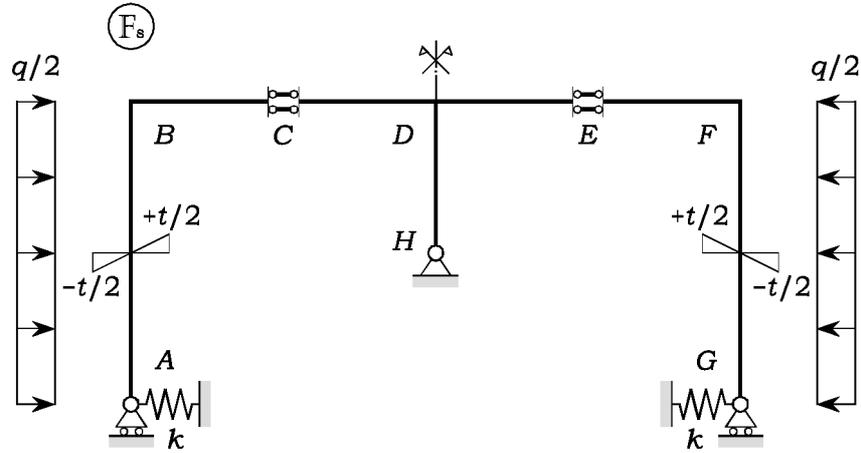
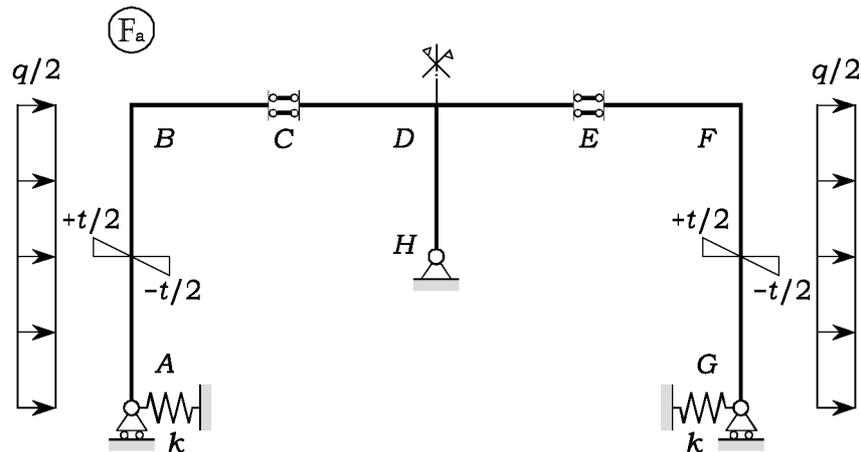


Prova scritta del 31 gennaio 2008 - Soluzione

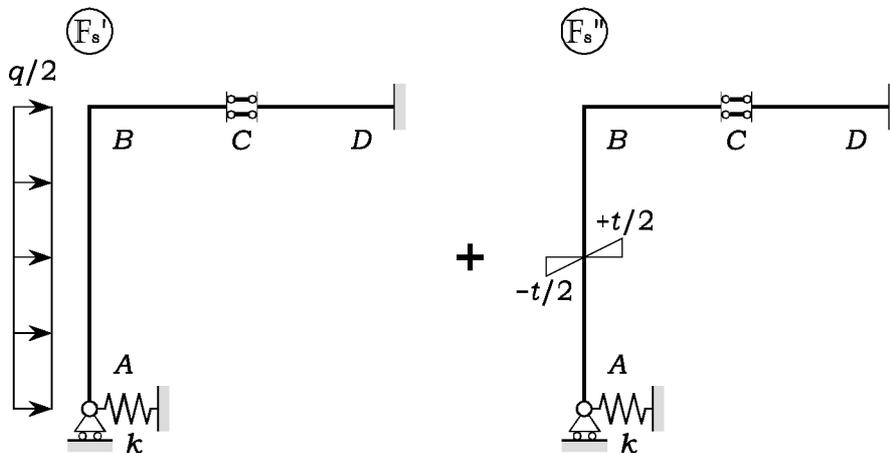
- Il sistema dato si può scomporre nella somma del sistema simmetrico F_s



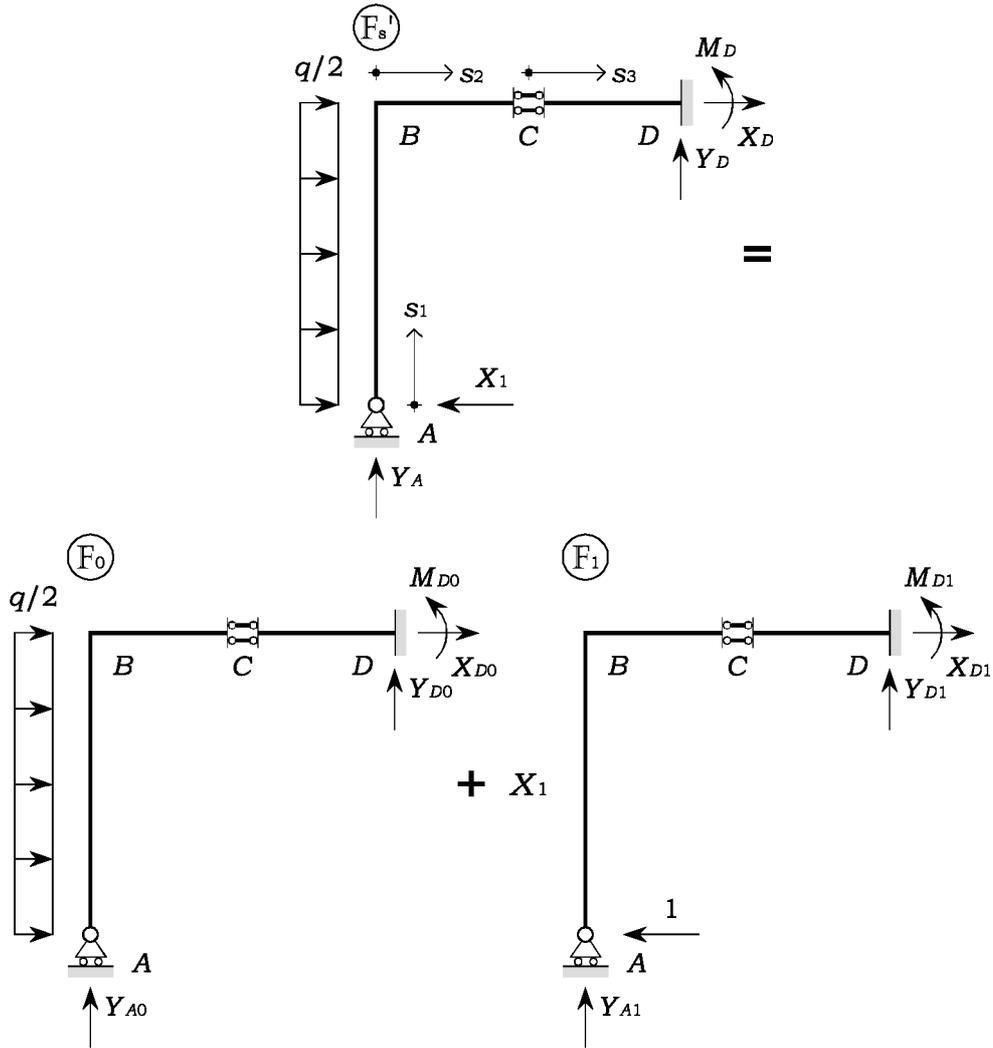
- e del sistema antisimmetrico F_a



- Lo studio del sistema simmetrico, considerata la simmetria e l'instensibilità delle aste (in particolare, della DH), può essere ricondotto allo studio della sola metà sinistra; inoltre, si possono studiare separatamente gli effetti del carico e della temperatura:



- Studiamo il sistema F_s' , soggetto alla sola azione del carico distribuito, con il metodo delle forze, assumendo come incognita iperstatica la reazione della molla in A



Sistema F_0

Reazioni vincolari:

$$Y_{A0} = 0 \quad X_{D0} = -qa \quad Y_{D0} = 0 \quad M_{D0} = -qa^2$$

Caratteristiche di sollecitazione:

$$N_{AB0}(s_1) = 0 \quad T_{AB0}(s_1) = -qs_1/2 \quad M_{AB0}(s_1) = -qs_1^2/4$$

$$N_{BC0}(s_2) = -qa \quad T_{BC0}(s_2) = 0 \quad M_{BC0}(s_2) = -qa^2$$

$$N_{CD0}(s_3) = -qa \quad T_{CD0}(s_3) = 0 \quad M_{CD0}(s_3) = -qa^2$$

Sistema F_1

Reazioni vincolari:

$$Y_{A1} = 0 \quad X_{D1} = 1 \quad Y_{D1} = 0 \quad M_{D1} = 2a$$

Caratteristiche di sollecitazione:

$$N_{AB1}(s_1) = 0 \quad T_{AB1}(s_1) = 1 \quad M_{AB1}(s_1) = s_1$$

$$N_{BC1}(s_2) = 1 \quad T_{BC1}(s_2) = 0 \quad M_{BC1}(s_2) = 2a$$

$$N_{CD1}(s_3) = 1 \quad T_{CD1}(s_3) = 0 \quad M_{CD1}(s_3) = 2a$$

Coefficienti di Müller-Breslau:

$$\eta_1 = -X_1/k$$

$$\eta_{10} = \int_0^{2a} s_1 \left(-\frac{qs_1^2}{4EJ} \right) ds_1 + \int_0^{2a} 2a \left(-\frac{qa^2}{EJ} \right) ds_2 = -\frac{5qa^4}{EJ}$$

$$\eta_{11} = \int_0^{2a} s_1 \frac{s_1}{EJ} ds_1 + \int_0^{2a} 2a \frac{2a}{EJ} ds_2 = \frac{32a^3}{3EJ}$$

Incognita iperstatica:

$$X_1 = \frac{\frac{5qa^4}{EJ}}{\frac{32a^3}{3EJ} + \frac{1}{k}} = \frac{15qa}{32 + \frac{3EJ}{ka^3}}$$

- Nell'ipotesi che $k = \frac{EJ}{16a^3}$, l'incognita iperstatica risulta $X_1 = \frac{3}{16}qa$.

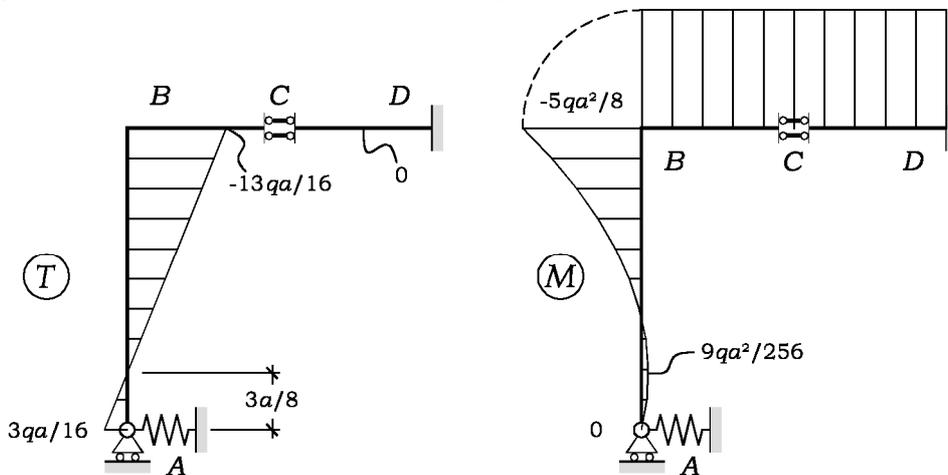
Caratteristiche di sollecitazione nel sistema effettivo:

$$N_{AB}(s_1) = 0 \quad T_{AB}(s_1) = -\frac{q}{2}s_1 + X_1 = \frac{q}{2}\left(\frac{3}{8}a - s_1\right) \quad M_{AB}(s_1) = -\frac{q}{4}s_1^2 + X_1s_1 = \frac{q}{4}\left(\frac{3}{4}a - s_1\right)s_1$$

$$N_{BC}(s_2) = -qa + X_1 = -\frac{13}{16}qa \quad T_{BC}(s_2) = 0 \quad M_{BC}(s_1) = -qa^2 + 2aX_1 = -\frac{5}{8}qa^2$$

$$N_{CD}(s_3) = -qa + X_1 = -\frac{13}{16}qa \quad T_{CD}(s_3) = 0 \quad M_{CD}(s_3) = -qa^2 + 2aX_1 = -\frac{5}{8}qa^2$$

Diagrammi quotati del momento flettente e del taglio



- Consideriamo quindi il sistema Fs'' , soggetto alla sola variazione termica, ed impostiamo il problema col metodo della linea elastica.

Equazioni differenziali della linea elastica sui tratti 1 (AB), 2 (BC) e 3 (CD):

$$v_1^{IV}(s_1) = 0 \quad v_2^{IV}(s_2) = 0 \quad v_3^{IV}(s_3) = 0$$

Condizioni al bordo:

In A:

$$T_1(0) = kv_1(0) \Rightarrow -EJv_1'''(0) = kv_1(0) \quad M_1(0) = 0 \Rightarrow -EJ[v_1''(0) + \frac{\alpha t}{h}] = 0$$

In B:

$$v_1(2a) = 0 \quad \phi_1(2a) = \phi_2(0) \Rightarrow v_1'(2a) = v_2'(0)$$

$$v_2(0) = 0 \quad M_1(2a) = M_2(0) \Rightarrow -EJ[v_1''(2a) + \frac{\alpha t}{h}] = -EJv_2''(0)$$

In C:

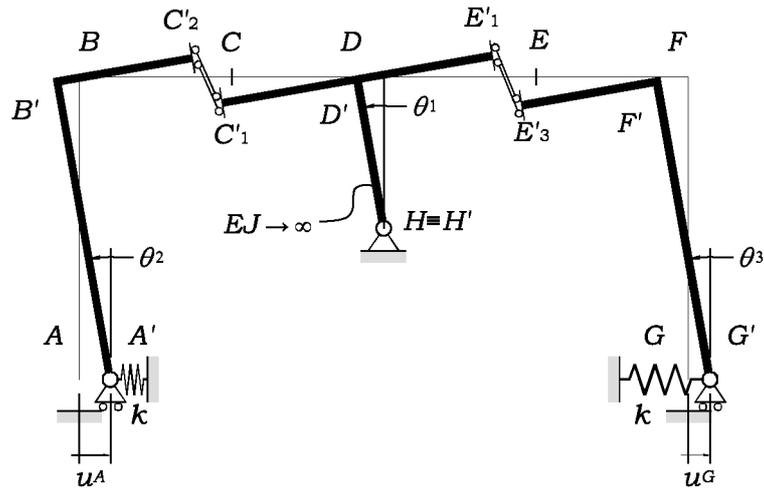
$$\phi_2(a) = \phi_3(0) \Rightarrow v_2'(a) = v_3'(0) \quad T_2(a) = 0 \Rightarrow -EJv_2'''(a) = 0$$

$$T_3(0) = 0 \Rightarrow -EJv_3'''(0) = 0 \quad M_2(a) = M_3(0) \Rightarrow -EJv_2''(a) = -EJv_3''(0)$$

In D:

$$v_3(a) = 0 \quad \phi_3(a) = 0 \Rightarrow v_3'(a) = 0$$

- Nell'ipotesi di aste rigide, il sistema subisce il seguente spostamento rigido infinitesimo



con

$$\theta_1 = \theta_2 = \theta_3 \quad u_A = u_G = a\theta_1$$

Energia di deformazione elastica immagazzinata dalle molle in A e in G:

$$U_A = \frac{1}{2}ku_A^2 = \frac{1}{2}ka^2\theta_1^2 \quad U_G = \frac{1}{2}ku_G^2 = \frac{1}{2}ka^2\theta_1^2 \quad U = U_A + U_G = ka^2\theta_1^2$$

(Soluzione a cura di Paolo Valvo)