

12)

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

22) Date de dépôt : 21.07.03.

30) Priorité :

43) Date de mise à la disposition du public de la demande : 28.01.05 Bulletin 05/04.

56) Liste des documents cités dans le rapport de recherche préliminaire : *Se reporter à la fin du présent fascicule*

60) Références à d'autres documents nationaux apparentés :

71) Demandeur(s) : CIE GENERALE DE GEOPHYSIQUE
— FR.

72) Inventeur(s) : SILIQI RISTO.

73) Titulaire(s) :

74) Mandataire(s) : REGIMBEAU.

54) PROCÉDE DE POINTE BISPECTRAL DES PARAMETRES DE CORRECTION D'OBLIQUITE ANELLIPTIQUE.

57) L'invention un procédé de détermination des paramètres de vitesse V et d'anellipticité η pour un traitement de traces sismiques d'une collection à point-milieu commun (CMP) comprenant une correction d'obliquité anelliptique, caractérisé en ce qu'il comporte :

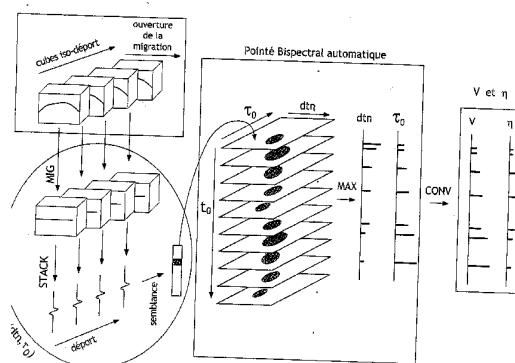
- une étape préliminaire de définition d'une pluralité de noeuds (dtn , τ_0), lesdits noeuds étant significatifs de paramètres dtn et τ_0 représentant respectivement la correction d'obliquité pour le déport maximal et le temps de propagation à déport nul en coordonnées hyperboliques, ladite étape préliminaire étant suivie

- pour chacun des noeuds (dtn , τ_0) définis lors de l'étape préliminaire, des étapes de :

- correction d'obliquité statique des traces de la collection CMP en fonction des valeurs desdits paramètres dtn et τ_0 au noeud considéré, et de calcul de la fonction de semblance associée à ladite correction d'obliquité pour le noeud considéré; et

- pour chaque temps t_0 pointé, d'une étape comprenant la détermination du noeud ($dtn(t_0)$, $\tau_0(t_0)$) de semblance maximale,

- et d'une étape finale de conversion des paramètres $dtn(t_0)$ et $\tau_0(t_0)$ de manière à obtenir les lois de vitesse $V(t_0)$ et d'anellipticité $\eta(t_0)$.



Le domaine d'application de l'invention est celui de la prospection sismique. L'invention concerne plus particulièrement le traitement des traces sismiques d'une collection en point milieu commun.

L'invention concerne plus précisément un procédé de détermination
5 des paramètres de vitesse V et d'anellipticité η nécessaires pour réaliser des traitements comprenant une correction d'obliquité des traces sismiques.

La prospection sismique consiste d'une manière générale, à émettre
10 dans le sous-sol, à l'aide d'une ou plusieurs sources sismiques, des ondes sismiques, à enregistrer en surface, en fonction du temps, des données sismiques correspondant aux ondes sismiques réfléchies sur les interfaces géologiques du sous-sol (encore appelées réflecteurs) à l'aide de récepteurs (encore appelés géophones ou hydrophones selon que l'on prospecte à terre ou en mer) puis à traiter ces données pour en extraire des
15 informations utiles quant à la géologie du sous-sol.

On appelle trace sismique l'enregistrement de l'énergie sismique réalisé par chaque récepteur durant l'acquisition des données.

Une technique classique de prospection sismique est la couverture multiple pour laquelle sources et récepteurs sont agencés de telle sorte
20 qu'un même point milieu (c'est-à-dire le point à égale distance entre la source et le récepteur d'une trace considérée) regroupe plusieurs traces sismiques.

Si les traces sismiques contiennent des informations utiles quant aux réflexions sismiques et à la géologie du sous-sol, elles contiennent
25 également des composantes de bruit.

L'un des premiers objectifs du traitement des données sismiques est d'éliminer, ou tout du moins d'atténuer, ces composantes non désirées de bruit de telle sorte que les informations utiles puissent être clairement identifiées et interprétées.

30 Une méthode classiquement utilisée afin d'atténuer ces composantes de bruit est la collection en point milieu commun (ou

collection CMP selon l'acronyme de l'expression anglo-saxonne Common MidPoint). Les traces disposant d'un même point milieu sont alors regroupées selon la distance séparant source et récepteur (appelée déport ou « offset » selon la terminologie anglo-saxonne).

5 D'une manière générale, la représentation en image des données sismiques nécessite la mise en œuvre d'un traitement comprenant :

- une opération dite TZO (selon l'acronyme de l'expression anglo-saxonne Transform to Zero Offset) visant à compenser l'effet d'obliquité des trajets en ramenant les temps d'arrivée des réflexions à ceux de traces à déport nul,
- ainsi qu'une opération de migration visant à restituer les formes correctes des interfaces géologiques.

10 Si ces opérations de TZO et de migration sont généralement réalisées successivement, elles peuvent aussi être réalisées conjointement. Cela est en particulier le cas lorsque est réalisée une migration temps avant sommation (migration PSTM selon l'acronyme de l'expression anglo-saxonne Pre-Stack Time Migration).

15 De manière simplifiée, l'opération de TZO permet de simuler l'acquisition des données sismiques par des sources et récepteurs disposés au point milieu commun.

L'objectif est d'additionner les enregistrements illuminant le même point du sous-sol afin d'augmenter le rapport signal sur bruit et le rapport réflexions primaire sur réflexions secondaires, et de bénéficier ainsi des atouts de la « couverture multiple ».

25 Afin de fabriquer l'image à déport nul, une méthode dite de correction d'obliquité ou NMO (correspondant à l'acronyme de l'expression anglo-saxonne Normal Move Out) est mise en œuvre.

30 Si on fait l'hypothèse d'un sous-sol stratifié horizontalement et sans variation latérale des vitesses de propagation, on montre que les enregistrements ayant la propriété d'éclairer le même point du sous-sol sont ceux ayant le même point milieu.

Cependant l'image d'une réflexion dans le sous-sol arrive à des temps variables selon le déport. Afin d'additionner les réflexions, il faut donc préalablement corriger les différents enregistrements pour les ramener tous à une référence commune, celle de déport nul.

5 Historiquement, la correction d'obliquité repose sur un modèle particulièrement simple du sous-sol : le modèle homogène avec réflecteurs horizontaux.

Dans ce modèle, les réflexions associées à chacun des réflecteurs du sous-sol, s'alignent théoriquement le long d'hyperboles, encore
10 appelées indicatrices, centrées à la verticale du point milieu.

Le temps d'arrivée d'une réflexion est alors une fonction hyperbolique du déport source-récepteur, le temps le plus court étant celui obtenu à déport nul.

De manière à réaliser la sommation des enregistrements de chaque
15 collection, la correction NMO redresse les hyperboles afin de les amener théoriquement à l'horizontal.

La correction NMO est alors réalisée en se basant sur l'équation hyperbolique suivante du temps t de propagation après réflexion, associé à un couple source - récepteur de déport x :

20
$$t^2 = t_0^2 + \left(\frac{x}{V}\right)^2,$$

dans laquelle t_0 représente le temps de propagation pour un déport nul et V désigne la vitesse moyenne de propagation des ondes dans le sous-sol.

Le modèle simpliste évoqué ci-dessus s'appuie notamment sur des hypothèses telles que de faibles angles d'incidence et un milieu isotrope.

25 Mais les hypothèses du modèle simpliste sont trop restrictives pour décrire un milieu complexe, et ne peuvent en particulier s'appliquer à la propagation des ondes sismiques dans un milieu anisotrope (milieu dans lequel la vitesse des ondes peut varier selon la direction de propagation).

L'utilisation d'un modèle moins simpliste est rendue nécessaire, en
30 particulier du fait de :

- l'utilisation de longues flûtes pour l'acquisition en off-shore profond, ce qui conduit en particulier à acquérir des traces à large déport ;
- l'observation d'anisotropie dans les sédiments de type argileux.

L'hypothèse généralement acceptée consiste à modéliser un milieu anisotrope comme un empilement de couches isotropes transversalement disposant d'un axe de symétrie vertical. On parle alors d'anisotropie VTI (acronyme de l'expression anglo-saxonne Vertical Transverse Isotropy).

Il a ainsi été proposé de déterminer les corrections d'obliquité devant être réalisée en :

- 10 - introduisant de l'inhomogénéité verticale dans un modèle de milieu VTI homogène, comme cela a été présenté dans le document « ALKHALIFAH, T. et TSVANKIN, I., 1995, Velocity analysis for transversely isotropic media : Geophysics, 60, 1550-1566 » ;
ou encore, en
- 15 - introduisant de l'anisotropie VTI dans un modèle à couches isotropiques stratifiées, comme cela a été montré dans le document « SILIQI, R. et BOUSQUIE, N., 2000, Anelliptic time processing based on a shifted hyperbola approach, 70th Ann. Internat. Mtg.: Soc. Of Expl.Geophys., 2245-2248 ».

20 Cette seconde approche, combinant inhomogénéité verticale et anisotropie VTI pour fournir un nouveau modèle du sous-sol, semble la meilleure dans la plupart des cas réels étudiés.

L'équation suivante de correction par hyperbole décalée anelliptique du temps t de propagation après réflexion, associé à un couple source -
25 récepteur de déport x , découle de ce modèle :

$$t(V, \eta) = \frac{8\eta}{1+8\eta} t_0 + \sqrt{\left(\frac{t_0}{1+8\eta}\right)^2 + \frac{x^2}{(1+8\eta)V^2}}, \quad \text{Equation (1a)}$$

où V représente la vitesse classiquement utilisée en sismique, correspondant à de faibles déports, et η est un paramètre, dit anellipticité.

Il a également été proposé dans le document « SUAUDEAU, E. et
30 SILIQI, R., 2001, Anelliptic pre stack time migration, Annual international

Meeting, CSEG Expanded Abstracts » d'inclure la correction d'obliquité par hyperbole décalée anelliptique dans l'équation du temps de trajet utilisée lors de l'opération de migration PSTM.

L'équation de la migration PSTM s'exprime classiquement sous la forme d'une double hyperbole décalée anelliptique, somme de deux racines carrées (équation DSQR selon l'expression anglo-saxonne Double Square Root).

En tenant compte de l'anellipticité, l'expression de cette équation en déport constant devient la suivante :

$$10 \quad t = \frac{8\eta}{1+8\eta} t_0 + \sqrt{\left(\frac{t_0/2}{1+8\eta}\right)^2 + \frac{(x-x_m+h)^2}{(1+8\eta)V^2}} + \sqrt{\left(\frac{t_0/2}{1+8\eta}\right)^2 + \frac{(x-x_m-h)^2}{(1+8\eta)V^2}} \quad \text{Equation (1b)}$$

où :

- les paramètres V et η sont ceux mentionnés ci-dessus,
- x_m représente les coordonnées des points milieux,
- $x-x_m$ représente l'ouverture (ou « aperture ») de la migration,
- 15 - h représente le demi-déport source – récepteur,
- t_0 représente le temps double à l'ouverture nulle de l'opérateur.

On notera que lorsque l'ouverture $x-x_m$ de la migration est nulle, l'équation (1b) de correction PSTM devient l'équation (1a) de correction NMO. La correction d'obliquité NMO constitue ainsi un cas particulier de la migration PSTM : celui de la migration PSTM d'ouverture nulle.

20 Finalement, afin de réaliser un traitement de données sismique comprenant une correction d'obliquité qui tienne compte de l'hétérogénéité verticale et de l'anisotropie de type VTI, il est donc nécessaire de déterminer les deux paramètres de vitesse V et d'anellipticité η

25 L'estimation desdits paramètres V et η peut être classiquement réalisée en deux passes telles que :

- au cours de la première passe, la distribution des vitesses V le long de l'axe des temps est estimée en n'utilisant que les données à déports proches ;
- au cours de la seconde passe, l'anellipticité η est estimée, le long
5 de l'axe des temps, en utilisant :
 - o la distribution des vitesses déterminée au cours de la première passe, et
 - o l'ensemble des données (y compris celles à larges déports).

Il a également été montré dans le document :

- 10 « SILIQI, R., 2001, Technological leap in time processing focuses the data throughout anisotropic media: First Break, 19, n°11, 612-618 », qu'une estimation des paramètres V et η peut être réalisée en une seule passe, au cours de laquelle on réalise des analyses bispectrales permettant de pointer simultanément les deux paramètres V et η le long de l'axe des
15 temps, et cela en utilisant toutes les données.

Cependant, les analyses denses des paramètres de correction d'obliquité sont préférablement réalisées lorsque l'équation de correction ne dépend plus du temps t_0 (on parle alors de correction d'obliquité statique).

- 20 Une correction statique permet effectivement de décaler, pour un déport donné, l'ensemble des échantillons constituant chacune des traces d'un même temps δt .

- Ainsi, lorsqu'une correction statique est réalisée, le nombre de calculs devant être effectués peut être significativement réduit et le phénomène d'étirement des traces est éliminé, ce qui rend viables lesdites
25 analyses denses.

Seules les analyses de vitesses et d'anellipticité en deux passes peuvent aujourd'hui être mises en œuvre, en particulier grâce à des approximations paraboliques des résiduelles d'obliquité, de manière à obtenir un pointé dense desdits paramètres V et η .

- 30 Dans ce cadre :

- on estime tout d'abord des vitesses résiduelles, en utilisant les données à faible déport, suite à une première estimation des vitesses ;
- on estime ensuite l'anellipticité, sur toutes les données, en utilisant les mises à jour des vitesses réalisées précédemment.

5 Une loi d'effacement (ou « mute » selon la terminologie anglo-saxonne) doit ainsi être définie, pour l'estimation des vitesses résiduelles, afin de ne conserver parmi l'ensemble des données que celles considérées comme étant à faible déport.

Or l'efficacité de l'analyse en deux passes est particulièrement
10 sensible au choix d'une telle loi d'effacement.

En outre, ce sont les données à large déport qui sont principalement utilisées pour l'estimation de l'anellipticité η .

Mais, l'estimation de l'anellipticité réalisée pour les données à large déport n'est pas très précise, si bien que la correction réalisée est
15 finalement imprécise.

Un but de l'invention est de permettre de s'affranchir de ces limitations et inconvénients, en proposant de réaliser un traitement comprenant une correction d'obliquité statique qui soit plus efficace et plus précis.

20 Plus précisément, l'invention a pour objectif la détermination dense des paramètres de vitesse V et d'anellipticité η en une seule passe utilisant l'ensemble des données disponibles, c'est-à-dire en s'appuyant sur l'ensemble de la gamme de dépports.

A cet effet, l'invention propose un procédé de détermination des
25 paramètres de vitesse V et d'anellipticité η pour un traitement de traces sismiques d'une collection à point-milieu commun (CMP) comprenant une correction d'obliquité anelliptique, caractérisé en ce qu'il comporte :

- une étape préliminaire de définition d'une pluralité de nœuds (d_{tn} , τ_0), lesdits nœuds étant significatifs de paramètres d_{tn} et τ_0
30 représentant respectivement la correction d'obliquité pour le déport

maximal et le temps de propagation à déport nul en coordonnées hyperboliques, ladite étape préliminaire étant suivie

- pour chacun des nœuds (dtn , τ_0) définis lors de l'étape préliminaire, des étapes de correction d'obliquité des traces de la collection CMP en fonction des valeurs desdits paramètres dtn et τ_0 au nœud considéré, et de calcul de la fonction de semblance associée à ladite correction d'obliquité pour le nœud considéré ; et
- pour chaque temps t_0 de pointé, d'une étape comprenant la détermination du nœud ($dtn(t_0)$, $\tau_0(t_0)$) de semblance maximale,
- et d'une étape finale de conversion des paramètres $dtn(t_0)$ et $\tau_0(t_0)$ de manière à obtenir les lois de vitesse $V(t_0)$ et d'anellipticité $\eta(t_0)$.

Selon un premier mode de réalisation de l'invention, le traitement réalisé est une correction d'obliquité NMO statique des traces sismiques.

Selon un second mode de réalisation de l'invention, le traitement réalisé est une migration PSTM des traces sismiques, ladite migration PSTM comprenant une correction d'obliquité PSTM statique desdites traces sismiques.

Un aspect préféré, mais non limitatif, du procédé selon l'invention concerne la définition des paramètres dtn et τ_0 relativement à la vitesse V et à l'anellipticité η , de manière à assurer des corrections d'obliquité

statiques, selon $dtn = \frac{8\eta}{1+8\eta} t_0 + \sqrt{\left(\frac{t_0}{1+8\eta}\right)^2 + \frac{x_{\max}^2}{(1+8\eta)V^2}}$ et $\tau_0 = \frac{t_0}{1+8\eta}$.

D'autres aspects, buts et avantages de la présente invention apparaîtront mieux à la lecture de la description détaillée suivante, faite en référence aux figures annexées sur lesquelles :

- la figure 1a représente l'hyperbole anelliptique décalée permettant de réaliser la correction d'obliquité NMO et illustre la signification des paramètres τ_0 et dtn ;

- la figure 1b représente l'équation DSQR de la double hyperbole anelliptique décalée de la migration PSTM et illustre la signification des paramètres τ_0 et dtn ;
- la figure 2 illustre l'effet du paramètre τ_0 sur la courbe de réflexion corrigée par la correction NMO ;
- 5 - les figures 3a et 3b représentent le volume d'analyse (t_0 , dtn, τ_0) dans lequel le pointé bispectral selon l'invention des paramètres dtn et τ_0 est réalisé ;
- la figure 4 juxtapose chacune des approches (V , V_{an}) et (dtn, τ_0) en
- 10 - représentant leur panneau respectif d'analyse bispectrale ;
- la figure 5 représente la correspondance entre les deux paires (dtn, τ_0) et (V , V_{an}) de paramètres de correction d'obliquité ;
- la figure 6 représente une collection CMP de traces sismiques réelles avant correction d'obliquité NMO ainsi que le pointé bispectral des
- 15 - paramètres (dtn, τ_0) correspondant à cette collection de traces ;
- la figure 7 représente la fonction de semblance et les fonctions de vitesse et d'anellipticité déduites du pointé des paramètres dtn et τ_0 de la figure 6.
- la figure 8a est un organigramme représentant les étapes d'un premier
- 20 - mode de réalisation particulier de l'invention, à savoir la détermination des paramètres V_{an} et η pour réaliser une correction d'obliquité NMO ;
- la figure 8b est un organigramme représentant les étapes d'un second mode de réalisation particulier de l'invention, à savoir la détermination des paramètres V et η pour réaliser une migration PSTM ;
- 25 - la figure 9 est un schéma illustrant les différentes opérations réalisées afin de déterminer les paramètres V et η permettant d'effectuer une migration PSTM.

Le procédé selon l'invention est de manière générale un procédé de traitement des enregistrements de traces sismiques à déport variable dans

lequel, à partir desdites traces sismiques enregistrées, on constitue des collections de traces en point milieu commun (CMP) et on soumet les traces de chacune des collections à une correction d'obliquité.

Le procédé selon l'invention détermine en particulier les paramètres de vitesse V et d'anellipticité η permettant de réaliser un traitement comprenant une telle correction d'obliquité des traces sismiques d'une collection CMP.

Ledit traitement peut par exemple être :

- une correction d'obliquité NMO anelliptique des traces sismiques ;
- une migration PSTM anelliptique qui, comme on l'a vu précédemment, met conjointement en œuvre les opérations de TZO et de migration (on parlera ci-après de correction d'obliquité PSTM).

La description ci-après concerne plus spécifiquement la correction d'obliquité NMO. On comprendra cependant, notamment au regard des deux modes de réalisation particuliers de l'invention qui seront détaillés par la suite, que cette description s'applique également à tout traitement comprenant une correction d'obliquité, et notamment un traitement comprenant une correction d'obliquité PSTM.

Afin de réaliser précisément la détermination de V et de η , deux nouveaux paramètres dtn , τ_0 sont considérés :

- τ_0 qui représente le temps de propagation à déport nul en « coordonnées hyperboliques » (cf. figure 1),

$$\tau_0 = \frac{t_0}{1+8\eta} \quad \text{Equation (2)}$$

et,

- dtn qui représente la correction d'obliquité pour le déport x_{\max} le plus important (cf. figure 1),

$dtn = t_{x=x_{\max}} - t_{x=0}$, soit :

$$dtn = -\frac{8\eta}{1+8\eta}t_0 + \sqrt{\left(\frac{t_0}{1+8\eta}\right)^2 + \frac{x_{\max}^2}{(1+8\eta)V^2}} \quad \text{Equation (3)}$$

Il est important de noter que dtn est défini relativement à la vitesse V et à l'anellipticité η , alors que τ_0 est un paramètre parfaitement anelliptique défini relativement à l'anellipticité η , indépendant de V.

De la sorte, les paramètres de vitesse V et d'anellipticité η peuvent être calculés, conformément aux équations (2) et (3), en utilisant les équations de conversion (4) et (5) suivantes :

$$V = \frac{x_{\max}}{\sqrt{dtn(dtn + 2\tau_0) \frac{t_0}{\tau_0}}} \quad \text{Equation (4)}$$

$$\text{et, } \eta = \frac{1}{8} \left(\frac{t_0}{\tau_0} - 1 \right) \quad \text{Equation (5)}$$

La figure 1a représente l'hyperbole anelliptique décalée permettant de réaliser la correction d'obliquité NMO et illustre la signification des paramètres τ_0 et dtn.

Les dites « coordonnées hyperboliques » sont représentées sur cette figure 1. Leur origine sur l'axe des temps est prise à l'intersection dudit axe des temps avec l'asymptote tangente à ladite hyperbole décalée (cf. équation (1a)) à large offset.

En utilisant les deux paramètres (dtn, τ_0), l'équation (1a) de l'hyperbole anelliptique décalée devient :

$$t = t_0 - \tau_0 \pm \sqrt{\tau_0^2 + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)}{x_{\max}^2} x^2} \quad \text{Equation (6a)}$$

Les paramètres (dtn, τ_0) définis relativement à la vitesse V à l'anellipticité η permettent ainsi de rendre la correction d'obliquité NMO.

$CORR_{NMO} = t - t_0$ devant être appliquée aux traces de déport x indépendante de t_0 :

$$CORR_{NMO}(x) = -\tau_0 + \sqrt{\tau_0^2 + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)}{x_{\max}^2} x^2} \quad \text{Equation (7a)}$$

Il s'agit donc d'une correction d'obliquité statique. Autrement dit, les données enregistrées sur une trace de déport donné seront toutes

corrigées de la même manière pour un couple (dtn, τ_0) , indépendamment du temps auquel ces données ont été acquises.

Par conséquent, l'estimation des paramètres de vitesse et d'anellipticité n'est pas perturbée par l'étirement (« stretch » selon la terminologie anglo-saxonne) des traces généralement observé lorsque des corrections d'obliquité dynamiques sont réalisées.

De manière similaire, en utilisant les deux paramètres (dtn, τ_0) , l'équation (1b) de la double hyperbole décalée DSQR de la migration PSTM anelliptique devient :

$$10 \quad t = t_0 - \tau_0 + \sqrt{\frac{\tau_0^2}{4} + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)(x - x_m + h)^2}{x_{max}^2}} + \sqrt{\frac{\tau_0^2}{4} + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)(x - x_m - h)^2}{x_{max}^2}} \quad \text{Equation (6b)}$$

La figure 1b représente la double hyperbole décalée DSQR de la migration PSTM paramétrée avec les paramètres (dtn, τ_0) .

Dans le cadre de la migration PSTM, x_{max} représente le maximum de départ et d'ouverture de la migration.

Les paramètres (dtn, τ_0) définis relativement à la vitesse V et à l'anellipticité η permettent ainsi de rendre la correction d'obliquité PSTM $CORR_{PSTM} = t - t_0$ devant être appliquée aux traces de départ x indépendante de t_0 (équation (7b)) :

$$CORR_{PSTM}(x) = -\tau_0 + \sqrt{\frac{\tau_0^2}{4} + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)(x - x_m + h)^2}{x_{max}^2}} + \sqrt{\frac{\tau_0^2}{4} + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)(x - x_m - h)^2}{x_{max}^2}}$$

Il s'agit donc d'une correction PSTM statique. Autrement dit, l'ensemble des échantillons d'ouverture $x - x_m$ d'un cube de traces à départ constant (cube « iso-offset ») est, pour un couple (dtn, τ_0) donné, décalé d'un même temps.

En analysant les paramètres (dtn, τ_0) en une pluralité de temps de pointé, le procédé selon l'invention permet en particulier de déterminer les paramètres (V, η) nécessaires pour réaliser un traitement comprenant une correction d'obliquité anelliptique des traces d'une collection CMP.

Ledit procédé comporte de manière simplifiée les étapes présentées ci-après.

Au cours d'une étape préliminaire, un volume d'analyse comprenant une pluralité de nœuds (d_{tn}, τ_0) est défini.

- 5 Puis, pour chacun des nœuds de ce volume, on effectue :
- dans un premier temps, selon l'équation (7a), la correction d'obliquité statique des traces de la collection CMP étudiée, en fonction des valeurs des paramètres d_{tn}, τ_0 au nœud considéré, ladite correction statique étant valable pour n'importe quel temps du pointé ;
 - 10 • dans un second temps, on calcule la semblance, fonction du temps, associée à la correction réalisée à l'étape précédente.

Enfin, pour chaque temps de la pluralité de temps de pointé, on détermine :

- dans un premier temps, le nœud (d_{tn}, τ_0) permettant une correction optimale, par exemple au regard du critère de semblance (un tel critère étant classiquement utilisé en traitement sismique pour « mesurer l'horizontalité » des courbes de réflexion et déterminer la fiabilité du pointé) ;
- 15 • dans un second temps, on convertit les valeurs des paramètres d_{tn}, τ_0 audit nœud de semblance maximale en valeurs des paramètres de vitesse V et d'anellipticité η audit temps de pointé considéré.
- 20

La loi de vitesse (c'est-à-dire l'ensemble des couples (temps du pointé, V)) et la loi d'anellipticité (ensemble des couples (temps du pointé, η)) sont ainsi établies.

- 25 Finalement la correction d'obliquité de l'ensemble des traces sismiques peut être réalisée en utilisant ces lois de vitesse V et d'anellipticité η dans l'équation (1a) de l'hyperbole anelliptique décalée.

- De manière similaire, et comme cela sera plus particulièrement détaillé par la suite, les paramètres (d_{tn}, τ_0) de la migration PSTM statique (cf. équation (7b)) peuvent également être pointés. Les lois de vitesse V et
- 30

d'anellipticité η sont alors déterminées et peuvent être utilisées, pour réaliser la migration PSTM, dans l'équation (1b) DSQR de la double hyperbole anelliptique décalée.

La figure 2 illustre l'effet du paramètre τ_0 (et donc, cf. équation (2),
5 de l'anellipticité η) sur les résidus de courbure après correction d'obliquité NMO.

On notera que l'échelle verticale temporelle de la courbe de la figure 2 est exagérée afin de bien rendre compte de cet effet.

Trois courbes sont représentées sur la figure 2 pour lesquelles le
10 paramètre dtn est fixé à la valeur correcte et le paramètre τ_0 prend différentes valeurs.

La courbe centrale représente le cas où τ_0 est à sa valeur correcte τ_{01} , c'est-à-dire lorsque l'anellipticité η_1 correspondante est à sa valeur correcte η_{true} . Comme cela est attendu, la courbe de réflexion corrigée est
15 alors horizontale.

La courbe supérieure représente le cas où τ_0 prend une valeur τ_{02} inférieure à sa valeur correcte τ_{01} , l'anellipticité η_2 correspondante étant supérieure à sa valeur correcte η_{true} .

La courbe inférieure représente quant à elle le cas où τ_0 prend une
20 valeur τ_{03} supérieure à sa valeur correcte τ_{01} , l'anellipticité η_3 étant inférieure à sa valeur correcte η_{true} .

On remarque de ces courbes inférieure et supérieure que l'« horizontalité » de la courbe de réflexion corrigée est acceptable à faible déport ($x \approx 0$) et à large déport ($x \approx x_{max}$).

25 En revanche, on observe des résidus de courbure significatifs lorsque le déport x ne tend pas vers une de ces valeurs limites 0 et x_{max} . On note en particulier des résidus particulièrement significatifs pour un déport x centré au milieu de la gamme de dépôts.

A titre d'exemple, et comme cela apparaît sur la figure 2, lorsque τ_0 est à τ_{02} , une correction résiduelle $RMO_{\tau_{02}}$ devrait être apportée aux traces de déport $x_{RMO_{\tau_{02}}}$. De manière similaire, lorsque τ_0 est à τ_{03} , une correction résiduelle $RMO_{\tau_{03}}$ devrait être apportée aux traces de déport

5 $x_{RMO_{\tau_{03}}}$.

Du fait de ces résidus de courbure significatifs, la gamme des déports peut quasiment être utilisée dans son intégralité afin de déterminer l'anellipticité η .

Le paramétrage en (dtn, τ_0) de la correction d'obliquité rend donc possible l'utilisation des données disponibles pour l'ensemble des déports (x compris entre 0 et x_{max}) dans la détermination de l'anellipticité η .

Or, comme cela a déjà été évoqué précédemment, cela n'est pas le cas des corrections d'obliquité paramétrées avec V et η pour lesquelles ce sont essentiellement les données à large déport qui permettent l'estimation de l'anellipticité η .

Ainsi, l'effet du nouveau paramètre anelliptique τ_0 est distribué sur tous les déports, au contraire de l'anellipticité η qui n'affecte que les larges déports. Le « comportement » du paramètre τ_0 permet donc de mieux contraindre les valeurs d'anellipticité.

20 Comme cela a déjà été mentionné précédemment, la détermination des paramètres dtn et τ_0 optimum est réalisée dans un volume d'analyse 3D (t_0, dtn, τ_0) .

On considère dans ledit volume d'analyse une pluralité de nœuds (dtn, τ_0) , c'est-à-dire une pluralité de couples de paramètres dtn, τ_0 dont les valeurs sont connues.

Les nœuds sont généralement espacés régulièrement les uns des autres, d'un incrément Δdtn sur l'axe dtn et d'un incrément $\Delta \tau_0$ sur l'axe τ_0 .

Des valeurs minimales dtn_{\min} , $\tau_{0\min}$, $t_{0\min}$ et maximales dtn_{\max} , $\tau_{0\max}$, $t_{0\max}$ des paramètres respectivement dtn , τ_0 et t_0 permettent de définir les limites dudit volume d'analyse.

De manière avantageuse, des valeurs plausibles des paramètres de
 5 vitesse V et d'anellipticité η peuvent être utilisées afin de définir à l'intérieur dudit volume d'analyse un corridor $[dtn_{\min}(t_0), dtn_{\max}(t_0)], [\tau_{0\min}(t_0), \tau_{0\max}(t_0)]$.

Ce corridor permet de restreindre le volume d'analyse et donc le nombre de nœuds (dtn, τ_0) devant être considéré pour la détermination du couple (dtn, τ_0) optimal.

10 Si l'utilisation dudit corridor est bénéfique pour l'efficacité du procédé selon l'invention, elle permet également de contraindre la solution vers les bons phénomènes, sans avoir à considérer des couples (dtn, τ_0) (et donc des couples (V, η)) incompatibles, relatifs par exemple à des réflexions multiples ou à divers phénomènes d'interférence.

15 Les figures 3a et 3b représentent ledit volume d'analyse (t_0, dtn, τ_0) dans le cadre d'un exemple de traitement de données sismiques réelles lors d'une correction d'obliquité NMO réalisée selon le procédé de l'invention.

La figure 3a représente trois panneaux 2D a, b et c du volume
 20 d'analyse :

- le panneau a est un panneau (dtn, τ_0) à t_0 constant ;
- le panneau b est un panneau (dtn, t_0) à τ_0 constant ;
- le panneau c est un panneau (τ_0, t_0) à dtn constant.

La figure 3b représente de manière schématique le volume d'analyse
 25 3D (t_0, dtn, τ_0) ainsi que trois intersections à ce volume selon trois plans à respectivement t_0 , τ_0 , dtn constant, chacune de ces intersections étant projetée sur le panneau a, b ou c correspondant de la figure 3a.

Les panneaux (dtn, τ_0) à t_0 constant (panneau a dans l'exemple ci-dessus) sont les panneaux dans lesquels est réalisé le pointé bispectral des paramètres dtn et τ_0 , par exemple selon le critère de semblance maximale de la correction d'obliquité, pour le temps de pointé t_0 considéré.

5 Le corridor $[dtn_{\min}(t_0), dtn_{\max}(t_0)]$ $[\tau_{0\min}(t_0), \tau_{0\max}(t_0)]$ mentionné précédemment pour l'analyse effective à l'intérieur du volume d'analyse est également représenté sur la figure 3a (zone plus claire sur chacun des panneaux).

Le pas d'échantillonnage en temps Δt_0 des données sismiques
10 définit l'écart entre deux temps de pointé successifs (temps pour lesquels on détermine le nœud (dtn, τ_0) de semblance maximale associé) et donc le nombre de panneaux de pointé bispectral devant être considéré.

Le pointé automatique permet ainsi d'extraire les paramètres dtn, τ_0 en une densité d'autant plus importante que l'incrément Δt_0 entre les temps
15 de pointé est faible.

L'échantillonnage des paramètres d'analyse dtn et τ_0 est quant à lui directement lié à la résolution de la sismique, dtn et τ_0 ayant effectivement les mêmes dimensions que les enregistrements sismiques.

La recherche systématique du maximum de semblance,
20 classiquement connue en soi, permet de déterminer la paire (dtn, τ_0) procurant, pour un temps de pointé t_0 donné, la meilleure focalisation.

Des interpolations paraboliques autour des valeurs des nœuds (dtn, τ_0) peuvent en outre permettre d'évaluer les valeurs des paramètres dtn, τ_0 entre les différents nœuds effectivement pointés. Et une telle évaluation
25 rend en particulier possible la détermination plus précise encore (par opposition à la détermination limitée aux nœuds du corridor) du couple de paramètres dtn, τ_0 maximisant la fonction de semblance.

Finalement les paramètres de vitesse V et d'anellipticité η sont déterminés, toujours pour le temps du pointé t_0 considéré, en utilisant les équations de conversion (4) et (5) susmentionnées.

La figure 4 permet de comparer les deux approches (V, V_{an}) et (dtn, τ_0) en représentant, pour un temps de pointé donné, leur panneau de pointé bispectral respectif.

La figure de droite illustre approche classique (V, V_{an}) pour laquelle les deux axes sont des axes de vitesse (l'anellipticité η étant lié au rapport

$$\text{de ces deux vitesses selon } \eta = \frac{1}{8} \left(\frac{V_{an}^4}{V^4} - 1 \right).$$

La figure de gauche illustre quant à elle l'approche (dtn, τ_0) selon l'invention pour laquelle les deux axes sont des axes temporels.

Il est important de noter de l'étude de cette figure 4 que les paramètres dtn et τ_0 , semblent être décorrélés. Cette « décorrélation » est frappante lorsque l'on compare les deux approches, l'étalement du spectre (dtn, τ_0) étant effectivement beaucoup plus réduit que celui du spectre (V, V_{an}) .

Le pointé réalisé dans le cadre de l'approche (dtn, τ_0) selon l'invention est donc plus précis que celui classiquement réalisé.

En outre, cette « décorrélation » permet le filtrage des pointés dtn et τ_0 séparément, tout en conservant les corrections d'obliquité. Cela n'est pas le cas pour les paramètres V et η pour lesquels la diminution de l'un des paramètres doit impérativement être compensée par l'augmentation de l'autre, et vice versa.

Et grâce aux interpolations et filtrages individuels des paramètres de l'invention, dtn et τ_0 , il est alors possible de réaliser l'interpolation et le filtrage simultanés des paramètres standards V et η de correction d'obliquité.

La figure 5 représente la correspondance non linéaire, selon les équations (4) et (5) présentées ci-dessus, entre la paire de paramètres temporels (dt_n , τ_0) et la paire de paramètre de vitesse (V , V_{an}).

La figure 6 représente de gauche à droite :

- 5 - une collection CMP de traces sismiques réelles avant correction d'obliquité ;
- le pointé du paramètre dt_n correspondant à cette collection de traces ;
- le pointé du paramètre τ_0 correspondant à cette collection de traces.

Sur le pointé du paramètre τ_0 à droite sur la figure 6, la ligne droite
10 $\tau_0 = t_0$ correspond aux courbes de réflexion purement hyperboliques.

La figure 7 représente quant à elle, de droite à gauche, la fonction de semblance et les fonctions de vitesse V et d'anellipticité η déduites (cf. équations (4) et (5)) du pointé des paramètres dt_n et τ_0 représenté sur la figure 6.

15 On note, sur cet exemple de traitement de données sismiques réelles, que les valeurs de V , η obtenues correspondent pour la plupart à une semblance supérieure à 40%.

La description ci-après détaille deux modes de réalisation particuliers de l'invention.

20 Le premier de ces modes concerne un procédé de détermination des paramètres optimum pour réaliser une correction d'obliquité NMO anelliptique des traces d'une collection CMP (voir les différentes étapes représentées sur l'organigramme de la figure 8a).

En référence à la figure 8a, ce premier mode de réalisation
25 comprend une étape 1a d'initialisation au cours de laquelle sont réalisées successivement les opérations de :

- détermination des limites du volume d'analyse $[dt_{n_{\min}}, dt_{n_{\max}}], [\tau_{0_{\min}}, \tau_{0_{\max}}], [t_{0_{\min}}, t_{0_{\max}}]$;

- calcul des corrections d'obliquité CORR_{NMO} (équation (7a)) pour tous les dépôts et pour tous les nœuds (dtn , τ_0) inclus dans le volume d'analyse ;
- délimitation à l'intérieur du volume d'analyse du corridor $[\text{dtn}_{\min}(t_0), \text{dtn}_{\max}(t_0)]$ $[\tau_{0\min}(t_0), \tau_{0\max}(t_0)]$ des valeurs plausibles de vitesse et d'anellipticité ;

Une fois cette étape 1a d'initialisation réalisée, une étape 2a de calcul des lois de vitesse $V(t_0)$ et d'anellipticité $\eta(t_0)$ est mise en œuvre pour chaque collection de traces CMP.

Cette étape 2a comprend :

- une première opération 3a réalisée pour chaque nœud (dtn , τ_0) du corridor défini lors de l'étape 1a d'initialisation, au cours de laquelle sont réalisées successivement, pour chaque temps du pointé t_0 , les opérations de :
 - application pour tous les dépôts, le long du corridor, des corrections CORR_{NMO} d'obliquité statiques pré-calculées lors de l'étape 1a d'initialisation ;
 - calcul de la fonction de semblance sur les données corrigées le long du corridor en utilisant une fenêtre temporelle appropriée à l'ondelette dominante ;
 - sommation (calcul du « stack ») des données corrigées le long du corridor (seules les données à faibles dépôts pouvant avantageusement être pour cela utilisées) ;
- une seconde opération 4a réalisée pour chaque temps t_0 du pointé (lesdits temps étant espacés de Δt_0 entre $[t_{0\min}, t_{0\max}]$), au cours de laquelle sont réalisées les opérations de :
 - recherche du maximum de semblance dans le corridor $[\text{dtn}_{\min}(t_0), \text{dtn}_{\max}(t_0)]$, $[\tau_{0\min}(t_0), \tau_{0\max}(t_0)]$ du panneau bispectral (dtn , τ_0) ;

- contrôle du fait que la position en (dtn, τ_0) du maximum de semblance correspond à un extremum de la sommation pour les mêmes valeurs dtn et τ_0 ;
- création des séries $dtn(t_0)$, $\tau_0(t_0)$ et semblance (t_0) ;
- 5 • une troisième opération 5a visant à sélectionner et ajuster les pointés obtenus, au cours de laquelle sont réalisées les opérations de :
 - tri croissant de la série semblance (t_0) ;
 - validation des pointés dtn et τ_0 pour lesquels la distance en temps aux pointés de semblance plus élevé est supérieure à
 - 10 une valeur prédéfinie ;
 - ajustement des valeurs dtn et τ_0 pointées et validées par des interpolations paraboliques utilisant des valeurs alentours ;
 - rétention des valeurs pointées, validées et ajustées si le calcul des vitesses d'intervalle de Dix avec les pointés de
 - 15 semblance plus élevée est possible.
- une quatrième opération 6a visant à convertir, à l'aide des équations (3) et (4), les valeurs de dtn et τ_0 pointées, validées, ajustées et retenues au cours de l'opération 5a en lois de vitesse V et d'anellipticité η .

20 Les lois fonctions du temps de la vitesse V et de l'anellipticité η sont ainsi parfaitement déterminées. Et la correction d'obliquité NMO anelliptique des traces sismiques de la collection CMP peut ainsi être précisément réalisée.

25 Le second mode de réalisation particulier de l'invention concerne un procédé de détermination des paramètres optimum pour la migration PSTM anelliptique des traces d'une collection CMP.

Ce second mode de réalisation peut être compris comme une généralisation du premier mode discuté ci-dessus.

En effet, comme cela a été montré précédemment, l'utilisation des paramètres (dtn , τ_0) permet des corrections d'obliquité PSTM statiques (cf. équation (7b)).

5 Cette utilisation présente, dans le cadre de la correction d'obliquité PSTM, les mêmes avantages que ceux précédemment discutés pour la correction d'obliquité NMO.

Plus précisément, on notera que le premier mode de réalisation n'est qu'un cas particulier du second mode de réalisation correspondant au cas d'une ouverture de migration nulle.

10 En référence à la figure 8b, ledit second mode de réalisation comprend une étape 1b d'initialisation au cours de laquelle sont réalisées successivement les opérations de :

- détermination des limites du volume d'analyse $[dtn_{min}, dtn_{max}], [\tau_{0\ min}, \tau_{0\ max}], [t_{0min}, t_{0max}]$;
- 15 • calcul des corrections d'obliquité $CORR_{PSTM}$ (équation (7b)) pour tous les nœuds (dtn , τ_0) inclus dans le volume d'analyse et pour tous les dépôts de migration à l'intérieur de l'ouverture de migration ;
- délimitation à l'intérieur du volume d'analyse du corridor $[dtn_{min}(t_0), dtn_{max}(t_0)], [\tau_{0\ min}(t_0), \tau_{0\ max}(t_0)]$ des valeurs plausibles de vitesses et d'anellipticité ;
- 20

Une fois cette étape 1b d'initialisation réalisée, ledit premier mode de réalisation met en œuvre, pour chaque collection de traces CMP, une étape 2b de calcul des lois de vitesse $V(t_0)$ et d'anellipticité $\eta(t_0)$.

25 Cette étape 2b comprend :

- une première opération 3b réalisée pour chaque nœud (dtn , τ_0) du corridor défini lors de l'étape 1a d'initialisation, au cours de laquelle sont réalisées successivement :
 - pour chaque classe de dépôt, les opérations de :

- application sur tous les points milieu à l'intérieur de l'ouverture de la migration, le long du corridor, s corrections $CORR_{PSTM}$ statiques pré-calculées lors de l'étape 1b d'initialisation ;
- 5 ▪ sommation des points milieu corrigés le long du corridor ;
 - pour chaque temps du pointé t_0 , les opérations de :
 - calcul de la fonction de semblance sur les données corrigées le long du corridor en utilisant une fenêtre temporelle appropriée à l'ondelette dominante ;
 - 10 ▪ sommation (calcul du « stack ») des données corrigées le long du corridor (seules les données à faibles déports pouvant avantageusement être pour cela utilisées) ;
- 15 • une seconde opération 4b réalisée pour chaque temps t_0 du pointé, similaire à l'opération 4a décrite précédemment, visant à créer les séries $dtn(t_0)$, $\tau_0(t_0)$ et semblance (t_0) ;
- une troisième opération 5b, similaire à l'opération 5a décrite précédemment, visant à sélectionner et ajuster les pointés obtenus.
- 20 • une quatrième opération 6b, similaire à l'opération 5a décrite précédemment, visant à convertir les valeurs de dtn et τ_0 en lois de vitesse V et d'anellipticité η .

Les lois fonctions du temps de la vitesse V et de l'anellipticité η sont ainsi parfaitement déterminées. Et la migration PSTM des traces sismiques de la collection CMP peut ainsi être précisément réalisée.

La figure 9 illustre le second mode de réalisation de l'invention dont il vient d'être fait état.

Les données sismiques sont initialement regroupées en cubes à déport constant (cube iso-déport ou « iso-offset »).

30 Comme cela vient d'être présenté, les corrections d'obliquité $CORR_{PSTM}$ sont appliquées (cf. première opération de l'étape 3b), pour

chaque classe de départ (soit pour chaque cube iso-déport), sur tous les points milieu. La flèche libellée MIG sur la figure 9 illustre cette opération.

Les points milieux ainsi corrigés sont ensuite sommés au cours de la seconde opération de l'étape 3b, la flèche libellée STACK sur la figure 9
5 illustrant cette opération.

Ces deux opérations MIG et STACK sont spécifiques au second mode de réalisation de l'invention (migration PSTM).

Les opérations suivantes sont en revanche mises en œuvre dans le cadre de chacun des deux modes de réalisation discutés (la correction
10 d'obliquité NMO correspondant, comme on l'a vu, au cas particulier de la migration PSTM d'ouverture de migration nulle).

Pour chaque temps du pointé, la semblance est ensuite calculée (seconde opération de l'étape 3a pour la seule correction d'obliquité, troisième opération de l'étape 3b pour la migration PSTM), la flèche libellée
15 'semblance' sur la figure 9 illustrant cette opération.

Bien entendu, les opération MIG, STACK et de calcul de la semblance sont mises en œuvre pour chaque nœud (d_{tn}, τ_0).

Le 'pointé bispectral automatique' mentionné sur la figure 9 correspond au pointé des paramètres (d_{tn}, τ_0) de semblance maximale pour
20 chaque temps t_0 du pointé (opérations 4a, 4b sur les figures respectivement 8a, 8b). La flèche libellée MAX illustre la recherche du maximum de semblance.

Finalement les pointés des paramètres (d_{tn}, τ_0) pointés sont convertis en lois de vitesse V et d'anellipticité η (opération 6a, 6b sur les
25 figures 8a, 8b et flèche libellée CONV sur la figure 9).

REVENDEICATIONS

1. Procédé de détermination des paramètres de vitesse V et
5 d'anellipticité η pour un traitement de traces sismiques d'une collection
à point-milieu commun (CMP) comprenant une correction d'obliquité
anelliptique, caractérisé en ce qu'il comporte :
- une étape préliminaire de définition d'une pluralité de nœuds
(dtn, τ_0), lesdits nœuds étant significatifs de paramètres dtn et τ_0
10 représentant respectivement la correction d'obliquité pour le déport
maximal et le temps de propagation à déport nul en coordonnées
hyperboliques, ladite étape préliminaire étant suivie
 - pour chacun des nœuds (dtn, τ_0) définis lors de l'étape
préliminaire, des étapes de :
15
 - correction d'obliquité statique des traces de la collection
CMP en fonction des valeurs desdits paramètres dtn et τ_0
au nœud considéré, et de
 - calcul de la fonction de semblance associée à ladite
correction d'obliquité pour le nœud considéré ; et
 - pour chaque temps t_0 du pointé, d'une étape comprenant la
20 détermination du nœud ($dtn(t_0), \tau_0(t_0)$) de semblance maximale,
 - et d'une étape finale de conversion des paramètres $dtn(t_0)$ et
 $\tau_0(t_0)$ déterminés pour chaque temps t_0 du pointé de manière à
obtenir les lois de vitesse $V(t_0)$ et d'anellipticité $\eta(t_0)$.

2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que les nœuds sont définis lors de l'étape préliminaire dans un volume d'analyse (dtn, τ_0, t_0) déterminé par des valeurs minimales et maximales respectivement $[dtn_{\min}, dtn_{\max}]$, $[\tau_{0\min}, \tau_{0\max}]$ et $[t_{0\min}, t_{0\max}]$ des paramètres dtn , τ_0 et t_0 .
3. Procédé selon la revendication 2, caractérisé en ce que, au cours de l'étape préliminaire, un corridor $[dtn_{\min}(t_0), dtn_{\max}(t_0)]$, $[\tau_{0\min}(t_0), \tau_{0\max}(t_0)]$ d'évolution des paramètres dtn et τ_0 est délimité à l'intérieur du volume d'analyse en fonction de valeurs plausibles des paramètres de vitesse V et d'anellipticité η , les nœuds (dtn, τ_0) définis pour l'application de la correction d'obliquité étant alors situés le long du corridor ainsi délimité.
4. Procédé selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que, pour chacun des nœuds (dtn, τ_0) , il comporte en outre, suite à l'étape de calcul de la fonction de semblance, une étape de sommation des traces sismiques corrigées.
5. Procédé selon la revendication 4, caractérisé en ce que la sommation des traces corrigées est réalisée en n'utilisant que les traces à faibles déports.
6. Procédé selon l'une des revendications 4 ou 5, caractérisé en ce que, pour chaque temps de pointé, il comporte en outre, suite à l'étape de détermination du nœud de semblance maximale, une étape visant à contrôler que les valeurs dtn et τ_0 du nœud de semblance maximale correspondent à un extremum de la sommation pour les mêmes valeurs dtn et τ_0 .

7. Procédé selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce qu'il comporte en outre, suite à l'étape mise en œuvre pour chaque temps t_0 de pointé pour la détermination du nœud ($dtn(t_0)$, $\tau_0(t_0)$) de
5 semblance maximale, et préalablement à l'étape de conversion, une étape de sélection et d'ajustement des pointés effectués.
8. Procédé selon la revendication 7, caractérisé en ce que ladite étape de sélection et d'ajustement des pointés comporte une étape visant à
10 ne conserver que les pointés dtn et τ_0 pour lesquels la distance en temps aux pointés de semblance plus élevée est supérieure à une valeur prédéfinie.
9. Procédé selon la revendication 8, caractérisé en ce que ladite étape de sélection et d'ajustement des pointés comporte en outre une étape
15 visant à ajuster les pointés conservés dtn et τ_0 par interpolations paraboliques utilisant des valeurs autour desdites valeurs pointées.
10. Procédé selon la revendication 9, caractérisé en ce que ladite étape de sélection et d'ajustement des pointés comporte en outre une étape
20 visant à éliminer les pointés dtn et τ_0 conservés et ajustés lorsque le calcul des vitesses d'intervalle de Dix entre le pointé considéré et les pointés de semblance plus élevée est impossible.
- 25 11. Procédé selon l'une des revendications 1 à 10, caractérisé en ce que le traitement appliqué aux traces sismiques est un traitement de correction d'obliquité NMO mettant en œuvre une correction d'obliquité statique $CORR_{NMO}$.

12. Procédé selon la revendication 11, caractérisé en ce que, au cours de l'étape préliminaire, les corrections d'obliquité $CORR_{NMO}$ sont calculées pour tous les nœuds (dtn, τ_0) inclus dans le volume d'analyse et tous les dépôts des traces sismiques traitées.

5

13. Procédé selon la revendication 12, caractérisé en ce que l'étape de correction d'obliquité réalisée pour chacun des nœuds (dtn, τ_0) consiste à appliquer les corrections d'obliquité $CORR_{NMO}$ calculées lors de l'étape préliminaire.

10

14. Procédé selon l'une des revendications 11 à 13, caractérisé en ce que, pour un couple (dtn, τ_0) donné, la correction d'obliquité statique $CORR_{NMO}$ d'une trace sismique de dépôt x est réalisée selon l'équation :

$$15 \quad CORR_{NMO}(x) = -\tau_0 + \sqrt{\tau_0^2 + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)}{x_{max}^2} x^2}, \text{ dans laquelle } x_{max}$$

représente le dépôt maximal de la collection CMP.

15. Procédé selon l'une des revendications 1 à 10, caractérisé en ce que le traitement appliqué aux traces sismiques est une migration PSTM mettant en oeuvre une correction d'obliquité statique $CORR_{PSTM}$.

20

16. Procédé selon la revendication 15, caractérisé en ce que, au cours de l'étape préliminaire, les corrections d'obliquité $CORR_{PSTM}$ sont calculées pour tous les nœuds (dtn, τ_0) inclus dans le volume d'analyse et tous les dépôts de migration à l'intérieur de l'ouverture de la migration.

25

17. Procédé selon la revendication 16, caractérisé en ce que l'étape de correction d'obliquité réalisée pour chacun des nœuds (dtn , τ_0) comporte, pour chaque classe de départ, l'application des corrections d'obliquité $CORR_{PSTM}$ calculées lors de l'étape préliminaire sur tous les points milieu à l'intérieur de l'ouverture de la migration.

18. Procédé selon la revendication 17, caractérisé en ce que l'étape de correction d'obliquité réalisée pour chacun des nœuds (dtn , τ_0) comporte en outre, pour chaque classe de départ, suite à ladite application des corrections d'obliquité $CORR_{PSTM}$, la sommation des points milieux corrigés.

19. Procédé selon l'une des revendications 15 à 18, caractérisé en ce que, pour un couple (dtn , τ_0) donné, la correction d'obliquité statique $CORR_{PSTM}$ est réalisée selon l'équation :

$$Corr_{PSTM}(x) = -\tau_0 + \sqrt{\frac{\tau_0^2}{4} + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)(x - x_m + h)^2}{x_{max}^2}} + \sqrt{\frac{\tau_0^2}{4} + \frac{dtn(dtn + 2\tau_0)(x - x_m - h)^2}{x_{max}^2}}$$

dans laquelle :

- x_m représente les coordonnées des points milieux,
- $x - x_m$ représente l'ouverture de la migration PSTM,
- h représente le demi-déport source – récepteur,
- x_{max} représente le maximum de déport et d'ouverture de la migration.

20. Procédé selon l'une des revendications 14 ou 19, caractérisé en ce que, au cours de l'étape finale de conversion, les paramètres $dtn(t_0)$ et $\tau_0(t_0)$ sont convertis en loi de vitesse $V(t_0)$ selon l'équation

$$V = \frac{x_{max}}{\sqrt{dtn(dtn + 2\tau_0) \frac{t_0}{\tau_0}}}$$

21. Procédé selon l'une des revendications 14 ou 19, caractérisé en ce que, cours de l'étape finale de conversion, le paramètre $\tau_0(t_0)$ est converti en loi d'anellipticité $\eta(t_0)$ selon $\eta = \frac{1}{8} \left(\frac{t_0}{\tau_0} - 1 \right)$.

5

22. Procédé selon les revendications 20 et 21, caractérisé en ce que le paramètre dtn est défini relativement à la vitesse V et à l'anellipticité η selon l'équation :

$$dtn = -\frac{8\eta}{1+8\eta} t_0 + \sqrt{\left(\frac{t_0}{1+8\eta} \right)^2 + \frac{x_{\max}^2}{(1+8\eta)V^2}}.$$

10

23. Procédé selon la revendication 21, caractérisé en ce que le paramètre τ_0 est défini relativement à l'anellipticité η selon l'équation

$$\tau_0 = \frac{t_0}{1+8\eta}.$$

15

24. Procédé pour caractériser un champ de vitesses en vue d'un traitement de données sismiques à partir d'une collection à point-milieu commun (CMP) de traces sismiques, caractérisé en ce que l'on définit, pour chaque temps t_0 de propagation pour un départ nul, un ensemble de paramètres dtn et τ_0 représentant respectivement la correction d'obliquité pour le départ maximal et le temps de propagation à départ nul en coordonnées hyperboliques.

20

1 / 10

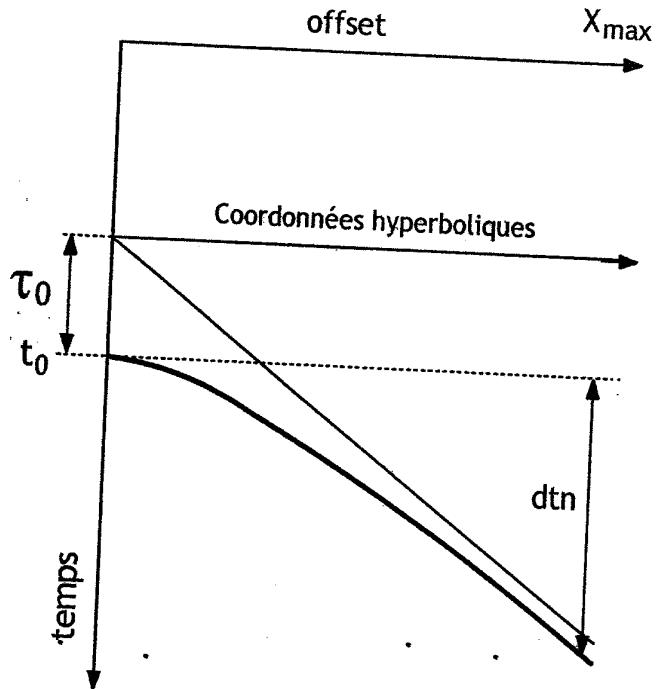


FIG. 1a

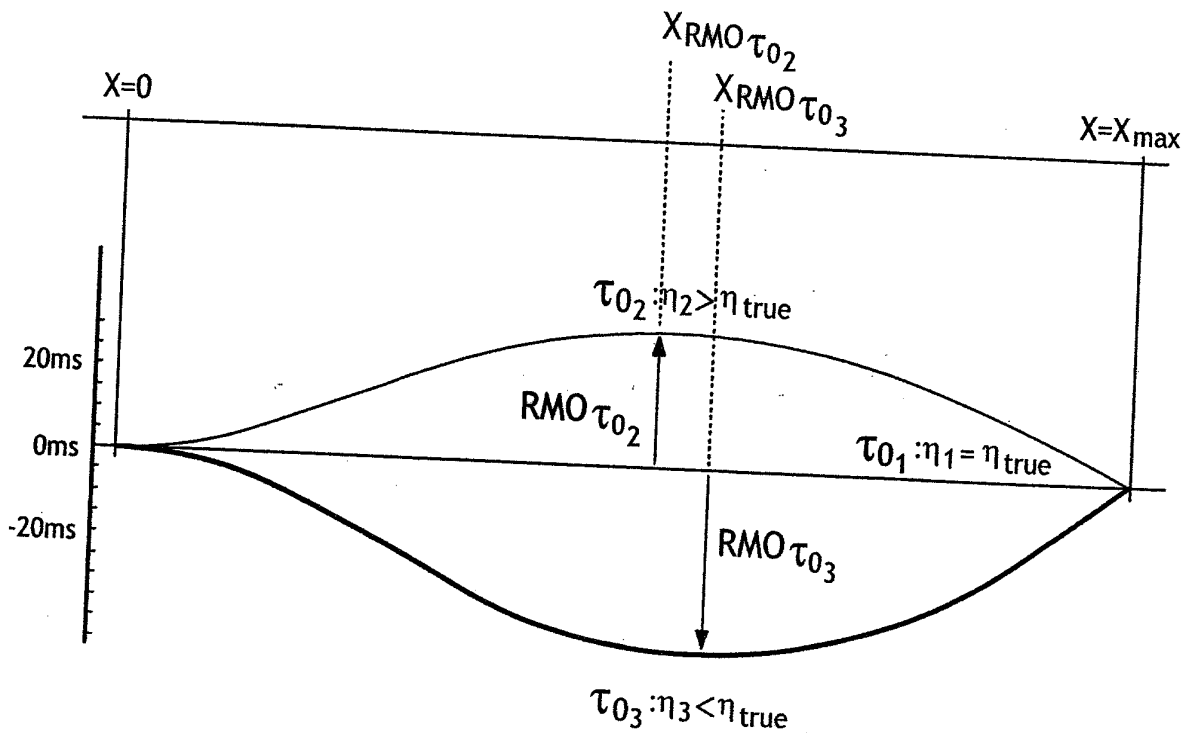
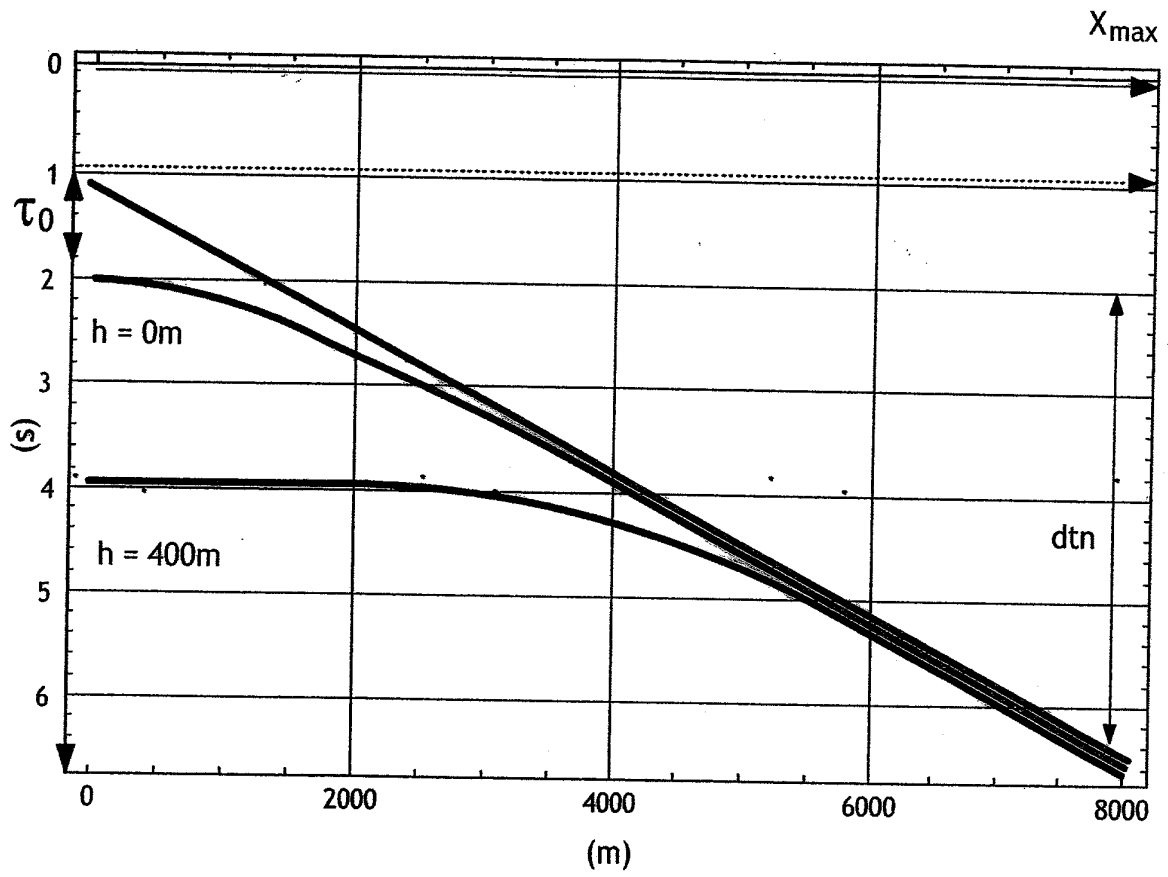
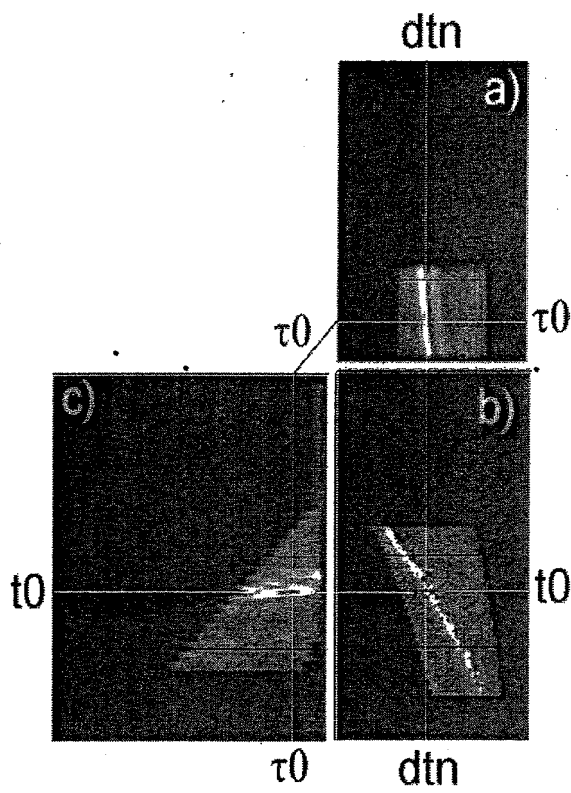
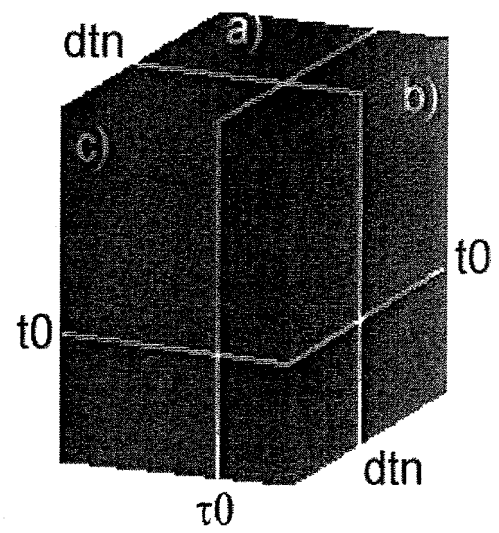


FIG. 2

2 / 10

FIG. 1b

3 / 10

FIG. 3aFIG. 3b

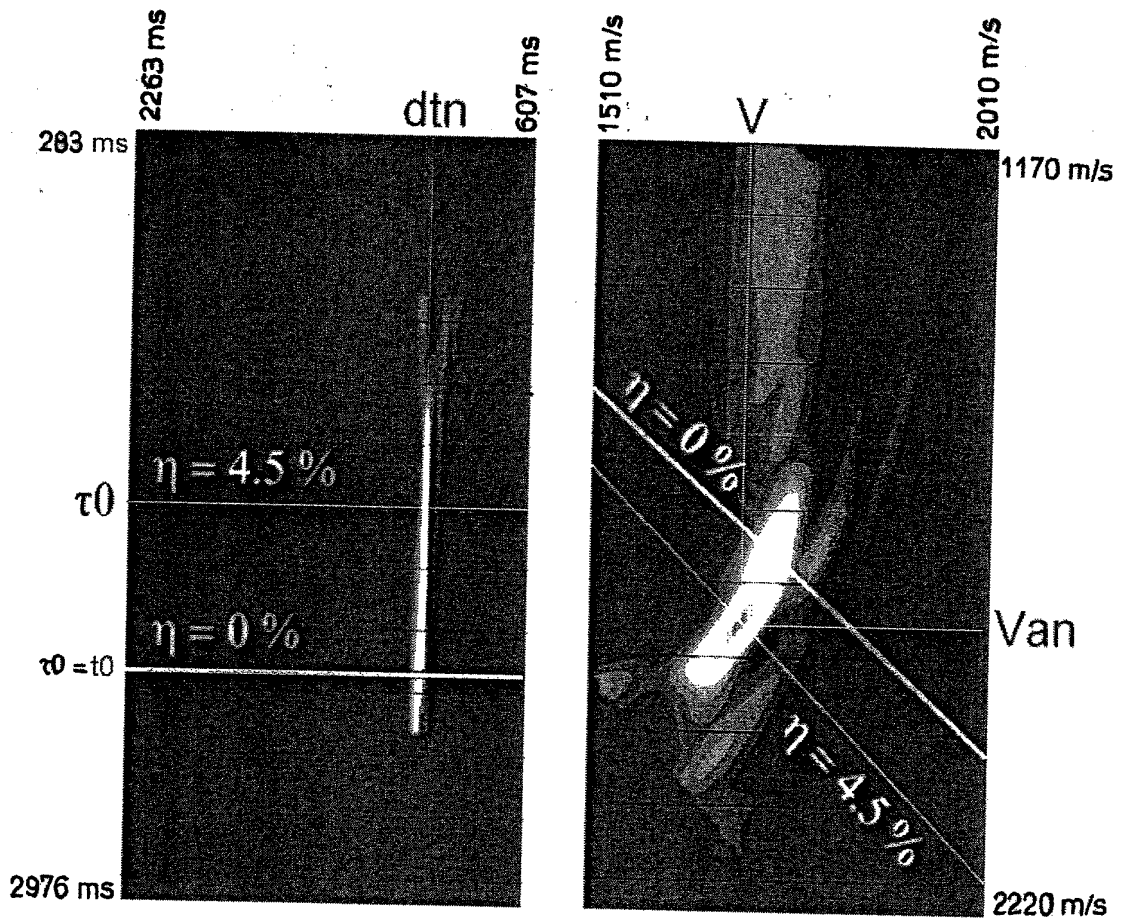
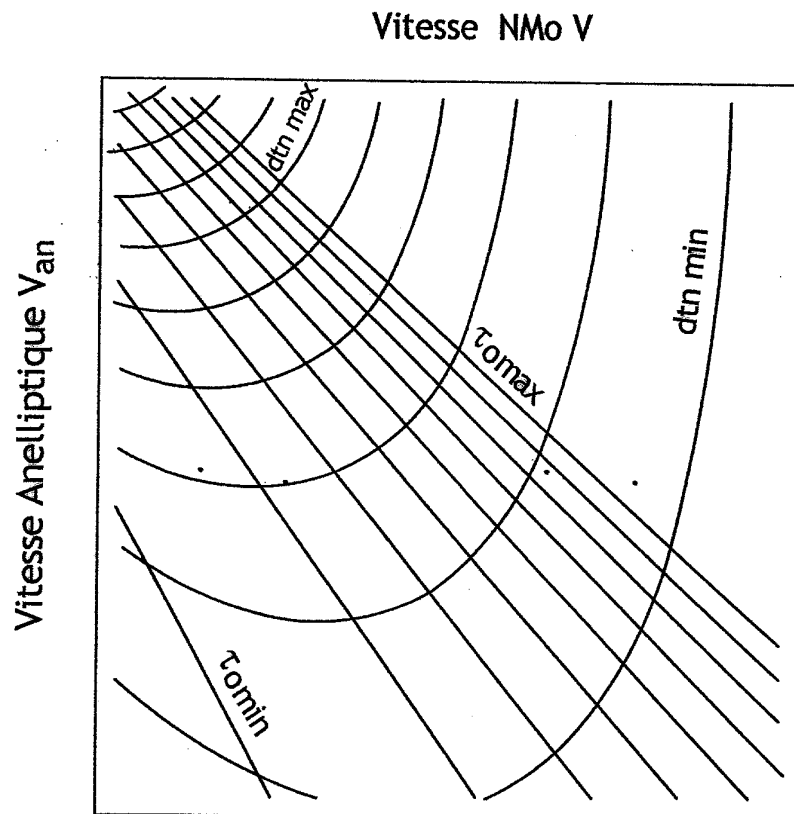
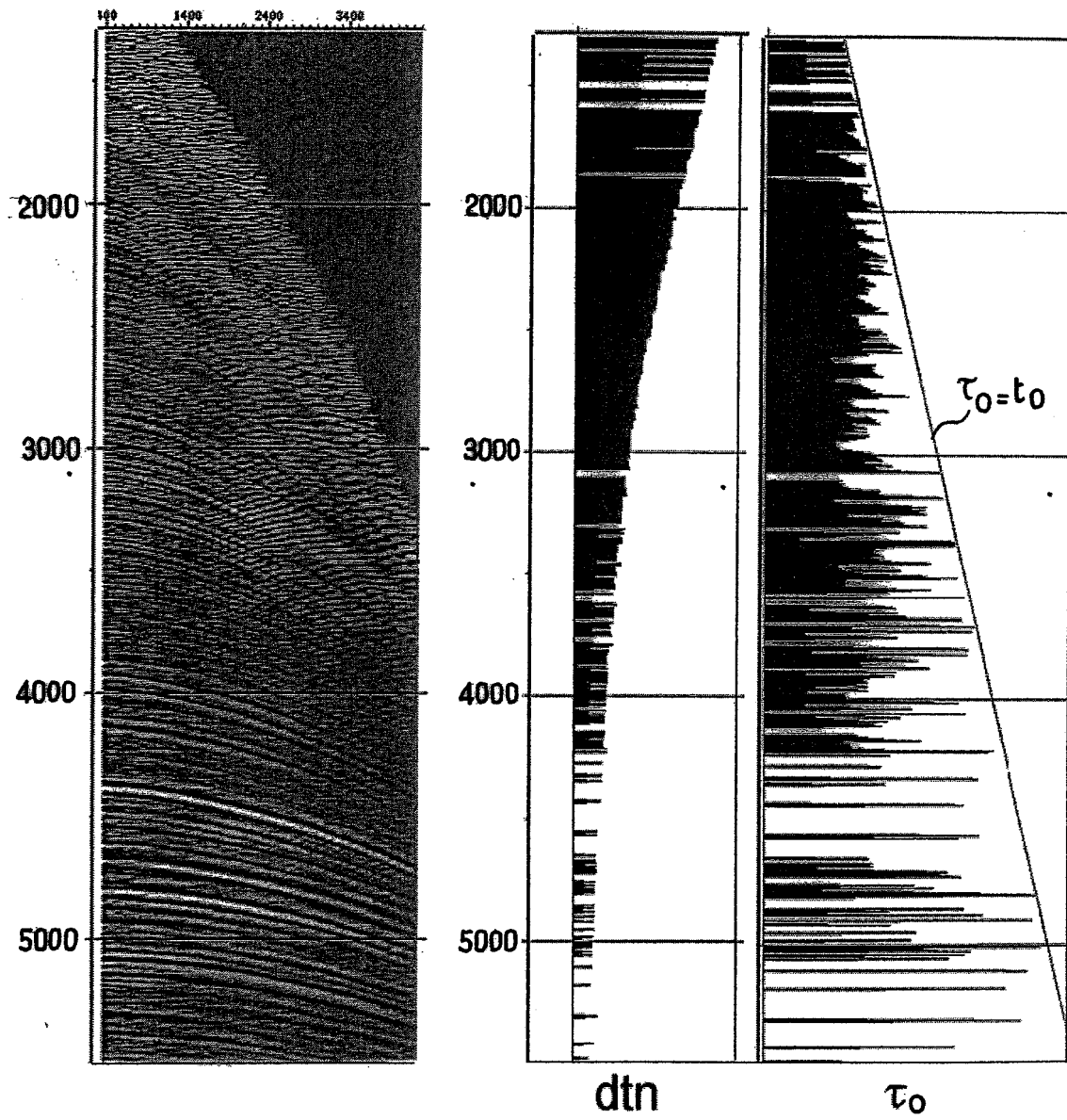


FIG. 4

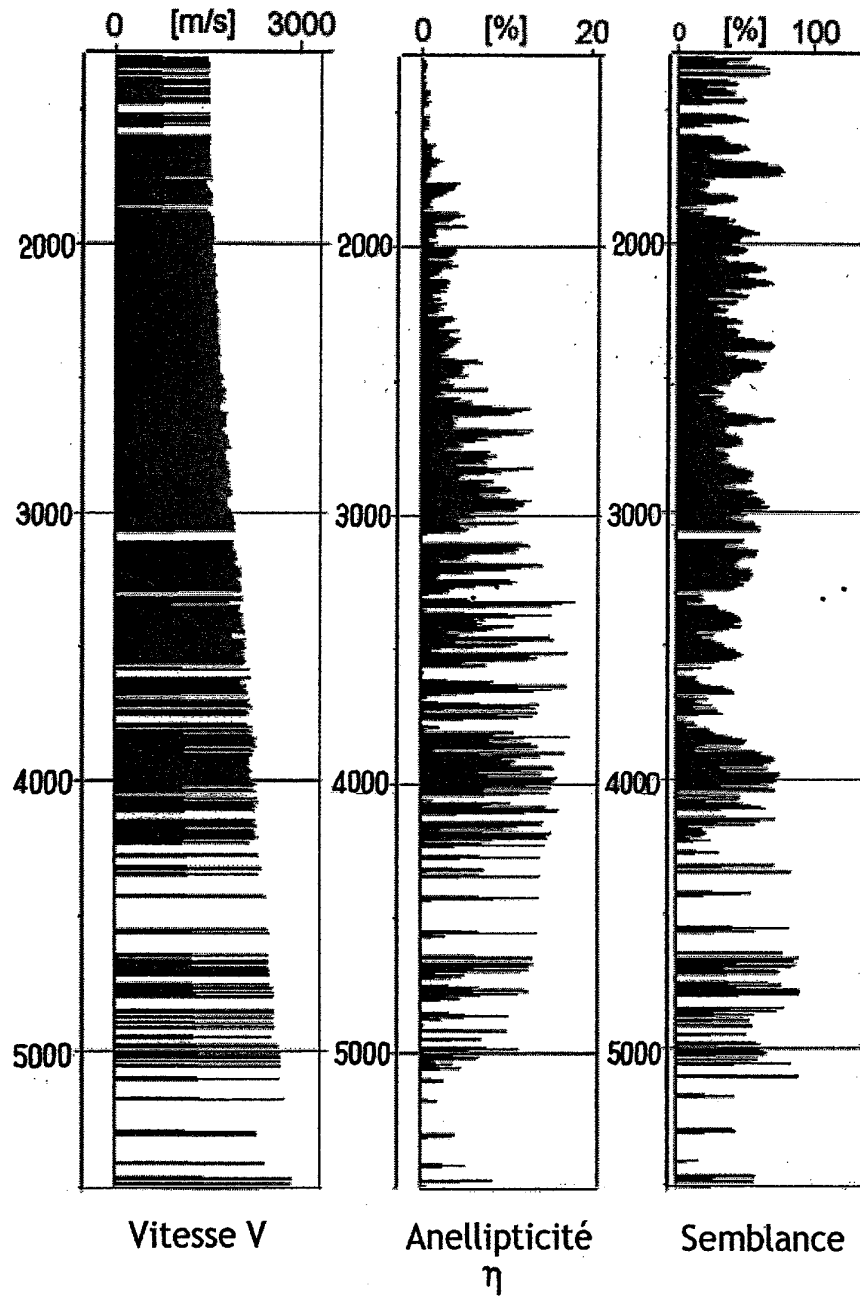
5 / 10

FIG.5

6 / 10

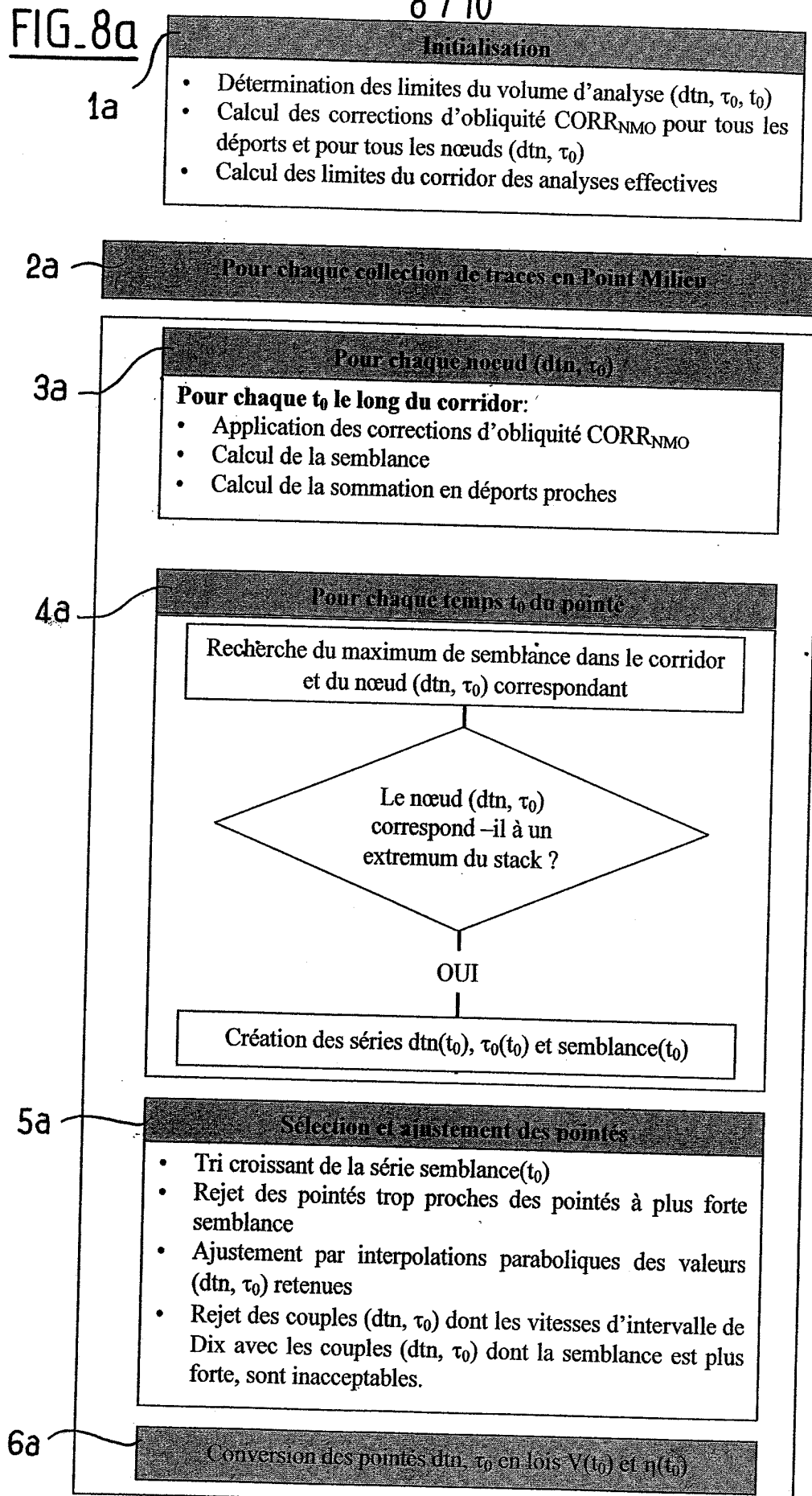
FIG. 6

7 / 10

FIG. 7

8 / 10

FIG. 8a



9 / 10

FIG. 8b

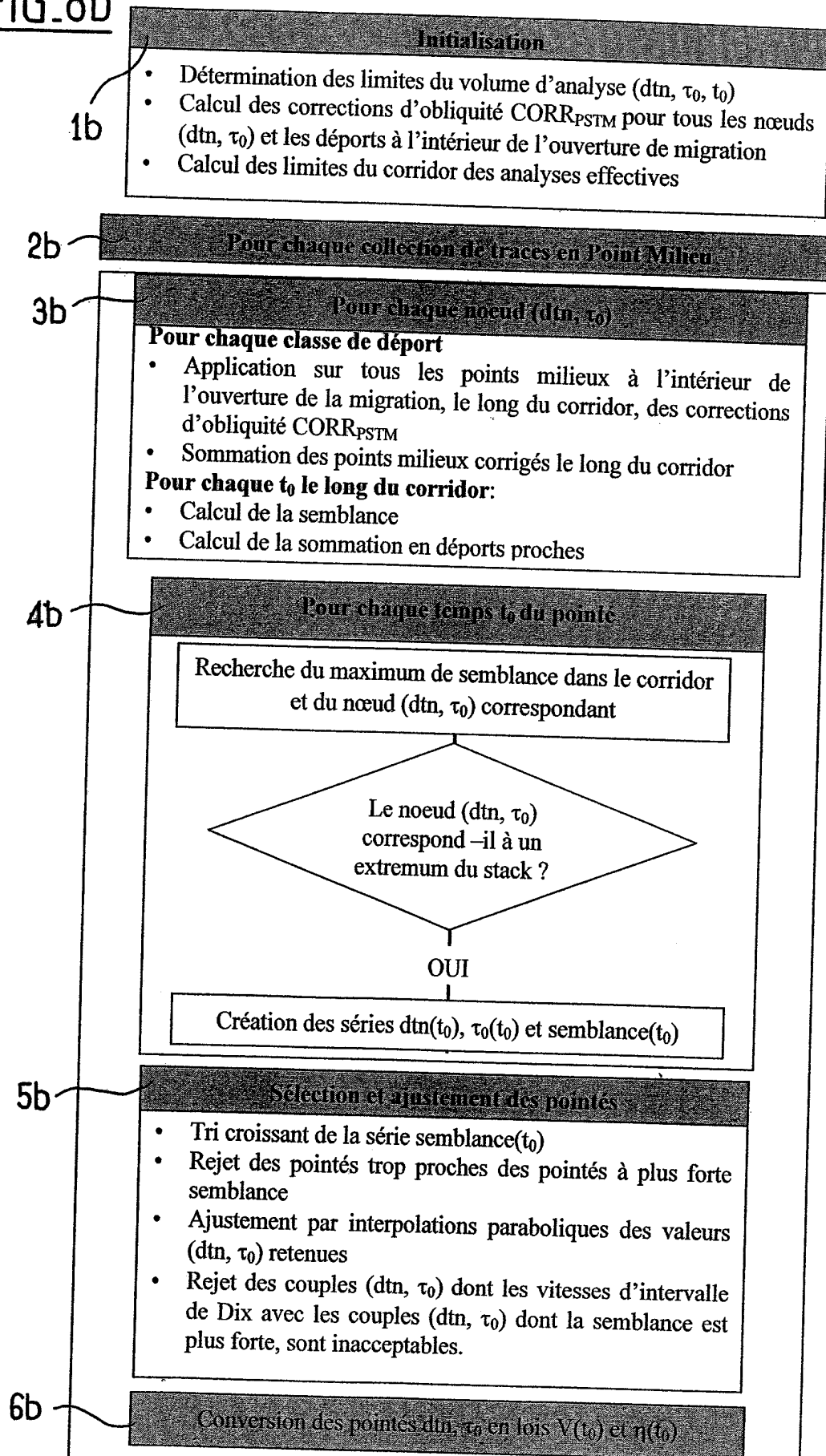
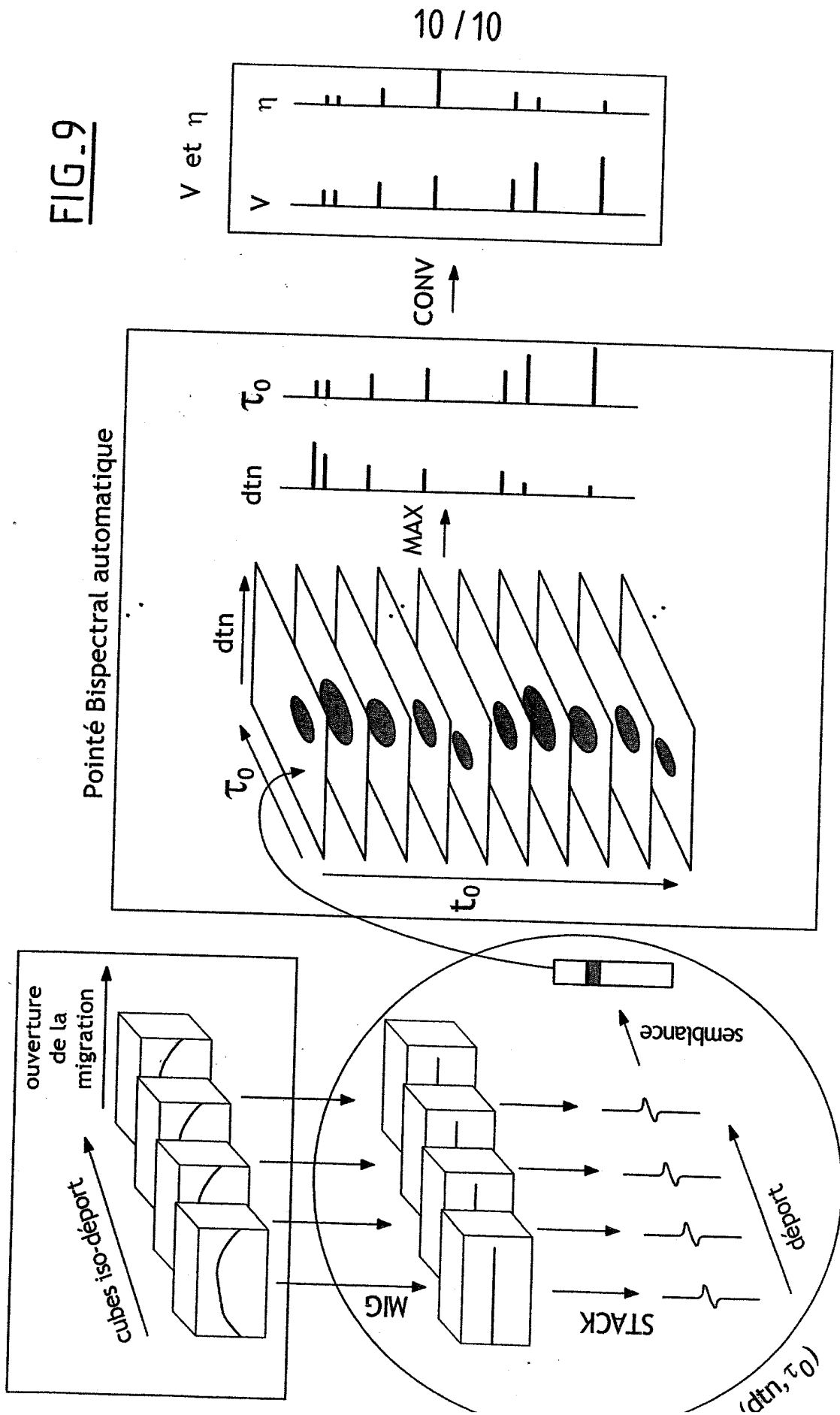


FIG. 9





**RAPPORT DE RECHERCHE
PRÉLIMINAIRE**
établi sur la base des dernières revendications
déposées avant le commencement de la recherche

N° d'enregistrement
national

FA 636366
FR 0308861

DOCUMENTS CONSIDÉRÉS COMME PERTINENTS		Revendication(s) concernée(s)	Classement attribué à l'invention par l'INPI
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes		
A,D	TSVANKIN I AND TSVANKIN I: "velocity analysis for transversely isotropic media" GEOPHYSICS, SOCIETY OF EXPLORATION GEOPHYSICISTS. TULSA, US, vol. 60, no. 5, 1 septembre 1995 (1995-09-01), pages 1550-1566, XP002082651 ISSN: 0016-8033 * page 1551 * * page 1556 * * page 1557 * * page 1564 - page 1566 * ---	1-24	G01V1/36
A	US 6 094 400 A (IKELLE LUC THOMAS) 25 juillet 2000 (2000-07-25) * colonne 2, ligne 3 - ligne 41 * * colonne 7, ligne 66 - colonne 10, ligne 40 * ---	1-24	
A	SAYERS C.M.: "Simplified anisotropy parameters for transversely isotropic sedimentary rocks" GEOPHYSICS, SOCIETY OF EXPLORATION GEOPHYSICISTS. TULSA,US,, vol. 60, no. 6, 1 novembre 1995 (1995-11-01) - 12 décembre 1995 (1995-12-12), pages 1933-1935, XP002275803 * le document en entier * -----	1-24	
			DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHÉS (Int.CL.7)
			G01V
Date d'achèvement de la recherche		Examineur	
1 avril 2004		Schneiderbauer, K	
CATÉGORIE DES DOCUMENTS CITÉS		T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet bénéficiant d'une date antérieure à la date de dépôt et qui n'a été publié qu'à cette date de dépôt ou qu'à une date postérieure. D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons & : membre de la même famille, document correspondant	
X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : arrière-plan technologique O : divulgation non-écrite P : document intercalaire			

1

**ANNEXE AU RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE
RELATIF A LA DEMANDE DE BREVET FRANÇAIS NO. FR 0308861 FA 636366**

La présente annexe indique les membres de la famille de brevets relatifs aux documents brevets cités dans le rapport de recherche préliminaire visé ci-dessus.

Les dits membres sont contenus au fichier informatique de l'Office européen des brevets à la date du **01-04-2004**

Les renseignements fournis sont donnés à titre indicatif et n'engagent pas la responsabilité de l'Office européen des brevets, ni de l'Administration française

Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US 6094400 A	25-07-2000	FR 2747477 A1	17-10-1997
		GB 2312281 A ,B	22-10-1997
		NO 971710 A	16-10-1997
