Пĸ

钻杆内壁腐蚀的交直流复合磁化漏磁检测方法

王荣彪¹ 康宜华^{1,2} 邓永乐¹ 王碧瑶¹ 汪圣涵² 唐 健¹ 1. 华中科技大学机械科学与工程学院,武汉,430074

2. 华工制造装备数字化国家工程中心有限公司,武汉,430074

摘要:钻杆长期服役后内壁出现的腐蚀是造成钻杆断裂的主要原因,针对钻杆内壁腐蚀的检测,提 出了一种基于复合磁化的漏磁检测方法。该方法通过阵列感应线圈拾取钻杆外壁交流磁场的变化,进 而评价内壁腐蚀产生的壁厚减薄状态,规避了强背景磁场下用霍尔元件测量磁场时量程范围不足、灵敏 度不够等问题。利用有限元仿真软件分析壁厚减薄上方的相对磁导率分布,对比了有、无壁厚减薄的磁 感应强度变化率,仿真与实验结果表明该方法可以实现钻杆内壁壁厚减薄的检测。

关键词:钻杆;内壁腐蚀;壁厚减薄;复合磁化;漏磁检测

中图分类号:TG115.28

DOI:10.3969/j.issn.1004-132X.2021.02.001

开放科学(资源服务)标识码(OSID):

Detection Method for Internal Wall Corrosion of Drill Pipes Based on MFL Testing under AC and DC Magnetization

WANG Rongbiao¹ KANG Yihua^{1,2} DENG Yongle¹ WANG Biyao¹ WANG Shenghan² TANG Jian¹
1. School of Mechanical Science and Engineering, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan, 430074

2. Huagong Manufacturing Equipment Digital National Engineering Center Co., Ltd., Wuhan, 430074

Abstract: The internal wall corrosion of drill pipes after long-term service is the main reason for the fracture of the drill pipes. For the detection of the inner wall corrosion of the drill pipes, a magnetic flux leakage detection method was proposed based on the composite magnetization. The induction coil array was applied to pick up the changes of the AC magnetic fields on the outer wall of the drill pipes. The wall thickness reduction caused by the corrosion of the inner walls might be evaluated. The insufficient range and insufficient sensitivity of hall sensors might be avoided when they were used to measure magnetic fields under strong background magnetic field. The relative magnetic permeability distribution above the wall thickness reduction was analyzed by the finite element simulation software, and the magnetic flux density change rates with and without wall thinning were compared. Simulation and experimental results show that the detection of wall thickness reduction of the drill pipes may be achieved by this method.

Key words: drill pipe; internal wall corrosion; wall thinning; composite magnetization; magnetic flux leakage (MFL) testing

0 引言

钻杆是石油钻井设备的重要组成部分,在钻 井工作过程中受循环弯矩载荷、交变应力和内部 钻井液的腐蚀,在钻杆的杆体和加厚带内壁容易 出现腐蚀。内壁的腐蚀会造成钻杆壁厚减薄,是 导致钻杆穿孔和断裂的重要因素^[1]。钻杆的断裂 会使矿井承受巨大的损失,因此,对钻杆内壁腐蚀

收稿日期:2019-12-11 基金项目:国家自然科学基金(51875226)

的检测需求较迫切。

钻杆内腐蚀为体积型缺陷,常用的检测方法 通过测量钻杆壁厚的方式对钻杆内壁腐蚀进行检 测,主要的测量壁厚方法有射线检测、超声检测、 电磁超声检测、脉冲涡流检测和漏磁检测。射线 检测方法可以精确测量钻杆壁厚,但是该方法检 测成本高,且对人体有损伤^[2]。超声探头可以对 钻杆进行测厚^[3],但是只能对单点测厚。为了弥 补超声探头的这一缺点,有学者提出利用超声相 控阵技术检测钻杆的内壁腐蚀,有足够的检测灵

• 127 •

敏度和分辨力^[4]。但超声检测需要耦合剂,且待 检测工件表面不能有油漆,需要提前对表面进行 处理。电磁超声壁厚检测方法解决了常规超声需 要耦合剂的问题,并且对待检测材料表面状况要 求也较低,但是该检测方法换能效率较低[5]。脉 冲涡流检测方法可以在较大提离值下实现壁厚减 薄的检测,但是由于探头尺寸较大,不利于小面积 腐蚀的检出,不适合曲率较大钻杆的检测[6-7]。漏 磁检测中磁通检测方法可以评估油管的相对剩余 壁厚[8-10],且不受油污等其他非铁磁性材料的影 响,该方法一般采用霍尔元件作为检测元件[11-13], 但霍尔元件受外界环境(如温度)影响较大,且钻 杆检测环境一般较为恶劣,检测误差较大。同 时,为了避免强磁场造成的霍尔元件量程与灵 敏度间的矛盾,基于交流直流复合激励,本文提 出了一种阵列探头检测钻杆内壁腐蚀的方法, 以阵列感应线圈作为检测元件,放置于钻杆外 壁,通过检测交流磁场的变化评价内部腐蚀和 壁厚减薄的状况。

1 检测原理及方法

1.1 检测原理

本文提出的检测方法的原理如图 1 所示。铁 磁性材料被外界直流磁场磁化后,磁场主要分布 在铁磁性材料内部,内部的磁通量为 Φ,如图 1a 所示。当铁磁性材料中出现壁厚减薄时,根据磁 路理论,有

$$\boldsymbol{\Phi} = \boldsymbol{\Phi}_1 + \boldsymbol{\Phi}_2 \tag{1}$$

式中, Φ_1 为钢板壁厚减薄上方磁通量; Φ_2 为泄漏到空气中的磁通量。



磁量计铁磁性材料的高磁导举将性,大部方的 磁通量仍然集中在钢板内,只有极少数的磁通泄 漏到空气中,故有

 $\Phi \approx \Phi_1$ (2)

在壁厚减薄区域,铁磁性材料面积减小,由式(2) 可知,磁通量变化很小,导致在壁厚减小位置处磁 通量密度增大。根据铁磁性材料的磁特性曲线 (图 2),在外加磁场强度 *H* 大于磁导率最大点对 应的磁场强度 *H*₁ 区域,随着磁通量密度 *B* 的增 大,材料的相对磁导率减小,根据磁路欧姆定律, 磁阻与材料磁导率成反比,所以图 1b 中,壁厚减 薄处的磁阻由于相对磁导率 μ 的减小而增大,即

 $R_{2} > R_{1}$

式中,*R*₂为钢板壁厚减薄上方磁阻;*R*₁为钢板壁厚正常 区域磁阻。



施加的交流磁场因为壁厚减薄处磁阻的增 大,相比壁厚正常处,有更多的交流磁场泄漏到空 气中,通过检测泄漏到空气中的交变漏磁场 B_{AMF} 实现壁厚减薄的检测。

1.2 检测方法

根据该检测原理,本文提出了一种阵列式静 态检测钻杆内壁腐蚀的检测方法,如图 3 所示。 钻杆被直流磁化到近饱和状态时,在壁厚减薄区 域磁通量的增大导致磁阻增大,因此,施加的材料 表面交流磁场相比壁厚正常区域会更多地泄漏到 空气中,阵列的检测线圈检测到交流磁场的变化, 检测线圈信号传输到放大电路中,再经过采集卡 的模电转换,最终在计算机中显示处理后的壁厚 减薄信号,实现对钻杆内部壁厚减薄的检测。



Fig.3 Diagram of detection method

• 128 •

2 仿真分析

为了对该检测原理进行验证,利用 JMAG 仿 真软件建立了图 4 所示的二维旋转轴对称仿真模 型。磁化线圈 2000 匝,通以偏置的交流电流。钻 杆被轴向磁化,钻杆内壁设置宽度 10 mm、深 2 mm的壁厚减薄区域。钻杆上方的空气层用于 提取磁场信号。



Fig.4 2D simulation model

首先分析直流磁化下钢管被磁化到近饱和状态下壁厚减薄上方的相对磁导率分布,结果如图 5 所示,此时磁化电流为 9 A,可以看到壁厚减薄 上方相对磁导率与周围有一定差异。为了更加直 观地观察壁厚减薄上方相对磁导率与正常区域的 差异,取壁厚减薄上方相对磁导率与正常区域的 差异,取壁厚减薄上方由 a (35 mm,35 mm),b (40 mm,35 mm),c(40 mm,65 mm),d(35 mm, 65 mm)4 个点围成的区域 A 的相对磁导率分布。 再在同样参数下仿真无壁厚减薄模型,同样取 A 区域位置相对磁导率分布,结果如图 6 所示,可以 看到整个壁厚减薄区域相对磁导率与无壁厚减薄 区域相对磁导率有较大差异。





g.6 The distribution of relative permeability wit and without wall thinning

然后在直流磁化的基础上叠加频率 500 Hz、 幅值 0.5 A 的交流磁化电流,由于检测线圈检测 到的是磁感应强度的变化率,分别提取壁厚减薄 上方和壁厚正常区域上方 Y 方向磁场变化率,如 图 7 所示,可以看到壁厚减薄区域上方磁场变化 率大于无缺陷上方磁场变化率,故能利用轴向为 Y 方向的线圈检测钻杆内壁的壁厚减薄。



3 实验验证

为了对该检测方法进行验证,搭建了图 8 所 示的实验平台,直流磁化电源提供磁化电流给 2000 匝的直流磁化线圈,将钻杆直流磁化,钻杆 直径 127 mm,壁厚 8.5 mm。钻杆从中间剖开 后,在内壁刻有不同深度的平底孔用作模拟钻杆 的内壁腐蚀,如图 9 所示,再将剖开的两半焊接在 一起形成完整的钻杆。交流磁化线圈在变频交流 磁化电源提供的交变磁化电流下,在钻杆表面的 施加交变磁场。两个检测线圈水平放置,一个放 置在平底孔上方,一个放置在无平底孔上方,分别 连接放大板的两个通道,信号经过采集卡的采集 显示在计算机上。

• 129 •



图 8 实验平台 Fig.8 Platform of experiments



图 9 样管 Fig.9 Sample tube

首先将一个线圈放在直径 3.2 mm、深度 0.8 mm 的平底孔上方,另一个线圈放在无平底孔上 方,交流磁化电流设置为 0.5 A,频率 500 Hz,直 流磁化电流不断增大,将平底孔上方线圈信号峰 值与无平底孔上方线圈信号峰值相减,该差值随 直流磁化电流的变化趋势如图 10 所示,发现磁化 电流为 6 A 时该差值最大。





然后在直流磁化电流 6 A 条件下,分别将传感 器移至直径 3.2 mm,深度分别为 0.8 mm、1.6 mm、 2.4 mm 和 3.2 mm 的平底孔上方,深度 0.8 mm 有、无内盲孔上方感应线圈电压如图 11 所示,可 以看到两者的电压有一定的差值。不同深度内盲 孔电压差值如图 12 所示,发现电压差值随内盲孔 深度的增大而不断增大。



图 11 深度 0.8 mm 有、无内盲孔上方感应线圈电压对比 Fig.11 Comparison of the voltage of the induction coil above the blind hole with a depth of 0.8 mm and without the blind hole

130 120 电压差值 ΔU/mV 110 100 90 80 70 60∟ 0.8 1.6 2.43.2内盲孔深度 d/mm 电压差值随内盲孔深度变化趋势 图 12 Fig.12 Variation of voltage difference with the depth of the blind hole

4 讨论

从前面的仿真和实验可以看到,利用该检测 方法可以实现对内壁壁厚减薄的检测。该方法可 以利用测量磁场变化量的传感器(如线圈)在静态 下检测内壁壁厚减薄,弥补了线圈在直流激励、静 态下无法检测零件壁厚减薄的不足。同时,线圈 相对于绝对量测量检测元件(如霍尔元件)价格更 低,其形状可以针对检测物体任意定制。另外,该 方法还可以利用柔性印刷线圈,由于其柔性特性, 能适应不同规格,还可以对管道弯头等有不规则 曲面的构件在静态下进行检测,且性能受环境影 响相对较小。

在实验中发现,如图 10 所示,平底孔上方线 圈信号与无平底孔上方线圈信号差值并不是与直 流磁化电流大小成正比,而是先增加后减小,在电 流 6 A 时达到最大。根据前文检测原理,壁厚减 薄处的磁通密度增大造成磁阻上升,从而使更多 的交流磁场泄漏到空气中,因此,壁厚减薄处的磁 阻与正常区域的磁阻差别是影响泄漏到空气中交 流磁场的关键因素。所以,利用第 2 节仿真模型, 仅改变磁化电流,将磁化电流以 1 A 为间隔,从 1 A 增加到 15 A。计算不同磁化电流下,壁厚减薄上 方相对磁导率与壁厚正常区域的差值,结果如图 13 所示。可以发现随着磁化电流的增大,相对磁 导率的差值也呈先增大后减小的趋势^[14],磁化电 流较大时,由于铁磁性材料本身的磁导率较低(图 2),造成壁厚减薄区域和正常区域磁导率差距减 小,从而造成泄漏的交流磁场减小,与实验结果趋 势相同。





由于该方法在检测实施过程中需对比壁厚减 薄区域和非减薄区域,故只能检测钻杆内部的局 部腐蚀的相对变化量,而非绝对值。

5 结论

(1)本文基于磁路理论,针对钻杆的内壁腐蚀,提出一种基于复合磁化的漏磁检测方法,该方法可利用感应线圈在静态或低速下,通过检测外表面的交流漏磁场实现内壁腐蚀的检测。

(2)通过有限元仿真分析了壁厚减薄上方的磁导率分布情况,并与壁厚正常区域进行了对比; 得到了复合磁化下壁厚减薄上方磁场变化率,发现壁厚减薄上方的磁场变化率大于正常壁厚上方的磁场变化率。

(3)进行了初步实验,加工内盲孔模拟实际过程中的内壁腐蚀,发现随着内盲孔深度的增大,信号差值增大,从而验证了该方法的可行性。

参考文献:

- [1] 刘光磊. 石油钻柱疲劳腐蚀失效机理及防治措施研究[D].青岛:中国石油大学,2007.
 LIU Guanglei. Study on Weary Petroleum Drill Post Corrosion Loses Efficacy Mechanism and Prevention and Cure Measure[D]. Qingdao: China University of Petroleum, 2007.
- [2] 宛传友,侯飞,周坤,等. 基于小波分析的高精度 X 射线测厚仪系统设计[J]. 工业仪表与自动化装置,

2019(3):113-117.

WAN Chuanyou, HOU Fei, ZHOU Kun, et al. Design of High Precision X-ray Thickness Gauge System Based on Wavelet Analysis[J]. Industrial Instrumentation & Automation, 2019(3):113-117.

- [3] 巨西民,莫润阳.石油钻杆内壁体积型腐蚀缺陷的 超声检测[J].无损检测,2000,22(4):165-167.
 JU Ximin, MO Runyang. Ultrasonic Detection of Corrosions in the Internal Walls of Oil Drill Rods
 [J]. Nondestructive Testing, 2000, 22(4):165-167.
- [4] 陈智发,曹燕亮. 超声相控阵技术在钻杆内壁腐蚀 检测中的应用[J]. 无损检测, 2014, 36(8):60-63.
 CHEN Zhifa, CAO Yanliang. Corrossion Inspection in Drill Pipe by Phased-array Ultrasonic Technique [J]. Nondestructive Testing, 2014, 36(8):60-63.
- [5] 曹建海,严拱标,韩晓枫.电磁超声测厚原理及其应用——一种新型超声测厚法[J].浙江大学学报(工学版),2002,36(1):88-91.

CAO Jianhai, YAN Gongbiao, HAN Xiaofeng. Principle of Thickness Measurement of Electromagnetic-Ultrasound and Its Application—a New Ultrasound Thickness Measurement[J]. Journal of Zhejiang University (Engineering Science), 2002, 36 (1):88-91.

 [6] 徐志远.带包覆层管道壁厚减薄脉冲涡流检测理论 与方法[D].武汉:华中科技大学,2012.
 XU Zhiyuan. Theory and Method for Pulsed Eddy Current Testing of Wall Thinning in Insulated Pipes
 [D]. Wuhan: Huazhong University of Science & Technology, 2012.

[7] 柯海,徐志远,黄琛,等.基于信号斜率的铁磁材料 脉冲涡流测厚研究[J].仪器仪表学报,2011,32 (10):2376-2381.

KE Hai, XU Zhiyuan, HUANG Shen, et al. Researchon Thickness Measurement of Ferromagnetic Materials Using Pulsed Eddy Current Based on Signal Slopes[J]. Chinese Journal of Scientific Instrument, 2011, 32(10):2376-2381.

- [8] STANLEY R K. Magnetic Methods for Wall Thickness Measurement and Flaw Detection in Ferromagnetic Tubing and Plate[J]. NDT & E International, 1997, 30(1):51-55.
- [9] STANLEY R K. Simple Explanation of the Theory of the Total Magnetic Flux Method for the Measurement of Ferromagnetic Cross Sections[J]. Materials Evaluation, 1995, 53(1):72-75.
- [10] 朱云波. 钻杆管体横向缺陷和壁厚损失漏磁检测 技术研究[D].大庆:东北石油大学, 2013.

(下转第140页)

• 131 •

- [11] HUANG H, ZHANG Y, XU X. Experimental Investigation on the Machining Characteristics of Single-crystal SiC Sawing with the Fixed Diamond Wire[J]. The International Journal of Advanced Manufacturing Technology, 2015, 81(5/8):955-965.
- [12] ZHU L, KAO I. Galerkin-based Modal Analysis on the Vibration of Wire-slurry System in Wafer Slicing Using a Wiresaw[J]. Journal of Sound and Vibration, 2005, 283(3/5):589-620.
- [13] BHAGAVAT S, KAO I. A Finite Element Analysis of Temperature Variation in Silicon Wafers during Wiresaw Slicing[J]. International Journal of Machine Tools and Manufacture, 2008, 48(1):95-106.
- [14] 张梦骏,孙玉利,左敦稳,等. 金刚石线锯切割技术
 研究进展[J]. 金刚石与磨料磨具工程,2013,33
 (6):44-48.

ZHANG Mengjun, SUN Yuli, ZUO Dunwen, et al. Development of the Diamond Wire Saw Cutting Technology[J]. Diamond & Abrasives Engineering, 2013, 33(6):44-48.

- [15] WATANABE N, KONDO Y, IDE D, et al. Characterization of Polycrystalline Silicon Wafers for Solar Cells Sliced with Novel Fixed-abrasive Wire
 [J]. Progress in Photovoltaics: Research and Applications, 2010, 18(7):485-490.
- [16] GUPTA A, CHEN C A, HSU H. Study on Diamond Wire Wear, Surface Quality, and Subsurface Damage during Multi-wire Slicing of C-plane Sapphire Wafer[J]. The International Journal of Advanced Manufacturing Technology, 2019, 100: 1801-1814.
- [17] MALKIN S, GUO C. Grinding Technology: theory and Applications of Machining with Abrasives
 [J]. International Journal of Machine Tools & Manufacture, 1991, 31(3):435-436.
- [18] 林志树,黄辉,郑生龙. 多线往复式线锯切割中单 位长度材料去除量的理论分析与试验研究[J]. 机 械工程学报, 2018, 54(13):208-214.
 LIN Zhishu, HUANG Hui, ZHENG Shenglong.
 Theoretical Analysis and Experimental Study on Material Removal Per unit length of Wire in the Cutting of Multi-wire Saw with Reciprocating[J].
 Journal of Mechanical Engineering, 2018, 54(13): 208-214.
- [19] 林志树. 多线往复摇摆线锯运动对脆性材料切片 质量的影响研究[D]. 厦门: 华侨大学, 2019.

LIN Zhishu. Study on Sawn Quality of Brittle Material Influenced by Motions in Multi-wire Saw with Reciprocating and Rocking[D]. Xiamen: Huaqiao University, 2019.

(编辑 陈 勇)

作者简介:林志树,男,1973年生,副教授。研究方向为精密加工 工艺与装备。发表论文 10 余篇。E-mail:linzs@xmut.edu.cn。 黄 辉(通信作者),男,1974年生,教授、博士研究生导师。研究 方向为脆性材料先进加工技术和超硬材料工具及其应用。发表 论文 100 余篇。E-mail;huangh@hqu.edu.cn。

(上接第131页)

ZHU Yunbo. Investigation of the Magnetic FluxLeakage Detection Technology for Drill Pipe BodyTransversal Defects and Wall Thickness Loss[D].Daqing: Northeast Petroleum University, 2013.

- [11] 金建华,康宜华,杨叔子. 漏磁场法测量油管壁厚的研究[J]. 仪器仪表学报, 2001, 22(5):469-472. JIN Jianhua, KANG Yihua, YANG Shuzi. Magnetic Leakage Flux Method for Wall Thickness Measurement in Oil Well Tubing[J].Chinese Journal of Scientific Instrument, 2001, 22(5):469-472.
- [12] 金建华,康宜华,杨叔子.用磁桥路法测量油管壁
 厚的研究[J].无损检测,2001,23(2):55-58.
 JIN Jianhua, KANG Yihua, YANG Shuzi. Measurement of Wall Thickness of Oil Well Tubing by
 Magnetic Bridge-based Method[J]. Nondestructive
 Testing, 2001, 23(2):55-58.
- [13] 邹应国,康宜华,徐江,等.在用油管剩余壁厚检 测方法[J].无损检测,2005,27(4):187-188.
 ZOU Yingguo, KANG Yihua, XU Jiang, et al. Measurement of the Residual Wall Thickness of the Oil Well Tubing in Use[J]. Nondestructive Testing, 2005, 27(4):187-188.
- [14] 吴德会,刘志天,王晓红,等. 基于微分磁导率的铁磁性材料无损检测新方法[J]. 仪器仪表学报, 2017,38(6):1490-1497.
 WU Dehui, LIU Zhitian, WANG Xiaohong, et al. New NDT Method for Ferromagnetic Materials Based on Differential Permeability [J]. Chinese Journal of Scientific Instrument, 2017, 38(6): 1490-1497.

(编辑 陈 勇)

作者简介:王荣彪,男,1993 年生,博士研究生。研究方向为电磁 无损检测。康宜华(通信作者),男,1965 年生,教授、博士研究生 导师。研究方向为无损检测技术与装备、机电一体化。E-mail: yihuakang@mail.hust.edu.cn。