

1)

A 9 km d'altitude $g = 9.7789 \text{ m.s}^{-2}$ et $\rho = 0.46 \text{ kg.m}^{-3}$

$$Mg = \frac{1}{2}\rho SC_z v^2 \implies C_z = 0.8999$$

[1]

2) Le nombre de Reynolds relatif à l'écoulement autour des 2 profils d'aile :

$$\mathcal{R}_1 = 15.08 \cdot 10^6 \quad ; \quad \mathcal{R}_2 = 5.91 \cdot 10^6$$

[1]

3)

Pour le profil 1, NACA0018, à $\mathcal{R}_1 = 15.08 \cdot 10^6$, $C_z = 0.9$ pour l'incidence $\alpha \approx 8^\circ$.

Pour le profil 2, NACA0010, à $\mathcal{R}_2 = 5.91 \cdot 10^6$, $C_z = 0.9$ pour l'incidence $\alpha \approx 8^\circ$ également. ... [1.5]

L'angle d'incidence doit être de l'ordre de 8.0° pour les profils le long de l'aile. Les ailes étant positionné par rapport au fuselage avec un angle d'incidence de 6° à 2.5° , il faut donc utiliser les volets sur les ailes pour augmenter le coefficient de portance. [0.5]

9 km d'altitude

4)

Pour le profil 1, NACA0018, à $\mathcal{R}_1 = 18.4 \cdot 10^6$ et pour l'incidence $\alpha \approx 6^\circ$, on a $C_z \approx 0.7 \pm 0.02$ et $C_x \approx 0.0065 \pm 0.0005$.

Pour le profil 2, NACA0010, à $\mathcal{R}_1 = 7.2 \cdot 10^6$ et pour l'incidence $\alpha \approx 2.5^\circ$, on a $C_z = 0.28 \pm 0.02$ et $C_x \approx 0.0052 \pm 0.0005$.

Les composantes de portance et de traînée par unité d'envergure pour chacun de ces 2 profils :

$$\frac{dP}{dy} = \frac{1}{2}\rho v^2 c(y) C_z(y) \quad ; \quad \frac{dT}{dy} = \frac{1}{2}\rho v^2 c(y) C_x(y) \quad ; \quad p_{eAr} = \frac{1}{2}\rho v^2 = 2300 \text{ Pa}$$

y [m]	dP/dy (N/m)	dT/dy (N/m)
$y_1 = 1.3$	9692	90.0
$y_2 = 15.3$	1520	28.2

5) Avec seulement 2 points sur la courbe, on évalue l'aire sous la courbe par celle d'un trapèze.

La portance des 2 ailes :

$$P = 2 \frac{1}{2} \left(\frac{dP}{dy}(y_1) + \frac{dP}{dy}(y_2) \right) (y_2 - y_1) = 156.97 \text{ kN}$$

La traînée des 2 ailes :

$$T = 2 \frac{1}{2} \left(\frac{dT}{dy}(y_1) + \frac{dT}{dy}(y_2) \right) (y_2 - y_1) = 1655 \text{ N}$$

La traînée du fuselage :

$$T_f = \frac{1}{2}\rho S_f C_{xf} v^2 = 4720 \text{ N}$$

La puissance perdue par ces traînées est :

$$\mathcal{P} = (T + T_f)v = 637.5 \text{ kW} = 871 \text{ ch}$$

La puissance d'un seul moteur étant 1200 ch, l'avion devrait pouvoir voler ainsi avec 1 seul des 4 moteurs en fonctionnement.

La masse de l'avion est alors :

$$\frac{P}{g} = 16052 \text{ kg}$$

soit légèrement moins que la masse à vide !

Pour pouvoir voler à 9 km d'altitude à la vitesse de $v = 360 \text{ km/h}$, il faut utiliser les volets sur les ailes.

Pour pouvoir voler à 9 km d'altitude sans utiliser les volets sur les ailes, il faut avoir une vitesse supérieure à $v = 360 \text{ km/h}$.

5 km d'altitude

4)

Pour le profil 1, NACA0018, à $\mathcal{R}_1 = 26.5 \cdot 10^6$ et pour l'incidence $\alpha \approx 6^\circ$, on a $C_z \approx 0.7 \pm 0.02$ et $C_x \approx 0.0065 \pm 0.0005$.

Pour le profil 2, NACA0010, à $\mathcal{R}_1 = 10.4 \cdot 10^6$ et pour l'incidence $\alpha \approx 2.5^\circ$, on a $C_z = 0.28 \pm 0.02$ et $C_x \approx 0.0052 \pm 0.0005$.

Les composantes de portance et de traînée par unité d'envergure pour chacun de ces 2 profils :

$$\frac{dP}{dy} = \frac{1}{2}\rho v^2 c(y) C_z(y) \quad ; \quad \frac{dT}{dy} = \frac{1}{2}\rho v^2 c(y) C_x(y) \quad ; \quad p_{eAr} = \frac{1}{2}\rho v^2 = 3650 \text{ Pa}$$

y [m]	dP/dy (N/m)	dT/dy (N/m)
$y_1 = 1.3$	15 381	142.8
$y_2 = 15.3$	2 412	44.8

5) Avec seulement 2 points sur la courbe, on évalue l'aire sous la courbe par celle d'un trapèze.

La portance des 2 ailes :

$$P = 2 \frac{1}{2} \left(\frac{dP}{dy}(y_1) + \frac{dP}{dy}(y_2) \right) (y_2 - y_1) = 249.1 \text{ kN}$$

La traînée des 2 ailes :

$$T = 2 \frac{1}{2} \left(\frac{dT}{dy}(y_1) + \frac{dT}{dy}(y_2) \right) (y_2 - y_1) = 2 627 \text{ N}$$

La traînée du fuselage :

$$T_f = \frac{1}{2}\rho S_f C_{xf} v^2 = 7 490 \text{ N}$$

La puissance perdue par ces traînées est :

$$\mathcal{P} = (T + T_f)v = 1012 \text{ kW} = 1382 \text{ ch}$$

La puissance maxi d'un seul moteur étant 1200 ch, l'avion devrait pouvoir voler ainsi avec 2 des 4 moteurs.

La masse de l'avion est alors :

$$\frac{P}{g} = 25 441 \text{ kg}$$

soit légèrement plus que la masse en charge !

Pour pouvoir voler à 5 km d'altitude à la vitesse de $v = 360 \text{ km/h}$, il faut utiliser les volets sur les ailes.

Pour pouvoir voler à 5 km d'altitude sans utiliser les volets sur les ailes, il faut avoir une vitesse inférieure à $v = 360 \text{ km/h}$.

7 km d'altitude

4)

Pour le profil 1, NACA0018, à $\mathcal{R}_1 = 22.2 \cdot 10^6$ et pour l'incidence $\alpha \approx 6^\circ$, on a $C_z \approx 0.7 \pm 0.02$ et $C_x \approx 0.0065 \pm 0.0005$ [1]

Pour le profil 2, NACA0010, à $\mathcal{R}_2 = 8.7 \cdot 10^6$ et pour l'incidence $\alpha \approx 2.5^\circ$, on a $C_z = 0.28 \pm 0.02$ et $C_x \approx 0.0052 \pm 0.0005$ [1]

Les composantes de portance et de traînée par unité d'envergure pour chacun de ces 2 profils :

$$\frac{dP}{dy} = \frac{1}{2} \rho v^2 c(y) C_z(y) \quad ; \quad \frac{dT}{dy} = \frac{1}{2} \rho v^2 c(y) C_x(y) \quad ; \quad p_{eAr} = \frac{1}{2} \rho v^2 = 2950 \text{ Pa}$$

y [m]	dP/dy (N/m)	dT/dy (N/m)
$y_1 = 1.3$	12 431	115.4
$y_2 = 15.3$	1 949	36.2

..... [2]

5) Avec seulement 2 points sur la courbe, on évalue l'aire sous la courbe par celle d'un trapèze.

La portance des 2 ailes :

$$P = 2 \frac{1}{2} \left(\frac{dP}{dy}(y_1) + \frac{dP}{dy}(y_2) \right) (y_2 - y_1) = 201.3 \text{ kN}$$

La traînée des 2 ailes :

$$T = 2 \frac{1}{2} \left(\frac{dT}{dy}(y_1) + \frac{dT}{dy}(y_2) \right) (y_2 - y_1) = 2 123 \text{ N}$$

La traînée du fuselage :

$$T_f = \frac{1}{2} \rho S_f C_{xf} v^2 = 6 053 \text{ N}$$

La puissance perdue par ces traînées est :

$$\mathcal{P} = (T + T_f)v = 817.6 \text{ kW} = 1117 \text{ ch}$$

La puissance maxi d'un seul moteur étant 1200 ch, l'avion devrait pouvoir voler ainsi avec 1 seul des 4 moteurs en fonctionnement.

La masse de l'avion est (avec $g = 9.7851 \text{ m.s}^{-1}$) alors :

$$\frac{P}{g} = 20 575 \text{ kg}$$

comprise entre les masses à vide et en charge. [5]

Pour pouvoir voler à 7 km d'altitude à la vitesse de $v = 360 \text{ km/h}$, il est inutile d'utiliser les volets sur les ailes.

6)

Le vol étant horizontal à vitesse constante, on peut écrire :

$$\begin{aligned} A &= T_f + T + T_2 + T_3 \\ Mg &= P + P_2 \\ aT_f + aT - cP_2 + dT_2 + hT_3 &= 0 \quad (\text{Mt en } G) \end{aligned}$$

..... [2]

La troisième équation donne :

$$P_2 = \frac{1}{c} (aT_f + aT + dT_2 + hT_3) = 366 \text{ N}$$

..... [1]

La deuxième donne alors :

$$Mg = 200365 \text{ N}$$

..... [1]

Et la première :

$$A = 7300 \text{ N}$$

qui permet de calculer la puissance :

$$\mathcal{P} = Av = 730 \text{ kW} = 997 \text{ ch}$$

..... [1]

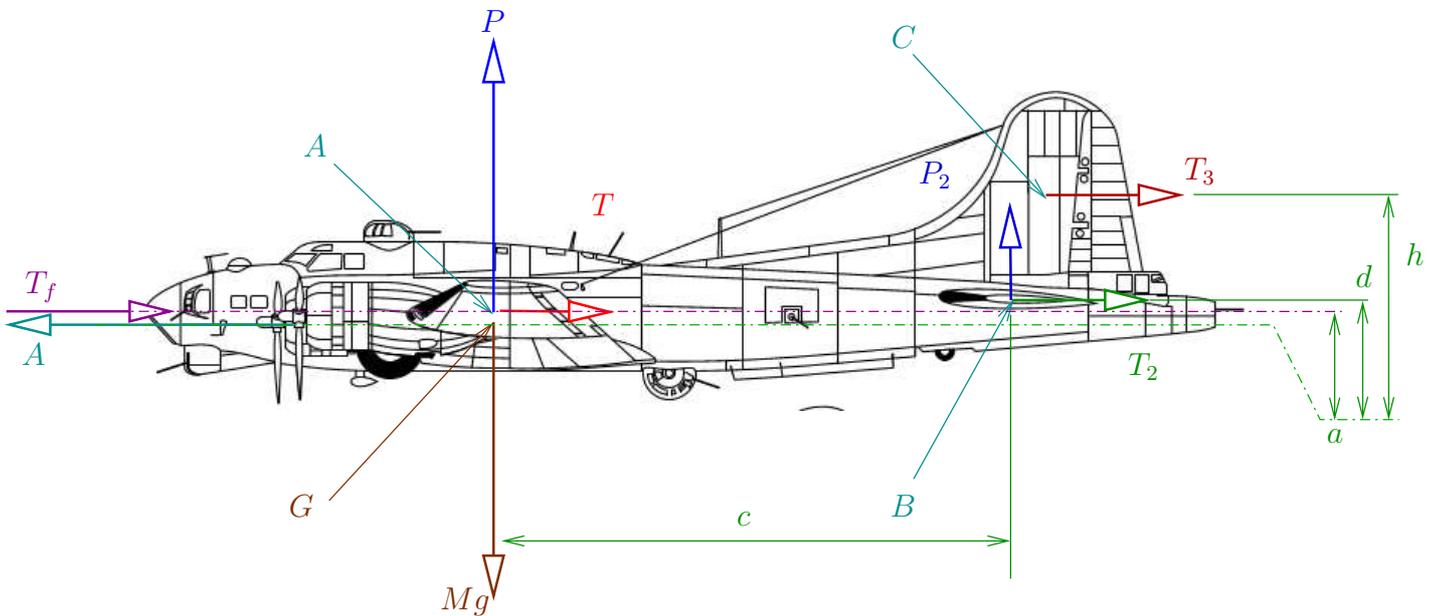


FIGURE 1 – Présentation des forces exercées sur le B-17.

..... [2]

L'équation du moment en B aurait donné :

$$Mgc - Pc - T_3(h - d) - Ad + (T_f + T)(d - a) = 0$$

NB : mon énoncé ne précisait pas clairement la position de la traînée du fuselage ... je n'ai pas pénalisé si T_f était appliqué en G .