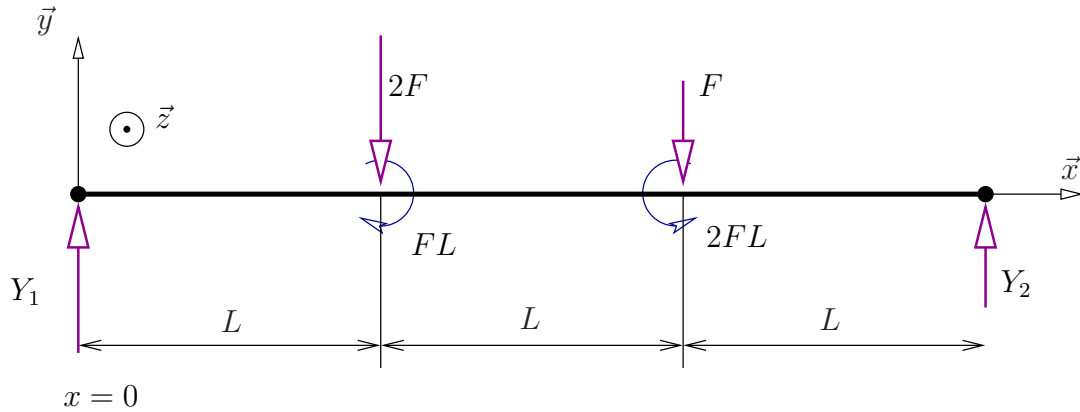


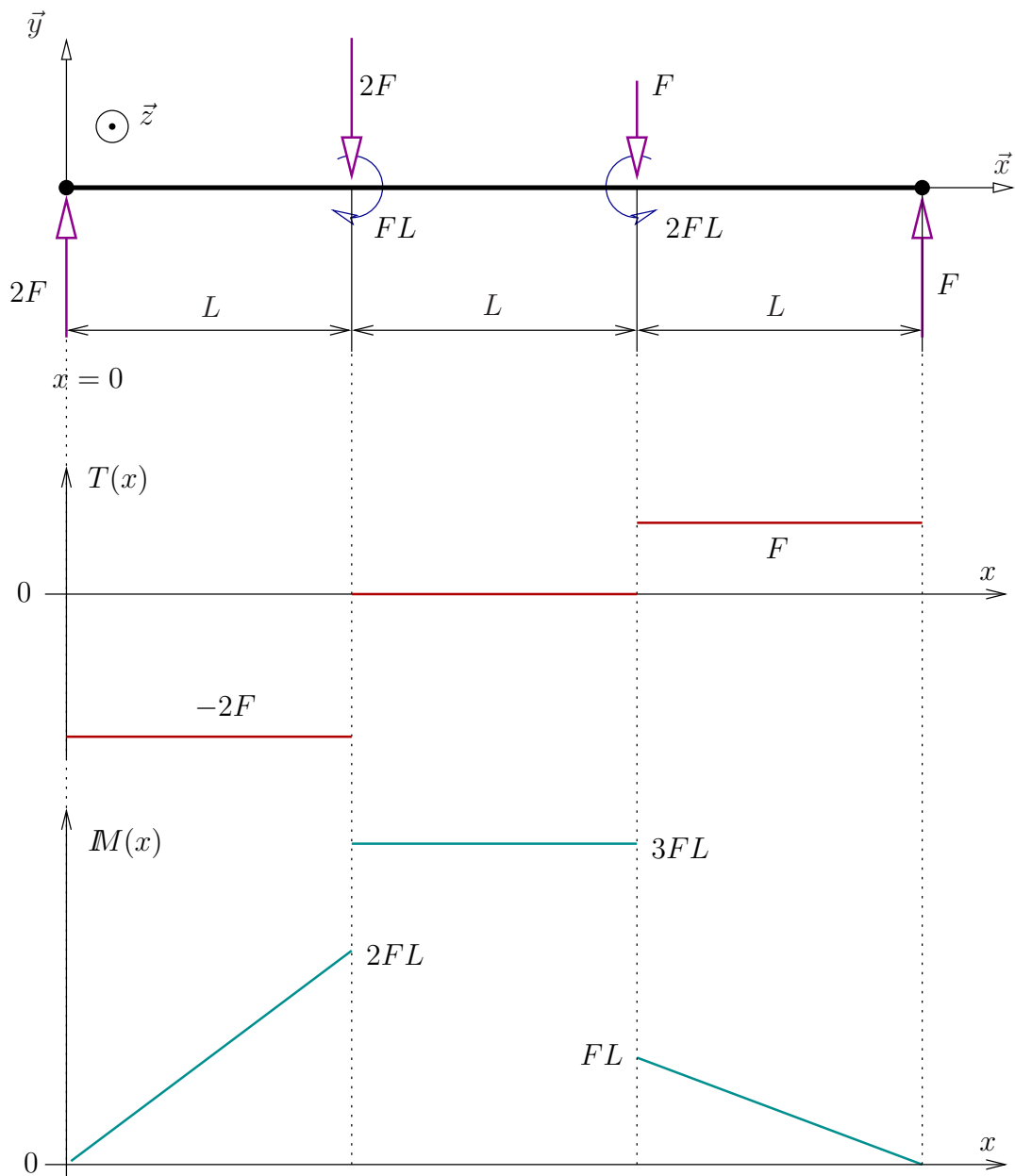
Isolons toute la poutre et appliquons l'équation du moment du **P.F.S.** :



$$\text{moment en } x = 0 : 3Y_2L - 2FL - 2FL - FL + 2FL = 0 \implies Y_2 = F = 800 \text{ N}$$

$$\text{en } x = 3L : -3Y_1L + 4FL + FL + 2FL - FL = 0 \implies Y_1 = 2F = 1600 \text{ N}$$

On vérifie que $Y_1 + Y_2 - F - 2F = 0$.



$x \in [0; L]$	$x \in [L; 2L]$	$x \in [2L; 3L]$
$M(x) = EIv''(x) = 2Fx$	$M(x) = EIv''(x) = 3FL$	$M(x) = EIv''(x) = F(3L - x)$
$EIv'(x) = F(x^2 + A)$	$EIv'(x) = F(3Lx + C)$	$EIv'(x) = F(3Lx - \frac{1}{2}x^2 + G)$
$EIv(x) = F(\frac{1}{3}x^3 + Ax + B)$	$EIv(x) = F(\frac{3L}{2}x^2 + Cx + D)$	$EIv(x) = F(\frac{3}{2}Lx^2 - \frac{1}{6}x^3 + Gx + H)$

Les 6 conditions sont :

$$v(0) = 0$$

continuité de $v(x)$ en $x = L$

continuité de $v'(x)$ en $x = L$

$$v(3L) = 0$$

continuité de $v(x)$ en $x = 2L$

continuité de $v'(x)$ en $x = 2L$

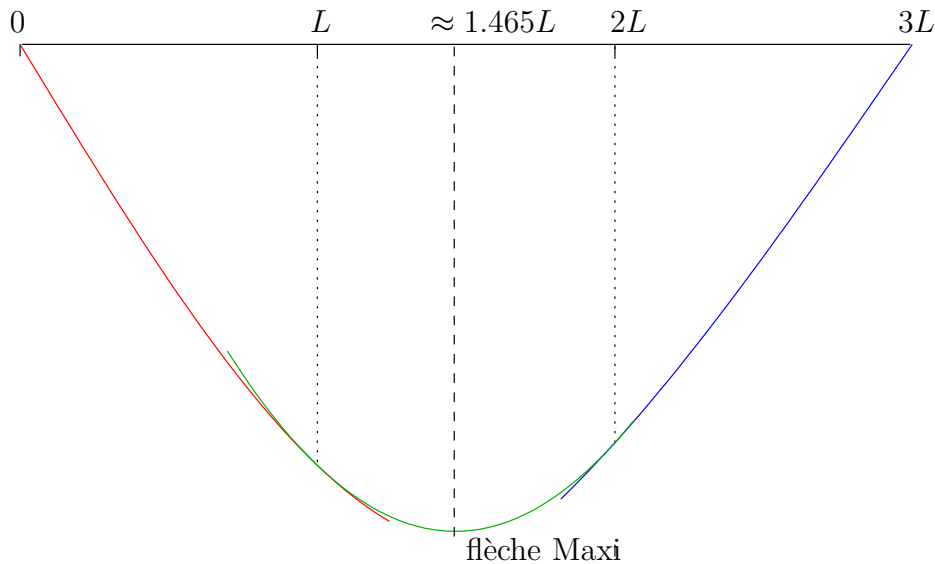
Les 6 conditions donnent :

$$\left\{ \begin{array}{l} B = 0 \\ 9L^3 + 3LG + H = 0 \\ A = 2L^2 + C \\ C = G - 2L^2 \\ AL = \frac{7}{6}L^3 + CL + D \\ 2CL + D = 2GL + H - \frac{4}{3}L^3 \end{array} \right. \implies \left\{ \begin{array}{l} A = G = C - 2L^2 = -\frac{43}{18}L^2 \\ H = -15L^3 - 3LC = -\frac{33}{18}L^3 \\ D = \frac{5}{6}L^3 \\ C = -\frac{79}{18}L^2 \end{array} \right.$$

On peut conclure sur les 3 expressions donnant la flèche en posant $X = \frac{x}{L}$:

$$\begin{array}{c|c|c} x \in [0; L] & x \in [L; 2L] & x \in [2L; 3L] \\ X \in [0; 1] & X \in [1; 2] & X \in [2; 3] \\ v(x) = \frac{FL^3}{18EI} (6X^3 - 43X) & v(x) = \frac{FL^3}{18EI} (27X^2 - 79X + 15) & v(x) = \frac{FL^3}{18EI} (27X^2 - 3X^3 - 43X - 33) \end{array}$$

Donc voici l'allure de la déformée amplifiée par 27 environ.



La flèche maxi est approximativement pour $x_0 \approx 1.46L$ mais on peut la trouver analytiquement :

$$\text{pour } x \in [L; 2L] : v'(x_0) = 0 \implies 3Lx_0 + C = 0 \implies x_0 = \frac{79}{18 * 3}L \implies X_0 = \frac{x_0}{L} = \frac{79}{54} \approx 1.463$$

et la flèche maxi est :

$$v(x_0) = \frac{FL^3}{18EI} (27X_0^2 - 79X_0 + 15) = \frac{124767}{54^2} \frac{FL^3}{18EI} = \frac{4621}{108} \frac{FL^3}{18EI} = \frac{4621}{1944} \frac{FL^3}{EI} \approx 19.87 \text{ mm}$$

Le moment fléchissant est maximum pour $x \in [L; 2L]$ et vaut : $3FL$. La contrainte de tension est maximum pour toute cette plage en x et $y = \pm \frac{h}{2}$ (traction pour $y = -\frac{h}{2}$ et compression pour $y = +\frac{h}{2}$) et vaut :

$$\sigma_M = \frac{3FL}{bh^3} 12 \frac{h}{2} = \frac{18FL}{bh^2} = 224 \text{ MPa} < R_e = 320 \text{ MPa}$$

Le coefficient de sécurité est environ 1.428.

Moment quadratique :

$$I = \frac{bh^3}{12} \approx 30000 \text{ mm}^4$$

Y_1 l'action à l'appui double et Y_2 celle à l'appui simple.

$$\begin{aligned} Y_2 2L = qL \frac{3L}{2} &\implies Y_2 = \frac{3qL}{4} = 750 \text{ N} \\ Y_1 2L = qL \frac{L}{2} &\implies Y_1 = \frac{qL}{4} = 250 \text{ N} \\ &\text{on a bien : } Y_1 + Y_2 = qL \end{aligned}$$

$x \in [0 : L] :$

$$\begin{aligned} T(x) &= -Y_1 = -\frac{qL}{4} \\ M(x) &= Y_1 x = \frac{qL}{4} x \end{aligned}$$

$x \in [L : 2L] :$

$$\begin{aligned} T(x) &= Y_2 - q(2L - x) = \frac{3qL}{4} - q(2L - x) = \frac{q}{4} [3L - 4(2L - x)] \\ M(x) &= Y_2(2L - x) - \frac{1}{2}q(2L - x)^2 = \frac{3qL}{4}(2L - x) - \frac{1}{2}q(2L - x)^2 = \frac{q}{4} [3L(2L - x) - 2(2L - x)^2] \end{aligned}$$

Venir en TD pour plus d'explications.