

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. 2020/2021

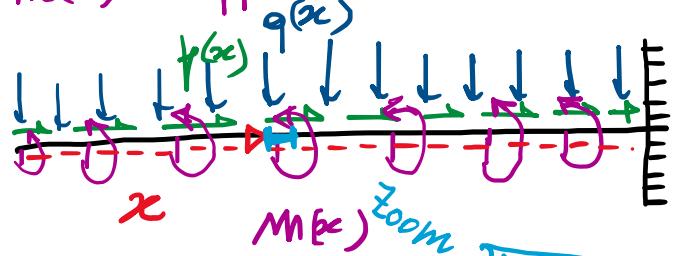
prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@unibg.it

LEZIONE 07

Equazioni indefinite di equilibrio delle travi (rettilinee)

$p(x)$: carico assiale distribuito
 $q(x)$: carico trasversale distribuito
 $m(x)$: coppie distribuite



$\lim_{\Delta x \rightarrow 0}$

enunciamo un concio di trave in sede
indefinita ($\forall x, dx$)

Equazioni di equilibrio del concio:

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

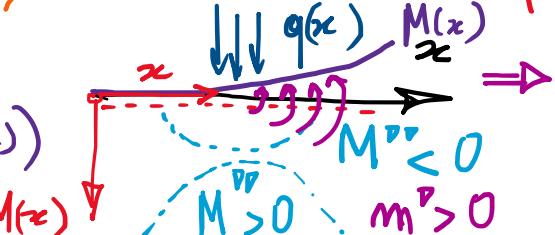
$$\bullet \sum F_n = \sum F_y = 0 \Rightarrow \cancel{T(x)} + \frac{dT}{dx} - \cancel{T(x)} + q(x) dx = 0 \Rightarrow$$

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

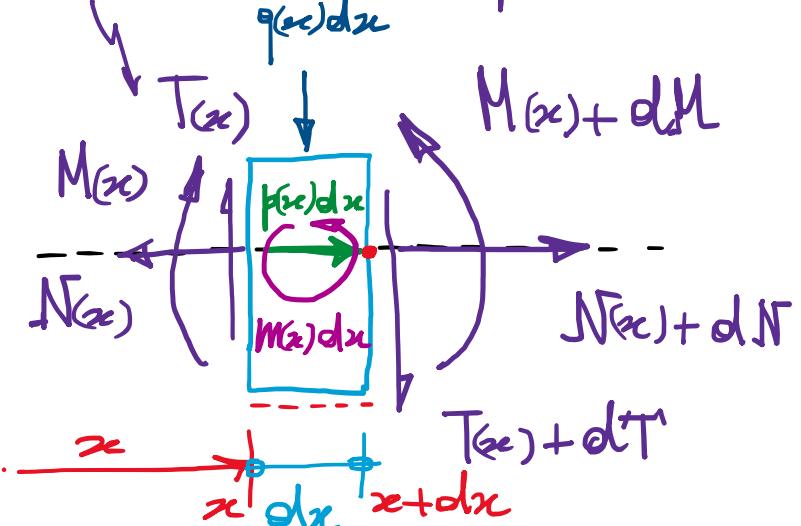
Inoltre, per ulteriore derivazione:

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

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



Vedi convenzioni assunte per le AI



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

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

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

infinitesimo di ordine superiore

$$+ q dx = 0$$

$$M'(x) = \frac{dM(x)}{dx} = -m(x) + T(x)$$

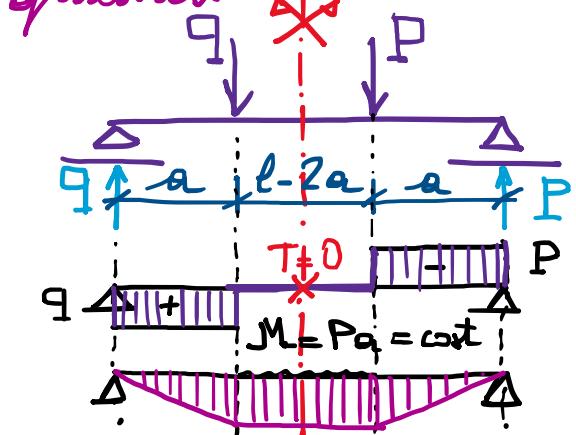
accoppiamento tra azione tagliente e flettente (se c'è taglio, c'è momento)

Casi tipici di interesse:

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

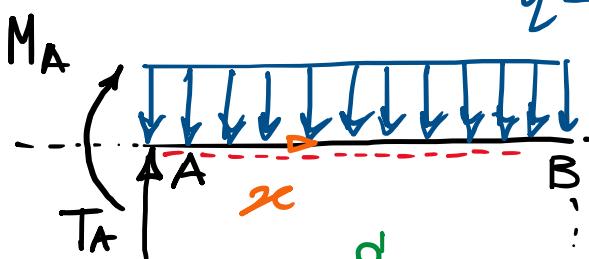
* N.B.: il caso lineare contiene anche il caso costante, come istanza particolare.

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

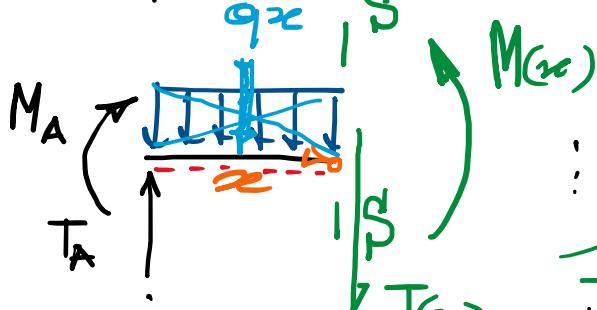


T antisim.
M simm.

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



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

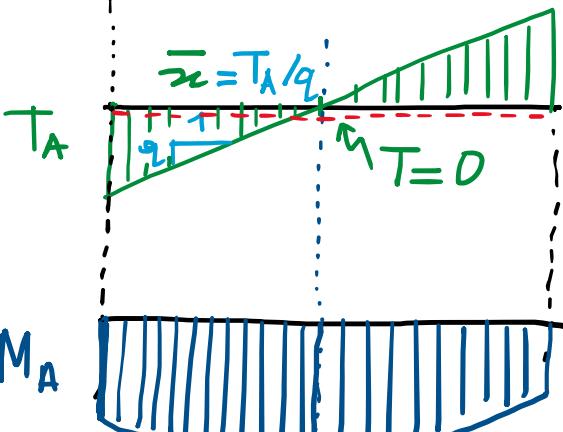


parabolico

$$M(x) = M_A + T_A x - \frac{q x^2}{2} \Rightarrow M_{\max} = M(\bar{x} = T_A/q) =$$

: per equilibrio dell'elemento Ax

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



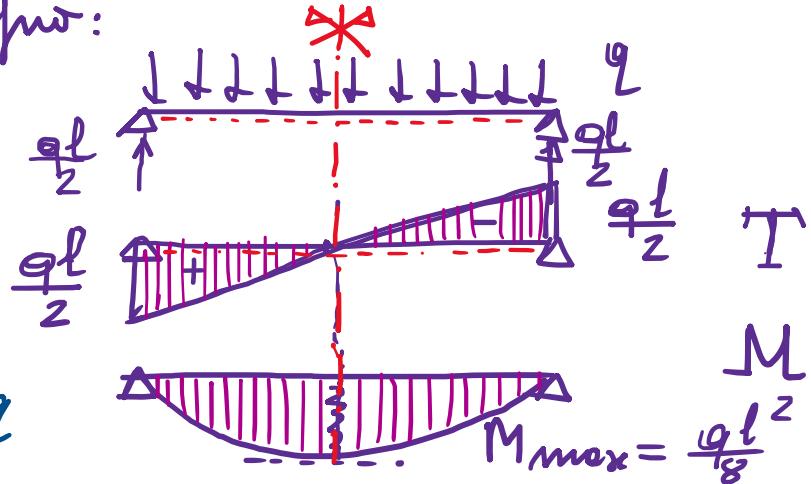
(tangente orizzontale)
punto di stazionarietà
(max rel.)

parabola

$\downarrow \downarrow \downarrow$
Concavità di M nel verso di q

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

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



Infatti:

$$\sum M_A = T(x) \Rightarrow M = T_A - \frac{q}{2} x^2$$

$$= T_A - qx = T(x)$$

$$M_{\max} = M(\bar{x} = T_A/q) =$$

$$= M_A + T_A \frac{T_A}{q} - \frac{q}{2} \left(\frac{T_A}{q} \right)^2$$

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

Commenti sulle AI nei sistemi articolati di corpi rigidi

- Relazione tra AI e vincoli (svincoli) presenti



$$N_A = 0 \quad ! \quad (T_A \neq 0)$$

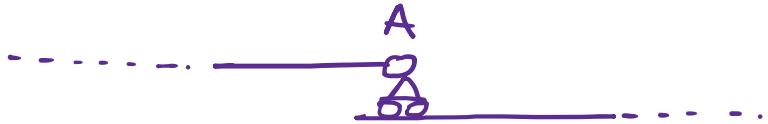


$$T_A = 0 \quad ! \quad (N_A \neq 0)$$

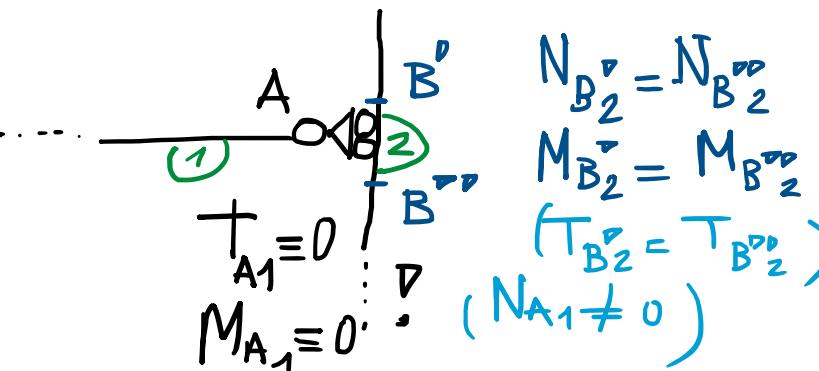


$$M_A = 0 \quad ! \quad (N_A \neq 0) \quad (T_A \neq 0)$$

vincoli doppio (svincoli semplici)



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

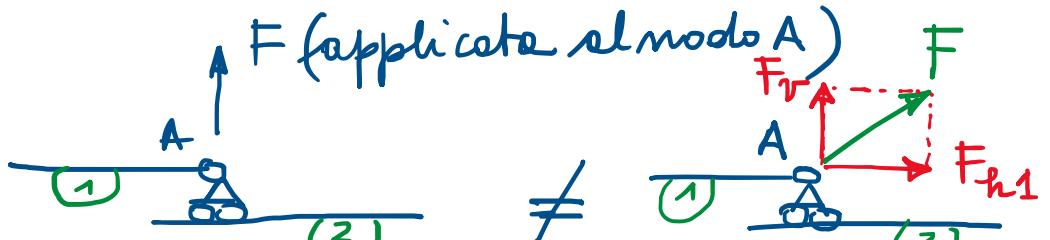


$$+_{A1} = 0 \\ M_{A1} = 0$$

$N_{B2} = N_{B2^0}$
 $M_{B2} = M_{B2^0}$
 $(T_{B2} = T_{B2^0})$

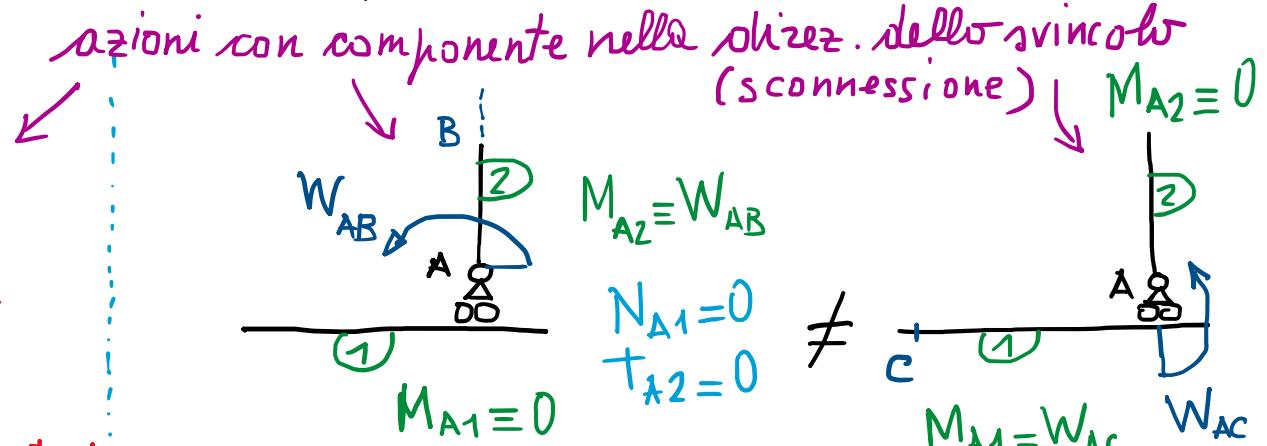
vincoli semplici (svincoli doppio)

- Azione concentrate ai nodi



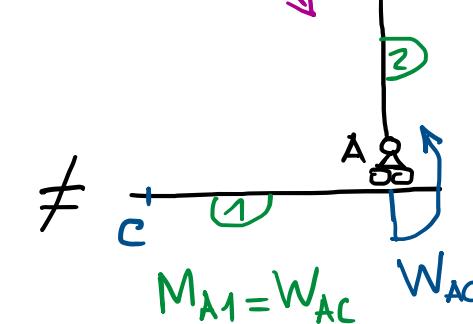
- Verifica che tutti gli equilibri nodali!

$N_{A1} = F_{h1}$, $N_{A2} = 0$
applicate al nodo A dell'asta 1.



$$W_{AB} \\ M_{A2} = W_{AB}$$

$$N_{A1} = 0 \\ +_{A2} = 0$$



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

vincoli doppio (svincoli semplici)