# FICHE - Cinématique

## 1 Modèle cinématique

La cinématique est l'étude des mouvements, indépendamment de leurs causes.

| domaine     | grandeurs physiques                     |  |
|-------------|---|--|
| géométrie   | [longueur] et [angle]                   |  |
| cinématique | [longueur], [angle] et [temps]          |  |
| dynamique   | [longueur], [angle], [temps] et [masse] |  |

La course est la distance parcourue entre les deux positions extrêmes.

La cylindrée est le volume de fluide refoulé par tour de l'arbre moteur.

Le mouvement 1/0 est le déplacement relatif d'un solide 1 par rapport à un solide de référence 0.

#### Vecteur rotation

Au mouvement 1/0, on associe un **vecteur rotation**  $\overrightarrow{\Omega}_{1/0}$  dont :

- la direction est la direction de l'axe de rotation ;
- la norme en [rad/s] est l'intensité de la vitesse rotation relative ;
- 4 le signe est le sens du mouvement de rotation relatif.

### MTUV (ou MRUV): Mouvement de translation (ou de rotation) uniformément-varié

|                      | $0 \le t \le t_1$ :                          | $t_1 \le t \le t_2$              | $t_2 \le t \le t_3$   |
|----------------------|--|----------------------------------|---|
| a <sub>1/0</sub> (t) | $\frac{V_{\max}}{t_1}$                       | 0                                | $-\frac{V_{max}}{t_{3}-t_{2}}$  |
| $v_{1/0}(t)$         | $\frac{V_{\max}}{t_1}t$                      | $V_{max}$                        | $-\frac{V_{\text{max}}}{t_3 - t_2} (t - t_2) + V_{\text{max}}$                                  |
| $x_{1/0}(t)$         | $\frac{1}{2} \frac{V_{\text{max}}}{t_1} t^2$ | $V_{\max}(t-t_1) + x_{m/0}(t_1)$ | $-\frac{1}{2}\frac{V_{\text{max}}}{t_3-t_2}(t-t_2)^2+V_{\text{max}}(t-t_2)+x_{\text{m/0}}(t_2)$ |

$$\text{avec} \quad x_{1/0}(t_1) = \frac{1}{2} \frac{V_{max}}{t_1} t_1^{\ 2} = \frac{1}{2} V_{max} t_1 \quad \text{et} \quad x_{1/0}(t_2) = V_{max}(t_2 - t_1) + \frac{1}{2} V_{max} t_1$$

Remarques: Il y a plusieurs écritures possibles.

Par exemple 
$$x_{1/0}(t) = -\frac{1}{2} \frac{V_{max}}{t_3 - t_3} (t - t_3)^2 + x_{1/0}(t_3)$$
, avec  $x_{1/0}(t_3) = V_{max} \left( \frac{t_1}{2} + t_2 - t_1 + \frac{t_3 - t_2}{2} \right)$ 

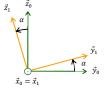
#### Mouvement de rotation

Dans un mouvement de rotation :

- Les vitesses des points de l'axe sont nulles.
- Les vitesses sont perpendiculaires au rayon et à l'axe.
- La norme de la vitesse est proportionnelle à la distance à l'axe de rotation et à la vitesse angulaire du mouvement.

$$\|\vec{V}_{1/0}(P)\| = R\dot{\alpha} = R\omega$$





 $\alpha = (\vec{y}_0, \vec{y}_1) = (\vec{z}_0, \vec{z}_1)$ Une seule droite reste invariante.

$$\vec{y}_1 = \cos\alpha \vec{y}_0 + \sin\alpha \vec{z}_0$$
 
$$\vec{y}_0 = \cos\alpha \vec{y}_1 - \sin\alpha \vec{z}_1$$
 
$$\vec{z}_1 = -\sin\alpha \vec{y}_0 + \cos\alpha \vec{z}_0$$
 
$$\vec{z}_0 = \sin\alpha \vec{y}_1 + \cos\alpha \vec{z}_1$$

Exemple: produit scalaire et vectoriel

$$\vec{y}_0 \cdot \vec{y}_1 = \cos \alpha$$

$$\vec{v}_0 \cdot \vec{z}_1 = -\sin\alpha$$

$$\vec{v}_0 \wedge \vec{v}_1 = \sin \alpha \vec{x}_1$$

$$\vec{v}_0 \wedge \vec{z}_1 = \cos \alpha \vec{x}_1$$

#### Mouvement de translation

Pour un mouvement de translation :

- le vecteur rotation est nul  $\vec{\Omega}_{1/0} = \vec{0}$ ;
- les bases sont identiques  $B_0 = B_1$ ;
- l'axe du torseur est à l'infini (en 2D, le CIR est à l'infini);
- le champ des vecteurs vitesse est uniforme et colinéaire à la direction du mouvement avec  $ec{V}_{1/0}(P)=\dot{\lambda}\vec{\mathrm{x}}_0$

#### Graphe des liaisons

Dans une chaîne ouverte, les paramètres sont indépendants. Chaque liaison est motrice.

Dans une chaîne fermée, les paramètres sont dépendants. Une seule liaison est motrice.

Une chaîne complexe est une combinaison de chaînes ouvertes et de chaînes fermées.

## 2 Vecteurs position, vitesse et accélération

$$\vec{V}_{1/0}(P) = \frac{d[\overrightarrow{oP}]_0}{dt}$$
 en [m/s]

Le vecteur vitesse est tangent à la trajectoire  $T_{1/0}(P)$ 

$$\vec{A}_{1/0}(P) = \frac{d[\vec{V}_{1/0}(P)]_0}{dt}$$
 en [m/s<sup>2</sup>]

Laisser le résultat dans des bases différentes, ne pas

Vérifier que le résultat est bien homogène.

Vérifier sur le schéma cinématique la **norme** ( $V = R\omega$ ou  $V = \dot{\lambda}$ ), la **direction** et le **sens**.

### Relation de dérivation vectoriel

La dérivée d'un vecteur de norme constante (par exemple un vecteur unitaire) est le vecteur se trouvant à +90° multiplié par la valeur scalaire de la vitesse de

$$\boxed{\frac{d[\vec{x}_i]_j}{dt} = \vec{\Omega}_{i/j} \land \vec{x}_i}$$

Rotation élémentaire

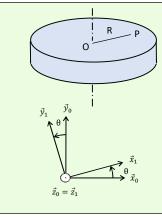
Translation élémentaire

$$\frac{d\left[\overrightarrow{AB}\right]_0}{dt} = \frac{d\left[\overrightarrow{Rx_1}\right]_0}{dt} = \frac{d\left[\overrightarrow{Rx_1}\right]_1}{dt} + \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \wedge \overrightarrow{Rx_1} = \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \wedge \overrightarrow{Rx_2}$$

$$\frac{d \left[\overrightarrow{AB}\right]_0}{dt} = \frac{d \left[\overrightarrow{Rx}_1\right]_0}{dt} = \frac{d \left[\overrightarrow{Rx}_1\right]_1}{dt} + \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \wedge \overrightarrow{Rx}_1 = \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \wedge \overrightarrow{Rx}_1 \qquad \qquad \\ \frac{d \left[\overrightarrow{AB}\right]_0}{dt} = \frac{d \left[\overrightarrow{\lambda}\vec{x}_1\right]_0}{dt} = \overrightarrow{\lambda}\vec{x}_1 + \lambda \frac{d \left[\vec{x}_1\right]_0}{dt} = \overrightarrow{\lambda}\vec{x}_1 + \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \wedge \lambda \vec{x}_1$$

 $\frac{d \left[ A \vec{B} \right]_0}{dt} = \frac{d \left[ \lambda \vec{x}_1 \right]_0}{dt} = \frac{d \left[ \lambda \vec{x}_1 \right]_1}{dt} + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \lambda \vec{x}_1 = \lambda \vec{x}_1$ 

Exemple: rotation autour d'un axe fixe



<u>Méthode 1 : Dérivation vectorielle</u>  $\vec{V}_{1/0}(P) = \frac{d[OP]_0}{dt}$  $= \frac{\mathbf{d}[R\vec{\mathbf{z}}_1]_0}{\mathbf{d}\mathbf{t}} = \frac{\mathbf{d}[R\vec{\mathbf{z}}_1]_1}{\mathbf{d}\mathbf{t}} + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge R\vec{\mathbf{z}}_1 = \dot{\theta}\vec{\mathbf{z}}_1 \wedge R\vec{\mathbf{z}}_1 = R\dot{\theta}\vec{\mathbf{y}}_1$ 

#### Méthode 2: Composition des mouvements

Relation de Varignon pour les rotations, dérivation vectorielle pour les translations

$$\vec{\mathbf{V}}_{1/0}(\mathbf{P}) = \vec{\mathbf{V}}_{1/0}(\mathbf{0}) + \overrightarrow{\mathbf{PO}} \wedge \vec{\mathbf{\Omega}}_{1/0} = -R\vec{\mathbf{x}}_1 \wedge \dot{\mathbf{\theta}}\vec{\mathbf{z}}_1 = R\dot{\mathbf{\theta}}\vec{\mathbf{y}}_1$$

$$\vec{A}_{1/0}(P) = \frac{d[\vec{V}_{1/0}(P)]_0}{dt} = \frac{d[R\dot{\theta}\vec{y}_1]_0}{dt} = R\ddot{\theta}\vec{y}_1 + R\dot{\theta}\frac{d[\vec{y}_1]_0}{dt}$$

$$\frac{\mathbf{d} \begin{bmatrix} \vec{y}_1 \end{bmatrix}_0}{\mathbf{d} t} = \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \vec{x}_1 = \dot{\theta} \vec{z}_1 \wedge \vec{x}_1 = \underline{\dot{\theta}} \vec{y}_1$$
On souligne ce qui varie.
On calcule la dériv

$$\vec{\mathbf{A}}_{1/0}(\mathbf{P}) = -R\dot{\boldsymbol{\theta}}^2 \vec{\mathbf{x}}_1 + R\ddot{\boldsymbol{\theta}} \vec{\mathbf{y}}_1$$

## Torseur cinématique

On dit qu'un champ est équiprojectif si

$$\forall A \in \mathcal{E}, \forall B \in \mathcal{E}, \ \overrightarrow{U}(A). \overrightarrow{AB} = \overrightarrow{U}(B). \overrightarrow{AB}$$

Les 2 vecteurs  $\vec{U}(A)$  et  $\vec{U}(B)$  ont la même projection sur la droite (AB).

Un torseur est un champ de vecteur équiprojectif.

On appelle torseur cinématique  $\vec{V}_{1/0}$  le champ des vecteurs vitesse défini pour le mouvement 1/0 de solides

$$\boxed{\overrightarrow{V}_{1/0} = \left. A \left\{ \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \right\} \right] = \left. A \left\{ \begin{matrix} \omega_{x,1/0} \overrightarrow{x} + \omega_{y,1/0} \overrightarrow{y} + \omega_{z,1/0} \overrightarrow{z} \\ v_{x,A,1/0} \overrightarrow{x} + v_{y,A,1/0} \overrightarrow{y} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} \end{matrix} \right. = \left. A \left\{ \begin{matrix} \omega_{x,1/0} v_{x,A,1/0} \\ \omega_{y,1/0} v_{y,A,1/0} \\ \omega_{z,1/0} v_{z,A,1/0} \end{matrix} \right\} \right.} \right.} \left. A \left\{ v_{x,A,1/0} \overrightarrow{x} + v_{y,A,1/0} \overrightarrow{y} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} \right\} \right.} \left. A \left\{ v_{x,A,1/0} \overrightarrow{x} + v_{y,A,1/0} \overrightarrow{y} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} \right\} \right.} \left. A \left\{ v_{x,A,1/0} \overrightarrow{x} + v_{y,A,1/0} \overrightarrow{y} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} \right\} \right.} \left. A \left\{ v_{x,A,1/0} \overrightarrow{x} + v_{y,A,1/0} \overrightarrow{y} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} \right\} \right.} \left. A \left\{ v_{x,A,1/0} \overrightarrow{x} + v_{y,A,1/0} \overrightarrow{y} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z} + v_{z,A,1/0} \overrightarrow{z}$$

 $\overrightarrow{\Omega}_{1/0}$  est la **résultante cinématique**, appelé vecteur rotation, en [rad/s]. Elle est **invariante**.

 $\vec{V}_{1/0}(A)$  est le **moment cinématique**, appelé vecteur vitesse de A en [m/s].

| Torseur glisseur  | Torseur couple  | Torseur quelconque   |
|---|---|--|
| $\vec{V}_{1/0} = {}_{\mathbf{A}} \left\{ \begin{matrix} 1 \ \vec{\mathbf{z}} \\ \vec{0} \end{matrix} \right.$ | $\vec{V}_{1/0} = {}_{\mathbf{A}} \left\{ \begin{matrix} \vec{0} \\ 1 \ \vec{\mathbf{z}} \end{matrix} \right.$ | $\vec{V}_{1/0} = {}_{\mathbf{A}} \left\{ \begin{matrix} 1 \ \vec{\mathbf{z}} \\ 1 \ \vec{\mathbf{z}} \end{matrix} \right.$ |
|   |   | LAKENARY C.C.  |

#### Axe central

Pour un torseur à résultante non nulle, l'axe centrale est une droite de même direction que la résultante. Sur cette droite, le moment est minimal, il est appelé moment central.

#### **Torseurs particuliers**

Le **torseur couple** : exemple une liaison glissière  $\vec{V}_{1/0} = {}_{VP} \left\{ \vec{i} \; \vec{v} \; \right\}$ 

$$\vec{V}_{1/0} = {}_{\forall P} { \vec{0} \atop \dot{\lambda} \vec{x} }$$

Le torseur glisseur : exemple une liaison pivot

$$\vec{V}_{1/0} = A \begin{cases} \dot{\alpha} \vec{z} \\ \vec{0} \end{cases}$$

## 3 Composition des mouvements

On appelle composition des mouvements la composition des applications affines suivantes : i/k = i/j + j/k

$$\begin{split} \overrightarrow{V}_{n/0} &= \overrightarrow{V}_{n/n-1} + \ldots + \overrightarrow{V}_{1/0} \Rightarrow \begin{cases} \overrightarrow{\Omega}_{n/0} \\ \overrightarrow{\nabla}_{n/0}(\mathbf{A}) \end{cases} = \begin{cases} \overrightarrow{\Omega}_{n/n-1} \\ \overrightarrow{\nabla}_{n/n-1}(\mathbf{A}) \end{cases} + \begin{cases} \overrightarrow{\Omega}_{1/0} \\ \overrightarrow{\nabla}_{1/0}(\mathbf{A}) \end{cases} \\ &\text{Conséquence} : \overrightarrow{V}_{i/i}(P) = -\overrightarrow{V}_{i/i}(P) \end{split}$$

Pour écrire la somme des torseurs au même point, on utilise la relation de Varignon.

#### 4 Contacts et liaisons

Une liaison est un modèle de comportement cinématique

Elle est indépendante de toute réalisation matérielle.

On appelle degré de liberté, ddl, un des mouvements indépendants autorisés par une liaison.

#### Les dix liaisons usuelles

| Liaisons à direction | Liaisons à axe  | Liaisons à centre  |
|----------------------|---|--|
| Glissière<br>Plane   | Pivot<br>Pivot glissant<br>Hélicoïdale<br>Cylindre-plan | Sphérique<br>Sphérique à doigt<br>Sphère-plan<br>Sphère-cylindre |

La liaison complète n'admet aucun degré de liberté.

La liaison libre admet 6 degrés de liberté.

#### Liaison équivalente

La liaison équivalente entre des liaisons en série est la somme des torseurs cinématique.

$$\vec{V}_{2/0 \ eq} = \vec{V}_{2/1} + \vec{V}_{1/0}$$

On peut aussi égaler les torseurs des actions mécaniques.

$$\vec{M}_{2\to 0\ eq} = \vec{M}_{2\to 1} = \vec{M}_{1\to 0}$$

La liaison équivalente entre des liaisons en parallèles est la somme des torseurs des actions mécaniques.

$$\vec{M}_{2\to 0 \ eq} = \vec{M}_{2\to 1} + \vec{M}_{1\to 0}$$

On peut aussi égaler les torseurs cinématiques.

$$\vec{V}_{2/0 eq} = \vec{V}_{2/1} = \vec{V}_{1/0}$$

#### Les contacts

Deux surfaces réelles qui se touchent sont dites en contact.

Un contact peut parfois être modélisé par une liaison.

La liaison glissière modélise un contact cylindrique non de révolution.

La liaison plane modélise un contact plan.

La liaison pivot modélise un contact de révolution.

La liaison pivot glissant modélise un contact cylindrique de révolution.

La liaison hélicoïdale modélise un contact d'hélice.

La liaison cylindre-plan modélise un contact linéaire rectiligne.

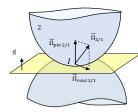
La liaison sphérique modélise un contact sphère.

La liaison sphérique à doigt modélise un contact sphère et ponctuel.

La liaison sphère plan modélise un contact ponctuel.

La liaison sphère-cylindre modélise un contact linéaire annulaire.

### Vecteur de roulement, pivotement, vitesse de glissement



 $\vec{\Omega}_{\mathrm{piv}\,2/1}$  est le **vecteur de pivotement**. C'est la composante de  $\vec{\Omega}_{2/1}$  selon  $\vec{n}$ .  $\overrightarrow{\Omega}_{\text{roul 2/1}}$  est le **vecteur de roulement**. C'est la composante de  $\overrightarrow{\Omega}_{2/1}$  dans le plan.

Pour déterminer le vecteur vitesse de glissement, on utilise une composition des mouvements dans la chaîne fermée du mécanisme :

$$\vec{V}_{2/1}(I) = \vec{V}_{2/0}(I) - \vec{V}_{1/0}(I)$$

Le torseur cinématique de 2/1 au point I peut si besoin s'écrire :

$$\vec{V}_{2/1} = \prod_{I} \begin{cases} \vec{\Omega}_{2/1} \\ \vec{V}_{2/1}(I) \end{cases} = \prod_{I} \begin{cases} \vec{\Omega}_{piv \, 2/1} + \vec{\Omega}_{roul \, 2/1} & \text{(1)} \\ \vec{V}_{2/1}(I) \end{cases}$$

On déterminer ces composantes par des projections.

En cas de roulement sans glissement (rsg) :  $\vec{V}_{2/1}(I) = \vec{0}$  et  $\vec{V}_{2/1} = \vec{V}_{1/2} = \vec{V}_{1/2} = \vec{0}$ 

## Guidages

Les guidages sont les réalisations concrètes des liaisons.

| Glissem                                       | Roulement   |                                      |
|---|---|--------------------------------------|
| Contact direct                                | Coussinet   |                                      |
|   |   |                                      |
| <u>Avantage</u> : Fabrication simple          | <u>Avantage</u> : Charge élevée, silencieux,<br>montage simple, pas de grippage | Avantage : Bon rendement             |
| Inconvénient : Frottement important, grippage | Inconvénient : Frottements importants   | Inconvénient : Encombrement, montage |

### Méthodologie pour tracer un schéma cinématique

La démarche pour élaborer un schéma cinématique est la suivante :

- identifier les différentes CEC;
- identifier la nature des contacts entre les CEC;
- identifier les degrés de liberté entre les CEC ;
- choisir des liaisons usuelles modélisant les contacts ;
- identifier les caractéristiques géométriques des liaisons (centres, axes, vecteurs);
- les tracer avec leurs positions relatives (parallélisme, perpendicularité, coïncidence...);
- tracer les liaisons en couleur.
- relier les liaisons par des traits en couleur.

## 5 Transmission de puissance

#### Transmetteur rotation/rotation

Rapport de transmission : 
$$\boxed{r=rac{\omega_s}{\omega_e}=rac{N_s}{N_e}}$$
 avec  $\omega$  en  $[rad/s]$  et N en  $[tr/min]$ . On a  $\boxed{\omega=rac{2\pi}{60}N}$  multiplicateur  $r>1$  ou réducteur  $r<1$ 

## Roues de friction, pignons-chaîne et poulies-courroie

| Roue de friction | Poulies-courroie | Pignons-chaîne | Engrenage |
|------------------|------------------|----------------|-----------|
|                  |                  |                |           |
|                  |                  |                |           |
|                  |                  |                |           |
|                  |                  |                |           |
|                  |                  |                |           |

| $r = \frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} = \frac{-D_1}{D_2}$ | $r = \frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} = \frac{D_1}{D_2}$  |                      | $r = \frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} = -\frac{D_1}{D_2} = -\frac{Z_1}{Z_2}$ $D_i = m_i Z_i \text{ avec } m = \frac{pas}{\pi}$ |
|--|--|----------------------|---|
| Avantages : montage facile, coût                           | Avantages : grand entraxe possible Poss |                      | Avantages : pas de glissement   |
| Inconvénients : glissement possible                        | Inconvénients : glissement<br>possible si courroie plate,<br>rendement moins bon si courroie<br>crantée  | Inconvénients : coût | Inconvénients : coût  |

On appelle **engrenage** l'entraînement de **deux** solides par des dentures.

|                         | Engrenage cylindrique<br>à contact extérieur                              | Engrenage cylindrique<br>à contact intérieur                              | Engrenage conique  | Engrenage conique   |
|-------------------------|---|---|--|---|
| Forme                   | 87  | <b>1</b>  |  |   |
| Axes de rotation        | Parallèles  | Parallèles  | Concourants  | Orthogonaux non concourants   |
| Rapport de transmission | $\frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} = -\frac{D_1}{D_2} = -\frac{Z_1}{Z_2}$ | $\frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} = +\frac{D_1}{D_2} = +\frac{Z_1}{Z_2}$ | $\left  \frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} \right  = \frac{D_1}{D_2} = \frac{Z_1}{Z_2}$ | $\left  \frac{\omega_{roue/0}}{\omega_{vis/0}} \right  = \frac{Z_{vis}}{Z_{roue}}$  |
| Entraxe                 | $a_{12} = \frac{D_1 + D_2}{2} = m \frac{Z_1 + Z_2}{2}$                    | $a_{12} = \frac{D_1 - D_2}{2} = m \frac{Z_1 - Z_2}{2}$                    |  | Avantages: rapport de réduction important (jusqu'à 150) et irréversibilité si nécessaire (la vis entraîne la roue mais la roue compte tenu de l'incliniaison de l'hélice, ne peut pas entraîner la vis), faible volume, changement de direction.  Inconvénients: faible rendement, forte usure. |

## Train d'engrenages simple

Rapport de transmission d'un train simple d'engrenages avec des axes parallèles :

$$r = \frac{\omega_{s/0}}{\omega_{e/0}} = (-1)^n \frac{\prod Z_{menantes}}{\prod Z_{menées}}$$

avec n le nombre de contacts extérieurs

## Train épicycloïdal

| Train épicycloïdal   |
|--|
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
|  |
| Avantages : entrée et sortie coaxiales, bonne répartition des efforts donc bonne durée de vie, faible encombrement |
| Inconvénients : coût, hyperstatisme  |

**Exemple**: Déterminer le rapport de transmission  $\frac{\omega_{4/0}}{\omega_{1/0}}$ 

Il y a 1 entrée et 1 sortie. Satellite : 2 Porte-satellite : 3 Planétaire : 0 Planétaire : 1

On se place dans le repère du porte-satellite 4. Dans le repère 4 on peut écrire :

$$\frac{\omega_{0/3}}{\omega_{1/3}} = (-1)^n \frac{\prod Z_{menantes}}{\prod Z_{men\acute{e}s}} = (-1)^2 \frac{Z_1 Z_2}{Z_2 Z_0} = \frac{Z_1}{Z_0}$$

On se place dans le repère du bâti 0, on écrit une composition des mouvements :

$$\Rightarrow \frac{-\omega_{3/0}}{\omega_{1/0} - \omega_{3/0}} = \frac{Z_1}{Z_0} \Rightarrow -\omega_{3/0} = \frac{Z_1}{Z_0} (\omega_{1/0} - \omega_{3/0})$$

$$\Rightarrow \left(\frac{Z_1}{Z_0} - 1\right) \, \omega_{3/0} = \frac{Z_1}{Z_0} \omega_{1/0} \ \, \Rightarrow \ \, r = \frac{\omega_{3/0}}{\omega_{1/0}} = \frac{\frac{Z_1}{Z_0}}{\frac{Z_1}{Z_0} - 1} = \frac{Z_1}{Z_1 - Z_0}$$

Conditions géométriques de fonctionnement

$$si m_1 = m_2$$

$$D_3 = D_1 + 2D_2 \Longrightarrow Z_3 = Z_1 + 2Z_2$$

### Transmetteur rotation/translation

Rapport de transmission système pignon-crémaillère :  $V=R\,\omega$ 

Rapport de transmission système vis-écrou :  $V = \frac{pas}{2\pi} \omega$ 

### Accouplements mécaniques

Un accouplement mécanique, ou joint de transmission, appartient à la famille des transmetteurs. Il sert à relier deux arbres en rotation comportant éventuellement des défauts d'alignement angulaires ou radiaux.

#### **Accouplements permanents**

| Joint de Cardan                                    | Joint de Oldham | Joint élastique |
|--|-----------------|-----------------|
| S. Comments  | 0               |                 |
| hétérocinétique si seul<br>homocinétique si double | homocinétique   | homocinétique   |

#### **Accouplements temporaires**

| Embrayage | Limiteur de couple | Frein à disque | Frein à tambour | Roue libre |
|-----------|--------------------|----------------|-----------------|------------|
|           | Care C             |                |                 |            |

### 6 Loi entrée-sortie géométrique et cinématique

#### Fermeture géométrique

Démarche pour déterminer cette loi entrée-sortie en position

- 1. Écrire une relation de Chasles entre les points caractéristiques des liaisons en parcourant la chaîne fermée :  $\overrightarrow{AB} + \overrightarrow{BC} + \cdots + \overrightarrow{DA} = \overrightarrow{0}$
- Projeter l'équation de fermeture dans une base choisie afin d'obtenir un système de 3 équations scalaires comportant les paramètres de mouvement d'entrée et de sortie.
- 3. Éliminer les paramètres de mouvement autres que ceux d'entrée et de sortie, en combinant les équations obtenues

Exemple: Déterminer la loi E/S d'un système bielle manivelle

On cherche  $x = f(\alpha)$  . Le problème est plan.

On écrit une fermeture géométrique :

$$\overrightarrow{OB} + \overrightarrow{BC} + \overrightarrow{CO} = \overrightarrow{0} \Rightarrow e\vec{x}_1 + L\vec{x}_2 - x\vec{x}_0 = \overrightarrow{0}$$

On projette dans la base  $(\vec{x}_0, \vec{y}_0)$ :

$$\begin{split} \Rightarrow & \begin{cases} e\vec{x}_1.\vec{x}_0 + L\vec{x}_2.\vec{x}_0 - x\vec{x}_0.\vec{x}_0 = 0 \\ e\vec{x}_1.\vec{y}_0 + L\vec{x}_2.\vec{y}_0 - x\vec{x}_0.\vec{y}_0 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} e\cos\alpha + L\cos\beta - x = 0 \\ e\cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) + L\cos\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = 0 \end{cases} \\ \Rightarrow & \begin{cases} e\cos\alpha + L\cos\beta - x = 0 \\ e\sin\alpha + L\sin\beta = 0 \end{cases} \qquad \text{On a 2 eq 3 inc et on veut 1 eq 2 inc.} \\ \Rightarrow & \begin{cases} L\cos\beta = -e\cos\alpha + x \\ L\sin\beta = -e\sin\alpha \end{cases} \Rightarrow L^2(\cos^2\beta + \sin^2\beta) = (-e\cos\alpha + x)^2 + (-e\sin\alpha)^2 \\ \Rightarrow & x = \sqrt{L^2 - e^2\sin^2\alpha} + e\cos\alpha \end{cases} \\ \Rightarrow & \dot{x} = \frac{-e^2\dot{\alpha}\sin\alpha\cos\alpha}{\sqrt{L^2 - e^2\sin^2\alpha}} - e\dot{\alpha}\sin\alpha \end{split}$$

#### Fermeture cinématique

Autre démarche pour déterminer une loi entrée-sortie en vitesse

1. Écrire la composition des mouvements avec des torseurs cinématiques en parcourant la chaîne fermée :

$$\vec{V}_{n/0} = \vec{V}_{n/n-1} + \dots + \vec{V}_{1/0}$$

Cette équation torsorielle donne 2 équations vectorielles soit 6 équations scalaires en tout.

 Déterminer, en fonction des paramètres de mouvement d'entrée et de sortie à faire apparaître, la ou les éguations scalaires à écrire.

#### **Annexe**

| $A \rightarrow f(A)$ : champ scalaire  | ex : champ de pressions | $A \to P(A)$            |
|--|-------------------------|-------------------------|
| $A  ightarrow ec{f}(A)$ : champ vectoriel  | ex : champ de vitesses  | $A \to \vec{V}(A)$      |
| $A  ightarrow ar{ar{f}}(A)$ : champ tensoriel                                      | ex : champ tensoriel    | $A 	o \bar{\bar{I}}(A)$ |
| $\overrightarrow{u}  ightarrow f(\overrightarrow{u})$ : opérateur scalaire = forme | ex : produit scalaire   |                         |
| $ec{u}  ightarrow ec{f}(ec{u})$ : opérateur vectoriel                              | ex : produit vectoriel  |                         |