

Formelblatt zur Prüfung "Einführung in die Festigkeitslehre", Frühjahr 2011:

Hookesches Gesetz		
Beanspruchung	Dehnungen	Spannungen
σ_x ($\sigma_y = \sigma_z = 0$)	$\varepsilon_x = \frac{1}{E} \cdot \sigma_x$ $\varepsilon_y = -\frac{\mu}{E} \cdot \sigma_x$ $\varepsilon_z = -\frac{\mu}{E} \cdot \sigma_x$	$\sigma_x = E \cdot \varepsilon_x$ $\sigma_y = 0$ $\sigma_z = 0$
$\sigma_x; \sigma_y$ ($\sigma_z = 0$)	$\varepsilon_x = \frac{1}{E} (\sigma_x - \mu \sigma_y)$ $\varepsilon_y = \frac{1}{E} (\sigma_y - \mu \sigma_x)$ $\varepsilon_z = -\frac{\mu}{E} (\sigma_x + \sigma_y)$	$\sigma_x = \frac{E}{1-\mu^2} (\varepsilon_x + \mu \cdot \varepsilon_y)$ $\sigma_y = \frac{E}{1-\mu^2} (\varepsilon_y + \mu \cdot \varepsilon_x)$ $\sigma_z = 0$
$\sigma_x; \sigma_y; \sigma_z$	$\varepsilon_x = \frac{1}{E} (\sigma_x - \mu (\sigma_y + \sigma_z))$ $\varepsilon_y = \frac{1}{E} (\sigma_y - \mu (\sigma_x + \sigma_z))$ $\varepsilon_z = \frac{1}{E} (\sigma_z - \mu (\sigma_x + \sigma_y))$	$\sigma_x = \frac{E}{1+\mu} \left(\varepsilon_x + \frac{\mu}{1-2\mu} \cdot e \right)$ $\sigma_y = \frac{E}{1+\mu} \left(\varepsilon_y + \frac{\mu}{1-2\mu} \cdot e \right)$ $\sigma_z = \frac{E}{1+\mu} \left(\varepsilon_z + \frac{\mu}{1-2\mu} \cdot e \right)$ mit ($e = \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z$)

Schubspannungs-,
Schiebungs-
beziehungen:

$$\tau_{xy} = G \cdot \gamma_{xy}$$

$$\tau_{yz} = G \cdot \gamma_{yz}$$

$$\tau_{zx} = G \cdot \gamma_{zx}$$

$$\left(G = \frac{E}{2(1+\mu)} \right)$$

Vergleichsspannungen				
Spannungszustand				
Hypo- these	dreiachsig	zweiachsig		
	$\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3$	$\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3 = 0^{+)}$	$\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$	σ_b, τ_t
NH	σ_1 (Zug) bzw. σ_3 (Druck)	σ_1	$\frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{(\sigma_x - \sigma_y)^2 + 4\tau_{xy}^2}$	$\frac{\sigma_b}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{\sigma_b^2 + 4\tau_t^2}$
SH	$\sigma_1 - \sigma_3$	σ_1	$\sqrt{(\sigma_x - \sigma_y)^2 + 4\tau_{xy}^2}^{++)}$	$\sqrt{\sigma_b^2 + 4\tau_t^2}$
GEH	$\frac{1}{\sqrt{2}} \sqrt{(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2}$	$\sqrt{\sigma_1^2 + \sigma_2^2 - \sigma_1 \sigma_2}$	$\sqrt{\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \sigma_y + 3\tau_{xy}^2}$	$\sqrt{\sigma_b^2 + 3\tau_t^2}$

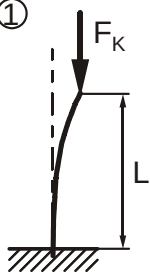
^{+) Für die Fälle $\sigma_1 > 0; \sigma_2 = 0; \sigma_3 < 0$ bzw. $\sigma_1 = 0; \sigma_2 < 0; \sigma_3 < 0$ ergibt sich σ_v aus Spalte 1}

^{++) gilt nur für $\sigma_x \sigma_y \leq \tau_{xy}^2$; für $\sigma_x \sigma_y > \tau_{xy}^2$ ist σ_v (SH) = σ_v (NH)}

Spannungen in einem dünnwandigen Hohlzylinder unter Innendruck:

$$\sigma_u = \frac{pd_i}{2s}; \quad \sigma_l = \frac{pd_i}{4s}; \quad \sigma_r = -\frac{p}{2};$$

Euler'sche Knickfälle:

	①	②	③	④
Knickfälle nach Euler				
Knicklast F_K	$\frac{\pi^2}{4} \cdot \frac{EI}{L^2}$	$\pi^2 \cdot \frac{EI}{L^2}$	$2\pi^2 \cdot \frac{EI}{L^2}$	$4\pi^2 \cdot \frac{EI}{L^2}$

F_K : Knicklast [N]

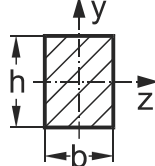
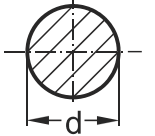
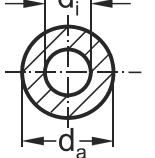
I : Trägheitsmoment des Querschnitts [mm⁴]

L : Stablänge [mm]

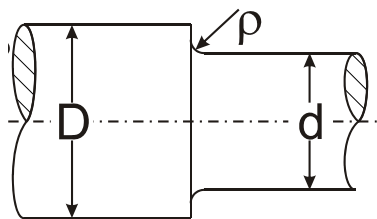
E : Elastizitätsmodul [MPa]

Knickspannung:
$$\sigma_K = -\frac{F_K}{A}$$

Widerstandsmomente:

Querschnittsform	Biegung		Torsion	
	Axiales Flächenträgheitsmoment	Widerstandsmoment gegen Biegung	Polares Flächenträgheitsmoment	Widerstandsmoment gegen Torsion
	$I_z = \frac{1}{12}bh^3$	$W_{b,z} = \frac{1}{6}bh^2$	nicht elementar lösbar	
	$I = \frac{\pi}{64}d^4$	$W_b = \frac{\pi}{32}d^3$	$I_p = \frac{\pi}{32} \cdot d^4$	$W_t = \frac{\pi}{16} \cdot d^3$
	$I = \frac{\pi}{64} \cdot (d_a^4 - d_i^4)$	$W_b = \frac{\pi}{32} \cdot \frac{d_a^4 - d_i^4}{d_a}$	$I = \frac{\pi}{32} \cdot (d_a^4 - d_i^4)$	$W_t = \frac{\pi}{16} \cdot \frac{d_a^4 - d_i^4}{d_a}$

Formzahlen bei statischer Beanspruchung:



$$\alpha_{k,zd} = 1 + \frac{1}{\sqrt{0,62 \cdot \frac{2 \cdot \rho}{(D-d)} + 7 \cdot \frac{\rho}{d} \cdot \left(1 + 2 \cdot \frac{\rho}{d}\right)^2}}$$

$$\alpha_{k,b} = 1 + \frac{1}{\sqrt{0,62 \cdot \frac{2 \cdot \rho}{(D-d)} + 11,6 \cdot \frac{\rho}{d} \cdot \left(1 + 2 \cdot \frac{\rho}{d}\right)^2 + 0,2 \cdot \frac{d}{D} \cdot \left(\frac{2 \cdot \rho}{(D-d)}\right)^3}}$$

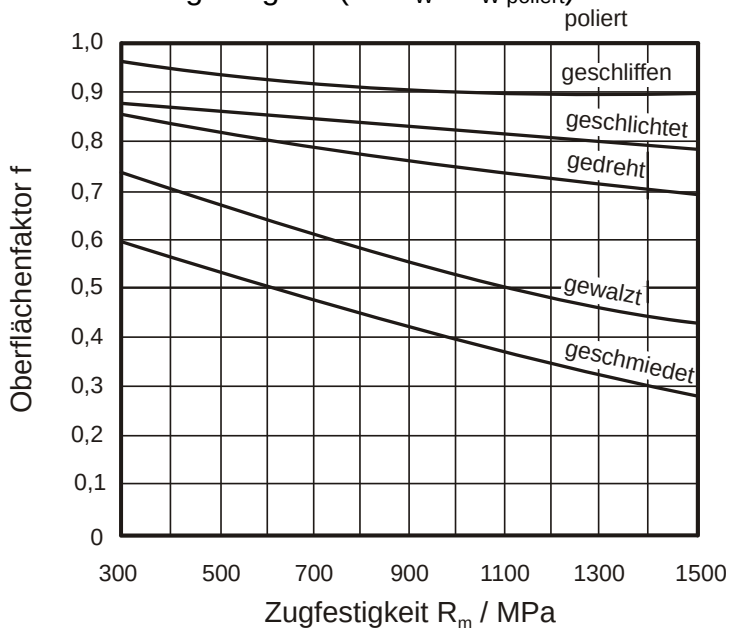
$$\alpha_{kt} = 1 + \frac{1}{\sqrt{3,4 \frac{2\rho}{(D-d)} + 38 \frac{\rho}{d} \left(1 + 2 \frac{\rho}{d}\right)^2 + \left(\frac{2\rho}{(D-d)}\right)^2 \frac{d}{D}}}$$

Kerbwirkungszahl bei Schwingbeanspruchung

$$\beta_{kb} = \frac{\alpha_{kb}}{1 + \frac{55}{R_e} \sqrt{\frac{c}{\rho}}}$$

mit: C=2 bei Zug/Druck, Biegung; C=1 bei Torsion.

Oberflächenfaktor f in Abhängigkeit von der Zugfestigkeit ($f = \sigma_W / \sigma_{W \text{ poliert}}$)



Schwingfestigkeitskennwerte in Abhängigkeit von der Zugfestigkeit

