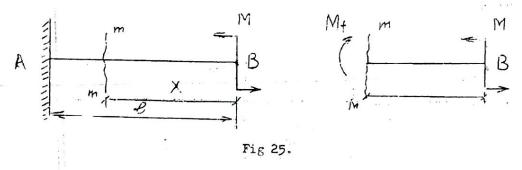
#### FLEXION.

### 2.12. NOTIONS GENERALES DE FLEXTON.

On entend par flexion un mode de charge tel qu'il apparait dans les sections transversales de la barre des moments de flexion.

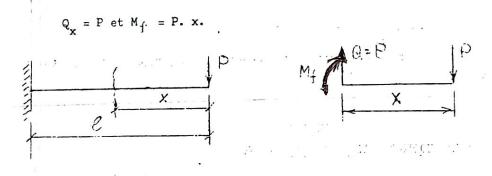
Si le moment de flexion dans la section est l'unique facteur de force, les efforts tranchants et la force normale n'existent pas, la flexion est dite pure.

Soit une barra AB (12g:25) cat encastrée per une entrémité A et chargée par la moment.



Coupons la barre mentalement suivant la section quelconque. Pour que la partie droite de la barre soit en équilibre, il faut appliquér à la section le moment des forces intérieures égal au moment donné mais de sens opposé. Par conséquent la barre se trouve en état de flexion pure (flexion simple).

Pour que la partie droite de la barre (fig 26). soit en équilibre des intérieures doivent former un moment et une force.



:Fig 26.:

poutre. ...

Une barre travaillant principalement à la flexion est appelée

#### 2.13. FORCE TRANCHANTE ET MOMENT FLECHISSANT.

Soit une poutre à deux appuis (fig 27) sur laquelle agissent deux forces.

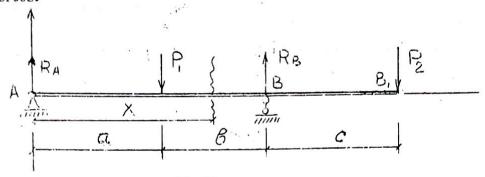
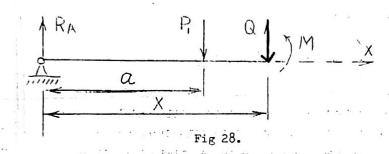


Fig 27.

Coupons la poutre dans la section C à la distance X de l'appui gauche et considérons la partie gauche de la poutro (fig 28).



Pour que la partie gauche soit en équilibre, il faut appliquer à la section considérée la force tranchante et le moment fléchiezent.

Donc, on a :

1) 
$$\sum y (P_1) = 0$$
;  $R_{\Lambda} - P_1 + Q = 0$   
d'où  $Q = P_1 + R_B$ 

2) 
$$\sum_{i=1}^{\infty} M_{c}(P_{1}) = 2^{-i} - R_{A} X + P_{i}(x - a) + M = 0$$

$$M = R_{A} \cdot X - P_{i}(x - a).$$

Par conséquent :

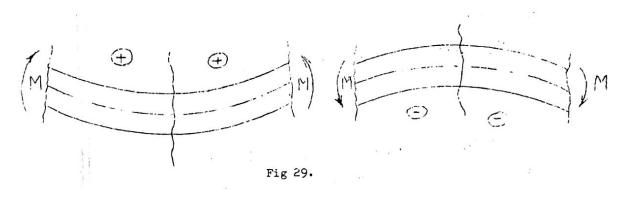
L'effort tranchant est égal à la somme des projections de toutos les forces extérieures, y compris les réactions des appuis, agissant à gauche de la section considérée sur la normale à l'axe de l'élément dans la même section, ou à la somme des mêmes projections des forces agissants à droite de la section, mais prise avec un signe opposé:

$$Q' = \sum_{g} y (P_{i}) = -\sum_{d} y (P_{i}).$$

Le moment fléchissant dans une section est égal à la somme des moments de toutes les forces extérieures, y compris les réactions des appuis, appliquées à gauche de cette section par rapport à centre de gravité de la section, ou à la somme des moments de forces appliquées à droite de la même section mais prise avec le signe contraire..

$$M = \sum_{g} M_{g} (P_{1}) = -\sum_{d} M_{c} (P_{1}).$$

Le moment fléchissant est positif, s'il tend à tourner la partie gauche de la poutre dans le sens de l'aiguille d'une montre, ou la partie droite de la poutre dans le sens contraire de l'aiguille d'une montre (fig 29)



La force tranchante est positive, si la comme des forces extérieure disposées à gauche d'une section considérée donne ure résultante dirigée vers le haut, ou à droite de la section une résultante dirigée vers le bas (fig 30).

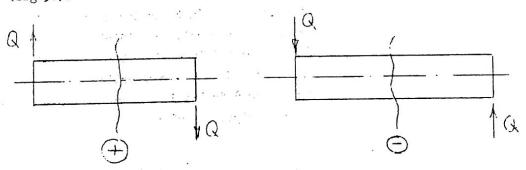


Fig 30.

La force transversule est égale à la dérivée du moment par rapedrt à l'absaisse X.

$$Q = -\frac{dM}{dx}$$

L'intencité de la charge uniformement répartie est égale à la deuxième dirivée du moment fléchissant par rapport à l'abscisse X.

$$q = -\frac{d^2 M}{dx^2}.$$

Ces relations ont été obtenues par le savant russe JOURAVSKY.

## 2.14. CONSTRUCTION DES EPURES DES MOMENTS FLECHISSANTS ET DES FORCES TRANSVERSALES.

Pour déterminer les sections dangereuses il faut connaître la loi de variation des moments et des forces transversales suivant la longueur de toute la poutre. On peut représenter ces variations graphiquement.

On peut écrire que

$$Q = -\frac{dm}{dx} = tg / \lambda,$$

Par conséquent, on peut considérer la force transversale dans la section donnée comme la tangente de l'angle d'inclinaison de la tangente à l'épure des moments dans le point correspondant à cette section.

Si 
$$Q = \frac{dM}{dx} = 0$$
,

Le moment fléchissant est maximum ou minimum.

Dans la section, ou l'intensité de la charge uniformément répartie  $q=\frac{dQ}{dx}=0$ , la force transversale est maximale ou minimale, parce-que, lorsque q=0, la tangente à l'épures des forces transversales est parrallèle à l'axe des abscisses.

La force transvorsale ost égale à la dérivée du moment par rapport à l'absaisse X.

$$S = -\frac{qx}{qw},$$

L'intencité de la charge uniformement répartie est égale à la deuxième dirivée du moment fléchissant par rapport à l'abscisse X.

$$q = -\frac{d^2 M}{dx^2}$$
.

Ces relations ont été obtenues par le savant russe JOURAVSKY.

### 2.14. CONSTRUCTION DES EPURES | ES MOMENTS FLECHISSANTS ET DES FORCES TRANSVERSALES

Pour déterminer les sections dangereuses il faut connaître la loi de variation des moments et des forces transversales suivant la longueur de toute la poutre. On peut représenter ces variations graphiquement.

On peut écrire que

$$Q = -\frac{dm}{dx} = tg / 3,$$

Par conséquent, on peut considérer la force transversale dans la section donnée comme la tangente de l'angle d'inclinaison de la tangente à l'épure des moments dans le point correspondant à cette section.

$$Si-Q = \frac{dM}{dx} = 0,$$

Le moment fléchissant est maximum ou minimum.

Dans la section, ou l'intensité de la charge uniformément répartie  $q=\frac{dQ}{dx}=0$ , la force transversale est maximale ou minimale, parce-que, lorsque q=0, la tangente à l'épures des forces transversales est parrallèle à l'axe des abscisses.

### EXEMPLE.

Soit une poutre à deux appuis et chargée par la force P(fig31). Construir les épures des moments fléchissants et des efforts

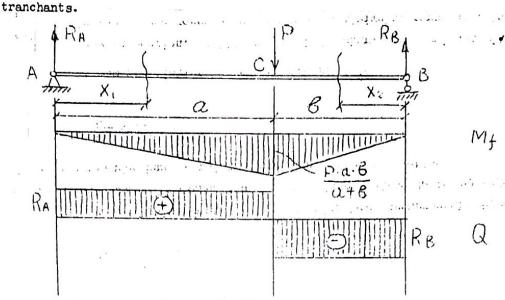


Fig 31.

L'ordre du calcul est suivant :

1) Détermination des réactions d'appuis.

$$\sum_{A} M_{A} = 0 / - P \cdot a + R_{B} (a+b) = 0,$$

$$\frac{P \cdot a}{a + b}$$

$$\sum_{A} M_{B} = 0 / - R_{A} (a+b) + P_{b} = 0,$$

$$R_{A} = \frac{P_{b}b}{a+b}.$$

La vérification :

$$\sum y = R_{A} - P + R_{B} = \frac{P.b}{a+b} - P + \frac{P.a}{a+b} = P.b - P.a - P.b + P.a = 0.$$

gree to be an included the same of the state of the state of the state of the same of the

Donc, les réactions sont justes.

2) Construction de l'épure des moments fléchissants.

Prenons la section pour la partie AC et considérons l'équilibre de la partie gauche.

$$M_{x1} = R_A \cdot X_1 = \frac{P \cdot b}{a + b} \cdot X_1$$
  $0 \le X_1 \le a$ .

Pour le point A 
$$(X_1 = 0)$$
  $M_A = 0$   
Pour le point C  $(X_1 = a)$   $M_C = \frac{0}{a+b}$ 

Les valeurs positives du moment fléchissant sont portées vers Le bas (du coté des fibres tendues) (fig 31).

Pour la section de la partie CB on a :

$$M_{x2} = R_{B}$$
,  $X_{2} = \frac{P \cdot a}{a + b}$ ,  $X_{2}$   $0 \le X_{2} \le b$ 

Si 
$$x_2 = 0$$
  $M_B = 0$   
Si  $x_2 = b$   $M_C = \frac{P \cdot a \cdot h}{a + b}$ 

En utilisant les expressions obtenues pour les moments fléchissants on peut construir l'épure de M (fi; 31).

3) Construction de l'épure des orces transversales.

Pour la partie AC :

$$Q_{x1} = R_A = \frac{P_ab}{a+b}$$

Pour la partie CB :

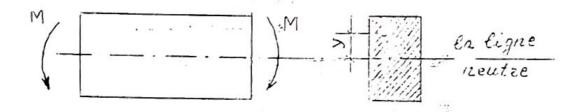
$$Q_{x2} = -R_{B} = -\frac{P \cdot a}{a + b}$$

L'épure des Q est montrée sur la fig 31.

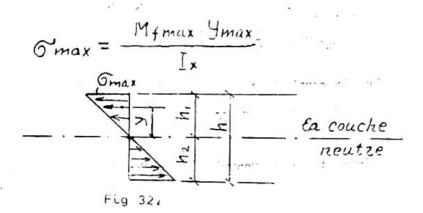
# 2.15. LES CONTRAINTES NORMALES ET TENGENTIELLES A

Pour salculer la controlnee normale à la flexion un utilise l'expression connec :

y - étand la moment (léchassanc dans la suction consudérée.
y - étand la discunde entre l'axe neutre et paint considéré.
L. moment d'inertie d'une section transversale.



Pour la couchy payers y = 0, or conséquence Les contraintes maximales se trouvent dans les couchés supérioures ou inférieures de la soction (FEG 32).



La succión, nó la mument fléchissant est de valour maximale, s'appella dangareuse.

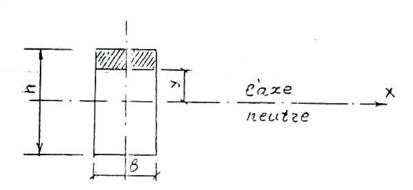
Le rapport  $\frac{1}{y_{max}}$  and apport an entropy of the section  $\hat{a}$  to fluxion of so désigns par  $w_{p}$ .

$$W_{\text{rmax}} = \frac{I_{x}}{y_{\text{max}}}(cm^3)$$

Alors :

En général el existe lans les sections transversales d'une poutre les moments fléchissants provequant les contraintes normales qui tend à déplacer une partie de la poutre par majaure à l'autre lens la direction perpendiculaire à l'are le la poutre. C'est acurquei la d'arce chansversale provoque dans le plan de la section transversale le la partie les contraintes congentables.

La conchainte tungentiette dans la couche tongétedinate à la distance y de l'axe neutre d'une paucre esc égale à :



où : 0 - la force transversale

 $S_\chi^+$  le moment statique le la parcie de la section située ou-dessus de la couche considérée (surface huchurée sur (1 fig) par napaunt à l'axe noutre.

 $T_{x}^{-}$  to mument d'inertie de toute la surface Ju la section.

b - la largour de la section au niveau de la couche considérée,

Cette formule s'appelle formule de JOURAVSKI suivant du savint russe du siècle dernier qui le promier a donné une étude gánérale des controlnees tongentielles en flexion tronsverse.

### 2.16. CONDITION DE RESISTANCE A LA FLEXION.

La contraince d'une ribre la plus tendu, au la contriènte d'une fibre la plus comprèmée no dout pas dépasser la controlnte almissible pour la craction ou pour la compression.

où : M<sub>fmux</sub> - est le moment fléchissunt muximul en valeur absolue.

 $\mathbf{W}_{\mathbf{x}}$  - est le noment de résistance.

[3] - est la contrainte admissible.

Si la matière de la poutre résiste également à l'axtension et à la compression on choisit les sactions avec les Jeux axes de symétrie.