印兴耀,崔维,宗兆云等. 2014. 基于弹性阻抗的储层物性参数预测方法. 地球物理学报,57(12):4132-4140, doi:10.6038/cjg20141224.

Yin X Y, Cui W, Zong Z Y, et al. 2014. Petrophysical property inversion of reservoirs based on elastic impedance. *Chinese J*. *Geophys.* (in Chinese), 57(12):4132-4140, doi:10.6038/cjg20141224.

基于弹性阻抗的储层物性参数预测方法

印兴耀,崔维*,宗兆云,刘晓晶

中国石油大学(华东)地球科学与技术学院,青岛 266580

摘要 储层物性参数是储层描述的重要参数,常规的基于贝叶斯理论的储层物性参数反演方法大多是通过反演获 得的弹性参数进一步转换而获得物性参数,本文提出一种基于弹性阻抗数据预测储层物性参数的反演方法.该方 法主要通过建立可以表征弹性阻抗与储层物性参数之间关系的统计岩石物理模型,联合蒙特卡罗仿真模拟技术, 在贝叶斯理论框架的指导下,应用期望最大化算法估计物性参数的后验概率分布,最终实现储层物性参数反演.经 过模型测试和实际资料的处理,其结果表明本文提出的方法具有预测精度高,稳定性强,横向连续性好等优点. 关键词 弹性阻抗;储层物性参数;贝叶斯理论;EM算法;统计性岩石物理模型

doi:10.6038/cjg20141224中图分类号P631收稿日期2013-12-02,2014-07-21 收修定稿

Petrophysical property inversion of reservoirs based on elastic impedance

YIN Xing-Yao, CUI Wei*, ZONG Zhao-Yun, LIU Xiao-Jing School of Geoscience, China University of Petroleum (Huadong), Qingdao 266580, China

Abstract Reservoir parameters are important to reservoir description. The conventional reservoir petrophysical parameter inversion method based on Bayesian theory are mostly based on inversion of elastic parameters and their transform. This study proposes an inversion method of reservoir petrophysical parameters based on elastic impedance data. This method establishes the statistical rock physics model to characterize the relationship between elastic impedance and reservoir petrophysical parameters, combines the Monte Carlo simulation techniques and applies the expectation maximization algorithm to estimate petrophysical parameter posterior probability distribution in the framework of Bayesian theory, and then ultimately finishes reservoir parameter inversion. The feasibility of the method is verified by the model test and actual seismic data. The results indicate that the proposed method can improve the prediction accuracy and stability, meanwhile has a better lateral continuity.

Keywords Elastic impedance; Reservoir petrophysical parameters; Bayesian theory; EM algorithm; Statistical rock physics model

作者简介 印兴耀,男,1962年11月生,博士,教授,博士生导师,主要从事油气勘探地球物理和地震勘探仪器研究. E-mail: xyyin@upc.edu.cn

基金项目 国家重点基础研究发展计划(973计划)项目(2013CB228604),国家油气重大专项(2011ZX05030-004-002),中国博士后科学基金, 山东省博士后创新基金及中石化重点实验室基金联合资助.

^{*} 通讯作者 崔维,女,1988年9月生,在读硕士研究生,主要从事物性反演、储层预测及流体识别等工作. E-mail: crystal880922@sina.com

1 引言

地震数据中蕴含着丰富的储层物性参数信息, 而储层物性参数作为衡量储层质量及孔隙承载含流 体状况的重要参数,其准确估计能够为储层预测提供 有力参考依据,为孔隙流体识别起到一定的指导作用.

针对于储层物性参数反演方法的研究,国内外 学者取得一系列研究成果. Doyen(1988)使用协同 克里格法用地震数据反演出的声阻抗数据来预测孔 隙度参数;McCormack(1991)提出将神经网络技术 应用于地球物理领域;国内印兴耀等(1994,1998)将 神经网络技术应用到储层预测中;董恩清和高宏亮 (1998)提出应用人工神经网络的方法将约束反演得 到的波阻抗转换成储层物性参数;由于神经网络有 一定的局限性,后来的研究人员对神经网络做了一 定程度的改进,田景文综合 BP(Back Propagation) 的快速收敛和 GA(Genetic Algorithm,遗传算法) 的全局寻优的特点,将二者有机的结合起来,形成 BP-GA 混合算法实现薄互储层物性参数预测,该方 法能较好地解决预测精度和收敛速度问题(田景文 和高美娟,2002);聂建新等(2004)提出基于同时包 含 Biot 流动和喷射流动这两种力学机制的非饱和 多孔隙 BISQ 模型,利用小生境遗传算法实现储层 参数反演,该方法在观测噪声低于5%时,具有很高 的精度;Mukerji和 Eidsvik 提出使用统计岩石物理 模型联合地震资料识别储层岩性和流体性质,并做 出不确定性分析(Mukerji et al., 2001a, 2001b; Eidsvik et al., 2004): Spikes 等(2007)提出了一种 联合地震资料和测井数据的概率地震反演技术实现 储层参数预测;Larsen 等(2006)将马尔科夫链模型 作为流体的先验分布引入到综合的岩性流体预测 中;Gallop(2006)应用此方法实现了储层相态的空 间预测:Bachrach(2006)将随机岩石物理模型应用 于含气砂岩中,联合反演孔隙度及含水饱和度; Buland 等(2008) 定义一种能够描述弹性参数的空 间模型——高斯模型,应用于快速贝叶斯反演方法 中实现岩性和流体预测;由于地震资料、测井数据以 及岩石物理信息在空间分布,尺度以及与储层的物 性关系上的不一致性,Bosch 等(2009)提出一种融 合地质统计学的方法实现孔隙度以及含水饱和度的 预测,在该方法中,用到最小二乘法以及马尔科夫链 蒙特卡罗采样技术;Grana 和 Rossa(2010)提出的 反演储层物性参数的方法依然是建立在贝叶斯理论 框架之下,建立物性参数的先验分布时假设其服从 多分量混合高斯分布,联合统计岩石物理模型,估计 物性参数的后验概率分布,完成储层物性参数预测; Ulvmoen和Omre(2010)使用马尔科夫随机场来做 流体识别;Rimstand和Omre(2010)在Ulvmoen提 出的模型基础上,将其推广到依赖于深度的岩石物 理模型并推导出模型参数;Han等(2011)使用一种 空间的岩性流体聚类的方法实现了岩性流体预测; Bosch等(2010)提出基于贝叶斯理论框架下的储层 物性参数反演方法.

基于贝叶斯理论框架下的储层物性参数反演, 大多使用井反演获得的弹性参数进一步来估算物性 参数,转换过程中通常需要应用到反演精度相对较 差的密度项,从而使间接估算储层参数的精度下降, 因此本文在充分利用弹性阻抗反演稳定性的基础 上,提出一种基于弹性阻抗的储层物性参数预测方 法,这样就避免由于密度反演不准确而使得物性参 数反演存在较大的误差.该方法主要应用贝叶斯理 论推导出待反演的目标函数,使用蒙特卡罗仿真模 拟技术对已建立的储层物性参数的先验分布做随机 抽样获取储层物性参数的随机分布样本空间,通过 联合多元拟合的方法和 Connolly 弹性阻抗方程建 立可以表征弹性阻抗参数和储层物性参数之间关系 的统计性岩石物理模型.该方法增加了反演的稳定 性以及横向连续性等优势,达到稳定反演储层物性 参数的目的.

2 贝叶斯理论框架下目标函数的建立

贝叶斯理论包括三个基本概念:先验分布,后验 分布以及联系二者的似然函数.贝叶斯分类器的基 本分类原理是通过某对象的先验概率,利用贝叶斯 公式计算出其后验概率,即该对象属于某一类的概 率,选择具有最大后验概率的类作为该对象所属的 类.也就是说,贝叶斯分类器是最小错误率意义上的 优化.

在储层物性参数反演过程中,将待反演的目标 函数(储层物性参数:孔隙度,泥质含量,含水饱和 度)与已知的观测数据(弹性阻抗参数)通过贝叶斯 公式联系起来,如下所示:

$$P(\mathbf{R} \mid \mathbf{m}) = \frac{P(\mathbf{R})P(\mathbf{m} \mid \mathbf{R})}{\int P(\mathbf{R})P(\mathbf{m} \mid \mathbf{R}) \,\mathrm{d}\mathbf{R}},\qquad(1)$$

其中:**R**代表物性参数,即**R** = $[\phi, V_{sh}, S_w], \phi, V_{sh}$,

 S_w 分别表示孔隙度,泥质含量,含水饱和度;m 代表 弹性阻抗参数,即 $m = [EI_1, EI_2, EI_3], EI_1, EI_2, EI_3$ 分别表示三个角度的弹性阻抗; $P(\bullet)$ 代表概率密 度函数.

由于(1)式中 $\int P(\mathbf{R})P(\mathbf{m} \mid \mathbf{R})d\mathbf{R}$ 代表弹性阻 抗参数的全概率,对所求取的后验概率 $P(\mathbf{R} \mid \mathbf{m})$ 只 起到正则化因子的作用,故可将其视为一个常数,记 为 α .则(1)式可表示成

 $P([\phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w}] | [EI_1, EI_2, EI_3]) =$

 $\alpha \times P(\llbracket \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \rrbracket) P(\llbracket EI_1, EI_2, EI_3 \rrbracket) \llbracket \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \rrbracket).$ (2)

由于三个角度的弹性阻抗之间具有相关性,且 角度差异越小,相关性越高,反演的稳定性越差,因 此,在合理范围内,尽量选取三个角度差异相对较大 的弹性阻抗参数,并做去相关处理,使三个角度的弹 性阻抗参数之间彼此相互独立,即

 $P([EI_1, EI_2, EI_3] | [\phi, V_{sh}, S_w]) =$

 $P(\mathrm{EI}_{1} \mid \llbracket \phi, V_{\mathrm{sh}}, S_{\mathrm{w}} \rrbracket) P(\mathrm{EI}_{2} \mid \llbracket \phi, V_{\mathrm{sh}}, S_{\mathrm{w}} \rrbracket)$

 $\times P(\mathrm{EI}_{3} \mid [\phi, V_{\mathrm{sh}}, S_{\mathrm{w}}]), \qquad (3)$

式中, EI₁, EI₂ 与 EI₃ 均代表去相关处理之后的弹性 阻抗数据.

取最大后验概率位置处所对应的目标参数作为 储层物性参数的最终反演结果

 $[\phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w}] =$

 $\arg \operatorname{Max} P([\phi, V_{\operatorname{sh}}, S_{\operatorname{w}}] | [EI_1, EI_2, EI_3]).$ (4)

将(2)式,(3)式代入(4)式中,由于常数项对于 最终反演结果没有作用,因此可以舍弃常数项,即可 获得最终反演的目标函数:

 $\begin{bmatrix} \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \end{bmatrix} = \arg \operatorname{Max} P(P(\llbracket \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \rrbracket) \\ \times P(\operatorname{EI}_{1} \mid \llbracket \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \rrbracket) P(\operatorname{EI}_{2} \mid \llbracket \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \rrbracket) \\ \times P(\operatorname{EI}_{3} \mid \llbracket \phi, V_{\rm sh}, S_{\rm w} \rrbracket)),$ (5)

式中, $P([\phi, V_{sh}, S_w])$ 为储层物性参数的先验分 布,可以根据对测井数据做统计分析而建立,

 $(P(\mathrm{E}\,\mathrm{I}_1 \mid \llbracket \phi, V_{\mathrm{sh}}, S_{\mathrm{w}} \rrbracket) P(\mathrm{E}\,\mathrm{I}_2 \mid \llbracket \phi, V_{\mathrm{sh}}, S_{\mathrm{w}} \rrbracket)$

P(EI₃ | [¢,V_{sh},S_w]))为在储层物性参数反演过程 中,联系先验分布和后验概率分布的似然函数,可以 通过建立的统计岩石物理模型和蒙特卡罗仿真模拟 技术来完成.

3 基于弹性阻抗的储层物性参数反演

常规的基于贝叶斯分类的储层物性参数反演方法(Grana and Rossa, 2010),利用反演得到的弹性

参数进一步估算物性参数,实现了多种储层物性参数的联合反演,但弹性参数中的密度信息很难准确获取.为了解决密度获取不准确这一问题,本文提出使用弹性阻抗反演储层物性参数,避免反演过程中密度项的使用.

基于弹性阻抗的储层物性参数反演是在贝叶斯 理论框架下,应用统计岩石物理模型,蒙特卡罗随机 抽样方法以及期望最大化算法相结合共同完成储层 物性参数反演.

通过对测井数据做统计分析,建立近似符合实 际测井资料的储层物性参数的先验分布(如多分量 高斯分布,均匀分布等),在本文中,选择多分量混合 高斯分布;并通过蒙特卡罗仿真模拟技术对已建立 的先验概率分布进行离散的随机抽样,可获得储层 物性参数的随机样本空间分布;同时根据实际测井 资料信息以及已有的岩石物理理论作为指导,建立 能够表征弹性阻抗参数和储层物性参数之间的关系 式,即确定性岩石物理关系.

通常确定性岩石物理关系的构建有以下三种方法:通过岩石物理学的基本理论,经典岩石物理模型 以及实际测井资料拟合的关系式.由于经典岩石物 理模型并不具备普遍的适用性,因此,在实际资料的 应用中,通常对测井资料进行统计分析,构建一种岩 石物理关系,使其与实际测井资料匹配程度达到最 佳状态.

在实际资料处理中,弹性参数(纵波速度,横波 速度,密度等)与物性参数(孔隙度,泥质含量,含水 饱和度等)二者之间的关系多数为非线性的,可以通 过曲线拟合的方式得到,如高斯拟合,多项式拟合 等.在误差允许条件下可以将其视为线性关系,如 (6)式所示.

$$V_{\rm P} = a_{11}\phi + a_{12}V_{\rm sh} + a_{13}S_{\rm w} + d_{11},$$

$$V_{\rm S} = a_{21}\phi + a_{22}V_{\rm sh} + a_{23}S_{\rm w} + d_{12},$$

$$\rho = a_{31}\phi + a_{32}V_{\rm sh} + a_{33}S_{\rm w} + d_{13}.$$
(6)

可写成矩阵的形式:

$$\begin{bmatrix} V_{\rm P} \\ V_{\rm S} \\ \rho \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi \\ V_{\rm sh} \\ S_{\rm w} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} d_{11} \\ d_{12} \\ d_{13} \end{bmatrix}, \quad (7)$$

式中的矩阵系数 a_{ij} (i = 1, 2, 3; j = 1, 2, 3) 以及常数项 d_{1j} (j = 1, 2, 3) 可以利用测井资料通过多元回归的方法拟合得到.

当弹性参数与物性参数二者之间的关系无法近 似为线性时,采用多项式拟合,则方程(6)变为多元 高次方程组:

$$V_{\rm P} = a_{1,n}\phi^{n} + a_{1,n-1}\phi^{n-1} + \dots + a_{1,1}\phi + b_{1,n}V_{\rm sh}^{n} + b_{1,n-1}V_{\rm sh}^{n-1} + \dots + b_{1,1}V_{\rm sh} + c_{1,n}S_{\rm w}^{n} + c_{1,n-1}S_{\rm w}^{n-1} + \dots + c_{1,1}S_{\rm w} + d_{11}, V_{\rm S} = a_{2,n}\phi^{n} + a_{2,n-1}\phi^{n-1} + \dots + a_{2,1}\phi + b_{2,n}V_{\rm sh}^{n} + b_{2,n-1}V_{\rm sh}^{n-1} + \dots + b_{2,1}V_{\rm sh}$$
(8)
$$+ c_{2,n}S_{\rm w}^{n} + c_{2,n-1}S_{\rm w}^{n-1} + \dots + c_{2,1}S_{\rm w} + d_{12}, \rho = a_{3,n}\phi^{n} + a_{3,n-1}\phi^{n-1} + \dots + a_{3,1}\phi + b_{3,n}V_{\rm sh}^{n} + b_{3,n-1}V_{\rm sh}^{n-1} + \dots + b_{3,1}V_{\rm sh} + c_{3,n}S_{\rm w}^{n} + c_{3,n-1}S_{\rm w}^{n-1} + \dots + b_{3,1}S_{\rm w} + d_{13}.$$

同理,利用已知的测井资料通过最小二乘拟合 可以得出(8)式中的 $a_{i,j}$ 、 $b_{i,j}$ 、 $c_{i,j}$ 与 $d_{1,i}$,其中i = 1, 2,3; $j = 1, 2, \cdots, n$.

在得到弹性参数与物性参数之间确定性关系的基础上,结合弹性阻抗方程构建弹性阻抗与物性参数之间的关系.Connolly(1999)推导的弹性阻抗方程如下:

$$\mathrm{EI}(\theta) = V_{\mathrm{P}}^{1+\tan^2\theta} V_{\mathrm{S}}^{-8K\sin^2\theta} \rho^{1-4K\sin^2\theta}, \qquad (9)$$

Whitcombe(2002)对(9)式的弹性阻抗方程进行归一化处理:

$$\mathrm{EI}(\theta) = V_{\mathrm{P}_{0}} \rho_{0} \left(\frac{V_{\mathrm{P}}}{V_{\mathrm{P}_{0}}}\right)^{1 + \tan^{2}\theta} \left(\frac{V_{\mathrm{S}}}{V_{\mathrm{S}_{0}}}\right)^{-8K \sin^{2}\theta} \left(\frac{\rho}{\rho_{0}}\right)^{1 - 4K \sin^{2}\theta},$$
(10)

其中,K是一个常数, $K = (V_s/V_P)^2$,通常取 0.25. 本文进一步对(10)式两边取对数:

 $lnEI = a \cdot lnV_{P} + b \cdot lnV_{S} + c \cdot ln\rho + d, (11)$ 其中, $a = 1 + tan^{2}\theta; b = -8Ksin^{2}\theta; c = 1 - 4Ksin^{2}\theta;$ 常数项 $d = -tan^{2}\theta \cdot lnV_{P_{0}} + 8Ksin^{2}\theta \cdot lnV_{S_{0}} + 4Ksin^{2}\theta \cdot ln\rho_{0}, V_{P_{0}}, V_{S_{0}}, \rho_{0}$ 分别为纵波速度,横波速度,密度测井曲线的均值.

假定三个不同角度 θ_1 , θ_2 , θ_3 的弹性阻抗分别记为 EI₁, EI₂, EI₃, 则

$$\begin{bmatrix} \ln E I_1 \\ \ln E I_2 \\ \ln E I_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_1 & b_1 & c_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 \\ a_3 & b_3 & c_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ln V_P \\ \ln V_S \\ \ln \rho \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \end{bmatrix}, (12)$$

式中, a_i , b_i , c_i , d_i (i = 1, 2, 3)分别为三个角度弹性 阻抗中 $\ln V_P$, $\ln V_s$, $\ln \rho$ 对应的系数及相应的常数项.

综合式(7)和式(12)(弹性参数与物性参数可近 似为线性关系)或式(8)和式(12)(弹性参数与物性 参数不可近似为线性关系),即可求出弹性阻抗与物 性参数之间的直接关系,进而可以获取确定性岩石物 理关系式.

在实际的地震勘探中,地下储层条件是复杂多 变的,考虑到不同的孔隙结构、矿物颗粒磨圆度、地 层温度、压力条件的微弱变化以及泥质含量等诸多 因素(胡华锋等,2012)都有可能对弹性阻抗与储层物性参数之间的岩石物理关系造成一定程度的偏差,因此,为了降低这些因素的影响,引入随机误差.确定性岩石物理关系和随机误差就构成了统计岩石物理模型,其数学表达式为:

 $[EI_1, EI_2, EI_3] = f_{RPM}(\phi, V_{sh}, S_w) + \varepsilon$, (13) 其中, f_{RPM} 表述弹性阻抗参数和储层物性参数之间 的确定性岩石物理关系, ε 代表为确定性岩石物理 关系添加的误差项,可以通过实际测井资料与确定 性岩石物理关系之间的相对差异来估算,常选取均 值为零的高斯截断误差,以此来削弱地下复杂结构 对二者关系的影响,继而完成建立统计岩石物性模 型的工作.

综上两步,利用储层物性参数的随机样本分布 空间和统计岩石物理模型,即可获得弹性阻抗参数 的随机分布样本空间分布,并做横向外推.至此,由 二者的随机样本分布空间就共同构成了储层物性参 数与弹性阻抗参数的联合分布的空间样本.通过期 望最大化算法估算联合分布中的各项参数,结合从 叠前地震数据反演得到的弹性阻抗数据体,可估算 储层物性参数的后验条件概率,寻找最大后验概率 位置处所对应的储层物性参数值,该值即为最终的 储层物性参数反演结果.图 1 是利用弹性阻抗实现 储层物性参数反演的流程图.



图 1 弹性阻抗反演储层物性参数流程图 Fig. 1 Flowchat of petrophysical-property inversion based on elastic impedance

4 模型测试

为了验证基于弹性阻抗反演储层物性参数这一

反演方法的可行性,做如下模型测试.

选取某井上深度范围为 2460~2513 m 的一段 地层作为研究目标层.图 2A 是该井上的物性参数 测井曲线,图 2B 是该井上的弹性参数测井曲线.

根据公式(7)和公式(11)建立一种确定性岩石 物理关系式表征弹性阻抗参数与物性参数之间的关 系.为验证确定性岩石物理关系建立的准确性,将其 应用到前面已选择的地层模型中.如图 3 所示,实线 代表利用测井曲线中的弹性参数曲线计算的三个角 度的弹性阻抗值,即弹性阻抗的计算值;虚线代表利 用确定性岩石物理关系和测井曲线中的物性参数曲 线拟合的三个角度的弹性阻抗值,即拟合值.从图中 可以观察到,利用所建立的确定性岩石物理关系拟 合的弹性阻抗参数与储层物性参数之间的关系的准 确度较高,相关度达到 90.14%,这也说明了确定性 岩石物理关系建立的准确性与合理性.

由于在确定性岩石物理关系式建立过程中,近 似运算的使用以及其他条件的影响,都将导致确定 性岩石物理关系式拟合的弹性阻抗曲线与实际根据 测井数据计算出来的值存在一定程度上的偏差,为 了削弱这种偏差的存在对反演过程造成的影响,为 此为建立的岩石物理关系式添加随机误差项,本文 取均值为零的高斯截断误差.

根据实际的测井数据做统计分析,建立储层物 性参数的先验分布,可假设储层物性参数(孔隙度, 泥质含量,含水饱和度)服从三项高斯分量的混合高 斯分布,并用期望最大化算法计算出先验分布的各 项参数(均值,标准差以及各项所占的权值),然后应 用蒙特卡罗仿真模拟技术对其进行随机抽样,获得 储层物性参数的随机样本分布图.









Fig. 3 Verification of physical relationship of rock











已知储层物性参数先验分布随机样本中的每一 个样点,根据所建立的统计岩石物理模型,求取出每 一个样点所对应的弹性阻抗参数的值,就可获得弹 性阻抗参数的随机分布样本空间.将物性参数随机 样本空间与弹性阻抗参数随机样本空间相结合,即 可获得储层物性参数和弹性阻抗参数的联合分布. 图 5 为三个角度的弹性阻抗参数与孔隙度的联合分 布情况,从黑色调到白色调渐变的过程表征孔隙度 后验条件概率由小变大的过程.

应用期望最大化算法计算出孔隙度与三个角度 的弹性阻抗参数的联合分布中三个高斯分量的各项 参数(均值,标准差,权值),并分别求取在已知三个 角度弹性阻抗参数的前提下,孔隙度的后验条件概 率,即 $P(\phi | EI_1), P(\phi | EI_2), P(\phi | EI_3).$ 对三个角 度的弹性阻抗参数做去相关处理,使彼此之间相互 独立,然后应用式(13)计算出在弹性阻抗参数已知 的条件下孔隙度的后验概率,即

 $P(\phi | [EI_1, EI_2, EI_3]) =$

 $P(\phi \mid \text{EI}_1) P(\phi \mid \text{EI}_2) P(\phi \mid \text{EI}_3).$ (14)

根据应用贝叶斯公式推导出来的待反演目标函数,估计孔隙度后验条件概率的最大值,并且寻找最 大值位置处所对应孔隙度的值,该值即为孔隙度的 最终反演结果.泥质含量和含水饱和度的反演方法 与孔隙度的反演方法相同. 图 6 为孔隙度后验概率分布图;图 7 为孔隙度 的最终反演结果.在图 7 中,实线表示实际测井资料 中提供的孔隙度测井曲线,虚线则代表应用本文介 绍的方法反演出的孔隙度曲线.从图中可以看出,反 演出的孔隙度曲线与实际测井资料中提供的孔隙度



Fig. 6 Posterior probability distributions of porosity



Fig. 7 Result of porosity inversion

曲线吻合程度较好,经计算,相关度达到 90.56%, 这说明了该反演方法的可行性.

5 实际数据应用

1730 1730 1730 计算值 ---- 拟合值 17401740 1740 1750 1750 1750 1760 1760 1760 1770 1770 1770 深度/m 1780 1780 1780 1790 1790 1790 1800 1800 1800 1810 1810 1810 1820 1820 1820 1830 1830 1830 6 8 10 8 10 8 10 6 $\times 10^{6}$ $\times 10^{6}$ $\times 10^{6}$ 弹性阻抗EI 弹性阻抗EI₂ 弹性阻抗EI,

选取某一工区作为目标区,将上面的方法应用

于实际工区中.图 8 为对确定性岩石物理关系式的 验证.实线表示利用测井数据中弹性参数曲线计算 的弹性阻抗曲线,虚线表示通过已建立的确定性岩 石物理关系式和实际测井数据中物性参数测井曲线 拟合的弹性阻抗曲线.从图中可以很明显地看出,拟 合值与实际计算值吻合度较高,相关度为 92.12%, 这就验证了所建立的确定性岩石物理关系式的正 确性.

图 9 为反演出的孔隙度曲线,其中实线代表实际测井值,虚线代表反演值,从图中可以看出,反演的孔隙度曲线与实际测井曲线较为吻合,经计算,二者的相关度为 92.34%.

图 10 为某实际工区中 A 井与 B 井的连井地震 剖面.在A井,B井中,灰色代表砂岩,白色代表泥 岩.其中,A井包含全套测井曲线(储层物性参数及 岩石弹性参数测井曲线),B井测井曲线不全,但存 在岩性解释结果及油气解释结果.因此,A井为反演 参与井,B井不参与反演,作为检验储层物性参数反 演的验证井.图 11 为使用本文介绍的基于弹性阻抗 参数反演储层物性参数的方法反演出的孔隙度剖 面.从图 11 中可以看出,孔隙度的高值处正对应于 井中砂岩较为发育区段,而孔隙度的低值处对应井 中泥岩区段,因此,孔隙度剖面的反演结果与测井解 释结果吻合得较好.通过图 10 和图 11 对比发现,在 地震数据剖面箭头所指位置连续性稍差,而反演得 到的孔隙度剖面在同一位置处的横向连续性稍有改 善,因此,该方法也能够在一定程度上改善物性反演 结果的连续性.





Fig. 9 Curves of porosity inversion

6 结论

本文提出的基于弹性阻抗预测储层物性参数的 反演方法,以贝叶斯理论作为指导,建立能够表征弹 性阻抗与储层物性参数之间关系的统计岩石物理模型,联合蒙特卡罗仿真模拟技术以及期望最大化算法,完成储层物性参数反演.模型测试与实际资料应用表明该方法不仅保留了常规基于贝叶斯的储层物性参数预测方法的优点,而且还具有精确度高,稳定性强以及横向连续性较好等优势,改善了常规获取 弹性参数的不确定性,达到稳定反演储层物性参数 反演的目的.

References

- Bachrach R. 2006. Joint estimation of porosity and saturation using stochastic rock-physics modeling. *Geophysics*, 71 (5): O53-O63.
- Bosch M, Carvajal C, Rodrigues J, et al. 2009. Petrophysical seismic inversion conditioned to well-log data: Methods and application to a gas reservoir. *Geophysics*, 74(2): O1-O15.
- Bosch M, Mukerji T, Gonzalez E F. 2010. Seismic inversion for reservoir properties combining statistical rock physics and geostatistics: A review. *Geophysics*, 75(5): 75A165-75A166.
- Buland A, Kolbjørnsen O, Hauge R, et al. 2008. Bayesian lithology and fluid prediction from seismic prestack data. *Geophysics*, 73 (3): C13-C21.
- Connolly P. 1999. Elastic impedance. *The Leading Edge*, 18(4): 438-452.
- Dong E Q, Gao H L. 1998. Wave impedance constrain inversion and calculation method of reservoir petrophysical parameters. Well Logging Technology (in Chinese), 22(5): 337-340.
- Doyen P M. 1988. Porosity from seismic data: A geostatistical approach. *Geophysics*, 53(10): 1263-1275.
- Eidsvik J, Avseth P, Omre H, et al. 2004. Stochastic reservoir characterization using prestack seismic data. *Geophysics*, 69 (4): 978-993.



图 10 地震剖面 Fig. 10 Seismic profile



图 11 基于弹性阻抗参数反演储层物性参数

Fig. 11 Estimated petrophysical parameters of reservoirs based on elastic impendance

- Gallop J. 2006. Facies probability from mixture distributions with non-stationary impedance errors. 2006 SEG Annual Meeting.
- Grana D, Rossa E D. 2010. Probabilistic petrophysical-properties estimation integrating statistical rock physics with seismic inversion. *Geophysics*, 75(3); O21-O37.
- Han M, Zhao Y, Li G M, et al. 2011. Application of EM algorithms for seismic facices classification. *Computational Geosciences*, 15(3): 421-429.
- Hu H F, Yin X Y, Wu G C. 2012. Joint inversion of petrophysical parameters based on Bayesian classification. *Geophysical Prospecting for Petroleum* (in Chinese), 51(3): 225-232.
- Larsen A L, Ulvmoen M, Omre H, et al. 2006. Bayesian lithology/ fluid prediction and simulation on the basis of a Markov-chain prior model. *Geophysics*, 71(5): R69-R78.
- McCormack M D. 1991. Neural computing in geophysics. The Leading Edge, 10(1): 11-15.
- Mukerji T, Avseth P, Mavko G, et al. 2001a. Statistical rock physics: Combining rock physics, information theory, and geostatistics to reduce uncertainty in seismic reservoir characterization. *The Leading Edge*, 20(3): 313-319.
- Mukerji T, Jørstad A, Avseth P, et al. 2001b. Mapping lithofacies and pore-fluid probabilities in a North Sea reservoir: Seismic inversions and statistical rock physics. *Geophysics*, 66(4): 988-1001.
- Nie J X, Yang D H, Yang H Z. 2004. Inversion of reservoir parameters based on the BISQ model in partially saturated porous media. *Chinese Journal of Geophysics* (in Chinese), 47 (6): 1101-1105.
- Rimstad K, Omre H. 2010. Impact of rock-physics depth trends and Markov random fields on hierarchical Bayesian lithology/fluid prediction. *Geophysics*, 75(4): R93-R108.
- Spikes K, Mukerji T, Dvorkin J, et al. 2007. Probabilistic seismic inversion based on rock-physics models. *Geophysics*, 72(5):

R87-R97.

- Tian J W, Gao M J. 2002. Thin interbedded reservoir parameters predicting based on high speed and precise genetic algorithm neural network. *Control and Decision* (in Chinese), 17(5): 599-603.
- Ulvmoen M, Omre H. 2010. Improved resolution in Bayesian lithology/fluid inversion from prestack seismic data and well observations: Part 1—Methodology. *Geophysics*, 75(2): R21-R35.
- Whitcombe D N. 2002. Elastic impedance normalization. Geophysics, 67(1): 60-62.
- Yin X Y, Wu G C, Zhang H Z. 1994. The application of neural networks in the reservior prediction. *Journal of the University* of *Petroleum* (in Chinese), 18(5): 20-26.
- Yin X Y, Yang F L, Wu G C. 1998. Application of neural network to predicting reservoir and calculating thickness in CB oilfield. *Journal of the University of Petroleum* (in Chinese), 22(2): 17-20.

附中文参考文献

- 董恩清,高宏亮. 1998. 波阻抗约束反演及储层物性参数计算方法. 测井技术,22(5):337-340.
- 胡华锋,印兴耀,吴国忱. 2012. 基于贝叶斯分类的储层物性参数 联合反演方法. 石油物探,51(3):225-232.
- 聂建新,杨顶辉,杨慧珠. 2004. 基于非饱和多孔隙介质 BISQ 模型 的储层参数反演. 地球物理学报,47(6):1101-1105.
- 田景文,高美娟.2002. 基于快速、高精度遗传算法神经网络的薄互储层参数预测. 控制与决策,17(5):599-603.
- 印兴耀,吴国忱,张洪宙. 1994. 神经网络在储层横向预测中的应用. 石油大学学报:自然科学版,18(5):20-26.
- 印兴耀,杨风丽,吴国忱. 1998. 神经网络在 CB 油田储层预测和储 层厚度计算中的应用. 石油大学学报:自然科学版,22(2):17-20. (本文编辑 何燕)