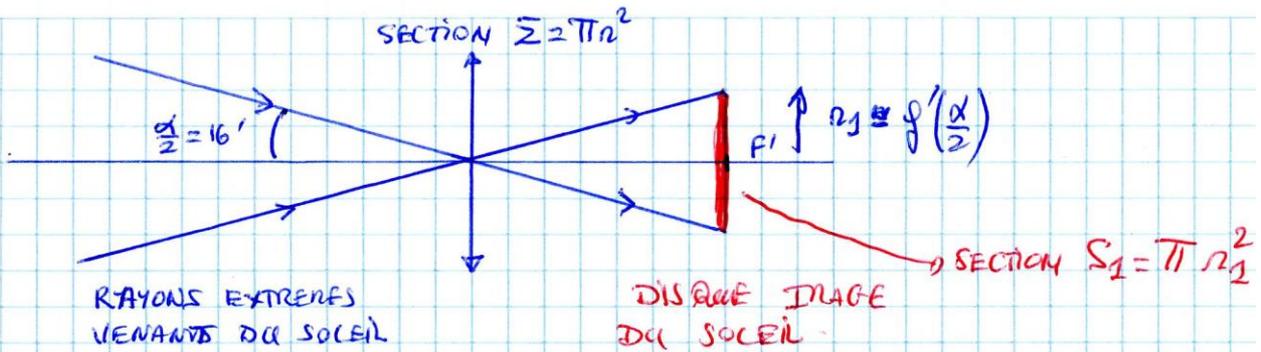


B



DU FAIT DU STIGMATISME, TOUS LES RAYONS VENANT DU SOLEIL ET TRAVERSANT LA LENTILLE, ARRIVENT SUR LE DISQUE IMAGE.

PUISSANCE INCIDENTE TRAVERSANT LA LENTILLE $P_i = P_s \cdot \Sigma$

↳ PUISSANCE TRANSFÉRÉE $P_e = 0,75 P_i$

HYPOTHESE DE CALCUL : TOUTE L'ENERGIE LUMINEUSE RESQUE PAR LE DISQUE IMAGE EST ABSORBÉE SANS DIFFUSER DANS LE PAPIER ET PROVOQUE L'ELEVATION DE TEMPERATURE DU DISQUE IMAGE

SYSTEME : DISQUE IMAGE, DE MASSE $m = \sigma S_1$ DE CAPACITE CALORIFIQUE $c_p = mc$

ETAT INITIAL $\bar{\sigma} = T=0$ $\theta = \theta_0 = 29^\circ C$
 FINAL $\bar{\sigma} = T=T$ $\theta = \theta_f = 232^\circ C$

ENERGIE LUMINEUSE RESQUE $P_e \cdot T$ TRANSFERÉE EN CHALEUR

PREMIER PRINCIPE À PRESSION EXTERIEURE CONSTANTE :

$$\Delta H = Q$$

$$mc(\theta_f - \theta_0) = P_e T$$

mise en forme :

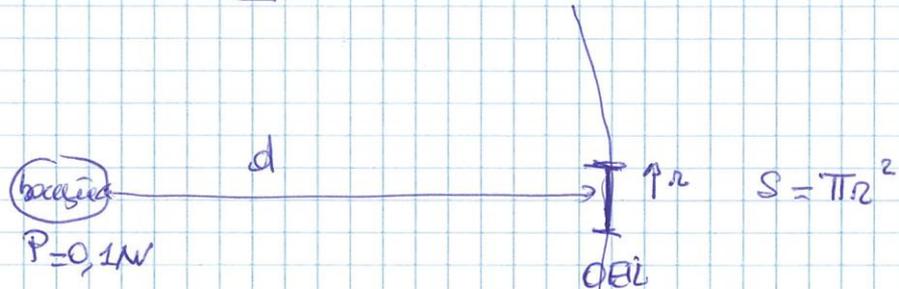
$$T = \frac{mc(\theta_f - \theta_0)}{0,75 P_s} \left[\frac{\alpha}{2} \frac{f_1}{r} \right]^2$$

ON $T \approx 445$ s ENVIRON 7 min⁺

LE TEMPS REEL SERA PLUS GRAND, CAR DE LA LUMIERE RESQUE VA ÊTRE RÉFLECTÉE

C

10 photons en $\underline{0,05 \text{ s}} \Rightarrow N = 200 \text{ photons/s}$



$$P_{\text{œil}} = P \cdot \frac{r^2}{4d^2} = N \underbrace{E_{\text{ph}}}_{\substack{\text{A SAVOIR} \\ 1 \text{ eV} \approx 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ J}}}$$

$$\begin{aligned} \hookrightarrow d &= \sqrt{\left(\frac{P}{N E_{\text{ph}}}\right)^{\frac{1}{2}}} = \sqrt{\frac{0,1 \cdot 10^1}{200 \cdot 1,6 \cdot 10^{-19}}} \left(2,5 \cdot 10^{-3}\right) \\ &= \frac{10^9}{\sqrt{16 \cdot 200}} 2,5 \cdot 10^{-3} \\ &= \frac{2,5}{\sqrt{1,6 \cdot 200}} 10^6 \\ &\approx \underline{\underline{140 \text{ km}}} \end{aligned}$$

sur une telle distance,

l'absorption de l'air n'est pas négligeable.

Il y a une erreur quelque part. Mais où ? Et cela change-il la conclusion ?

HYPOTHESES DE TRAVAIL : LA LIAISON ENTRE LA PLANCHE ET L'AXE OZ EST PARFAITE, ET SE LIMITE À UNE FORCE FROTTEMENT PAR OZ : SON MOMENT PAR RAPPORT À L'AXE OZ EST NULL ET ELLE NE TRAVAILLE PAS.

MOUVEMENT DE LA PLANCHE (S CONTACT AVEC LA BILLE)

TTC PAR RAPPORT À L'AXE OZ $\Rightarrow \ddot{\theta} = -\frac{3g}{2L} \cos \theta$ FOURNIE (1)

MULTIPLICATION PAR $\dot{\theta}$ ET INTÉGRATION $\Rightarrow \frac{\dot{\theta}^2}{2} = -\frac{3g}{2L} \sin \theta + cte.$

(C.I) $\Rightarrow \dot{\theta}^2 = \frac{3g}{L} (\sin \theta_0 - \sin \theta)$ (2)

(2) PEUT AUSSI S'OBTENIR PAR LE TEC (SYSTÈME CONSERVATIF : $E_c + E_p = cte$)
 $E_c = \frac{1}{2} J \dot{\theta}^2$ $E_p = mgy = mgL \sin \theta$

DEBUT DU MOUVEMENT SOIT Q L'EXTREMITÉ DROITE DE LA PLANCHE

IL FAUT QUE Q TOMBE PLUS VITE QUE LA BILLE

$\vec{a}_Q = L \ddot{\theta} \vec{e}_\theta$ $\vec{v} = L \dot{\theta} \vec{e}_\theta$ $\vec{a}(Q) = L \ddot{\theta} \vec{e}_\theta - L \dot{\theta}^2 \vec{e}_r$
 $\hookrightarrow \vec{a}(Q)_{t=0} = -\frac{3g}{2} \cos(\theta_0) \vec{e}_\theta \Rightarrow \ddot{y}(Q)_{t=0} = \vec{a}(Q)_{t=0} \cdot \vec{e}_y = -\frac{3g}{2} \cos^2(\theta_0)$

IL FAUT $|\ddot{y}(Q)_{t=0}| > g \Rightarrow \cos^2 \theta_0 > \frac{2}{3}$ $\theta_0 < \theta_{lim} \approx 35^\circ$
OK

SUITE DU MOUVEMENT

* LA BILLE VA TOMBER VERTICALEMENT. POUR ENTRER DANS LE COBELET, IL FAUT $R = L \cos(\theta_0)$

* IL FAUT QUE LA PLANCHE ARRIVE EN $\theta = 0$ AVANT LA BILLE

POUR LA BILLE : FACILE $y_{bille}(t) = L \cos \theta_0 - \frac{g t^2}{2}$
 ARRIVE EN $y = 0$ À L'INSTANT $T_{bille} = \sqrt{\frac{2L \cos \theta_0}{g}} \approx 0,32 \text{ s}$

POUR LA PLANCHE : PLUS COMPLIQUÉ

(2) DONNE EN PRENANT LA RACTIONE NEGATIVE : $\frac{d\theta}{dt} = -\sqrt{\frac{3g}{L} (\sin \theta_0 - \sin \theta)} = f(\theta)$

SEPARATION DES VARIABLES ET INTÉGRATION
 $\int_0^{T_{plaque}} dt = \int_{\theta_0}^0 \frac{d\theta}{f(\theta)} \Rightarrow T_{plaque} = \int_0^{\theta_0} \frac{d\theta}{\sqrt{\frac{3g}{L} (\sin \theta_0 - \sin \theta)}} \approx 0,28 \text{ s}$
OK

I 2

② L'HYPOTHÈSE $\rho \ll \Sigma$ NOUS PERMET D'ENVISAGER UN RÉGIME PSEUDO-PERMANENT POUR LE MOUVEMENT DE L'EAU, ET ON PEUT SE SERVIR DE BERNOULLI QUAND LE SIPHON EST EN FONCTIONNEMENT :

$\int_{z_1}^{z_2} dz$ compris entre z_1 et z_2
 $\frac{dz}{dt} < 0$ L'EAU DESCEND

ON PREND UNE LIGNE DE COURANT ENTRE LA SURFACE LIBRE ($z=z_1, P=P^0, v=0$) et la sortie du siphon ($z=0, P=P^0, v=v$)

$$P^0 + \rho g z_1 + \frac{\rho}{2} \left(\frac{dz}{dt} \right)^2 = P^0 + \rho g (0) + \frac{\rho}{2} v^2$$

COMME $\rho \ll \Sigma \Rightarrow \left| \frac{dz}{dt} \right| \ll v \Rightarrow v \approx \sqrt{2gz_1}$

ON ECRIT MAINTENANT LA CONSERVATION DU DÉBIT VOLUMIQUE CAR L'EAU LIQUIDE EST CONSIDÉRÉE INCOMPRESSIBLE.

$$Q = \int \left(\frac{dz}{dt} \right) + v \rho \Sigma = \int \left(\frac{dz}{dt} \right) + \rho \sqrt{2gz_1}$$

L'EAU QUI ARRIVE À GAUCHE, TRONTE ou DESCEND DANS LE CYLINDRE, SORT PAR LE SIPHON

ON SEPARÉ LES VARIABLES

$$dt = \frac{\int dz}{Q - \rho \sqrt{2gz_1}}$$

ON VEUT $dz < 0$ et $dt > 0$, et le DÉNOMINATEUR NE DOIT PAS S'ANNULER

$$\Rightarrow Q < \rho \sqrt{2gz_1}$$

$$L \rightarrow ??? = \int_{z_2}^{z_1} \frac{\int dz}{Q - \rho \sqrt{2gz_1}} = \int_{z_1}^{z_2} \frac{\int dz}{\rho \sqrt{2gz_1} - Q}$$

J

ASPECT NUMERIQUE TRÈS SIMPLIFIÉ POUR BIEN VOIR.

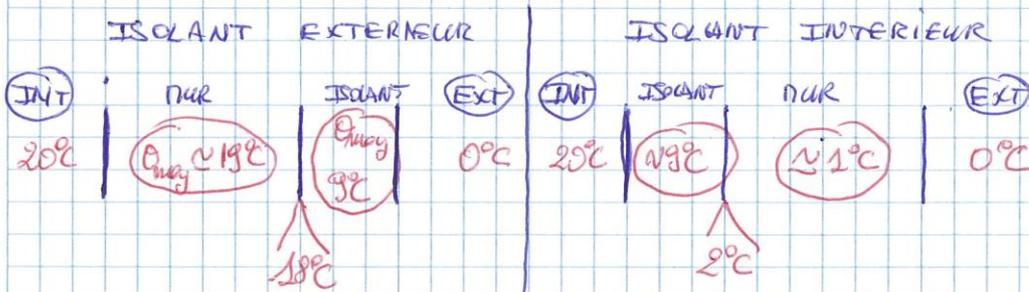
LONGUEUR TOTALE DE DUR $(8+5) \times 2 = 26 \text{ m}$
 SECTION DU DUR $(2,5)(26) = 65 \text{ m}^2$
 ÉPAISSEUR DU DUR $0,15 \text{ m}$

$R_{\text{mur}} \approx 1,5 \cdot 10^{-4} \text{ SI}$
 $R_{\text{isolant}} \approx 10 R_{\text{mur}}$

EN RÉGIME PERMANENT ÉTABLI, LES DEUX CAS DÉPENDENT LA PUISSANCE THERMIQUE 1,2 kW

RÉGIME ATTEIGNABLE AVEC LA PUISSANCE INDICÉE.

REGARDONS ~~DE~~ PLUS PRÈS LES TEMPÉRATURES DE JONCTION ET LES TEMPÉRATURES PROBLÈMES DS LES DEUX CAS



VOLUME D'AIR $\approx 100 \text{ m}^3$

$C_{\text{AIR}} \approx 1,25 \cdot 10^5 \text{ SI}$

$C_{\text{MUR}} \approx 2 \cdot 10^7 \text{ SI} \gg C_{\text{AIR}}$



POUR CHAUFFER L'AIR DE 0°C → 20°C 2,5 MJ $\approx 30 \text{ min}$

POUR CHAUFFER LE DUR :

ISOLANT EXTERIEUR 400 MJ $\approx 55 \text{ h}$

ISOLANT INTERIEUR 20 MJ $\approx 4 \text{ h}$

BILAN

* L'ÉNERGIE SERAIT À CHAUFFER LES MURS ET COMPENSER LES PERTES PAR L'AIR ?

DURÉE MINIMALE DE CHAUFFAGE SS COMPENSER LES PERTES

* L'ISOLANT EXT SEMBLE DÉFAVORISÉ. C'EST VRAI À LA MISE EN TEMPÉRATURE (C'EST UN TRANSITOIRE), MAIS ENSUITE, L'AIR DE LA MAISON EST ENTOURÉ D'UN THERMOSTAT. Ceci ATTENUÉRA LES FLUCTUATIONS EXTERIEURES (FRÉQUENTES)

Exoplanète. On parle ici de la première exoplanète détectée en 1995.

Début : l'hypothèse $m \ll M$ permet de se mettre dans le cadre du cours (planète en orbite circulaire autour d'une étoile considérée immobile). On a donc $d_1 \ll d$ donc $(d - d_1) \approx d$.

Première méthode : on utilise sans démonstration la troisième loi de Kepler dite K3 pour la planète qu'on peut même connaître de manière incomplète :

$$\frac{d^3}{T^2} = k = 1 \text{ (UA)}^3 (\text{an})^{-2} \quad (0)$$

Car le système ressemble beaucoup au système solaire d'après l'énoncé, donc on applique K3 à la Terre autour du Soleil. Et on peut maintenant calculer d directement en UA avec T en an :

$$d = (kT^2)^{1/3} \approx \left(1 \times \left(\frac{4,23}{365,24}\right)^2\right)^{1/3} \approx 0,05 \text{ UA} \ll 1 \text{ UA}$$

L'avantage de cette méthode est de ne pas avoir de système d'équations couplées.

Ensuite, on utilise que C est le centre d'inertie du système double. A tout instant :

$$M\vec{CE} + m\vec{CP} = \vec{0} \quad \text{soit encore } M\vec{CE} = -m\vec{CP} \quad (1)$$

En dérivant par rapport au temps :

$$M\vec{V}_E = -m\vec{V}_P \quad (2)$$

En passant aux normes :

$$Md_1 = m(d - d_1) \approx md \quad (1')$$

$$MV_E = mV_P \quad (2')$$

Comme la trajectoire est circulaire uniforme : $V_P = \frac{2\pi(d-d_1)}{T} \approx \frac{2\pi d}{T}$ (3)

(2') donne alors :

$$\frac{m}{M} \approx \frac{V_E T}{2\pi d} \approx 4 \times 10^{-4} \ll 1 \quad \text{ou} \quad m \approx 8,6 \times 10^{26} \text{ kg}$$

Les hypothèses de calcul sont justifiées a posteriori.

Seconde méthode : on ne pense pas à K3 ou on l'a oubliée. On retire l'équation (0) mais je garde les autres.

La trajectoire de l'étoile est aussi circulaire : $V_E = \frac{2\pi d_1}{T}$ (4)

Nouvelle dérivation temporelle de (2) :

$$M\vec{a}_E = -m\vec{a}_P \quad (5)$$

On passe au norme et on utilise le PFD :

$$Ma_E = ma_P = \frac{GMm}{(d - d_1)^2} \approx \frac{GMm}{d^2} \quad (5')$$

On utilise alors l'information fournie :

$$(5') \text{ devient } M \frac{V_E^2}{d_1} \approx m \frac{V_P^2}{d} \approx \frac{GMm}{d^2}$$

Il suffit maintenant d'éliminer d_1 et V_P dans les équations. On sort alors :

$$md \approx \frac{MV_E T}{2\pi} \quad \text{et} \quad \frac{m}{d^2} \approx \frac{2\pi V_E}{GT}$$

En éliminant m , on sort d qui n'est autre que K3 et on reporte pour obtenir m . On retrouve les résultats précédents.

Commentaires : On s'attendait à trouver un système qui ressemble au nôtre. Pas du tout, on obtient une planète géante (quasi Jupiter) très proche de l'étoile. Cela dit, la Terre n'aurait pas été détectée. Mais maintenant, comment a-t-on mesuré V_E et T ?

Remarque : cette étoile est légèrement plus massive que le Soleil (+5%), mais vous ne le savez pas et cela ne change pas grand-chose à la principale découverte.

M

REACTION DE CONSOMMATION DE GLUCOSE $\Delta H^\circ = -2543 \text{ kJ.mol}^{-1}$

LA MODELISATION EST "SOMMAIRE", DONC ON PEUT FAIRE DES CALCULS APPROXIMATIFS.

LE VOLUME DE LA CHOCLETTE EST D'ENVIRON 4L, CE QUI CORRESPOND A UNE MASSE D'ENVIRON 4kg (C'EST DE L'EAU !!!)

AVEC LA DONNEE FOURNIE, LA CHOCLETTE CONSOMME 1,2 L de O₂ PAR HEURE.

COMBIEN DE POW ?

JE PRENDS UN VOLUME MOLAIRE MOYEN DE 24 L.mol⁻¹ (20°C sous 1 bar)

→ 14 mmol de O₂ par seconde.

NE PAS OUBLIER LE FACTEUR 6 → $\approx 6 \text{ J.s}^{-1}$ (6W)

ON CONNAIT LA PUISSANCE THERMIQUE ET LA DIFFERENCE DE TEMPERATURE

→ ON CALCULE LA RESISTANCE THERMIQUE $R_{th} \approx 6 \text{ SI}$

IL FAUDRAIT MAINTENANT CONNAITRE L'EXPRESSION DE R_{th} EN SYMETRIE SPHERIQUES (cf COURS)

FORMULE QUE VOUS NE CONNAISSEZ PAS, LONGUE A REOBTENIR (MAIS FAISABLE).

COMME L'EPAISSEUR DU PLUMAGE NE REPRESENTE QUE 1/10

DU RAYON, JE PRENDS LE CAS DU COURS :

$$R_{th} = \frac{\text{epaisseur}}{A \cdot section} \rightarrow \frac{\Delta \text{cm}}{4\pi R^2} \quad R = 10 \text{cm}$$

→ $\Delta \approx 0,02 \text{ SI}$ ORDRE DE GRANDEUR

→ DE L'AIR (TB) ISOLANT