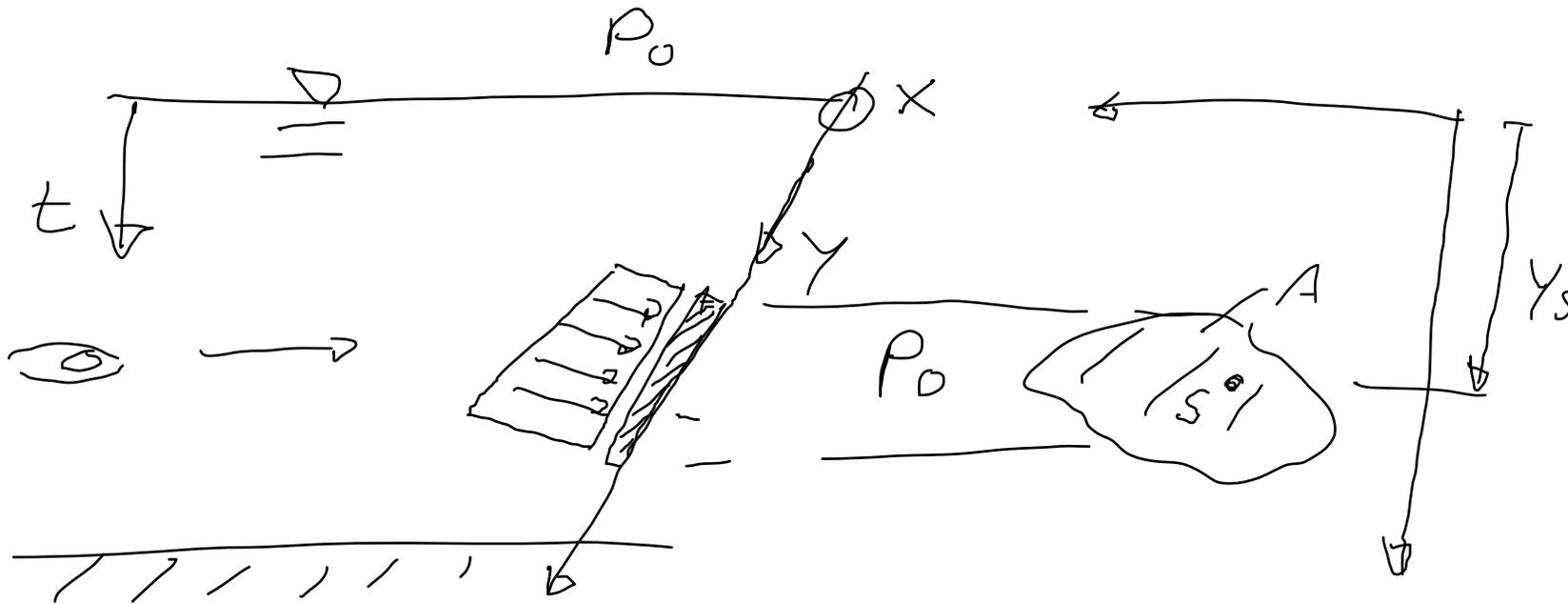


Hydrostatik

T. Bedorff

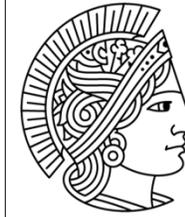
Flüssigkeitsdruck auf ebene Wände



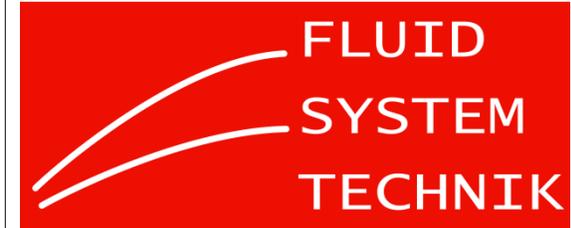
1) Welche Kraft wirkt auf die Platte?

2) Wo greift diese Kraft an (nicht im Schwerpunkt) 30

04.05.2010



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3



1) Welche Kraft F wirkt auf die Platte

allgemein $\vec{F} = - \int_A p \vec{n} dA$

$$F = \int p dA$$

$$p = p_0 + \rho g t \quad t = y \sin(\alpha)$$

$$\Rightarrow F = \int (\rho g y \sin(\alpha) + p_0) dA = \rho g \sin(\alpha) \int y dA + p_0 A$$

TM: $\int y dA = S_x$ Flächennmoment 1. O.
Statisches Moment

$$\int y dA = y_s \cdot A$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3

$$\bar{F} = \rho g \sin(\alpha) y_s A + p_0 A$$

$$= \underbrace{(p_0 + \rho g \bar{z}_s)}_{p_s} A$$

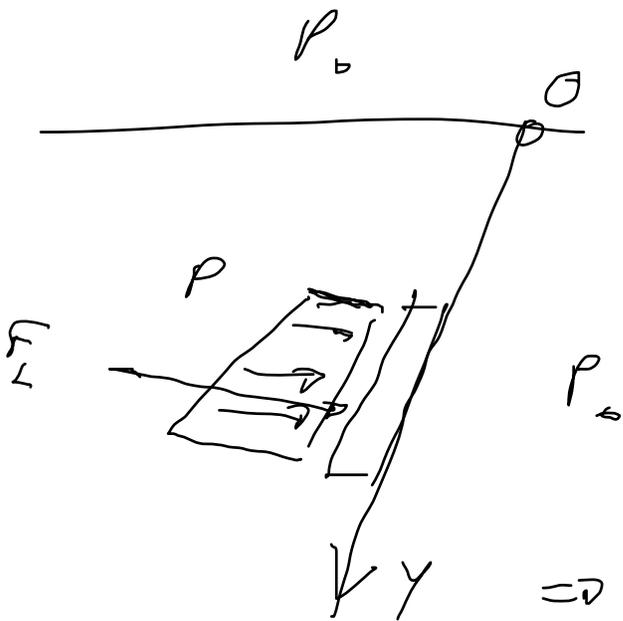
$$F = p_s A$$

$$F_{\text{rel}} = (p_s - p_0) A$$



2) Wo greift F an

→ Druckmittelpunkt $D (x_D, y_D)$



$$\underline{F_L \cdot y_D} = \underline{\int (p - p_0) y \, dA}$$

$$p = \rho g y \sin(\alpha) + p_0$$

$$\Rightarrow F_L \cdot y_D = \int \rho g y \sin(\alpha) y \, dA$$

$$= \rho g \sin(\alpha) \int y^2 \, dA$$

TM II: $\int y^2 \, dA$: Flächenträgheitsmoment J_x



$$\gamma_D = \frac{\rho g \sin(\alpha)}{F_L} \cdot J_x \Rightarrow \left[\begin{array}{c} J_x \\ \gamma_D \\ S_x \end{array} \right]$$

$$\gamma_D = \frac{J_x}{\gamma_s A}$$

$$\underline{\gamma_D > \gamma_s}$$





$$F_{Fl} x_D = \int (\rho - \rho_0) x dA$$
$$= \rho g \sin(\alpha) \underbrace{\int xy dA}$$

Deviationsmoment J_{xy}

$$\Rightarrow \boxed{x_D = \frac{J_{xy}}{S_x}}$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3

$$F = p_s A$$

$$F_F = (p_s - p_o) A$$

Druckmittelpunkt $D (x_D, y_D)$

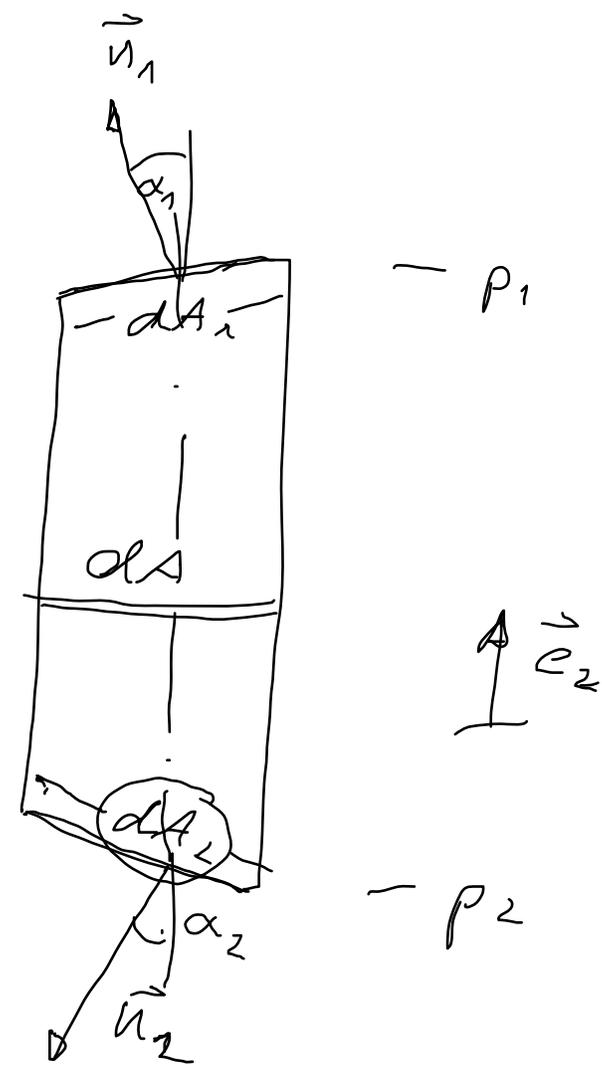
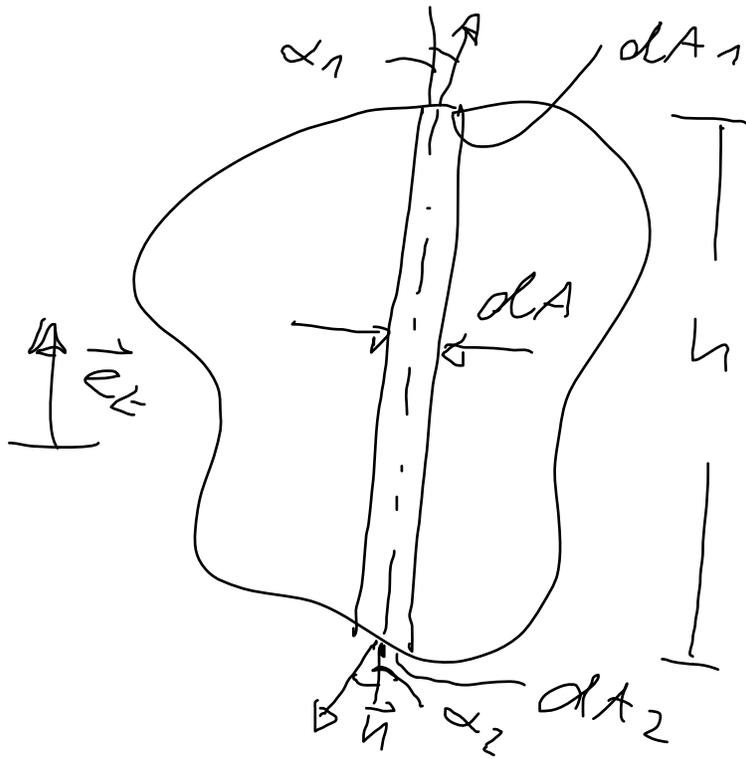
$$x_D = \frac{J_{xy}}{S_x}$$

$$y_D = \frac{J_x}{S_x}$$





Auftrieb

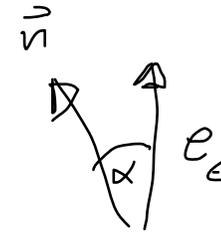


gesucht: Kraft in \vec{e}_2 -Richtung

$$\underline{d\vec{F}} = -p \vec{n} dA; \quad dF_z = d\vec{F} \cdot \vec{e}_2$$

$$= -p (\vec{n} \cdot \vec{e}_2) dA$$

$$\vec{n} \cdot \vec{e}_z = \cos(\alpha)$$



obere Fläche : $\vec{n}_1 \cdot \vec{e}_z = \cos(\alpha_1)$

untere Fläche : $\vec{n}_2 \cdot \vec{e}_z = -\cos(\alpha_2)$

$$\Rightarrow dF_1 = -p_1 \underbrace{\cos(\alpha_1) dA_1}_{\substack{\sqrt{\vec{n}} \\ \vec{e}_z}} = \underline{\underline{dA}} p_1$$

$$dF_2 = -p_2 \underbrace{\cos(\alpha_2) dA_2}_{\substack{\sqrt{\vec{n}} \\ \vec{e}_z}} = \underline{\underline{dA}} p_2$$

$$\Rightarrow dF_a = dF_1 + dF_2 = (p_2 - p_1) dA$$

$$F_a = \int dF_a = \rho g \int h dA = \rho g V$$

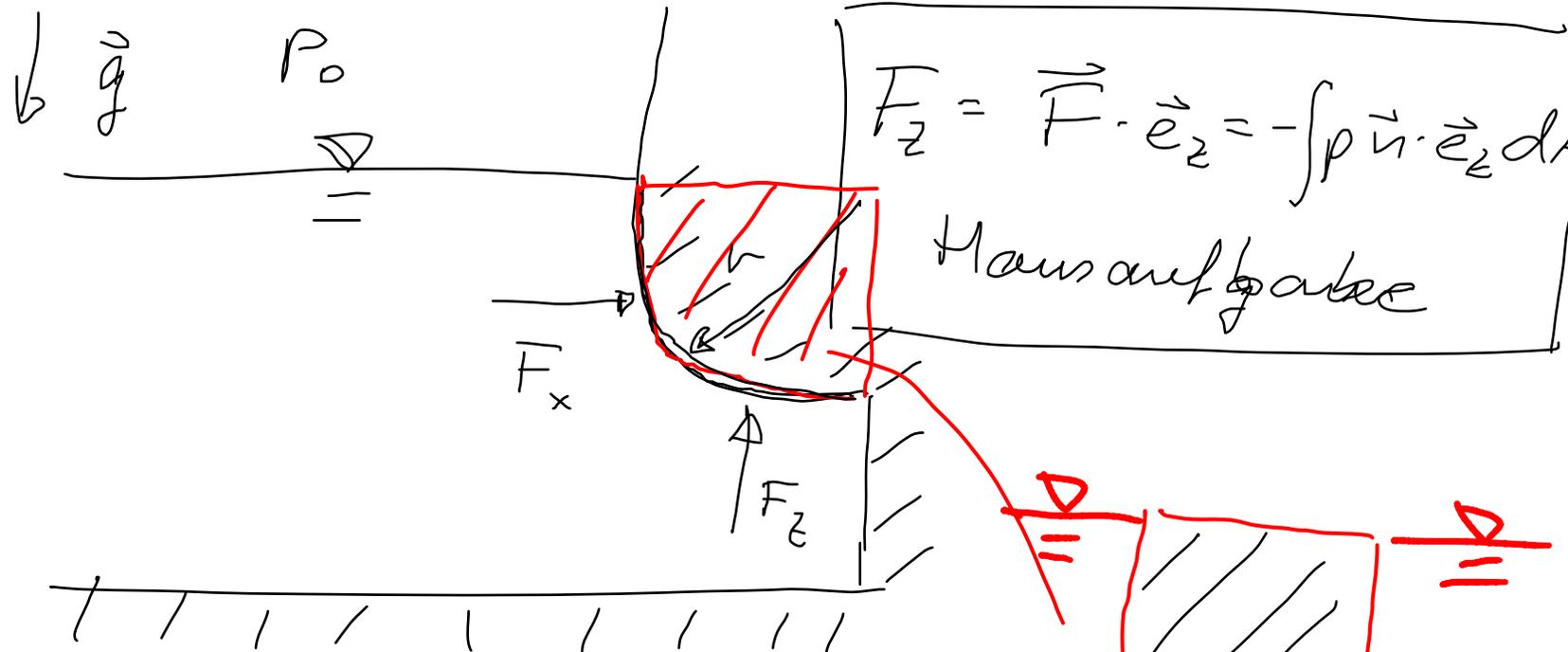
$$p_2 - p_1 = \rho g h$$





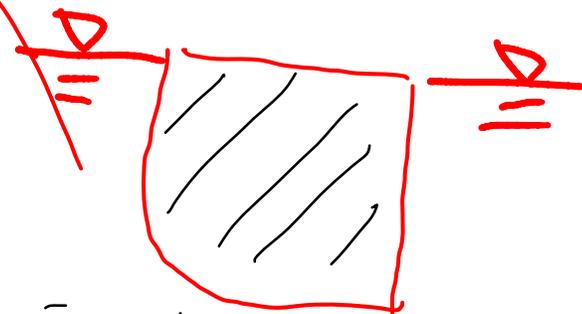
$$F_a = \rho_{FL} g V$$

Archimedisches
Auftriebsformel



$$F_z = \vec{F} \cdot \vec{e}_z = -\int p \vec{n} \cdot \vec{e}_z dA$$

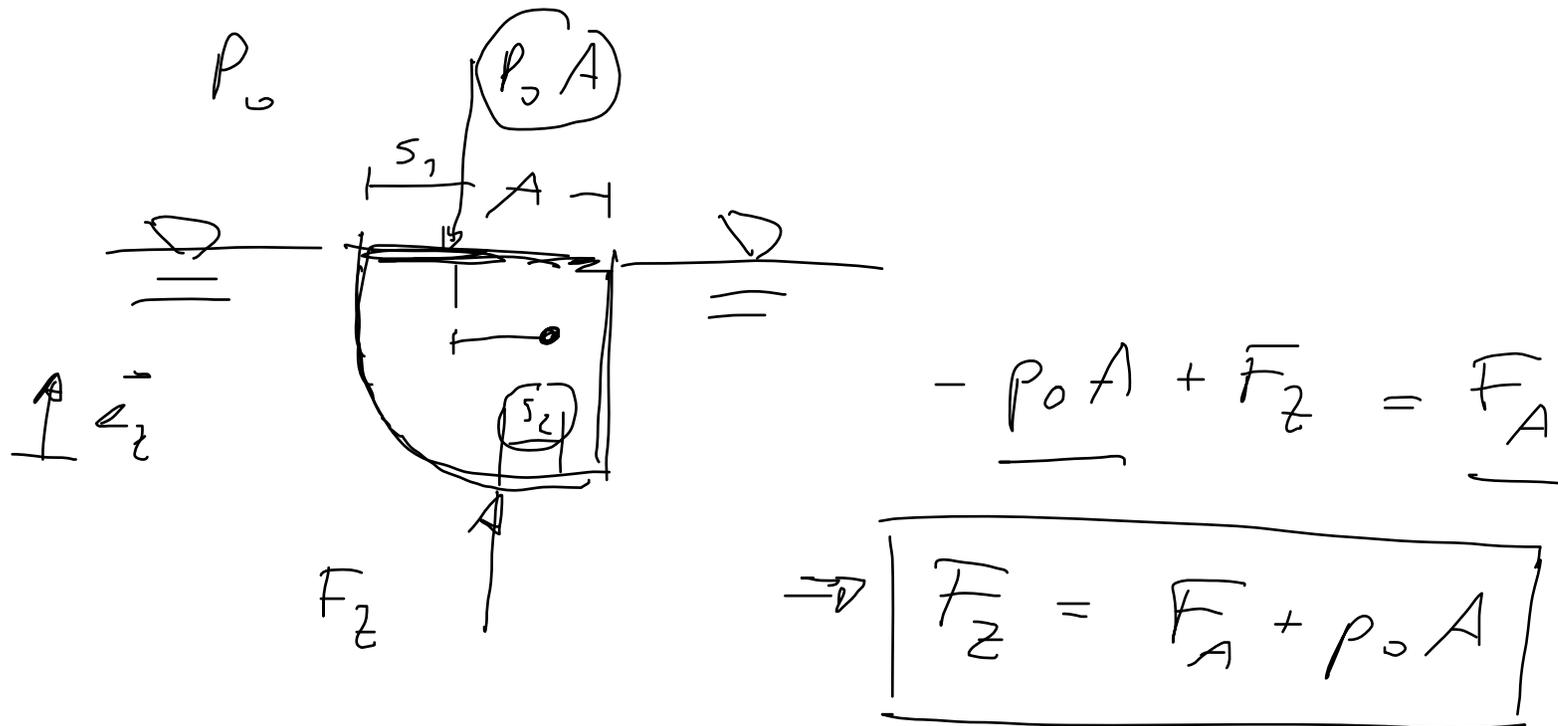
Hausaufgabe



Ersatzkörper



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3



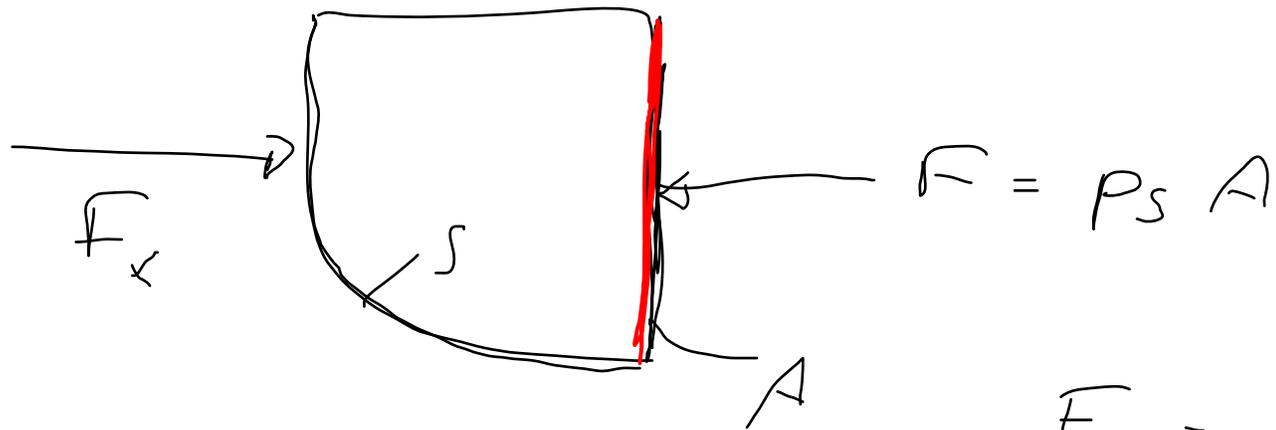
Wo greift \bar{F}_z an?

\Rightarrow Momentengleichgewicht: $p_0 A s_1 - \bar{F}_z s_2 = 0$

$$\Rightarrow s_2 = \frac{p_0 A}{\bar{F}_z} s_1 = \frac{p_0 A}{\bar{F}_A + p_0 A} \cdot s_1$$

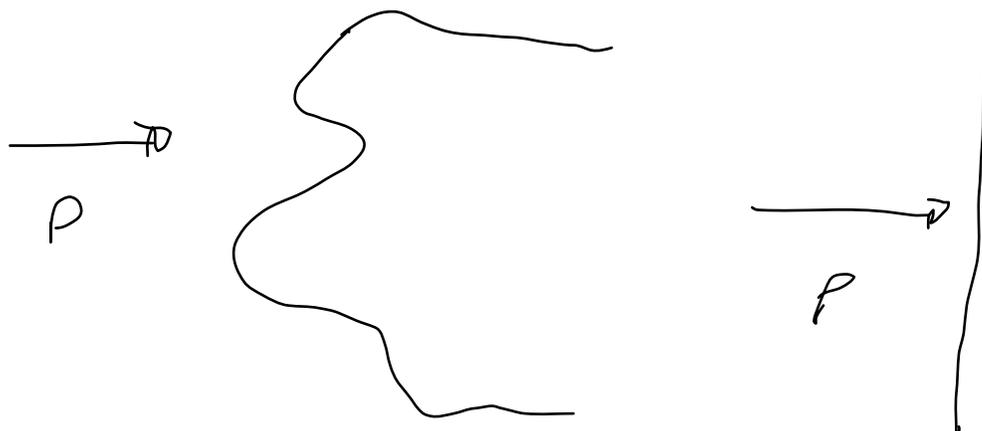


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3

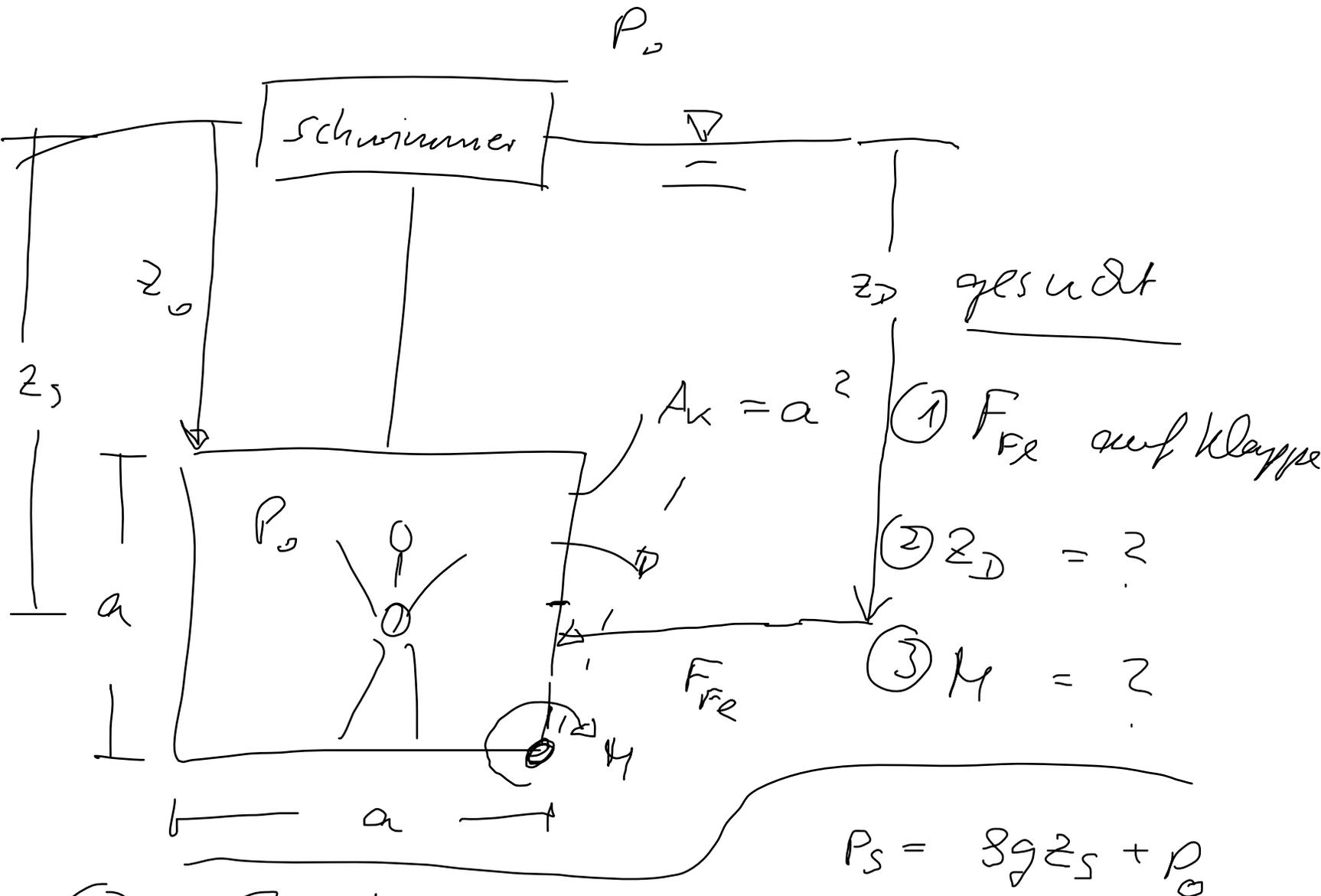


$$F_x = p_s A_{\text{proj}}$$

$A = \text{projizierte Fläche von } S$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3



$$p_s = \rho g z_s + p_0$$

$$z_s = z_0 + \frac{a}{2}$$

(1) $F_{Fre} = (p_s - p_0) A_k =$

$$\Rightarrow F_{Fre} = \rho g a^2 \left(z_0 + \frac{a}{2} \right)$$



$$\underline{z_D} : \underline{F_{Fl}} \cdot \underline{z_D} = \int p z dA$$

$$p = \rho g z \quad dA = a dz$$

$$\Rightarrow \underline{F_{Fl}} \cdot \underline{z_D} = \int_{z_0}^{z_0+a} \rho g z^2 a dz = \rho g a \int_{z_0}^{z_0+a} z^2 dz$$

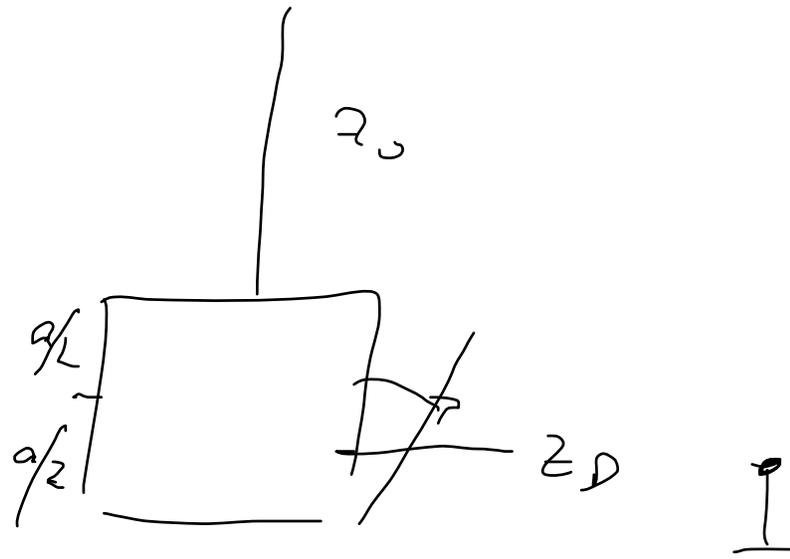
$$\Rightarrow \underline{F_{Fl}} \cdot \underline{z_D} = \rho g a \left. \frac{1}{3} z^3 \right|_{z_0}^{z_0+a}$$

$$\underline{z_D} = \frac{2}{3} \frac{(z_0+a)^3 - z_0^3}{a(2z_0+a)} \quad \left| \text{mit } F_L = \rho g a^2 \left(z_0 + \frac{a}{2} \right) \right.$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3

③



$$z_0 + a - z_D$$
$$- z_0 + a$$

$$M = F_{re} (z_0 + a + z_D)$$

①



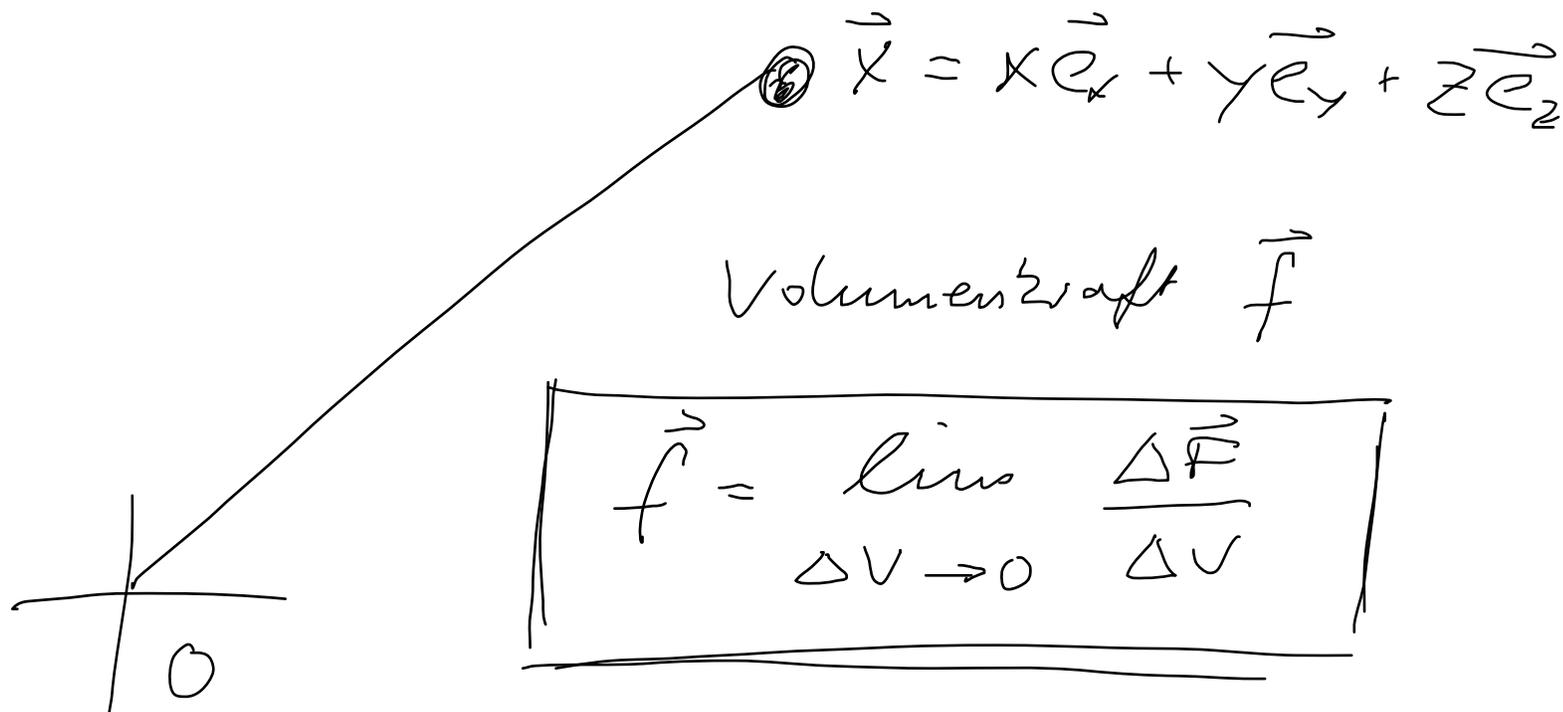
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3

Volumenkraft

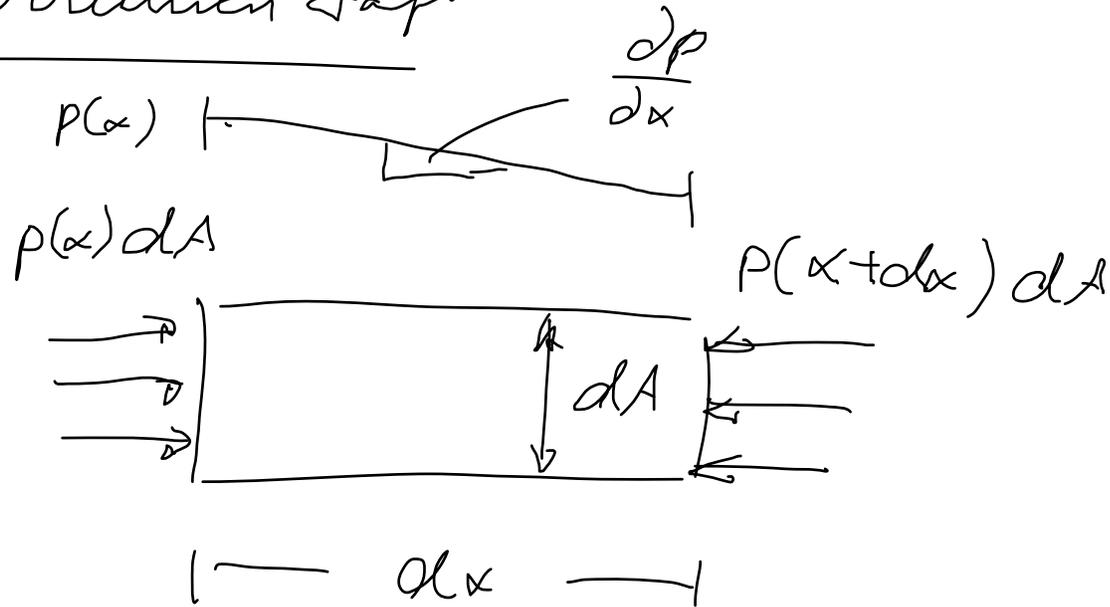


Auftrieb: $\vec{f} = -\rho g \vec{e}_z$



Zusammenhang zw. den Druckverteilung und

Volumenkraft



$$dF = p(x+dx)dA - p(x)dA$$

$$p(x+dx) = \left| p(x) + \frac{dp}{dx} \cdot dx \right|$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3



$$dF = \left(p(x) + \frac{\partial p}{\partial x} dx - p(x) \right) dA$$

$$\Rightarrow dF = \frac{\partial p}{\partial x} \underbrace{dx dA}_{dV} \Rightarrow dF = \frac{\partial p}{\partial x} dV$$

$$\vec{f} = \frac{\Delta F}{\Delta V}$$

$$\frac{dF}{dV} = \left[\frac{\partial p}{\partial x} = f_x \right]$$

$$y: f_y = \frac{\partial p}{\partial y}$$

$$z: f_z = \frac{\partial p}{\partial z}$$

$$\Rightarrow \vec{f} = \nabla p$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Strömungslehre für
Mechatroniker
Vorlesung 3