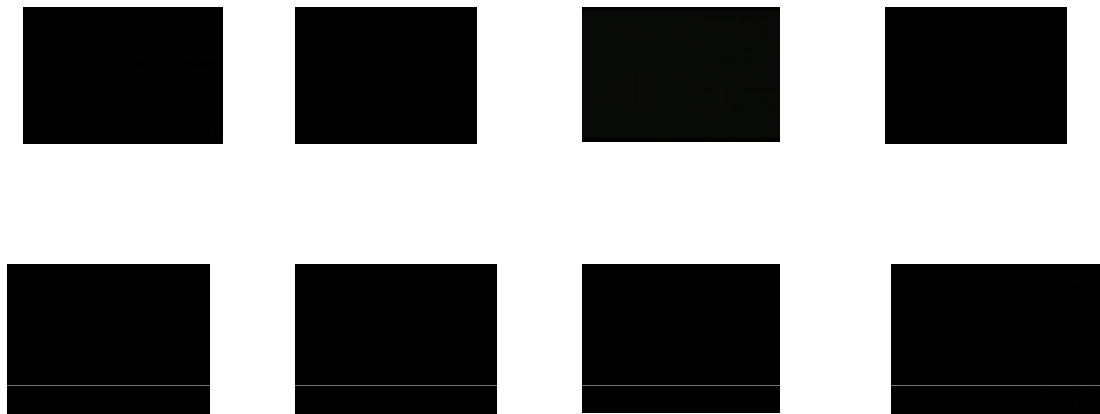


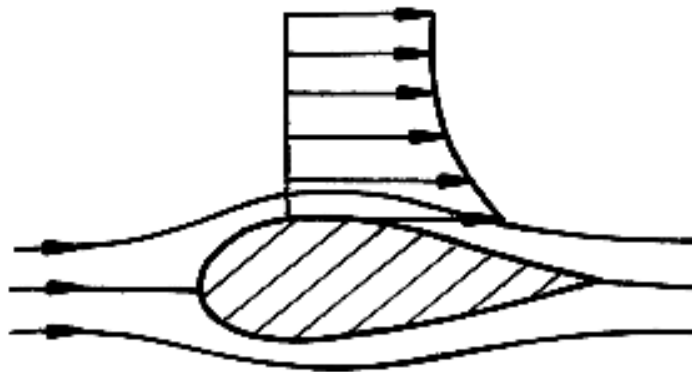
Potentialströmungen



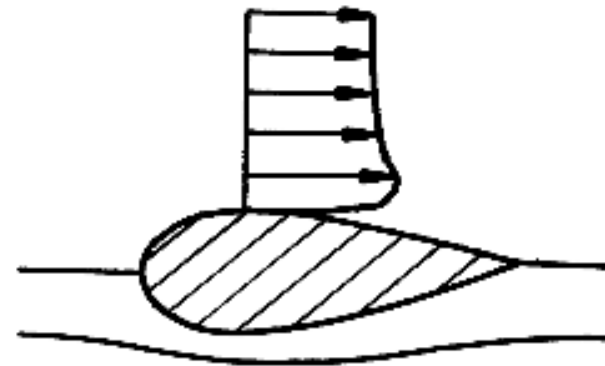
Potentialströmungen

$\rho = \text{konst.}$, reibungsfrei, 2D

$$\rightarrow \frac{d\omega}{dt} = 0$$



idealisierte Strömung $\nu = 0$



realistische Strömung

Reibungseffekte nur in dünnen Wandschichten interessant.

⇒ Aufteilung :

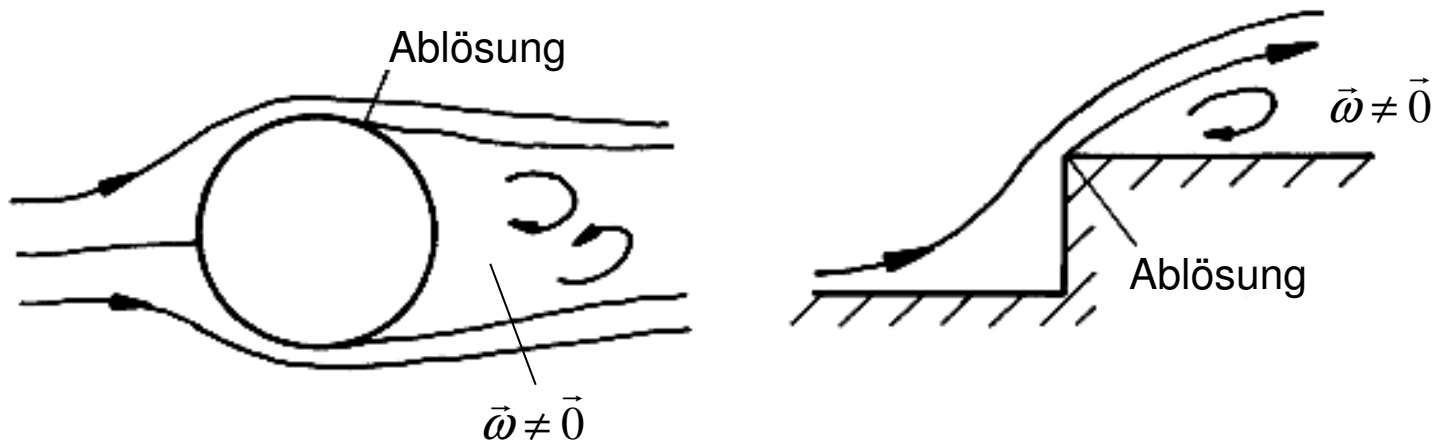
- Außenbereich

Strömung wird reibungsfrei und drehungsfrei angenommen.

⇒ Analyse mittels d. Th. drehungsfr. Strömung

- Innenbereich

Reibung führt u. a. zur Diffusion der Wirbelstärke



Potentialfunktion, Stromfunktion, Laplace Gleichung

$\vec{\omega} = \text{rot } \vec{v} = \vec{0}$ Lösung der Impulsgleichung

Identität :

$$\text{rot}(\text{grad } f) = \vec{0}$$

$$\vec{v} = \text{grad } \Phi$$

$$\vec{\omega} = \text{rot}(\text{grad } \Phi) = 0$$

$$\text{div } \vec{v} = 0 \xrightarrow{\text{Bestgsglg. von } \Phi} \text{div}(\text{grad } \Phi) = 0$$

$$\nabla^2 \phi = \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} = 0$$

Laplace Gleichung der Potentialfunktion

da $u = \frac{\partial \phi}{\partial x}$ $v = \frac{\partial \phi}{\partial y}$

Definition von ψ :

$$u = \frac{\partial \psi}{\partial y} \quad v = -\frac{\partial \psi}{\partial x}$$

- Kontinuitätsgleichung erfüllt

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = \frac{\partial^2 \psi}{\partial x \partial y} - \frac{\partial^2 \psi}{\partial x \partial y} = 0$$

- Bestimmung von ψ durch $\vec{\omega} = 0$

$$\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} = 0 \quad (\text{eben})$$

$$\nabla^2 \psi = \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} = 0$$

Laplace Gleichung der Stromfunktion

Vergleich von ϕ und ψ :

$$\frac{\partial \phi}{\partial x} = \frac{\partial \psi}{\partial y} \quad \frac{\partial \phi}{\partial y} = -\frac{\partial \psi}{\partial x}$$

Cauchy- Riemann DGL

$\phi(x, y) = konst.$ \rightarrow Potentiallinien

$\psi(x, y) = konst.$ \rightarrow Stromlinien

$$d\phi = \frac{\partial \phi}{\partial x} dx + \frac{\partial \phi}{\partial y} dy = u dx + v dy = 0 \quad (1)$$

$$d\psi = \frac{\partial \psi}{\partial x} dx + \frac{\partial \psi}{\partial y} dy = -v dx + u dy = 0 \quad (2)$$

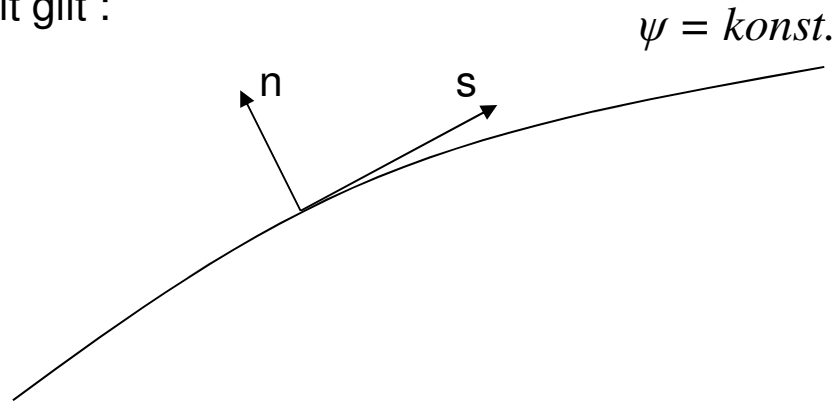
$$(1) \quad \left. \frac{dy}{dx} \right|_{\phi} = -\frac{u}{v} \quad (2) \quad \left. \frac{dy}{dx} \right|_{\psi} = \frac{v}{u}$$

$$\left. \frac{dy}{dx} \right|_{\psi} = -\left[\left. \frac{dy}{dx} \right|_{\phi} \right]^{-1} \quad \Rightarrow \quad \psi \perp \phi$$

Cauchy-Riemann : $\vec{\nabla} \phi \cdot \vec{\nabla} \psi = \frac{\partial \phi}{\partial x} \frac{\partial \psi}{\partial x} + \frac{\partial \phi}{\partial y} \frac{\partial \psi}{\partial y} = 0$

Stromlinien können sich nicht schneiden \rightarrow keine Komp. normal zu $\psi = konst.$

Somit gilt :

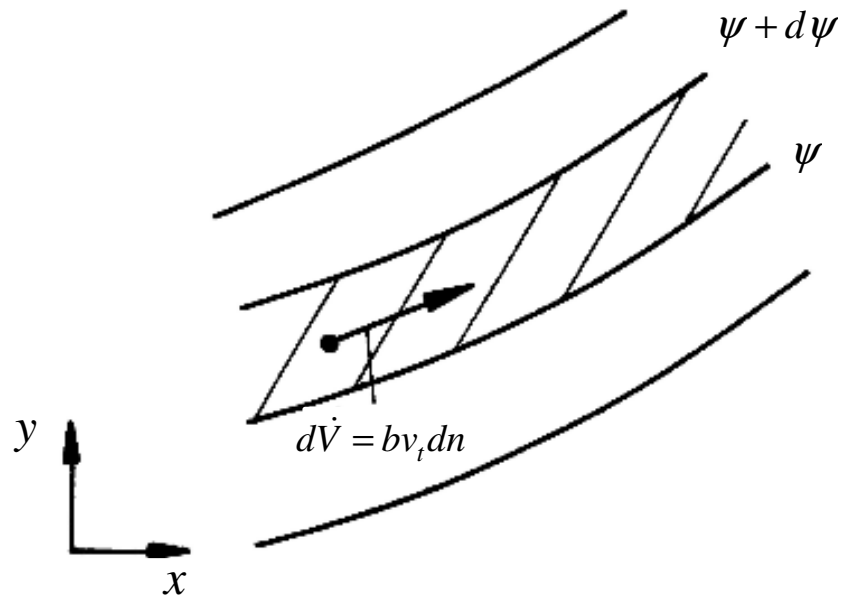


$$v_n = \frac{\partial \phi}{\partial n} = -\frac{\partial \psi}{\partial s} = 0$$
$$v_t = \frac{\partial \phi}{\partial s} = \frac{\partial \psi}{\partial n} \neq 0$$

kinematische Randbedingung

→ Fluidelemente **gleiten** auf der Kontur

Berechnung des Volumenstroms über ψ



$$d\psi = \frac{\partial \psi}{\partial n} dn = v_t dn$$
$$d\dot{V} = b d\psi$$

Berechnung der Druckverteilung

ϕ oder ψ bekannt $\rightarrow u, v$

Impulserhaltung für reibungsfreie Strömungen (Euler Gleichung)

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \underbrace{(\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}}_{\text{blue}} = \underbrace{\vec{b}}_{\text{red}} - \frac{1}{\rho} \vec{\nabla} p$$

Identität : (unter Berücksichtigung der Drehungsfreiheit)

$$\underbrace{(\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}}_{\text{blue}} = \vec{\nabla} \frac{\vec{v}^2}{2} - \vec{v} \times (\vec{\nabla} \times \vec{v}) = \vec{\nabla} \frac{\vec{v}^2}{2}$$

Potential :

$$\underbrace{\vec{b}}_{\text{red}} = -\vec{\nabla}(gz)$$

stationär :

$$\frac{\partial}{\partial t} \rightarrow 0$$

einsetzen und integrieren :

$$p + \frac{\rho}{2} \vec{v}^2 + \rho gz = konst. \quad (\text{Bernoulli})$$

⇒ Gleichungen sind linear → Superposition möglich

Elementarströmungen mit ϕ_1, \dots, ϕ_n werden zu neuen Strömungen zusammengesetzt.

$$\phi = \sum_{i=1}^n a_i \phi_i$$

$\phi_1, \phi_2, \dots, \phi_n$ bekannt, a_i angepasst an Problem → ϕ

Komplexe Potentialfunktion

kurz : Theorie der komplexen Funktionen

wichtig für die Analyse der Laplaceschen Differentialgleichung

Definition :

komplexe Geschwindigkeit : $w = u + iv$

konjug. komplexe Geschwindigkeit : $\bar{w} = u - iv$

die Funktion $F(z) = \int \bar{w} dz$ ist die **komplexe Potentialfunktion**

$F(z)$ erfüllt die Laplace Gleichung

$$\begin{aligned} F(z) &= \int \bar{w} dz = \int (u dx + v dy) + i \int (u dy - v dx) \\ &= \int \left(\frac{\partial \phi}{\partial x} dx + \frac{\partial \phi}{\partial y} dy \right) + i \int \left(\frac{\partial \psi}{\partial x} dx + \frac{\partial \psi}{\partial y} dy \right) \\ &= \int d\phi + i \int d\psi = \phi(x, y) + i \psi(x, y) \end{aligned}$$

Laplace Gleichung :

$$\begin{aligned} \frac{\partial F}{\partial x} &= \frac{dF}{dz} \frac{\partial z}{\partial x} = \frac{dF}{dz} , & \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} &= \frac{d^2 F}{dz^2} \\ \frac{\partial F}{\partial y} &= \frac{dF}{dz} \frac{\partial z}{\partial y} = i \frac{dF}{dz} , & \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} &= \frac{d^2 F}{dz^2} i^2 \end{aligned}$$

$$\frac{d^2 F}{dz^2} - \frac{d^2 F}{dz^2} = \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} = 0$$

bzw.

$$\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + i \left(\frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} \right) = 0$$

$\Rightarrow F(z)$ beschreibt Potentialströmung

$F(z)$: analytische Funktion

Singularität :

$$F(z) \text{ oder } \frac{dF}{dz} \rightarrow 0 \text{ oder } \rightarrow \infty$$

Cauchy-Riemann nicht erfüllt

$\Rightarrow \phi = konst.$ und $\psi = konst.$ nicht orthogonal !

Bsp. :

$F(z) = \ln(z)$ analytisch außer in $z = 0$!

$F(z) = \frac{1}{z}$ analytisch außer in $z = 0$!

Superpositionsprinzip auch für $F(z)$:

$$F(z) \text{ bekannt} \Rightarrow \bar{w} = u - iv = \frac{dF}{dz}$$

\Rightarrow Geschwindigkeitsverteilung \Rightarrow Druckverteilung

Vorgehensweise (hier) : Vorgabe von $F(z)$

Beispiele für die komplexe Potentialfunktion

2D, inkompressibel

Winkel- und Eckenströmung :

$$\begin{aligned} F(z) &= \frac{a}{n} z^n = \frac{a}{n} (x + iy)^n = \frac{a}{n} (re^{i\varphi})^n \\ &= \frac{a}{n} r^n (\cos(n\varphi) + i \sin(n\varphi)) \end{aligned}$$

$$n \in \mathbb{R}, a = a_r \pm ia_i$$

zunächst : $a \in \mathbb{R}$

$$\phi = \frac{a}{n} r^n \cos(n\varphi)$$

$$\psi = \frac{a}{n} r^n \sin(n\varphi)$$

Stromlinien : $\psi = \text{konst.}$

$$\longrightarrow r^n \sin(n\varphi) = \text{konst.} = 0$$

\Rightarrow

$$\sin(n\varphi) = 0$$

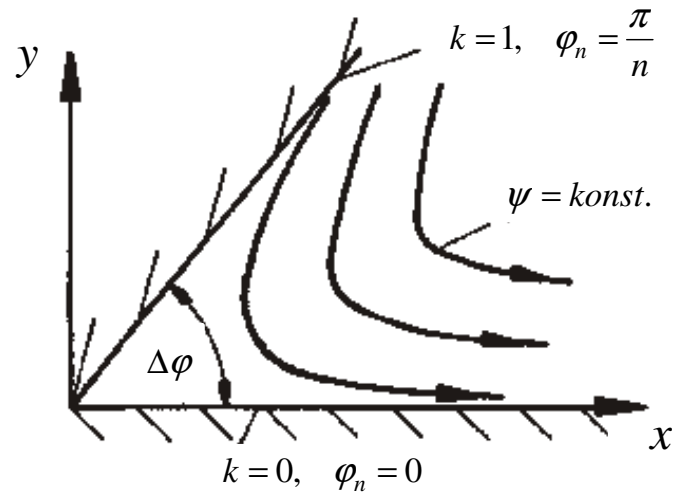
$$\varphi = \varphi_n = K \left(\frac{\pi}{n} \right) \quad K = 0, 1, 2, \dots$$

$$\left. \begin{array}{l} K = 0 : \varphi = 0 \\ K = 1 : \varphi = \frac{\pi}{n} \end{array} \right\} \Delta\varphi = \frac{\pi}{n}$$

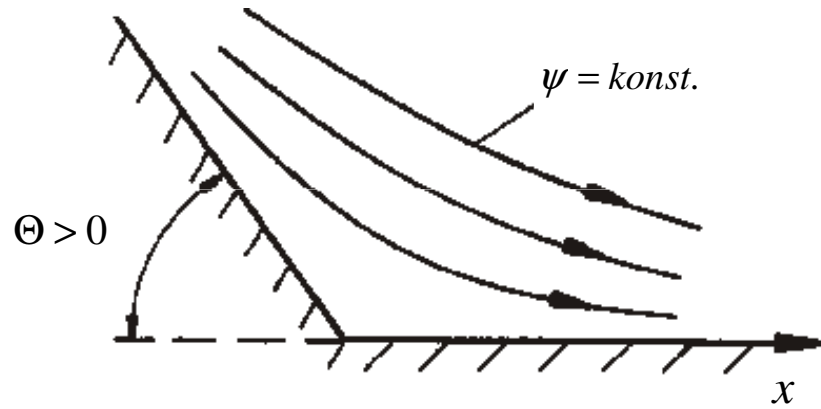
$$n \geq 2 : \quad \Delta\varphi \leq \frac{\pi}{2} \quad (\text{spitzer Winkel})$$

$$2 > n > 1 : \quad \frac{\pi}{2} < \Delta\varphi < \pi \quad (\text{konkave Ecke})$$

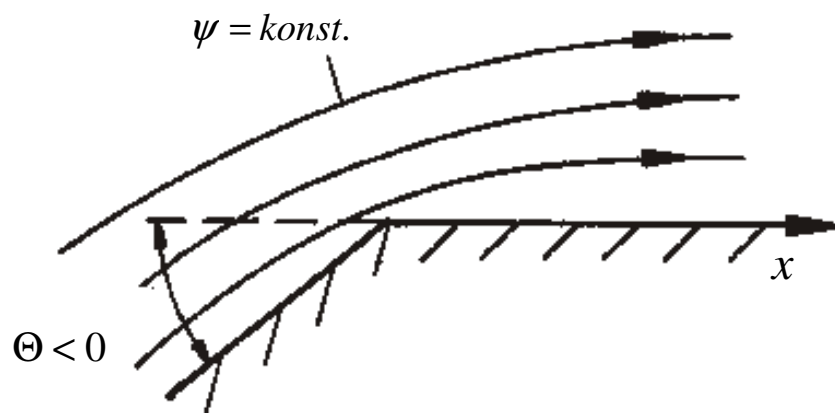
$$1 > n > \frac{1}{2} : \quad \pi < \Delta\varphi < 2\pi \quad (\text{konvexe Ecke})$$



spitzer Winkel : $n \geq 2$



konkave Ecke : $2 > n > 1$



konvexe Ecke : $1 > n > 1/2$

wobei

$$\Theta = \pi - \Delta\varphi = (n-1) \frac{\pi}{n}$$

$$\bar{w}(z) = \frac{dF}{dz} = az^{n-1} = u - iv; \quad \text{mit } z = re^{i\varphi}$$

bzw.

$$\|\vec{v}\| = |a|r^{n-1}$$

konkave Ecke ($n > 1$): $\|\vec{v}\| \rightarrow 0$ sofern $r \rightarrow 0$

konvexe Ecke ($n < 1$): $\|\vec{v}\| \rightarrow \infty$ sofern $r \rightarrow 0$

Stromlinien anhand von

$$\frac{dy}{dx} = \frac{v}{u} = -\tan[(n-1)\varphi]$$

Parallelströmung

$$n = 1 \quad \Rightarrow \quad \Delta\varphi = \pi$$

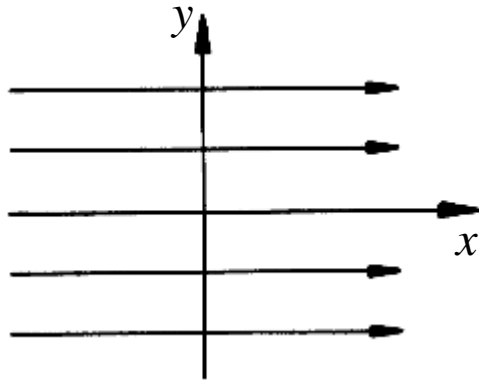
$$F(z) = az = (a_r - ia_i)(x + iy)$$

$$\frac{dF(z)}{dz} = \bar{w} = a = a_r - ia_i = u - iv$$

$$\phi = a_r x + a_i y \quad , \quad \psi = a_r y - a_i x$$

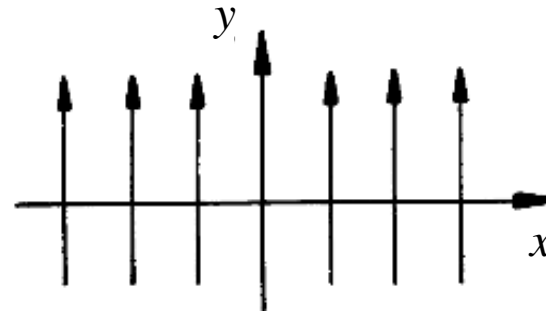
$$u = \frac{\partial\phi}{\partial x} = \frac{\partial\psi}{\partial y} = a_r$$

$$v = \frac{\partial\phi}{\partial y} = -\frac{\partial\psi}{\partial x} = a_i$$



$$a_r > 0$$

$$a_i = 0$$



$$a_r = 0$$

$$a_i > 0$$

Ebene Staupunktströmung

$$n = 2 \quad \Rightarrow \quad \Delta\varphi = \frac{\pi}{2}$$

$$F(z) = \frac{a}{2} z^2 = \phi + i\psi$$

$$\psi = axy$$

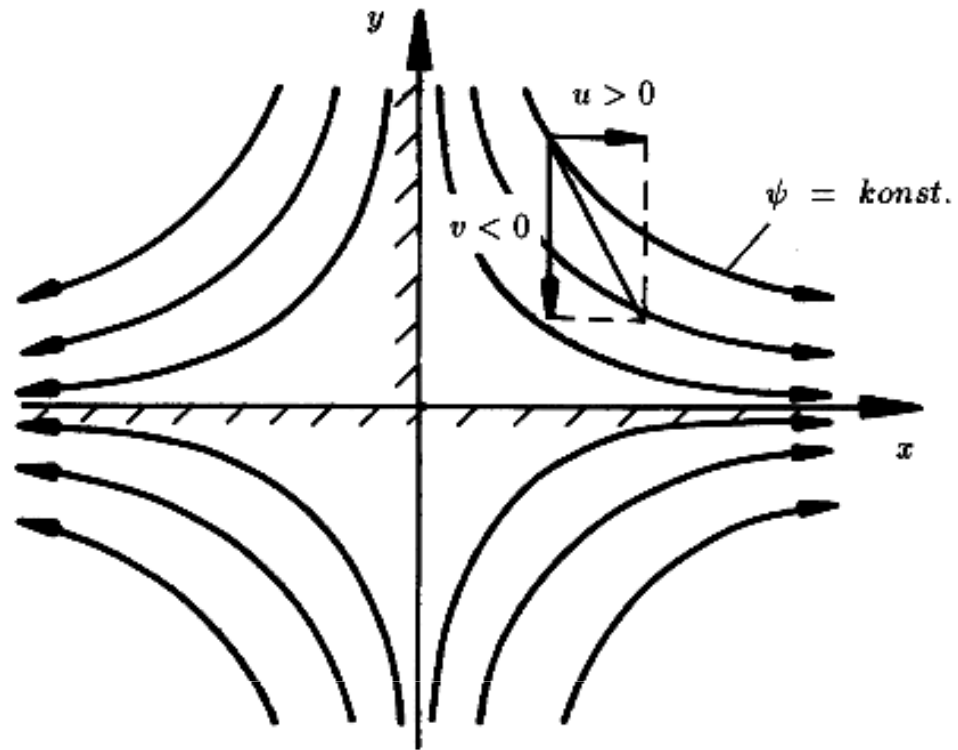
a ist Element der reellen Zahlen

$$\phi = \frac{a}{2}(x^2 - y^2)$$

$$\psi = \text{konst.} : \quad y \sim \frac{1}{x} \quad \longrightarrow \quad \text{gleichseitige Hyperbel}$$

$$\bar{w}(z) = \frac{dF}{dz} = az = ax + iay = u - iv$$

$$\left. \begin{array}{l} u = ax \\ v = -ay \end{array} \right\} \frac{dy}{dx} = \frac{v}{u} = -\frac{y}{x}$$



Isotachen : $\|\vec{v}\| = a |r|$

Isobaren : $p(r) = p_0 - \frac{\rho}{2} a^2 r^2$

Quelle oder Senke

$$F(z) = a \ln z = \frac{E}{2\pi} \ln z = \frac{E}{2\pi} \ln(re^{i\varphi})$$

$$\Rightarrow \phi = \frac{E}{2\pi} \ln r$$

$$\psi = \frac{E}{2\pi} \varphi = a\varphi$$

$\phi = konst.$: Kreise um den Ursprung

$\psi = konst.$: Strahlen durch den Ursprung

$$\bar{w}(z) = \frac{dF}{dz} = \frac{E}{2\pi z} = u - iv$$

$$u = \frac{Ex}{2\pi(x^2 + y^2)}$$

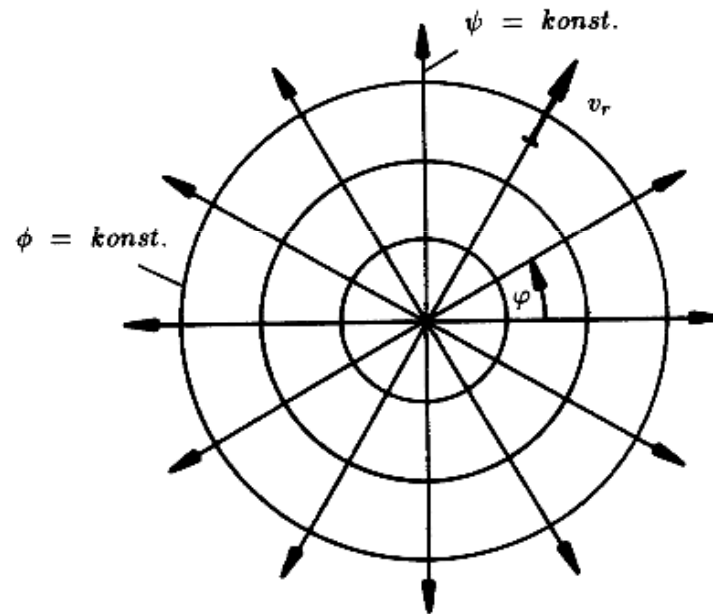
$$v = \frac{Ey}{2\pi(x^2 + y^2)}$$

geeigneter in Polarkoordinaten

$$v_r = \frac{\partial \phi}{\partial r} = \frac{E}{2\pi r} \quad v_\varphi = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \varphi} = 0$$

$E > 0$: Quellströmung

$E < 0$: Senkenströmung



$$\begin{aligned} \dot{V} &= b[\psi(\varphi + 2\pi) - \psi(\varphi)] \\ &= b[a(\varphi + 2\pi) - a\varphi] = 2\pi ab = Eb \quad \Rightarrow \quad a = E / 2\pi \quad \text{bzw.} \quad E = \dot{V} / b \end{aligned}$$

$$v_r \sim \frac{1}{r} : r \rightarrow 0 \quad \Rightarrow \quad v_r \rightarrow \infty \quad (\text{Singular.})$$

Potentialwirbel

Vertauschen von ϕ und ψ

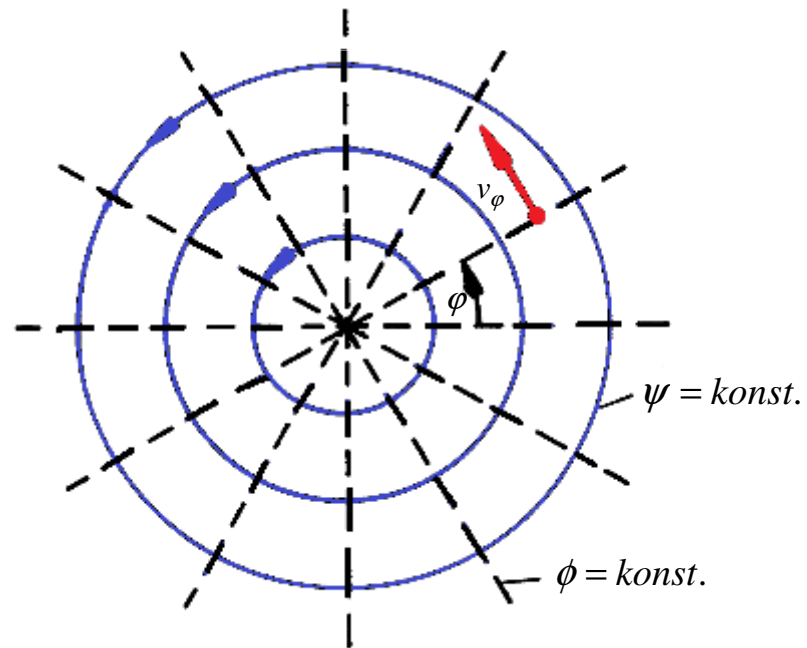
$$\Rightarrow \phi = c\varphi$$

$$\psi = -c \ln r$$

$$F(z) = \phi + i\psi = -ic \ln z$$

$$v_r = \frac{\partial \phi}{\partial r} = \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial \varphi} = 0$$

$$v_\varphi = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \varphi} = -\frac{\partial \psi}{\partial r} = \frac{c}{r}$$



$$\Gamma = \oint \vec{v} \cdot d\vec{r}$$

$$r = R: \quad \Gamma = \frac{c}{R} 2\pi R = 2\pi c$$

$$\Rightarrow F(z) = -i \frac{\Gamma}{2\pi} \ln z, \quad \phi = \frac{\Gamma}{2\pi} \varphi, \quad \psi = -\frac{\Gamma}{2\pi} \ln r$$

Wirbelkomponente in Polarkoordinaten

$$\omega_z = \frac{1}{2r} \left(\frac{\partial}{\partial r} (r v_\varphi) - \frac{\partial v_r}{\partial \varphi} \right)$$

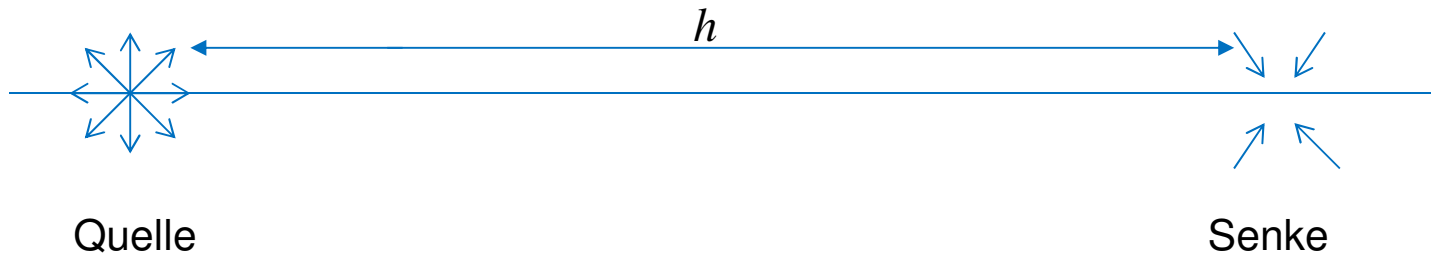
$$\Rightarrow \frac{\partial v_r}{\partial \varphi} = 0, \quad r v_\varphi = c = \frac{\Gamma}{2\pi} = \text{konst.} \quad \Rightarrow \quad \frac{\partial (r v_\varphi)}{\partial r} = 0 \quad [r \neq 0]$$

$$\omega_z = 0 \quad \text{für} \quad r \neq 0$$

$r = 0$? $\omega_z \neq 0$, denn $\Gamma \neq 0$ bedingt Drehung (Stokes)

\Rightarrow bei $r = 0$ existiert eine Wirbellinie oder Stabwirbel \perp zur Strömungsebene

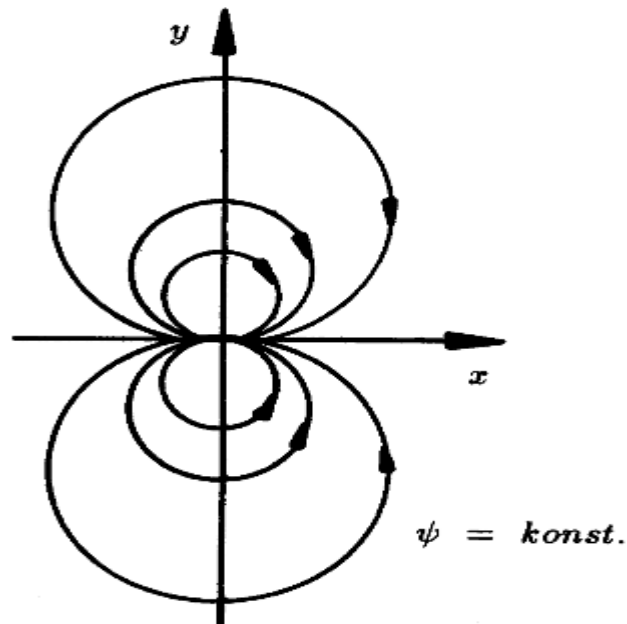
Dipolströmung



$$E_{Quelle} = E_{Senke} = E$$

Bedingung: $E \sim \frac{1}{h}$ bzw. $M = Eh = konst.$ für $h \rightarrow 0$

\Rightarrow Dipolströmung mit Dipolmoment M und Dipolachse x .



$$F(z) = \frac{M}{2\pi} \lim_{h \rightarrow 0} \underbrace{\frac{\ln(z+h) - \ln z}{h}}_{\frac{d \ln(z)}{dz}} = \frac{M}{2\pi z} = \frac{M}{2\pi} \frac{x-iy}{r^2} = \phi + i\psi$$

$$\frac{d \ln(z)}{dz} = \frac{1}{z}$$

$$\phi = \frac{M}{2\pi} \frac{x}{x^2 + y^2}$$

$$\psi = -\frac{M}{2\pi} \frac{y}{x^2 + y^2}$$

ψ - Gleichung liefert

$$x^2 + \left(y + \frac{M}{4\pi\psi} \right)^2 = \left(\frac{M}{4\pi\psi} \right)^2$$

\Rightarrow **Stromlinien :** Kreis mit Zentren $\left(0, -\frac{M}{4\pi\psi} \right)$ und Radien $M / (4\pi\psi)$

(siehe Skizze)

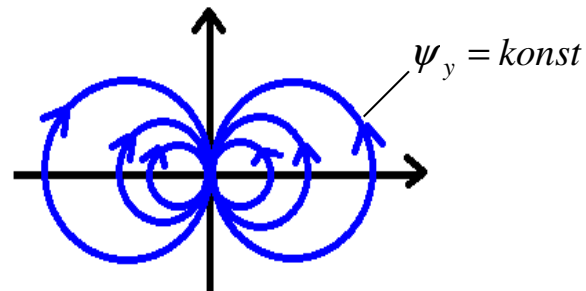
$$e^{i\frac{\pi}{2}} = \cos \frac{\pi}{2} + i \sin \frac{\pi}{2} = i$$

⇒ Multiplikation mit i ⇒ Rotation um $\pi/2$.

D. h. iM statt M

$$\Rightarrow \psi_y = \frac{Mx}{2\pi(x^2 + y^2)}$$

bzw. $\left(x - \frac{M}{4\pi\psi_y}\right)^2 + y^2 = \left(\frac{M}{4\pi\psi_y}\right)^2$



Aus $F(z) = \frac{M}{2\pi z}$ folgt :

$$\bar{w}(z) = \frac{dF}{dz} = -\frac{M}{2\pi z^2} = u - iv$$

$$u = -\frac{M}{2\pi r^2} \cos(2\varphi) = -\frac{M}{2\pi} \frac{x^2 - y^2}{r^4}$$

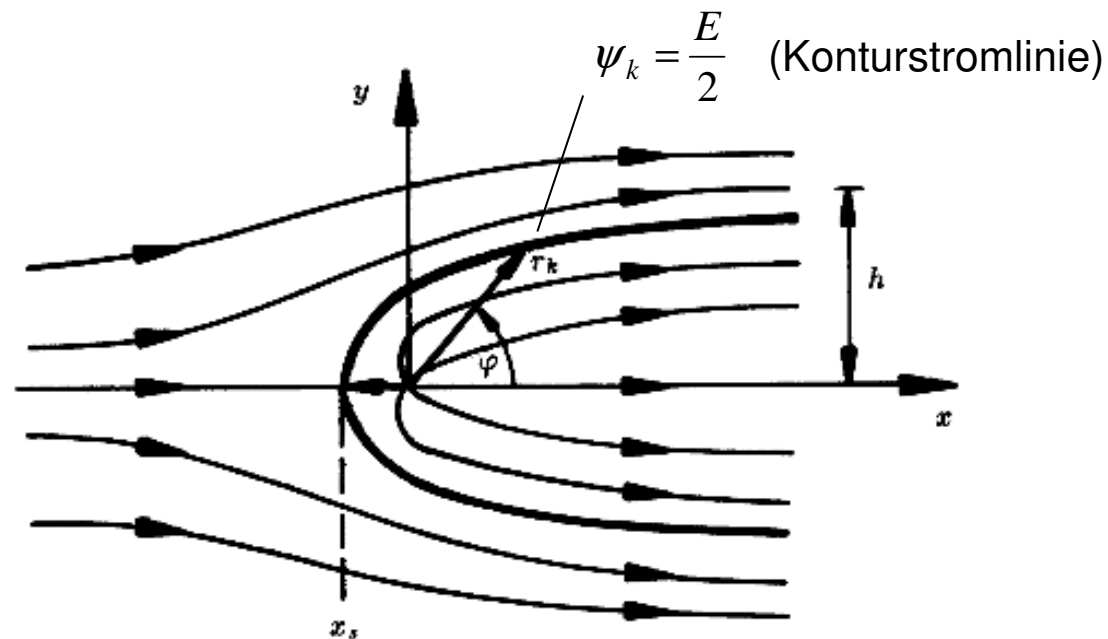
$$v = -\frac{M}{2\pi r^2} \sin(2\varphi) = -\frac{M}{2\pi} \frac{2xy}{r^4}$$

$\|\vec{v}\| \sim 1/r^2 \quad \longrightarrow \quad \text{Singularität bei } r = 0$

Halbkörper

Parallelströmung + Quellenströmung

$$F(z) = u_\infty z + \frac{E}{2\pi} \ln z$$



$$\phi = u_{\infty}x + \frac{E}{2\pi} \ln r = u_{\infty}x + \frac{E}{4\pi} \ln(x^2 + y^2)$$

$$\psi = u_{\infty}y + \frac{E}{2\pi} \varphi$$

bzw. die Geschwindigkeitskomponenten :

$$u = \frac{\partial \phi}{\partial x} = u_{\infty} + \frac{E}{2\pi} \frac{x}{x^2 + y^2} = \frac{\partial \psi}{\partial y}$$

$$v = \frac{\partial \phi}{\partial y} = \frac{E}{2\pi} \frac{y}{x^2 + y^2} = -\frac{\partial \psi}{\partial x}$$

⇒ Koordinaten des Staupunkts ($u = v = 0$)

$$v = 0: \quad y_s = 0$$

$$u = 0: \quad x_s = -\frac{E}{2\pi u_{\infty}}$$

Wandstromlinie : ?

$$\psi_k = \psi_s \quad (\text{Wert von } \psi \text{ im Staupunkt})$$

$$\varphi_s = \pi \quad \Rightarrow \quad \psi_s = \frac{E}{2}$$

$$\psi_k = u_\infty r_k \sin \varphi + \frac{E}{2\pi} \varphi = \frac{E}{2}$$

$$\Rightarrow r_k = \frac{E}{2\pi u_\infty} \frac{\pi - \varphi}{\sin \varphi}$$

max. (Halb) breite h bei $x \rightarrow \infty$:

$$x \rightarrow \infty : \quad y = h \quad , \quad \varphi = 0$$

$$\psi_\infty = \psi_k$$

$$\psi_\infty = u_\infty h = \psi_k = \frac{E}{2} \quad \Rightarrow \quad h = \frac{E}{2u_\infty}$$

Druckverteilung : ?

$$p_\infty + \frac{\rho}{2} u_\infty^2 = p + \frac{\rho}{2} (u^2 + v^2)$$

$$c_p = \frac{p - p_\infty}{\frac{\rho}{2} u_\infty^2} = 1 - \left[\left(\frac{u}{u_\infty} \right)^2 + \left(\frac{v}{u_\infty} \right)^2 \right]$$

$$c_p = 1 - \left[\left(1 + \frac{h}{\pi} \frac{x}{x^2 + y^2} \right)^2 + \left(\frac{h}{\pi} \frac{y}{x^2 + y^2} \right)^2 \right]$$

Druckverteilung auf der Kontur :

$$u_k = u_\infty + \frac{E}{2\pi} \frac{\cos \varphi}{r_k} = u_\infty + \frac{u_\infty}{\pi - \varphi} \sin \varphi \cos \varphi$$

$$v_k = \frac{E}{2\pi} \frac{\sin \varphi}{r_k} = \frac{u_\infty}{\pi - \varphi} \sin \varphi \sin \varphi$$

$$c_{pk} = 1 - \left[\left(1 + \frac{\cos \varphi \sin \varphi}{\pi - \varphi} \right)^2 + \left(\frac{\sin^2 \varphi}{\pi - \varphi} \right)^2 \right]$$

Additionstheoreme :

$$\sin(2\varphi) = 2 \cos \varphi \sin \varphi$$

$$\sin(2(\pi - \varphi)) = -\sin(2\varphi)$$

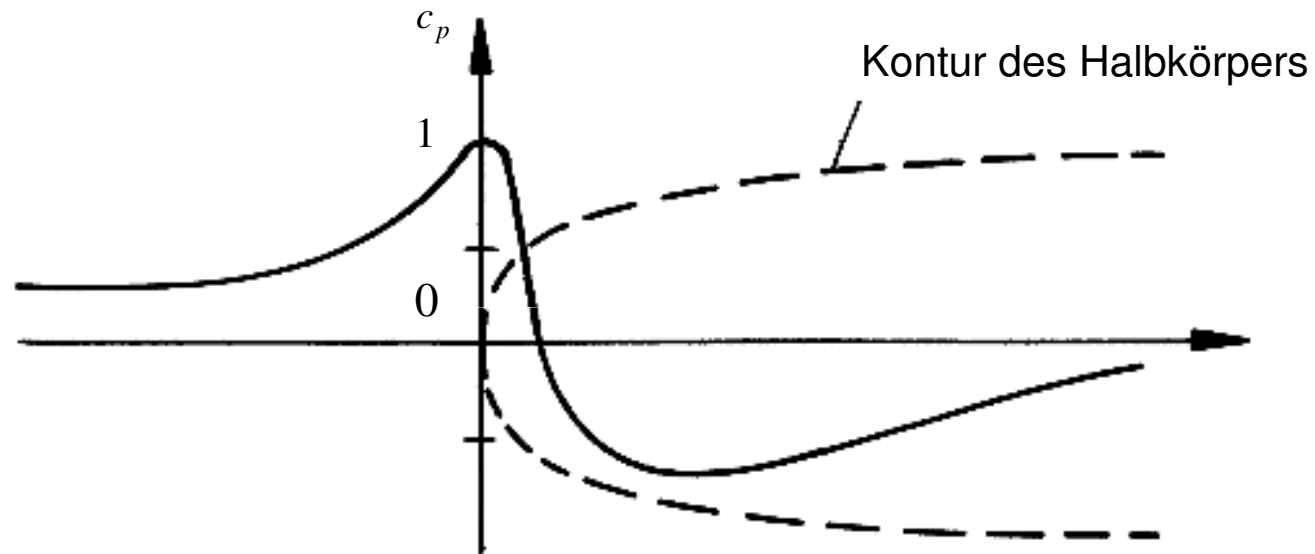
$$c_{pk} = \frac{\sin(2\bar{\varphi})}{\bar{\varphi}} - \left(\frac{\sin \bar{\varphi}}{\bar{\varphi}} \right)^2$$

Staupunkt : $\varphi = \pi$ bzw. $\bar{\varphi} = 0$

$$c_p = 1$$

$$c_p(\varphi = \frac{\pi}{2}) = -\frac{4}{\pi^2}$$

$$c_p \rightarrow 0 \text{ für } x \rightarrow \infty \text{ bzw. } \varphi \rightarrow 0$$



Kreiszyylinder

Parallelströmung + Quellenströmung + Senkenströmung

$$E_Q = E_S$$

⇒ geschlossene Wandstromlinie

Abstand von Quelle + Senke $\rightarrow 0$

\Rightarrow Dipolströmung

\rightarrow Parallelströmung + Dipolströmung

$$F(z) = u_{\infty} z + \frac{M}{2\pi z}$$

$$\phi = u_{\infty} x + \frac{M}{2\pi r^2} x = \left(u_{\infty} + \frac{M}{2\pi r^2} \right) r \cos \varphi$$

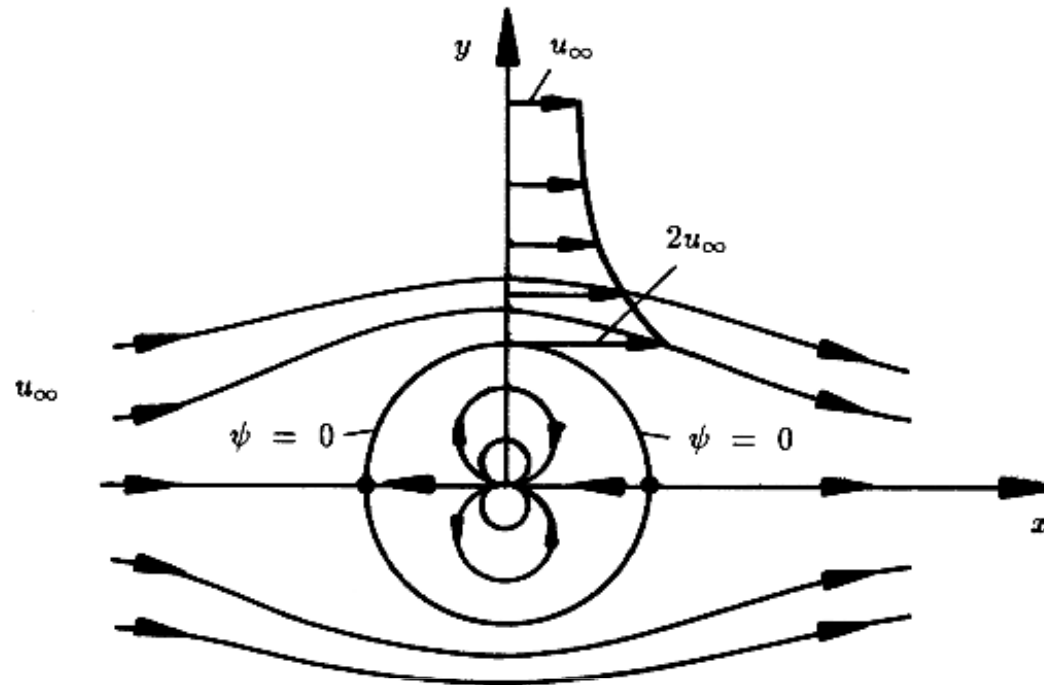
$$\psi = u_{\infty} y - \frac{M}{2\pi r^2} y = \left(u_{\infty} - \frac{M}{2\pi r^2} \right) r \sin \varphi$$

$$\bar{w}(z) = u_{\infty} - \frac{M}{2\pi z^2}$$

bzw.

$$v_r = \frac{\partial \phi}{\partial r} = \left(u_{\infty} - \frac{M}{2\pi r^2} \right) \cos \varphi$$

$$v_{\varphi} = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \varphi} = - \left(u_{\infty} + \frac{M}{2\pi r^2} \right) \sin \varphi$$



Staupunkte ($v_r = v_\varphi = 0$) bei $\varphi = 0$ und $\varphi = \pi$

$$v_r = 0 \Rightarrow u_\infty - \frac{M}{2\pi R^2} = 0$$

$$R = \sqrt{\frac{M}{2\pi u_\infty}}$$

\Rightarrow Wandstromlinie $\psi = 0$; Geschwindigkeit auf $\psi = 0$

$$v_r = 0$$

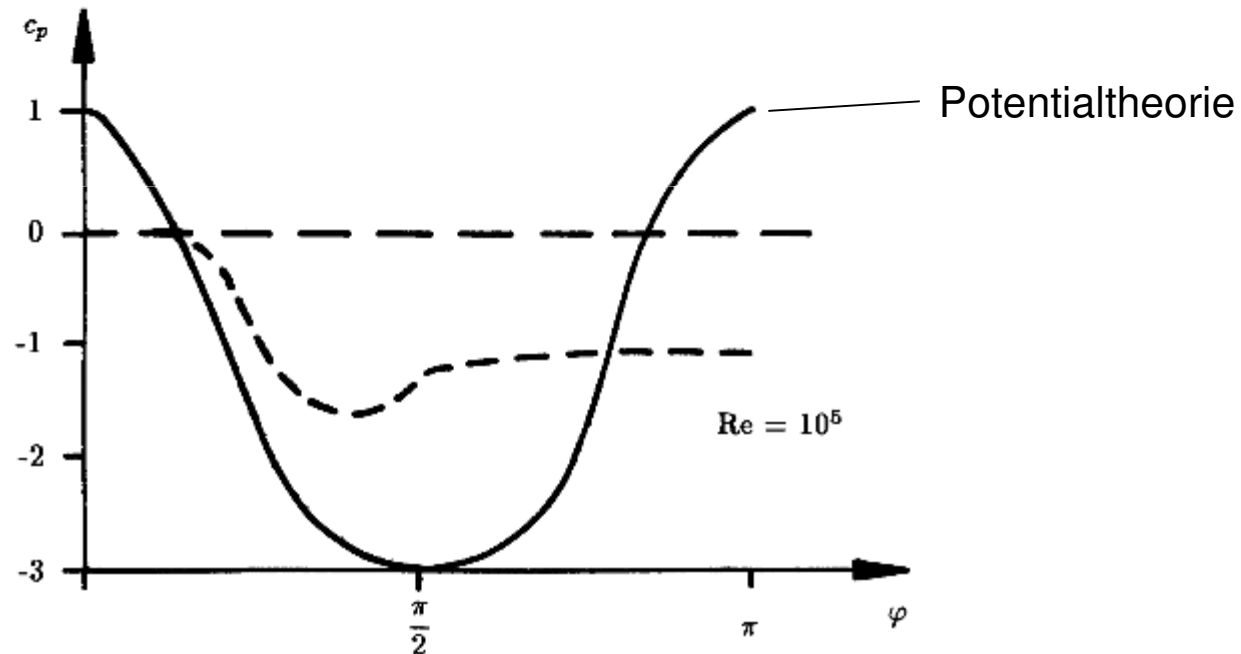
$$v_\varphi = -2u_\infty \sin \varphi$$

$$\varphi = \frac{\pi}{2} \text{ oder } \varphi = \frac{3}{2}\pi : |v_\varphi| = 2u_\infty$$

Druckverteilung auf Kontur :

$$p_k + \frac{\rho}{2} v_k^2 = p_\infty + \frac{\rho}{2} u_\infty^2$$

$$c_{pk} = \frac{p_k - p_\infty}{\frac{\rho}{2} u_\infty^2} = 1 - \left(\frac{v_k}{u_\infty} \right)^2 = 1 - 4 \sin^2 \varphi$$



Potentialtheorie → symmetrische p-Verteilung

- keine resultierende Kraft
- d'Alambertsches Paradoxon

Addition eines Potentialwirbels \Rightarrow Seitenkraft

$$F(z) = u_\infty \left(z + \frac{R^2}{z} \right) + i \frac{\Gamma}{2\pi} \ln z$$

$$\phi = u_\infty \cos \varphi \left(r + \frac{R^2}{r} \right) - \frac{\Gamma}{2\pi} \varphi$$

$$\psi = u_\infty \sin \varphi \left(r - \frac{R^2}{r} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi} \ln r$$

$$v_r = \frac{\partial \phi}{\partial r} = u_\infty \cos \varphi \left(1 - \frac{R^2}{r^2} \right)$$

$$v_\varphi = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \varphi} = -u_\infty \sin \varphi \left(1 + \frac{R^2}{r^2} \right) - \frac{\Gamma}{2\pi r}$$

$$v_r = 0 \quad \text{für} \quad r = R$$

$$v_\varphi = -2u_\infty \sin \varphi - \frac{\Gamma}{2\pi R}$$

Staupunkt(e) : ?

$$v_\varphi = 0 \quad \rightarrow \quad \sin \varphi = -\frac{\Gamma}{4\pi u_\infty R}$$

$$\Gamma < 4\pi u_\infty R \quad \Rightarrow \quad 2 \text{ Staupunkte}$$

$$\Gamma = 4\pi u_\infty R \quad \Rightarrow \quad 1 \text{ Staupunkt}$$

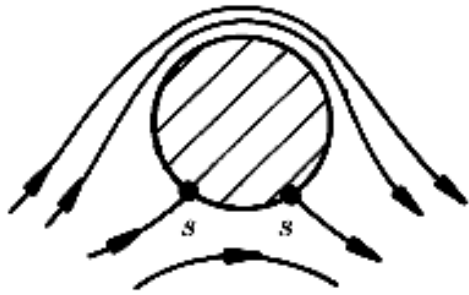
$$\Gamma > 4\pi u_\infty R \quad \Rightarrow \quad \text{keine Lösung auf der Kontur, jedoch ein freier Staupunkt}$$

$$v_r(r \neq R, \varphi) = 0 \quad \Rightarrow \quad \varphi = -\frac{\pi}{2}$$

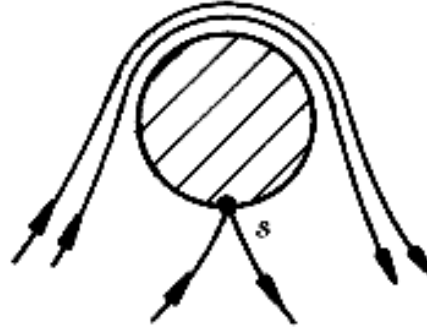
$$v_\varphi(r \neq R, \varphi = -\frac{\pi}{2}) = 0 \quad \Rightarrow \quad u_\infty \left(1 + \frac{R^2}{r^2}\right) - \frac{\Gamma}{2\pi r} = 0$$

$$\Rightarrow r = \frac{1}{4\pi u_\infty} \left[\Gamma \pm \sqrt{\Gamma^2 - (4\pi u_\infty R)^2} \right]$$

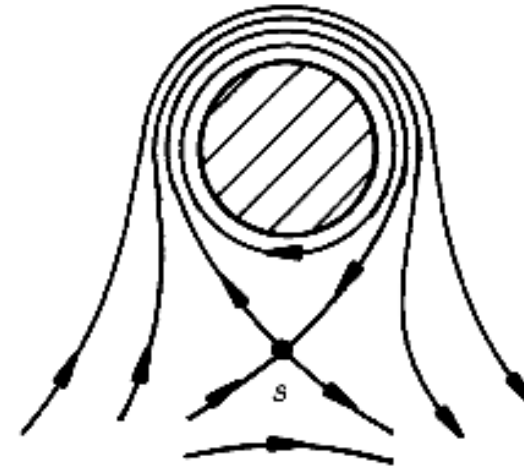
nur $r > R$ berücksichtigen



$$\Gamma < 4\pi u_\infty R$$



$$\Gamma = 4\pi u_\infty R$$



$$\Gamma > 4\pi u_\infty R$$

Potentialwirbel $\rightarrow \Gamma \rightarrow$ Seitenkraft

Magnus Effekt

Druckverteilung auf der Kontur

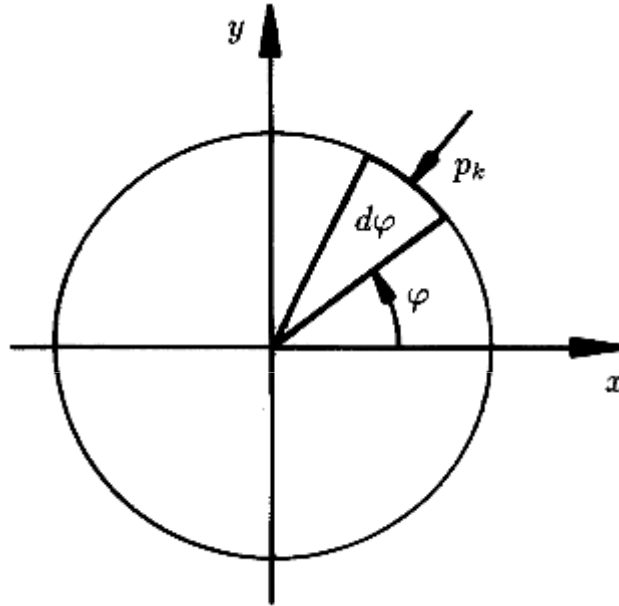
$$p + \frac{\rho}{2}(v_r^2 + v_\varphi^2) = p_\infty + \frac{\rho}{2}u_\infty^2$$

$$p_k = p_\infty + \frac{\rho}{2} \left[u_\infty^2 - \left(-2u_\infty \sin \varphi - \frac{\Gamma}{2\pi R} \right)^2 \right]$$

bzw.

$$c_p = \frac{p_k - p_\infty}{\frac{\rho}{2} u_\infty^2} = 1 - \left(2 \sin \varphi + \frac{\Gamma}{2\pi u_\infty R} \right)^2$$

Kraft in y - Richtung :



$$L = - \int_0^{2\pi} p_k \sin \varphi R d\varphi$$

$$L = \frac{\rho u_\infty \Gamma}{\pi} \int_0^{2\pi} \sin^2 \varphi d\varphi = \frac{\rho u_\infty \Gamma}{2\pi} \int_0^{2\pi} (1 - \cos 2\varphi) d\varphi$$

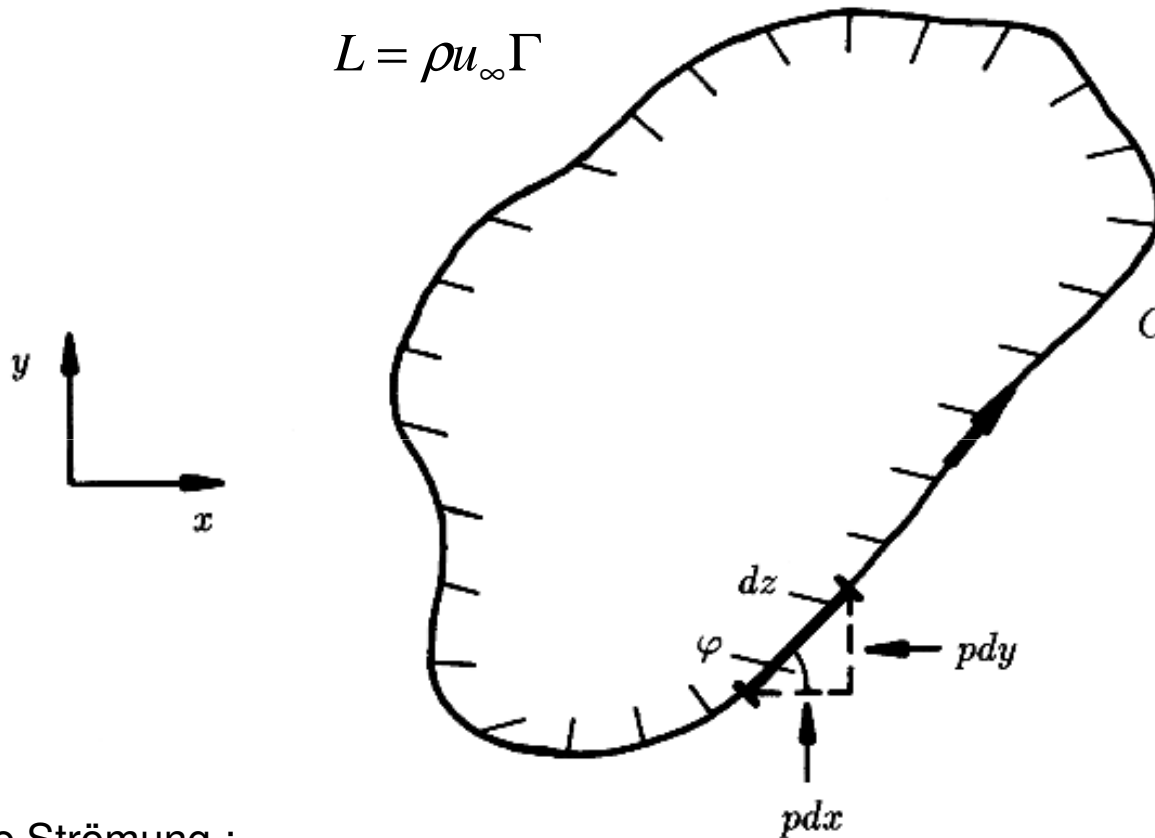
$$L = \rho u_\infty \Gamma$$

$L \sim \Gamma$ Kutta, Zhukhovski

Auftriebssatz von Kutta – Zhukhovski

Für beliebige ebene Körper gilt :

$$L = \rho u_{\infty} \Gamma$$



reibungsfreie Strömung :

$$dD = -pdy$$

$$dL = pdx$$

infinitesimale Kraft

$$dD - idL = -pdy - ipdx = -ipd\bar{z}$$

$$d\bar{z} = dx - idy$$

Gesamtkraft

$$D - iL = -i \oint_C p d\bar{z}$$

Druckverteilung

$$p_\infty + \frac{\rho}{2} u_\infty^2 = p + \frac{\rho}{2} (u^2 + v^2) = p + \frac{1}{2} \rho (u + iv)(u - iv)$$

$$D - iL = -i \oint \left[\underbrace{p_\infty + \frac{\rho}{2} u_\infty^2}_{\text{blue bracket}} - \frac{\rho}{2} (u + iv)(u - iv) \right] d\bar{z}$$

$$\Rightarrow \oint_C \left(p_\infty + \frac{\rho}{2} u_\infty^2 \right) d\bar{z} = 0$$

$$dz = |dz| e^{i\varphi}$$

$$u + iv = \sqrt{u^2 + v^2} e^{i\varphi}$$

$$\Rightarrow dz \parallel u + iv$$

$$\Rightarrow (u + iv)d\bar{z} \quad \text{reell und}$$

$$(u - iv)dz = (u + iv)d\bar{z}$$

$$D - iL = \frac{i}{2} \rho \oint_C (u - iv)^2 dz = \frac{i}{2} \rho \oint_C \left(\frac{dF}{dz} \right)^2 dz$$

(I. Blasiusche Formel)

gültig für ebene, stat. , drehungsfreie Strömungen

Funktionentheorie :

Integration auf jeder beliebigen Kontur möglich, sofern keine Singularitäten zwischen Körper und gewählter Kontur.

hier : • Strömung setzt sich u. a. aus Sing. zusammen, die sich jedoch innerhalb des Körpers befinden.

• Wahlkontur weit entfernt vom Körper

$$F(z) = u_\infty z + \underbrace{\frac{E}{2\pi}} \ln z + \frac{i\Gamma}{2\pi} \ln z + \frac{M}{2\pi z} + \dots$$

$$\longrightarrow \sum_i (E_{Qi} + E_{si}) = 0 \longrightarrow \text{Körperoberfläche ist geschlossen}$$

I. Blasiusche Formel :

$$D - iL = \frac{i\rho}{2} \oint \left[u_\infty + \frac{i\Gamma}{2\pi z} - \frac{M}{2\pi z^2} + \dots \right]^2 dz$$

Residuensatz :

$$\oint_c f(z) dz = 2\pi i \cdot (\sum \text{Res}[f(z)])$$

Res [f(z)]:?

$$\left[u_\infty + \frac{i\Gamma}{2\pi z} \right]^2 \rightarrow u_\infty^2 - \frac{\Gamma^2}{4\pi^2 z^2} + \frac{i u_\infty \Gamma}{\pi z}$$

$$\rightarrow D - iL = \frac{i\rho}{2} \left[2\pi i \left(\frac{i u_\infty \Gamma}{\pi} \right) \right]$$

$$D = 0$$

$$L = \rho u_\infty \Gamma$$

Somit verschwindet die Widerstandskraft und die Seitenkraft ist proportional zur Zirkulation!

Entstehung der Zirkulation

nur Körper mit scharfen Hinterkanten erzeugen Γ (exp. Ergebnis)



$$\Gamma = 0$$



$$\Gamma \neq 0$$



$$\Gamma_{\text{Kutta}}$$

vorangegangene Darstellung : drehungsfreie Strömung, Γ steigt an

$\Gamma = 0$ Staupunkt (B) auf der Oberfläche

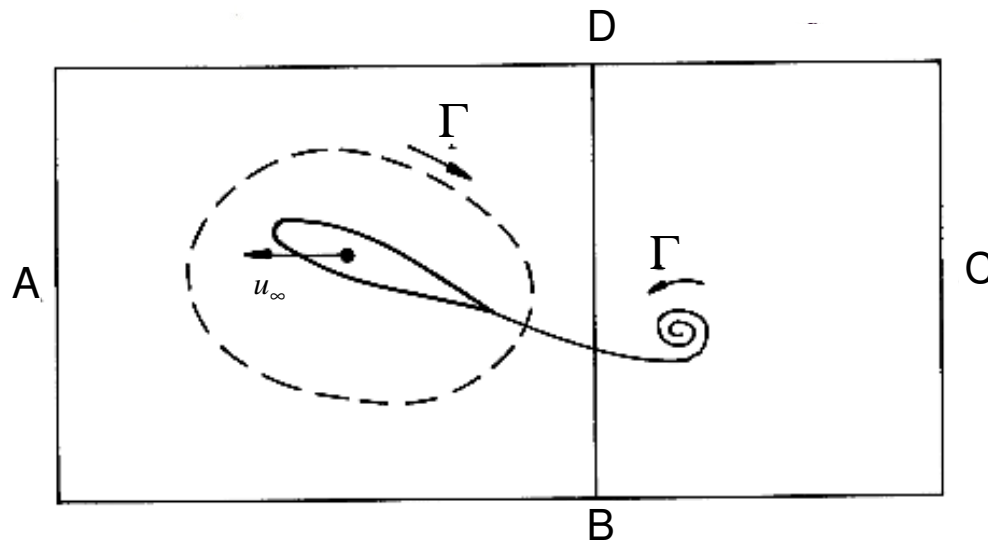
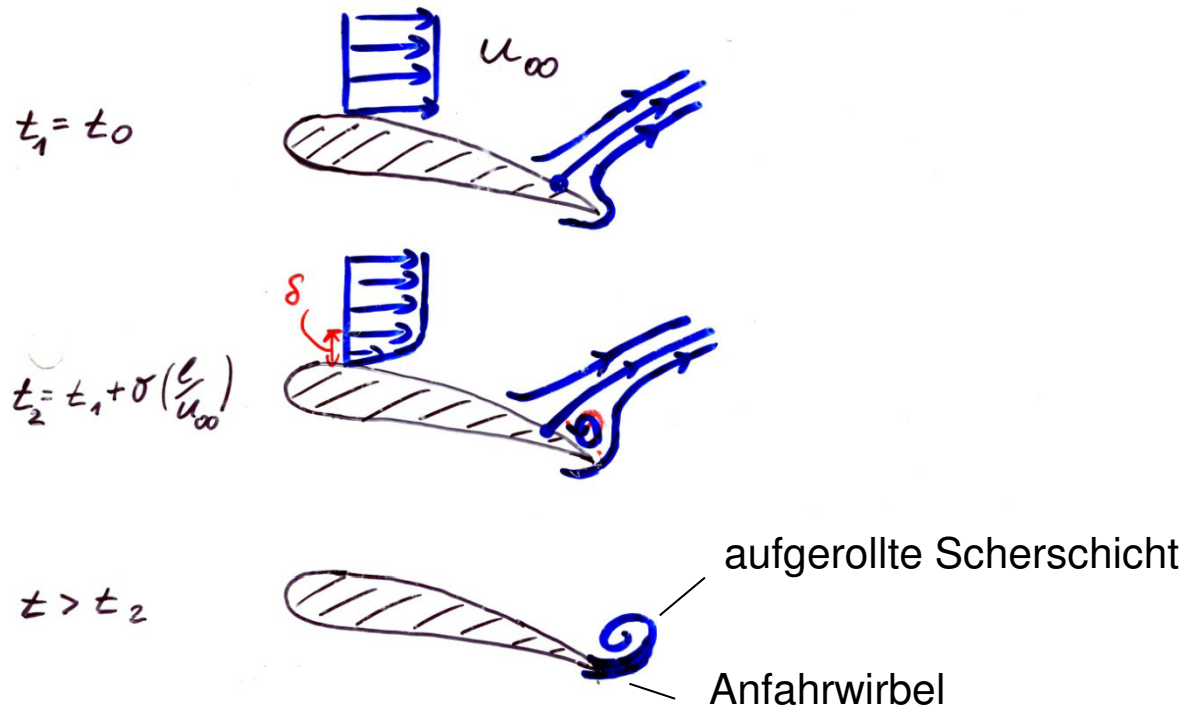
$\Gamma \uparrow$ A,B wandern auf der Oberfläche

Γ_{Kutta} B auf der Hinterkante

Hypothese von Kutta :

Strömung über ebenen, scharfkantigen Körper besitzt genau die Zirkulation Γ ,
so dass B auf der Hinterkante liegt. (Kutta Bedingung)

Warum genügt eine realistische Strömung der Kutta Bedingung?



Satz von Thomson : Γ um jede geschlossene Kurve ist konstant, wenn die Kurve in einer reibungsfreien Strömung bleibt.

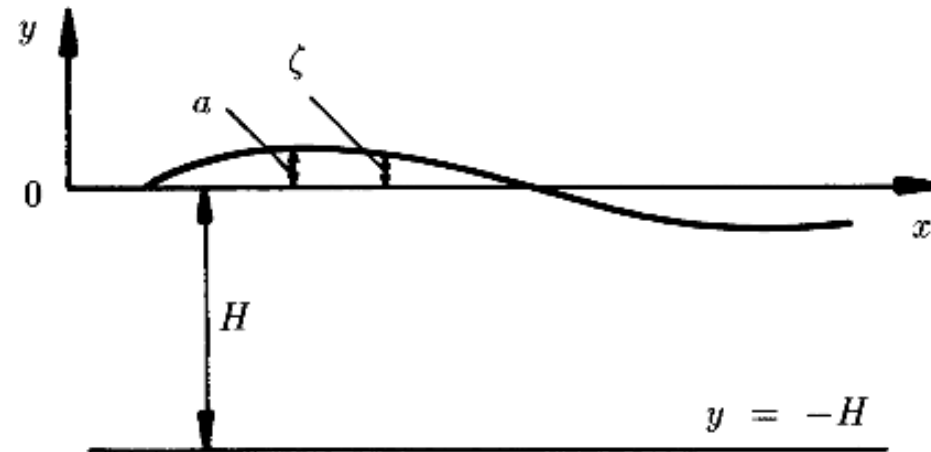
$$\rightarrow \Gamma_{ABCD}(t > t_0) = 0, \quad \text{da } \Gamma_{ABCD}(t_0 = 0) = 0$$

$$\Rightarrow \Gamma_{ABD} \text{ kompensiert } \Gamma_{BCD} = \Gamma_{Anfahr}$$

nur Γ_{Kutta} bewirkt **keine** Oszillation des hinteren Staupunktes

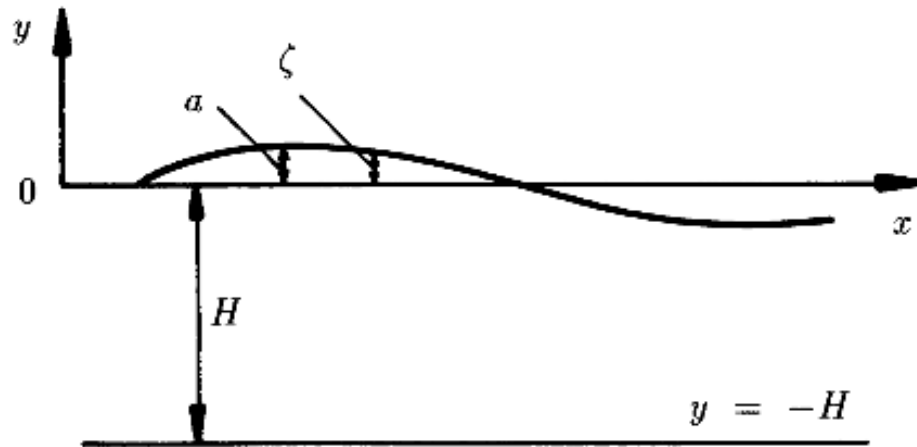
D.h. Viskosität ruft zwar D hervor, jedoch ebenfalls Γ und somit L .

Schwerewellen



H : mittlere Tiefe

- $a/\lambda \ll 1$ und $a/H \ll 1$
- $H \ll \lambda$
- η klein \rightarrow Reibung hat keinen Einfluss auf Wellenausbreitung
- Bewegung aus der Ruhe \rightarrow drehungsfreie Analyse



$\zeta(x, t)$ beschreibt die Oszillationen, drehungsfreie Strömung \rightarrow Potential einführen

$$u = \frac{\partial \phi}{\partial x} \quad v = \frac{\partial \phi}{\partial y} \quad \text{in Kontinuitätsgleichung :}$$

$$\Rightarrow \nabla^2 \phi = 0$$

Randbedingungen :

$$y = \zeta : \frac{d\zeta}{dt} = \frac{\partial \zeta}{\partial t} + u \frac{\partial \zeta}{\partial x} \Big|_{y=\zeta} = \frac{\partial \phi}{\partial y} \Big|_{y=\zeta} = v \Big|_{y=\zeta}$$

$$y = -H : \frac{\partial \phi}{\partial y} = v = 0$$

Annahme : a klein $\Rightarrow u \frac{\partial \zeta}{\partial x}$ klein

$$\rightarrow u \frac{\partial \zeta}{\partial x} \ll \frac{\partial \zeta}{\partial t}$$

$$\text{somit : } y = \zeta \quad \frac{\partial \zeta}{\partial t} = \frac{\partial \phi}{\partial y} \Big|_{y=\zeta}$$

Taylorentwicklung

$$\frac{\partial \phi}{\partial y} \Big|_{y=\zeta} = \frac{\partial \phi}{\partial y} \Big|_{y=0} + \zeta \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + \dots \approx \frac{\partial \phi}{\partial y} \Big|_{y=0}$$

dynamische Randbedingung bei $y = \zeta$:

$$y = \zeta \quad : \quad p = p_a = 0$$

mittels Bernoulli Gleichung

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + \frac{1}{2}(u^2 + v^2) + \frac{p}{\rho} + gy = F(t)$$

$$\phi = f(\tilde{\phi}, F)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + \frac{p}{\rho} + gy = 0$$

$$y = \zeta \quad : \quad \frac{\partial \phi}{\partial t} + g\zeta = 0$$

mit $\frac{\partial \phi}{\partial t} \Big|_{y=\zeta} = \frac{\partial \phi}{\partial t} \Big|_{y=0} + \zeta \frac{\partial^2 \phi}{\partial y \partial t} + \dots$

$$y = 0 \quad : \quad \frac{\partial \phi}{\partial t} = -g\zeta$$

Zusammenfassung des Problems $\nabla^2 \phi = 0$

mit RB :

$$y = -H \quad : \quad \frac{\partial \phi}{\partial y} = 0$$
$$y = 0 \quad : \quad \frac{\partial \phi}{\partial y} = \frac{\partial \zeta}{\partial t}, \quad \frac{\partial \phi}{\partial t} = -g\zeta$$

Annahme : $\zeta(x, t) = a \cos(kx - \omega t)$

$$k = \frac{2\pi}{\lambda} \quad : \text{Wellenzahl} \qquad \omega = \frac{2\pi}{T} \quad : \text{Kreisfrequenz}$$

$$T = \frac{\lambda}{c}, \quad c \quad : \text{Phasengeschwindigkeit}$$

bzw. $\omega = kc$

Bedenkt man die Bedingungen

$$y = 0 \quad \frac{\partial \zeta}{\partial t} = \frac{\partial \phi}{\partial y} \quad \text{und} \quad \frac{\partial \phi}{\partial t} = -g\zeta$$

folgt als **Ansatz** für ϕ :

$$\phi = f(y) \sin(kx - \omega t)$$

$f(y)$, k bzw. ω unbekannt

Laplace ergibt :

$$\frac{d^2 f}{dy^2} - k^2 f = 0$$

allgemeine Lösung :

$$f(y) = Ae^{ky} + Be^{-ky}$$

$$\phi = (Ae^{ky} + Be^{-ky}) \sin(kx - \omega t)$$

A , B aus Randbedingungen

$$y = -H \quad \frac{\partial \phi}{\partial y} = (Ake^{-kH} - Bke^{kH}) \sin(kx - \omega t) = 0$$

$$\Rightarrow B = Ae^{-2kH}$$

$$y = 0 : \quad \frac{\partial \zeta}{\partial t} = a\omega \sin(kx - \omega t)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial y} = k(Ae^{ky} - Be^{-ky}) \sin(kx - \omega t) = k(A - B) \sin(kx - \omega t)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} = \frac{\partial \zeta}{\partial t} : \quad k(A - B) = a\omega$$

$$\Rightarrow \quad A = \frac{a\omega}{k(1 - e^{-2kH})}$$

$$B = \frac{a\omega e^{-2kH}}{k(1 - e^{-2kH})}$$

$$\phi = \frac{a\omega}{k} \frac{\cosh(k(y + H))}{\sinh(kH)} \sin(kx - \omega t)$$

$$u = a\omega \frac{\cosh(k(y + H))}{\sinh(kH)} \cos(kx - \omega t)$$

$$v = a\omega \frac{\sinh(k(y + H))}{\sinh(kH)} \sin(kx - \omega t)$$

Zusammenhang zwischen c , ω , k über die dynamische Bedingung

$$\zeta \text{ und } \phi \text{ in } \frac{\partial \phi}{\partial t} = -g\zeta \quad (y = 0)$$

$$-\frac{a\omega^2 \cosh(kH)}{k \sinh(kH)} \cos(kx - \omega t) = -ga \underbrace{\cos(kx - \omega t)}_{\zeta}$$

$$\Rightarrow \omega = \sqrt{gk \tanh(kH)}$$

$$\Rightarrow c = \frac{\omega}{k} = \sqrt{\frac{g}{k} \tanh(kH)} = \sqrt{\frac{g\lambda}{2\pi} \tanh \frac{2\pi H}{\lambda}} \quad (*)$$

$$\left. \begin{array}{l} c = f(k) \\ k = g(c) \end{array} \right\} : \text{ dispersive Wellen}$$

$\omega = f(k)$ heißt Dispersionsbeziehung

Gleichung * für : $H/\lambda \gg 1$ und

$$H/\lambda \ll 1$$

$$H/\lambda \gg 1$$

$$\tanh(x \rightarrow \infty) \rightarrow 1$$

$$\text{Näherung : } \tanh(1.75) = 0.9414$$

$$\Rightarrow KH > 1.75 \text{ bzw. } H > 0.28\lambda$$

$$c = \sqrt{\frac{g\lambda}{2\pi}} = \sqrt{\frac{g}{k}} \quad 3 \% \text{ genau}$$

Tiefwasserwellen, sofern $H > 0.28\lambda$; $c = f(\lambda)$, $c \neq f(H)$

$$H/\lambda \ll 1$$

$$\tanh(x \rightarrow 0) \approx x$$

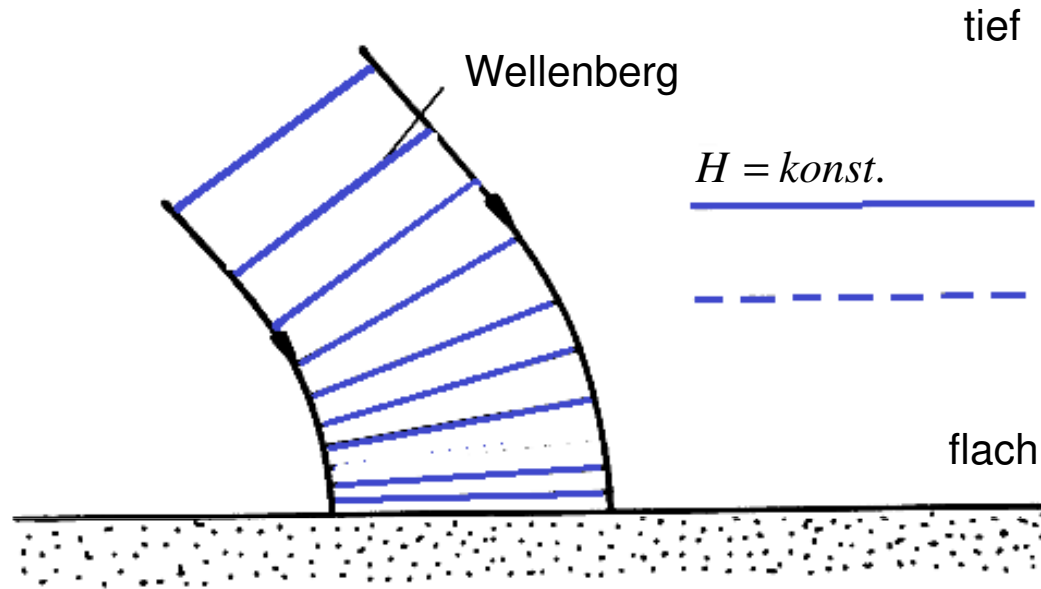
$$H/\lambda \ll 1$$

$$\tanh\frac{2\pi H}{\lambda} \approx \frac{2\pi H}{\lambda}$$

$$\Rightarrow c = \sqrt{gH} \quad \text{Genauigkeit besser 3\% für } H/\lambda < 0.07\lambda$$

Flachwasserwellen, sofern $H < 0.07\lambda$; $c \neq f(\lambda)$, $c = f(H)$

Bemerkung zur Berechnung von Flachwasserwellen



in Strandnähe : $c = \sqrt{gH}$

→ Drehung der Wellenberge parallel zur Küste in Richtung Strand

⇒ Wellen immer parallel zur Küste; sie treffen senkrecht auf den Strand auf