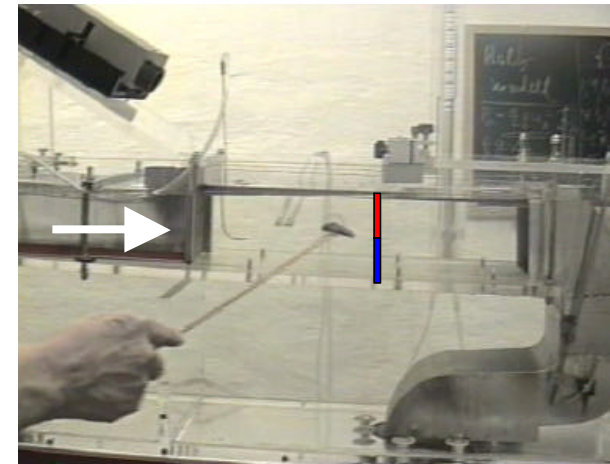
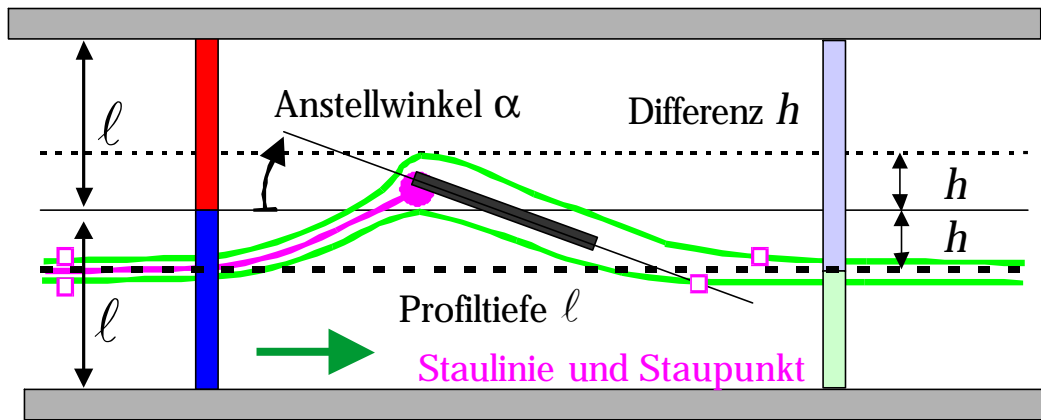
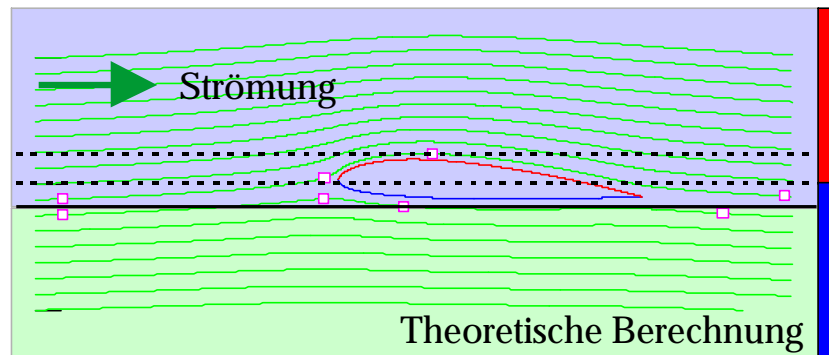


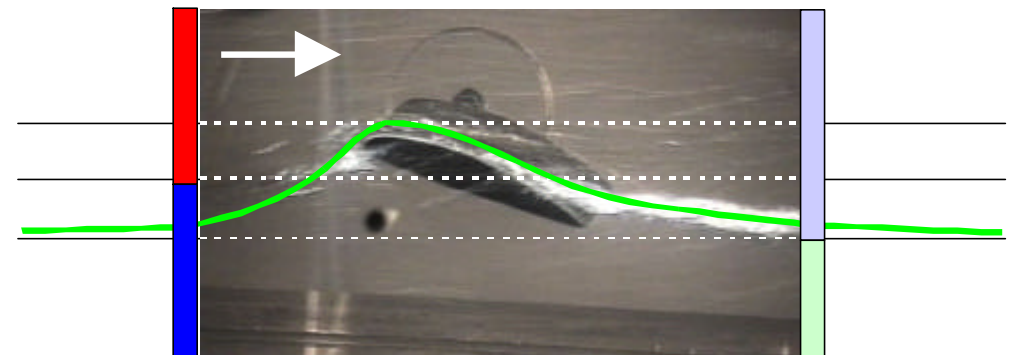
ANIPROP



Kanalgeometrie, Höhe $H = 2l$



2D Tragfläche mit Auftrieb
Querschnitt NACA2312, Anstellwinkel 3°



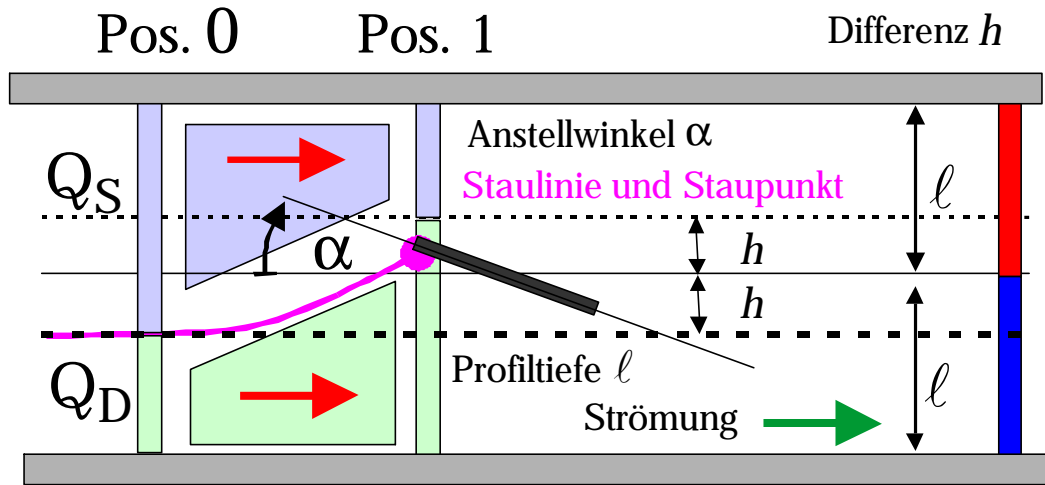
Halbmodell im Wasserkanal
Großer Anstellwinkel, Randwirbel

Einfache Annahme für h :
 $2h = l \sin \alpha$
Stirnhöhe des Profils beim
Anstellwinkel α

Strömung um ein Profil mit Auftrieb (I)
Wesentliche Beobachtung: Absenken der teilenden Staulinie

Felix Scharstein und Dr. Wolfgang Send GbR

ANIPROP



Einfache Annahme für h : $2h = l \sin \alpha$
Stirnhöhe des Profils beim Anstellwinkel α

Die Mengen Q_S und Q_D in m^3/s , die einströmen, bleiben konstant. Bei Änderung der Querschnitte ändern sich deshalb die Geschwindigkeiten von Position 0 nach 1.

$$Q_S = B \cdot (\ell + h) \cdot u_0 = B \cdot (\ell - h) \cdot u_{1S}$$

$$Q_D = B \cdot (\ell - h) \cdot u_0 = B \cdot (\ell + h) \cdot u_{1D}$$

Kanalgeometrie, Breite B , Höhe $H = 2\ell$

Bernoullische Gleichung für Druckbeiwert $c_p(x)$ auf Oberseite (Saugseite) und Unterseite (Druckseite). Beiwert in grober Näherung konstant angenommen. Auftriebsbeiwert folgt aus Integration von 0 bis ℓ .

$$c_{P,S}(x) = 1 - \left(\frac{u_{1S}}{u_0} \right)^2, \quad c_{P,D}(x) = 1 - \left(\frac{u_{1D}}{u_0} \right)^2$$

$$F_A = c_A \cdot q_0 \cdot B \ell, \quad q_0 = \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot u_0^2$$

$$c_A = \frac{1}{\ell} \int_0^\ell (c_{P,D} - c_{P,S}) dx$$

Für kleine Winkel ergibt sich: $c_A \cong 4 \cdot \sin \alpha$

Analytische "exakte" Lösung: $c_A \cong 2\pi \cdot \sin \alpha$

Strömung um ein Profil mit Auftrieb (II)

Wesentliche Beobachtung: Absenken der teilenden Staulinie