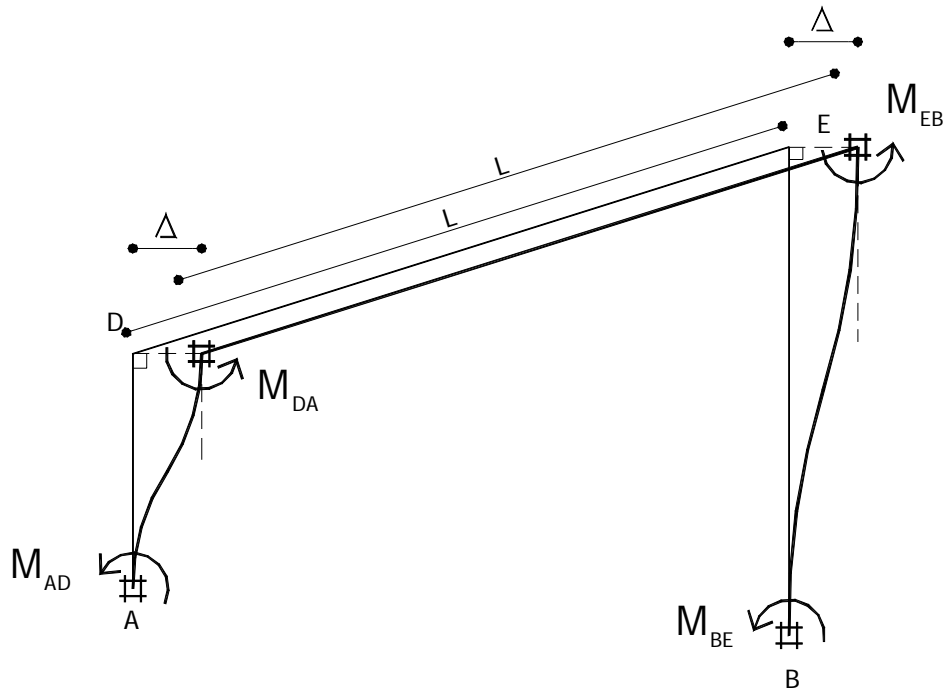
$$x = \frac{695 \cdot 7,34}{7} = 729 \text{ daN}$$

Al descomponer las cargas queda una fuerza F que no tiene caminos materiales a los apoyos ni encuentra equilibrio a través de la barra.

Trazado de la deformada:

Planteada la estructura bajo la acción solamente de la fuerza de desviación, se hace un trazado de la deformada con los nodos frenados, sin giro pero con posibilidad de desplazamientos.

- Los desplazamientos son perpendiculares a la barra por el nudo.
- La proyección de la longitud del tramo deformado sobre una paralela al eje del mismo, es igual a la luz de la barra.
- La tangente a la deformada se mantiene paralela al eje de la barra.



Del trazado de la deformada obtenemos los siguientes datos:

- Qué barras se deforman
- Ubicación y sentido de los momentos
- El desplazamiento tomado con un valor proporcional al real

En este caso sólo sufren desplazamientos los nudos D y E y, dado que la barra DE debe mantener su longitud, los desplazamientos de dichos nudos serán iguales.

$$\Delta_1 = \Delta_2$$

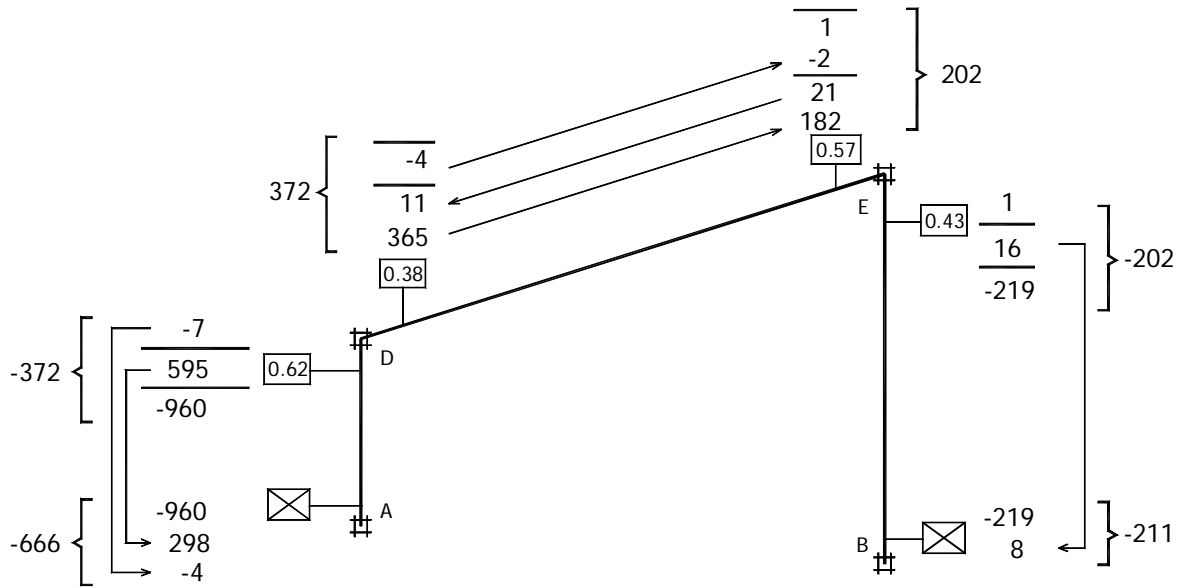
y tomamos un valor arbitrario $\Delta = 1000$

Momentos para 2° Cross:

$$M_{AD} = M_{DA} = \frac{6 \cdot \chi \cdot \Delta}{L} = \frac{6 \cdot 0,4 \cdot 1000}{2,5} = 960 \text{ daN.m}$$

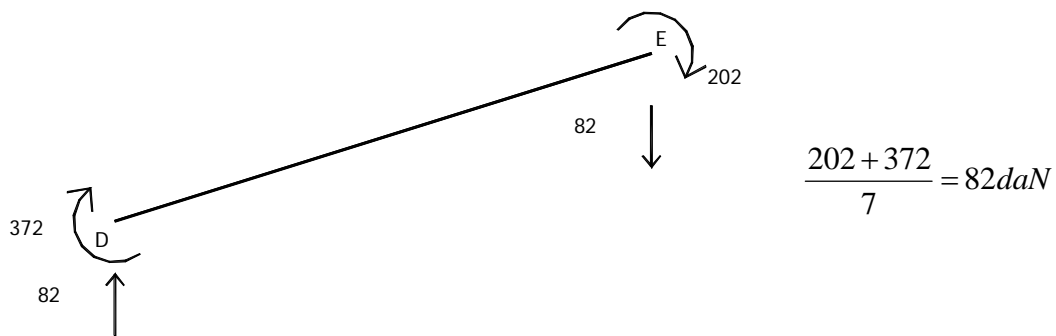
$$M_{EB} = M_{BE} = \frac{6 \cdot \chi \cdot \Delta}{L} = \frac{6 \cdot 0,19 \cdot 1000}{5,2} = 219 \text{ daN.m}$$

Artificio del 2º Cross:

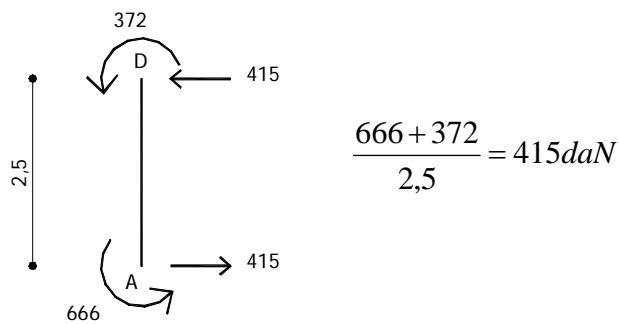


Descargas en los nudos usando solamente los momentos del 2º Cross:

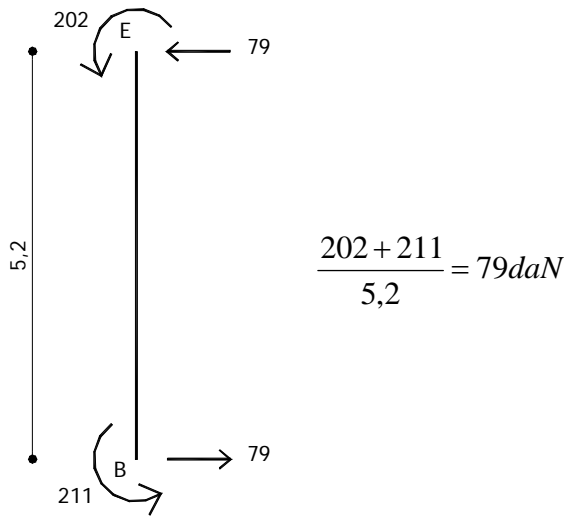
Barra DE:



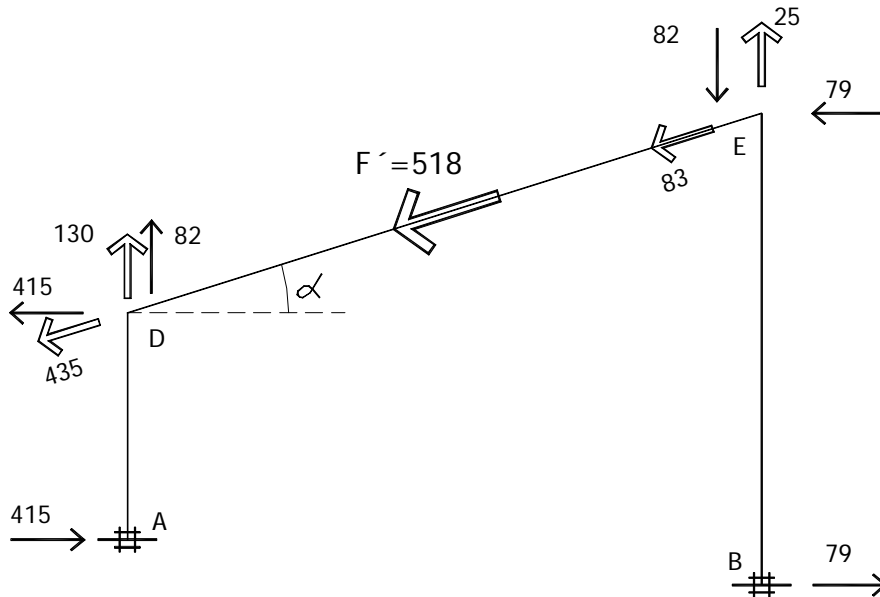
Barra AD:



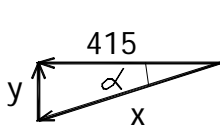
Barra EB:



Descomposición según caminos materiales:

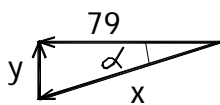


La fuerza F' debe tener sentido contrario a F .



$$y = \frac{415 \cdot 2,2}{7} = 130 \text{ daN}$$

$$x = \frac{415 \cdot 7,34}{7} = 435 \text{ daN}$$



$$y = \frac{79 \cdot 2,2}{7} = 25 \text{ daN}$$

$$x = \frac{79 \cdot 7,34}{7} = 83 \text{ daN}$$

Momentos Finales:

$$\alpha = \frac{F}{F'} = \frac{2159}{518} = 4,168$$

$$Mom.Finales = Mom.1^\circ Cross + \alpha \times Mom.2^\circ Cross$$

| | <i>Mom.1° Cross</i> | $\alpha \times$ <i>Mom.2° Cross</i> | <i>Mom.Finales</i> |
|----------|---------------------|-------------------------------------|--------------------|
| M_{AD} | 2296 | -2776 | -480 |
| M_{DA} | 4589 | -1550 | 3039 |
| M_{DE} | -6659 | 1550 | -5109 |
| M_{ED} | 6090 | 842 | 6932 |
| M_{EB} | -2410 | -842 | -3252 |
| M_{BE} | -1206 | -875 | -2081 |

$$\Sigma M_D = M_{DA} + M_{DE} + M_{men} = 3039 - 5109 + 2070 = 0$$

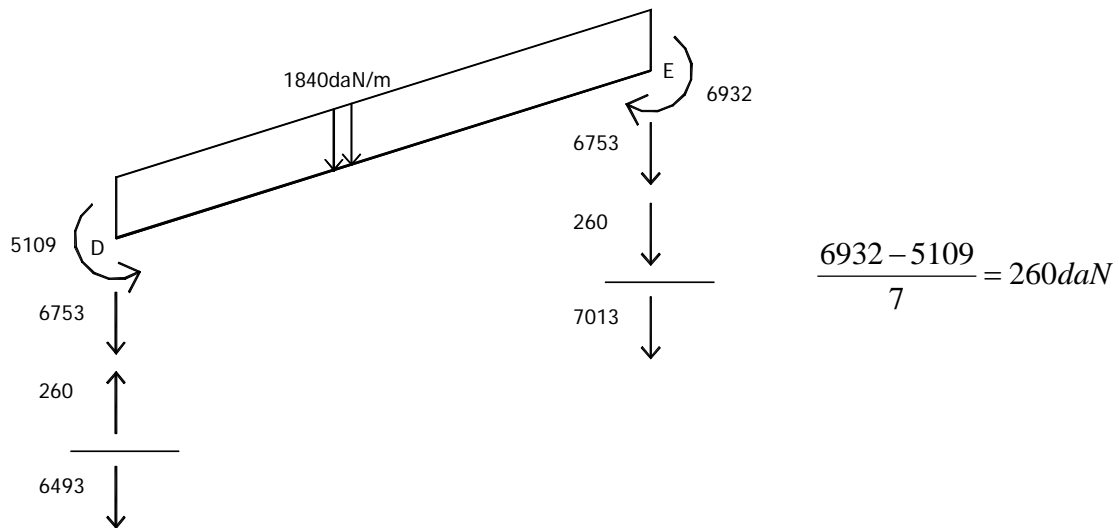
$$\Sigma M_E = M_{ED} + M_{EB} + M_{men} = 6932 - 3252 - 3680 = 0$$

Debe verificarse que los nudos están en equilibrio.

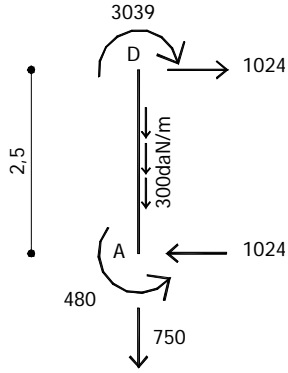
Descargas Finales en los nudos:

Se descargan las cargas actuantes y momentos finales.

Barra DE:

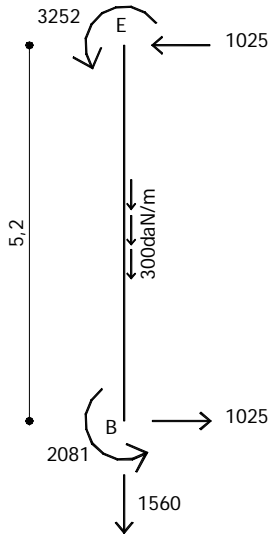


Barra AD:



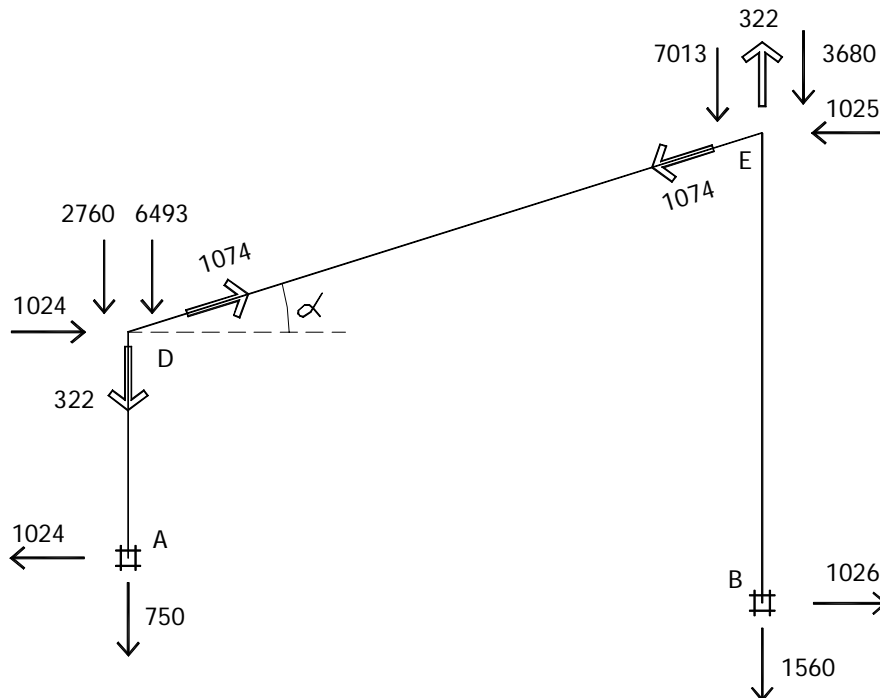
$$\frac{3039 - 480}{2,5} = 1024 \text{ daN}$$

Barra EB:

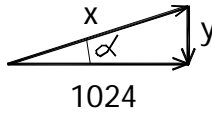


$$\frac{3252 + 2081}{5,2} = 1025 \text{ daN}$$

Componemos la estructura con las cargas en los nudos y descomponemos las fuerzas por caminos materiales.

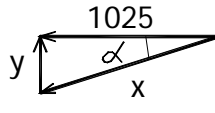


Las fuerzas se equilibran en la propia barra.



$$y = \frac{1024 \cdot 2,2}{7} = 322 \text{ daN}$$

$$x = \frac{1024 \cdot 7,34}{7} = 1074 \text{ daN}$$

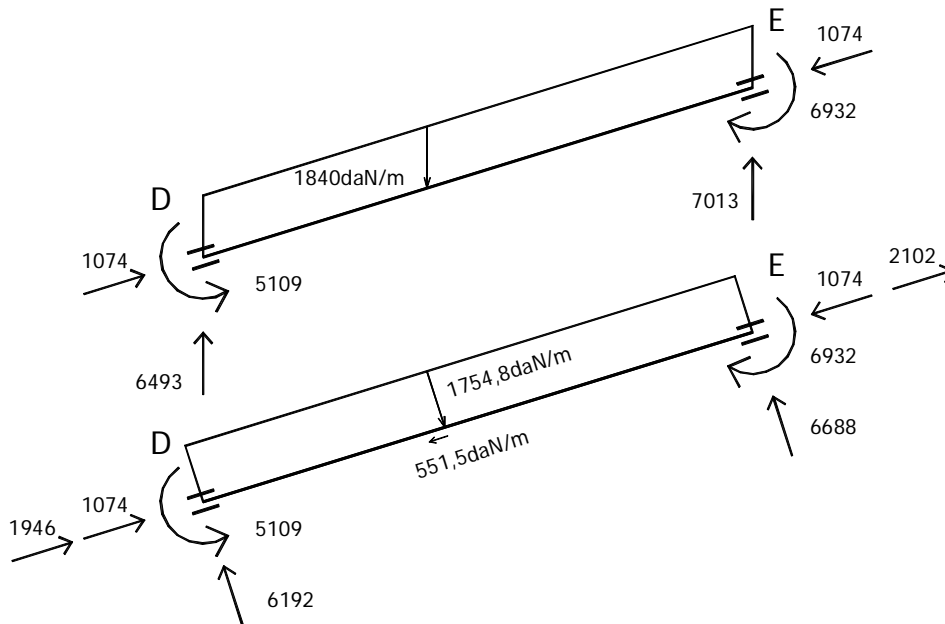


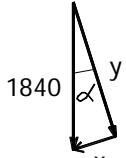
$$y = \frac{1025 \cdot 2,2}{7} = 322 \text{ daN}$$

$$x = \frac{1025 \cdot 7,34}{7} = 1074 \text{ daN}$$

Equilibrio de cada tramo y Diagrama de Solicitaciones:

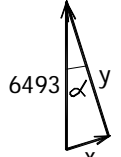
Barra DE:





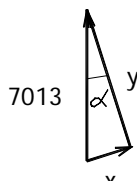
$$\text{sen } \alpha = \frac{x}{1840} = \frac{2,20}{7,34} \Rightarrow x = \frac{1840 \cdot 2,20}{7,34} = 551,5 \text{ daN}$$

$$\text{cos } \alpha = \frac{y}{1840} = \frac{7}{7,34} \Rightarrow y = \frac{1840 \cdot 7}{7,34} = 1754,8 \text{ daN}$$



$$x = \frac{6493 \cdot 2,20}{7,34} = 1946 \text{ daN}$$

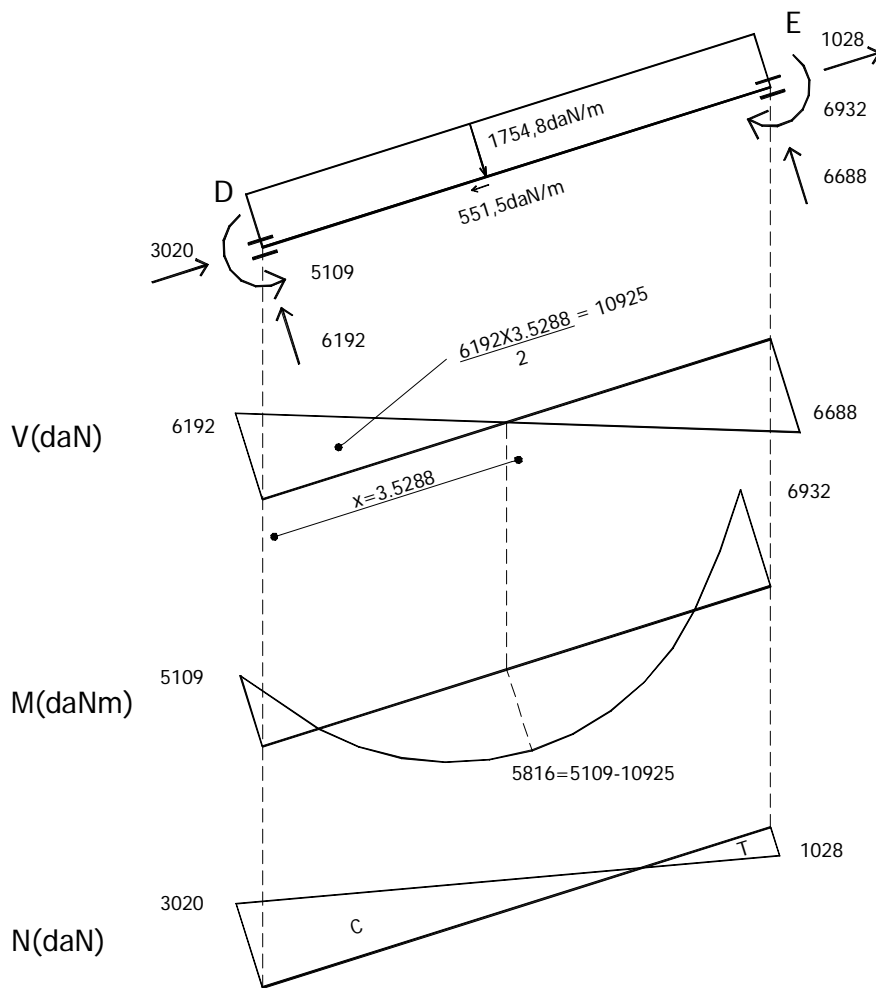
$$y = \frac{6493 \cdot 7}{7,34} = 6192 \text{ daN}$$



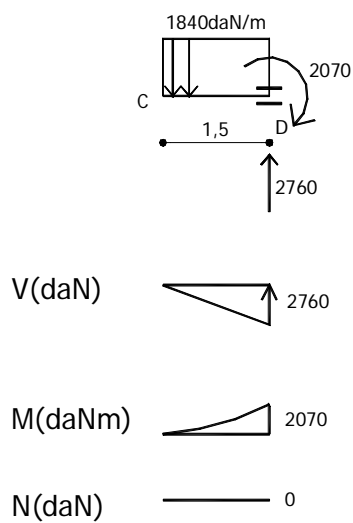
$$x = \frac{7013 \cdot 2,20}{7,34} = 2102 \text{ daN}$$

$$y = \frac{7013 \cdot 7}{7,34} = 6688 \text{ daN}$$

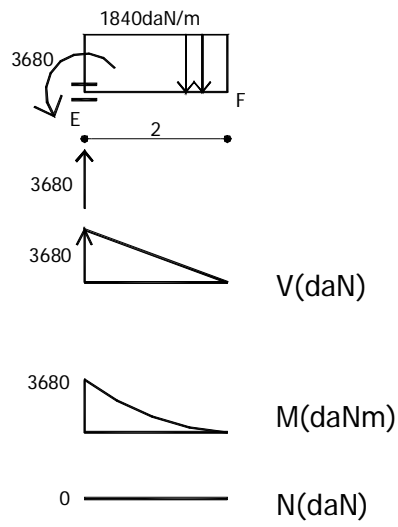
$$x_0 = \frac{6493}{1840} = 3,5288m$$



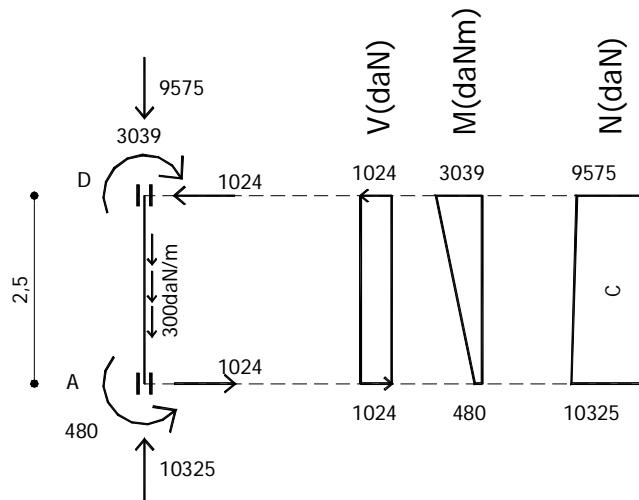
Ménsula CD:



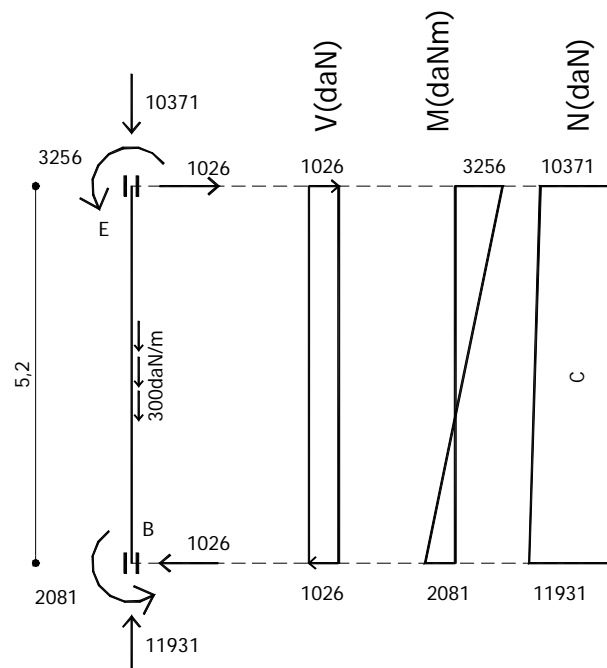
Ménsula EF:



Barra AD:



Barra EB:



Reacciones en Apoyos:

