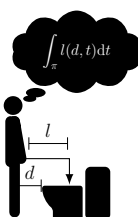


Moment des forces-Equilibre

Quentin ROBERT



GENTS DO IT WITH PRECISION

Table des matières

1	Cours	3
1.1	Outils Mathématiques / Rappel	3
1.2	Moment des forces-Equilibres	5
2	Exo 1 :	6
2.1	1-	6
2.2	2- Application Numérique	7
3	Exo 2 :	8
3.1	1- Forces Exterieurs :	8
3.2	2- Norme de la tension de T :	8
3.3	3- Norme de la réaction de R	9
4	Exo 3 :	10
4.1	2.1- Bilan des forces exterieurs appliquées à la pédale.	11
4.2	2.2- Calcules et quelque points sur la trigo	11
4.3	2.3-	13

1 Cours

1.1 Outils Mathématiques / Rappel

Produit scalaire :

Notions :

$$\begin{aligned}\vec{V}_1 \cdot \vec{V}_2 &= \vec{V}_1 \text{ scalaire } \vec{V}_2 \\ &= \text{scalaire } \mathbb{R}\end{aligned}$$

Définition:

$$\vec{V}_1 \cdot \vec{V}_2 = \|\vec{V}_1\| \times \|\vec{V}_2\| \times \cos(\alpha)$$

- si $\alpha = \frac{\pi}{2} \iff \vec{V}_1 \cdot \vec{V}_2 = 0$ soit que : $\vec{V}_1 \perp \vec{V}_2$
- si $0 \leq \alpha < \frac{\pi}{2} \iff \vec{V}_1 \cdot \vec{V}_2 > 0$
- $\frac{\pi}{2} < \alpha \leq \pi \iff \vec{V}_1 \cdot \vec{V}_2 < 0$

Définition: En fonction des coordonnées \vec{V}_1 et \vec{V}_2

$$\begin{aligned}\vec{V}_1 \cdot \vec{V}_2 &= \begin{pmatrix} V_{1x} \\ V_{1y} \\ V_{1z} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} V_{2x} \\ V_{2y} \\ V_{2z} \end{pmatrix} \\ &= V_{1x} \cdot V_{2x} + V_{1y} \cdot V_{2y} + V_{1z} \cdot V_{2z}\end{aligned}$$

Produit vectoriel :

Notions :

$$\vec{V}_1 \wedge \vec{V}_2 = \vec{V}_3 (\vec{V}_1 \text{ vectoriel } \vec{V}_2 = \vec{V}_3)$$

Définition:

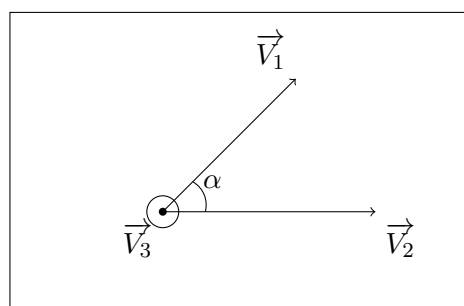
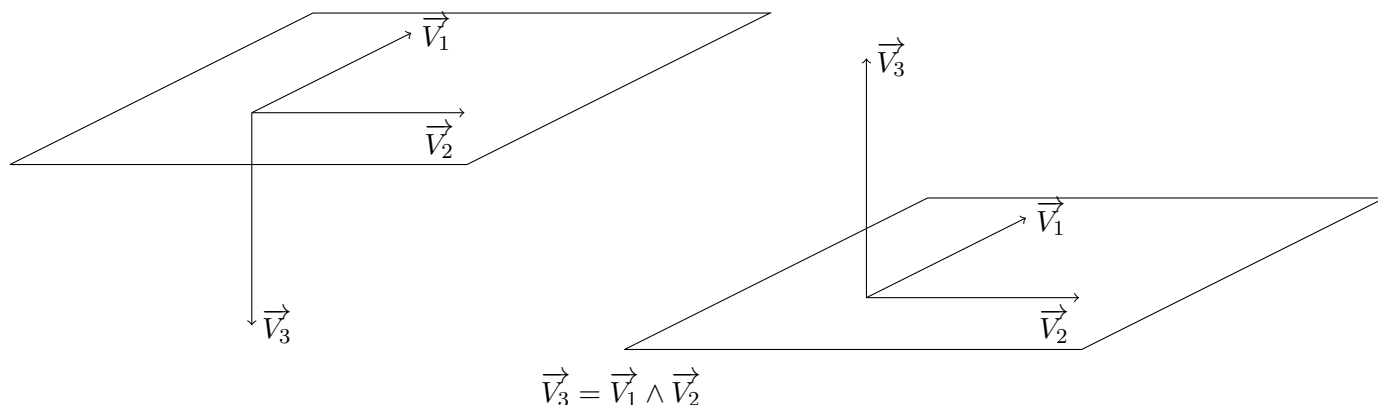
Norme de \vec{V}_3 avec $\alpha = (\vec{V}_1, \vec{V}_2)$

$$\|\vec{V}_3\| = \|\vec{V}_1\| \times \|\vec{V}_2\| \times |\sin(\alpha)|$$

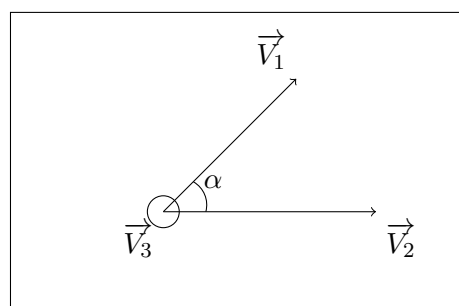
- si $\alpha = 0$ ou $\alpha = \pi \iff \sin(\alpha) = 0$
 $\iff \vec{V}_1 \wedge \vec{V}_2 = \vec{0}$
- si $\alpha = \frac{\pi}{2} \iff \|\vec{V}_1 \wedge \vec{V}_2\| = \text{norme maximale.}$

Propriété :

- \vec{V}_3 est perpendiculaire au plan formé par \vec{V}_1 et \vec{V}_2 .
- $(\vec{V}_1, \vec{V}_2, \vec{V}_3)$ forme un trièdre direct.



\vec{V}_3 sortant.



\vec{V}_3 entrant

Définition: Calcul des coordonnées de \vec{V}_3

Calculs en fonction de \vec{V}_1 et \vec{V}_2 : (Règle du gamma)

$$\vec{V}_3 = \vec{V}_1 \wedge \vec{V}_2 \Rightarrow \begin{pmatrix} V_{1x} \\ V_{1y} \\ V_{1z} \end{pmatrix} \bullet \begin{pmatrix} V_{2x} \\ V_{2y} \\ V_{2z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} V_{3x} = V_{1y} \cdot V_{2z} - V_{1z} \cdot V_{2y} \\ V_{3y} = V_{1z} \cdot V_{2x} - V_{1x} \cdot V_{2z} \\ V_{3z} = V_{1x} \cdot V_{2y} - V_{1y} \cdot V_{2x} \end{pmatrix}$$

$$\|\vec{V}_3\| = \sqrt{V_{3x}^2 + V_{3y}^2 + V_{3z}^2}$$

1.2 Moment des forces-Equilibres

Définition:**Moment d'une force par rapport à un point O :**

$\vec{M}_{/O}(\vec{F}_A)$ avec O centre de rotation et A point d'application.

$$\vec{M}_{/O}(\vec{F}_A) = \vec{OA} \wedge \vec{F}_A$$

Si \vec{F} n'a aucun effet de rotation sur le système, alors $\vec{M}_{/O}(\vec{F}_A) = \vec{0}$

Si \vec{F} a une droite d'action coupant l'axe de rotation, alors $\vec{M}_{/O}(\vec{F}_A) = \vec{0}$

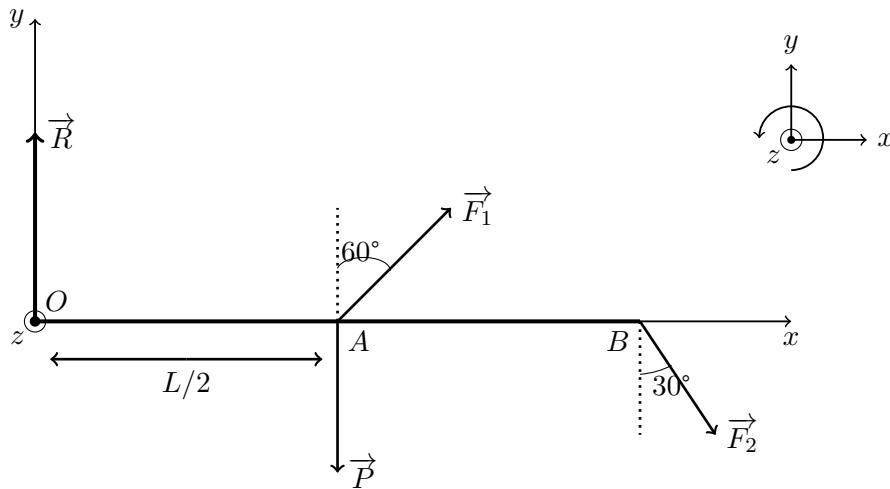
Condition d'équilibre de translation :

$$\sum \vec{F}_{ext} = \vec{0}$$

Condition d'équilibre de rotation :

$$\sum \vec{M}_{/O}(\vec{F}_A) = \vec{0}$$

2 Exo 1 :



2.1 1-

$$\begin{aligned}
 \vec{M}_{/O}(\vec{F}_1) &= \vec{OA} \wedge \vec{F}_1 \\
 &= \begin{pmatrix} L/2 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} F_1 \sin(60) \\ F_1 \cos(60) \\ 0 \end{pmatrix} \\
 &= \begin{pmatrix} 0 \times 0 - 0 \times F_1 \cos(60) \\ 0 \times F_1 \sin(60) - L/2 \times 0 \\ L/2 \times F_1 \cos(60) - 0 \times F_1 \sin(60) \end{pmatrix} \\
 &= \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ L/2 \times F_1 \cos(60) \end{pmatrix} \Rightarrow \begin{pmatrix} M_x(\vec{F}_1) \\ M_y(\vec{F}_1) \\ M_z(\vec{F}_1) \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

$$\text{Donc } M_z(\vec{F}_1) = \frac{1}{2} \times 8 \times \frac{1}{2} = 2\text{Nm}$$

$$\begin{aligned}
 \vec{M}_{/O}(\vec{F}_2) &= \vec{OB} \wedge \vec{F}_2 \\
 &= \begin{pmatrix} L \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} F_2 \sin(30) \\ -F_2 \cos(30) \\ 0 \end{pmatrix} \\
 &= \\
 &= \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -F_2 \times L \cos(30) \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

$$\text{Donc } M_z(\vec{F}_2) = (-12) \times 1 \times \cos(30) = (-12) \times \cos(30)\text{Nm}$$

2.2 2- Application Numérique

$$M_z(\vec{F}_1) = 2Nm$$

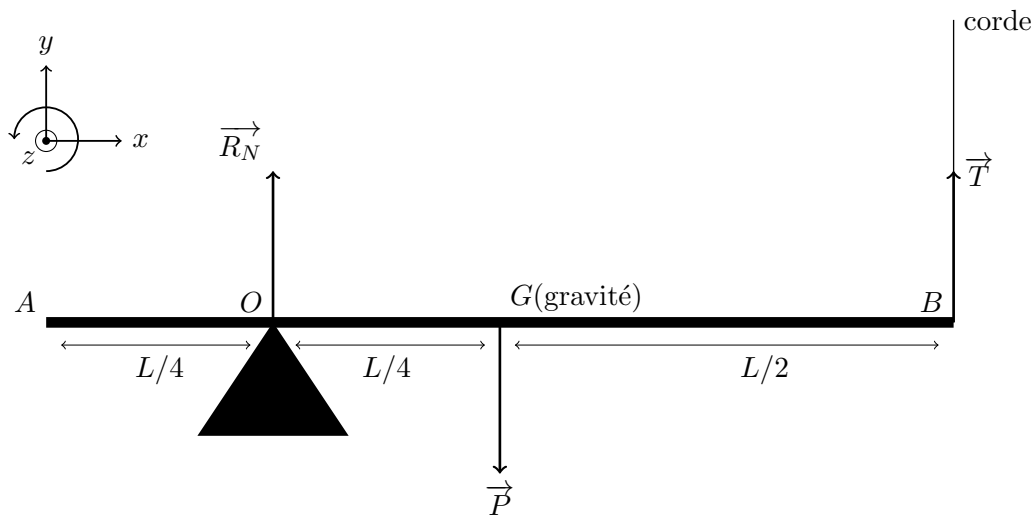
$$\begin{aligned} M_z(\vec{F}_2) &= -12 \times 1 \times \frac{\sqrt{3}}{2} \\ &= -6\sqrt{3}Nm \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} M_z &= M_z(\vec{F}_1) + M_z(\vec{F}_2) \\ &= 2 - 6\sqrt{3}Nm \end{aligned}$$

or $M_z < 0$

Donc la tige tournera dans le sens indirect (horaire)

3 Exo 2 :



3.1 1- Forces Exterieurs :

Poids : \vec{P} (exercé par la Terre)

Tension : \vec{T} (exercée par la corde)

Support : réaction \vec{R} (force de contact)

3.2 2- Norme de la tension de T :

$$\text{Rappel : } \begin{cases} \sum \vec{F}_{ext} = \vec{0} \\ \sum \vec{M}_0(\vec{F}_{ext}) = \vec{0} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \sum \vec{F}x = 0 \\ \sum \vec{F}y = 0 \\ \sum M_z = 0 \end{cases}$$

Dans l'exercice, les vecteurs sont orthogonaux, donc il n'y a pas de projections sur x. Nous allons alors utiliser les moments ($\sum M_0(\vec{F}_{ext})$).

(En gros, quand on regarde les vecteurs \vec{R}_N , \vec{P} et \vec{T} du dessin, aucun de ces vecteurs ne sont orientées vers x, ils sont tous "droit" suivant l'axe des ordonnées, c'est pour ça que l'on ne prend)

Calcul de T :

Pour cela, il vaut mieux utiliser :

$$\begin{aligned} \sum M_z(\vec{F}_{ext}) &= 0 \quad \text{car } \vec{M}_z(R) = 0 \\ \Rightarrow M_z(\vec{T})_{(1)} + M_z(\vec{P})_{(2)} + M_z(\vec{R})_{(3)} &= 0 \quad \text{avec } (1) > 0, (2) < 0 \text{ et } (3) = 0 \end{aligned}$$

Ce qui nous donne :

$$T \cdot OB - P \cdot OG = 0$$

$$T \times \frac{3L}{4} - P \times \frac{L}{4} = 0$$

$$\frac{L}{4}(3T - P) = 0$$

$$T = P/3$$

$$T = \frac{100}{3} \simeq 33,3N$$

3.3 3- Norme de la réaction de R

Calcul de R :

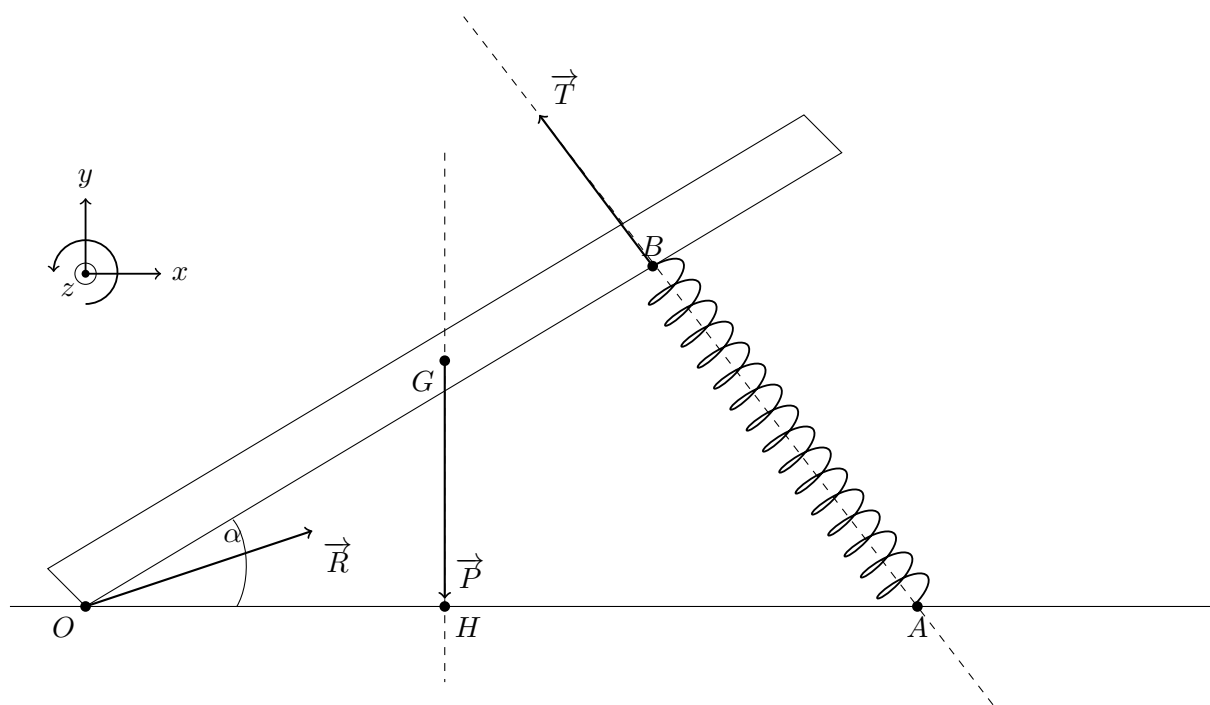
On utilise $\sum \vec{F}_{ext} = \vec{0}$

$$\begin{cases} \sum F_x = 0 + 0 + 0 = 0 \\ \sum F_y = R - P + T \Rightarrow 0 \end{cases}$$

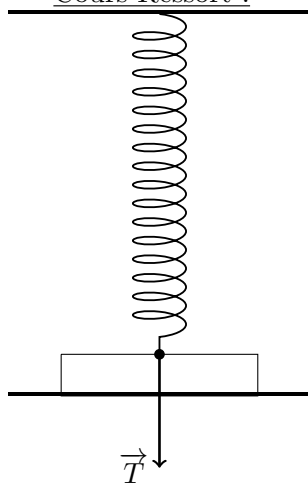
Donc :

$$R = P - T$$

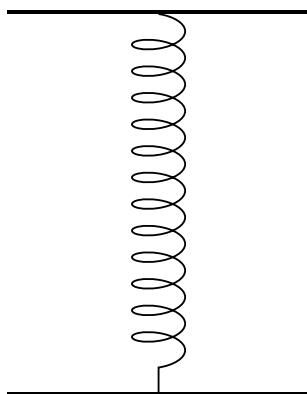
$$= P - \frac{1}{3}P \simeq 66,7N$$

4 **Exo 3 :**

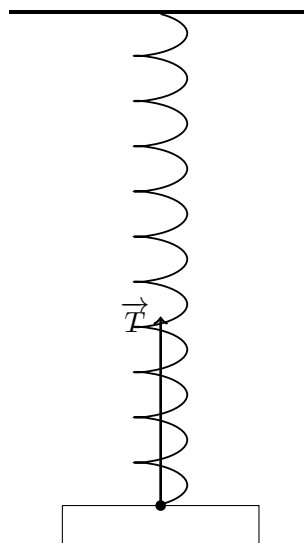
Cours Ressort :



• Compression



• A vide



• Allongement

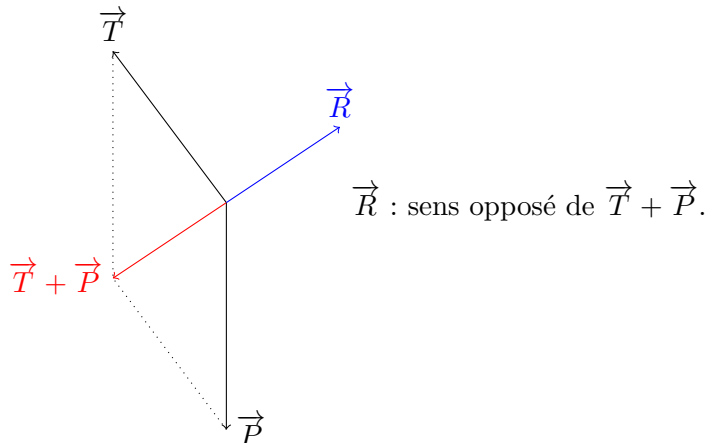
Construction du schéma :

-Ressort :

Pédale appuyée, ressort comprimé.

-Frottement sur O :

Se base sur l'équilibre pour que la pédale ne tombe pas.



4.1 2.1- Bilan des forces extérieures appliquées à la pédale.

\vec{P} : Poids, système homogène donc au centre de la pédale.

\vec{T} : Force de Rappel.

\vec{R} : Force de contact en O.

4.2 2.2- Calculs et quelque points sur la trigo

$$\sum \vec{F}_{ext} = \vec{0} \text{ et } \sum \vec{M}_O(\vec{F}_{ext}) = \vec{0}$$

Soit :

$$\vec{M}_O(\vec{R}) + \vec{M}_O(\vec{T}) + \vec{M}_O(\vec{P}) = \vec{0}$$

$$0 + M_z(\vec{T}) + M_z(\vec{P}) = 0$$

Sachant que \vec{T} est dans le sens positif et \vec{P} dans le sens négatif, on aura comme équation final :

$$(+T \times d_{min}) + (-P \times d_{min}) = 0.$$

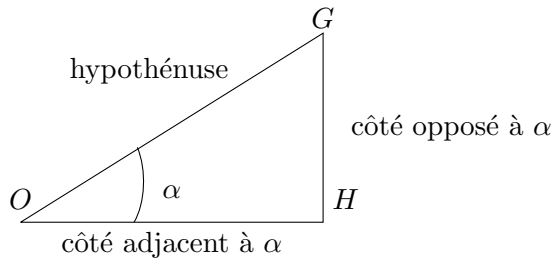
Avec d_{min} les distances minimales qui séparent les droites associées aux vecteurs et O (expliqué ci-dessous).

Distance minimum et rappel de trigo :

Pour avoir la distance minimum (d_{min}), il faut avoir le chemin le plus court entre la droite d'action du vecteur que l'on veut et le centre de rotation.

Pour ça vous trouvez la perpendiculaire à la droite passant par le point.

D'où le petit rappel de trigo pour ceux qui en ont besoin.



Cah.Soh.Toa :

$$*\cos(\alpha) = \frac{\text{adjacent}}{\text{hypotenuse}} \Rightarrow \cos(\alpha) \times OG = OH$$

$$*\sin(\alpha) = \frac{\text{oppose}}{\text{hypotenuse}} \Rightarrow \sin(\alpha) \times OG = GH$$

$$*\tan(\alpha) = \frac{\text{oppose}}{\text{adjacent}}$$

Donc si on reprend le schéma de base, on voit bien que pour le vecteur \vec{T} on a pas besoin car OB est déjà la dmin.

Et pour \vec{P} on suit les pointillés pour tombé sur H (on l'a nommé comme ca) et c'est la que l'on applique la trigo pour trouver la distance, dmin, OH.

Donc si on revient au calcul des données :

$$T \times dmin_T - P \times dmin_P = 0$$

$$T \times OB = P \times OH$$

$$T \times OB = P \times (OG \times \cos(\alpha))$$

$$T = \frac{P \times OG \times \cos(\alpha)}{OB}$$

Application numérique :

$$T = \frac{10_N \times 10_{cm}}{15_{cm}} \times \cos(45)$$

$$= \frac{10_N \times (10_m \times 10^{-2})}{15_m \times 10^{-2}} \times \frac{\sqrt{2}}{2}$$

$$= \frac{100}{30} \times \sqrt{2}$$

$$= \frac{10}{3} \sqrt{2} N$$

$$\frac{N \times m}{m} \Rightarrow N$$

4.3 2.3-

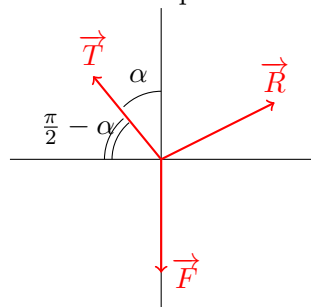
a/

$$\sum \vec{F}_{ext} = \vec{0}$$

$$T\vec{R} + \vec{P} + \vec{T} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \text{Projection sur } x \\ \text{Projection sur } y \end{cases}$$

Donc si on reprend les vecteurs du schéma et qu'on les recentre au point O, on a :



Avec :

$$\vec{P} = \begin{pmatrix} 0 \\ -P \end{pmatrix}$$

$$\vec{R} = \begin{pmatrix} R_x \\ R_y \end{pmatrix}$$

$$\vec{T} = \begin{pmatrix} -T \cos(\frac{\pi}{2} - \alpha) \\ \sin(\frac{\pi}{2} - \alpha) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} T \sin(\alpha) \\ T \cos(\alpha) \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 1/ \ 0 + R_x - T \sin(\alpha) = 0 \\ 2/ \ -P + R_y + T \cos(\alpha) = 0 \end{cases}$$

$$1/ \ R_x = T \sin(\alpha) \Rightarrow \frac{10}{3} \sqrt{2} \times \frac{\sqrt{2}}{2} = \frac{10}{3}$$

$$2/ \ R_y = P - T \cos(\alpha) \Rightarrow 10 - \frac{10}{3} \sqrt{2} \times \frac{\sqrt{2}}{2} = 10 - \frac{10}{3} = \frac{20}{3}$$

b/

$$\tan(\beta) = \frac{R_y}{R_x} \Rightarrow \frac{\frac{20}{3}}{\frac{10}{3}} = 2$$

$$\beta = \arctan(2) \simeq 63,4^\circ$$