

# Meccanica applicata alle macchine

da A.A. 2008 - 2009

corso da 9 crediti

per allievi iscritti al Corso di Laurea in Ingegneria Meccanica

## CUSCINETTO COMPLETO LUBRIFICATO SECONDO IL SOMMERFELD (cuscinetto portante lubrificato con larghezza infinita)

### FORMULE DI RIFERIMENTO

#### DEFINIZIONE DELL'ALTEZZA DEL MEATO

$h$  = altezza in funzione dell'angolo  $\theta$

$\delta$  = gioco tra perno e cuscinetto

$e$  = eccentricità

$\epsilon$  = eccentricità relativa

Espressione delle tensioni tangenziali (confronta la 4.108 di pagina 253)

$$\frac{\mu V}{h} + \frac{p p h}{2 R}$$

Espressione dell'altezza  $h$

$$h := \delta (1 + \epsilon \cos(\theta))$$

CALCOLO DEL  $h_0$

valore del numeratore:

$$\int_0^{2\pi} \frac{1}{\delta^2 (1 + \varepsilon \cos(\theta))^2} d\theta$$

valore del denominatore:

$$\int_0^{2\pi} \frac{1}{\delta^3 (1 + \varepsilon \cos(\theta))^3} d\theta$$

calcolo integrale del numeroatore

$$hosu := \frac{2 \int \operatorname{csgh} \left( \sqrt{-1 + \varepsilon^2} (-1 + \varepsilon) \right) \pi}{(-1 + \varepsilon^2)^{(3/2)} \delta^2}$$

calcolo integrale del denominatore

$$hogiu := - \frac{\int (\varepsilon^2 + 2) \operatorname{csgh} \left( \sqrt{-1 + \varepsilon^2} (-1 + \varepsilon) \right) \pi}{\sqrt{-1 + \varepsilon^2} \delta^3 (1 - 2 \varepsilon^2 + \varepsilon^4)}$$

calcolo dell'altezza a gradiente nullo ho

e

calcolo del gradiente pp delle pressioni

$$ho := - \frac{2 \delta (1 - 2 \varepsilon^2 + \varepsilon^4)}{(-1 + \varepsilon^2) (\varepsilon^2 + 2)}$$

$$pp := \frac{6 \mu V R \epsilon (3 \epsilon + \epsilon^2 \cos(\theta) + 2 \cos(\theta))}{\delta^2 (\epsilon^2 + 2 + 3 \epsilon^3 \cos(\theta) + 6 \epsilon \cos(\theta) + 3 \epsilon^4 \cos(\theta)^2 + 6 \epsilon^2 \cos(\theta)^2 + \epsilon^5 \cos(\theta)^3 + 2 \epsilon^3 \cos(\theta)^3)}$$

semplificazione dell'espressione ho:

$$- \frac{2 (-1 + \epsilon^2) \delta}{\epsilon^2 + 2}$$

semplificazione dell'espressione del gradiente:

$$pp := \frac{6 \mu V R \epsilon (3 \epsilon + \epsilon^2 \cos(\theta) + 2 \cos(\theta))}{\delta^2 (\epsilon^2 + 2) (1 + \epsilon \cos(\theta))^3}$$

calcolo delle pressioni come integrale del gradiente delle pressioni

$$\int \frac{6 \mu V R \epsilon (3 \epsilon + \epsilon^2 \cos(\theta) + 2 \cos(\theta))}{\delta^2 (\epsilon^2 + 2) (1 + \epsilon \cos(\theta))^3} d\theta$$

calcolo delle pressioni in funzione di theta

$$p := - \frac{12 \mu V R \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right) \left( \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon - 2 - 2 \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 \right)}{\left( -1 - \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 + \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon \right)^2 (\epsilon^2 + 2) \delta^2}$$

semplificazione delle espressioni

$$p := - \frac{12 \mu V R \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right) \left( \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon - 2 - 2 \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 \right)}{\left( -1 - \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 + \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon \right)^2 (\epsilon^2 + 2) \delta^2}$$

$$p := - \frac{12 \mu V R \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right) \left( \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon - 2 - 2 \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 \right)}{\left( -1 - \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 + \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon \right)^2 (\epsilon^2 + 2) \delta^2}$$

Calcolo della forza portante per unità di lunghezza assiale del cuscinetto

$$N := R \int_0^{2\pi} \frac{6 \mu V R \epsilon (3 \epsilon + \epsilon^2 \cos(\theta) + 2 \cos(\theta)) \cos(\theta)}{\delta^2 (\epsilon^2 + 2) (1 + \epsilon \cos(\theta))^3} d\theta, \text{CauchyPrincipalValue}$$

$$N := - \frac{12 I R^2 \epsilon \mu V \operatorname{csgn}\left(I \sqrt{-1 + \epsilon^2} (-1 + \epsilon)\right) \pi}{\delta^2 (\epsilon^2 + 2) \sqrt{-1 + \epsilon^2}}$$

Calcolo della componente tangenziale

$$R_{hor} := \int_0^{2\pi} - \frac{12 \mu V R^2 \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right) \left( \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon - 2 - 2 \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 \right) \cos(\theta)}{\left( -1 - \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 + \epsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \epsilon \right)^2 (\epsilon^2 + 2) \delta^2} d\theta$$

$$R_{hor} := 0$$

Ipotesi di epsilon compreso tra 0 e 1

ipotesi di delta maggiore di 0

Ulteriore espressione (semplificata) di N (si elimina la componente immaginaria)

$$\frac{12 R^2 \varepsilon \mu V \pi}{\delta^2 (\varepsilon^2 + 2) \sqrt{-1 + \varepsilon^2}}$$

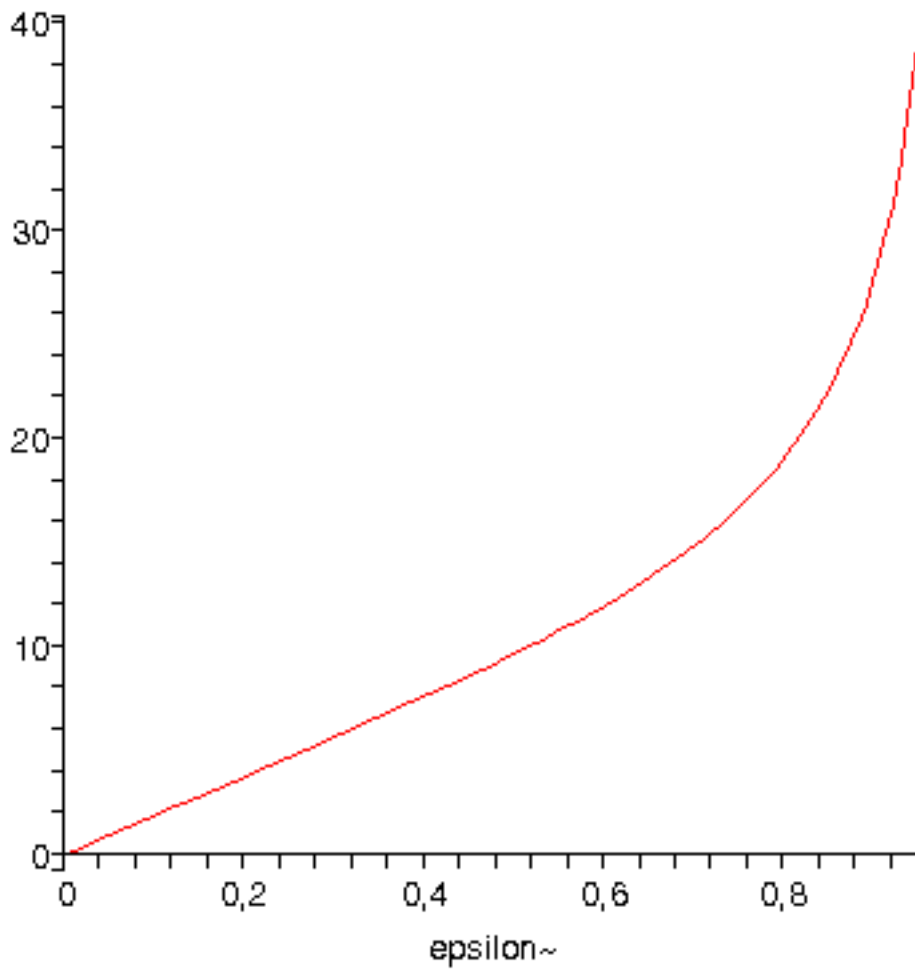
Ulteriore espressione di p (pressione) semplificata

$$- \frac{12 \mu V R \varepsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right) \left( \varepsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \varepsilon - 2 - 2 \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 \right)}{\left( -1 - \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 + \varepsilon \tan\left(\frac{1}{2} \theta\right)^2 - \varepsilon \right)^2 (\varepsilon^2 + 2) \delta^2}$$

Espressione e grafico del fattore adimensionale A(n) avendo posto:

$$N_- := \frac{A_-(\varepsilon) \mu V R^2}{\delta^2}$$

$$A(\varepsilon) := \frac{12 \varepsilon \pi}{(\varepsilon^2 + 2) \sqrt{1 - \varepsilon^2}}$$



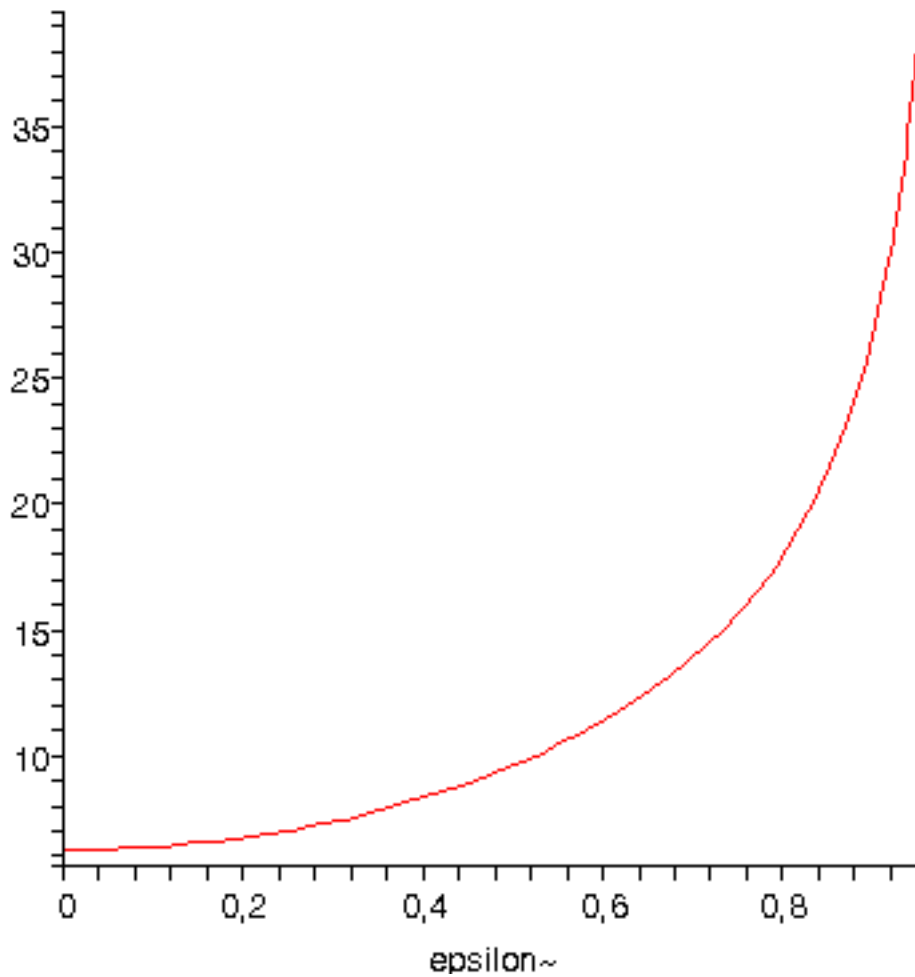
Espressione delle tensioni tangenziali (confronta la 4.108 di pagina 253)

$$\tau(\theta) := \frac{\mu V}{\delta_{\sim} (1 + \varepsilon_{\sim} \cos(\theta))} + \frac{3 \mu V \varepsilon_{\sim} (3 \varepsilon_{\sim} + \varepsilon_{\sim}^2 \cos(\theta) + 2 \cos(\theta))}{\delta_{\sim} (\varepsilon_{\sim}^2 + 2) (1 + \varepsilon_{\sim} \cos(\theta))^2}$$

$$T := R \int_0^{2\pi} \frac{\mu V}{\delta_{\sim} (1 + \varepsilon_{\sim} \cos(\theta))} + \frac{3 \mu V \varepsilon_{\sim} (3 \varepsilon_{\sim} + \varepsilon_{\sim}^2 \cos(\theta) + 2 \cos(\theta))}{\delta_{\sim} (\varepsilon_{\sim}^2 + 2) (1 + \varepsilon_{\sim} \cos(\theta))^2} d\theta$$

$$T_{-} := \frac{4 R \mu V (2 \varepsilon_{\sim}^2 + 1) \pi}{\sqrt{1 - \varepsilon_{\sim}^2} (\varepsilon_{\sim}^2 + 2) \delta_{\sim}}$$

$$B(\varepsilon_{\sim}) := \frac{4 (2 \varepsilon_{\sim}^2 + 1) \pi}{\sqrt{1 - \varepsilon_{\sim}^2} (\varepsilon_{\sim}^2 + 2)}$$



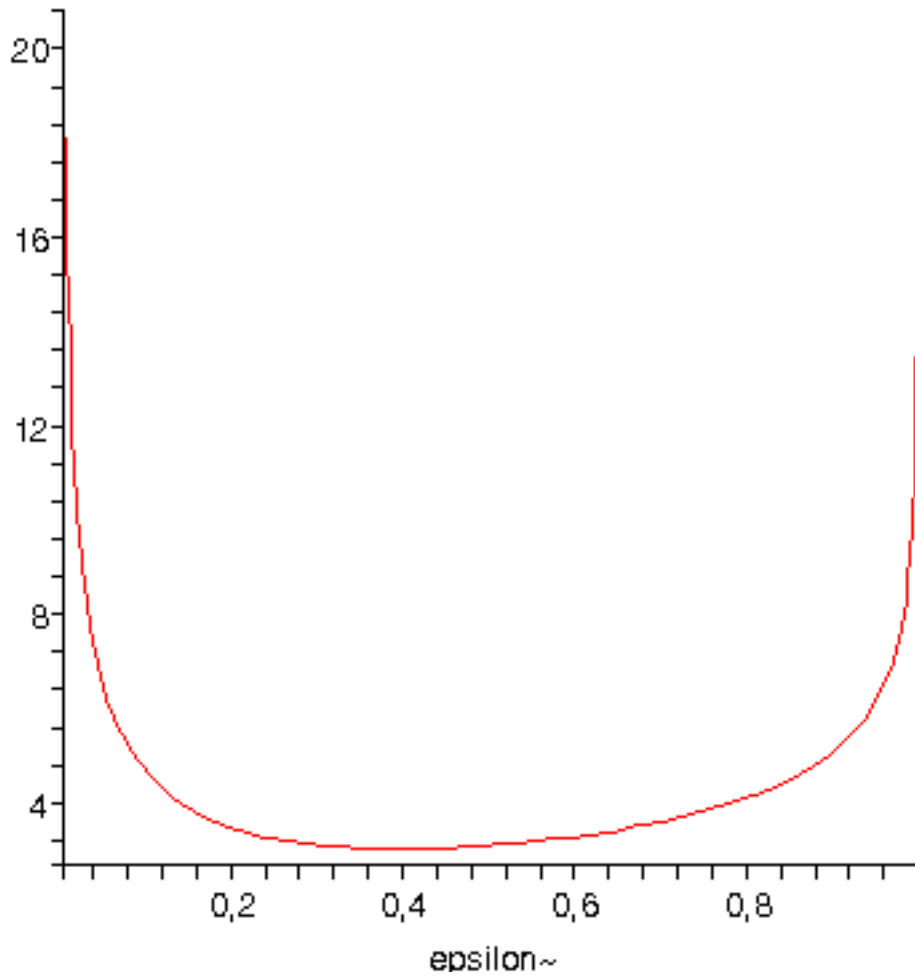
coefficiente di attrito mediato

$$A_{\sim}(\varepsilon_{\sim}) := \frac{12 \varepsilon_{\sim} \pi}{(\varepsilon_{\sim}^2 + 2) \sqrt{1 - \varepsilon_{\sim}^2}}$$

$$f_{\sim med} := \frac{(2 \varepsilon_{\sim}^2 + 1) \delta_{\sim}}{3 R_{\sim} \varepsilon_{\sim}}$$

$$f_{\sim med} := \frac{k k \sqrt{3} \delta_{\sim} \sqrt{\varepsilon_{\sim}^2 + 2} (1 - \varepsilon_{\sim}^2)^{(1/4)}}{6 R_{\sim} \sqrt{\varepsilon_{\sim}} \sqrt{\pi}}$$

$$k(\varepsilon_{\sim}) := \frac{2 \sqrt{\pi} (2 \varepsilon_{\sim}^2 + 1) \sqrt{3}}{3 \sqrt{\varepsilon_{\sim}} \sqrt{\varepsilon_{\sim}^2 + 2 (1 - \varepsilon_{\sim}^2)}}^{(1/4)}$$



Attribuzione dei dati numerici

$$\mu := 0.07$$

$$R := 0.0375$$

$$\varepsilon := 0.7$$

$$\delta := 0.07$$

$$V := 1.176$$

Grafico delle pressioni e dei gradienti delle pressioni (grafico rettificato)

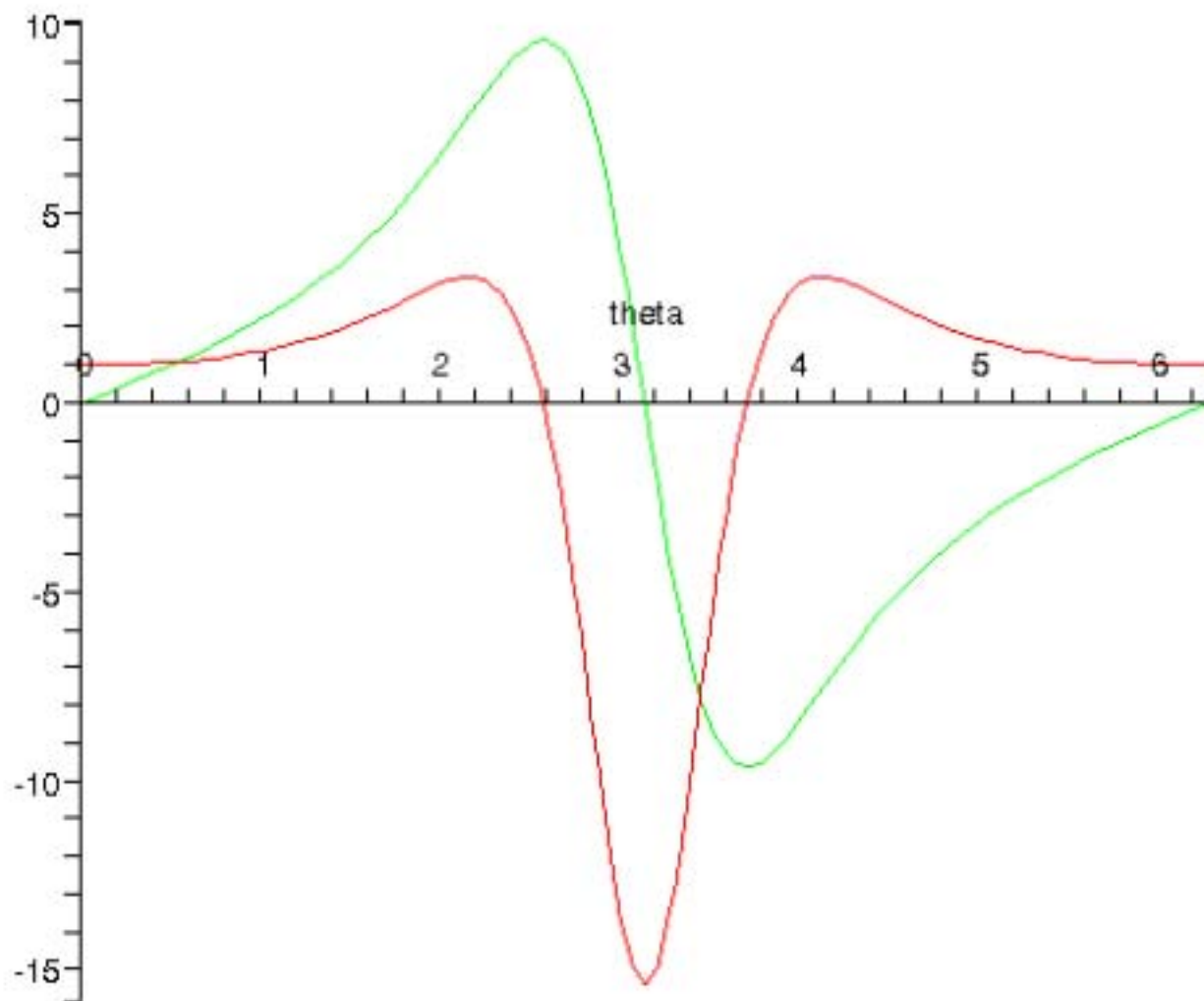


grafico delle pressioni polari

Warning, the name changecoords has been redefined

