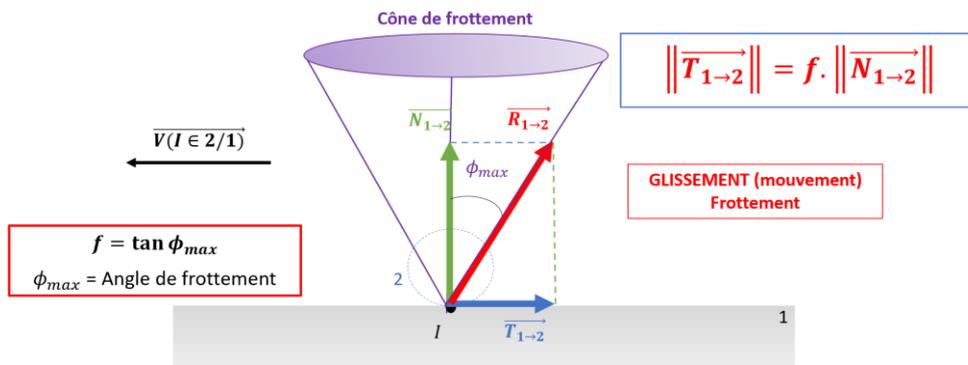


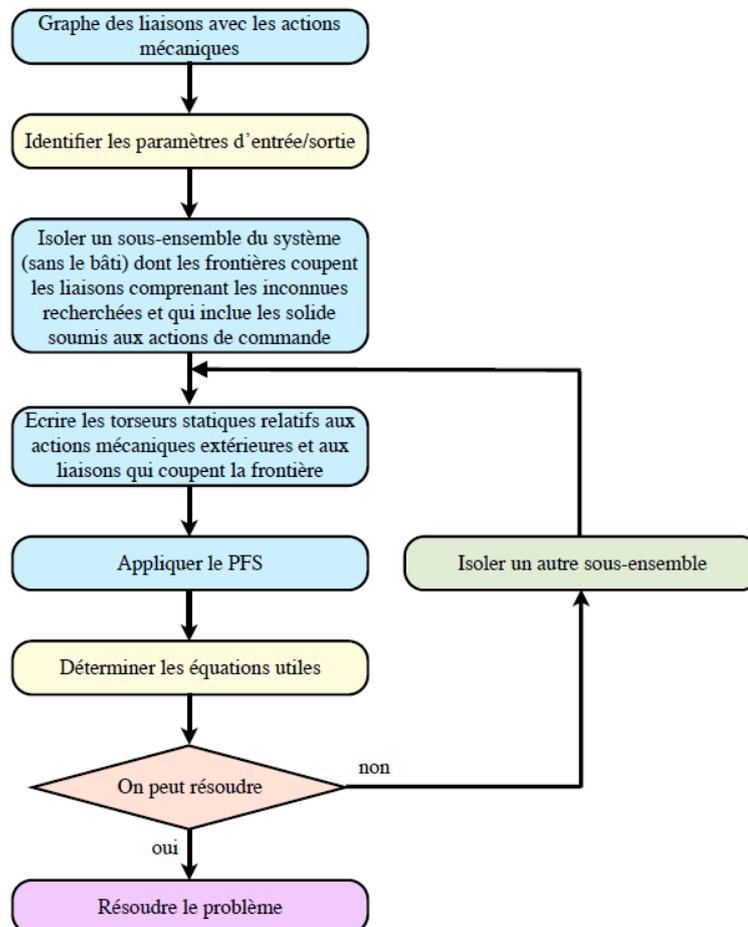
TD – AUDI A6 sur un tremplin de saut à ski

POINT METHODE :

- Loi de Coulomb / Frottement (Q1/Q5/Q6/Q7) :



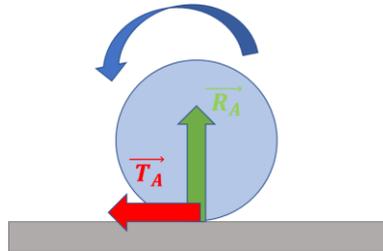
- Stratégie de résolution d'un problème de statique (Q2/Q3) :



ELEMENTS DE CORRECTION :

Q1 :

- Composante normale \vec{R}_A
- Composante tangentielle \vec{T}_A
- Loi de Coulomb : $T_A = f \cdot R_A$ si frottement et glissement, sinon $T_A \leq f \cdot R_A$



Q2 :

J'isole la voiture (v)

BAME :

$$\{\tau_{\text{Sol} \rightarrow v}\} = \begin{pmatrix} T_A & 0 \\ R_A & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{A,R} \quad * 2 \text{ car 2 roues avant}$$

$$\{\tau_{\text{Sol} \rightarrow v}\} = \begin{pmatrix} T_B & 0 \\ R_B & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{B,R} \quad * 2 \text{ car 2 roues arriere}$$

$$\{\tau_{\text{Pes} \rightarrow v}\} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -M \cdot g & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{G,R_0}$$

TRD (\approx TRS) :

$$\vec{R}_{\vec{v} \rightarrow v} \cdot \vec{x} = 0 = 2 \cdot T_A + 2 \cdot T_B - M \cdot g \cdot \sin \alpha = 0$$

$$\vec{R}_{\vec{v} \rightarrow v} \cdot \vec{y} = 0 = 2 \cdot R_A + 2 \cdot R_B - M \cdot g \cdot \cos \alpha = 0$$

TMD en B (\approx TMS) :

$$\vec{M}_{B \vec{v} \rightarrow v} \cdot \vec{z}_0 = 0 = a \cdot M \cdot g \cdot \cos \alpha + h \cdot M \cdot g \cdot \sin \alpha + 2 \cdot L \cdot R_A = 0$$

TMD en G (\approx TMS) :

$$2 \cdot a \cdot R_A - 2 \cdot b \cdot R_B + 2 \cdot h \cdot (T_A + T_B) = 0$$

Q3 :

3 eq indépendantes et 4 inconnues statiques ($R_A/R_B/T_A/T_B$) Donc hyperstatique de degré 1.

$$R_B = M \cdot g \cdot \frac{a \cdot \cos\alpha + h \cdot \sin\alpha}{2L} \quad \text{et} \quad R_A = \frac{M \cdot g \cdot \cos\alpha}{2} - R_B = M \cdot g \cdot \frac{b \cdot \cos\alpha - h \cdot \sin\alpha}{2L}$$

Q4 :

$$T_A + T_B = \frac{M \cdot g \cdot \sin\alpha}{2}$$

Q5 :

Aucun patinage des roues ni glissement du véhicule vers le bas de la piste

$$\rightarrow \overrightarrow{V_g(\text{Roue/piste})} = -v \cdot \vec{x}$$

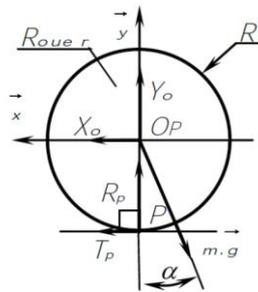
Donc $T_A > 0$ et $T_B > 0$ idem pour R_A et R_B .

$$\text{Loi de coulomb} \rightarrow T_A + T_B < f \cdot (R_A + R_B) \rightarrow M \cdot g \cdot \sin\alpha < f \cdot M \cdot g \cdot \cos\alpha$$

$$\rightarrow f > \tan\alpha \text{ donc } \phi > \alpha$$

La valeur minimale du coefficient de frottement est $\tan\phi_{\min} = \tan\alpha$

Q6 :



$$L_{pivot} \text{ entre Châssis et roue} \rightarrow \{\tau_{\text{Chassis} \rightarrow \text{roue}}\} = \begin{pmatrix} X_0 & L_0 \\ Y_0 & M_0 \\ Z_0 & 0 \end{pmatrix}_{O_P, R}$$

TMS en O_P selon \vec{z} :

$$\overrightarrow{M_{O_P \text{ Roue} \rightarrow \text{Roue}}} \cdot \vec{z}_0 = 0 = T_p \cdot R \rightarrow T_p = 0$$

Pour une roue non motrice et non freinée, l'action exercée par la piste est perpendiculaire au sol.

$$\text{Traction} \rightarrow \text{roue arrière non motrice} \rightarrow T_B = 0 \rightarrow \begin{cases} T_A = \frac{M \cdot g \cdot \sin\alpha}{2} \\ R_A = \frac{M \cdot g \cdot (b \cdot \cos\alpha - h \cdot \sin\alpha)}{2L} \end{cases}$$

Aucun patinage des roues ni glissement du véhicule vers le bas de la piste

$$f > \frac{L \cdot \sin \alpha}{b \cdot \cos \alpha - h \cdot \sin \alpha} \text{ donc } f > 2,214$$

→ Impossible avec des pneus cloutés → impossible avec un véhicule avec uniquement des roues avant en traction.

Q7 :

$$\text{Propulsion} \rightarrow \text{roue avant non motrice} \rightarrow T_A = 0 \rightarrow \begin{cases} T_B = \frac{M \cdot g \cdot \sin \alpha}{2} \\ R_B = \frac{M \cdot g \cdot (a \cdot \cos \alpha + h \cdot \sin \alpha)}{2 \cdot L} \end{cases}$$

Aucun patinage des roues ni glissement du véhicule vers le bas de la piste

$$f > \frac{L \cdot \sin \alpha}{a \cdot \cos \alpha + h \cdot \sin \alpha} \text{ donc } f > 1,174$$

→ Difficilement atteignable avec des pneus cloutés → impossible avec un véhicule avec uniquement des roues avant en traction.

→ **Voiture avec 4 roues motrices !**