

TD1 - Définitions, statique et efforts de liaison

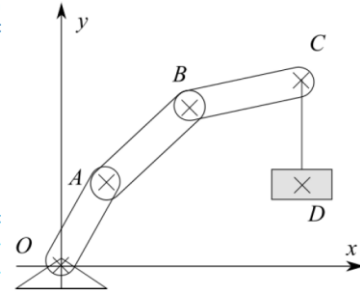
1 Exercice 1 : Moments & Vecteurs

On s'intéresse à un bras robotisé destiné à soulever une charge de masse m . Le bras est constitué de trois morceaux de longueur :

$$\begin{aligned} OA &= l_1 \\ AB &= l_2 \\ BC &= l_3 \\ CD &= d \end{aligned}$$

Les morceaux du bras ne sont pas forcément alignés avec les axes (Ox) ou (Oy) , ainsi on notera les angles suivants :

$$\begin{aligned} \alpha_1 &= \widehat{OA, \vec{x}} \\ \alpha_2 &= \widehat{AB, \vec{x}} \\ \alpha_3 &= \widehat{BC, \vec{x}} \end{aligned}$$



1. Déterminez le moment du poids de la charge sur le point D

$$\vec{M}_{D,\vec{P}} = \vec{DD} \wedge \vec{P} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} \xRightarrow{\text{donc}} \boxed{\vec{M}_{D,\vec{P}} = \vec{0}}$$

2. Déterminez le moment du poids de la charge sur le point C

$$\vec{M}_{C,\vec{P}} = \vec{CD} \wedge \vec{P} = \begin{pmatrix} 0 \\ d \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} \xRightarrow{\text{donc}} \boxed{\vec{M}_{C,\vec{P}} = \vec{0}}$$

3. Déterminez le moment du poids de la charge sur le point B

$$\begin{aligned} \vec{M}_{B,\vec{P}} &= \vec{BD} \wedge \vec{P} = (\vec{BC} + \vec{CD}) \wedge \vec{P} = \left(\begin{pmatrix} l_3 \cos \alpha_3 \\ l_3 \sin \alpha_3 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ d \\ 0 \end{pmatrix} \right) \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} l_3 \cos \alpha_3 \\ l_3 \sin \alpha_3 + d \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -mg l_3 \cos \alpha_3 \end{pmatrix} \\ &\xRightarrow{\text{donc}} \boxed{\vec{M}_{B,\vec{P}} = -mg l_3 \cos \alpha_3 \cdot \vec{z}} \end{aligned}$$

4. Déterminez le moment du poids de la charge sur le point A

$$\begin{aligned} \vec{M}_{A,\vec{P}} &= \vec{AD} \wedge \vec{P} = (\vec{AB} + \vec{BC} + \vec{CD}) \wedge \vec{P} = \left(\begin{pmatrix} l_2 \cos \alpha_2 \\ l_2 \sin \alpha_2 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} l_3 \cos \alpha_3 \\ l_3 \sin \alpha_3 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ d \\ 0 \end{pmatrix} \right) \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} l_2 \cos \alpha_2 + l_3 \cos \alpha_3 \\ l_2 \sin \alpha_2 + l_3 \sin \alpha_3 + d \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -mg(l_2 \cos \alpha_2 + l_3 \cos \alpha_3) \end{pmatrix} \\ &\xRightarrow{\text{donc}} \boxed{\vec{M}_{A,\vec{P}} = -mg(l_2 \cos \alpha_2 + l_3 \cos \alpha_3) \cdot \vec{z}} \end{aligned}$$

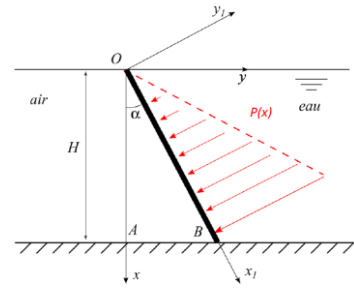
5. Déterminez le moment du poids de la charge sur le point O

$$\begin{aligned} \vec{M}_{O,\vec{P}} &= \vec{OD} \wedge \vec{P} = (\vec{OA} + \vec{AB} + \vec{BC} + \vec{CD}) \wedge \vec{P} = \left(\begin{pmatrix} l_1 \cos \alpha_1 \\ l_1 \sin \alpha_1 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} l_2 \cos \alpha_2 \\ l_2 \sin \alpha_2 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} l_3 \cos \alpha_3 \\ l_3 \sin \alpha_3 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ d \\ 0 \end{pmatrix} \right) \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} l_1 \cos \alpha_1 + l_2 \cos \alpha_2 + l_3 \cos \alpha_3 \\ l_1 \sin \alpha_1 + l_2 \sin \alpha_2 + l_3 \sin \alpha_3 + d \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -mg(l_1 \cos \alpha_1 + l_2 \cos \alpha_2 + l_3 \cos \alpha_3) \end{pmatrix} \\ &\xRightarrow{\text{donc}} \boxed{\vec{M}_{O,\vec{P}} = -mg(l_1 \cos \alpha_1 + l_2 \cos \alpha_2 + l_3 \cos \alpha_3) \cdot \vec{z}} \end{aligned}$$

2 Exercice 2 : Résultante & Moments

On s'intéresse à un canal en béton. La paroi latérale du canal est inclinée d'un angle α avec la gravité (portée par l'axe \vec{x}). On notera b la longueur de la paroi selon l'axe \vec{z} . On définit le repère (O, \vec{x}, \vec{y}) lié à la gravité et le repère $(O, \vec{x}_1, \vec{y}_1)$ lié à la paroi du canal. Sur cette paroi seule l'eau exerce un effort qui résulte de l'effet de la pression de l'eau.

La pression de l'eau est donnée par $P(x) = \rho_e g x$. Où ρ_e est la masse volumique de l'eau, g l'intensité de la gravité et x la coordonnée verticale. On voit que la pression, et donc que la force exercée par la pression, varie selon la profondeur de l'eau (voir le schéma ci-dessus). On parle alors d'effort réparti. L'élément de force exercée par l'eau est donné par la relation $d\vec{f} = -P(x)dS\vec{y}_1$.



La force de pression est « normale », c'est à dire perpendiculaire, à la paroi. Ici c'est le vecteur \vec{y}_1 .

1. Déterminez la résultante des efforts de pression

$$\vec{F} = \int_S d\vec{f} = \int_S -P(x)dS\vec{y}_1 = \int_S -\rho_e g x dS\vec{y}_1$$

On sait que $dS = b dx_1$. Il va falloir exprimer x_1 par rapport à x soit $x = x_1 \cos \alpha$ donc $x_1 = \frac{x}{\cos \alpha}$ et $dx_1 = \frac{dx}{\cos \alpha}$

$$\begin{aligned}\vec{F} &= -\rho_e g \int_S x b dx_1 \vec{y}_1 = \frac{-\rho_e g b}{\cos \alpha} \int_0^H x dx = \frac{-\rho_e g b H^2}{2 \cos \alpha} \vec{y}_1 = -\rho_e g S \frac{H}{2} \vec{y}_1 \\ S &= b \times L = b \frac{H}{\cos \alpha} \\ \cos \alpha &= \frac{H}{L} \Leftrightarrow L = H \cos \alpha\end{aligned}$$

2. Calculez le point d'application de la résultante des forces de pressions

$$\left. \begin{aligned} \overrightarrow{M_o(\vec{F})} &= \overrightarrow{OP} \wedge \vec{F} \\ \overrightarrow{M_o(d\vec{f})} &= \int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f} \end{aligned} \right\} \text{On veut que } \overrightarrow{OP} \wedge \vec{F} = \int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f}$$

On cherche les grandeurs

$$\overrightarrow{OP} = \begin{pmatrix} x_{1p} \\ 0 \\ z_{1p} \end{pmatrix} \xrightarrow{y_{1p}=0} \overrightarrow{OP} = \begin{pmatrix} x_{1p} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_{(O, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)} \quad \left| \quad \vec{F} = \begin{pmatrix} 0 \\ -\rho_e g S \frac{H}{2} \\ 0 \end{pmatrix} \right| \quad \left| \quad \overrightarrow{OM} = \begin{pmatrix} x_1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_{(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})} \right| \quad \left| \quad d\vec{f} = \begin{pmatrix} 0 \\ -\rho_e g x S \\ 0 \end{pmatrix} \right|$$

On détermine $\overrightarrow{OP} \wedge \vec{F}$ et $\int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f}$ indépendamment et on vérifie que $\overrightarrow{OP} \wedge \vec{F} = \int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f}$

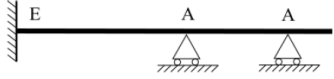
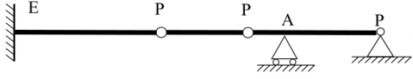
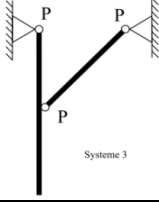
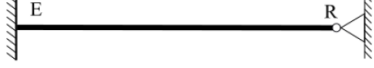
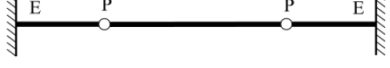
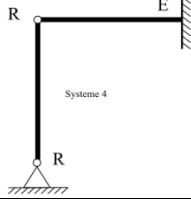
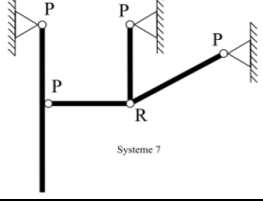
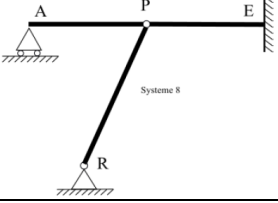
$$\begin{aligned}\overrightarrow{OP} \wedge \vec{F} &= \begin{pmatrix} x_{1p} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -\rho_e g S \frac{H}{2} \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -x_{1p} \rho_e g S \frac{H}{2} \end{pmatrix} = -x_{1p} \rho_e g S \frac{H}{2} \cdot \vec{z} \xrightarrow{S=b \frac{H}{\cos \alpha}} \boxed{\frac{-x_{1p} \rho_e g b H^2}{2 \cos \alpha} \cdot \vec{z}} \\ \int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f} &= \begin{pmatrix} x_1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ -\rho_e g x S \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -x_{1p} \rho_e g x S \end{pmatrix} = \int_S -x_{1p} \rho_e g x dS \cdot \vec{z} = \int_0^L -x_{1p} \rho_e g x b dx_1 \cdot \vec{z} \xrightarrow{L=\frac{H}{\cos \alpha}} -\rho_e g b \int_0^H \frac{x}{\cos \alpha} x \frac{dx}{\cos \alpha} \cdot \vec{z} \\ &= -\rho_e g b \frac{1}{\cos^2 \alpha} \int_0^H x^2 dx \cdot \vec{z} = -\rho_e g b \frac{1}{\cos^2 \alpha} \frac{1}{3} [x^3]_0^H \cdot \vec{z} = \boxed{-\rho_e g b \frac{1}{\cos \alpha} \frac{H^3}{3} \cdot \vec{z}}\end{aligned}$$

On voulait $\overrightarrow{OP} \wedge \vec{F} = \int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f}$ selon \vec{z}

$$\begin{aligned}\overrightarrow{OP} \wedge \vec{F} &= \int_S \overrightarrow{OM} \wedge d\vec{f} \\ \Leftrightarrow \frac{-x_{1p} \rho_e g b H^2}{2 \cos \alpha} &= \frac{-\rho_e g b H^3}{3 \cos \alpha} \\ \Leftrightarrow x_{1p} &= \frac{2}{3} \frac{H}{\cos \alpha}\end{aligned}$$

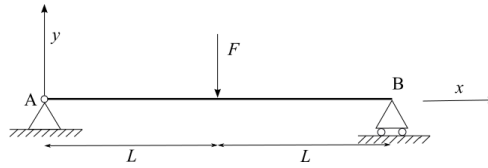
3 Exercice 3 : Nature des systèmes

Déterminez la nature des systèmes ci-dessous. On rappelle que $H = n_i - n_e$

		 <p>Système 3</p>
$n_i = 1_{enc} + 2_{app} = (3) + (2 \times 1) = 5$ $n_e = 1_{barre} = 3$ $H = 5 - 3 = 2 > 0 \rightarrow$ hyperstatique	$n_i = 1_{enc} + 3_{art} + 1_{app} = (3) + (3 \times 2) + (1) = 10$ $n_e = 3_{barres} = 3 \times 3 = 9$ $H = 10 - 9 = 1 > 0 \rightarrow$ hyperstatique	$n_i = 3_{art} = (3 \times 2) = 6$ $n_e = 2_{barres} = 3 \times 2 = 6$ $H = 6 - 6 = 0 \rightarrow$ isostatique
		 <p>Système 4</p>
$n_i = 1_{enc} + 1_{art} = (3) + (2) = 5$ $n_e = 1_{barre} = 3$ $H = 5 - 3 = 2 > 0 \rightarrow$ hyperstatique	$n_i = 2_{enc} + 2_{art} = (2 \times 3) + (2 \times 2) = 10$ $n_e = 3_{barres} = 3 \times 3 = 9$ $H = 10 - 9 = 1 > 0 \rightarrow$ hyperstatique	$n_i = 1_{enc} + 2_{art} = (3) + (2 \times 2) = 7$ $n_e = 2_{barres} = 2 \times 3 = 6$ $H = 7 - 6 = 1 > 0 \rightarrow$ hyperstatique
 <p>Système 7</p>	 <p>Système 8</p>	
$n_i = 5_{art} = 5 \times 2 = 10$ $n_e = 4_{barres} = 4 \times 3 = 12$ $H = 10 - 12 = -2 < 0 \rightarrow$ Hypostatique	$n_i = 1_{enc} + 2_{art} + 1_{app} = (3) + (2 \times 2) + (1) = 8$ $n_e = 2_{barres} = 2 \times 3 = 6$ $H = 8 - 6 = 2 > 0 \rightarrow$ hyperstatique	

4 Exercice 4 : Efforts de liaisons – Effort ponctuel

On étudie une poutre liée au bâti en A par un pivot et reposant sur un appui simple au point B . La longueur de la poutre est $2L$ et au milieu de la poutre nous appliquons une force d'intensité F .



1. Déterminez la nature du système.

$$\begin{aligned} n_l &= 1_{art} + 1_{piv} = (2) + (1) = 3 \\ n_e &= 1_{barre} = 3 \\ H &= n_l - n_e = 3 - 3 = 0 \rightarrow \boxed{\text{Isostatique}} \rightarrow \text{Système soluble} \end{aligned}$$

2. Calculez les efforts de liaisons (réactions du bâti sur la poutre).

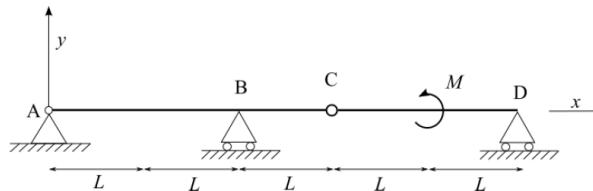
Soit $1_{art} \begin{Bmatrix} x_A \\ y_A \end{Bmatrix}$ et $1_{piv} y_B$

On applique le PFS

$$\begin{aligned} \sum \vec{F} &= \vec{0} \rightarrow x_A \cdot \vec{x} + y_A \cdot \vec{y} + y_B \cdot \vec{y} - F \cdot \vec{y} = \vec{0} \\ \text{Projection sur } \vec{x} &\Rightarrow \boxed{x_A = 0} \\ \text{Projection sur } \vec{y} &\Rightarrow y_A + y_B - F = 0 \\ \sum \vec{M} &= \vec{0} \rightarrow \overrightarrow{M_{A, \vec{y}_B}} + \overrightarrow{M_{A, F}} = \vec{0} \\ \text{bras de levier} &\Rightarrow 2Ly_B - LF = 0 \Rightarrow \boxed{y_B = \frac{F}{2}} \xrightarrow{y_A + y_B - F = 0} \boxed{y_A = \frac{F}{2}} \end{aligned}$$

5 Exercice 5 : Efforts de liaisons – Moment ponctuel

On étudie le système ci-dessous pour lequel un moment ponctuel est appliqué.



1. Déterminez la nature du système.

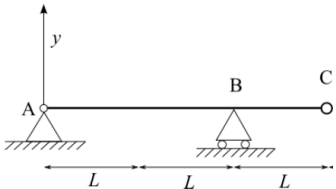
$$\begin{aligned} n_l &= 2_{art} + 2_{piv} = (2 \times 2) + (2 \times 1) = 6 \\ n_e &= 2_{barre} = 3 \times 3 \\ H &= n_l - n_e = 3 - 3 = 0 \rightarrow \boxed{\text{Isostatique}} \rightarrow \text{Système soluble} \end{aligned}$$

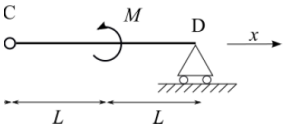
2. Calculez les efforts de liaisons.

Soit les inconnues suivantes : $\left| 1_{art} \begin{Bmatrix} x_A \\ y_A \end{Bmatrix} \right| 1_{piv} y_B \left| 1_{art} \begin{Bmatrix} x_C \\ y_C \end{Bmatrix} \right| 1_{piv} y_D$

On applique le PFS : $\sum \vec{F} = \vec{0} \rightarrow (x_A + x_C) \cdot \vec{x} + (y_A + y_B + y_C + y_D) \cdot \vec{y} = \vec{0}$

On doit isoler les deux barres :



$$\begin{aligned} \sum \vec{F} = \vec{0} &\Rightarrow (x_A + x_{C1}) \cdot \vec{x} + (y_A + y_B + y_{C1}) \cdot \vec{y} = \vec{0} \\ \sum \vec{M}_A = \vec{0} &\Rightarrow \vec{M}_{A,y_A} + \vec{M}_{A,y_B} + \vec{M}_{A,y_{C1}} = \vec{0} \\ \vec{M}_{A,y_A} = \vec{0} &\Rightarrow 2Ly_B + 3Ly_{C1} = 0 \end{aligned}$$


$$\begin{aligned} \sum \vec{F} = \vec{0} &\Rightarrow (x_{C2}) \cdot \vec{x} + (y_{C2} + y_D) \cdot \vec{y} = \vec{0} \Rightarrow x_{C2} = 0 \\ \sum \vec{M}_C = \vec{0} &\Rightarrow \vec{M}_{C,y_{C2}} + \vec{M}_{C,y_D} + M = \vec{0} \\ \vec{M}_{C,y_{C2}} = \vec{0} &\Rightarrow 2Ly_D + M = 0 \Rightarrow y_D = -\frac{M}{2L} \\ y_{C2} + y_D = 0 &\Rightarrow y_{C2} = -y_D \Rightarrow y_{C2} = \frac{M}{2L} \end{aligned}$$

Via le principe d'action réaction on sait que : $x_{C1} = -x_{C2}$ et $y_{C1} = -y_{C2}$ ainsi :

$$\begin{aligned} x_{C2} = -x_{C1} &\Rightarrow x_{C1} = 0 \\ y_{C2} = -y_{C1} &\Rightarrow y_{C1} = -\frac{M}{2L} \end{aligned}$$

Puis on finit de calculer les dernières inconnues :

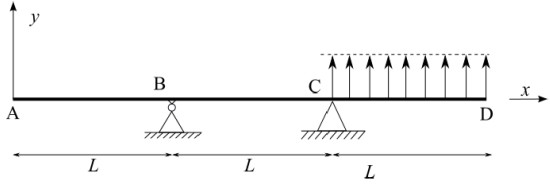
$$\begin{aligned} x_A + x_{C1} = 0 &\Rightarrow x_A = 0 \\ 2Ly_B + 3Ly_{C1} = 0 &\Rightarrow y_B = -\frac{3Ly_{C1}}{2L} = -\frac{3L(-\frac{M}{2L})}{2L} = \frac{3M}{2L} \Rightarrow y_B = \frac{3M}{4L} \end{aligned}$$

6 Exercice 6 : Efforts de liaisons – Efforts répartis

Calculez les efforts de liaisons pour les deux systèmes isostatiques ci-dessous. On notera ρ la densité de force par unité de longueur telle que $\rho = F/L$.

Système 1 : Comme l'effort réparti est uniforme alors on peut considérer que la résultante \vec{F} se situe à $\frac{L}{2}$ de C (et à $\frac{L}{2}$ de D)

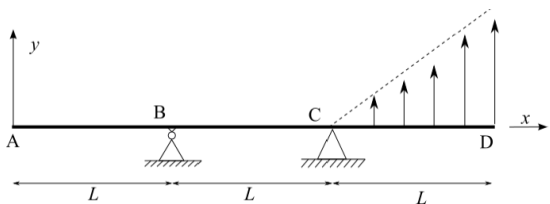
On applique le PFS sur la barre :



$$\begin{aligned} \sum \vec{F} = \vec{0} &\rightarrow (x_B) \cdot \vec{x} + (y_B + y_C + F) \cdot \vec{y} = \vec{0} \Rightarrow (x_B) \cdot \vec{x} + (y_B + y_C + \rho L) \cdot \vec{y} \Rightarrow x_B = 0 \\ \sum \vec{M}_C \cdot \vec{z} = \vec{0} &\rightarrow \vec{M}_{C,y_B} + \vec{M}_{C,y_C} + \vec{M}_{B,F} = \vec{0} \\ \vec{M}_{C,y_C} = \vec{0} &\Rightarrow -Ly_B + \frac{L}{2}\rho L = 0 \Rightarrow y_B = \frac{\rho L}{2} = \frac{F}{2} \\ y_B + y_C + F = 0 &\Rightarrow y_C = -\frac{F}{2} - F \Rightarrow y_C = -\frac{3F}{2} \end{aligned}$$

Système 2 : Comme l'effort réparti varie de manière constante alors on peut considérer que la résultante \vec{F} se situe à $\frac{2L}{3}$ de C et à $\frac{L}{3}$ de D

On applique le PFS sur la barre :



$$\begin{aligned} \sum \vec{F} = \vec{0} &\rightarrow (x_B) \cdot \vec{x} + (y_B + y_C + F) \cdot \vec{y} = \vec{0} \Rightarrow (x_B) \cdot \vec{x} + (y_B + y_C + \rho L) \cdot \vec{y} \Rightarrow x_B = 0 \\ \sum \vec{M}_C \cdot \vec{z} = \vec{0} &\rightarrow \vec{M}_{C,y_B} + \vec{M}_{C,y_C} + \vec{M}_{B,F} = \vec{0} \\ \vec{M}_{C,y_C} = \vec{0} &\Rightarrow -Ly_B + \frac{2L}{3}\rho L = 0 \Rightarrow y_B = \frac{2\rho L}{3} = \frac{2F}{3} \\ y_B + y_C + F = 0 &\Rightarrow y_C = -\frac{2F}{3} - F \Rightarrow y_C = -\frac{5F}{3} \end{aligned}$$