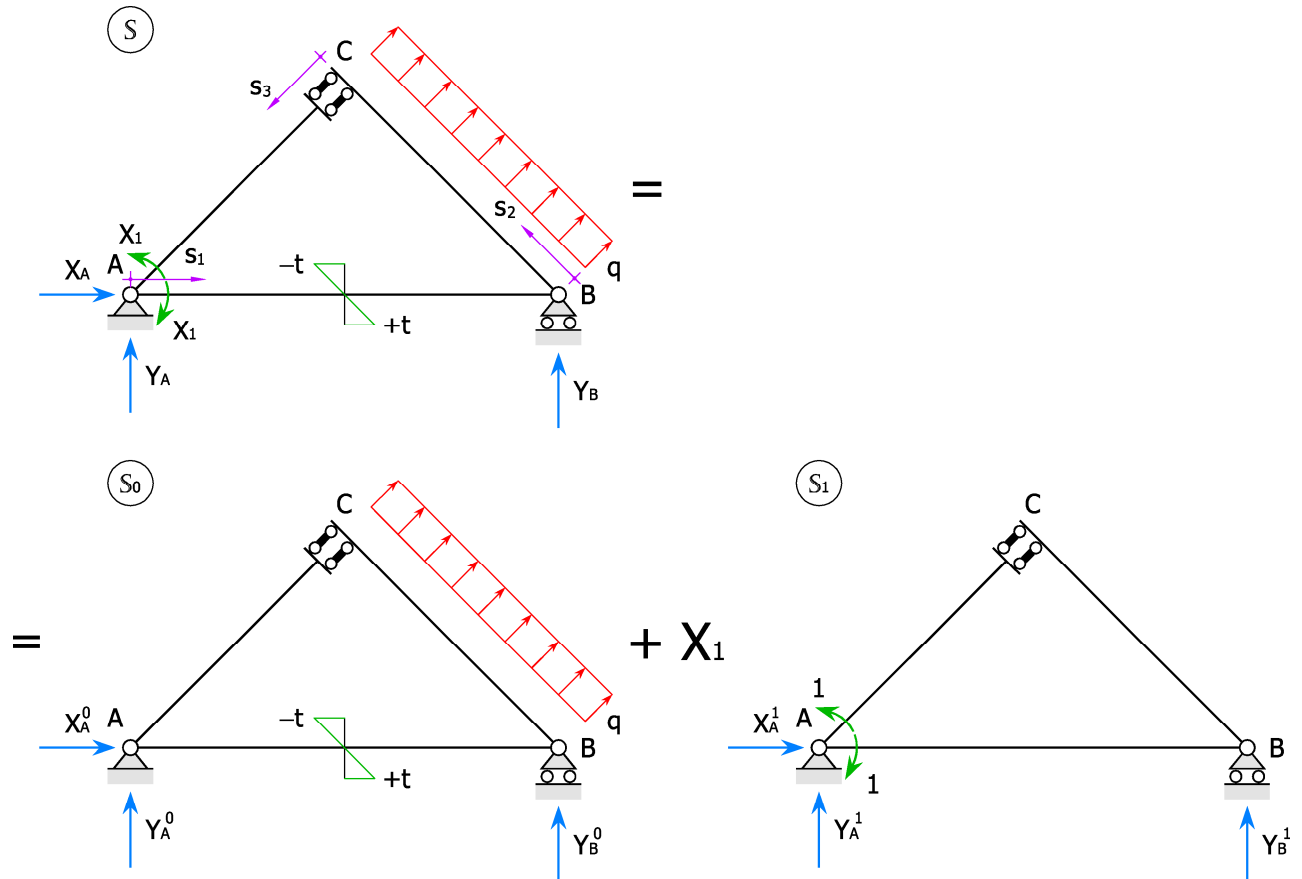




## Prova scritta del 28 gennaio 2013 – Soluzione

### Problema A

Assunta come incognita iperstatica  $X_1$  la coppia trasmessa dalla molla in A, si decompone il sistema equivalente  $S$  nella somma del sistema  $S_0$  e del sistema  $S_1$  moltiplicato per  $X_1$ .





Sistema  $S_0$

Reazioni vincolari:

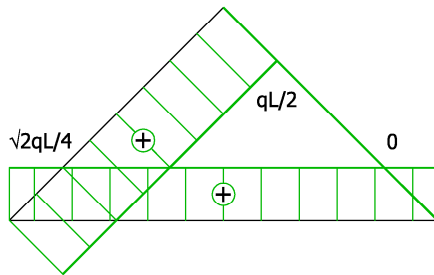
$$X_A^0 = -\frac{\sqrt{2}}{2}qL, \quad Y_A^0 = -\frac{\sqrt{2}}{4}qL, \quad Y_B^0 = -\frac{\sqrt{2}}{4}qL.$$

Caratteristiche della sollecitazione:

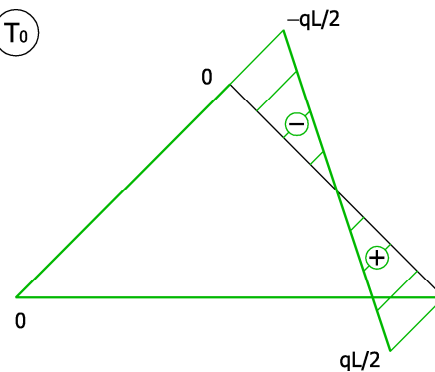
Trave n.	Estremi IJ	Ascissa	Forza normale $N_D^0$	Forza di taglio $T_D^0$	Mom. flettente $M_D^0$	Curvatura $\kappa_D^0$
1	AB	$0 \leq s_1 \leq \sqrt{2}L$	$\frac{\sqrt{2}}{4}qL$	0	0	$\frac{2\alpha t}{h}$
2	BC	$0 \leq s_2 \leq L$	0	$\frac{1}{2}qL - qs_2$	$\frac{1}{2}qLs_2 - \frac{1}{2}qs_2^2$	$\frac{q}{2EJ}s_2(L - s_2)$
3	CA	$0 \leq s_3 \leq L$	$\frac{1}{2}qL$	0	0	0

Diagrammi:

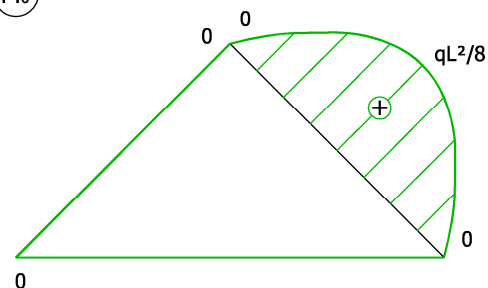
( $N_0$ )



( $T_0$ )



( $M_0$ )





Sistema  $S_1$

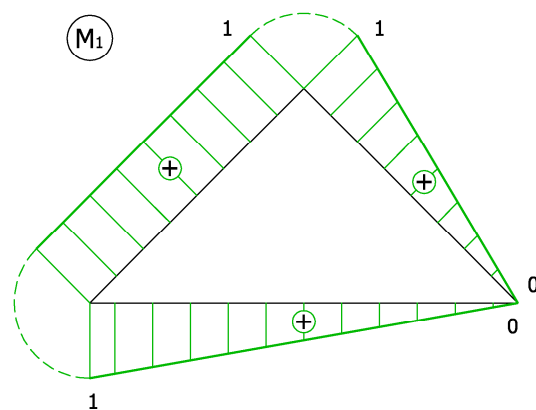
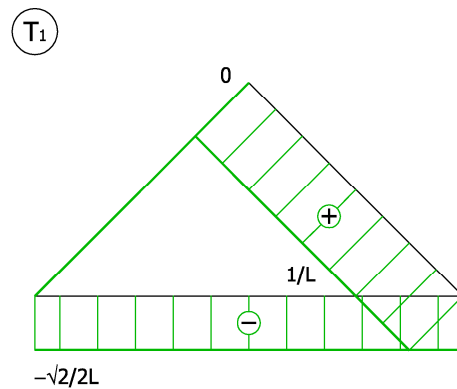
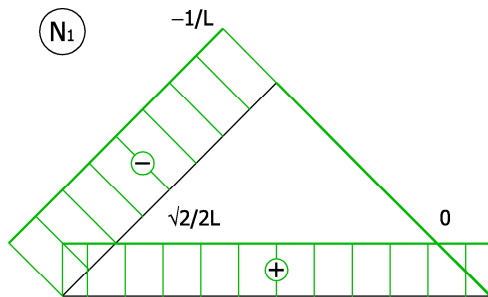
Reazioni vincolari:

$$X_A^1 = 0, \quad Y_A^1 = 0, \quad Y_B^1 = 0.$$

Caratteristiche della sollecitazione:

Trave n.	Estremi IJ	Ascissa	Forza normale $N_D^1$	Forza di taglio $T_D^1$	Mom. flettente $M_D^1$	Curvatura $\kappa_D^1$
1	AB	$0 \leq s_1 \leq \sqrt{2}L$	$\frac{\sqrt{2}}{2} \frac{1}{L}$	$-\frac{\sqrt{2}}{2} \frac{1}{L}$	$1 - \frac{\sqrt{2}}{2} \frac{s_1}{L}$	$\frac{1}{EJ} \left(1 - \frac{\sqrt{2}}{2} \frac{s_1}{L}\right)$
2	BC	$0 \leq s_2 \leq L$	0	$\frac{1}{L}$	$\frac{s_2}{L}$	$\frac{1}{EJ} \frac{s_2}{L}$
3	CA	$0 \leq s_3 \leq L$	$-\frac{1}{L}$	0	1	$\frac{1}{EJ}$

Diagrammi:





Determinazione dell'incognita iperstatica

Equazione di Müller-Breslau:

$$\eta_1 = \eta_{10} + X_1 \eta_{11} = -\frac{X_1}{k_0}$$

Teorema dei lavori virtuali:

$$\mathcal{L}_e^{1 \rightarrow 0} = 1 \cdot \eta_{10} = \mathcal{L}_1^{1 \rightarrow 0} = \int_{\Omega} M_D^1 \kappa_D^0 ds,$$

$$\mathcal{L}_e^{1 \rightarrow 1} = 1 \cdot \eta_{11} = \mathcal{L}_1^{1 \rightarrow 1} = \int_{\Omega} M_D^1 \kappa_D^1 ds.$$

Coefficienti:

$$\eta_{10} = \sqrt{2} \frac{\alpha t L}{h} + \frac{1}{24} \frac{q L^3}{EJ}, \quad \eta_{11} = \frac{4 + \sqrt{2}}{3} \frac{L}{EJ}$$

Incognita iperstatica

$$X_1 = -\frac{\frac{q L^2}{8} + 3\sqrt{2} \frac{\alpha t}{h} EJ}{4 + \sqrt{2} + 3 \frac{EJ}{k_0 L}}$$

**Problema B**

Caratteristiche geometriche della sezione (il baricentro cade a metà altezza e gli assi x e y sono assi principali d'inerzia):

$$A = 18 at, \quad J_x = \frac{106}{3} a^3 t.$$

Caratteristiche della sollecitazione non nulle:

$$N = 4 P, \quad T_y = 2 P, \quad M_x = Pa.$$

Tensioni sulle corde:

Corda	Ordinata	Momento statico	Tensione normale	Tensione tangenziale da taglio	Tensione ideale massima
n.	y	$S_x^+$	$\sigma_z = \frac{N}{A} + \frac{M_x}{J_x} y$	$\tau_{z\eta} = \frac{T_y S_x^+}{J_x t}$	$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma_z^2 + 3\tau_{z\eta}^2}$
1	-2a	$\frac{11}{2} a^2 t$	$\left(\frac{2}{9} - \frac{3}{53}\right) \frac{P}{at}$	$\frac{33}{212} \frac{P}{at}$	$0.316 \frac{P}{at}$
2	0	$\frac{23}{2} a^2 t$	$\frac{2}{9} \frac{P}{at}$	$\frac{69}{212} \frac{P}{at}$	$0.606 \frac{P}{at}$
3	a	$\frac{17}{2} a^2 t$	$\left(\frac{2}{9} + \frac{3}{106}\right) \frac{P}{at}$	$\frac{102}{212} \frac{P}{at}$	$0.870 \frac{P}{at}$
4	2a	$\frac{7}{2} a^2 t$	$\left(\frac{2}{9} + \frac{3}{53}\right) \frac{P}{at}$	$\frac{42}{212} \frac{P}{at}$	$0.442 \frac{P}{at}$