

Università degli studi di Bergamo
Scuola di Ingegneria (Dalmine)

CCS Ingegneria Edile

LM-24 Ingegneria delle Costruzioni Edili

Complementi di Scienza delle Costruzioni
(ICAR/08 - SdC; 6 CFU)

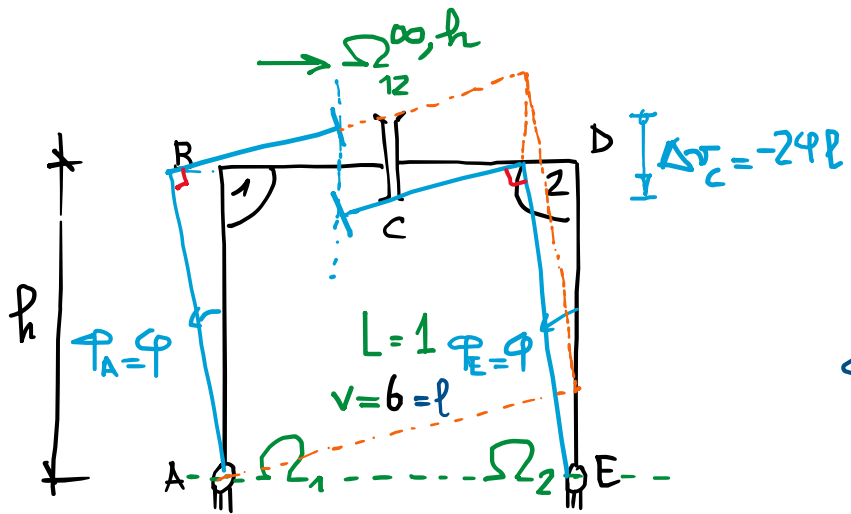
A.A. 2021/2022

prof. Egidio RIZZI
egidio.rizzi@unibg.it

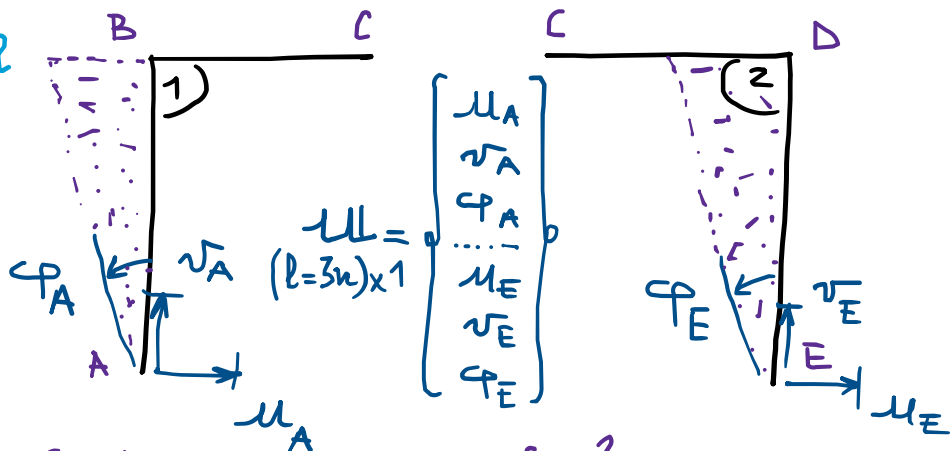
LEZIONE 05

AC analitica - Formalizzazione

- Approccio completo $\Rightarrow$ rimozione di tutti i gdr



arg a
tre
cembre
allineate



$$\begin{cases} u_c^1 = u_A - \varphi_A l \\ v_c^1 = v_A + \varphi_A l \end{cases}$$

$$\begin{cases} \mu_c^2 = \mu_E - \varphi_E h \\ v_c^2 = v_E - \varphi_E l \end{cases}$$

$\leftrightarrow$ relazioni lineari in $\mathbb{R}$

- Sistema di congruenza (completo): scrittura esplicita delle eq. in di vincolo, in corrispondenza dei gdr rimossi (in numero pari a v) $\mathbb{C}$

$$\begin{cases}
 \mu_A = \mu_A = 0 \\
 \nu_A = \nu_A = 0 \\
 \Delta \mu_c = \mu_c^2 - \mu_c^1 = (\mu_E - \varphi_E h) - (\mu_A - \varphi_A h) = 0 \\
 \Delta \varphi_c = \varphi_c^2 - \varphi_c^1 = \varphi_E - \varphi_A = 0 \\
 \mu_E = \mu_E = 0 \\
 \nu_E = \nu_E = 0
 \end{cases}$$

$\mu_E - h \varphi_E - \mu_A + h \varphi_A = 0$
 vettore degli spostamenti $\Rightarrow \mathbf{V}$
 in corrispond. $\mathbf{V} \times \mathbf{1}$
 dei vincoli rimossi
 $\mathbf{V} = \mathbf{C} \cdot \mathbf{U} = \mathbf{V} = \mathbf{0}$
 $\mathbf{V} \times \mathbf{L}$ matrice di congruenza

$$\begin{bmatrix} \mu_A \\ \nu_A \\ \Delta \mu_c \\ \Delta \varphi_c \\ \mu_E \\ \nu_E \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & h & 1 & 0 & -h \\ 0 & 0 & -1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \mu_A \\ \nu_A \\ \varphi_A \\ \mu_E \\ \nu_E \\ \varphi_E \end{bmatrix} = \mathbf{V} = \mathbf{0}$$

- Proprietà algebriche del sistema di congruenza:

$$\underset{v \times l}{V} = \underset{v \times l}{C} \cdot \underset{l}{u} = \underset{l}{\bar{V}} = 0$$

n. incognite

$$L = N[C] = l - r[C] \geq 0$$

grado di
in determin.
cinematica
o grado
di
libilità
del sistema

L dimensione
del nucleo
della
matrice C
(n. di vettori
lin. indep.
soluzioni non
banali $u \neq 0$)

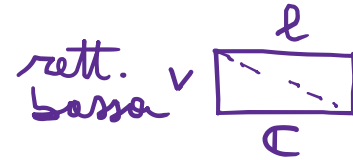
L rango della matrice C
(max n. di righe o colonne
linearmente indipendenti)
 $r \leq \min \{v, l\}$

- Nell'esempio in esame:
6^a colonna lin. dip. dalle 3,
 $r[C] = 5$, $L = l - r = 6 - 5 = 1$
 $\det[C] = h - h = 0$ (C è singolare)
Soluz.: $\varphi_A = \varphi_E = \varphi$ arbitrario

- Approccio analitico codificabile in programmi di calcolo.

• Osservazioni:

- Per avere $L=0$, occorre $r=l$. Pertanto se $v < l$, sist. certamente labile:



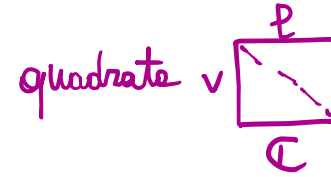
$$r \leq v < l \Rightarrow l > r \Leftrightarrow L = l - r > 0$$

$$L = l - r + v - v$$

$$= \underbrace{l - v}_{>0} + \underbrace{v - r}_{\geq 0}$$

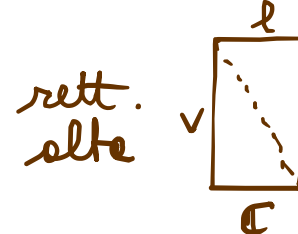
sist. almeno $\underbrace{l - v}$ volte labile
differenza tra goll e golw

- Se $v=l$, sist. potenz. cinematicamente isodeterminato.



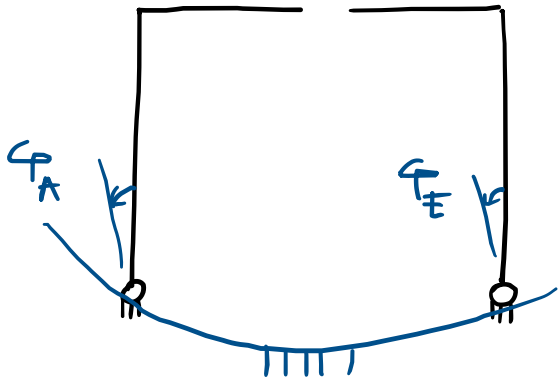
Se C di rango pieno ($r=l=v$),
il sist. è cinem. isodeterminato.
 $\det[C] \neq 0 \Rightarrow L=0$

- Se $v > l$, sist. potenz. iperdeterminato



Se C di rango pieno ($r=l < v$),
il sist. è cinem. iperdeterminato

- Approccio ridotto (schema ad albero) $\Rightarrow$ apertura maglie chiuse, che la struttura forma con la terra



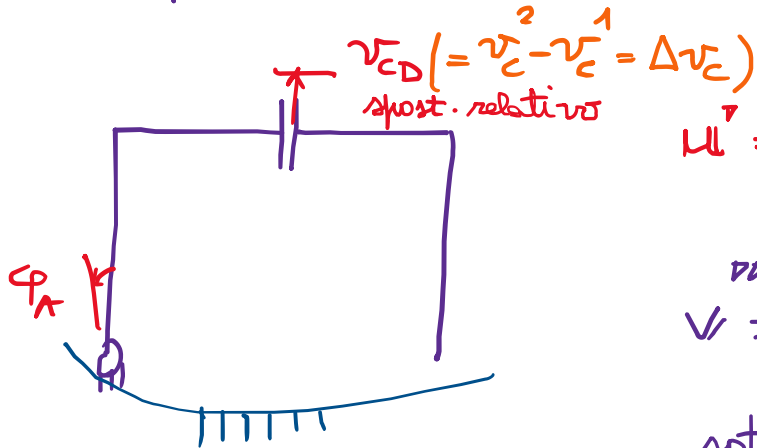
$$\underline{u}^v_{2 \times 1} = \begin{Bmatrix} \phi_A \\ \phi_E \end{Bmatrix} \text{ sottovettore di } \underline{u},$$

$$\underline{v}^v = \begin{Bmatrix} \Delta u_c \\ \Delta \phi_c \end{Bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} h & -h \\ -1 & 1 \end{bmatrix}}_{\mathbb{C}^v} \underbrace{\begin{Bmatrix} \phi_A \\ \phi_E \end{Bmatrix}}_{\underline{u}^v} = \underline{\bar{v}} = \underline{0} \Rightarrow \text{soluz.: } \phi_A = \phi_E$$

sottovettore di $\underline{v}$

$\mathbb{C}^v$ matrice di congruenza ridotta ($\mathbb{C}^v$ sottomatrice di $\mathbb{C}$)
 $r[\mathbb{C}^v] = 1, \det[\mathbb{C}^v] = h - h = 0$

Altra possibilità:



$$\underline{u}^v = \begin{Bmatrix} \phi_A \\ v_{CD} \end{Bmatrix} \text{ non sottovettore di } \underline{u}^v$$

$$\underline{v}^v = \begin{Bmatrix} u_E \\ v_E \end{Bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 2l & 1 \end{bmatrix}}_{\mathbb{C}^{v''}} \underbrace{\begin{Bmatrix} \phi_A \\ v_{CD} \end{Bmatrix}}_{\underline{u}^v} = \underline{\bar{v}} = \underline{0} \Rightarrow v_{CD} = -2l\phi_A$$

sottovettore di $\underline{v}$

$\mathbb{C}^{v''}$ (non sottom. di $\mathbb{C}$)

$$r[\mathbb{C}^{v''}] = 1, \det[\mathbb{C}^{v''}] = 0$$

(schema ad albero vero e proprio, con una sola radice a terra)

- Variante isodeterminata ($\Rightarrow$ modifica di un solo gdw relativo in C: da pattino a cerniera)

Anziché scrivere $\Delta\varphi_c = 0$, occorre imporre:

$$\Delta W_c = v_c^2 - v_c^1 = v_E - \ell\varphi_E - v_A - \ell\varphi_A = 0$$

unica equazione
mutata

→ modifica solo della 4^a riga della matrice C

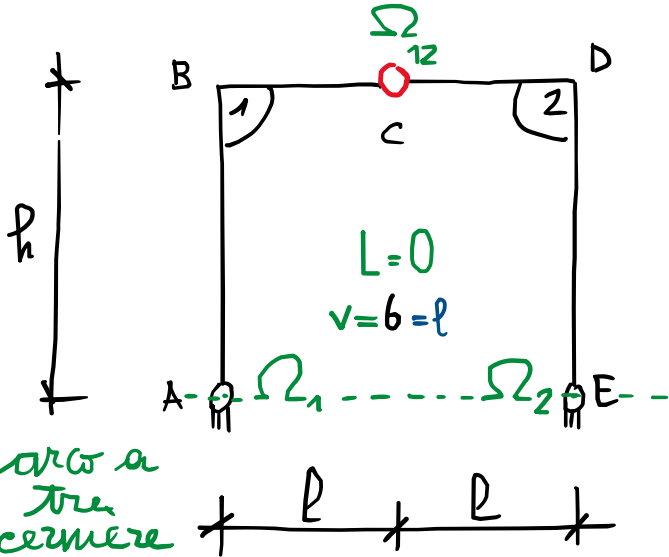
συν:

$$\det[C] = -hl - hl = -2hl \neq 0$$

$$r[\mathbb{C}] = 6$$

$$L = l - r = 6 - 6 = 0$$

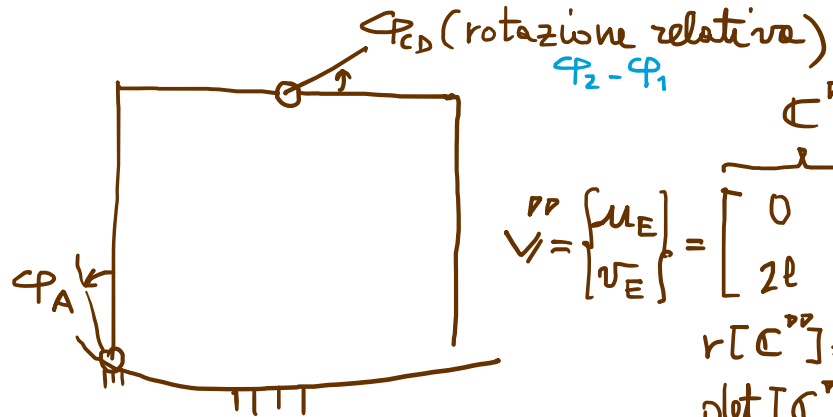
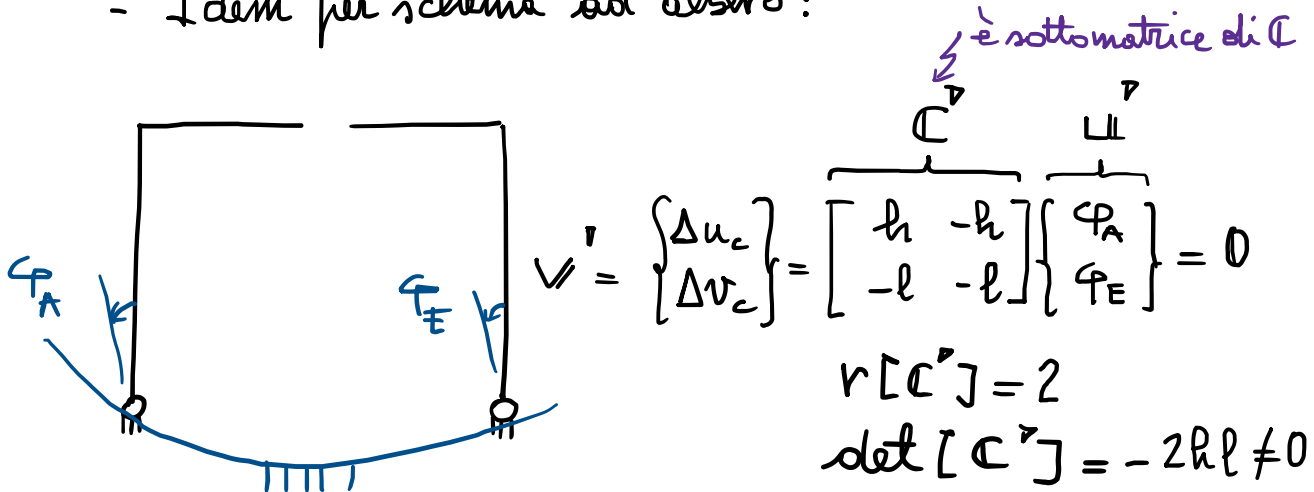
sistema non labile,
einem. indeterminato



arg a
tre
carnere
non
ollineate

$$\checkmark_{\sqrt{x} \times 1} = \begin{Bmatrix} u_A \\ v_A \\ \Delta u_C \\ \Delta v_C \\ u_E \\ v_E \end{Bmatrix} = \begin{array}{c} \text{C} \\ \left[\begin{array}{ccc|ccc} u_A & v_A & \varphi_A & u_E & v_E & \varphi_E \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & -h & 1 & 0 & -h \\ 0 & -1 & -l & 0 & 1 & -l \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{array} \right] \cdot \begin{array}{c} \text{U} \\ \left\{ \begin{array}{c} u_A \\ v_A \\ \varphi_A \\ \dots \\ u_E \\ v_E \\ \varphi_E \end{array} \right\} \end{array} \end{array} = \bar{V} = 0$$

- Idem per schema ad albero:



$$\mathbb{V}^p = \begin{bmatrix} u_E \\ v_E \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & h \\ 2l & l \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \varphi_A \\ \varphi_B \end{bmatrix} = 0$$

$$r[\mathbb{C}^p] = 2$$

$$\det[\mathbb{C}^p] = -2hl \neq 0$$