

Università degli studi di Bergamo

Scuola di Ingegneria (Dolmine)

CCS Ingegneria Edile

L-23 Ingegneria delle Tecnologie per l'Edilizia

Scienza delle Costruzioni

(ICAR/08 - SdC ; 9 CFU)

A.A. 2022/2023

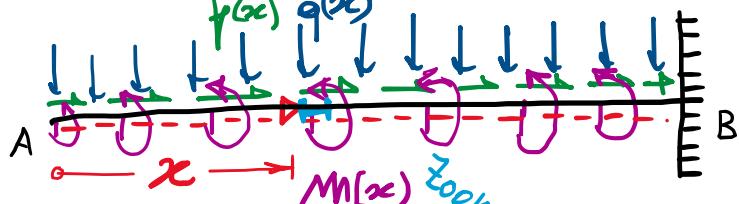
prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@unibg.it

LEZIONE 07

Equazioni indefinite di equilibrio delle travi (rettilinee)

$$\left\{ \begin{array}{l} p(x) : \text{carico assiale distribuito} \\ q(x) : \text{carico trasversale distribuito} \\ m(x) : \text{coppie distribuite} \end{array} \right\} \left[\begin{array}{l} F \\ L \end{array} \right] \quad \left[\begin{array}{l} F \\ L \end{array} \right] \left[\begin{array}{l} K \\ K \end{array} \right]$$



*enunciamo un concio sottrarre in sede
indefinita ($\Delta x, dx$)*

Equazioni di equilibrio del concio:

$$\bullet \sum F_t^{\frac{dx}{dx}} = \sum F_{x_0}^{\frac{dx}{dx}} = 0 \Rightarrow \cancel{N(x)} + \frac{dN}{dx} - \cancel{N(x)} + p(x) \frac{dx}{dx} = 0 \Rightarrow$$

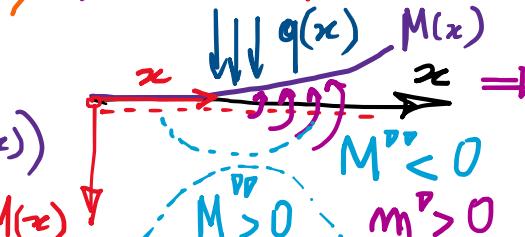
$$\bullet \sum F_n^{\frac{dx}{dx}} = \sum F_y^{\frac{dx}{dx}} = 0 \Rightarrow \cancel{T(x)} + \frac{dT}{dx} - \cancel{T(x)} + q(x) \frac{dx}{dx} = 0 \Rightarrow$$

$$\bullet \sum M^{\frac{dx}{x+dx}} = 0 \Rightarrow \cancel{M(x)} + \frac{dM}{dx} - \cancel{M(x)} + m(x) \frac{dx}{dx} - T(x) \frac{dx}{dx} + q(x) \frac{dx}{dx} = 0$$

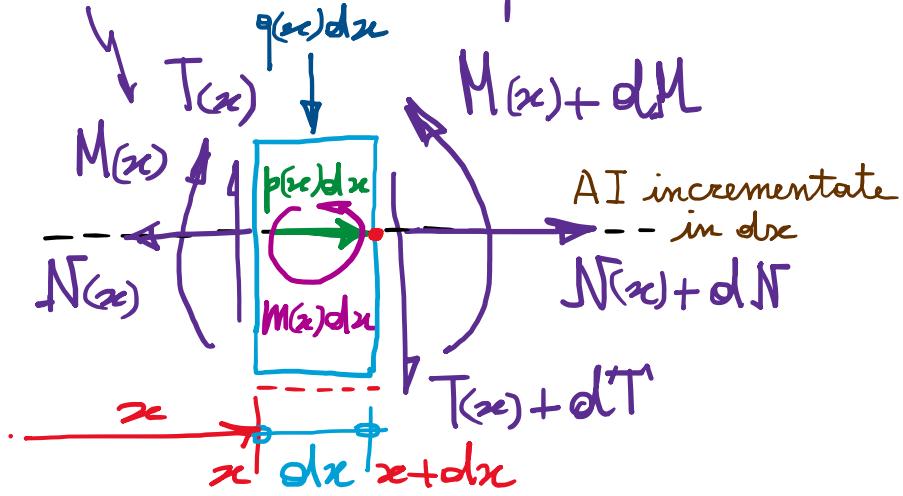
Inoltre, per ulteriore derivazione:

$$M''(x) = \frac{d^2 M(x)}{dx^2} = -m(x) + T(x) = -(M'(x) + q(x))$$

concavità di $M(x)$ nel verso di $q(x)$



Volte convenzioni assunte per le AI



rapporto incrementale
 $\lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\Delta A}{\Delta x} = A'(x)$ (concetto di derivata prima)

$$N(x) = \frac{dN(x)}{dx} = -p(x)$$

$$T(x) = \frac{dT(x)}{dx} = -q(x)$$

infinitesimo di ordine superiore
 $\frac{q(x)dx}{2} = 0$

$$M(x) = \frac{dM(x)}{dx} = -m(x) + T(x)$$

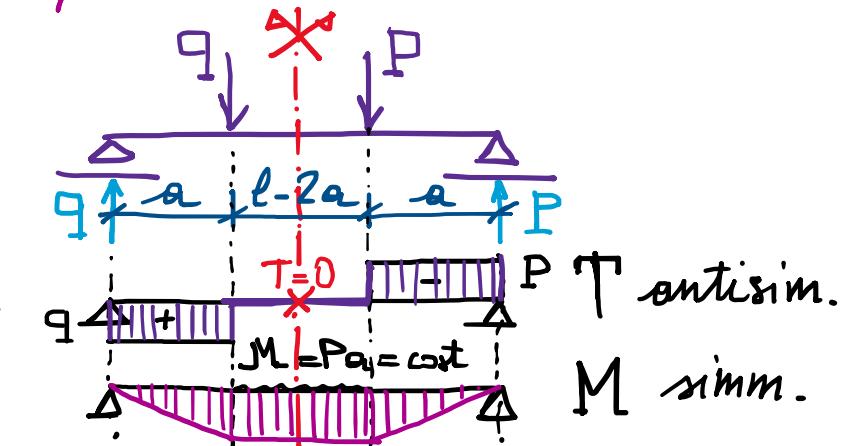
accoppiamento tra azione tagliante e
flettente (se c'è taglio, c'è momento)

Casi tipici di interesse:

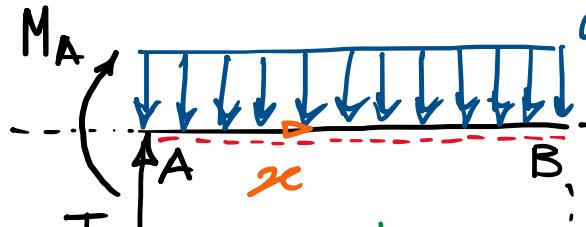
tratto con carico ...	$N(x)$	$T(x)$	$M(x)$
$p=0$ $q=0 \dots$ nullo (tratto "scarico") $m=0$	costante	costante	lineare * costante
$p=\text{cost}$ uniformemente $q=\text{cost}$ distribuito $m=\text{cost}$ riportato	lineare	lineare	quadratico lineare
$p=\text{lin}$ linearmente $q=\text{lin}$ distribuito $m=\text{lin}$	quadratico	quadratico	cubico quadratico

* N.B.: il caso lineare contiene anche il caso costante, come istanza particolare.

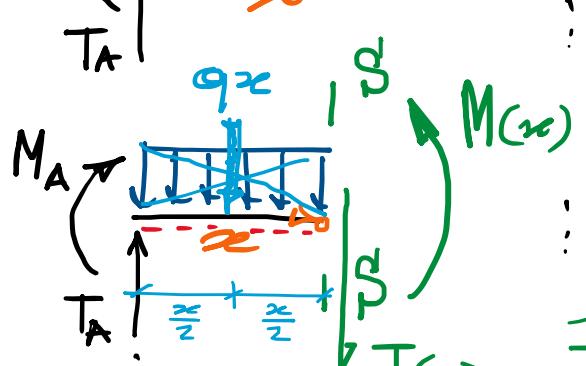
Esempio:
Prova di flessione
su quattro punti
(tratto centrale con
pure flessione)



Andamenti di T e M per $q = \text{cost}$ (e calcolo di M_{\max}):



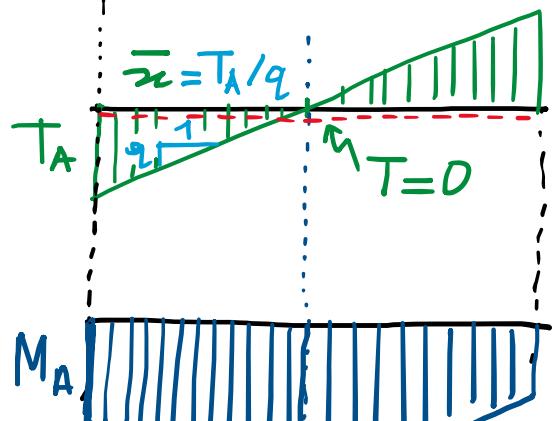
$q = \text{cost}$ (carico uniformemente ripartito)



parabolico

per equilibrio del
lineare tratto Ax

$$T(x) = T_A - qx = 0 \Rightarrow x = \frac{T_A}{q}$$



(tangente
orizzontale)
p.t.o di
stazionarietà
(M_{\max} rel.)

$$M_{\max} = M_A + \frac{T_A^2}{2q}$$

parabola
Concavità di
 M nel verso di q

N.B.: M massimo
(relativi)
dove si annulla
il taglio

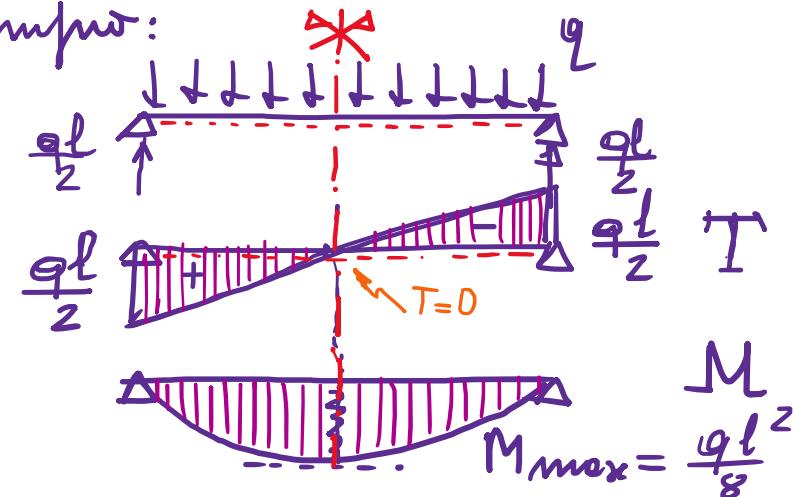
$$\sum_m M(x) = T(x)$$

Infatti:

$$M = T_A - \frac{q}{2} x = T(x)$$

$$\begin{aligned} M_{\max} &= M(\bar{x} = T_A/q) = \\ &= M_A + T_A \frac{T_A}{q} - \frac{q}{2} \left(\frac{T_A}{q} \right)^2 \\ &= M_A + \frac{T_A^2}{2q} = M_{\max} \end{aligned}$$

Esempio:



Commenti sulle AI nei sistemi articolati di corpi rigidi

- Relazione tra AI e vincoli (svincoli) presenti



$$N_A \equiv 0 \quad ! \quad (T_A \neq 0, M_A \neq 0)$$



$$T_A \equiv 0 \quad ! \quad (N_A \neq 0, M_A \neq 0)$$

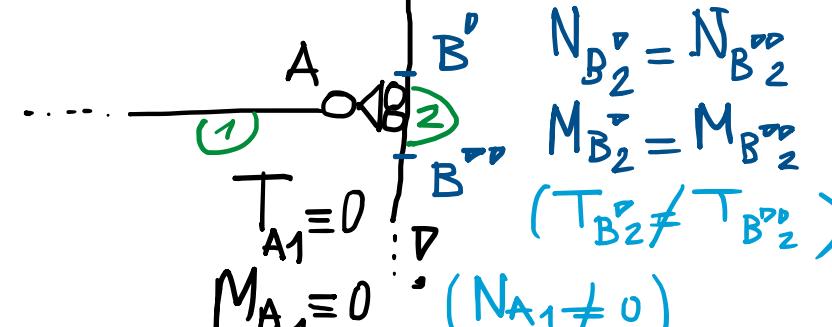


$$N_A \equiv 0 \\ M_A \equiv 0 \quad ! \quad (T_A \neq 0)$$



$$M_A \equiv 0 \quad ! \quad (N_A \neq 0, T_A \neq 0)$$

vincoli
doppi
(svincoli
semplici)

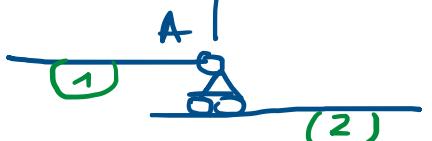


$$T_{A1} \equiv 0 \\ M_{A1} \equiv 0 \quad ! \quad (N_{A1} \neq 0)$$

vincoli
semplici
(svincoli
doppi)

- Azioni concentrate sui nodi

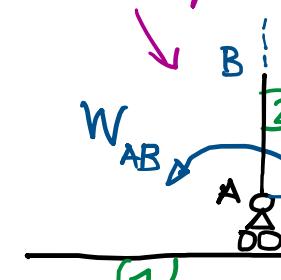
F (applicate al nodo A)



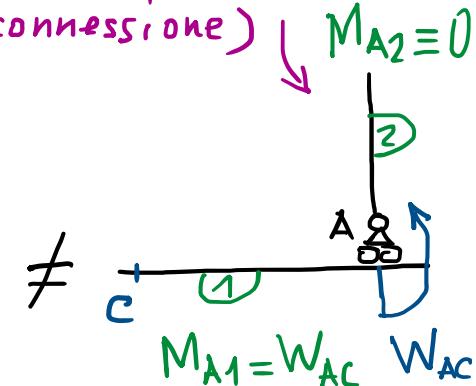
- Verifica di tutti gli equilibri nodali!

$N_{A1} = F_{r1}, N_{A2} \equiv 0$
applicate al nodo A dell'asta 1

azioni con componente nelle direz. dello svincolo
(scissione) $\downarrow M_{A2} \equiv 0$



$$M_{A2} \equiv W_{AB} \\ N_{A1} = 0 \\ T_{A2} = 0$$



$$M_{A1} = W_{AC} \\ W_{AC}$$