

MÉCANIQUE INDUSTRIELLE

Etude Statique



COURS ASSURE PAR
Dr Hassan ELMINOR
Professeur de Mécanique

Première année Cycle d'ingénieur
Filière Génie de l'Energie et Systèmes innovants

Cours III - Résolution des problèmes de statique

- **Méthodes de résolution**
- **Statique analytique (cas 3D-Torseurs)**

III-Résolution des problèmes de statique

Méthodes de résolution

L'objectif de la statique est de calculer l'ensemble des actions mécaniques appliquées à un solide en équilibre.

Pour résoudre de tels problèmes, nous disposons de plusieurs méthodes de résolution, réparties en 2 « familles »

Analytique
(utilisée pour les problèmes
en 2D et 3D)

- Méthode des torseurs (3D)
- Théorème des moments
- Théorème des forces

Graphique
(Utilisée pour les problèmes
plans sans moments)

- Solide soumis à deux forces
- Solide soumis à trois forces

Méthodes de résolution

Quel que soit le problème à résoudre, la méthode devra commencer par la séquence qui suit afin de bien choisir la méthode de résolution.

Isoler le système étudié

Aidez-vous du graphe des liaisons

Modéliser les actions extérieures et les nommer

N'oubliez pas les actions à distance !

Faire le bilan de ces actions

- ☐ *Nom de l'action*
- ☐ *Point d'application*
- ☐ *Direction et sens*
- ☐ *Intensité*

Résoudre le problème



Statique analytique- Les torseurs

La résolution par les torseurs est de loin la **plus puissante**, la plus **rigoureuse**, mais aussi la plus **longue**. *Elle n'est à utiliser que lorsque les autres méthodes ne sont pas adaptées.*

Qu'est-ce qu'un torseur ?

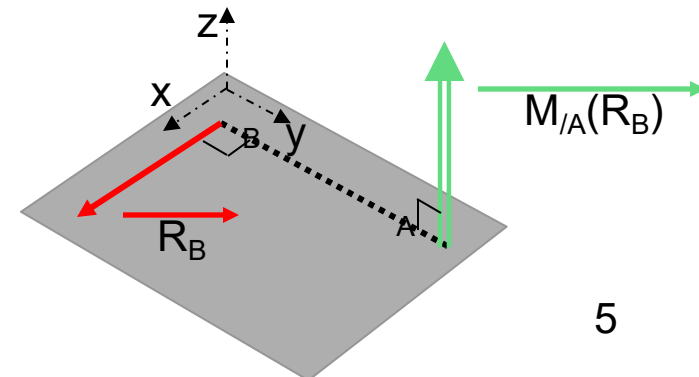


Un torseur est une description complète d'une action mécanique, exprimé par rapport à un point particulier (point choisi).

$$\{\tau_{(2 \rightarrow 1)}\}_A = \left\{ \begin{array}{c} \vec{R}_{A(2 \rightarrow 1)} \\ \vec{M}_{A(2 \rightarrow 1)} \end{array} \right\} = \begin{array}{c} \left\{ \begin{array}{c} X_{21} \\ Y_{21} \\ Z_{21} \end{array} \right\} \left\{ \begin{array}{c} L_{21} \\ M_{21} \\ N_{21} \end{array} \right\} \\ \left\{ \begin{array}{c} \vec{x} \\ \vec{y} \\ \vec{z} \end{array} \right\} \end{array}$$

Diagram illustrating the components of a wrench (torseur) relative to a point A:

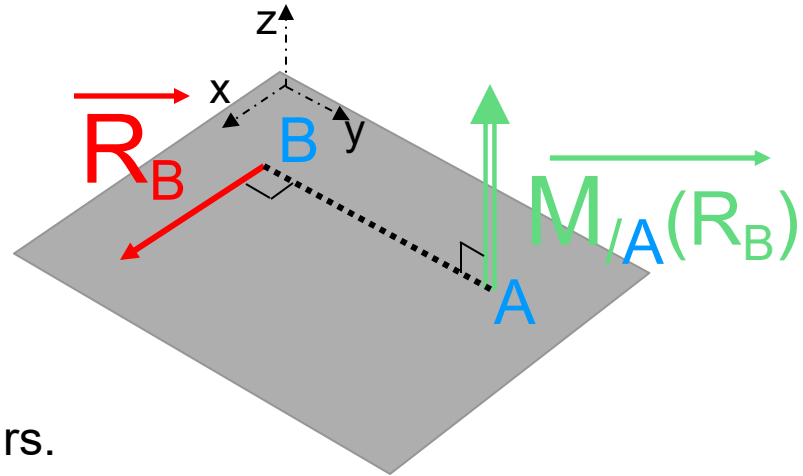
- Composantes de la résultante (Components of the resultant)
- Composantes du moment Résultant en A (Components of the resultant moment at A)
- Base de projection des vecteurs (Basis of projection of the vectors)
- Centre de réduction (Center of reduction)



Statique analytique- Les torseurs

...Qu'est-ce qu'un torseur ?

$$\left\{ \begin{array}{c} \vec{R}_B \\ \vec{M}_{/A}(\vec{R}_B) \end{array} \right\}_A$$



Ces deux termes sont des vecteurs.

Ils possèdent donc tous deux des coordonnées dans le repère x,y,z :

$$\vec{R}_B (X, Y, Z)$$

$$\vec{M}_{/A}(\vec{R}_B) (L, M, N)$$

Le **torseur** de l'action mécanique \vec{R}_B , exprimé au point A s'écrit donc :

$$\{ T(\vec{R}_B) \}_A = \left\{ \begin{array}{c|c} X & L \\ Y & M \\ Z & N \end{array} \right\}_A$$

Coordonnées de la résultante

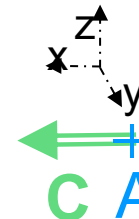
Coordonnées du moment ⁶

Exemples de torseurs particuliers :

- Torseur « couple »

C'est un torseur pour lequel la résultante est nulle.

$$\{T(\vec{C})\}_A = \left\{ \begin{array}{c|c} 0 & C \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{array} \right\}_A$$



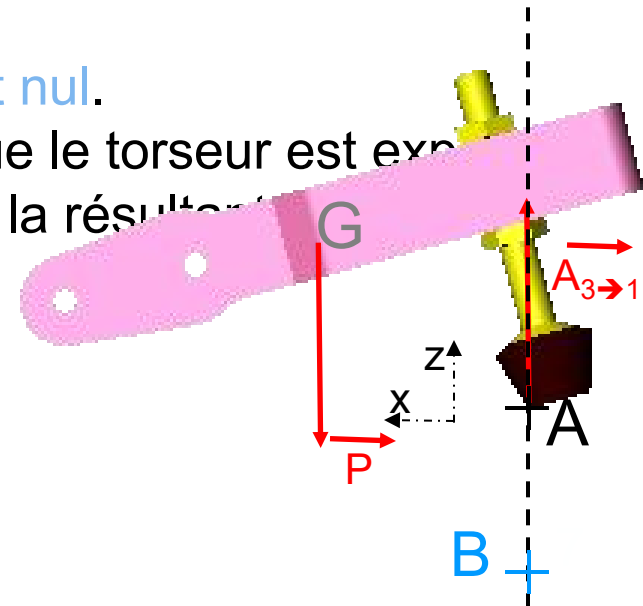
- Torseur « glisseur »

C'est un torseur pour lequel le moment est nul.

C'est le cas, par exemple à chaque fois que le torseur est exprimé en un point situé sur la droite d'action de la résultante.

De même pour le poids...

$$\{T(\vec{P})\}_{GB} = \left\{ \begin{array}{c|c} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ Z_A & 0 \end{array} \right\}_B$$



III-Résolution des problèmes de statique

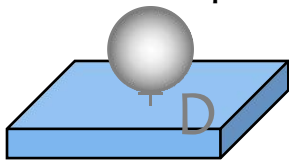
Statique analytique- Les torseurs

Exemples de torseurs particuliers :

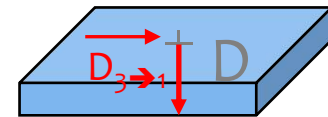
- Les Torseurs « de liaison »

La présence d'un degré de liberté dans une liaison supprime toute possibilité de transmission d'action mécanique dans la direction correspondante.

Prenons l'exemple de la liaison ponctuelle :



Le seul ddl bloqué est la translation suivant z...



...la seule action transmissible de la pièce 1 à la pièce 3 est précisément la force suivant z

La logique est la même pour toutes les autres liaisons...

| Nom de la liaison | Exemple | Degrés de liberté | Torseur des actions mécaniques transmissibles | Nombre d'inconnues de statique |
|---|---------|--|---|----------------------------------|
| <p>Helicoidale</p> <p>Eprouvette</p> <p>glissante</p> | | $\begin{Bmatrix} \bar{O}x \\ \bar{O}y \\ \bar{O}z \end{Bmatrix}$ $\begin{Bmatrix} R_x \\ R_y \\ R_z \end{Bmatrix}$ | $\begin{Bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{Bmatrix}$ $\begin{Bmatrix} L \\ M \\ N \end{Bmatrix}$ A | <p>6</p> $L = -\frac{p}{2\pi} X$ |

...Comment appliquer le PFS avec les torseurs ?

Méthode des torseurs

Simple! Le PFS nous invite à faire la **somme des actions mécaniques**. Or, il se trouve que chaque torseur représente une action mécanique...

...il suffit donc d'effectuer la **somme des torseurs** et de déclarer cette somme égale à un torseur nul.

$$\sum \{T_{\overline{S} \rightarrow S}\}_A = \begin{Bmatrix} X_A & L_A \\ Y_A & M_A \\ Z_A & N_A \end{Bmatrix}_A + \begin{Bmatrix} X_B & L_B \\ Y_B & M_B \\ Z_B & N_B \end{Bmatrix}_A + \dots + \begin{Bmatrix} X_i & L_i \\ Y_i & M_i \\ Z_i & N_i \end{Bmatrix}_A = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_A$$

On additionne ensuite membre à membre pour obtenir un système de 6 équations :

$$X_A + X_B + \dots + X_i = 0$$

Torseur de la liaison A exprimé au point A + Torseur de la liaison B exprimé au point A + ... + Torseur de la liaison 'i' exprimé au point A = 0

$$N_A + N_B + \dots + N_i = 0$$

Torseur de la liaison 'i' exprimé au point A



Statique analytique- Les torseurs

Simple! Le PFS nous invite à faire la **somme des actions mécaniques**.
Or, il se trouve que chaque torseur représente une action mécanique...

...il suffit donc d'effectuer la **somme des torseurs** et de déclarer cette somme égale à un torseur nul.

$$\sum \{T_{\overline{S} \rightarrow S}\}_A = \begin{Bmatrix} X_A & L_A \\ Y_A & M_A \\ Z_A & N_A \end{Bmatrix}_A + \begin{Bmatrix} X_B & L_B \\ Y_B & M_B \\ Z_B & N_B \end{Bmatrix}_A + \dots + \begin{Bmatrix} X_i & L_i \\ Y_i & M_i \\ Z_i & N_i \end{Bmatrix}_A = \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_A$$

Cette somme de torseurs n'est possible que si **TOUS** les torseurs sont exprimés en un **MEME POINT !**

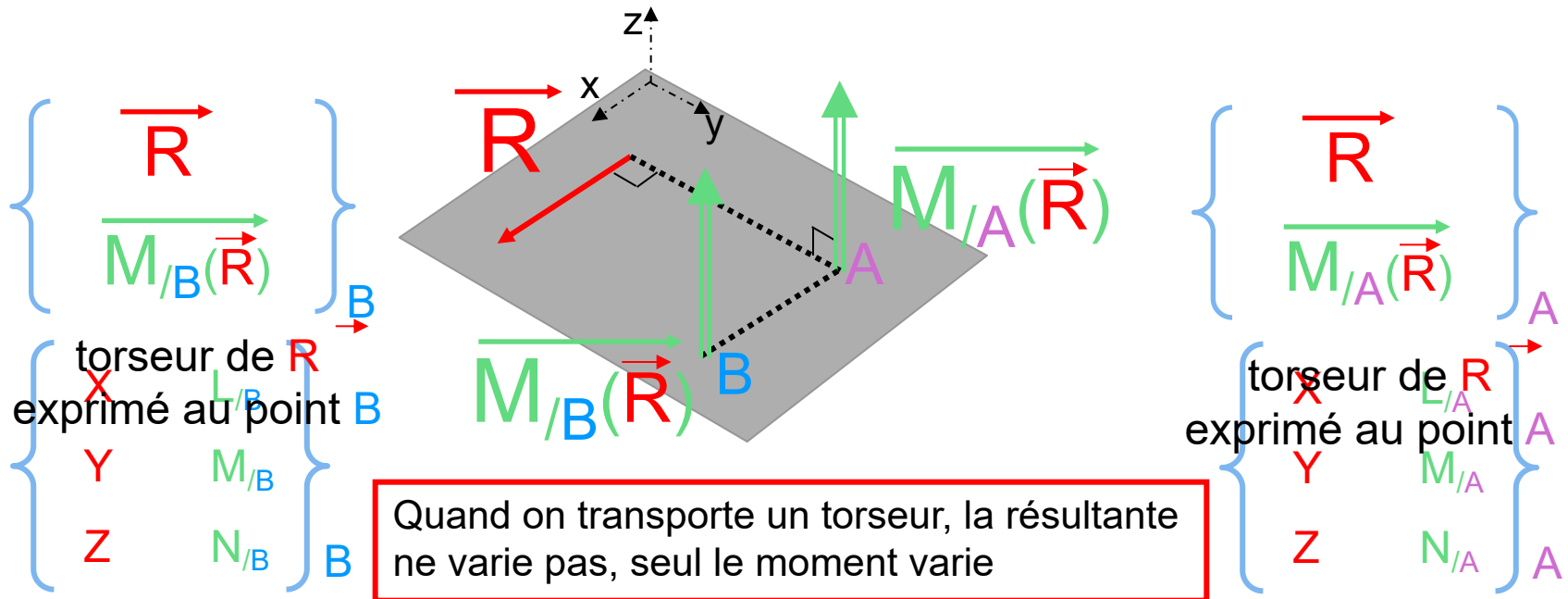
Le problème, c'est qu'au début, chaque action mécanique est exprimée en son point d'origine...



➔ Il faut donc trouver une méthode pour
« transporter » les torseurs où bon nous semble

Statique analytique- Les torseurs

...Comment « Transporter » les torseurs ?



$$\vec{M}_{/B}(\vec{R}) = \vec{M}_{/A}(\vec{R}) + \vec{BA} \wedge \vec{R}$$

...il faut donc calculer le moment par rapport au point « d'arrivée »

$$\begin{array}{l} M_{/B} \\ N_{/B} \end{array} = \begin{array}{l} M_{/A} \\ N_{/A} \end{array} + \begin{array}{l} z_A - z_B \\ z_A - z_B \end{array} \wedge \begin{array}{l} Y \\ Z \end{array} = \begin{array}{l} M_{/A} + (z_A - z_B) \cdot X - x_A \cdot X_B \cdot Z \\ N_{/A} + (x_A - x_B) \cdot Y - y_A \cdot y_B \cdot X \end{array}$$

Statique analytique- Les torseurs

En résumé...

La méthode de résolution reste identique aux précédentes.
Nous allons seulement devoir ajouter « quelques » étapes de calcul pour exprimer les torseurs en un point particulier.

- Choisir le solide à isoler (*voir graphe des liaisons*)
- Faire le bilan des actions (*pour choisir la bonne méthode*)

- Exprimer tous les torseurs en leur point d'application :

Torseur de liaison, torseur couple, torseur glisseur...

- Transporter tous les torseurs en un même point :

Méthode BABAR

- Appliquer le PFS :

Écrire la somme des torseurs = 0

$$\sum \{T_{\bar{S} \rightarrow S}\} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Additionner membre à membre

- Application numérique Résoudre le système d'équations

Cette méthode est à retenir

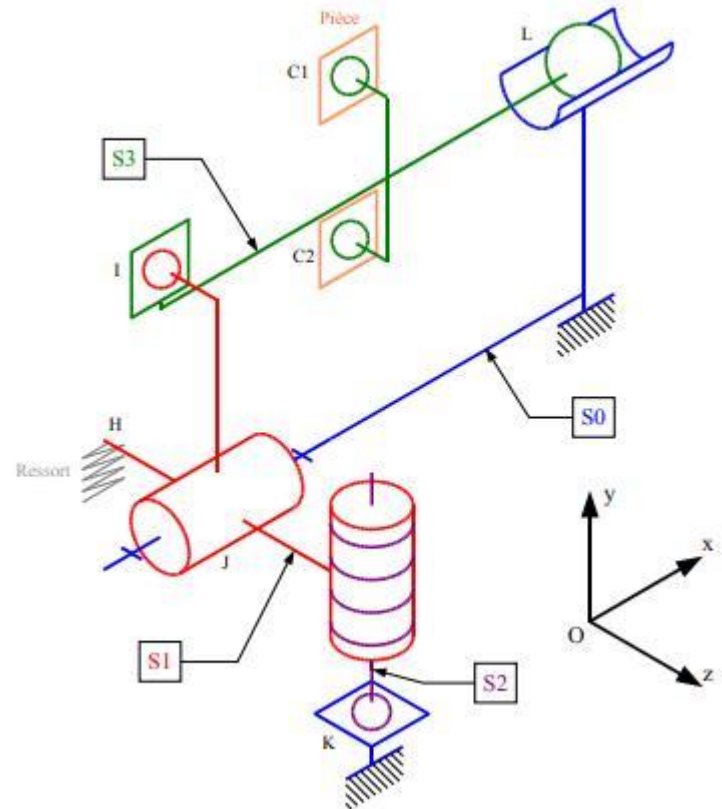
Application

Etude d'un montage d'usinage

Le montage d'usinage étudié permet le perçage d'une pièce. Le schéma ci-dessous a été obtenu après une étude des liaisons (non détaillée ici)

Hypothèses:

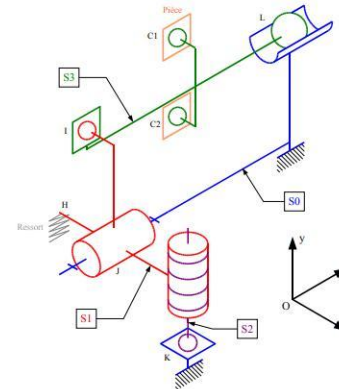
- La liaison en L est considérée comme une liaison linéaire annulaire (car $L / D < 1,5$)
- Les liaisons en K; I; C1; C2 sont considérées comme des liaisons ponctuelles (faible surface de contact)
- Les liaisons sont parfaites et sans frottements



Application

Hypothèses:

- La liaison en L est considérée comme une liaison linéaire annulaire (car $L / D < 1,5$)
- Les liaisons en K; I; C1; C2 sont considérées comme des liaisons ponctuelles (faible surface de contact)
- Les liaisons sont parfaites et sans frottements



Travail demandé:

1. Déterminer le nom et les actions mécaniques transmissibles par les liaisons en K; J; I; L; C1; C2.
2. Isoler {S1 + S2}
 - Faire le bilan des AME
 - Appliquer le PFS (point de réduction en J) et déterminer complètement les actions en I et J.
3. Isoler {S3}
 - Faire le bilan des AME
 - Appliquer le PFS (point de réduction en L), déterminer complètement les actions en L; C1 et C2