

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)

A.A. 2020/2021

prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@uni.bg.it

LEZIONE 26

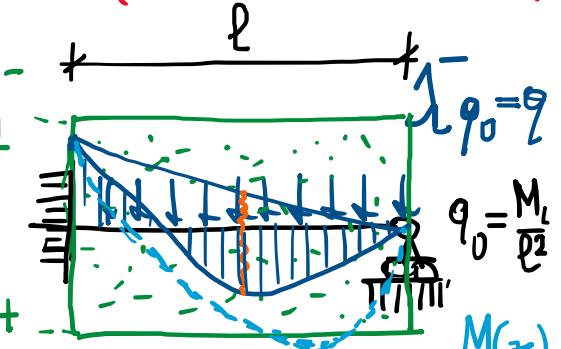
Teoremi fondamentali dell'Analisi Limite (Calcolo a rotture dei telai)

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

DEFINIZIONI:

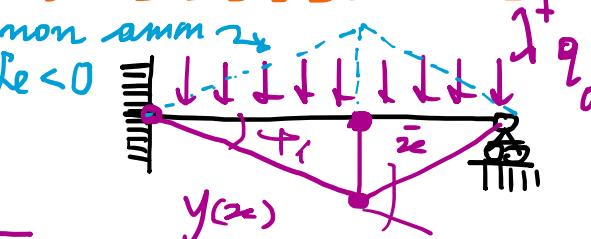
- Sistema di quantità statiche: carichi esterni, permanenti o - $M_L = M_L^-$ statici accidentali (effetti del moltiplicatore dei carichi λ^- e A.I. ($M_{(x)}$)): momento flettente

staticamente • $M_{(x)}$ in equilibrio coi carichi esterni (λ^-); $M_L = M_L^+$
e
plasticamente • $M_L^- \leq M_{(x)} \leq M_L^+$ (conformità plastiche). \Rightarrow Classe di quantità statiche all'interno delle quali si ricercano le caratteristiche di collasso:
ammisibili



non conformi
sia per la staticità sia per la plasticità.

cinematico • Sistema di quantità cinematiche: spostamenti e rotazioni ($s = \lambda_L$, $M_{coll(x)} \in (\lambda^-, M_{(x)})$) (in particolare plastiche, nelle CP) associabili a moltiplicatore cinematico λ^+ , secondo bilancio energetico (de PLV), come se si trattasse della soluzione di collasso incipiente:



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

plasticamente • rotazioni plastiche $\varphi_i^+ \geq 0$ ove $M = M_L^+$ e $\varphi_i^- \leq 0$ ove $M = M_L^-$ ammisibili (tali da fornire dissipat. plastico $D \geq 0$ nelle CP.). \Rightarrow

Classe di quantità cinematiche dove si marciano quelle a collasso:
 $s = \lambda_L, y_L(x) \in (\lambda^+, y_{(x)}, \varphi_i)$

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

Determinato come se fosse il meccanismo di collasso vero PLV

$$\lambda_L = \underbrace{\sum_i \lambda^+ P_{i0} y_i + \int_0^L \lambda^+ g_i(x) y_i(x) dx}_{\lambda^+ L_{eo} \text{ carichi accidentali}} + \underbrace{\int_0^L g_i(x) y_i(x) dx}_{\text{Leg. gravit.}} = \lambda_{ip} = D = \sum_i M_{L_i}^+ \varphi_i^+ + M_{L_i}^- \varphi_i^- > 0$$

dissipazione plastica ≥ 0
(g non tali da fratture collasso)

$$\Rightarrow \lambda^+ = \frac{D - \text{Leg.}}{L_{eo}} > 0$$

L_{eo} > 0 lavoro esterno dei carichi base

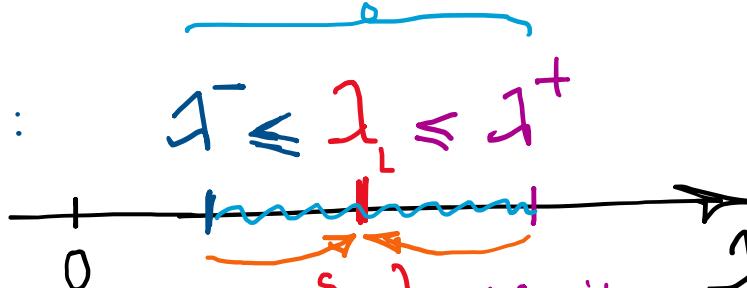
- Teorema statico ("lower-bound" o "soft Th.):

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

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

- Teorema cinematico ("upper-bound" Th.):
- All'interno delle classi dei moltiplicatori cinem. ammissibili, il molt. cinematico λ_L è il min. dei λ^+ :

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



delimitazione

bilaterale del moltiplicatore limite

"forchetta"

Teorema misto:

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

Dimostrazione (Attraverso PLV : $\lambda_c = f_i$)

quantità statiche e collasso

Th. statico : "lower bound" -

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

Equazione che consente di calcolare λ_L
dato il meccanismo di collasso

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

quantità cinematiche e collasso

quantità statiche simm. (λ^-)

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

$M_{L_i}^- \leq M_i \leq M_{L_i}^+$
 $\lambda^- = \max \{ \lambda_i^- \}$

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^+)

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

quantità cinematiche mecc. ammiss.

quantità statiche e collasso

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

$\lambda^+ \Rightarrow \lambda_L = \min \{ \lambda_i^+ \}$

Corollari:

- Le caratteristiche di collasso (I_L , $M_{coll}(x)$, $Y_{coll}(x)$) non dipendono dalle proprietà elastiche (in quanto esse non intervengono nelle espressioni viste, oltre ad individuare stime delle caratteristiche a collasso stesse).
↳ tip. di comportamento rigido-plastico (non per risposte evolutive).
- le presenze di reazioni, carimenti vincolari, stati tensio-deformativi (es. spolti residui) ~~per~~ stessi (all'imposizione di carichi incidentali, amplificati da λ) non influenzano la determinazione del moltiplicatore I_L (in quanto non entrano nelle scritture delle eq. in viste).

Strumenti operativi (metodi "olietti")

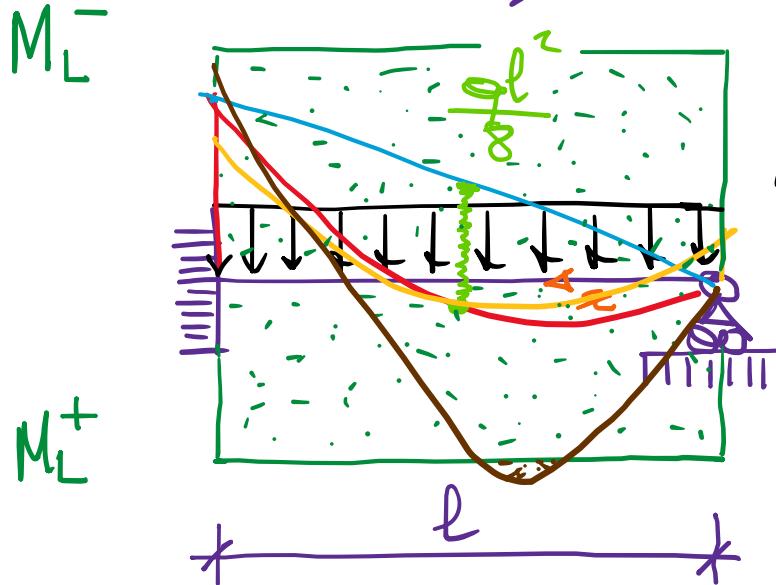
- Metodi di calcolo e collasso "manuali" che consentono la determinazione delle caratteristiche a collasso per esempi specifici (travi, telai).
- Metodi di calcolo "automatico" (implementazione) nell'ambito delle Programmazione Matematica (risoluz. di pb. di max. o di min.). Esempio: metodi del simplex.

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 :
- QUANTITATIVI.
- s - Moltiplicatore dei carichi (accidentali) a collasso λ_L , con le corrispondenti distribuzioni di Azioni Interne [$M(s)$].
 - c - meccanismo di collasso corrispondente, con spostamenti $y(\alpha)$ 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 alle soluzioni delle richieste di cui sopra, perlomeno per tipologie di strutture tipiche e solegnatoamente 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 tali richieste, 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):



$$\frac{M_L}{P^2}$$

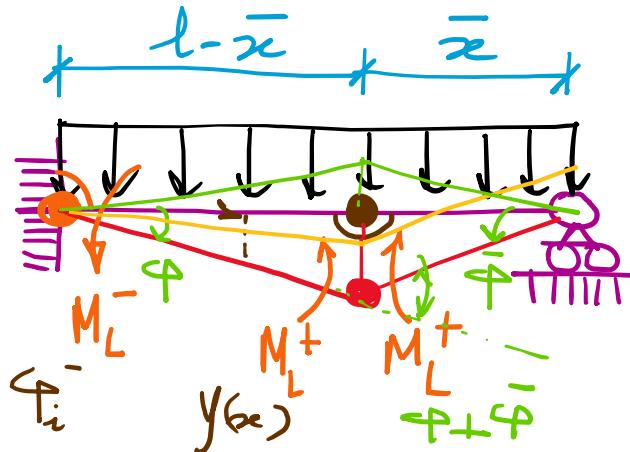
\approx

$$q_0$$

$$q = 1$$

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

- Esempio (quantità cinematiche):



$$\int_{e_0} > 0$$

$$D > 0$$

SOMMARIO (Lec. 26)

- Teoremi fondamentali dell'Analisi Limite, alla base del Calcolo a Rotture (dei telai), volti 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 " " " : $\lambda_L \leq \lambda^+$.
- Teorema misto: se le delimitazioni ^{"forchette"} laterale si stringe a zero, il mult. di collasso risulta individuato $\Rightarrow \lambda^- = \lambda_L = \lambda^+$.
- Dimostrazione via PLV (indip. da parametri elastici e effetti anelastici progressi).
- Metodi diretti (statico/cinematico/misto): sulla base dei Th. Visti, divengono strumenti operativi per il calcolo ("monusole" o "automotivo") delle caratteristiche di collasso plastic.

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