

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Exercice 1: Loi E/S – Fermeture de chaîne

Etude géométrique

Question 1: Etablir les 3 équations géométriques du problème dans la base 0

D'après la relation de Chasles :

$$\begin{aligned}\overrightarrow{AC} + \overrightarrow{CD} + \overrightarrow{DA} &= \vec{0} \\ \lambda_{21}\overrightarrow{x_1} - L_{31}\overrightarrow{x_3} - L_0\overrightarrow{x_0} + H_0\overrightarrow{y_0} &= \vec{0} \\ \lambda_{21}\overrightarrow{x_1} - L_{31}\overrightarrow{x_3} - L_0\overrightarrow{x_0} + H_0\overrightarrow{y_0} &= \vec{0} \\ \begin{cases} \lambda_{21} \cos \theta_{10} - L_{31} \cos \theta_{30} - L_0 = 0 \\ \lambda_{21} \sin \theta_{10} - L_{31} \sin \theta_{30} + H_0 = 0 \end{cases}\end{aligned}$$

Ajoutons les deux équations de fermeture angulaire :

$$\begin{aligned}(\widehat{x_0, x_1}) + (\widehat{x_1, x_2}) + (\widehat{x_2, x_3}) + (\widehat{x_3, x_0}) &= 0 \\ \theta_{10} + \theta_{32} + \theta_{03} &= 0\end{aligned}$$

Soient 3 équations :

$$\begin{cases} \theta_{10} + \theta_{32} + \theta_{03} = 0 \\ \lambda_{21} \cos \theta_{10} - L_{31} \cos \theta_{30} - L_0 = 0 \\ \lambda_{21} \sin \theta_{10} - L_{31} \sin \theta_{30} + H_0 = 0 \end{cases}$$

Question 2: Etablir la relation entrée/sortie en position $\lambda_{21} = f(\theta_{30})$

Méthode de somme des carrés :

$$\begin{aligned}\cos \theta_{10} &= \frac{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0}{\lambda_{21}} \quad ; \quad \sin \theta_{10} = \frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{\lambda_{21}} \\ \cos^2 \theta_{10} + \sin^2 \theta_{10} &= 1 \\ \lambda_{21}^2 &= (L_{31} \cos \theta_{30} + L_0)^2 + (L_{31} \sin \theta_{30} - H_0)^2 \\ \lambda_{21} &= \pm \sqrt{(L_{31} \sin \theta_{30} - H_0)^2 + (L_{31} \cos \theta_{30} + L_0)^2}\end{aligned}$$

Dans le cas étudié, il est nécessaire de regarder « avec les mains » la bonne solution en regardant le signe de $\pm \sqrt{(L_{31} \sin \theta_{30} - H_0)^2 + (L_{31} \cos \theta_{30} + L_0)^2}$. On a $\lambda_{21} > 0$

D'où :

$$\lambda_{21} = \sqrt{(L_{31} \sin \theta_{30} - H_0)^2 + (L_{31} \cos \theta_{30} + L_0)^2}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 3: Proposer une méthode de résolution numérique permettant de déterminer θ_{30} en degrés pour une valeur donnée de λ_{21} en mm variant dans l'intervalle de 90 à 110 (les dimensions seront mesurées sur le schéma cinématique) - Vous définirez une fonction $f(\text{teta}, \text{lamb})$, une fonction récursive dichotomie(f, a, b, Crit) et une fonction Resolution() renvoyant les listes Lambda21 et teta30

```

H0 = 53
L0 = 81
L31 = 45

def Dichotomie(f,a,b,Crit):
    m = (a+b)/2
    if abs(b-a) < 2*Crit:
        return m
    else:
        if f(a)*f(m) == 0:
            return m
        elif f(a)*f(m) < 0:
            b = m
        else:
            a = m
        return Dichotomie(f,a,b,Crit)

from math import sqrt,cos,sin,pi

def f(teta,lamb):
    P1 = L0 + L31*cos(teta)
    P2 = L31*sin(teta) - H0
    return lamb - sqrt(P1**2+P2**2)

def resolution():
    L_Lambda21 = [i for i in range(90,111)]
    L_Teta30_dg = []
    for Lambda21 in L_Lambda21:
        def F(teta):
            return f(teta,Lambda21)
        Crit = 0.1 * pi/180 # °
        a = 0 # °
        b = 90 * pi/180 # °
        Teta30_rd = Dichotomie(F,a,b,Crit)
        Teta30_dg = Teta30_rd*180/pi
        L_Teta30_dg.append(Teta30_dg)
    return L_Lambda21,L_Teta30_dg

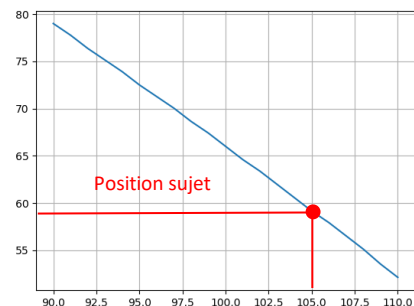
L_Lambda21,L_Teta30 = resolution()

from matplotlib import pyplot as plt
plt.close('all')

def Affiche(fig,X,Y):
    plt.figure(fig)
    plt.plot(X,Y)
    plt.grid(True)
    plt.show()

Affiche(1,L_Lambda21,L_Teta30)

```



Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 4: Exprimer θ_{32} en fonction du seul paramètre géométrique θ_{30} et des constantes (utile dans la suite) – On justifiera le choix de la fonction trigonométrique choisie

$$\theta_{32} = \theta_{30} - \theta_{10}$$

Il faut donc exprimer θ_{30} en fonction de θ_{10} .

$$\begin{cases} \lambda_{21} \cos \theta_{10} - L_{31} \cos \theta_{30} - L_0 = 0 \\ \lambda_{21} \sin \theta_{10} - L_{31} \sin \theta_{30} + H_0 = 0 \end{cases}$$

On peut au choix utiliser un arccos, arcsin, ou arctan pour exprimer θ_{30} . Compte tenu du mécanisme étudié, θ_{30} étant l'angle (\vec{x}_0, \vec{x}_3) , cet angle évolue dans l'intervalle $\left[-\frac{\pi}{2}, \frac{\pi}{2}\right]$. On choisit donc l'arcsin ou arctan, mais cette dernière est plus simple :

$$\begin{aligned} \tan \theta_{10} &= \frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \\ \theta_{10} &= \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \end{aligned}$$

$$\theta_{32} = \theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right)$$

Voici la formule avec sin :

$$\begin{aligned} \sin \theta_{10} &= \frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{\lambda_{21}} = \frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{\sqrt{(L_{31} \sin \theta_{30} - H_0)^2 + (L_{31} \cos \theta_{30} + L_0)^2}} \\ \theta_{32} &= \theta_{30} - \sin^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{\sqrt{(L_{31} \sin \theta_{30} - H_0)^2 + (L_{31} \cos \theta_{30} + L_0)^2}} \right) \end{aligned}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 5: Etablir la relation entrée/sortie en position $\lambda_{21} = f(\theta_{10})$

Dans la base 0 (pas idéal) :

$$\begin{cases} \theta_{10} + \theta_{32} + \theta_{03} = 0 \\ \lambda_{21} \cos \theta_{10} - L_{31} \cos \theta_{30} - L_0 = 0 \\ \lambda_{21} \sin \theta_{10} - L_{31} \sin \theta_{30} + H_0 = 0 \end{cases}$$

$$\cos \theta_{30} = \frac{\lambda_{21} \cos \theta_{10} + L_0}{L_{31}} \quad ; \quad \sin \theta_{30} = \frac{\lambda_{21} \sin \theta_{10} - H_0}{L_{31}}$$

$$\cos^2 \theta_{30} + \sin^2 \theta_{30} = 1$$

$$L_{31}^2 = (\lambda_{21} \cos \theta_{10} + L_0)^2 + (\lambda_{21} \sin \theta_{10} - H_0)^2$$

La suite est un peu galère... Développer, regrouper, puis polynôme de degré 2. Allez, je me lance

$$\begin{aligned} L_{31}^2 &= \lambda_{21}^2 \cos^2 \theta_{10} + L_0^2 + 2L_0 \cos \theta_{10} \lambda_{21} + \lambda_{21}^2 \sin^2 \theta_{10} + H_0^2 - 2H_0 \sin \theta_{10} \lambda_{21} \\ \lambda_{21}^2 + 2(L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10})\lambda_{21} + H_0^2 + L_0^2 - L_{31}^2 &= 0 \\ \Delta &= 4(L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10})^2 - 4(H_0^2 + L_0^2 - L_{31}^2) \end{aligned}$$

Il faudrait discuter des conditions géométriques qui font que $\Delta > 0$ (exemple de situation impossible : θ_{10} avec $L_{31} < H_0$).

$$\lambda_{21} = \frac{-2(L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10}) \pm \sqrt{4(L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10})^2 - 4(H_0^2 + L_0^2 - L_{31}^2)}}{2}$$

$$\lambda_{21} = H_0 \sin \theta_{10} - L_0 \cos \theta_{10} \pm \sqrt{(L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10})^2 - (H_0^2 + L_0^2 - L_{31}^2)}$$

On pourrait s'arrêter là et choisir la solution, mais comme je l'ai fait dans la base 1 ci-dessous, je sais que la solution est + :

$$\begin{aligned} &(L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10})^2 - (H_0^2 + L_0^2 - L_{31}^2) \\ &= L_0^2 \cos^2 \theta_{10} + H_0^2 \sin^2 \theta_{10} - 2L_0 \cos \theta_{10} H_0 \sin \theta_{10} - H_0^2 - L_0^2 + L_{31}^2 \\ &= L_0^2 (\cos^2 \theta_{10} - 1) + H_0^2 (\sin^2 \theta_{10} - 1) - 2L_0 \cos \theta_{10} H_0 \sin \theta_{10} + L_{31}^2 \\ &= -L_0^2 \sin^2 \theta_{10} - H_0^2 \cos^2 \theta_{10} - 2L_0 \cos \theta_{10} H_0 \sin \theta_{10} + L_{31}^2 \\ &= L_{31}^2 - (L_0^2 \sin^2 \theta_{10} + H_0^2 \cos^2 \theta_{10} + 2L_0 \cos \theta_{10} H_0 \sin \theta_{10}) \\ &= L_{31}^2 - (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2 \end{aligned}$$

Dans la base 1 : (avoir le réflexe de choisir la base si elle n'est pas imposée et si c'est compliqué dans la base choisie initialement)

$$\begin{aligned} &\lambda_{21} \vec{x}_1 - L_{31} \vec{x}_3 - L_0 \vec{x}_0 + H_0 \vec{y}_0 = \vec{0} \\ &\begin{cases} \lambda_{21} - L_{31} \cos \theta_{32} - L_0 \cos \theta_{01} - H_0 \sin \theta_{01} = 0 \\ -L_{31} \sin \theta_{32} - L_0 \sin \theta_{01} + H_0 \cos \theta_{01} = 0 \end{cases} \\ &\begin{cases} \lambda_{21} - L_{31} \cos \theta_{32} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10} = 0 \\ -L_{31} \sin \theta_{32} + L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10} = 0 \end{cases} \end{aligned}$$

$$\cos \theta_{32} = \frac{\lambda_{21} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10}}{L_{31}} \quad ; \quad \sin \theta_{32} = \frac{L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10}}{L_{31}}$$

$$\cos^2 \theta_{32} + \sin^2 \theta_{32} = 1$$

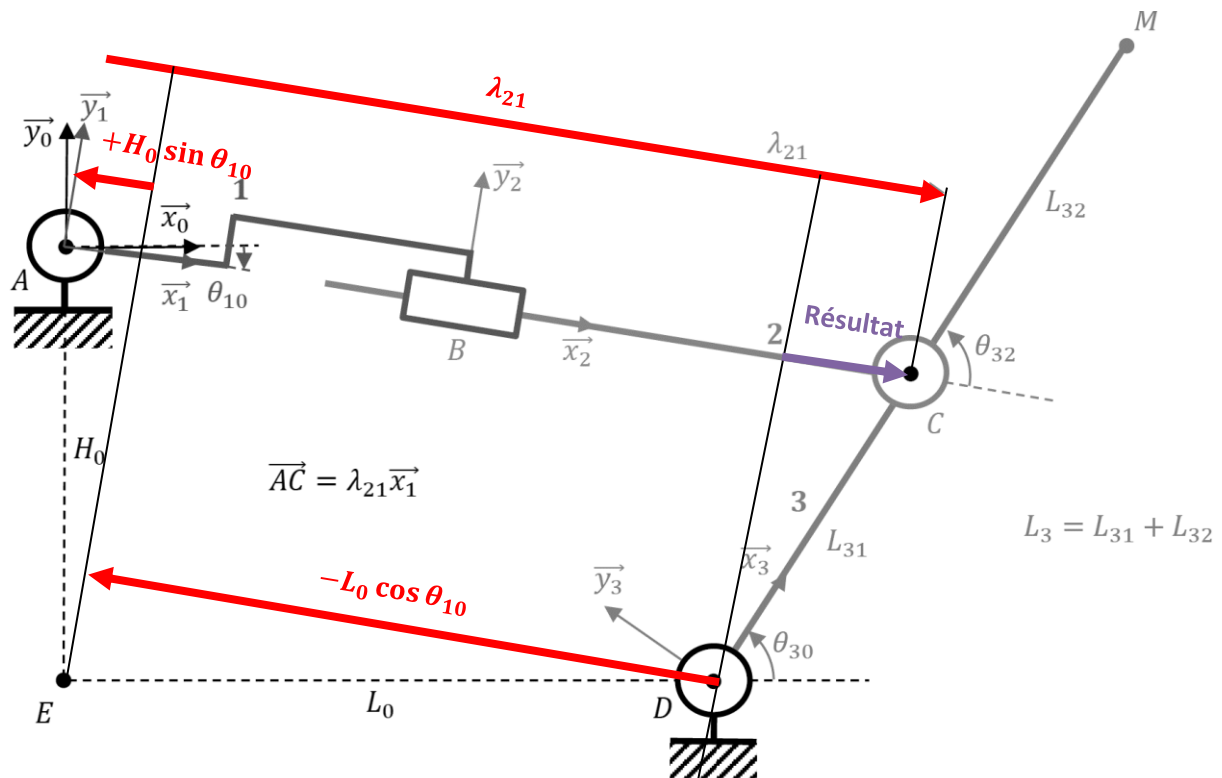
$$\begin{aligned} L_{31}^2 &= (\lambda_{21} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10})^2 + (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2 \\ (\lambda_{21} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10})^2 &= L_{31}^2 - (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2 \end{aligned}$$

Avant de passer à la racine, il faudrait discuter du signe de $L_{31}^2 - (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2$...

$$\lambda_{21} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10} = \pm \sqrt{L_{31}^2 - (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Solution après avoir regardé le signe de $\lambda_{21} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10}$ (λ_{21} moins la projection de AD sur AC – Attention, $H_0 \sin \theta_{10} < 0$ sur le schéma) :



$$\lambda_{21} - L_0 \cos \theta_{10} + H_0 \sin \theta_{10} = \sqrt{L_{31}^2 - (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2}$$

$$\lambda_{21} = L_0 \cos \theta_{10} - H_0 \sin \theta_{10} + \sqrt{L_{31}^2 - (L_0 \sin \theta_{10} + H_0 \cos \theta_{10})^2}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Etude cinématique

Question 6: Proposer les 4 torseurs cinématiques des liaisons du mécanisme, et réalisez les choix de points et bases qui seront utiles pour la suite

$\{\mathcal{V}_{10}\} = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ R_{10} & 0 \end{Bmatrix}_A^{\mathcal{B}_1}$
$\{\mathcal{V}_{03}\} = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ R_{03} & 0 \end{Bmatrix}_D^{\mathcal{B}_1}$
$\{\mathcal{V}_{32}\} = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ R_{32} & 0 \end{Bmatrix}_C^{\mathcal{B}_1}$
$\{\mathcal{V}_{21}\} = \begin{Bmatrix} 0 & U_{21} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_C^{\mathcal{B}_1}$

Question 7: Etablir les 2 équations vectorielles de la fermeture cinématique du système en C

$$\{\mathcal{V}_{10}\} + \{\mathcal{V}_{04}\} + \{\mathcal{V}_{43}\} + \{\mathcal{V}_{32}\} + \{\mathcal{V}_{21}\} = \{0\}$$

$\{\mathcal{V}_{10}\} = \begin{Bmatrix} R_{10}\vec{z}_0 \\ \lambda_{21}R_{10}\vec{y}_1 \end{Bmatrix}_C$	$\begin{aligned} \vec{V}(C, 1/0) &= \vec{V}(A, 1/0) + \vec{CA} \wedge \vec{\Omega}_{10} \\ &= -\lambda_{21}\vec{x}_1 \wedge R_{10}\vec{z}_1 \\ &= \lambda_{21}R_{10}\vec{y}_1 \end{aligned}$
$\{\mathcal{V}_{03}\} = \begin{Bmatrix} R_{03}\vec{z}_0 \\ L_{31}R_{03}\vec{y}_3 \end{Bmatrix}_C$	$\begin{aligned} \vec{V}(C, 0/3) &= \vec{V}(D, 0/3) + \vec{CD} \wedge \vec{\Omega}_{03} \\ &= -L_{31}\vec{x}_3 \wedge R_{03}\vec{z}_3 \\ &= L_{31}R_{03}\vec{y}_3 \end{aligned}$
$\{\mathcal{V}_{32}\} = \begin{Bmatrix} R_{32}\vec{z}_0 \\ \vec{0} \end{Bmatrix}_C$	
$\{\mathcal{V}_{21}\} = \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ U_{21}\vec{x}_1 \end{Bmatrix}_C$	

$$\begin{cases} (R_{10} + R_{03} + R_{32})\vec{z}_0 = \vec{0} \\ \lambda_{21}R_{10}\vec{y}_1 + L_{31}R_{03}\vec{y}_3 + U_{21}\vec{x}_1 = \vec{0} \end{cases}$$

Question 8: Etablir les 3 équations de la fermeture cinématique du système dans \mathcal{B}_1

$$\begin{cases} R_{10} + R_{03} + R_{32} = 0 \\ U_{21} - L_{31}R_{03} \sin \theta_{32} = 0 \\ \lambda_{21}R_{10} + L_{31}R_{03} \cos \theta_{32} = 0 \end{cases}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 9: Déterminer R_{40} en fonction de l'unique inconnue cinématique R_{21} et des paramètres géométriques

$$U_{21} - L_{31}R_{03} \sin \theta_{32} = 0$$

$$R_{03} = \frac{1}{L_{31}} \frac{1}{\sin \theta_{32}} U_{21}$$

$$R_{30} = -\frac{1}{L_{31}} \frac{1}{\sin \theta_{32}} U_{21}$$

Question 10: Exprimer R_{30} en fonction de l'unique inconnue cinématique U_{21} , de l'unique paramètre géométrique variable θ_{30} et des constantes

$$\theta_{32} = \theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right)$$

$$R_{30} = -\frac{1}{L_{31}} \frac{1}{\sin \left(\theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right)} U_{21}$$

Question 11: Exprimer finalement $\vec{V}(M, 3/0)$ en fonction de l'unique inconnue cinématique U_{21} et du seul paramètre géométrique variable θ_{30} et des constantes, le tout projeté dans la base 0

On peut exprimer cette vitesse de deux manières différentes :

- Chemin 30
- Chemin 3210

Le premier semble évident, mais si vous n'aviez pas fait toute l'étude précédente, vous pourriez bien prendre le chemin 3210 pour faire apparaître U_{21} . Toutefois, vous feriez aussi apparaître R_{21} et R_{10}

Chemin 30 attendu :

$$\begin{aligned} \vec{V}(M, 3/0) &= \vec{V}(D, 3/0) + \overrightarrow{MD} \wedge \overrightarrow{\Omega_{30}} \\ \vec{V}(M, 3/0) &= \overrightarrow{MD} \wedge \overrightarrow{\Omega_{30}} = -L_3 \vec{x}_3 \wedge R_{30} \vec{z}_3 = L_3 R_{30} \vec{y}_3 \\ \vec{V}(M, 3/0) &= -\frac{L_3}{L_{31}} \frac{1}{\sin \left(\theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right)} U_{21} \vec{y}_3 \\ \vec{V}(M, 3/0) &= -\frac{L_3}{L_{31}} \frac{1}{\sin \left(\theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right)} U_{21} \begin{pmatrix} -\sin \theta_{30} \\ \cos \theta_{30} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathcal{B}_0} \end{aligned}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Chemin 3210 (juste pour en discuter ensemble):

$$\begin{aligned}
\vec{V}(M, 3/0) &= \vec{V}(M, 3/2) + \vec{V}(M, 2/1) + \vec{V}(M, 1/0) \\
\vec{V}(M, 3/2) &= \vec{V}(C, 3/0) + \vec{MC} \wedge \vec{\Omega}_{32} = -L_{32} \vec{x}_3 \wedge R_{32} \vec{z}_3 = L_{32} R_{32} \vec{y}_3 \\
\vec{V}(M, 2/1) &= U_{21} \vec{x}_1 \\
\vec{V}(M, 1/0) &= \vec{V}(A, 1/0) + \vec{MA} \wedge \vec{\Omega}_{10} = -L_{32} \vec{x}_3 \wedge R_{10} \vec{z}_0 - \lambda_{21} \vec{x}_1 \wedge R_{10} \vec{z}_0 = L_{32} \vec{y}_3 R_{10} + \lambda_{21} R_{10} \vec{y}_1 \\
\vec{V}(M, 3/0) &= L_{32} R_{32} \vec{y}_3 + U_{21} \vec{x}_1 + L_{32} \vec{y}_3 R_{10} + \lambda_{21} R_{10} \vec{y}_1 \\
\vec{V}(M, 3/0) &= L_{32} (R_{32} + R_{10}) \vec{y}_3 + U_{21} \vec{x}_1 + \lambda_{21} R_{10} \vec{y}_1
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
\vec{V}(M, 3/0) &= L_{32} (R_{32} + R_{10}) \begin{pmatrix} -\sin \theta_{30} \\ \cos \theta_{30} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0} + U_{21} \begin{pmatrix} \cos \theta_{10} \\ \sin \theta_{10} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0} + \lambda_{21} R_{10} \begin{pmatrix} -\sin \theta_{10} \\ \cos \theta_{10} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \\
\vec{V}(M, 3/0) &= \begin{pmatrix} -L_{32} (R_{32} + R_{10}) \sin \theta_{30} + U_{21} \cos \theta_{10} - \lambda_{21} R_{10} \sin \theta_{10} \\ L_{32} (R_{32} + R_{10}) \cos \theta_{30} + U_{21} \sin \theta_{10} + \lambda_{21} R_{10} \cos \theta_{10} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \\
\vec{V}(M, 3/0) &= \begin{pmatrix} -L_{32} (R_{32} + R_{10}) \sin \theta_{30} + U_{21} \cos \theta_{10} - \lambda_{21} R_{10} \sin \theta_{10} \\ L_{32} (R_{32} + R_{10}) \cos \theta_{30} + U_{21} \sin \theta_{10} + \lambda_{21} R_{10} \cos \theta_{10} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0}
\end{aligned}$$

Il reste encore à exprimer R_{32} et R_{10} en fonction de U_{21} à l'aide des équations cinématiques et l'angle θ_{10} qui apparait dans la projection en fonction de θ_{30} (déjà fait)

$$\begin{aligned}
R_{10} &= \frac{L_{31}}{\lambda_{21}} \cos \theta_{32} R_{30} = -\frac{L_{31}}{\lambda_{21}} \cos \theta_{32} \frac{1}{L_{31} \sin \theta_{32}} U_{21} = -\frac{1}{\lambda_{21}} \frac{\cos \theta_{32}}{\sin \theta_{32}} U_{21} \\
R_{32} + R_{10} &= R_{30} = -\frac{1}{L_{31} \sin \theta_{32}} U_{21} \\
\theta_{10} &= \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right)
\end{aligned}$$

Soit :

$$\begin{aligned}
&\vec{V}(M, 3/0) \\
&= U_{21} \begin{pmatrix} L_{32} \frac{L_{32} \sin \theta_{30}}{L_{31} \sin \theta_{32}} + \cos \left(\tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right) + \lambda_{21} \frac{1}{\lambda_{21} \sin \theta_{32}} \sin \left(\tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right) \\ -\frac{L_{32} \cos \theta_{30}}{L_{31} \sin \theta_{32}} + \sin \left(\tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right) - \lambda_{21} \frac{1}{\lambda_{21} \sin \theta_{32}} \cos \left(\tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right) \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0}
\end{aligned}$$

Oui, ce n'est clairement pas ce qui était attendu, ce vecteur est égal à celui que l'on a eu avant :

$$-\frac{L_3}{L_{31} \sin \left(\theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right)} U_{21} \begin{pmatrix} -\sin \theta_{30} \\ \cos \theta_{30} \\ 0 \end{pmatrix}^{\mathfrak{B}_0}$$

Difficile à croire, seule une application numérique peut vous le prouver !

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Etude statique par stratégie d'isolements

Question 12: Justifier le fait que $\overrightarrow{R_{23}} = R_{23}\overrightarrow{x_2}$

L'ensemble 1+2 est soumis à 2 glisseurs...

Question 13: Justifier le fait que $R_{23} = F$

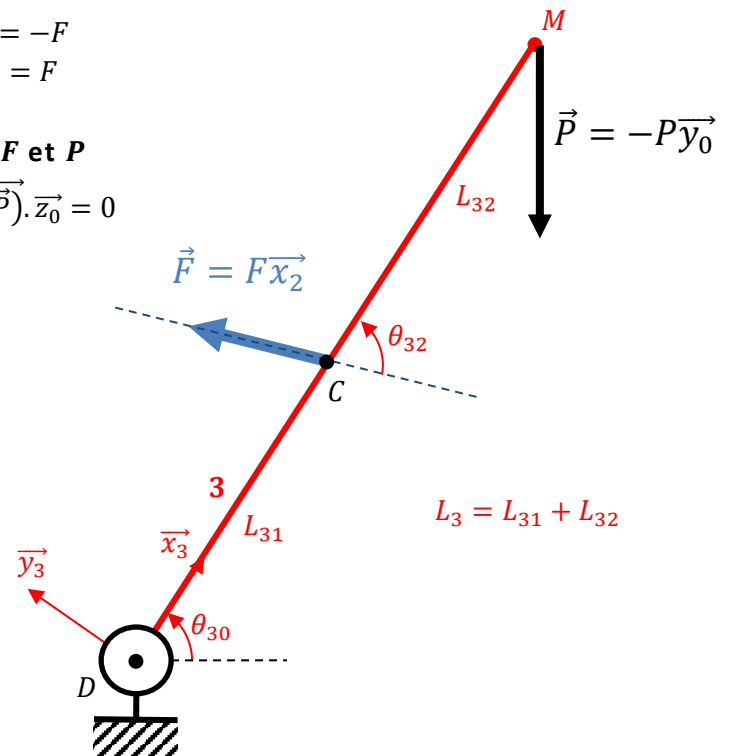
On isole 2 : TRS sur $\overrightarrow{x_1}$: $F + R_{32} = 0$

$$R_{32} = -F$$

$$R_{23} = F$$

Question 14: En déduire la relation entre F et P

On isole 3 : TMS en D sur $\overrightarrow{z_0}$: $\overrightarrow{M_D}(\overrightarrow{R_{23}}) \cdot \overrightarrow{z_0} + \overrightarrow{M_D}(\overrightarrow{P}) \cdot \overrightarrow{z_0} = 0$



$$\overrightarrow{M_D}(\overrightarrow{R_{23}}) \cdot \overrightarrow{z_0} + \overrightarrow{M_D}(\overrightarrow{P}) \cdot \overrightarrow{z_0} = 0$$

$$\overrightarrow{DC} \wedge (F\overrightarrow{x_2}) \cdot \overrightarrow{z_0} + \overrightarrow{DM} \wedge (-P\overrightarrow{y_0}) \cdot \overrightarrow{z_0} = 0$$

$$[L_{31}\overrightarrow{x_3} \wedge (F\overrightarrow{x_2})] \cdot \overrightarrow{z_0} + [L_3\overrightarrow{x_3} \wedge (-P\overrightarrow{y_0})] \cdot \overrightarrow{z_0} = 0$$

$$FL_{31} \sin(\widehat{\overrightarrow{x_3}, \overrightarrow{x_2}}) - PL_3 \sin(\widehat{\overrightarrow{x_3}, \overrightarrow{y_0}}) = 0$$

$$FL_{31} \sin \theta_{23} - PL_3 \sin \left(\theta_{03} + \frac{\pi}{2} \right) = 0$$

$$FL_{31} \sin \theta_{23} - PL_3 \cos \theta_{03} = 0$$

$$-FL_{31} \sin \theta_{32} - PL_3 \cos \theta_{30} = 0$$

$$F = -\frac{L_3 \cos \theta_{30}}{L_{31} \sin \theta_{32}} P$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

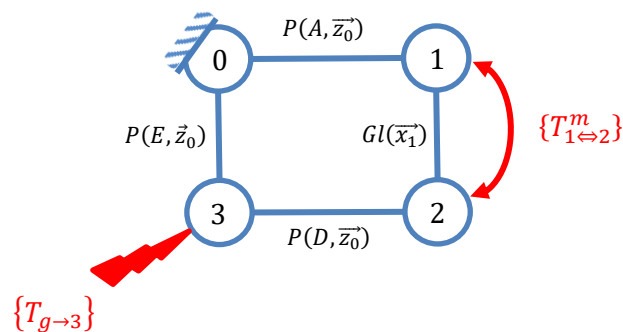
Question 15: Exprimer F en fonction de P , de l'unique paramètre géométrique variable θ_{30} et des constantes

$$\theta_{32} = \theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right)$$

$$F = - \frac{L_3}{L_{31}} \frac{\cos \theta_{30}}{\sin \left(\theta_{30} - \tan^{-1} \left(\frac{L_{31} \sin \theta_{30} - H_0}{L_{31} \cos \theta_{30} + L_0} \right) \right)} P$$

Etude statique complète

Question 16: Etablir le graphe des liaisons du système



Question 17: Donner les torseurs $\{T_{ji}\}$ des actions dans toutes les liaisons

01	12	23	30
$\{T_{01}\}$	$\{T_{12}\}$	$\{T_{23}\}$	$\{T_{30}\}$
$\begin{Bmatrix} X_{01} & 0 \\ Y_{01} & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{\mathcal{B}_1}$	$\begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ Y_{12} & 0 \\ 0 & N_{12} \end{Bmatrix}_{\mathcal{B}_1}$	$\begin{Bmatrix} X_{23} & 0 \\ Y_{23} & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{\mathcal{B}_1}$	$\begin{Bmatrix} X_{30} & 0 \\ Y_{30} & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{\mathcal{B}_1}$
\mathcal{A}	\mathcal{A}	\mathcal{D}	\mathcal{E}

Question 18: Faire le bilan du nombre d'équations et d'inconnues du problème plan afin de vérifier qu'il est soluble

$$m^{2D} = 1; E_s^{2D} = 3(P - 1) = 9; I_s^{2D} = 2 + 2 + 2 + 2 = 8$$

$$h^{2D} = m^{2D} + I_s^{2D} - E_s^{2D} = 1 + 8 - 9 = 0$$

\Rightarrow Le mécanisme est statiquement soluble en plan

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 19: Appliquer le PFS au solide 1 en A dans la base \mathcal{B}_1 et en déduire un système de 3 équations

On isole la pièce 1 et on applique le PFS dans le référentiel terrestre supposé Galiléen

$$\{\mathcal{T}_{01}\} + \{\mathcal{T}_{21}\} + \{\mathcal{T}_{2 \rightarrow 1}^m\} = \{0\}$$

$$\begin{pmatrix} X_{01} & 0 \\ Y_{01} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1} + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ Y_{21} & 0 \\ 0 & N_{21} \end{pmatrix}_A + \begin{pmatrix} -F & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1} = \{0\}$$

Au point A		
$\begin{pmatrix} X_{01} & 0 \\ Y_{01} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1}$	RAS	$\begin{pmatrix} X_{01}\vec{x}_1 + Y_{01}\vec{y}_1 \\ \vec{0} \end{pmatrix}_A$
$\begin{pmatrix} 0 & 0 \\ Y_{21} & 0 \\ 0 & N_{21} \end{pmatrix}_A$	RAS	$\begin{pmatrix} Y_{21}\vec{y}_1 \\ N_{21}\vec{z}_1 \end{pmatrix}_A$
$\begin{pmatrix} -F & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1}$	RAS	$\begin{pmatrix} -F\vec{x}_1 \\ \vec{0} \end{pmatrix}_A$

$$\begin{pmatrix} X_{01}\vec{x}_1 + Y_{01}\vec{y}_1 \\ \vec{0} \end{pmatrix}_A + \begin{pmatrix} Y_{21}\vec{y}_1 \\ N_{21}\vec{z}_1 \end{pmatrix}_A + \begin{pmatrix} -F\vec{x}_1 \\ \vec{0} \end{pmatrix}_A = \begin{pmatrix} \vec{0} \\ \vec{0} \end{pmatrix}_B$$

$$\begin{cases} (X_{01} - F)\vec{x}_1 + (Y_{01} + Y_{21})\vec{y}_1 = \vec{0} \\ N_{21}\vec{z}_1 = \vec{0} \end{cases}$$

Projection dans \mathcal{B}_1

$$\begin{cases} X_{01} - F = 0 \\ Y_{01} + Y_{21} = 0 \\ N_{21} = 0 \end{cases}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 20: Appliquer le PFS au solide 2 en A dans la base \mathfrak{B}_1 et en déduire un système de 3 équations

On isole la pièce 2 et on applique le PFS dans le référentiel terrestre supposé Galiléen

$$\{\mathcal{T}_{12}\} + \{\mathcal{T}_{32}\} + \{\mathcal{T}_{1 \rightarrow 2}^m\} = \{0\}$$

$$\begin{pmatrix} 0 & 0 \\ Y_{12} & 0 \\ 0 & N_{12} \end{pmatrix}_A^{\mathfrak{B}_1} + \begin{pmatrix} X_{32} & 0 \\ Y_{32} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_D^{\mathfrak{B}_1} + \begin{pmatrix} F & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_A^{\mathfrak{B}_1} = \{0\}$$

Au point A		
$\begin{pmatrix} 0 & 0 \\ Y_{12} & 0 \\ 0 & N_{12} \end{pmatrix}_A^{\mathfrak{B}_1}$	RAS	$\begin{pmatrix} Y_{12}\vec{y}_1 \\ N_{12}\vec{z}_1 \end{pmatrix}_A$
$\begin{pmatrix} X_{32} & 0 \\ Y_{32} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_D^{\mathfrak{B}_1}$	$\begin{aligned} \vec{M}_A(\vec{F}) &= \vec{M}_D(\vec{F}) + \vec{AD} \wedge \vec{R}_{43} \\ &= \begin{bmatrix} \lambda_{21} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_1} \wedge \begin{bmatrix} X_{32} \\ Y_{32} \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_1} \\ &= \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \lambda_{21}Y_{32} \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_1} \end{aligned}$	$\begin{pmatrix} X_{32}\vec{x}_1 + Y_{32}\vec{y}_1 \\ \lambda_{21}Y_{32}\vec{z}_1 \end{pmatrix}_A$
$\begin{pmatrix} F & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_A^{\mathfrak{B}_1}$	RAS	$\begin{pmatrix} F\vec{x}_1 \\ \vec{0} \end{pmatrix}_A$

$$\begin{pmatrix} Y_{12}\vec{y}_1 \\ N_{12}\vec{z}_1 \end{pmatrix}_A + \begin{pmatrix} X_{32}\vec{x}_1 + Y_{32}\vec{y}_1 \\ \lambda_{21}Y_{32}\vec{z}_1 \end{pmatrix}_A + \begin{pmatrix} F\vec{x}_1 \\ \vec{0} \end{pmatrix}_A = \begin{pmatrix} \vec{0} \\ \vec{0} \end{pmatrix}_B$$

$$\begin{cases} (X_{32} + F_m)\vec{x}_1 + (Y_{12} + Y_{32})\vec{y}_1 = \vec{0} \\ (N_{12} + \lambda_{21}Y_{32})\vec{z}_1 = \vec{0} \end{cases}$$

Projection dans \mathfrak{B}_1

$$\begin{cases} X_{32} + F = 0 \\ Y_{12} + Y_{32} = 0 \\ N_{12} + \lambda_{21}Y_{32} = 0 \end{cases}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 21: Appliquer le PFS au solide 3 en E dans la base \mathfrak{B}_1 et en déduire un système de 3 équations

On isole la pièce 3 et on applique le PFS dans le référentiel terrestre supposé Galiléen

$$\{\mathcal{T}_{23}\} + \{\mathcal{T}_{03}\} + \{\mathcal{T}_{g \rightarrow 3}\} = \{0\}$$

$$\begin{pmatrix} X_{23} & 0 \\ Y_{23} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathfrak{B}_1} + \begin{pmatrix} X_{03} & 0 \\ Y_{03} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathfrak{B}_1} + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -P & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_M = \{0\}$$

Au point E		
$\begin{pmatrix} X_{23} & 0 \\ Y_{23} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathfrak{B}_1}$	$\begin{aligned} \overrightarrow{M_E}(\vec{F}) &= \overrightarrow{M_D}(\vec{F}) + \overrightarrow{ED} \wedge \overrightarrow{R_{23}} \\ &= \begin{bmatrix} L_{31} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_4} \wedge \begin{bmatrix} X_{23} \\ Y_{23} \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \\ &= \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23} \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \\ &\quad \theta_{32} = \theta_{30} + \theta_{01} \end{aligned}$	$\left\{ \begin{array}{l} X_{23} \vec{x}_1 + Y_{23} \vec{y}_1 \\ (L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23}) \vec{z}_1 \end{array} \right\}_E$
$\begin{pmatrix} X_{03} & 0 \\ Y_{03} & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathfrak{B}_1}$	RAS	$\left\{ \begin{array}{l} X_{03} \vec{x}_1 + Y_{03} \vec{y}_1 \\ \vec{0} \end{array} \right\}_E$
$\begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -P & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_M$	$\begin{aligned} \overrightarrow{M_E}(\vec{F}) &= \overrightarrow{M_M}(\vec{F}) + \overrightarrow{EM} \wedge \vec{P} \\ &= \begin{bmatrix} L_3 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_3} \wedge \begin{bmatrix} 0 \\ -P \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \\ &= \begin{bmatrix} L_3 \cos \theta_{30} \\ L_3 \sin \theta_{30} \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \wedge \begin{bmatrix} 0 \\ -P \\ 0 \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \\ &= \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -PL_3 \cos \theta_{30} \end{bmatrix}^{\mathfrak{B}_0} \end{aligned}$	$\left\{ \begin{array}{l} -P \vec{y}_0 \\ -PL_3 \cos \theta_{30} \vec{z}_0 \end{array} \right\}_E$

$$\left\{ \begin{array}{l} X_{23} \vec{x}_1 + Y_{23} \vec{y}_1 \\ (L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23}) \vec{z}_1 \end{array} \right\}_E + \left\{ \begin{array}{l} X_{03} \vec{x}_1 + Y_{03} \vec{y}_1 \\ \vec{0} \end{array} \right\}_E + \left\{ \begin{array}{l} -P \vec{y}_0 \\ -PL_3 \cos \theta_{30} \vec{z}_0 \end{array} \right\}_E = \left\{ \begin{array}{l} \vec{0} \\ \vec{0} \end{array} \right\}_B$$

$$\left\{ \begin{array}{l} (X_{23} + X_{03}) \vec{x}_1 + (Y_{23} + Y_{03}) \vec{y}_1 - P \vec{y}_0 = \vec{0} \\ (L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23}) \vec{z}_1 - PL_3 \cos \theta_{30} \vec{z}_0 = \vec{0} \end{array} \right.$$

Projection dans \mathfrak{B}_1

$$\left\{ \begin{array}{l} (X_{23} + X_{03} + P \sin \theta_{01}) \vec{x}_1 + (Y_{23} + Y_{03} - P \cos \theta_{01}) \vec{y}_1 = \vec{0} \\ (L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23} - PL_3 \cos \theta_{30}) \vec{z}_1 = \vec{0} \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} X_{23} + X_{03} + P \sin \theta_{01} = 0 \\ Y_{23} + Y_{03} - P \cos \theta_{01} = 0 \\ L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23} - PL_3 \cos \theta_{30} = 0 \end{array} \right.$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Question 22: Récapituler les 9 équations statiques du mécanisme en faisant apparaître en rouge les données et en bleu les actions inconnues de liaison

$$\left\{ \begin{array}{l} X_{01} - F = 0 \\ Y_{01} + Y_{21} = 0 \\ N_{21} = 0 \\ X_{32} + F = 0 \\ Y_{12} + Y_{32} = 0 \\ N_{12} + \lambda_{21} Y_{32} = 0 \\ X_{23} + X_{03} + P \sin \theta_{01} = 0 \\ Y_{23} + Y_{03} - P \cos \theta_{01} = 0 \\ L_{31} \cos \theta_{32} Y_{23} - L_{31} \sin \theta_{32} X_{23} - P L_3 \cos \theta_{30} = 0 \end{array} \right.$$

Question 23: Résoudre le système afin d'exprimer toutes les inconnues de liaison en fonction de l'effort F ainsi que la relation liant F et P

$$\left\{ \begin{array}{l} X_{01} = F \\ Y_{01} = 0 \\ N_{21} = 0 \\ X_{32} = -F \\ Y_{12} = 0 \\ Y_{32} = 0 \\ X_{03} = -P \sin \theta_{01} - F \\ Y_{03} = P \cos \theta_{01} \\ -L_{31} \sin \theta_{32} F - P L_3 \cos \theta_{30} = 0 \end{array} \right.$$

Il reste l'équation suivante, dans laquelle tout est connu :

$$-L_{31} \sin \theta_{32} F - P L_3 \cos \theta_{30} = 0$$

Question 24: En déduire $F = f(P)$

$$F = -P \frac{L_3 \cos \theta_{30}}{L_{31} \sin \theta_{32}}$$

$$F = -P \frac{L_3 \cos \theta_{30}}{L_{31} \sin \theta_{32}}$$

Dernière mise à jour	MECA 2	Denis DEFAUCHY
29/11/2022	Révisions	TD3 - Correction

Etude dynamique (5/2)

Question 25: Retrouver la relation statique entrée/sortie à l'aide du TEC et de la relation cinématique entrée/sortie

$$\{\mathcal{V}_{21}\}\{\mathcal{F}_{1\rightarrow 2}^m\} + \{\mathcal{F}_{ext\rightarrow 3}\}\{\mathcal{V}_{30}\} = 0$$

$$\begin{pmatrix} 0 & U_{21} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{C}}^{\mathfrak{B}_1} \begin{pmatrix} F & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_B^{\mathfrak{B}_1} + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -P & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_M^{\mathfrak{B}_0} \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ R_{30} & 0 \end{pmatrix}_D^{\mathfrak{B}_1} = 0$$

$$\overrightarrow{M_E(\vec{P})} = \overrightarrow{EM} \wedge (-P\vec{y}_0) = L_3 \vec{x}_3 \wedge (-P\vec{y}_0) = -PL_3 \sin(\widehat{\vec{x}_3 \wedge \vec{y}_0}) = -PL_3 \sin\left(\theta_{03} + \frac{\pi}{2}\right) \vec{z}_0$$

$$= -PL_3 \cos \theta_{03} \vec{z}_0 = -PL_3 \cos \theta_{30} \vec{z}_0$$

$$\begin{pmatrix} 0 & U_{21} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_B^{\mathfrak{B}_1} \begin{pmatrix} F & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_B^{\mathfrak{B}_1} + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -P & 0 \\ 0 & -PL_3 \cos \theta_{30} \end{pmatrix}_D^{\mathfrak{B}_0} \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ R_{30} & 0 \end{pmatrix}_D^{\mathfrak{B}_0} = 0$$

Soit :

$$U_{21}F - PL_3 \cos \theta_{30} R_{30} = 0$$

$$F = PL_3 \cos \theta_{30} \frac{R_{30}}{U_{21}}$$

Or :

$$R_{30} = -\frac{1}{L_{31}} \frac{1}{\sin \theta_{32}} U_{21}$$

Soit :

$$F = -\frac{L_3 \cos \theta_{30}}{L_{31} \sin \theta_{32}} P$$