1 Flugtechnik

1.1 Atmosphäre

1.1.1 Allgemeine Eigenschaften

Zusammensetzung: $\sim 78\%N_2$, $\sim 21\%O_2$, $\sim 1\%He$, H, He

Troposphäre (0-7/17 km): $\frac{dT}{dH}=-6.5\cdot 10^{-3}\frac{K}{m}$ In ihr findet das Wetter statt

Tropopause (abhängig von Breitengrad und Jahr):

Äquator (17 km): T = 191KPole (7km): T = 221K

Standardatmosphäre (11 km): $T_{11000} = 216.65K$, $p_{11000} = 226.32HPa$, $\rho_{11000} = 0.3639km/m^3$

Stratosphäre (bis \sim 50 km): T=217K (direkt über Tropopause, max. bei 50 km)

Stratopause (\sim 50 km): T=273K

Mesosphäre (bis \sim 80 km): T=173K (negativer Temp. gradient)

Thermosphäre und Ionosphäre (bis $\sim 800km$): T=1270K bei 480km

Exosphäre (ab 800km): Führt gleitend in den Weltall

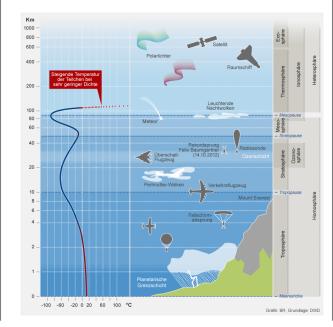
Physikalischen Eigenschaften:

- $p = \rho RT$ mit R = 287.3J/(kgK)
- Bernoulli: $p + \frac{\rho}{2}V^2 = const$
- Schallgeschwindigkeit: $a = \sqrt{\gamma RT}$ mit $\gamma = c_p/c_v$
- $\frac{\Delta \rho}{\rho} \approx \frac{1}{2} M^2$, Machzahl M = V/a

1.2 Standardatmosphäre

• H = 0m

- T = 288.15K, p = 1013HPa, $\rho = 1.225kg/m^3$, $q = 9.806m/s^2$
- H < 11000m:
- $\frac{T}{T_0} = \Theta(H) = 1 + \frac{a}{T_0}H = 1 22.558 \cdot 10^{-6} \cdot H$
- $\frac{p}{p_0} = \delta = \Theta^{5.2561}$
- $\frac{\rho}{\rho_0} = \sigma = \Theta^{4.2561}$
- H = 11000m:
- $\frac{T_{11000}}{T_0} = 0.7519$, $\frac{p_{11000}}{p_0} = 0.2234$, $\frac{\rho_{11000}}{\rho_0} = 0.2971$
- 11000m < H < 25000m:
- $\frac{T}{T_0} = 0.7519$, $\frac{p}{p_0} = 0.2234 \cdot e^{-\frac{H-11000}{6341.9}}$, $\frac{\rho}{\rho_0} = 0.2971 \cdot e^{-\frac{H-11000}{6341.9}}$
- Dynamische Zähigkeit der Luft:
- $\mu = (1.458 \cdot 10^{-6} \cdot T^{1}.5)/(T + T + 110.4)Ns/m^{2}$
- $\mu_0 = 17.894 \cdot 10^{-6} Ns/m^2$

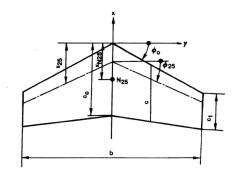


1.3 Auftrieb

1.3.1 Flügelgeometrie

- Zuspitzung: $\lambda = \frac{c_t}{c_0}$
- Flügelfläche: $F = \int_{-b/2}^{b/2} c(y) dy$
- Streckung: $\Lambda = b^2/F$
- Mittl. geome. Flügeltiefe: $\bar{c} = \frac{1}{b} \int_{-b/2}^{b/2} c(y) dy = F/b$
- Mittl. aero. Flügeltiefe: $l_{\mu} = \frac{1}{F} \int_{-b/2}^{b/2} c^2(y) dy$
- Geometrischer Neutralpunkt = Ort wo die Änderung des Anstellwinkels keine Auswirkung auf Kraft und Moment hat
- $x_{N25} = \frac{1}{F} \int_{-b/2}^{b/2} c^2(y) x_{25}(y) dy \approx x_{c_0/4}, y_{N25} = 0$

Achtung: $b_{qes} = 2 \cdot b_{fluqel}!$



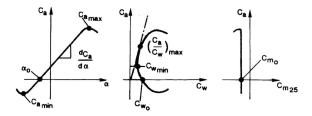
	Recht	Trapez	Dreieck	Ellipse
F	bc	$\frac{c_0+c_t}{2}b$	$\frac{c_0}{2}b$	$\frac{\pi}{4}bc_0$
Λ	b/c	$2b/(c_0+c_t)$	$2b/c_0$	$4b/(\pi c_0)$
λ	1	c_t/c_0	0	-
\overline{c}	с	$(c_0 + c_t)/2$	$c_0/2$	$\pi/4$
l_{μ}	c	$\frac{2}{3} \frac{c_0^2 + c_0 c_t + c_t^2}{c_0 + c_t}$	$2c_0/3$	$\frac{8}{3\pi}c_0$
x_{25}	c/4	$\frac{c_0}{4} + \frac{c_0 b}{6(c_0 + c_t)} (1 + \frac{2c_t}{c_0}) tg(\phi_{25})$	$\frac{c_0}{4} \frac{b}{6} t g(\phi_{25})$	$\frac{c_0}{4} \frac{b}{6} tg(\phi_{25})$

1.3.2 Flügelprofile

	Flügel (3D)	Profil (2D)
Auftrieb	$c_A = \frac{A}{\frac{1}{2}\rho V^2 F}$	$c_a = \frac{A'}{\frac{1}{2}\rho V^2 c}$
Widerstand	$c_W = \frac{W}{\frac{1}{2}\rho V^2 F}$	$c_w = \frac{W'}{\frac{1}{2}\rho V^2 c}$
Nickmoment	$c_M = \frac{M}{\frac{1}{2}\rho V^2 F l_\mu}$	$c_m = \frac{M'}{\frac{1}{2}\rho V^2 c^2}$

Hierbei sind Grössen mit Apostroph pro Spannbreite berechnet (Kraft/Moment pro b)

- Auftriebspolaren: Nullauftriebswinkel α_0 (Winkel wo aerodyn. Auftrieb verschwindet)
- $\alpha_0 = 0$ für symmetrische Profile
- $\alpha_0 < 0$ für gewölbte Profile
- Linearbereich
- $c_a = \frac{dc_a}{d\alpha}(\alpha \alpha_0)$ mit Auftriebsgradient
- $\frac{dc_a}{d\alpha}$: Konstant im Linearbereich
- Maximaler Auftriebsbeiwert: c_{a,max} bestimmt die Abrissgeschwindigkeit
- Minimaler Auftriebsbeiwert: $c_{a,min}$ analog wie $c_{a,max}$ im Rückenflug
- Minimaler Widerstandsbeiwert: $c_{w,min}$
- $c_{w,min} = 0$ für symmetrische Profile
- c_{w,min} > 0 für gewölbte Profile ungefähr beim stossfreien Eintritt (tangentialle Umströmung)
- Sturzflug-Momentenbeiwert $c_{m_0} = c_m(c_a = 0)$
- Bester Gleitwinkel: $\tan(p) = \frac{1}{(\frac{c_a}{c_w})_{max}}$
- Grössmögliche Reichweite: $(\frac{c_a}{c_w})_{max}$
- Beste Steigzahl / Profilsinkzahl:
- $(\frac{c_a^3}{c_w^2})_{max}$ resp. $\sqrt{\frac{c_a^3}{c_w^2}}$ längste Flugdauer



- Druckpunkt / Neutralpunkt
- Druckbeiwert: $c_p = \frac{p p_{\infty}}{1/2\rho V^2}$
- Moment um beliebigen Punkt am Profil:
- $c_{m_x} = \frac{x x_{DP}}{c} (c_a \cos \alpha + c_w \sin \alpha) \approx \frac{x x_{DP}}{c} c_a$
- x_{DP} : Lage des Druckpunktes
- Am Druckpunkt: $c_{m,DP} = 0$
- Neutralpunkt: $\frac{dc_{m_x}}{d\alpha}|_{NP}=0$ und $\frac{dc_{m_x}}{dc_a}|_{NP}=0$

1.3.3 Profileigenschaften

- Auftrieb [N/m]: $A=\rho V\Gamma$ mit Zirkulation des Profils $\Gamma=\int_0^c \gamma dx$
- Einwirbel-Modell
- $A = \rho V^2 \pi c \alpha$, $\frac{c_{\alpha}}{d\alpha} = 2\pi$

1.3.4 Profilsystematik

1.3.5 Tragflügel endlicher Spannweite

- · Aerodynamische Kraft auf Flügel
- $A = \int_{-b/2}^{b/2} \rho V \Gamma(y) dy$
- · Induzierter Widerstand
- $W_i = \frac{A^2}{2\rho V^2 F^*} = \frac{2}{\rho V^2 \pi} \left(\frac{A}{b}\right)^2$
- mit Prandt'lschem Ansatz $F^* = \frac{\pi}{4}b^2$

- $c_{w_i} = \frac{c_a^2}{\pi \Lambda}$ und $\alpha_i = \frac{c_a}{\pi \Lambda}$
- Einfaches Wirbelmodell (Hufeisenwirbel)
- Abwind im Hufeisenwirbel mit $-x \gg y$
- $w = w_{re} + w_{li} = \frac{\Gamma}{2\pi} \left(\frac{1}{b/2 y} + \frac{1}{b/2 + y} \right)$
- · Abwind im Hufeinsenwirbel auf Flügellinie
- $w = w_{re} + w_{li} = \frac{\Gamma}{4\pi} \left(\frac{1}{b/2 y} + \frac{1}{b/2 + y} \right)$
- Auftrieb über ganze Spannweite
- $A = \rho V \Gamma b$
- · Allgemeine induzierte Geschwindigkeit
- Halbunendlicher Wirbelfaden: $w_i = \frac{\Gamma}{4\pi a}$
- Unendlicher Wirbelfaden: $w_i = \frac{\Gamma}{2\pi a}$

1.3.6 Prandtl'sche Traglinientheorie

- Zirkulationsverteilung f
 ür elliptische Auftriebsverteilung
- $\Gamma(y) = \Gamma_0 \sqrt{1-\left(\frac{2y}{b}\right)^2}$, ind. Anstellwinkel: $\alpha_i = \frac{\Gamma_0}{2bV}$

1.4 Widerstand

2 Einführung in die Fahrzeugaerodynamik

2.1 Grundlagen

2.2 Personenwagen

2.3 Nutzfahrzeuge

2.4 Rennfahrzeuge