

# Modélisation des liaisons mécaniques simples dans le simulateur

Mac-Gyver

## 1 Qu'est-ce qu'une liaison simple ?

D'après wikipédia : "Une liaison mécanique simple, est une liaison obtenue par un contact entre une surface simple unique d'une pièce avec celle, simple et aussi unique d'une autre pièce".

Il y a essentiellement une chose à remarquer : une liaison contraint certains degrés de liberté. Conséquence : les efforts (forces et couples) se transmettent suivant ces degrés de liberté. Ainsi, pour une certaine liaison  $\mathcal{L}$ , on peut définir deux matrices diagonales  $[T^{\mathcal{L}}]$  et  $[R^{\mathcal{L}}]$  indiquant quelles translations et quelles rotations sont contraintes.

Exemple pour une liaison pivot :

$$[T^{\mathcal{L}}] = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad [R^{\mathcal{L}}] = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Ainsi, supposons que l'on a un objet 1 et un objet 2 reliés par une liaison  $\mathcal{L}$ . Si l'on applique une force  $\vec{F}$  et un couple  $\vec{C}$  à l'objet 1, l'objet 2 reçoit une force  $[T^{\mathcal{L}}]\vec{F}$  et un couple  $[R^{\mathcal{L}}]\vec{C}$ .

## 2 Cas simple

On considère le cas de deux objets 1 et 2 liés par une liaison  $\mathcal{L}$ . On note  $G_i$  le barycentre de l'objet  $i \in \{1, 2\}$ . Soit  $L$  le point de contact de la liaison. On cherche à déterminer  $\vec{F}_L$  et  $\vec{\mathcal{M}}_L$ , c'est-à-dire respectivement la force et le moment appliqués par l'objet 1 sur l'objet 2 au point  $L$ .

On note respectivement  $\vec{F}_i$  et  $\vec{\mathcal{M}}_i^A$  la somme des forces et des moments des forces en  $A$  pour l'objet  $i \in \{1, 2\}$  (on ne compte ni  $\vec{F}_P$  ni  $\vec{\mathcal{M}}_P$  dans ces sommes). On note respectivement  $m_i$ ,  $[J_i]$ ,  $\vec{a}_i(P)$  et  $\vec{\Omega}_i$  la masse, la matrice d'inertie, l'accélération du point  $P$  et le vecteur rotation instantanée pour l'objet  $i \in \{1, 2\}$ . Pour un solide fixe, on prendra  $m = \infty$  et  $[J] = \infty Id$ .

On cherche à déterminer  $\vec{F}_L$  en fonction  $\vec{\mathcal{M}}_L$ ,  $\vec{F}_i$ ,  $\vec{\mathcal{M}}_i^A$ ,  $m_i$ ,  $[J_i]$ ,  $\vec{a}_i(P)$  et  $\vec{\Omega}_i$  pour  $i \in \{1, 2\}$ . Le PDF et le TMC permettent d'écrire :

$$\begin{aligned}
m_1 \vec{a}_1(G_1) &= \vec{F}_1 - \vec{F}_L \\
m_2 \vec{a}_2(G_2) &= \vec{F}_2 + \vec{F}_L \\
[J_1] \dot{\vec{\Omega}}_1 &= \overrightarrow{\mathcal{M}_1^{G_1}} - \overrightarrow{\mathcal{M}_L} \\
[J_2] \dot{\vec{\Omega}}_2 &= \overrightarrow{\mathcal{M}_2^{G_2}} + \overrightarrow{\mathcal{M}_L}
\end{aligned} \tag{1}$$

Suivant la nature de la liaison certain degré de liberté sont contraints, d'autres non.  
 $a\vec{X}$  pour une glissière. On a :

$$\vec{a}_1(L) - \vec{a}_2(L) = \vec{a}_L \tag{2}$$

Enfin, la loi des champs de vitesse des points d'un objet donne :

$$\vec{v}_i(L) = \vec{v}_i(G) + \vec{\Omega}_i \wedge \vec{GL} \tag{3}$$

D'où en dérivant :

$$\vec{a}_i(L) = \vec{a}_i(G_i) + \dot{\vec{\Omega}}_i \wedge \vec{G_iL} + \vec{\Omega}_i \wedge (\vec{\Omega}_i \wedge \vec{G_iL}) \tag{4}$$

En remplaçant (4) et (1) dans (5) on obtient :

$$\begin{aligned}
&\vec{a}_1(G_1) + \dot{\vec{\Omega}}_1 \wedge \vec{G_1L} + \vec{\Omega}_1 \wedge (\vec{\Omega}_1 \wedge \vec{G_1L}) - \\
&\vec{a}_2(G_2) + \dot{\vec{\Omega}}_2 \wedge \vec{G_2L} + \vec{\Omega}_2 \wedge (\vec{\Omega}_2 \wedge \vec{G_2L}) = \vec{a}_L
\end{aligned} \tag{5}$$