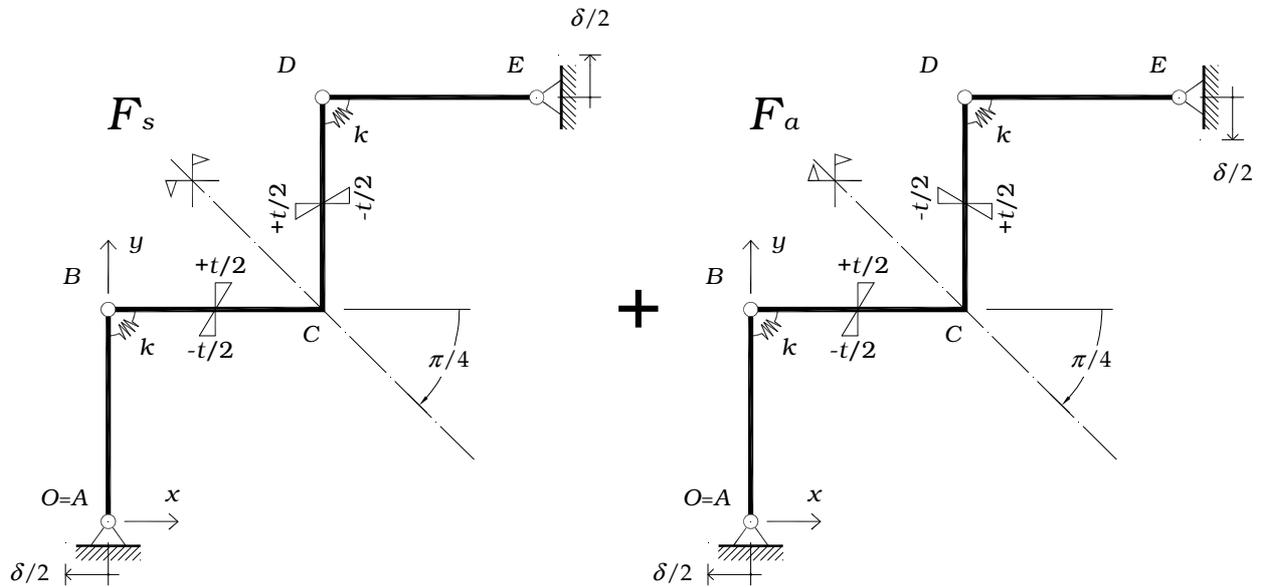


Università di Pisa  
**Esame di SCIENZA DELLE COSTRUZIONI I**  
 Corso di Laurea in Ingegneria Aerospaziale  
 (docente: Prof. Stefano Bennati)

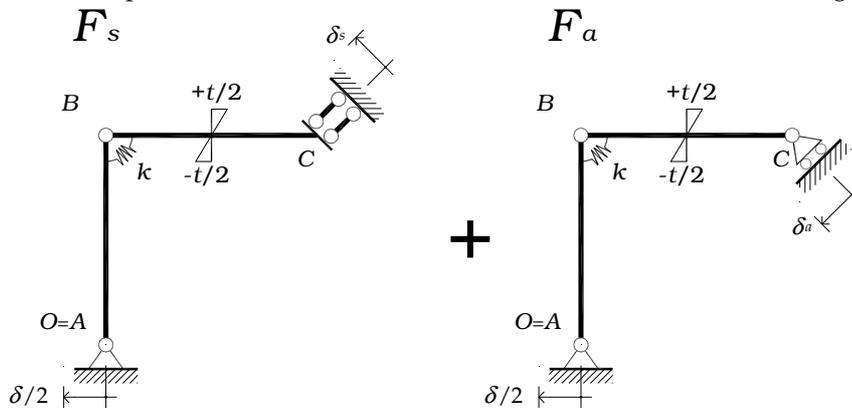
Prova scritta del 20 luglio 2007 – Soluzione

**Punto 1**

La struttura è simmetrica rispetto all'asse passante per C ed inclinato di  $\pi/4$  sull'asse  $x$ . La variazione termica ed il cedimento vincolare assegnati non sono simmetrici, ma possono essere scomposti nella somma di una quota simmetrica (sistema  $F_s$ ) + una quota antisimmetrica (sistema  $F_a$ ).

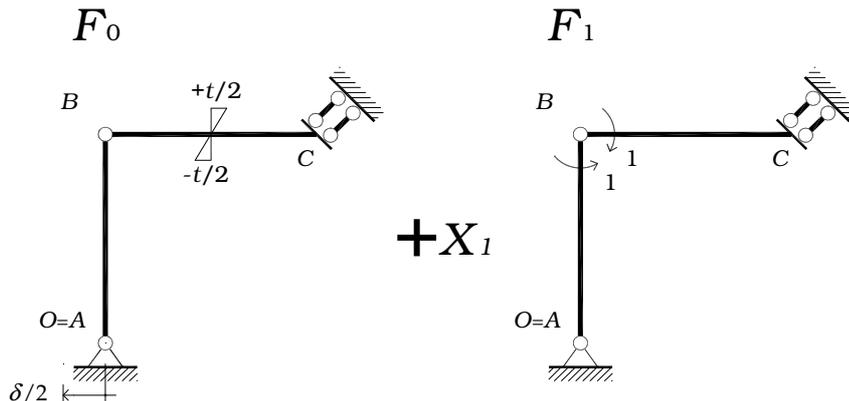


Lo studio dei due sistemi così ottenuti, quindi, può essere ulteriormente ridotto a quello della sola metà sinistra ABC, previa l'introduzione in C dei vincoli mostrati nella figura sottostante.



**Punto 2**

Il sistema antisimmetrico,  $F_a$ , risulta staticamente determinato; invece, il sistema simmetrico,  $F_s$ , è una volta iperstatico e sarà risolto con il metodo delle forze.



Sistema  $F_0$ :

$$\kappa_{AB}^0(s) = 0, \quad \kappa_{BC}^0(s) = -\frac{\alpha t}{h}$$

Sistema  $F_1$ :

$$M_{AB}^1(s) = \frac{s}{l}, \quad M_{BC}^1(s) = 1 - \frac{s}{l}$$

Coefficienti di Müller-Breslau:

$$\eta_1 = -\frac{X_1}{k}$$

$$1 \cdot \eta_{10} + \frac{1}{l} \frac{\delta}{2} = \int_0^l M_{BC}^1(s) \kappa_{BC}^0(s) ds = \dots = -\frac{\alpha t}{2h} \Rightarrow \eta_{10} = -\frac{\delta}{2l} - \frac{\alpha t}{2h}$$

$$1 \cdot \eta_{11} = 2 \int_0^l \frac{[M_{AB}^1(s)]^2}{EJ} ds = \dots = \frac{2l}{3EJ} \Rightarrow \eta_{11} = \frac{2l}{3EJ}$$

Incognita iperstatica:

$$\eta_1 = \eta_{10} + X_1 \eta_{11} \Rightarrow X_1 = \frac{\frac{\delta}{2l} + \frac{\alpha t}{2h}}{\frac{2l}{3EJ} + \frac{1}{k}}$$

Punto 3

Lo spostamento del punto C nel sistema originale è la somma (vettoriale) dei contributi dei sistemi  $F_s$  e  $F_a$  (vedi fig. precedente). Applicando il metodo del "carico esploratore" si trovano:

$$1 \cdot \delta_s - \frac{1}{\sqrt{2}} \frac{\delta}{2} = \int_0^l \frac{l-s}{\sqrt{2}} \frac{X_1 s}{EJ l} ds + \int_0^l \frac{-s}{\sqrt{2}} \left[ -\frac{\alpha t}{h} + \frac{X_1}{EJ} \left(1 - \frac{s}{l}\right) \right] ds \Rightarrow \delta_s = \frac{\sqrt{2}}{4} \left( \delta + \frac{l^2}{h} \alpha t \right)$$

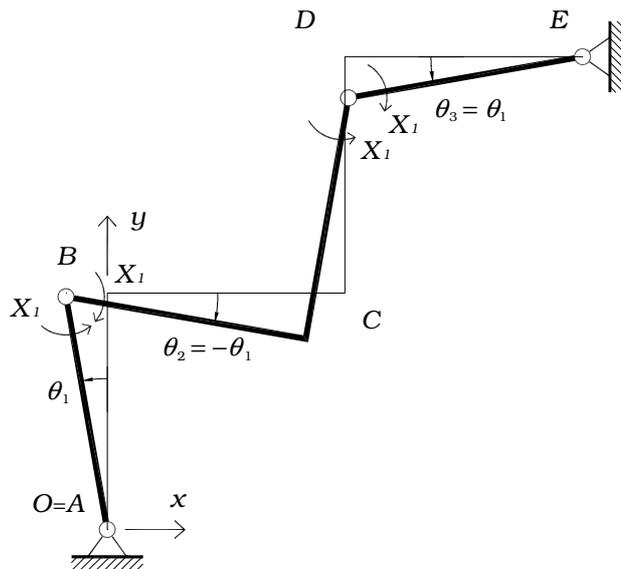
$$1 \cdot \delta_a - \frac{1}{\sqrt{2}} \frac{\delta}{2} = \int_0^l \frac{s-l}{\sqrt{2}} \left( -\frac{\alpha t}{h} \right) ds \Rightarrow \delta_a = \frac{\sqrt{2}}{4} \left( \delta + \frac{l^2}{h} \alpha t \right)$$

Punto 4

Dalle equazioni della cinematica:

$$\mathbf{u}_B = -l\theta_1 \mathbf{i}, \quad \mathbf{u}_D = \mathbf{u}_B + \theta_2 \mathbf{k} \times (\mathbf{x}_D - \mathbf{x}_B) = -l(\theta_1 + \theta_2) \mathbf{i} + l\theta_2 \mathbf{j} \quad \text{ed anche} \quad \mathbf{u}_D = -l\theta_3 \mathbf{j},$$

da cui segue:  $\theta_2 = -\theta_1$  e  $\theta_3 = \theta_1$ .



Punto 5 (facoltativo):

Poiché il sistema è in equilibrio, il lavoro virtuale è  $\delta L = 0$ .

\*\*\*