

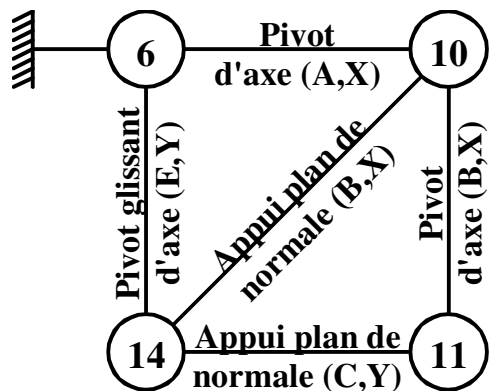
Corrigé du devoir de mécanique N°1

Exercice 1 : Micromoteur

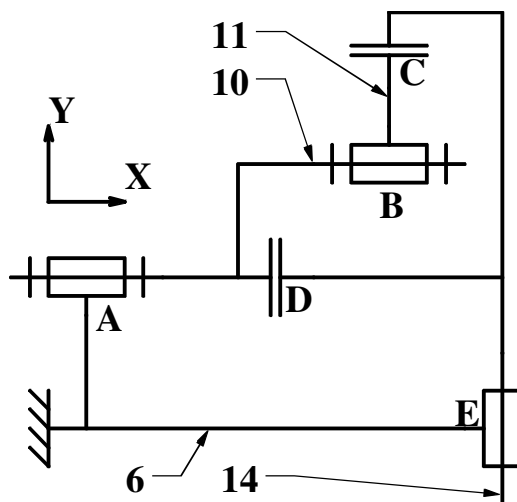
1.1- Classes d'équivalence :

$$\{1\} = \{1,2,3,4,5,6,7,8,9\} \quad \{10\} = \{10\} \quad \{11\} = \{11\} \quad \{14\} = \{12,13,14\}$$

1.2- Graphe des liaisons



1.3- Schéma cinématique minimum



Exercice 2 : Skip de levage

2.1- Le poids \vec{P} est une force appliquée en I.

$$\text{Donc : } \{T(\vec{P})\} = \begin{Bmatrix} \vec{P} \\ \overline{AI} \wedge \vec{P} \end{Bmatrix}$$

$$\text{Avec : } \overline{AI} \begin{vmatrix} 1,75+0,38 = 2,13 \text{ m} \\ 0 \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{et} \quad \vec{P} \begin{vmatrix} -5\,000 \cdot \cos 75 = -1\,294 \text{ N} \\ -5\,000 \cdot \sin 75 = -4\,830 \text{ N} \\ 0 \end{vmatrix}$$

$$\text{D'où : } \{T(\vec{P})\} = \begin{Bmatrix} -1\,294 \text{ N} & 0 \\ -4\,830 \text{ N} & 0 \\ 0 & -10\,290 \text{ N.m} \end{Bmatrix}$$

2.2- Les degrés de liberté des liaisons en A et B sont :

$$\begin{vmatrix} 0 & R_X \\ T_Y & 0 \\ T_Z & R_Z \end{vmatrix}$$

On en déduit les torseurs des actions de liaison en A et B :

$$\{T_A\} = \begin{Bmatrix} X_A & 0 \\ 0 & M_A \\ 0 & 0 \end{Bmatrix} \quad \text{et} \quad \{T_B\} = \begin{Bmatrix} X_B & 0 \\ 0 & M_B \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}$$

Le problème étant un problème plan (\vec{X}, \vec{Y}) on a : $\{T_A\} = \begin{Bmatrix} X_A & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}$ et $\{T_B\} = \begin{Bmatrix} X_B & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}$

Ces deux actions de liaison sont donc des forces \vec{F}_A et \vec{F}_B de supports (A, \vec{X}) et (B, \vec{X}).

2.3- On isole le système $S = \{3,4,5\}$, les actions extérieures appliquées sur ce système sont:

- Poids du wagonnet : Force \vec{P} verticale vers le bas appliquée en I et de module $\|\vec{P}\| = 5000 \text{ N}$
- Action de 1 sur 5 : Force \vec{F}_A de support (A, \vec{X})
- Action de 1 sur 4 : Force \vec{F}_B de support (B, \vec{X})
- Action de 2 sur 3 : Force \vec{F}_C de support (C, \vec{Y})

Exprimons les torseurs de ces actions en A

$$\{T(\vec{P})\} = \begin{Bmatrix} -1\,294 \text{ N} & 0 \\ -4\,830 \text{ N} & 0 \\ 0 & -10\,290 \text{ N.m} \end{Bmatrix} \quad \{TA\} = \begin{Bmatrix} X_A & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}$$

$$\{TB\} = \begin{Bmatrix} \vec{F}_B \\ \vec{AB} \wedge \vec{F}_B \end{Bmatrix} \quad \text{Or : } \vec{AB} \begin{vmatrix} 0 \\ -0,9 \text{ m} \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{et : } \vec{F}_B \begin{vmatrix} X_B \\ 0 \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{Donc : } \{TB\} = \begin{Bmatrix} X_B & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0,9 \cdot X_B \end{Bmatrix}$$

$$\{TC\} = \begin{Bmatrix} \vec{F}_C \\ \vec{AC} \wedge \vec{F}_C \end{Bmatrix} \quad \text{Or : } \vec{AC} \begin{vmatrix} 0,38 \text{ m} \\ -1,62 \text{ m} \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{et : } \vec{F}_C \begin{vmatrix} 0 \\ Y_C \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{Donc : } \{TC\} = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ Y_C & 0 \\ 0 & 0,38 \cdot Y_C \end{Bmatrix}$$

Le système étant en équilibre : $\{T(\vec{P})\} + \{TA\} + \{TB\} + \{TC\} = \{0\}$

$$\text{Soit : } \begin{vmatrix} -1\,294 + X_A + X_B = 0 \\ -4\,830 + Y_C = 0 \\ -10\,290 + 0,9 \cdot X_B + 0,38 \cdot Y_C = 0 \end{vmatrix} \quad \text{Soit encore : } \begin{vmatrix} X_A = -8\,100 \text{ N} \\ X_B = 9\,394 \text{ N} \\ Y_C = 4\,830 \text{ N} \end{vmatrix}$$

Les actions sont donc :

- **En A une force \vec{F}_A de support (A, \vec{X}) vers la gauche et de module $\|\vec{F}_A\| = 8\,100 \text{ N}$**
- **En B une force \vec{F}_B de support (B, \vec{X}) vers la droite et de module $\|\vec{F}_B\| = 9\,394 \text{ N}$**
- **En C une force \vec{F}_C de support (C, \vec{Y}) vers le haut et de module $\|\vec{F}_C\| = 4\,830 \text{ N}$**

Exercice 3 : Porte de coffre fort

3.1- La liaison entre en B est une liaison rotule donc les degrés de liberté sont:

$$\begin{vmatrix} 0 & R_X \\ 0 & R_Y \\ 0 & R_Z \end{vmatrix} \quad \text{On en déduit le torseur de l'action en B : } \{TB\} = \begin{Bmatrix} X_B & 0 \\ Y_B & 0 \\ Z_B & 0 \end{Bmatrix}$$

Ce torseur étant un glisseur d'axe passant par B, cette action peut être modélisée par une force \vec{F}_B appliquée en B.

3.2- La liaison en A est une liaison linéaire annulaire d'axe (A, \vec{Z}) donc les degrés de liberté sont:

$$\begin{vmatrix} 0 & R_X \\ 0 & R_Y \\ T_Z & R_Z \end{vmatrix} \quad \text{On en déduit le torseur de l'action en A : } \{TA\} = \begin{Bmatrix} X_A & 0 \\ Y_A & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}$$

Ce torseur est un glisseur d'axe passant par A. Cette action peut donc être modélisée par une force \vec{F}_A appliquée en A. De plus la composante suivant \vec{Z} de cette force est nulle ($Z_A = 0$) donc cette force est horizontale.

3.3- On isole le système $S = \{1,2\}$, les actions extérieures appliquées sur ce système sont:

- Poids de 1 : Force \vec{P}_1 de support (G_1, \vec{Z}) vers le bas et de module $\|\vec{P}_1\| = 10 \text{ kN}$.
- Poids de 2 : Force \vec{P}_2 de support (G_2, \vec{Z}) vers le bas et de module $\|\vec{P}_2\| = 20 \text{ kN}$.
- Action de 0 sur 1 en B : Force \vec{F}_B appliquée en B.
- Action de 0 sur 1 en A : Force horizontale \vec{F}_A appliquée en A.

Exprimons les torseurs de ces actions en B.

$$\{\text{TB}\} = \begin{Bmatrix} \text{X}_B & 0 \\ \text{Y}_B & 0 \\ \text{Z}_B & 0 \end{Bmatrix}$$

$$\{\text{TA}\} = \begin{Bmatrix} \vec{F}_A \\ \text{B}(\vec{BA} \wedge \vec{F}_A) \end{Bmatrix} \quad \text{Or: } \vec{BA} \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ 1,8 \text{ m} \end{vmatrix} \quad \text{et: } \vec{F}_A \begin{vmatrix} \text{X}_A \\ \text{Y}_A \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{Donc: } \{\text{TA}\} = \begin{Bmatrix} \text{X}_A & -1,8 \cdot \text{Y}_A \\ \text{Y}_A & 1,8 \cdot \text{X}_A \\ \text{B} & \begin{vmatrix} 0 & 0 \end{vmatrix} \end{Bmatrix}$$

$$\{\text{T}(\vec{P}_1)\} = \begin{Bmatrix} \vec{P}_1 \\ \text{B}(\vec{BG}_1 \wedge \vec{P}_1) \end{Bmatrix} \quad \text{Or: } \vec{BG}_1 \begin{vmatrix} 0,19 \text{ m} \\ 0,3 \text{ m} \\ 0,9 \text{ m} \end{vmatrix} \quad \text{et: } \vec{P}_1 \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ -10 \text{ kN} \end{vmatrix} \quad \text{Donc: } \{\text{T}(\vec{P}_1)\} = \begin{Bmatrix} 0 & -3 \text{ kN.m} \\ 0 & 1,9 \text{ kN.m} \\ \text{B} & \begin{vmatrix} -10 \text{ kN} & 0 \end{vmatrix} \end{Bmatrix}$$

$$\{\text{T}(\vec{P}_2)\} = \begin{Bmatrix} \vec{P}_2 \\ \text{B}(\vec{BG}_2 \wedge \vec{P}_2) \end{Bmatrix} \quad \text{Or: } \vec{BG}_2 \begin{vmatrix} 0 \\ 1,2 \text{ m} \\ 0,9 \text{ m} \end{vmatrix} \quad \text{et: } \vec{P}_2 \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ -20 \text{ kN} \end{vmatrix} \quad \text{Donc: } \{\text{T}(\vec{P}_2)\} = \begin{Bmatrix} 0 & -24 \text{ kN.m} \\ 0 & 0 \\ \text{B} & \begin{vmatrix} -20 \text{ kN} & 0 \end{vmatrix} \end{Bmatrix}$$

Le système étant en équilibre : $\{\text{TA}\} + \{\text{TB}\} + \{\text{T}(\vec{P}_1)\} + \{\text{T}(\vec{P}_2)\} = \{0\}$

$$\text{Soit : } \begin{vmatrix} \text{X}_A + \text{X}_B = 0 \\ \text{Y}_A + \text{Y}_B = 0 \\ \text{Z}_B - 10 - 20 = 0 \\ -1,8 \cdot \text{Y}_A - 3 - 24 = 0 \\ 1,8 \text{ X}_A + 1,9 = 0 \end{vmatrix} \quad \text{Soit encore : } \begin{vmatrix} \text{X}_A = -1,06 \text{ kN} \\ \text{Y}_A = -15 \text{ kN} \\ \text{X}_B = 1,06 \text{ kN} \\ \text{Y}_B = 15 \text{ kN} \\ \text{Z}_B = 30 \text{ kN} \end{vmatrix}$$

On en déduit les forces en A et B

$$\vec{F}_A \begin{vmatrix} -1,06 \text{ kN} \\ -15 \text{ kN} \\ 0 \end{vmatrix} \quad \vec{F}_B \begin{vmatrix} 1,06 \text{ kN} \\ 15 \text{ kN} \\ 30 \text{ kN} \end{vmatrix}$$