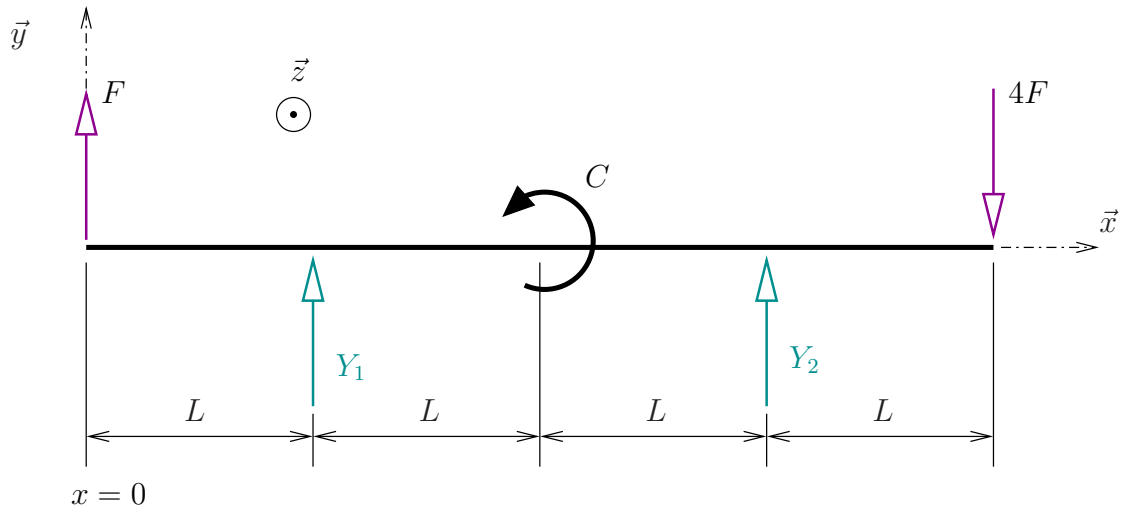


Isolons toute la poutre et appliquons le **P.F.S.** en écrivant 2 équations de moments.

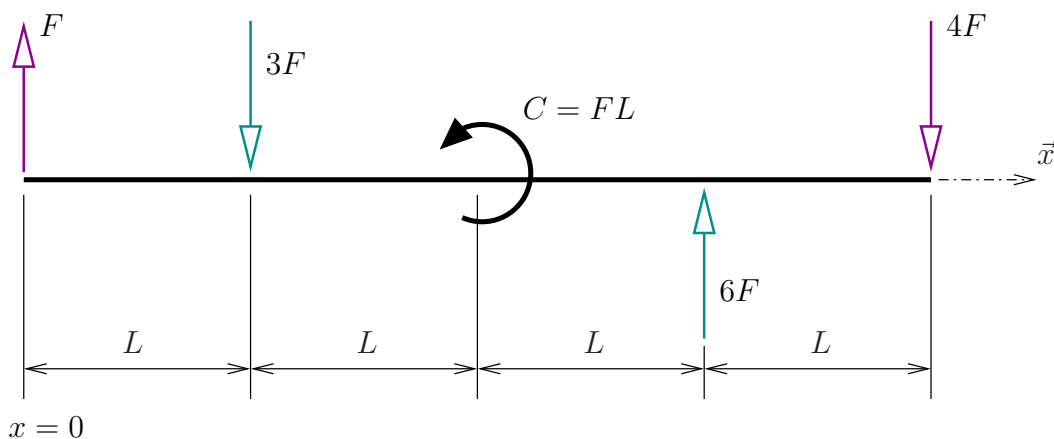


On obtient :

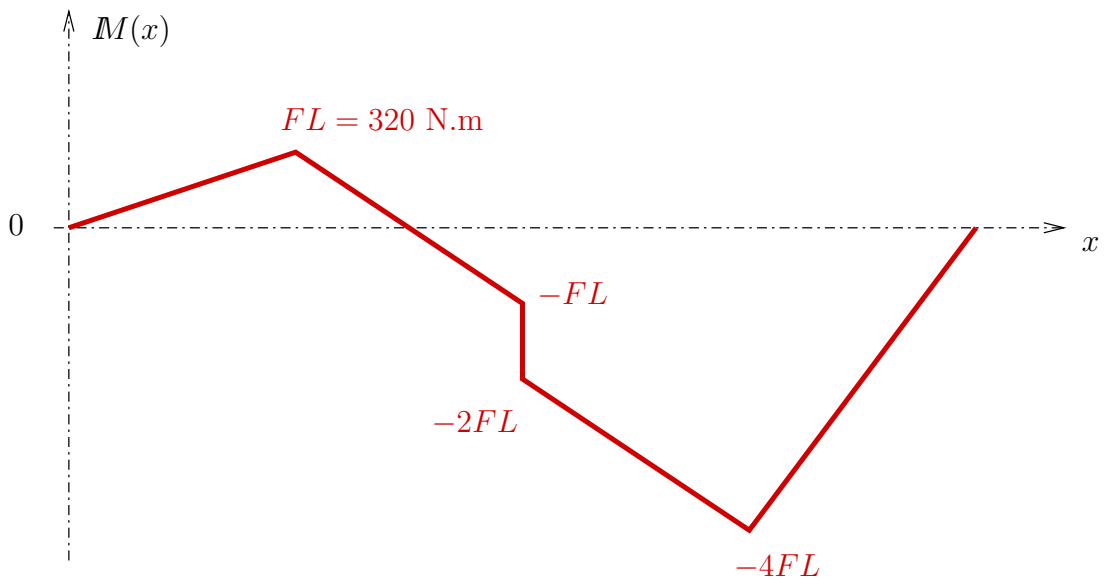
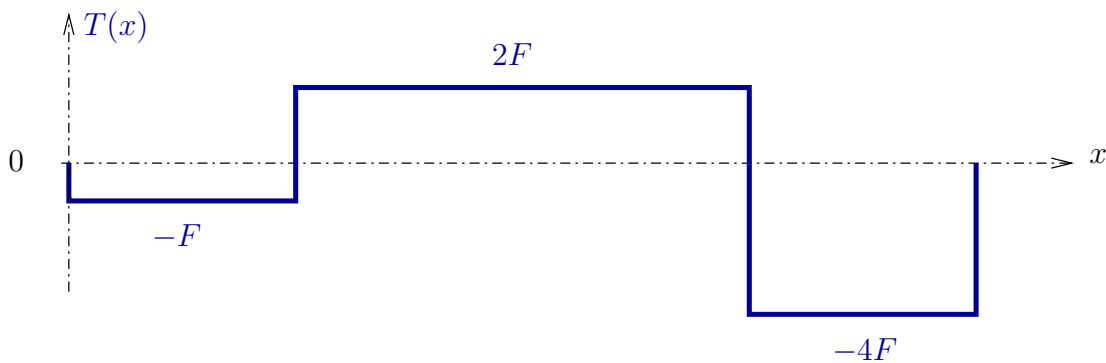
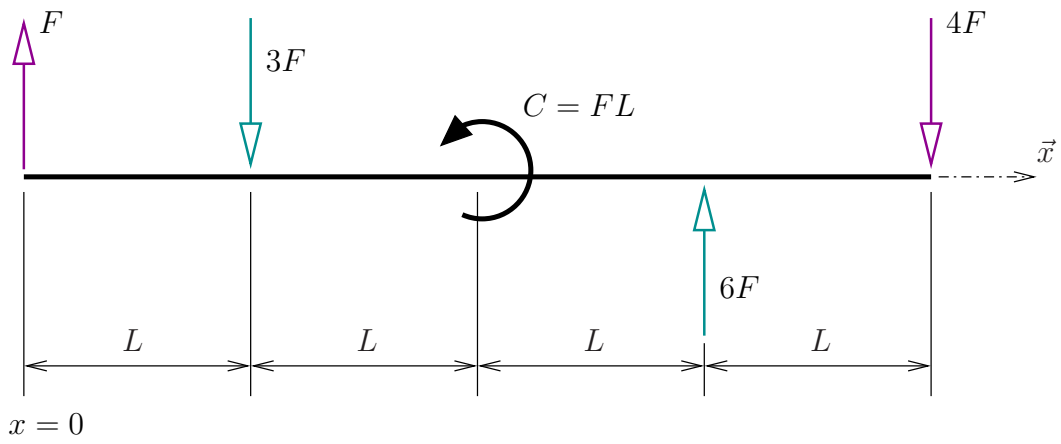
$$\begin{cases} C + Y_2 2L - 4F 3L - FL = 0 \\ C - 4FL - Y_1 2L - F 3L = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 2LY_2 = 12FL + FL - FL = 12FL \\ 2LY_1 = FL - 4FL - F 3L = -6FL \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} Y_2 = 6F = 4800 \text{ N} \\ Y_1 = -3F = -2400 \text{ N} \end{cases}$$

d'où la solution :



En réalisant trois coupures et en isolant une portion de poutre il vient les diagrammes suivant :



C'est en  $x = 2L$  que le moment fléchissant est maxi et vaut  $-4FL$ . La contrainte maxi vaut alors :

$$\sigma_{Maxi} = \frac{4FL}{I} \frac{h}{2} = \frac{4FL}{bh^3} 12 \frac{h}{2} = \frac{24FL}{bh^2} = 240 \text{ MPa}$$

Les points de cette section situés à  $y = +\frac{h}{2}$  subissent la contrainte maxi en traction ; Ceux situés à  $y = -\frac{h}{2}$  subissent la contrainte maxi en compression.

On ne sort pas du domaine élastique : le coefficient de sécurité est  $\frac{520}{375} = 2.25$ .

La détermination de la flèche se ferait à partir des relations et des conditions suivantes :

$x \in [0; L]$	$x \in [L; 2L]$	$x \in [2L; 3L]$	$x \in [3L; 4L]$
$EIv''(x) = Fx$	$EIv''(x) = F(3L - 2x)$	$EIv''(x) = F(2L - 2x)$	$EIv''(x) = F(4x - 16L)$
...	...	...	...
$v(L) = 0$	$v(L) = 0$		
$v'(x)$ continu en $x = L$		$v(3L) = 0$	$v(3L) = 0$
	$v(x)$ continu en $x = 2L$	$v'(x)$ continu en $x = 3L$	
	$v'(x)$ continu en $x = 2L$		

On a 8 conditions pour 8 constantes d'intégration.