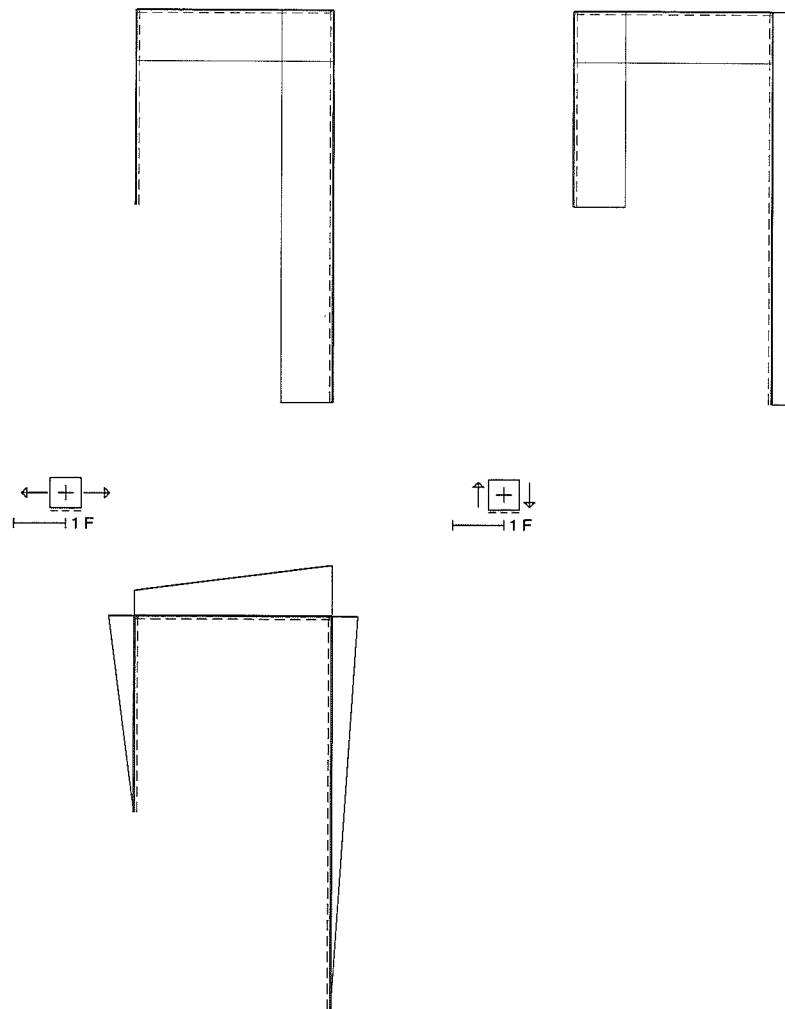


$$H_D = F \quad W_B = -W = -Fb \quad x_{CB}$$

$$V_C = -F \quad x_{DC} \quad x_{BA}$$

Verso effettivo dei carichi riportato nel disegno.
 Calcolare reazioni vincolari della struttura e delle aste.
 Tracciare i diagrammi delle azioni interne nelle aste.
 Esprimere le funzioni delle azioni interne nelle aste.
 J_{AB} x_{AB} ϑ_{AB} riferimento locale asta AB con origine in A.

MANTENERE I RISULTATI IN FORMA FRAZIONARIA

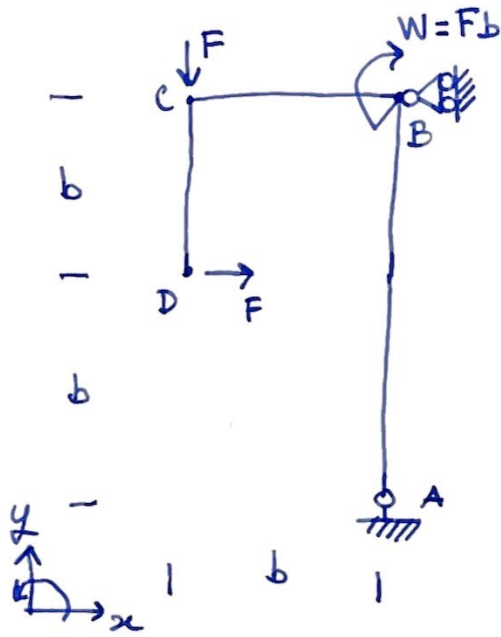


$$M_{CB} = -2Fb$$

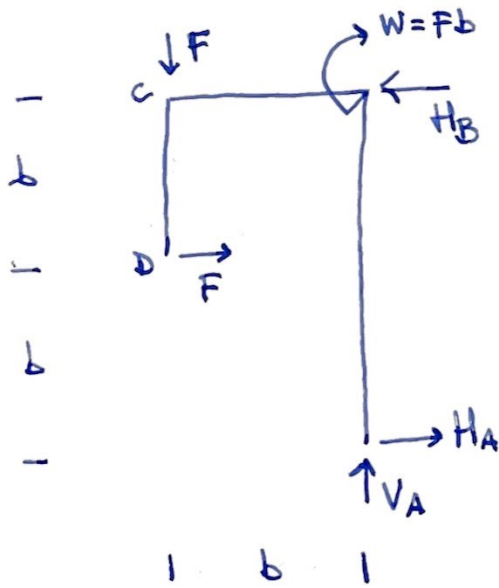
ESERCIZIO 1

Consideriamo le strutture di este in figura. Se noti

preventivamente che $GDL=3$ e i due vincoli, vincolo doppio in A e vincolo semplice in B, forniscono $GDI=2+1=3$ QUINDI la struttura è isostatica. Inoltre, i vincoli sono cinematicamente ben disposti e quindi la struttura non è labile.



IL DIAGRAMMA di corpo libero risulta essere:

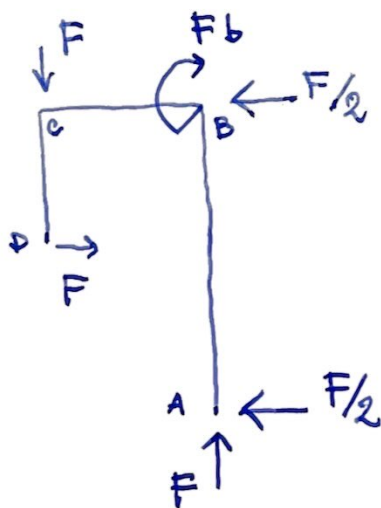


Applicando le equazioni cardinali della statica al diagramma di corpo libero, si ottiene

$$\begin{cases} \rightarrow R_{x2} = 0 \\ \uparrow R_{y2} = 0 \\ \curvearrowright M_{z(A)} = 0 \end{cases} ; \begin{cases} F_{(D)} - H_B + H_A = 0 \\ -F_{(C)} + V_A = 0 \\ -F_{(D)}b + F_{(C)}b - Fb + H_B 2b = 0 \end{cases}$$

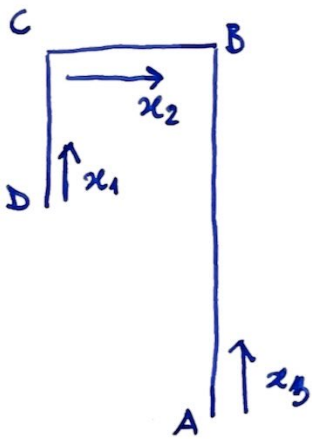
$$\begin{cases} H_A = H_B - F \\ V_A = F \\ H_B 2b = Fb \end{cases} ; \begin{cases} H_A = -F/2 \\ V_A = F \\ H_B = F/2 \end{cases}$$

Possiamo rappresentare graficamente questa soluzione come fatto nel disegno a sinistra



Per lo studio delle azioni interne introdurremo ~~sempre~~ le strutture nei tre rami che le componiamo.

Introduciamo tre assi locali sulle tre aste di compenso la struttura. Per calcolare le azioni interne considereremo i

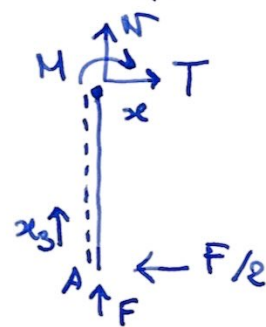
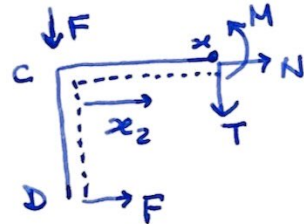
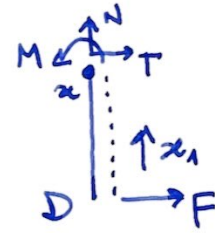


seguenti tre casi

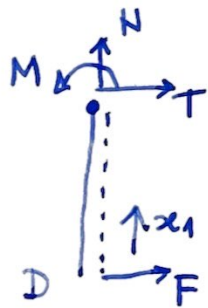
I: $D \rightarrow C$
 $0 < x_1 < b$

II: $C \rightarrow B$
 $0 < x_2 < b$

III: $A \rightarrow B$
 $0 < x_3 < 2b$



$D \rightarrow C$
 $0 < x_1 < b$



Ⓘ Scriviamo le equazioni cardinali delle statiche secondo assi paralleli e normali all'asta

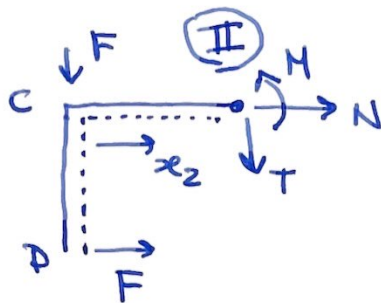
$$\begin{cases} \uparrow R_{//} = 0 \\ \rightarrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x) = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} N(x_1) = 0 \\ F + T(x_1) = 0 \\ M(x_1) + Fx_1 = 0 \end{cases} ; \begin{cases} N(x_1) = 0 \\ T(x_1) = -F \\ M(x_1) = -Fx_1 \end{cases}$$

Si noti che il valore del momento, che, come ci aspettavamo, è lineare, negli estremi è dato da

$$\begin{cases} M(x_1=0) = 0 \\ M(x_1=b) = -Fb \end{cases}$$

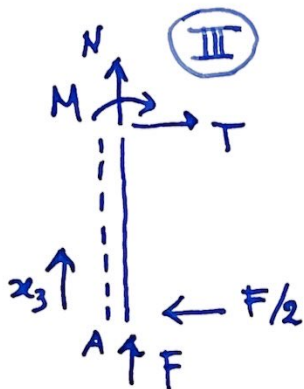
C → B
 $0 < x_2 < b$



$$\begin{cases} \rightarrow R_{//} = 0 \\ \uparrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x) = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} F + N(x_2) = 0 \\ -F - T(x_2) = 0 \\ M(x_2) + Fb + Fx_2 = 0 \end{cases} ; \begin{cases} N(x_2) = -F \\ T(x_2) = -F \\ M(x_2) = -F(b+x_2) \end{cases} \text{ con } \begin{cases} M(x_2=0) = -Fb \\ M(x_2=b) = -2Fb \end{cases}$$

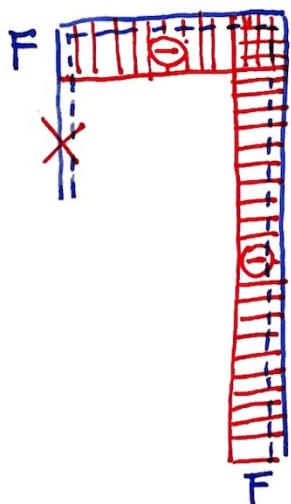
A → B
 $0 < x_3 < 2b$



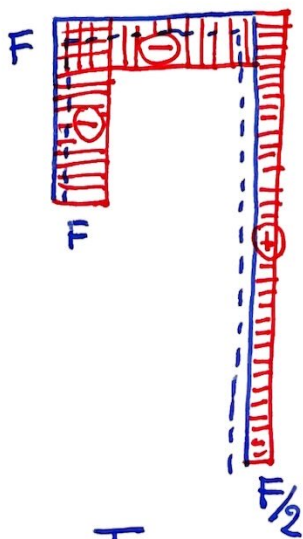
$$\begin{cases} \uparrow R_{//} = 0 \\ \rightarrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x) = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} F + N(x_3) = 0 \\ -F/2 + T(x_3) = 0 \\ -F/2 x_3 - M(x_3) = 0 \end{cases} ; \begin{cases} N(x_3) = -F \\ T(x_3) = F/2 \\ M(x_3) = -F/2 x_3 \end{cases} \text{ con } \begin{cases} M(x_3=0) = 0 \\ M(x_3=2b) = Fb \end{cases}$$

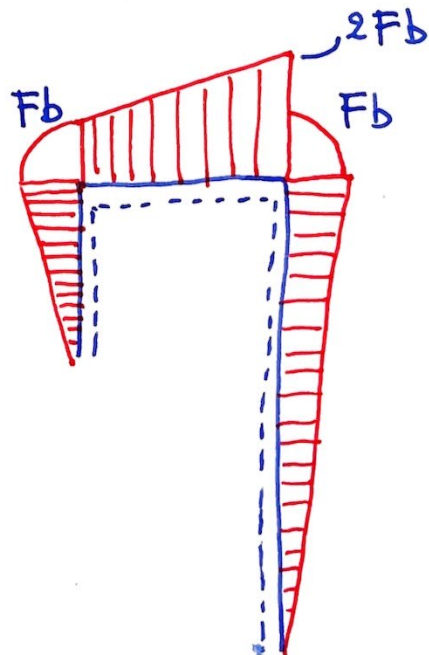
ADESSO possiamo ricomporre i risultati ottenuti in I, II e III per ottenere i grafici delle azioni interne



N



T



M

REAZIONI

$$H_A = -1/2F$$

$$V_A = F$$

$$H_B = -1/2F$$

$$H_{DC} = F$$

$$V_{DC} = 0$$

$$W_{DC} = 0$$

$$H_{CD} = -F$$

$$V_{CD} = 0$$

$$W_{CD} = -Fb$$

$$H_{CB} = F$$

$$V_{CB} = -F$$

$$W_{CB} = Fb$$

$$H_{BC} = -F$$

$$V_{BC} = F$$

$$W_{BC} = -2Fb$$

$$H_{BA} = 1/2F$$

$$V_{BA} = -F$$

$$W_{BA} = Fb$$

$$H_{AB} = -1/2F$$

$$V_{AB} = F$$

$$W_{AB} = 0$$

AZIONI INTERNE (coordinate locali)

$$N_{DC} = 0$$

$$T_{DC} = -F$$

$$M_{DC} = -Fx$$

$$N_{CB} = -F$$

$$T_{CB} = -F$$

$$M_{CB} = -Fb - Fx$$

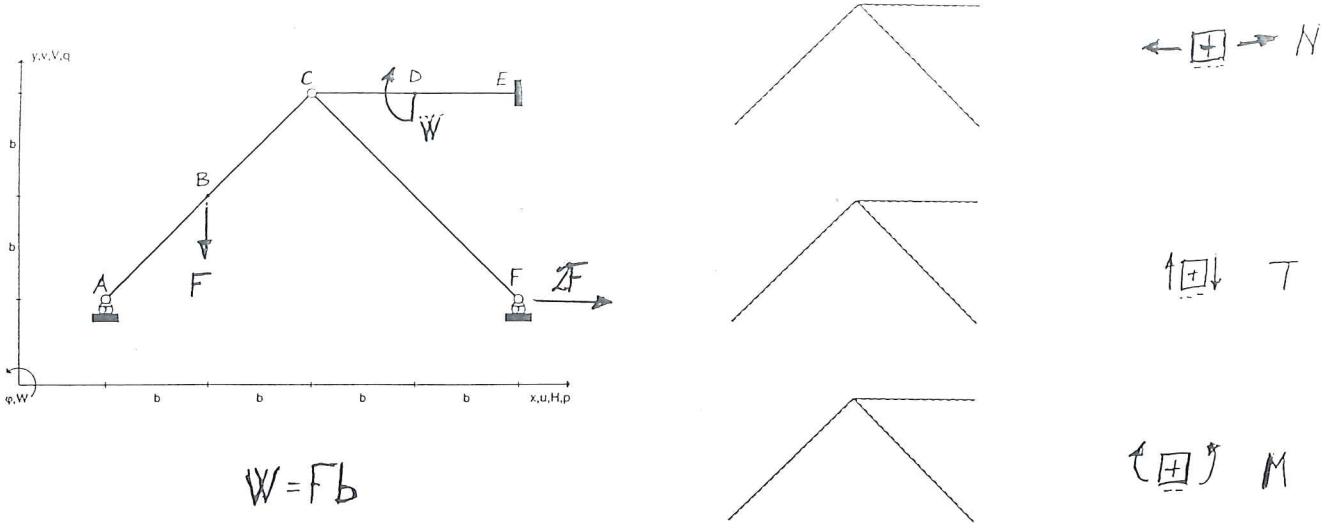
$$N_{BA} = -F$$

$$T_{BA} = 1/2F$$

$$M_{BA} = -Fb + 1/2Fx$$

Esercizio n.1 (9 punti)

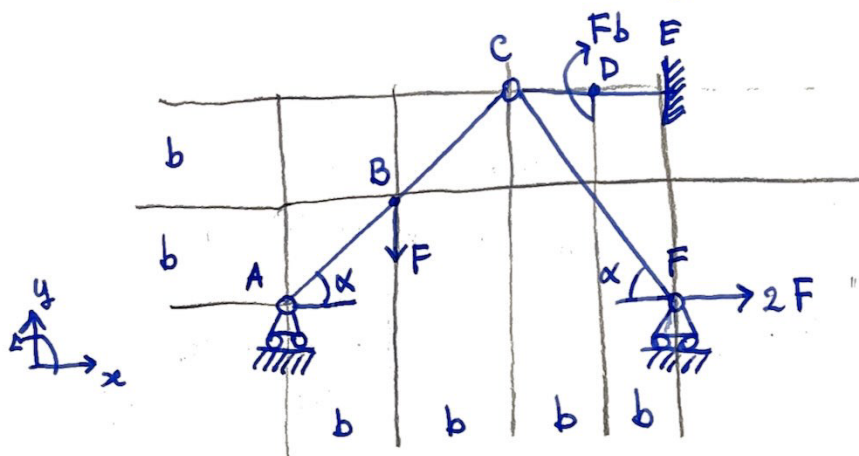
Risolvere la struttura presentata in Figura e riportare in grafico e per iscritto le azioni interne nei tratti indicati.



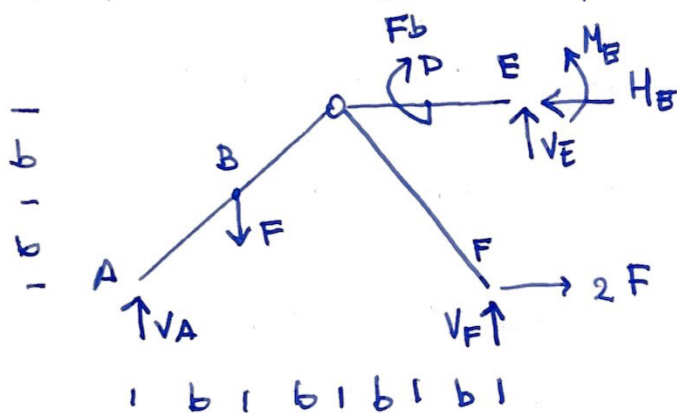
$V_A = \dots\dots\dots$	$V_F = \dots\dots\dots$	$M_E = \dots\dots\dots$	$V_E = \dots\dots\dots$
$N_{AB} = \dots\dots\dots$	$N_{BC} = \dots\dots\dots$	$N_{CE} = \dots\dots\dots$	$N_{CF} = \dots\dots\dots$
$T_{BC} = \dots\dots\dots$	$T_{CD} = \dots\dots\dots$	$T_{CF} = \dots\dots\dots$	
$M_{CF} = \dots\dots\dots$	$M_{ED} = \dots\dots\dots$	$M_{DC} = \dots\dots\dots$	

1/1

ESERCIZIO 2 Consideriamo la seguente struttura



Studiamo il diagramma di corpo libero associato a tale struttura per poter usare poi le equazioni cardinali delle statiche



Le equazioni cardinali delle statiche sono dunque

$$\begin{cases} \rightarrow R_{xz} = 0 \\ \uparrow R_y = 0 \\ \sum M_{z(E)} = 0 \end{cases} ; \begin{cases} -H_E + 2F_{(F)} = 0 \\ V_A + V_E + V_F - F_{(B)} = 0 \\ -Fb + M_E + F_{(B)}3b - V_A4b + 2F_{(F)}2b = 0 \end{cases}$$

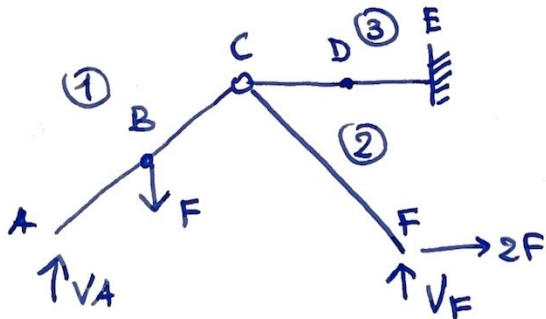
che possono essere facilmente riscritte come

$$\begin{cases} H_E = 2F \\ V_A = F - V_E - V_F \\ M_E = -4b(V_E + V_F) - 2Fb \end{cases}$$

E' EVIDENTE che questo sistema non può essere risolto nelle forme attuali, perché vi sono 5 incognite (H_E, V_A, V_E, V_F, M_E) ma solo tre equazioni.

DOBBIAMO TROVARE ALTRE 2 EQUAZIONI LINEARMENTE INDIPENDENTI

A TALE SCOPO utilizziamo il metodo delle equazioni ausiliarie. Nello specifico, osservando che nelle emiere in C il momento $M_{z(c)}$ deve essere nullo e, quindi, possiamo studiare il momento rispetto al polo fissato in C sui due rami delle strutture ① e ②:



$$\begin{cases} M_{z(c)}^{(1)} = 0 \\ M_{z(c)}^{(2)} = 0 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{EQUAZIONI} \\ \text{AUSILIARIE} \end{array}$$

$$\curvearrowright M_{z(c)}^{(1)} : V_A 2b - Fb = 0 \Rightarrow V_A = F/2$$

$$\curvearrowright M_{z(c)}^{(2)} : 2F 2b + V_F 2b = 0 \Rightarrow V_F = -2F$$

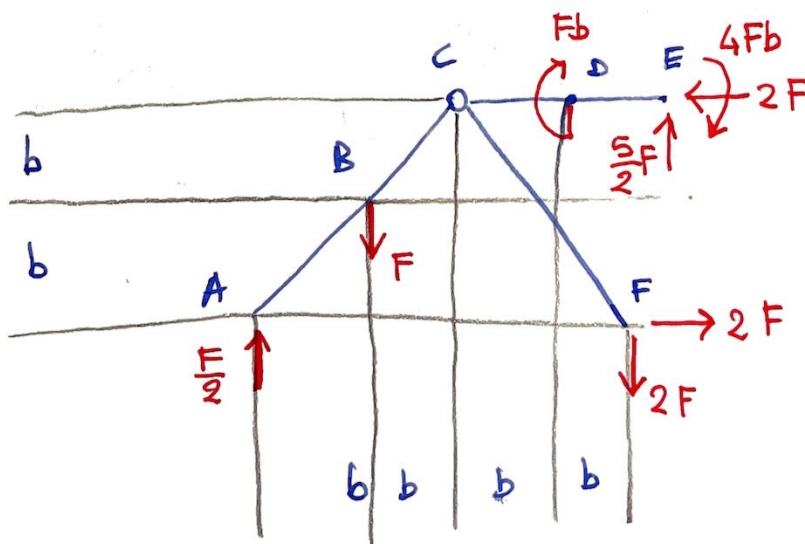
POSSIAMO aggiungere queste due equazioni al sistema delle equazioni cardinali della statica completa:

$$\begin{cases} H_E = 2F \\ V_A = F - V_E - V_F \\ M_E = -4b(V_E + V_F) - 2Fb \\ V_A = F/2 \\ V_F = -2F \end{cases}$$

che può essere risolto per sostituzione fornendo

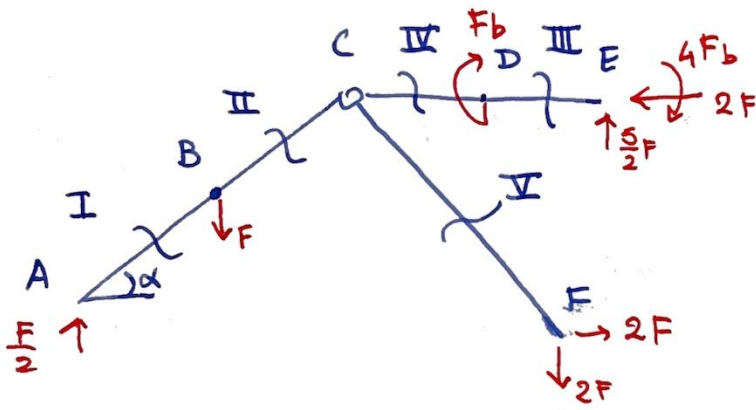
$$\begin{cases} H_E = 2F \\ V_A = F/2 \\ V_E = \frac{5}{2}F \\ V_F = -2F \\ M_E = -4Fb \end{cases}$$

QUESTA soluzione può essere rappresentata graficamente come segue

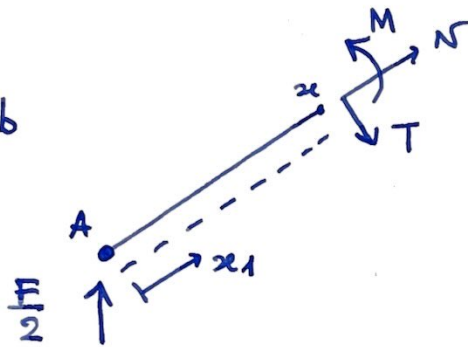


STUDIO DELLE AZIONI INTERNE

PER STUDIARE le azioni interne conviene scegliere le partizioni mostrate nelle figure



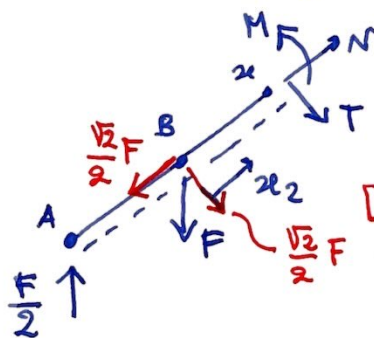
I: $A \rightarrow B$
 $0 < x_1 < \sqrt{2}b$



$$\begin{cases} \rightarrow R_{//} = 0 \\ \uparrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x_1) = 0 \end{cases} ; \begin{cases} \frac{\sqrt{2}}{4} F + N(x_1) = 0 \\ \frac{\sqrt{2}}{4} F - T(x_1) = 0 \\ M(x_1) - \frac{\sqrt{2}}{4} F x_1 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} N(x_1) = -\frac{\sqrt{2}}{4} F \\ T(x_1) = \frac{\sqrt{2}}{4} F \\ M(x_1) = \frac{\sqrt{2}}{4} F x_1 \end{cases} \text{ con } \begin{cases} M(x_1=0) = 0 \\ M(x_1=\sqrt{2}b) = \frac{Fb}{2} \end{cases}$$

II: $B \rightarrow C$
 $0 < x_2 < \sqrt{2}b$



[VEDI NOTA 2]

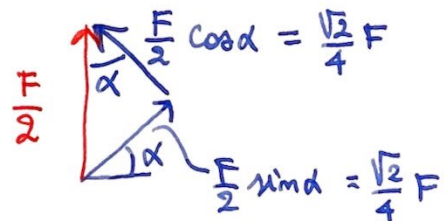
$$\begin{cases} M(x_2=0) = \frac{Fb}{2} \\ M(x_2=\sqrt{2}b) = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \rightarrow R_{//} = 0 \\ \uparrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x_2) = 0 \end{cases} ; \begin{cases} N(x_2) - \frac{\sqrt{2}}{2} F + \frac{\sqrt{2}}{4} F = 0 \\ -T(x_2) - \frac{\sqrt{2}}{2} F + \frac{\sqrt{2}}{4} F = 0 \\ -\frac{\sqrt{2}}{4} F [\sqrt{2}b + x_2] + \frac{\sqrt{2}}{2} F x_2 + M(x_2) = 0 \end{cases}$$

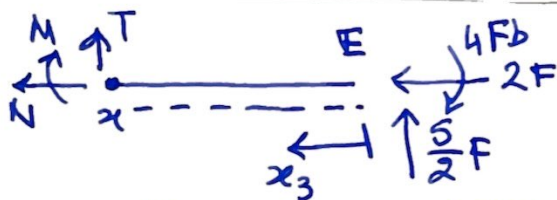
$$\begin{cases} N(x_2) = \frac{\sqrt{2}}{2} F \\ T(x_2) = -\frac{\sqrt{2}}{2} F \\ M(x_2) = \frac{\sqrt{2}}{4} F [\sqrt{2}b - x_2] \end{cases} \text{ con}$$

NOTA: per il seguito si noti che \overline{AC} è la diagonale di un quadrato di lato $2b$. PER QUESTA ragione, l'angolo α vale $\frac{\pi}{4}$. Le lunghezze di \overline{AC} è quindi $2\sqrt{2}b$. DA QUESTA osservazione di carattere geometrico si possono dedurre tutte le lunghezze e le proiezioni necessarie.

NOTA 2: per quanto detto sopra, si può dire che la reazione in A, $\frac{F}{2}$, può essere decomposta lungo due assi, parallelo e ortogonale al tratto di trave, con segno ($\alpha = \frac{\pi}{4}$)



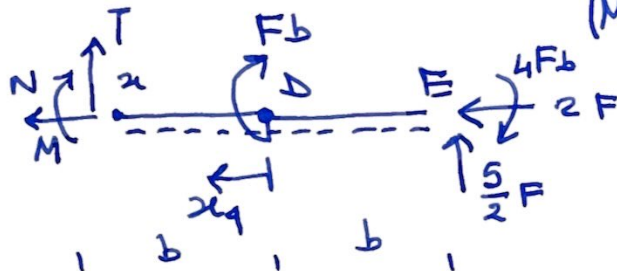
III: E → D
 $0 < x_3 < b$



$$\begin{cases} \rightarrow R_{//} = 0 \\ \uparrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x_3) = 0 \end{cases} ; \begin{cases} -N(x_3) - 2F = 0 \\ T(x_3) + \frac{5}{2}F = 0 \\ -M(x_3) - 4Fb + \frac{5}{2}Fx_3 = 0 \end{cases} ; \begin{cases} N(x_3) = -2F \\ T(x_3) = -\frac{5}{2}F \\ M(x_3) = -4Fb + \frac{5}{2}Fx_3 \end{cases}$$

con $\begin{cases} M(x_3=0) = -4Fb \\ M(x_3=b) = -\frac{3}{2}Fb \end{cases}$

IV: D → C
 $0 < x_4 < b$

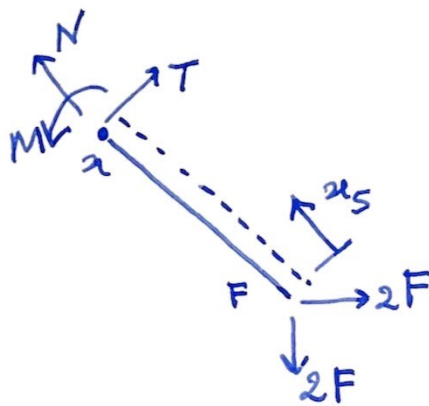


$$\begin{cases} \rightarrow R_{//} = 0 \\ \uparrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x_4) = 0 \end{cases} ; \begin{cases} -N(x_4) - 2F = 0 \\ T(x_4) + \frac{5}{2}F = 0 \\ -M(x_4) - Fb - 4Fb + \frac{5}{2}F[b + x_4] = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} N(x_4) = -2F \\ T(x_4) = -\frac{5}{2}F \\ M(x_4) = -\frac{5}{2}Fb + \frac{5}{2}Fx_4 \end{cases}$$

con $\begin{cases} M(x_4=0) = -\frac{5}{2}Fb \\ M(x_4=b) = 0 \end{cases}$

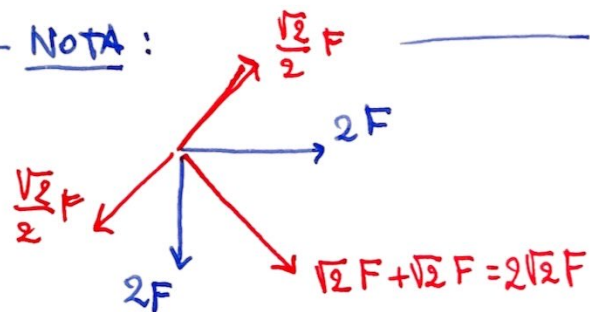
V: F → C
 $0 < x_5 < 2\sqrt{2}b$



$$\begin{cases} \curvearrowright R_{//} = 0 \\ \rightarrow R_{\perp} = 0 \\ \curvearrowright M_z(x_5) = 0 \end{cases} \begin{cases} N(x_5) - 2\sqrt{2}F = 0 \\ T(x_5) = 0 \\ M(x_5) = 0 \end{cases}$$

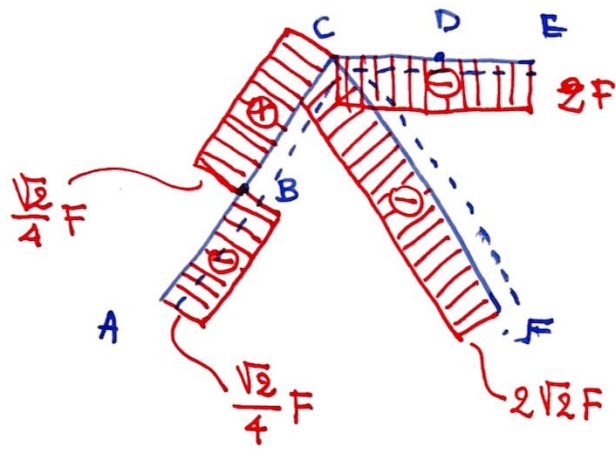
$$\begin{cases} N(x_5) = 2\sqrt{2}F \\ T(x_5) = 0 \\ M(x_5) = 0 \end{cases}$$

NOTA:

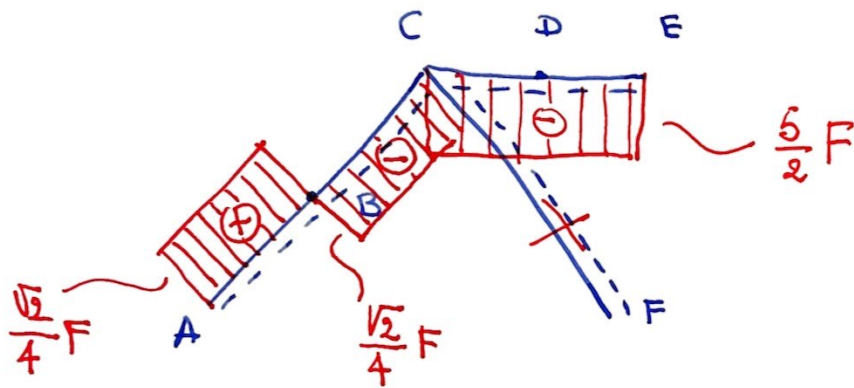


Quindi sull'asse trasversale
 le due componenti si annullano,
 mentre su quello longitudinale
 si addizionano

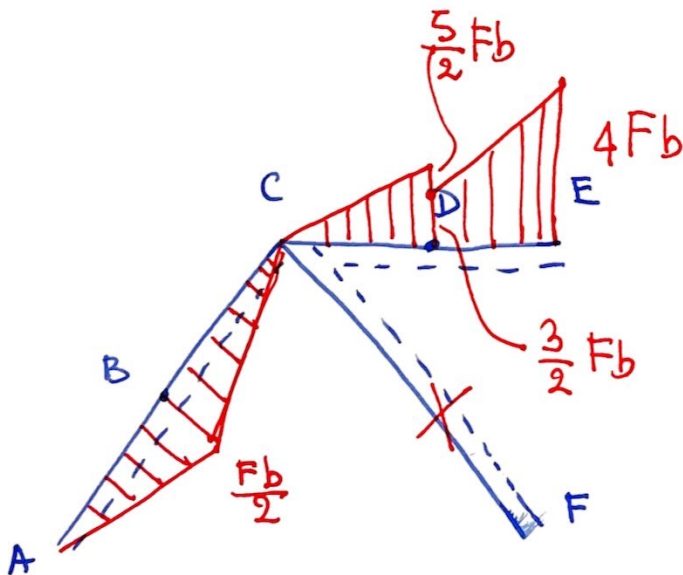
DISEGNAMO, infine, le azioni interne collegando i risultati ottenuti negli stadi sui rami I - V :



N



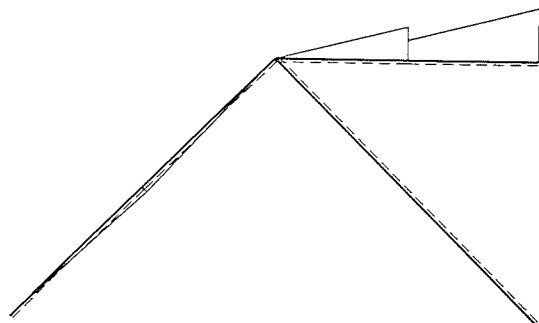
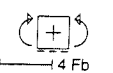
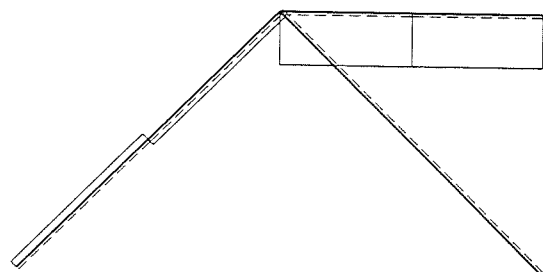
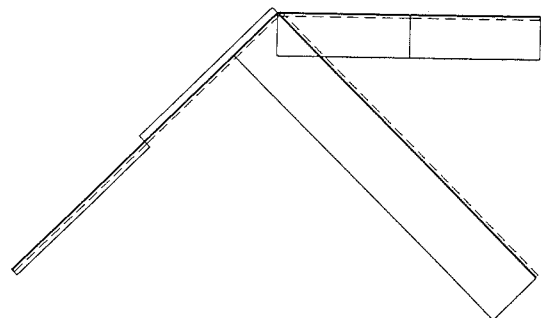
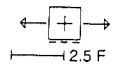
T



M

DIAGRAMMI AZIONI INTERNE

TePCS2 14.11.02*009



RISULTATI NUMERICI

TePCS2 14.11.02*009

AZIONI INTERNE (coordinate locali)

$$N_{AB} = -\sqrt{2}/4F$$

$$T_{AB} = \sqrt{2}/4F$$

$$M_{AB} = \sqrt{2}/4Fx$$

$$N_{BC} = \sqrt{2}/4F$$

$$T_{BC} = -\sqrt{2}/4F$$

$$M_{BC} = 1/2Fb - \sqrt{2}/4Fx$$

$$N_{CD} = -2F$$

$$T_{CD} = -5/2F$$

$$M_{CD} = -5/2Fx$$

$$N_{DE} = -2F$$

$$T_{DE} = -5/2F$$

$$M_{DE} = -3/2Fb - 5/2Fx$$

$$N_{FC} = 2\sqrt{2}F$$

$$T_{FC} = 0$$

$$M_{FC} = 0$$