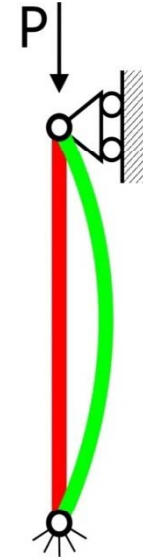
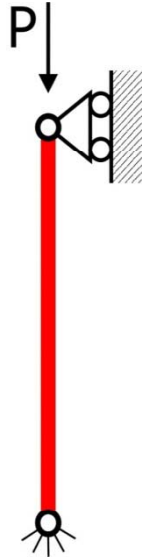


# **Appendice: Instabilità dell'equilibrio in aste compresse**

# COLLASSO DI UNA TRAVE SOGGETTA A CARICO ASSIALE



Esaurimento della **resistenza**  
del materiale:

$$P_0 = A\sigma_0$$

area sezione  
dell'asta

sforzo limite  
del materiale

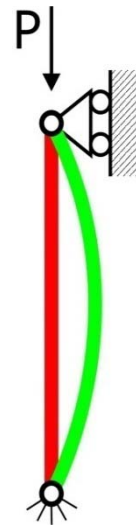
**Instabilità** della struttura:  
incapacità di sostenere i carichi  
assegnati senza incorrere in un  
cambiamento improvviso di  
configurazione per perdita di  
rigidezza flessionale

# STABILITÀ DELL'EQUILIBRIO

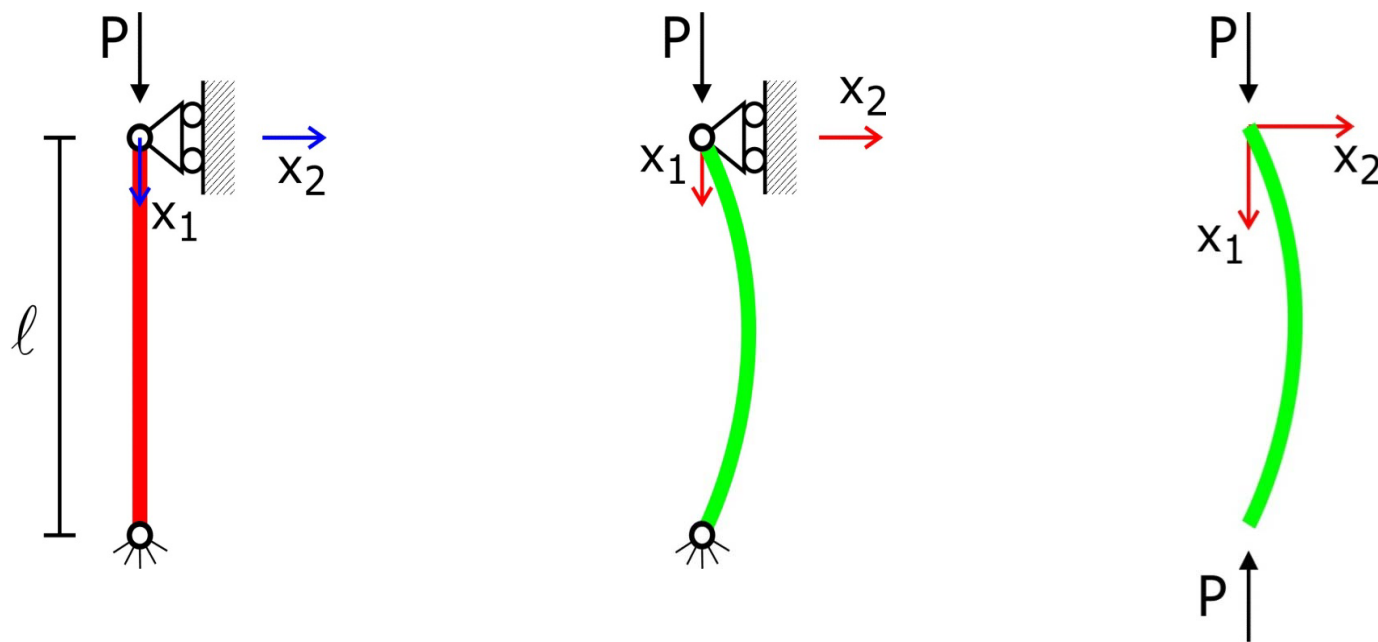
Una configurazione di equilibrio è:

**Stabile** se dopo piccole perturbazioni la struttura ritorna nella configurazione di partenza;

**Instabile** se perturbazioni piccole causano l'allontanamento dalla configurazione di partenza.

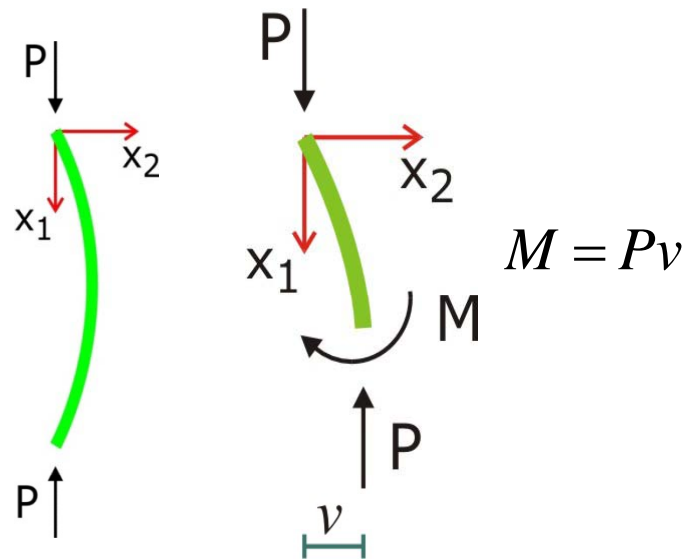


# CARICO CRITICO EULERIANO DI ASTE COMPRESSE



Noi siamo interessati solo al valore del carico per cui è possibile che la struttura si atteggi secondo una configurazione di equilibrio deformata. Abbiamo visto prima che questo può essere ottenuto:

1. Imponendo l'equilibrio nella configurazione deformata,



2. linearizzando le relazioni geometriche. E quindi per quanto riguarda le equazioni di congruenza queste sono le stesse già viste a proposito della teoria delle travi. Per cui:

$$\left. \begin{array}{l} \chi = -v'' \\ M = EI \chi \end{array} \right\} \rightarrow EIv'' = -M$$

Sostituendo si ottiene:

$$EIv'' + Pv = 0$$

Ponendo  $\alpha^2 = \frac{P}{EI}$  si ottiene:

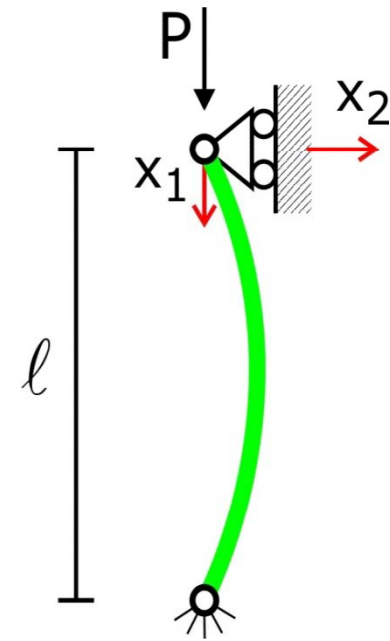
$$v'' + \alpha^2 v = 0$$

$$c.c. \begin{cases} x_1 = 0, & v = 0 \\ x_1 = \ell, & v = 0 \end{cases}$$

Da cui si ottiene la seguente soluzione:

$$v(x_1) = A \sin \alpha x_1 + B \cos \alpha x_1$$

$$c.c. \quad \begin{cases} B = 0 \\ A \sin \alpha l = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} A = 0 \rightarrow v(x_1) = 0 \\ \sin \alpha l = 0 \rightarrow \alpha l = n\pi \rightarrow P = \frac{n^2 \pi^2 EI}{l^2} \end{cases}$$



$$n = 1 \rightarrow P_E = \frac{\pi^2 EI}{l^2} \quad \text{Carico Critico Euleriano}$$

Osservazione: il valore del carico critico dipende da:

- Proprietà del materiale (E)
- Geometria della sezione (I)
- Lunghezza dell'asta (L);
- Condizioni di vincolo (c.c.)

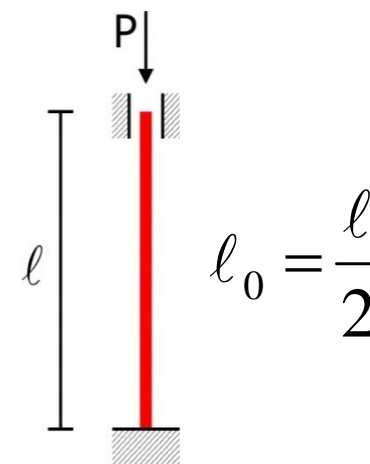
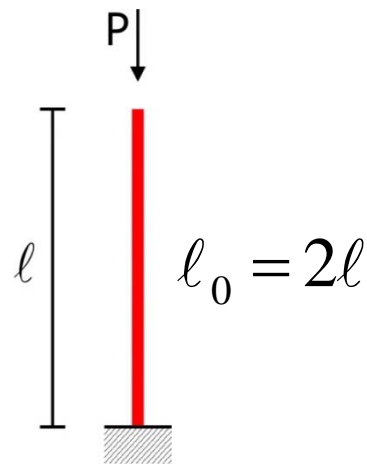
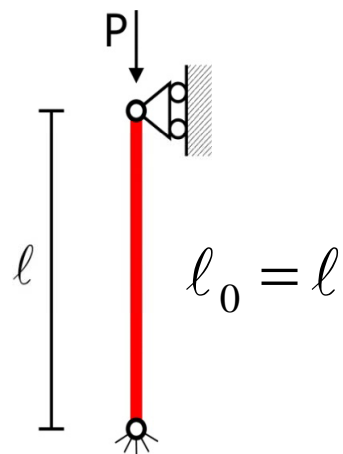


In genere, il valore del carico critico euleriano si può esprimere come:

$$P_E = \frac{\pi^2 EI}{l_0^2}$$

$l_0$

Lunghezza libera di inflessione  
(distanza tra due successivi flessi della  
deformata critica)



## SFORZO CRITICO EULERIANO DI ASTE COMPRESSE

$$\sigma_E = \frac{P_E}{A} = \frac{\pi^2 EI_{\min}}{Al_0^2} = \frac{\pi^2 E \rho^2}{l_0^2}$$

$\rho = \sqrt{\frac{I_{\min}}{A}}$   
raggio d'inerzia  
della sezione [L]

Definisco il parametro  
snellezza

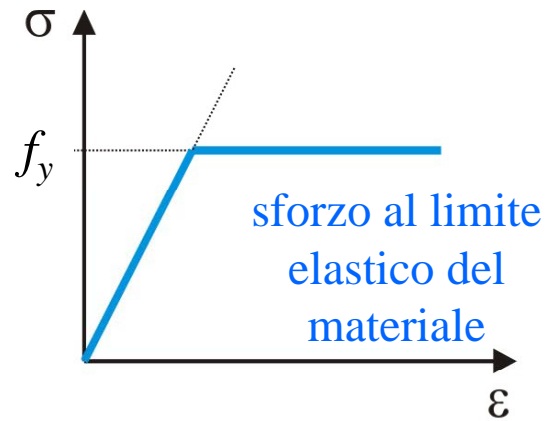
$$\lambda = \frac{l_0}{\rho} \rightarrow \sigma_E = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$$

Sforzo Critico  
Euleriano

dipende da:

- condizioni di vincolo;
- proprietà geometriche della sezione;
- lunghezza dell'asta.

# CURVA DI STABILITÀ



$$\sigma_E = f_y$$



$$f_y = \frac{\pi^2 E}{\lambda_p^2}$$

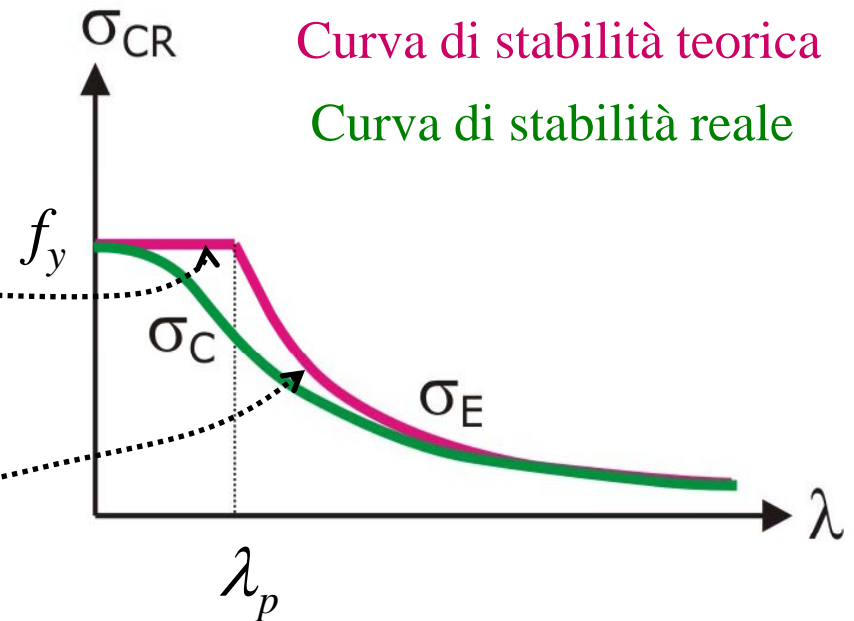


$$\lambda_p = \pi \sqrt{\frac{E}{f_y}}$$

Snellezza di transizione

$\lambda \leq \lambda_p \Rightarrow \sigma_{CR} = f_y$   
 collasso per rottura del materiale

$\lambda > \lambda_p \Rightarrow \sigma_{CR} = \sigma_E$   
 collasso per instabilità dell'equilibrio



## Osservazioni:

- Nelle aste reali esistono sempre delle imperfezioni iniziali di tipo geometrico legate ad una non perfetta linearità e di tipo meccanico legate alla presenza di sforzi residui e distribuzione non omogenea delle proprietà meccaniche;
- Per effetto di queste imperfezioni i due fenomeni di plasticità ed instabilità si influenzano a vicenda facendo sì che lo sforzo critico sia inferiore rispetto a quello predetto dalla curva di stabilità teorica; e tale penalizzazione è tanto più marcata quanto più siamo vicini alla snellezza di transizione;
- per questo motivo esistono delle curve di stabilità reale, che tengono conto di ciò e che danno in funzione della snellezza e del tipo di sezione il valore dello sforzo critico reale.