

# Test ALCR

## Probleme I:

1) ensemble des champs statiquement admissibles:

$$S = \left\{ \underline{\underline{\sigma}} / \operatorname{div} \underline{\underline{\sigma}} = \underline{\underline{0}}, \quad \underline{\underline{T}} = \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{\underline{n}} \text{ continue}, \right.$$

$$\text{sur } (OA): \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{\underline{e}}_y \parallel \underline{\underline{e}}_y$$

$$\text{sur } (OB): \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{\underline{e}}_x \parallel \underline{\underline{e}}_x$$

$$\text{sur } (AB): \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{\underline{e}}_z = \underline{\underline{0}} \quad \left. \right\}$$

ensemble des champs cinématiquement admissibles:

$$C = \left\{ \underline{\underline{v}} / \underline{\underline{v}} \in C^0, C^1 \text{ par morceaux}, \right.$$

$$\text{sur } (OA): \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{e}}_y = 0$$

$$\text{sur } (OB): \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{e}}_x = -w y \quad \left. \right\}$$

$$2) \int_{\text{ext}} P \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{v}} dV + \int_{\partial V} \underline{\underline{T}} \cdot \underline{\underline{v}} dS$$

$$= \int_{OB} \sigma_{xx} (-w y) dS$$

$$= w \int_{OB} -\sigma_{xx} y dS$$

$$\Rightarrow M = \int_{OB} -\sigma_{xx} y dS$$

Nature de P?

3) Approche cinématique:

3.1) \* vérification de c.A.:

$$\text{sur } (OA): \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{e}}_y = 0 \Leftrightarrow \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{e}}_z = \frac{2\Omega r}{\pi} w = 0 \quad \underline{\underline{OK}}$$

$$\text{sur } (OB): \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{e}}_x = -w y \Leftrightarrow \underline{\underline{v}} \cdot \underline{\underline{e}}_z = w r$$

$$u_z = \frac{2\Omega r^2}{\pi} w = w r \quad \underline{\underline{OK}}$$

$\Rightarrow \underline{\underline{v}}$  est cinématiquement admissible

\* vérification de la pertinence:  $\operatorname{tr}(\underline{\underline{d}}) = 0$

$$\underline{\underline{d}} = \frac{1}{2} (\underline{\underline{grad}} \underline{\underline{v}} + {}^* \underline{\underline{grad}} \underline{\underline{v}})$$

$$\text{grad } v = \begin{pmatrix} -\frac{w}{2r} & -\frac{3w}{2r} & 0 \\ \frac{w}{2r} & \frac{3w}{2r} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\text{div } \underline{d} = \begin{pmatrix} -\frac{2w}{2r} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{3w}{2r} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\underline{d} = \frac{1}{2} (\text{grad } v + \text{grad } v^T)$$

tr(d) = 0 ok → v est pertinent

$$3.2) P_{\text{int}} = \int_V \pi(\underline{d}) dV + \int_S \pi(\underline{n} \cdot \underline{D}) dS$$

$$= \int_V \pi(\underline{d}) dV$$

$$= \int_V c \frac{4w}{\pi} dV = \frac{4wc}{\pi} \cdot \frac{\pi R^2}{4}$$

$$\Rightarrow P_{\text{int}} = w c R^2$$

$$P_{\text{ext}} \leq P_{\text{int}} \quad \checkmark$$

$$Mw \leq w c R^2$$

$$M \leq c R^2$$

$$\Rightarrow \boxed{M^+ \leq c R^2} \quad \checkmark$$

4) Approche statique par l'intérieur.

4.1) les équations d'équilibre:  $\text{div } \underline{\underline{\sigma}} = \underline{0}$

$$\text{- suivant } \underline{e}_r: \frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} - \frac{\sigma_{\theta\theta}}{r} = 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{\partial \sigma_{rr}}{\partial r} = \frac{\sigma_{\theta\theta}}{r}$$

$$\text{- suivant } \underline{e}_\theta: 0 = 0$$

$$\text{- suivant } \underline{e}_z: 0 = 0$$

les C.L.:

$$\text{- sur (OA): } \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{e}_\theta \parallel \underline{e}_\theta \quad \text{ok} \quad \checkmark$$

$$\text{- sur (OB): } \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{e}_\theta \parallel \underline{e}_\theta \quad \text{ok} \quad \checkmark$$

$$\text{- sur (AB): } \underline{\underline{\sigma}} \cdot \underline{e}_r = \underline{0} \quad \Rightarrow \quad \sigma_{rr}(r=R) = 0 \quad \checkmark$$

on suppose que  $\sigma_{rr}(r) = \int \frac{2C}{r} dr + \text{cst}$   
 $= 2C \ln r + \text{cst}$

en  $r=R$ ,  $\sigma_{rr}(r=R) = 0 \Rightarrow \text{cst} = -2C \ln R$

$\Rightarrow \sigma_{rr}(r) = 2C \ln r - 2C \ln R$

le critère de résistance (TRESCA)

$F(\underline{\sigma}) = \sigma_I - \sigma_{III} - 2C = \sigma_{\theta\theta}(r) - \sigma_{rr}(r) - 2C = 0 \Leftrightarrow \text{OK}$

4.2)  $M = \int_{\text{OBS}} \sigma_{\theta\theta} \cdot r dS = \int_{\text{OBS}} (2C \ln r - 2C \ln R) r dS$

$= 2C \int_{\text{OBS}} r \ln r dr - 2C \ln R \int_{\text{OBS}} r dr$

$= 2C \left( \frac{R^2}{2} \ln R - \frac{R^2}{4} \right) - 2C \ln R \cdot \frac{R^2}{2}$

$= 2CR^2 \ln R + \frac{CR^2}{2}$

$M^+ \geq 2CR^2 \ln R + \frac{CR^2}{2}$

Question bonus:

\* approche cinématique:

la vérification de C.A. et de la pertinence sont pareilles que question (3, 1)

$P_{\text{int}} = \int_V \pi(\underline{d}) dV + \int_S \pi(\underline{u} | \underline{\tau}^0) dS$

$= \int_V k \sqrt{2 \text{tr} \underline{d}^2} dV$

$= \frac{2kV}{\pi} \cdot \frac{\pi R^2}{4} = kR^2$

$P_{\text{ext}} \leq P_{\text{int}} \Rightarrow Mw \leq kR^2$

$M \leq kR^2$

$M^+ \leq kR^2$

\* approche statique:

les équations d'équilibre et C.L. sont même  $\Rightarrow$  même  $\sigma_{rr}(r) = 2C \ln r - 2C \ln R$

le critère von MISES:  $F(\underline{\sigma}) = \sqrt{\frac{1}{2} \text{tr} \underline{\sigma}^2} - k \leq 0 \Rightarrow \sqrt{\frac{1}{2} \text{tr} \underline{\sigma}^2} \leq k$

$\underline{\sigma} = \underline{\sigma} - \frac{1}{3} (\text{tr} \underline{\sigma}) \underline{1} = \begin{pmatrix} -C & & \\ & C & \\ & & C \end{pmatrix}$

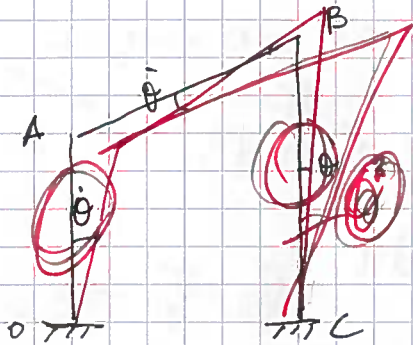
$\sqrt{2C} \leq k$   
 $-k \leq C \leq k$

$M = \int_{\text{OBS}} \sigma_{\theta\theta} r dS$   
 $= 2CR^2 \ln R + \frac{CR^2}{2}$   
 $M^+ \leq 2kR^2 \ln R + \frac{kR^2}{2}$

## Exercice n°1

- 1) nb. de S.P.C = 4 (O, A, B, C)  
degré d'hyperstaticité en moment = 3  
 $\Rightarrow$  nb. de mécanisme = 4 - 3 = 1

2) on propose une mécanisme suivante :



$$[\dot{\theta}_O] = -\dot{\theta} \rightarrow = -\dot{\theta}$$

$$[\dot{\theta}_A] = \dot{\theta} - (-\dot{\theta}) = 2\dot{\theta}$$

$$[\dot{\theta}_B] = -\dot{\theta} - \dot{\theta} = -2\dot{\theta}$$

$$[\dot{\theta}_C] = 0 - (-\dot{\theta}) = \dot{\theta}$$

$$P_{\text{ext}} = QH\dot{\theta}$$

$$P_{\text{int}} = m(|\dot{\theta}| + 2|\dot{\theta}| + 2|\dot{\theta}| + |\dot{\theta}|) = 6m|\dot{\theta}|$$

$$P_{\text{ext}} \leq P_{\text{int}} \Rightarrow QH\dot{\theta} \leq 6m|\dot{\theta}|$$

$$Q \leq \frac{6m}{H}$$

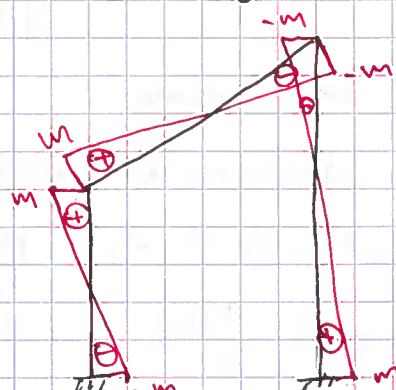
$$\Rightarrow Q^+ = \frac{6m}{H}$$

3)  $P_{\text{ext}} = P_{\text{dissipée}} \Rightarrow QH\dot{\theta} = \dot{\theta}(-M_O + 2M_A - 2M_B + M_C)$

$$6m = \underbrace{-M_O}_{<0} + \underbrace{2M_A}_{>0} - \underbrace{2M_B}_{<0} + \underbrace{M_C}_{>0}$$

Mécanisme !

$$\Rightarrow \begin{cases} M_O = -m \\ M_A = m \\ M_B = -m \\ M_C = m \end{cases}$$



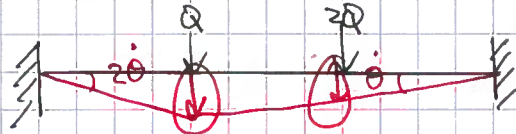
## Exercice n°2

nb. S.P.C = 4 (2 encastrement et 2 endroits où les forces sont appliquées)  
 d°h en moment = 2

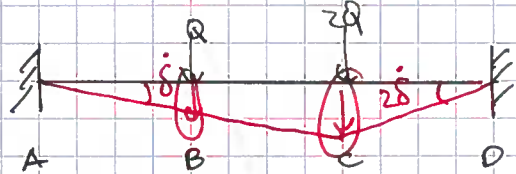
⇒ nb. mécanisme = 4 - 2 = 2

on propose 2 mécanismes suivantes :

Méca ① :



Méca ② :



	A	B	C	D	P <sub>ext</sub>
Méca ①	-2θ̇	3θ̇	0	θ̇	Ql·2θ̇ + 2Q·l·θ̇ = 4Qlθ̇
Méca ②	-δ̇	0	3δ̇	-2δ̇	<del>4Qlδ̇</del> Qlδ̇ + 2Ql·2δ̇ = 5Qlδ̇
①+②	-(2θ̇+δ̇)	3θ̇	3δ̇	-(θ̇+2δ̇)	<del>4Ql(θ̇+δ̇)</del>

$$P_{lim} = \sum m |\dot{\theta}_i| = m (|2\dot{\theta} + \dot{\delta}| + 3|\dot{\theta}| + 3|\dot{\delta}| + |\dot{\theta} + 2\dot{\delta}|)$$

$$P_{ext} \leq P_{lim} \Rightarrow 4Ql(\dot{\theta} + \dot{\delta}) \leq m (|2\dot{\theta} + \dot{\delta}| + 3|\dot{\theta}| + 3|\dot{\delta}| + |\dot{\theta} + 2\dot{\delta}|)$$

changement de variable :  $\dot{\theta} + \dot{\delta} = 1 \Rightarrow \dot{\delta} = 1 - \dot{\theta}$

$$\Rightarrow 4Ql \leq m \underbrace{(|1 + \dot{\theta}| + 3|\dot{\theta}| + 3|1 - \dot{\theta}| + |2 - \dot{\theta}|)}_{f(\dot{\theta})}$$

$f(\dot{\theta})$  minimisée en  $\dot{\theta} = -1$ , 0, 1, 2

$f(\dot{\theta}) = 12$ , 6, 6, 12

$$\Rightarrow 4Ql \leq 6m$$

$$Q \leq \frac{3m}{2l}$$

$$Q^* = \frac{3m}{2l}$$