E DE LA SERVICIO DELLA SERVICIO DELL

UNIVERSITÀ DI PISA – Facoltà di Ingegneria

Meccanica Analitica e dei Continui (CLS Ing. Nucleare e della Sicurezza Industriale) Scienza delle Costruzioni (CL Ing. Nucleare e della Sicurezza e Protezione) Scienza delle Costruzioni (CLS Ing. Elettrica)

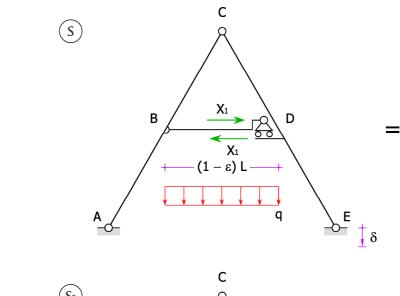
A.A. 2009/2010 - Secondo periodo

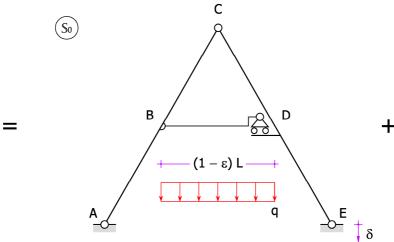
Docente: Dott. Ing. Paolo Sebastiano VALVO

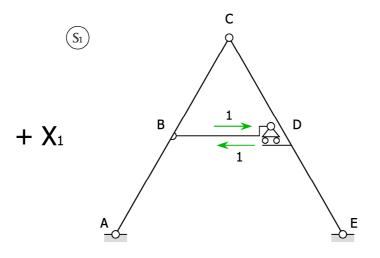
Prova d'esame del 21 luglio 2010 – Risposte

Problema A

Il sistema S è decomposto nella combinazione del sistema S_0 , nel quale agiscono le azioni esterne, e del sistema S_1 , nel quale agisce l'incognita iperstatica assunta unitaria, moltiplicato per X_1 .







UNIVERSITÀ DI PISA - Facoltà di Ingegneria

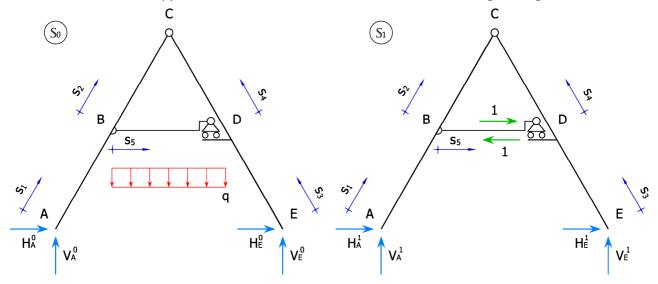


Meccanica Analitica e dei Continui (CLS Ing. Nucleare e della Sicurezza Industriale) Scienza delle Costruzioni (CL Ing. Nucleare e della Sicurezza e Protezione) Scienza delle Costruzioni (CLS Ing. Elettrica)

A.A. 2009/2010 - Secondo periodo

Docente: Dott. Ing. Paolo Sebastiano VALVO

I problemi relativi ai sistemi S_0 ed S_1 , staticamente determinati, possono essere risolti grazie alle sole equazioni di equilibrio. A tale scopo, si considerano le strutture in questione private dei vincoli esterni, sostituiti dalle opportune reazioni vincolari, come mostrato nella figura seguente.



Reazioni vincolari in S_0 :

$$H_A^0 = \frac{\sqrt{3}}{12} qL$$
, $V_A^0 = \frac{1}{2} qL$, $H_E^0 = -\frac{\sqrt{3}}{12} qL$, $V_E^0 = \frac{1}{2} qL$.

Reazioni vincolari in S_1 :

$$H_A^1 = -\frac{1}{2}$$
, $V_A^1 = 0$, $H_E^1 = \frac{1}{2}$, $V_E^1 = 0$.

Caratteristiche della sollecitazione in S_0 (sui tratti ED e DC le CdS sono uguali a quelle su AB e BC per la simmetria della struttura e dei carichi):

$$\begin{cases} N_{AB}^{0}(s_{_{1}}) = -\frac{7\sqrt{3}}{24} qL, & \\ T_{AB}^{0}(s_{_{1}}) = \frac{1}{8} qL, & \\ M_{BC}^{0}(s_{_{2}}) = -\frac{1}{8} qL, & \\ M_{BC}^{0}(s_{_{2}}) = -\frac{1}{8} qL, & \\ M_{BC}^{0}(s_{_{2}}) = -\frac{1}{8} qLs_{_{2}}, & \\ M_{BC}^{0}(s_{_{2}}) = -\frac{1}{8} qLs_{_{2}}, & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qL - qs_{_{5}}, & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{2} qs_{_{5}}^{2}. & \\ M_{BD}^{0}(s_{_{5}}) = \frac{1}{2} qLs_{_{5}} - \frac{1}{$$

Caratteristiche della sollecitazione in S_1 (sui tratti ED e DC le CdS sono uguali a quelle su AB e BC per la simmetria della struttura e dei carichi):

$$\begin{cases} N_{AB}^{1}(s_{_{1}}) = \frac{1}{4}, \\ T_{AB}^{1}(s_{_{1}}) = \frac{\sqrt{3}}{4}, \\ M_{AB}^{1}(s_{_{1}}) = \frac{\sqrt{3}}{4}s_{_{1}}; \end{cases} \begin{cases} N_{BC}^{1}(s_{_{2}}) = -\frac{1}{4}, \\ T_{BC}^{1}(s_{_{2}}) = -\frac{\sqrt{3}}{4}, \\ M_{BC}^{1}(s_{_{2}}) = -\frac{\sqrt{3}}{4}s_{_{2}} + \frac{\sqrt{3}}{4}L; \end{cases} \begin{cases} N_{BD}^{1}(s_{_{5}}) = 1, \\ M_{BD}^{1}(s_{_{5}}) = 0, \\ M_{BD}^{1}(s_{_{5}}) = 0. \end{cases}$$

A DECEMBER OF THE PROPERTY OF

UNIVERSITÀ DI PISA - Facoltà di Ingegneria

Meccanica Analitica e dei Continui (CLS Ing. Nucleare e della Sicurezza Industriale) Scienza delle Costruzioni (CL Ing. Nucleare e della Sicurezza e Protezione) Scienza delle Costruzioni (CLS Ing. Elettrica)

A.A. 2009/2010 - Secondo periodo

Docente: Dott. Ing. Paolo Sebastiano VALVO

Coefficienti di Müller-Breslau:

$$\eta_{1} = 0, \qquad \eta_{10} = \frac{\sqrt{3}}{24} \frac{q L^4}{EJ} - \epsilon L, \qquad \eta_{11} = \frac{L^3}{4EJ} + \frac{L}{EA}.$$

Incognita iperstatica:

$$\eta_1 = \eta_{10} + X_1 \eta_{11} = 0 \quad \Rightarrow \quad X_1 = -\frac{\eta_{10}}{\eta_{11}} = -\frac{\frac{\sqrt{3}}{24} \frac{q L^3}{EJ} - \epsilon}{\frac{L^2}{4EJ} + \frac{1}{EA}}.$$

Problema B

Tensore delle piccole deformazioni:

$$[E] = \frac{1}{100} \begin{bmatrix} 0 & \cos\frac{2\pi x_2}{a} & 0\\ \cos\frac{2\pi x_2}{a} & 1 & \frac{x_2}{a}\\ 0 & \frac{x_2}{a} & 0 \end{bmatrix}.$$

Tensore degli sforzi:

$$[T] = \frac{1}{100} \begin{bmatrix} \lambda & 2\mu\cos\frac{2\pi x_2}{a} & 0\\ 2\mu\cos\frac{2\pi x_2}{a} & \lambda + 2\mu & 2\mu\frac{x_2}{a} \\ 0 & 2\mu\frac{x_2}{a} & 0 \end{bmatrix}.$$

Forze di superficie sulle facce ABFE ($\mathbf{x}_2 = \mathbf{0}$, $\mathbf{n}_1 \equiv (\mathbf{0}, -1, \mathbf{0})^\mathsf{T}$) e CDHG ($\mathbf{x}_2 = \mathbf{a}$, $\mathbf{n}_2 \equiv (\mathbf{0}, 1, \mathbf{0})^\mathsf{T}$):

$$\{q_{_{1}}\} = [T]\{n_{_{1}}\} = \begin{cases} -\frac{\mu}{50} \\ -\frac{\lambda+2\mu}{100} \\ 0 \end{cases}, \qquad \{q_{_{2}}\} = [T]\{n_{_{2}}\} = \begin{cases} \frac{\mu}{50} \\ \frac{\lambda+2\mu}{100} \\ \frac{\mu}{50} \end{cases}.$$

Forze di volume:

$$\{p\} = -\text{div}[T] = \begin{cases} \frac{\mu\pi}{25 \text{ a}} \sin \frac{2\pi x_2}{a} \\ 0 \\ -\frac{\mu}{50 \text{ a}} \end{cases}.$$