

---

Modélisation des efforts entre solides en contact

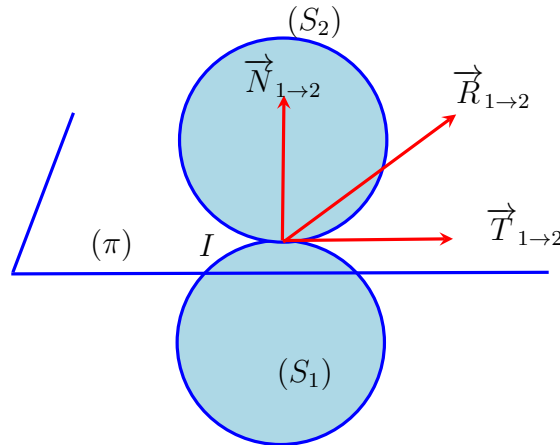
---

## Table des matières

|          |   |          |
|----------|---|----------|
| <b>1</b> | <b>Torseur des actions de contact</b>         | <b>2</b> |
| 1.1      | Résultante des actions de contact . . . . .   | 2        |
| 1.2      | Moment des actions de contact . . . . .       | 2        |
| <b>2</b> | <b>Lois de Coulomb du frottement</b>          | <b>2</b> |
| 2.1      | Vitesse de glissement est non nulle . . . . . | 2        |
| 2.2      | Vitesse de glissement est nulle . . . . .     | 3        |
| 2.3      | Cône de frottement . . . . .                  | 3        |
| <b>3</b> | <b>Puissance des actions de contact</b>       | <b>4</b> |
| 3.1      | Expression de la puissance . . . . .          | 4        |
| 3.2      | Cas où la puissance est nulle . . . . .       | 4        |
| <b>4</b> | <b>Modèle des liaisons parfaites</b>          | <b>5</b> |
| 4.1      | Définitions . . . . .                         | 5        |
| 4.2      | Liaison glissière . . . . .                   | 5        |
| 4.3      | Liaison rotule parfaite . . . . .             | 5        |
| 4.4      | Liaison pivot . . . . .                       | 6        |

# 1 Torseur des actions de contact

## 1.1 Résultante des actions de contact



La résultante des actions de contact  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  du solide  $(S_1)$  sur le solide  $(S_2)$  se décompose en

- $\vec{N}_{1 \rightarrow 2}$  : Composante normale de  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  où force de réaction de  $(S_2)$  sur  $(S_1)$
- $\vec{T}_{1 \rightarrow 2}$  : composante tangentielle de  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  où force de frottement de  $(S_2)$  sur  $(S_1)$

$$\vec{R}_{1 \rightarrow 2} = \vec{N}_{1 \rightarrow 2} + \vec{T}_{1 \rightarrow 2}$$

la condition de contact

$$\vec{N}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{n}_{1 \rightarrow 2} \geq 0$$

$\vec{n}_{1 \rightarrow 2}$  : vecteur unitaire normale au solide  $(S_1)$  au point  $I$  dirigée de  $(S_1)$  vers  $(S_2)$   
le contact se rompt si  $\vec{N}_{1 \rightarrow 2}$  s'annule

## 1.2 Moment des actions de contact

Pour le contact ponctuel en un point  $I$ , on prend le moment des actions de contact nul

$$\vec{\mathcal{M}}_I = \vec{0}$$

• **Conclusion** : les actions de contact forment un glisseur  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  appliqué au point de contact  $I$

# 2 Lois de Coulomb du frottement

## 2.1 Vitesse de glissement est non nulle

Soient deux solides  $(S_1)$  et  $(S_2)$  en contact ponctuel

Pour une vitesse de glissement  $\vec{v}_g(S_2/S_1) \neq 0$  non nulle, la loi de Coulomb du glissement stipule

$$\|\vec{T}_{1 \rightarrow 2}\| = f_c \|\vec{N}_{1 \rightarrow 2}\|$$

- $f_c$  : coefficient de frottement cinétique (ou dynamique)
- $f_c$  : est un nombre sans dimension
- $f_c$  dépend de la nature et de l'état des surfaces en contact. Dans la plupart il est de l'ordre 0,3 à 0,7

## 2.2 Vitesse de glissement est nulle

$\vec{v}_g(S_2/S_1) = \vec{0}$  : les deux solides roulent sans glisser l'un sur l'autre, on dit qu'il y a adhérence entre les solides.

Dans ce cas, la loi du Coulomb du non-glissement stipule

$$\left\| \vec{T}_{1 \rightarrow 2} \right\| \leq f_s \left\| \vec{N}_{1 \rightarrow 2} \right\|$$

- $f_s$  : coefficient de frottement statique
- $f_s$  : est un nombre sans dimension
- $f_s$  dépend de la nature et de l'état des surfaces en contact

• Approximation courante

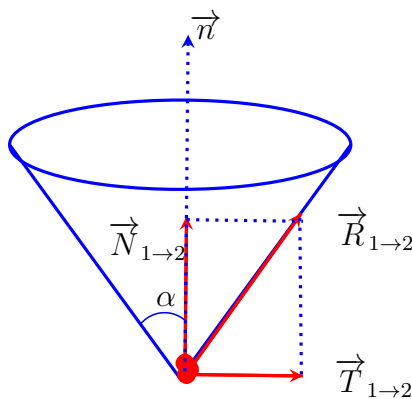
$$f_c \approx f_s = f$$

## 2.3 Cône de frottement

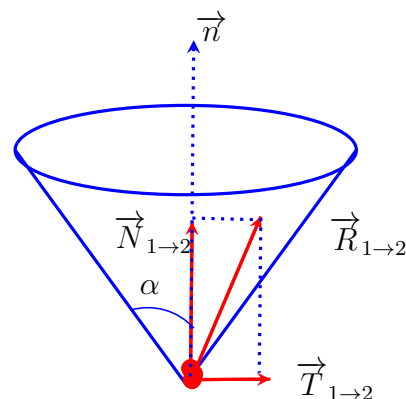
• **Définition** : Il s'agit d'un cône de révolution autour de la normale  $\vec{n}_{1 \rightarrow 2}$  et dont le demi angle au sommet  $\alpha$  est donné par :

$$\tan \alpha = f$$

- s'il y a glissement, le vecteur  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  est sur une génératrice du cône
- s'il n'y a pas de glissement, le vecteur  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  est à l'intérieur du cône



glissement



absence du glissement

### 3 Puissance des actions de contact

#### 3.1 Expression de la puissance

- $(S_2)$  subit une force de résultante  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2}$  au point  $I$ , de vitesse  $\vec{v}(I \in S_2)$  dans un référentiel d'étude  $(R)$
- la puissance  $\mathcal{P}_2$  de cette force sur  $(S_2)$  est

$$\mathcal{P}_2 = \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{v}(I \in S_2)$$

- $(S_1)$  subit une force de résultante  $\vec{R}_{2 \rightarrow 1}$  au point  $I$ , de vitesse  $\vec{v}(I \in S_1)$  dans un référentiel d'étude  $(R)$
- la puissance  $\mathcal{P}_1$  de cette force sur  $(S_1)$  est

$$\mathcal{P}_1 = \vec{R}_{2 \rightarrow 1} \cdot \vec{v}(I \in S_1)$$

- la puissance des actions de contact sur le système de deux solides

$$\mathcal{P} = \mathcal{P}_1 + \mathcal{P}_2 = \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{v}(I \in S_2) + \vec{R}_{2 \rightarrow 1} \cdot \vec{v}(I \in S_1)$$

- principe des actions réciproques :  $\vec{R}_{1 \rightarrow 2} = -\vec{R}_{2 \rightarrow 1}$
- $\mathcal{P} = \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{v}(I \in S_2) - \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{v}(I \in S_1) = \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \cdot (\vec{v}(I \in S_2) - \vec{v}(I \in S_1))$
- $\vec{v}_g(S_2/S_1) = \vec{v}(I \in S_2) - \vec{v}(I \in S_1)$

$$\mathcal{P} = \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{v}_g(S_2/S_1)$$

- $\vec{v}_g(S_2/S_1)$  : est dans le plan tangente  $(\pi)$ , donc  $\vec{v}_g(S_2/S_1) \cdot \vec{N}_{1 \rightarrow 2} = 0$

$$\mathcal{P} = \vec{T}_{1 \rightarrow 2} \cdot \vec{v}_g(S_2/S_1)$$

- la puissance des forces de frottement est dissipative
- la puissance des actions de contact est indépendante du référentiel

#### 3.2 Cas où la puissance est nulle

La puissance des actions de contact est nulle dans les deux cas :

- la vitesse de glissement est nulle  $\vec{v}_g(S_2/S_1) = \vec{0}$ , les solides roulent l'un sur l'autre sans glisser
- la force des frottements est nulle  $\vec{T}_{1 \rightarrow 2} = \vec{0}$ , mouvement sans frottements

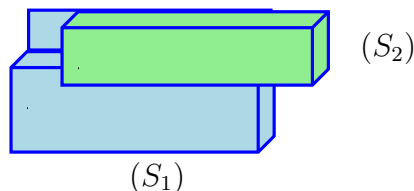
Dans les deux cas, le système des deux solides peut être qualifié de conservatif s'il n'y a pas d'autre force non conservative

## 4 Modèle des liaisons parfaites

### 4.1 Définitions

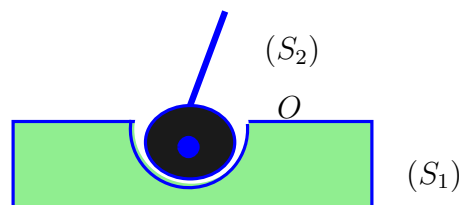
- **Liaison** : Un solide est soumis à une liaison quand son nombre de degrés de liberté est strictement inférieur à six.
- **Liaison unilatérale** : une liaison est unilatérale si elle est susceptible de se rompre c'est-à-dire si un des deux solides peut se décoller. Dans le cas contraire la liaison est dite **bilatérale**.

### 4.2 Liaison glissière



la liaison glissière ne permet plus qu'un glissement du solide concerné . Le seul mouvement du solide  $(S_2)$  par rapport à  $(S_1)$  est le mouvement de translation rectiligne parallèlement à un axe lié à  $(S_1)$ .

### 4.3 Liaison rotule parfaite



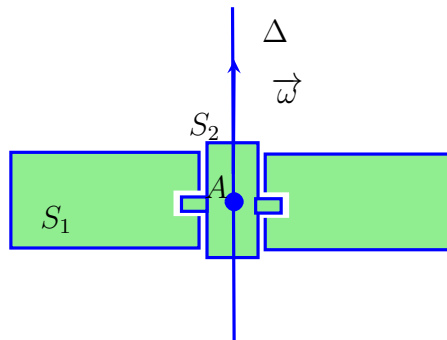
• **Définition** : On appelle liaison rotule une liaison permettant à un solide de tourner autour d'un point fixe  $O$ . La liaison rotule est parfaite si les forces de contacts sont réparties sur tous les points de la surface de contact.

- $(R)$  : référentiel lié au support de la liaison
- $\vec{\omega}$  : vitesse de rotation de  $(s_2)$  dans  $(R)$
- les actions de liaison sur le solide sont de résultante et de moment en  $A \{ \vec{F}, \vec{\mathcal{M}}_A \}$
- la puissance des actions de la liaison rotule sur le solide

$$\mathcal{P} = \vec{\mathcal{M}}_O \cdot \vec{\omega}$$

- pour une liaison rotule parfaite :  $\mathcal{P} = 0 \Leftrightarrow \vec{\mathcal{M}}_A = \vec{0}$

#### 4.4 Liaison pivot



• **Définition** : On appelle liaison-pivot une liaison permettant à un solide de tourner autour d'un axe fixe ( $\Delta$ ). La liaison pivot est parfaite si les forces de contact sont réparties sur toute la surface de contact.

- le champ de vitesse est défini par  $\{\vec{\omega}, \vec{v}_A = \vec{0}\}$
- les actions de liaison sur le solide sont  $\{\vec{F}, \vec{\mathcal{M}}_A\}$
- la puissance des actions de liaison pivot sur le solide est

$$\mathcal{P} = \vec{\omega} \cdot \vec{\mathcal{M}}_A$$

- pour une liaison pivot parfaite :  $\mathcal{P} = 0 \Leftrightarrow \mathcal{M}_{Az} = 0$