Marek Polewski Mechanika Lotu 2 Prowadzący: dr. inż Maciej Lasek

WTOREK 14:15-16:00

Projekt 9 "Równowaga podłużna samolotu i siły na sterownicy wysokości"

| DATA ODDANIA PROJEKTU: | OCENA: |
|------------------------|--------|

Spis treści

0.1 Wstęp

Celem projektu jest wyznaczenie kątów wychylenia usterzenia poziomego samolotu koniecznych do zachowania równowangi oraz wyznaczenia siły na drążku. Obliczenia zostały wykonane w Pythonie.

Wysokość przyjęta do obliczeń to h=3000m. Gęstość jej odpowiadająca wynosi $\rho=0.908kg\,m^{-3}$. Dane z poprzednich projektów:

- powierzchnia skrzydeł $S = 15m^2$,
- powierzchnia usterzenia poziomego $S_h = 2.2 m^2$,
- $\left(\frac{V_{H\infty}}{V_{\infty}}\right)^2 = 0.85$,

Do obliczeń zostały wykorzystane wartości środków ciężkości wyliczone [?]

| | $\bar{x}_c[-]$ |
|----------------|----------------|
| \bar{x}_{c1} | 0.12 |
| \bar{x}_{c2} | 0.25 |
| \bar{x}_{c3} | 0.38 |

Tab. 1: Położenia środka ciężkości samolotu

0.2 Współczynnik momentu podłużnego usterzenia wysokości

0.2.1 Cecha objętościowa usterzenia poziomego

Wzór na cechę usterzenia:

$$\kappa_h' = (\bar{x}_{SA_H} - \bar{x}_c) \cdot \frac{S_H}{S} \cdot \left(\frac{V_{H\infty}}{V_{\infty}}\right)^2 \tag{1}$$

, gdzie $\bar{x}_{SA_{H}} = 2.86$.

Na podstawie powyższego wzoru uzyskałem:

| κ'_{Hi} |
|----------------|
| 0.34 |
| 0.33 |
| 0.31 |
| |

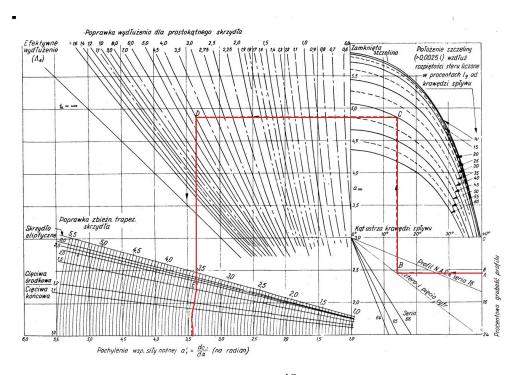
Tab. 2: Cecha objętościowa usterzenia poziomego

0.2.2 Współczynnik siły nośnej usterzenia poziomego

Współczynnik siły nośnej usterzenia poziomego wyrażam

$$C_{z_H} = a_1 \alpha_H + a_2 \delta_H + a_3 \delta_{H_k}$$

- procetowa grubość profilu: 10%,
- położenie szczeliny w stosunku do średniej cięciwy płata stabilizatora 0.428%,
- wydłużenie efektywne usterzenia poziomego: $\Lambda_H = 4.118$
- odwrotność zbierzności usterzenia poziomego: $\frac{1}{\lambda_H} = 0.666$



Rys. 1: Odczyt charakterystyki $a_1 = \frac{dC_z}{d\alpha}$ dla usterzenia poziomego

Wyznaczanie współcznnika a_2

$$a_2 = 1.27 \cdot a_1 \cdot \sqrt{\frac{S_{sH}}{S_H}} \left(1 - 0.2 \cdot \frac{S_{sH}}{S_H} \right)$$

gdzie $\frac{S_{sH}}{S_H} = \frac{0.934}{2.2} = 0.425$ to stosunek powierzchni steru (?? w ??) do powierzchni usterzenia.

$$a_2 = 1.27 \cdot 3.1 \cdot \sqrt{0.425} \left(1 - 0.2 \cdot 0.425 \right) = 2.218 rad^{-1}$$
 (2)

0.3 Kąt zaklinowania usterzenia wysokości

Obliczenia przyjmę dla prędkości przelotowej równej V = 106kt = 54.4m/s oraz wysokości h = 0m. Przy tej prędkości płat będzie musiał wytworzyć współczynnik C_z o pewnej wartości.

$$C_z = \frac{2mg}{\rho SV^2} = \frac{2 \cdot 726 \cdot 9.81}{1.225 \cdot 15 \cdot 54.4^2} = 0.262$$
 (3)

Równanie kąta zaklinowania łopaty:

$$\alpha_{zH} = \frac{C_{mbu}}{\kappa'_{H} \cdot a_{1}} - \frac{C_{z}}{a} \cdot \left(1 - \frac{\partial \varepsilon}{\partial \alpha}\right)$$

gdzie

$$\frac{\partial \varepsilon}{\partial \alpha} = \frac{2a}{\pi \Lambda} = \frac{2 \cdot 4.452}{\pi \cdot 6.59} = 0.430 \tag{4}$$

| \bar{x}_c | C_{mbu} | κ_H' | $\alpha_{zH}[rad]$ | $\alpha_{zH}[deg]$ |
|-------------|-----------|-------------|--------------------|--------------------|
| 0.12 | -0.074 | 0.34 | -0.10 | -5.95 |
| 0.25 | -0.039 | 0.32 | -0.07 | -4.16 |
| 0.38 | -0.004 | 0.31 | -0.03 | -2.17 |

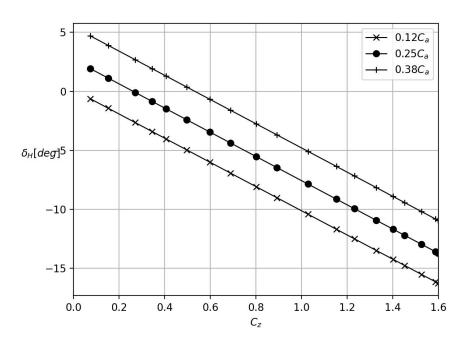
Tab. 3: Wyznaczanie α_{zH} - kąta zaklinowania płata

Jako podstawową wartość przyjmuję $\alpha_{zH} \approx -0.1 rad^{-1} = -5.95 deg$.

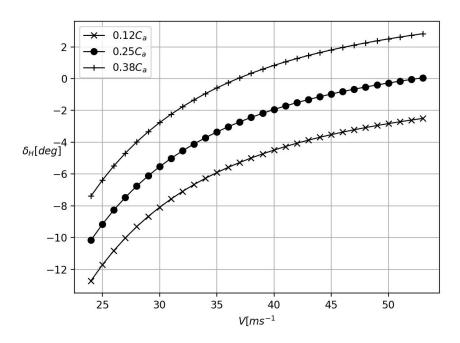
0.4 Kąt wychylenia steru

Kąt wychylenia steru δ_h z równania równowagi:

$$\delta_h = \frac{C_{mbu}}{\kappa'_H \cdot a_2} - \frac{a_1}{a_2} \cdot \left[\frac{C_z}{a} \cdot \left(1 - \frac{\partial \varepsilon}{\partial \alpha} \right) + \alpha_{zH} \right]$$
 (5)



Rys. 2: Kąt wychylenia steru niezbędny do zachowania równowagi dla różnego \mathcal{C}_z



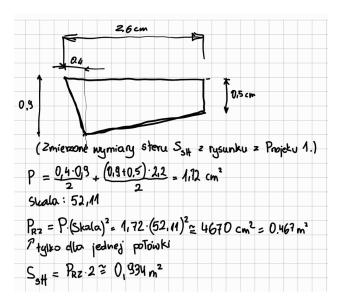
Rys. 3: Kąt wychylenia steru niezbędny do zachowania równowagi dla różnego ${\cal V}$

| $V[ms^{-1}]$ | C_z | δ_{h1} [°] | δ_{h2} [°] | δ_{h3} [°] |
|--------------|-------|-------------------|-------------------|-------------------|
| 24 | 1.253 | -12.720 | -10.166 | -7.392 |
| 25 | 1.155 | -11.713 | -9.158 | -6.384 |
| 26 | 1.068 | -10.819 | -8.265 | -5.490 |
| 27 | 0.990 | -10.023 | -7.468 | -4.694 |
| 28 | 0.921 | -9.310 | -6.756 | -3.981 |
| 29 | 0.858 | -8.670 | -6.116 | -3.341 |
| 30 | 0.802 | -8.093 | -5.539 | -2.764 |
| 31 | 0.751 | -7.571 | -5.016 | -2.242 |
| 32 | 0.705 | -7.097 | -4.542 | -1.768 |
| 33 | 0.663 | -6.665 | -4.111 | -1.336 |
| 34 | 0.624 | -6.271 | -3.717 | -0.942 |
| 35 | 0.589 | -5.910 | -3.356 | -0.582 |
| 36 | 0.557 | -5.579 | -3.025 | -0.250 |
| 37 | 0.527 | -5.274 | -2.720 | 0.054 |
| 38 | 0.500 | -4.993 | -2.439 | 0.335 |
| 39 | 0.475 | -4.734 | -2.180 | 0.595 |
| 40 | 0.451 | -4.493 | -1.939 | 0.835 |
| 41 | 0.429 | -4.270 | -1.716 | 1.058 |
| 42 | 0.409 | -4.063 | -1.509 | 1.265 |
| 43 | 0.390 | -3.870 | -1.316 | 1.458 |
| 44 | 0.373 | -3.690 | -1.136 | 1.638 |
| 45 | 0.356 | -3.522 | -0.968 | 1.806 |
| 46 | 0.341 | -3.365 | -0.811 | 1.964 |
| 47 | 0.327 | -3.218 | -0.663 | 2.111 |
| 48 | 0.313 | -3.079 | -0.525 | 2.249 |
| 49 | 0.301 | -2.950 | -0.395 | 2.379 |
| 50 | 0.289 | -2.827 | -0.273 | 2.501 |
| 51 | 0.278 | -2.712 | -0.158 | 2.616 |
| 52 | 0.267 | -2.604 | -0.050 | 2.724 |
| 53 | 0.257 | -2.502 | 0.052 | 2.827 |

Tab. 4: Kąt wychylenia stery niezbędnego do zachowania równowagi

Dodatek A

Obliczenia powierzchni steru



Rys. A.1: Obliczanie pola S_{sH} z wysunku z Projektu 1 [?]

Bibliografia

- [1] Marek Polewski. Projekt 1 Wybór samolotu. 2023.
- [2] Marek Polewski. Projekt 8 Moment podłużny samolotu. 2023.