

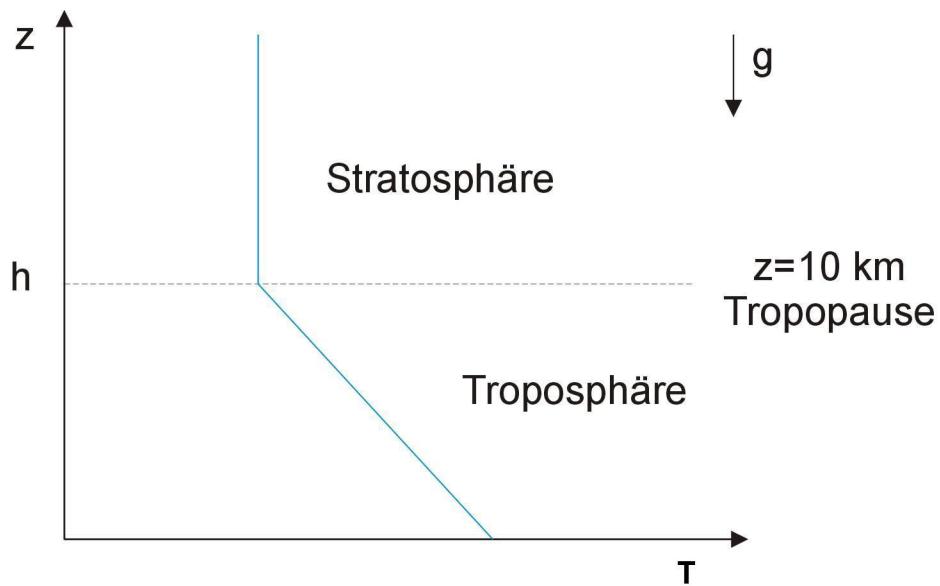
Lösungen zu dem Aufgabenblatt 2

Aufgabe 1

Gegeben:

$p_0 = 0,981 \text{ bar}$ (Druck für $z = 0$), $T_0 = 283 \text{ K}$ (Temperatur für $z = 0$), $\alpha = 6 \cdot 10^{-3} \text{ K} \cdot \text{m}^{-1}$,
 $m = 29 \text{ kg/kmol}$ (Molmasse der Luft), $R_m = 8314 \text{ J/(K} \cdot \text{kmol)}$ (universelle Gaskonstante), $H_1 = 1 \cdot 10^3 \text{ m}$, $H_2 = 12 \cdot 10^3 \text{ m}$, $h = 10^4 \text{ m}$, $d = 30 \text{ cm}$, $g = 9,81 \text{ m/s}^2$.

Temperaturverlauf in Abhängigkeit der Höhe z (hier in Diagrammform):



$$T(z) = \begin{cases} T_0 - \alpha \cdot z & \text{für } 0 \leq z \leq h \text{ (Troposphäre)} \\ T_0 - \alpha \cdot h & \text{für } z \geq h \end{cases} \quad (1a)$$

$$(1b)$$

Gesucht:

$$p(z)$$

Lösungsweg:

Hydrostatische Grundgleichung (**z-Richtung entgegengesetzt zur g-Richtung**):

$$\frac{dp(z)}{dz} = -\rho(z) \cdot g \quad (2)$$

Ideale Gasgleichung:

$$\frac{p(z)}{\rho(z)} = \frac{R}{m} \cdot T(z) \quad (3)$$

mit

$$\frac{R}{m} = \frac{\text{allg. Gaskonstante}}{\text{Molmasse}} = R = \text{spezifische oder spezielle Gaskonstante}$$

Wird (3) in (2) eingesetzt, so ergibt sich:

$$\frac{dp(z)}{p(z)} = -\frac{g \cdot m}{R} \cdot \frac{dz}{T(z)} \quad (4)$$

a) In der Troposphäre ($0 \leq z \leq h = 10 \text{ km}$) gilt (1a):

$$T(z) = T_0 - \alpha \cdot z \quad (1a)$$

(1a) eingesetzt in (4) ergibt:

$$\frac{dp(z)}{p(z)} = -\frac{g \cdot m}{R} \cdot \frac{dz}{(T_0 - \alpha \cdot z)} \quad (5)$$

Unbestimmte Integration von (5)

$$\int \frac{dp(z)}{p(z)} = -\frac{g \cdot m}{R} \cdot \int \frac{dz}{(T_0 - \alpha \cdot z)}$$

ergibt:

$$\ln p(z) = \frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha} \cdot \ln(T_0 - \alpha \cdot z) + \underbrace{\ln C_0^*}_{\ln C_0^*}$$

$$\ln p(z) = \ln \left[(T_0 - \alpha \cdot z)^{\frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha}} \right] + \ln C_0^*$$

$$\ln p(z) = \ln \left[(T_0 - \alpha \cdot z)^{\frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha}} \cdot C_0^* \right]$$

$$p(z) = C_0^* \cdot (T_0 - \alpha \cdot z)^{\frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha}} \quad (6)$$

C_0^* muss aus den Randbedingungen bestimmt werden:

$$z = 0: \quad p(z = 0) = p_0$$

In (6) eingesetzt ergibt sich:

$$C_0^* = \frac{p_0}{\frac{g \cdot m}{T_0^{R \cdot \alpha}}} \quad (7)$$

Aus (7) in (6) folgt:

$$p(z) = p_0 \cdot \left(1 - \frac{\alpha \cdot z}{T_0}\right)^{\frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha}} = p_T(z) \quad \text{für } 0 \leq z \leq h = 10 \text{ km (Troposphäre)} \quad (8)$$

b) In der Stratosphäre für $z \geq h = 10 \text{ km}$ gilt (1b):

$$T(z) = T_0 - \alpha \cdot h = \text{const.} \quad (1b)$$

(1b) eingesetzt in (4) liefert:

$$\frac{dp(z)}{p(z)} = -\frac{g \cdot m}{R} \cdot \frac{dz}{T_0 - \alpha \cdot h} \quad (9)$$

Daraus folgt:

$$\ln p(z) = -\frac{g \cdot m \cdot z}{R \cdot (T_0 - \alpha \cdot h)} + C_1 \quad \text{ln } C_1^*$$

$$p(z) = C_1^* \cdot e^{-\frac{g \cdot m \cdot z}{R \cdot (T_0 - \alpha \cdot h)}} = p_S(z) \quad (10)$$

Man erhält C_1^* aus der Übergangsbedingung von der Troposphäre zur Stratosphäre:

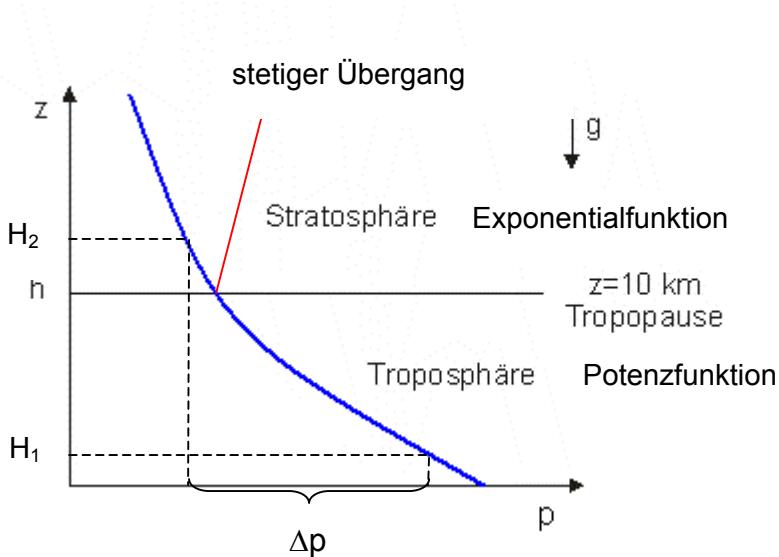
$$z = h: \quad p_T(z = h) = p_S(z = h)$$

$z = h$ in (8) und (10) eingesetzt und aufgelöst nach C_1^* :

$$C_1^* = p_0 \cdot \left(1 - \frac{\alpha \cdot h}{T_0}\right)^{\frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha}} \cdot e^{\frac{g \cdot m \cdot h}{R \cdot (T_0 - \alpha \cdot h)}} \quad (11)$$

Wird (11) in (10) eingesetzt, folgt:

$$p_S(z) = p_0 \cdot \left(1 - \frac{\alpha \cdot h}{T_0}\right)^{\frac{g \cdot m}{R \cdot \alpha}} \cdot e^{\frac{g \cdot m \cdot (h-z)}{R \cdot (T_0 - \alpha \cdot h)}} \quad (12)$$



Gesucht:

Der Überdruck in einem Flugzeug, welches in der Höhe H_2 fliegt, dessen Innendruck jedoch auf die Höhe $H_1 < H_2$ eingestellt ist, berechnet sich aus:

$$\Delta p = p_T(z = H_1) - p_S(z = H_2)$$

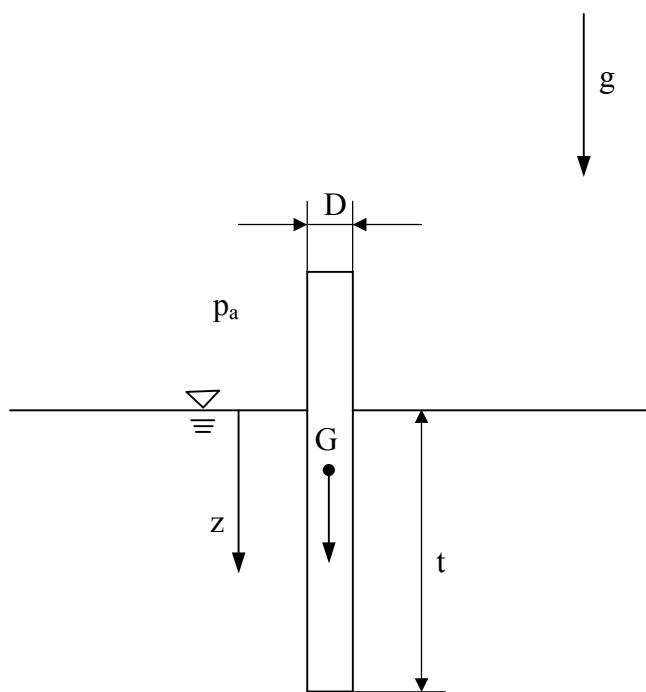
$$\Delta p = 0,682 \text{ bar}$$

Gesucht:

Die Kraft F , die auf die Fensterfläche wirkt, berechnet sich zu:

$$F = \Delta p \cdot \pi \cdot \frac{d^2}{4} = 4820 \text{ N}$$

Aufgabe 2



1. Lösungsweg

Gegeben: D , G , t , ε , g , p_a

a) Gesucht: $p(z)$

hydrostat. Grundgleichung

$$\frac{1}{\rho} \cdot \frac{\partial p(z)}{\partial z} = +g \quad (1)$$

g hat ein positives Vorzeichen, da es gleichgerichtet zur z-Richtung ist!

$$\rho(z) = \rho_0 \cdot (1 + \varepsilon \cdot z) \quad (2)$$

Aus (2) in (1) folgt:

$$\begin{aligned} \frac{\partial p(z)}{\partial z} &= \frac{dp(z)}{dz} = g \cdot \rho_0 \cdot (1 + \varepsilon \cdot z) \\ \Rightarrow p(z) &= g \cdot \rho_0 \cdot \left(z + \varepsilon \cdot \frac{z^2}{2} \right) + C \end{aligned} \quad (3)$$

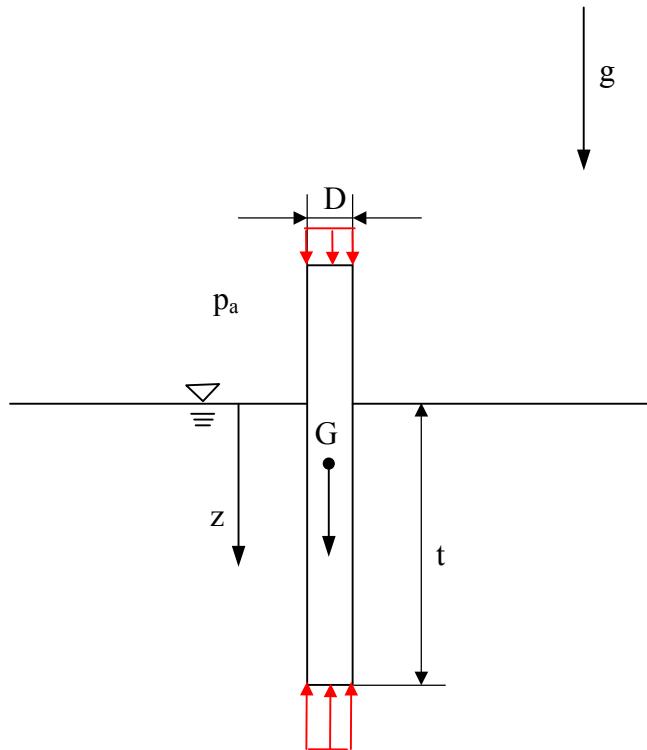
Bestimmung der Konstanten aus den Randbedingungen:

$$p(z=0) = p_a \Rightarrow C = p_a$$

$$p(z) = g \cdot \rho_0 \cdot \left(z + \varepsilon \cdot \frac{z^2}{2} \right) + p_a$$

b) Gesucht: ρ_0

Kräftegleichgewicht



$$\sum F = 0$$

$$G + p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} - p(z = t) \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} = 0$$

$$G + p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} - \left(g \cdot \rho_0 \cdot \left(t + \varepsilon \cdot \frac{t^2}{2} \right) + p_a \right) \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} = 0$$

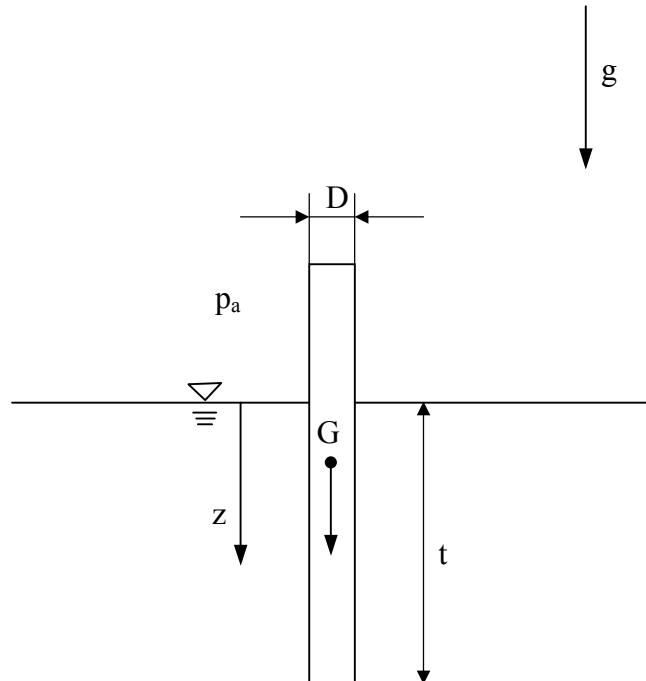
$$\Rightarrow \rho_0 = \frac{4 \cdot G}{\left(t + \frac{1}{2} \varepsilon t^2 \right) \cdot g \cdot \pi \cdot D^2}$$

2. Lösungsweg

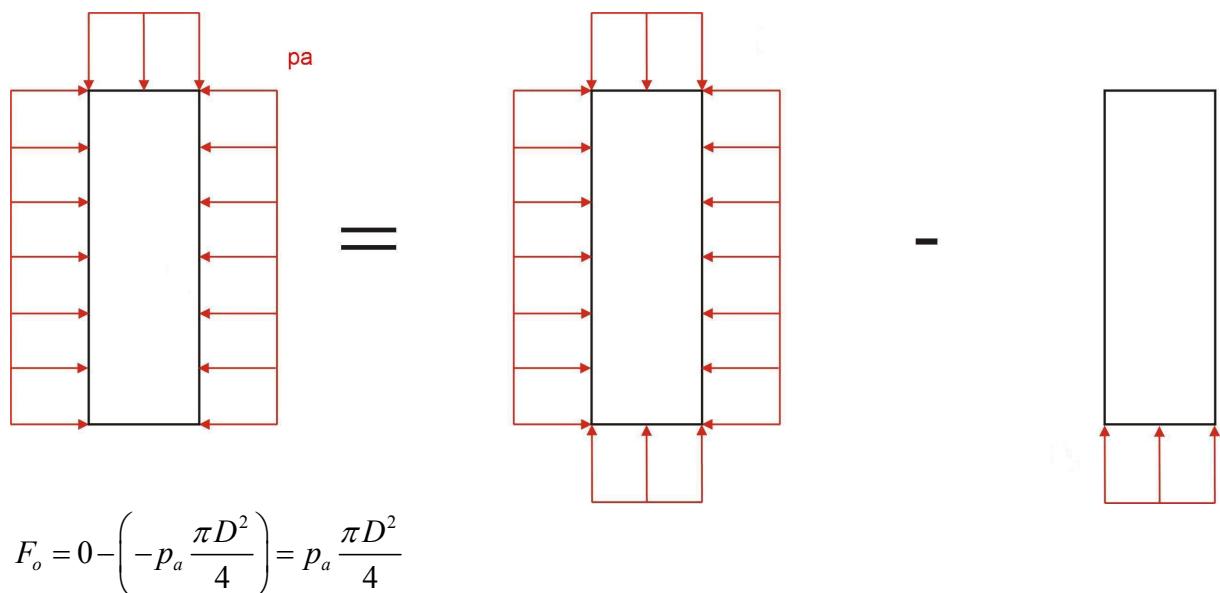
Gegeben: D, G, t, ε , g, p_a

a) Gesucht: $p(z)$ aus 1. Lösungsweg

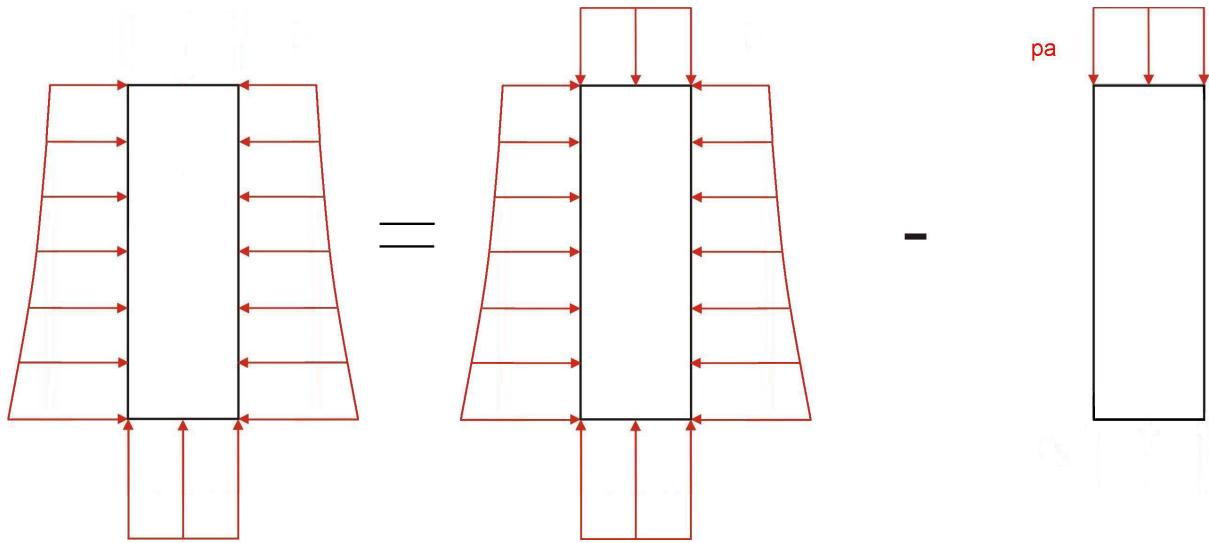
Die Lösung der Aufgabe erfolgt durch die Anwendung des Archimedischen Prinzips (Auftrieb = Gewicht der verdrängten Flüssigkeit) für eingetauchte Körper, das auch für teilweise eingetauchte Körper gilt.



Die Druckkraft F_o auf den oberen, nicht eingetauchten Zylinderteil wird wie folgt ermittelt:



Die Druckkraft auf den unteren, eingetauchten Zylinderteil F_u wird wie folgt ermittelt:



$$F_u = - \underbrace{\int_0^t \rho(z) \cdot g \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot dz}_{\text{Auftrieb}} - p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4}$$

$$F_u = - \int_0^t \rho_0 \cdot g \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot (1 + \varepsilon \cdot z) \cdot dz - p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4}$$

$$F_u = - \rho_0 \cdot g \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot \left(z + \varepsilon \cdot \frac{z^2}{2} \right) \Big|_0^t - p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4}$$

$$F_u = - \rho_0 \cdot g \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot \left(t + \varepsilon \cdot \frac{t^2}{2} \right) - p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4}$$

b) Gesucht: ρ_0

Kräftegleichgewicht:

$$F_o + F_u + G = 0$$

$$\Leftrightarrow p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} - \rho_0 \cdot g \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot \left(t + \frac{\varepsilon \cdot t^2}{2} \right) - p_a \cdot \frac{\pi \cdot D^2}{4} + G = 0$$

$$\Leftrightarrow \rho_0 = \frac{4 \cdot G}{g \cdot \pi \cdot D^2} \cdot \frac{1}{\left(t + \frac{1}{2} \varepsilon t^2 \right)}$$

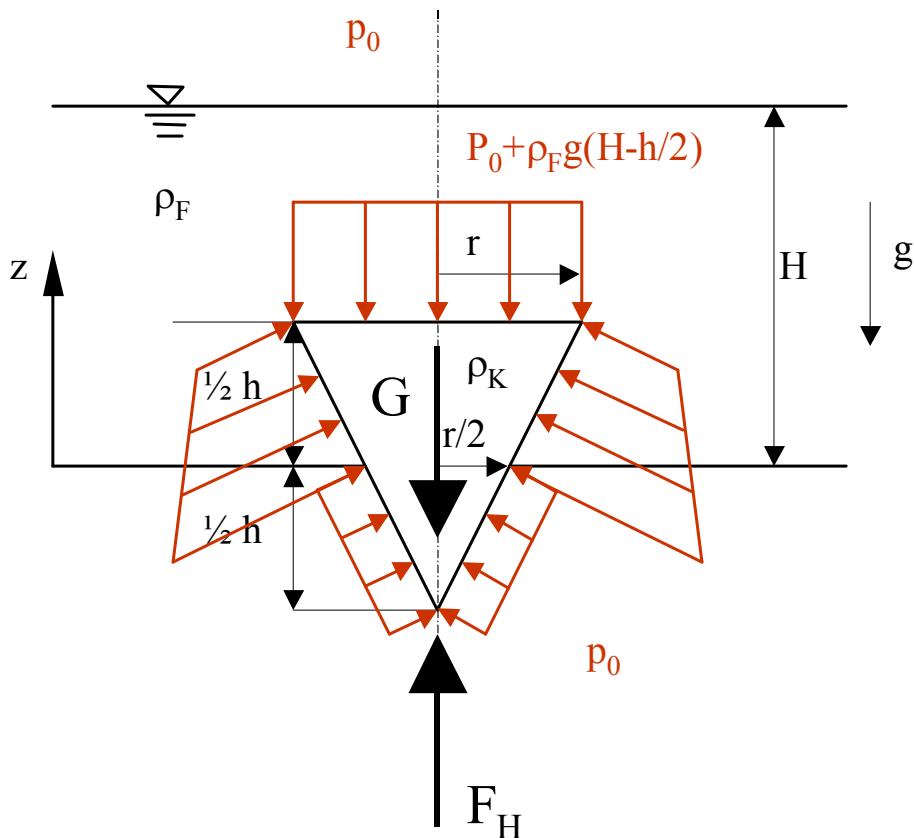
Aufgabe 3

Gegeben:

$H = 80 \text{ cm}$, $r = 4 \text{ cm}$, $h = 10 \text{ cm}$, $\rho_F = 1 \text{ g/cm}^3$, $\rho_K = 6 \text{ g/cm}^3$, $g = 9,81 \text{ m/s}^2$.

Gesucht:

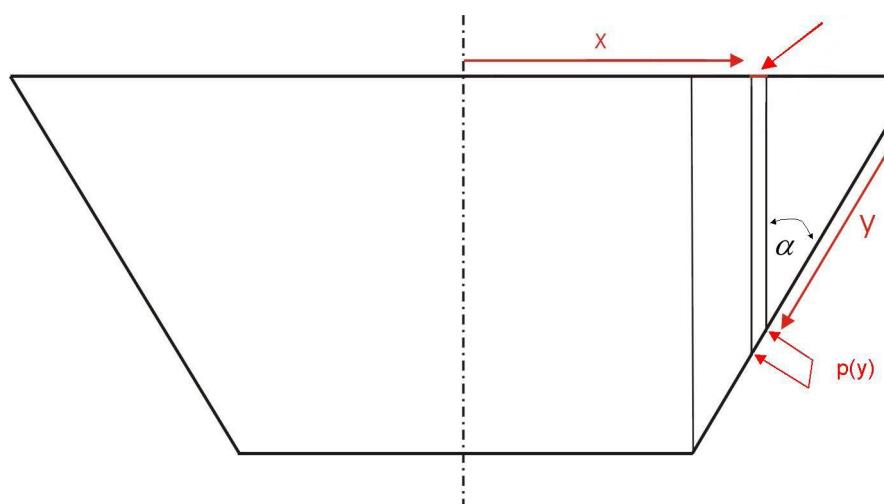
$F_H = \text{Hebekraft}$



1. Lösungsweg

Die Lösung der Aufgabe erfolgt mittels der Berechnung aller Druckkräfte, die auf die Kreiskegeloberfläche einwirken:

$$dA = 2 \cdot \pi \cdot x \cdot dx$$



$$p(y) = p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H - \frac{h}{2} \right) + \rho_{Fl} \cdot g \cdot y \cdot \cos \alpha \quad (1)$$

$$\sin \alpha = \frac{r-x}{y} \Rightarrow y = \frac{r-x}{\sin \alpha} \quad (2)$$

(2) in (1) eingesetzt ergibt:

$$p(x) = p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H - \frac{h}{2} \right) + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \frac{r-x}{\sin \alpha} \cdot \cos \alpha \quad (3)$$

$$\frac{\cos \alpha}{\sin \alpha} = \cot \alpha = \frac{h/2}{r/2} = \frac{h}{r} \quad (4)$$

(4) in (3) eingesetzt:

$$p(x) = p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H - \frac{h}{2} \right) + \rho_{Fl} \cdot g \cdot (r-x) \cdot \frac{h}{r}$$

$$p(x) = p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H - \frac{h}{2} \right) + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(h - \frac{h}{r} \cdot x \right)$$

$$p(x) = p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H + \frac{h}{2} \right) - \rho_{Fl} \cdot g \cdot \frac{h}{r} \cdot x$$

Die Druckkraft F_M , die in z -Richtung auf die Mantelfläche des Kegelstumpfes wirkt, berechnet sich wie folgt:

$$F_M = \int_{r/2}^r p(x) \cdot 2 \cdot \pi \cdot x \cdot dx$$

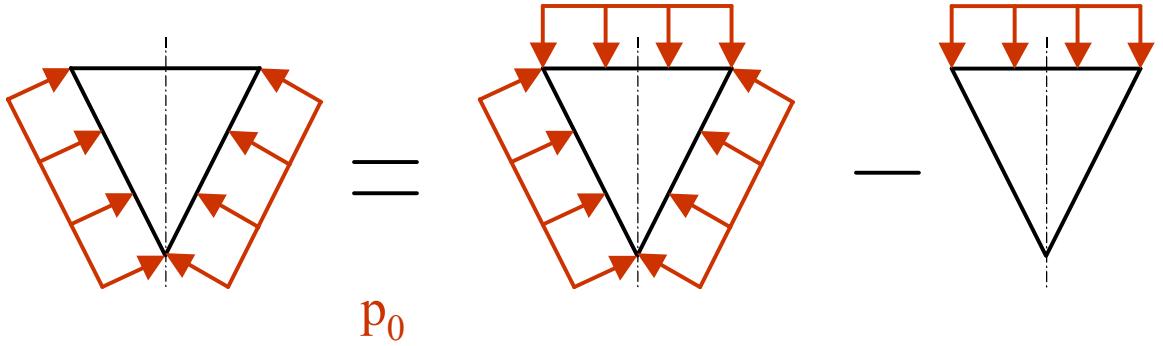
$$F_M = \int_{r/2}^r \left[p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H + \frac{h}{2} \right) - \rho_{Fl} \cdot g \cdot \frac{h}{r} \cdot x \right] \cdot 2 \cdot \pi \cdot x \cdot dx$$

$$F_M = p_0 \cdot \pi \cdot x^2 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H + \frac{h}{2} \right) \cdot \pi \cdot x^2 - \rho_{Fl} \cdot g \cdot \frac{h}{r} \cdot 2 \cdot \pi \cdot \frac{x^3}{3} \Big|_{\frac{r}{2}}^r$$

$$F_M = p_0 \cdot \pi \cdot \left(r^2 - \frac{r^2}{4} \right) + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H + \frac{h}{2} \right) \cdot \pi \cdot \left(r^2 - \frac{r^2}{4} \right) - \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \frac{2}{3} \cdot \frac{\pi}{r} \cdot \left(r^3 - \frac{r^3}{8} \right)$$

$$F_M = p_0 \cdot \pi \cdot \frac{3}{4} \cdot r^2 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H + \frac{h}{2} \right) \cdot \pi \cdot \frac{3}{4} \cdot r^2 - \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot \frac{7}{12} \cdot r^2$$

Druckkraft auf den unteren Kegel F_{Du} :



$$F_{Du} = 0 - \left(-p_0 \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4} \right) = p_0 \cdot \frac{\pi}{4} \cdot r^2$$

Kräftegleichgewicht:

$$F_H - G - \left(p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H - \frac{h}{2} \right) \right) \cdot \pi \cdot r^2 + F_{Du} + F_M = 0$$

$$F_H - G - \left(p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H - \frac{h}{2} \right) \right) \cdot \pi \cdot r^2 + p_0 \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4} + p_0 \cdot \pi \cdot \frac{3 \cdot r^2}{4} + \rho_{Fl} \cdot g \cdot \left(H + \frac{h}{2} \right) \cdot \pi \frac{3}{4} \cdot r^2 - \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot \frac{7}{12} \cdot r^2 = 0$$

$$F_H - \frac{1}{3} \cdot \rho_K \cdot \pi \cdot r^2 \cdot h \cdot g - \rho_{Fl} \cdot g \cdot H \cdot \pi \cdot r^2 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot H \cdot \pi \cdot \frac{3}{4} \cdot r^2 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{2} + \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot \frac{3}{8} \cdot r^2 - \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot \frac{7}{12} \cdot r^2 = 0$$

$$F_H - \frac{1}{3} \cdot \rho_K \cdot \pi \cdot r^2 \cdot h \cdot g - \rho_{Fl} \cdot g \cdot H \cdot \pi \cdot \frac{1}{4} \cdot r^2 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot \frac{7}{12} \cdot r^2 = 0$$

$$F_H = \frac{1}{3} \cdot \rho_K \cdot g \cdot h \cdot \pi \cdot r^2 - \rho_{Fl} \cdot g \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4} \cdot \left(\frac{7}{6}h - H \right)$$

$$\underline{\underline{F_H = 18,3 \text{ N}}}$$

Aq. 3

2. Lösungsweg

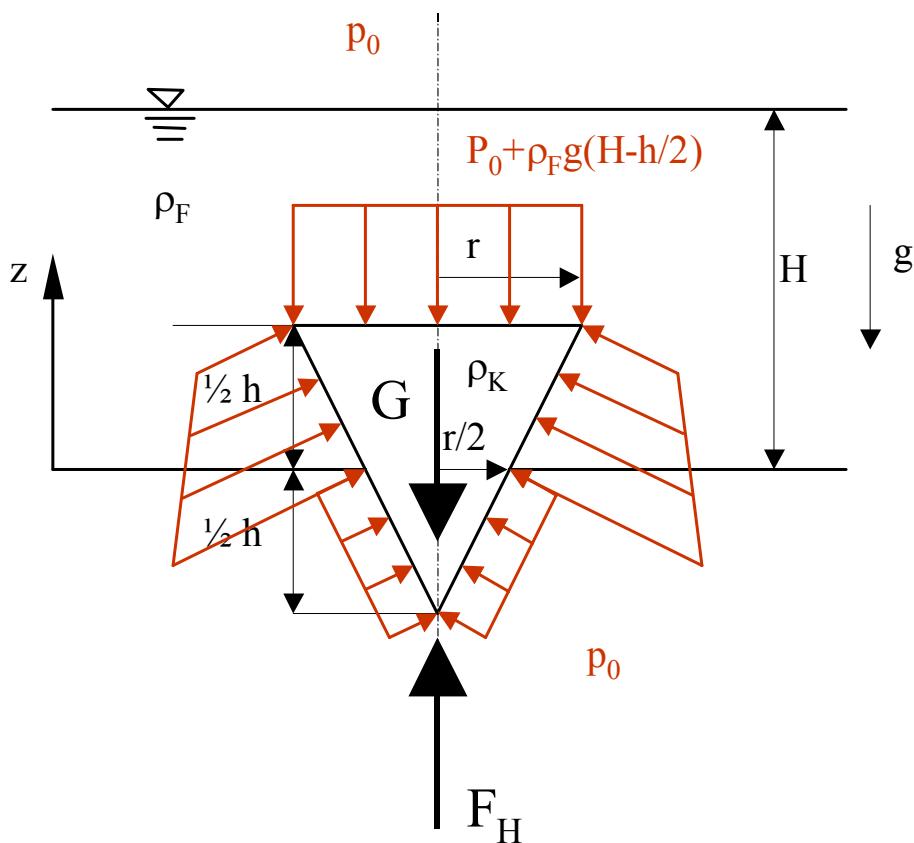
Gegeben:

$H = 80 \text{ cm}$, $r = 4 \text{ cm}$, $h = 10 \text{ cm}$, $\rho_F = 1 \text{ g/cm}^3$, $\rho_K = 6 \text{ g/cm}^3$, $g = 9,81 \text{ m/s}^2$.

Gesucht:

F_H = Hebekraft

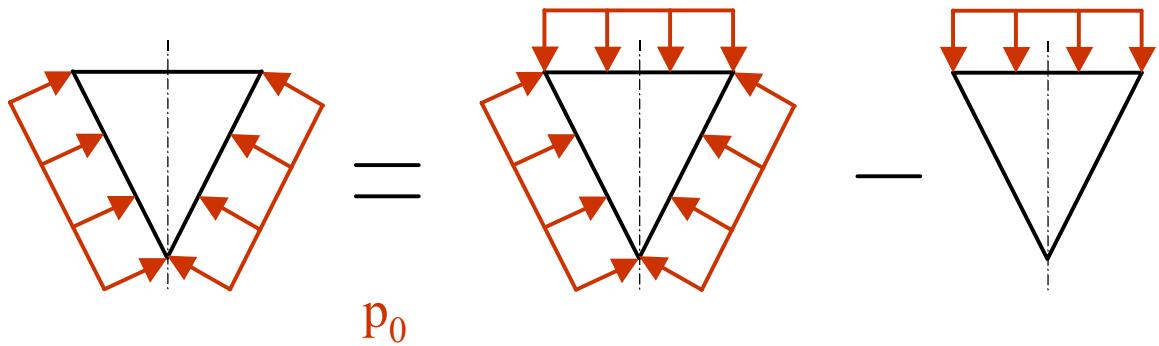
Die Lösung der Aufgabe erfolgt durch die Anwendung des Archimedischen Prinzips (Auftrieb = Gewicht der verdrängten Flüssigkeit) für eingetauchte Körper, das auch für teilweise eingetauchte Körper gilt.



Wirkende Kräfte:

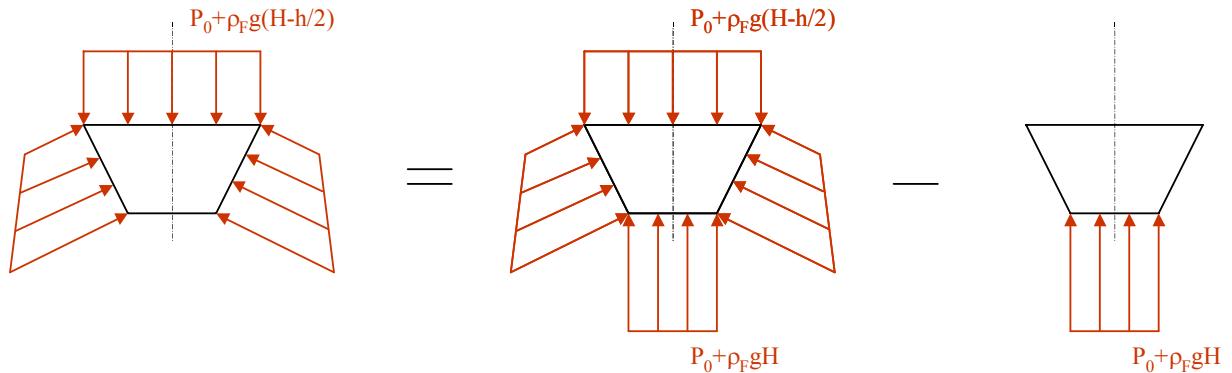
- G = Gewichtskraft
- F_H = Hebekraft (gesucht)
- F_D = resultierende Druckkraft am Kegel, die sich aus der Druckkraft auf den unteren Kegel F_{Du} und auf den oberen eingetauchten Kegelstumpf F_{Do} zusammensetzt

Druckkraft auf den unteren Kegel F_{Du} :



$$F_{Du} = 0 - \left(-p_0 \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4} \right) = p_0 \cdot \frac{\pi}{4} \cdot r^2$$

Druckkraft auf den Kegelstumpf im Fluid F_{Do} :



$$F_{Do} = \underbrace{\rho_{Fl} \cdot g \cdot V_{St}}_{\text{Auftrieb}} - (p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot H) \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4}$$

mit

$$V_{St} = \frac{1}{3} \cdot \left(\pi \cdot r^2 \cdot h - \pi \cdot \frac{r^2}{4} \cdot \frac{h}{2} \right) = \frac{7}{24} \cdot \pi \cdot r^2 \cdot h$$

bzw. mit der Formel zur Berechnung des Volumens eines Kegelstumpfes

$$V_{St} = \frac{1}{3} \cdot \pi \cdot \left[r^2 + r \cdot \frac{r}{2} + \left(\frac{r}{2} \right)^2 \right] \cdot \frac{h}{2} = \frac{7}{24} \cdot \pi \cdot r^2 \cdot h$$

folgt für F_{Do} :

$$F_{Do} = \rho_{Fl} \cdot g \cdot \frac{7}{24} \pi \cdot r^2 \cdot h - (p_0 + \rho_{Fl} \cdot g \cdot H) \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4}$$

Gewichtskraft:

$$G = \rho_K \cdot V_K \cdot g = \rho_K \cdot \frac{1}{3} \cdot \pi \cdot r^2 \cdot h \cdot g$$

Kräftegleichgewicht:

$$\begin{aligned}\sum F_{\uparrow} &= 0 \\ F_H - G + F_{Du} + F_{Do} &= 0 \\ \Rightarrow F_H &= \frac{1}{3} \rho_K \cdot \pi \cdot r^2 \cdot h \cdot g - \rho_{Fl} \cdot g \cdot \pi \cdot \frac{r^2}{4} \cdot \left(\frac{7}{6}h - H \right) \\ \underline{\underline{F_H = 18,3 \text{ N}}}\end{aligned}$$