

Exercice 7

Dans le repère orthonormé direct $R_0(O, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$, on considère le système Σ constitué de deux solides homogènes S_1 et S_2 de même masse M . S_1 est un disque de rayon R et de centre O . S_2 est un disque de rayon a et de centre en C . Les deux disques restent en contact en un point I du plan (O, \vec{i}, \vec{j}) .

On désigne par \vec{u} le vecteur tel que $\vec{OC} = (R+a)\vec{u}$ et on note \vec{v} le vecteur tel que $(\vec{u}, \vec{v}, \vec{k})$ soit orthonormé direct. (cf figure ci dessous)

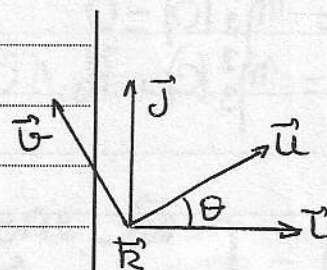
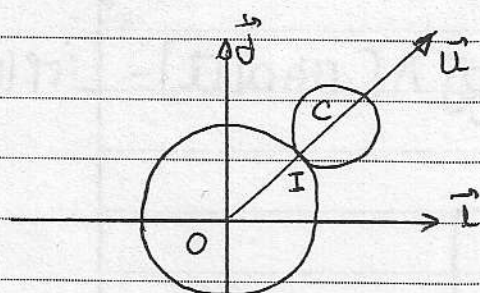
Le système Σ est soumis à la gravité $-g\vec{j}$.

S_1 est relié au bâti par une liaison pivot parfaite d'axe $O\vec{k}$

S_1 exerce sur S_2 une force $\vec{F} = -kMg\vec{u}$ au point C (k est une constante positive).

Et enfin, on note $N\vec{u} + T\vec{v}$ la réaction de S_1 sur S_2 au point I . Le contact au point I a lieu suivant une loi de Coulomb de coefficient f

Etudier l'équilibre du système



On introduit θ l'angle entre \vec{i} et \vec{u} mesuré autour de \vec{k}

$$\Sigma \text{ équilibre} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{\tau}_{\text{eff}}(S_1) = 0 \\ \vec{\tau}_{\text{eff}}(S_2) = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{\tau}_{\text{eff}}(\Sigma) = 0 \\ \vec{\tau}_{\text{eff}}(S_1) = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{\tau}_{\text{eff}}(\Sigma) = 0 \\ \vec{\tau}_{\text{eff}}(S_2) = 0 \end{cases}$$

$$\vec{\tau}_{\text{eff}}(S_1) = \begin{bmatrix} -Mg\vec{j} \\ 0 \end{bmatrix}_O + \begin{bmatrix} \vec{R}_0 \\ \vec{M}(O) \end{bmatrix}_O + \begin{bmatrix} -N\vec{u} - T\vec{v} \\ 0 \end{bmatrix}_I + \begin{bmatrix} kMg\vec{u} \\ 0 \end{bmatrix}_C \quad \text{w.r.t } R_0$$

En fait $\vec{M}(O) = 0$ car le système est dans le plan et dans cas liaison sphérique \sim liaison pivot

$$\vec{\tau}_{\text{eff}}(S_2) = \begin{bmatrix} -Mg\vec{j} \\ 0 \end{bmatrix}_C + \begin{bmatrix} N\vec{u} + T\vec{v} \\ 0 \end{bmatrix}_I + \begin{bmatrix} kMg\vec{u} \\ 0 \end{bmatrix}_C$$

$$\vec{\tau}_{\text{eff}}(\Sigma) = \begin{bmatrix} -Mg\vec{j} \\ 0 \end{bmatrix}_O + \begin{bmatrix} \vec{R}_0 \\ 0 \end{bmatrix}_O + \begin{bmatrix} -Mg\vec{j} \\ 0 \end{bmatrix}_C$$

On va exploiter $\vec{\tau}_{\text{eff}}(\Sigma)$ au point O et $\vec{\tau}_{\text{eff}}(S_2)$ au point C pour d'évidentes raisons de simplicité

$$\vec{M}_1(C) = \vec{M}_3(C) = 0$$

$$\vec{M}_2(C) = \vec{M}_2(I) + \vec{R}_2 \wedge \vec{IC} = (N\vec{u} + T\vec{v}) \wedge a\vec{u} = -a T \vec{k}$$

La résultante d'un tenseur est unique, elle ne dépend pas du point choisi pour le calcul. Il suffit d'en additionner chaque des éléments

$$\vec{G}_{eff}(S_2) = \begin{bmatrix} (N + kNg - Ng \sin \theta) \vec{u} + (T - Ng \cos \theta) \vec{v} \\ -a T \vec{k} \end{bmatrix}_C$$

$$M'_1(0) = M'_2(0) = 0$$

$$M'_3(0) = M'_3(C) + \vec{R}_3 \wedge \vec{CO} = -Ng \vec{j} \wedge [(R+a)\vec{u}] = -\pi(R+a)g \cos \theta \vec{k}$$

alors

$$\vec{G}_{eff}(Z) = \begin{bmatrix} \vec{R}_0 - 2Ng \vec{j} \\ -\pi(R+a)g \cos \theta \vec{k} \end{bmatrix}_O$$

$$\Sigma \text{ équilibre} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{R}_0 = 2Ng \vec{j} \\ \cos \theta = 0 \\ N + kNg - Ng \sin \theta = 0 \\ T = Ng \cos \theta \\ T = 0 \end{cases} \Rightarrow \quad (i)$$

$$\begin{cases} \theta = \pm \pi/2 \\ T = 0 \\ N = (\pm 1 - k)Ng \end{cases} \quad (ii)$$

Rem: On a perdu l'équivalence logique en passant de (i) à (ii) car on a laissé tomber la réaction de la liaison pivot qui ne nous intéresse que très moyennement.

La condition de contact unilatéral impose $N > 0$ alors $\pm 1 - k > 0$. Se fait que $k > 0$ oblige $\theta = \pi/2$ et $k < 1$

$$\text{ainsi } \Sigma \text{ équilibre} \Rightarrow \begin{cases} T = 0 \\ N = (1 - k)Ng \\ \theta = \pi/2 \end{cases}$$