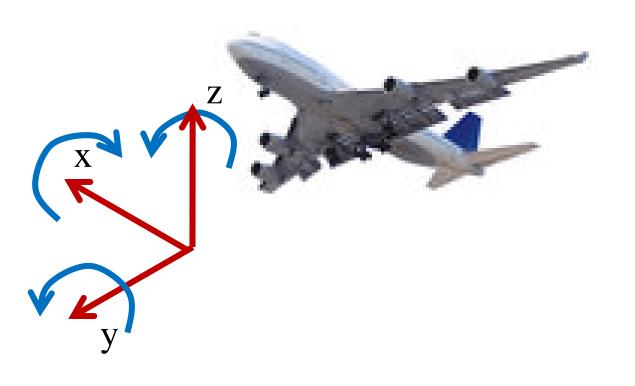
## Degrés de liberté



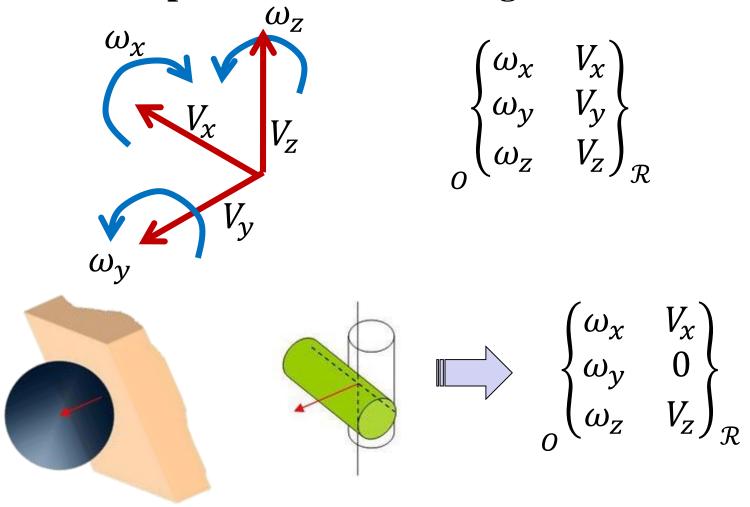
#### 3 translations:

 $T_x$   $T_z$   $T_z$ 

3 rotations:

 $R_x$   $R_z$   $R_z$ 

#### Champs de vecteurs des degrés de liberté



## Degrés de liberté et degrés de liaison

degrés de liaison



transmission

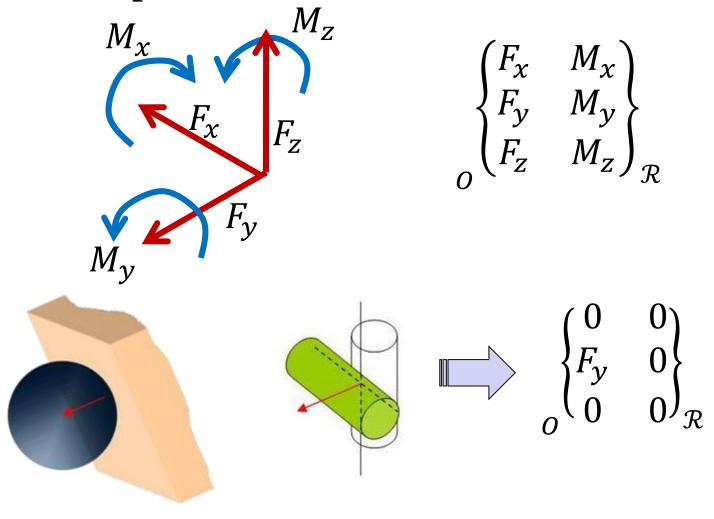
degrés de liberté



guidage

degrés de liaison + degrés de liberté = 6

## Champs de vecteurs des efforts transmissibles



#### Les champs de vecteurs associés à la liaison.

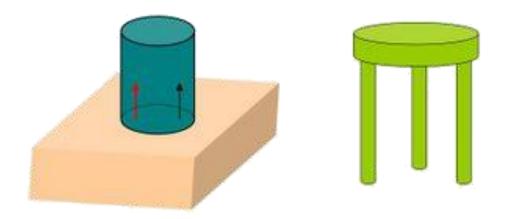
Les dé placements ciné matiquement admissible.

$$\begin{bmatrix} Rx & Tx \\ Ry & 0 \\ Rz & Tz \end{bmatrix} \qquad \{ V_{1/2} \} \begin{cases} \omega_{x \, 1/2} & V_{x \, 1/2} \\ \omega_{y \, 1/2} & 0 \\ \omega_{z \, 1/2} & V_{z \, 1/2} \end{pmatrix}_{(A; x, y, z)}$$

Les actions transmissibles.

$$\begin{bmatrix} Rx & Tx \\ Ry & 0 \\ Rz & Tz \end{bmatrix} \qquad \{\tau_{1/2}\} = \begin{cases} 0 & 0 \\ F_{xy/2} & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_{(A;x,y,z)}$$

## Degré de liaison et liaison par ponctuelles associées



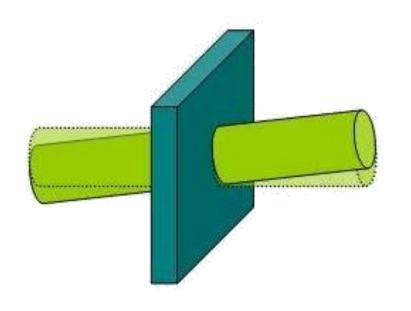
4 pieds = 4 degrés de liaison

4 > 3 (degrés de liaison pour un appui plan)



#### Mise en position

# Considération du jeu dans une liaison.



longueur de guidage très courte

jeu radial adopté

rotulage

## Tableau récapitulatif

Nom liaison	Nb degré de liberté	Matrice des degrés de liberté	Efforts transmissibles $\left\{F_{1>2} ight\}$	Mouvements cinématiquement admissibles $\left\{V_{1/2} ight\}$	Association de ponctuelles
liaison nulle	6 (0)	$\begin{bmatrix} Rx & Tx \\ Ry & Ty \\ Rz & Tz \end{bmatrix}$	$ \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}} $	$ \begin{cases} \alpha & u \\ \beta & v \\ \gamma & w \end{cases}_{\mathcal{R}} $	
Liaison ponctuelle (A <sub>A</sub> X)	5 (1)	$\begin{bmatrix} Rx & 0 \\ Ry & Ty \\ Rz & Tz \end{bmatrix}$	$ \begin{cases} X & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_{\mathcal{R}} $		
Linéaire annulaire (A.X)	4 (2)	$\begin{bmatrix} Rx & 0 \\ Ry & 0 \\ Rz & Tz \end{bmatrix}$	$ \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ Y & 0 \\ Z & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}} $	$ \begin{cases} \alpha & u \\ \beta & 0 \\ \gamma & 0 \end{cases}_{\mathcal{R}} $	
Linéaire rectiligne (Ą,,,,□=y)	4 (2)	$\begin{bmatrix} Rx & Tx \\ Ry & 0 \\ 0 & Tz \end{bmatrix}$	$ \begin{cases} 0 & 0 \\ Y & 0 \\ 0 & N \end{cases}_{\mathcal{R}} $ pour tout $M \in (A \times)$	$ \left\{ \begin{matrix} \alpha & u \\ \beta & 0 \\ 0 & w \end{matrix} \right\}_{\mathcal{R}} $ pour tout Me (Ax)	

# Tableau récapitulatif

Appui plan (
$$\square$$
x)  $\begin{bmatrix} Rx & 0 \\ 0 & Ty \\ 0 & Tz \end{bmatrix}$   $\begin{bmatrix} Rx & 0 \\ 0 & M \\ 0 & N \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$   $\begin{bmatrix} \alpha & 0 \\ 0 & v \\ 0 & w \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$  pour tout M pour tout M

Rotule de centre A  $\begin{bmatrix} X & 0 \\ Ry & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}$   $\begin{bmatrix} Rx & 0 \\ Ry & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}$   $\begin{bmatrix} X & 0 \\ Y & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}}$   $\begin{bmatrix} \alpha & 0 \\ \beta & 0 \\ \gamma & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}}$  Rotule à doigt de centre A  $\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ Ry & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}$   $\begin{bmatrix} X & L \\ Y & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}}$   $\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \beta & 0 \\ \gamma & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}}$   $\begin{bmatrix} X & L \\ Y & 0 \\ Rz & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}}$   $\begin{bmatrix} \alpha & u \\ 0 & 0 \\ \gamma & M \\ Z & N \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$  pour tout  $M$  pour tout  $M$   $M$   $M$   $M$   $M$   $M$   $M$  pour tout  $M$  po

# Tableau récapitulatif

Privot 
$$(A,X) = 1$$
 
$$\begin{bmatrix} RX & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} X & 0 \\ Y & M \\ Z & N \end{bmatrix}_{\mathcal{R}} = \begin{bmatrix} \alpha & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}}$$
 pour tout  $Me(A,X)$  pour to

#### Degré d'hyperstatisme

$$h = \Sigma n_s - 6 (n - 1) + m_u + m_i$$

n<sub>s</sub>: nombre d'inconnues statiques = degré de liaison

n : nombre de pièces composant le mécanisme

m<sub>...</sub>: nombre de mobilités utiles

m<sub>i</sub>: nombre de mobilités internes

Si h<0, hypostatique.

Manque de contraintes

calcul avec aberrations.

Si h>0, hyperstatique.

Trop de contraintes

plus d'inconnues que d'équations.

Si h=0, isostatique.

Étude possible

#### Nombre cyclomatique

$$\gamma = 1 - n + 1$$

I : nombre de liaisons

n : nombre de pièces