

3. Der Tragflügel endlicher Streckung

$d\vec{l}' \rightarrow d\vec{l}$ und $\vec{r}' - \vec{r}' \rightarrow -\vec{r}'$)

$$d\vec{l} = \frac{rd\varphi}{\sin\varphi} \vec{e}_x \quad \text{und} \quad \vec{r}' = \frac{a}{\sin\varphi} \vec{e}_r. \quad (3.14)$$

Desweiteren gilt mit $\vec{e}_r = \cos\varphi \vec{e}_x + \sin\varphi \vec{e}_y$

$$\vec{r}' \times d\vec{l} = \frac{a}{\sin\varphi} \frac{rd\varphi}{\sin\varphi} \underbrace{\vec{e}_r \times \vec{e}_x}_{(-\vec{e}_z) \sin\varphi} \stackrel{r=a/\sin\varphi}{=} -\frac{a^2 d\varphi}{\sin^2\varphi} \vec{e}_z. \quad (3.15)$$

Aus (3.13) erhält man dann mit $\vec{r}' - \vec{r}' \rightarrow -\vec{r}'$

$$\vec{u} = -\frac{\Gamma}{4\pi} \vec{e}_z \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} \underbrace{\frac{\sin^3\varphi}{a^3}}_{r^{-3}} \frac{a^2}{\sin^2\varphi} d\varphi = -\frac{\Gamma}{4\pi a} \vec{e}_z \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} \sin\varphi d\varphi = -\frac{\Gamma}{4\pi a} (\cos\varphi_1 - \cos\varphi_2) \vec{e}_z. \quad (3.16)$$

Für einen unendlich langen Wirbelfaden ist $\varphi_1 = 0$ und $\varphi_2 = \pi$ und man erhält für die induzierten Geschwindigkeit

$$\vec{u} = w \vec{e}_z = -\frac{\Gamma}{2\pi a} \vec{e}_z. \quad (3.17)$$

Dieses Ergebnis ist konsistent mit dem Geschwindigkeitsfeld eines Potentialwirbels (2.32). Für einen einseitig unendlich langen Wirbelfaden mit $\varphi_1 = 0$ und $\varphi_2 = \pi/2$ ergibt sich im Ursprung $(x, y) = (0, 0)$

$$w = -\frac{\Gamma}{4\pi a}. \quad (3.18)$$

3.2. Wirbelsystem eines Tragflügels endlicher, großer Streckung

Wenn man die Rotation der Eulergleichung bildet, erhält man mit $\nabla \times \nabla p = 0$ und unter Beachtung der Vektoridentität³ $\vec{u} \cdot \nabla \vec{u} = \frac{1}{2} \nabla \vec{u}^2 - \vec{u} \times \vec{\omega}$

$$\frac{\partial \vec{\omega}}{\partial t} + \nabla \times \left(\frac{1}{2} \nabla \vec{u}^2 - \vec{u} \times \vec{\omega} \right) = \frac{\partial \vec{\omega}}{\partial t} - \nabla \times (\vec{u} \times \vec{\omega}) \quad (3.19)$$

$$\begin{aligned} & \stackrel{\text{Entwicklungssatz}}{=} \frac{\partial \vec{\omega}}{\partial t} - [\vec{u}(\nabla \cdot \vec{\omega}) - \vec{\omega}(\nabla \cdot \vec{u}) - \vec{u} \cdot \nabla \vec{\omega} + \vec{\omega} \cdot \nabla \vec{u}] \\ & = \frac{\partial \vec{\omega}}{\partial t} + \vec{u} \cdot \nabla \vec{\omega} - \vec{\omega} \cdot \nabla \vec{u} = \frac{d\vec{\omega}}{dt} - \vec{\omega} \cdot \nabla \vec{u} = 0. \end{aligned} \quad (3.20)$$

³Dies sieht man folgendermaßen:

$$\begin{aligned} \vec{u} \times \vec{\omega} &= \epsilon_{ijk} u_j \omega_k = \epsilon_{ijk} \epsilon_{klm} u_j \partial_l u_m = \epsilon_{ijk} \epsilon_{lmk} u_j \partial_l u_m = (\delta_{il} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{jl}) u_j \partial_l u_m \\ &= u_j \partial_i u_j - u_j \partial_j u_i = \frac{1}{2} \partial_i u_j u_j - u_j \partial_j u_i; \blacksquare \end{aligned}$$