"Les Grands Séismes: Observation et Modélisation"

3- Imagerie de la source sismique Lundi 23 Octobre 2017

Collège de France, salle Maurice Halbwachs, Professeur: Barbara Romanowicz, chaire de Physique de l'Intérieur de la Terre Représentation d'une source sismique (ponctuelle) par un "double couple" de forces



Forces internes doivent agir en directions opposées, et être égales en valeur absolue pour conserver le moment cinétique Produit exactement le même champ de déplacements qu'un glissement sur une faille dans la terre (Burridge and Knopoff, 1964)

On définit le couple de forces M_{ij} (référentiel cartésien) Orientation dans la direction i Separées dans la direction j • On définit ainsi le tenseur des moments M:

$$M = \begin{bmatrix} M_{11} & M_{12} & M_{13} \\ M_{21} & M_{22} & M_{23} \\ M_{31} & M_{32} & M_{33} \end{bmatrix}$$



Conservation du moment cinétique Implique que M est symétrique:

$$M_{ij} = M_{ji}$$

6 éléments indépendants



Tenseur des moments

-> Le tenseur des moments représente à la fois la géométrie de la faille, et sa taille (moment sismique)

-> Description mathématique simple des ondes sismiques engendrées par une rupture complexe qui en réalité comprend des déplacements qui varient dans le temps et l'espace sur une surface de faille hétérogène

Mécanisme à la source et régime de contraintes



Faille normale:

Dorsales océaniques

Faille inverse:

Zones de subduction

Faille transformante:

e.g. Faille de San Andreas, Californie



Le sismogramme correspond à la convolution : de la source, du milieu traversé et de la réponse instrumentale:



le temps et

dans l'espace

forme d'onde

Equation des ondes élastiques



Pour résoudre cette équation on relie les contraintes σ aux déformations par la loi de Hooke (élasticité linéaire)

Elasticité: relation linéaire entre les contraintes et les déformations

$$\boldsymbol{\sigma}_{ij} = \boldsymbol{c}_{ijkl} \boldsymbol{\varepsilon}_{kl}$$

"Loi de Hooke" déformations <10⁻⁴

$$\varepsilon_{kl} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_k}{\partial x_l} + \frac{\partial u_l}{\partial x_k} \right)$$

• *c_{ijkl}* est le tenseur élastique, caractéristique du milieu

– 21 éléments independants (symétries)

- *Milieu isotrope* (propriétés ne dépendent pas de la direction de propagation):
 - Il y a seulement 2 éléments indépendants, λ and μ (paramètres de Lamé) ou bien α et β (vitesses des ondes P et S)

$$\sigma_{ij} = \lambda \delta_{ij} (\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22} + \varepsilon_{33}) + 2\mu \varepsilon_{ij}$$

• En 1 D:

$$\rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = \sigma_{xx,x} + f$$
$$\sigma_{xx} = (\lambda + 2\mu) \frac{\partial u}{\partial x}$$

Equation des ondes en milieu isotrope

$$\rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = (\lambda + 2\mu) \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + f$$

• En 3 D:

$$\rho \frac{\partial^2 u_i}{\partial t^2} = \sigma_{ij,j} + f_i \qquad i = 1, 2, 3$$

$$\sigma_{ij} = \lambda \delta_{ij} \varepsilon_{kk} + 2\mu \varepsilon_{ij}$$

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$$

$$\rho \frac{\partial^2 \vec{u}}{\partial t^2} = L(\vec{u}) + \vec{f}$$

Opérateur elasto-dynamique (linéaire)

$$\rho \frac{\partial^2 \vec{u}}{\partial t^2} = \vec{L}(\vec{u}) + \vec{f}$$
Source sismique = "excitation" (tenseur des moments)
Déplacement observé dans une station distante due à la source

• Pour une source impulsive ponctuelle en x_{0} au temps t=0 :

$$f_0(\vec{x},t) = \delta(t)\delta(\vec{x}-\vec{x}_0)$$

- La solution est la fonction de Green, u=G:
- Pour une source décrite par un tenseur des moments en x₀:

$$M_{0}(\vec{x},t) = M_{0}(t)\delta(\vec{x}-\vec{x}_{0})$$
$$u_{i}(\vec{x},t) = \sum_{j}G_{ij}(\vec{x},t \mid \vec{x}_{0},0) * M_{ij}(t)$$
$$u = G * M$$

Détermination du tenseur des moments par la méthode CMT (Centroid Moment Tensor)

- Données télésismiques globales large bande
- Périodes >30 s
- Centroide de la source en espace et en temps et tenseur des moments
- Voir: www.globalcmt.org



Sumatra 2004 Mw 9.2





Tsai et al., 2005, GRL

Ishii et al., 2005



Barrières et aspérités

Lacune sismique potentielle en Alaska/Aléoutiennes....



....et segmentation des limites de plaque

Barrières:

Zones de glissement faible ou nul pendant un séisme donné (Das and Aki, 1977; Aki, 1979)

- Permettent l'arrêt de la rupture
- Segmentation des limites de plaque

Barrières et aspérités

Aspérités:

- Zones de fort "couplage" résultant en un fort glissement pendant un séismedonné (Byerlee, 1970; Scholtz and Engelder, 1976; Kanamori and Stewart, 1978)

Augmentation de la contrainte autour de l'aspérité lorsqu'elle a cassé
lieu où vont avoir lieu des répliques

- Modèle classique: les plus forts séismes commencent sur les plus grosses aspérités (non vérifié)



(Fosse du Japon et des îles Kouriles)

Lay and Kanamori, 1981

Barrières et aspérités

- Barrières
 - Zones de glissement faible ou nul pendant un séisme donné (Das and Aki, 1977; Aki, 1979)
 - Permettent l'arrêt de la rupture
 - Segmentation des limites de plaque
- Aspérités
 - Zones de fort "couplage" réssultant en un fort glissement pendant un séisme donné (Byerlee, 1970; Scholtz and Engelder, 1976; Kanamori and Stewart, 1978)
 - Augmentation de la contrainte autour de l'aspérité lorsqu'elle a cassé -> lieu où vont avoir lieu des répliques
- Causes:
 - Géométrie variable de la faille
 - Variabilité dans l'état des contraintes ou le coefficient de friction
- Différentes distributions dans différentes régions associées à des niveaux différents de couplage
- Permanentes ou variables au cours du temps?



Evolution temporelle et spatiale de la rupture

- Comprendre la physique de la rupture
- Simuler les vibrations provenant d'une rupture complexe (risque sismique)
- On représente la rupture par un modèle paramétrique du glissement en fonction du temps et de la position
 - Modèle cinématique (ne fait pas intervenir la physique du phénomène)
 - Obtenu à partir de données sismologiques et géodésiques
 - Problème inverse:
 - Données incomplètes
 - Contamination par les effets de propagation, erreur sur la localisation
- Pour la première fois: séisme du Chili 1960 Mw 9.5
 - L' étude des ondes de surface suggère une propagation sur 750-1000 km vers le Sud, à une vitesse de rupture un peu plus faible que la vitesse des ondes de cisaillement (Vs)



Sumatra, 2004, Mw 9.2 *Ishii et al. (2005)*



- *En champ proche*: déplacement permanent mais non instantané: la rupture a une certaine durée
 - Pour cela on introduit une dépendance en temps dans le tenseur des moments
- En champ lointain, le déplacement n'est pas permanent, c'est une impulsion
- La plupart des sismomètres mesurent la vitesse -> conversion en déplacement pour l'etude de la source



Modèle de Dislocation (Haskell, 1964, 1966)

- Propagation d'une discontinuité en déplacement le long d'un plan de faille
 - Faille longue et étroite L>W
 - La rupture se propage avec une vitesse de rupture v_r constante, et avec un glissement D constant, le long de la faille de longueur L



• La forme de l'impulsion observée en champ lointain est la convolution de deux fonctions boxcar, l'une de durée τ_r (temps de montée), l'autre de durée τ_d (la durée apparente de la rupture) -> forme résultante est un trapèze dont l'aire est constante (Ω_0)





Les ondes sismiques contiennent des informations sur le processus à la source



Moment sismique

 $Mo \sim h \times \tau$





Energie élastique dégagée

 $Es \sim (du / dt)^2$



Spectres théoriques pour différentes magnitudes:



Les échelles de magnitude m_b et Ms saturent pour les très grands séismes



Séisme superficiel - Distance 110°

From Stein and Wysession, 2003

$$Mw = \frac{2}{3}Log(M_0) - 10.7 \qquad M_o \text{ exprimé en dyne-cm}$$

- La magnitude M_w ne sature pas

	Body wave	Surface wave	Fault	Average	Moment	Moment
	magnitude	magnitude	area (km ²)	dislocation	(dyn-cm)	magnitude
Earthquake	m_b	M_s	$length \times width$	(m)	M_0	M_w
Truckee, 1966	5.4	5.9	10×10	0.3	8.3×10^{24}	5.8
San Fernando, 1971	6.2	6.6	20×14	1.4	1.2×10^{26}	6.7
Loma Prieta, 1989	6.2	7.1	40×15	1.7	3.0×10^{26}	6.9
San Francisco, 1906		8.2	320×15	4	6.0×10^{27}	7.8
Alaska, 1964	6.2	8.4	500×300	7	5.2×10^{29}	9.1
Chile, 1960	7	8.3	800×200	21	2.4×10^{30}	9.5

Deux exemples de séismes et les magnitudes associées







 $\log_{10} E = 4.8 + 1.5 M_W$

E exprimé en Joules

*mb n'est pas une bonne mesure pour les séismes peu profonds de M>6



Vallée et al. (2011, GJI)

Hokkaido 25 sept. 2003 M_w 8.15



	Compressive w Max (10 ¹⁷ N.m/s) =	774.8	Transverse waves Max (10 ¹⁷ N.m/s) = 950.8		
FJ	\wedge	6 [°] . 71 [°]	SFJ	6 [°] , 71 [°]	
SPA	1	30 90	HRV	25, 90	
/VT		30 80	WVT	39, 89	
NMO		59,09	нкт	49,90	
07		52,60	SCZ	59°, 70°	
UZ DT		59,70	PPT	119,85	
PT		119,85	RAR	128, 81	
AR		128,81	SNZO	157,87	
OUC		157,67	CAN	176, 77	
TAO		177, 62	WRAB	190, 62	
/RAB		190, 62	NWAO	203, 78	
WAO		203, 78	COCO	230, 69	
000		230 69	PALK	257,65	
ALK	1	257 65	НҮВ	267,60	
VB	1	257,05	ATD AT	286,90	
DVT		267,60	RAYN	293, 81	
BKI		298,63	GNI	307,70	
NI		307,70	ANTO	313,77	
LR		320,77	MLR	320, 77	
СН	1	332, 83	ECH	332, 83	
SK	1	342, 79	MTE	339, 94	
AG	$\overline{}$	355, 61	DAG	355, 61	
1		1			

Maximum duration =92 s

Maximum duration =107 s

Vallée et al. (2011, GJI)

Détermination en temps réel de la fonction temporelle de la source





Méthode SCARDEC - Vallée et al., 2011 réseau large bande global GEOSCOPE





• Effect de directivité:

- $\tau_{\rm d}\,$ durée de la source
- v_r vitesse de la rupture
- $\alpha\,$ vitesse de propagation des ondes P

Temps apparent de la rupture τ_d :

 >dans la direction de la rupture, pour les ondes P:

$$\tau_d = L(\frac{1}{v_r} - \frac{1}{\alpha})$$

->dans la direction opposée:

$$\tau_d = L(\frac{1}{v_r} + \frac{1}{\alpha})$$

lpha vitesse de propagation des ondes P

Dans une direction faisant un angle θ avec la direction de la rupture:







Effet de la directivité sur les amplitudes des ondes P et S

1 -Source ponctuelle en temps et espace 2-Propagation unilatérale ---→



 $\beta\,$ vitesse de propagation des ondes S

Chute de contraintes et relations d'échelle globales

Chute des contraintes statique (static stress drop) pendant un séisme $\Delta \sigma$:



 $X \leq L$, longueur de la faille

- La chute des contraintes statique est déterminée de plusieurs manières:
 - Directement à partir de D et L (mesures géodésiques)



- La chute des contraintes statique est déterminée de plusieurs manières:
 - Directement à partir de D et L (mesures géodésiques)

- Observations de surface (D) et zone de répliques (S)
- Données sismologiques (M_0) et zone de réplique (S)
- M₀ et durée de la source ou fréquence coin
- Distribution du glissement par inversion de données sismiques de haute résolution



Exemples de zones de répliques de forts séismes



Ishii et al., 2005

 $M_0 \sim \Delta \sigma S^{\frac{3}{2}}$



Kanamori and Anderson, 1975 (aussi: Aki, 1972)

==> $\Delta \sigma$ ~ constant (et faible)

Compatible avec le modèle de dislocation



Abercrombie and Leary (1993)

Energie élastique dégagée pendant un séisme



Relations empiriques entre le glissement, la longueur de la faille et le moment sismique



Relations importantes pour les études tectoniques, la physique de la rupture et l'estimation du risque sismique



Transition entre comportement cassant et plastique > limite de la largeur de la faille W



Temperature faible Pression faible

Pression plus forte

Comportement cassant

Temperature plus haute

___ Profondeur ~15-20 km \portement

Comportement ductile







Transition entre comportement cassant et plastique > limite de la largeur de la faille W

 $M_0 = \mu L W D \sim \mu X^2 D$

Temperature faible Pression faible	Comportement cassant Prof	Profondeur (km) ondeur	Brittle elastic and frictional processes dominate	Resistance à la cassure augmente linéairement avec la pression
Temperature plus haute Haute pression	~15- Comportement ductile	20 km ¹⁵ 20 25 30 35	Crystalplastic processes dominate	Resistance diminue exponentiellement avec la température

Failles décrochantes quasi-verticales:

$$M_{0} = \mu L W D \sim \mu X^{2} D$$
 $M_{0} \sim \frac{\pi}{2} \Delta \sigma W^{2} L$ Aki, 1972

W<W_{max}:



Romanowicz, 1992

Plus généralement: Modèle de dislocation:

Propagation d'une discontinuité en déplacement le long d'un plan de faille:



Fonction de Green
Glissement

$$u(x,t) = \int_{-\infty}^{+\infty} d\tau \iint_{\Sigma} \Delta s(\xi,\tau) G(x-\xi,t-,\tau) d\Sigma(\xi)$$

- Problème inverse:
 - Déterminer le glissement $\Delta s(\xi,\tau)$ à partir des observations u(x,t)
 - u est une fonction *linéaire* de l'amplitude du glissement Δs
 - u est une fonction *non-linéaire* de la propagation de la rupture
 - Les modèles les plus simples supposent une vitesse de rupture constante (on s'affranchit de la non-linéarité).
 - La qualité de la solution dépend des données disponibles
 - Large bande de fréquence: combinaison des données GPS, InSAR, sismomètres large bande et accélérations en champ proche

Paramétrisation du glissement sur le plan de faille: -on suppose le plan de faille connu

Vitesse de rupture constante: Cas linéaire



Temps de la rupture en chaque point est fixé. On inverse pour l'amplitude du glissement Paramétrisation du glissement sur le plan de faille: -on suppose le plan de faille connu

Vitesse de rupture constante: Cas linéaire Vitesse de rupture variable: problème Non-linéaire



Temps de la rupture en chaque point est fixé. On inverse pour l'amplitude du glissement Le temps auquel la rupture arrive en un point donné est aussi une inconnue

- Fonction de Green: modèle de terre 1D ou 3D ou..
- EGF "Empirical Green's functions" (*Hartzell,* 1978)
 - Petit séisme dans la région source (souvent une réplique), durée de la source et propagation de la rupture négligeables, sert de fonction de Green.

• Fonctions de Green empiriques



Ide, ToG, 2015

Séisme de Chi-Chi (Taiwan) 1999 Mw 7.6



Différentes solutions pour la distribution du glissement sur la faille

Ide , ToG, 2015



Séisme de Chi-Chi (Taiwan) 1999 Mw 7.6

Ide , ToG, 2015