

Satellites artificiels

1^{ère} partie :
Étude générale

1.1 Yamama , télécommunication

1.2 $G(r) = \frac{GM_T}{r^2}$ or $g_0 = \frac{GM_T}{R_T^2}$ donc $G(r) = \frac{g_0 R_T^2}{r^2}$

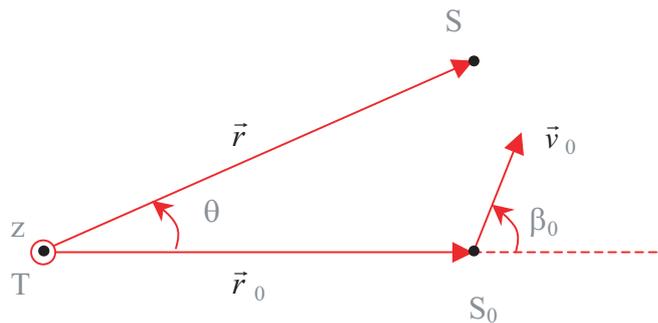
1.3

1.3.1 dans R_G Galiléen le TMC en T appliqué au satellite :

$$\frac{d\vec{\sigma}_T}{dt} = \vec{T\dot{S}} \times -G \frac{mM_T}{TS^3} \vec{T\dot{S}} = \vec{0}$$

donc $\vec{\sigma}_T = \vec{T\dot{S}} \times m\vec{v} = \vec{cte}$ soit $\vec{T\dot{S}} \cdot \vec{cte} = ax + by + cz = 0$ c'est l'équation cartésienne du plan passant par l'origine T et \perp à $\vec{\sigma}_T$ càd le plan formé par $(\vec{T\dot{S}}, \vec{v}_0)$

1.3.2 :



1.3.3 $\vec{\sigma} = \vec{r} \times m\vec{v} = r\vec{u}_r \times m(\dot{r}\vec{u}_r + r\dot{\theta}\vec{u}_\theta) = mr^2\dot{\theta}\vec{u}_z$ soit $\sigma = mr^2\dot{\theta}$

d'après les conditions initiales $\vec{\sigma} = \vec{r}_0 \times m\vec{v}_0 = mr_0v_0 \sin \beta_0 \vec{u}_z$ donc $\sigma = mr_0v_0 \sin \beta_0$

1.4 par dérivation ($\sigma = cte$) on a $\frac{d\vec{H}}{dt} = m\vec{a} - \frac{K}{\sigma}(\vec{u}_z \times \frac{d\vec{u}_r}{dt}) = -m\frac{g_0 R_T^2}{r^2}\vec{u}_r + \frac{K}{\sigma}\dot{\theta}\vec{u}_r$

donc \vec{H} est constant si $-m\frac{g_0 R_T^2}{r^2} + \frac{K}{\sigma}\dot{\theta} = 0$ or $\sigma = mr^2\dot{\theta}$ donc $K = m^2 g_0 R_T^2$

1.5

1.5.1 $\vec{O\dot{A}} = \vec{v} = \frac{\vec{H}}{m} + \frac{K}{m\sigma}(\vec{u}_z \times \vec{u}_r) = \frac{\vec{H}}{m} + \frac{K}{m\sigma}\vec{u}_\theta = \vec{O\dot{C}} + \vec{C\dot{A}}$

$\vec{O\dot{A}}$ est la somme d'un vecteur constant et d'un vecteur de norme constante et direction variable donc l'hodographe sera un cercle

1.5.2 si O est à l'extérieur de H seules les directions comprises dans l'angle représenté seront permises à \vec{v} (fig a)

si O est à l'intérieur de H toutes les directions seront permises à \vec{v} (fig b)

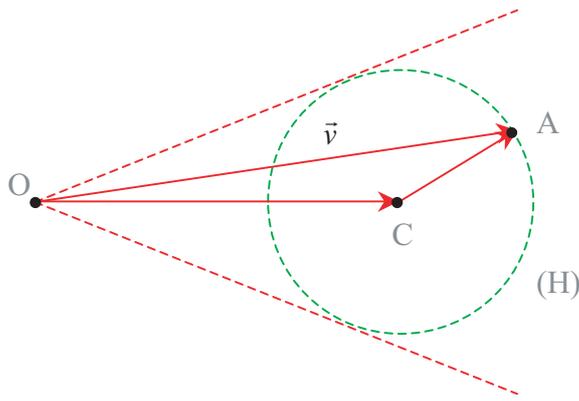


figure a

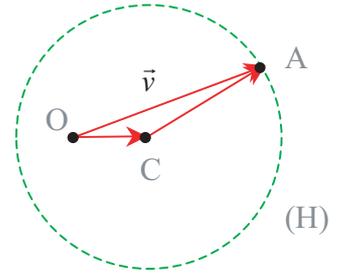


figure b

1.5.3 O est à l'intérieur de H correspond à une trajectoire : cercle ou ellipse

O est à l'extérieur de H correspond à une trajectoire : parabole ou hyperbole

1.5.4 \vec{H} est porté par \vec{OC} donc // à $\vec{v}_{périgée}$, la trajectoire est circulaire si $\vec{H} = \vec{0}$ car $|\vec{v}| = cte$

1.6

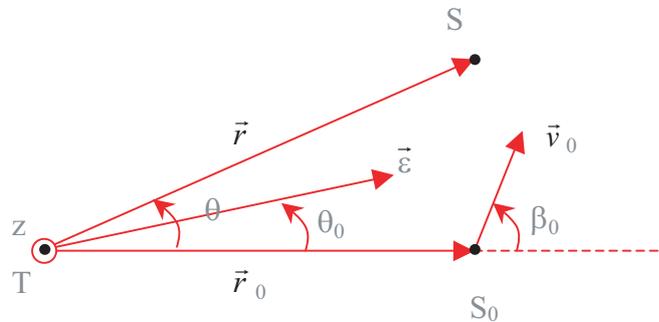
1.6.1 \vec{H} , $\vec{\sigma}$ et K sont constants donc $\vec{\epsilon}$ l'est aussi.

Le vecteur $\vec{\epsilon}$ est normal à $\vec{\sigma}$ donc sera dans le plan du mouvement (car $\vec{\sigma}$ est normal au plan du mouvement).

1.6.2 $\vec{r} \cdot \vec{\epsilon} = \frac{1}{K} (\vec{H} \times \vec{\sigma}) \cdot \vec{r} = \frac{1}{K} [(mr\dot{u}_r + mr\theta\dot{u}_\theta - \frac{K}{\sigma}\dot{u}_\theta) \times \sigma\vec{u}_z] \cdot r\vec{u}_r = \frac{\sigma^2}{K} - r$

or : $\vec{r} \cdot \vec{\epsilon} = r\epsilon \cos(\widehat{\vec{r}, \vec{\epsilon}})$, soit :

$$r = \frac{\frac{\sigma^2}{K}}{1 + \epsilon \cos(\widehat{\vec{r}, \vec{\epsilon}})}$$



il vient $r = \frac{p}{1 + e \cos(\theta - \theta_0)}$ avec $p = \frac{\sigma^2}{K}$ et $e = |\vec{\epsilon}|$

θ_0 représente l'angle entre \vec{TS}_0 et $\vec{\epsilon}$

1.6.3 $p = \frac{\sigma^2}{K} = \frac{(mr_0 v_0 \sin \beta_0)^2}{m^2 g_0 R_T^2} = r_0 \alpha_0 \sin^2 \beta_0$

on a $e^2 = |\vec{e}|^2 = \frac{1}{K^2} H^2 \sigma^2$ car d'après 1.3.3 et 1.5.4 $\vec{H} \perp \vec{\sigma}$

or $\vec{H} = \vec{H}(t=0) = m\vec{v}_0 - \frac{K}{\sigma}\vec{y} = mv_0 \cos \beta_0 \vec{x} + (mv_0 \sin \beta_0 - \frac{K}{\sigma})\vec{y}$

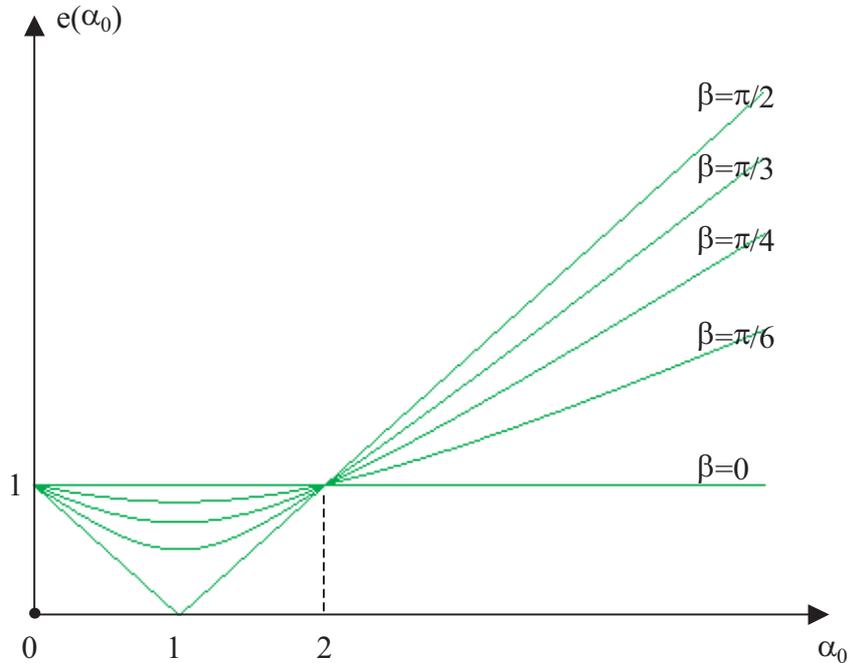
soit $e^2 = \frac{1}{K^2} H^2 \sigma^2 = \frac{\sigma^2}{K^2} [(mv_0 \cos \beta_0)^2 + (mv_0 \sin \beta_0 - \frac{K}{\sigma})^2]$

$\implies e^2 = 1 + \alpha_0(\alpha_0 - 2) \sin^2 \beta_0$

1.7

1.7.1 on a : $e(\alpha_0 = 0) = e(\alpha_0 = 2) = 1 \quad \forall \beta_0$

en particulier pour $\beta_0 = \frac{\pi}{2}$ on a $e(\alpha_0) = |1 - \alpha_0|$ et pour $\beta_0 = 0$ on a $e(\alpha_0) = 1$



1.7.2 :

| | |
|---|-------------------|
| $\alpha_0 \text{ qlq et } \beta_0 = 0$ | rectiligne ! |
| $\alpha_0 = 1 \text{ et } \beta_0 = \frac{\pi}{2}$ | $e = 0$ cercle |
| $\alpha_0 < 2 \text{ et } \beta_0 \neq \frac{\pi}{2}$ | $e < 1$ ellipse |
| $\alpha_0 = 2$ | $e = 1$ parabole |
| $\alpha_0 > 2$ | $e > 1$ hyperbole |

la vitesse de libération est la vitesse minimale d'avoir une trajectoire non bornée (para ou hyperbole), ceci correspond à la trajectoire parabolique donc

$$\alpha_0 = 2 \implies v_\ell = \sqrt{\frac{2g_0 R_T^2}{r_0}} = \sqrt{\frac{2g_0 R_T^2}{z_0 + R_T}}$$

1.7.3 $\alpha_0 = 1$ et $\beta_0 = \frac{\pi}{2}$, la vitesse s'écrit donc $V = \sqrt{\frac{g_0 R_T^2}{R}}$

1.8 $\alpha_0 = 1$

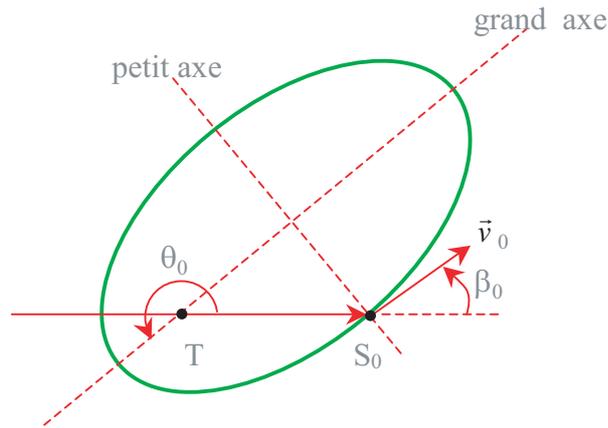
1.8.1 la trajectoire sera une ellipse

1.8.2 on a $r = \frac{p}{1+e \cos(\theta-\theta_0)}$ donc $r_0 = \frac{p}{1+e \cos \theta_0}$

soit, tenant compte de $\alpha_0 = 1$, $\cos \theta_0 = \frac{\frac{p}{r_0} - 1}{e} = \frac{\sin^2 \beta_0 - 1}{\sqrt{1 - \sin^2 \beta_0}} = -\cos \beta_0 < 0$

soit $\theta_0 = \pi + \beta_0$

1.8.3 un sommet du grand-axe (périgée ou apogée) est tel que $\theta = \theta_0$ ou $\theta_0 + \pi$
 $\vec{v}_0 //$ au grand axe donc S_0 appartient au petit axe



2^{ème} partie :
Satellites circulaires

2.1 Satellites en orbite basse

2.1.1 le TRC dans la base de Freinet $-m \frac{v^2}{R} \vec{e}_r = -G \frac{M_T m}{R^2} \vec{e}_r$ soit $v = \sqrt{\frac{GM_T}{R}} = \sqrt{\frac{g_0 R_T^2}{R}}$

2.1.2 $T = \frac{2\pi R}{v}$ d'où la loi de Kepler $\frac{T^2}{R^3} = \frac{4\pi^2}{GM_T}$

2.1.3 la symétrie sphérique de la force gravitationnelle implique qu'il n'y a aucune restriction sur le plan de la trajectoire ni sur le sens de rotation

les satellites polaires sont ceux dont le plan de la trajectoire contient l'axe des pôles Nord-Sud de la terre

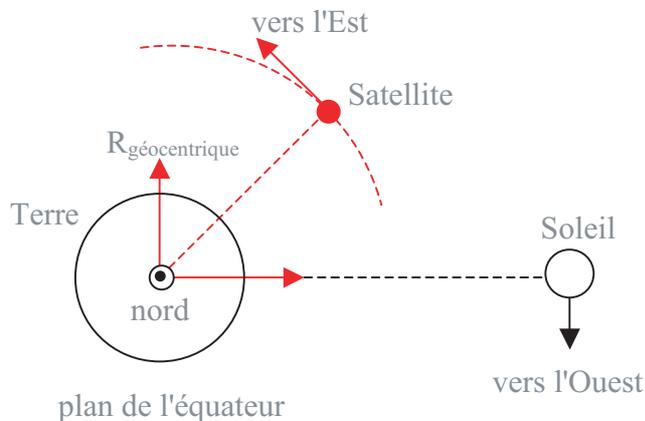
2.2 Satellites géostationnaires

2.2.1 un tel satellite est fixe pour un observateur lié à la terre ; la télécommunication

2.2.2 on a $\frac{T_0^2}{(z_G + R_T)^3} = \frac{4\pi^2}{GM_T}$ or $GM_T = g_0 R_T^2$ donc $z_G = \left(\frac{g_0 R_T^2 T_0^2}{4\pi^2}\right)^{\frac{1}{3}} - R_T$

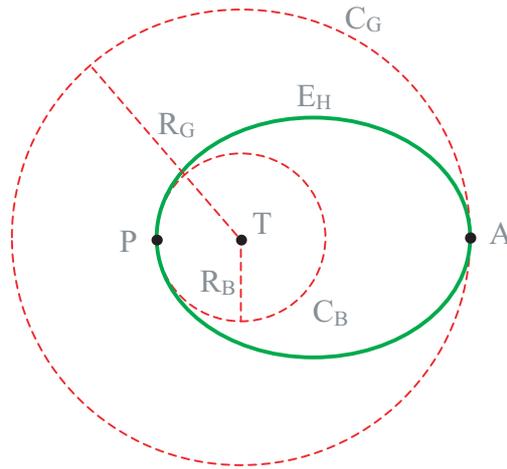
2.2.3 $z_G = 36000 \text{ km}$, car la terre est en mouvement autour du soleil

2.2.4 le plan de l'équateur , même sens de rotation de la terre vers l'Est.



2.3 Transfert d'orbite

2.3.1 les 3 trajectoires sont co-planaires



2.3.2 l'énergie mécanique s'écrit $E_m = \frac{1}{2}mv^2 - m\frac{g_0R_T^2}{r} \implies \frac{1}{2}v_A^2 - \frac{g_0R_T^2}{R_G} = \frac{1}{2}v_P^2 - \frac{g_0R_T^2}{R_B}$

et $\sigma = mv_A R_G = mv_P R_B \implies R_B^2 v_P^2 = R_G^2 v_A^2$ car en A et P on a $\vec{v} \perp \vec{r}$

il vient $\left\| v_P = \sqrt{\frac{2g_0R_T^2R_G}{R_B(R_G+R_B)}} \right\| v_A = \sqrt{\frac{2g_0R_T^2R_B}{R_G(R_G+R_B)}}$

2.3.3 de C_B à E_H , $\Delta v_1 = v_P - v_{circulaireR_B} = \sqrt{\frac{2g_0R_T^2R_G}{R_B(R_G+R_B)}} - \sqrt{\frac{g_0R_T^2}{R_B}} > 0$ il faut pulser le satellite par injection des gaz vers l'arrière

de E_H à C_G , $\Delta v_2 = v_{circulaireR_G} - v_A = \sqrt{\frac{g_0R_T^2}{R_G}} - \sqrt{\frac{2g_0R_T^2R_B}{R_G(R_G+R_B)}} < 0$ il faut freiner le satellite par injection des gaz vers l'avant

2.3.4 $\Delta t = \frac{T}{2}$ or d'après la loi de Kepler $\frac{T^2}{a^3} = \frac{4\pi^2}{g_0R_T^2}$

avec $a = \frac{R_B+R_G}{2}$ étant le demi-grand axe, soit $\Delta t = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\pi^2(R_B+R_G)^3}{2g_0R_T^2}}$

2.3.5 à partir de l'équation polaire en apogée $R_G = \frac{p}{1-e_H}$ et en périégée $R_B = \frac{p}{1+e_H}$

il vient $e_H = \frac{R_G-R_B}{R_G+R_B} \in]0, 1[$

3^{ème} partie :

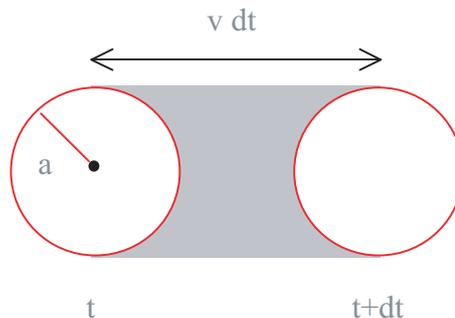
Influence de l'atmosphère terrestre

3.1 Modèle de force de frottement

3.1.1 le choc est mou càd la molécule se colle au satellite après le choc, la conservation de la quantité de mouvement s'écrit $m\vec{v} + m'\vec{0} = (m + m')\vec{v}'$ car molécule au repos avant le choc

soit $\vec{v}' = \frac{m}{m+m'}\vec{v} \approx (1 - \frac{m'}{m})\vec{v}$ donc pour le satellite $\Delta\vec{p} = m\vec{v}' - m\vec{v} = -m'\vec{v}$

3.1.2 :



la force s'exerçant sur le satellite s'écrit , par application du PFD , $\vec{F} = \frac{d\vec{p}}{dt}$ or $d\vec{p} = dN \Delta\vec{p}$ avec dN le nombre de choc subit entre t et $t + dt$ qui est le nombre de molécule se trouvant dans le volume balayé par le satellite

$dN = \frac{\mu dt}{m'} = \frac{\mu v dt \pi a^2}{m'}$ soit $\vec{F} = -\mu(z) \Sigma v \vec{v}$ donc $k(z) = \pi a^2 \mu(z)$ πa^2 représente la section droite du tube balayé d'air par le satellite appelé aussi section efficace

non , l'expression est indépendante de la forme du satellite

3.1.3 l'équation de la statique des fluides $-\vec{\nabla} p + \mu \vec{g}_0 = \vec{0}$ projetée sur Oz donne $\frac{dp}{dz} = -\mu g_0$ or l'air est un gaz parfait isotherme $p = \frac{\mu RT}{M}$

soit $\frac{d\mu}{\mu} = -\frac{g_0 M}{RT} dz = -\frac{dz}{H}$ il vient $\mu(z) = m(0) \exp(-\frac{z}{H})$ avec $H = \frac{RT}{M g_0}$ et $\mu_0 = \mu(z=0)$ masse volumique de l'air à la surface du sol!

3.2 Freinage du satellite

3.2.1 trajectoire presque circulaire $v^2 \approx \frac{g_0 R_T^2}{R}$ avec $R = z + R_T$ on différentie $2v dv \approx -\frac{g_0 R_T^2}{R^2} dz$

3.2.2 les frottement étant faible l'énergie mécanique se conserve presque $E_M = \frac{1}{2} m v^2 - m \frac{g_0 R_T^2}{R} \approx cte$
si $z \searrow \implies R \searrow \implies v \nearrow$

3.2.3 $dE_M = m v dv + \frac{m g_0 R_T^2}{R^2} dz$ d'après 3.2.1 il vient $dE_M = \frac{m g_0 R_T^2}{2 R^2} dz$

3.2.4 $\delta W = \vec{F} \cdot \vec{v} dt = -\mu(z) \Sigma v^3 dt$

3.2.5 le théorème de l'énergie mécanique s'écrit $dE_M = \delta W \implies \frac{m g_0 R_T^2}{2 R^2} dz = -\mu(z) \Sigma v^3 dt$

or $v^2 \approx \frac{g_0 R_T^2}{R}$ il vient $\frac{dz}{dt} = -\frac{2 \Sigma}{m} \mu(z) v R$ avec $B = \frac{2 \Sigma}{m}$

3.2.6 orbite basse $R = R_T$ et $v \approx \sqrt{\frac{g_0 R_T^2}{R_T}} = \sqrt{g_0 R_T}$

donc $\frac{dz}{dt} = -\frac{2 \Sigma R_T \mu_0 \sqrt{g_0 R_T}}{m} \exp(-\frac{z}{H})$ par séparation des variables $e^{\frac{z}{H}} dz = -\frac{H}{\tau} dt$ par intégration $z(t) = H \ln(-\frac{t}{\tau} + \exp \frac{z_0}{H})$ avec τ est un temps

3.2.7 la durée de chute t_0 est donnée par $z(t_0) = 0$

soit $t_0 = \tau \exp \frac{z_0}{H}$ avec $z_0 = h = 270 \cdot 10^3 m$

A.N $\tau = 6.4 \cdot 10^{-6} s$ et $t_0 = 6.4 \cdot 10^7 s = 775 \text{ jours}$ la chute est lente

3.2.8 on a $v \approx \sqrt{g_0 R_T} = 7745 \text{ ms}^{-1}$ et $v_{th} = 500 \text{ ms}^{-1}$ donc on peut négliger réellement la vitesse d'agitation thermique des molécules ceci ne remet pas en cause l'hypothèse de molécule au repos avant le choc!

fin du corrigé