

**Evidències de l'assignatura Vehicles
Aeroespacials (220013)
Quadrimestre Q3, curs 2020-2021**

**Procés d'acreditació del programa d'estudis
GRETA / GREVA**

Coordinador de l'assignatura: Enrique García Melendo.
Professor agregat.
ESIAAT/UPC

ÍNDEX

Assignatura	Vehicles Aeroespacials				
CODI	220013				
Activitat avaluable	%Ponderació nota final	Alumne	Grau Alumne	Nota	Pàgina
Examen Parcial	35	Enunciat	-	-	1
		Resolució	-	-	3
		HG	GREVA	2.9	8
		MC	GRETA	5.0	13
		PP	GRETA	7.7	18
		AS	GRETA	9.4	27
Examen Final	35	Enunciat		-	36
		Resolució		-	38
		SC	GREVA	2.5	43
		OC	GRETA	6.0	50
		PA	GRETA	7.5	54
		DZ	GREVA	10	60

ENUNCIATS DE L'EXAMEN PARCIAL

PROBLEMA 1) Volem comprovar com afecten les pertorbacions gravitatòries als paràmetres finals de l'òrbita heliocèntrica d'una sonda que haurà de trobar-se amb Júpiter i que passa a una certa distància del planeta Mart. L'òrbita de trobada té el seu periheli en l'òrbita de la Terra i el seu afeli a 7.0 UA (Júpiter orbita el Sol a 5.2 UA), però prèviament sobrevola Mart (que es troba entre Júpiter i la Terra) a 20000 km de distància del centre del planeta. Determinar el següent:

a) Sabent que l'excés de velocitat de la sonda quan entra en la SOI de Mart és $\vec{V}_\infty^- = 14175.2\hat{e}_r + 1890.57\hat{e}_\theta$ (m/s), calcular l'angle de gir δ i prendre el valor positiu. (1 Punt)

b) Si la velocitat orbital de Mart en el punt de trobada amb la sonda és $\vec{V}_M = 2188.56\hat{e}_r + 24788.00\hat{e}_\theta$ (m/s), calcular la velocitat heliocèntrica de la sonda després de la trobada amb Mart. (0.5 Punts)

c) Calcular la pertorbació que experimenta la velocitat heliocèntrica de la sonda com la diferència entre les velocitats heliocèntriques de la sonda després i abans del seu acostament al planeta vermell. (0.5 Punts)

d) La trobada amb Mart es produeix a una distància de 1.47681 UA del Sol, determinar el nou afeli de la sonda. Comparar-ho amb l'afeli de l'òrbita original i comentar. (2 Punts)

Paràmetre de massa del Sol: $\mu_S = 1.327 \times 10^{20} \text{ m}^3 \text{ s}^{-2}$.

Paràmetre de massa de Mart: $\mu_M = 4.283 \times 10^{13} \text{ m}^3 \text{ s}^{-2}$.

1 Unitat Astronòmica: 1 UA = 1.496×10^{11} m.

PROBLEMA 2) Un globus meteorològic té un volum de 15000 m^3 i una massa, sense comptar amb el gas, de 300 kg. El globus està ple d'hidrogen amb una densitat de 0.11 kg/m^3 . Suposant que el globus no canvia de volum, a quina altitud podrà arribar? Considerar les dades següents de l'atmosfera en la qual es troba immers el globus:

Pressió a nivell del mar: $P_0 = 101325 \text{ Pa}$.

Temperatura a nivell del mar: $T_0 = 288.16 \text{ K}$

Constant de l'aire: $R = 287 \text{ J Kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$

Acceleració de la gravetat: $g = 9.81 \text{ m s}^{-2}$

Regió de l'atmosfera	Gradient vertical de temperatura (K km^{-1})
0 km a 11 km	-6
11 km a 25 km	0
25 km a 47 km	+3.5

(1 Punt)

PROBLEMA 3) Estem en un ascensor que comença a pujar a la planta baixa d'un gratacel. Els timpans, molt sensibles a la variació de pressió, noten que la pressió cau un 3% cada minut. Usar la derivada material per a determinar la velocitat a la qual ascendeix l'ascensor si l'atmosfera es considera isoterma a 297.0 K. (2 Punts)

Pressió al peu de l'edifici: $P_0 = 1025 \text{ hPa}$

Constant de l'aire: $R = 287 \text{ J Kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$

Acceleració de la gravetat: $g = 9.81 \text{ m s}^{-2}$

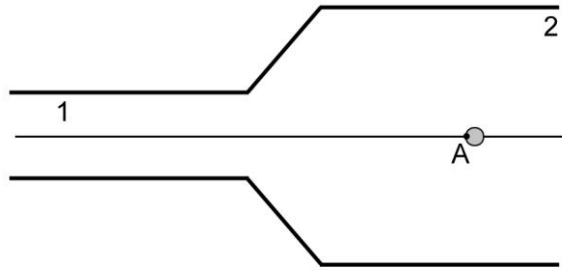
PROBLEMA 4) Un túnel aerodinàmic compta amb dues seccions cilíndriques de diferent diàmetre com en la figura. En la secció 1 de 0.55 m de diàmetre, la pressió estàtica i la temperatura són respectivament de 99200 Pa i 276.5 K. La secció 2, d'1.1 m de diàmetre, conté un cilindre de 12 mm de diàmetre la secció del qual es representa en la figura com un cercle gris. El número de Reynolds per al cilindre, amb grandària característica el seu diàmetre, és $Re = 13195$. El flux es considera incompressible i estacionari.

a) Determinar les velocitats de l'aire sobre l'eix de la secció 1 i del flux on es troba immers el cilindre, en la secció 2, si sobre la superfície del cilindre existeix un punt d'estancament assenyalat com A, la pressió del qual és $P_r = 100410 \text{ Pa}$. (1 Punt)

b) Pot considerar-se uniforme el flux en les seccions 1 i 2 del túnel? Raonar la resposta. (2 Punts)

Viscositat dinàmica de l'aire: $\mu = 1.8 \times 10^{-5} \text{ Pa s}$.

Constant de l'aire: $R = 287 \text{ J Kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$



SOLUCIONS

PROBLEMA 1)

a) L'angle de gir és

$$\delta = 2 \arcsin\left(\frac{1}{e}\right)$$

amb

$$e = 1 + \frac{V_{\infty}^2 r_{\pi}}{\mu_M}$$

Substituint obtenim $e = 96.4987$ i $\delta = 1.1875^\circ$. Es tracta d'un angle de gir petit, però que pertorba la trajectòria de la sonda.

b) L'excés de velocitat de la sonda després del sobrevol del planeta és

$$\vec{V}_{\infty}^+ = \begin{bmatrix} V_{\infty r}^+ \\ V_{\infty \theta}^+ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\delta) & -\sin(\delta) \\ \sin(\delta) & \cos(\delta) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{\infty r}^- \\ V_{\infty \theta}^- \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V_{\infty r}^- \cos \delta - V_{\infty \theta}^- \sin \delta \\ V_{\infty r}^- \sin \delta + V_{\infty \theta}^- \cos \delta \end{bmatrix}.$$

Substituint,

$$\vec{V}_{\infty}^+ = 14133 \hat{e}_r + 2183.93 \hat{e}_{\theta} \text{ (m/s)}$$

Per tant, la velocitat heliocèntrica després del sobrevol (\vec{V}_{H2}) és

$$\vec{V}_{H2} = \vec{V}_{\infty}^+ + \vec{V}_{OM} = 16321.5 \hat{e}_r + 26972 \hat{e}_{\theta} \text{ (m/s)}.$$

c) Quan la sonda entra en el SOI de Mart, la seva velocitat heliocèntrica és

$$\vec{V}_{H1} = \vec{V}_{\infty}^{-} + \vec{V}_{OM} = 16363.8\hat{e}_r + 26678.6\hat{e}_{\theta} \text{ (m/s)}$$

Per tant la pertorbació de velocitat és

$$\Delta\vec{V}_H = \vec{V}_{H2} - \vec{V}_{H1} = -42.2256\hat{e}_r + 293.369\hat{e}_{\theta} \text{ (m/s)}.$$

d) L'energia total que té la sonda quan abandona el SOI de Mart és

$$\mathcal{E} = \frac{1}{2}V_{H2}^2 + \frac{\mu_S}{r} = -1.03699 \times 10^8 \text{ J/kg}.$$

El que determina el semieix gran de la nova òrbita com

$$a = -\frac{\mu_S}{2\mathcal{E}} = 6.3983 \times 10^{11} \text{ m} = 4.27694 \text{ UA}.$$

Per una altre banda el moment angular és

$$h = rV_{H2\theta} = 5.95895 \times 10^{15} \text{ m}^2/\text{s},$$

El que permet determinar l'excentricitat de la nova òrbita

$$e = \sqrt{1 - \frac{h^2}{\mu_S a}} = 0.762745.$$

Finalment el radi de l'afeli de la nova òrbita és

$$r_a = a(1+e) = 1.12786 \times 10^{12} \text{ m} = 7.53917 \text{ UA}.$$

És a dir, que el radi de l'afeli de l'òrbita pertorbada es situa 0.54 UA \approx 80 milions de quilòmetres més allunyat que el de l'òrbita inicial abans de la trobada amb Mart. Aquest problema ens mostra que petites pertorbacions poden traduir-se en grans alteracions dels paràmetres finals d'una òrbita.

PROBLEMA 2)

La massa del globus és igual a la suma de les masses de la càrrega i del gas

$$M_T = M_G + V_G \rho_G = 300 \text{ kg} + 15000 \text{ m}^3 \times 0.11 \text{ kg} / \text{m}^3 = 1950 \text{ kg} .$$

El globus podrà pujar fins que el seu pes sigui igual a l'empenta, $V_G \rho_a g = M_G g$, amb ρ_a la densitat de l'aire. Obtenim que $\rho_a = 0.13 \text{ kg} / \text{m}^3$.

Hem de calcular a què altitud tenim $\rho_a = 0.13 \text{ kg} / \text{m}^3$.

Segons les dades del problema, a la tropopausa a $z_{11} = 11000 \text{ m}$ de altitud

$$\rho_{11} = \rho_0 \left(1 + \frac{\lambda z_{11}}{T_0} \right)^{-\frac{g}{R\lambda} - 1} = 0.36103 \text{ kg} / \text{m}^3 ,$$

on $\rho_0 = \frac{P_0}{RT_0} = 1.225 \text{ kg} / \text{m}^3$ és la densitat de l'aire a nivell del mar.

Com $\rho_{11} > \rho_a$ el globus pot ascendir encara més. Vegem si tenim una solució

dins de la zona isoterma de l'estratosfera. En aquesta regió $\rho_a = \rho_{11} e^{-\frac{g}{RT_0}(z-z_{11})}$
i $z = 17638.74 \text{ m}$.

Com $z < 25000 \text{ m}$ concloem que 17638.74 m és l'altitud a la que arribarà el globus.

PROBLEMA 3)

Si l'atmosfera és isoterma la pressió varia amb l'altura com $P = P_0 e^{-\frac{g}{RT_0}z}$, on $T_0 = 297.0 \text{ K}$. Quan l'ascensor puja a la velocitat vertical w , la variació de pressió que experimenta un usuari dins del mateix es

$$\frac{DP}{Dt} = \frac{\partial P}{\partial t} + w \frac{\partial P}{\partial z} .$$

$$P = P(z) \text{ i } \partial P / \partial t = 0 .$$

Quan comença a pujar des de la planta baixa, per a un usuari que es trobi en el seu interior

$$\frac{DP}{Dt} \simeq \frac{\Delta P}{\Delta t} = -5 \times 10^{-4} \text{ Pa/s} \quad \text{y} \quad \left. \frac{\partial P}{\partial z} \right|_{z=0} = -\frac{g}{RT_0} P_0.$$

Per tant

$$w = \frac{DP/Dt}{\left. \partial P / \partial z \right|_{z=0}} \simeq 4.35 \text{ m/s}.$$

PROBLEMA 4)

a) La densitat de l'aire a l'entrada de la secció 1 és

$$\rho = \frac{P_1}{RT_1} = 1.25 \text{ kg/m}^3,$$

que podem considerar constant en tot el túnel de vent.

El número de Reynolds ens diu quina és la velocitat del flux on es troba immers el cilindre, ja que $Re = \frac{\rho UL}{\mu}$ y $U \simeq \frac{\mu Re}{\rho L}$, i a la secció 2 obtenim

$$U_2 = 15.83 \text{ m/s}.$$

Per a calcular la velocitat en l'eix de la secció 1 podem aplicar el teorema de Bernoulli ja que el flux és incompressible i estacionari i considerem que els efectes viscosos són menyspreables. Sobre la línia de corrent que va d'1 al punt de recés A, tenim que

$$U_1 = \sqrt{\frac{2(P_2 - P_1)}{\rho}} = 44 \text{ m/s}.$$

b) Si el flux és incompressible i estacionari el cabal d'aire que entra per la secció 1, Q_1 , ha de ser igual al que sorti per la secció 2 Q_2 . Si a més el camp de velocitats és uniforme hauria de verificar-se que $U_1 A_1 = U_2 A_2$. Però $U_1 A_1 = 10.45 \text{ m}^3/\text{s}$ y $U_2 A_2 = 15.04 \text{ m}^3/\text{s}$. I concloem que el flux no és uniforme.

EXAMENS PARCIAIS

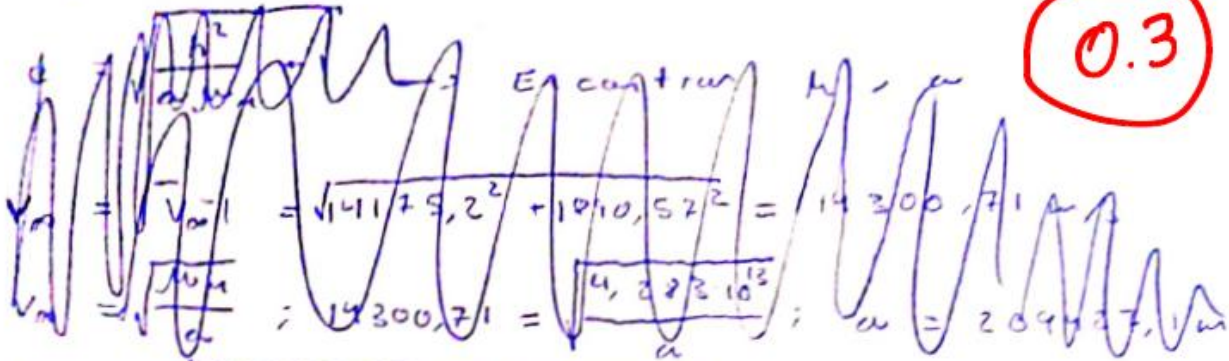
HG

MZA
1/5

Problema 1

Total 0.6

a) $\sigma = 2 \omega \cos(\gamma_e) \rightarrow$ hay que encontrar e



0.3

$$V_m = \sqrt{141175,2^2 + 1890,57^2} = 14300,71 \text{ m/s}$$

$$e = 1 + \frac{V_m^2 \cdot r_{\pi}}{\mu_m} ; e = 1 + \frac{(14300,71)^2 \cdot 2 \cdot 10^{-8}}{4,283 \cdot 10^{13}} = 1,066$$

$$\sigma = 2 \omega \cos\left(\frac{1}{1,066}\right) = 2,43 \text{ rad} \quad \leftarrow 121,46^\circ \quad 1.1875^\circ$$

b) $\frac{V_m^2}{2} = \frac{1}{2} (\Delta V_{sonda})^2 - \frac{\mu_m}{r_{\pi}} ; ?$

$$\frac{14300,71^2}{2} = \frac{1}{2} (\Delta V_{sonda})^2 - \frac{4,283 \cdot 10^{13}}{2 \cdot 10^8} ; \Delta V_{sonda} = 14315,62 \text{ m/s}$$

0

$$\Delta V_{sonda} = V_m - v_{sonda} ;$$

$$v_{sonda} = \sqrt{2188,56^2 + 24288^2} - 14315,67 = 10568,75 \text{ m/s}$$

$$c) \frac{V_m}{V_m^*} = \begin{pmatrix} \cos \delta & -\sin \delta \\ \sin \delta & \cos \delta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 14175,2 \\ 1890,57 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -12001,3 \\ 7776,8 \end{pmatrix}$$

$$V_{sonda \theta} = (14175,2 + 12001,3) \bar{e}_r + (1890,57 - 7776,8) \bar{e}_\theta = 26176,5 \bar{e}_r + 5886,23 \bar{e}_\theta$$

0

$\sqrt{2/m/s}$

d) $v_M = \sqrt{2188,56^2 + 24288^2} = 24884,42 \text{ m/s}$

$E = \frac{1}{2} v_M^2 - \frac{J_{\text{el}}}{M} ; E = \frac{1}{2} 24884,4^2 - \frac{1,327 \cdot 10^{20}}{1,476 \cdot 1,496 \cdot 10^{11}}$

$E = -2,913 \cdot 10^8 \text{ J/kg}$

$\omega = - \frac{J_{\text{el}}}{2E} ; \omega = \frac{-1,327 \cdot 10^{20}}{2 \cdot 2,913 \cdot 10^8} = 2,27 \cdot 10^{11} \text{ m}$

0.3

$\omega = \frac{r_p + r_a}{2} ; r_a = 2\omega - r_p = 2 \cdot 2,27 \cdot 10^{11} - 1,476 \cdot 1,496 \cdot 10^{11}$

$r_a = 2,346 \cdot 10^{11} \text{ m} = 1,56 \text{ UA}$

?

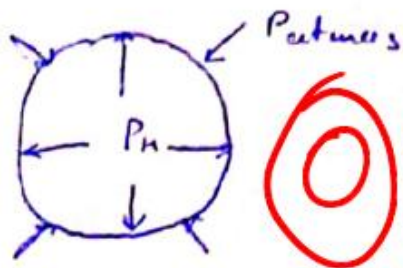
7.54 UA

Problema 2

$$\left. \begin{aligned} V &= 15000 \text{ m}^3 \\ m &= 300 \text{ kg} \\ \rho_H &= 0,11 \text{ kg/m}^3 \end{aligned} \right\}$$

$$m_T = 300 + \overbrace{15000 \cdot 0,11}^{1650 = m_H} = 1950 \text{ kg} \quad \checkmark$$

Arribarà a una altitud en que ~~$P_H > P_{atmos}$~~



$$\frac{V}{S} = \frac{\frac{4}{3} \pi r^3}{4 \pi r^2} = \frac{r}{3} ; S = \frac{3V}{r}$$

$$\frac{4}{3} \pi r^3 = 15000 ; r = 15,3 \text{ m}$$

$$S = \frac{3 \cdot 15000}{15,3} = 2941,17 \text{ m}^2$$

$$P_H = \frac{m_H \cdot g}{S} = \frac{1650 \cdot 9,81}{2941,17} = 5,5 \text{ Pa}$$

$$P_{11} = P_0 \left(\frac{288,16 - 6 \cdot 11}{288,16} \right)^{-\frac{9,81}{287 \cdot (6 \cdot 10^{-3})}} = 23022,59 \text{ Pa}$$

~~1113200 Pa~~ → Sobrepassen topografia

$$P_{23} = P_{11} e^{-\frac{9,81}{287 \cdot 216,66} (25 - 11) \cdot 10^3} = 2528,88 \text{ Pa} \rightarrow \text{sobrepassen esta altura}$$

$$P = P_{23} \left(\frac{216,66 + 3,5 \cdot z}{216,66} \right)^{-\frac{9,81}{287 \cdot 3,5 \cdot 10^{-3}}} = 5,5 ; z = \text{54km}$$

11/11/20
4/215

Problema 3



Atmosfera isoterma

$$\frac{DP}{Dt} = \frac{\partial p'}{\partial t} + w \frac{\partial p'}{\partial z} \quad \checkmark \quad (0.4)$$

$$p = p_0 \left(\frac{T_0 + \lambda z}{T_0} \right)^{-\frac{g_0}{R\lambda}} ; p'(z) = p_0 \left(\frac{T_0 + \lambda z}{T_0} \right)^{-\frac{g_0}{R\lambda} - 1} \cdot \frac{-g_0}{R\lambda} \cdot \frac{\lambda}{T_0}$$

$$p'(z) = -\frac{p_0 \cdot g_0}{R T_0} \quad \checkmark \quad (0.4)$$

$-5 \times 10^{-4} \text{ Pa/s}$

$$0,03 = w \frac{p_0 \cdot g_0}{R T_0} ; w = \frac{0,03 R \cdot T_0}{p_0 \cdot g_0} ;$$

$w = 0,25 \text{ m/s}$
 4.34 m/s

Total 0.8

Total 1.5

3/3

a)

$$P_2 + \frac{1}{2} P_2 \cdot v_2^2 = 100410;$$

$$Re = \frac{P_2 \cdot v_2 \cdot d}{\mu} \quad \checkmark$$

$$P_2 + \frac{1}{2} \frac{Re \cdot \mu \cdot v_2}{d} = 100410$$

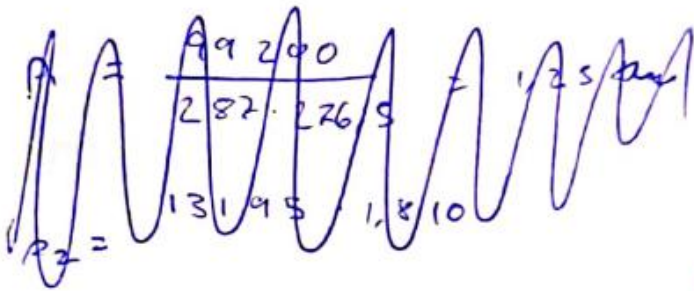
$$P_2 = \frac{Re \cdot \mu}{v_2 \cdot d}$$

$$P_1 + \frac{1}{2} P_1 \cdot v_1^2 = 100410 = P_1 + \frac{1}{2} P_1 \left(\frac{A_2}{A_1} v_2 \right)^2$$

$$99200 + \frac{1}{2} \frac{99200}{287 \cdot 226,5} \cdot \left(\frac{1,1^2}{0,55^2} \cdot v_2 \right)^2 = 100410;$$

$$v_2 = \frac{5,29 \cdot 10^3}{10,99} \text{ m/s} \rightarrow v_1 = \frac{43,96}{10,99} \cdot 5,29 \cdot 10^3 = 20600 \text{ m/s} \quad \checkmark 0.6$$

b)



$$P_1 = \frac{99200}{287 \cdot 256,5} = 1,25 \quad \checkmark 0.4$$

$$P_L = \frac{13195 \cdot 1,8 \cdot 10^{-5}}{10,99 \cdot 10^{-3}} = 1,80$$

No uniforma
 \checkmark
 0.5

MC

Parcial VA

Problema 1

Total 2

$r_{\pi} = 1 \text{ UA}$

$r_a = 7 \text{ UA}$

Jupiter: orbita a 5.2 UA SOL

20.000 Km antio del planeta

a) $\vec{V}_{\oplus} = 14175.2 \hat{e}_r + 1890.57 \hat{e}_t \text{ (m/s)}$

1

$d = 2 \arccos\left(\frac{1}{e}\right)$

$e = 1 + \frac{V_0^2 r_{\pi}}{\mu_M}$

$r_{\pi} \rightarrow 20.000 \text{ Km}$

$\mu_M = 4.283 \times 10^{13} \frac{\text{m}^2}{\text{s}^2}$

$|V_{\oplus}|^2 = 204510550$

$e = 96.5$

$d = 2 \arccos\left(\frac{1}{e}\right)$

$d = 1.18^\circ$

$\vec{V}_{\oplus} = \begin{bmatrix} \cos d & -\sin d \\ \sin d & \cos d \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 14175.2 \\ 1890.57 \end{bmatrix}$

b) $\vec{V}_M = 2188.58 \hat{e}_r + 24388 \hat{e}_t \text{ (m/s)}$

0.5

$\vec{V}_{\oplus} = \vec{r}_{\text{senda}} - \vec{V}_M$

$\vec{r}_{\text{senda}} = 16321.82 \hat{e}_r + 24970.08 \hat{e}_t \text{ (m)}$

$\vec{V}_{\oplus} = 14133.29 \hat{e}_r + 2182.08 \hat{e}_t$

1/5

MC

c) $\vec{V}_{sonda\ antes} - \vec{V}_{sonda\ depois}$

$$\vec{V}_D = \vec{V}_{S1} - \vec{V}_{Hole}$$

↓
sonda inv

$$\vec{V}_{S1} = \vec{V}_D + \vec{V}_{OH} = (14175,2 \hat{e}_r + 1890,57 \hat{e}_\theta) + (2188,15 \hat{e}_r + 24768 \hat{e}_\theta)$$

$$\vec{V}_{S1} = (18363,76 \hat{e}_r + 26658,57 \hat{e}_\theta) \text{ m/s}$$

$$\vec{V}_{SF} = (18321,62 \hat{e}_r + 26970,06 \hat{e}_\theta) \text{ m/s}$$

$$\Delta V = V_{SF} - V_{S1}$$

$$\Delta V = (-41,94 \hat{e}_r + 291,51 \hat{e}_\theta) \text{ m/s}$$

✓ 0.5

d) $\Delta E_{elio\ sonda} \rightarrow 147661 \text{ UA sol}$

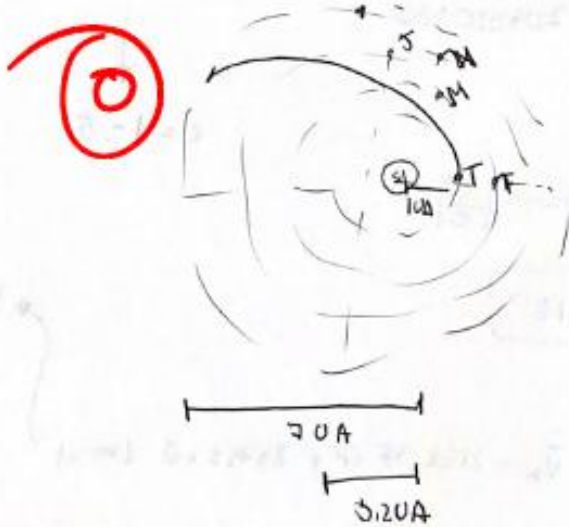
$\Delta E_{elio\ original} \rightarrow 7 \text{ UA}$

$$h = r m v \rightarrow \text{masa}$$

$$h = 5,3 \times 10^{34}$$

$$r_a = \frac{h^2 / \mu}{1 - e}$$

masa rba



MC

Problema 2

0.5

$$V = 15000 \text{ m}^3$$

$$\rho = 0,11 \frac{\text{Kg}}{\text{m}^3} \quad \text{densidad}$$

$$M = 300 \text{ Kg}$$

$$PV = nRT \rightarrow \rho M = \rho_0 = \frac{P}{RT} \rightarrow 1,223 \frac{\text{Kg}}{\text{m}^3}$$

$$P(z) = P_0 \left(\frac{268,16 - 6 \cdot 10^{-3} \cdot 11000}{268,16} \right)^{\frac{+9,81}{287 \cdot 6 \cdot 10^{-3}} - 1} \rightarrow P_0 \left(\frac{222,16}{268,16} \right)^{4,8989}$$

$$P(11) = 0,361 \text{ Kg/m}^3 \quad \checkmark$$

$$P(25) = P_{11} e^{\frac{-9,81}{287 \cdot 222,16} \cdot (25000 - 11000)} = P_{11} \cdot e^{2,154}$$

$$P(25) = 0,042 \text{ Kg/m}^3 \quad \checkmark \quad \text{Globo se traba entre 11 i 25 km} \quad \checkmark$$

~~$$P(42) = P_{25} \left[\frac{222,16 + 3,5 \cdot 10^{-3} (z - 25000)}{222,16} \right]^{\frac{-9,81}{287 \cdot 3,5 \cdot 10^{-3}} - 1}$$

$$P(187) = P_{25} \left[\frac{222,16 + 3,5 \cdot 10^{-3} (z - 25000)}{222,16} \right]^{\frac{-9,81}{287 \cdot 3,5 \cdot 10^{-3}} - 1}$$~~

Arquimedes

$$P(z) = P_{11} e^{\frac{-9}{RT_{11}} (z - z_{11})} \quad \checkmark$$

$$\ln \frac{0,11}{0,361} \cdot \frac{287 \cdot 222,16}{-9,81} = z - 11000$$

$$\ln \frac{P(z)}{P_{11}} \cdot \frac{RT_{11}}{-9} = z - z_{11}$$

$$z = 18724 \text{ m}$$

~~$$z \approx 18,72 \text{ km}$$~~

$$P(z) = 0,11$$

17640 m

MC

Problema 3 Total 1.2

$P_0 = 1025 \text{ hPa}$

$R = 287$

$g = 9.81$

↓ 3% cada min

$T_d = 297 \text{ K}$

$\frac{DP}{Dt} = \frac{\partial P}{\partial t} + u \frac{\partial P}{\partial z}$ **0.4**

$\frac{DP}{Dt} = -0.03 \frac{Pa}{min} \cdot \frac{1 min}{60 s} P_0$

$\frac{\partial P}{\partial z} = -\rho g$ **0.4**

$-5 \cdot 10^{-4} = u \cdot (-1203 \cdot 9.81)$ **0.2**

$\rho = \frac{P_0}{RT_0} = \frac{1025 \cdot 10^2}{287 \cdot 297}$

$\rho = 1203 \frac{kg}{m^3}$

Falta multiplicar por P_0 (102300 Pa)

$\mu = 4.2 \cdot 10^{-5} \text{ m/s}$

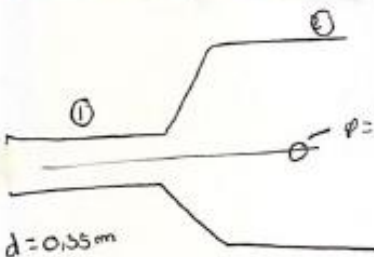
$\rightarrow u = 4.2 \text{ m/s}$

$\frac{kg}{m^3} \cdot \frac{m}{s} = \frac{kg}{m^2 s} = \frac{Pa \cdot m}{s}$

El error es dejarte P_0

Problema 4

$d = 1.1 \text{ m}$



$\phi = 12 \text{ mm}$

$Re = 13195$

Total 1

$P_1 = 99200 \text{ Pa}$

$T_1 = 236.5 \text{ K}$

a) $Re = \frac{\rho_2 \cdot u_2 \cdot (12 \cdot 10^{-3})}{1.8 \cdot 10^{-5}} = 13195$

$\rho \cdot d \rightarrow \rho = \frac{P}{RT}$

↓
En la seccion 1

$\rho = \frac{99200}{236.5 \cdot 287} = 1.23 \frac{kg}{m^3}$ **0.4**

$13195 = \frac{1.23 \cdot u_2 \cdot (12 \cdot 10^{-3})}{1.8 \cdot 10^{-5}}$ **0.6**

$u_2 = 15.634 \text{ m/s}$

4/5

$$P A_1 u_1 = P A_2 u_2$$

~~$$u_1 = u_2 \frac{A_2}{A_1}$$~~

~~$$u_1 = u_2 \left(\frac{0,55^2}{0,245^2} \right)$$~~

~~$$u_1 = 63,33 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$~~

No lo podemos calcular así si
no es uniforme

b)

$$M = \frac{u}{a}$$

$$a = \sqrt{\gamma R T} = \sqrt{1,4 \cdot 287 \cdot 206,3} = 333,31$$

Sección 1

$$M = \frac{63,336}{333,31} = 0,19 \quad \text{Como que } M < 0,3 \text{ se puede considerar un flujo incompresible}$$

Sección 2

$$M = \frac{15,634}{333,31} = 0,047$$

Flujo uniforme - ir ct

$$P_r = P + \frac{1}{2} \rho V^2$$

En la sección 2

$$P_r = 100410 \text{ Pa}$$

$$100410 = 99200 + \frac{63,336^2}{2} \rho \quad \rho = 1,25 \frac{\text{Kg}}{\text{m}^3}$$

• No podemos considerar el flujo uniforme, ya que la u del flujo en las dos secciones no es la misma. si que lo podemos considerar incompresible.

5/5

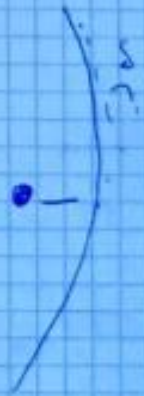
Parcial

P1

Total 3.4

a) $V_{\infty}^{-} = 14175,2 \hat{e}_x + 1890,57 \hat{e}_y \text{ (m/s)}$

Lo calcula en un punto pro $\delta = 2 \arcsin\left(\frac{1}{e}\right)$ ✓



en hip. $e = 1 + \frac{v_{\infty}^2 \cdot r_a}{N_H} = 96,498$

1

$\rho_{H_2} = 20000 \text{ kg/m}^3 = 2 \cdot 10^7 \text{ m}^{-3}$

$N_H = G \cdot H_H = 4,285 \cdot 10^{13} \text{ m}^3 \text{ s}^{-2}$

$v_{\infty}^2 = 14175,2^2 + 1890,57^2 = 204,5105 \cdot 10^6$

$\delta = 2 \arcsin\left(\frac{1}{e}\right) = 1,1875^\circ$ ✓

b) $V_H = 2188,56 \hat{e}_x + 24788,0 \hat{e}_y \text{ (m/s)}$

$V_{H_2} = V_{\infty}^+ + V_H$



$V_{\infty}^+ = \begin{pmatrix} \cos \delta & -\sin \delta \\ \sin \delta & \cos \delta \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} V_{\infty 2} \\ V_{\infty 0} \end{pmatrix}$

Matrices mul
multiplicadas

$= V_{\infty 2} (\cos \delta + \sin \delta) + V_{\infty 0} (\cos \delta - \sin \delta)$

$= 14175,2 \cdot \hat{e}_x (\cos 1,1875 + \sin 1,1875) + 1890,57 \hat{e}_y (\cos 1,1875 - \sin 1,1875)$

$V_{\infty}^+ = 14465,926 \hat{e}_x + 1850,983 \hat{e}_y$

$V_{H_2} = (2188,56 + 14465,926) \hat{e}_x + (24788,0 + 1850,983) \hat{e}_y =$

pas 2/8

0.3

$$V_{H_2} = 16654,486 \hat{e}_2 + 26638,983 \hat{e}_0 \quad (\text{m/s})$$

c)

$$V_{\infty} = V_{H_1} - V_M$$

$$V_{H_1} = V_{\infty} + V_M = (14175,2 + 2188,56) \hat{e}_1 + (1850,57 + 24788,00) \hat{e}_0 = 16363,76 \hat{e}_1 + 26678,57 \hat{e}_0$$

0.3

Restitución: $\Delta H_{12} = V_{H_2} - V_{H_1} = (16654,486 - 16363,76) \hat{e}_1 + (26638,983 - 26678,57) \hat{e}_0$

Al revés debido a producto incorrecto de matrices

$$\Delta V_{H_{12}} = 290,726 \hat{e}_1 - 39,587 \hat{e}_0$$

d) $\rho_{0H} = 1,47661 \text{ UA}$

• Área es una elipse $\Rightarrow \rho_a = (1 + e) a$

↳ buscaremos la a :

$$E_e = \frac{1}{2} v^2 - \frac{N}{r} = -\frac{N}{2a}$$

$$v^2 = V_{H_2}^2 = 16654,486^2 + 26638,983^2$$

/el cuadrado del módulo/ $= 987,007 \cdot 10^6 \text{ (m/s)}^2$

$$\therefore \rho_{NS} = 1,327 \cdot 10^{20} \text{ m}^3 \text{ s}^{-2}$$

$$\rho = \rho_{0H}$$

$$\frac{N}{2a} = \frac{N}{r} - \frac{1}{2} v^2 \quad \left\{ a = \frac{N}{2 \left(\frac{N}{r} - \frac{1}{2} v^2 \right)} = \frac{N}{6,82 \cdot 10^{11} \text{ m}} \right.$$

398

En el punto de ab eliptica ~~del planeta~~

~~$\frac{h^2}{\mu}$~~

~~$\frac{h^2}{\mu a(1-e^2)}$~~

$e \rightarrow \frac{h^2}{\mu} = a(1-e^2) \left\{ e = \sqrt{1 - \frac{h^2}{\mu a^2}}$

$h = r_0 \cdot v_0 = r_{0H} \cdot v_{H_{10}}$

$1,4767 \text{ UA} \cdot 1,496 \cdot 10^4 \text{ m} \cdot 26638,983$
 $= 5,88537 \cdot 10^{15} \text{ m}^2/\text{s}$

$e = \sqrt{1 - \frac{(5,88537 \cdot 10^{15})^2}{6,192 \cdot 10^{44} \cdot 1,327 \cdot 10^{20}}} = 0,7605$

1.8

$r_a = (1+e)a = 1,0901 \cdot 10^{12} \text{ m}$
 $\left\{ \begin{array}{l} 7,531 \text{ UA} \\ \text{en UA} = 7,286 \text{ UA} \end{array} \right.$

Se ha producido una austeria gravitacional con mate, ganado vel. i entou incrementado la elipse

el original era 7 UA

decrecido 0,286 UA

0.54

P2 globo $V = 15000 \text{ m}^3$

$m_{\text{gas}} = 300 \text{ kg}$

dens de Hidrogeno $\rho_{H_2} = 0,11 \text{ kg/m}^3$

Suponendo que el globo va a subir de vel., a que altura llegara

$\hookrightarrow \rho_{\text{total}} = \frac{m_{\text{total}}}{V} = \frac{m_s}{V} + \rho_{H_2}$

cuando $\rho_{\text{total}} = \rho_{\text{atmosferica}}$

ya lo habra mas

$\rho_{\text{total}} = \frac{300 \text{ kg}}{15000} + 0,11 = \underline{0,13} \checkmark$

Seguiente, el globo habra llegado a

la estabferica cuando se den las densidades

isotermia $\rho(z) = \rho_{H_2} \cdot e^{-\frac{\rho(z) \cdot g \cdot z}{P_0}}$

$\rho_{H_2} = \rho_0 \left(\frac{T_0 + \lambda z}{T_0} \right)^{-\frac{\rho_0}{\lambda R}} \text{ para } z = H \checkmark$

$\rho_0 = \frac{P_0}{R T_0} = \frac{101325 \text{ Pa}}{287 \cdot 288,16} = \underline{1,2251}$

$\rho_{H_2} = 1,2251 \left(\frac{288,16 + 0,006 \cdot 11000}{288,16} \right)^{-\frac{1,2251}{287 \cdot (-9,8066)}} =$

$= \underline{0,36869} \text{ kg/m}^3 \checkmark$

pag. 5/8

altura em seg. isotérmica

$$L = e(z) = e_{11} \cdot e^{-\frac{\rho}{R \cdot T_{11}} (z - z_{11})}$$
$$= 0,36869 \cdot e^{-\frac{9,81}{287 \cdot (289,16 + 0,00641000)} \cdot (z - z_{11})}$$

$$\underline{0,13} = 0,36869 \cdot e^{-0,1538 \cdot 10^{-3} (z - z_{11})}$$

enchem si z este este $11 < z < 25$

$$\ln \frac{0,13}{0,36869} = -0,1538 \cdot 10^{-3} (z - 11 \cdot 10^3)$$

17639.7m

0.9

$$z = \frac{\ln \frac{0,13}{0,36869}}{-0,1538 \cdot 10^{-3}} + 11 \cdot 10^3 = \boxed{\cancel{17777,77} \text{ m}}$$

este eu d
naus
isotérmica

P3

$$\frac{DP}{Dt} = \underbrace{\frac{\partial P}{\partial t}}_{\emptyset} + \underbrace{\tilde{u}}_{\tilde{u}: v=0} \cdot \frac{\partial P}{\partial z} \quad \text{0.4} \quad \left\{ \begin{array}{l} \frac{dp}{dz} = -e \delta_0 \\ dp = -e \delta_0 dz \end{array} \right.$$

es un escalar

$$\frac{DP}{Dt} = \text{scribble} \quad P(z) = P_0$$

$$e = \frac{P}{RT}$$

$$dp = -\frac{P}{RT} \delta_0 dz \quad \text{0.4}$$

$$\frac{DP}{Dt} = \frac{0,03 \cdot P}{\text{min}} = \frac{0,03 \cdot P(z)}{60} \quad \checkmark$$

$$= \text{scribble} = 5 \cdot 10^{-4} \cdot P(z) \quad \text{0.4}$$

$$\ominus 5 \cdot 10^{-4} \cdot P(z) = w \cdot \frac{\partial P}{\partial z} = w \cdot P(z) \cdot \frac{-\delta_0}{RT}$$

ph es un escalar

~~scribble~~

$$w = \frac{-5 \cdot 10^{-4}}{-\frac{\delta_0}{RT}} \quad \checkmark$$

$$= 4,344 \checkmark \text{ m/s}$$

- o $Q = 287$
- o $T = 297$
- o $\delta_0 = 9,81$

$$\text{0.4} \quad \frac{dp}{P} = -\frac{\delta_0}{RT} dz$$

$$\ln \frac{P}{P_0} = -\frac{\delta_0}{RT} z$$

$$P(z) = P_0 \cdot e^{-\frac{\delta_0}{RT} \cdot z}$$

$$\frac{\partial P}{\partial z} = P_0 \cdot e^{-\frac{\delta_0}{RT} \cdot z} \cdot -\frac{\delta_0}{RT} = P(z) \cdot -\frac{\delta_0}{RT}$$

Total 2

P3

$$\frac{DP}{Dt} = \underbrace{\frac{\partial P}{\partial t}}_{\emptyset} + \underbrace{\tilde{u}}_{\tilde{u}: v=0} \cdot \frac{\partial P}{\partial z} \quad \text{0.4} \quad \left\{ \begin{array}{l} \frac{dp}{dz} = -e \delta_0 \\ dp = -e \delta_0 dz \end{array} \right.$$

es un escalar

$$\frac{DP}{Dt} = \text{[scribble]} \quad P(z) = P_0$$

$$e = \frac{P}{RT}$$

$$dp = -\frac{P}{RT} \delta_0 dz \quad \text{(*)}$$

$$\frac{DP}{Dt} = \frac{0,03 \cdot P}{\text{min}} = \frac{0,03 \cdot P(z)}{\delta_0}$$

$$= \text{[scribble]} = 5 \cdot 10^{-4} \cdot P(z) \quad \text{0.4}$$

$$\ominus 5 \cdot 10^{-4} \cdot P(z) = w \cdot \frac{\partial P}{\partial z} = w \cdot P(z) \cdot \frac{-\delta_0}{RT}$$

ph es un escalar

$$w = \frac{-5 \cdot 10^{-4}}{\frac{-\delta_0}{RT}} = 4,344 \text{ m/s}$$

- o $Q = 287$
- o $T = 297$
- o $\delta_0 = 9,81$

$$\text{(*)} \quad \frac{dp}{P} = -\frac{\delta_0}{RT} dz$$

$$\ln \frac{P}{P_0} = -\frac{\delta_0}{RT} z$$

$$P(z) = P_0 \cdot e^{-\frac{\delta_0}{RT} \cdot z}$$

$$\frac{\partial P}{\partial z} = P_0 \cdot e^{-\frac{\delta_0}{RT} \cdot z} \cdot \left(-\frac{\delta_0}{RT}\right) = P(z) \cdot \left(-\frac{\delta_0}{RT}\right)$$

Total 2

Re 2/8

pu

Total 1.4

a) $P_2 = 100410$ e manlira constant

cu densitate ρ e invariabil e echivalent
cu un sola linie de curente

$$P_E + \frac{1}{2} \rho v^2 = P_2 \quad \checkmark$$

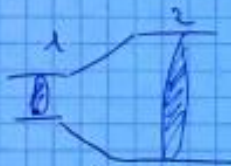
$\checkmark 1$

$$P_{E_2} = 99200 \text{ Pa} \quad v_2 = \sqrt{\frac{2(P_2 - P_E)}{\rho}} = 44 \text{ m/s}$$

$$\bar{T}_2 = 276,5 \text{ K}$$

$$e_2 = e_1 = \frac{P_2}{R \bar{T}_2} = 1,25 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \quad \checkmark 0.4$$

cu e invariabil



$$e_1 v_1 A_1 = e_2 v_2 A_2$$

$$e_1 = e_2 \quad \{ \quad v_2 = v_1 \frac{A_1}{A_2} =$$

$$A = \left(\frac{\phi}{2}\right)^2 \cdot \pi = 44 \cdot \frac{0,08^2}{1,25} = 44 \text{ m/s}$$

b) Poate considera viteza el fluiu cu
las seciuni 1,2 del tunel ?

- Cu fluiu viteza, e acel fluiu laminar, vo turbulent.
El Re caracteristic de un cilindru e 1305

Si el $Re_1 = Re_2 < 1305$, vo entlu
i laminar
si lo alcanse, entlu entlu
ga cu tranziou i turbulenta, deiaut
de ter viteza

pg 8/e

$$Re = \frac{e \cdot v \cdot d}{\nu}$$

$$Re_1 = \frac{e \cdot v_1 \cdot d_1}{\nu} = \underline{1,68 \cdot 10^6}$$

$$e = 1,25 \text{ m/s}$$

$$v_1 = 14 \text{ m/s}$$

$$v_2 = 11 \text{ m/s}$$

$$d_1 = 0,55 \text{ m}$$

$$d_2 = 1,1 \text{ m}$$

$$\nu = 1,8 \cdot 10^{-5} \text{ Pa} \cdot \text{s}$$

$$Re_2 = \frac{e \cdot v_2 \cdot d_2}{\nu} = \underline{8,4027 \cdot 10^5}$$

{ ambos son mucho
mayores al $Re = \underline{13195}$ }

↓
[son flujos turbulentos,
que no secan un tubo]

11/11/2020
Vehículos Aeroespaciales (220013)
Total hojas: 9

AS

Problema 1

Total 4

a) Sobrevuelo de Marte
Exceso de velocidad \rightarrow órbita hipérbolica

$$r_p = 20.000 \text{ km} = 2 \cdot 10^7 \text{ m}$$

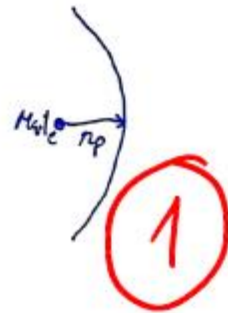
$$\vec{V}_\infty = 14175'2 \hat{e}_r + 1890'57 \hat{e}_\theta \quad \left(\frac{\text{m}}{\text{s}}\right)$$

$$e = 1 + \frac{V_\infty^2 r_p}{\mu_M}$$

$$|\vec{V}_\infty| = \sqrt{(14175'2)^2 + (1890'57)^2} = 14300'72 \text{ m/s}$$

$$e = 1 + \frac{(14300'72)^2 \cdot 2 \cdot 10^7}{4'283 \cdot 10^{13}} = 96'50 \quad (\text{es bastante grande...})$$

$$\sigma = 2 \arcsin\left(\frac{1}{e}\right) = 2 \arcsin\left(\frac{1}{96'50}\right) = \boxed{1'187^\circ} \quad \checkmark$$



1

$$b) \vec{V}_M = 2188'56 \hat{e}_n + 24788'00 \hat{e}_o$$

$$\vec{V}_{\omega}^{\pm} = \begin{bmatrix} \cos d & -\sin d \\ \sin d & \cos d \end{bmatrix} \vec{V}_{\omega}^{\pm}$$

$$\begin{bmatrix} \vec{V}_{\omega n}^+ \\ \vec{V}_{\omega o}^+ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(1'187) & -\sin(1'187) \\ \sin(1'187) & \cos(1'187) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 14175'2 \\ 1890'57 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} 14132'99 \\ 2193'81 \end{bmatrix} \text{ m/s}$$

0.5

$$\vec{V}_{\omega}^+ = 14132'99 \hat{e}_n + 2193'81 \hat{e}_o \quad \text{m/s}$$

$$\boxed{\vec{V}_{H_1} = \vec{V}_{\omega}^+ + \vec{V}_M = (14132'99 + 2188'56) \hat{e}_n + (2193'81 + 24788'00) \hat{e}_o = 16321'55 \hat{e}_n + 26921'81 \hat{e}_o \text{ (m/s)}} \quad \checkmark$$

$$c) \boxed{\Delta \vec{V}_H = \vec{V}_{H_1} - \vec{V}_{H_0} = \vec{V}_{\omega}^+ + \vec{V}_M - (\vec{V}_{\omega}^- + \vec{V}_M) =}$$

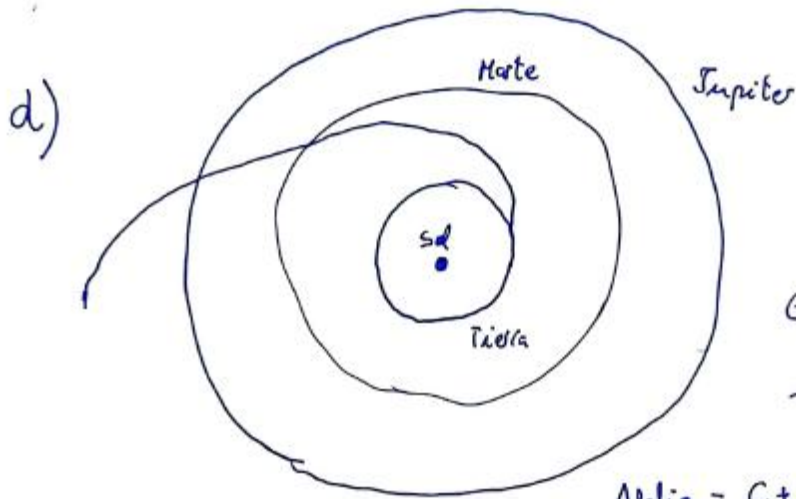
$$\vec{V}_{\omega}^- = \vec{V}_{H_0} - \vec{V}_M \rightarrow \vec{V}_{H_0} = \vec{V}_{\omega}^- + \vec{V}_M$$

$$= \vec{V}_{\omega}^+ - \vec{V}_{\omega}^- = (14132'99 - 14175'2) \hat{e}_n + (2193'81 - 1890'57) \hat{e}_o =$$

$$= \boxed{-42'21 \hat{e}_n + 293'24 \hat{e}_o \text{ (m/s)}} \quad \checkmark \quad 0.5$$

$$|\Delta \vec{V}_H| = \sqrt{(-42'21)^2 + (293'24)^2} = 296'26 \text{ m/s}$$

2



Apelio = $c + a = a(e + 1)$

$$V_{M_2} = \sqrt{\mu_s \left(\frac{2}{R} - \frac{1}{a} \right)}$$

$$\frac{h^2}{\mu_s} = a(1 - e^2)$$

$$\vec{V}_{M_2} = \vec{V}_{M_2} = 16321'55 \hat{e}_r + 26971'81 \hat{e}_\theta$$

$$|\vec{V}_{M_2}| = \sqrt{(16321'55)^2 + (26971'81)^2} = 31525'73 \text{ m/s}$$

$$\frac{V_{M_2}^2}{\mu_s} = \frac{2}{R} - \frac{1}{a}$$

$$R = 1'47681 \text{ UA}$$

$$\frac{1}{a} = \frac{2}{R} - \frac{V_{M_2}^2}{\mu_s}$$

$$\underline{a} = \frac{1}{\frac{2}{R} - \frac{V_{M_2}^2}{\mu_s}} = \frac{1}{\frac{2}{1'47681 \cdot 1'496 \cdot 10^{11}} - \frac{(31525'73)^2}{1'327 \cdot 10^{20}}} = 6'39797 \cdot 10^{11} \text{ m} \quad \checkmark$$

$$\underline{h} = R V_\theta = 1'47681 \cdot 1'496 \cdot 10^{11} \cdot 26971'81 = 5'9589 \cdot 10^{15} \frac{\text{m}^2}{\text{s}} \quad \checkmark$$

3

$$\frac{h^2}{a\mu_s} = 1 - e^2 \rightarrow e = \sqrt{1 - \frac{h^2}{a\mu_s}} =$$

2

$$= \sqrt{1 - \frac{(5'9589 \cdot 10^{15})^2}{6'39797 \cdot 10^{41} \cdot 1'327 \cdot 10^{20}}} = 0'76274 \quad \checkmark$$

↑
dipse: resultado lógico ✓

$$R_{\text{afelio}} = a(e+1) = 6'39797 \cdot 10^{11} \cdot (0'76274+1) = \frac{1'12780 \cdot 10^{12} \text{ m}}{7'54 \text{ UA}}$$

$$R_{\text{afelio nueva}} = 7'54 \text{ UA}$$

$$R_{\text{afelio original}} = 7 \text{ UA}$$

Observamos que el afelio nuevo es mayor, de modo que Marte la ha impulsado de forma que ha aumentado las dimensiones de la órbita

4

AS

Problema 2

$$V = 15000 \text{ m}^3$$

$$m_{\text{vacío}} = 300 \text{ kg}$$

$$\text{H}_2 \rightarrow \rho = 0.11 \text{ kg/m}^3$$

Altitud Final:

Empuje = Pesa

$$\rho_{\text{aire}} V_{\text{ocupado}} = \rho_{\text{H}_2} V_{\text{ocupado}}$$

Volará hasta que ~~$\rho_{\text{aire}} = \rho_{\text{H}_2}$~~

Volumen globo no cambia \rightarrow ρ en el globo se mantendrá constante

$$\rho(z) = \rho_0 \left(\frac{T_0 + \lambda z}{T_0} \right)^{-\frac{g}{R\lambda} - 1}$$

$$\rho_0 = \frac{p_0}{RT_0} = \frac{101325}{287 \cdot 288.16} \approx 1.225 \text{ kg/m}^3$$

~~$$\frac{\rho}{\rho_0} = \left(1 + \frac{\lambda z}{T_0} \right)^{-\frac{g}{R\lambda} - 1} \rightarrow \left(\frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\frac{1}{-\frac{g}{R\lambda} - 1}} = 1 + \frac{\lambda z}{T_0}$$~~

~~$$z = \frac{T_0}{\lambda} \left[\left(\frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\frac{1}{-\frac{g}{R\lambda} - 1}} - 1 \right]$$~~

~~$$= \frac{288.16}{-6 \cdot 10^{-3}} \cdot \left[\left(\frac{0.11}{1.225} \right)^{\frac{-9.81}{-6 \cdot 10^{-3} \cdot 287} - 1} - 1 \right]$$~~

5

Sobrepasa la troposfera? $z = 11000 \text{ m}$

$$p_{11} = p_0 \left(\frac{T_0 + \lambda z}{T_0} \right)^{\frac{g}{R\lambda} - 1} = 1225 \left(\frac{288.16 - 6 \cdot 10^{-3} \cdot 11000}{288.16} \right)^{\frac{-9.81}{-6 \cdot 10^{-3} \cdot 287} - 1} =$$

$$= 0.361 \text{ kg/m}^3$$

$p_{11} > p_{H2} \rightarrow$ seguirà pujant

Estratosfera $\rightarrow T = ct$

$$T_{11} = T_0 + \lambda z = 288.16 - 6 \cdot 10^{-3} \cdot 11000 = 222.16 \text{ K}$$

$$p(z) = p_{11} e^{\frac{-g}{RT_{11}}(z - z_{11})}$$

Sobrepasa l'estratosfera? $\rightarrow z = 25000$

$$p_{25} = 0.361 e^{\frac{-9.81}{287 \cdot 222.16} (25000 - 11000)} = 0.0419 \text{ kg/m}^3$$

$p_{25} < p_{H2}$ No!

$$p_{H2} = 0.11 \text{ kg/m}^3$$

0.5

$$\frac{p}{p_{11}} = e^{\frac{-g}{RT_{11}}(z - z_{11})} \rightarrow \frac{-g}{RT_{11}}(z - z_{11}) = \ln\left(\frac{p}{p_{11}}\right)$$

$$\left[z = -\frac{RT_{11}}{g} \ln\left(\frac{p}{p_{11}}\right) + z_{11} = -\frac{287 \cdot 222.16}{9.81} \ln\left(\frac{0.11}{0.361}\right) + 11000 = \right. \\ \left. = 18723.97 \text{ m} \right]$$

6

Problema 3

$$T = ct = 297.0 \text{ K}$$

$$P_0 = 102500 \text{ Pa}$$

$$\frac{dP}{dt} = P_0 \cdot 0.003\%$$

$$P = \rho RT \quad \rho = ct \quad \rho = \frac{P}{RT} = \frac{102500}{297 \cdot 297} = 1.203 \text{ kg/m}^3$$

$$\frac{DP}{dt} = \frac{\partial P}{\partial t} + (\vec{u} \cdot \nabla) P \quad \checkmark$$

$$\frac{DP}{dt} = \frac{\partial P}{\partial t} + \vec{u} \frac{\partial P}{\partial z}$$

$$\frac{dP}{dt} = \frac{0.03 P_0}{\text{min}} \cdot \frac{1 \text{ min}}{60 \text{ s}} = 0.0005 P_0 / \text{s}$$

$$-0.0005$$

$$\frac{\partial P}{\partial t} = 0 \quad \checkmark$$

$$\frac{DP}{dt} = u \frac{\partial P}{\partial z} \quad \checkmark$$

$$\frac{\partial P}{\partial z} = -\rho g \quad \checkmark$$

$$-0.0005 P_0 = u(-\rho g)$$

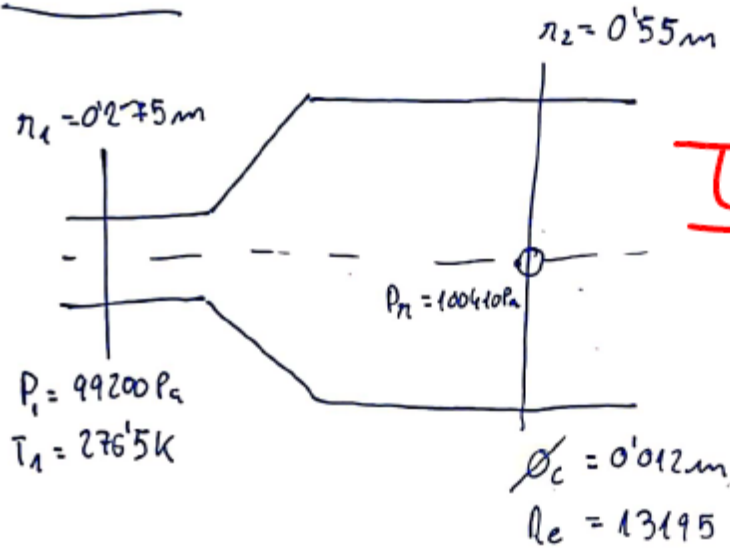
Total

1.9

$$\left[u = \frac{-0.0005 P_0}{-\rho g} = \frac{-0.0005 \cdot 102500}{-1.203 \cdot 9.81} = 4.34 \text{ m/s} \right]$$

7

Problema 4



Total 3

a) $\rho_1 = \frac{P_1}{RT_1} = \frac{99200}{287 \cdot 276.5} = 1.2501 \text{ kg/m}^3$ **10.4**

~~$P_1 + \frac{1}{2} \rho_1 V_1^2 = P_2 + \frac{1}{2} \rho_2 V_2^2 = P_2$~~

~~$V_1 = \sqrt{\frac{2(P_2 - P_1)}{\rho_1}} = \sqrt{\frac{2(100410 - 99200)}{1.2501}} = 43498 \frac{\text{m}}{\text{s}}$~~

~~$Re = \frac{\rho V d}{\mu}$ $P_2 = \rho_2 R T_2$~~

8

$$A_1 = A_2$$

$$P_1 + \frac{1}{2} \rho V_1^2 = P_2 + \frac{1}{2} \rho V_2^2 = P_2$$

$$\mu_1 A_1 = \mu_2 A_2$$

$$P_1 + \frac{1}{2} \rho V_1^2 = P_2 \quad \checkmark$$

$$V_1 = \sqrt{\frac{2(P_2 - P_1)}{\rho}} = \sqrt{\frac{2(100410 - 99200)}{1'2501}} =$$

$$= 43'998 \text{ m/s}$$

$$Re = \frac{\rho V_2 D_c}{\mu} \rightarrow V_2 = \frac{Re \mu}{\rho D_c} = \frac{13195 \cdot 1'8 \cdot 10^{-5}}{1'2501 \cdot 0'012} =$$

$$= 15'83 \text{ m/s} \quad 0.6$$

b) $v_1 A_1 = v_2 A_2$?

$$43'998 \cdot \pi \cdot (0'275)^2 = 15'83 \pi (0'55)^2 \quad \downarrow$$

3'327 f 4'789

No se puede considerar
uniforme, ya que el ~~del~~ ~~gas~~ ~~cabal~~
no se mantiene

? Bien!!

9

ENUNCIATS DE L'EXAMEN FINAL

L'examen final es va fer de manera telemàtica. Per disminuir el risc de còpia vaig fer quatre grups A, B, C y D amb els mateixos problemes però amb dades numèriques diferents. A l'índex he posat al costat de les inicials el grup al que pertany l'alumne. Als enunciats s'enumeren les dades corresponent a cada grup.

Problema 1) En un túnel de vent s'efectua un assaig sobre una ala finita rectangular i el seu perfil per a ala infinita a un determinat número de Reynolds. La Figura, al final de l'enunciat del problema, representa el coeficient de sustentació per a l'ala infinita (dades en negre), i per a l'ala finita (dades en vermell) en funció de l'angle d'atac. La longitud de corda és d'1.47 m. L'eficiència de l'ala mesurada és de $e_l = A:0.94, B:0.92, C: 0.9, D: 0.88$. Determinar:

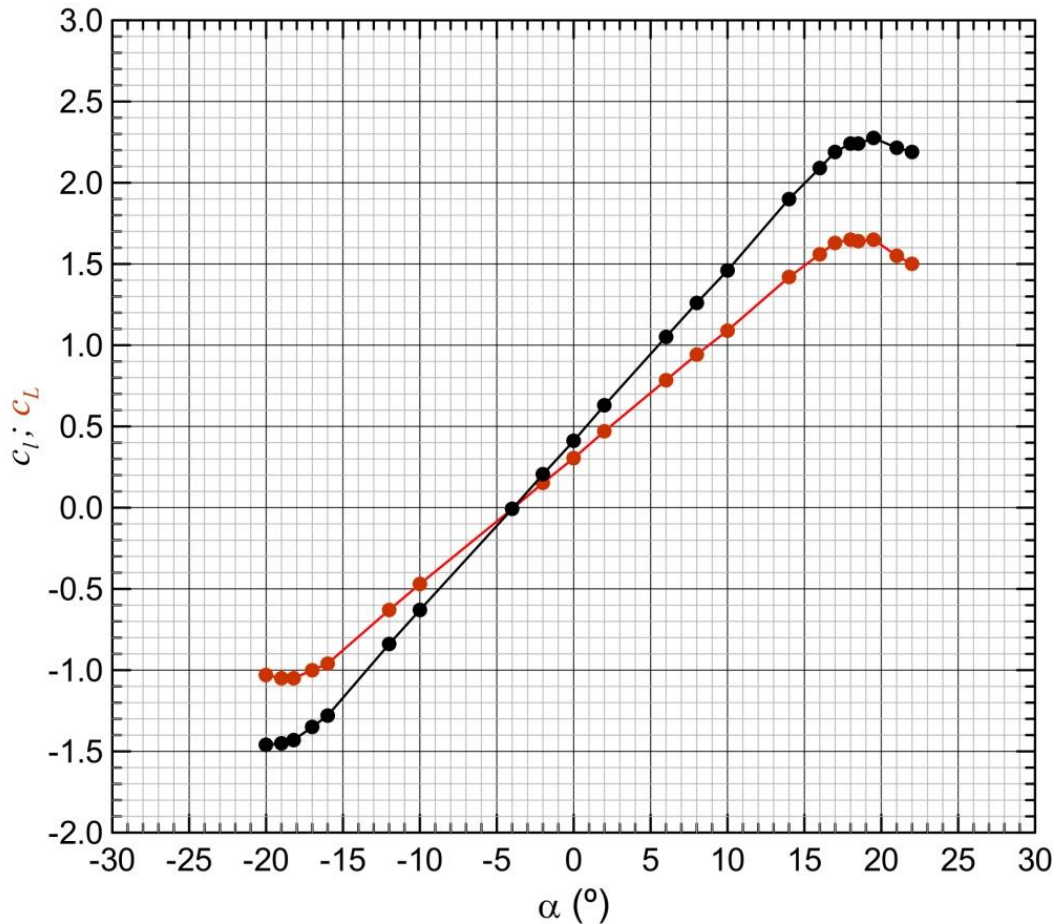
a) L'allargament de l'ala. (1 punt)

b) La corba polar de l'ala té l'expressió

$$c_D = c_{D0} + \frac{(c_L - c_{L0})^2}{\pi \Lambda e_2},$$

On $c_{D0} = A:0.02, B: 0.025, C:0.03, D:0.35$ i $c_{L0} = A:0.1, B:1.0, C:1.5, D:2.0$. Determinar el valor de l'angle d'atac corresponent al coeficient de sustentació òptim $c_{L,opt}$ per a eficiència aerodinàmica màxima. Considerar $e_1 = e_2$. (2 punts).

c) L'ala s'equipa amb un flap d'intradós formant part d'un avió amb una massa de 2500 kg ($g = 9.81 \text{ m s}^{-2}$). Quan el flap es desplega en l'aterratge, el coeficient de sustentació del perfil *per a ala infinita* experimenta un increment $\Delta c_l = A:0.8, B:1.0, C:1.5, D:2.0$ per a tots els angles d'atac. Determinar la velocitat mínima a nivell del mar a la qual pot volar l'aeronau si l'angle d'atac és de 10° . Suposar que el flap abasta tota l'envergadura de l'ala. (2 punts).



PROBLEMA 2) Un avió amb motor alternatiu posseeix les següents característiques:

Massa de l'avió + tripulants	1240 kg
Massa del combustible	160 kg
Envergadura (m)	A:10, B:11, C:12, D:9.5
Superfície alar	17 m ²
Factor de eficiència de Oswald	A:0.9, B:0.92, C:0.88, D:0.85
Coeficient de resistència parasita	0.03
Consum específic	$c_P = 0.35 \text{ kg kW}^{-1} \text{ h}^{-1}$
Eficiència de l'hèlix	0.88
Potència màxima subministrada per l'eix del motor en funció de la densitat de l'aire.	$P = \frac{\rho}{\rho_0} P_0; \quad P_0 = 180 \text{ kW}$

Dades atmosfera estàndard:

$$\rho_0 = 1.225 \text{ kg m}^{-3}$$

$$R = 287 \text{ J kg}^{-1} \text{ K}^{-1}$$

$$T_0 = 288.16 \text{ K}$$

$$\lambda = -6.5 \times 10^{-3} \text{ K m}^{-1}$$

$$g = 9.81 \text{ m s}^{-2}$$

L'avió s'enlaira des de l'aeroport del Prat amb el dipòsit ple per a cobrir el trajecte de A:550 km entre Barcelona i Madrid; B: 230 km entre Barcelona i Palma; C: 1100 km entre Barcelona i Lisboa; D: 300 km entre Barcelona i Saragossa.

a) Després de l'enlairament i menyspreant el consum de combustible, l'avió realitza una maniobra de viratge horitzontal amb un radi de gir de 500 m a una velocitat de 180 km/h. Determinar l'angle de balanceig, el factor de càrrega i l'eficiència aerodinàmica durant la maniobra si aquesta es realitza a una altitud de 2000 m. (1.5 punts)

b) Quan inicia la fase de vol de creuer a 2000 m d'altitud, i suposant que el consum de combustible també ha estat menyspreable en el viratge, quina és la velocitat de vol per a potència requerida mínima? (1.5 punts)

c) Calcular el consum de combustible en el vol Barcelona-Madrid quan l'avió vola a un 80% de l'eficiència aerodinàmica màxima. (1 punt)

d) Determinar la densitat de l'aire en el sostre de vol absolut quan l'aeronau vola amb tot el combustible. (1 punt)

SOLUCIONS

PROBLEMA 1)

a) La relació entre la pendent de l'ala finita $c_{L\alpha}$ i infinita $c_{l\alpha}$ és

$$c_{L\alpha} = \frac{c_{l\alpha}}{1 + \frac{c_{l\alpha}}{\pi\Lambda}} e_1, \text{ a on l'allargament és } \Lambda = b^2 / S.$$

$$\text{Llavors } \Lambda = \frac{c_{L\alpha} c_{l\alpha}}{\pi(c_{l\alpha} e_1 - c_{L\alpha})}.$$

De la gràfica $c_{l\alpha} \approx 6.0 \text{ rad}^{-1}$ i $c_{L\alpha} \approx 4.476 \text{ rad}^{-1}$ i finalment

$$\Lambda = \begin{cases} A: 7.344 \\ B: 8.188 \\ C: 9.252 \\ D: 10.63 \end{cases}$$

b)

$$E = \frac{c_L}{c_D} = \frac{c_L}{c_{D0} + \frac{(c_L - c_{L0})^2}{\pi \Lambda e}}$$

E_{max} el tenim per a

$$\left. \frac{dE}{dc_L} \right|_{c_{L,opt}} = 0 \text{ i per tant } c_{L,opt} = \sqrt{\pi \Lambda e c_{D0} + c_{L0}^2}$$

$$c_{L,opt} = \begin{cases} A: 0.666 \\ B: 0.795 \\ C: 0.828 \\ D: 1.058 \end{cases}$$

De la gràfica $c_L = 4.476(\alpha + 0.0698)$ ($\alpha_{l=0} = -4^\circ$) i

$$\alpha = \begin{cases} A: 4.527^\circ \\ B: 6.174^\circ \\ C: 5.598^\circ \\ D: 9.540^\circ \end{cases}$$

c) Per ala infinita + flap

$$c_l = c_{l\alpha} (\alpha - \alpha_0) + \Delta c_l = c_{l\alpha} \left(\alpha - \left(\alpha_0 - \frac{\Delta c_l}{c_{l\alpha}} \right) \right) = c_{l\alpha} (\alpha - \alpha'_0)$$

Par ala finita sense torsió

$$c_L = c_{L\alpha} (\alpha - \alpha'_0) = c_{L\alpha} \left(\alpha - \left(\alpha_0 - \frac{\Delta c_l}{c_{l\alpha}} \right) \right).$$

Tenir en compte que $c_{L\alpha} (\alpha - \alpha'_0) \neq c_{L\alpha} (\alpha - \alpha_0) + \Delta c_l$.

De les expressions anteriors obtenim per $\alpha = 10^\circ$, ala finita i flap

$$c_{Lf} = \begin{cases} A: 1.69 \\ B: 1.84 \\ C: 2.21 \\ D: 2.56 \end{cases}.$$

La superfície de l'ala és $S = \Lambda c^2$ a on c és la longitud de la corda.

Com la sustentació $L = W = mg$, la velocitat mínima serà

$$u_s = \sqrt{\frac{2mg}{\rho_\infty S c_{Lf}}} = \begin{cases} A: 38.63 \text{ m/s} \\ B: 35.07 \text{ m/s} \\ C: 30.09 \text{ m/s} \\ D: 25.96 \text{ m/s} \end{cases}.$$

PROBLEMA 2)

a) En un viratge horitzontal coordinat l'angle de balanceig compleix $\cos \mu = \frac{u_\infty^2}{gR}$

per tant $\mu = 27^\circ$. El factor de càrrega és $n = \frac{1}{\cos \mu} = 1.122$.

Per a $z = 2000 \text{ m}$, $\rho_\infty = 1.006 \text{ kg/m}^3$.

$$c_L = \frac{2nW}{\rho_\infty u_\infty^2 S} = 0.7208 \quad \text{i} \quad c_D = c_{D0} + \frac{c_L^2}{\pi \Lambda e}.$$

Finalment $E = c_L / c_D$ obtenint

$$E = \begin{cases} A: 11.7 \\ B: 13.04 \\ C: 13.81 \\ D: 10.81 \end{cases}$$

b) Per a potència requerida mínima la relació $c_L^{3/2} / c_D$ ha de ser màxima i

$c_{L,opt} = \sqrt{3\pi\Lambda c_{D0}} e$, per tant la velocitat demanada serà

$$u_\infty = \sqrt{\frac{2W}{\rho_\infty S c_{L,opt}}} = \begin{cases} A: 36.23 \text{ m/s} \\ B: 34.35 \text{ m/s} \\ C: 33.26 \text{ m/s} \\ D: 37.70 \text{ m/s} \end{cases}$$

c) Per a un consum de combustible donat, l'abast és

$$s = \frac{\eta_p c_L}{c_p c_D} \ln\left(\frac{W_0}{W_1}\right) = \frac{\eta_p}{c_p} E \ln\left(\frac{W_0}{W_1}\right)$$

Amb $E = 0.8E_{\max}$ i tenint en compte que el consum és $W_0 - W_1$ (kg o N) = ΔW ,

$$\Delta W = W_0 \left(1 - e^{-s \frac{c_p}{\eta_p E}}\right) = \begin{cases} A(BCN - Madrid): 85.86 \text{ kg} \\ B(BCN - Palma): 32.92 \text{ kg} \\ C(BCN - Lisboa): 141.66 \text{ kg} \\ D(BCN - Saragossa): 51.38 \text{ kg} \end{cases}$$

d) En el sostre de vol

$$\eta_p \frac{\rho_\infty}{\rho_0} P_0 = P_{R,\min} = \sqrt{\frac{2W^3}{\rho_\infty S} \frac{1}{(c_L^{3/2} / c_d)_{\max}}}$$

Resultant

$$\rho_{\infty} = \begin{cases} A: 0.523 \text{ kg} / \text{m}^3 \\ B: 0.471 \text{ kg} / \text{m}^3 \\ C: 0.441 \text{ kg} / \text{m}^3 \\ D: 0.567 \text{ kg} / \text{m}^3 \end{cases} .$$

EXAMEN FINAL: VEHICULOS AEROSPACIALES

PROBLEMA 1

Total (0.5)

a) Sabemos que $\alpha_i = \frac{C_L}{\pi \Lambda e}$ \rightarrow donde Λ es el alargamiento

Por tanto para cualquier punto de la zona lineal del grafico de C_L respecto de α encontraremos Λ

Para $\alpha = 10^\circ = \frac{\pi}{18} \text{ rad} \rightarrow C_L = 1,1$ *

* Adimensional!

$$\frac{\pi}{18} = \frac{1,1}{\pi \Lambda e} \rightarrow \Lambda = 2,006 \text{ m} \quad \Lambda = 2,28 \text{ m}$$

b) La eficiencia aerodinámica máxima se da para:

 ~~C_{D0}~~ C_{Di} En este caso el término que corresponde a C_{Di} es:

$$\frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Lambda e z}$$

Así que

$$\frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Lambda e z} = C_{D0}$$

1/7

$$0,035 = \frac{(CL - 0,3)^2}{\pi \cdot \frac{2,28}{2,28} \cdot 0,88}$$

$$C_L = \sqrt{\pi \Lambda C_0 e + C_0^2}$$

$$CL - 0,3 = \sqrt{0,035 \pi \cdot 2,28 \cdot 0,88}$$

$$CL = 0,77 \rightarrow \text{Este serí el óptimo}$$

$$C_L = 1,05$$

* ~~Corrijo lo anterior ya que he uscab α como si fuera x_i lo cual es incorrecto.~~

~~Usaríamos esta expresión~~

$$C_L = \frac{C_{ex}}{1 + \frac{C_{ex}}{\pi \Lambda}} \rightarrow \text{usando un mismo } \alpha \text{ para ambas}$$

$$\text{para } \alpha = 0 \rightarrow C_{ex} = 0,3 + C_{ex} = 0,4$$

$$0,4 = \frac{0,3}{1 + \frac{0,3}{\pi \Lambda}} \rightarrow \Lambda =$$

$$0,4 \cdot \left(1 + \frac{0,3}{\pi \Lambda}\right) = 0,3$$

$$0,4 + \frac{0,12}{\pi \Lambda} = 0,3$$

$$\frac{0,12}{\pi \Lambda} = 0,1$$

$$\Lambda =$$

2H

c) Per tal de voler de manera horitzontal cal que:

$$L=W \rightarrow \text{En aquest cas } W = m \cdot g = 24525 \text{ N}$$

$$24525 = \frac{1}{2} \rho_{\text{a}} \cdot U_{\text{a}}^2 \cdot S \cdot C_L$$

$$S = \frac{b^2}{\pi \Lambda} \rightarrow C = \frac{S}{b}$$

$$S = \left(\frac{S}{C}\right)^2 \rightarrow S \Lambda = \frac{S^2}{C^2} \rightarrow S = \Lambda C^2 = 1,47^2 \cdot 2,28 = 4,93 \text{ m}^2 \quad \checkmark$$

$$U_{\text{a}} = \sqrt{\frac{2W}{\rho_{\text{a}} \cdot S \cdot C_L}}$$

0.5

Abans hem de trobar el valor de C_L per $\alpha = 10^\circ$

Si mirem el gràfic veiem que $C_{L0} = 1,1$

~~Però com hi ha un augment en α~~

Amb els flaps hi ha un augment $\Delta C_L = 2$

El nou $C_{L10} = 2,2$

← ?

Per tant la velocitat mínima serà:

$$U_{\text{a}} = \sqrt{\frac{2 \cdot 2500 \cdot 9,81}{1,225 \cdot 4,93 \cdot 2,2}} = \left[\frac{60,76 \text{ m/s}}{\quad} \right] \approx 25 \text{ m/s}$$

3/7

PROBLEMA 2

Total (2)

a) Las ecuaciones que describen este movimiento son:

$$\begin{cases} T - D = 0 \\ W - L \cos \mu = 0 \\ L \sin \mu = m \cdot \frac{U_{\infty}^2}{R} \end{cases}$$

dividimos las dos ultimas

$$\tan \mu = \frac{m U_{\infty}^2}{R W} \checkmark \rightarrow \text{sabiendo que } W = m \cdot g$$

$$\tan \mu = \frac{U_{\infty}^2}{R g} \checkmark \quad U_{\infty} = 180 \text{ km/h} = 50 \text{ m/s}$$

$$\times \left[\mu = 41,604^\circ \right] ? \rightarrow \text{Ángulo de balanceo}$$

$$\text{Factor de carga } n = \frac{L}{W} \rightarrow \text{si } W = L \cos \mu$$

$$n = \frac{L}{L \cos \mu} \rightarrow n = \frac{1}{\cos \mu} = 1,337 \times 1,122$$

$$L = n W$$

(1)

Ahora calculamos el coeficiente de sustentación

$$\frac{1}{2} \rho_{\text{aire}} \cdot U_{\infty}^2 \cdot S \cdot C_L = n W \checkmark$$

$$\rho_{\text{aire}} = \rho_0 \left(\frac{T_0 - \lambda z}{T_0} \right)^{-\frac{g}{R T_0} - 1} = 0,978 \text{ kg/m}^3 \quad W = (1240 + 160) \text{ g}$$

$$C_L = 0,0033 \rightarrow 0,338 \quad 0,36$$

2000M

1.006 kg/m³

4/7

$$C_D = C_{D0} + \frac{C_L^2}{\pi \Lambda e} \quad \Lambda = \frac{b^2}{S} = 5,31$$

$$C_D = 0,03 + \frac{0,36^2}{\pi \cdot 5,31 \cdot 0,85} = 0,054$$

$$E = \frac{C_L}{C_D} = \frac{0,36}{0,054} = 6,667 \rightarrow \text{Eficiencia aerodinámica}$$

~~9,203~~ **X 1081**

b) La potencia requerida se obtiene de:

$$P_R = \frac{W}{\eta} = T_R \cdot U_{\infty} \rightarrow \text{con } T_R = \frac{W}{E} = \frac{W}{C_L/C_D}$$

$$P_R = \frac{1}{\eta} \cdot \frac{W}{C_L/C_D} \cdot U_{\infty}$$

Sabiendo que

$$L = W = \frac{1}{2} \rho_{\infty} U_{\infty}^2 \cdot S \cdot C_L$$

$$\rightarrow U_{\infty} = \sqrt{\frac{2W}{\rho_{\infty} S C_L}}$$

1

$$P_R = \frac{1}{\eta} \cdot \frac{W}{C_L/C_D} \cdot \sqrt{\frac{2W}{\rho_{\infty} S C_L}} = \frac{1}{\eta} \cdot \sqrt{\frac{2W^3}{\rho_{\infty} S}} \cdot \frac{1}{C_L^{3/2}/C_D} \quad \checkmark$$

La potencia mínima vendrá dada por el máximo $C_L^{3/2}/C_D$
esto ocurre para $C_{Di} = 3C_{D0}$ portanto: **✓**

$$C_{Di} = \frac{C_L^2}{\pi \Lambda e} \rightarrow 3C_{D0} = \frac{C_L^2}{\pi \Lambda e} \rightarrow C_L = 1,13$$

$$C_{De} = C_{D0} + C_{Di} = 4 C_{D0} = 0,12$$

5A

Sustituyendo todos los valores obtendremos:

$$P_e = \frac{1}{0,88} \sqrt{\frac{2 \cdot 1400^3 \cdot g}{1,2016 \cdot 17}} \cdot \frac{1}{1,13^{3/2} / 0,12}$$

$U_{00}?$

$$\boxed{P_R = 1978 \text{ W}} \quad \boxed{P_R = 1860,73 \text{ W}} \quad \boxed{P_R = 57172,48 \text{ W}}$$

c) ~~Primero calcularemos el tiempo del viaje~~

Sabemos que el consumo específico c_p corresponde a:

$$c_p = \frac{C}{P_R}$$

Primero debemos calcular la potencia que se usará en el trayecto, rescataremos la fórmula del apartado anterior

$$P_e = \frac{1}{\eta} \cdot \frac{W}{C_{L/C_D}} \sqrt{\frac{2W}{\rho S C_L}} = \frac{1}{\eta} \sqrt{\frac{2W^3}{\rho S}} \cdot \frac{1}{C_L^{3/2}/C_D} \quad \times$$

$$\text{Vuela con } 0,8 E_{\max} \rightarrow \frac{C_L}{C_D} = 0,8 \sqrt{\frac{\pi A e}{4 C_{D0}}} = 8,696$$

$$C_L = 0,8 C_D$$

$$S = \frac{\eta}{c_p} \frac{C_L}{C_D} \ln\left(\frac{W_0}{W_1}\right)$$

$$\frac{C_L^{3/2}}{C_D} \text{ Max} = \frac{1,13^{3/2}}{0,12} = 10,01 \rightarrow 10,01 \cdot 0,8 = 8$$

$$P_R = \frac{1}{\eta} \cdot \sqrt{\frac{2W^3}{\rho S}} \cdot \frac{1}{8} = \cancel{2328,25 \text{ W}} \quad 71537,45 \text{ W}$$

~~P_R~~ La velocidad que llevará el avión será

$$\cancel{C_L} \cdot \cancel{C_D} \cdot P_R \quad U_{00} = \sqrt{\frac{2W}{\rho \cdot S C_L}} = \cancel{11,01 \text{ m/s}} \quad 34,5 \text{ m/s}$$

6/7

Debemos recorrer 300 Km a $34,5 \text{ m/s}$

$$34,5 \text{ m/s} = 39,65 \text{ km/h} \quad U_{\infty} = 124,2 \text{ km/h}$$

$$\frac{300}{39,65} = 7,57 \text{ h} \quad 2,416 \text{ h}$$

①

Potencia total gastada:

$$P_T = P_R \cdot t = \frac{2,32825 \cdot 7,57}{7,532} = \frac{17,616 \text{ kWh}}{594,59} \quad P_T = 172,81 \text{ W} \cdot \text{h}$$

$$C = C_D \cdot P_T$$

$$C = 0,35 \cdot \frac{172,81}{172,81} = \sqrt{6,166 \text{ kg}} \quad \boxed{60,5 \text{ kg}}$$

d) En el punto máximo que pueda volar:

$$L = W$$

$$C_L = \rho_{\infty} \cdot U_{\infty}^2 \cdot \frac{1}{2} S = W$$

$$\rho_{\infty} = \frac{2W}{C_L \cdot S \cdot U_{\infty}^2} \rightarrow \text{para la altura máxima } C_L \text{ debe ser mínima y por tanto, para minimizarla usaremos}$$

$$C_{L \max} = \sqrt{\pi \Gamma} e C_{D0} = 0,6522$$

$$U_{\infty}^2 = \frac{2W}{\rho_{\infty} S C_L}$$

$$\rho_{\infty} = \frac{2W}{C_L S U_{\infty}^2}$$

$C_{L \max}$

~

②

7/7

20/01/2021

Vehiculos Aerodinámicos

"Examen Final"

Problema 1

$c = 1.17m$

$e = 0.9$

a) Abrigamiento del ala?

Total (3)

$C_{L\alpha} = \frac{C_{L2} - C_{L1}}{\alpha_2 - \alpha_1} \rightarrow \left[\begin{matrix} \alpha_2 = 15^\circ = 0.2618 \text{ rad} & C_{L2} = 2 \\ \alpha_1 = -15^\circ = -0.2618 \text{ rad} & C_{L1} = -1.18 \end{matrix} \right] \rightarrow C_{L\alpha} = 6.07334 \checkmark$

$C_{L\alpha} = \frac{C_{L2} - C_{L1}}{\alpha_2 - \alpha_1} \rightarrow \left[\begin{matrix} \alpha_2 = 15^\circ = 0.2618 \text{ rad} & C_{L2} = 1.5 \\ \alpha_1 = -15^\circ = -0.2618 \text{ rad} & C_{L1} = -0.88 \end{matrix} \right] \rightarrow C_{L\alpha} = 4.5454 \checkmark$

(1)

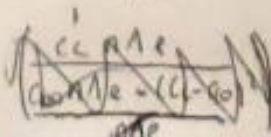
$C_{L\alpha} = \frac{C_{L\alpha} \cdot e}{1 + \frac{C_{L\alpha}}{n\Lambda}} \rightarrow \frac{C_{L\alpha}}{n\Lambda} = \frac{C_{L\alpha} \cdot e}{C_{L\alpha}} - 1 \rightarrow \Lambda = \frac{C_{L\alpha}}{n \left(\frac{C_{L\alpha} \cdot e}{C_{L\alpha}} - 1 \right)} = \frac{6.07334}{n \left(\frac{6.07334 \cdot 0.9}{4.5454} - 1 \right)}$

$\Lambda = 9.54 \checkmark$

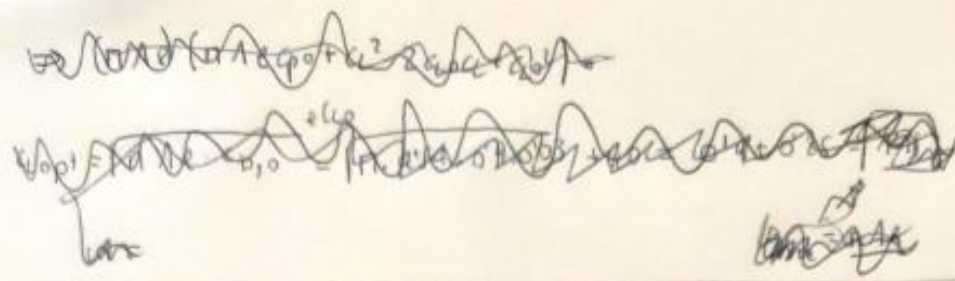
b) $C_D = C_{D0} + \frac{(C_L - C_{L0})^2}{n\Lambda e^2}$ $C_{D0} = 0.03$ $C_{L0} = 0.25$ $e = 0.9$ ángulo de ataque per coast. sustentación C_{Lopt} per E_{max} .

$E = \frac{C_L}{C_D} \rightarrow E_{max} \quad \frac{\partial E}{\partial C_L} = 0$

⊕ siguiente página



14



c) ~~Stab~~ Flap $m = 2500 \text{ kg} \rightarrow$ ~~stern~~ \rightarrow stern \rightarrow stern $\rightarrow \Delta c_l = 1.5$
 v_{min} (in m/s) si $\alpha = 10^\circ$.

$c_{p0} = 0.33$ (del "s")
 $\alpha_0 = -4^\circ$

$\frac{c_l}{1} = \frac{c_{l0}(\alpha - \alpha_0)}{1}$?
 $c_l = c_{l0}(\alpha - \alpha_0)$

$L = W = \frac{\rho v_\infty^2 c_l}{2} \rightarrow mg$
 $\frac{1}{2} \rho v_\infty^2 c_l = mg$
 $v_\infty = \sqrt{\frac{2mg}{\rho c_l}}$



b) $\frac{\partial E}{\partial c_l} = 0 \rightarrow E = \frac{c_l}{c_{p0} + \frac{(c_l - c_{l0})^2}{n \Delta c_l}} \rightarrow \frac{\partial E}{\partial c_l} = \frac{(c_{p0} + \frac{(c_l - c_{l0})^2}{n \Delta c_l}) - \frac{2(c_l - c_{l0})}{n \Delta c_l} \cdot c_l}{(c_{p0} + \frac{(c_l - c_{l0})^2}{n \Delta c_l})^2} = 0$

$c_{p0} + \frac{(c_l - c_{l0})^2}{n \Delta c_l} = \frac{2(c_l - c_{l0})}{n \Delta c_l} c_l \rightarrow n \Delta c_l c_{p0} + (c_l - c_{l0})^2 = 2c_l^2 - 2c_l c_{l0}$ (2)

$\rightarrow n \Delta c_l c_{p0} + c_l^2 - 2c_l c_{l0} + c_{l0}^2 + 2c_l c_{l0} - 2c_l^2 = 0$

$-c_l^2 + c_{l0}^2 + n \Delta c_l c_{p0} = 0 \rightarrow c_l = \sqrt{c_{l0}^2 + n \Delta c_l c_{p0}}$ ✓

$c_l = \sqrt{(0.14)^2 + 17.954 \cdot 0.33}$ ✓
 $c_l = 0.934 \rightarrow 7^\circ \text{ por } \alpha$ ✓

2/4

Problema 2

Total (3)

$m_{x+u} = 1210 \text{ kg}$
 $m_{comb} = 100 \text{ kg}$
 $b = 12 \text{ m}$
 $S = 17 \text{ m}^2$

$e = 0.88$
 $G = 0.03$
 $c_D = 0.35 \text{ kg/kWh}$
 $\eta_p = 0.88$
 $P = \frac{P}{P_0} P_0 \sim 100 \text{ kW}$

Ben - Lisboa 1100 km

a) $r = 500 \text{ m}$ $u = 180 \text{ km/h}$ $\overset{= 50 \text{ m/s}}{\text{Angulo de balanceo?}}$

Factor de carga? | Etiracion aerodinamica (S) de
 realiza a $h = 2000 \text{ m}$

Angulo de balanceo:

Viraje $\rightarrow \begin{cases} W - L \cos \mu = 0 \\ L \sin \mu = m a_c = m \frac{v_0^2}{R} \end{cases}$

$\tan \mu = \frac{1}{g} \frac{v_0^2}{R} \rightarrow \mu = \arctg \left(\frac{1}{g} \frac{v_0^2}{R} \right)$

$\mu = \arctg \left(\frac{1}{9.81} \cdot \frac{50^2}{500} \right)$

$\mu = 27.01^\circ$

Factor carga:

$n = \frac{L}{W} = \frac{L}{L \cos \mu} = \frac{1}{\cos \mu} = \boxed{1.122}$

Etiracion:

$E = \frac{C_L}{C_D} = \frac{C_L}{C_{D0} + \frac{C_D^2}{\pi A e}}$
 $\left. \begin{array}{l} \lambda = \frac{b^2}{S} = \frac{12^2}{17} = 8.47 \text{ m} \\ C_L = \frac{L}{\rho a S} = \frac{W}{\rho a S} \cdot \frac{1}{\cos \mu} = n \cdot \frac{W}{S} \cdot \frac{2}{\rho a v_0^2} \Rightarrow \end{array} \right\}$

$\Rightarrow C_L = \frac{1.122 \cdot 2 \cdot 9.81 (1210 + 100)}{17 \cdot 1.0064 \cdot 50^2} = \boxed{0.7148}$

$\rho_{2000} = \rho_0 \left(\frac{T_{2000}}{T_0} \right)^{-\frac{g}{R} \cdot h}^{-1}$

$\rho_{2000} = 1.0064 \text{ kg/m}^3$

$E = \frac{0.7148}{0.03 + \frac{0.7148^2}{\pi \cdot 8.47 \cdot 0.88}} = 28.77 \rightarrow \boxed{13.809}$

1.5

b) $h = 2000 \text{ m}$ (despues consume combustible), velocidad para potencia requerida minima?

Vuelo de un motor APTD

$P = \frac{P}{P_0} P_0 \rightarrow \eta_h P = T u_w$

$T = W/E$

$P = \frac{1}{\eta_h} \cdot \frac{W}{E} \cdot u_w = \frac{1}{\eta_h} \frac{W}{E} \cdot \sqrt{\frac{2W}{\rho a S}} = \frac{1}{\eta_h} \frac{1}{a^{1/2} c_D} \sqrt{\frac{2W^3}{\rho a S}}$

Min necesi de $P \rightarrow P_{min} \text{ qm } \boxed{C_{D1} = 3C_{D0}} \rightarrow 3/4$

$$\rightarrow c_{p,i} = \frac{c_l^2}{nAe} \quad - \quad \frac{c_l^2}{nAe} = 3c_{p,i} \rightarrow c_l = \sqrt{3c_{p,i} nAe}$$

$$c_l = \sqrt{3 \cdot 0,037 \cdot 8'47 \cdot 0'88} = 1'4517$$

$$v_{\infty} = \sqrt{\frac{2c_l}{\rho_{\infty} S c_l}} \rightarrow \sqrt{\frac{2 \cdot 0'881 (11240 + 110)}{1'225 \cdot 17 \cdot 1'4517}} \rightarrow v_{\infty} = 33'14 \text{ m/s}$$

1.5

c) inym Ben-Lisa = (80%)

}

4/4

EXAMEN FINAL

20/01/2021

Vehiclos Aeroespacials

① $c = 1,47m$ $e = 0,9$
 a) Δ ? **Total (3.5)**

Tenim C_e a la infinita (negre):

α	C_e
-10°	$-0,65$
10°	$1,46$

$$C_{e\alpha} = \frac{1,46 - (-0,65)}{0,174 - (-0,174)} = \frac{2,11}{0,348} = 6,01 \checkmark$$

α
 $= 0,174 \text{ rad}$

Tenim per a la finca (vermell):

α (rad)	C_e
$-0,174$	$-0,46$
$0,174$	$1,1$

$$C_{e\alpha} = \frac{1,1 - (-0,46)}{0,174 - (-0,174)} = \frac{1,56}{0,348} = 4,48 \checkmark$$

1

Unes, aplicant la fórmula:

$$C_{e\alpha} = \frac{C_{e\infty}}{1 + \frac{C_{e\alpha}}{\pi \Delta} c} ; \quad 1 + \frac{C_{e\alpha} c}{\pi \Delta} = \frac{C_{e\alpha}}{C_{e\infty}} ;$$

$$\Delta = \frac{C_{e\alpha}}{\left(\frac{C_{e\alpha}}{C_{e\infty}} - 1\right) \pi} = \frac{6,01}{\left(\frac{4,48}{6,01} - 1\right) \pi} = 8,168 \checkmark$$

1/6

b) CONDIZIONE ROTAZIONE $C_D = C_{D0} + \frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Delta e_2}$

• $C_{D0} = 0,025$

• $C_{L0} = 0,2$

\rightarrow d? $\rightarrow C_{L, opt} \rightarrow E_{max}$

$e_1 = e_2 = 0,92$

$E_{max} \rightarrow \left(\frac{C_L}{C_D}\right)_{max} = \sqrt{\frac{\pi \Delta e_2}{4 C_{D0}}} = \sqrt{\frac{\pi \cdot 8168 \cdot 0,92}{4 \cdot 0,025}} = 15,365$

Per trovare $E_{max} \rightarrow \frac{dE}{dC_L} = 0$

$E = \frac{C_L}{C_{D0} + \frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Delta e_2}} \rightarrow \frac{dE}{dC_L} = \frac{C_{D0} + \frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Delta e_2} - C_L \frac{2(C_L - C_{L0})}{\pi \Delta e_2}}{\left(C_{D0} + \frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Delta e_2}\right)^2} = 0$

$C_{D0} + \frac{(C_L - C_{L0})^2}{\pi \Delta e_2} - C_L \frac{2(C_L - C_{L0})}{\pi \Delta e_2} = 0 = C_{D0} \pi \Delta e_2 + (C_L - C_{L0})^2 - C_L 2(C_L - C_{L0})$

$= C_{D0} \pi \Delta e_2 + C_L^2 + C_{L0}^2 - 2C_L C_{L0} - 2C_L^2 + 2C_L C_{L0} = 0$

$C_L^2 = C_{L0}^2 + C_{D0} \pi \Delta e_2$

$\hookrightarrow C_L = \sqrt{C_{L0}^2 + C_{D0} \pi \Delta e_2}$ \rightarrow sarà il C_L ottimo

$C_{L, opt} = \sqrt{0,2^2 + 0,025 \pi \cdot 8168 \cdot 0,92} = \underline{\underline{0,794}}$

2/6

2

Llaves, amb:

$C_L = C_{L\alpha} (\alpha - \alpha_0)$ $\alpha_0 = -4^\circ = -0,0698 \text{ rad}$

$\alpha = \alpha_0 + \frac{C_{L\alpha}}{C_{L\alpha}} = -0,0698 + \frac{0,794}{4,48} = \underline{\underline{0,10243 \text{ rad}}}$
 $= \underline{\underline{6,155^\circ}}$

c) FLAP ENTRADA'S

$m = 2500 \text{ kg}$ $g = 9,81$ $\alpha = 10^\circ$ $V_{\text{in}} ?$

$\uparrow \Delta C_L = 1,0$ (FLAP) \rightarrow No cambio

$\rightarrow W = mg = L = \frac{1}{2} \rho_{\text{air}} V_{\text{in}}^2 S C_L$ **0.5**

$V_{\text{in}} = \sqrt{\frac{2mg}{\rho_{\text{air}} S C_L}}$

$\bullet \Lambda = \frac{b}{c}$

$b = c \cdot \Lambda = 1,47 \cdot 8,168$

$= 12 \text{ m}$

α_0 cambio al utilizar el flap

$\alpha_{01} = -4^\circ = -0,0698 \text{ rad}$

$\bullet S = \frac{12^2}{8,168} = 17,63 \text{ m}^2$

3/6

P2

AVIO MOTOR ALTERNATIV

- OEK (+ tripulants) = 1240 kg
- FW = 160 kg
- b = 110 m
- h = 988
- $P_{mix} = \frac{P}{S_0} P_0$ ($P_0 = 180 \text{ kW}$)
- $S = 17 \text{ m}^2$
- $e = 0,92$
- $C_{00} = 0,03$
- $C_p = 0,35 \text{ kg kW}^{-1} \text{ h}^{-1}$
- $\Lambda = \frac{b^2}{S} = 7,12$

Total (4)

Dist = 230 km

a) vrotage $R = 500 \text{ m}$ $v_a = 180 \text{ km/h} = 50 \text{ m/s}$ $\mu, m, E?$
 $z = 2000 \text{ m}$

$$\rho(2000) = \rho_0 \left(\frac{288,16 - 0,0065 \cdot 2000}{288,16} \right)^{\frac{9,81}{287(-0,0065)} - 1} = 0,997 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$$

EQUATIONs:

$$\begin{cases} L \sin \mu = m \frac{v_a^2}{R} \\ L \cos \mu = W \end{cases} \quad \Rightarrow \quad \tan \mu = \frac{m \frac{v_a^2}{R}}{W} = \frac{50^2}{9,81 \cdot 500} = 0,5097$$

$$\mu = \arctan(0,5097) = 27^\circ$$

$$m = \frac{L}{W} = \frac{L}{L \cos \mu} = \frac{1}{\cos \mu} = \frac{1}{\cos(27)} = 1,122 \quad \checkmark \quad \text{1.5}$$

$$C_L = \frac{(160 + 1240) \cdot 9,81}{\frac{1}{2} \cdot 9997 \cdot 50^2 \cdot 17} = 0,648 \quad \checkmark \quad \text{0.72}$$

$$E = \frac{C_L}{C_0} = \frac{C_L}{C_0 + \frac{C_L^2}{\pi \Lambda e}} = \frac{12,854}{13,04} \quad \checkmark \quad \frac{4}{6}$$

b) GREUER $z=2000$ U_a $P_{\text{min}}?$

$$\rightarrow T_2 = 0 \quad P_a = \eta P = T_a U_{\infty}$$

~~$$\eta P = \frac{W}{E} \cdot U_{\infty} = \frac{W}{c_l / c_0} U_{\infty}$$~~

$$\eta P = \frac{W}{E} \cdot U_{\infty} = \frac{W}{c_l / c_0} U_{\infty}$$

$$\rightarrow P = \frac{W}{\eta c_l / c_0} \sqrt{\frac{W}{\frac{1}{2} \rho_{\infty} S c_l}} = \frac{1}{\eta \frac{c_l}{c_0}} \sqrt{\frac{W^3}{\frac{1}{2} \rho_{\infty} S}}$$

$$L_0 c_l = \sqrt{3\pi \cdot 7,12 \cdot 0,992 \cdot 0,03}$$

$$= 1,36$$

$$L_0 \text{ max} \rightarrow P_{\text{min}}$$

$$L_0 c_{0i} = 3 c_{00} \checkmark$$

$$c_{00} = c_{00} + c_{0i} = 4 c_{00} = 0,12 \checkmark$$

$$\text{Max} \cdot \frac{c_l^{3/2}}{c_0} = \frac{1,36^{3/2}}{0,12} = 12,352$$

1.5

$$U_{\infty} = \sqrt{\frac{W}{\frac{1}{2} \rho_{\infty} S c_l}} = \sqrt{\frac{(1240+160) \cdot 9,81}{\frac{1}{2} \cdot 0,997 \cdot 17 \cdot 1,36}} = 34,52 \text{ m/s} \checkmark$$

$$P_{\text{min}} = \frac{1}{0,77 \cdot 12,352} \sqrt{\frac{((1240+160) \cdot 9,81)^3}{\frac{1}{2} \cdot 0,997 \cdot 17}} = \underline{\underline{50864,94 \text{ W}}}$$

S/C

c) CONSUM de combustible 80% E_{max} ✓

$$C_p = 0,35 \text{ kg kW}^{-1} \text{ h}^{-1} \cdot \frac{9,81 \text{ N}}{1 \text{ kg}} \cdot \frac{1 \text{ kW}}{1000 \text{ W}} \cdot \frac{1 \text{ h}}{3600 \text{ s}} = 9,54 \cdot 10^{-7} \frac{\text{N}}{\text{W}} \quad \text{✓}$$

$$0,8 E_{max} = E_{vol}$$

$$S_A = \frac{\eta}{C_p} \left(\frac{C_L}{C_D} \right) \ln \left(\frac{W_0}{W_1} \right) = 230000 \quad \text{✓}$$

$0,8 E_{max}$ ✓

$$E_{max} = \sqrt{\frac{\pi A e}{4 C_{D,0}}} = 13,1$$

$$E = E_{max} \cdot 0,8 = 10,48$$

$$\ln \left(\frac{W_0}{W_1} \right) = \frac{S_A C_p}{E \eta} \quad ;$$

$$W_1 = W_0 e^{-\frac{S_A C_p}{E \eta}} = 1400 e^{-\frac{230000 \cdot 9,54 \cdot 10^{-7}}{10,48 \cdot 0,88}} = 1367,108 \text{ kg}$$

$$W_1 = 1240 + F W_1 = 1367,108 \text{ kg}$$

$$F W_1 = 127,108 \text{ kg}$$

$$\Delta F W = 160 - 127,108 = \underline{\underline{32,92 \text{ kg}}} \quad \text{concomit} \quad \text{✓}$$

d) (0)

6/6

DZ

20/1/2021

Vehículos Aeroespaciales 220013

Examen
Final

1- En un hotel de vietas...

$$C = 2,47 \text{ m} \quad e = 0,88 \quad \text{Total } (5)$$

a) Δ ? Como se conoce, la pendiente de la curva para $\alpha = 0$ será:

$$C_{\Delta} = \frac{2,48 - (-0,63)}{(10 + 10) \cdot \frac{2\pi}{360}} = [6,045 \text{ rad}^{-1}] \checkmark$$

Para el ala finita, se dice: (cogiendo dos puntos extremos):

$$C_{La} = \frac{1,08 + 0,48}{(10 + 10) \cdot \frac{2\pi}{360}} = [4,469 \text{ rad}^{-1}] \checkmark$$

1/13

entonces, si $C_{La} = \frac{C_{La}}{1 + \frac{C_{La}}{n \cdot \Delta}} \cdot e \quad \checkmark$

~~4,469~~ $4,469 = \frac{6,045 \cdot 0,88}{1 + \frac{6,045}{n \cdot \Delta}} \quad \textcircled{1}$

~~4,469~~ $\frac{6,045}{n \cdot \Delta} = \frac{6,045 \cdot 0,88}{4,469} - 1 \quad \checkmark$

$\Delta = \frac{6,045}{\left(\frac{6,045 \cdot 0,88}{4,469} - 1\right) n} = 10,109$

b) $C_B = C_0 + \frac{(C_2 - C_{20})^2}{n \cdot \Delta e_2}$

$C_0 = 0,035$

$C_{20} = 0,3 \rightarrow$ cuando no hay stock

α para $E_{max} + r_{max}$?

con E_{max} , se dice: \rightarrow

2/13
NR

$$\vec{F}_m = \frac{C_L}{C_D} = \frac{C_L}{C_{D0} + \frac{(C_L - C_{D0})^2}{\pi \Delta e_2}} \quad \checkmark$$

$$\rightarrow \frac{\partial F}{\partial C_L} = \left(\frac{C_{D0} + \frac{(C_L - C_{D0})^2}{\pi \Delta e_2}}{C_L} \right) - C_L \left(\frac{2(C_L - C_{D0})}{\pi \Delta e_2} \right) = 0 \quad \checkmark$$

$$0,035 + \frac{(C_L - 0,3)^2}{27,948} - \frac{2C_L(C_L - 0,3)}{27,948} = 0$$

$$0,978 + (C_L - 0,3)^2 - 2C_L^2 - 2C_L \cdot 0,3 = 0$$

$$0,978 + [C_L^2 - 0,6C_L + 0,09] - 2C_L^2 + 0,6C_L = 0$$

$$[C_L = 1,033] \quad \checkmark$$

↳ Substituyendo α en la curva:

$$1,033 = 4,469 \left(\alpha - \left(-4 \cdot \frac{2\pi}{360} \right) \right) \quad \checkmark$$

$$\alpha = 0,16143 \text{ rad} \approx [9,25^\circ]$$

$$c) m = 2500 \text{ kg}, g = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$$

$\Delta C_l(\text{ala } \infty) = 2$. Velocidad mínima
a nivel del mar si $\alpha = 10^\circ$?

Calcularse de nuevo la pérdida del
ala ∞ :

$$C_{l\alpha} = \frac{348 - (1,37)}{(10 + 10) \frac{2\pi}{30}} = 6,045 \text{ (obviamente, } \checkmark \text{ e igual)}$$

así, la pérdida del ala finita será:

$$C_{La} = \frac{6,045}{1 + \frac{6,045}{\pi \cdot 10,11}} \cdot 0,88 = 4,469 \text{ (obvio) } \checkmark \text{ 😊}$$

lo importante es observar como a que
 α se obtiene C_{Lo} , pero también para
 C_{La} se obtiene: $iS? \rightarrow \text{superficie: } \frac{b}{c} = \Delta$

$$2500 \cdot 9,8 = \frac{1}{2} \cdot 1,225 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot (u_\infty)^2 \cdot \downarrow \quad \downarrow \quad C_{La} = b \rightarrow$$

4/13

DZ

$$\rightarrow C \cdot \Delta = b = 1,47 \cdot 10,11$$

$$\left[b = 14,86 \text{ m} \right] \rightarrow \left[S = 21,84 \text{ m}^2 \right] \quad 23 \text{ m}^2$$

$$2500 \cdot 9,8 = \frac{1}{2} 1,225 (\text{u}_\alpha)^2 \cdot 21,84 (\text{C}_L)$$

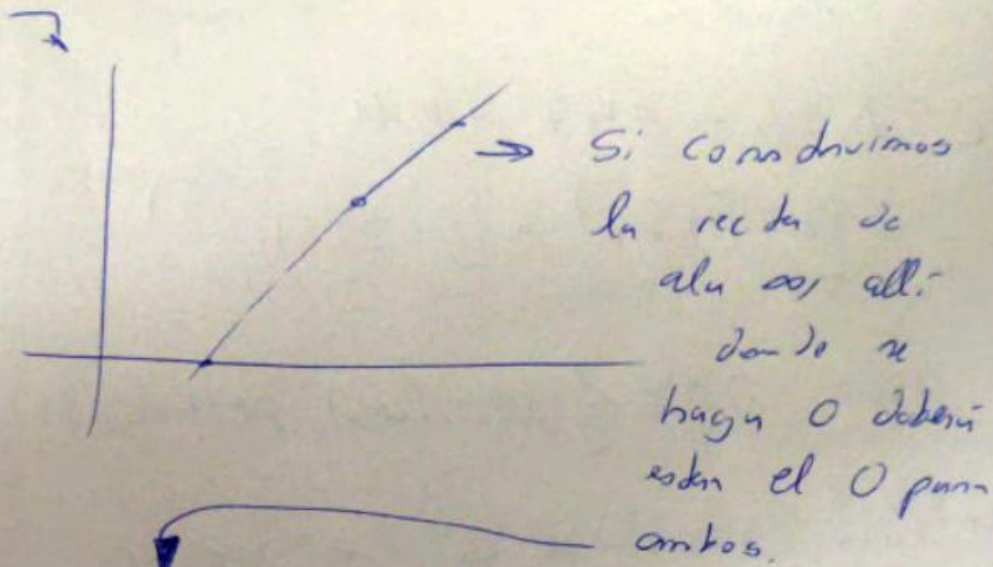
\rightarrow Para conocer el α , es mejor
ver la curva:

$$C_L = \underset{1,469}{\cancel{\alpha}} \cdot (\alpha - d_0)$$

¿Cuál será el d_0 ?

Teóricamente, los 2 ángulos en
los que la sustentación se hace
o deben ser iguales para el ∞
y real. así \rightarrow

5/13



Cogiendo 2 puntos cualesquiera, con una pendiente de 6,045:

$$\frac{y}{x} = 6,045 \quad \uparrow$$

Cogemos 2 puntos:

$$P_1 = 10, 3,48 \rightarrow (x, y) = (10, 3,48) + \lambda(20, 2,11)$$

$$P_2 = -10, 1,37$$

$$\frac{x-10}{20} = \frac{y-3,48}{2,11}$$

$$\frac{2,11}{20} (x-10) + 3,48 = 0 \quad \checkmark$$

$$x = \alpha(0) = [-22,9857] \rightarrow$$

6/13

DZ

→ El valor de $-22,9857^\circ$

señal cuando $\ell = 0$, así:

$$-(-22,98 \cdot \frac{2\pi}{360})$$

$$C_L = 4,469 (\alpha + 0,40117) \quad \checkmark$$

$$\text{En } C_L (\alpha = 10^\circ) = 2,5728 \quad \checkmark$$

así, $U_{\text{mínima}}$ será:

$$2500 \cdot 9,8 = \frac{1}{2} 1,225 (U)^2 \cdot 21,45 \cdot 2,5728$$

$$\left(U_{\text{mín}} = \underline{26,682 \text{ m/s}} \right) \text{ Bien!!}$$

7/13

Escaneado con CamScanner

Ejercicio 2: Total (5)

→ Motor al derredor:

$$M_{\text{agua}} = 1240 \text{ kg}$$

$$S = 17 \text{ m}^2$$

$$M_{\text{a}} = 160 \text{ kg}$$

$$\cos \alpha = 0,85$$

$$b = 9,5 \text{ m}$$

$$C_{\text{D}} = 0,03$$

$$g = 9,8 \text{ m/s}^2$$

$$C_p = 0,35 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot \frac{1 \text{ h}}{3600 \text{ s}} \cdot \frac{1 \text{ kW}}{1000 \text{ W}} \cdot \frac{9,8 \text{ N}}{1 \text{ kg}} \quad \checkmark$$

$$\eta = 0,88, \quad P_0 = 180 \text{ kW}, \quad P = \frac{P}{P_0} P_0$$

300 km,

$$a) R = 500 \text{ m}, \quad u = \frac{180}{3,6} \text{ m/s} \cdot \mu? \quad h? \quad E?$$

$$h = 2000 \text{ m}.$$

Para μ , se conoce que: $\frac{u}{\cos \mu} = L$

$$L \sin \mu = r m \frac{u^2}{R} \rightarrow W \frac{\sin \mu}{\cos \mu} = r m \frac{u^2}{R} \rightarrow \mu = \arcsin \left(\frac{u^2}{gR} \right)^{8/13} \quad \checkmark$$

DZ

$\rightarrow \left[\mu = 27,030 \right] \rightarrow$ Factor de Carga = $\frac{1}{\cos \mu} = \left[1,222 \right]$

ahora, que C_L es necesario?

$$\frac{W}{\cos \mu} = \frac{1}{2} \rho_a \cdot (u_a)^2 \cdot S \cdot C_L$$

$$(1240 + 160) \cdot 9,8 \cdot 1,222 = \frac{1}{2} \cdot 1,0066 \left(\frac{130}{3,6} \right)^2 \cdot 17 \cdot C_L$$

$$P = 1,222 \left(\frac{288,16 - (6,5 \cdot 2)}{287,16} \right)^{-\frac{9,8}{-65 \cdot 10^{-3} \cdot 287} - 1} = 1,0066 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$$

$$\left[C_L = 0,7196 \right] \checkmark$$

1.5

$$C_D = C_{D0} + \frac{C_L^2}{\pi e \cdot A} = 0,03 + \frac{0,719^2}{\pi \cdot 0,85 \cdot \frac{9,5^2}{17}}$$

$$\left[C_D = 0,06653 \right] \checkmark$$

$$E = \frac{C_L}{C_D} = \left[10,8156 \right]$$

9/10

b) Velocidad de vuelo para potencia requerida mínima?

La potencia dependerá de. ✓

Potencia que motor $P_r = \frac{1}{\eta} \sqrt{\frac{2W^3}{\rho \cdot S} \left(\frac{1}{\frac{C_L^{3/2}}{C_D}} \right)}$ No es Newton

Para $\frac{C_L^{3/2}}{C_D}$ max, P_r será mínimo.

Esa relación es máxima si:

$$C_{Di} = 3C_{Do} \quad \checkmark$$

$$\frac{C_L^2}{3\pi \cdot \frac{9.5^2}{17} \cdot 0.03} = 3 \cdot (0.03) \rightarrow C_L = 1.1295 \quad \checkmark$$

así, la velocidad máxima será: 1.5

$$(1240 + 160) \cdot 9.8 = \frac{1}{2} \cdot 1.0 \cdot (U_\infty)^2 \cdot 1.1295 \cdot 17 \text{ m}^2$$

$$U_\infty = 37.67 \text{ m/s} \quad \checkmark$$

10/13

c) Calcular el consumo de combustible en vuelo cuando el avión vuela a un 80% de E .
Es conocido que el alcance (aqui 300000 m) sea:

$$S_A = \frac{\eta_p}{C_p} \left(\frac{C_L}{C_D} \right) \cdot \ln \left(\frac{W_0}{W_1} \right) \quad \checkmark$$

Es conocido el valor del peso inicial, pero no del final.

Mientras, $S_A = 300000$ m, C_p y η_p son conocidos, y $\frac{C_L}{C_D}(E)$ sea MAX

$$C_{Di} = C_{D0} \Rightarrow \frac{C_L^2}{\pi \cdot \Delta \cdot E} = 0,03$$

$\Delta = 5,30$
 $\frac{925^2}{17} \cdot 0,85$

$$C_L = 0,6521$$

$$E_{max} = \frac{0,6521}{0,06} = 10,867 \quad \checkmark \rightarrow \text{11/13}$$

así, se obtiene:

1

$$300000 = \frac{0,88}{9,5277 \cdot 10^7} \cdot (0,8) \cdot 10,765 \cdot \ln\left(\frac{1400}{W_f}\right)$$

$$0,03735 = \ln\left(\frac{1400}{W_f}\right)$$

$$1400 e^{-0,03735} = W_f = 1348,67 \text{ kg}$$

El consumo anual: $1400 - 1348,67 \text{ (kg)}$

Consumo: $51,3255 \text{ kg de comb.}$ ✓

c) densidad del aire en el ducto de vela cuando la aeronave vuela con todo el comb.

La potencia requerida será igual a la potencia suministrada →

12/13

$$\rightarrow \frac{P}{1,225} \cdot 180000 \text{ W} = P_{\text{disponible}} \checkmark$$

eje motor

→ Si la potencia requerida es mínima y con un máx de presión acceda a ella (al ser de máxima gravedad), se elegirá el top e de altitud:

$$P_R = \frac{1}{\eta} \sqrt{\frac{2 \cdot (1400 \cdot 9,8)^3}{\rho_{\infty} \cdot S}} \cdot \frac{1}{(C_L^{3/2}/C_D)}$$

Cuando se obtiene $C_L^{3/2}/C_D$ mínimo?

$$3C_{D0} = C_{Di} \Rightarrow \frac{C_L^2}{\eta \cdot \Delta} = 3 \cdot 0,03$$

$$C_L = 1,1295$$

$$C_D = C_{D0} = 0,12$$

$$\frac{P}{1,225} \cdot 180000 = \frac{1}{0,89} \sqrt{\frac{2 \cdot (1400 \cdot 9,8)^3}{\rho \cdot 17}} \cdot \frac{1}{\left(\frac{1,1295^{3/2}}{0,12}\right)}$$

$$P \cdot 1293562,271 = \sqrt{\frac{3,2373 \cdot 10^1}{\rho}}$$

$$\boxed{P = 0,56628 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}} \checkmark$$

13/13