CHAPITRE I : Déformation de la Terre et des planètes

1 Théorie de la gravito-élasticité

La Terre est un corps astronomique de grande dimension presque sphérique (rayon de quelques milliers de kilomètres) qui à la différence des étoiles apparaît comme solide. Cette grande dimension fait jouer un très grand rôle à la gravitation et la pression au centre peut atteindre de très grandes valeurs ($\sim 10^{11}$ Pa). C'est cette autogravitation qui lui donne une forme presque sphérique.
Nous avons donc une forme à priori presque sphérique; la déformation de la Terre consiste à étudier les modifications de cette forme à priori (considérée comme l'état de référence) sous l'action des différentes forces qui agissent sur la planète, c'est-à-dire à étudier les nouvelles positions des particules de la planète. Ces nouvelles positions sont caractérisées par un champ de déplacement $\vec{u}$ (parfois on fait intervenir un champ de vitesse $\vec{v}$). Dans ces conditions, l'étude de la déformation de la Terre relève de la mécanique des corps déformables pour un corps gravitant possédant une forme à priori. Cependant le problème est légèrement plus compliqué car le changement de forme de la planète entraîne une modification de son champ de gravitation, c'est-à-dire une perturbation, notée souvent Φ, de son potentiel gravifique. Cette modification du potentiel exerce une force qui déforme elle-aussi la Terre. Aussi, contrairement à la mécanique des milieux déformables classique étudiée à partir du champ de déplacement $\vec{u}$, on introduit une mécanique des milieux déformables qui fait intervenir à la fois le champ $\vec{u}$ et le potentiel Φ qui sont couplés : c'est la **gravito-élasticité**.
Du fait de la forme presque sphérique, cette déformation s'étudie au mieux à partir d'une représentation de tous les paramètres dans un système de coordonnées sphériques et à partir de fonctions liées aux coordonnées sphériques que l'on appelle les fonctions sphériques $Y_n^m(\theta, \lambda)$ (solutions de l' équation de Laplace en coordonnées sphériques), ou θ est la co-latitude et λ la longitude. Ainsi les fonctions excitatrices, le champ de déplacement (ou de vitesse) et la perturbation du potentiel de gravitation vont se développer en séries de fonctions sphériques. On aura par exemple, pour les forces perturbatrices qui dérivent de potentiels V, à l'intérieur de la Terre ($r < a$, avec r le rayon):

$$V(r, \theta, \lambda) = \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=-n}^{n} V_n(a) \frac{r^n}{a^n} Y_n^m(\theta, \lambda) \tag{1}$$

où a est le rayon de la sphère initiale de référence.

Quelles sont les sources d'excitation qui peuvent déformer une planète relativement à sa configuration de référence ? On ne peut donner que les principaux exemples:

- les forces de volumes telles que les perturbations de la rotation ou les forces de marées.
- les conditions aux limites qui résultent d'anomalies de masses dans les fluides superficiels et dans les parties internes, ou de mouvements de convection.

- les pressions et les tractions tangentielles qui apparaissent aux interfaces solide-fluide, si les parties fluides de la planète ont une dynamique propre.

Enfin, il faut préciser que la déformation de la planète dépend essentiellement de sa capacité à se déformer sous l'action des forces agissantes, c'est-à-dire de sa rhéologie. Une terre parfaitement rigide ne se déformerait pas. De façon simplifiée, l'expérience montre que pour des phénomènes assez rapides (inférieurs à quelques années) la Terre réagit de façon élastique (comme un ressort), alors qu'aux plus longues échelles de temps elle réagit de façon plutôt visqueuse, voir quasiment comme un fluide parfait.
La connaissance de la déformation consiste donc à connaître en tout point de la Terre le champ de déplacement $\vec{u}$ et le potentiel Φ. Nous supposerons dans la suite que le problème de la déformation est linéaire, c'est-à-dire que les effets sont proportionnels aux causes.
Nous allons maintenant exposer les bases mécaniques qui permettent d'étudier la déformation de la Terre.

1.1 Conservation de la masse

En l'absence de sources externes de masse, la masse d'un système se conserve.
En général, il n'y a pas d'apport externe; on a donc:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \mathrm{div} \rho \vec{v} = 0 \tag{2}$$

où ρ est la densité volumique.

1.2 Conservation de l'impulsion

En l'absence de sources d'impulsion, l'impulsion se conserve. On appelle impulsion élémentaire en mécanique des milieux continus la quantité : $p_i = \rho v_i$, où v_i est la composante de la vitesse.
Les lois de la physique disent qu'il existe deux sources possibles d'impulsion : d'une part les forces volumiques (loi de Newton) notée $\vec{f}$ et d'autre part les forces de surface ou traction, notées $\mathrm{div}\overline{\overline{\Sigma}}$. Ce principe s'écrit :

$$\rho \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{f} + \mathrm{div}\overline{\overline{\Sigma}} \tag{3}$$

On peut supposer que $\vec{f}$ s'écrit $\rho \vec{\nabla}(\Phi + V)$ où Φ est le potentiel de gravitation propre et V un potentiel quelconque. On posera $\vec{T} = \mathrm{div}\overline{\overline{\Sigma}}$.

1.3 Lois rhéologiques et équations d'état

Nous avons vu que pour établir les équations de la dynamique il faut, en plus des principes de conservation, des lois rhéologiques ou d'état. Ces lois sont des relations entre les paramètres qui apparaissent dans les principes de conservation. Dans les équations précédentes

$$\rho \frac{d^2\vec{u}}{dt^2} = \rho \vec{\nabla}(\Phi + V) + \mathrm{div}\overline{\overline{\Sigma}} \qquad \text{et} \qquad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \mathrm{div}\rho \frac{d\vec{u}}{dt} = 0 \tag{4}$$

les physiciens ont montré qu'il existe d'une part, une relation entre ρ et Φ (Newton, loi d'attraction) et d'autre part que l'on peut trouver plus ou moins approximativement une relation entre $\vec{u}$ et div$\overline{\overline{\Sigma}}$ qui traduit le comportement rhéologique du corps, c'est-à-dire sa capacité à se déformer sous l'action des forces. Nous allons préciser ces deux équations de comportement.
La première entre ρ et Φ est simplement l'équation de Poisson, $\Delta\Phi = -4\pi\rho G$, propriété des potentiels newtoniens, avec G la constante de gravitation universelle.
Pour la deuxième relation entre contraintes et déformations, nous allons considérer des rhéologies linéaires.
L'hypothèse de rhéologie linéaire consiste à postuler une relation linéaire entre le tenseur de contrainte, noté σ_{kl}, et le tenseur de déformation, noté e_{kl} . Pour un corps élastique, on a la loi de Hooke:

$$\sigma_{kl} = 2\mu e_{kl} + (K - \frac{2}{3}\mu)e_{ii}\delta_{kl} \tag{5}$$

où μ est le module de cisaillement (ou rigidité) et K le module d'incompressibilité adiabatique. δ_{kl} est le symbole de Kronecker.

1.4 Système des y_i

En conclusion, nous avons donc à ajouter à la conservation de l'impulsion ces deux lois complémentaires: équation de Poisson et loi rhéologique. Il vient pour un corps élastique:

$$\rho\frac{d^2\vec{u}}{dt^2} = \rho\vec{\nabla}(\Phi + V) + \mathrm{div}\overline{\overline{\Sigma}} \tag{6}$$

$$\Delta\Phi = -4\pi G\rho \tag{7}$$

$$\sigma_{kl} = 2\mu e_{kl} + (K - \frac{2}{3}\mu)\mathrm{div}\vec{u}\ \ \delta_{kl} \tag{8}$$

Dans une théorie de perturbation, les quantités $\overline{\overline{\Sigma}}$, Φ, ρ sont décomposées en un terme d'ordre o (lié à l'état initial : Terre sphérique précontrainte, radialement stratifiée) et un terme d'ordre 1 très petit, lié à l'état perturbé (Terre déformable). Les équations sont écrites en paramètres lagrangiens (c'est à dire dans un système de coordonnées liées à la particule) notés avec un exposant ^{l}. L'exposant ^{e} sera relatif aux coordonnées eulériennes (voir les deux premiers chapitres de Dahlen and Tromp (1998) pour une revue de ces représentations mathématiques).

- $\overline{\overline{\Sigma}} = \overline{\overline{\Sigma_o}} + \overline{\overline{\Sigma_1^e}}$ avec $\overline{\overline{\Sigma_1^e}} = \overline{\overline{\Sigma_1^l}} - \vec{u}.\vec{\nabla}\overline{\overline{\Sigma_o}}$
- $\rho = \rho_o + \rho_1^e$ avec $\rho_1^e = \rho_1^l - \vec{u}.\vec{\nabla}\rho_o$
- $\Phi = \Phi_o + \Phi_1$

(9)

Le potentiel newtonien est classiquement écrit en variable eulérienne, associé à un repère lié à la configuration de référence.
L'intégration en temps de la conservation de la masse (2) conduit à:

$$\rho_1^e = -\mathrm{div}(\rho_o \vec{u}) \tag{10}$$

Considérons le tenseur de Piola-Kirchoff défini à partir de la traction eulérienne $\vec{T}^e$ (voir Dahlen and Tromp, 1998):

$$\vec{T}^e = \vec{n} \ . \ \overline{\overline{\Sigma_1^e}} = \vec{n}_o \ . \ \overline{\overline{T_1^{PK}}} \tag{11}$$

où $\vec{n}$ est la normale à la surface déformée et $\vec{n}_o$ la normale à la surface avant déformation. L'introduction de ce tenseur sera très utile pour l'écriture des conditions aux limites (en particulier pour la section 7, relative aux déformations pour une Terre avec des variations latérales et une précontrainte initiale non-hydrostatique). On peut l'exprimer en fonction du tenseur de contrainte lagrangienne $\overline{\overline{\Sigma_1^l}}$ (appelé encore tenseur de Cauchy lagrangien):

$$\overline{\overline{T_1^{PK}}} = \overline{\overline{\Sigma_1^l}} + (\mathrm{div}\vec{u})\overline{\overline{\Sigma_o}} - (\vec{\nabla}\vec{u})^T.\overline{\overline{\Sigma_o}} \tag{12}$$

En l'absence de pression ou de traction tangentielle en surface, les conditions aux limites s'écriront simplement:

- $\left[\vec{n}_o \ . \ \overline{\overline{T_1^{PK}}}\right]_-^+ = 0$ aux interfaces solide-solide
- $\left[\vec{n}_o \ . \ \overline{\overline{T_1^{PK}}}\right] = 0$ à la surface de la Terre

(13)

Pour la condition aux limites de continuité de la gravité écrite sur la surface non-déformée, on aura:

$$\left[\vec{n}_o.\vec{\nabla}\Phi_1 + 4\pi G\rho_o\vec{n}_o.\vec{u}\right]_-^+ = 0 \tag{14}$$

Dans cette section, nous ferons l'hypothèse que la sphère initiale de référence (radialement stratifiée) est en équilibre hydrostatique; elle obéit à la loi, en notant P_o la pression hydrostatique initiale:

$$\mathrm{div}\overline{\overline{\Sigma_o}} = -\rho_o\vec{\nabla}\Phi_o = -\vec{\nabla}P_o \tag{15}$$

et vérifie l'équation de Poisson:

$$\Delta\Phi_o = -4\pi G\rho_o \tag{16}$$

Le tenseur de contrainte lagrangienne est alors égal au tenseur élastique $\overline{\overline{\sigma}}$:

$$(\Sigma_1^l)_{ij} = \sigma_{ij} = \Gamma_{ijkl}(u_l)_{,k} \qquad \text{avec} \quad \Gamma_{ijkl} = (K - \frac{2}{3}\mu)\delta_{ij}\delta_{kl} + \mu(\delta_{ik}\delta_{jl} + \delta_{il}\delta_{jk}) \tag{17}$$

La différence entre les équations (6), (7), (8) et les équations qui gouvernent la sphère initiale de référence (15), (16) nous donne le système différentiel qui régit les déformations élastiques et dont les inconnues sont $\vec{u}$ et Φ_1.

$$\rho_o\frac{d^2\vec{u}}{dt^2} = \mathrm{div}\Big(\overline{\overline{\sigma}} + \vec{u}.\vec{\nabla}P_o\overline{\overline{I}}\Big) + \rho_o\vec{\nabla}(\Phi_1 + V) - \mathrm{div}(\rho_o\vec{u})\vec{\nabla}\Phi_o \tag{18}$$

$$\Delta\Phi_1 = 4\pi G \mathrm{div}(\rho_o \vec{u}) \tag{19}$$

L'équation (18) peut encore s'écrire, en utilisant le tenseur de Piola-Kirchoff défini en (12):

$$\rho_o \frac{d^2\vec{u}}{dt^2} = \mathrm{div}\overline{\overline{T^1_{PK}}} + \rho_o \vec{\nabla}(\Phi_1 + V) + \rho_o \vec{u}.\vec{\nabla}\vec{\nabla}\Phi_o \tag{20}$$

Pour résoudre ce système, on décompose classiquement les paramètres en harmoniques sphériques. Ces équations peuvent être transformées en un système de 8 équations différentielles du premier ordre. Pour cela, on introduit les huit fonctions notées $y_1(r), ...y_8(r)$ définies par Alterman, Jarosh and Pekeris (1959).
Le vecteur déplacement $\vec{u}$ est décomposé en vecteurs harmoniques sphériques toroidal et poloidal. On note:

$$\vec{u} = \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=-n}^{n} y_{1n}(r) Y_n^m(\theta, \lambda) \frac{\vec{r}}{r} + r y_{3n}(r) \vec{\nabla} Y_n^m(\theta, \lambda) + y_{7n}(r) \vec{\nabla} \wedge \vec{r} Y_n^m(\theta, \lambda) \tag{21}$$

$Y_n^m(\theta, \lambda)$ sont les harmoniques sphériques. On note également les tractions:

$$\vec{T}^e = \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=-n}^{n} y_{2n}(r) Y_n^m(\theta, \lambda) \frac{\vec{r}}{r} + r y_{4n}(r) \vec{\nabla} Y_n^m(\theta, \lambda) + y_{8n}(r) \vec{\nabla} \wedge \vec{r} Y_n^m(\theta, \lambda) \tag{22}$$

Enfin, pour le potentiel:

$$\Phi_1 + V = \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=-n}^{n} y_{5n}(r) Y_n^m(\theta, \lambda) \tag{23}$$

Pour la dérivée radiale du potentiel, on introduit pour chaque y_{5n} une fonction y_{6n} définie par:

$$y_{6n} = \frac{dy_{5n}}{dr} - 4\pi G \rho_o y_{1n}(r) \tag{24}$$

Le système aux dérivées partielles, dans le domaine des fréquences ω, devient alors un système différentiel du premier ordre (on omettra l'indice n pour simplifier) suivant (Alterman, Jarosh and Pekeris, 1959):

$$\tag{25}$$

$$\dot{y}_1 = -\frac{2(K-\frac{2}{3}\mu)}{(K+\frac{4}{3}\mu)} \frac{y_1}{r} + \frac{1}{(K+\frac{4}{3}\mu)} y_2 + \frac{n(n+1)(K-\frac{2}{3}\mu)}{(K+\frac{4}{3}\mu)} \frac{y_3}{r}$$

$$\dot{y}_2 = [-4\rho g - \omega^2 \rho r + \frac{12\mu K}{(K+\frac{4}{3}\mu)r}] \frac{y_1}{r} - \frac{4\mu}{(K+\frac{4}{3}\mu)} \frac{y_2}{r} + n(n+1)[\rho g - \frac{6\mu K}{(K+\frac{4}{3}\mu)r}] \frac{y_3}{r} + \frac{n(n+1)y_4}{r} - \rho y_6$$

$$\dot{y}_3 = -\frac{y_1}{r} + \frac{y_3}{r} + \frac{y_4}{\mu}$$

$$\dot{y}_4 = [\rho g - \frac{2\mu(3K)}{(K+\frac{4}{3}\mu)r}] \frac{y_1}{r} - \frac{(K-\frac{2}{3}\mu)}{(K+\frac{4}{3}\mu)} \frac{y_2}{r} + \left\{ -\omega^2 \rho r + \frac{2\mu\left[(K-\frac{2}{3}\mu)(2n^2+2n-1) + 2\mu(n^2+n-1)\right]}{(K+\frac{4}{3}\mu)r} \right\} \frac{y_3}{r} - \frac{3y_4}{r} - \rho \frac{y_5}{r}$$

$$\dot{y}_5 = 4\pi G \rho y_1 + y_6$$

$$\dot{y}_6 = -4\pi G \rho n(n+1) \frac{y_3}{r} + \frac{n(n+1)}{r} \frac{y_5}{r} - \frac{2y_6}{r}$$

$$\dot{y}_7 = \frac{y_7}{r} + \frac{y_8}{\mu}$$

$$\dot{y}_8 = \left[-\omega^2 \rho r + \frac{\mu(n^2+n-2)}{r}\right]\frac{y_7}{r} - \frac{3y_8}{r}$$

La densité $\rho(r)$, la rigidité $\mu(r)$ et le module d'incompressibilité $K(r)$ dépendent de la stratification radiale du modèle de Terre choisi (par exemple le modèle PREM construit à partir des données sismologiques). $g(r)$ est la gravité.
Ce système décrit le comportement gravito-élastique à l'intérieur des parties élastiques d'une planète déformable. Il permet également l'étude des modes sismiques. Pour les études des déformations de périodes grandes devant 1 heure, on pose généralement $\omega = 0$ dans le système: on parle alors de **déformations statiques.**
Dans le noyau fluide, le système d'équations différentielles doit être modifié. En effet, si on a toujours la conservation de la masse, la conservation de l'impulsion et l'équation de Poisson, en revanche la loi d'état qui relie les contraintes au déplacement est différente. Dans un fluide parfait, il n'y a pas de contrainte tangentielle $y_4(r) = 0$ et la contrainte radiale s'écrit:

$$y_2(r) = K \ \mathrm{div}\vec{u} = K\left[\dot{y}_1 + \frac{2}{r}y_1 - \frac{n(n+1)}{r}y_3\right] \tag{26}$$

On fait l'hypothèse que le noyau est stable, c'est-à-dire qu'il vérifie la relation d'Adams-Williamson: $\frac{\dot{\rho}_o}{\rho_o} + \frac{\rho_o g_o}{K} = 0$

Le système des y_i s'écrit alors:

(27)

$$\dot{y}_1 = -\frac{2}{r}y_1 + \frac{1}{K}y_2 + \frac{n(n+1)}{r}y_3$$

$$\dot{y}_2 = -[4\rho g + \omega^2 \rho r]\frac{y_1}{r} + \frac{n(n+1)}{r}\rho g y_3 - \rho y_6$$

$$y_3 = \frac{1}{\omega^2 r}\left[g y_1 - \frac{1}{\rho}y_2 - y_5\right]$$

$$\dot{y}_5 = 4\pi G\rho y_1 + y_6$$

$$\dot{y}_6 = -4\pi G\rho n(n+1)\frac{y_3}{r} + \frac{n(n+1)}{r}\frac{y_5}{r} - \frac{2y_6}{r}$$

Les équations de ces systèmes (élastique et fluide) se découplent en deux sous-systèmes:

$$\dot{y}_i(r) = c_{ij}(r)y_j(r) \qquad i,j = 1..6 \quad \text{systeme spheroidal} \tag{28}$$

$$\dot{y}_i(r) = c^*_{ij}(r)y_j(r) \qquad i,j = 7,8 \qquad \text{systeme toroidal}$$

Dans la suite , nous nous intéresserons uniquement au système sphéroidal.

Pour résoudre les équations de la gravito-élasticité , on doit ajouter les conditions vérifiées à la limite du domaine.

1.5 Conditions aux limites

Nous nous intéresserons ici à des sources perturbatrices externes ou en surface de la planète (potentiel volumique V^{ext}, surcharge S^{ext}, pression P^{ext} ou traction tangentielle T^{ext}) ainsi qu'à de sources d'origine interne: potentiel volumique confiné dans le noyau (V^c) et dans la graine (V^{ic}), pression d'origine magnétique dans le noyau fluide agissant à l'interface noyau-manteau (P^c) et à l'interface graine-noyau (P^{ic}), traction tangentielle (friction visqueuse) à la CMB (T^c) et à l'ICB (T^{ic}), surcharge interne située au rayon r_o à l'intérieur du manteau (S^{in}), ou à l'ICB (S^{ic}).
Une densité superficielle de masse de degré n, $\sigma(r_o)$ situé au rayon r_o dans le manteau produira 2 effets:

- un effet de pression $(-g(r_o)\sigma(r_o))$ agissant au rayon r_o
- un effet de potentiel d'attraction $S^{in} = \dfrac{4\pi G}{2n+1}\sigma(r_o) r_o \begin{cases} \left(\frac{r}{r_o}\right)^n & \text{if r} \leq \text{r}_\text{o} \\ ((\left(\frac{r_o}{r}\right)^{(n+1)} & \text{if r} \geq \text{r}_\text{o} \end{cases}$

Quand la planète est soumise à ces différentes sources d'excitation, les conditions aux limites peuvent s'écrire de la façon suivante, en notant $\tilde{\rho}$ la densité moyenne:

- à la surface: la contrainte tangentielle est égale à la traction tangentielle agissant et la contrainte radiale est égale à la pression agissant; la discontinuité dans le potentiel gravifique introduit une relation entre $y_6(a)$, $y_5(a)$ et le potentiel excitateur:

$$\begin{cases} y_4(a) = T^{ext} \\ y_2(a) = -P^{ext} - \frac{2n+1}{3}\tilde{\rho} S^{ext} \\ y_6(a) + \frac{n+1}{a} y_5(a) = \frac{2n+1}{a}\left[S^{ext} + V^{ext}\right] \end{cases} \tag{29}$$

- à une interface a_i à l'intérieur du manteau, les contraintes tangentielles et le potentiel sont continus; à cause de la surcharge interne S^{in} agissant au rayon r_o, la continuité des contraintes radiales et de la gravité dépendra de cette excitation si $a_i = r_o$:

$$\begin{cases} y_1(a_i^+) = y_1(a_i^-) \\ y_2(a_i^+) = y_2(a_i^-) + \frac{2n+1}{4\pi G}\frac{g(a_i)}{a_i} S^{in}\delta(a_i - r_o) \\ y_3(a_i^+) = y_3(a_i^-) \\ y_4(a_i^+) = y_4(a_i^-) \\ y_5(a_i^+) = y_5(a_i^-) \\ y_6(a_i^+) = y_6(a_i^-) - (2n+1)\frac{S^{in}}{a_i}\delta(a_i - r_o) \end{cases} \tag{30}$$

où $\delta(a_i - r_o)$ est la distribution de Dirac qui est égale à 1 si $a_i = r_o$ et 0 si $a_i \neq 0$.

- à la CMB ($r = b$): le déplacement radial est continu mais nous devons introduire un paramètre inconnu K_1 pour prendre en compte la différence entre la forme du manteau solide et la forme du noyau fluide qui est une equipotentielle (Chinnery, 1975); le déplacement tangentiel est indéterminé; la contrainte tangentielle est égale à la traction tangentielle agissant à la CMB; le potentiel gravitationnel est continu; la continuité de la contrainte radiale dépend de la pression fluide dans le noyau; la gravité du manteau est reliée à celle du noyau en prenant en compte la différence K_1:

$$\begin{cases} y_1(b^+) = y_1(b^-) + b\ \ K_1 \\ y_3(b^+) = b\ \ K_3 \\ y_4(b^+) = -T^c \\ y_5(b^+) = y_5(b^-) - V^c \\ y_2(b^+) = \rho(b^-)g(b)\ \ bK_1 - P^c \\ y_6(b^+) = y_6(b^-) - 4\pi G\rho(b^-)\ \ bK_1 - \frac{n}{b}V^c \end{cases} \tag{31}$$

- à l'ICB ($r = c$): le déplacement radial est continu mais nous devons introduire un paramètre inconnu K_2 pour prendre en compte la différence entre la forme de la graine solide et la forme du noyau fluide qui est une equipotentielle (Chinnery, 1975); le déplacement tangentiel est indéterminé; la contrainte tangentielle est égale à la traction tangentielle agissant à l'ICB; le potentiel gravitationnel est continu; la continuité de la contrainte radiale dépend de la pression fluide dans le noyau agissant à l'ICB et la gravité de la graine est reliée à celle du noyau fluide en prenant en compte la différence K_2:

$$\begin{cases} y_1(c^-) = y_1(c^+) - c\ \ K_2 \\ y_2(c^-) = -\rho(c^+)\ \ g(c)\ \ cK_2 - P^{ic} - \frac{2n+1}{3}\rho(c^-)S^{ic} \\ y_3(c^-) = c\ \ K_4 \\ y_4(c^-) = T^{ic} \\ y_5(c^-) = y_5(c^+) - V^c\left(\frac{c}{b}\right)^n + V^{ic} \\ y_6(c^-) = y_6(c^+) + 4\pi G\rho(c^+)\ \ cK_2 - \frac{n}{b}V^c\left(\frac{c}{b}\right)^{(n-1)} + \frac{n}{c}V^{ic} + \frac{2n+1}{c}S^{ic} \end{cases} \tag{32}$$

- au centre de la planète $r = 0$ les fonctions $y_i(r)$ ne doivent pas diverger.

1.6 Remarque sur les déformations de degré $n = 1$

Pour $n = 1$, il y a deux problèmes: d'une part, les équations des conditions aux limites précédemment citées ne sont plus indépendantes (il existe une relation dite 'Consistency Relation' entre différentes fonctions y_i (voir section sur le géocentre)), et d'autre part, le centre de masse de la Terre n'est pas conservé. En effet, les solutions élastiques données par la résolvante du système différentiel des y_i ne vérifient pas automatiquement cette condition. Conserver le centre de masse est équivalent à translater le centre de figure. La translation rigide étant une des solutions du système des y_i, pour $n = 1$, la conservation du centre de masse requiert simplement que le potentiel gravitationnel de surface de degré 1 soit égal à zéro. Nous obtenons alors un jeu d'équations indépendantes.

1.7 Nombres de Love

En résolvant le système différentiel des y_i, avec les conditions aux limites ci-dessus, on peut calculer les déformations élastiques partout à l'intérieur de la Terre, comme une fonction des sources d'excitation. Par exemple, pour un potentiel volumique externe, une surcharge en surface ou des pressions, de degré n, on introduit des nombres de Love tels que, à l'interface $r = r_o$, on ait, en notant g_o la gravité en surface:

- en déplacement radial:

$$y_1(r_o) = h'_{r_o}\frac{S^{ext}}{g_o} + h_{r_o}\frac{V^{ext}}{g_o} + \bar{h}_{r_o}\frac{P^{ext}}{\tilde{\rho}g_o} + \bar{h}^c_{r_o}\frac{P^c}{\tilde{\rho}g_o} + \bar{h}^{ic}_{r_o}\frac{P^{ic}}{\tilde{\rho}g_o} \tag{33}$$

- en déplacement tangentiel:

$$y_3(r_o) = l'_{r_o}\frac{S^{ext}}{g_o} + l_{r_o}\frac{V^{ext}}{g_o} + \bar{l}_{r_o}\frac{P^{ext}}{\tilde{\rho}g_o} + \bar{l}^c_{r_o}\frac{P^c}{\tilde{\rho}g_o} + \bar{l}^{ic}_{r_o}\frac{P^{ic}}{\tilde{\rho}g_o} \tag{34}$$

- en potentiel:

$$y_5(r_o) = \Big[\Big(\frac{r_o}{a}\Big)^n + k'_{r_o}\Big]S^{ext} + \Big[\Big(\frac{r_o}{a}\Big)^n + k_{r_o}\Big]V^{ext} + \bar{k}_{r_o}\frac{P^{ext}}{\tilde{\rho}} + \bar{k}^c_{r_o}\frac{P^c}{\tilde{\rho}} + \bar{k}^{ic}_{r_o}\frac{P^{ic}}{\tilde{\rho}} \tag{35}$$

Ces nombres de Love correspondent, en quelque sorte, à une fonction de transfert de la Terre pour les déformations. Ils sont calculés, une fois pour toutes, pour un modèle de Terre. On peut ensuite faire de nombreuses applications géophysiques.

On the fluid and viscoelastic deformations of the planets

Celestial Mechanics and Dynamical Astronomy, vol. 57, no. 1-2, 1993, 247-278.

Hilaire Legros and Marianne Lefftz
Institut de Physique du Globe de Strasbourg, 5 rue R. Descartes, 67084 Strasbourg, France

Abstract. The shape of the Earth and of planets depends on the exciting forces and on the rheology of the medium. From the equilibrium equation, we present the main modelizations of the viscous and inviscid fluids and we essentially describe the characteristics of linear viscoelastic deformations, for the Maxwell viscoelastic model of rheology. We use the elastic, viscoelastic and fluid Love numbers in order to investigate the associated relaxation modes. For these various kinds of rheology of the planets interior, we compute the geoid and the topography induced by an internal mass distribution. Finally, we show the importance of this viscoelastic deformation calculations in the study of the celestial body rotations.

Keywords: Elastic deformation, inviscid flow, planetary rotation, planetary structure, viscoelasticity, viscous flow, geoids, mass distribution, mathematical models, planetary surfaces, rheology, topography

2 Applications géophysiques

2.1 Marées terrestres

La plus célèbre application des nombres de Love est le calcul des marées terrestres. Prenons par exemple, le cas de l'onde lunaire M_2 (la plus importante en amplitude sur Terre). C'est une onde semi-diurne. Le potentiel de marée excitateur de degré 2 s'écrira:

$$V_2 = 3\sin^2\theta\Big[V_{22}\cos 2\lambda + \tilde{V}_{22}\sin 2\lambda\Big] \tag{36}$$

avec $V_{22} = V_o\cos(\frac{2\pi}{T_G}t)$ et $\tilde{V}_{22} = V_o\sin(\frac{2\pi}{T_G}t)$ où $T_G = 12h\ 27mn\ 19s$ le temps entre deux marées hautes successives, $2T_G$ étant le temps entre 2 passages successifs de la Lune au méridien du lieu. Si la Lune est dans le plan équatorial, on a $V_o = 0.8725\ \mathrm{m}^2/\mathrm{s}^2$. Les nombres de Love de degré 2 pour un potentiel volumique externe sont calculés pour le modèle PREM: pour les déformations en surface, on a: $h_2 = 0.52$ et $k_2 = 0.287$. Le déplacement radial en surface s'écrira donc:

$$y_1(a,\theta,\lambda) = h_2\frac{V_2(\theta,\lambda)}{g_o} = h_2\ \ 3\sin^2\theta\frac{V_o}{g_o}\cos[\frac{2\pi}{T_G}t+\lambda] \tag{37}$$

soit à Paris ($\theta = 42^o$), un déplacement d'environ 7.6 cm entre une marée haute et une marée basse successives.
Avec ce formalisme de nombres de Love, on peut calculer très facilement, la perturbation de la gravité en surface induite par ce potentiel gravitationnel dû à l'attraction de la Lune. On peut montrer que sur la surface déformée de la Terre, la perturbation de gravité s'écrit:

$$\delta g(\theta,\lambda) = -y_6(a,\theta,\lambda) - 2\frac{g_o}{a}y_1(a,\theta,\lambda) = \delta_2\frac{2}{a}V_2(\theta,\lambda) \tag{38}$$

avec $\delta_2 = 1 - \frac{3}{2}k_2 + h_2$ le facteur gravimétrique de degré 2. On trouve alors une variation de 50 microgal (soit $5\times10^{-7}\ \ \mathrm{m}/\mathrm{s}^2$) entre une marée haute et une marée basse successives.

2.2 Pressions magnétiques à l'interface noyau-manteau

L'application suivante du formalisme de nombres Love est beaucoup moins classique que celle des marées terrestres. Nous allons prendre comme source d'excitation le champ de pression fluide qui agit à l'interface noyau-manteau. Cette pression varie sur une échelle de temps décennale et peut être estimée à partir des mesures de la variation séculaire du champ magnétique en surface. La méthode utilisée pour ces estimations est largement décrite dans les thèses de D. Jault et G. Hulot soutenues en 1990 et 1992 dans le département de Géomagnétisme de l'IPGP. Le principe est le suivant: on calcule tout d'abord le champ de mouvement $\vec{u}$ à la surface du noyau fluide; pour cela, on prolonge la composante radiale du champ magnétique B_r et sa dérivée temporelle à la base du manteau, supposé isolant. L'équation d'induction, dans l'hypothèse dite du flux gelé où on néglige la diffusion devant l'advection, relie B_r et sa dérivée en temps au champ de vitesse tangentielle $\vec{u}$. Pour déterminer le champ $\vec{u}$ qui a deux composantes, on doit ajouter une autre équation à l'équation d'induction. On fait classiquement l'hypothèse