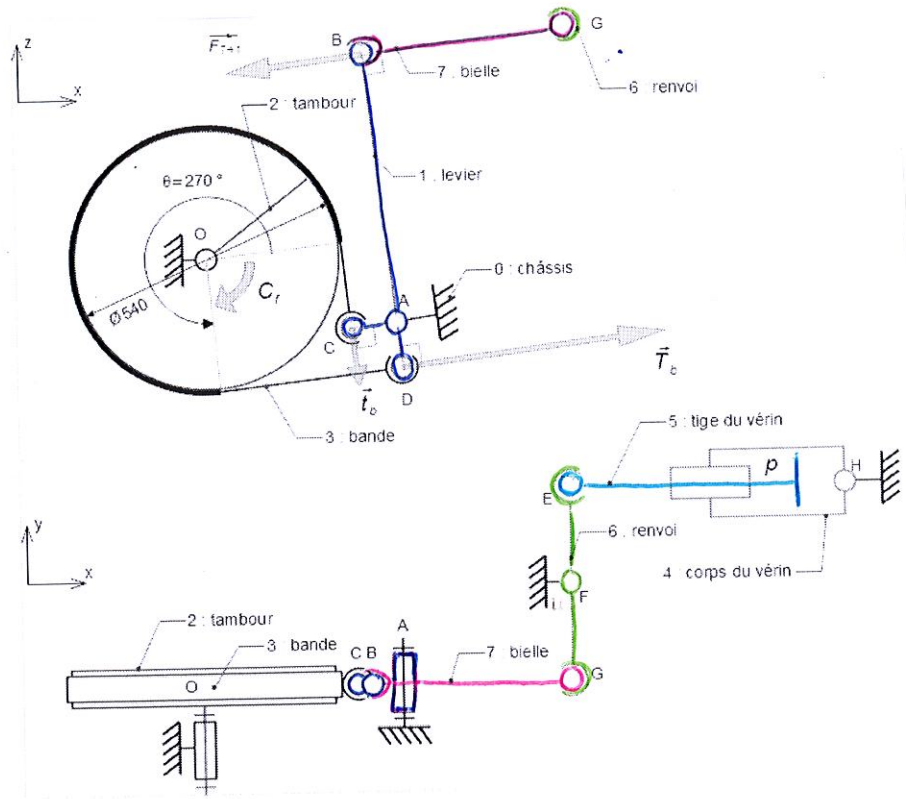


Exercice 1

Q1:
 • Sens de déplacement du piston pour freiner
 • Calculer $\|F_{vérin}\|$



• Pour actionner le freinage, la tige du vérin doit rentrer

Caractéristiques du vérin pneumatique

- diamètre du piston 160 mm ;
- diamètre de la tige 25 mm ;
- course 50 mm.

$$\text{Pression} = \frac{\text{Force}}{\text{Surface}}$$

N / m²

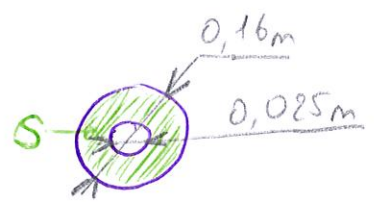
Pa

donc $F = P \times S$

avec $S = \frac{\pi \cdot D^2}{4} - \frac{\pi \cdot d^2}{4}$

$$S = \frac{\pi \cdot (0,16^2 - 0,025^2)}{4}$$

$$S = 0,0196 \text{ m}^2$$



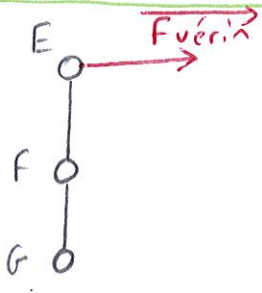
avec $P = 6 \text{ bar} = 6 \cdot 10^5 \text{ Pa}$

donc $F = 6 \cdot 10^5 \times 0,0196 = 11769 \text{ N}$

Q2: Justifier la relation $\|\vec{F}_{7 \rightarrow 1}\| = \|\vec{F}_{\text{vérin}}\|$

(2/)

On isole le renvoi (6)



Bilan des actions mécaniques

- o en E, $\vec{F}_{\text{vérin}}$, sur \vec{x}
- o en F, effort de direct^o et de norme inconnues
- o en G, " " " " " " " "

A l'équilibre, l'équation des moments de la 1^{ère} loi de Newton donne :

$$\overrightarrow{M}_F(\vec{F}_{\text{vérin}}) + \overrightarrow{M}_F(\vec{F}_{G \rightarrow F}) + \overrightarrow{M}_F(\vec{G}_{7 \rightarrow 6}) = \vec{0}$$

En projection sur \vec{z} :

$$-F_{\text{vérin}} \times EF + 0 + G_{7 \rightarrow 6} \times FG = 0$$

or $EF = FG$ donc $\|\vec{F}_{\text{vérin}}\| = \|\vec{G}_{7 \rightarrow 6}\|$

On isole la bielle (7)



Bilan des actions mécaniques

Hypothèse: on néglige le poids propre de la bielle.

- o en G, action $\vec{G}_{7 \rightarrow 6}$
- o en B, effort de direct^o et de norme inconnue.

A l'équilibre, l'équation de la résultante de la 1^{ère} loi de Newton donne :

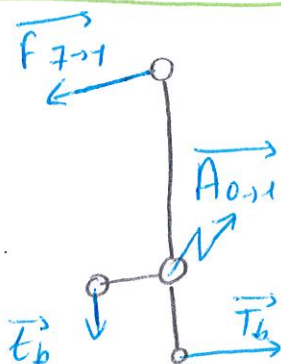
$$\vec{B}_{1 \rightarrow 7} + \vec{G}_{6 \rightarrow 7} = \vec{0}$$

donc $\|\vec{B}_{1 \rightarrow 7}\| = \|\vec{G}_{6 \rightarrow 7}\| = \|\vec{F}_{\text{vérin}}\|$

Q3: Justifier la relation $\|\vec{T}_b\| = \frac{AB \cdot \|\vec{F}_{7 \rightarrow 1}\|}{AC \cdot (e^{\theta} + 1)}$

3/

On isole le levier ①



Bilan des actions mécaniques

- o en B, $\vec{F}_{7 \rightarrow 1}$ avec $\|\vec{F}_{7 \rightarrow 1}\| = \|\vec{F}_{veh}\|$
- o en A, effort de direction et de norme inconnues
- o en C, \vec{T}_b
- o en D, \vec{T}_b

A l'équilibre, l'équation des moments de la 1^{ère} loi de Newton donne, en A:

$$\overrightarrow{M}_A(\vec{F}_{7 \rightarrow 1}) + \overrightarrow{M}_A(\vec{A}_{0 \rightarrow 1}) + \overrightarrow{M}_A(\vec{T}_b) + \overrightarrow{M}_A(\vec{T}_b) = \vec{0}$$

En projection sur \vec{y} :

$$\|\vec{F}_{veh}\| \times AB + 0 - \|\vec{T}_b\| \times AC - \|\vec{T}_b\| \times AD = 0$$

$$\text{or } \frac{\|\vec{T}_b\|}{\|\vec{T}_b\|} = e^{\theta} \quad \text{donc } \|\vec{T}_b\| = \|\vec{T}_b\| \cdot e^{\theta}$$

$$\text{or } AC = AD$$

$$\|\vec{F}_{veh}\| \cdot AB - \|\vec{T}_b\| \cdot AC - \|\vec{T}_b\| \cdot e^{\theta} \cdot AC = 0$$

$$\text{donc } \|\vec{T}_b\| = \frac{\|\vec{F}_{veh}\| \cdot AB}{AC \cdot (1 + e^{\theta})}$$

Q9: Calculer \vec{F}_1

4/

$$\|\vec{T}_b\| = \frac{AB \cdot \|\vec{F}_{\text{tr}}\|}{AC \cdot (e^{\beta\theta} + 1)}$$

$$\text{avec } \begin{cases} AB = 570 \text{ mm} \\ AC = 85 \text{ mm} \\ \|\vec{F}_{\text{tr}}\| = 11769 \text{ N} \\ \beta = 0,37 \\ \theta = 270^\circ = \frac{270}{360} \times 2\pi = 4,71 \text{ rad} \end{cases}$$

$$\text{donc } \|\vec{T}_b\| = \frac{0,57 \times 11769}{0,085 \times (e^{0,37 \times 4,71} + 1)}$$

$$\|\vec{T}_b\| = 11757 \text{ N}$$

$$\|\vec{F}_{g1}\| = \frac{2 \times D_{\text{tambour}}}{d_{\text{rope}} \times 2} \times (e^{\beta\theta} - 1) \times \|\vec{T}_b\|$$

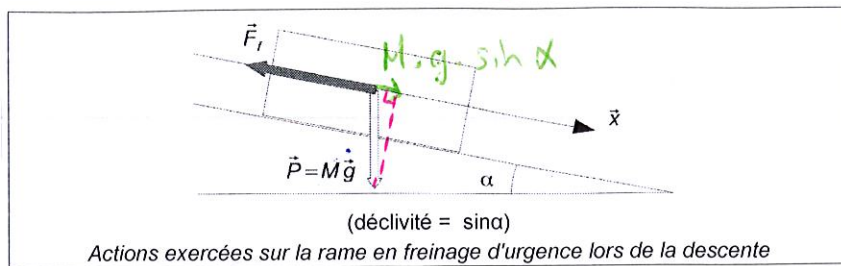
$$\text{avec } \begin{cases} D_{\text{tambour}} = 0,54 \text{ m} \\ d_{\text{rope}} = 0,668 \text{ m} \end{cases}$$

$$\text{donc } \|\vec{F}_{g1}\| = \frac{2 \times 0,54}{2 \times 0,668} \times (e^{0,37 \times 4,71} - 1) \times 11757$$

$$\|\vec{F}_{g1}\| = 44791 \text{ N}$$

Q5: Démontrer que $d = \frac{V^2}{2 \cdot \left(-\frac{F_f}{M} + g \cdot \sin \alpha \right)}$

o Calculer la distance pour stopper la rame.



Le Théorème de la résultante dynamique (2^e loi de Newton) donne:

$$\vec{F}_f + \vec{P} = M \cdot \vec{a}$$

En projection sur \vec{x} :

$$-F_f + M \cdot g \cdot \sin \alpha = -M \cdot a$$

↓ décelerat^o donc \vec{a} sens opposé à \vec{v}

$$a = \frac{F_f}{M} - g \cdot \sin \alpha$$

La rame a un mov de translat^o rectiligne uniformément déceléré

(1) $a(t) = a$

(2) $v(t) = a \cdot t + v_0$

(3) $x(t) = \frac{1}{2} \cdot a \cdot t^2 + v_0 \cdot t + x_0$

<u>Conditions initiales:</u> $x_0 = 0$ et $v_0 = V$	<u>Conditions finales:</u> $x = d$ et $v = 0$
--	--

A la fin de la phase, (2) $\Rightarrow t = -\frac{V}{a}$

(3) $\Rightarrow d = \frac{1}{2} \cdot a \cdot t^2 + V \cdot t$

(3) $\Rightarrow d = \frac{1}{2} \cdot a \cdot \frac{V^2}{a^2} - \frac{V^2}{a}$

$$d = \frac{V^2}{2 \cdot (-a)}$$

donc

$$d = \frac{V^2}{2 \cdot \left(-\frac{F_f}{M} + g \cdot \sin \alpha \right)}$$

Données:

o $V = 28,4 \text{ km/h} = \frac{28\ 400}{3\ 600} = 7,89 \text{ m/s}$

o $F_f = 180\ 000 \text{ N}$

o $M = 65\ 000 \text{ kg}$

o déclivité de 15% donc $\sin \alpha = \frac{15}{100}$ 

$$d = \frac{7,89^2}{2 \left(-\frac{180\ 000}{65\ 000} + 9,81 \cdot \frac{15}{100} \right)}$$

$d = 24,2 \text{ mètres}$

EXERCICE 2

Q1: o Caractériser la nature du mouvement

phase ①: mouvement de translation rectiligne uniformément accéléré par rapport au sol

phase ②: mouvement de translation rectiligne uniforme par rapport au sol.

Q2: o Equations de la position du X-track

o Tableau

o Courbe

Phase 1

(1) $a(t) = a$

(2) $v(t) = a \cdot t + v_0$

(3) $x(t) = \frac{1}{2} \cdot a \cdot t^2 + v_0 \cdot t + x_0$

<u>Conditions initiales:</u> $a \text{ à } t=0 \text{ s}, x_0 = 5 \text{ m}, v_0 = 0$	<u>Conditions finales:</u> $a \text{ à } t=3 \text{ s}, v_{(3 \text{ s})} = 11,5 \text{ m/s}$
--	--

② → $11,5 = a \cdot 3 + 0$ donc $a = \frac{11,5}{3} \approx 3,83 \text{ m/s}^2$

③ → $x_{(3 \text{ s})} = \frac{1}{2} \cdot 3,83 \cdot (3)^2 + 0 + 5 = 22,25 \text{ m}$

Equation phase 1:

$x(t) = \frac{1}{2} \cdot 3,83 \cdot t^2 + 5$ $x(t) = 1,915 \cdot t^2 + 5$

Phase 2

(4) $a(t) = 0$

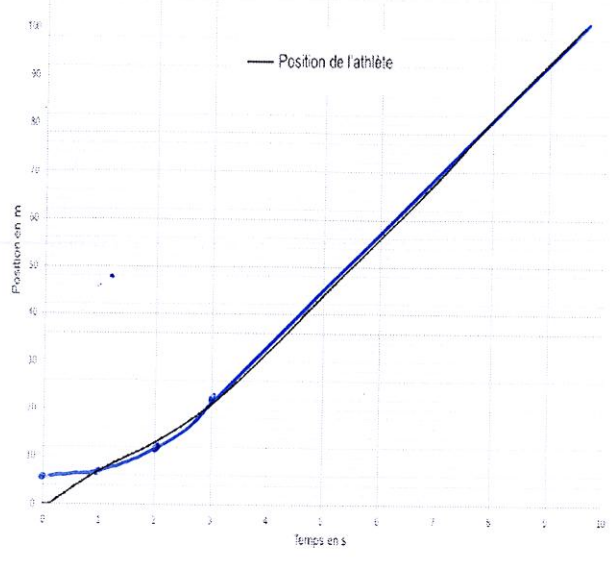
(5) $v(t) = v$

(6) $x(t) = v \cdot t + x_0$

<u>Conditions initiales:</u> $a \text{ à } t=3 \text{ s}, x_{(3 \text{ s})} = 22,25 \text{ m}$ $v_{(3 \text{ s})} = 11,5 \text{ m/s}$
--

Equation de la phase 2 : $x(t) = 11,5 \cdot (t-3) + 22,25$

Date (en s)	Positions du Xtrack (en m)
0	5
1	6,9
2	12,7
3	22,2
4	33,7
5	45,2
6	56,7
7	68,2
8	79,2
9	91,2
10	102,7



EXERCICE 3

$$\vec{OP} = \begin{cases} x(t) = \frac{3t^2 + 12}{4} \\ y(t) = 3.6 \\ z(t) = 7t^2 - \frac{20}{25} \end{cases}$$

Les distances sont en mètres et les durées en secondes.

Q1: Exprimer $z(t) = f(x(t))$

$$x(t) = \frac{3}{4} \cdot t^2 + \frac{12}{4} \quad \text{donc} \quad t^2 = \frac{4}{3} \cdot (x(t) - 3)$$

$$z(t) = 7 \cdot \frac{4}{3} \cdot (x(t) - 3) - \frac{20}{25}$$

$$z(t) = \frac{28}{3} \cdot x(t) - 28 - \frac{20}{25}$$

$$z(t) = \frac{28}{3} \cdot x(t) - \frac{136}{5}$$

Q2: Déterminer $\vec{V}_{P, B_2/R_0}$

$$\vec{V}_{P, B_2/R_0} : \begin{cases} x^i(t) = \frac{6}{4} \cdot t \\ y^i(t) = 0 \\ z^i(t) = 14 \cdot t \end{cases}$$

Q3: Déterminer $\vec{A}_{P, B_2/R_0}$

$$\vec{A}_{P, B_2/R_0} : \begin{cases} x''(t) = 6/4 = 3/2 \\ y''(t) = 0 \\ z''(t) = -19 \end{cases}$$

Q4: Norme de la vitesse à $t = 7s$

$$\vec{V}_{P, B_2/R_0} : \begin{cases} x'(7) = 42/4 \\ y'(7) = 0 \\ z'(7) = 98 \end{cases}$$

$$\|\vec{V}\| = \sqrt{\left(\frac{42}{4}\right)^2 + (98)^2}$$

$$\|\vec{V}\| = 98 \text{ m/s}$$

EXERCICE 4

Q1: Exprimer 12.7 radians en degrés.

$$\theta = \frac{12,7}{2\pi} \times 360 = 728^\circ$$

Q2: Exprimer 1137 secondes en heures, minutes, secondes.

$$\begin{aligned} 1137/60 &\approx 18, \dots \\ 1137 - 18 \times 60 &= 57 \\ \text{donc } 0h, 18min 57sec \end{aligned}$$

Q3: Exprimer 7.89 litres en cm^3

$$\left| \frac{dm^3}{l} \right| \left| \frac{cm^3}{dm^3} \right|$$

$$7,89l = 7890 \text{ cm}^3$$

Q4: Soit une surface de $1027mm^2$. Exprimer cette surface en m^2 .

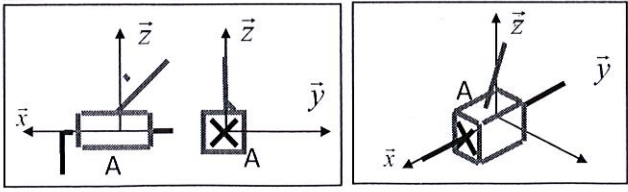
$$\left| \frac{m^2}{dm^2} \right| \left| \frac{cm^2}{dm^2} \right| \left| \frac{mm^2}{cm^2} \right|$$

$$S = 0,001027m^2 \text{ ou } S = 1,027 \cdot 10^{-3}m^2$$

Actions mécaniques transmissibles :

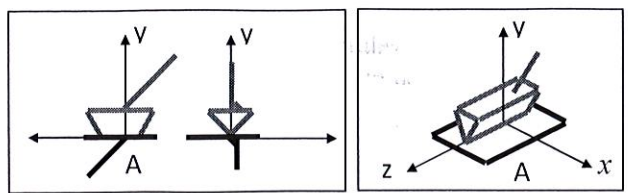
Ecrire le torseur d'efforts transmissibles des liaisons suivantes :

Q5: Liaison glissière :



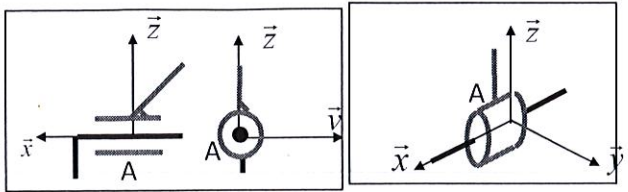
$$A \begin{pmatrix} 0 & L \\ Y & M \\ z & N \end{pmatrix}$$

Q6: Liaison linéaire rectiligne (cylindre/plan) :



$$A \begin{pmatrix} 0 & L \\ Y & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Q7: Liaison pivot glissant :



$$R \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ Y & M \\ z & N \end{pmatrix}$$

Produit vectoriel :

On a $\vec{A} \begin{pmatrix} -2 \\ 3 \\ -4 \end{pmatrix}$ et $\vec{B} \begin{pmatrix} -2 \\ 1 \\ 3 \end{pmatrix}$ **Q8** : Calculer $\vec{A} \wedge \vec{B} = \begin{vmatrix} -2 & & \\ & 3 & \\ & & -4 \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} -2 & & \\ & 1 & \\ & & 3 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 3 \times 3 - (-4) \times 1 \\ -4 \times (-2) - (-2) \times 3 \\ -2 \times 1 - 3 \times (-2) \end{vmatrix}$

$$\vec{A} \wedge \vec{B} = \begin{vmatrix} 13 \\ 14 \\ -4 \end{vmatrix}$$

Q9 : Déplacer un moment

L'action mécanique de la pièce 1 sur la pièce 2 est modélisée en A par :

$$\vec{F}_{1 \rightarrow 2} : \begin{vmatrix} 12 \\ -7 \\ 3 \end{vmatrix} \quad \vec{M}_A(\vec{F}_{1 \rightarrow 2}) : \begin{vmatrix} -10 \\ 15 \\ -2 \end{vmatrix}$$

La position relative du point B par rapport au point A est définie par le vecteur :

$$\vec{AB} = \begin{vmatrix} -3 \\ 4 \\ -2 \end{vmatrix}$$

Calculer le moment au point B de l'action de la pièce 1 sur la pièce 2

$$\begin{aligned} \vec{M}_B(\vec{F}) &= \vec{M}_A(\vec{F}) + \vec{BA} \wedge \vec{F} \\ &= \begin{vmatrix} -10 \\ 15 \\ -2 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} +3 \\ -4 \\ +2 \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} 12 \\ -7 \\ 3 \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} -10 \\ 15 \\ -2 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 2 \\ 15 \\ 27 \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} -8 \\ 30 \\ 25 \end{vmatrix} \end{aligned}$$

Q10 : Déplacer un torseur

Soit le torseur :

$$\left\{ \mathcal{T}_{A, 5 \rightarrow 8} \right\}_{0,x,y,z} = \left\{ \begin{matrix} 95 & -720 \\ -19 & 340 \\ -97 & -290 \end{matrix} \right\}_{0,x,y,z}$$

Et le vecteur :

$$\vec{CG} = \begin{pmatrix} 6 \\ 38 \\ 85 \end{pmatrix}$$

Déplacer le torseur au point : C

$$\left\{ \mathcal{T}_{A, 5 \rightarrow 8} \right\}_C$$

$$\begin{aligned} \vec{M}_C(\vec{F}) &= \vec{M}_G(\vec{F}) + \vec{CG} \wedge \vec{F} \\ &= \begin{vmatrix} -720 \\ 340 \\ -290 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 6 \\ 38 \\ 85 \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} 95 \\ -19 \\ -97 \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} -720 \\ 340 \\ -290 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} -2071 \\ 8657 \\ -3724 \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} -2791 \\ 8997 \\ -4014 \end{vmatrix} \\ \text{donc } \left\{ \mathcal{T}_{A, 5 \rightarrow 8} \right\}_C &= \left\{ \begin{matrix} 95 & -2791 \\ -19 & 8997 \\ -97 & -4014 \end{matrix} \right\}_C \end{aligned}$$