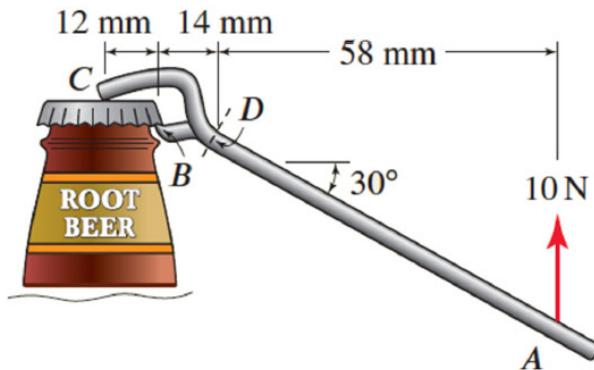


## PROBLEMAS RESUELTOS

### UNIDAD 5: FUERZAS Y MOMENTOS INTERNOS

#### PROBLEMA 1

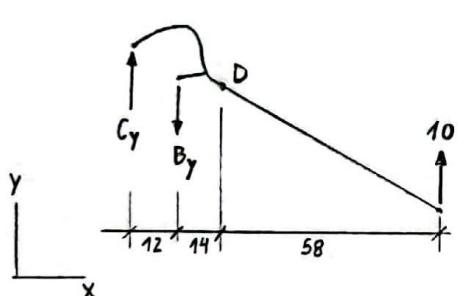
**Problema:** Para remover la tapa de la botella se requiere una fuerza vertical de 10 N en el punto A. Determinar las fuerzas internas que se desarrollan en la sección transversal D.



## SOLUCIÓN:

Paso 1: Se analiza el destapador para estudiar su equilibrio.

En los puntos de sujeción C y B se especifican reacciones verticales, lo que junto a la fuerza 10 N aplicada en el otro extremo del destapador garantizarán el equilibrio del destapador. Se dibuja el diagrama de cuerpo libre del destapador y se calculan las reacciones.



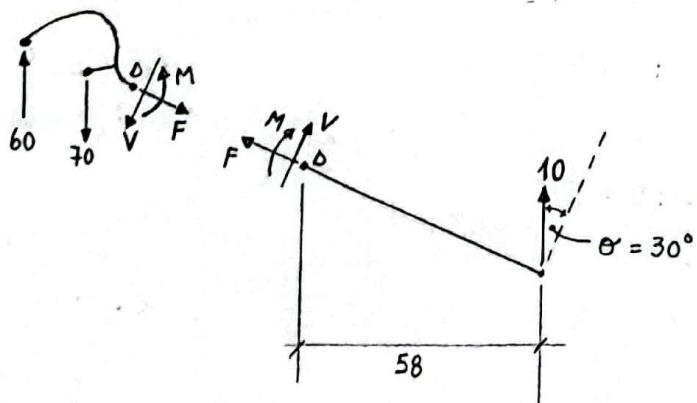
$$\sum M_C = 0 : 10(58 + 14 + 12) - B_y(12) = 0$$

$$\Rightarrow B_y = 70 \text{ N}$$

$$\sum F_y = 0 : C_y - B_y + 10 = 0$$

$$\Rightarrow C_y = B_y - 10 = 70 - 10 = 60 \text{ N}$$

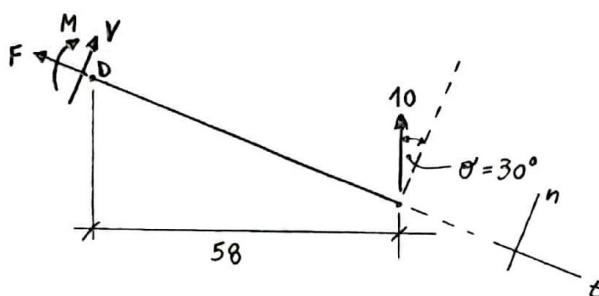
Paso 2: Para determinar las fuerzas y momento internos en C, se hace un corte en C para separar el destapador en dos partes. Se dibuja el diagrama de cuerpo libre de cada parte.



En estos diagramas, las fuerzas internas en D están representadas por V (corte) y F (axial). El momento interno está representado por M.

Paso 3 : Se determinan las fuerzas y momento interno en D.

El cálculo se facilita si se escoge el diagrama de cuerpo libre ubicado a lo derecho de D ya que hay menos fuerzas actuando. Para facilitar aún más, se define un sistema de ejes coordenados t-n, donde t se orienta en la dirección axial del mango del destapador y n en la dirección normal al mango.



$$\sum F_t = 0 : -F - 10 \sin 30^\circ = 0$$

$$\Rightarrow F = -10 \sin 30^\circ = -5 \text{ N}$$

$$\sum F_n = 0 : V + 10 \cos 30^\circ = 0$$

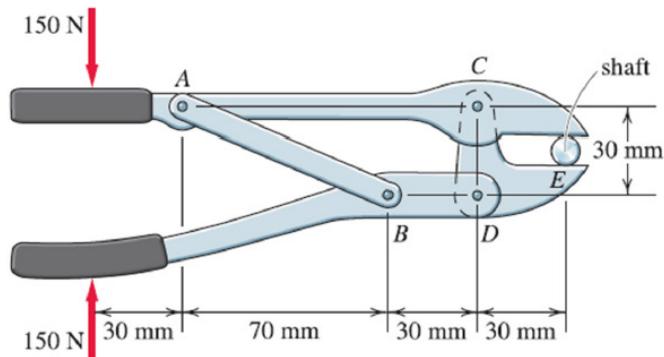
$$\Rightarrow V = -10 \cos 30^\circ \approx -8.660 \text{ N}$$

$$\sum M_D = 0 : -M + 10(58) = 0$$

$$\Rightarrow M = 580 \text{ Nmm}$$

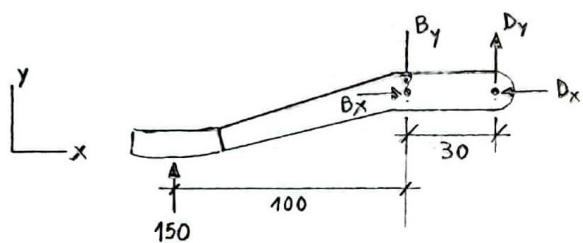
## PROBLEMA 2

**Problema:** Para el alicate que se muestra en la figura, determinar la fuerza axial, fuerza de corte y momento flector que se desarrolla en una sección transversal justo a la izquierda y justo a la derecha del pasador *B*.



## SOLUCIÓN:

Paso 1: Se dibuja un diagrama de cuerpo libre del brazo inferior del ciclote.



Paso 2: Se determinan las reacciones en B y D mediante ecuaciones de equilibrio. Se tienen 4 incógnitas, por lo que a lo más podremos determinar 3 incógnitas.

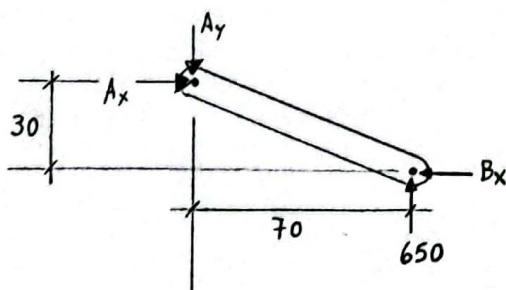
$$\sum F_x = 0 : B_x - D_x = 0 \Rightarrow B_x = D_x$$

$$\sum F_y = 0 : D_y - B_y + 150 = 0 \Rightarrow B_y = D_y + 150$$

$$\sum M_B = 0 : -150(100) + D_y(30) = 0 \Rightarrow D_y = \frac{150(100)}{30} = 500 \text{ N}$$

$$\therefore B_y = 650 \text{ N}$$

Paso 3: Se dibuja un diagrama de cuerpo libre del miembro AB. Este miembro contiene las incógnitas  $B_x$ ,  $B_y$ , pero además agrega 2 incógnitas adicionales,  $A_x$  y  $A_y$ , por lo que entre el DCL del brazo inferior y el DCL del miembro AB habrá un total de 6 incógnitas, y 6 ecuaciones disponibles para determinar las 6 incógnitas.



Como solo necesitamos calcular las fuerzas y momento internos al lado derecho e izquierdo de B, basta con determinar  $B_x$  con ayuda del DCL del miembro AB.

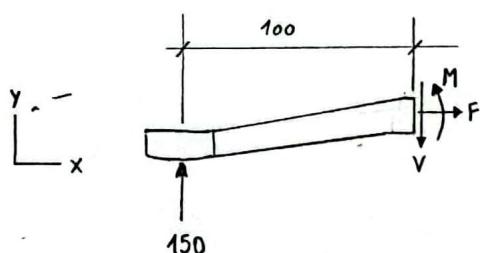
Paso 4: Se determina la reacción  $B_x$  del postor B utilizando el DCL del miembro AB dibujado en el Paso 3. Luego, se determina la reacción  $D_x$  en el postor D utilizando la ecuación encontrada en el Paso 2.

Del DCL miembro AB:  $\sum M_A = 0 : 650(70) - B_x(30) = 0$

$$\Rightarrow B_x = \frac{650(70)}{30} \approx 1517 \text{ N}$$

Del Paso 2:  $D_x = B_x = 1517 \text{ N}$

Paso 5: Se determinan las fuerzas y momento internos a lo izquierdo del postor B. Para ello se realiza un corte justo a lo izquierdo de B y se considera la porción que quedó a lo izquierdo para determinar las fuerzas y momento interno mediante equilibrio.

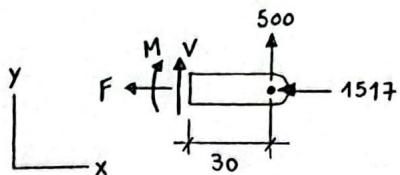


$$\sum F_x = 0 : F = 0 \text{ N}$$

$$\sum F_y = 0 : 150 - V = 0 \Rightarrow V = 150 \text{ N}$$

$$\sum M_B = 0 : M - 150(100) = 0 \Rightarrow M = 15000 \text{ Nmm}$$

Paso 6: Similarmente, se determinan las fuerzas y momento internos justo a lo derecho de B. Para esto, se realiza un corte justo a lo derecho de B y con la porción que quedó a lo derecho se determinan las fuerzas y momento interno mediante equilibrio.



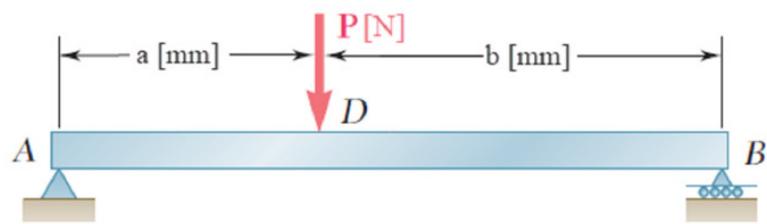
$$\sum F_x = 0 : -F - 1517 = 0 \Rightarrow F = -1517 \text{ N}$$

$$\sum F_y = 0 : V + 500 = 0 \Rightarrow V = -500 \text{ N}$$

$$\sum M_B = 0 : -M + 500(30) = 0 \Rightarrow M = 15000 \text{ Nmm}$$

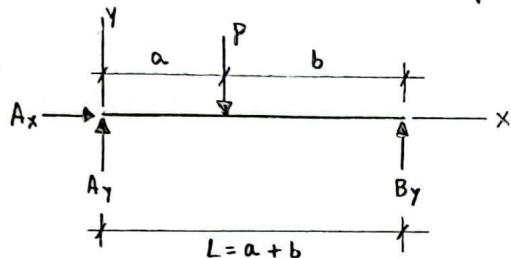
### PROBLEMA 3

**Problema:** Obtener el diagrama de fuerza cortante y de momento flector en la viga simplemente apoyada que se muestra en la figura.



## SOLUCIÓN:

Paso 1: Se determinan reacciones mediante un diagrama de cuadro libre de la viga completa.



$$\sum F_x = 0 : A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y + B_y - P = 0$$

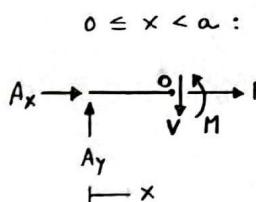
$$\Rightarrow A_y = P - B_y$$

$$\sum M_A = 0 : -Pa + B_y(a+b) = 0$$

$$\Rightarrow B_y = \frac{Pa}{(a+b)} = \frac{Pa}{L}$$

$$\therefore A_y = P - \frac{Pa}{(a+b)} = \frac{Pb}{(a+b)} = \frac{Pb}{L}$$

Paso 2: Se determinan las fuerzas y momento internos en el tramo de viga ubicado a la izquierda de P.

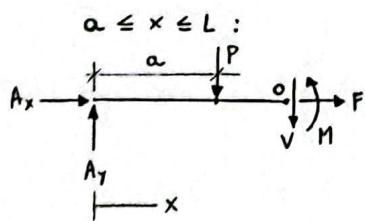


$$0 \leq x < a : \sum F_x = 0 : A_x + F = 0 \Rightarrow F = -A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y - V = 0 \Rightarrow V = A_y = \frac{Pb}{L}$$

$$\sum M_0 = 0 : -A_y x + M = 0 \Rightarrow M = A_y x = \frac{Pb}{L} x$$

Paso 3: Se determinan las fuerzas y momento internos en el tramo de viga ubicado a la derecha de P.



$$a < x < L : \sum F_x = 0 : A_x + F = 0 \Rightarrow F = -A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y - P - V = 0 \Rightarrow V = A_y - P = \frac{Pb}{(a+b)} - P = -\frac{Pa}{(a+b)} = -\frac{Pa}{L}$$

$$\sum M_a = 0 : -A_y x + P(x-a) + M = 0$$

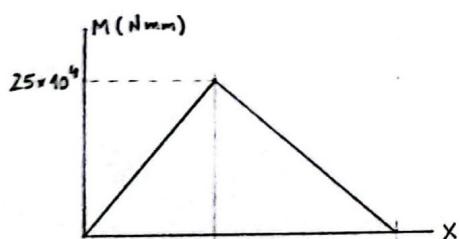
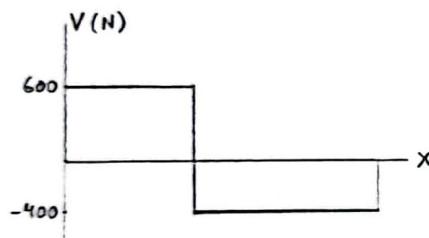
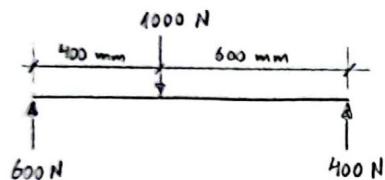
$$\Rightarrow M = A_y x - P(x-a) = \frac{Pb}{L} x - P(x-a)$$

$$= P\left(\frac{b}{L}x - x + a\right)$$

Paso 4 : Se grafica  $M(x)$  y  $V(x)$  a lo largo de la viga.

A modo de ejemplo, se consideraron los siguientes datos :

$$a = 400 \text{ mm} ; b = 600 \text{ mm} ; P = 1000 \text{ N}$$



Comprobaciones adicionales :

Se sabe que  $\frac{dM}{dx} = V$ . Por lo tanto, podemos comprobar que :

$$0 \leq x < a : M = \frac{Pb}{L}x \Rightarrow V = \frac{dM}{dx} = \frac{Pb}{L}, \text{ que coincide con el resultado del Paso 2.}$$

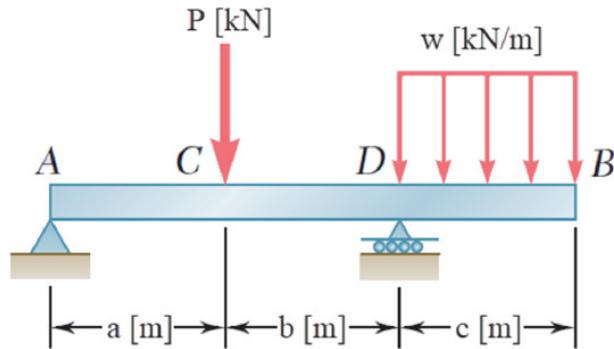
$$a \leq x < L : M = P\left(\frac{b}{L}x - x + a\right) \Rightarrow V = \frac{dM}{dx} = \frac{Pb}{L} - P = \frac{Pb}{L(a+b)} - P = -\frac{Pa}{L(a+b)} = -\frac{Pa}{L},$$

$L = a + b$

que coincide con el resultado del Paso 3.

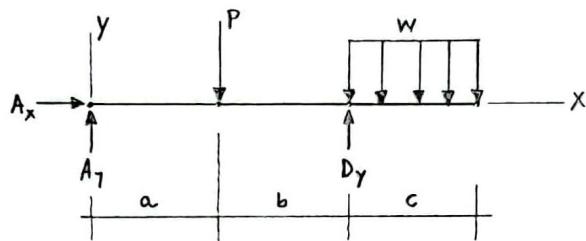
**PROBLEMA 4**

**Problema:** Obtener el diagrama de fuerza cortante y de momento flector en la viga simplemente apoyada con voladizo que se muestra en la figura.



## SOLUCIÓN:

Paso 1: Se determinan reacciones mediante un diagrama de cuerpo libre de la viga completa.



$$\sum F_x = 0 : A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y + D_y - P - Wc = 0$$

$$\Rightarrow A_y = P + Wc - D_y$$

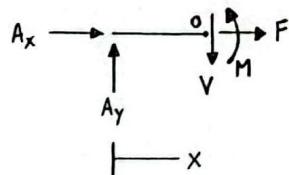
$$\sum M_A = 0 : -Pa + D_y(a+b) - Wc(a+b+\frac{c}{2}) = 0$$

$$\Rightarrow D_y = \frac{Wc(a+b+\frac{c}{2}) + Pa}{(a+b)}$$

$$\therefore A_y = \frac{P(a+b) - \frac{Wc^2}{2} + Pa}{(a+b)}$$

Paso 2: Se determinan las fuerzas y momento internos en el tramo de viga ubicado a la izquierda de  $P$ .

$$0 \leq x < a :$$



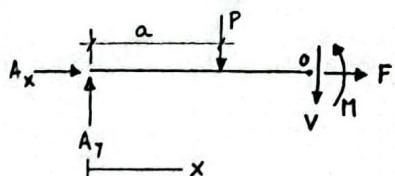
$$\sum F_x = 0 : A_x + F = 0 \Rightarrow F = -A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y - V = 0 \Rightarrow V = A_y = \frac{P(a+b) - \frac{Wc^2}{2} + Pa}{(a+b)}$$

$$\sum M_0 = 0 : -A_y x + M = 0 \Rightarrow M = A_y x = \left( \frac{P(a+b) - \frac{Wc^2}{2} + Pa}{(a+b)} \right) x$$

Paso 3: Se determinan las fuerzas y momento internos en el tramo de viga ubicado a la derecha de  $P$  y a la izquierda de  $w$ .

$$a \leq x < (a+b) :$$



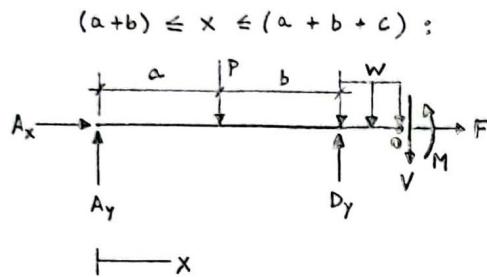
$$\sum F_x = 0 : A_x + F = 0 \Rightarrow F = -A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y - P - V = 0 \Rightarrow V = A_y - P = \frac{Pa - \frac{Wc^2}{2}}{(a+b)}$$

$$\sum M_a = 0 : -A_y x + P(x-a) + M = 0$$

$$\Rightarrow M = A_y x - P(x-a) = \left( \frac{P(a+b) - \frac{Wc^2}{2} + Pa}{(a+b)} \right) x - P(x-a)$$

Paso 4: Se determinan las fuerzas y momento internos en el tramo de viga ubicado a la derecha del soporte D.



$$\sum F_x = 0 : A_x + F = 0 \Rightarrow F = -A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 : A_y - P + D_y - W(x-(a+b)) - V = 0$$

$$\Rightarrow V = A_y - P + D_y - W(x-(a+b)) \\ = \frac{Pa}{(a+b)} + \frac{wc(a+b+c/2) + Pa}{(a+b)} - w(x-(a+b))$$

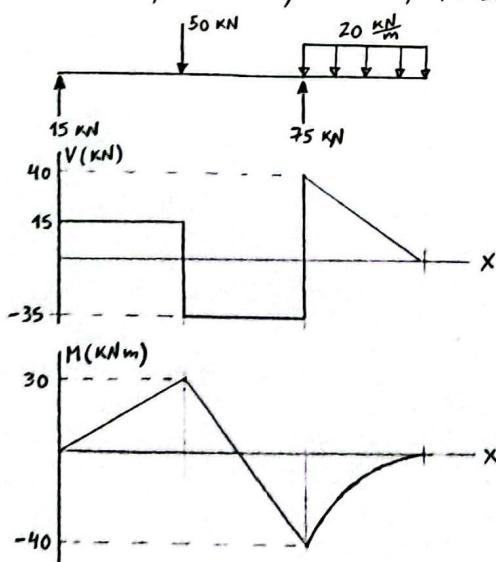
$$\sum M_0 = 0 : -A_y x + P(x-a) + W(x-(a+b)) \frac{(x-(a+b))}{z} - D_y(x-(a+b)) + M = 0$$

$$\Rightarrow M = A_y x - P(x-a) - W \frac{(x-(a+b))^2}{z} + D_y(x-(a+b))$$

Paso 5: Se grafica  $M(x)$  y  $V(x)$  a lo largo de la viga.

A modo de ejemplo, se consideran los siguientes datos:

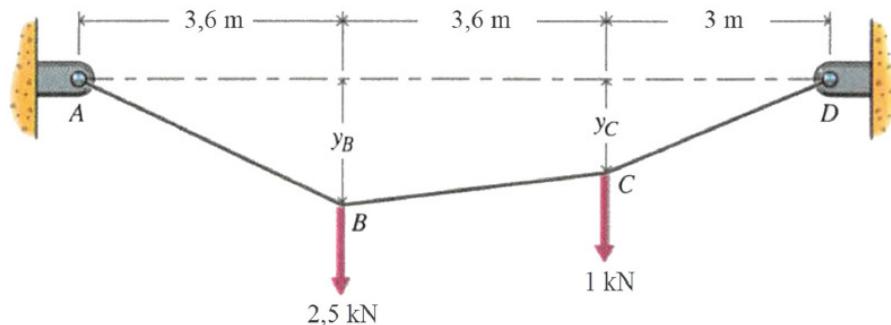
$$a = 2 \text{ m}; b = 2 \text{ m}; c = 2 \text{ m}; P = 50 \text{ kN}; W = 20 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$$



### PROBLEMA 5

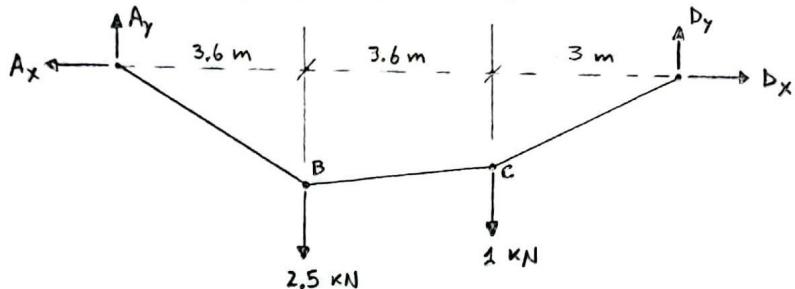
**Problema:** Un cable está sometido a las cargas concentradas que se muestran en la figura. Si la máxima tensión que desarrolla el cable en estas condiciones es de 5 kN, determinar:

- a) Las reacciones en los apoyos  $A_x$ ,  $A_y$ ,  $D_x$ ,  $D_y$ .
- b) Las tensiones en los tres segmentos del cable.
- c) Las distancias  $y_B$  e  $y_C$ .
- d) La longitud del cable.



**SOLUCIÓN:**

Diagrama de cuerpo libre del cable:



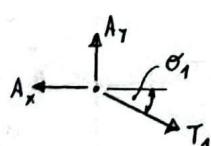
- a) En el DCL del cable completo hay 4 incógnitas. Como tenemos 3 ecuaciones disponibles no podremos determinar todos los incógnitos por equilibrio en el mencionado DCL.  $A_y$  y  $D_y$  se pueden determinar desde el equilibrio en el DCL del siguiente modo:

$$\sum M_A = 0 : -2.5(3.6) - 1(7.2) + D_y(10.2) = 0 \Rightarrow D_y = 1.588 \text{ kN}$$

$$\sum F_y = 0 : A_y - 2.5 - 1 + D_y = 0 \Rightarrow A_y = 3.5 - D_y = 3.5 - 1.588 = 1.912 \text{ kN}$$

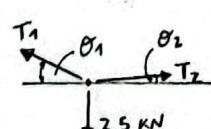
Haciendo el equilibrio de fuerzas en la dirección x llegamos a que  $A_x = D_x$ , pero no podemos determinar sus valores. Sin embargo, podemos obtener algo más de información haciendo el equilibrio en cada punto similarmente a como se procede en el método de los nodos.

Punto A :



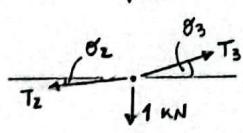
$$\sum F_x = 0 : T_1 \cos \theta_1 - A_x = 0 \Rightarrow A_x = T_1 \cos \theta_1$$

Punto B :



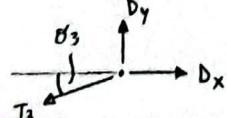
$$\begin{aligned} \sum F_x &= 0 : -T_1 \cos \theta_1 + T_2 \cos \theta_2 = 0 \\ &\Rightarrow T_2 \cos \theta_2 = T_1 \cos \theta_1 = A_x \end{aligned}$$

Punto C :



$$\begin{aligned} \sum F_x &= 0 : -T_2 \cos \theta_2 + T_3 \cos \theta_3 = 0 \\ &\Rightarrow T_3 \cos \theta_3 = T_2 \cos \theta_2 = T_1 \cos \theta_1 = A_x \end{aligned}$$

Punto D :



$$\begin{aligned} \sum F_x &= 0 : -T_3 \cos \theta_3 + D_x = 0 \\ &\Rightarrow D_x = T_3 \cos \theta_3 = T_2 \cos \theta_2 = T_1 \cos \theta_1 = A_x (*) \end{aligned}$$

De la ecuación marcada con (\*\*), se puede deducir que el mayor valor entre  $T_1, T_2$  y  $T_3$  será aquel que lo acompaña el menor valor entre  $\cos\theta_1, \cos\theta_2$  y  $\cos\theta_3$ . Es decir, en  $\theta_1$  cuyo ángulo sea mayor. Esto ocurre en el soporte A. Por lo tanto, como se sabe que la tensión máxima en el cable bajo las condiciones de carga dada es 5 kN, entonces:

$$\begin{aligned} \text{Punto A : } \sum F_x = 0 &: A_x = T_1 \cos\theta_1 & ; \boxed{T_1 = 5 \text{ kN}} \quad (\text{Tensión máxima}) \\ \sum F_y = 0 &: A_y = T_1 \sin\theta_1 & ; A_y = 1.912 \text{ kN} \quad (\text{calculada anteriormente}) \\ \Rightarrow \theta_1 &= 2\sin\left(\frac{A_y}{T_1}\right) = 2\sin\left(\frac{1.912}{5}\right) \\ \therefore \boxed{A_x = 5 \cos\left(2\sin\left(\frac{1.912}{5}\right)\right) \approx 4.62 \text{ kN}} \\ \therefore \boxed{D_x = A_x = 4.62 \text{ kN}} \end{aligned}$$

b) Del DCL del punto B: y usando que  $T_1 = 5 \text{ kN}$ :

$$\begin{aligned} \sum F_x = 0 &: T_{2x} = T_2 \cos\theta_2 = T_1 \cos\theta_1 = A_x = 4.62 \text{ kN} \\ \sum F_y = 0 &: T_2 \sin\theta_2 + T_1 \sin\theta_1 - 2.5 = 0 \Rightarrow T_2 \sin\theta_2 = T_{2y} = 2.5 - T_1 \sin\theta_1, \\ \text{pero } T_1 \sin\theta_1 &= A_y = 1.912 \text{ kN} \\ \therefore \boxed{T_{2y} = T_2 \sin\theta_2 = 2.5 - 1.912 = 0.588 \text{ kN}} & \quad (***) \\ \therefore \boxed{T_2 = \sqrt{T_{2x}^2 + T_{2y}^2} \approx 4.66 \text{ kN}} \end{aligned}$$

Del DCL del punto C :

$$\begin{aligned} \sum F_x = 0 &: T_{3x} = T_3 \cos\theta_3 = A_x = 4.62 \text{ kN} \\ \sum F_y = 0 &: -T_2 \sin\theta_2 + T_3 \sin\theta_3 - 1 = 0 \Rightarrow T_3 \sin\theta_3 = T_2 \sin\theta_2 + 1, \\ \text{pero de (***)} \quad T_2 \sin\theta_2 &= 0.588 \text{ kN} \\ \therefore \boxed{T_{3y} = T_3 \sin\theta_3 = 0.588 + 1 = 1.588 \text{ kN}} \\ \therefore \boxed{T_3 = \sqrt{T_{3x}^2 + T_{3y}^2} \approx 4.89 \text{ kN}} \end{aligned}$$

c) Del DCL del punto A:

$$\theta_1 = 3 \cos\left(\frac{A_x}{T_1}\right) = 3 \cos\left(\frac{4.62}{5}\right) \approx 0.392 \text{ rad} \approx 22.48^\circ$$

$$\therefore \boxed{y_B = 3.6 \tan \theta_1 = 3.6 \tan(22.48^\circ) \approx 1.490 \text{ m}}$$

Del DCL del punto D:

$$\theta_3 = 3 \cos\left(\frac{D_x}{T_3}\right) = 3 \cos\left(\frac{4.62}{4.89}\right) \approx 0.334 \text{ rad} \approx 19.13^\circ$$

$$\therefore \boxed{y_C = 3 \tan \theta_3 = 3 \tan(19.13^\circ) \approx 1.040 \text{ m}}$$

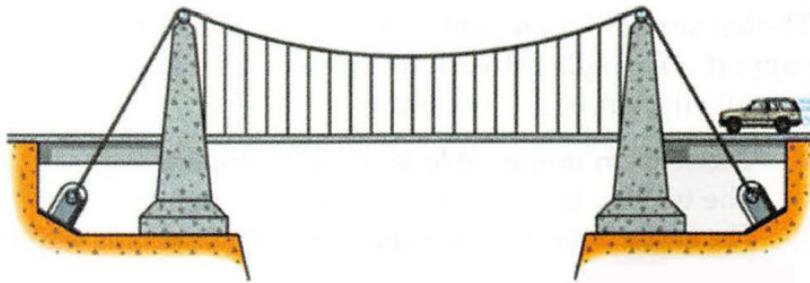
d)

$$\begin{aligned} L &= \sqrt{3.6^2 + 1.49^2} + \sqrt{3.6^2 + (1.490 - 1.040)^2} + \sqrt{3^2 + 1.040^2} \\ &\approx 10.7 \text{ m} \end{aligned}$$

### PROBLEMA 6

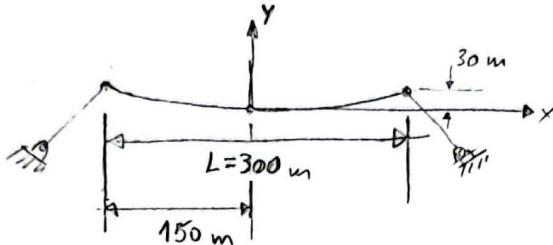
**Problema:** Cada cable del puente colgante (un cable por lado) soporta 30 kN por metro de longitud horizontal. La luz del vano es de 300 m y la flecha del cable en su punto medio es de 30 m. Determinar:

- a) La forma del cable.
- b) La tensión máxima en el cable
- c) La tensión del cable en su punto medio.
- d) La tensión del cable en los pilares y el ángulo que forma con la horizontal.
- e) La longitud del cable.



**SOLUCIÓN:**

Carga distribuida constante:  $w(x) = 30 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$



a) Forma del cable

$$\begin{aligned} y(x) &= \frac{1}{H} \int \left( \int 30 dx \right) dx + C_1 x + C_2 \\ &= \frac{1}{H} \int 30 x dx + C_1 x + C_2 = \frac{1}{H} 30 \frac{x^2}{2} + C_1 x + C_2 = \frac{1}{H} 15x^2 + C_1 x + C_2 \end{aligned}$$

Las constantes  $C_1$  y  $C_2$  se determinan imponiendo condiciones de borde:

1) Pendiente del cable nula en  $x=0$ :

$$\left. \frac{dy}{dx} \right|_{x=0} = 0 \Rightarrow \left( \frac{1}{H} 30x + C_1 \right) \Big|_{x=0} = \frac{1}{H} 30(0) + C_1 = 0 \therefore C_1 = 0$$

$$2) y(x=0) = 0 \Rightarrow y(0) = \frac{1}{H} 15(0)^2 + C_2 = 0 \therefore C_2 = 0$$

Por lo tanto, la forma del cable se reduce a

$$y(x) = \frac{1}{H} 15x^2.$$

Para determinar  $H$  usaremos la información de la flecha del cable:

$$y(x = \frac{L}{2} = 150) = \frac{1}{H} 15(150)^2 = 30 \Rightarrow H = \frac{15(150)^2}{30} = 11250 \text{ kN}$$

∴ Forma del cable:

$$y(x) = \frac{1}{11250} 15x^2 = \frac{1}{750} x^2$$

b) Tensión máxima en el cable

En la letra a) se determinó que  $H = 11250 \text{ kN}$ . De las derivaciones teóricas de la forma del cable sabemos que  $H$  es la componente horizontal de la tensión en el cable en cualquier punto de este.

$$H = T \cos \theta \quad \therefore \quad T = \frac{H}{\cos \theta} = \frac{11250}{\cos \theta}$$

De esto último caemos,  $T$  será máximo cuando  $\cos \theta$  sea mínimo. Esto ocurre donde  $\theta$  sea mayor; es decir, en los pilares del puente, donde  $x = \frac{L}{2} = 150$  o  $x = -\frac{L}{2} = -150$ . Utilizando la ecuación de la pendiente del cable,

$$\tan \theta = \frac{dy}{dx} = 2 \frac{1}{750} x = \frac{1}{375} x,$$

calculamos el ángulo máximo como

$$\theta_{\max} = \arctan \left( \frac{dy}{dx} \right)_{x=150} = \arctan \left( \frac{1}{375} 150 \right) = \arctan (0.4) \approx 21.8^\circ$$

$\therefore$  La tensión máxima en el cable es:

$$T_{\max} = \frac{11250}{\cos(21.8^\circ)} \approx 12117 \text{ kN}$$

c) Tensión en el punto medio del cable

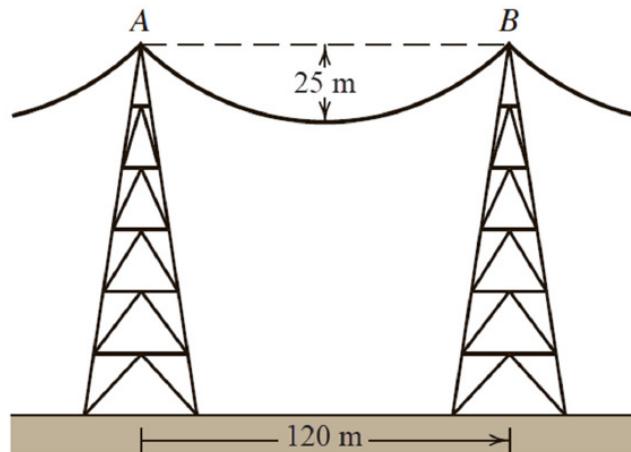
En el punto medio del cable ( $x=0$ ), la tensión coincide con  $H$  dado que  $\theta=0^\circ$  ( $\cos 0^\circ = 1$ ):

$$T|_{x=0} = \frac{H}{\cos 0^\circ} = \frac{11250}{1} = 11250 \text{ kN}$$

### PROBLEMA 7

**Problema:** Una línea de transmisión eléctrica pesa 15 N/m y se ancla a torres de la misma altura. Determinar:

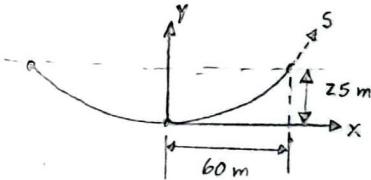
- a) La forma del cable.
- b) La tensión máxima en el cable
- c) La longitud del cable.



**SOLUCIÓN:**

a) Forma del cable

$$w(s) = 15 \frac{N}{m}$$



$$\frac{dy}{dx} = \frac{1}{H} \int 15 ds + C_1 = \frac{15}{H} \int ds + C_1 = \frac{15}{H} s + C_1$$

Condición de borde de pendiente:  $\left. \frac{dy}{dx} \right|_{x=0} = 0 \Rightarrow \frac{15}{H} 0 + C_1 = 0 \Rightarrow C_1 = 0$ ,  
y que en  $x=0, s=0$

$$\therefore \boxed{\frac{dy}{dx} = \frac{15}{H} s}$$

Para obtener una expresión  $s(x)$  convenzamos por la fórmula de  $x$ :

$$\begin{aligned} x &= \int \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{15}{H}\right)^2 s^2}} ds + C_2 = \int \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{15}{H}\right)^2 \left(\frac{1}{\left(\frac{15}{H}\right)^2} + s^2\right)}} ds + C_2 \\ &= \frac{H}{15} \int \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{H}{15}\right)^2 + s^2}} ds + C_2 \end{aligned}$$

Usando fórmula de integración  $\int \frac{ds}{\sqrt{a^2 + s^2}} = \sinh^{-1}\left(\frac{s}{a}\right)$

$$\boxed{x = \frac{H}{15} \sinh^{-1}\left(\frac{s(15)}{H}\right) + C_2}$$

Determinamos constante  $C_2$ : En  $x=0, s=0$ .

$$0 = \frac{H}{15} \sinh^{-1}(0) + C_2 = 0 + C_2 \Rightarrow \boxed{C_2 = 0}$$

$$\therefore \boxed{x = \frac{H}{15} \sinh^{-1}\left(\frac{s(15)}{H}\right)}$$

Despejando  $s$  en la ecuación anterior:

$$\boxed{s = \frac{H}{15} \sinh\left(\frac{15x}{H}\right)}$$

Reescribimos  $\frac{dy}{dx}$ :

$$\frac{dy}{dx} = \frac{15}{H} s = \frac{15}{H} \frac{H}{15} \sinh\left(\frac{15x}{H}\right) = \sinh\left(\frac{15x}{H}\right)$$

∴  $dy = \sinh\left(\frac{15x}{H}\right) dx$ . Integrando esta ecuación se obtiene:

$$y = \int \sinh\left(\frac{15x}{H}\right) dx + C_3$$

Usando fórmula de integración  $\int \sinh u du = \cosh u$ . Se  $u = \frac{15x}{H} \Rightarrow du = \frac{15}{H} dx$   
 $\therefore dx = \frac{H}{15} du$

$$y = \frac{H}{15} \cosh u + C_3 = \frac{H}{15} \cosh\left(\frac{15x}{H}\right) + C_3$$

Para determinar  $C_3$  imponemos la condición  $y(0) = 0$ :

$$0 = \frac{H}{15} \underbrace{\cosh(0)}_1 + C_3 = \frac{H}{15} + C_3 = 0 \Rightarrow C_3 = -\frac{H}{15}$$

$$\therefore y = \frac{H}{15} \cosh\left(\frac{15x}{H}\right) - \frac{H}{15} = \frac{H}{15} \left( \cosh\left(\frac{15x}{H}\right) - 1 \right)$$

"Curva catenaria"

Podemos determinar  $H$  imponiendo la condición  $y(60) = 25$ :

$$25 = \frac{H}{15} \cosh\left(\frac{15(60)}{H}\right) - \frac{H}{15} \Rightarrow H = 15 \left( \frac{H}{15} \cosh\left(\frac{15(60)}{H}\right) - 25 \right)$$

Resolvemos  $H$  por iteración:

$H_i [N]$	$H_{i+1} = 15 \left( \frac{H_i}{15} \cosh\left(\frac{15(60)}{H_i}\right) - 25 \right) [N]$
2000	1830.94
1830.94	1681.63
1681.63	1553.27
1553.27	1446.39
1446.39	1360.55
1360.55	1294.24
1294.24	1244.98
1244.98	1209.70

$H_i$	$H_{i+1}$	$H_i$	$H_{i+1}$
1209.7	1185.22	1185.22	1168.67
1185.22	1168.67	1168.67	1157.69
1168.67	1157.69	1157.69	1150.5
1157.69	1150.5	1150.5	1145.84
1150.5	1145.84	1145.84	1142.84
1145.84	1142.84	1142.84	1140.92
1142.84	1140.92	1140.92	1139.69
1140.92	1139.69	1139.69	1138.91
1139.69	1138.91	1138.91	1138.41

∴  $H \approx 1138 N$

∴ Curva catenaria:

$$\boxed{y = \frac{1138}{15} \left( \cosh \left( \frac{15x}{1138} \right) - 1 \right)}$$

$$\approx 75.87 \left( \cosh \left( \frac{x}{75.87} \right) - 1 \right)$$

b) Tensión máxima en el cable

$$T \cos \theta = H = 1138$$

$$\Rightarrow T = \frac{1138}{\cos \theta}$$

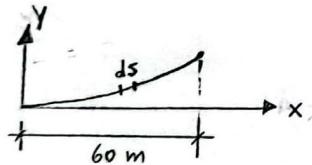
$T$  es máximo cuando  $\theta$  es máximo. Por lo tanto,  $T$  es máximo en  $x = 60$  m (en soportes A o B de las torres).

$$\frac{dy}{dx} \Big|_{x=60} = \sinh \left( \frac{15(60)}{1138} \right) = \tan \theta_{\max}$$

$$\Rightarrow \theta_{\max} = \operatorname{atan} \left( \sinh \left( \frac{15(60)}{1138} \right) \right) \approx 41.22^\circ$$

$$\therefore \boxed{T_{\max} = \frac{1138}{\cos \left( \operatorname{atan} \left( \sinh \left( \frac{15(60)}{1138} \right) \right) \right)} \approx 1513 \text{ N}}$$

c) Longitud del cable



$$ds = \sqrt{1 + \left(\frac{dy}{dx}\right)^2} dx$$

$$L = 2 \int_0^{S_{\max}} ds = 2 \int_0^{x=60} \sqrt{1 + \left(\frac{dy}{dx}\right)^2} dx ; \quad \frac{dy}{dx} = \sinh\left(\frac{15x}{1138}\right)$$

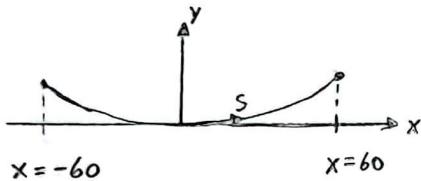
$$\therefore L = 2 \int_0^{60} \sqrt{1 + \sinh^2\left(\frac{15x}{1138}\right)} dx = 2 \int_0^{60} \sqrt{\cosh^2\left(\frac{15x}{1138}\right)} dx = 2 \int_0^{60} \cosh\left(\frac{15x}{1138}\right) dx$$

Utilizando la fórmula de integración  $\int \cosh u du = \sinh u$ . Sea  $u = \frac{15x}{1138} \Rightarrow dx = \frac{1138}{15} du$

$$\therefore L = 2 \left(\frac{1138}{15}\right) \int_0^{\frac{15(60)}{1138}} \cosh u du = 2 \left(\frac{1138}{15}\right) \left[ \sinh\left(\frac{15(60)}{1138}\right) - \sinh(0) \right] \approx 132.9 \text{ m}$$

Alternativamente, podemos calcular el largo del cable utilizando la expresión de  $s(x)$  encontrada en la letra a):

$$s(x) = \frac{H}{15} \sinh\left(\frac{15x}{H}\right) = \frac{1138}{15} \sinh\left(\frac{15x}{1138}\right)$$



$$\therefore s(-60) = \frac{1138}{15} \sinh\left(\frac{15(-60)}{1138}\right) \approx -66.45$$

$$s(60) = \frac{1138}{15} \sinh\left(\frac{15(60)}{1138}\right) \approx 66.45$$

$$\therefore L = s(60) - s(-60) = 132.9 \text{ m}$$