

VORTRAGSÜBUNG TECHNISCHE STRÖMUNGSLEHRE

Tobias Rentschler

STATIK DER FLUIDE - TEIL 2

GRUNDBEGRIFFE

Kraftangriffspunkt

Flächenschwerpkt. $G(\tilde{x}, \tilde{y})$

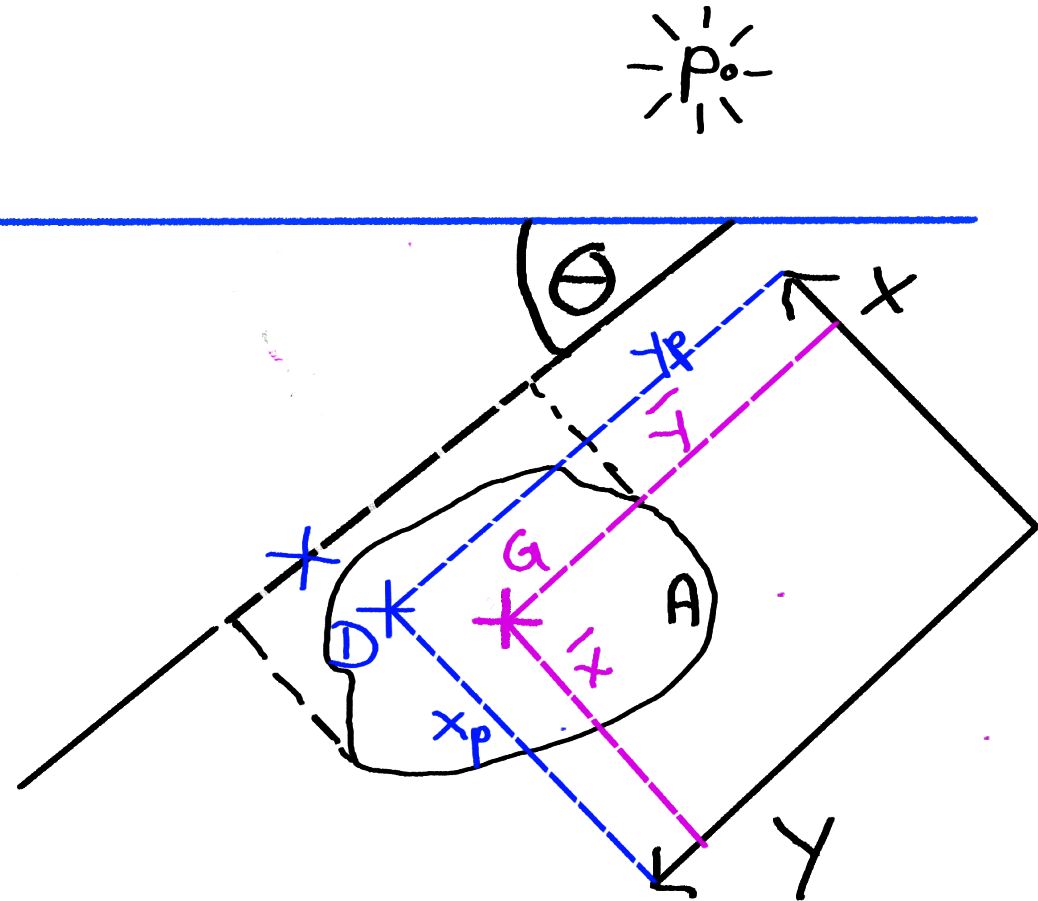
Druckmittelpkt. $D(x_p, y_p)$

Momentengleichgewicht

$$F \cdot y_p = \int_A (p y) dA$$

$$y_p = \frac{p_0}{p_G} \tilde{y} + \frac{\rho g \sin(\theta)}{p_G A} I_{xx}$$

$$x_p = \frac{p_0}{p_G} \tilde{x} - \frac{\rho g \sin(\theta)}{p_G A} I_{xy}$$



- p_0 : Umgebungsdruck
- p_G : Druck im Flächenschwerpunkt
- (\tilde{x}/\tilde{y}) : Koordinaten Flächenschwerpunkt
- θ : Neigungswinkel der Fläche
- I_{xx}, I_{xy} Flächenträgheitsmoment

AUFGABE 3 (PRÜFUNGSNIVEAU)

AUFGABE 3: KRAFT F1

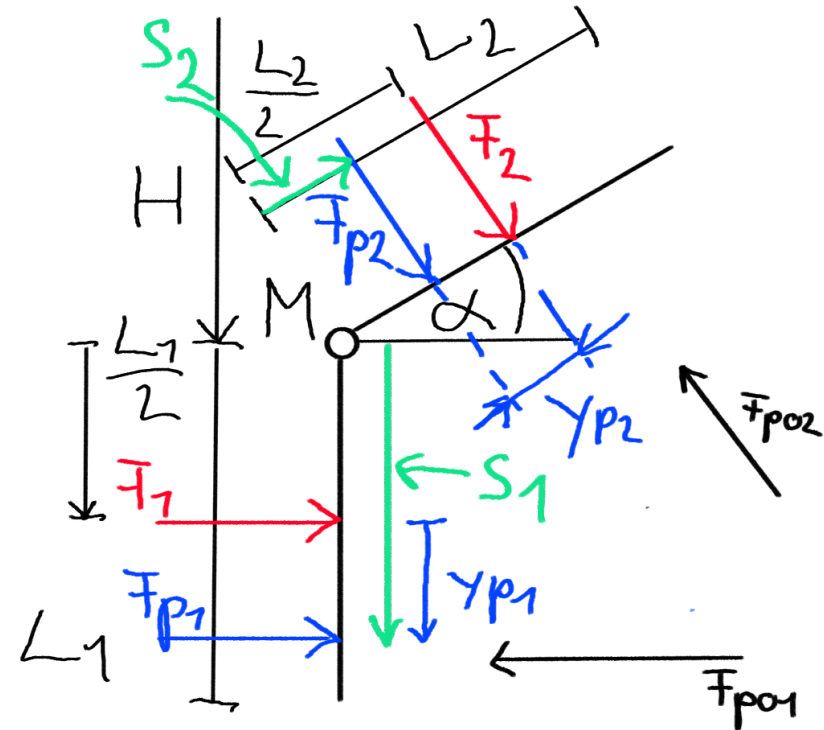
$$\underline{F}_{p1} = - \int_A p d\underline{A} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \int_A p dA$$

$$= \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \int_{-(H+L_1)}^{-H} (p_0 - \rho g y) b dy$$

$$= \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \left(p_0 + \rho g \left(H + \frac{L_1}{2} \right) \right) L_1 b$$

$$\underline{F}_{p01} = - \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} p_0 L_1 b$$

$$\underline{F}_1 = \underline{F}_{p1} + \underline{F}_{p01} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \rho g \left(H + \frac{L_1}{2} \right) L_1 b$$



AUFGABE 3: KRAFT F2

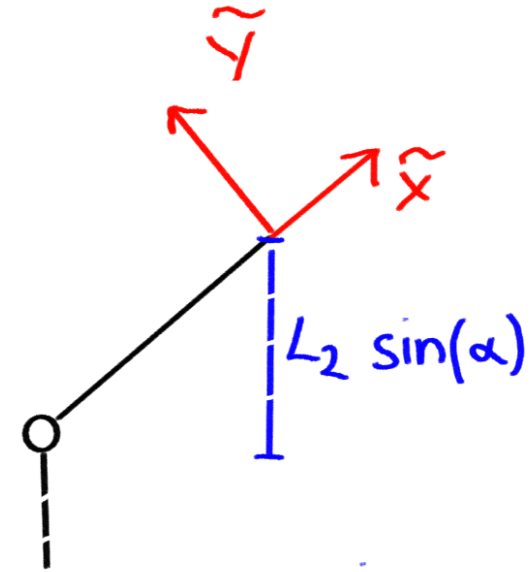
- analog zu F_1 mit gedrehtem KOS
- p_0 von beiden Seiten \Rightarrow vor Integration „eliminieren“

$$p(\tilde{x}=0) = \rho g (H - L_2 \sin(\alpha))$$

$$\underline{F}_2 = - \int_A p d\underline{A} = - \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \int_{-L_2}^0 (p(\tilde{x}=0) - \rho g \tilde{x} \sin(\alpha)) b d\tilde{x}$$

$$= - \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \int_{-L_2}^0 (\rho g (H - L_2 \sin(\alpha)) - \rho g \tilde{x} \sin(\alpha)) b d\tilde{x}$$

$$= \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \end{pmatrix} b L_2 \rho g (H - \frac{L_2}{2} \sin(\alpha))$$



AUFGABE 3: HEBELARM S1

$$\text{Hebelarm: } \gamma_P = \frac{p_0}{p_G} \tilde{\gamma} + \frac{\rho g \sin(\alpha)}{p_G} I_{xx}$$

— lokales KOS in Flächenschwerpht.

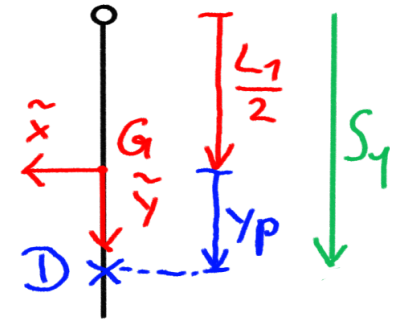
$$\Rightarrow \tilde{\gamma} = 0; I_{xx} \text{ einfach}$$

$$\gamma_P = \frac{p_0}{p_G} \cdot 0 + \frac{\rho g}{p_G A} I_{xx}$$

$$p_G A = \rho g \left(H + \frac{L_1}{2} \right) \quad \& \quad I_{xx} = A \frac{L_1^2}{12}$$

$$\gamma_P = \frac{\frac{L_1^2}{12}}{\left(H + \frac{L_1}{2} \right)}$$

$$S_1 = \frac{1}{2} L_1 + \gamma_P = \frac{1}{2} L_1 + \frac{L_1^2}{12 \left(H + \frac{L_1}{2} \right)}$$



AUFGABE 3: HEBELARM S2 & DREHMEMENT

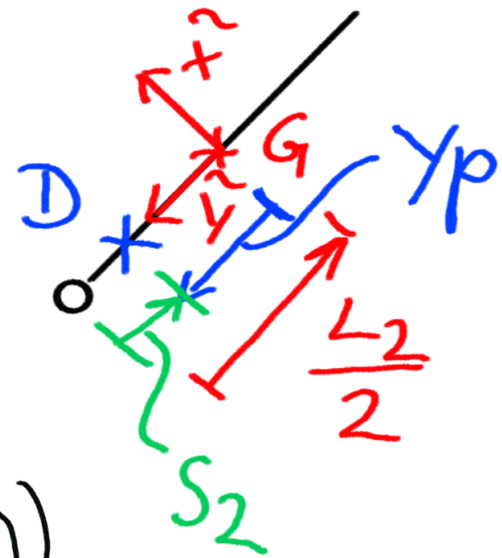
$$S_2 = \frac{L_2}{2} - y_p = \frac{L_2}{2} - \frac{\rho g \sin(\alpha)}{\rho_g A} I_{xx}$$

$$\Rightarrow S_2 = \frac{L_2}{2} - \frac{L_2^2 \sin(\alpha)}{12 \left(H - \frac{L_2}{2} \sin(\alpha) \right)}$$

Drehmoment M:

$$M = \sum M_H = F_1 \cdot S_1 - F_2 S_2$$

$$M = \rho g b \left(L_1^2 \left(\frac{H}{2} + \frac{L_1}{3} \right) - L_2^2 \left(\frac{H}{2} - \frac{L_2 \sin(\alpha)}{3} \right) \right)$$



AUFGABE 3 B)

- $M = \rho g b \left(L_1^2 \left(\frac{H}{2} + \frac{L_1}{3} \right) - L_2^2 \left(\frac{H}{2} - \frac{L_2 \sin \alpha}{3} \right) \right)$
- $\sum M < 0$
- $L_2 = 2L_1; \quad \alpha = 30^\circ; \quad \sin \alpha = 0.5$
- Voting: a) $H > \frac{10}{6}$ b) $H > \frac{10}{9}$



- Korrekte Antwort: b) $\Rightarrow \sum M < 0$ bei $H > \frac{10}{9} L_1$

AUFGABE 4: BASISWISSEN

AUFGABE 4 A) TEIL A.:

nach Archimedes: $F_A = F_G$

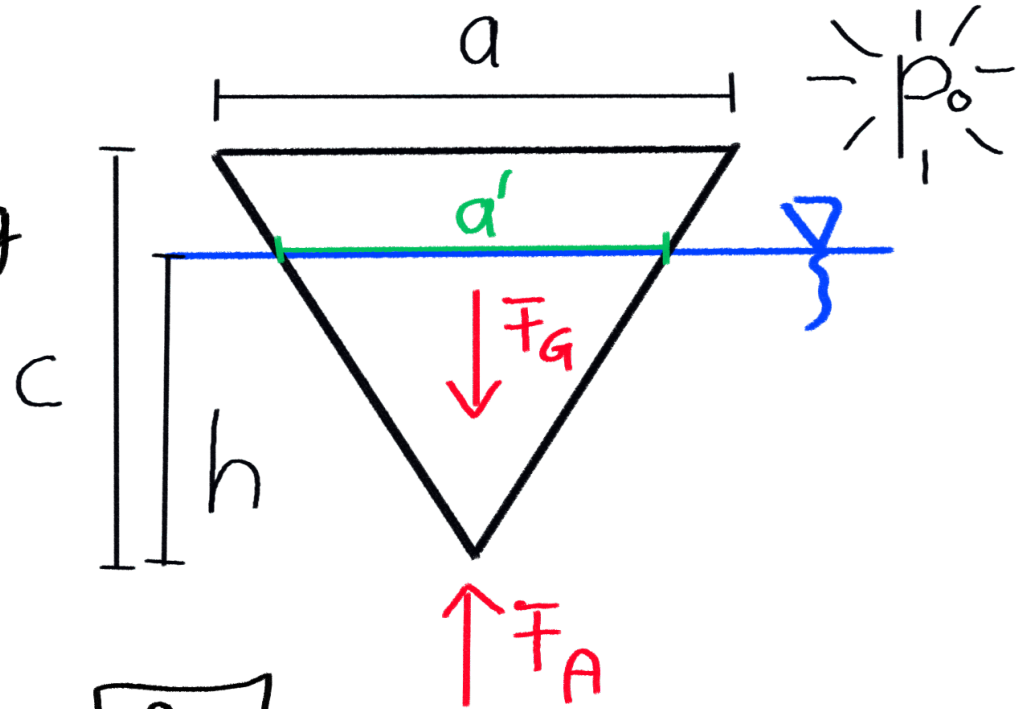
$$F_A = \rho_F V_V g \quad F_G = \frac{1}{2} abc \rho_K g$$

Strahlensatz: $\frac{a}{c} = \frac{a'}{h}$

$$\Rightarrow a' = h \frac{a}{c}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} abc \rho_K g = \frac{1}{2} a' b h \rho_F g$$

$$\rho_K ac = \rho_F h^2 \frac{a}{c} \Rightarrow h = c \sqrt{\frac{\rho_K}{\rho_F}}$$



AUFGABE 4 A) TEIL B.:

keine resultierende horizontale
hydrostatische Kraft (geschl. Oberfl.)

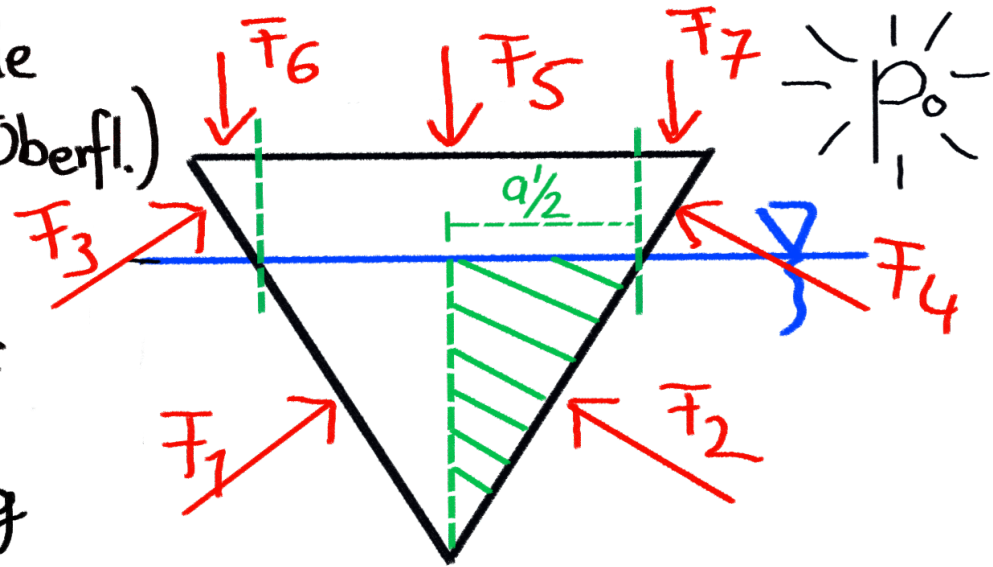
$$\Rightarrow \sum F_h = 0$$

F_{3z}, F_6 & F_{4z}, F_7 heben sich auf

$$\begin{aligned} F_{1z} = F_{2z} &= p_0 \cdot \frac{1}{2} a' b + \frac{1}{4} a' h b \rho_F g \\ &= (p_0 + \frac{1}{2} h \rho_F g) \frac{a'}{2} b \end{aligned}$$

$$F_5 = -p_0 a' b$$

$$\Rightarrow \sum F_z = 2 \cdot (p_0 + \frac{1}{2} h \rho_F g) \frac{a'}{2} b - p_0 a' b - \frac{1}{2} \rho_K a b c g = 0 \Rightarrow h = c \sqrt{\frac{\rho_K}{\rho_F}}$$



AUFGABE 4 B)

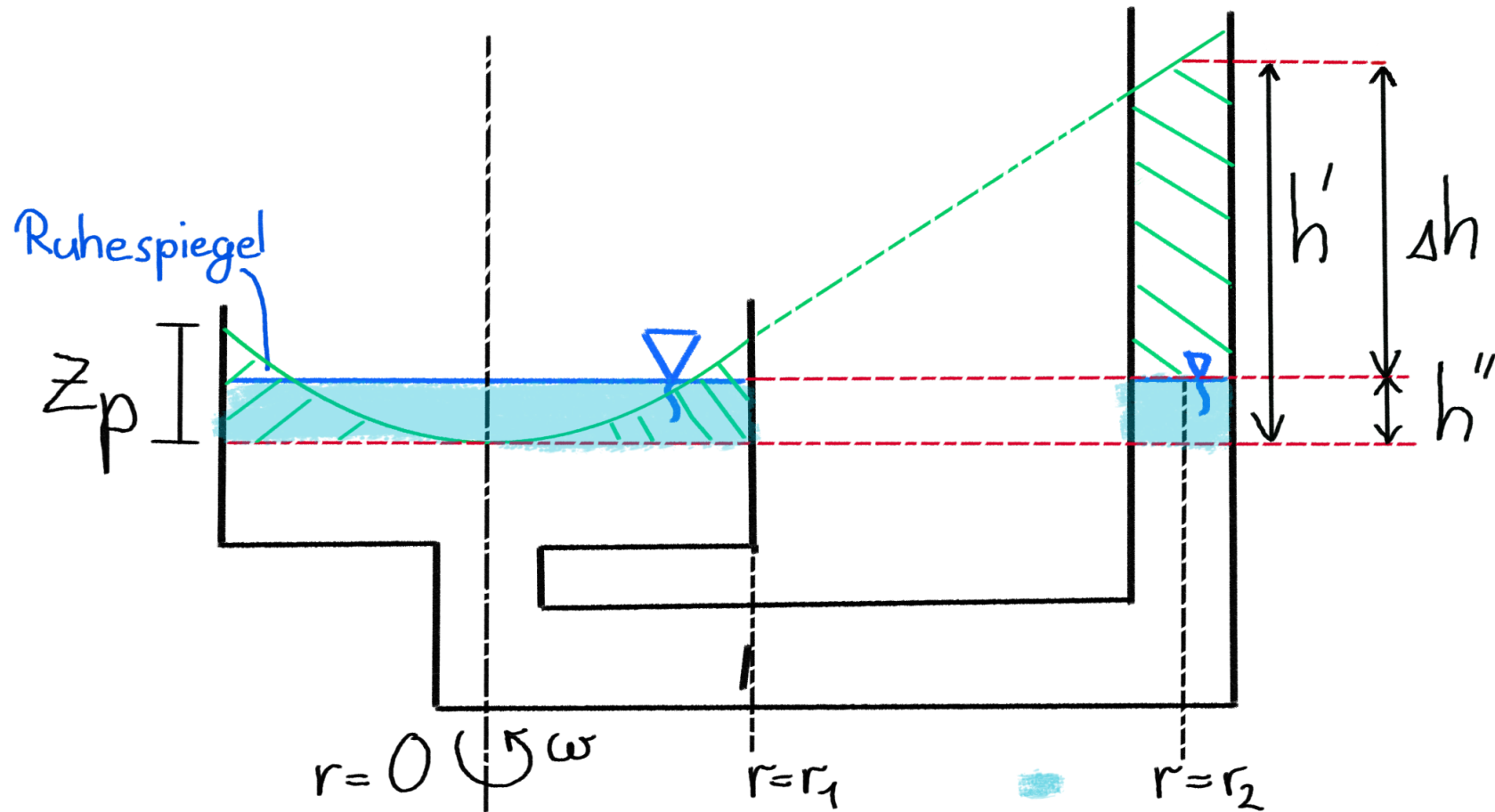
- p_0 wirkt überall => bei geschlossenen Körper “kürzt” sich p_0 weg.
- => p_0 hat keinen Einfluss auf F_A

AUFGABE 5: (PRÜFUNGSNIVEAU)

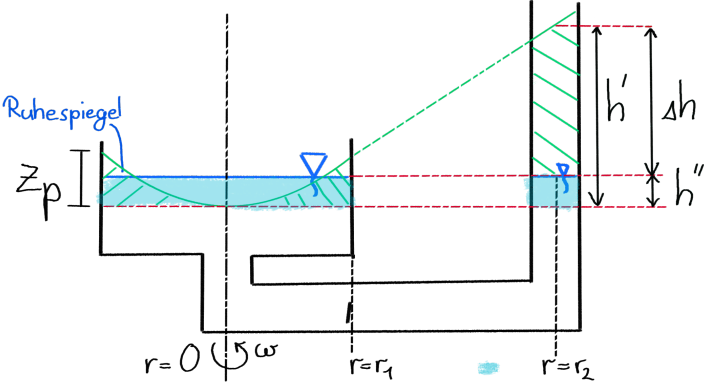
AUFGABE 5: VORBERMERKUNG

- gleichmäßiges beschleunigte Fluid
- “Verhalten des Fluides entspricht einem starren Körper”
- Gleichförmig Rotation:
 - $p(r, z) = \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 - \rho g z + c$

AUFGABE 5 A)



AUFGABE 5 B)



- gesucht: $\Delta h = h' - h''$
- $p(r, z) = \frac{1}{2} \rho r^2 \omega^2 - \rho g z + c$
- $p(r = 0, z = 0) = p_0 \Rightarrow c = p_0$
- Bestimmung von h' :
 - $p(r = r_2; z = h') = \frac{1}{2} \rho r_2^2 \omega^2 - \rho g h' + p_0 = p_0 \Rightarrow h' = \frac{r_2^2 \omega^2}{2g}$
- Bestimmung von h'' :
 - Massenerhalt: $\rho \Delta V_{\text{ruhend}} = \rho \Delta V_{\text{rotierend}}$
 - $h'' \pi r_1^2 + h'' A = \frac{1}{2} z_p \pi r_1^2 + h' A$
- Bestimmung z_p analog zu h' über $p(r = r_1; z = z_p) = p_0$
 - $z_p = \frac{\omega^2 r_1^2}{2g}$
- z_p einsetzen und nach h'' umformen:
 - $h'' = \frac{\omega^2}{2g} \cdot \frac{\frac{\pi}{2} r_1^4 + r_2^1 A}{\pi r_1^2 + A}$
- $\Delta h = h' - h'' = \frac{M \omega^2}{2g} r_1^2 \left(\frac{r_2^1 - \frac{r_1^2}{2}}{\pi r_1^2 + A} \right) = 4,43 \text{cm}$