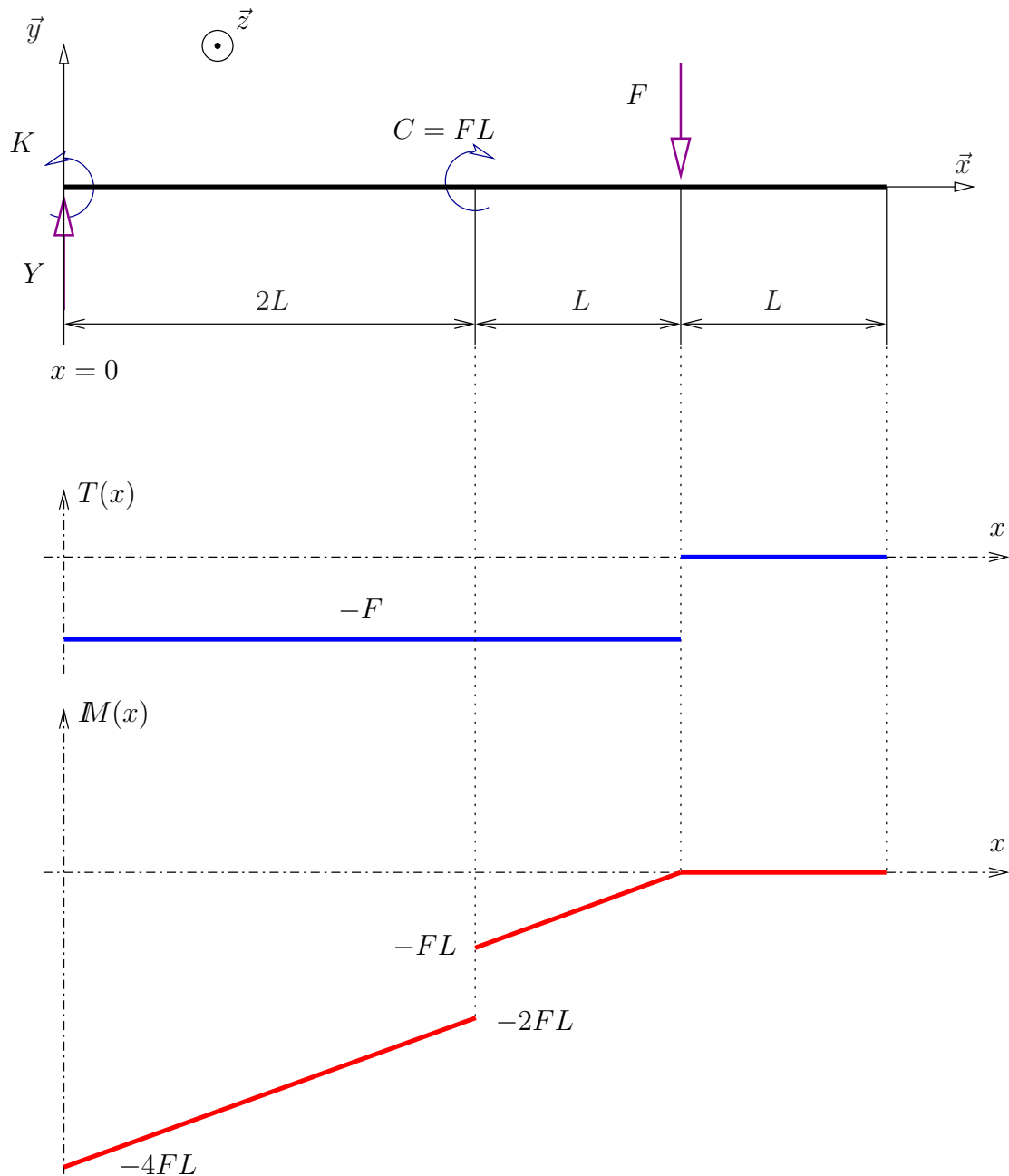


Isolons toute la poutre et appliquons le **P.F.S.** :

$$Y - F = 0 \implies Y = F$$

$$\text{moment en } x = 0 : -3FL - C + K = 0 \implies K = 3FL + FL = 4FL$$



Isolons des portions de poutre pour déterminer les efforts intérieurs :

$$x \in [3L; 4L] :$$

$$\begin{aligned} T(x) &= 0 \\ M(x) &= 0 \end{aligned}$$

$$x \in [2L; 3L] :$$

$$\begin{aligned} -F - T &= 0 \implies T(x) = -F \\ -M - F(3L - x) &= 0 \implies M = F(x - 3L) \end{aligned}$$

$$x \in [0; 2L] :$$

$$\begin{aligned} -F - T &= 0 \implies T(x) = -F \\ -M - F(3L - x) - C &= 0 \implies M = F(x - 3L) - FL = F(x - 4L) \end{aligned}$$

La contrainte de tension maxi est en $x = 0$ et vaut :

$$\sigma_{Max} = \frac{4FLh}{\frac{bh^3}{12} \cdot 2} = \frac{24FL}{bh^2} = 288 \text{ MPa} < R_e$$

Les points situés à $(x = 0; y = +\frac{h}{2})$ subissent cette contrainte en traction. Les points situés à $(x = 0; y = -\frac{h}{2})$ subissent cette contrainte en compression.

On ne sort pas du domaine élastique : le coefficient de sécurité est $550/288 \approx 1.9$.

Déterminons la flèche :

$$\begin{array}{c|c|c} x \in [0; 2L] & x \in [2L; 3L] & x \in [3L; 4L] \\ \hline M(x) = EIV''(x) = F(x - 4L) & M(x) = EIV''(x) = F(x - 3L) & M(x) = EIV''(x) = 0 \\ \frac{EI}{F}v''(x) = x - 4L & \frac{EI}{F}v''(x) = x - 3L & \frac{EI}{F}v''(x) = 0 \\ \frac{EI}{F}v'(x) = \frac{1}{2}x^2 - 4Lx + A & \frac{EI}{F}v'(x) = \frac{1}{2}x^2 - 3Lx + B & \frac{EI}{F}v'(x) = D \\ \frac{EI}{F}v(x) = \frac{1}{6}x^3 - 2Lx^2 + Ax + G & \frac{EI}{F}v(x) = \frac{1}{6}x^3 - \frac{3}{2}Lx^2 + Bx + H & \frac{EI}{F}v(x) = Dx + J \end{array}$$

Les 6 conditions sont :

$$\begin{array}{c|c|c} v(0) = 0 \text{ et } v'(0) = 0 & & \\ \hline \text{continuité de } v(x) \text{ en } x = 2L & & \\ \text{continuité de } v'(x) \text{ en } x = 2L & & \\ \hline & \text{continuité de } v(x) \text{ en } x = 3L & \\ & \text{continuité de } v'(x) \text{ en } x = 3L & \end{array}$$

Les 6 conditions donnent :

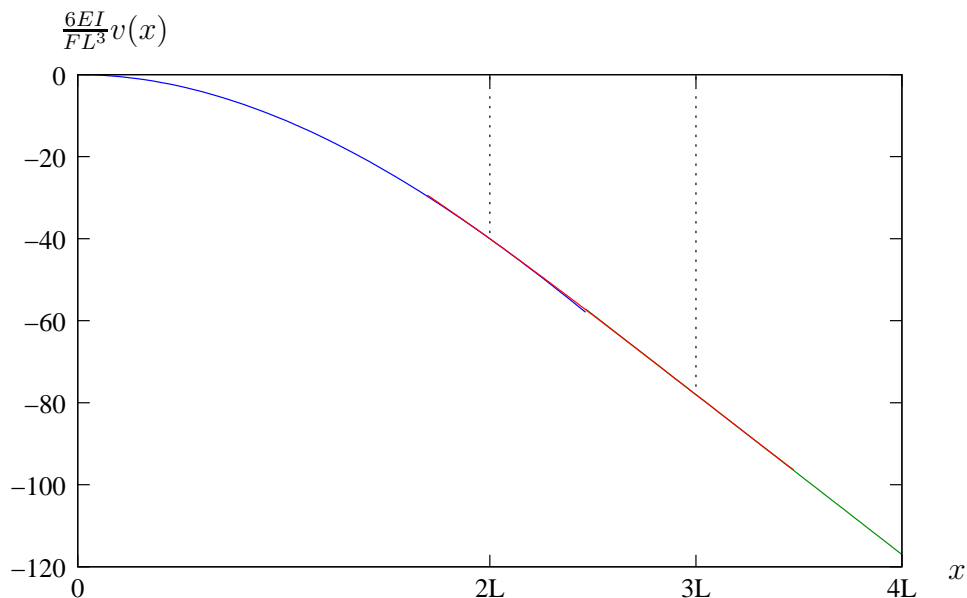
$$\begin{cases} A = 0 \\ G = 0 \\ \frac{1}{2}(2L)^2 - 4L(2L) + A = \frac{1}{2}(2L)^2 - 3L(2L) + B \\ \frac{1}{6}(2L)^3 - 2L(2L)^2 + A(2L) + G = \frac{1}{6}(2L)^3 - \frac{3}{2}L(2L)^2 + B(2L) + H \\ \frac{1}{2}(3L)^2 - 3L(3L) + B = D \\ \frac{1}{6}(3L)^3 - \frac{3}{2}L(3L)^2 + B(3L) + H = D(3L) + J \end{cases}$$

$$\begin{aligned} & \Rightarrow \begin{cases} A = 0 \\ G = 0 \\ -2L^2 = B \\ -8L^3 = -6L^3 + 2BL + H \\ 9L^2 - 18L^2 + 2B = 2D \\ 9L^3 - 27L^3 + 6BL + 2H = 6DL + 2J \end{cases} \\ & \Rightarrow \begin{cases} A = 0 \\ G = 0 \\ B = -2L^2 \\ -2L^3 = -4L^3 + H \\ 9L^2 - 18L^2 - 4L^2 = 2D \\ 9L^3 - 27L^3 - 12L^3 + 2H = 6DL + 2J \end{cases} \quad \Rightarrow \begin{cases} A = 0 \\ G = 0 \\ B = -2L^2 \\ H = 2L^3 \\ 2D = -13L^2 \\ 2J = 13L^3 \end{cases} \end{aligned}$$

On peut conclure sur les 3 expressions donnant la flèche :

$$\begin{aligned} & x \in [0; 2L] \quad \left| \quad \begin{array}{c} x \in [2L; 3L] \\ v(x) = \frac{F}{EI} \left(\frac{1}{6}x^3 - \frac{3}{2}Lx^2 - 2L^2x + 2L^3 \right) \end{array} \quad \left| \quad \begin{array}{c} x \in [3L; 4L] \\ v(x) = \frac{F}{2EI} (-13L^2x + 13L^3) \end{array} \right. \\ & \qquad \qquad \qquad \text{et en posant } X = \frac{x}{L} \\ & v(x) = \frac{FL^3}{6EI} (X^3 - 12X^2) \quad \left| \quad v(x) = \frac{FL^3}{6EI} (X^3 - 9X^2 - 12X + 12) \quad \left| \quad v(x) = \frac{FL^3}{6EI} (-39X + 39) \right. \end{aligned}$$

Donc voici l'allure de la déformée amplifiée par 18 environ.



La flèche maxi est en $x = 4L$ ($X = 4$) et vaut :

$$v(4L) = \frac{FL^3}{6EI} (-4 + 1)39 = -\frac{39FL^3}{2EI} = -66.8 \text{ mm}$$