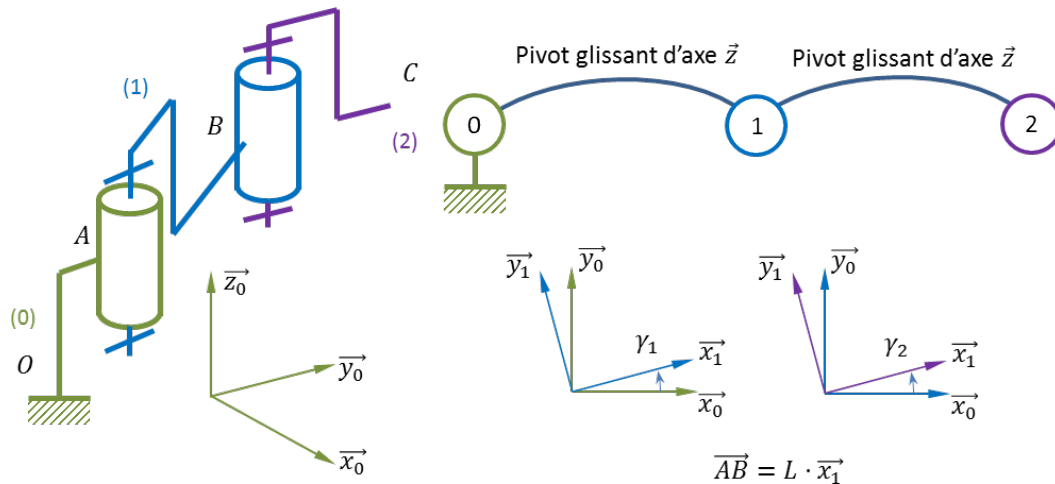


CI 9 : ÉTUDE DES MÉCANISMES COMPLEXES

CHAPITRE 1 – INTRODUCTION AUX CHÂÎNES DE SOLIDES – APPLICATIONS

Exercice 1 - Chaîne ouverte

On donne le schéma suivant :



Question

Quelle est, a priori, la liaison équivalente entre les solides 0 et 2 ?

Question

Donner, par la méthode de votre choix, la liaison équivalente entre les solides 0 et 2 ?

Méthode 1 – Décomposition du torseur cinématiques

Torseur cinématique de la liaison pivot en A entre 0 et 1 :

$$\{\mathcal{V}(1/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(1/0)} = \dot{\gamma}_1 \vec{z}_0 \\ V(A \in 1/0) = \vec{0} \end{array} \right\}_A$$

Torseur cinématique de la liaison pivot en B puis en A entre 2 et 1 :

$$\{\mathcal{V}(2/1)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(2/1)} = \dot{\gamma}_2 \vec{z}_0 \\ V(B \in 2/1) = \vec{0} \end{array} \right\}_B = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(2/1)} = \dot{\gamma}_2 \vec{z}_0 \\ V(A \in 2/1) = -L\dot{\gamma}_2 \vec{y}_1 \end{array} \right\}_A$$

Par composition du torseur cinématique, on a :

$$\{\mathcal{V}(2/1)\} + \{\mathcal{V}(1/0)\} = \{\mathcal{V}(2/0)\}$$

$$\{\mathcal{V}(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(2/0)} = (\dot{\gamma}_1 + \dot{\gamma}_2) \vec{z}_0 \\ V(A \in 2/0) = -L\dot{\gamma}_2 \vec{y}_1 \end{array} \right\}_A = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(2/0)} = (\dot{\gamma}_1 + \dot{\gamma}_2) \vec{z}_0 \\ V(A \in 2/0) = -L\dot{\gamma}_2 (\cos \gamma_1 \vec{y}_0 - \sin \gamma_1 \vec{x}_0) \end{array} \right\}_A = \left\{ \begin{array}{ll} 0 & \dot{u}_{eq} \\ 0 & \dot{v}_{eq} \\ \dot{\gamma}_{eq} & 0 \end{array} \right\}_A$$

Cette liaison permet donc deux translations suivant \vec{x}_0 et \vec{y}_0 et une rotation autour de \vec{z}_0 . La liaison équivalente à ces deux liaisons pivot en série est donc une liaison appui-plan.

Corrigé

Méthode 2 – Utilisation des torseurs statiques

Torseur statique de la liaison pivot en A entre 0 et 1 :

$$\{\mathcal{T}(0 \rightarrow 1)\} = \begin{Bmatrix} X_{01} & L_{01} \\ Y_{01} & M_{01} \\ Z_{01} & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_0}$$

Torseur statique de la liaison pivot en B puis en A entre 2 et 1 :

$$\{\mathcal{T}(2 \rightarrow 1)\} = \begin{Bmatrix} X_{21} & L_{21} \\ Y_{21} & M_{21} \\ Z_{21} & 0 \end{Bmatrix}_{B, \mathcal{R}_0} = \begin{Bmatrix} X_{21} & L_{21} + L \sin \gamma_1 Z_{21} \\ Y_{21} & M_{21} - L \cos \gamma_1 Z_{21} \\ Z_{21} & L \cos \gamma_1 Y_{21} - L \sin \gamma_1 X_{21} \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_0}$$

Le torseur équivalent à la liaison entre 0 et 2 est donc tel que :

$$\{\mathcal{T}(2 \rightarrow 1)\} = \{\mathcal{T}(0 \rightarrow 1)\} = \{\mathcal{T}_{eq}\}$$

$$\begin{cases} X_{21} = X_{01} = X_{eq} \\ Y_{21} = Y_{01} = Y_{eq} \\ Z_{21} = Z_{01} = Z_{eq} \\ L_{21} + L \sin \theta Z_{21} = L_{01} = L_{eq} \\ M_{21} + L \cos \theta Z_{21} = M_{01} = M_{eq} \\ L \cos \theta Y_{21} - L \sin \theta X_{21} = 0 = N_{eq} \end{cases} \iff \begin{cases} X_{21} = X_{01} = X_{eq} \\ Y_{21} = Y_{01} = Y_{eq} \\ Z_{eq} \neq 0 \\ L_{eq} \neq 0 \\ M_{eq} \neq 0 \\ N_{eq} = 0 \\ Y_{21} \cos \theta - X_{21} \sin \theta = 0 \end{cases}$$

Nécessairement $X_{21} = 0$ et $Y_{21} = 0$.

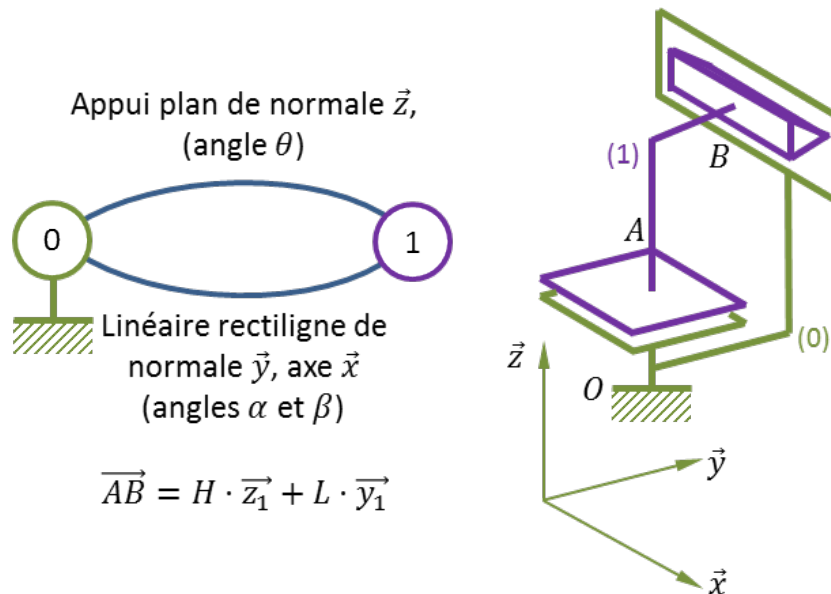
La liaison équivalente a donc pour torseur la forme suivante :

$$\{\mathcal{T}_{eq}\} = \begin{Bmatrix} 0 & L_{eq} \\ 0 & M_{eq} \\ Z_{eq} & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$$

Corrigé

Exercice 2 - Chaîne fermée

On donne le schéma suivant :



Question

Donner, par la méthode de votre choix, la liaison équivalente entre les solides 0 et 1 ?

Méthode 1 – Utilisation du torseur cinématique

Torseur cinématique de la liaison appui-plan en A entre 0 et 1 :

$$\{\mathcal{V}(1/0)\}_{AP} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(1/0)}_{AP} = \dot{\gamma}_{AP} \vec{z}_1 \\ V(A \in 1/0)_{AP} = \dot{u}_{AP} \vec{x}_1 + \dot{v}_{AP} \vec{y}_1 \end{array} \right\}_A$$

Torseur cinématique de la liaison linéaire rectiligne en B puis en A entre 1 et 0 :

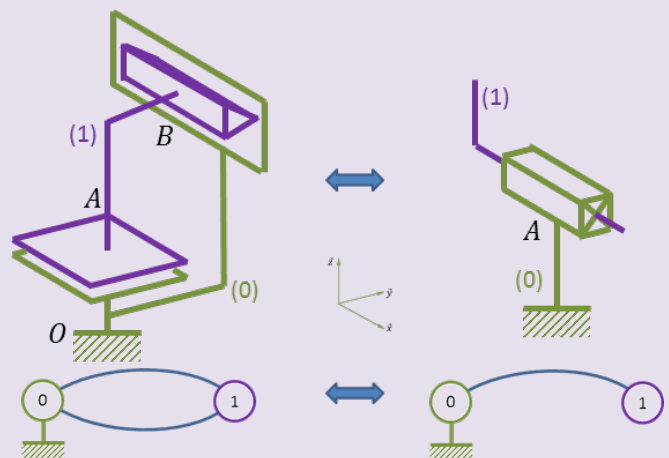
$$\begin{aligned} \{\mathcal{V}(1/0)\}_{LR} &= \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(1/0)}_{LR} = \dot{\alpha}_{LR} \vec{x}_1 + \dot{\beta}_{LR} \vec{y}_1 \\ V(B \in 1/0)_{LR} = \dot{u}_{LR} \vec{x}_1 + \dot{w}_{LR} \vec{z}_1 \end{array} \right\}_B \\ &= \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(1/0)}_{LR} = \dot{\alpha}_{LR} \vec{x}_1 + \dot{\beta}_{LR} \vec{y}_1 \\ V(A \in 1/0)_{LR} = (\dot{u}_{LR} - H\dot{\beta}_{LR}) \vec{x}_1 + H\dot{\alpha}_{LR} \vec{y}_1 + (\dot{w}_{LR} + L\dot{\alpha}_{LR}) \vec{z}_1 \end{array} \right\}_A \end{aligned}$$

Les deux liaisons étant en parallèles, il est nécessaire qu'elles permettent les mêmes mobilités. En conséquence, on doit avoir :

$$\{\mathcal{V}(1/0)\}_{LR} = \{\mathcal{V}(1/0)\}_{AP}$$

En conséquence :

$$\left\{ \begin{array}{l} \dot{\alpha}_{LR} = 0 \\ \dot{\beta}_{LR} = 0 \\ 0 = \dot{\gamma}_{AP} \\ \dot{u}_{LR} - H\dot{\beta}_{LR} = \dot{u}_{AP} \\ H\dot{\alpha}_{LR} = \dot{v}_{AP} \\ \dot{w}_{LR} + L\dot{\alpha}_{LR} = 0 \end{array} \right\} \iff \left\{ \begin{array}{l} \dot{\alpha}_{LR} = 0 \\ \dot{\beta}_{LR} = 0 \\ \dot{\gamma}_{AP} = 0 \\ \dot{u}_{LR} = \dot{u}_{AP} \\ \dot{v}_{AP} = 0 \\ \dot{w}_{LR} = 0 \end{array} \right.$$



Corrigé

Au final,

$$\{\mathcal{V}_{eq}\} = \begin{pmatrix} 0 & \dot{u} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_A$$

La seule composante non nulle du torseur cinématique est donc la vitesse de déplacement suivant \vec{x}_1 . La liaison est donc une liaison glissière d'axe \vec{x}_1

Méthode 2 – Utilisation du torseur statique

Torseur statique de la liaison appui-plan en A entre 0 et 1 :

$$\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\}_{AP} = \begin{pmatrix} 0 & L_{01,AP} \\ 0 & M_{01,AP} \\ Z_{01,AP} & 0 \end{pmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$$

Torseur statique de la liaison linéaire rectiligne en B puis en A entre 1 et 0 :

$$\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\}_{LR} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ Y_{01,LR} & 0 \\ 0 & N_{01,LR} \end{pmatrix}_{B, \mathcal{R}_1} = \begin{pmatrix} 0 & -HY_{01,LR} \\ Y_{01,LR} & 0 \\ 0 & N_{01,LR} \end{pmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$$

En appliquant le PFS au solide 1 au point A, on a donc :

$$\{\mathcal{T}(0 \rightarrow 1)\}_{AP} + \{\mathcal{T}(0 \rightarrow 1)\}_{LR} = \{\mathcal{T}_{eq}\}$$

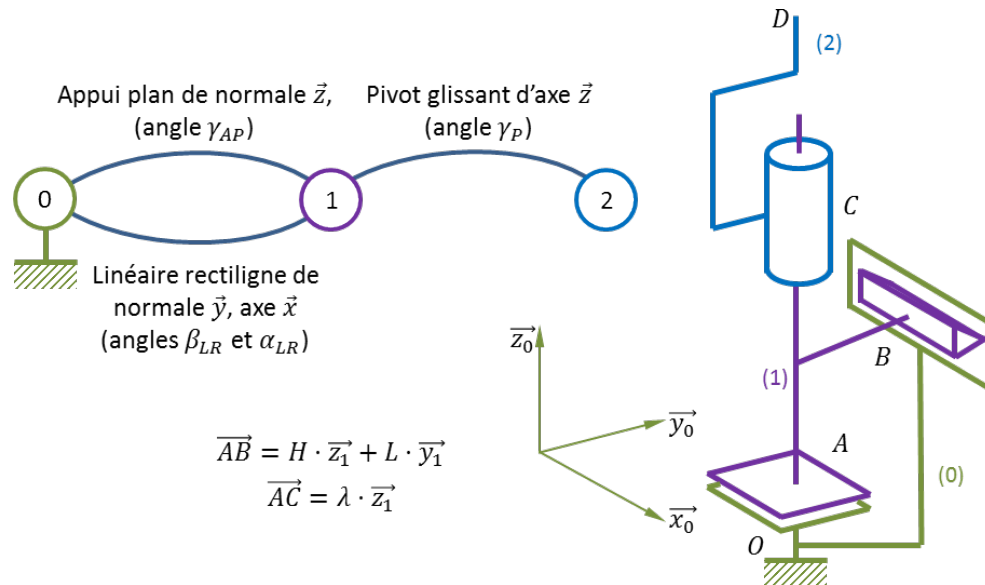
$$\begin{cases} 0 + 0 = X \\ 0 + Y_{01,LR} = Y \\ Z_{01,AP} + 0 = Z \\ L_{01,AP} - HY_{01,LR} = L \\ M_{01,AP} + 0 = M \\ 0 + N_{01,LR} = N \end{cases} \iff \begin{cases} X = 0 \\ Y = Y_{01,LR} \\ Z = Z_{01,AP} \\ L = L_{01,AP} - HY_{01,LR} \\ M = M_{01,AP} \\ N = 0 + N_{01,LR} \end{cases} \iff \{\mathcal{T}_{eq}\} = \begin{pmatrix} 0 & L \\ Y & M \\ Z & N \end{pmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$$

Les deux liaisons en parallèles sont donc équivalentes à une liaison glissière d'axe \vec{x}_1 .

Corrigé

Exercice 3 – Chaînes complexes

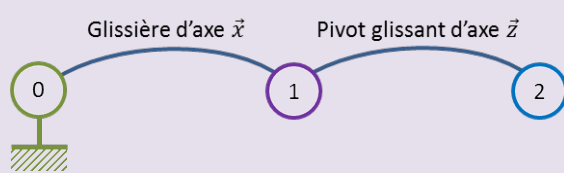
On donne le schéma suivant :



Question

Donner, par la méthode de votre choix, la liaison équivalente entre les solides 0 et 2 ?

Dans ce schéma, on identifie d'abord que les liaisons entre 0 et 1 sont en parallèles. On a déjà vu que la liaison équivalente (appui-plan et linéaire rectiligne) était une liaison glissière d'axe \vec{x} . La chaîne complexe précédente est alors équivalente à la suivante :



$$\text{Avec } \{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\} = \begin{Bmatrix} 0 & L_{10} \\ Y_{10} & M_{10} \\ Z_{10} & N_{10} \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1} \quad \text{ou } \{\mathcal{V}(1/0)\} = \begin{Bmatrix} 0 & \dot{u}_{10} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1} .$$

Méthode 1 – Utilisation du torseur cinématique

Torseur cinématique de la liaison glissière en A entre 1 et 0 : $\{\mathcal{V}(1/0)\} = \begin{Bmatrix} 0 & \dot{u}_{10} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$

Torseur cinématique de la liaison pivot glissant en A entre 2 et 1 : $\{\mathcal{V}(2/1)\} = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ \dot{\gamma}_{21} & \dot{w}_{21} \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$

La liaison équivalente à la chaîne cinématique est donc la suivante :

$$\{\mathcal{V}_{eq}\} = \{\mathcal{V}(2/0)\} = \{\mathcal{V}(2/1)\} + \{\mathcal{V}(1/0)\} = \begin{Bmatrix} 0 & \dot{u}_{10} \\ 0 & 0 \\ \dot{\gamma}_{21} & \dot{w}_{21} \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$$

Cette liaison permet donc trois degrés de liberté : deux translations suivant \vec{x} et \vec{z} et une rotation autour de \vec{z} . Cette liaison équivalente n'est pas associable à une liaison usuelle.

Méthode 2 – Utilisation du torseur statique

Torseur statique de la liaison glissière en A entre 1 et 0 : $\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\} = \begin{Bmatrix} 0 & L_{10} \\ Y_{10} & M_{10} \\ Z_{10} & N_{10} \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$

Corrigé

Corrigé

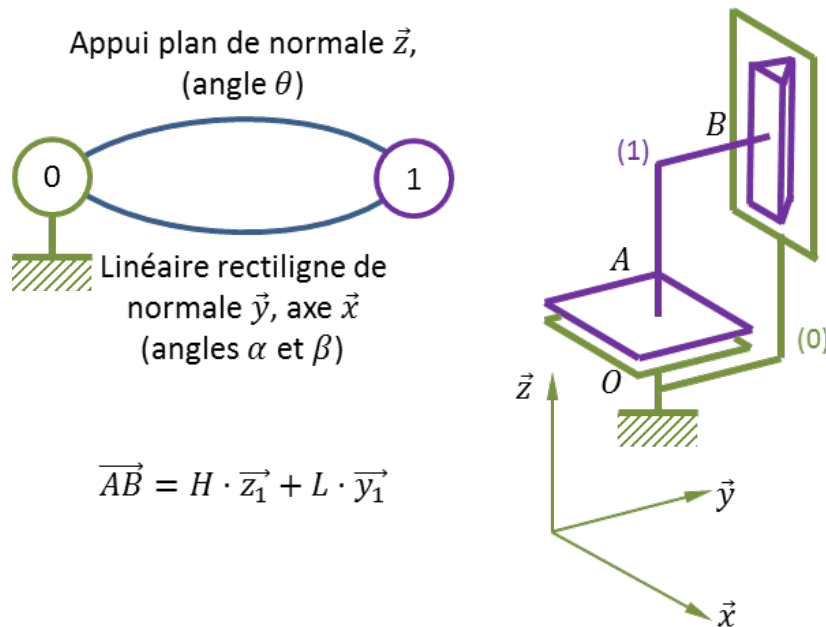
Torseur statique de la liaison pivot glissant en A entre 2 et 1 : $\{\mathcal{T}(2 \rightarrow 1)\} = \begin{Bmatrix} X_{20} & L_{20} \\ Y_{20} & M_{20} \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$

La liaison équivalente à la chaîne cinématique est donc la suivante :

$$\{\mathcal{T}_{eq}\} = \{\mathcal{T}(2 \rightarrow 1)\} + \{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\} \iff \begin{cases} 0 = X_{20} \\ Y_{10} = Y_{20} \\ Z_{10} = 0 \\ L_{10} = L_{20} \\ M_{10} = M_{20} \\ N_{10} = 0 \end{cases} \quad \{\mathcal{T}_{eq}\} = \begin{Bmatrix} 0 & L_{20} \\ Y_{20} & M_{20} \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$$

Cette liaison a donc trois degrés de liaison : une translation suivant \vec{y} et deux rotations autour de \vec{x} et \vec{y} . Cette liaison équivalente n'est pas associable à une liaison usuelle.

Exercice 4 – Un peu d'hyperstatisme



Question

Donner, par la méthode de votre choix, la liaison équivalente entre les solides 0 et 1 ?

Méthode 1 – Utilisation du torseur cinématique

Torseur cinématique de la liaison appui plan en A entre 1 et 0 : $\{\mathcal{V}(1/0)\}_{AP} = \begin{Bmatrix} 0 & \dot{u}_{10,AP} \\ 0 & \dot{v}_{10,AP} \\ \dot{\gamma}_{10,AP} & 0 \end{Bmatrix}_{A, \mathcal{R}_1}$

Torseur cinématique de la liaison cylindre – plan en B puis en A entre 1 et 0 :

$$\{\mathcal{V}(1/0)\}_{CyP} = \begin{Bmatrix} 0 & \dot{u}_{10,CyP} \\ \dot{\beta}_{10,CyP} & 0 \\ \dot{\gamma}_{10,CyP} & \dot{w}_{10,CyP} \end{Bmatrix}_{B, \mathcal{R}_\infty} = \begin{Bmatrix} 0 & \dot{u}_{10,CyP} + L \cdot \dot{\gamma}_{10,CyP} - H \cdot \dot{\beta}_{10,CyP} \\ \dot{\beta}_{10,CyP} & 0 \\ \dot{\gamma}_{10,CyP} & \dot{w}_{10,CyP} \end{Bmatrix}_{B, \mathcal{R}_1}$$

Corrigé

La liaison équivalente à la chaîne cinématique est donc la suivante :

$$\{\mathcal{V}_{eq}\} = \{\mathcal{V}(1/0)\}_{SP} = \{\mathcal{V}(1/0)\}_{CyP} = \begin{pmatrix} 0 & \dot{u}_{10,AP} \\ 0 & \dot{v}_{10,AP} \\ \dot{\gamma}_{10,AP} & 0 \end{pmatrix}_{A,\mathcal{R}_1} = \begin{pmatrix} 0 & \dot{u}_{10,CyP} + L \cdot \dot{\gamma}_{10,CyP} - H \cdot \dot{\beta}_{10,CyP} \\ \dot{\beta}_{10,CyP} & 0 \\ \dot{\gamma}_{10,CyP} & \dot{w}_{10,CyP} \end{pmatrix}_{B,\mathcal{R}_1}$$

D'où :

$$\{\mathcal{V}_{eq}\} = \begin{pmatrix} 0 & \dot{u}_{10,CyP} + L \cdot \dot{\gamma}_{10,CyP} \\ 0 & 0 \\ \dot{\gamma}_{10,CyP} & 0 \end{pmatrix}_{B,\mathcal{R}_1} \quad \text{et} \quad \begin{cases} \dot{u}_{10,APP} = \dot{u}_{10,CyP} + L \cdot \dot{\gamma}_{10,CyP} \\ \dot{\gamma}_{10,APP} = \dot{\gamma}_{10,CyP} \end{cases}$$

Cette liaison permet donc deux degrés de liberté : une translations suivant \vec{x} et une rotation autour de \vec{z} . Cette liaison équivalente n'est pas associable à une liaison usuelle.

Méthode 2 – Utilisation du torseur statique

Torseur statique de la liaison appui plan en A entre 1 et 0 : $\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\}_{AP} = \begin{pmatrix} 0 & L_{10,AP} \\ 0 & M_{10,AP} \\ Z_{10,AP} & 0 \end{pmatrix}_{A,\mathcal{R}_1}$

Torseur statique de la liaison cylindre – plan en B puis en A entre 1 et 0 :

$$\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\}_{CyP} = \begin{pmatrix} 0 & L_{10,CyP} \\ Y_{10,CyP} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{B,\mathcal{R}_1} = \begin{pmatrix} 0 & L_{10,CyP} - HY_{10,CyP} \\ Y_{10,CyP} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{B,\mathcal{R}_1}$$

La liaison équivalente à la chaîne cinématique est donc la suivante :

$$\{\mathcal{T}_{eq}\} = \{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\}_{SP} + \{\mathcal{T}(1 \rightarrow 0)\}_{CyP} \iff \begin{cases} X_{eq} = 0 + 0 \\ Y_{eq} = Y_{10,CyP} + 0 \\ Z_{eq} = 0 + Z_{10,AP} \\ L_{eq} = L_{10,AP} - HY_{10,CyP} + L_{10,CyP} \\ M_{eq} = 0 + M_{10,AP} \\ N_{eq} = 0 + 0 \end{cases} \iff \begin{cases} X_{eq} = 0 \\ Y_{eq} = Y_{10,CyP} \\ Z_{eq} = Z_{10,AP} \\ L_{eq} = L_{10,CyP} - HY_{10,CyP} + L_{10,AP} \\ M_{eq} = M_{10,AP} \\ N_{eq} = 0 \end{cases}$$

$$\{\mathcal{T}_{eq}\} = \begin{pmatrix} 0 & L_{10,CyP} - HY_{10,CyP} + L_{10,AP} \\ Y_{CyP} & M_{10,AP} \\ Z_{CyP} & 0 \end{pmatrix}_{B,\mathcal{R}_1}$$

Cette liaison permet donc deux degrés de liberté : une translations suivant \vec{x} et une rotation autour de \vec{z} . Cette liaison équivalente n'est pas associable à une liaison usuelle.

Corrigé