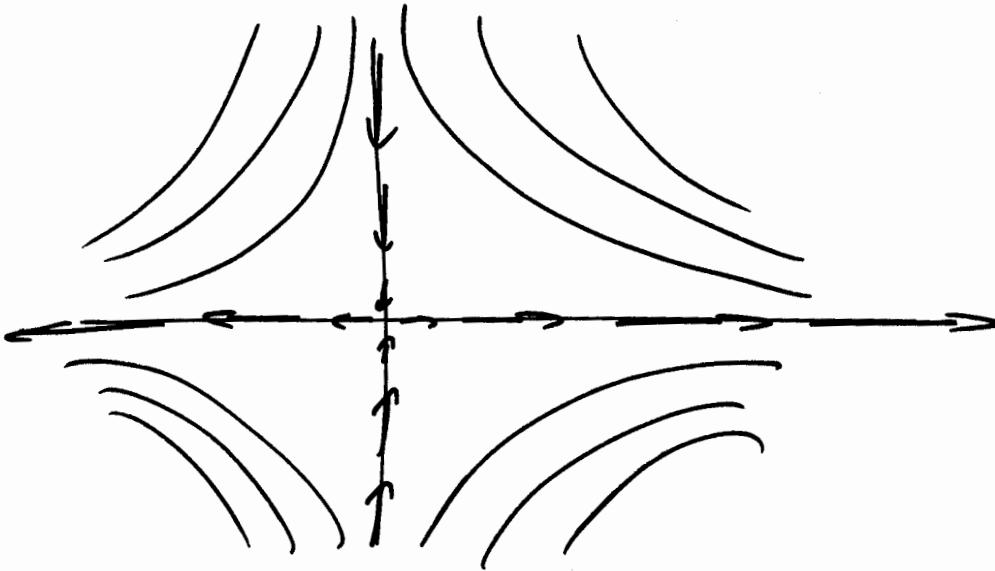


Aufgabe 5

$$u = \alpha x, \quad v = -\alpha y, \quad w = 0, \quad \alpha > 0$$



$$\frac{Dc}{Dt} = \frac{\partial c}{\partial t} + (u \cdot \nabla) c$$

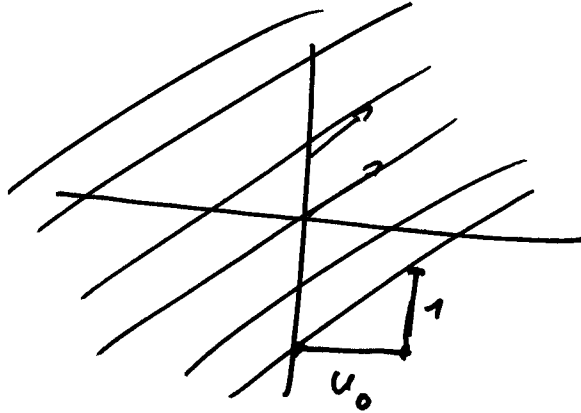
$$= -\alpha \rho x^2 y e^{-\alpha t} + (\alpha x) (2\rho x y e^{-\alpha t}) + (-\alpha y) (\rho x^2 e^{-\alpha t})$$

= 0, also keine Änderung mit der Zeit.

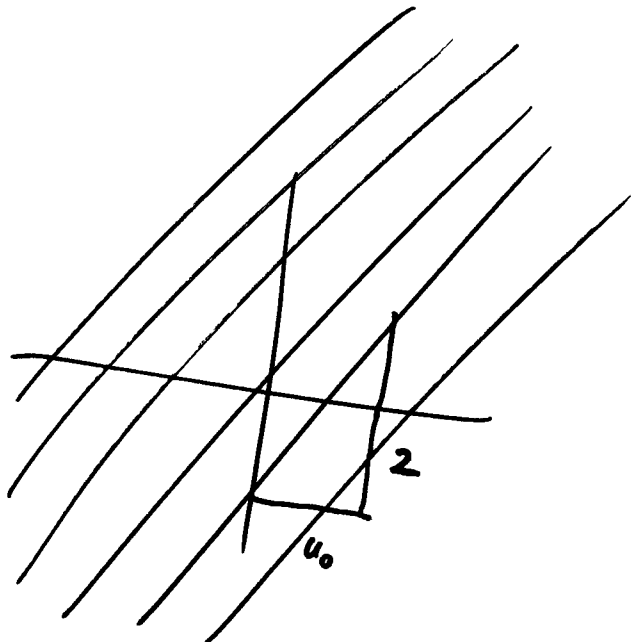
$$u = u_0, \quad v = ht, \quad w = 0$$

a)

t=1



t=2



Man sieht leicht:

$$x(s) = u_0 s$$

$$y(s) = ht s$$

erfüllt

$$\frac{dx/ds}{u} = \frac{dy/ds}{v}$$

b) Fluidteilchen:

$$\dot{x}(t) = u_0$$

$$\dot{y}(t) = kt$$

hat Lösungen

$$x(t) = u_0 t + C_1$$

$$y(t) = \frac{1}{2} kt^2 + C_2$$

$$\Rightarrow y = \frac{1}{2} \frac{k}{u_0^2} (C_1 - x)^2 + C_2,$$

also Parabel.

$$\nabla \times u = \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial y} w - \frac{\partial}{\partial z} v \\ \frac{\partial}{\partial z} u - \frac{\partial}{\partial x} w \\ \frac{\partial}{\partial x} v - \frac{\partial}{\partial y} u \end{pmatrix}$$

$$(\nabla \times u) \times u = \begin{pmatrix} w \left( \frac{\partial}{\partial z} u - \frac{\partial}{\partial x} w \right) - v \left( \frac{\partial}{\partial x} v - \frac{\partial}{\partial y} u \right) \\ u \left( \frac{\partial}{\partial x} v - \frac{\partial}{\partial y} u \right) - w \left( \frac{\partial}{\partial y} w - \frac{\partial}{\partial z} v \right) \\ v \left( \frac{\partial}{\partial y} w - \frac{\partial}{\partial z} v \right) - u \left( \frac{\partial}{\partial z} u - \frac{\partial}{\partial x} w \right) \end{pmatrix}$$

$$\nabla \left( \frac{1}{2} u^2 \right) = \nabla \left( \frac{1}{2} (u^2 + v^2 + w^2) \right)$$

$$= \begin{pmatrix} u \frac{\partial}{\partial x} u + v \frac{\partial}{\partial x} v + w \frac{\partial}{\partial x} w \\ u \frac{\partial}{\partial y} u + v \frac{\partial}{\partial y} v + w \frac{\partial}{\partial y} w \\ u \frac{\partial}{\partial z} u + v \frac{\partial}{\partial z} v + w \frac{\partial}{\partial z} w \end{pmatrix}$$

$$(u \cdot \nabla) u = \left( u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y} + w \frac{\partial}{\partial z} \right) \begin{pmatrix} u \\ v \\ w \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} u \frac{\partial}{\partial x} u + v \frac{\partial}{\partial y} u + w \frac{\partial}{\partial z} u \\ u \frac{\partial}{\partial x} v + v \frac{\partial}{\partial y} v + w \frac{\partial}{\partial z} v \\ u \frac{\partial}{\partial x} w + v \frac{\partial}{\partial y} w + w \frac{\partial}{\partial z} w \end{pmatrix}$$

Durch Komponentenvergleich sieht man

$$(u \cdot \nabla) u = (\nabla \times u) \times u + \nabla \left( \frac{1}{2} u^2 \right)$$

a) Die Strömung ist nicht rotationsfrei.

Deswegen weiß man zwar, dass

$$\frac{p}{\rho} + \frac{1}{2} u^2 + gz$$

konstant ist auf jeder Stromlinie,

aber man weiß nicht, dass der Wert

auf allen Stromlinien gleich ist.

Darum ist die Argumentation falsch.

b)

Euler - Gleichung

$$\frac{Du}{Dt} = -\frac{1}{\rho} \nabla p + g$$

In Komponenten

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}$$

$$\frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} - g$$

Mit  $u = \begin{pmatrix} -\Omega y \\ \Omega x \\ 0 \end{pmatrix}$  (unabhängig von  $t$ ) folgt also

$$\Omega x (-\Omega) = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}$$

$$-\Omega y (\Omega) = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}$$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} - g$$

Integration liefert

$$p(x, y, z) = p_0 + \rho \Omega^2 \left( \frac{1}{2} x^2 + \frac{1}{2} y^2 \right) - \rho g z$$

 $p = \text{const}$  heißt dann

$$\rho g z = p_0 - \text{const} + \rho \Omega^2 \left( \frac{1}{2} x^2 + \frac{1}{2} y^2 \right)$$

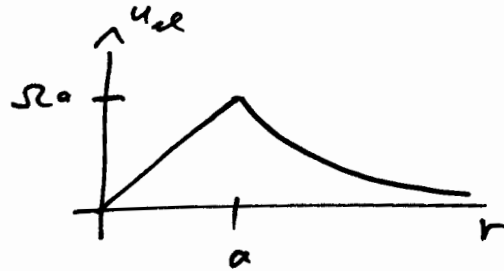
Also

$$z = \text{const} + \frac{\Omega^2}{2g} (x^2 + y^2)$$

Rankine vortex: 
$$u_{\theta} = \begin{cases} \Omega r; & r < a \\ \frac{\Omega a^2}{r}; & r > a \end{cases}$$

a)

$$u_r = u_z = 0$$



Wir wissen bereits:  $\omega = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \omega \end{pmatrix}$  mit



b)

Vorticity equation:

$$\frac{\partial u}{\partial t} + \omega \times u = -\nabla H \quad \text{mit} \quad H = \frac{p}{\rho} + \frac{1}{2} u^2 + gz$$

Bei uns gilt:

$$\frac{\partial u}{\partial t} = 0$$

$$\omega \times u = -e_r \begin{cases} 2\Omega^2 r; & r < a \\ \cancel{2\Omega^2 a^2} 0; & r > a \end{cases}$$

$$\text{und} \quad u^2 = \begin{cases} \Omega^2 r^2 & r < a \\ \frac{\Omega^2 a^4}{r^2} & r > a \end{cases}$$

Also ist

$$\nabla H = \left[ \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} + \left\{ -\frac{\Omega^2 r}{r^3} \right\} \right] e_r + \left[ \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + g \right] e_z$$

$\Rightarrow$

Für  $r < a$ :

$$-2\Omega^2 r = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} + \Omega^2 r$$

$$\Rightarrow \frac{\partial p}{\partial r} = 3\Omega^2 \rho r$$

Für  $r > a$ :

$$0 = \frac{\partial p}{\partial r} - \frac{\Omega^2 a^2}{r^3}$$

$$\frac{\partial p}{\partial r} = \frac{\Omega^2 \rho a^2}{r^3}$$

\* Für festes  $z$  folgt damit:

$$r < a: p = p_0 + \frac{3}{2} \Omega^2 \rho r^2 - \rho g z$$

$$r > a: p = C + \frac{\Omega^2 \rho a^2}{2} \frac{1}{r^2} - \rho g z$$



Da  $p$  bei  $r=a$  stetig ist, folgt:

$$p_0 + \frac{3}{2} \Omega^2 \rho a^2 = C + \frac{\Omega^2 \rho a^2}{2}$$

$$\Rightarrow C = p_0 + \Omega^2 \rho a^2$$

Also folgt insgesamt

$$p(r, z) = p_0 - \rho g z + \begin{cases} \frac{3}{2} \Omega^2 \rho r^2 & r < a \\ \Omega^2 \rho a^2 + \frac{\Omega^2 \rho a^4}{2r^2} & r > a \end{cases}$$

D.h. : Für  $r=0$  :  $p(0, z) = p_0 - \rho g z$

Für  $r=\infty$  :  $p(\infty, z) = p_0 - \rho g z + \Omega^2 \rho a^2$

c)

Für freie Oberfläche ist  $p = \text{const}$ , d.h.

$$\rho g z(r=0) = \rho g z(r=\infty) - \Omega^2 \rho a^2$$

$$z(r=\infty) = z(r=0) + \frac{\Omega^2 \rho a^2}{\rho g}$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \frac{1}{2} \rho u^2 = \rho u \cdot \left( \frac{\partial}{\partial t} u \right)$$

$$\stackrel{\text{Euler}}{=} \rho u \cdot \left( -\frac{1}{\rho} \nabla p + g - (u \cdot \nabla) u \right)$$

$$= -u \cdot (\nabla p + \rho \nabla \chi) - \rho u \cdot ((u \cdot \nabla) u) \quad (1)$$

Andererseits folgt mit der Produktregel

$$\nabla \cdot \left( (p + \rho \chi + \frac{1}{2} \rho u^2) u \right)$$

$$= u \cdot \nabla (p + \rho \chi + \frac{1}{2} \rho u^2) + (p + \rho \chi + \frac{1}{2} \rho u^2) \underbrace{\nabla \cdot u}_{=0}$$

$$= u \cdot (\nabla p + \rho \nabla \chi) + \rho u \cdot \frac{1}{2} \nabla u^2$$

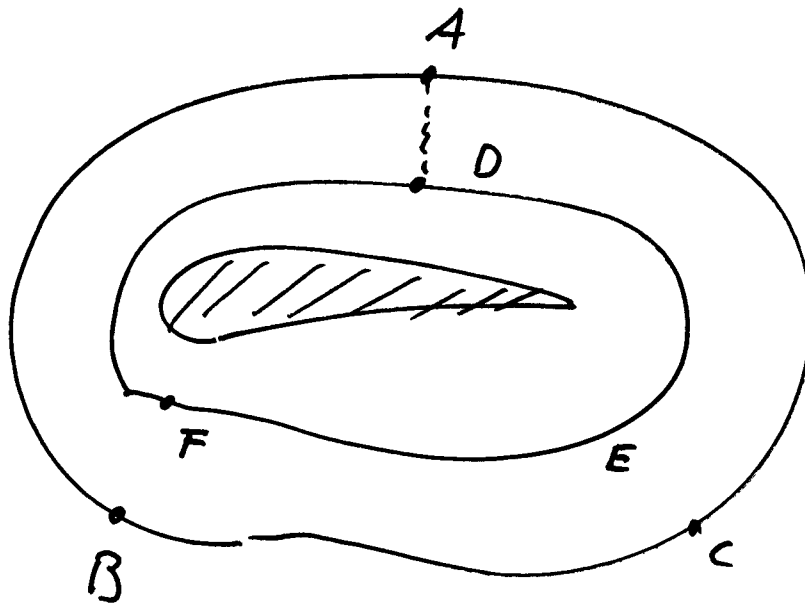
$$= u \cdot (\nabla p + \rho \nabla \chi) + \rho u \cdot (u \cdot \nabla) u \quad (2)$$

Aus (1) und (2) folgt

$$\frac{\partial}{\partial t} \frac{1}{2} \rho u^2 = - \nabla \cdot \left[ (p + \rho \chi + \frac{1}{2} \rho u^2) u \right]$$

Integrieren über  $V$  und dem Satz von Gauß folgt

$$\frac{d}{dt} \int_V \frac{1}{2} \rho u^2 dV = - \int_A (p + \rho \chi + \frac{1}{2} \rho u^2) u \cdot n dA$$



Für die Zirkulation im Gebiet

$ABCDEFDA$  gilt, da  $\nabla \perp u = 0$

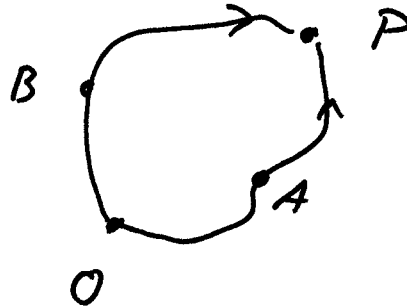
$$\oint_{ABCDEFDA} u \cdot ds = 0$$

$ABCDEFDA$

Also folgt

$$\oint_{ABCA} u \cdot ds = \oint_{DFED} u \cdot ds$$

a)



Da  $u$  rotationsfrei ist, folgt

$$\oint_{O \rightarrow P \rightarrow B \rightarrow A} u \cdot ds = 0$$

$$\Rightarrow \int_{O \rightarrow P} u \cdot ds = \int_{O \rightarrow B \rightarrow P} u \cdot ds$$

b) analoges Argument wie bei a)  
mit dem Satz von Gauß

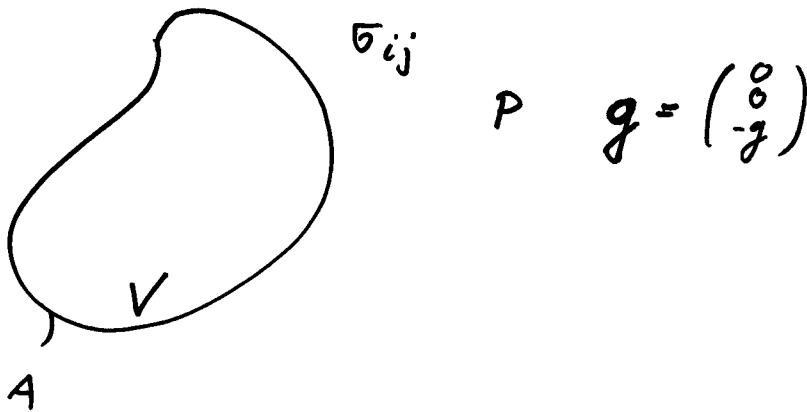
$$(\text{inkompressibel} \Rightarrow \nabla \cdot u = 0)$$

$$\nabla \times u = 0, \quad \nabla \cdot u = 0$$

nachrechnen, z.B. mit Darstellung von  $\nabla \cdot$  und  $\nabla \times$   
in Zylinderkoordinaten

$$\phi = \frac{Q}{2\pi} \ln r$$

$$\psi = \frac{Q}{2\pi} \varphi$$



$$\begin{aligned}
 F_z &= \int_A \sigma_{3j} n_j dA - \int_A p n dA - \int_V \rho g dV \\
 &= \int_V \nabla \cdot \sigma_{3j} dV - \int_V \nabla p dV - \int_V \rho g dV
 \end{aligned}$$

Alle Komponenten:

$$F = \int_V \nabla \cdot \sigma - \nabla p + \rho \mathbf{g} dV$$

Wenn  $u = \begin{pmatrix} u(y) \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$  ist die Gln  $\nabla \cdot u$  automatisch erfüllt.

Von der Impulserhaltung bleibt die erste Komponente:

$$0 = -\frac{\partial p}{\partial x} + \eta \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

Mit anderen Worten

$$\frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = -\frac{\kappa}{\eta}$$

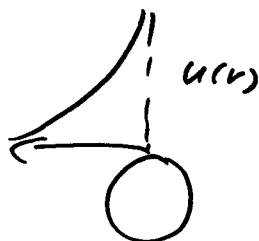
$$\Rightarrow u(y) = -\frac{1}{2} \frac{\kappa}{\eta} y^2 + C_1 y + C_2$$

Randbedingungen:

$$0 = u(0) = \underline{C_2}$$

$$U = u(h) = -\frac{1}{2} \frac{\kappa}{\eta} h^2 + C_1 h \Rightarrow \underline{C_1 = \frac{U}{h} + \frac{1}{2} \frac{\kappa}{\eta} h}$$

$$\Rightarrow \underline{u(y) = -\frac{1}{2} \frac{\kappa}{\eta} h^2 + \left( \frac{U}{h} + \frac{1}{2} \frac{\kappa}{\eta} h \right) y}$$



Es ist  $u = \begin{pmatrix} 0 \\ u(r) \\ 0 \end{pmatrix}$  und  $p = p(r)$

Von den NS-Gln in Zylinderkoordinaten bleibt

$$-\frac{1}{r} u_\varphi^2 = -\frac{\partial p}{\partial r} \quad (1)$$

$$0 = \eta \left( \Delta u_\varphi - \frac{1}{r^2} u_\varphi \right) \quad (2)$$

(2) heißt

$$\eta \left( \frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\varphi}{\partial r} \right) = \eta \frac{1}{r^2} u_\varphi$$

$$\frac{\partial^2 u_\varphi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\varphi}{\partial r} - \frac{1}{r^2} u_\varphi = 0$$

Das ist eine gew. lineare DGL 2. Ordnung

Lösungsansatz  $u_\varphi(r) = r^n$  (Eulerscher Typ)

$$[n(n-1) + n - 1] r^{n-2} = 0 \quad \Rightarrow \quad n^2 = 1$$

$$\Rightarrow \quad \underline{u_\varphi(r) = C_1 r + \frac{C_2}{r}}$$



Randbedingung ungen:

$$0 = u_\varphi(r_a) = C_1 r_a + \frac{C_2}{r_a} \Rightarrow C_1 = -\frac{C_2}{r_a^2}$$

$$\Omega r_i = u_\varphi(r_i) = C_1 r_i + \frac{C_2}{r_i}$$

$$\Rightarrow \Omega = -\frac{C_2}{r_a^2} + \frac{C_2}{r_i^2} = C_2 \left[ \frac{1}{r_i^2} - \frac{1}{r_a^2} \right]$$

$$\Rightarrow C_2 = \frac{\Omega}{\frac{1}{r_i^2} - \frac{1}{r_a^2}} = \frac{r_i^2 r_a^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2}$$

$$C_1 = -\frac{r_i^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2}$$

$$u(r) = -\frac{r_i^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2} r + \frac{r_i^2 r_a^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2} \frac{1}{r}$$

Für die Komponente  $e_{r\varphi} = e_{\varphi r}$  des Dehnungstensors gilt

$$2e_{r\varphi} = r \frac{\partial \left( \frac{1}{r} u_{\varphi} \right)}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \varphi}$$

$$= r \frac{\partial}{\partial r} \left[ C_1 + \frac{C_2}{r^2} \right]$$

$$= -2 \frac{C_2}{r^2}$$

Also gilt am inneren Rand

$$e_{r\varphi}|_{r=r_i} = - \frac{C_2}{r_i^2} = - \frac{r_a^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2}$$

$$\Rightarrow \sigma_{r\varphi} = \eta e_{r\varphi}|_{r=r_i} = - \eta \frac{r_a^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2}$$

Das führt auf ein Drehmoment pro Länge in z von

$$\frac{M}{l} = 2\pi r_i r_i \sigma_{r\varphi}|_{r=r_i} = \underline{\underline{-2\pi \eta \frac{r_i^2 r_a^2 \Omega}{r_a^2 - r_i^2}}}$$

Wenn für die Geschwindigkeit gilt, dass nur Geschwindigkeiten in  $z$ -Richtungen der Form

$u(v) = u_z(v)$  vorkommen, dann folgt aus den NS-Gl. in Zylinderkoordinaten, dass

$$\frac{\partial p}{\partial v} = \frac{\partial p}{\partial \varphi} = 0$$

Von der dritten Gl. bleibt

$$\eta \Delta u_z = \frac{\partial p}{\partial z} = -K, \text{ also}$$

$$u_z''(v) + \frac{1}{r} u_z'(v) = -\frac{K}{\eta}$$

Dies schreibt man in der Form

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{du_z}{dr} \right) = -\frac{K}{\eta},$$

integriert zweimal, und erhält so die allgemeine Lösung

$$\underline{u_z(v) = -\frac{K}{4\eta} r^2 + C_1 \ln r + C_2}$$

Berücksichtigung der Randbedingung

$$0 = u_z(R_A) = -\frac{K}{4\eta} R_A^2 + C_1 \ln R_A + C_2$$

$$U = u_z(R_I) = -\frac{K}{4\eta} R_I^2 + C_1 \ln R_I + C_2$$

führt auf

$$u_z(r) = \frac{K}{4\eta} \left[ R_A^2 - r^2 - \left[ R_A^2 - R_I^2 - \frac{4\eta U}{K} \right] \frac{\ln r - \ln R_A}{\ln R_I - \ln R_A} \right]$$

Für den Geschwindigkeitsvektor  $u$  gilt  $u = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ w \end{pmatrix}$

mit  $w = w(x, y)$  (Inkompressibilität)

Aus den ersten beiden Komponenten der NS-Gln folgt

$$\text{dann } 0 = \frac{\partial p}{\partial x} = \frac{\partial p}{\partial y}.$$

Die dritte Komponente liefert

$$\underbrace{\rho w \frac{\partial}{\partial z} w(x, y)}_{=0} = - \frac{\partial p}{\partial z} + \eta \Delta w$$

Also wird  $w$  beschrieben durch die Poisson-Gln

$$\Delta w(x, y) = \frac{1}{\eta} \frac{\partial p}{\partial z}.$$

Und die Randbedingungen lauten

$$w = 0 \text{ auf Rand (Waffen).}$$