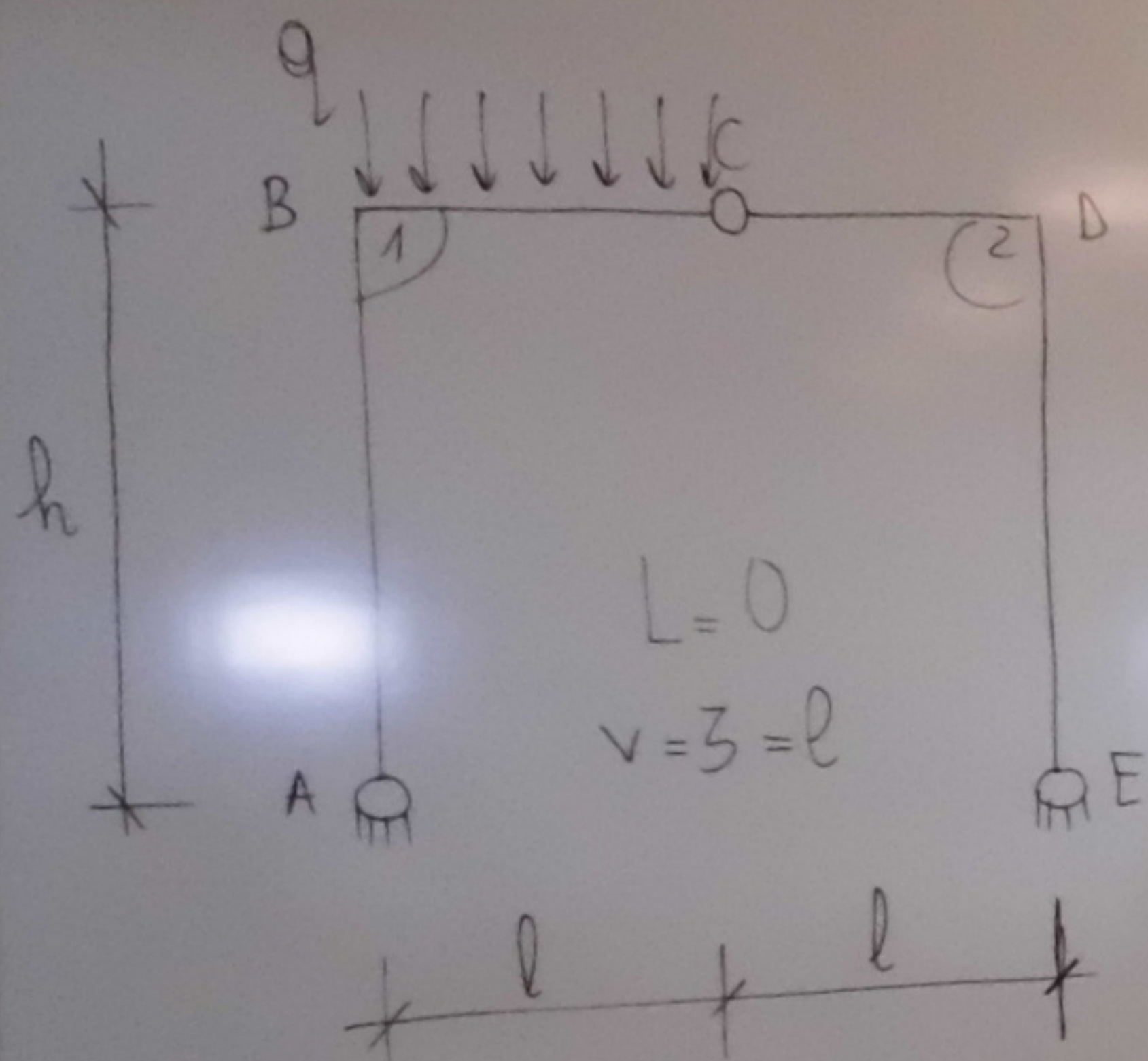
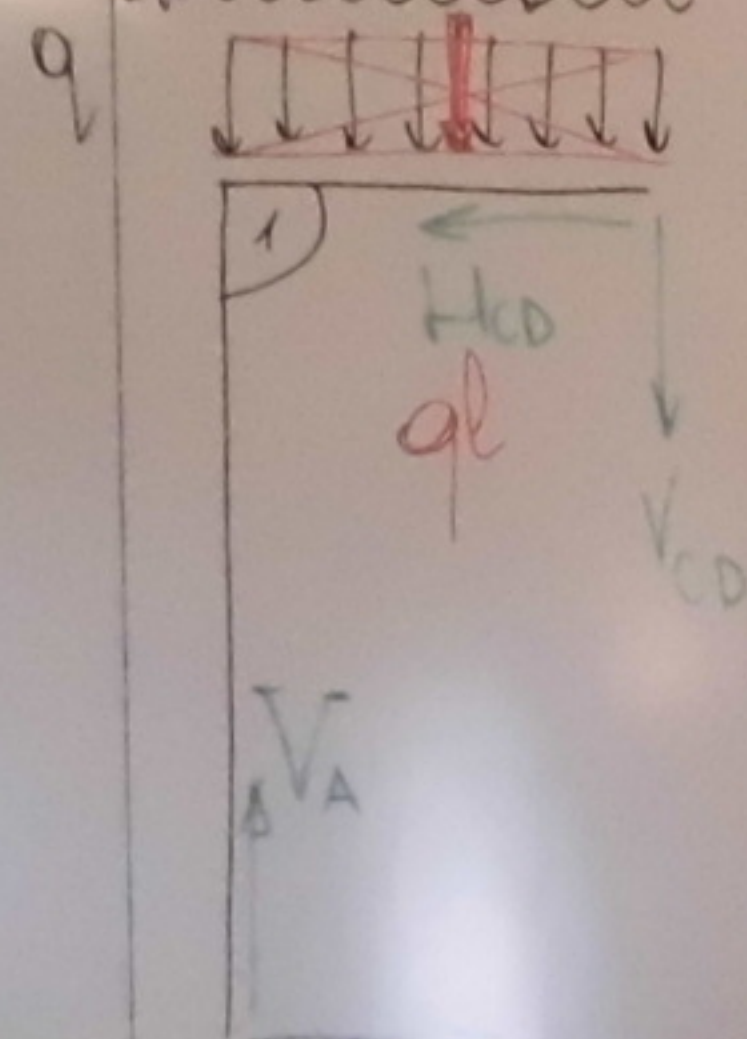


Analisi Statica (AS) - Dualità statica/cinematica



Approccio completo -



n corpi rigidi

Reazioni vincolari: v incognite

Reazioni vincolari nel sistema privo di vincoli, assoluti e relativi

Scrittura delle eq. di equil.

$$\begin{aligned} \sum F_x^{(1)} &= 0 & H_A - H_{CD} &= 0 \\ \sum F_y^{(1)} &= 0 & V_A - V_{CD} - ql &= 0 \\ \sum M_A^{(1)} &= 0 & H_{CD}h - V_{CD}l - \frac{ql^2}{2} &= 0 \\ \sum F_x^{(2)} &= 0 & H_E + H_{CD} &= 0 \\ \sum F_y^{(2)} &= 0 & V_E + V_{CD} &= 0 \\ \sum M_E^{(2)} &= 0 & -H_{CD}h - V_{CD}l &= 0 \end{aligned}$$

Notazione matriciale

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & h & -l & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -h & -l & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H_A \\ V_A \\ H_{CD} \\ V_{CD} \\ H_E \\ V_E \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -ql \\ -\frac{ql^2}{2} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

l=3n eq. di equil.

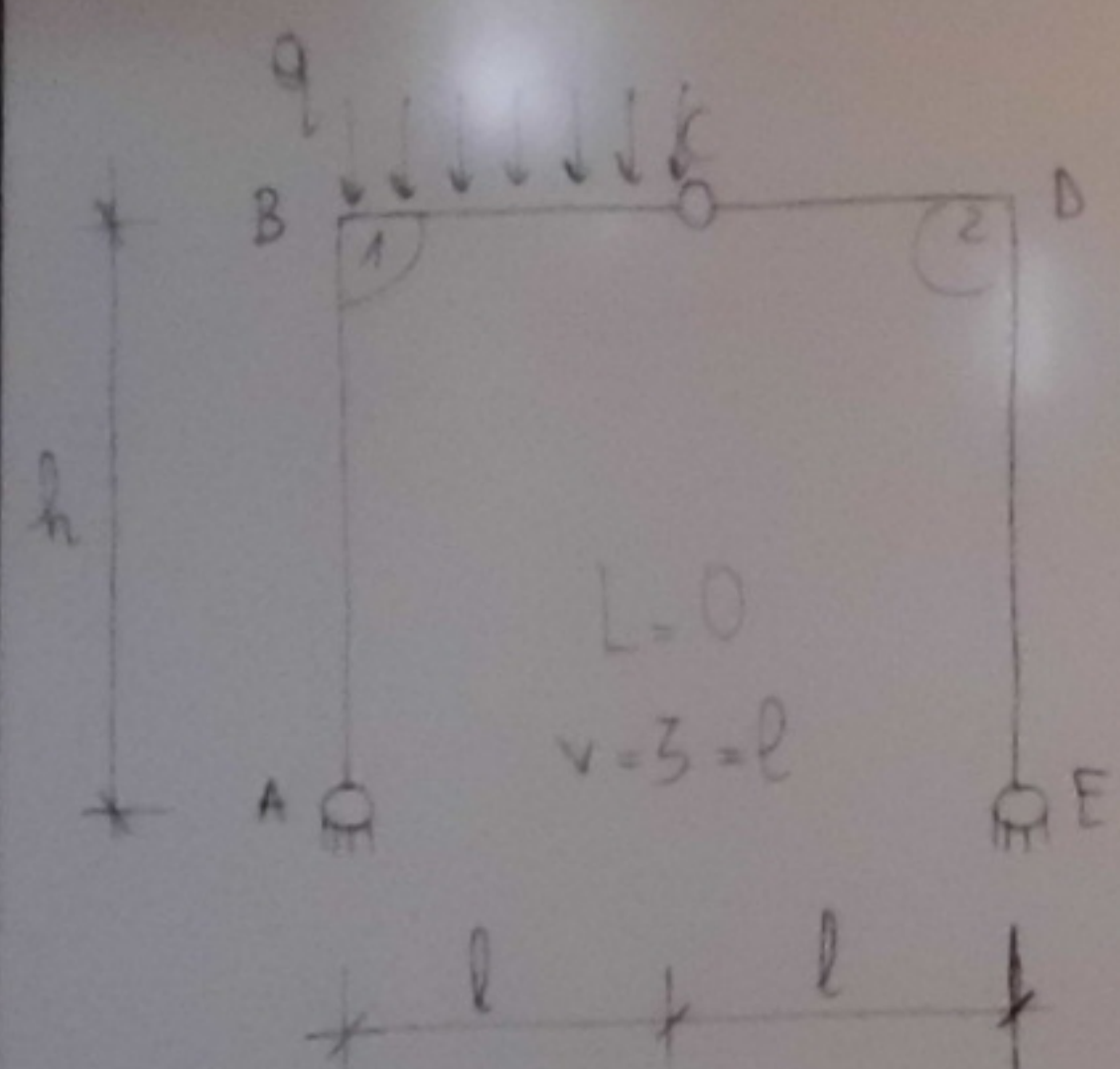
s, f → u
r → v

Equazione risultante: $s = E \cdot r + f = 0$; $E \cdot r = -f$
vettore spostamenti vettore forze attive

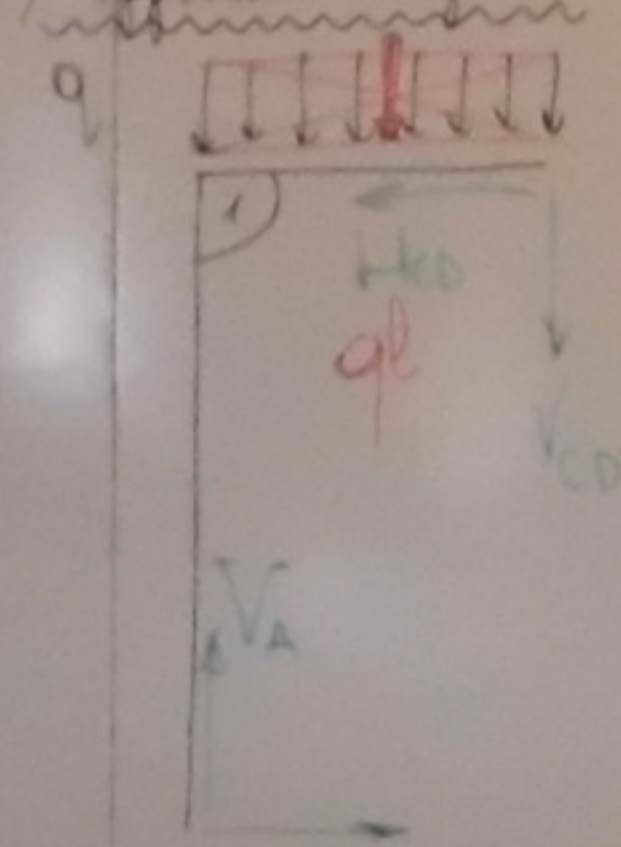
E matrice di rigidità
1.3n x v
E = C
C = E

Analisi Statica (AS) - Dualità statica/cinematica

Approccio completo -



risultanti in nodi
nel sistema per n di
vincoli, vincoli relativi



n corpi rigidi

risultanti in nodi: v incognite

Scrittura delle eq. di equil.

$$\begin{aligned} \sum F_x^{(1)} = 0 &\Rightarrow H_A - H_{CD} = 0 \\ \sum F_y^{(1)} = 0 &\Rightarrow V_A - V_{CD} - ql = 0 \\ \sum M_A^{(1)} = 0 &\Rightarrow H_{CD}h - V_{CD}l - \frac{ql^2}{2} = 0 \\ \sum F_x^{(2)} = 0 &\Rightarrow H_E + H_{CD} = 0 \\ \sum F_y^{(2)} = 0 &\Rightarrow V_E + V_{CD} = 0 \\ \sum M_E^{(2)} = 0 &\Rightarrow -H_{CD}h - V_{CD}l = 0 \end{aligned}$$

l=3n eq. di equil.

$S, f \leftrightarrow u$
 $r \leftrightarrow v$

Notazione matriciale

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & h & l & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -h & -l & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H_A \\ V_A \\ H_{CD} \\ V_{CD} \\ H_E \\ V_E \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -ql \\ -\frac{ql^2}{2} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

E matrice di equil.
 $l=3n \times v$

$$S = E \cdot r + f = 0; \quad E \cdot r = -f$$

vettore risultante vettore forze attive vettore forze reattive

$$r = E^{-1} \cdot (-f)$$

vettore spostamenti

Per espressione:

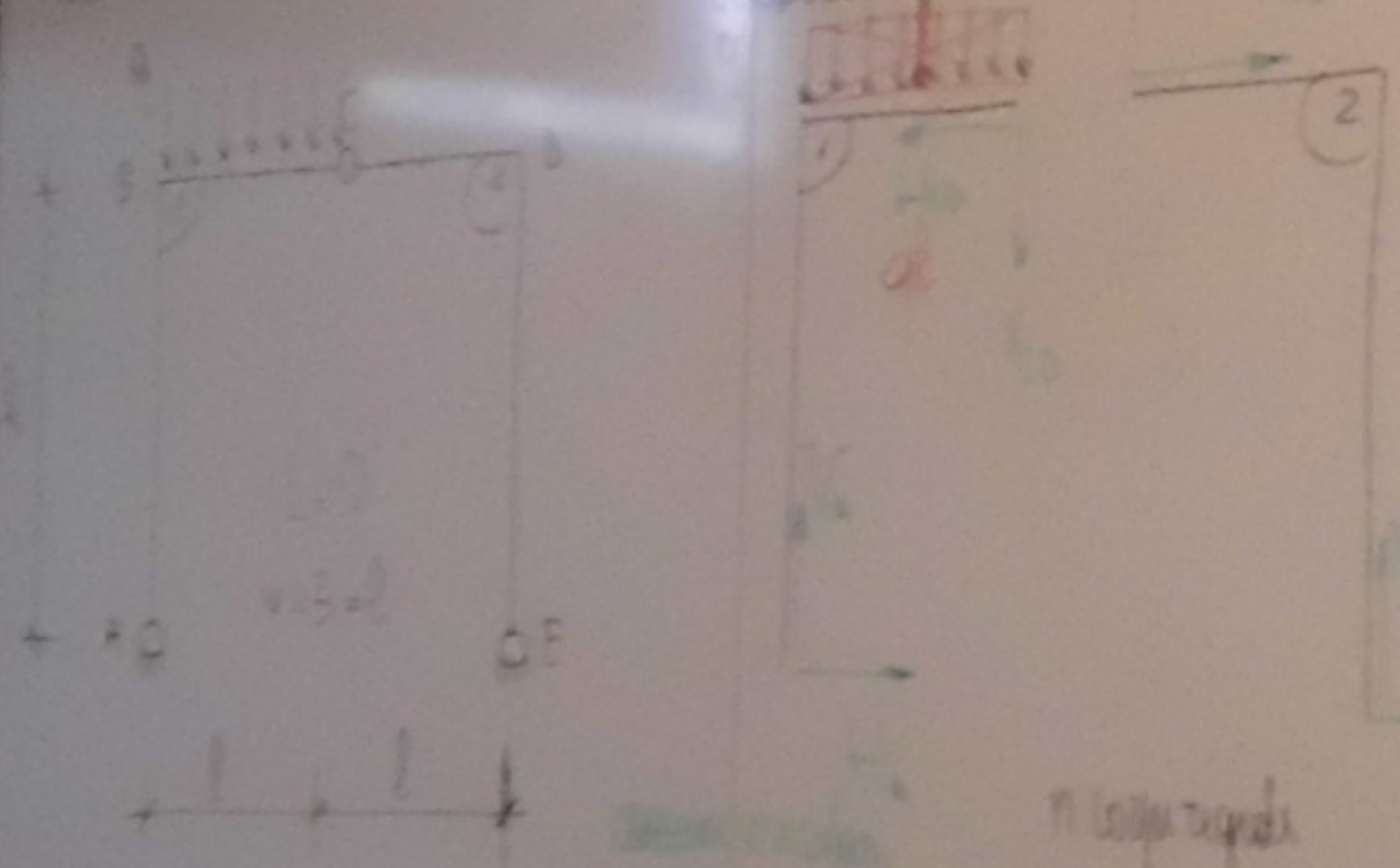
$$E = C^T$$

$$(C = E^T)$$

$$r[E] = r[C] = r = 6$$

$$\det[E] = \det[C] = -24l^4 \neq 0$$

Analisi Statica - Dinamica statica / cinematica
 completo



Scrittura delle eq. in di equil.

$$\begin{aligned}
 \sum F_x^{\text{ext}} = 0 &\Rightarrow H_A - H_{CD} = 0 \\
 \sum F_y^{\text{ext}} = 0 &\Rightarrow V_A - V_{CD} - ql = 0 \\
 \sum M_A^{\text{ext}} = 0 &\Rightarrow H_{CD}h - V_{CD}l - \frac{ql^2}{2} = 0 \\
 \sum F_x^{\text{int}} = 0 &\Rightarrow H_E + H_{CD} = 0 \\
 \sum F_y^{\text{int}} = 0 &\Rightarrow V_E + V_{CD} = 0 \\
 \sum M_E^{\text{int}} = 0 &\Rightarrow -H_{CD}h - V_{CD}l = 0
 \end{aligned}$$

Notazione matriciale

$$\begin{bmatrix}
 H_A & V_A & H_{CD} & V_{CD} & H_E & V_E \\
 1 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 1 & 0 & -1 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & h & -l & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \\
 0 & 0 & -h & -l & 0 & 0
 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} H_A \\ V_A \\ H_{CD} \\ V_{CD} \\ H_E \\ V_E \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ -ql \\ -\frac{ql^2}{2} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

E matrice di equil.
 6×6

$l = 3$ in di equil.

$s, f \rightarrow u$
 $r \rightarrow v$

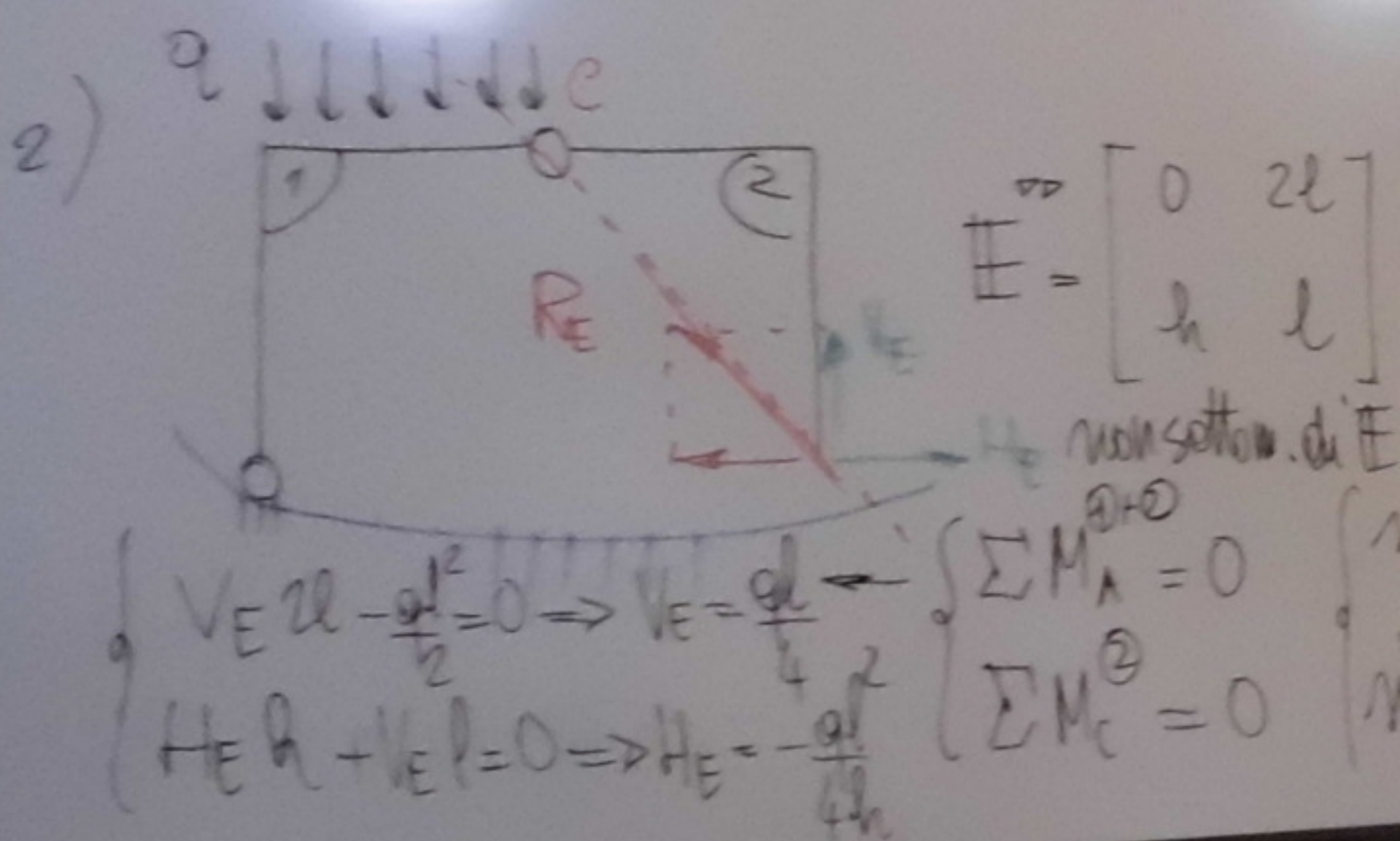
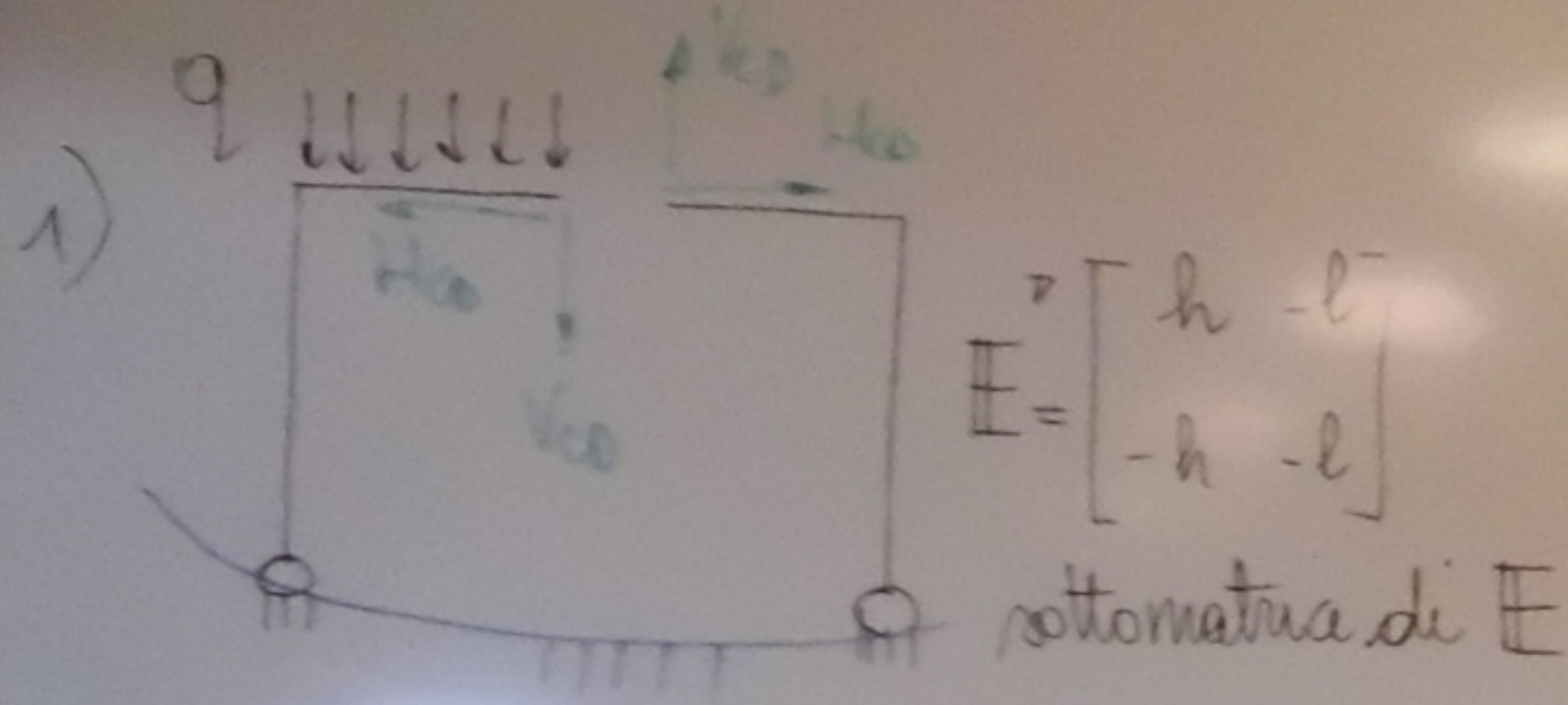
vettore risultante $S = E \cdot r + f = 0$; $E \cdot r = -f$
 vettore forze reattive forze attive
 $r = -E^{-1} \cdot f$

r vettore delle reattive 6×1
 f vettore delle forze attive 6×1

Per informazione:
 $E = C^T$
 $(C = E^T)$

$r[E] = r[C] = r = 6$
 $\det[E] = \det[C] = -2hl \neq 0$

Approccio ridotto: schema ad albero



Proprietà del sistema di equil.

$$S = E \cdot r + f = 0$$

$$I = N[E] = v - r[E] \geq 0$$

grado di indeterminazione statica

Il sistema si dice "coerente" (equilibrabile) se $\exists$ almeno un sol.

CNS per coerente $r[E] = r[E, -f]$ (Th di Reichen-Capelli)

non coerente $r < v$ (non equilibrabile)

CNS per unica soluzione $r = v$ (I=0)

$r < v$ (I>0)

Cinematica/statica

ind. di comp. $v = C \cdot u = \bar{v} = 0$, $L = l - r[C] \geq 0$

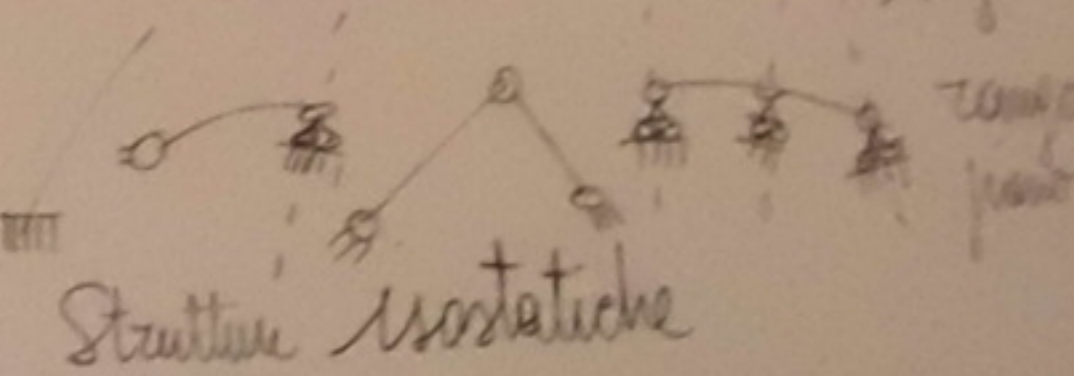
ind. di equil. $S = E \cdot r + f = 0$, $I = v - r[E] \geq 0$

Analisi strutturale

1) $L=0, I=0$ (vincolo iperstatico, vincolo di tipo 1)

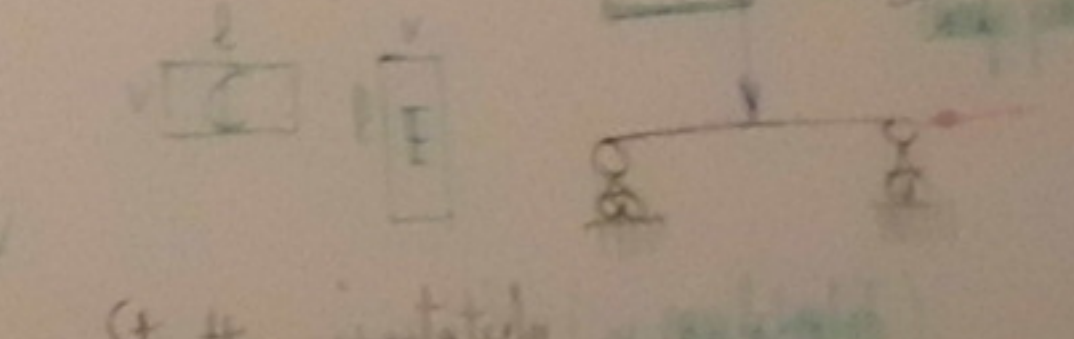
$r=l, r=v \Rightarrow v=l$ (vincolo iperstatico di tipo 1)

$\begin{bmatrix} C \\ E \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u \\ r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f \\ -f \end{bmatrix}$ det $E = \det[C] + 0$, non singolare



5) $L>0, I=0$ (vincolo iperstatico, vincolo di tipo 2)

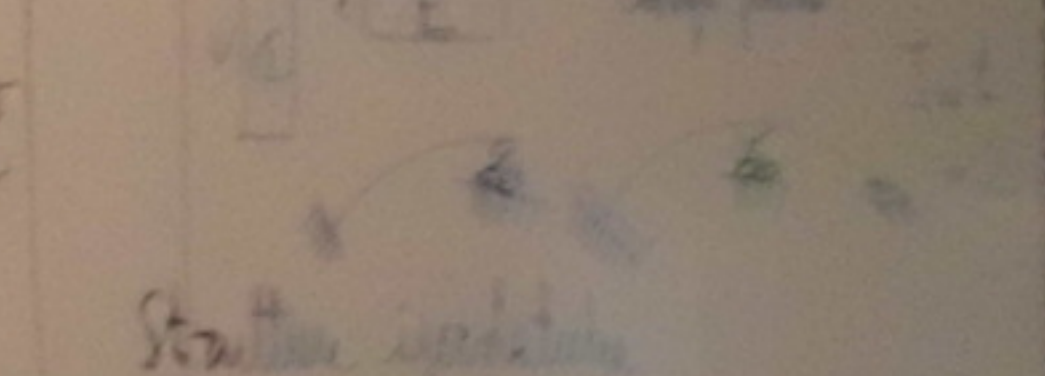
$r < l, r=v \Rightarrow v < l$ (vincolo iperstatico di tipo 2)



2) $L=0, I>0$ (vincolo iperstatico, vincolo di tipo 2)

$r=l, r=v \Rightarrow v > l$ (vincolo iperstatico di tipo 2)

$\begin{bmatrix} C \\ E \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u \\ r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f \\ -f \end{bmatrix}$ det $E = \det[C] + 0$, non singolare



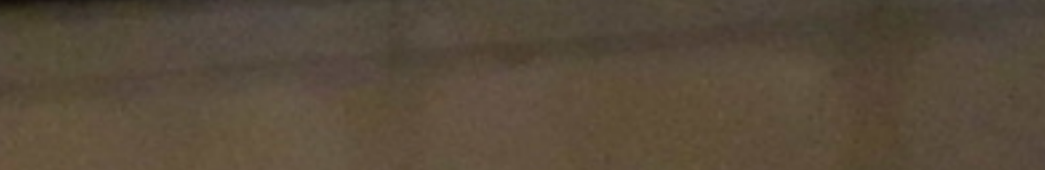
6) $L>0, I>0$ (vincolo iperstatico, vincolo di tipo 2)

$r < l, r=v \Rightarrow v < l$ (vincolo iperstatico di tipo 2)

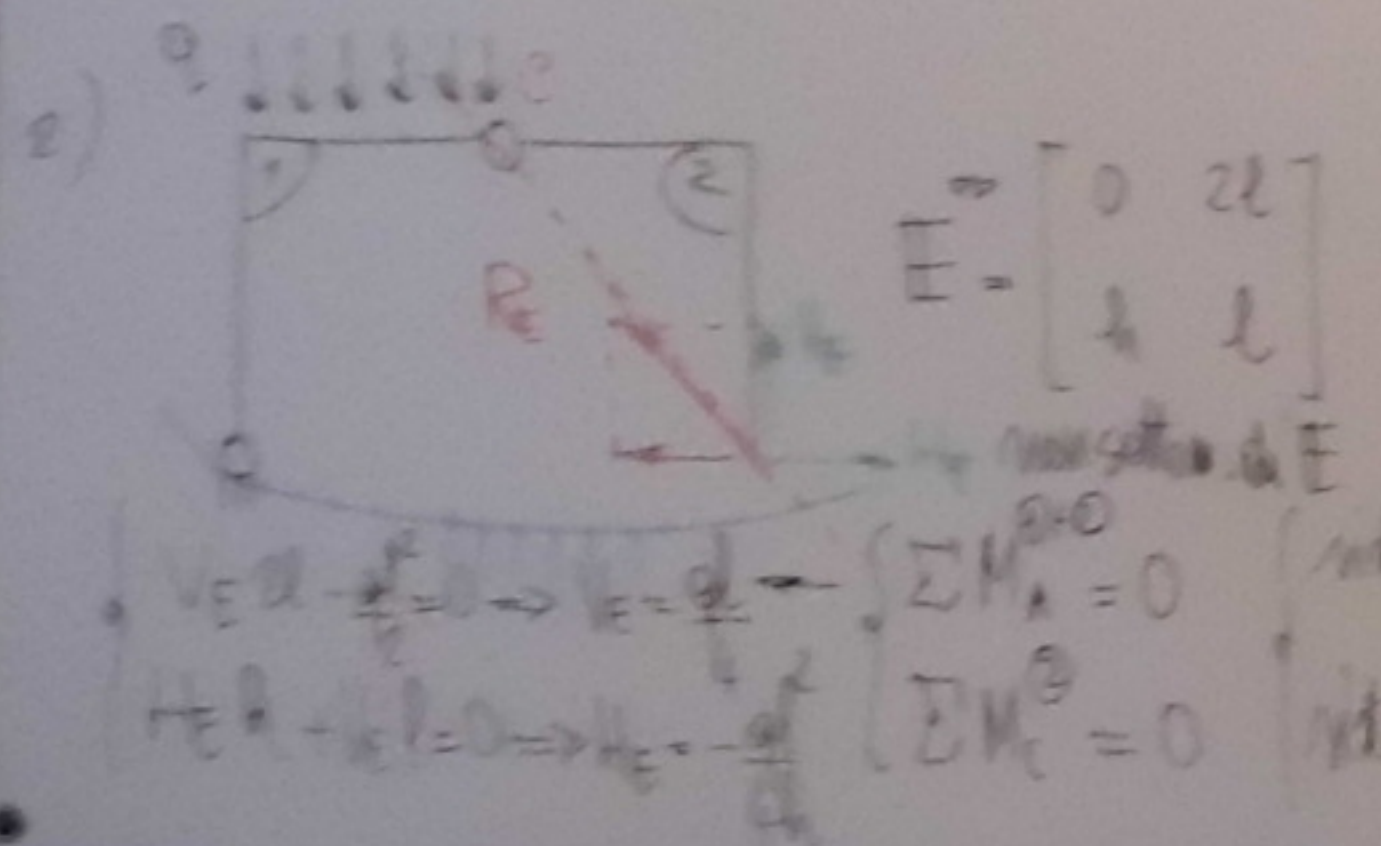
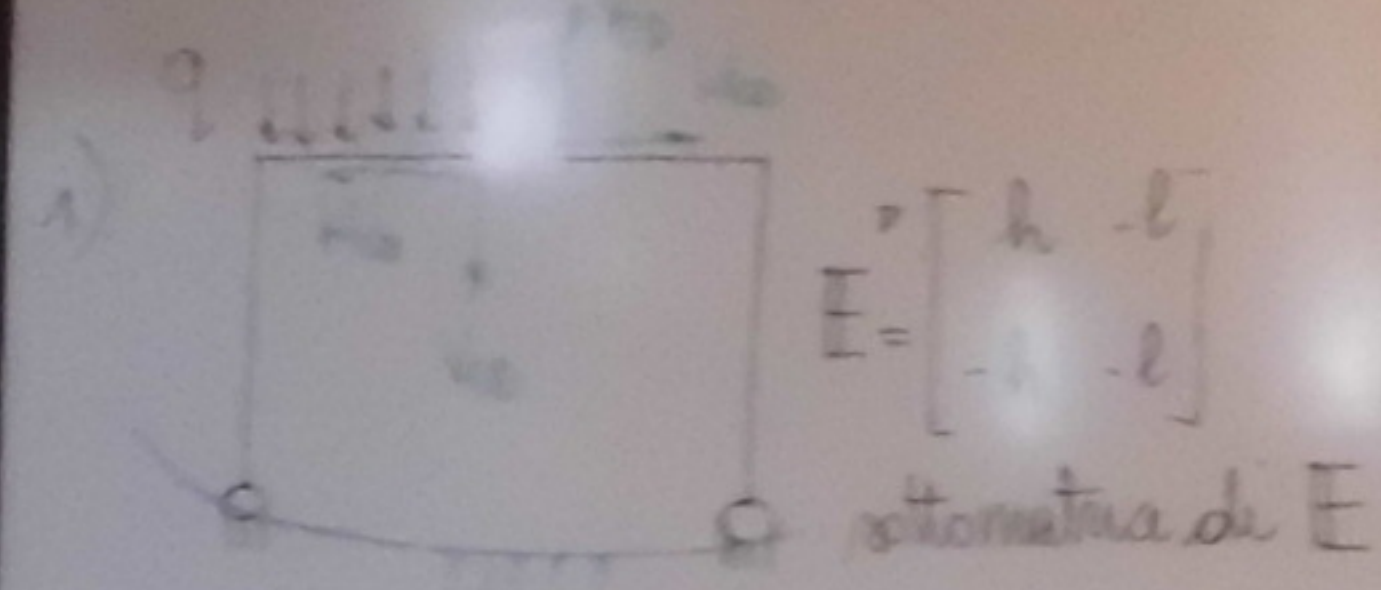


7) $L>0, I>0$ (vincolo iperstatico, vincolo di tipo 2)

$r < l, r=v \Rightarrow v < l$ (vincolo iperstatico di tipo 2)

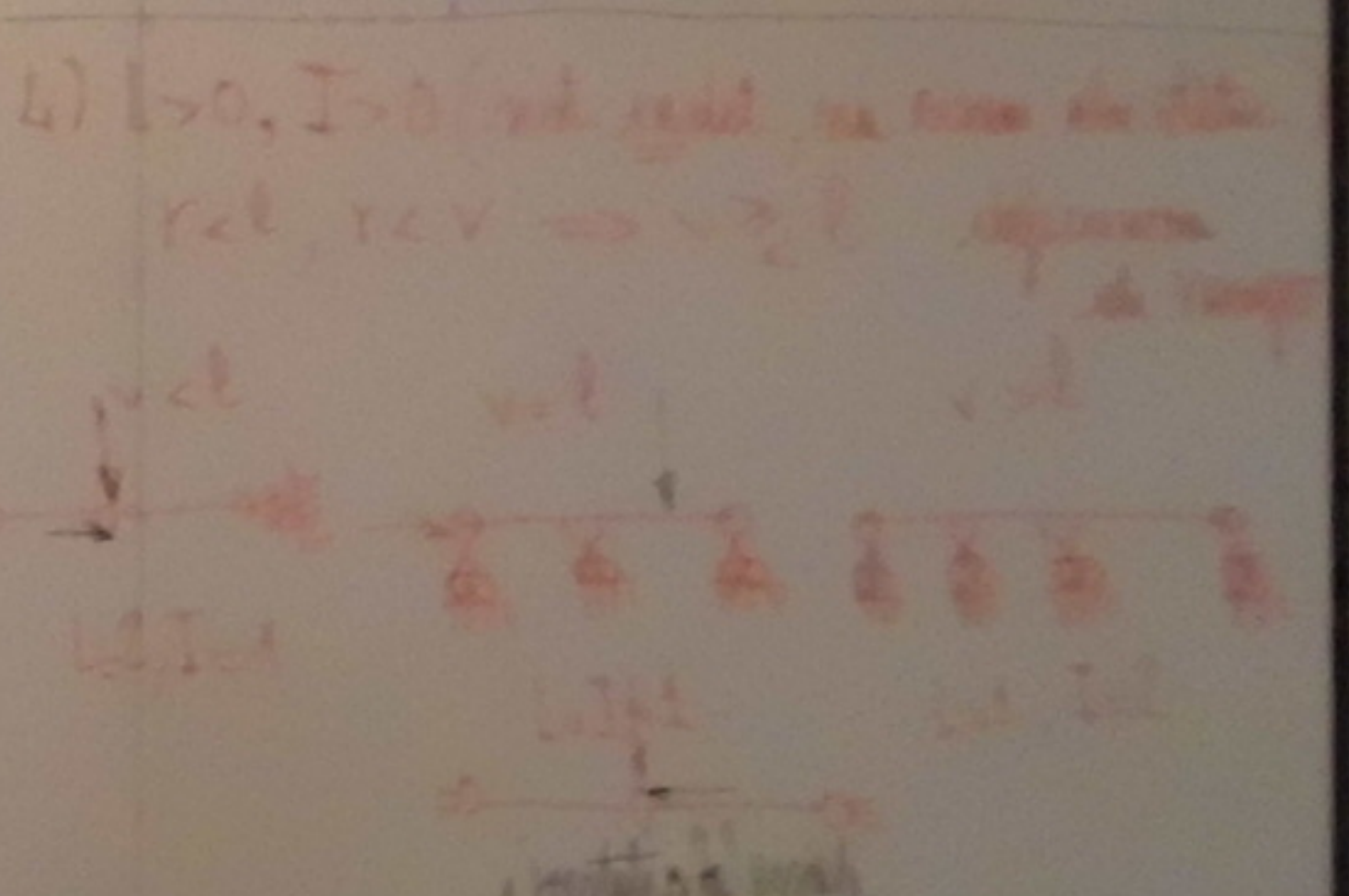
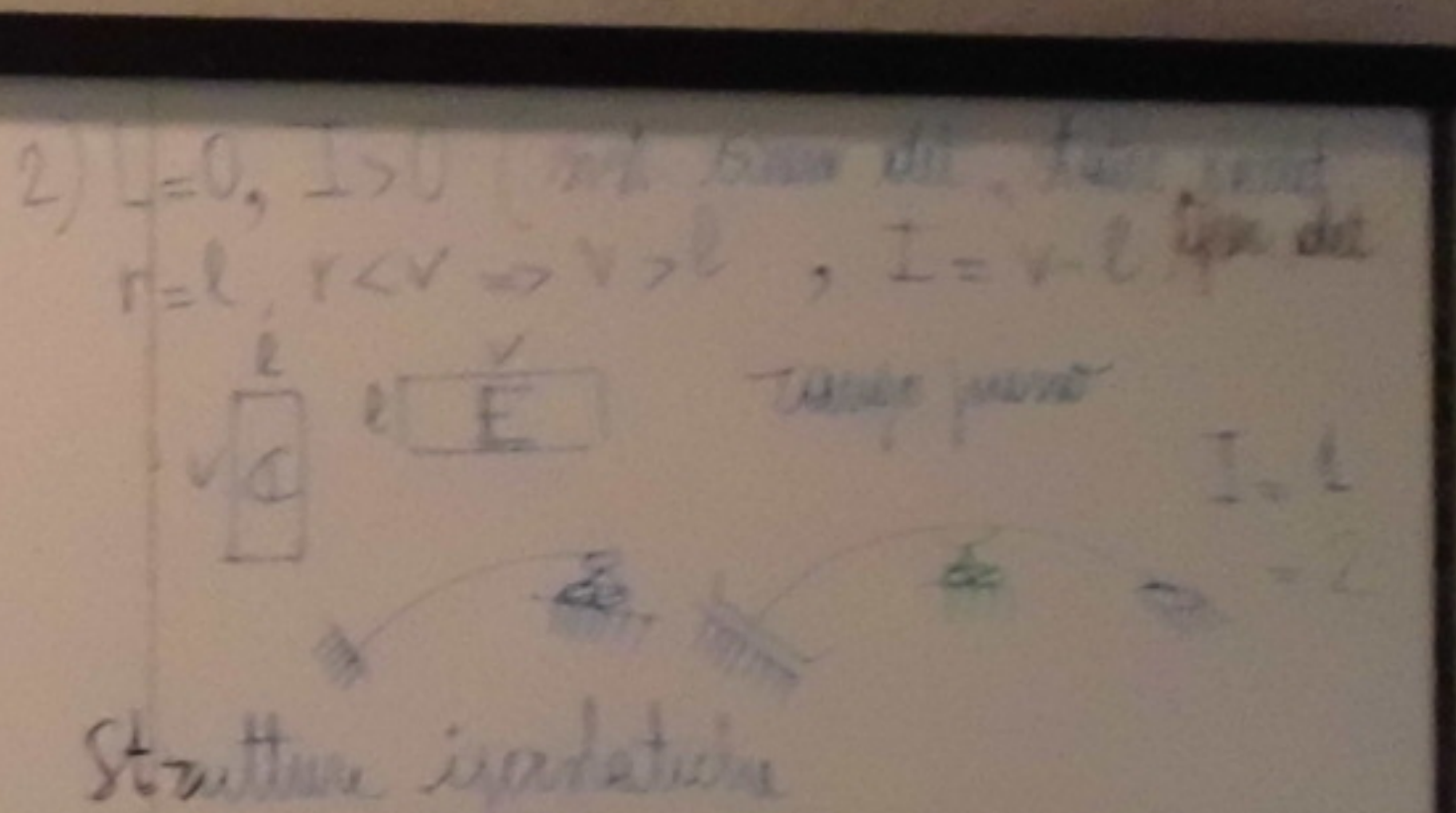
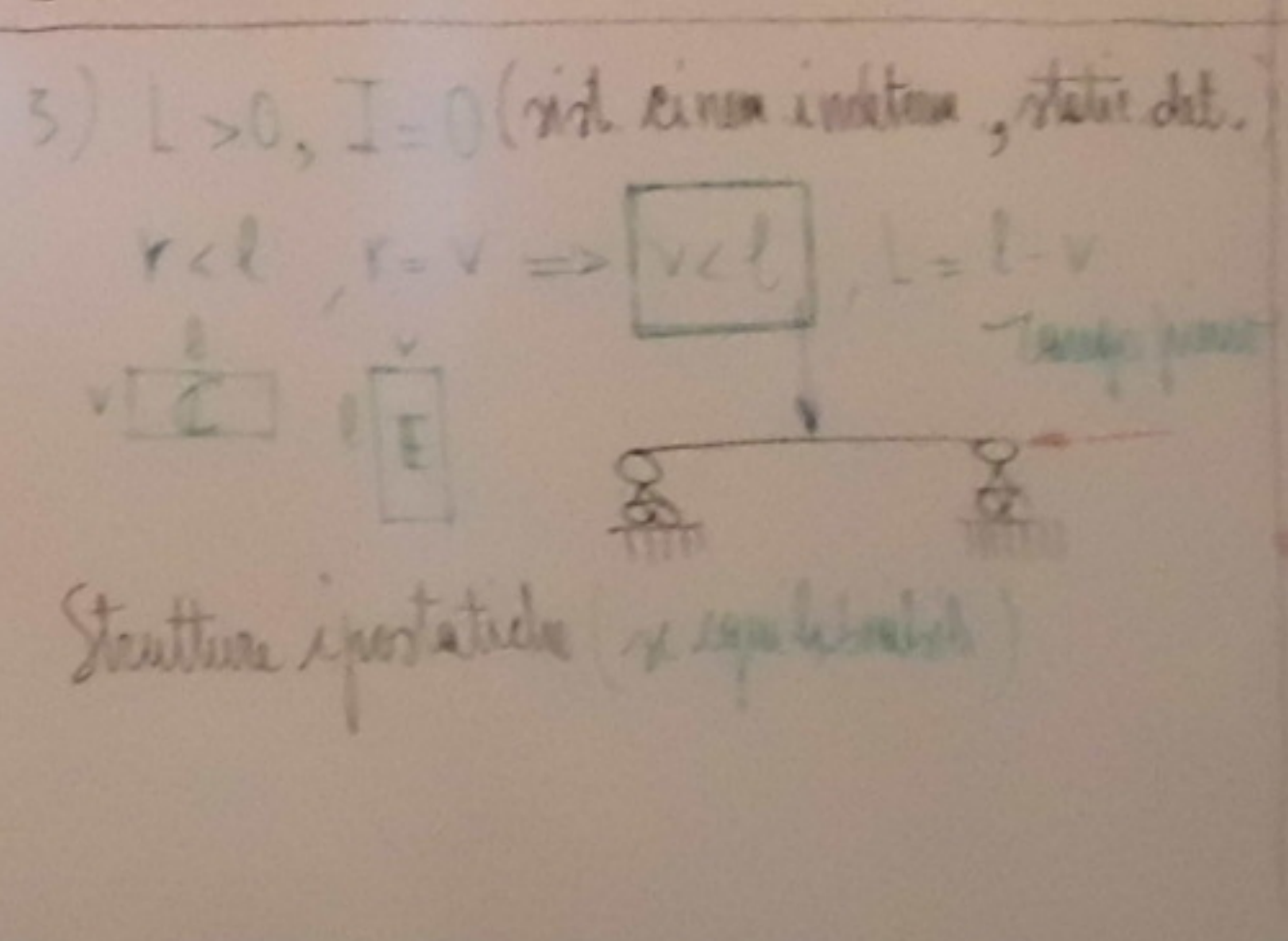
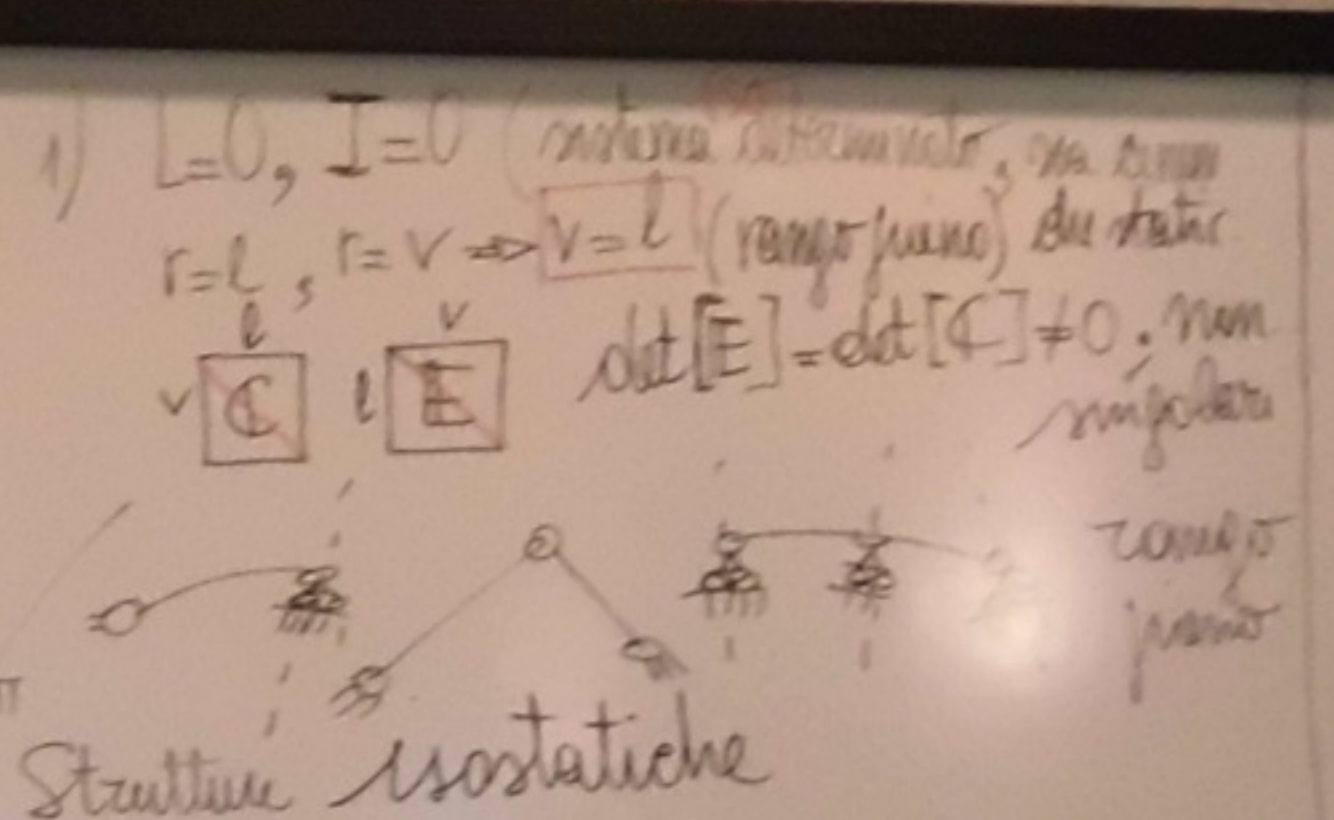


Approccio relativo: schema sul albero



Proprietà del sistema di equl.

- $S = E \cdot r + f = 0$ $r \leq \min\{l, v\}$
- $I = N[E] - v \cdot r[E] \geq 0$
 - $= 0$ static (campo piano)
 - > 0 indit (campo di campo)
 - grado di indeterminazione statica
 - Il sistema si dice "esistente" (equilibrabile) se $\exists$ almeno una sol.
 - CNS per esistenza $r[E] = [E, f]$ (Teo di Pontryagin-Capelli)
 - non esistente $v < \dots$ (non equilibrabile)
 - CNS per unica soluzione $v = \dots = v$ ($I = 0$)
 - $\dots \infty$ rel. $v = \dots < v$ ($I > 0$)
- cinematica / statica
- rel. di campo $v = C \cdot u = \bar{v} = 0$, $L = l - r[C] \geq 0$
- rel. di equl. $S = E \cdot r + f = 0$, $I = v - r[E] \geq 0$
- $C = E^T$ $I - L = v - l$
- $E = C^T$ $I = L + v - l$

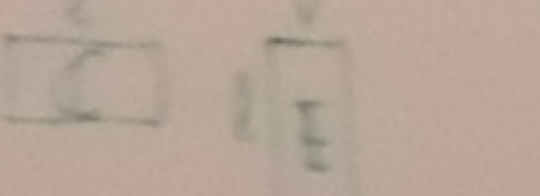


Centropomus
scutellatus

1) $L=0$, $I=0$ (sistema determinato, ma con un grado di libertà statico).
 $r=l$, $r=v \Rightarrow v=l$
 $\det[E] = \det[C] \neq 0$: non singolare
 Diagramma di una trave continua con tre supporti e quattro carichi unitari.
 Strutture isostatiche

2) $L=0, I>0$ (nisi cinn det., static indet.
 $r=l, r<v \Rightarrow v>l, I=v-l$ spec. det
 campo pieno

Strutture iperstatiche

5) $L > 0, I = 0$ (nicht einmündig, statisch det.)
 $r < l, r = v \Rightarrow v < l, L = l - v$

 Statisch instabil (u. regulierbar)

4) $l > 0, I > 0$ (sch. indet., nie einen elo staten)
 $r < l, r < v \Rightarrow v \geq l$ definieren
 die Range

$v < l$
 $L=2, I=1$

$v = l$
 $L=I+1$

$v > l$
 $L=1, I=2$

ist statisch analysierbar