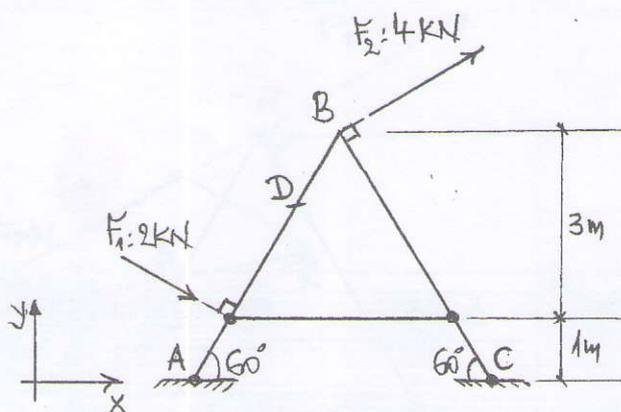


Exercice 1:

1- représentez graphiquement la résultante R des forces agissant sur la charpente illustrée.

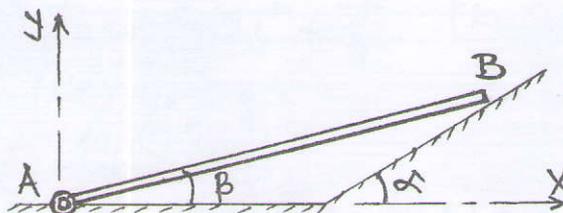
2- sachant que $R = F_1 + F_2$, exprimez R en fonction des vecteurs unitaires (i, j) , déduisez son module R et l'angle θ entre R et l'axe horizontal Ox ,

3- si R passe par un point D de la barre AB , calculez la distance $S = AD$.



Exercice 2:

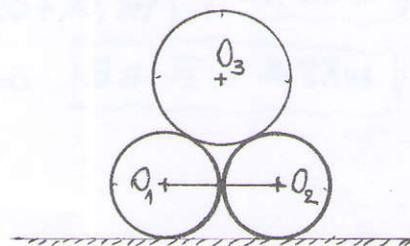
une barre AB de poids P est articulée en A et s'appuie simplement sur un plan incliné en B . déterminez les réactions R_A et R_B sur la barre AB



Exercice 3:

un cylindre homogène de rayon R et de poids Q est posé sur 2 cylindres identiques de rayon r et de poids P comme illustré sur la figure. les centres des 2 cylindres sont reliés par un fil long de $2r$. en fonction de Q, P, R et r déterminez:

- la tension T du fil,
- l'action du plan sur les 2 cylindres (N_1, N_2) ,
- l'action réciproque des cylindres (N_{13}, N_{23}) .

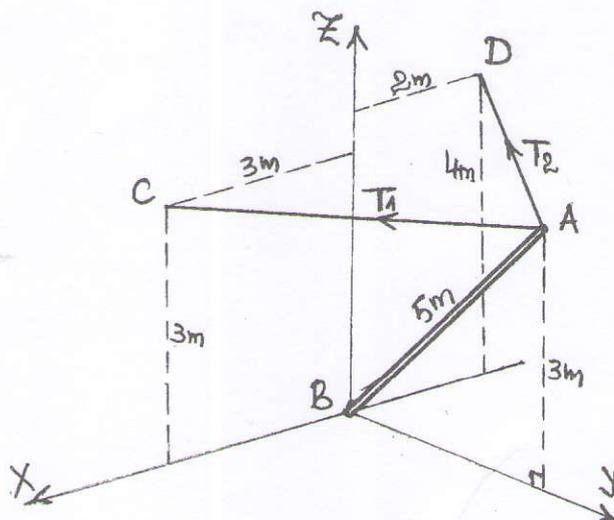


Exercice 4:

la tige d'acier homogène AB de $200Kg$ est retenue par les câbles AC et AD fixés au mur vertical et par l'articulation sphérique (rotule) en B . calculez:

- les expressions vectorielles de T_1, T_2 et mg ,
- les vecteurs moments par rapport à B de T_1, T_2 et mg ,

appliquez les conditions d'équilibre pour déduire la tension T_1 et la réaction R_B en B .



$(g = 10m/s^2)$

Exo 1:

4

$F_1 \perp AB$ en E.

$F_2 \perp BC$ en B.

L'angle $\alpha = 30^\circ$ est donné facilement avec le graphique.

② On calcule R

$\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2$

$= (F_1 \cos 30^\circ \vec{i} - F_1 \sin 30^\circ \vec{j})$

$+ (F_2 \cos 30^\circ \vec{i} + F_2 \sin 30^\circ \vec{j})$

$\vec{R} = (F_1 + F_2) \cos 30^\circ \vec{i} + (F_2 - F_1) \sin 30^\circ \vec{j} = 5,49 \vec{i} + \vec{j}$ [KN]

$\|\vec{R}\| = 5,49 \text{ KN}$, faisant avec l'axe (Ox) , un angle

$\theta = \text{tg}^{-1} \left(\frac{R_y}{R_x} \right) = 10,89^\circ$ O.K.

③ R passe par A de la barre (AB); On veut $S = AD = AE + ED$
Le triangle (OEB); On déduit O.E.

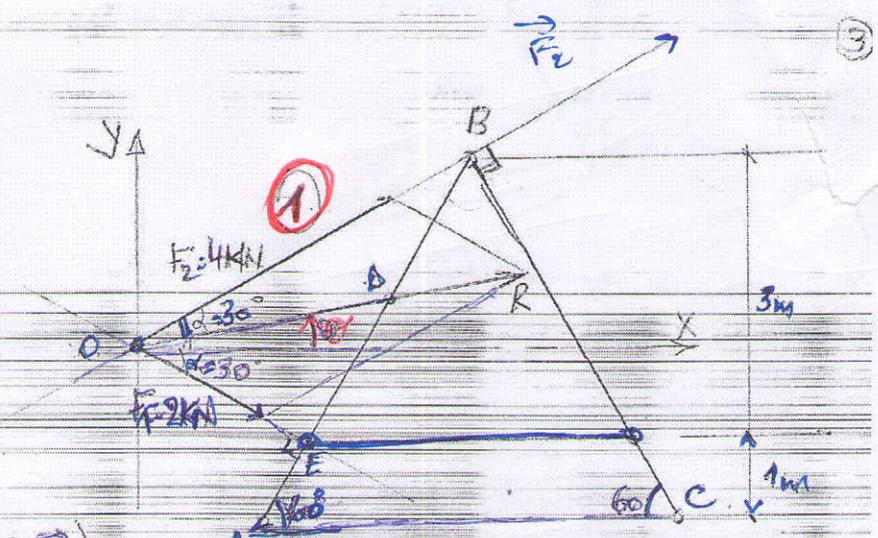
$\text{tg} 30 = \frac{OE}{EB} \Rightarrow OE = EB \cdot \text{tg} 30 = \left(\frac{3}{\sin 60} \right) \cdot \text{tg} 30 \Rightarrow \boxed{OE = 2 \text{ m}}$

- Le Triangle (OEA): $AE = OE \cdot \text{tg} (30 + \theta)$
 $= 2 \cdot \text{tg} (30 + 10,89)$ $\Rightarrow \boxed{AE = 1,73 \text{ m}}$

$\Rightarrow S = AD = AE + ED = \frac{1}{\sin 60} + 1,73 \Rightarrow \boxed{S = AD = 2,88 \text{ m}}$ O.K.

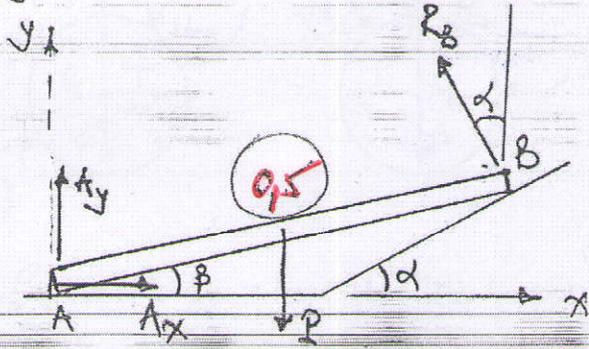
>

1



Corrigé de l'exercice N° 4
de la synthèse de la 1^{re} année 2005.

4



Equilibre $\Rightarrow \sum \vec{F}_{ext} = \vec{0}$ et $\sum \vec{M}_A = 0$

Projection

$$\sum F_x = A_x + R_B \sin \alpha = 0 \quad (1)$$

$$\sum F_y = A_y - P + R_B \cos \alpha = 0 \quad (2)$$

$$\sum M_A = \underbrace{(R_B \cos \alpha)}_{R_{By}} \cdot AB \cdot \cos \beta + \underbrace{(R_B \sin \alpha)}_{R_{Bx}} \cdot AB \cdot \sin \beta - \frac{P \cdot AB \cdot \cos \beta}{2} = 0$$

1

$$\Rightarrow R_B [\cos \alpha \cos \beta + \sin \alpha \sin \beta] - \frac{1}{2} P \cos \beta = 0 \quad (3)$$

de (3) $\Rightarrow R_B [\cos(\alpha - \beta)] = \frac{1}{2} P \cos \beta$

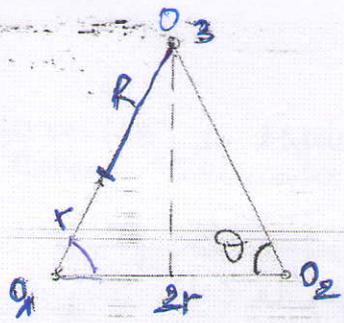
$$\Rightarrow R_B = \frac{1}{2} P \cdot \frac{\cos \beta}{\cos(\alpha - \beta)} \quad 0,15$$

de (1) $\Rightarrow A_x = \frac{1}{2} P \frac{\sin \alpha \cdot \cos \beta}{\cos(\alpha - \beta)} \quad 0,15$

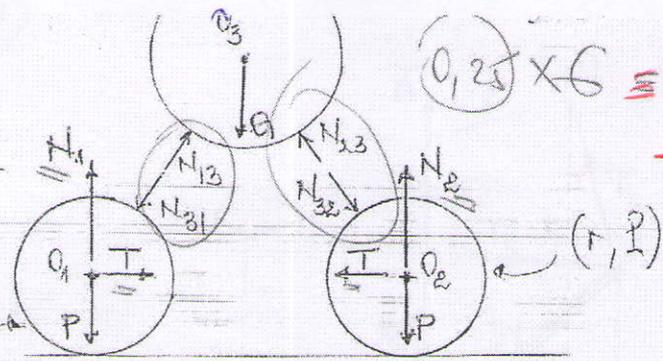
de (2) $\Rightarrow A_y = P - \frac{1}{2} P \frac{\cos \alpha \cdot \cos \beta}{\cos(\alpha - \beta)} = P \left[1 - \frac{\cos \alpha \cdot \cos \beta}{2 \cos(\alpha - \beta)} \right] \quad 0,15$

Q

16



(r, P)



$(0, 25) \times 6 = 15$

* On veut l'action des cylindres inférieurs sur le cylindre supérieur

↳ N_{13} ou N_{23}

* la tension dans le fil (T) et l'action du sol sur les cylindres O_1 et O_2 ⇒ N_1 ou N_2 .

On définit l'angle θ tel : $\cos \theta = \frac{r}{r+R}$, $\sin \theta = \frac{(R^2 + 2rR)^{1/2}}{(r+R)}$

Equilibre du cylindre O_3 :

$\sum F_x = N_{23} \cos \theta - N_{13} \cos \theta = 0 \Rightarrow N_{23} = N_{13}$

$\sum F_y = N_{13} \sin \theta + N_{23} \sin \theta - Q = 0 \Rightarrow N_{13} = N_{23} = \frac{Q}{2 \sin \theta}$

$N_{12} = N_{23}$
 et $N_{13} = \frac{Q \cdot (r+R)}{2(R^2 + 2rR)^{1/2}}$
 $N_{13} = N_{23} = N_{32} = N_{31}$

... Equilibre de l'un des 2 cylindres (On prend O_1) :

$\sum F_x = T - N_{31} \cos \theta = 0 \Rightarrow T = N_{31} \cos \theta = \frac{Q(r+R)}{2(R^2 + 2rR)^{1/2}} \cdot \frac{r}{(r+R)}$

$T = \frac{Q \cdot r}{2(R^2 + 2rR)^{1/2}}$

$\sum F_y = N_1 - P - N_{31} \sin \theta = 0$

$\Rightarrow N_1 = P + \frac{Q(r+R)}{2(R^2 + 2rR)^{1/2}} \cdot \frac{(R^2 + 2rR)^{1/2}}{(r+R)} = P + \frac{Q}{2}$

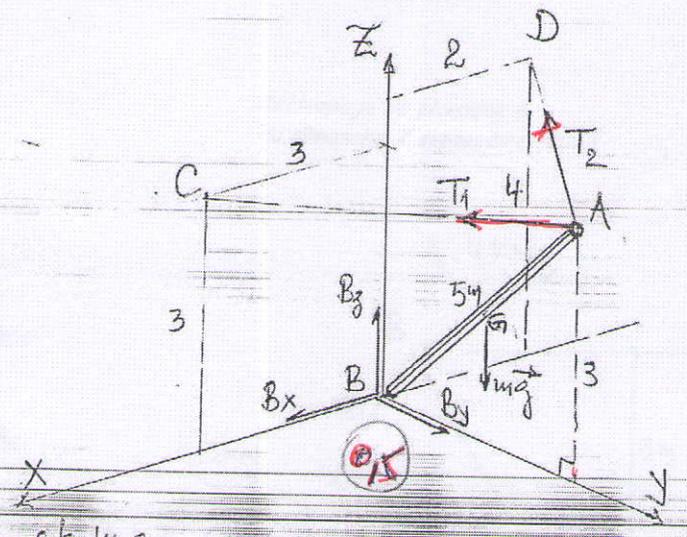
$N_1 = N_2 = P + \frac{Q}{2}$

Exo 4 :

6

Barre (AB) en équilibre comme schématisée.

- Tensions T_1, T_2 dans les fils (AC) et (AD)
- Poids $m\vec{g}$
- réaction en B sous forme : $\vec{R}_B = B_x\vec{i} + B_y\vec{j} + B_z\vec{k}$ (Liaison rotule)



Expressions vectorielles pour T_1, T_2 et $m\vec{g}$.

Coordonnées des points :

$A(0, \sqrt{25-9}, 3) = (0, 4, 3)$
 $C(3, 0, 3)$
 $D(-2, 0, 4)$

$\vec{AC} = 3\vec{i} - 4\vec{j}$; $\|\vec{AC}\| = 5$
 $\vec{AD} = -2\vec{i} - 4\vec{j} + \vec{k}$; $\|\vec{AD}\| = \sqrt{21}$

$\vec{T}_1 = T_1 \frac{\vec{AC}}{\|\vec{AC}\|}$
 $\vec{T}_2 = T_2 \frac{\vec{AD}}{\|\vec{AD}\|}$
 $m\vec{g} = -mg\vec{k}$

$\vec{T}_1 = \frac{T_1}{5}(3\vec{i} - 4\vec{j})$
 $\vec{T}_2 = \frac{T_2}{\sqrt{21}}(2\vec{i} + 4\vec{j} - \vec{k})$
 $m\vec{g} = -mg\vec{k} = -2000\vec{k}$ [N]

Les vecteurs moments : $\vec{M}_B(\vec{T}_1)$, $\vec{M}_B(\vec{T}_2)$ et $\vec{M}_B(m\vec{g})$.

$\vec{M}_B(\vec{T}_1) = \vec{BA} \wedge \vec{T}_1$ avec $\vec{BA} = 4\vec{j} + 3\vec{k}$
 $= (4\vec{j} + 3\vec{k}) \wedge \left(\frac{T_1}{5}(3\vec{i} - 4\vec{j})\right) = \frac{T_1}{15}(4\vec{i} + 3\vec{j} - 4\vec{k})$

$\vec{M}_B(\vec{T}_2) = \vec{BA} \wedge \vec{T}_2 = (4\vec{j} + 3\vec{k}) \wedge \left(-\frac{T_2}{\sqrt{21}}(2\vec{i} + 4\vec{j} - \vec{k})\right)$
 $= \frac{2T_2}{\sqrt{21}}(8\vec{i} - 3\vec{j} + 4\vec{k})$

$\vec{M}_B(m\vec{g}) = \vec{BA} \wedge m\vec{g} = \frac{1}{2}(\vec{BA}) \wedge (-mg\vec{k}) = -2mg\vec{i}$

Conditions d'équilibre de (AB) : $\sum \vec{F}_{ex} = \vec{0}$ et $\sum \vec{M}_B = \vec{0}$

$\sum \vec{F}_{ex} = m\vec{g} + \vec{T}_1 + \vec{T}_2 + \vec{R}_B = \vec{0} \Rightarrow$

$\sum F_x = B_x + \frac{3}{5}T_1 + \frac{16}{\sqrt{21}}T_2 = 0 \dots (1)$
 $\sum F_y = B_y - \frac{4}{5}T_1 - \frac{8}{\sqrt{21}}T_2 = 0 \dots (2)$
 $\sum F_z = B_z + \frac{T_2}{\sqrt{21}} - mg = 0 \dots (3)$

$\sum \vec{M}_B = \vec{M}_B(\vec{T}_1) + \vec{M}_B(\vec{T}_2) + \vec{M}_B(m\vec{g}) = \vec{0}$

$\Rightarrow \left(\frac{4T_1}{15} + \frac{16}{\sqrt{21}}T_2 - mg\right)\vec{i} + \left(\frac{3}{15}T_1 - \frac{6T_2}{\sqrt{21}}\right)\vec{j} + \left(-\frac{4}{15}T_1 + \frac{8}{\sqrt{21}}T_2\right)\vec{k} = \vec{0}$

de (3) $\Rightarrow T_2 = 0,153T_1$
 dans (4) $\Rightarrow T_1 = 1,276 mg$
 $\Rightarrow T_2 = 390,5 N$

dans (1), (2) et (3)

$B_x = -2894,8 N$
 $B_y = 2723,5 N$
 $B_z = 1442,7 N$

$\Rightarrow R_B = [B_x^2 + B_y^2 + B_z^2]^{1/2} = 4228,4 N$