∢测井录井▶

doi:10.11911/syztjs.2019060

高精度随钻成像测井关键技术

路保平, 倪卫宁

(中国石化石油工程技术研究院,北京 100101)

摘 要:为了解决随钻地质导向系统距离钻头远、检测信息少和检测精度低的问题,基于随钻扇区扫描原理,结 合 MEMS 动态工具面检测技术、近钻头伽马旋转累计计数成像采集算法和随钻电阻率动态 PID 调节发射驱动成像采集 算法,研制了高精度近钻头伽马成像测井仪和高精度随钻电阻率成像测井仪,实现了近钻头伽马16 扇区测量与随 钻电阻率128 扇区测量。现场试验结果表明:随钻采集到的近钻头伽马成像测井数据可为复杂油气藏地质导向钻 进提供技术支持;随钻电阻率成像测井数据与电缆测井数据吻合,可为随钻地层评价提供可靠数据。研究表明,利 用近钻头伽马成像测井仪和高精度随钻电阻率测井仪可以获得高精度的测井数据,为地质导向和地层评价提供支持。

关键词:随钻测井;成像测井;伽马测井;电阻率测井;地质导向;工具面

中图分类号: P631.8⁺11 文献标志码: A 文章编号: 1001-0890(2019)03-0148-08

The Key Technologies of High Precision Imaging Logging while Drilling

LU Baoping, NI Weining

(Sinopec Research Institute of Petroleum Engineering, Beijing, 100101, China)

Abstract: In order to solve the problem of the long distances between the geosteering while drilling system and the drill bit, and the problem of limited detection information and low detection accuracy, a near-bit gamma imaging logger and a high-resolution resistivity LWD tool were developed. They are based on the principle of sector scanning while drilling, which combines with a MEMS dynamic tool surface detection, imaging acquisition algorithm of near-bit gamma rotation cumulative counting, and the imaging acquisition algorithm driven by the dynamic PID adjustment emission of resistivity while drilling. It takes into consideration the fact that the near-bit gamma measurement covers 16 sectors and resistivity while drilling measurement contains 128 sectors. The results of field test suggest that the near-bit gamma imaging LWD data can provide technical support in the geosteering drilling of complex oil and gas reservoirs, while the resistivity LWD data is consistent with the cable logging data and can provide valid data for formation evaluation while drilling. Studies show that the near-bit gamma imaging logger and the high-precision resistivity LWD logger can acquire very large quantities of high precision logging data, and provide support in geosteering and formation.

Key words: logging while drilling; imaging logging; gamma logging; resistivity logging; geosteering; tool face

20世纪八九十年代,随钻测井技术得到了迅速 发展,形成了随钻伽马、随钻中子孔隙度、随钻电磁 波电阻率和随钻声波等随钻测井技术,不仅随钻测 井数据质量不断提高,而且向随钻成像测井方向发 展。目前,已经应用的随钻成像测井技术包括伽马 成像、电阻率成像、中子密度成像、超声波成像和核 磁成像等,其中部分随钻测井技术的数据质量已经 接近或达到了相应电缆测井技术的水平,因此随钻 测井的时效性和原状地层测量的优势更加明显。

近年来,以随钻伽马成像、随钻电阻率成像和 随钻中子密度成像为代表的随钻成像测井技术,其 测量精度和分辨率显著提高。以随钻电阻率成像测 井技术为例,国外各大油田技术服务公司均研发了随钻电阻率成像测井仪器^[1-5],并且随着发展细分为标准成像和高清成像2个序列,如Schlumberger公司的GVR和MicroScope高分辨率随钻侧向电阻率成像测井仪。国内也开始研究随钻成像测井技术,

收稿日期:2019-02-28。

作者简介:路保平(1962—),男,河北临城人,1982年毕业于 华东石油学院钻井工程专业,2001年获石油大学(北京)油气井工 程专业博士学位,教授级高级工程师,国家有突出贡献中青年专家, 主要从事石油工程技术研究与相关管理工作。系本刊编委会主 任。E-mail: lubp.sripe@sinopec.com。

基金项目:国家科技重大专项"低渗透储层高精度随钻成像技术研究"(编号:2016ZX05021-002)资助。

中国石油、中国石化和中国海油都在该领域开展了 卓有成效的研究工作,中国石油测井有限公司研制 出了随钻侧向电阻率成像测井仪,实现了电阻率成 像测量^[6]。随着各种非常规油气藏勘探开发的不断 深入,对随钻成像测井的清晰度要求越来越高,促 进随钻成像测井技术不断向高精度、高分辨率发 展。中国石化石油工程技术研究院为了解决随钻地 质导向系统距离钻头远、检测信息少等问题,开展 了高精度随钻成像测井技术研究,形成了近钻头伽 马成像测井技术和高精度随钻电阻率成像测井技 术,研制出了近钻头伽马成像测井仪和高精度随钻 电阻率成像测井仪,并在现场试验中取得随钻高清 测井图像,为复杂油气藏地质导向和随钻地层评价 奠定了坚实的基础。

1 高精度近钻头伽马成像测井技术

大斜度井、水平井钻井技术是油气勘探开发实现"少井高产"目标的主要技术手段^[7-8],而高精度 近钻头伽马成像测井(简称近钻头伽马成像测井) 技术能够直观地获取丰富的地层信息。近钻头伽马 成像测井是将测量传感器直接安装在钻头上方,钻 进过程中实时扫描探测钻遇地层的放射性强度,并 监测井斜与方位的变化,根据测井数据判识钻遇地 层岩性和渗透层、探测地层边界、计算地层倾角和 厚度、控制井眼轨迹等,以指导钻进和评价储层,提 高大斜度井、水平井的钻井速度。相比于常规随钻 伽马测井,近钻头伽马成像测井获取的地层信息更 加真实、及时和精细,并且测量盲区小,能显著提高 优质储层的钻遇率。

1.1 近钻头伽马成像方法

地层岩石中含天然放射性核素(铀系、钍系、 钾),其衰变时产生不同能量的伽马射线。地层岩 石的自然伽马放射性主要由铀、钍和钾的含量确 定。自然伽马测井是利用伽马射线探测器测量地层 的总放射性强度^[9]。与自然伽马测井原理相似,近 钻头伽马成像测井的伽马探测器和磁传感器安装在 钻头附近的钻铤表面侧向开槽内,并在周边安装屏 蔽体,定向探测地层中某一扇区内总的自然伽马射 线强度(见图1),随着井下钻具的旋转扫描可以获 取全井眼不同方位扇区地层的伽马成像图。

地层岩石中天然放射性物质产生的伽马射线通 过钻铤侧向开窗进入伽马射线探测器后,与 NaI 晶



图 1 近钻头伽马测量原理 Fig. 1 Principle of near-bit gamma measurement

体发生光电效应、康普顿效应和电子对效应,产生 荧光,光电倍增管和协同电子线路将荧光转变为电 信号。常规随钻伽马测井仪是将电信号转化为钻井 液脉冲信号传输至地面进行处理,再将处理后的钻 井液脉冲信号转化为所测地层的放射性强度。近钻 头伽马成像测井仪是将电磁信号数字化并记录下 来,通过无线短传方式上传给遥传系统,再由遥传 系统传输至地面,进行成像处理,实现近钻头地面 实时成像、井下大容量存储等功能。钻井过程中, 近钻头伽马成像测井仪实时测量不同方位的自然伽 马放射性强度(见图2),根据测量的伽马放射性强 度进行多扇区精细成像。由于受到随钻传输系统即 钻井液脉冲器传输能力的限制,并不是将全部扇区 的伽马成像值都传输到地面,只是将扇区中最上方 和最下方的伽马值传输到地面。一般将扇区中最上 方的伽马测量值简称为"上伽马",最下方的伽马 测量值简称为"下伽马"。地质导向技术就是根据 上、下伽马值判断钻头在地层中的位置,通过成像 信息来预测井眼相对倾角的变化趋势,从而及时调 整钻头前进方向,实现在油藏最佳位置钻进^[10-12],提 高储层钻遇率。



图 2 近钻头伽马成像测井示意



1.2 近钻头伽马成像测井仪井下电子系统

近钻头伽马成像测井仪井下电子系统由近钻头 下短节和近钻头上短节组成,如图 3 所示。近钻头 下短节直接在钻头上方,是井下电子系统的主电子 仓,内有伽马探测器、X/Y磁传感器、发射天线、数 据采集及控制模块、大容量存储电路、脉冲放大整 形电路和电磁发射编码电路等元器件,构成了井下 无线电磁短传通讯的发射电路,能够实时测量钻头 附近 0.60 m 以内的地层方位伽马值、井斜角/方位 角、钻头转速等地质参数和工程参数,并通过无线 电磁信号将测量数据上传至近钻头上短节。近钻头 上短节内为井下无线电磁短传通讯的接收电路,其 由接收天线、放大滤波电路、数据采集控制电路、接 收解码电路和仪器通讯总线等构成。近钻头上短节 配接在螺杆钻具上部、传统 MWD/LWD 仪器下部, 接收近钻头下短节发射的电磁信号,同时将所有测 量数据通过井下专用仪器总线传输至遥传系统。近 钻头上、下短节中的接收、发射天线及相应的电子 线路构成了井下无线电磁短传通讯系统,实现上、 下两短节间跨螺杆钻具的通讯,通过无线电磁信号 将钻头测量数据发送至遥传系统,再通过遥传系统 (如 MWD)将近钻头测量数据上传至地面进行精细 成像处理。





1.3 近钻头伽马成像采集方法

近钻头伽马成像测井仪通过在不同方位布置伽 马探测器,利用伽马探测器的定向探测特性实现方 位测量。采用理论分析、模拟优化等手段,研制了 近钻头伽马探测器,其方位探测特性曲线如图4所 示。由图4可以看出,从-180°到180°方位积分几何 因子是逐渐增大的;当方位积分几何因子取0.8时, 几何因子扫射的方位角宽度约45°,表明伽马探测 器的方位分辨率可达到45°。以上分析说明,近钻 头伽马成像测井仪能很好地分辨16扇区的地层,具 有非常高的成像精度。

与非放射性测井不同,近钻头伽马成像测井数 据的采集具有非瞬时性的特点,需要进行一定的 时间累积才能测量得到有效的伽马数据。近钻头伽 马探测器具有方位探测特性,在钻进过程中随钻头 旋转采集不同扇区内的伽马总计数,实现方位伽马 成像测量^[13-14]。近钻头伽马成像测井数据采集方法 如下: 1)将井眼(360°)平均划分为N个扇区(如4、8、 16或32),如图5所示,各扇区对应角度区间为 [360(n-1)/N,360n/N],(n=1,2,…,N)。

2)采用2个磁传感器实时测量钻具旋转角度
 θ,并用实时时钟记录测量时间t。

3)每旋转一周,当 θ 为扇区边界角度时,记录此时的时间 t_0, t_1, \dots, t_N ,再计算每个扇区对应的测量时间 $t_1 - t_0, t_2 - t_1, \dots, t_N - t_{N-1}$ 。

4)在总的测量时间内,累加旋转过程中记录的 每个扇区对应的测量时间*T*₁,*T*₂,…,*T_N*,即地层扇区 的累计测量时间。

5)磁传感器在测量的同时记录伽马脉冲响应, 当采集到1个伽马脉冲时,记录此时钻具旋转的角 度 θ_t ,判别 θ_t 对应的扇区 n_t ,此时 n_t 扇区对应的伽马计 数值为 C_n +1。

6) 当测量结束时, 累计得到各扇区伽马计数序 列*C*₁, *C*₂, …, *C*_N。

7) 计算扇区对应的伽马计数率, 扇区对应的伽马计数率 $G_n = C_n/T_n$ 。



图 4 近钻头伽马探测器的方位探测特性曲线 Fig. 4 Azimuth detection characteristic curve of the nearbit gamma detector



图 5 近钻头伽马成像测井 16 扇区示意

Fig. 5 Schematic diagram of 16 sectors near-bit gamma imaging logging

2 高精度随钻电阻率成像测井技术

根据随钻电阻率成像测井仪器提供的高分辨率

井壁图像,可以清晰地判断裂缝、孔洞等地质特征, 实现评价地层和实时地质导向^[15-18],在利用水平井 开发油气田中发挥着重要的作用。它不仅可以提供 上下、左右方向的测量数据,而且可以通过测井仪 的旋转来实现全井眼的电阻率成像,测井仪带有纽 扣式的电阻率测量电极,当测井仪旋转一周后,就 能够获得全井眼的成像资料,并通过数据处理系统 在成像图上拾取地层倾角,从而为导向钻进过程中 判断地层倾角提供依据。基于上述基本原理,研制 了成像精度达到 10 mm、扇区分辨率达到 128 扇区 的高精度随钻电阻率成像测井仪。

2.1 随钻电阻率成像测井仪基本组成及电子系统 总体设计

随钻电阻率成像测井仪的结构如图 6 所示,上、 下 2 个发射螺绕环构成发射电极系,中间 3 个接收 纽扣电极构成接收电极系。上、下 2 个发射螺绕环 对称分布,安装在钻铤表面的凹槽内。3 个接收纽 扣分布在钻铤中间的一个圆周上,间隔 120°。随钻 电阻率成像测井仪的核心部分是电子系统。电子系 统包含电阻率快速测量电子系统和动态工具面检测 系统。



图 6 随钻电阻率成像测井仪结构示意

Fig. 6 Structural map of resistivity imaging LWD system

发射电极系位于仪器两端,上、下2个发射螺绕 环呈对称分布,可以形成较好的聚焦电流进入地 层,提高探测深度和探测精度;发射电极系较大,套 在钻铤上,外面有特殊保护结构,可设多对电极系, 以获得多个深度的探测结果,分析不同深度地层对 测量结果的影响。发射电极系工作时,发射控制单 元发射低能量波。发射电极系的2个发射螺绕环距 离较远,为了提高信号发射功率,调谐模块安装在 尽量靠近发射螺绕环的位置上,以减少连接线较长 带来的能量损耗。由于调谐模块与发射螺绕环的距 离较近,更容易调整发射信号频率和控制带宽。

接收电极系位于发射电极系正中间。接收电极 直径较小,也称为纽扣电极,通常安装在钻铤外壁 凸出的部分(稳定器)上,使其更靠近地层,以提高 测量效果。接收电极系工作时,纽扣电极将采集的 来自地层的微弱电信号经过前置放大滤波模块(尽 量靠近接收纽扣电极)进行放大滤波,以便检波采 集模块将其数字化。电阻率测量单元选择不同方位 钮扣电极的测量值,检波采集电路将放大滤波后的 电信号数字化,并将其传送至电阻率测量单元进行 处理。

电子系统位于钻铤短节上,其总体功能如图 7 所示。



图 7 电子系统总体功能框图 Fig.7 Overall functional block diagram of the electronic system

2.2 高精度高速动态工具面检测技术

动态角度检测是高精度随钻电阻率成像的难 点,尤其是角度检测的精度要求较高,传统的基于 磁力计的角度检测系统很难满足要求,因此采用了 由磁力计、加速度传感器和陀螺仪组成的综合动态 角度检测模块。

陀螺仪利用了科里奥利力(Coriolis force)原理, 故称为科式陀螺仪。旋转物体径向运动时将受到切 向力(即科里奥利力),如果物体在圆盘上没有径向 运动,就不会产生科里奥利力。由于随钻仪器的电 路体积受限,选用了基于微电子机械系统(Micro-Electromechanical Systems, MEMS)工艺的陀螺仪。 MEMS 型陀螺仪内的一个微型装置不停地来回径向 运动或者震荡,对应的科里奥利力也不停地横向变 化,相位正好与驱动力相差 90°。通常有径向和横 向 2 个方向的可移动电容板: 径向电容板加震荡电 压使微型装置作径向运动,横向电容板测量横向科 里奥利运动带来的电容变化。

科氏陀螺仪一般由2个共同振动并不断做反复 运动的物体组成,如图8所示(x轴为物体往复运动 方向,y轴为科里奥利力方向),当施加角速度ω时, 科里奥利力效应在2个物体上产生相反的力,从而 引起2个物体间电容的变化。电容的差值与角速度 呈线性关系。如果在2个物体间施加线性加速度时 这2个物体则沿着同一方向运动,不会检测到电容 的变化,因此科氏陀螺仪对振动、倾斜或撞击等线 性加速度不敏感。





MEMS 型陀螺仪的瞬时检测精度较高(测量范 围内可达到 0.01°/s),但存在随机漂移和温度漂移, 连续测量中误差会随时间累积,需要定时消除。为 此引入磁力计和加速度计,在动态测量过程中定时 抓取特征点清除陀螺仪的累计误差,同时根据这些 特征点来计算基准空间坐标。

对于直井或者小斜度井,依靠磁力计寻北消除 陀螺仪随机漂移的误差。钻进过程中,与水平面 垂直方向的磁力计*X、Y*输出曲线为近似相差π/2的 正弦波曲线,利用软件查找*X*极值点与*Y*零点(或 者*X*零点与*Y*极值点出现的时刻),来确定磁北位置 (见图 9)。





动态角度测量系统通过周期性旋转,利用软件 就可以直接消除安装误差和环境磁场对磁力计的影 响,相对来说刻度过程比较简单。对于大斜度井或 者水平井,依靠加速度计找高边角基准清除陀螺仪 随机漂移,实现过程与磁寻北类似。通过硬件和软 件滤波相结合的方式来消除振动的影响。

2.3 高精度电阻率采集技术

随钻条件下,发射电极和接收电极不可能紧贴 井壁,因此电流首先通过钻井液,然后才能进入地 层。为了将电流信号尽可能地发射进地层,一方面 需要进行聚焦,另一方面是保持发射功率的相对稳 定,才能接收到稳定的信号,最终实现高精度的采 样。由于地层电阻率变化非常大(0.2~16 000.0 Ω·m), 如果使用相同功率发射信号,不但检测精度得不到 保证,在井筒周边电阻率非常低的情况下甚至会出 现发射电流太大的情况,导致发射元器件过热造成 损坏。因此,为了提高检测精度和保护电路中的器 件,需要动态调整发射功率。

在井下随钻条件下,无法精确模拟周边环境的 变化,无法通过人工干预修正参数,因此最重要的 是稳定可靠。当不完全了解一个系统和被控对象, 或不能通过测量手段获取系统参数时,可以采用经 典 PID 控制方法实现发射功率的动态调整。发射功 率控制流程如图 10 所示。

PID 控制器由比例单元(**P**)、积分单元(**I**)和微 分单元(**D**)组成。其输入 *e*(*t*)与输出 *u*(*t*)的关系为:



图 10 发射功率控制流程



$$u(t) = k_{\rm p} \left[e(t) + \frac{1}{T_{\rm I} \int_0^t e(t) \, \mathrm{d}t + T_{\rm D} \frac{\mathrm{d}e(t)}{\mathrm{d}t}} \right]$$
(1)

传递函数为:

$$G(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = k_{\rm p} \left(1 + \frac{1}{T_{\rm I}s} + T_{\rm D}s \right)$$
(2)

式中: k_p 为比例系数; T_I 为积分时间常数; T_D 为微分时间常数。工程应用中需要结合具体的电路优化选择这些参数。

发射信号在不断动态调整,因此在进行地层电 阻率采样时,不仅要采集接收信号的幅度,还需采 集发射信号的幅度。在计算最终电阻率时,要根据 发射信号的幅度校正计算出来的电阻率,校正公式为:

$$\rho = G \frac{E}{I} + b \tag{3}$$

其中

(4)

式中: G和 b为对应电极的刻度系数; E_U和 E_L分别为上下发射信号的幅度。

 $E = \frac{E_{\rm U} + E_{\rm L}}{2}$

根据对应钮扣电极的测量值*I*可计算出对应的 电阻率ρ。

3 现场试验

3.1 近钻头伽马成像测井系统

在标准岩样分层倾斜地层模拟井筒中,近钻头 伽马成像测井仪得到的高精度扇区伽马成像结果如 图 11 所示。从图 11 可以看出,当近钻头下短节穿 过不同放射性区域构成的倾斜地层边界时,伽马测 量值发生了变化,地层边界在扇区伽马成像图中呈 现正弦曲线特征,据此能够准确地探测钻遇地层的边界,估算地层界面倾角,实现精准地质导向钻井。



图 11 高精度扇区伽马成像图 Fig. 11 Gamma image of high-precision sector

近钻头伽马成像测井仪先后在胜利临盘油田及 鄂尔多斯盆地杭锦旗区块的4口井进行了试验,累 计试验时间超过300h。单次连续入井最长工作时 间 96 h, 连续进尺 1 200 m。试验中, 近钻头伽马成 像测井仪与近钻头随钻伽马成像地质导向技术配合 应用。现场应用时, 随钻钻井液脉冲传输系统将近 钻头伽马系统测量的扇区中最上方和最下方的伽马 测量值实时传输到地面的近钻头随钻伽马成像地质 导向软件, 从而判断钻头在地层中的位置, 并及时 调整钻头方向, 以提高储层钻遇率。

3.2 高精度随钻电阻率成像测井仪

高精度随钻电阻率成像测井仪在胜利油田进行 了入井测试,仪器装配入井和启动顺利;起出后外 观完好,机械强度和非标工艺得到了验证,实现了 随钻井筒地层高清图像采集和地层电阻率测量。入 井工作时间 13.5 h,1 509~1 579 m 井段成像测量 70 m, 测试成像图如图 12 所示,可以看出随钻成像测井和 电缆测井的数据高度吻合。

4 结论与建议

1)针对复杂油气藏地质导向和随钻测井评价需求,基于随钻扇区扫描原理,建立了仪器响应特征 模型,并研制出了高精度近钻头伽马成像测井仪和 随钻电阻率成像测井仪。



图 12 随钻电阻率测井成像图与电缆测井结果的对比 Fig.12 Comparison on the images of LWD and cable logging 2)现场试验时,近钻头伽马成像测井仪和随钻 电阻率成像测井仪都采集到了高精度随钻成像测井 数据,表明我国已经掌握了高精度随钻成像测井关 键技术,但与国外先进技术相比还有差距,高精度 随钻测井仪的测量精度和可靠性仍需进一步提高。

3)建议进行大量现场试验,以发现所研制高精 度随钻测井仪器的不足和缺陷,并进行改进完善, 不断提高其可靠性。另外,建议针对低渗透油气藏、 页岩气藏、致密气藏等非常规油气藏进行高精度随 钻成像测井技术应用研究,为非常规油气藏的勘探 开发提供有效的技术手段。

参考文献

References

- [1] ALLOUCHE M, CHOW S, DUBOURG I, et al. High-resolution images and formation evaluation in slim holes from a new loggingwhile-drilling azimuthal laterolog device[R]. SPE 131513, 2010.
- [2] ORTENZI L, DUBOURG I, van OS R, et al. New azimuthal resistivity and high-resolution imager facilitates formation evaluation and well placement of horizontal slim boreholes[J]. Petrophysics, 2012, 53(3): 197–207.
- [3] PRAMMER M G, MORYS M, KNIZHNIK S, et al. Field testing of an advanced LWD imaging resistivity tool[R]. SPWLA-2007-AA, 2007.
- [4] RITTER R N, GOREK M, FULDA C, et al. High resolution visualization of near wellbore geology using while-drilling electrical images[R]. SPWLA 2005-V46N2A1, 2005.
- [5] FULDA C, HARTMANN A, GOREK M. High resolution electrical imaging while drilling[R]. SPWLA-2010-46830, 2010.
- [6] 李安宗,李启明,朱军,等.方位侧向电阻率成像随钻测井仪探测 特性数值模拟分析 [J]. 测井技术, 2014, 38(4): 407-410.
 LI Anzong, LI Qiming, ZHU Jun, et al. Numerical analysis of logging responses for LWD azimuthal laterolog resistivity imaging Tool[J]. Well Logging Technology, 2014, 38(4): 407-410.
- [7] 马永生,蔡勋育,赵培荣.石油工程技术对油气勘探的支撑与未 来攻关方向思考:以中国石化油气勘探为例[J].石油钻探技术, 2016,44(2):1-9.

MA Yongsheng, CAI Xunyu, ZHAO Peirong. The support of petroleum engineering technologies in trends in oil and gas exploration and development-case study on oil and gas exploration in Sinopec[J]. Petroleum Drilling Techniques, 2016, 44(2): 1–9.

[8] 王敏生,光新军,皮光林,等.低油价下石油工程技术创新特点及 发展方向[J].石油钻探技术,2018,46(6):1-8. WANG Minsheng, GUANG Xinjun, PI Guanglin, et al. The characteristics of petroleum engineering technology design and innovation in a low oil price environment[J]. Petroleum Drilling Techniques, 2018, 46(6): 1–8.

- [9] 黄隆基.核测井原理 [M].东营: 中国石油大学出版社, 2008: 13-16.
 HUANG Longji. Theory of nuclear well logging[M]. Dongying: China University of Petroleum Press, 2008: 13-16.
- [10] PITCHER J L, SCHAFER D B, BOTTERELL P, el al. A new azimuthal gamma at bit imaging tool for geosteering thin reservoirs[R]. SPE 118328, 2009.
- [11] WHEELER A J, BILLINGS T, RENNIE A, el al. The introduction of an at-bit natural gamma ray imaging tool reduces risk associated with real-time geosteering decisions in coalbed methane horizontal wells[R]. SPWLA-2012-167, 2012.
- [12] SUH A, BRADLEY J, FELTHAM G, et al. Overcoming complex geosteering challenges in the cardium reservoir of the foothills of Canada to increase production using an instrumented mud motor with near bit azimuthal gamma ray and inclination[R]. SPE 173036, 2015.
- [13] MINETTE D C. Method for analyzing formation data from a formation evaluation MWD logging tool: US5091644[P]. 1991-01-15.
- [14] SPROSS R L. Methods for determining characteristics of earth formation: US6619395B2[P]. 2003-09-16.
- [15] 倪卫宁,张晓彬,万勇,等.随钻方位电磁波电阻率测井仪分段组 合线圈系设计[J].石油钻探技术,2017,45(2):115-120.
 NI Weining, ZHANG Xiaobin, WAN Yong, et al. The design of the coil system in LWD tools based on azimuthal Electromagnetic-Wave resistivity combined with sections[J]. Petroleum Drilling Techniques, 2017, 45(2): 115-120.
- [16] 杨世夺, 雷霄, 蔡军, 等. 随钻电阻率成像测井在北部湾碳酸盐岩 储层中的综合应用 [J]. 测井技术, 2010, 34(2): 177-182.
 YANG Shiduo, LEI Xiao, CAI Jun, et al. Integrated solution of LWD resistivity image logging in carbonate reservoir in Beibu Gulf, China[J]. Well Logging Technology, 2010, 34(2): 177-182.
- [17] 林楠. 随钻电阻率成像技术在页岩气压裂评价中的应用[J]. 录井 工程, 2015, 26(2): 16-20.
 LIN Nan. LWD resistivity imaging technology in the evaluation of shale gas fracturing[J]. Mud Logging Engineering, 2015, 26(2): 16-20.
- [18] 王邦伟,张树东,吉人,等.高分辨率随钻电阻率成像测井在四川 盆地碳酸盐岩储层的应用 [J]. 测井技术, 2017, 41(3): 358–363.
 WANG Bangwei, ZHANG Shudong, JI Ren, et al. Application of microscope high resolution LWD resistivity image logging in carbonate reservoirs in Sichuan Basin[J]. Well Logging Technology, 2017, 41(3): 358–363.

[编辑 刘文臣]