

**Chapitre 3:**  
***Principe fondamental de la statique***

# Plan

- Introduction
- Théorème fondamental de la statique
- Méthodes de résolution d'un problème de statique
- Exemple d'Application

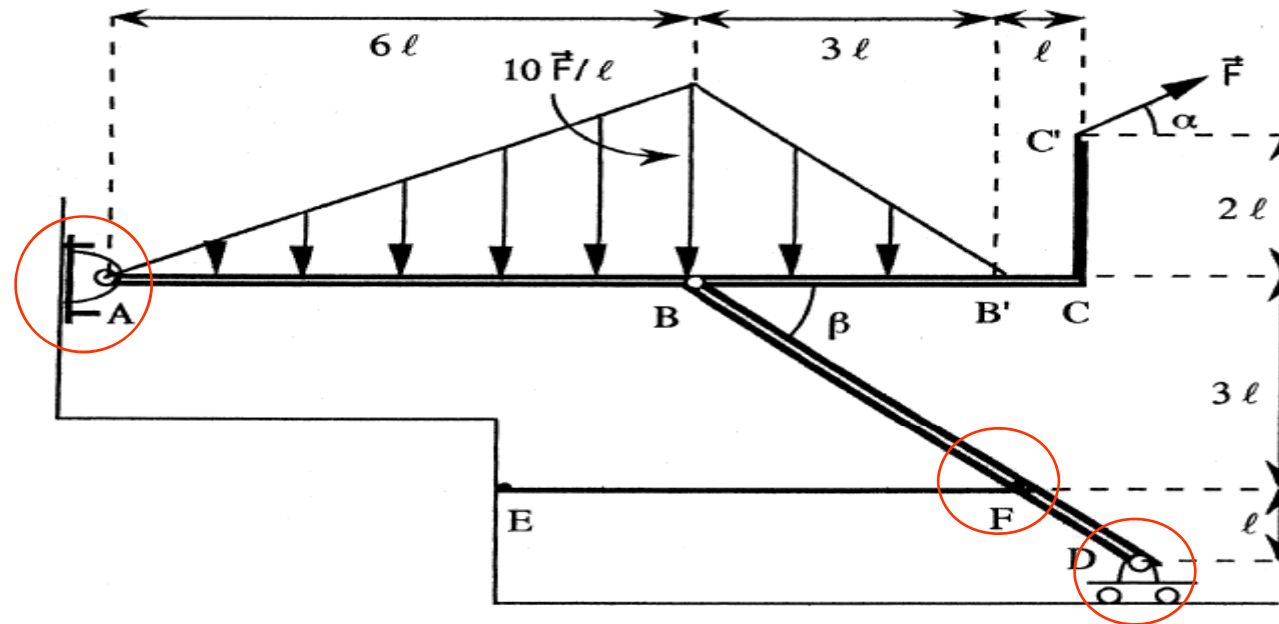
# I- Introduction

Le but de ce chapitre est de savoir résoudre un problème d'équilibre statique.

## 1) Statique

- ✓ C'est la partie de la mécanique qui concerne l'étude des efforts en absence de mouvement.
- ✓ La statique s'intéressera au calcul des efforts aux liaisons.

exemple



## 2) Equilibre

Un système matériel ( $\Sigma$ ) est dit au repos si durant une intervalle du temps aucun de ses paramètres de position ne varie. Le problème correspondant est un problème d'équilibre.

## II- Théorème fondamental de la statique

### 1) Enoncé

Si un système matériel ( $\Sigma$ ) est en **équilibre** dans un espace galiléen, le **torseur des efforts extérieurs** appliqué à ( $\Sigma$ ) est nul .

$$\boxed{\left[ \mathcal{F}_{\bar{\Sigma} \rightarrow \Sigma} \right] = [0]}$$

Ce théorème fondamental de la statique qui exprime la nullité du torseur des efforts extérieurs appliqués à  $\Sigma$  conduit à la formulation de deux théorèmes, dits **théorèmes généraux de la statique**, exprimant la nullité des éléments de réduction en un point du torseur des efforts extérieurs appliqués à  $\Sigma$  .

### 2) Théorèmes généraux de la statique

#### *a) Théorème de la résultante statique*

La résultante des efforts extérieurs appliqués à  $\Sigma$  est nulle :

$$\left| \vec{R} (\mathcal{F}_{\bar{\Sigma} \rightarrow \Sigma}) = \vec{0} \right.$$

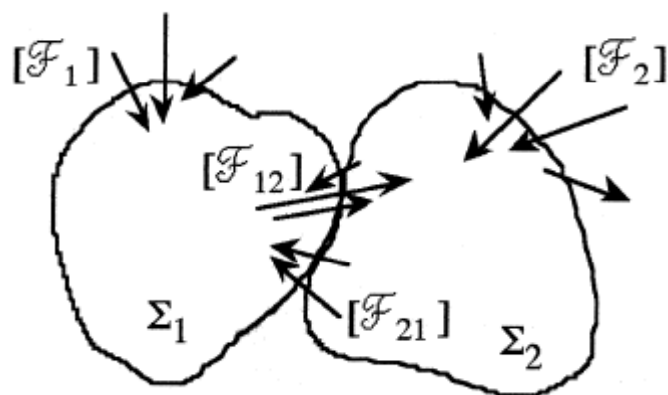
## *b) Théorème du moment statique*

Le moment en un point A des efforts extérieurs appliqués à  $\Sigma$  est nul :

$$\vec{M}(A, \mathcal{F}_{\bar{\Sigma} \rightarrow \Sigma}) = \vec{0}$$

## 3) Théorème des inter-efforts

Si  $(\Sigma_1)$  et  $(\Sigma_2)$  sont deux systèmes matériels sans partie matérielle commune, le torseur des efforts exercés par  $(\Sigma_1)$  sur  $(\Sigma_2)$  est opposé au torseur des efforts exercés par  $(\Sigma_2)$  sur  $(\Sigma_1)$ .



$$[\mathcal{F}_{21}] + [\mathcal{F}_{12}] = [0]$$

# III- Méthode de résolution d'un problème de statique

## 1) Équations provenant des théorème généraux

Soit  $R(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$  un repère orthonormé galiléen par rapport auquel un système  $(\Sigma)$  est en équilibre.

Le théorème de la résultante  $\vec{R}(\mathcal{F}_{\Sigma} \rightarrow \Sigma) = \vec{0}$  fournit trois équations scalaires par projection sur la base du repère, soit, avec des notations évidentes :

$$F_x = 0 \quad , \quad F_y = 0 \quad , \quad F_z = 0$$

Le théorème du moment :  $\vec{M}(A, \mathcal{F}_{\Sigma} \rightarrow \Sigma) = \vec{0}$  en fournit également trois :

$$M_x = 0 \quad , \quad M_y = 0 \quad , \quad M_z = 0$$

6 équations

---

**problème plan.** Les forces appliquées à ce solide sont dans le plan,  
les couples appliqués sont portés par  $\vec{z}$

Le théorème de la résultante fournit deux équations scalaires :  $F_x = 0 \quad , \quad F_y = 0$

Le théorème du moment n'en fournit qu'une :  $M_z = 0$

3 équations

## 2) Problème bien posé

On dit qu'un problème est bien posé lorsque l'on peut écrire autant d'équations scalaires qu'il y a d'inconnues, ces équations étant évidemment indépendantes.

les inconnues d'un problème de statique sont les composantes sur la base du repère des efforts de liaison

## 3) Isostatisme – Hyperstatisme - Hypostatisme

### *a) Degré de liaison*

C'est le **nombre d'inconnues sthéniques** engendrés par une liaison. Exemple : encastrement (6 en 3D et 3 en 2D).

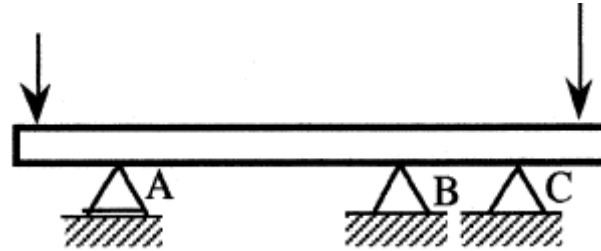
### *b) Système isostatique*

Un système **isostatique** est un système en équilibre dont la suppression d'un degré de liaison entraîne un mouvement, donc la rupture de l'équilibre.



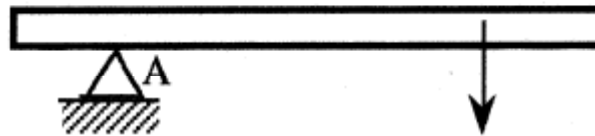
### *c) Système hyperstatique*

Un système **hyperstatique** est un système en équilibre dont la suppression d'un degré de liaison n'entraîne pas de mouvement, donc pas de rupture d'équilibre.



### *d) Système hypostatique*

Un système **hypostatique** est un système à qui il manque un ou plusieurs degrés de liaison pour être en équilibre.





## 4) Démarche de résolution d'un problème de statique

- On dénombre et dénomme les inconnues sthéniques.
- On isole le système matériel  $\Sigma$  et on lui applique les théorèmes généraux de la statique.

Deux cas peuvent se présenter :

- a- On peut en déduire toutes les inconnues alors le problème est résolu.
- b- On ne peut pas en déduire toutes les inconnues alors on isole un sous-système de  $\Sigma$  et on lui applique également les théorèmes généraux en veillant à ne pas introduire plus de nouvelles inconnues sthéniques que de nouvelles équations.

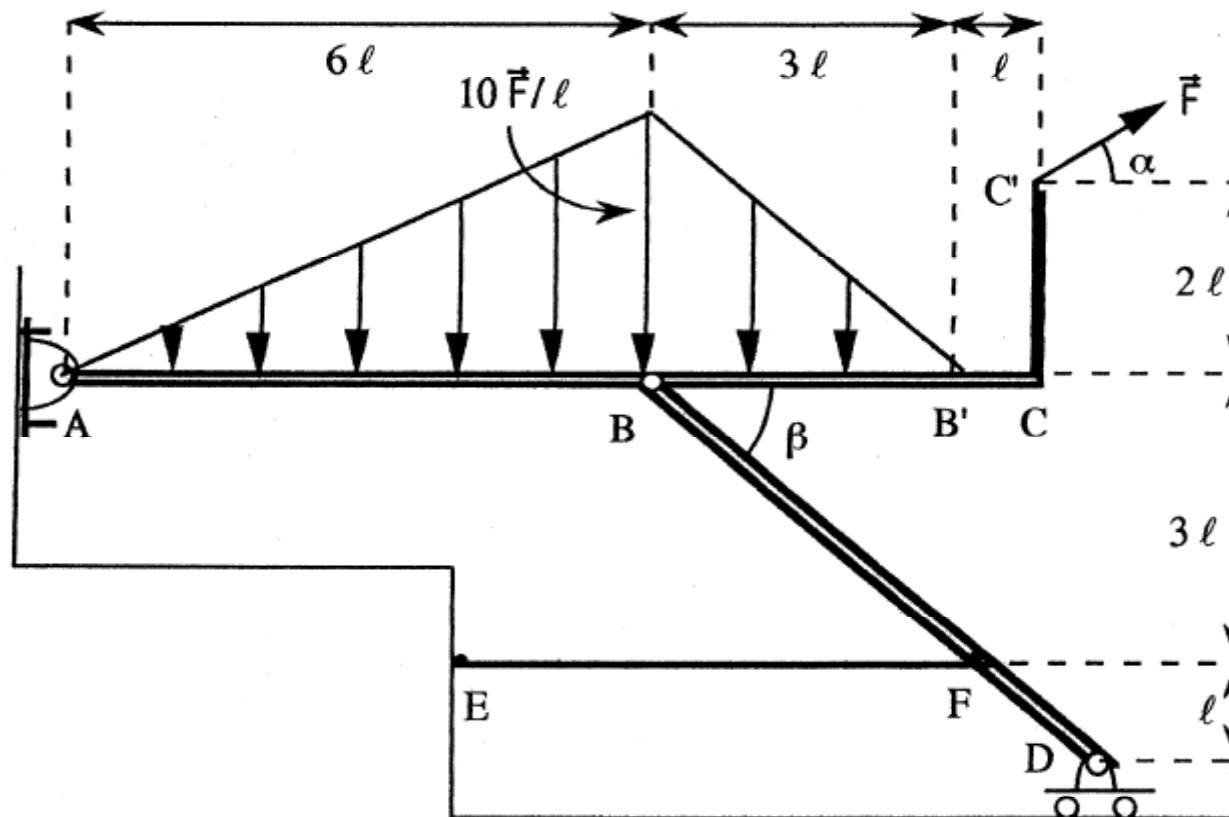
Au besoin on recommence l'opération avec un autre sous-système de  $\Sigma$ .

- S'il n'est pas possible de déterminer les inconnues à l'aide des seuls théorèmes généraux, il faut faire appel à d'autres équations rendant compte de la nature des contacts entre deux solides du système comme le contact sans frottement

## IV- Exemple d'application (*Exo 1 du TD5*)

La figure ci-dessous représente un assemblage de poutres dont on néglige les poids propres vis à vis du chargement.

les liaisons en A, B et D sont des pivots parfaits. L'appui en A est fixe, l'appui en D est mobile. La poutre BD est retenue par un câble inextensible EF. Le chargement est constitué d'une force ponctuelle en C' et d'une charge répartie sur ABB'.



- 1- Dessiner uniquement l'ensemble des deux poutres ACC' et BD. Indiquer les composantes de l'effort donné en C' et celles des efforts en G<sub>1</sub> et G<sub>2</sub> (à positionner) remplaçant la répartition du chargement respectivement sur AB et BB'. Faire figurer en leur donnant un nom les composantes des efforts inconnus en A, D et F
  
- 2- En appliquant le théorème fondamental de la statique, déterminer les efforts de liaison en A et D ainsi que la tension du câble
  
- 3- Donner les valeurs de toutes les composantes d'effort sachant que  $F = 20 \text{ N}$ ,  
 $\alpha = 30^\circ$  et  $\beta = 40^\circ$

Vérifier les résultats en reportant ces valeurs sur la figure.

---

## Solution

**R1** On remplace le chargement réparti sur AB par la force :

$$\vec{F}_1 = -F_1 \vec{y} \quad \text{avec} \quad F_1 = \frac{1}{2} \frac{10F}{\ell} 6\ell = 30F$$

Cette force est appliquée au point  $G_1$  tel que  $OG_1 = \frac{2}{3} AB = 4\ell$

On remplace le chargement réparti sur BB' par la force :

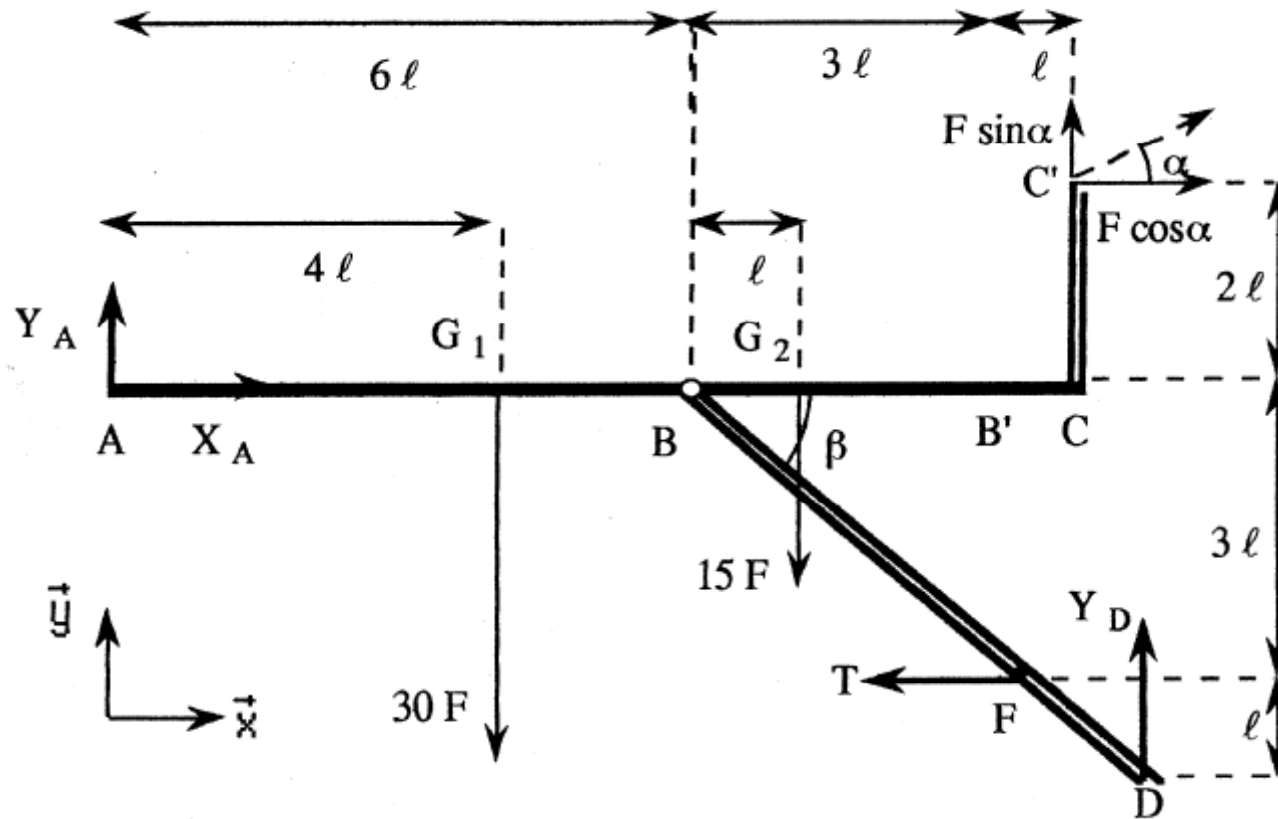
$$\vec{F}_2 = -F_2 \vec{y} \quad \text{avec} \quad F_2 = \frac{1}{2} \frac{10F}{\ell} 3\ell = 15F$$

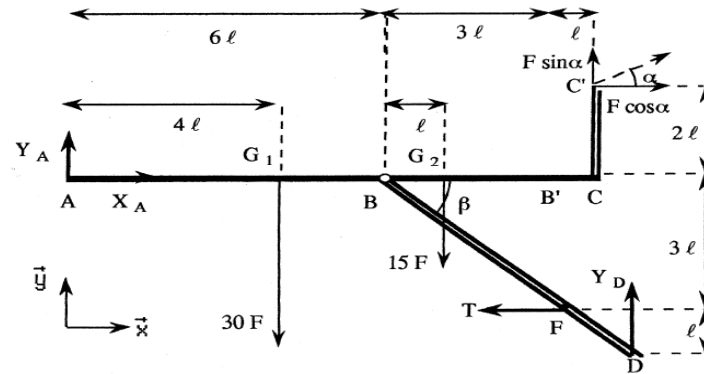
Cette force est appliquée au point  $G_2$  tel que  $BG_2 = \frac{1}{3} BB' = \ell$

En A le pivot étant parfait, l'action mécanique exercée sur AB se réduit à une force unique dans le plan de la figure . On note  $X_A$  et  $Y_A$  es composantes de cette force inconnue.

En D le pivot étant parfait, l'action mécanique exercée sur BD se réduit à une force unique dans le plan de la figure . Le point D pouvant se déplacer librement dans la direction  $\vec{x}$ , cette force inconnue n'a qu'une composante sur  $\vec{y}$  que l'on note  $Y_D$ .

Enfin le câble exerce sur BD la force de tension inconnue que l'on note :  $-T \vec{x}$ .





**R2** Il y a 4 inconnues  $X_A$ ,  $Y_A$ ,  $Y_D$  et  $T$

En appliquant le théorème fondamental de la statique à l'ensemble on obtiendra 3 équations scalaires.

Le TRS appliqué à l'ensemble fournit les deux équations scalaires :

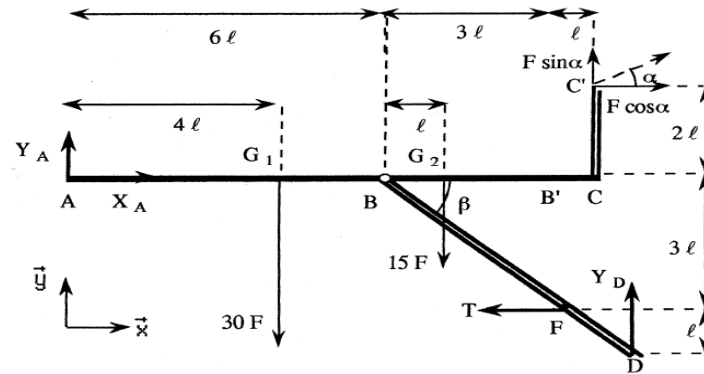
$$X_A - T + F \cos \alpha = 0 \quad (1)$$

$$Y_A + Y_D - 45 F + F \sin \alpha = 0 \quad (2)$$

Le TMS en A appliqué à l'ensemble fournit l'équation scalaire :

$$- 4 l (30F) - 7 l (15F) + 10 l F \sin \alpha - 2 l F \cos \alpha$$

$$+ \left( 6 l + \frac{4 l}{\tan \beta} \right) Y_D - 3 l T = 0 \quad (3)$$



3 équations scalaires. 4 inconnues

Il faudra donc une équation scalaire supplémentaire.

Il faudra donc isoler un solide du système et lui appliquer le théorème fondamental

Le TMS appliqué à BD au point B pour ne pas introduire de nouvelles inconnues s'écrit :

$$\frac{4l}{\tan \beta} Y_D - 3l T = 0 \quad (4)$$

Réolvons ce système d'équations.

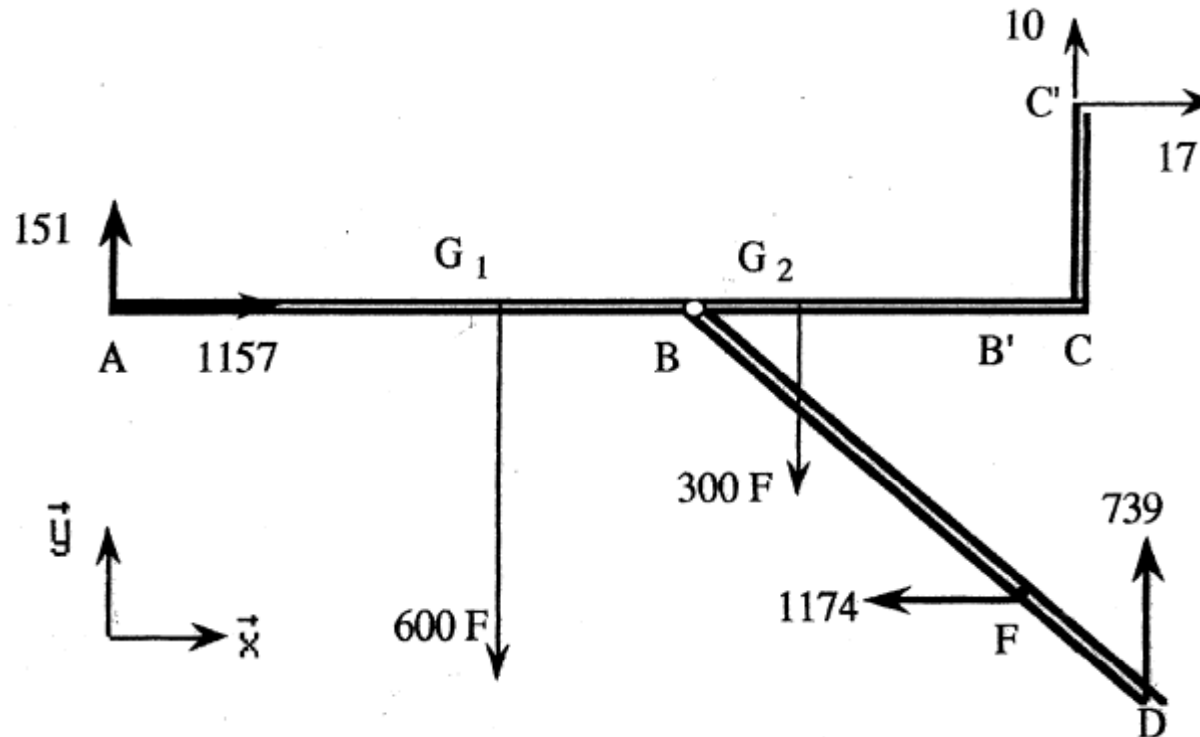
$$Y_D = \frac{1}{6} (225 - 10 \sin \alpha + 2 \cos \alpha) F$$

$$T = \frac{2}{9 \tan \beta} (225 - 10 \sin \alpha + 2 \cos \alpha) F$$

$$X_A = T - F \cos \alpha$$

$$Y_A = -Y_D + (45 - \sin \alpha) F$$

R3  $X_A = 1157 \text{ N}$  ,  $Y_A = 151 \text{ N}$  ,  $Y_D = 739 \text{ N}$  ,  $T = 1174 \text{ N}$



On vérifie que: sur  $\vec{x}$  on a bien  $1157 + 17 - 1174 = 0$   
 sur  $\vec{y}$   $151 + 10 + 739 - 900 = 0$



**Fin du Cours de  
STATIQUE**