

## Théorie des mécanismes

### TD 3 : Mobilité et hyperstatisme d'un mécanisme

#### Exercice 1 : Liaisons en parallèle

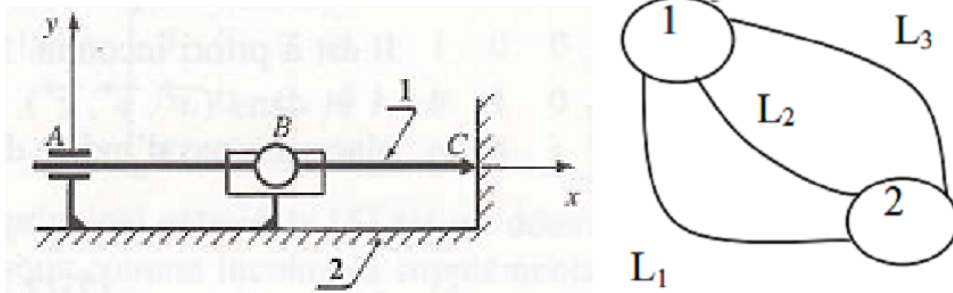


Figure 3-6 Exemple de liaisons en parallèle avec  $hc \neq 0$

Liaison L1 : liaison pivot glissant (A, x) ;

Liaison L2 : liaison linéaire circulaire d'axe (B, x) ;

Liaison L3 : liaison ponctuelle de normale (c, -x) ;

$$\overline{AB} = b\vec{x}$$

$$\overline{AC} = c\vec{x}$$

#### Bilan de l'étude cinématique

$n = 3$  : le nombre de liaisons

$rc = 5$ , la liaison est mobile de degré  $m = 6 - rc = 1$

$N_c = 11$

$6n - N_c = 7 > rc$ , donc la liaison est surabondante de degré  $hc = 6n - N_c - rc = 2$

$$\{T_c\}_A = \begin{pmatrix} \omega_x & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Pour lever la surabondance cinématique en modifiant certaines liaisons élémentaires ; en faisant en sorte par exemple d'augmenter  $N_c$  pour que  $hc = 0$ . Dans notre cas, on remplace la liaison pivot glissant ( $L_1$ ) par une liaison linéaire circulaire.

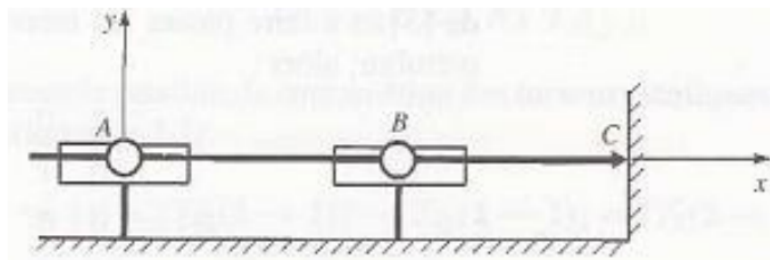


Figure 3-7 Exemple de liaisons en parallèle avec  $hc = 0$

## Théorie des mécanismes

### TD 3 : Mobilité et hyperstatisme d'un mécanisme

#### Bilan de l'étude statique

$r_s = 5$ , la liaison équivalente est partielle

$N_s = 7$ : la liaison équivalente est hyperstatique

d'ordre  $h = N_s - r_s = 2$

l'hyper-staticisme sera levé par la détermination des inconnues supplémentaires :  $M_{A1}$  et  $N_{A1}$ .

$$\{T_s\} = \begin{matrix} X & 0 \\ Y & M_A - M_{A1} \\ Z & N_A - N_{A1} \end{matrix}_A$$

Pour rendre le mécanisme isostatique, on remplace la liaison pivot glissant ( $L_1$ ) par une liaison linéaire circulaire.

Donc,  $M_{A1} = 0$  et  $N_{A1} = 0$ .

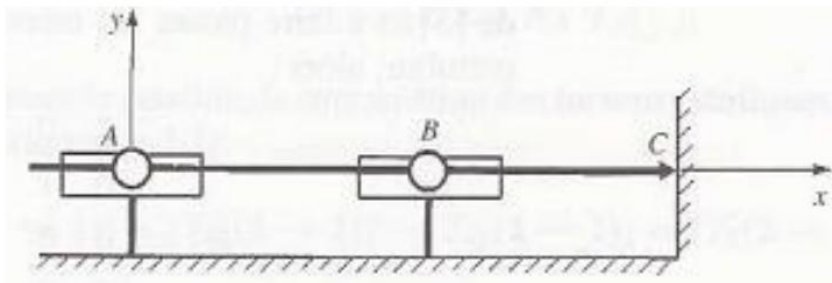


Figure 3-8 Exemple de liaisons en parallèle avec  $h=0$

#### Exercice 2 : Liaisons en série

Etablir le schéma cinématique de la roulette de pied de chaise.



Figure 3-9 Exemple de liaisons en série

## Théorie des mécanismes

### TD 3 : Mobilité et hyperstatisme d'un mécanisme

$$\overrightarrow{AB} = l_1 \cdot \vec{z} \quad \text{et} \quad \overrightarrow{BC} = l_2 \cdot \vec{x} + l_3 \cdot \vec{z}$$

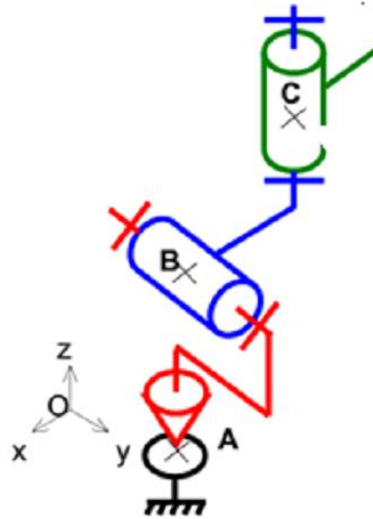


Figure 3-10 Schéma cinématique de liaisons en série

#### Exercice 3: Chaîne cinématique ouverte

Un support de charge ou « chandelle » est constitué d'un bâti 0, d'une tige pivotante 1 et d'une tête articulée 2.

Faire l'analyse cinématique du mécanisme.

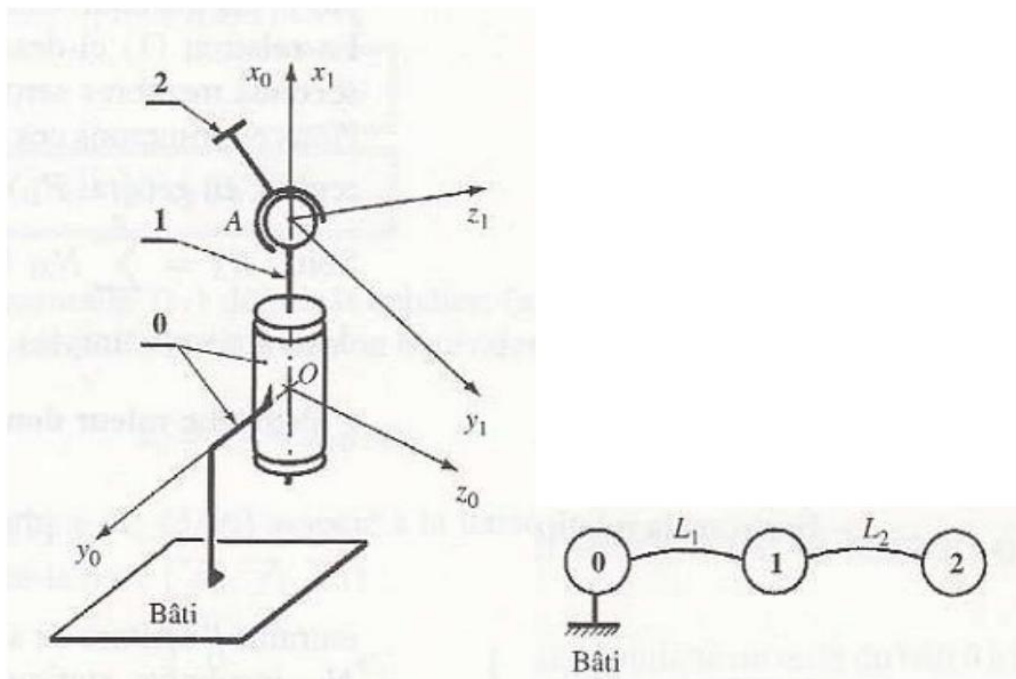


Figure 3-11 Support de charge

## Théorie des mécanismes

### TD 3 : Mobilité et hyperstatisme d'un mécanisme

Solution

#### Paramétrage des positions relatives des pièces de 0 à 2

$R_0(O, x_0, y_0, z_0)$  est un repère lié au bâti 0.

$R_1(A, x_1, y_1, z_1)$  est un repère lié à la tige pivotante 1.

$R_2(A, x_2, y_2, z_2)$  est un repère (non représenté) lié à la tête articulée 2.

L1 : Liaison (0 -1), liaison pivot d'axe (O,x0)

L2 : Liaison (1 -2), liaison sphérique de centre A.

Paramétrage :  $x_1 = x_0$

$$(y_0, y_1) = \alpha$$

$$\vec{OA} = a \vec{x}_0 \quad (a = \text{cte})$$

#### Etude cinématique

##### Liaison L1

$$\left\{ T_c(1/0) \right\}_O = \begin{Bmatrix} \omega_x(1/0)0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)}, \text{ donc } N_{c1} = 1$$

##### Liaison L2

$$\left\{ T_c(2/1) \right\}_A = \begin{Bmatrix} \omega_x(2/1)0 \\ \omega_y(2/1)0 \\ \omega_z(2/1)0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)}, \text{ donc } N_{c2} = 3$$

$$\left\{ T_c(2/1) \right\}_O = \begin{Bmatrix} \omega_x(2/1) & 0 \\ \omega_y(2/1) & -a\omega_z(2/1) \\ \omega_z(2/1) & a\omega_y(2/1) \end{Bmatrix}_{(\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)}$$

Le torseur cinématique associé à la liaison équivalente.

$$\left\{ T_c(2/0) \right\}_O = \begin{Bmatrix} \omega_x & v_x \\ \omega_y & v_y \\ \omega_z & v_z \end{Bmatrix}_{(\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)}$$

Le mouvement de 2 par rapport 0 est un mouvement composé, donc :

$$\sum_1^2 \left\{ T_c(i/i-1) \right\} = \left\{ T_c(2/0) \right\} \quad \text{pour } 1 \leq i \leq 2$$

De cette expression, on obtient :

## Théorie des mécanismes

### TD 3 : Mobilité et hyperstatisme d'un mécanisme

$$\omega_x(1/0) + \omega_x(2/1) = \omega_x$$

$$\omega_y(2/1) = \omega_y$$

$$\omega_z(2/1) = \omega_z$$

$$0 = v_x$$

$$-a\omega_z(2/1) = v_y$$

$$a\omega_y(2/1) = v_z$$

$$\{T_c(2/0)\} = \begin{matrix} \left. \begin{matrix} \omega_x & v_x \\ \omega_y & -a\omega_z \\ \omega_z & a\omega_y \end{matrix} \right\}_{(\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)} \end{matrix}$$

La mobilité cinématique  $m_c = m_{cu} + m_{ci} = N_c = N_{c1} + N_{c2} = 4$ .

La mobilité cinématique utile de la liaison équivalente  $m_{cu} = 3$  car il n'existe que 3 inconnues cinématiques indépendantes dans l'expression de  $\{T_c(2/0)\}$ , ce sont:  $\omega_x, \omega_y, \omega_z$

La mobilité cinématique interne  $m_{ci}$  de la chaîne s'obtient par :  $m_{ci} = m_c - m_{cu} = 1$ .

Cette mobilité peut se déterminer en faisant les deux solides (2 et 0) immobiles l'un par rapport à l'autre et en observant les mouvements internes possibles.