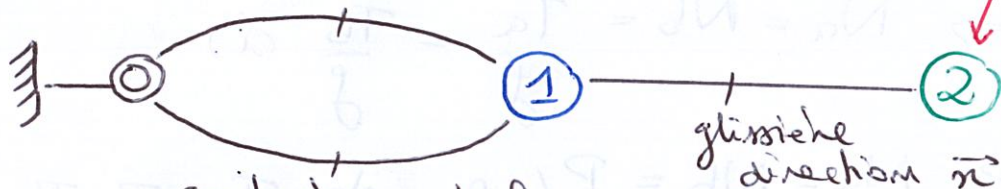


D4 : Équilibre particulier : Arc-boutement ①

Q1) Graphe de liaison de la potence avec hyp pb plan (0, x, y)

contact ponctuel de normale (B, \vec{y}) avec frottement

pesanteur $\left\{ \begin{matrix} -P\vec{y} \\ \vec{0} \end{matrix} \right\}$



contact ponctuel de normale (A, \vec{x}) avec frottement

glissière direction \vec{x}

$$T_{0 \rightarrow 1} = \begin{matrix} A \\ \left\{ \begin{matrix} -N_a & * \\ T_a & * \\ * & 0 \end{matrix} \right\} \\ \beta \end{matrix}$$

$$\sqrt{P} \left\{ \begin{matrix} 0 & * \\ y_{12} & * \\ * & N_{12} \end{matrix} \right\} (\vec{x}, \vec{y}, \vec{z}) = \beta$$

$N_a = \| \vec{N}_a \|$ d'après énoncé
ou $\vec{N}_a = -N_a \vec{x}$

Q2) On isole {2}, BAME: $T_{1 \rightarrow 2}$ et $T_P \rightarrow 2$

↳ équilibre sous deux actions mécaniques

$$\Rightarrow T_{1 \rightarrow 2} = -T_{P \rightarrow 2} = \begin{matrix} C \\ \left\{ \begin{matrix} 0 & * \\ P & * \\ * & 0 \end{matrix} \right\} \\ \beta \end{matrix}$$

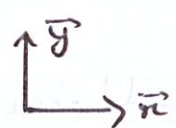
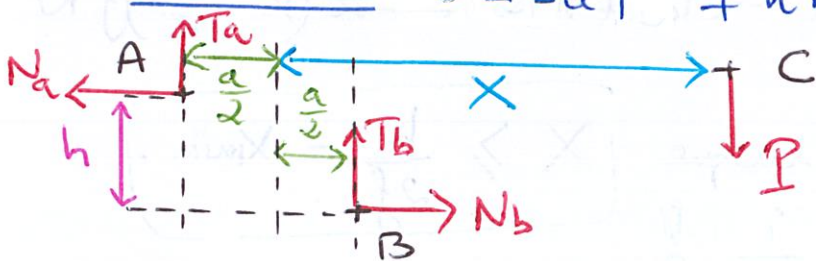
Q3) On isole {1}, BAME: $T_{0 \rightarrow 1a}$, $T_{0 \rightarrow 1b}$ et $T_{2 \rightarrow 1}$

$$\text{↳ TRS: } \begin{cases} |x: -N_a + N_b = 0 \text{ (1)} \\ |y: T_a + T_b - P = 0 \text{ (2)} \end{cases}$$

$$B \left\{ \begin{matrix} N_b & * \\ T_b & * \\ * & 0 \end{matrix} \right\} (\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$$

$N_b = \| \vec{N}_b \|$ d'après énoncé

↳ TMS en B: $0 = -aT + hN_a - (x - \frac{a}{2})P$ (3)



T_b selon $+\vec{y}$
car frottement s'oppose au poids qui tend à faire glisser!

Q4) À la limite du glissement,

$$\underline{T_a} = \underbrace{f}_{>0} \underbrace{N_a}_{>0} \quad (4) \quad \text{et} \quad \underline{T_b} = \underbrace{f}_{>0} \underbrace{N_b}_{>0} \quad (5)$$

↳ Système de 5 équations à 5 inconnues
(T_a, N_a, T_b, N_b et X_{\min})

$$(1), (4) \text{ et } (5) \Rightarrow N_a = N_b = \frac{T_a}{f} = \frac{T_b}{f} \quad (i)$$

$$(2) \text{ et } (i) \Rightarrow N_a = N_b = \frac{P}{2f} \quad (ii) \quad \text{et} \quad T_a = T_b = \frac{P}{2}$$

$$(3) \text{ et } (ii) \Rightarrow 0 = -a \frac{P}{2} + \frac{hP}{2f} - (X_{\min} - \frac{a}{2})P$$

d'où

$$X_{\min} = \frac{h}{2f}$$

Q5) Dans le cas de l'adhérence, ie, équilibre du support avec les frottements, on a:

$$\begin{cases} T_a \leq f N_a \\ T_b \leq f N_b \end{cases}$$

$$(2) \Rightarrow P = T_a + T_b \leq f(N_a + N_b) = 2f \underbrace{N}_{(*)} \quad \begin{matrix} (1) \Rightarrow N_a = N_b \\ \text{note } N \end{matrix}$$

$$(3) \Rightarrow (X - \frac{a}{2})P = -aT_a + hN \leq 2(X - \frac{a}{2})fN \quad (*)$$

On: $T_a \leq f N_a \Leftrightarrow -aT_a \geq -faN_a$

d'où: $(-fa + h)N \leq -aT_a + hN \leq 2(X - \frac{a}{2})fN$

\Leftrightarrow adhérence lorsque

$$X \geq \frac{h}{2f} = X_{\min}$$

↳ Indépendant de P !

Q6) Théoriquement, la condition d'équilibre est indépendante de \underline{P} , augmenter son intensité n'y change rien tant que $X \geq X_{\min}$. (2)

Q7) En pratique, c'est la résistance des matériaux qui sera limitante vis-à-vis de l'équilibre théorique précédent.

↳ En effet, la modélisation des actions mécaniques faite ici suppose que les solides sont indéformables!

Résolution graphique des problèmes d'arc-boutement

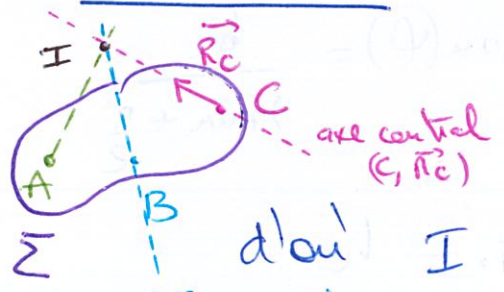
Q8) Soit Σ en équilibre sous l'action de :

$$A \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}_A \\ \vec{0} \end{array} \right\}, \quad B \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}_B \\ \vec{0} \end{array} \right\} \quad \text{et} \quad C \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}_C \\ \vec{0} \end{array} \right\}$$

↳ On note I le point d'intersection des axes centraux (B, \vec{R}_B) et (C, \vec{R}_C) alors :

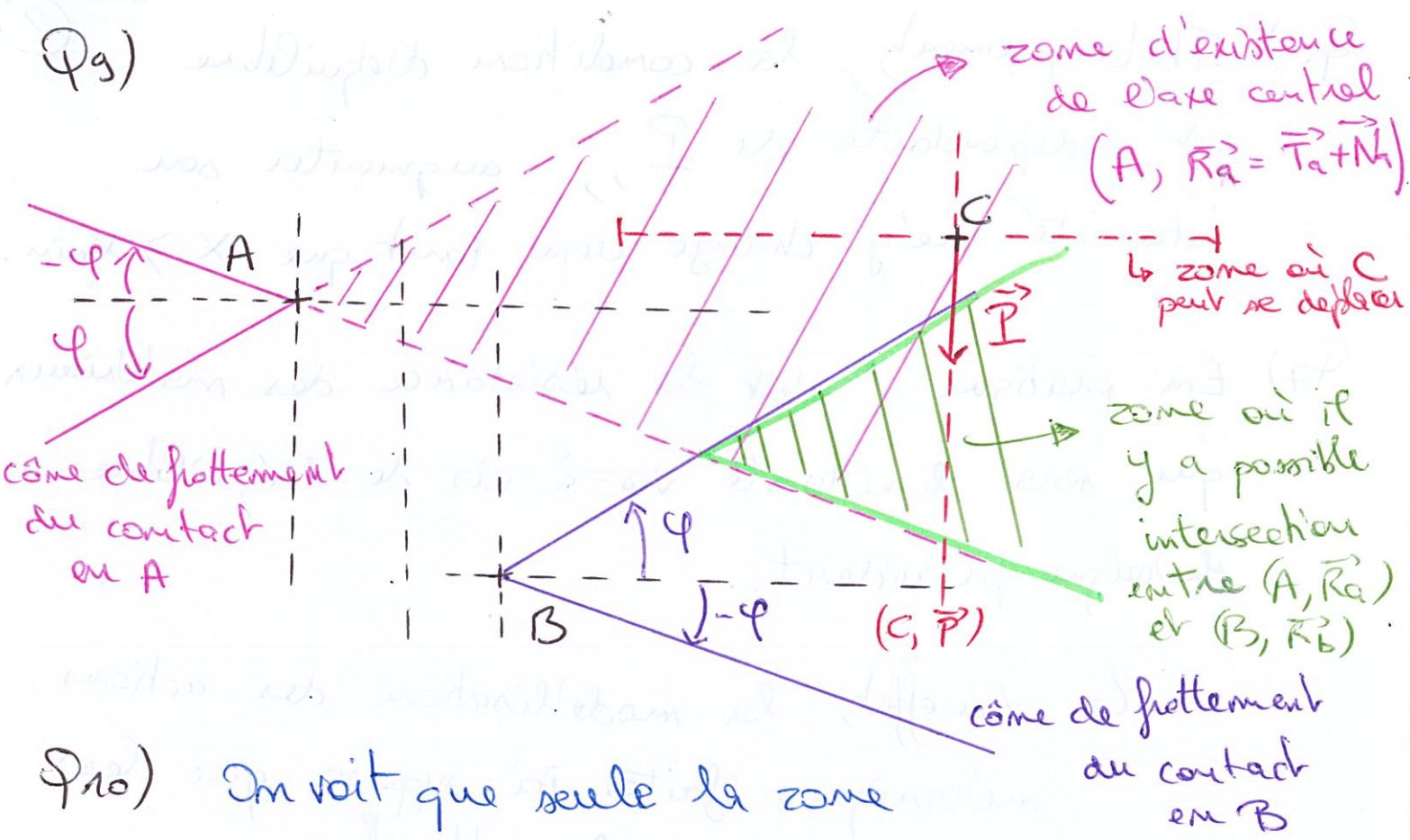
TMS en I : $\sum_{j \in \Sigma} \vec{\Pi}_{I, j \rightarrow \Sigma} = \vec{0} = \vec{IA} \wedge \vec{RA}$

puisque $I \in (B, \vec{R}_B)$ et (C, \vec{R}_C)



d'où I appartient aussi à (A, \vec{R}_A) !

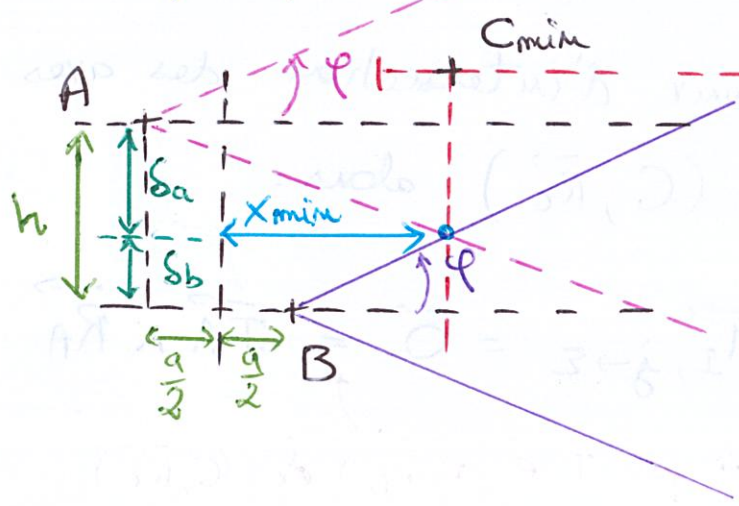
Q9)



Q10)

On voit que seule la zone hachurée en permet l'existence d'un point de concourance I des trois glisseurs $T_0 \rightarrow 1a$, $T_0 \rightarrow 1b$ et $T_2 \rightarrow 1$ auquel est soumis le support 1.

↳ On en déduit la distance x_{min} de la charge P afin que son axe central (C, \vec{P}) intersecte cette zone:



↳ Graphiquement,

$$\left\{ \begin{aligned} f &= \tan(\varphi) = \frac{\delta_b}{x_{min} - \frac{a}{2}} \\ f &= \tan(\varphi) = \frac{\delta_a}{x_{min} + \frac{a}{2}} \\ \delta_a + \delta_b &= h \end{aligned} \right.$$

cel : $2f x_{min} = h$