

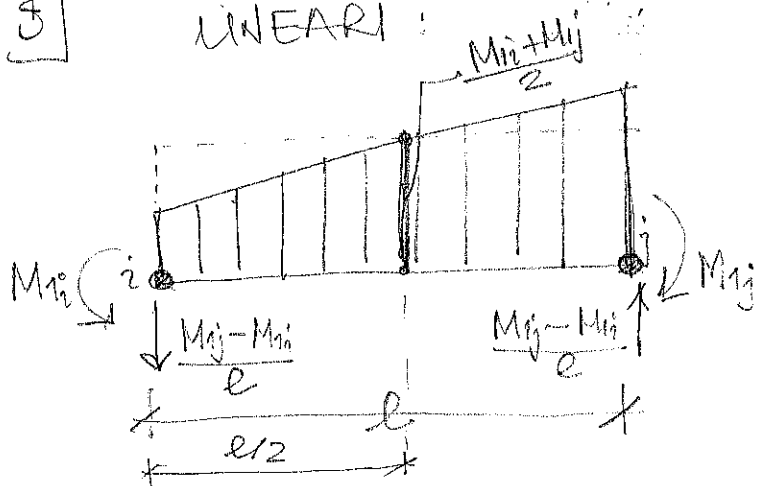
INTEGRALI NOTEVOLI

SU PRODOTTI DI
FUNZIONI

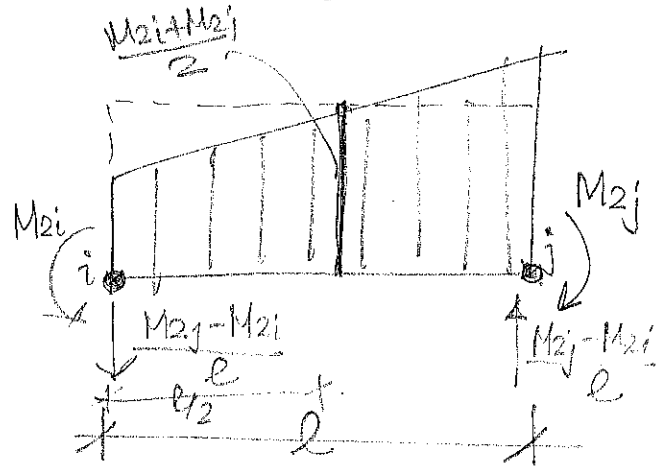
$$\int_0^l M_1 M_2$$

1
2
3

* INTEGRALE DEL PRODOTTO DI DUE LEGGI (MOMENTI) LINEARI:



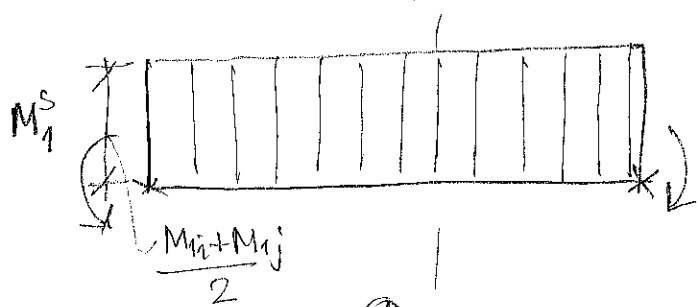
(X)



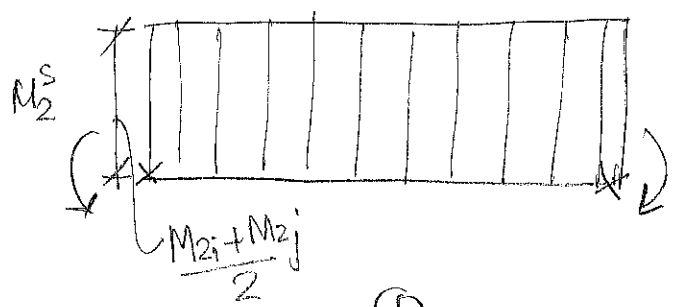
si suddivide ogni diagramma in una parte simmetrica (a legge costante) e una antisimmetrica sia M^s la prima e M^a la seconda.

(I)

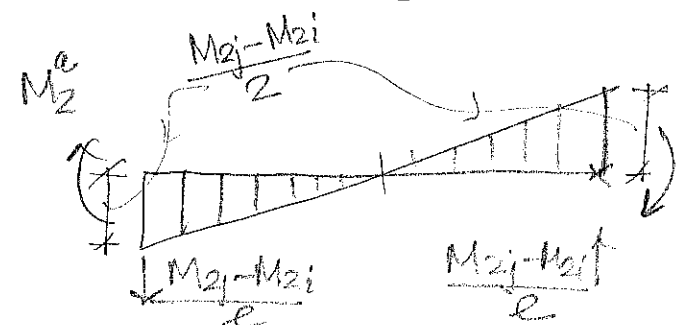
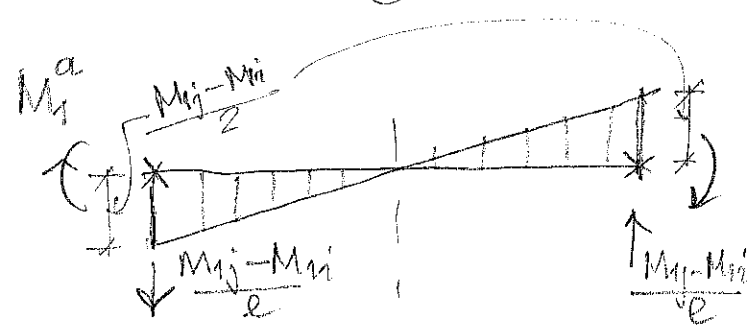
(II)



(A)



(B)



Per valutarli, basta quindi calcolare la semi-somma (media) dei valori di estremità e la semi-differenza.

NB :: il taglio compare solo nei diagrammi anti-simmetrici
 • la "simmetria" degli M deriva dalla SOVRAPPONIBILITÀ degli EFFETTI

È facile verificare che l'integrale di una funzione simmetrica (anche non costante) per la funzione lineare emisimmetrica è nullo.

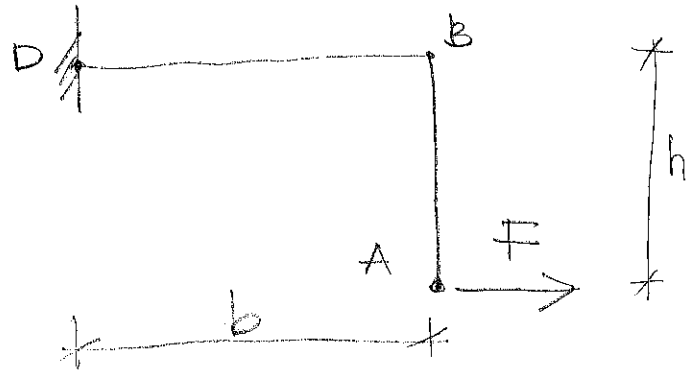
$$\int_0^l M_1^s M_2^a = \int_0^l M_1^a M_2^s = 0$$

Perfatto,

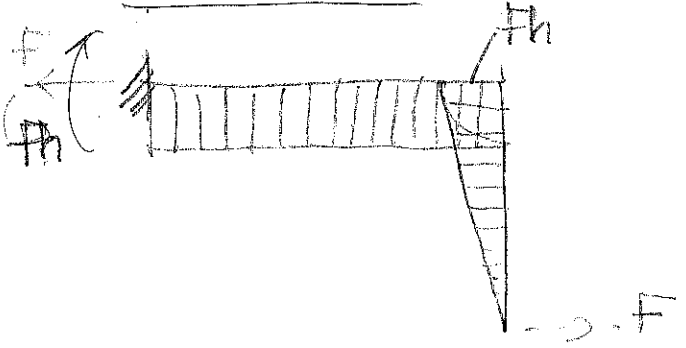
$$\int_0^l M_1 M_2 \equiv \int_0^l M_1^s M_2^s + \int_0^l M_1^a M_2^a$$

$$= \left[l \frac{M_{1i} + M_{1j}}{2} \cdot \frac{M_{2i} + M_{2j}}{2} + \frac{l}{3} \frac{M_{1j} - M_{1i}}{2} \cdot \frac{M_{2j} - M_{2i}}{2} \right] \quad (1)$$

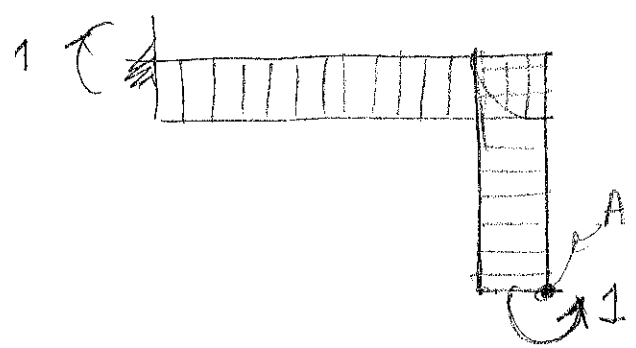
ESEMPIO: calcolo della rotazione della sezione in A con il metodo della potenza (cioè con il princ. forze virtuali)



schema reale M



schema virtuale M̄



$$1 \cdot \theta_A = \int_{\text{Struttura}} \check{M} \frac{M}{EJ} = \frac{1}{EJ} \left[\int_A^B \check{M} M + \int_B^D \check{M} M \right]$$

frame di un unico materiale
e a sezione costante

$$\int_A^B \check{M} M = h \frac{1+1}{2} \frac{Fh}{2} + \frac{h}{3} \frac{1-1}{2} \frac{Fh}{2} \equiv \frac{Fh^2}{2}$$

$\left\{ \begin{array}{l} \check{M}_i = 1, \check{M}_j = 1; M = 0, M = Fh \end{array} \right.$

$$\int_B^D \check{M} M = b \frac{1+1}{2} \frac{Fh+Fh}{2} + \frac{b}{3} \frac{1-1}{2} \frac{Fh-Fh}{2} \equiv Fhb$$

$\left\{ \begin{array}{l} \check{M}_i = 1, \check{M}_j = 1; M_i = Fh, M_j = Fh \end{array} \right.$

⇓

$$\theta_A = \frac{1}{EJ} \left(\frac{Fh^2}{2} + Fhb \right) = \frac{Fh}{EJ} \left(\frac{h}{2} + b \right)$$

* INTEGRALE DEL PRODOTTO DI UN MOMENTO A LEGGE QUADRATICA E UNO A LEGGE LINEARE

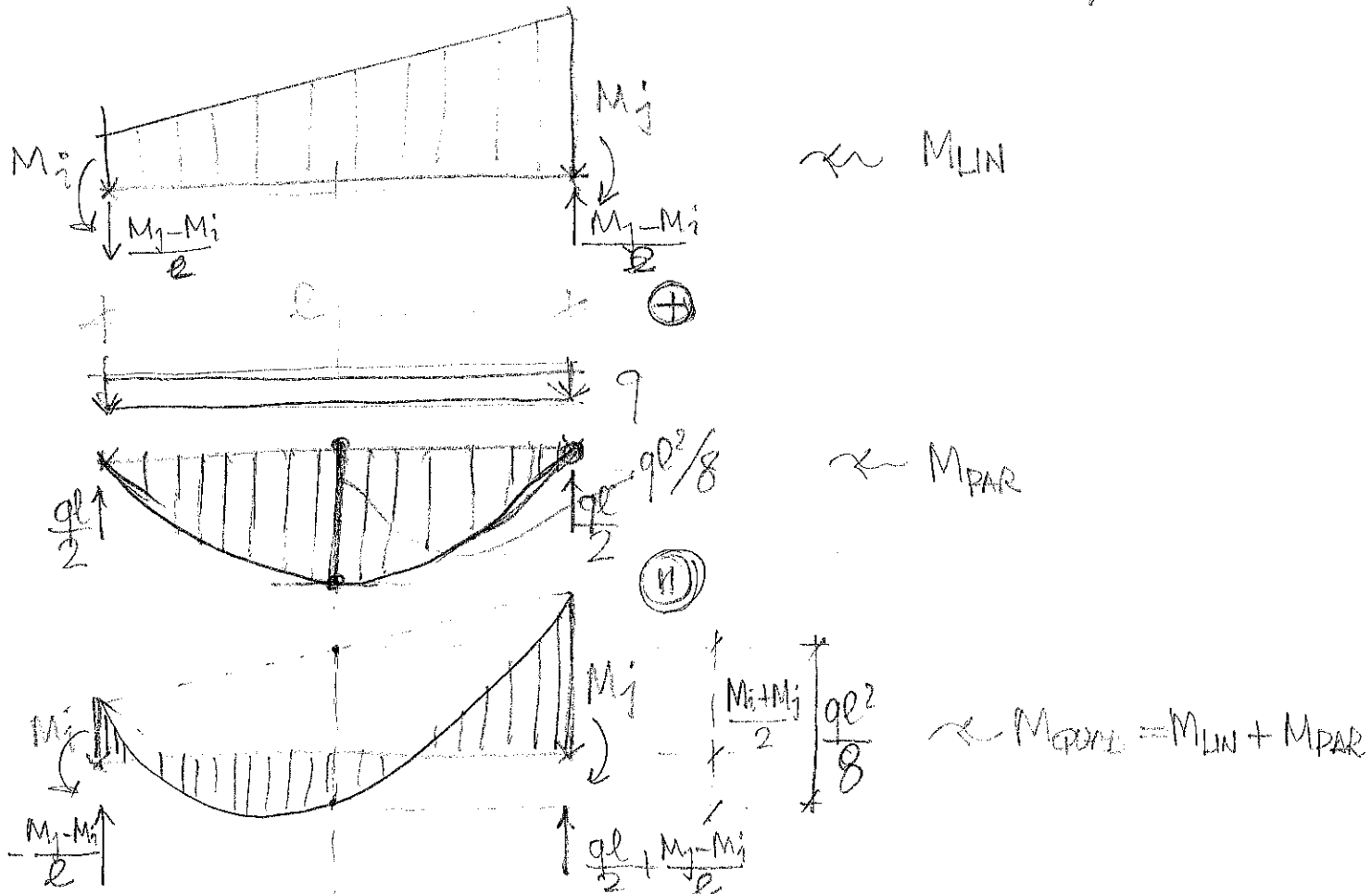
oss. il momento a legge quadratica è generato da un carico distribuito uniforme q (in assenza di un μ)

Tuttavia, alle eq. indefinite di eq. si ha

$$\frac{dT}{ds} + q = 0 \quad \rightarrow \quad \frac{dM}{ds} + T + \mu = 0$$

$$\Rightarrow \frac{d^2M}{ds^2} = q$$

Il momento può essere suddiviso in un addamento a legge lineare (tra i due estremi) e uno puro parabolico



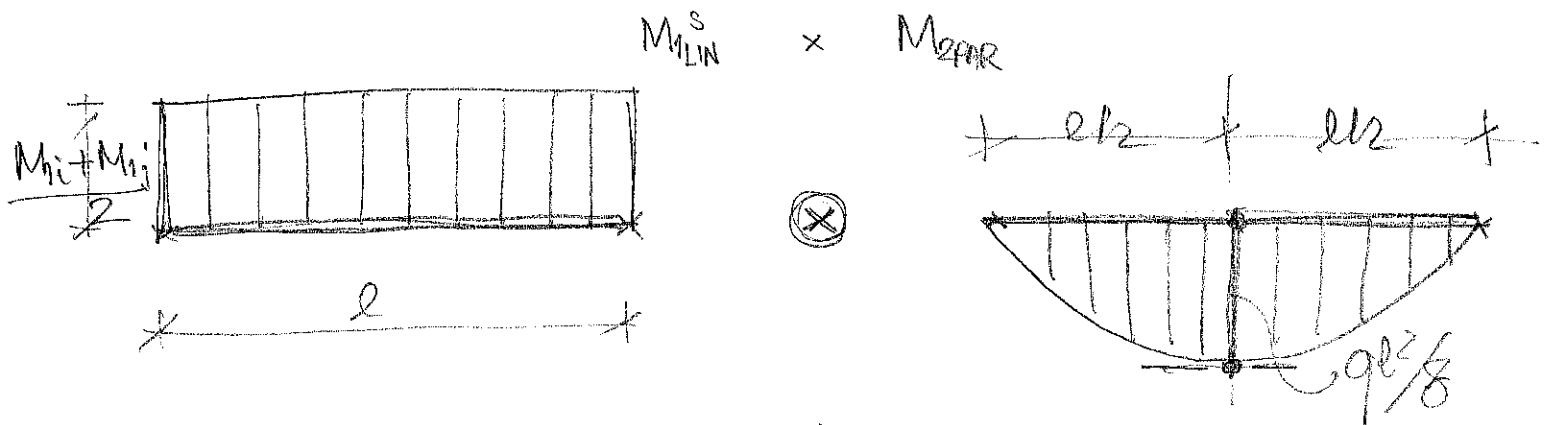
5

$$\Rightarrow \int M_1 M_2 = \int M_{1, \text{LIN}} M_{2, \text{QUAD}} = \underbrace{\int M_{1, \text{LIN}} M_{2, \text{LIN}}}_{\text{prodotto precedente risultato}} + \underbrace{\int M_{1, \text{LIN}} M_{2, \text{PAR}}}_{\text{unico termine da aggiungere}}$$

$$\int M_{1, \text{LIN}} M_{2, \text{PAR}} = \int M_{1, \text{LIN}}^s M_{2, \text{PAR}} + \underbrace{\int M_{1, \text{LIN}}^a M_{2, \text{PAR}}}_{=0}$$

come visto in precedenza,
 è NULLO l'integrale del prodotto di una
 funzione emisimmetrica ($M_{1, \text{LIN}}^a$)
 per una simmetrica ($M_{2, \text{PAR}}$)

Quindi, alla formula (1) basta aggiungere il
 seguente prodotto



$$\int_0^l M_{1, \text{LIN}}^s \cdot M_{2, \text{PAR}} = \frac{M_{i2} + M_{j2}}{2} \int_0^l M_{2, \text{PAR}} = - \frac{M_{i2} + M_{j2}}{2} \frac{2}{3} \frac{ql^2}{8} l$$

le fibre tese
 sono qui
 assunte
 di scordi

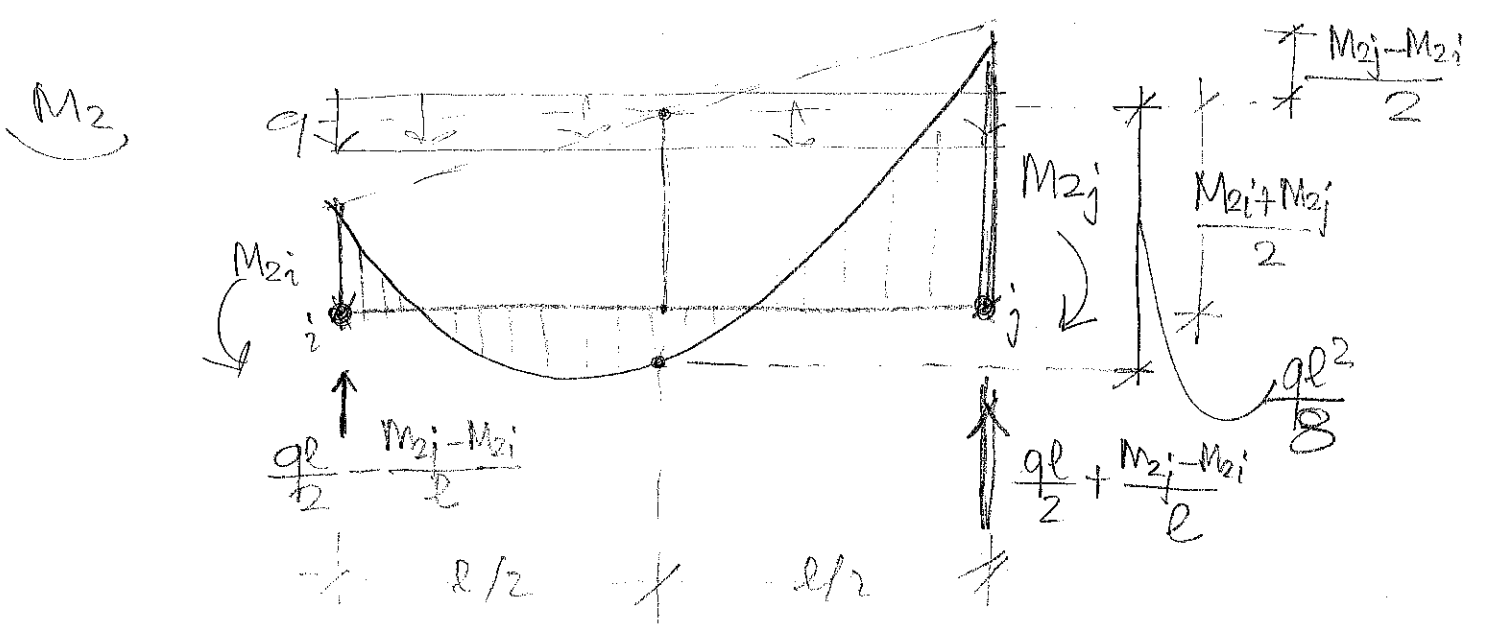
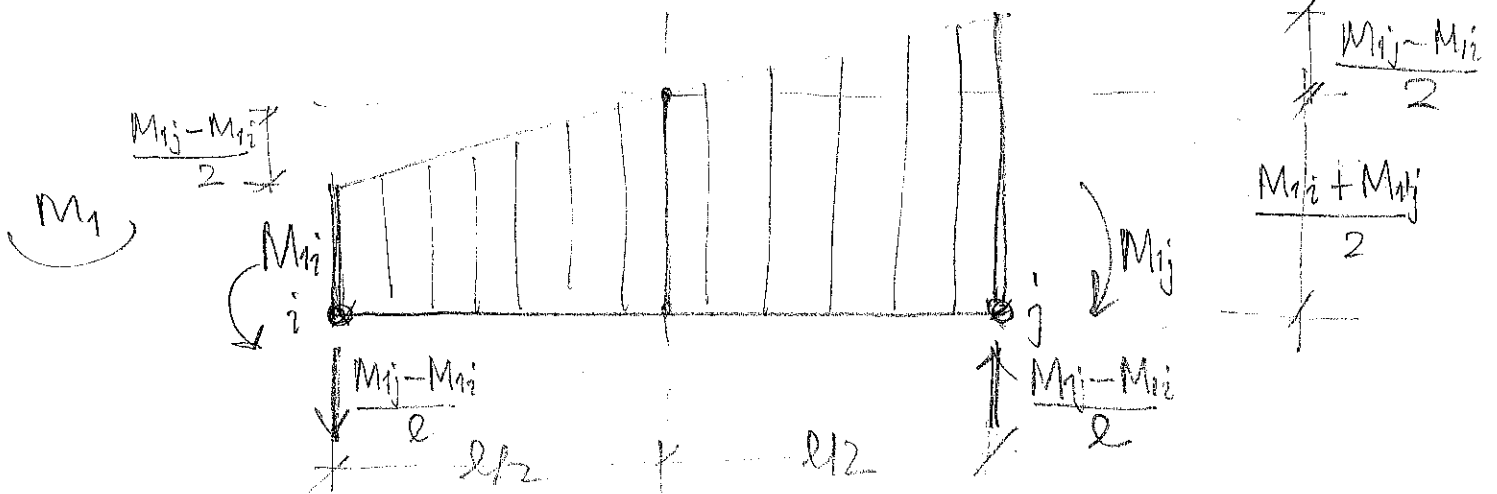
area della
 parabola

In definitiva,

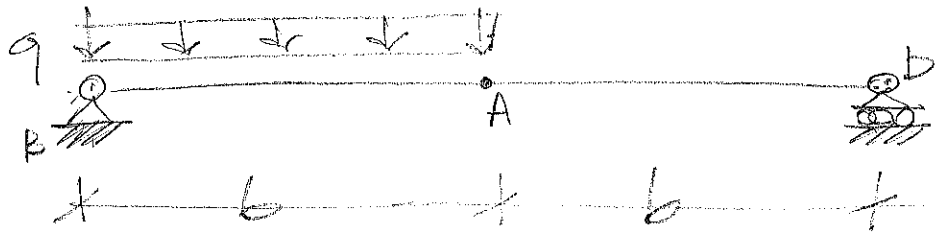
$$\int M_1 M_2 = l \frac{M_{1i} + M_{1j}}{2} \frac{M_{2i} + M_{2j}}{2} + \frac{l}{3} \frac{M_{1j} - M_{1i}}{2} \frac{M_{2j} - M_{2i}}{2} +$$

$$- l \frac{M_{1i} + M_{1j}}{2} \frac{2}{3} \frac{ql^2}{8}$$

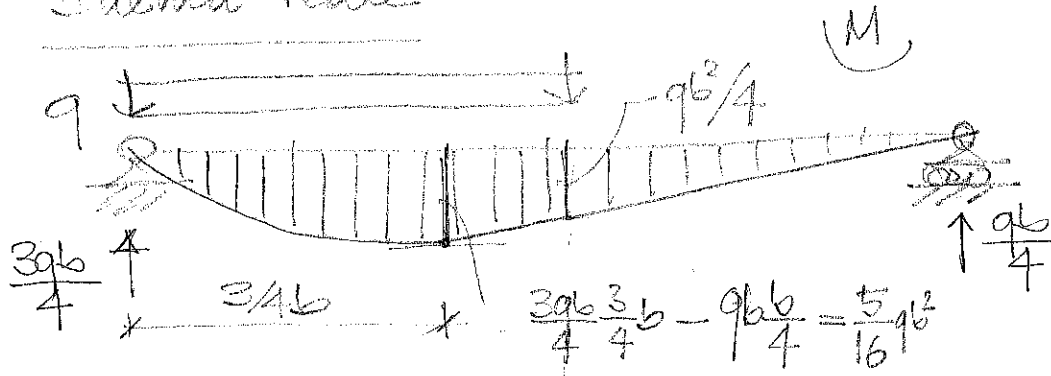
CASO 1 + CASO 2



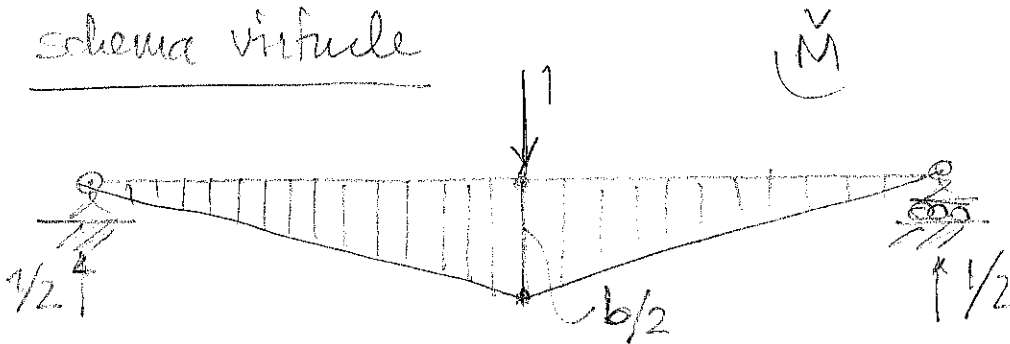
ESEMPIO calcoliamo lo spostamento della sezione in A per la trave qui in figura, costituita di un unico materiale, e a sezione costante.



schema reale



schema virtuale

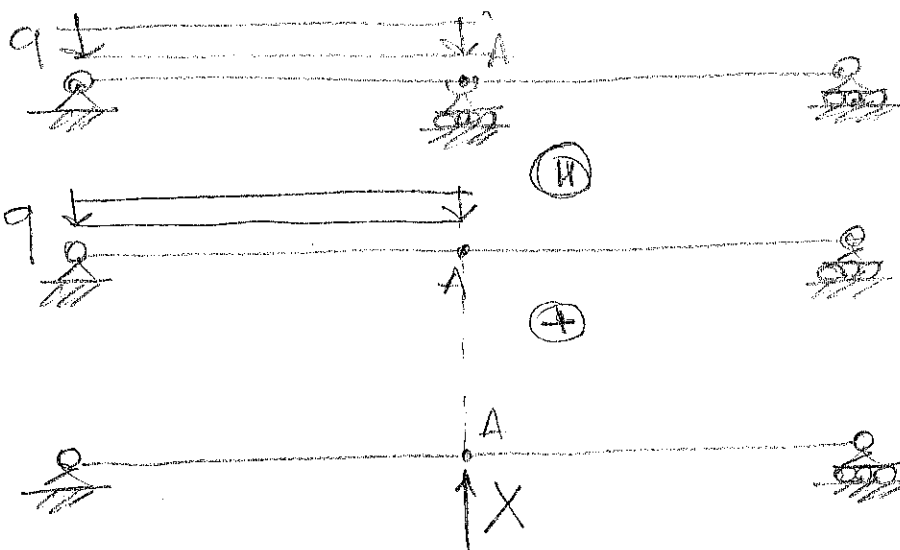


$$1 \cdot \Delta_A \stackrel{\text{P.F.V.}}{=} \int_{\text{struttura}} \bar{M} \frac{M}{EJ} = \frac{1}{EJ} \left[\int_B^A \bar{M} M + \int_A^D \bar{M} M \right] = \frac{1}{EJ} \frac{5qb^4}{48}$$

$$\int_B^A \bar{M} M = b \underbrace{\frac{b/2}{2} \frac{qb^2/4}{2} + \frac{b}{3} \frac{b/2}{2} \frac{qb^2/4}{2}}_{qb^4/24} + b \frac{b/2}{2} \frac{2}{3} \frac{qb^2}{8} = \frac{qb^4}{16}$$

$$\int_A^D \bar{M} M = \frac{qb^4}{24} \quad (\text{Rapporto lin x lin è la stessa})$$

Se lo schema precedente è in realtà una parte di uno schema reale con un vincolo in corrispondenza della sezione in A, lo schema complessivo può essere visto come somma di due schemi reali, isolando una incognita iperstatica X ("METODO delle FORZE")



(schema reale) di prima

schema con incognita X

Il momento associato a X (per equilibrio) è $-XM$ (M quello di prima!)

in questo caso V_A è nullo

$$V_A = \int_{\text{strut.}} \frac{M - XM}{EJ} = 0$$

per calcolare X basta quindi calcolare in più

$$\int_{\text{strut.}} M^2$$

$$\int_{\text{strut.}} M^2 = 2 \cdot \left(b \frac{b/2}{2} \frac{b/2}{2} + \frac{b}{3} \frac{b/2}{2} \frac{b/2}{2} \right) = \frac{b^3}{6}$$

$$X = \frac{\int MM}{\int M^2} = \frac{5/48 qb^4}{1/6 b^3} = \frac{5}{8} qb$$

La soluzione di questo nuovo schema è quella di prima $-5/8$ di quella virtuale

