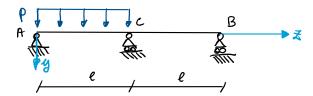
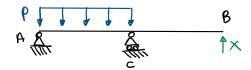
Trave continua a due campate con carico distribuito uniformemente sulla prima

sabato 30 novembre 2019 08:44

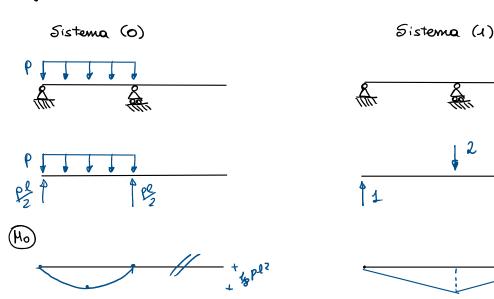


Si sceptie un vistema di riforimento cocole per la trove e le couruet couverzioni per le caratteristièle della nollecitozione e gli spostamenti. I problemi assiole e flessionale sono disa ceoppati e le grandezze che desocivano il comportamento assiole sono identicamente mulle. Si assume il modello di trave di Eulero - bomandi (scorimento angolare l'identicamente mulle) e lu la rigiolezza plessionale El sia costante.

Il vistema ha grado di iperstatieità i pari ad 1; si segue la procedura operativa illustrata mel paragrafo 11.2 del libro di testo Casini. Vasta le sisolvere il problema con il metado delle forze, si scelga come incagnita i parestatica la reazione verticale \times esorcitato dall'appaggio in B. Il sistema isostatico equivalente e il sequente, con la condizione che $n_B=0$.



I sistemi "o" ed "1" eou ; relativi diagrammi di struttura libera e del momento flettente sono i sequenti.



de leggi di vooriazione par il momento frettente sono $H_0 = \begin{cases} -\frac{pz^2}{2} + \frac{pe}{2}z, z \in (0,e] \\ 0, z \in [e,ze] \end{cases}$ per il

sistema "0" e
$$H_1 = \begin{cases}
\exists , \not z \in (0,e] \\
(2\ell-z), \not z \in [\ell,2\ell]
\end{cases}$$
 per il motema "1".

SISTEMA U E M1 =
$$\begin{cases} (2\ell - \vec{x}) & \vec{x} \in (\ell, 2\ell) \end{cases}$$

Si è scelto di sopprimere il carrello in B, dunque por repristinare la eongruenza si deve imporre che lo spostamento del punto B del sistema isostaties equivalente sia nullo: $v_B = 0$.

fer il primeipie di socrapposisione si ottiene la sequente equazione di eongravenza (o di eompatibilità ainematica):

$$\mathcal{N}_{\beta} = \mathcal{N}_{0}(\beta) + \times \mathcal{N}_{1}(\beta)$$
 (1)

Per esplicitore i due termini No(B) e N1(B) della (1) si utilizza il primeipio dei lavori virtuali (procedura oporativa illustrato nel capitolo 10.9 del libro di Carini-Vasta).

fer il ealeolo del termine No(B), si sceglil come sistema effettivo il sistema "0" e come sistema virtuale il sistema "1". Il lavoro virtuale interno ed il lavoro virtuale esterno sono dati rispettivamente da:

$$L_{Ve}^{(o)} = -1 \cdot \sqrt{o}(B) = -\sqrt{o}(B); \qquad (2)$$

$$L_{Vi}^{(o)} = \int_{0}^{2\ell} H_{1} \chi_{0} = \int_{0}^{2\ell} \frac{H_{1} H_{0}}{EI} = \frac{\rho}{2EI} \int_{0}^{2\ell} \frac{1}{2\ell} \left(-\frac{Z^{2}}{2} + \ell z\right) dz + O = \frac{\rho}{2EI} \left(-\frac{\ell^{4}}{4} + \frac{\ell^{4}}{3}\right) = \frac{\rho \ell^{4}}{2\ell EI}. \qquad (3)$$

Per el principio dei lavori vistuali si impone l'ugua glianza tra (2) e (3), ottenendo il valore dello sportamento corcato:

$$v_0(8) = -\frac{\rho \ell^4}{24EI} \quad . \quad (4)$$

allo sterso modo, si utilizza il primeigio dei lavori virtuali per ealeolare virtuale interno ed il lavoro virtuale externo sono dati rispettivamente da:

$$L_{ve}^{(\lambda)} = -1 \cdot \lambda I_{\lambda}(B) = -\lambda I_{\lambda}(B) ; \qquad (5)$$

$$L_{vi}^{(\lambda)} = \int_{0}^{2\ell} M_{\Delta} \chi_{\Delta} = \int_{0}^{2\ell} \frac{H_{\lambda}^{2}}{E!} = \frac{1}{E!} \int_{0}^{\ell} Z^{2} dz + \frac{1}{E!} \int_{\ell}^{2\ell} (2\ell - 2)^{2} dz = \frac{2\ell^{3}}{3E!}. \qquad (6)$$

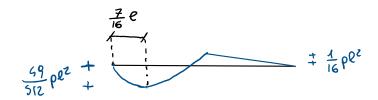
Por l'identità dei lavori virtuali si impone l'uguaglianza tra (5) e (6), ottenendo il valore della sportamento ecreato:

$$V_4(\beta) = -\frac{3\ell^3}{3EI} \qquad (7)$$

Il volore è eoneorde con quanto riportato molo ordema notevolo dell'ineggnita iperstatica cercate, omia $x=-\frac{1}{16}\,p\,\ell$.

Il diagramma di struttura libera della struttura data è dunque il seguente.

Per tracciore il diagramma del momento flettente, oi ricorre nuovamente el principio di soriapposizione, per eui $H=H_0+XH_1$. Il diagramma del momento flettente e il seguente.



Bibliaro che guesto elevarato è esclusivamente frutto de mio lavoro, mon è stato copiato da altri. Annalisa Genaresi