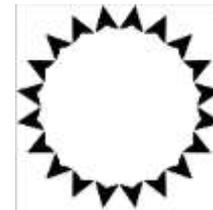




*PEF2602*  
*Estruturas na Arquitetura I I - Sistemas Reticulados*



# *Arcos e Cabos - I*

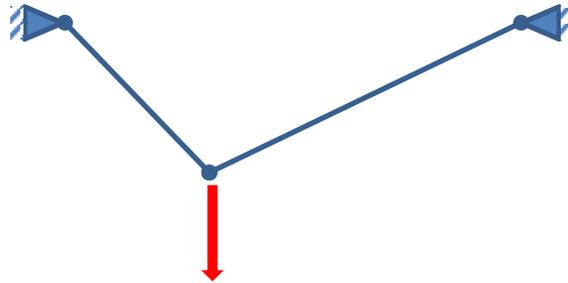
*(Aula 5 - 24/09/2018)*

*Professores*

*Ruy Marcelo Pauletti, Leila Meneghetti Valverdes, Luís Antônio Bittencourt Jr.*

*CABOS: estruturas lineares e flexíveis, capazes de resistir exclusivamente à forças normais de tração.*

*Como os cabos não desenvolvem forças cortantes nem momentos fletores, somente são capazes de equilibrar cargas transversais ajustando a sua geometria:*

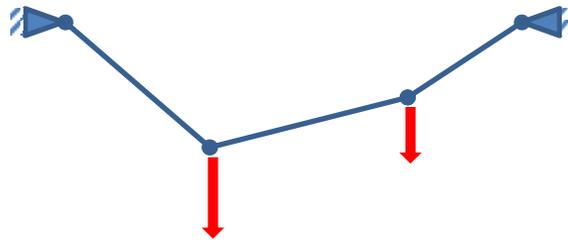


*❖ Uma força transversal concentrada provoca uma mudança abrupta da direção do eixo do cabo!*



*CABOS: estruturas lineares e flexíveis, capazes de resistir exclusivamente à forças normais de tração.*

*Como não desenvolvem forças cortantes nem momentos fletores, somente são capazes de equilibrar cargas transversais ajustando a sua geometria:*

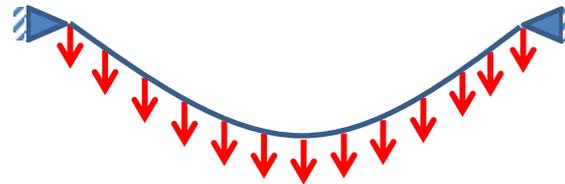


*❖ O cabo se ajusta às forças concentradas, assumindo uma geometria poligonal*



*CABOS: estruturas lineares e flexíveis, capazes de resistir exclusivamente à forças normais de tração.*

*Como não desenvolvem forças cortantes nem momentos fletores, somente são capazes de equilibrar cargas transversais ajustando a sua geometria:*



*❖ Forças distribuídas provocam variações contínuas de direção do eixo do cabo, ou seja, o cabo equilibra esforços transversais ajustando a sua CURVATURA*



# Cabos sob carregamento contínuo

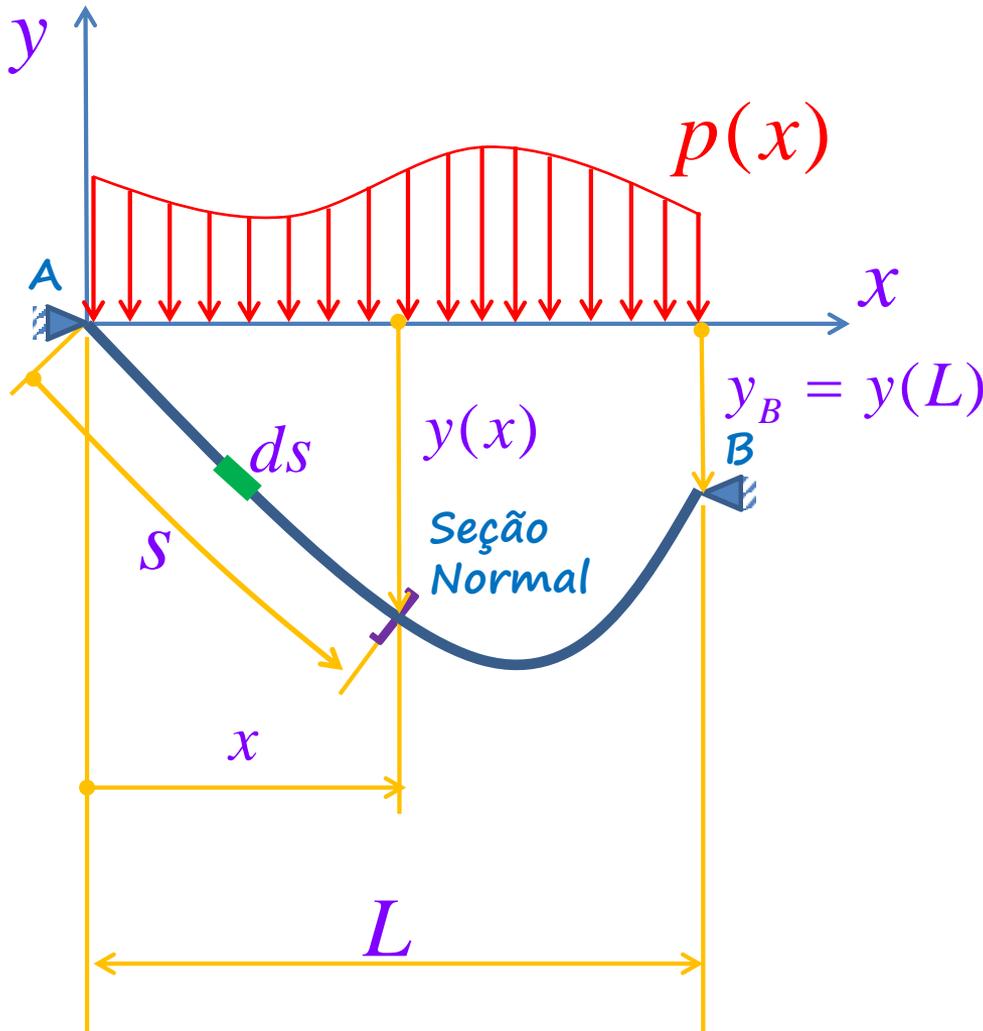
## Notação:

$x$  : Abscissa cartesiana

$S$  : Abscissa curvilínea

$L$  :vão

$\ell$  : comprimento do cabo

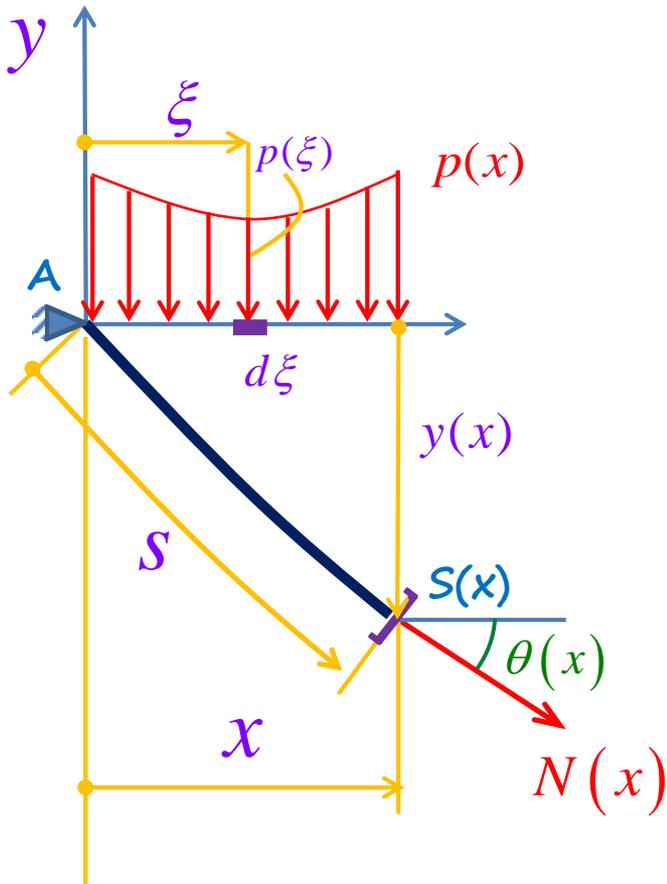


Um ponto do eixo do cabo pode ser identificado tanto por  $x$  como por  $s$ !

$$\ell = \int_0^{s(L)} ds = \int_0^L \left( \frac{ds}{dx} \right) dx$$



## Equilíbrio de momentos de um segmento de cabo:



Os momentos fletores são sempre nulos, ou seja:

$$M(x) = M(s(x)) = 0 \begin{cases} \forall x \in [0, L] \\ \forall s \in [0, \ell] \end{cases}$$

As forças cortantes também são sempre nulas, pois

$$V(x) = V(s(x)) = \frac{dM}{dx} = 0, \quad \forall x$$

Logo o único esforço solicitante é a força normal  $N(x)$ , tangente ao eixo do cabo!

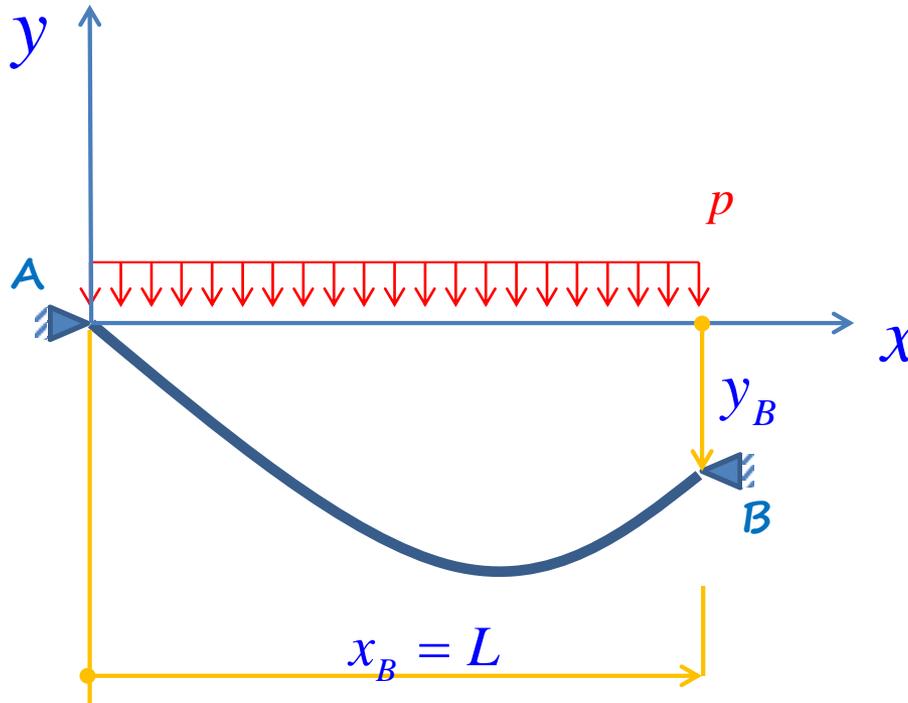
$$\sum M_{(A)} = (N(x) \cos \theta) \cdot y(x) - (N(x) \sin \theta) \cdot x - \int_0^x (p(\xi) \cdot \xi) d\xi = 0, \quad \forall x \in [0, L]$$



# Cabo sujeito à carga vertical uniformemente distribuída:

“CABO PARABÓLICO”

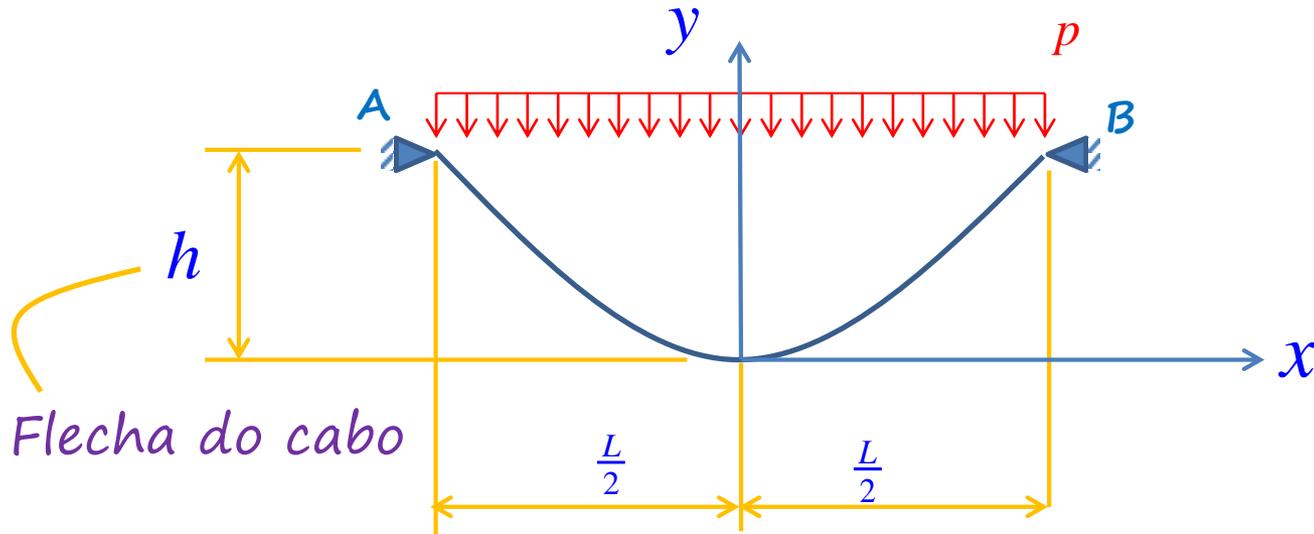
Caso geral: apoios desnivelados:



# Cabo sujeito à carga vertical uniformemente distribuída:

“CABO PARABÓLICO”

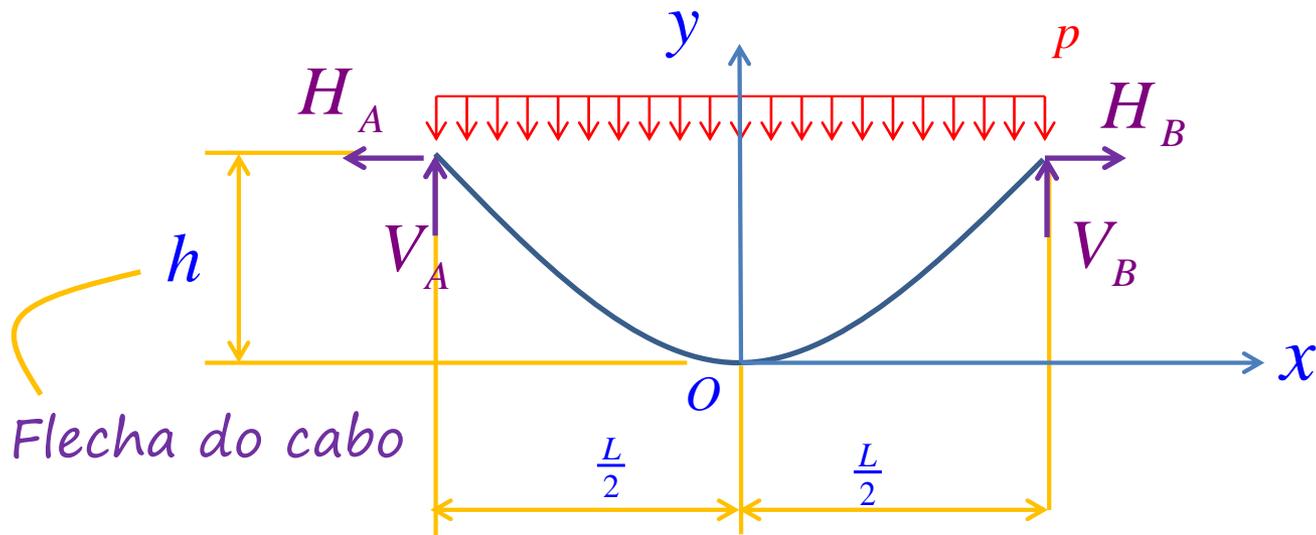
Caso particular: apoios nivelados



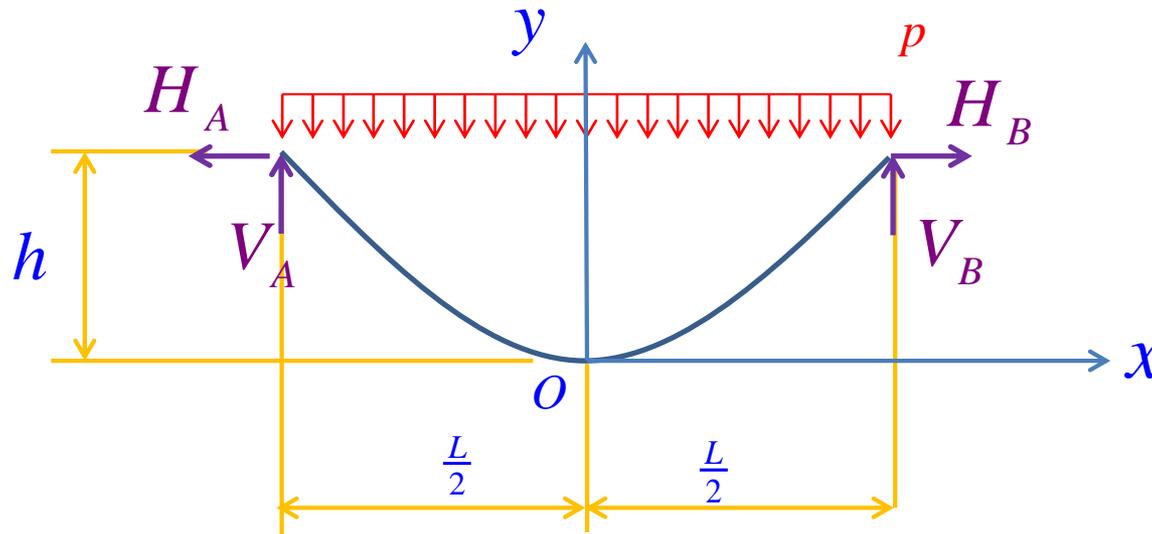
Cabo sujeito à carga vertical uniformemente distribuída:

“CABO PARABÓLICO”

Diagrama de corpo livre:



## Equilíbrio do cabo parabólico:



$$\sum F_X = H_B - H_A = 0 \quad \therefore \quad \boxed{H_A = H_B = H} \quad \text{“Empuxo”}$$

$$\sum F_Y = V_A + V_B - pL = 0$$

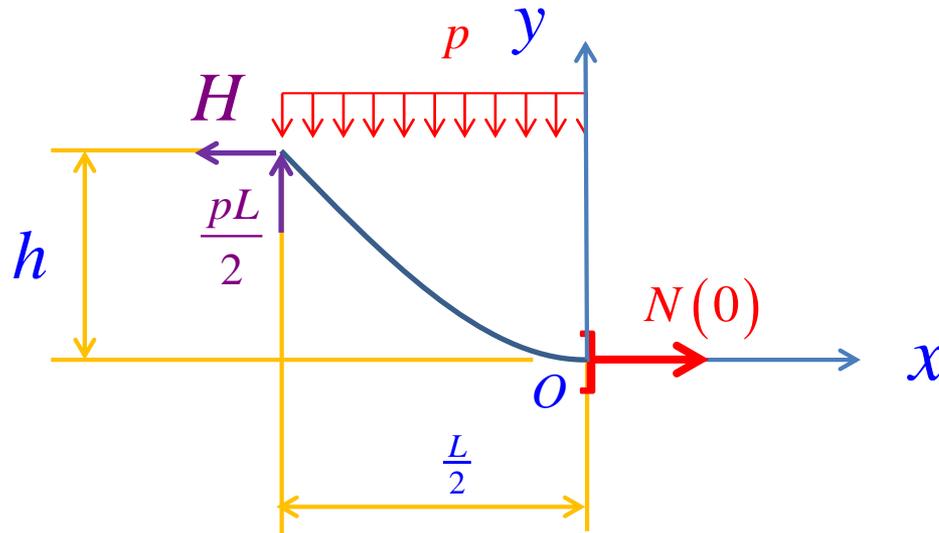
$$\sum M_{(A)} = V_B L - \frac{pL^2}{2} = 0$$

$$\boxed{V_A = V_B = \frac{pL}{2}}$$

Simetria, OK!



Cortando no ponto  $O$ , e fazendo o equilíbrio da parte da esquerda:



Cortante para  $x=0$ :  $V(0) = 0$

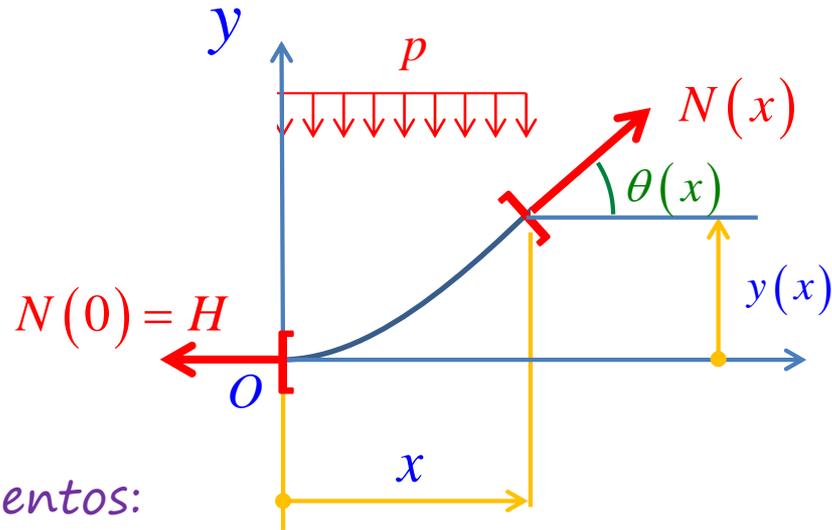
$$\sum M_{(O)} = 0 \quad \therefore \quad Hh - \frac{pL}{2} \cdot \frac{L}{2} + \frac{pL}{2} \cdot \frac{L}{4} = 0$$

$$H = \frac{pL^2}{8h} \quad \text{“Fórmula do empuxo”}$$

$$\sum F_x = -H + N(0) = 0 \quad \therefore \quad N(0) = H$$



Cortando em uma abscissa qualquer,  $x > 0$ :



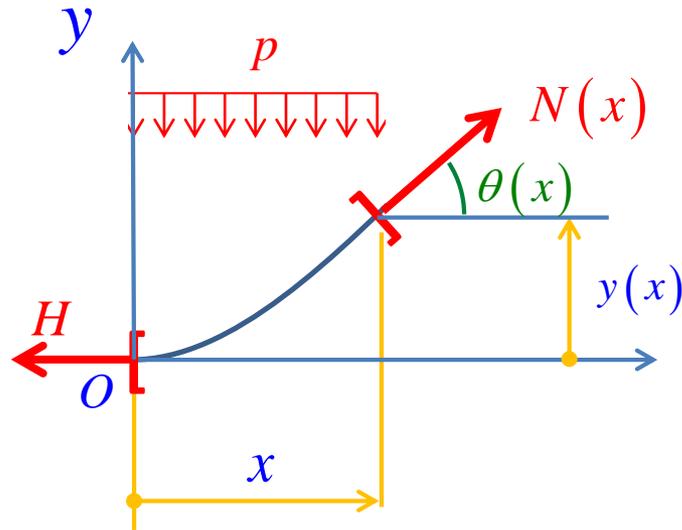
Equilíbrio de Momentos:

$$\sum M_{(SN(x))} = 0 \quad \therefore \quad -Hy + px \cdot \frac{x}{2} = 0 \quad \therefore \quad y = \frac{px^2}{2H}$$

Mas  $H = \frac{pL^2}{8h}$  logo  $y = \left( \frac{4h}{L^2} \right) x^2$  Uma parábola! (CQD)



Cortando em uma abscissa qualquer,  $x > 0$ :



Equilíbrio Horizontal:

$$\therefore N(x) \cos \theta = H \quad , \text{ constante!}$$

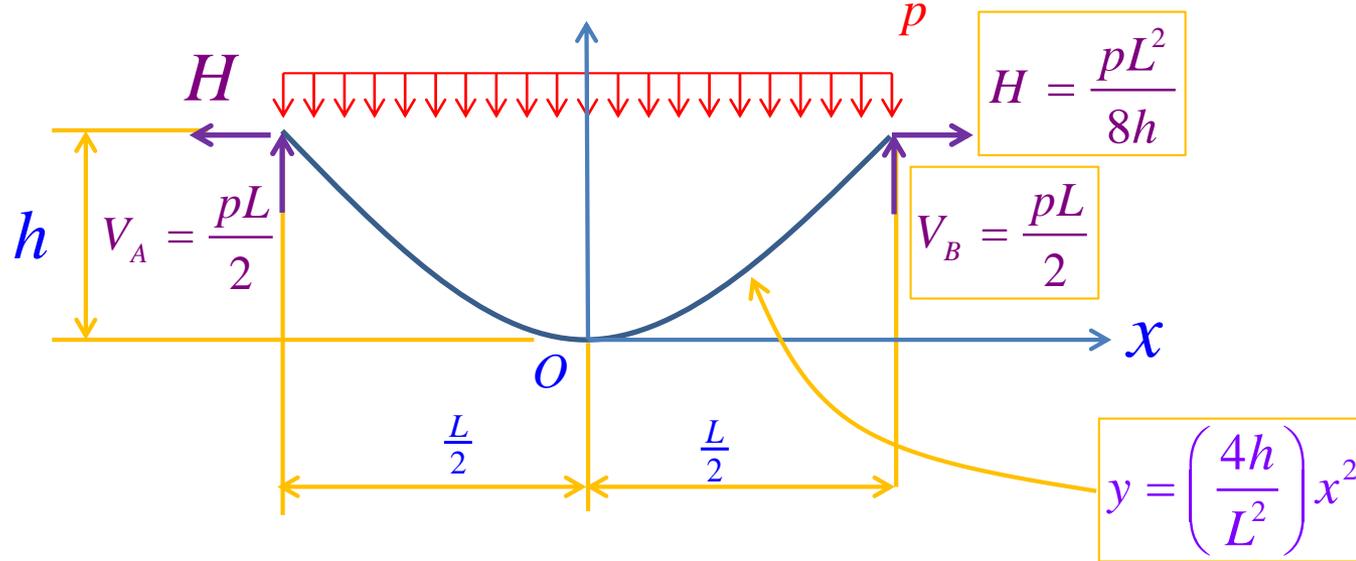
$\therefore$  A componente horizontal da força no cabo parabólico é constante e igual ao empuxo!

$$N(x) = \frac{H}{\cos \theta} \quad \therefore N(x) \text{ é máxima nos apoios, onde } \cos(\theta) \text{ é mínimo}$$

$$N_{\max} = \sqrt{H^2 + V_A^2} \quad N_{\max} = \frac{pL}{2} \sqrt{1 + \left(\frac{L}{4h}\right)^2}$$



Em resumo, para o cabo parabólico (com apoios nivelados):



Para  $h=L/10$  (típico):  $N_{\max} = 1,34 pL = 2,68V_A$

Comprimento do cabo parabólico:

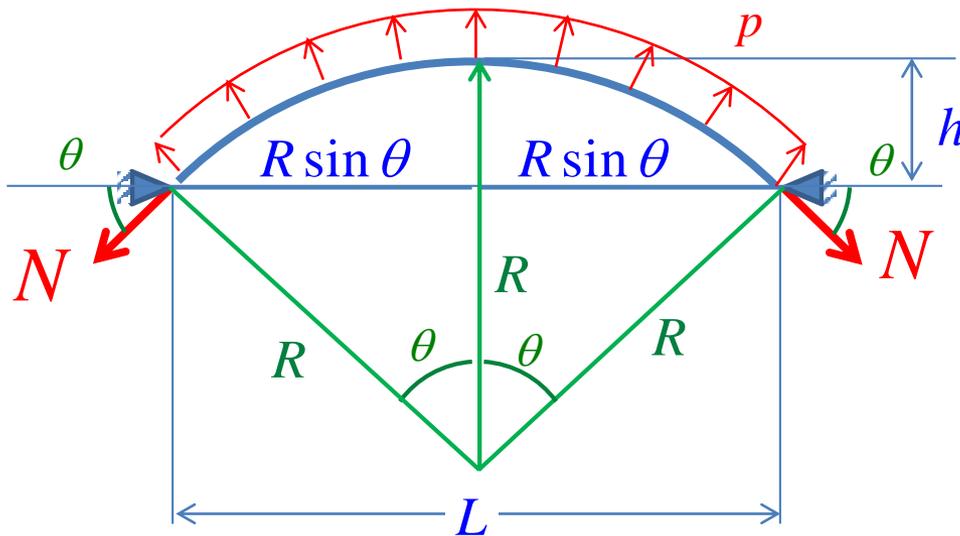
Tem expressão exata, mas complicada...  
É útil a aproximação:

$$\ell \approx L + \frac{8h^2}{3L}$$



## Cabo sujeito à pressão transversal uniforme:

### “CABO CIRCULAR”



A simetria de qualquer seção exige que a curvatura seja constante!

Logo o Raio de curvatura é constante!

$$R = \frac{L^2}{8h} + \frac{h}{2}$$

Logo a força normal  $N$  em qualquer seção é constante!

Equilíbrio vertical:  $2pR \sin \theta - 2N \sin \theta = 0, \quad \forall \theta$

Comprimento do cabo circular:  $l = 2R\theta$

$$N = pR$$

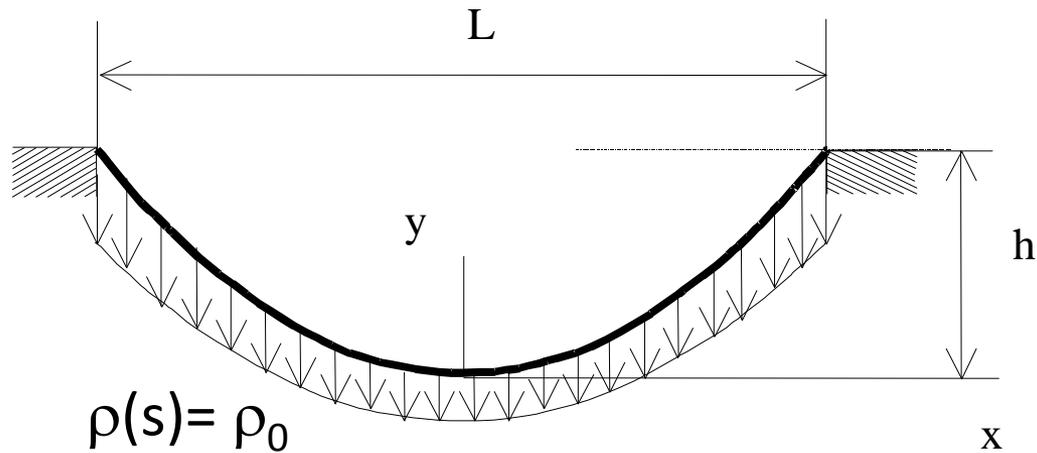
Onde:  $\cos \theta = \frac{R-h}{R}$

Ou seja,

$$\theta = \cos^{-1} \left( \frac{R-h}{R} \right)$$



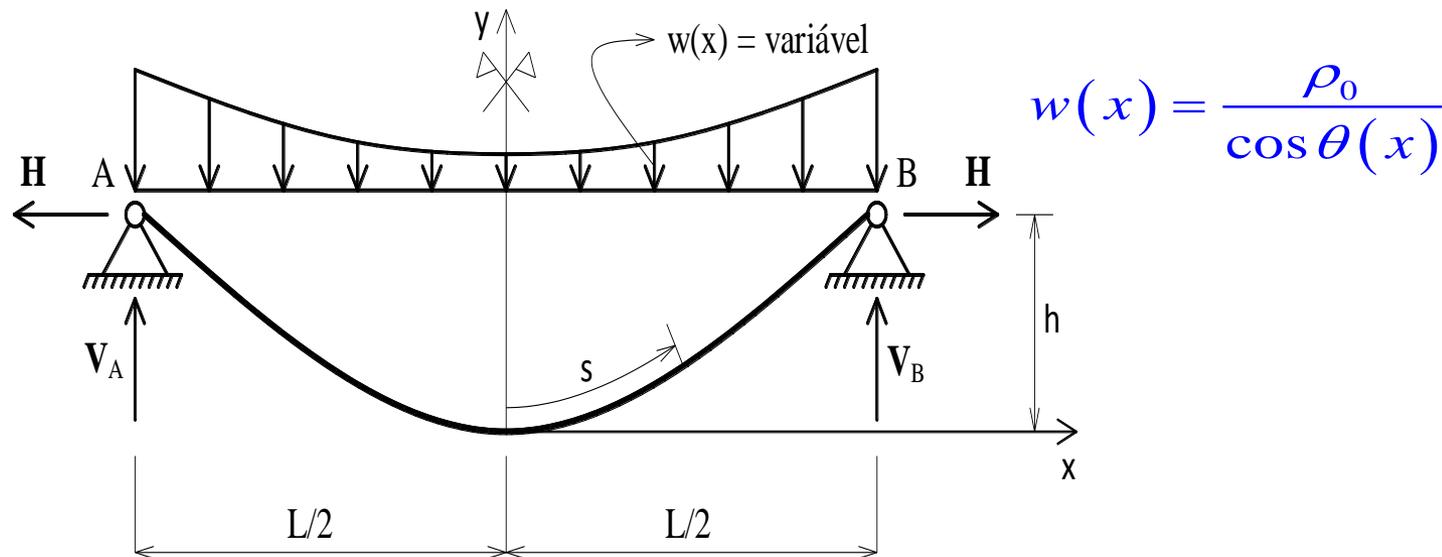
## Cabo sujeito ao peso próprio: CABO CATENÁRIO



Peso próprio por unidade de comprimento (kN/m):  $\rho_0$



# Cabo sujeito ao peso próprio: CABO CATENÁRIO



Geometria do cabo catenário:

$$y(x) = \frac{H}{\rho_0} \left[ \cosh \frac{\rho_0}{H} x - 1 \right]$$

(Vide artigo "Sobre Cabos e Cordas", na página da disciplina!)

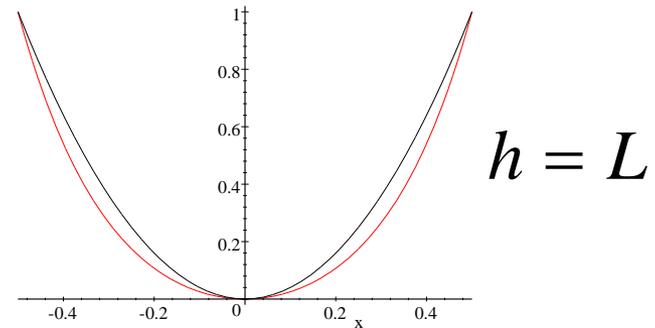
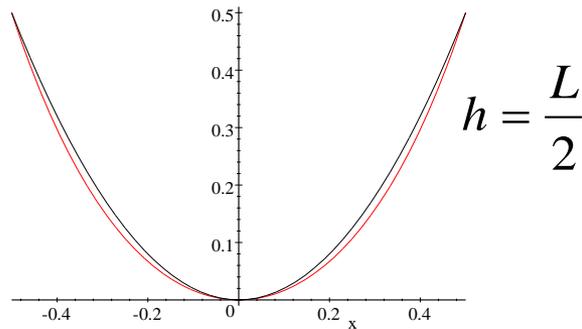
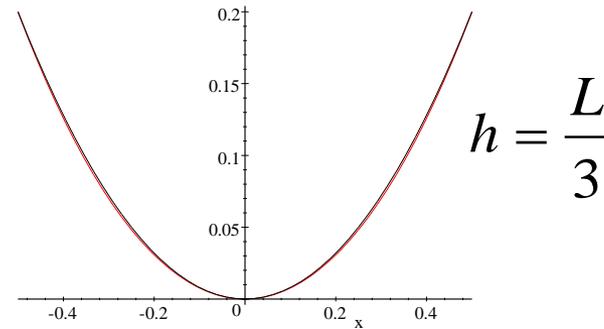
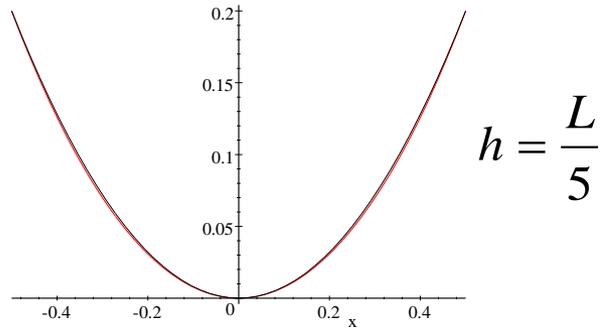
Para  $h \leq L/10$ , o cabo catenário e o cabo parabólico praticamente se confundem!

Comprimento do cabo catenário:

$$\ell = \frac{2H}{\rho_0} \sinh \left( \frac{\rho_0 L}{2H} \right)$$



## Comparação entre a catenária e a parábola:



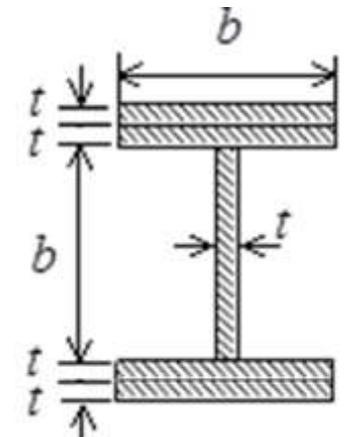
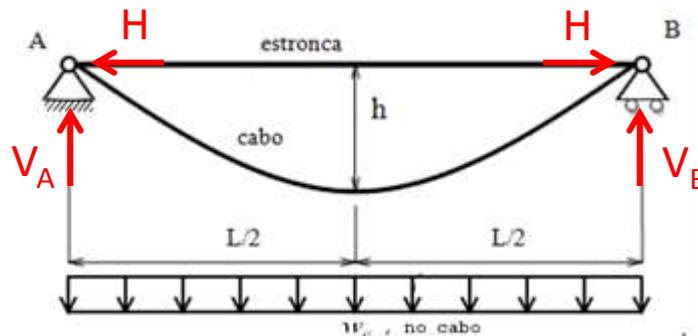
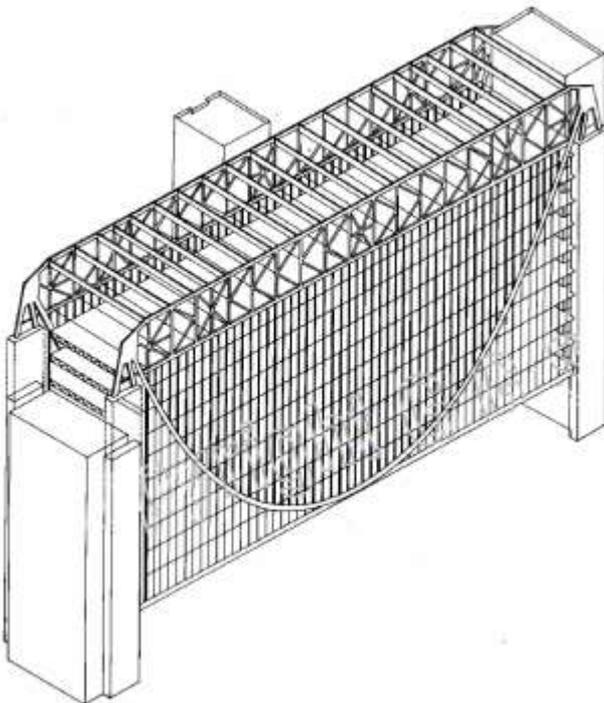
Note-se que a escala do eixo está sempre exagerada, exceto no caso  $h=L$

Para pequenas flechas a catenária e a parábola se confundem!



Exemplo (PEF2602-P1-Q1-2010): A figura mostra o prédio do 'Federal Reserve Bank', localizado em Minneapolis, EUA. Cada um dos 11 pisos tem vão transversal de 18m, e a carga total dos pisos é transferida para dois "cabos parabólicos" (constituídos, na prática, por perfis metálicos), por meio de montantes (trabalhando à compressão, nos trechos acima dos cabos) e por tirantes (trabalhando à tração, nos trechos abaixo dos cabos). Os cabos têm vão  $L=84\text{m}$  e flecha  $h=30\text{m}$ , e são ancorados ao topo de duas torres laterais. As reações verticais das ancoragens são transferidas às torres, enquanto o empuxo é equilibrado por duas estroncas treliçadas, localizadas no topo do prédio.

- Considere uma carga total, uniformemente distribuída sobre cada um dos 11 pisos,  $q=2,5\text{ kN/m}^2$  e determine a carga  $w$  (em  $\text{kN/m}$ ), uniformemente distribuída, agindo em cada um dos cabos parabólicos;
- Determine o empuxo horizontal  $H$  e as reações apoios A e B de cada cabo, indicados no modelo estrutural esquematizado abaixo;
- Determine a máxima tração  $N_{\text{max}}$  em cada cabo;
- Considere que a seção transversal dos cabos seja composta por três chapas de aço de espessura  $t=30\text{mm}$  e largura  $b$ . Admitindo um coeficiente de segurança  $s=2$  e um aço com tensão de escoamento tração  $\sigma_e=450\text{MPa}$ , determine a largura de chapa necessária.



$$\begin{cases} q = 2,5kN / m^2 \\ d = 18m; \quad L = 84m; \quad h = 30m \\ n = 11 \end{cases} \quad w = n \frac{qd}{2} = 11 \frac{2,5 \times 18}{2} = 247,5kN / m$$

Reações de apoio

$$H_A = H$$

$$V_A = V_B = \frac{wL}{2} = \frac{247,5 \times 84}{2} = 10.395,0kN$$

O empuxo do cabo é sustentado pela estronca, que trabalha comprimida, e vale

$$H = \frac{wL^2}{8h} = \frac{247,5 \times 84^2}{8 \times 30} = 7.276,5kN$$

A máxima força normal ocorre nos apoios e vale

$$N_{\max} = \sqrt{V_A^2 + H^2} = \sqrt{10.395^2 + 7.276,5^2} = 12.688,7kN$$

$$\sigma_{\max} = \frac{N_{\max}}{A_c} \leq \frac{\sigma_e}{s} \quad A_c = 5bt \geq \frac{sN_{\max}}{\sigma_e}$$

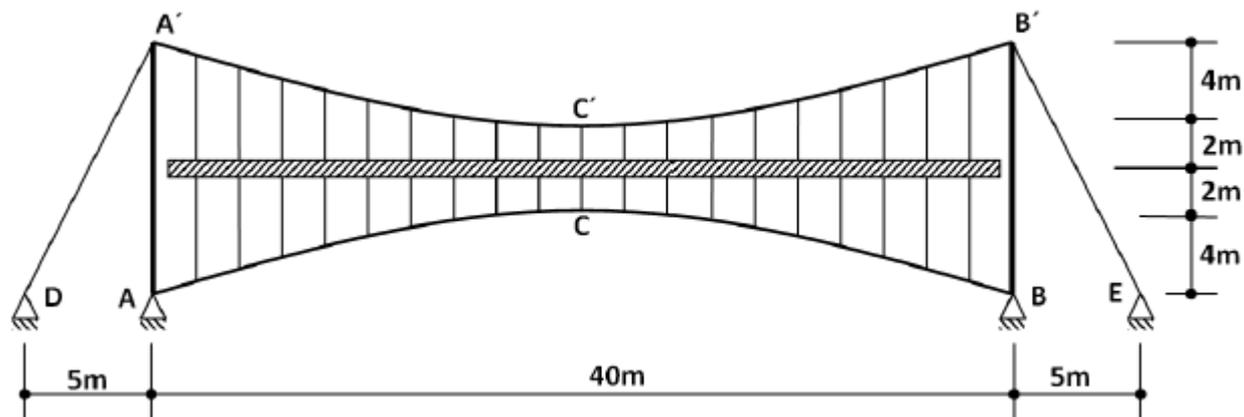
$$b \geq \frac{sN_{\max}}{5t\sigma_e} = \frac{2 \times 12.688,7 \times 10^3}{5 \times 30 \times 10^{-3} \times 450 \times 10^6} = 0,376m$$



**1ª Questão (5,0):** A figura mostra um ‘deck’ horizontal, de peso específico  $0,5\text{kN/m}^2$ , comprimento  $40\text{m}$  e largura  $b$  (normal ao plano da figura) definida em função do último algarismo de seu número USP ( $n$ ), conforme a expressão:

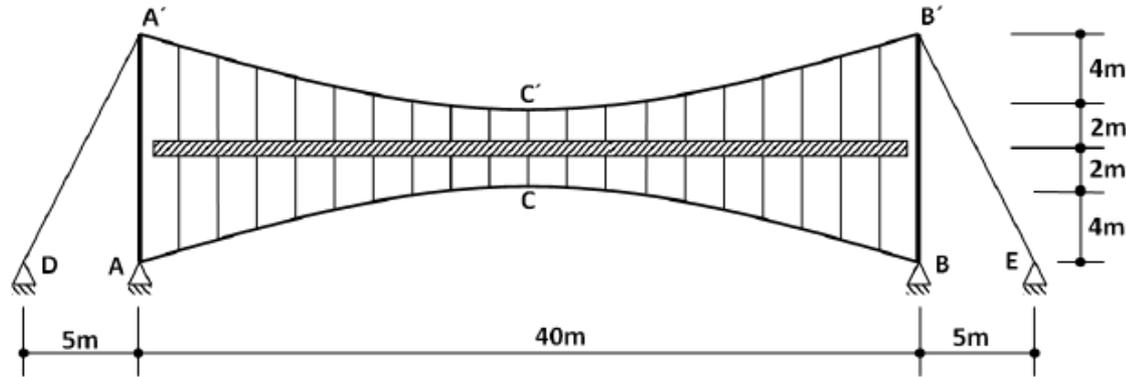
$$b = \begin{cases} 8 \text{ metros,} & \text{se } n \text{ for par} \\ 12 \text{ metros,} & \text{se } n \text{ for ímpar} \end{cases}$$

O deck é suportado ao longo dos lados maiores por dois ‘cabos-treliça’, cada um deles composto por um cabo inferior ACB e um cabo superior A’C’B’, sendo estes cabos ligados por tirantes verticais, espaçados de  $2\text{m}$ .



Antes da instalação do deck, impõe-se a todos os tirantes uma carga de protensão uniforme,  $T_0 = 8\text{kN}$ , de sorte que ambos os cabos que compõe cada cabo-treliça, assim como os estais  $DA'$  e  $EB'$ , restam tracionados, enquanto que as colunas  $AA'$  e  $BB'$  restam comprimidas. Em seguida, instala-se o deck, sendo o seu peso repartido igualmente entre os cabos superiores e inferiores, ou seja, ocorre um acréscimo da carga transferida pelos tirantes para o cabo superior, de igual valor ao decréscimo da carga transferida pelos tirantes para o cabo inferior de cada cabo-treliça.

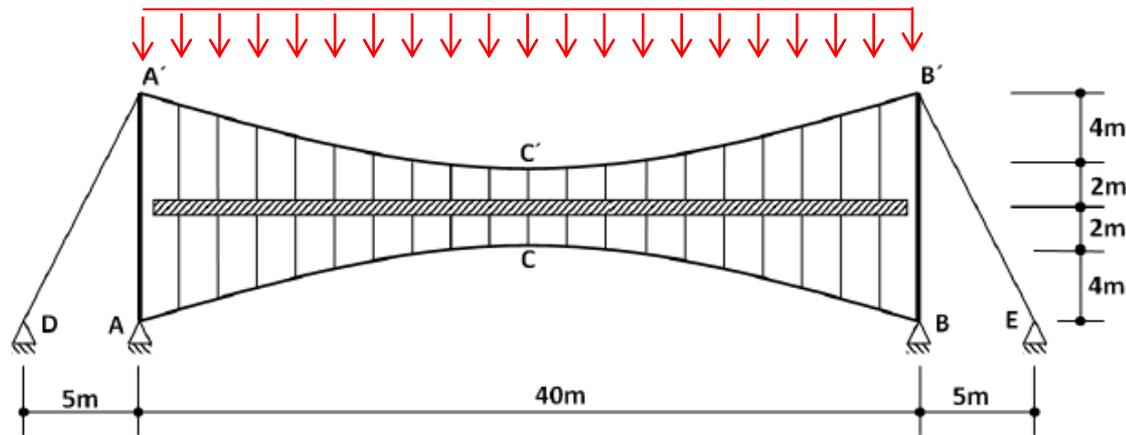




Pede-se determinar:

- O empuxo horizontal  $H_0$  e a tração máxima  $N_{\max}^0$  em ambos os cabos, quando se aplica a carga de protensão  $T_0$  aos tirantes, sem a presença do deck;
- A tração  $N_{est}^0$  nos estais, a compressão  $N_{col}^0$  nas colunas e as reações no apoio A, nesta mesma situação;
- Os empuxos horizontais  $H_{sup}^1$  e  $H_{inf}^1$ , e as trações máximas  $N_{sup}^{1,\max}$  e  $N_{inf}^{1,\max}$ , respectivamente no cabo superior e no cabo inferior, após a instalação do deck;
- A tração  $N_{estai}^1$ , a compressão  $N_{col}^1$  nas colunas e as reações no apoio A, nesta segunda situação.





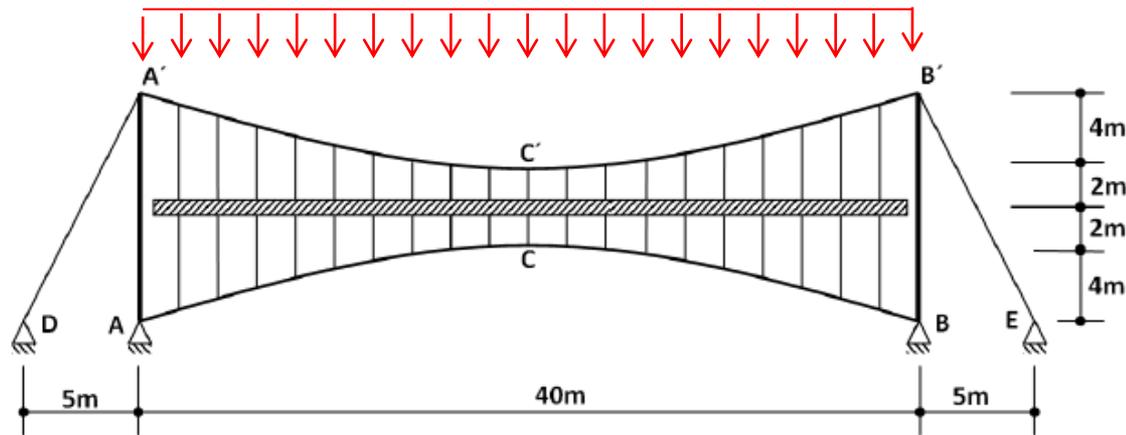
**(a/b) Sem o deck, ambos os cabos ficam igualmente solicitados.** Admitindo um número muito grande de tirantes com espaçamento  $d$ , o problema pode ser aproximado por um cabo parabólico sujeito a uma carga uniformemente distribuída  $\omega_0$

$$\omega_0 = \frac{T_0}{d} = \frac{8}{2} = 4 \text{ kN/m}$$

$$H_0 = \frac{\omega_0 L^2}{8h} = \frac{4 \times 40^2}{8 \times 4} = 200 \text{ kN} \quad V_0 = \frac{\omega_0 L}{2} = \frac{4 \times 40}{2} = 80 \text{ kN}$$

$$N_{\max}^0 = \sqrt{H_0^2 + V_0^2} = \sqrt{200^2 + 80^2} = 215,41 \text{ kN}$$





Indicando o ângulo que o estai DA' faz com a vertical AA' por  $\alpha$  :

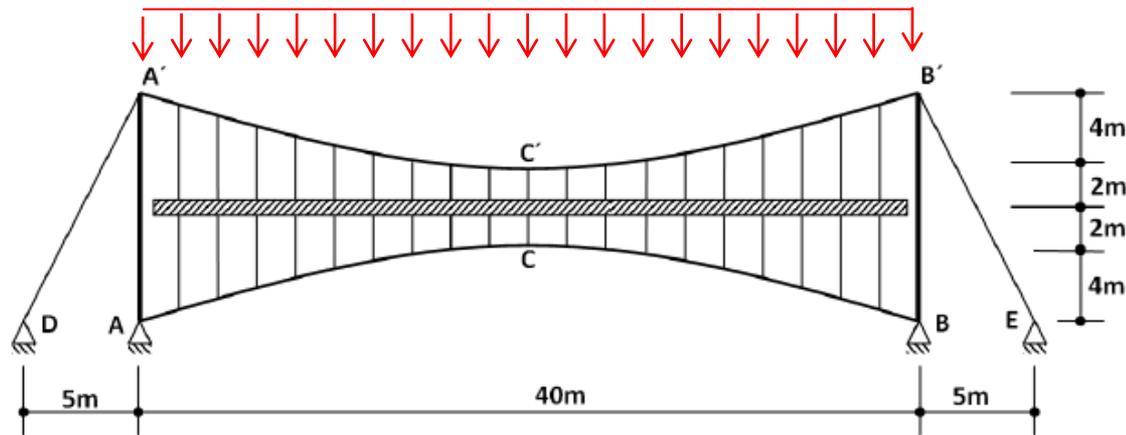
$$\sin \alpha = DA / DA' = 5 / \sqrt{5^2 + 12^2} = 5 / 13 \quad ; \quad \cos \alpha = AA' / DA' = 12 / 13$$

O equilíbrio de momentos da coluna AA' em torno do ponto A fornece a tração no estai DA':

$$N_{est}^0 \sin \alpha \times AA' - H_0 \times AA' = 0$$

$$N_{est}^0 = \frac{H_0}{\sin \alpha} = \frac{13}{5} 200 = 520 \text{ kN}$$





A compressão na coluna AA' equilibra as componentes verticais das trações no estai e no cabo superior:

$$N_{col}^0 = -\left( N_{est}^0 \cos \alpha + V_0 \right) = -\left( 520 \times \frac{12}{13} + 80 \right) = -560 \text{ kN}$$

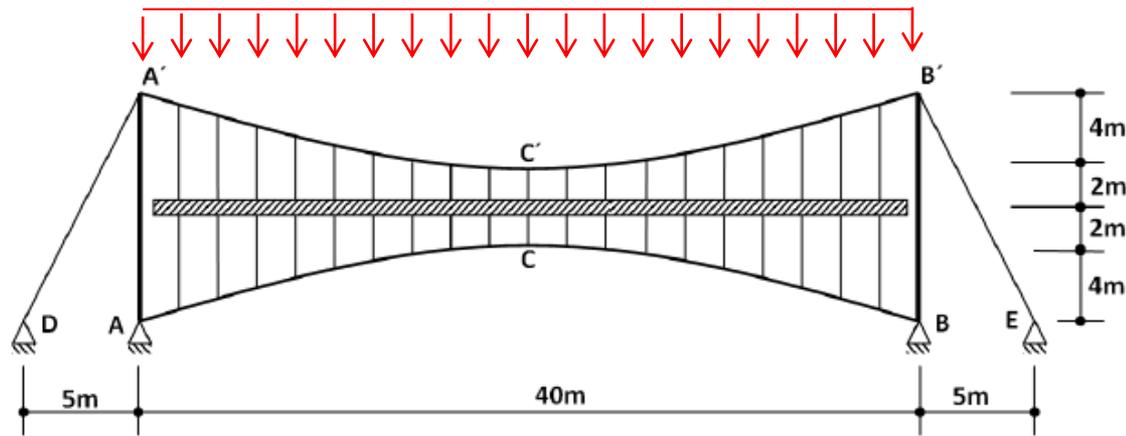
A reação vertical no apoio A é para cima, e vale:

$$V_A^0 = -N_{col}^0 - V_0 = 480 \text{ kN} \quad (\text{ou seja, igual à componente vertical da tração no estai!})$$

A reação horizontal no apoio A, deve equilibrar o empuxo no cabo inferior,

$$\text{ou seja, } H_A^0 = -200 \text{ kN} \quad (\text{para a esquerda!})$$





(c/d) **Com o deck:** Admitindo que os cabos tenham a mesma rigidez, a carga distribuída no cabo superior cresce, e a carga no cabo inferior decresce do mesmo valor. Como o deck se apoia em dois cabos-trelicas, dispostos ao longo dos lados maiores,

$$\Delta\omega = \frac{\gamma b}{2}$$

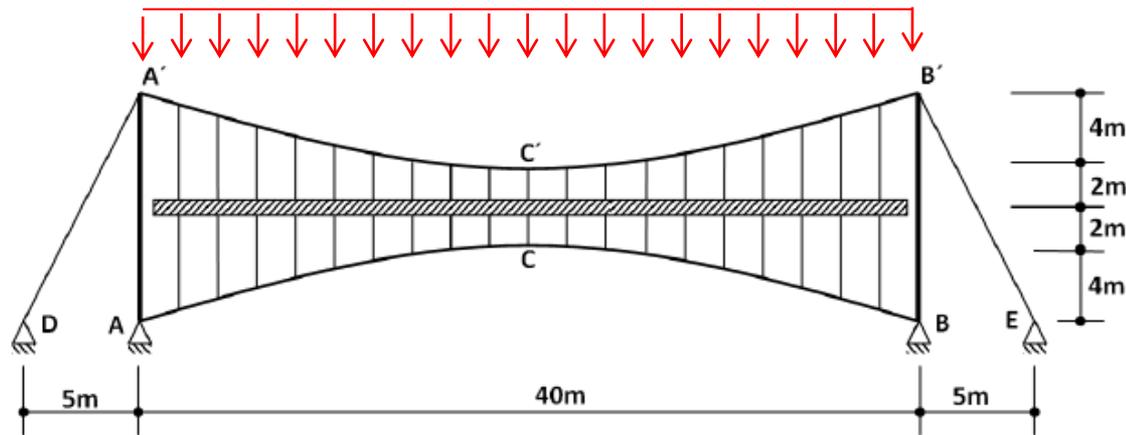
$$\boxed{b = 8 \text{ metros}} \quad \therefore \quad \Delta\omega = \frac{0,5 \times 8}{2} = 2,0 \text{ kN / m}$$

$$\omega_{\text{sup}}^1 = \omega_0 + \Delta\omega = 4 + 2 = 6 \text{ kN / m}$$

$$H_{\text{sup}}^1 = \frac{\omega_{\text{sup}}^1 L^2}{8h} = \frac{6 \times 40^2}{8 \times 4} = 300 \text{ kN}$$

$$V_{\text{sup}}^1 = \frac{\omega_{\text{sup}}^1 L}{2} = \frac{6 \times 40}{2} = 120 \text{ kN}$$



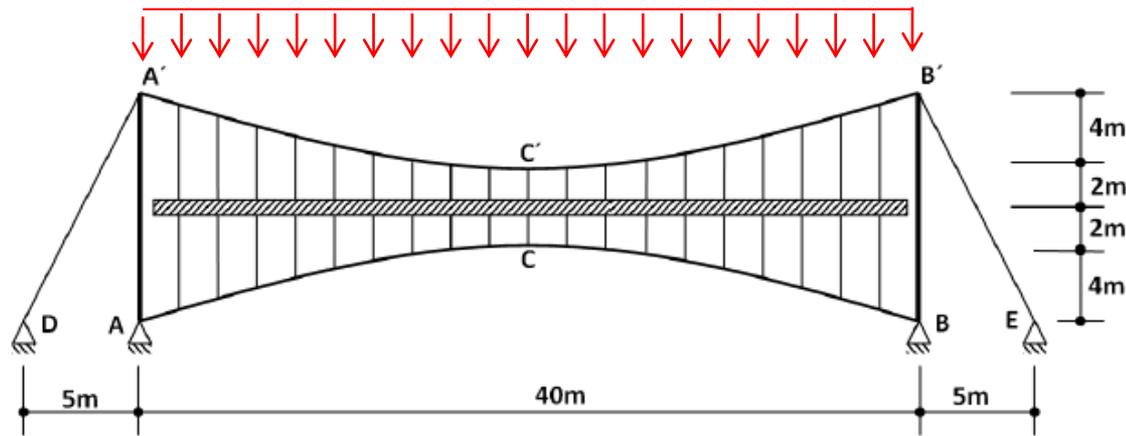


$$N_{sup}^1 = \sqrt{(H_{sup}^1)^2 + (V_{sup}^1)^2} = \sqrt{300^2 + 120^2} = 323,11kN$$

$$N_{est}^1 = \frac{H_{sup}^1}{\sin \alpha} = \frac{13}{5} 300 = 780kN$$

$$N_{col}^1 = -\left(N_{est}^1 \cos \alpha + V_{sup}^1\right) = -\left(780 \times \frac{12}{13} + 120\right) = -840kN$$





$$\omega_{inf}^1 = \omega_0 - \Delta\omega = 4 - 2 = 2 \text{ kN/m}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} H_{inf}^1 = \frac{\omega_{inf}^1 L^2}{8h} = \frac{2 \times 40^2}{8 \times 4} = 100 \text{ kN} \\ V_{inf}^1 = \frac{\omega_{inf}^1 L}{2} = \frac{2 \times 40}{2} = 40 \text{ kN} \end{array} \right.$$

$$N_{inf}^1 = \sqrt{(H_{inf}^1)^2 + (V_{inf}^1)^2} = \sqrt{100^2 + 40^2} = 107,70 \text{ kN}$$

$$V_A^1 = -N_{col}^1 - V_{inf}^1 = 840 - 40 = 800 \text{ kN (para cima!)}$$

$$H_A^1 = -H_{inf}^1 = -100 \text{ kN (para a esquerda)}$$

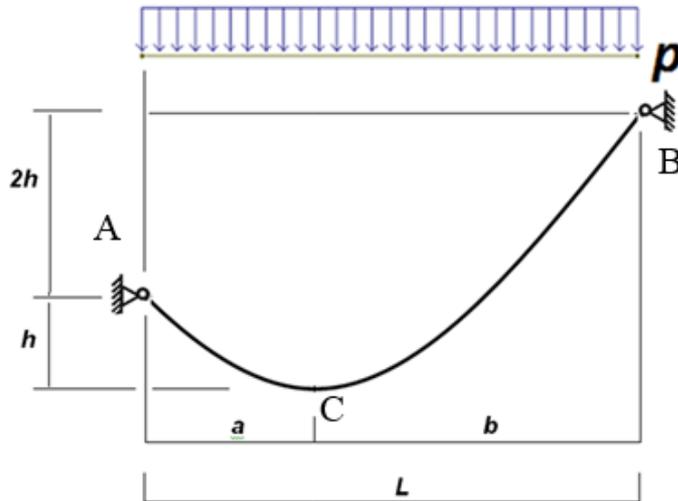
dos





Nome : \_\_\_\_\_

Nº USP: \_\_\_\_\_



**4ª Questão (2,0):** Determine a máxima tração no cabo da figura ao lado, sujeito a um carregamento vertical uniformemente distribuído  $p = \left(30 + \frac{m}{2}\right) \text{ kN/m}$ , onde  $m$  é o penúltimo algarismo não-nulo de seu número USP. São dados  $L = 30\text{m}$  e  $h = 2\text{m}$ .

Gabarito -4A

Equilíbrio de momentos do trecho AC em torno de A:

$$Hh = \frac{pa^2}{2} \Rightarrow H = \frac{pa^2}{2h}$$

Equilíbrio de momentos do trecho CB em torno de B:

$$3Hh = \frac{p(L-a)^2}{2} \Rightarrow H = \frac{p(L-a)^2}{6h}$$

$$\frac{pa^2}{2h} = \frac{p(L-a)^2}{6h} \Rightarrow 3a^2 = (L-a)^2 \Rightarrow 2a^2 + 2La - L^2 = 0 \Rightarrow a = \frac{L}{2}(-1 \pm \sqrt{3})$$

Toma-se a raiz positiva:  $a = (-1 + \sqrt{3})\frac{L}{2} = 0,36603L$  Para  $L=30m$ :  $a = 10,981m$

Logo:  $H = \frac{pa^2}{2h} = 30,15p$

*Nota: há outras formas de resolver esta questão, por exemplo, impondo que o empuxo no ponto C seja o mesmo, considerando o trecho da esquerda ou da direita, ou buscando os coeficientes da parábola que passa pelos pontos A B e C.*

Equilíbrio vertical:  $\sum V = V_A + V_B - pL = 0$

Equilíbrio de momentos em relação ao apoio A:  $\sum M_{(A)} = LV_B - \frac{pL^2}{2} - 2Hh = 0$

$V_B = \frac{pL}{2} + \frac{2h}{L}H \Rightarrow V_A = \frac{pL}{2} - \frac{2h}{L}H \Rightarrow$  A máxima tração ocorre no apoio B!

Substituindo valores  
( $L=30m, h=2m, a=10,981m$ ):

$$\left. \begin{aligned} H &= 30,15p \\ V_B &= 19,02p \\ V_A &= 10,98p \end{aligned} \right\}$$

$\Rightarrow N_{\max} = \sqrt{H^2 + V_B^2} = 35,64p$



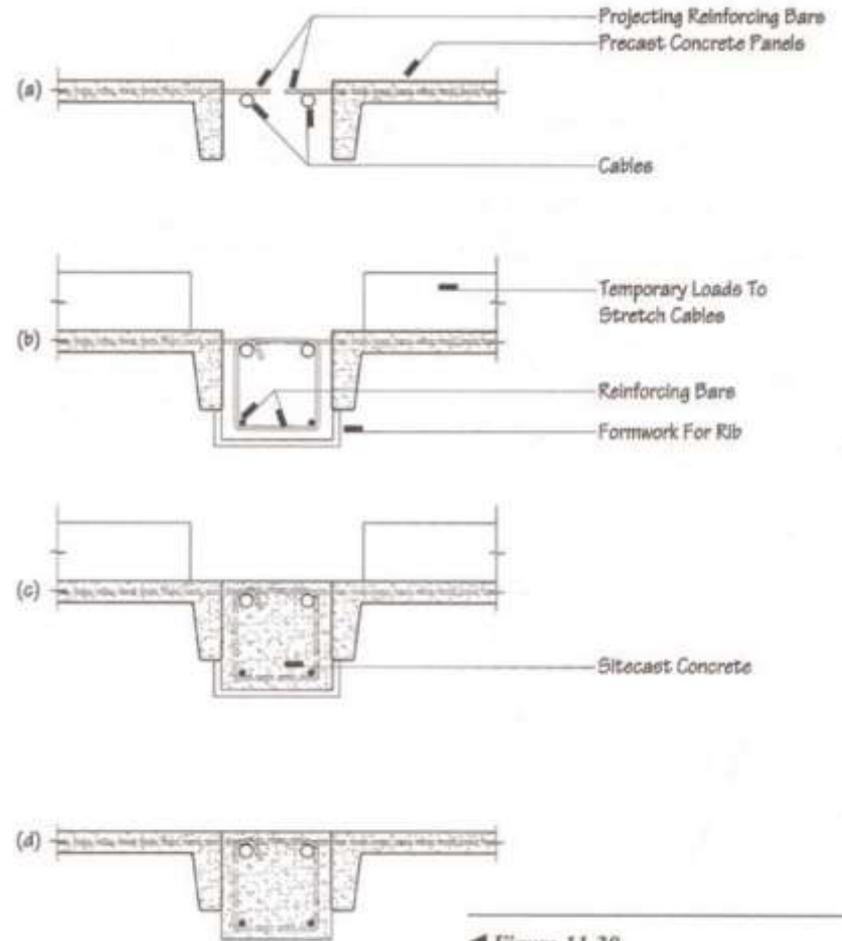
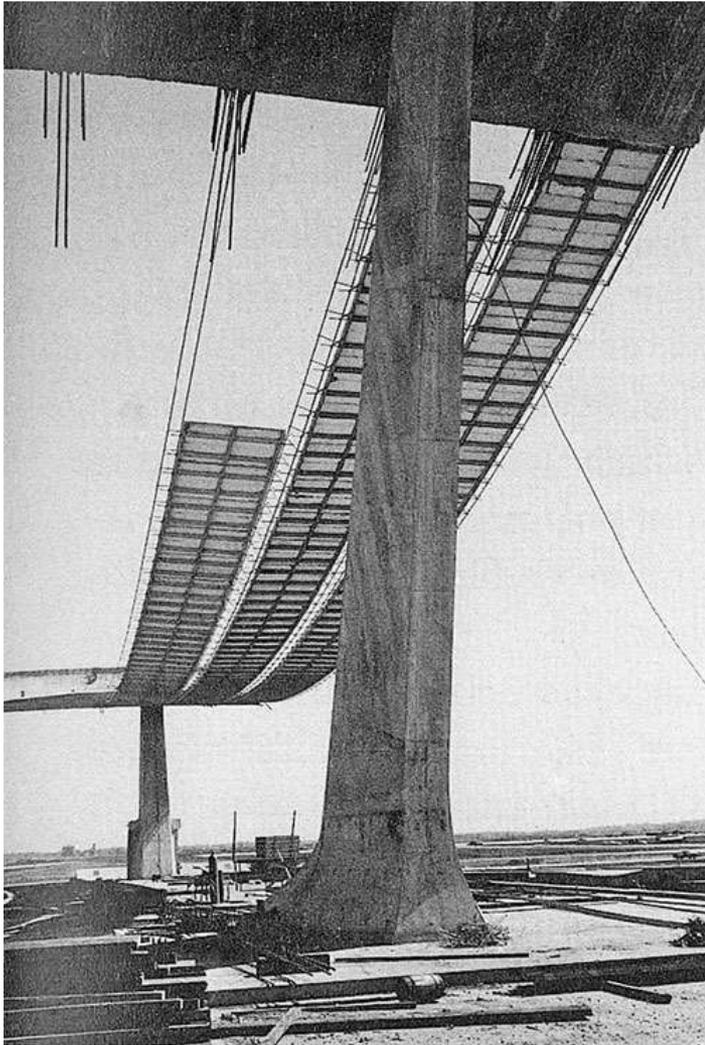
Exercício: A Figura 1 mostra a cobertura do Aeroporto Dulles, em Washington (Arq. Eero Saarinen, 1958), a qual consiste de uma casca de concreto protendido, obtida por meio de um engenhoso sistema construtivo, ilustrado na Figura 2. A cobertura tem geometria cilíndrica, com uma geratriz catenária, razoavelmente aproximada por uma parábola, funicular, portanto, a um carregamento vertical uniformemente distribuído. O peso próprio da estrutura é da ordem de  $w_{pp}=6\text{kN/m}^2$ . As cargas adicionais (neve e outros carregamentos) atingem  $w_{ad}=4\text{kN/m}^2$ . Os cabos de protensão estão espaçados de 3m, e ancoram-se a vigas de borda que transferem as cargas para os topos de colunas inclinadas, engastadas nas bases, afastadas entre si de 12m. A cobertura tem um vão transversal de 50m, medindo 192m na direção transversal.



Figura 1

Considerando o esquema estrutural da Figura 3, determine a altura  $y_c$  que define a menor cota da cobertura (ponto C). Determine as reações de ancoragem dos cabos de protensão nas vigas de borda (pontos A e B). Determine as cargas resultantes nos topos das colunas, e o momento fletor nas ancoragens das colunas maiores (ponto D), quando atuar a carga  $w_{pp}+w_{ad}$ . Desconsidere o peso da coluna. Compare o momento fletor na base das coluna inclinada com o momento que resultaria do uso de colunas verticais (ou seja, dispostas segundo o eixo BE, e engastadas em E).





◀ Figure 11.30  
How the deck was attached to the Dulles roof.

Figura 2



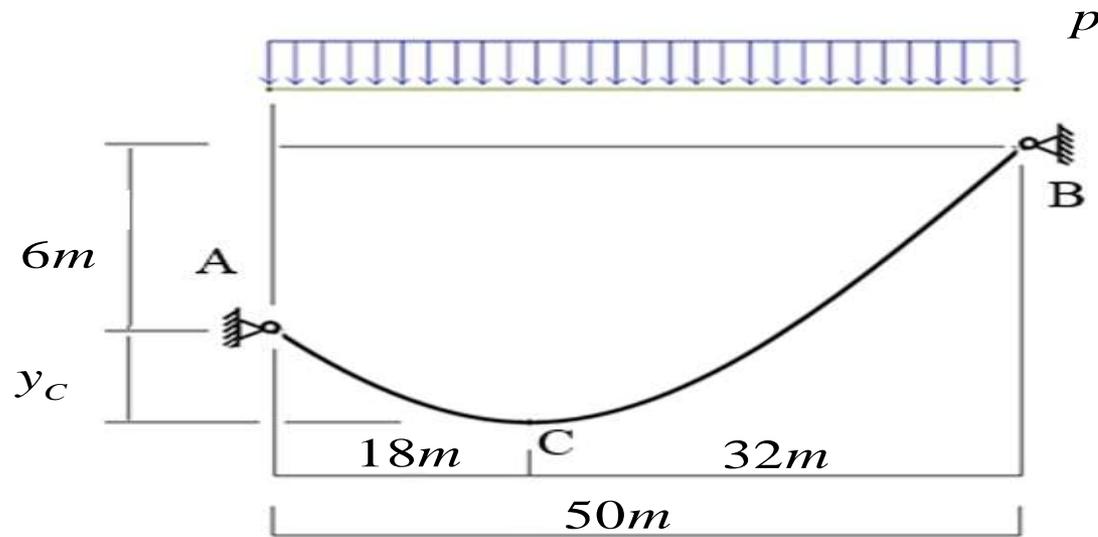
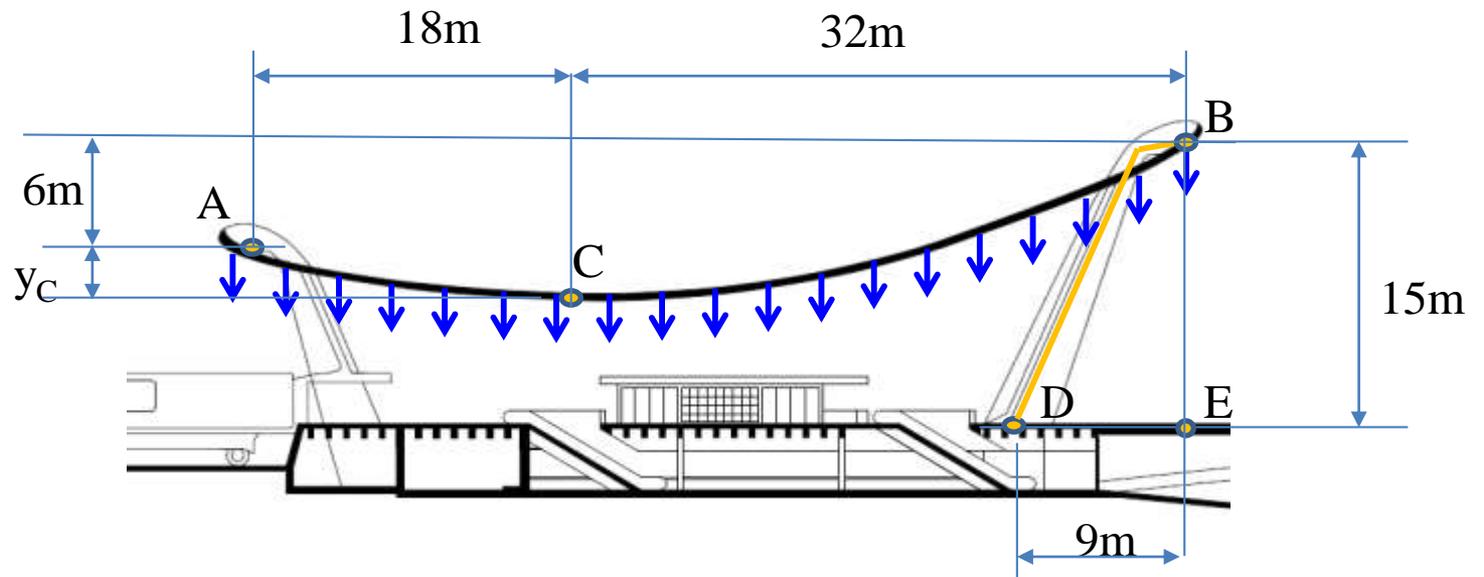


Figura 3

