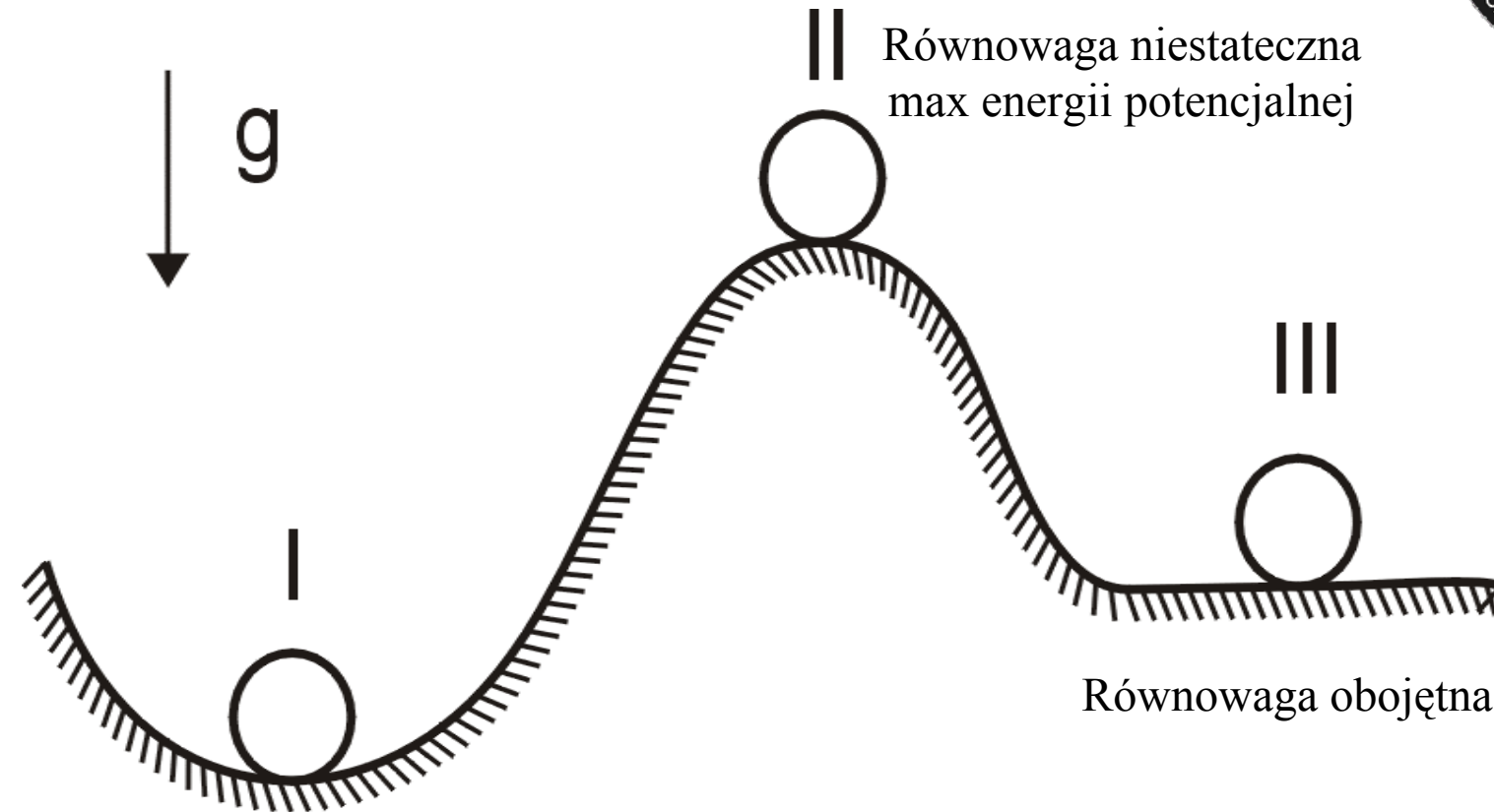


Katedra Wytrzymałości Materiałów i Metod
Komputerowych Mechaniki
POLITECHNIKA ŚLĄSKA W GLIWICACH



Wyboczenie pręta

Równowaga ciał - przykład



Stan równowagi statecznej
(trwałej)
minimum energii potencjalnej

II Równowaga niestateczna
max energii potencjalnej

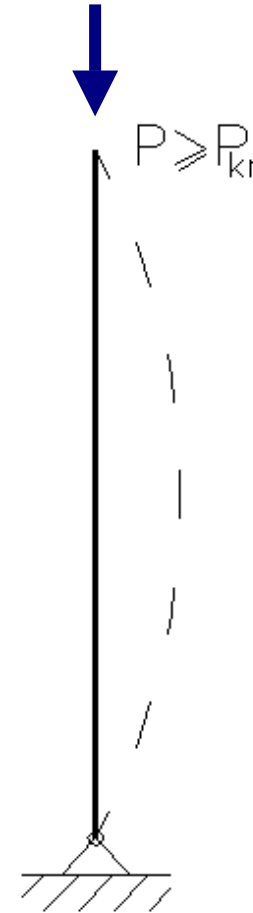
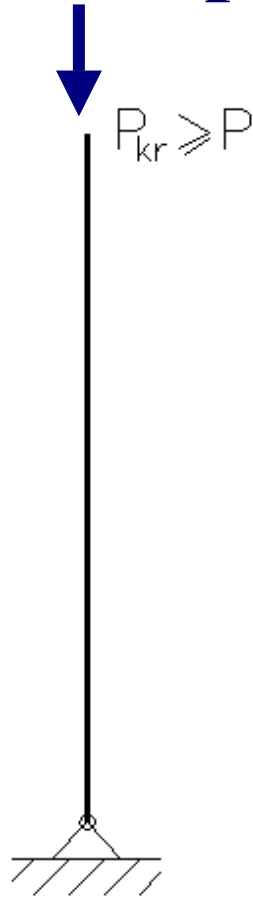
III Równowaga obojętna

Równowaga ciał

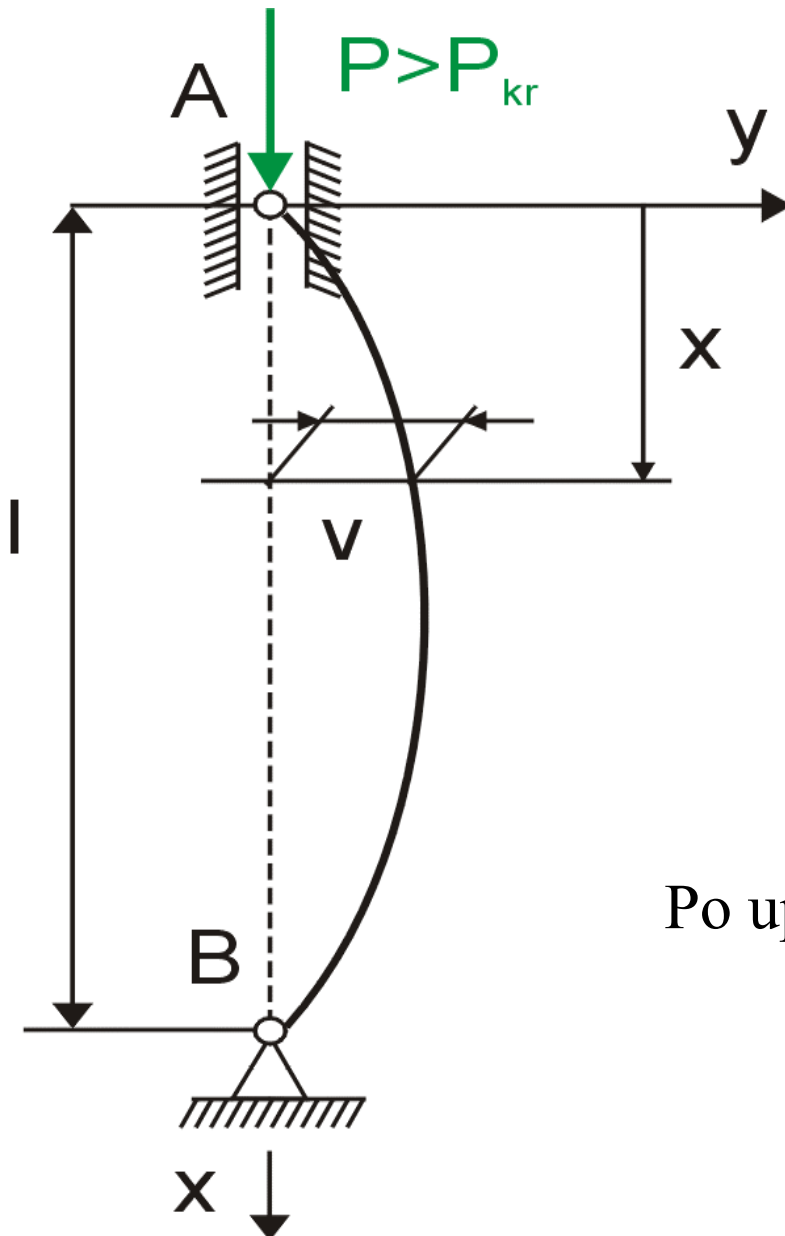


- **Równowaga stateczna (trwała)** - taka forma równowagi w której ciało wychylone z położenia pierwotnego z powrotem do niego powraca.
- **Równowaga niestateczna** – ciało wychylone z położenia pierwotnego nie wraca do niego, ale przechodzi do innego.
- **Równowaga obojętna** – ciało wychylone z położenia pierwotnego pozostaje w nowym położeniu.

Wyboczenie pręta



Wygięcie pręta spowodowane przekroczeniem przez siłę ściskającą wartości krytycznej P_{kr}



$$M_g(x) = P_{kr} \cdot v$$
$$v'' EI = -M_g(x)$$

Formuła Eulera na siłę krytyczną przy wyboczeniu sprężystym pręta:

$$EIv'' = -P_{kr} v$$

E – moduł Younga

I – moduł przekroju poprzecznego pręta

Po uporządkowaniu:

$$v'' + \frac{P_{kr}}{EI} v = 0$$

Podstawiając $\frac{P_{kr}}{EI} = k^2$ otrzymujemy: $v'' + k^2 v = 0$;

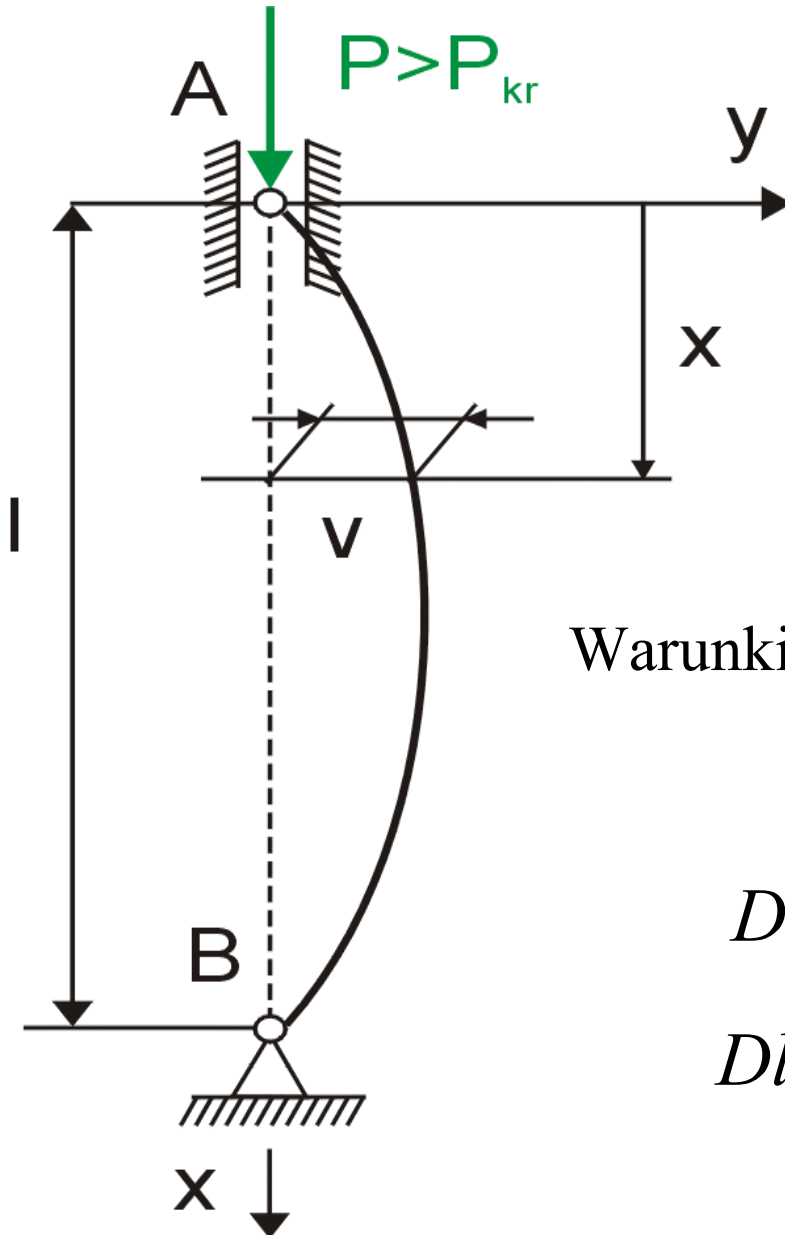


Całka ogólna ma postać: $v(x) = A \sin kx + B \cos kx$

Podstawiając: $k = \sqrt{\frac{P_{kr}}{EI}}$

otrzymujemy:

$$v(x) = A \sin \sqrt{\frac{P_{kr}}{EI}} x + B \cos \sqrt{\frac{P_{kr}}{EI}} x$$



$$v(x) = A \sin kx + B \cos kx$$

Warunki brzegowe:

$$\text{Dla } x = 0, v = 0, \Rightarrow B = 0$$

$$\text{Dla } x = l, v = 0, \Rightarrow A \sin kl = 0$$



Warunek $A \sin kl = 0$ jest spełniony gdy $A=0$,

lub gdy:

$$\sin kl = 0$$

czyli:

$$kl = n\pi, \quad n = 1, 2, 3, \dots$$

podstawiając:

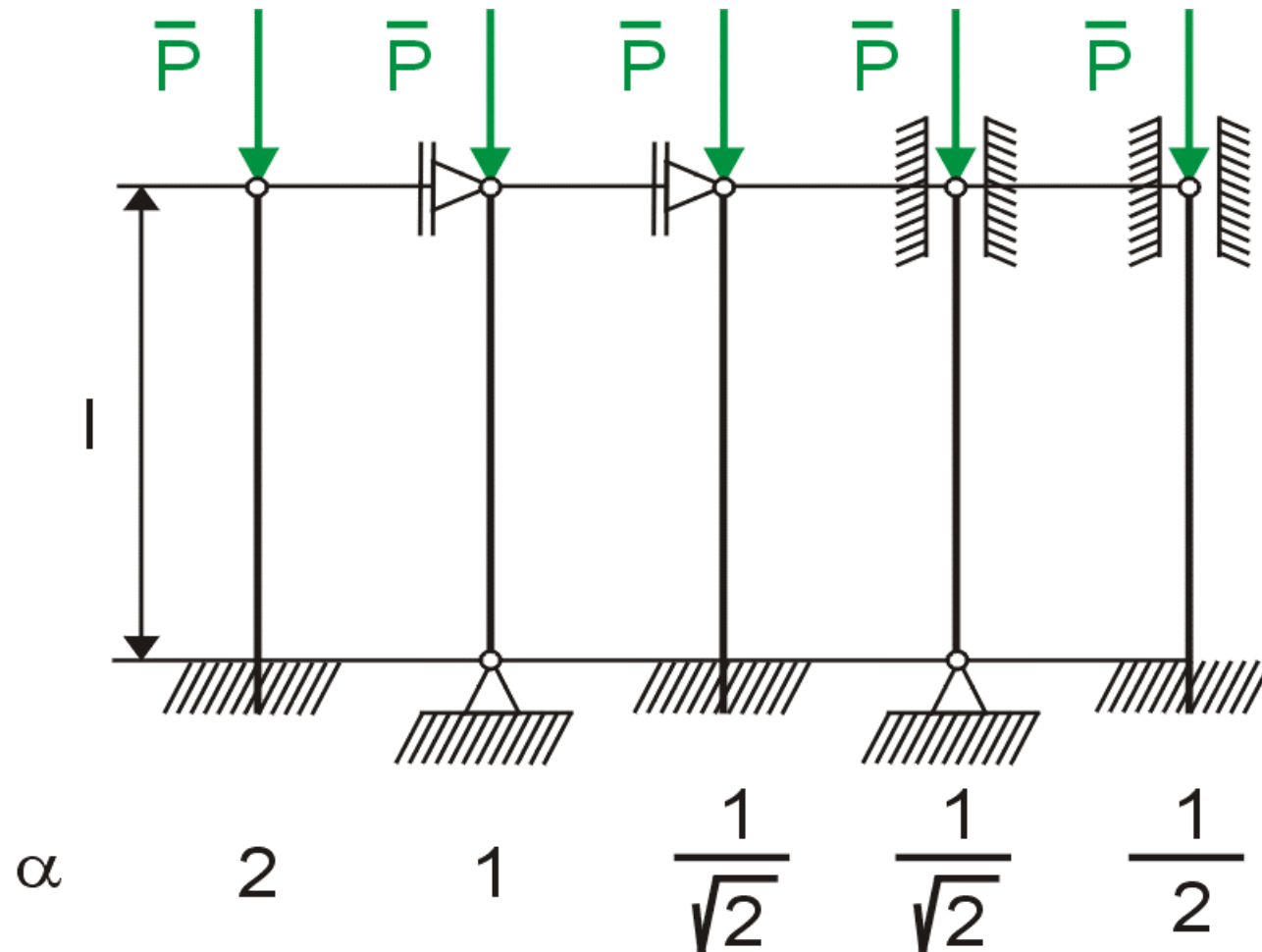
$$k = \sqrt{\frac{P_{kr}}{EI}} \Rightarrow \sqrt{\frac{P_{kr}}{EI}} l = n\pi \Rightarrow P_{kr} = \frac{n^2 \pi^2 EI}{l^2}$$

Wzór na Eulerowską siłą krytyczną:

$$P_{kr} = \frac{n^2 \pi^2 EI}{l_r^2}$$

$$P_{kr} = \frac{n^2 \pi^2 EI}{l_r^2}$$

Gdzie: $l_r = \alpha \cdot l$



Naprężenia



$$I = Ai^2$$

$$P_{kr} = \frac{n^2 \pi^2 EI}{l_r^2}$$

$$\sigma_{kr} = \frac{P_{kr}}{A}$$

Naprężenie krytyczne : $\sigma_{kr} = \frac{P_{kr}}{A} = \frac{\pi^2 EAi^2}{l_r^2 A}$

Przekształcając: $\sigma_{kr} = \frac{\pi^2 EAi^2}{l_r^2 A} = \frac{\pi^2 E}{\left(\frac{l_r}{i}\right)^2}$

$$\frac{l_r}{i} = \lambda$$

smukłość pręta

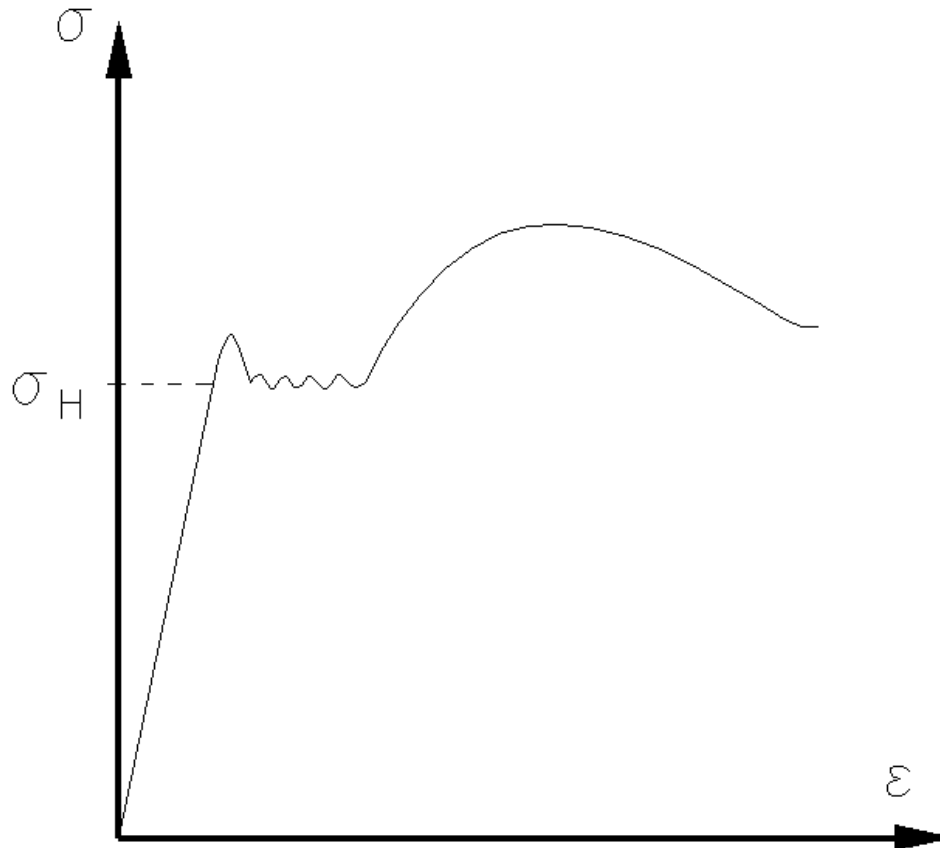
$$\sigma_{kr} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$$

eulerowskie naprężenie krytyczne

Naprężenia



$\sigma_{kr} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$ jest prawdziwe tylko gdy $\sigma_{kr} \leq \sigma_H$ (granica proporcjonalności)



$$\sigma_H = \frac{\pi^2 E}{\lambda_{gr}^2}$$



$$\lambda_{gr} = \pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_H}}$$

smukłość graniczna

Podsumowanie



Siła krytyczna

$$\sigma_{kr} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$$

Napężenie krytyczne

$$P_{kr} = \frac{n^2 \pi^2 EI}{l_r^2}$$

TYLKO WTĘDY GDY:

$$\lambda > \lambda_{gr}$$

gdzie

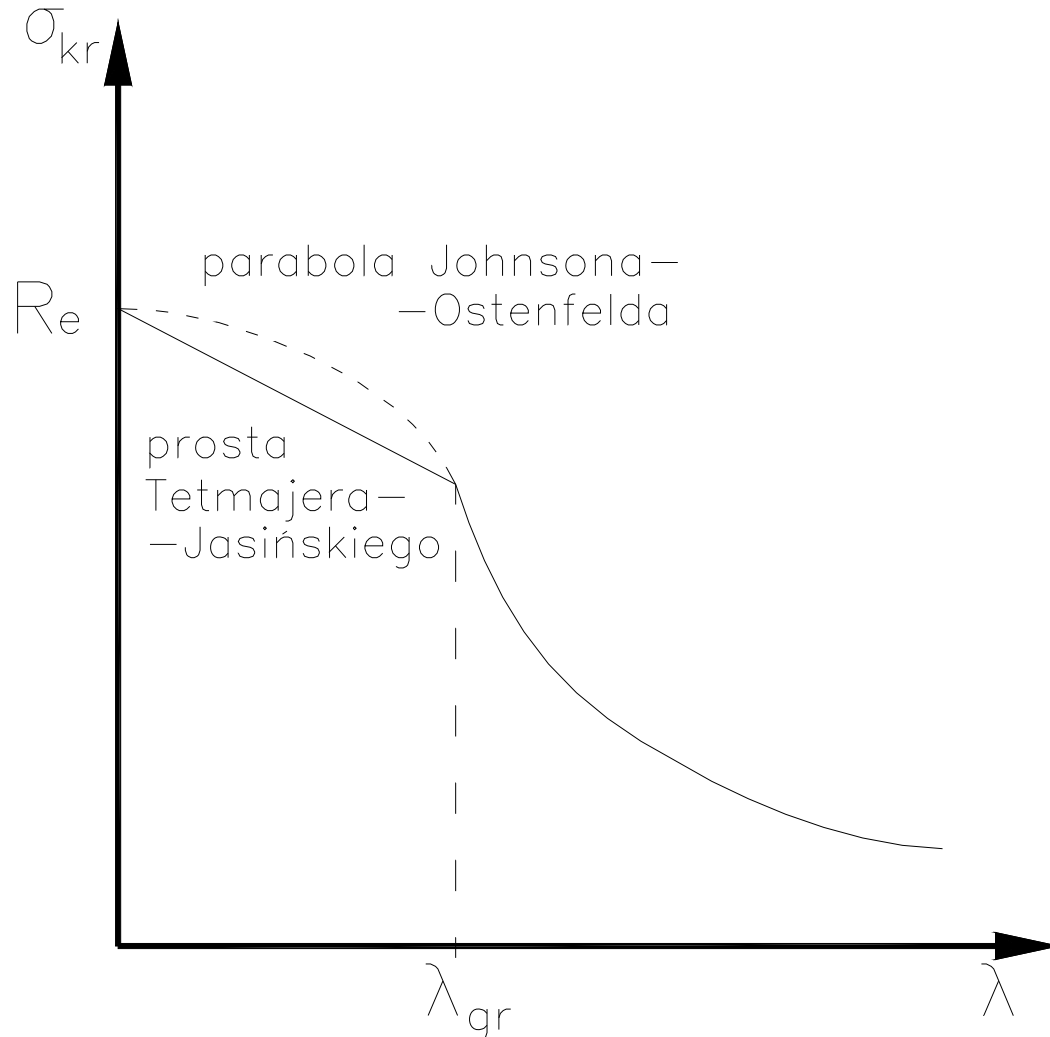
$$\lambda_{gr} = \pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_H}}$$

smukłość graniczna



Gdy $\lambda < \lambda_{gr}$ i $\sigma_{kr} < R_e$

Stosujemy zależności eksperymentalne:



$$\sigma_{kr} = a - b\lambda$$

Wzór Tetmajera-Jasińskiego

$$\sigma_{kr} = A - B\lambda^2$$

Wzór Johnsona-Ostenfelda

Gdzie:

A, B, a, b – stałe materiałowe
ustalone doświadczalnie

Kryteria wyboczenia



$$P \leq \frac{P_{kr}}{n_w},$$

czyli

$$P \leq \frac{\pi^2 EI}{n_w l_r^2}$$

$$\sigma \leq \frac{\sigma_{kr}}{n_w},$$

czyli

$$\frac{P}{A} \leq \frac{\sigma_{kr}}{n_w}$$

n_w – współczynnik bezpieczeństwa ze względu na wyboczenie

Uproszczone kryterium wyboczenia



$$\sigma \leq \beta k_c,$$

czyli

$$\frac{P}{A} \leq \beta k_c$$

k_c – dopuszczalne naprężenie materiału na ściskanie

β – współczynnik zależny od smukłości pręta i rodzaju materiału

Materiał	λ									
	20	40	60	80	100	120	140	160	180	200
St05										
St35	0,950	0,890	0,800	0,680	0,550	0,420	0,320	0,250	0,200	0,160
St35x										
18G2										
18G2A	0,950	0,880	0,770	0,600	0,410	0,300	0,230	0,180	0,140	0,110