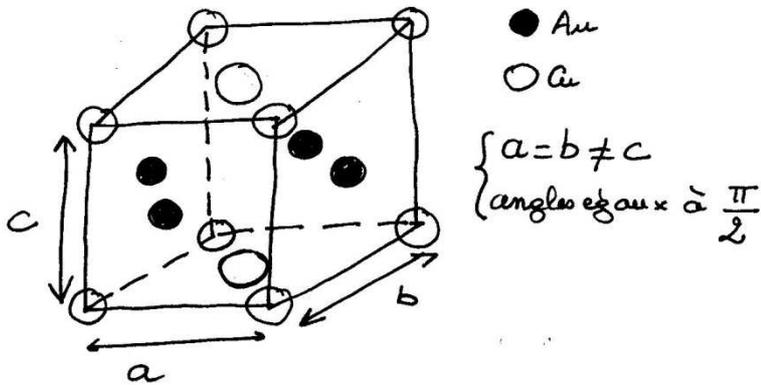
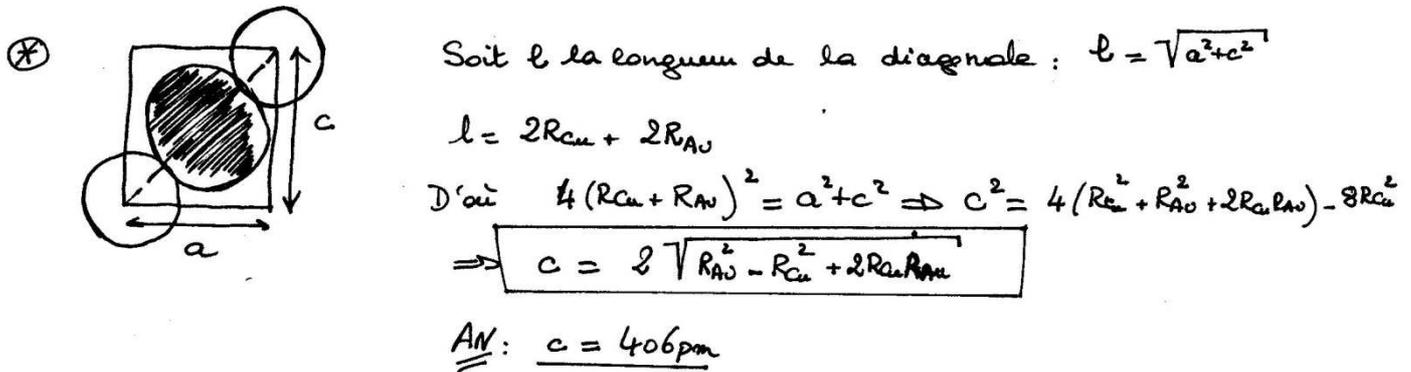
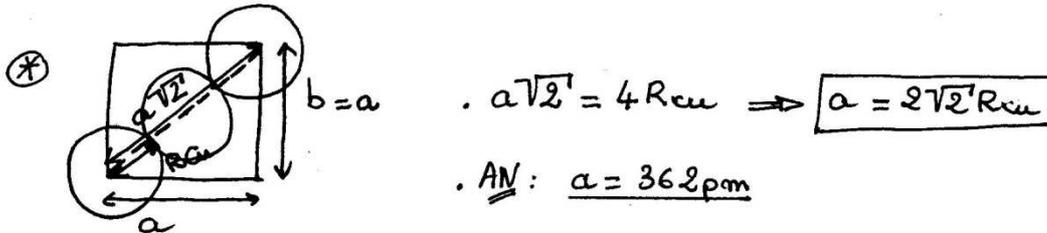


TD Structure cristalline - Exercice 3 : Alliage cuivre-or



1] La tangence des atomes se fait suivant les diagonales des faces :



2] $\left. \begin{array}{l} 4 \text{ atomes d'or au centre des faces} \\ 1 \text{ face est partagée par 2 mailles} \end{array} \right\} 4 \times \frac{1}{2} = \underline{2 \text{ atomes d'or par maille}}$

$\left. \begin{array}{l} 8 \text{ atomes de cuivre aux sommets du parallélépipède} \\ 1 \text{ sommet est partagé par 8 mailles} \\ 2 \text{ atomes de cuivre au centre des faces} \\ 1 \text{ face est partagée par 2 mailles} \end{array} \right\} 8 \times \frac{1}{8} + 2 \times \frac{1}{2} = \underline{2 \text{ atomes de Cuivre par maille}}$

3] fraction massique de l'or dans l'alliage : $\frac{m_{Au}}{m_{totale}} = \frac{m_{Au}}{m_{Cu} + m_{Au}}$ (dans 1 maille)

Comme il y a autant d'atomes de cuivre que d'or par maille alors il y a autant de moles de cuivre et d'or dans une masse donnée de cet alliage.

Ainsi la fraction massique de l'or peut s'écrire : $\frac{M_{Au}}{M_{Au} + M_{Cu}}$ AN : 75%

Dans 24 g d'alliage il y a $24 \times 0,75 = 18$ g d'or : on dit que l'alliage est à 18 carats.

4] $\rho = \frac{m_{maille}}{V_{maille}} = \frac{2[M_{Cu} + M_{Au}]}{a^3}$ AN $\rho = 16 \cdot 10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$

TD Forces centrales conservatives - Exercice 3 : Changement d'orbite – Ellipse de transfert

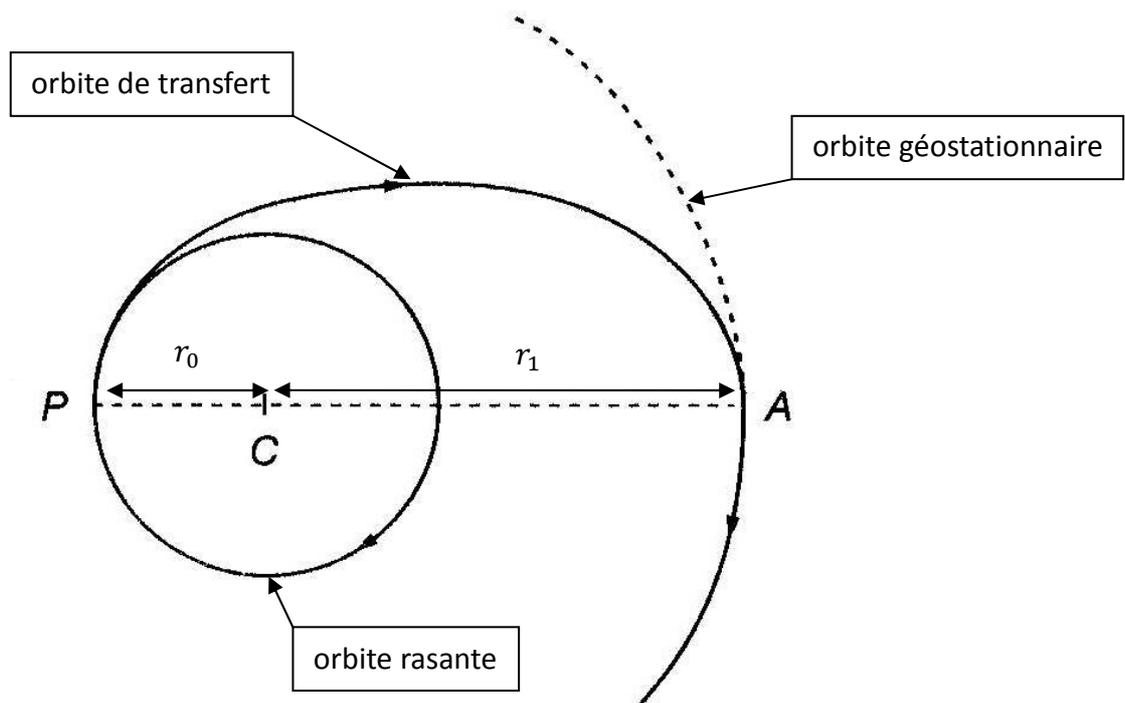
Voir Animation :

<http://www.sciences.univ-nantes.fr/physique/perso/gtulloue/Meca/Planetes/transfert.html>

Système : satellite assimilé à un point matériel M de masse m.

Référentiel d'étude : géocentrique (centre C, axes dirigés vers trois étoiles fixes) considéré comme galiléen.

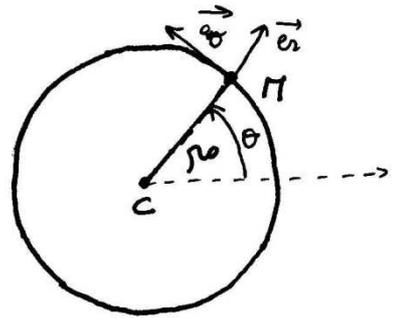
Bilan des forces : Interaction gravitationnelle $\vec{F} = -\frac{GmM_T}{CM^3} \vec{CM}$ où M_T est la masse de la Terre.



1 Le satellite décrit une trajectoire circulaire de rayon r_0 .

• Dans la base polaire il vient :

$$\begin{cases} \vec{CM} = r_0 \vec{e}_r \\ \vec{v}(M) = r_0 \dot{\theta} \vec{e}_\theta \\ \vec{a}(M) = r_0 \ddot{\theta} \vec{e}_\theta - r_0 \dot{\theta}^2 \vec{e}_r \end{cases}$$



• Le principe fondamental de la dynamique appliqué au satellite s'écrit :

$$M \vec{a} = - \frac{GM_T m}{r_0^2} \vec{e}_r \quad \text{avec} \quad \frac{GM_T}{r_0^2} = g_0 \quad (1) \quad (r_0 \rightarrow \text{rayon de la terre})$$

• On projette cette relation sur \vec{e}_θ : $r_0 \ddot{\theta} = 0 \Rightarrow \ddot{\theta} = 0 \Rightarrow \dot{\theta} = \text{constante} = \omega_0$

Ainsi $\vec{v}(M) = r_0 \omega_0 \vec{e}_\theta = v_0 \vec{e}_\theta$ avec $v_0 = r_0 \omega_0$ constante du mouvement.

Il s'agit donc d'un mouvement circulaire uniforme.

• On projette sur \vec{e}_r : $r_0 \dot{\theta}^2 = r_0 \omega_0^2 = \frac{GM_T}{r_0^2} \stackrel{(1)}{=} \frac{r_0^2 g_0}{r_0^2} = g_0 \quad (2)$

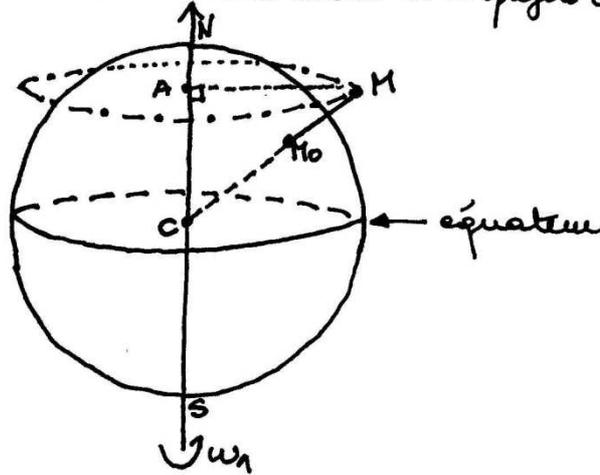
Or $\omega_0^2 = \frac{v_0^2}{r_0^2}$ d'où $r_0 \left(\frac{v_0^2}{r_0^2} \right) = g_0$ soit $v_0 = \sqrt{g_0 r_0}$ ^{1^{ère} vitesse cosmique}

De plus $\omega_0 = \frac{2\pi}{T_0}$ soit $T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} \stackrel{(2)}{=} \frac{2\pi}{\sqrt{\frac{g_0}{r_0}}}$ d'où $T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{r_0}{g_0}}$

Applications numériques ($r_0 = 6400 \text{ km}$, $g_0 = 9,8 \text{ m.s}^{-2}$) : $v_0 = 7,9 \text{ km.s}^{-1}$

$T_0 = 1 \text{ h } 25 \text{ min}$

2 a). Supposons que le satellite soit immobile au dessus du point M_0 du sol. Du fait de la rotation de la Terre autour de l'axe des pôles de période T_1 (≈ 24 h), sa trajectoire serait un cercle centré en A projeté orthogonal de M sur l'axe de rotation.



• Comme ce satellite n'est soumis qu'à la force d'attraction gravitationnelle qui est une FORCE CENTRALE, son moment cinétique par rapport au centre de force C (centre de la Terre) est constant. Ceci a pour conséquence que le mouvement de M est contenu dans un plan passant par C.

• Afin de confondre A et C, le satellite géostationnaire a obligatoirement sa trajectoire dans le plan équatorial.

b] Je reprends l'expression trouvée pour l'orbite rasante (projection sur \vec{e}_r):

$$\bullet (2) \quad r_1 \omega_1^2 = \frac{GM_T}{r_1^2} = \frac{r_0^2 g_0}{r_1^2} \Rightarrow r_1^3 = \frac{r_0^2 g_0}{\omega_1^2} = \frac{r_0^2 g_0}{\frac{4\pi^2}{T_1^2}} = \frac{T_1^2 r_0^2 g_0}{4\pi^2}$$

$$\Rightarrow r_1 = \left(\frac{g_0 r_0^2 T_1^2}{4\pi^2} \right)^{1/3} \quad (\sim 3^{\text{ème}} \text{ loi de Kepler})$$

$$\bullet (2) \quad r_1 \omega_1^2 = \frac{r_0^2 g_0}{r_1^2} \Rightarrow r_1 \frac{v_1^2}{r_1^2} = \frac{r_0^2 g_0}{r_1^2} \Rightarrow v_1 = \sqrt{\frac{r_0^2 g_0}{r_1}}$$

Applications numériques : $r_1 = 4,2 \times 10^4 \text{ km}$ ($T_1 = 24 \text{ h}$)

$v_1 = 3,1 \text{ km} \cdot \text{s}^{-1}$

[3] a). Sur sa trajectoire elliptique, on admet que l'énergie mécanique du satellite s'écrit $E_m = - \frac{GMm}{2a}$ où a est le demi-grand axe de l'ellipse. D'après le dessin $2a = r_0 + r_1 = CP + CA$

• L'énergie mécanique du satellite s'écrit de manière plus générale comme suit: $E_m = E_c + E_p = \frac{1}{2}mv^2 - \frac{GMm}{r}$ où $r = CM$ (M désigne le satellite)

En égalant ces deux expressions de E_m il vient:

$$-\frac{GMm}{r_0+r_1} = \frac{1}{2}mv^2 - \frac{GMm}{r} \quad \Rightarrow \quad -\frac{g_0 r_0^2}{r_0+r_1} = \frac{v^2}{2} - \frac{g_0 r_0^2}{r}$$

$(GM = g_0 r_0^2)$

$$\Rightarrow v^2 = 2g_0 r_0^2 \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{r_0+r_1} \right) \quad \text{soit} \quad v = \sqrt{2g_0 r_0^2 \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{r_0+r_1} \right)}$$

> 0 car $r_{\max} = r_1$

• Pour $r = CP = r_0$ $v_0' = \sqrt{2g_0 r_0^2 \left(\frac{1}{r_0} - \frac{1}{r_0+r_1} \right)}$ soit $v_0' = \sqrt{\frac{2g_0 r_0 r_1}{r_0+r_1}}$

AN $v_0' = 10,4 \text{ km.s}^{-1}$

Pour $r = CA = r_1$ $v_1' = \sqrt{2g_0 r_0^2 \left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_0+r_1} \right)}$ soit $v_1' = \sqrt{\frac{2g_0 r_0^3}{r_1(r_0+r_1)}}$

AN : $v_1' = 1,6 \text{ km.s}^{-1}$

Remarque : M est soumis à une force centrale de centre de force C . Ainsi le moment cinétique de M par rapport à C se conserve d'où :

$$\vec{L}_C(M) = \vec{CP} \wedge m \vec{v}_0' = \vec{CA} \wedge m \vec{v}_1' \quad \text{avec} \quad \begin{cases} \vec{CP} \perp \vec{v}_0' \\ \vec{CA} \perp \vec{v}_1' \end{cases} \text{ sur l'ellipse.}$$

d'où $r_0 v_0' = r_1 v_1'$. C'est bien ce que l'on constate aux approximations de calculs précédents.

b] La durée du transfert τ correspond à la demi période du mouvement elliptique qui vérifie la troisième loi de Kepler :

$$\frac{T^2}{a^3} = \frac{4\pi^2}{GM_T} = \frac{4\pi^2}{g_0 r_0^2}$$

$$\tau = \frac{T}{2} \text{ avec } T = \left(\frac{4\pi^2}{g_0 r_0^2} \left(\frac{r_0 + r_1}{2} \right)^3 \right)^{1/2} \text{ d'où } \tau = \frac{\pi}{2r_0} \sqrt{\frac{(r_0 + r_1)^3}{2g_0}}$$

AN: $\tau = 5 \text{ h } 11 \text{ min}$

4] a) $W_0 = E_{m \text{ final}} - E_{m \text{ initial}} = E_{m \text{ orbite rasante}} - E_{m \text{ Terre}} \left\{ \begin{array}{l} \text{Hésiter de l'énergie mécanique} \\ \Delta E_m = W_{\text{non conservatif}} \end{array} \right.$

$$\text{avec } \begin{cases} E_{m \text{ orbite rasante}} = \frac{1}{2} m v_0^2 - \frac{GM_T m}{r_0} \\ E_{m \text{ Terre}} = \frac{1}{2} m v_T^2 - \frac{GM_T m}{r_0} \end{cases}$$

⚠ le référentiel chin est le référentiel géocentrique (\neq référentiel terrestre dans lequel le satellite est fixé sur sa base de lancement). Ainsi v_T est la vitesse d'entraînement communiquée au satellite due à la rotation de la Terre autour de l'axe des pôles. $v_T = r_0 \cdot \omega_T$ avec $\omega_T = \frac{2\pi}{T_1}$ ($T_1 = 24 \text{ h}$).
(en supposant le bas de lancement au niveau de l'équateur). AN: $v_T = 4,7 \cdot 10^{-1} \text{ km} \cdot \text{s}^{-1}$

Par conséquent $v_0^2 > 100 v_T^2$ et on négligea v_T^2 devant v_0^2 .

Ainsi $W_0 = \frac{1}{2} m v_0^2 = \frac{m}{2} g_0 r_0$

4) b)

$$W_1 = E_{m_{\text{orbite transfat}}} - E_{m_{\text{orbite rorants}}} = -\frac{GMm}{r_0+r_1} - \left(\frac{1}{2}mv_0^2 - \frac{GMm}{r_0} \right)$$

$$= \frac{GMm}{r_0} \times \left[1 - \frac{1}{1+\frac{r_1}{r_0}} \right] - W_0$$

$GM = g_0 r_0^2$

$$= \frac{g_0 r_0^2 m}{r_0} \left[1 - \frac{1}{1+q} \right] - W_0$$

$$= 2W_0 \left[\frac{q}{1+q} \right] - W_0$$

Donc: $W_1 = W_0 \left(\frac{2q}{1+q} - 1 \right)$ soit $\boxed{W_1 = W_0 \frac{q-1}{q+1}}$

$$W_2 = E_{m_{\text{orbite géo}}} - E_{m_{\text{orbite transfat}}} = \left(\frac{1}{2}mv_1^2 - \frac{GMm}{r_1} \right) - \left(-\frac{GMm}{r_0+r_1} \right)$$

- question 2b) $v_1^2 = \frac{r_0^2 g_0}{r_1}$
- $GM = g_0 r_0^2$

$$= \left(\frac{m r_0^2 g_0}{2r_1} - \frac{m g_0 r_0^2}{r_1} \right) + \frac{m g_0 r_0^2}{r_0+r_1}$$

$$= m g_0 r_0 \left[\frac{1}{1+\frac{r_1}{r_0}} + \frac{1}{2\frac{r_1}{r_0}} - \frac{1}{\frac{r_1}{r_0}} \right]$$

$$= 2W_0 \left[\frac{1}{1+q} + \frac{1}{2q} - \frac{1}{q} \right]$$

$$= 2W_0 \left[\frac{1}{1+q} - \frac{1}{2q} \right]$$

$$= 2W_0 \left[\frac{q-1}{2q(1+q)} \right]$$

Donc: $\boxed{W_2 = W_0 \frac{q-1}{q(1+q)}}$

Remarque : On peut obtenir l'expression de W_1 et W_2 à l'aide des théorèmes de l'énergie cinétique.

(W_1) $\Delta E_c = E_{c\text{ final}} - E_{c\text{ initial}} = W_1 + W_{\text{force conservative}} = W_{\text{force gravitationnelle}}$
 Elle ne travaille pas car le satellite garde la même altitude $r = r_0$.

$$\Rightarrow \Delta E_c = W_1 = \frac{1}{2} m (v_0'^2 - v_0^2)$$

3) a) $v_0'^2 = \frac{2g_0 r_0 r_1}{r_0 + r_1}$

$$\Rightarrow W_1 = \frac{1}{2} m \left(\frac{2g_0 r_0 r_1}{r_0 + r_1} - g_0 r_0 \right)$$

$$= \frac{1}{2} m g_0 r_0 \left(\frac{2r_1}{r_0 + r_1} - 1 \right)$$

$$= W_0 \left(\frac{2\rho}{1+\rho} - 1 \right)$$

Soit $W_1 = W_0 \left(\frac{\rho - 1}{\rho + 1} \right)$

(W_2) $\Delta E_c = W_2 = \frac{1}{2} m (v_1'^2 - v_1^2)$ (altitude constante $r = r_1$)

$$\Rightarrow W_2 = \frac{1}{2} m \left(\frac{2g_0 r_0^3}{r_1(r_0 + r_1)} - \frac{g_0 r_0^2}{r_1} \right) \quad \left. \begin{array}{l} \text{3) a) } v_1'^2 = \frac{2g_0 r_0^3}{r_1(r_0 + r_1)} \end{array} \right\}$$

$$= \frac{1}{2} m g_0 r_0 \left(\frac{2r_0^2}{r_1(r_0 + r_1)} - \frac{r_0}{r_1} \right)$$

$$= W_0 \left(\frac{2}{\rho(1+\rho)} - \frac{1}{\rho} \right)$$

Ainsi $W_2 = W_0 \left(\frac{\rho - 1}{\rho(1+\rho)} \right)$