



Cedimenti vincolari e distorsioni termiche

Applicazione del metodo dell'integrazione della linea elastica



Introduzione

Nella presente lezione inizieremo ad analizzare dei sistemi strutturali sollecitati (anche) da particolari azioni quali:

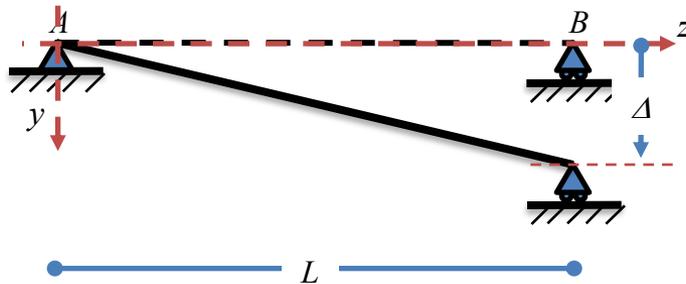
- i cedimenti vincolari;
- le distorsioni termiche che inducono curvatura anelastica.

Si è detto più volte nel presente corso che:

- nei sistemi isostatici tali azioni hanno effetto solo sul campo di spostamento e non inducono sollecitazioni;
- nei sistemi iperstatici esse possono indurre anche sollecitazioni;



Esempio 1



Si determini il campo di spostamento presente nella struttura schematizzata in figura.

SOLUZIONE

Le reazioni vincolari per la struttura in figura sono nulle e pertanto sono nulle anche le caratteristiche della sollecitazione. Pertanto si ha:

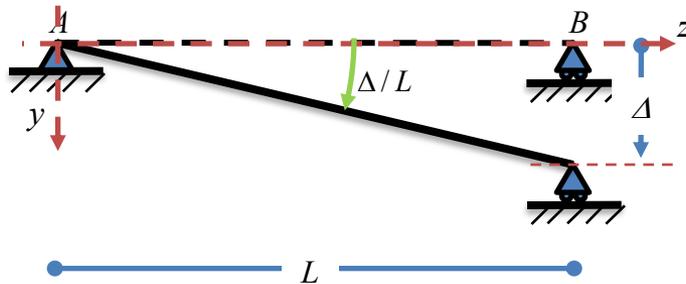
$$\chi_x(z) = \frac{M_x(z)}{EI_x} + \chi_x^{(a)}(z) = 0 \quad \longrightarrow \quad \begin{cases} \varphi_x(z) = \int \chi_x(z) dz + a_1 = a_1 \\ v_0(z) \cong -\int \varphi_x(z) dz + a_2 = -a_1 z + a_2 \end{cases}$$

Le costanti di integrazione si calcolano dalle seguenti condizioni al contorno

$$\begin{cases} v_0(z=0) = 0 \rightarrow a_2 = 0 \\ v_0(z=L) = \Delta \rightarrow -a_1 L + a_2 = \Delta \end{cases} \quad \begin{cases} a_2 = 0 \\ a_1 = -\frac{\Delta}{L} \end{cases}$$



Esempio 1



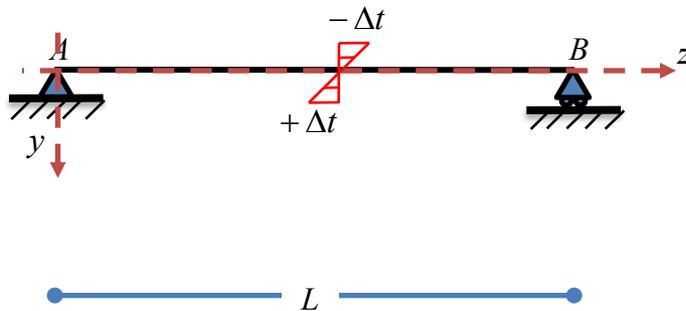
Sostituendo le precedenti costanti nelle funzioni della rotazione e della linea elastica si ottiene

$$\varphi_x(z) = -\frac{\Delta}{L}$$
$$v_0(z) \cong \frac{\Delta}{L}z$$

Pertanto l'asse della struttura in esame ruota rigidamente attorno al nodo A mantenendosi rettilineo.



Esempio 2



Si determini il campo di spostamento presente nella struttura schematizzata in figura. Si calcoli lo spostamento verticale della sezione di mezzeria e la rotazione delle sezioni di estremità.

La variazione termica "a farfalla" è presente su tutta la trave.

SOLUZIONE

Le caratteristiche della sollecitazione sono nulle. Pertanto si ha:

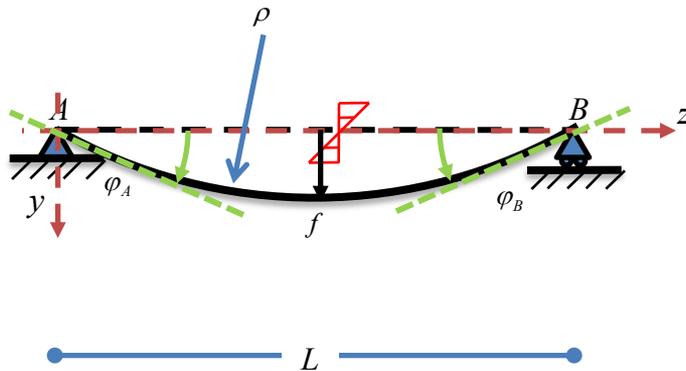
$$\chi_x(z) = \frac{M_x(z)}{EI_x} + \chi_x^{(a)}(z) = \frac{2\alpha\Delta t}{h} \implies \begin{cases} \varphi_x(z) = \frac{2\alpha\Delta t}{h}z + a_1 \\ v_0(z) \cong -\frac{2\alpha\Delta t}{h}\frac{z^2}{2} - a_1z + a_2 \end{cases}$$

Le costanti di integrazione si calcolano dalle seguenti condizioni al contorno

$$\begin{cases} v_0(z=0) = 0 \rightarrow a_2 = 0 \\ v_0(z=L) = 0 \rightarrow -\frac{2\alpha\Delta t}{h}\frac{L^2}{2} - a_1L + a_2 = 0 \end{cases} \implies \begin{cases} a_2 = 0 \\ a_1 = -\frac{\alpha\Delta t}{h}L \end{cases}$$



Esempio 2



Sostituendo le precedenti costanti nelle funzioni della rotazione e della linea elastica si ottiene

$$\varphi_x(z) = \frac{\alpha \Delta t}{h} (2z - L)$$

$$v_0(z) = \frac{\alpha \Delta t}{h} (L - z)z$$

Da cui si ricava

$$\varphi_A = \varphi_B = |\varphi_x(0)| = \frac{\alpha \Delta t}{h} L$$

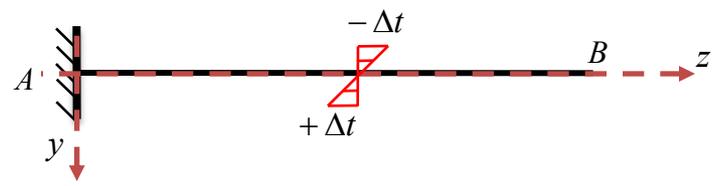
$$f = v_0(z = L/2) = \frac{\alpha \Delta t}{h} \frac{L^2}{4}$$

La trave in esame si deforma secondo un arco di circonferenza avente raggio pari a

$$\rho = \frac{1}{\chi_x(z)} = \frac{h}{2\alpha \Delta t}$$



Esempio 3



Si determini il campo di spostamento presente nella struttura schematizzata in figura. Si calcoli lo spostamento verticale e la rotazione della sezione B .

La variazione termica "a farfalla" è presente su tutta la trave.

SOLUZIONE

Le caratteristiche della sollecitazione sono nulle. Pertanto anche in questo caso si ha:

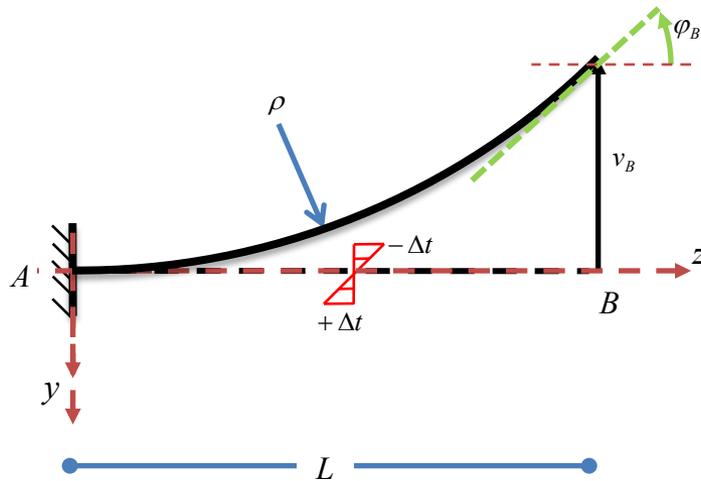
$$\chi_x(z) = \frac{M_x(z)}{EI_x} + \chi_x^{(a)}(z) = \frac{2\alpha\Delta t}{h} \implies \begin{cases} \varphi_x(z) = \frac{2\alpha\Delta t}{h}z + a_1 \\ v_0(z) \cong -\frac{2\alpha\Delta t}{h}\frac{z^2}{2} - a_1z + a_2 \end{cases}$$

Le costanti di integrazione si calcolano dalle seguenti condizioni al contorno

$$\begin{cases} v_0(z=0) = 0 \rightarrow a_2 = 0 \\ \varphi_x(z=0) = 0 \rightarrow a_1 = 0 \end{cases}$$



Esempio 3



Sostituendo le precedenti costanti nelle funzioni della rotazione e della linea elastica si ottiene

$$\varphi_x(z) = \frac{2\alpha \Delta t}{h} z$$

$$v_0(z) \cong \frac{\alpha \Delta t}{h} z^2$$

Da cui si ricava

$$\varphi_B = \frac{2\alpha \Delta t}{h} L$$

$$v_B = |v_0(z = L/2)| = \frac{\alpha \Delta t}{h} L^2$$

Anche in questo caso la trave si deforma secondo un arco di circonferenza avente raggio pari a

$$\rho = \frac{1}{\chi_x(z)} = \frac{h}{2\alpha \Delta t}$$