

Véhicule en pente

① J'isole 3 qui est soumis aux actions mécaniques extérieures suivantes:

$$\bullet 3 \rightarrow 3$$

$$\bullet 0 \rightarrow 3$$

J'écris le th. des moments en B et en projection sur \vec{z}_0 :

$$\underbrace{\vec{M}_{B,2 \rightarrow 3} \cdot \vec{z}_0}_{=0} + \vec{M}_{B,0 \rightarrow 3} \cdot \vec{z}_0 = 0$$

$$\begin{aligned} \text{Et } \vec{M}_{B,0 \rightarrow 3} \cdot \vec{z}_0 &= \underbrace{\vec{M}_{O,0 \rightarrow 3} \cdot \vec{z}_0}_{=0} + (\underbrace{\vec{BO}}_{= -L \cdot \vec{y}_1} \wedge \underbrace{\vec{R}_{0 \rightarrow 3}}_{= X_{03} \vec{x}_1 + Y_{03} \vec{y}_1}) \cdot \vec{z}_0 \\ &= L \cdot X_{03} \end{aligned}$$

On a donc : $X_{03} = 0$

② Il y a adhérence des roues arrière sur le sol tant que

$$\left| \frac{X_{01}}{Y_{01}} \right| < f$$

J'isole l'ensemble $\{1, 2, 3\}$ qui est soumis aux actions mécaniques extérieures suivantes :

$$\bullet \text{ poids } \rightarrow 2$$

$$\bullet 0 \rightarrow 1$$

$$\bullet 0 \rightarrow 3$$

▣ J'écris le th. des résultantes en projection sur \vec{x}_1 :

$$\underbrace{\vec{R}_{pds \rightarrow 2} \cdot \vec{x}_1}_{= -M \cdot g \cdot \vec{y}_0 \cdot \vec{x}_1} + \underbrace{\vec{R}_{0 \rightarrow 1} \cdot \vec{x}_1}_{= X_{01}} + \underbrace{\vec{R}_{0 \rightarrow 3} \cdot \vec{x}_1}_{= 0} = 0$$

$$= -M \cdot g \cdot \vec{y}_0 \cdot \vec{x}_1 = -M \cdot g \cdot \sin(\alpha) \quad \text{d'où } \underline{X_{01} = M \cdot g \cdot \sin(\alpha)}$$

▣ J'écris le th. des moments statiques en D en projet sur \vec{z}_0 :

$$\vec{M}_{D,pds \rightarrow 2} \cdot \vec{z}_0 + \vec{M}_{D,0 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0 + \underbrace{\vec{M}_{D,0 \rightarrow 3} \cdot \vec{z}_0}_{=0} = 0$$

$$\begin{aligned} \bullet \vec{M}_{D,0 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0 &= \underbrace{\vec{M}_{C,0 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0}_{=0} + (\underbrace{\vec{DC}}_{= -L \cdot \vec{x}_1} \wedge \underbrace{\vec{R}_{0 \rightarrow 1}}_{= X_{01} \vec{x}_1 + Y_{01} \vec{y}_1}) \cdot \vec{z}_0 \\ &= Y_{01} \cdot \vec{y}_1 \cdot \vec{z}_0 \end{aligned}$$

$$\vec{M}_{D,0 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0 = -L \cdot \gamma_{01}$$

$$= -\frac{L}{2} \cdot \vec{x}_1 + (r+h) \cdot \vec{y}_1$$

$$\begin{aligned} \bullet \vec{M}_{O, \text{poids} \rightarrow 2} \cdot \vec{z}_0 &= \underbrace{\vec{M}_{G, \text{pds} \rightarrow 2} \cdot \vec{z}_0}_{=0} + [\underbrace{DG}_{\vec{y}_1} \wedge \underbrace{\vec{R}_{\text{pds} \rightarrow 2}}_{= -M \cdot g \cdot \vec{y}_0}] \cdot \vec{z}_0 \\ &= \left(\frac{L}{2} \cdot \cos \alpha + (r+h) \cdot \sin \alpha \right) \cdot M \cdot g \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} (\vec{x}_1 \wedge \vec{y}_0) \cdot \vec{z}_0 &= \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \\ &= \cos \alpha \end{aligned}$$

donc $\gamma_{01} = \left(\frac{1}{2} \cdot \cos \alpha + \frac{r+h}{L} \cdot \sin \alpha \right) \cdot M \cdot g$

$$(\vec{y}_1 \wedge \vec{y}_0) \cdot \vec{z}_0 = -\sin \alpha$$

Il y a donc adhérence tant que:

$$\frac{M \cdot g \cdot \sin \alpha}{\left(\frac{1}{2} \cdot \cos \alpha + \frac{r+h}{L} \cdot \sin \alpha \right) \cdot M \cdot g} < f$$

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{\cos \alpha}{\sin \alpha} + \frac{r+h}{L} > \frac{1}{f}$$

$\tan \alpha$

$$= \frac{L - (r+h) \cdot f}{f \cdot L}$$

$$\frac{1}{\tan \alpha} > 2 \cdot \left(\frac{1}{f} - \frac{r+h}{L} \right)$$

$$\tan \alpha < \frac{f \cdot L}{2 \cdot [L - (r+h) \cdot f]}$$

$$\alpha < \arctan \left[\frac{f \cdot L}{2 \cdot [L - (r+h) \cdot f]} \right]$$

AN: $\alpha < 27^\circ$

③ J'isole la roue arrière (1) soumise aux actions mécaniques extérieures suivantes :

- 0 \rightarrow 1
- 3 $\xrightarrow{\text{pivot}}$ 1
- 2 $\xrightarrow{\text{frein}}$ 1

J'écris le th. des moments en A et en projection sur \vec{z}_0 :

$$\vec{M}_{A,0 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0 + \underbrace{\vec{M}_{A,2 \rightarrow 1}^{\text{pivot}} \cdot \vec{z}_0}_{=0} + \underbrace{\vec{M}_{A,2 \rightarrow 1}^{\text{frein}} \cdot \vec{z}_0}_{=C_f} = 0$$

$$\begin{aligned} \vec{M}_{A, O \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0 &= \underbrace{\vec{M}_{e, O \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_0}_{=0} + (\overbrace{\vec{AC}}^{=-r \cdot \vec{y}_1} \wedge \underbrace{\vec{R}_{O \rightarrow 1}}_{=0}) \cdot \vec{z}_0 \\ &= X_{O1} \cdot \vec{x}_1 + Y_{O1} \cdot \vec{y}_1 \\ &= r \cdot X_{O1} \end{aligned}$$

On a donc : $C_f = -r \cdot X_{O1} = -r \cdot M \cdot g \cdot \sin \alpha$

AN : $C_f \pm 29 \cdot 10^3 \text{ N.m}$

④ Il y a toujours adhérence lorsque : $\left| \frac{X_{O1}}{Y_{O1}} \right| < f$.

Méthode à suivre :

- Isolement de 3 + th. des moments en B $\cdot \vec{z}_0 \Rightarrow X_{O3} = 0$
- " " 5 + " " " " " F $\cdot \vec{z}_0 \Rightarrow X_{O5} = 0$
- " " {4, 5} + " " " " " E $\cdot \vec{z}_0 \Rightarrow Y_{O5}$
- " " {1, 2, 3, 4, 5} + " " " " " D $\cdot \vec{z}_0 \Rightarrow Y_{O1}$
+ " " résultants $\cdot \vec{x}_1 \Rightarrow X_{O1}$

• on peut conclure sur l'inclinaison maximale.

• pour trouver le couple C_f , il suffit de reprendre la q° 3 mais attention, X_{O1} a changé.



calcul à réaliser !