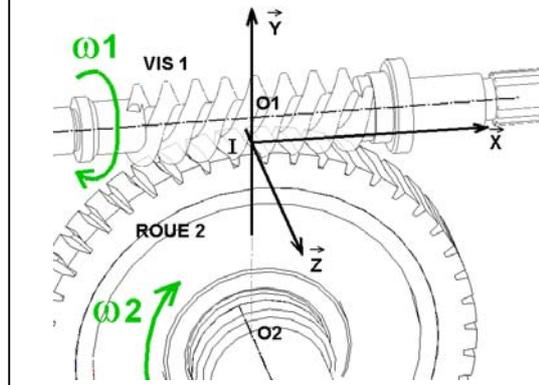


# Réversibilité du système à roue et vis sans fin

Données du problème (voir la figure 1) :

- Soit I le point de tangence entre les cylindres primitifs de la vis 1 et de la roue 2.
- Soit O1 la projection de I sur l'axe de rotation de la vis 1.
- Soit O2 la projection de I sur l'axe de rotation de la roue 2.
- O1  $\vec{X}$  définit l'axe de rotation de la vis ;
- O2  $\vec{Z}$  définit l'axe de rotation de la roue ;
- La base  $(\vec{X}, \vec{Y}, \vec{Z})$  est orthonormée directe.

Figure 1 : orientation des axes de rotation



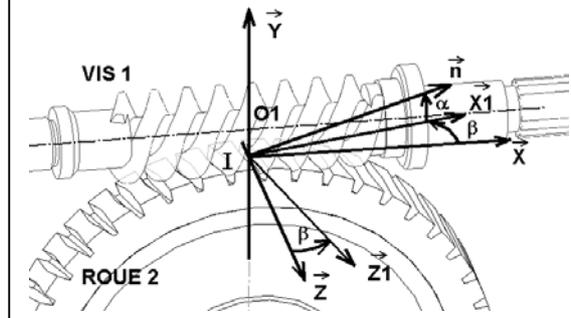
Analysons les angles caractéristiques du problème :

$\beta$  est l'angle d'hélice, mesuré dans le plan

$(I, \vec{X}, \vec{Z})$  : voir la figure 2.

$\vec{Z}1$  est le vecteur unitaire qui définit l'orientation de la tangente au contact entre les dents de la roue et de la vis ; la base  $(\vec{X}1, \vec{Y}, \vec{Z}1)$  est orthonormée directe.

Figure 2 : angles caractéristiques

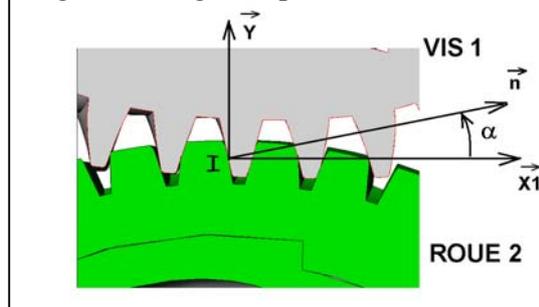


$\alpha$  est l'angle de pression, mesuré dans le plan

$(I, \vec{X}1, \vec{Y})$  ; voir les figures 2 et 3.

$\vec{n}$  est le vecteur unitaire normal au contact entre les dents de la roue et de la vis.

Figure 3 : angle de pression

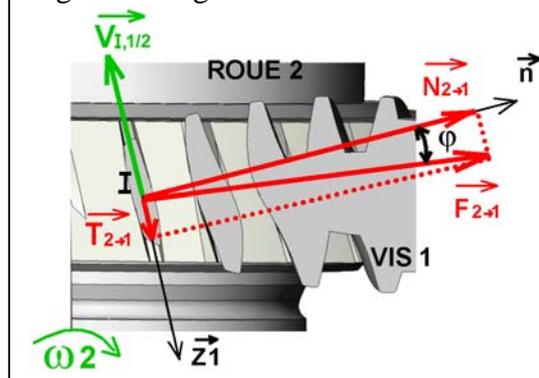


$\varphi$  est l'angle de frottement, mesuré dans le plan

$(I, \vec{Z}1, \vec{n})$  ; voir la figure 4.

la roue 2 est considérée comme motrice dans l'étude de réversibilité ; donc l'effort tangentiel  $\vec{T}_{2 \rightarrow 1}$  qui est opposé au vecteur vitesse  $\vec{V}_{1,1/2}$  est orienté selon  $+\vec{Z}1$ .

Figure 4 : angle de frottement



**Objectif :**

L'étude de réversibilité est effectuée avec une vis qui possède une hélice à gauche ; la roue 2 en rotation de sens  $\omega_2$  anti-trigo autour de  $\vec{Z}$ , doit pouvoir entraîner la rotation  $\omega_1$  de la vis en sens trigo autour de  $\vec{X}$  ; donc l'action  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$  exercée par la roue sur la vis doit conduire à la rotation de celle-ci ; il faut donc que :  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1} \cdot \vec{Z} < 0$  .

**Etape 1 :** Exprimons l'action  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$  en tenant compte du frottement

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

avec  $\vec{N}_{2 \rightarrow 1} = N_{2 \rightarrow 1} \cdot \vec{n}$  ( $N_{2 \rightarrow 1} > 0$ )

et  $\vec{T}_{2 \rightarrow 1} = f \cdot N_{2 \rightarrow 1} \cdot \vec{Z}_1$  (signe  $> 0$  car la force de frottement  $\vec{T}_{2 \rightarrow 1}$  doit s'opposer au mouvement de rotation de la vis)

d'où :  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1} = \vec{N}_{2 \rightarrow 1} + \vec{T}_{2 \rightarrow 1} = N_{2 \rightarrow 1} \cdot (\vec{n} + f \cdot \vec{Z}_1)$

**Etape 2 :** Exprimons l'action  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$  dans la base  $(\vec{X}, \vec{Y}, \vec{Z})$  :

On a :  $\vec{n} = \cos \alpha \cdot \vec{x}_1 + \sin \alpha \cdot \vec{y} = \cos \alpha \cdot \cos \beta \cdot \vec{x} + \sin \alpha \cdot \vec{y} - \cos \alpha \cdot \sin \beta \cdot \vec{z}$

Et :  $\vec{z}_1 = \sin \beta \cdot \vec{x} + \cos \beta \cdot \vec{z}$

D'où :  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1} = N_{2 \rightarrow 1} [(\cos \alpha \cdot \cos \beta + f \cdot \sin \beta) \cdot \vec{x} + \sin \alpha \cdot \vec{y} + (-\cos \alpha \cdot \sin \beta + f \cdot \cos \beta) \cdot \vec{z}]$

**Etape 3 :** exprimons que  $\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$  est une action motrice pour la vis 1 :

$\vec{F}_{2 \rightarrow 1} \cdot \vec{Z} < 0$  d'où :  $-\cos \alpha \cdot \sin \beta + f \cdot \cos \beta < 0$

d'où :  $f < \cos \alpha \cdot \operatorname{tg} \beta$  est la condition de réversibilité.

**Remarque :**

Une démarche simplifiée pouvait être conduite en considérant que l'angle de pression est faible :  $\alpha \approx 0^\circ$ .

La condition de réversibilité est alors :  $f < \operatorname{tg} \beta$  avec  $f = \operatorname{tg} \varphi$ ,

et donc (avec  $\varphi$  angle de frottement) :  $\varphi < \beta$