Modélisations de la Convergence de plaques tectoniques - M. Gerbault



- 1) Propriétés thermo-mécaniques des Plaques
- 2) Déformation Diffuse vs. Localisée (flambage et failles)
- 3) La subduction « Andine »
- 4) Interaction d'une plaque en subduction avec la discontinuité à 660 km.



R. Hassani, F. Cappa, A. Chemenda, T. Monfret, G. Nolet,..



CONCEPT : **Théorie de la tectonique des plaques.** Wegener (1920), Holmes (1930), Le Pichon (1968),..«Les plaques rigides dérivent portées par les cellules convectives du manteau »

En évolution...

DONNEES : Géologiques, géophysiques...

Tomographie du manteau : les couleurs représentent les différences de vitesses des ondes sismiques, générallement attribuées à des contrastes de température . Ainsi les domaines bleus, plus rapides, sont assimilés à des plaques subductées.

Vocabulaire: lithosphère -asthénosphère, slab, discontinuité à 660 km ...

De la cinématique des plaques: concept initial de plaques rigides avec des vitesses à leurs bords (le long de failles),



à la mesure de déformations à l'intérieur des plaques (déformations géodésiques et géologiques) => comportement d'un solide déformable

Antilles





Tibet

1) Propriétés mécaniques de la lithosphère

Ordres de grandeur des déformations : différentes échelles



Log Effective Viscosity (Pa s)

Expérimentations sur roches

Mécanismes de déformation, fonction de P, T, composition, chargement ... Quel comportement (lois constitutives)?



Lois de comportement



Extrapolation des lois de comportement à l'échelle de la lithosphère



2) Déformation diffuse vs. localisée - l'Ocean Indien Central

1970-80: Sykes, et Weissel et al. Relient l'activité sismique au centre de la plaque (magnitude 6 à 42 km de profondeur) à une déformation tectonique distribuée.

Les campagnes géophysiques montrent des Failles en surface et des oscillations périodiques de l'anomalie gravitaire en phase avec la bathymétrie, λ ~200 km.



Weissel et al., 1980



Principe du Flambage Lithosphérique



Les couches résistantes de la lithosphère flambent selon l'épaisseur de ses couches compétentes, fonction de la temperature:



On calcule par une méthode de perturbation la longueur d'onde dominante d'une instabilité de flambage pour une couche d'épaisseur h :

λ= 4-6 h

Méthode numérique en différences finies Parovoz (Poliakov & Podladchikov, 1993, FLAC, Cundall & Board, 1988)





Compression (code Parovoz)

Comparaison avec les données aident à contraindre τ réel (Gerbault, 1999, 2000)







Etudes de localisation de la déformation à Géoazur:

Initiation de zones de cisaillement par méthodes numériques – ADELI (R.Hassani), FLAC (A. CHemenda)

Interaction fluides/faille: glissement selon les propriétés hydromécaniques – FLAC+TOUGH (F. Cappa)

Instabilités de pente (la Clapière), Compaction de géomatériaux – FLAC+LMGC (Bouissou, Chemenda)

Región Arco - Fosa

La localisation de la déformation est une bifurcation élasto-plastique qui se produit aussi à l'échelle lithosphérique à long terme



La Collision continentale : *indentation* et imbrication de couches



Pysklywec et al., 2009; Gerbault et al., 2003

Multiples exemples d'indentation dont le plus flagrant : l'Himalaya







Indentation asymetrique Tapponier et al. (1975)

Solutions mécaniques (théorie de la plasticité), applicables à divers contextes : flexure de plaque, réservoirs magmatiques



FIG. 37-12. Slip lines on surface of a steel block produced by forcing a cylindrical punch into it.

Nadai, 1960

tends to cause, at least in th surface layer, a plastic flow of symmetry having the radii a circles as the directions of pri stress.¹ These slip lines ha envelope.



FIG. 37-13. Slip lines consist of system of orthogonal logarithmic spirals.

Failure zones and Velocitie Mohr-Coulomb shear-type failure (blue zones) around a pressurized

Surface Topography (m)

Solitario Laccolith, Texas (Henrys et al., 1997)

Gerbault et al., 2012

Comparaison de la géométrie des structures + Surpression interne nécessaire pour la rupture

L'interface d'une subduction



Fournit la friction (μ = tan ϕ)

$$\alpha = \beta \left(\frac{1 - \sin \varphi}{1 + \sin \varphi} - 1 \right) + \mu_b \cdot \frac{1 - \sin \varphi}{1 + \sin \varphi}$$

Le relief résulte de l'interaction climat/tectonique, qui conditionne la lubrification du plan de subduction



3) La Subduction Andine

Nazca passe sous l'Amérique du Sud à la vitesse uniforme de 7 cm/an (vitesse de croissance des ongles)



Relief variable, slab de pente variable, terrains variables

La convergence entre plaques s' accomode là où elles sont le plus faible mécaniquement



a) un arrière arc faible
> déformation intraplaque
(plus distribué).

b) une faible friction d'interface> glissement relatif au contact (plus localisé).

c) un slab faible> se déforme/ se rompt

Cas a) des Andes Centrales – données et modèles



Données et modèles concordent sur l'existence d'un méga-cisaillement qui propage la déformation vers la zone subandine (700 km de la fosse).

4) Cas de la Subduction Plane - problème



Le long du Chili (>3000 km N-S), ni la vitesses des plaques (constante) ni la flottabilité des rides n'expliquent les variations de géométrie du slab.

Variations temporelles du volcanisme d'arc, du pendage du slab, de la convergence...

Simultanéité de périodes de construction du relief et d'activité magmatique sur ~40 Ma.

Liées à une variation de pendage du slab (De Celles, 2009, Haschke, 2007; Ramos, 2010).





Figure 17. Idealized tectonic evolution of an Andean orogenic cycle (based on many authors; see discussion in the text). ML-lithospheric mantle

Ramos, 2010

Propriétés sismiques du slab plat chilien (T. Monfret , thèse M. Marot en cours, Geoazur)



particulier du slab dans le manteau ?

Les tomographies sismiques

sont « floues » : que fait le slab ?

- au delà de 600 km (Li et al., 2008)
- ou non (Fukao et al., 2009) ?





Pers.comm. M. Obayashi (from Fukao et al., 2009)

Li et al., 2008

Notre approche (Gibert et al., 2012)



unilateral contact with friction g $v_n = -v_{on}$ $v_n = -v_{sn}$ ρ_l ρ_l е Γ_m Γ_m $\sigma_n = P_m$ h y ρ_m rigid and rough foundation (high friction) х

Forces impliquées dans le phénomène subduction:

- Forces motrices Fi
- Forces résistantes Ri.

Hypothèses du modèle:

- vitesse imposée des plaques *Fop, Fsp*
- manteau inviscide Rd=0
- discontinuité 660km impénétrable.

Méthode Numérique :

ADELI (Hassani et Chery, 1998) Relaxation dynamique par FEM.



Comparaison du modèle numérique avec un modèle analogique (Guillaume et al., 2009):

Evolution très similaire, sauf

- la fosse est fixe en a),
- la friction basale est fixe en a).





Application à des cas réels – a) Pacifique/Eurasie

Vitesses actuelles (Nuvel-1A) : v_{op} =2.2cm/yr (Eurasie) v_{sp} =6.5 cm/yr (Pacifique)



Correspond au domaine de cycles 1a.

Le slab Pacifique sous la Chine semble avoir une double épaisseur sur la discontinuité à 660 km: plissements ou bien diffusion du signal tomographique ?

Reste à trouver les indices de régimes périodiques de compression dans la plaque Eurasie.



Application à des cas réels – b) Les Andes

Vitesses actuelles (Nuvel-1A) : v_{op} =4.3 cm/yr (Sud Amerique) v_{sp} =2.9 cm/yr (Nazca)



* Les cycles sont de ~22Ma et la pente « plane » dure ~4.3Ma (à relier avec les périodes de quiescence volcanique).

* Les différences entre modèle et observations (pendage, timing) pourraient s'expliquer par

a) la viscosité du slab et b) l'absence de couplage avec le manteau asthénosphérique.

Des slabs mous existent ... Exemple: tomographie du slab Farallon sous les US

Karin Sigloch, München and Guust Nolet, Geoazur

Yellowstone a deep plume ? The "Slab gap", a major tear in the plate



Sigloch et al., Nature 2008

Modèles d'évolution d'un slab dans le manteau : Problème d'interaction d'un solide déformable dans un fluide visqueux



Chute gravitationelle d'un slab visqueux (Funiciello, 2002; Morra et al., 2003) Modèles actuels partiellement satisfaisants

Couplage fluide-solide ADELI (Hassani & Chery, 1998) avec remaillage du fluide (Bonnardot et al., 2008)





Développement en cours : interaction lithosphère/asthénosphère par une Méthode de domaines fictifs

Thèse N. Cerpa en cours (direction R.Hassani)

- Soit on résout le problème de Stokes avec un maillage à géométrie complexe.

 $K \cdot U = F_o$

- Soit on résout le problème de Stokes dans un maillage simple, et on définit des points de controles sources Q qui minimisent la différence des vitesses *U* du fluide et du solide sur leur interface commune:

 $J(Q) = \frac{1}{2} \left(\left(\varphi \cdot U(Q) - U_s \right) \right)^2$ sous la contrainte $K \cdot U = F_o + F(Q)$

MERCI!

