

Università degli studi di Bergamo

Scuola di Ingegneria (Dolmine)

CCS Ingegneria Edile

LM-24 Ingegneria delle Costruzioni Edili

Dinamica, Instabilità e Anelasticità delle Strutture

(ICAR/08 - SdC; 6 CFU)

prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@unibg.it

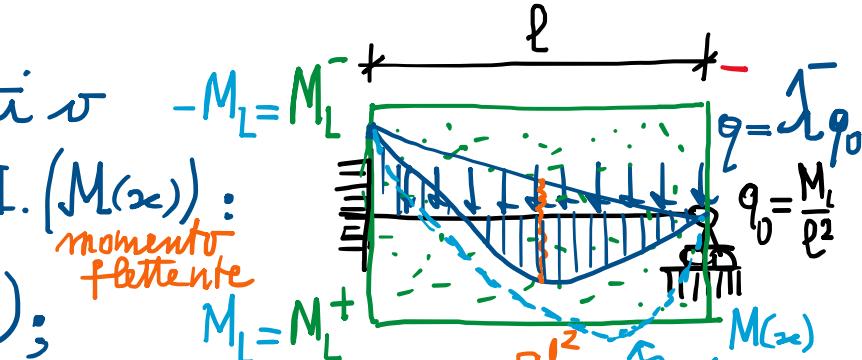
LEZIONE 26

Teoremi fondamentali dell'Analisi Limite (Calcolo a rotture dei telai)

Volti a definire delle strategie di calcolo delle caratteristiche di collasso (metodi "diretti")

DEFINIZIONI:

- Sistemi di quantità statiche: carichi esterni, permanenti o statici occidentali (affetti da moltiplicatore λ dei carichi) $\bar{\lambda}$ e A.I. ($M(x)$):

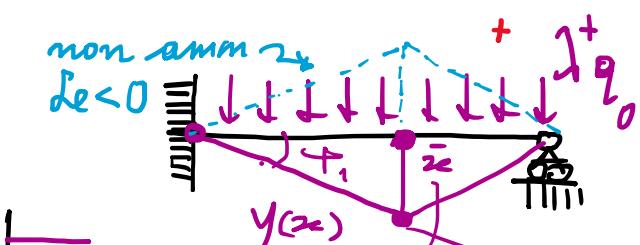


- staticamente • $M(x)$ in equilibrio coi carichi esterni ($\bar{\lambda}$);

- plasticamente • $M_L^-(x) \leq M(x) \leq M_L^+(x)$ (conformità plastiche). \Rightarrow Classe di quantità statiche all'interno delle quali si ricercano le caratt. statiche e collasso non conformi

- Sistemi di quantità cinetiche: spostamenti e rotazioni $s = \lambda_L \rightarrow M_{coll}(x) \in (\bar{\lambda}, M(x))$

- (in particolare plastiche, nelle CP) associabili a moltiplicatore cinematico λ e carichi $\bar{\lambda}$, secondo bilancio energetico (de PLV), come se si trattasse della condizione di collasso incipiente:



- cineticamente • spost. $y(x)$ e rotaz. φ_i : compatibili coi vincoli e tali da produrre lavoro esterno positivo ($\Delta_e > 0$);

- plasticamente • rotazioni plastiche $\varphi_i^+ > 0$ ove $M = M_L^+$ e $\varphi_i^- \leq 0$ ove $M_L = M_L^-$ ammissibili (tali che forniscano dissipat. plastico $D \geq 0$ nelle CP.). \Rightarrow Classe di quantità cinematiche dove si ricercano quelle e collasso

$$s = \lambda_L, y_L(x) \in (\bar{\lambda}, y(x), \varphi_i)$$

- Moltiplicatore cinemotivo λ^+ associato (al meccanismo ammissibile):

Determinato come se fosse il meccanismo di collasso via PLV:

$$\underline{L}_e = \underbrace{\sum_i \lambda^+ P_{io} y_i}_{\lambda^+ L_{eo}} + \underbrace{\int_i \lambda^+ q_i(x) y_i(x) dx}_{\text{carichi accidentali}} + \underbrace{\int_i q_i(x) y_i(x) dx}_{\text{Leg gerarchi (gravit.)}} = \underline{L}_{ip} = D = \sum_i M_{L_i}^+ \varphi_i^+ + M_{L_i}^- \varphi_i^- > 0$$

$\Rightarrow \lambda^+ = \frac{D - \underline{L}_{eg}}{\underline{L}_{eo}} > 0$

$\lambda^+ > 0$ dissipazione plastica ≥ 0
 $\lambda^+ > 0$ (g non tali da produrre collasso)

$\underline{L}_{eo} > 0$ lavoro esterno dei carichi base

- Teorema statico ("lower-bound" o "safe" Th.):

All'interno delle classi dei moltiplicatori statici λ^- staticamente ammissibili, il molt. di collasso λ_L è il mose dei λ^- :

$$\lambda_L = \text{mose}\{\lambda^-\}.$$

- Teorema cinetico ("upper-bound" Th.):

All'interno delle classi dei moltiplicatori cinetici λ^+ cinem. ammissibili, il molt. di collasso λ_L è il min. dei λ^+ :

$$\lambda_L = \min\{\lambda^+\}.$$

delimitazione

"forchetta"

bilaterale del moltiplicatore limite

$$\lambda^- \leq \lambda_L \leq \lambda^+$$



delimitaz.

inf.

stima per difetto

-

sup.

stima per eccesso

+

Teorema misto:
 Per coincidente tra moltiplicatore statico λ^- e moltiplic. cin. λ^+ , allora $\lambda^- = \lambda_L = \lambda^+$, e λ_L risulta individuato.

Dimostrazione (Azione PLV: $\lambda_L = f_i$)

quantità statiche a collasso

th. statico:

$$\sum_i P_{i0} y_i = \sum_i M_{L_i}^+ \varphi_i^+ + M_{L_i}^- \varphi_i^- \geq 0$$

Equazione che consente di calcolare λ_L
nato il meccanismo di collasso

"lower bound" -

$$\sum_i P_{i0} y_i = \sum_i M_i^+ \varphi_i^+ + M_i^- \varphi_i^-$$

quantità cinematiche a collasso

quantità statiche sum. (λ^-)

$$(\lambda_L - \lambda^-) \sum_i P_{i0} y_i = \sum_i (\underbrace{M_{L_i}^+ - M_i}_{{\lambda_L > 0}}) \varphi_i^+ + (\underbrace{M_{L_i}^- - M_i}_{{\geq 0}}) \varphi_i^- \geq 0$$

$M_{L_i}^- \leq M_i \leq M_{L_i}^+$

$\lambda^- \leq \lambda_L$

$\lambda_L = \max \{\lambda^-\}$

th. cinematico:

"upper bound"

$$\sum_i P_{i0} y_i = \sum_i M_{L_i}^+ \varphi_i^+ + M_{L_i}^- \varphi_i^-$$

quantità statiche rel.
al cinem. amm. (λ^+)

Equazione che consente di calcol. λ^+
dato il meccanismo cinem. ammiss.

$$\sum_i P_{i0} y_i = \sum_i M_i^+ \varphi_i^+ + M_i^- \varphi_i^-$$

quantità statiche a collasso

$$(\lambda^+ - \lambda_L) \sum_i P_{i0} y_i = \sum_i (\underbrace{M_{L_i}^+ - M_i}_{{\geq 0}}) \varphi_i^+ + (\underbrace{M_{L_i}^- - M_i}_{{\leq 0}}) \varphi_i^- \geq 0$$

$\lambda_L \leq \lambda^+$

$\lambda^+ \geq \lambda_L = \min \{\lambda^+\}$

Corollari:

- Le caratteristiche di collasso ($\lambda_L, M_{\text{coll.}}(x); Y_{\text{coll.}}(x)$) non dipendono delle proprietà elastiche (in quanto esse non intervengono nelle equazioni viste, oltre ad individuare delle stime delle caratteristiche a collasso stesse).
↳ tip. di comportamento rigido-plastico (non per risposte evolutive).
- le presenze di coazioni, cedimenti vincolari, stati tensio-deformativi (es. sforzi residui) ~~presenti~~ (all'imposizione di carichi accidentali, amplificati da λ) non influenzano la determinazione del moltiplicatore λ_L (in quanto non entrano nelle scritture delle eq.m. viste).

Strumenti operativi (metodi "olietti")

- Metodi di calcolo e collasso "manuali" che consentono la determinazione delle caratteristiche a collasso per esempi specifici (travi, telai).
- Metodi di calcolo "automatico" (implementazione) nell'ambito delle Programmazione Matematica (risolut. di pb. di max. o di min.). Esempio: metodo del simplex.

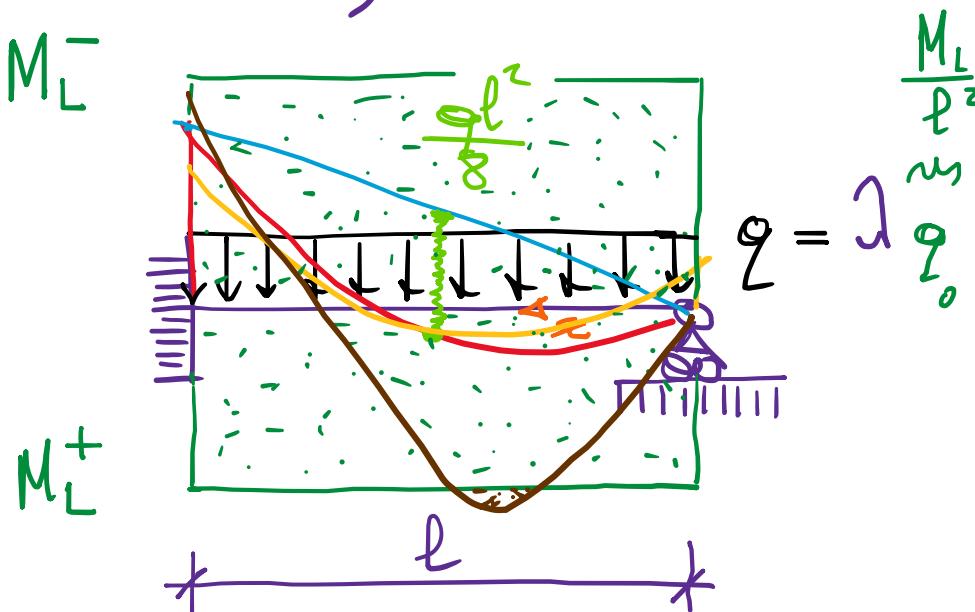
Concetti fondamentali :

- Metodi "diretti" (nell'ambito dell'Analisi Limite, AL, dei sistemi di travi inflessi, alias "Calcolo a Rottura" dei telai) :
volti a determinare in maniera "diretta", cioè senza pretendere necessariamente di voler ricostruire l'intera risposta evolutiva elastoplastica delle strutture ("curva carico/spostamento"), le caratteristiche di collasso plastico, in termini di:

- Q S T A T C.
U + A + T C.
A - T C N E
N - E M
- moltiplicatore dei carichi (accidentali) a collasso λ_L , con le corrispondenti distribuzioni di Azioni Interne $[M(s)]$.
 - meccanismo di collasso corrispondente, con spostamenti $\gamma(x)$ e rotazioni (in particolare plastiche, nelle CP, ψ_i^+ e ψ_i^-).

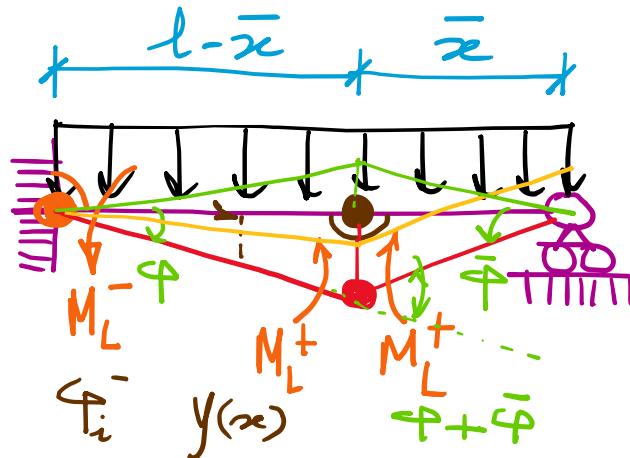
- A tale scopo, si mira a predisporre dei metodi di calcolo semplificati, anche "manuali", che con conti abbordabili consentano agevolmente di pervenire alla soluzione delle richieste di cui sopra, perlomeno per tipologie di strutture tipiche e adeguatamente descrivibili col presente approccio (trevi e sistemi di trevi, telai multipiano).
- Secondo tali esigenze, si formulano dei Teoremi (fondamentali dell'Analisi Limite), utili a costituire inquadramento e base metodologica per formulare tali metodi di calcolo.
- In tale richiesta, risulterà fondamentale definire, in primis, le classi, ritenute ammissibili, di quantità statiche e cinematiche all'interno delle quali ricercare le caratteristiche di collasso, tra tutte quelle possibili.

- Esempio (quantità statiche):



$$M(x) \sim x^2$$

- Esempio (quantità cinematiche):



$$\int_{x_0} > 0$$

$$D > 0$$

SOMMARIO (Lec. 26)

- Teoremi fondamentali dell'Analisi Limite, alle base del Calcolo e Rotta dei telai, volto alla determinazione (diretta) delle caratteristiche di collasso.
- Definizioni: classi staticamente e cinematicamente ammissibili (entro le quali si ricercano le condizioni di collasso).
- Teorema statico: fornisce una delimitazione inferiore del mult. limite: $\lambda^- \leq \lambda_L$.
- Teorema cinematico: " " " " superiore " " " : $\lambda_L \leq \lambda^+$.
"forchette"
- Teorema misto: se la delimitazione bilaterale si stringe a zero, il mult. di collasso risulta individuato $\Rightarrow \lambda^- = \lambda_L = \lambda^+$.
- Dimostrazione via PLV (indip. da parametri elastici ed effetti anelastici progressi).
- Metodi diretti (statico/cinematico/misto): sulla base dei Th. visti, divengono strumenti operativi per il calcolo ("manuale" o "automatico") delle caratteristiche di collasso plastico.

Next step: Esempi (travi e telai), con determinazione o stima delle caratteristiche di collasso ($\lambda^- \leq \lambda_L \leq \lambda^+$, momento a collasso, meccanismo plastico).