注: 湖北省教育厅指导性项目"基于光纤光栅传感的车身间隙面差检测与质量控制策略研究" (No. B2020226)

摘要: 文章设计了一种磁吸式传感器永磁体,并且运用 COMSOL 软件仿真分析了磁吸式传感器永磁体的磁场分布情况。利用几何的对称性和磁场的反对称性,建立了四分之一钕铁硼圆 桂永磁体磁场模型,得出了圆柱型永磁体磁通密度模的空间分布图、吸附钢板的磁力值,分 析了永磁体磁场强度和吸附钢板厚度对磁力的影响关系,确定了磁吸式传感器永磁体的大小 和数目。实验证明,永磁体提供的磁力满足吸附安装的设计要求。磁场的仿真分析避免了理 论公式计算的繁杂,为磁吸式传感器永磁体的设计提供参考。

关键词:永磁体;磁吸式传感器;磁场强度;COMSOL软件

中图分类号: TH702 文献标识码: A 文章编号: 1006-883X(2022)01-0014-05 收稿日期: 2021-10-30

磁吸式传感器永磁体的仿真设计

孟丽君 于全全 潘天翔

江汉大学智能制造学院,湖北武汉 430056

0 前言

永磁体广泛应用在仪器仪表、传感器、电子器件、 医疗器械、电力机械、航空航天等领域^[1-2]。 随着对产品小型化、轻量化和操作方便等性能要求的 提高,开展永磁体的磁场分布和磁力大小的分析计算, 成为永磁产品设计中的重要一部分^[3],分析结果对合 理选择永磁体的形状、数量和大小具有重要指导作用。

传统的基于理论公式计算磁力大小的分析方法, 其计算精度较高,但计算过程复杂,不易获得磁场强 度与各参数间的影响关系,从而不便指导永磁结构 的尺寸设计与优化。利用有限元仿真软件进行磁场 的分析研究,具有操作方便,计算结果较准确,计 算时间较短的特点,成为很多研究人员优先选择的 分析策略^[45]。常见的可用于磁场分析的商用软件主 要有 ANSYS、Maxwell、COMSOL^[6]等。本文利用 COMSOL软件仿真了磁吸式传感器圆柱永磁体的磁场 分布和磁力大小,分析了吸附件厚度对磁力大小的影 响关系。确定了永磁体的尺寸和数目,从而确保传感 器安装吸附稳定,拆卸方便。

1 磁吸式传感器介绍

所设计的磁吸式传感器是一种间隙面差传感器, 用于车门与车身外覆盖件之间的间隙测量,其结构如 图1所示。该磁吸式传感器由底座、等强度梁、楔形 滑块、触头、大小挡板等部件组成,其主要测试部件



为楔形滑块和等强度梁,等强度梁背面中心线处用于 粘贴光纤光栅。

该磁吸式传感器的工作原理是将待测车门与车架 间的间隙变化通过楔形滑块转换为等强度梁的挠度变 化,等强度梁的挠度变化会引起粘贴在其中心线上的 光纤光栅反射谱中心波长发生偏移,通过相应的光纤 光栅解调仪器读取该光纤光栅的波长数据,并进行相 关的数据计算得到对应的位移值。

其工作过程是将磁吸式传感器固定于车身外覆盖 件上,关闭车门时,随着车门与车架的间隙不断变小, 车门会挤压触头,触头使楔形滑块产生水平偏移,等 强度梁产生一定挠度,从而使粘合于等强度梁上的光 纤光栅产生波长变化,该变化由解调仪器采集后进行 相应数据转换,最终以位移量的形式显示在上位机软 件上。

为方便拆装和测量, 拟采用永磁体将传感器吸附 在汽车门框上。传感器的传感体和外壳均采用非磁性 材料制成,总体尺寸约为36mm×24mm×24mm,总 质量为36g。传感器的外形图如图2所示。现设计用 于传感器吸附的永磁体的尺寸和数量。



2 仿真理论

钕铁硼具有良好的永磁性能,是目前使用较为广 泛的一种永磁体材料。因此,本设计中磁吸式传感器 采用钕铁硼材料,为方便设计安装座孔,采用圆柱体 形状。采用 COMSOL 软件建立永磁体的三维模型,利 用磁场无电流(MFNC)物理场模块对其磁场分布和 磁场大小进行仿真分析。为简化计算,只建立四分之 一的模型,通过几何的对称性来提高求解速度。

在磁场无电流 (MFNC) 物理场中,存在如下关系: - $\nabla \cdot (\mu_0 \nabla V_m - \mu_0 M_0) = 0$ (1)

其中, μ_0 ——真空磁导率;

 V_m ——标量磁势;

*M*₀——磁化矢量场。

仿真的磁场相对于 XY 平面对称,相对于 XZ 平面反对称。对于对称平面,处于磁绝缘的状态,可用 公式表示为:

 $n \cdot (\mu_0 \nabla V_m - \mu_0 M_0) = n \cdot B = 0$ (2) 其中, B — 磁通密度。

对于反对称平面,采用零磁标量加以限制,此时 磁场与边界垂直。

永磁体对吸附件的磁场力可以由吸附件所有边界 上的表面应力张量的积分得到,即:

$$n_{\rm l}T_2 = -\frac{1}{2}(H \cdot B)n_{\rm l} + (n_{\rm l} \cdot H)B^T$$
(3)

其中, n₁——从吸附件指向外的边界法向;

T₂——空气的应力张量。

积分计算结果为吸附件所受磁力的四分之一。

3 磁场建模

选择磁场无电流 (MFNC) 作为物理场构建模型。 如图 3 所示,整个磁场模型主要有永磁体、吸附体和 空气层组成。为简化计算过程,提高计算效率,只建 立实际模型的四分之一的结构,其他部分的仿真可以



通过几何对称性原理进行研究分析。模型中的永磁体 为实际永磁体的四分之一,材料选为铁,相对磁导率 为4,000;吸附体为长方体薄钢板材料,大小为10mm ×5mm×2mm;空气层为一个体积较大的长方体,布 置在永磁体和吸附体的外部,磁铁的相对磁导率为1。 如图4所示,永磁体的结构分为4部分,其中,两个 薄扇块部分采用磁场的结构关系限定其磁场强度,设 定磁化矢量场M沿x方向极化,磁场强度取值为938 kA/m;两个厚扇块部分采用相对磁导率限定其磁场强 度,设定其相对磁导率为4,000,模拟磁体两极;在两 个厚扇块的分界面上设置零标量磁势的边界条件。永 磁体总体半径为2mm,高为3mm。

4 网格的划分

为准确获得薄钢板所受的磁力和永磁体内的磁场 分布,需要对薄钢板和永磁体进行细化网格处理。图 5为网格化处理后的模型图,采用自由四面体网格, 其中,空气层的网格最大单元设置为0.004 m,最小单 元设置为0.0005 m;薄钢板和永磁体网格最大单元设 置为0.0004 m,以保证网格充分细化。

5 仿真分析和实验

对模型进行计算。设置数据集的对称条件,将 XY 平面和 XZ 平面分别作为对称平面,最终将计算结 果以三维图绘制出来,如图6所示。两切面分别反映 了 XY 平面和 YZ 平面上磁通密度模的分布情况,在 通过磁铁轴面的 XY 切面上,磁铁上下两端面的磁通 密度大,靠近薄钢板一侧的断面磁通密度模最强,最 大值达 0.922 T, 而磁铁内部和外部空气层的磁通密度 模都较小;在垂直于磁铁轴线的 YZ 切面内,圆周附 近的磁通密度模最大,最大值达 0.352 T,由圆周到圆 心磁通密度模逐渐减小,圆周以外的磁通密度模也逐 渐减小。箭头反映了磁通密度大小和方向。磁力线从 永磁铁上部绕行一周,到达永磁体底部,进入磁铁内 部,其中靠近薄钢板的永磁体下部具有较大的磁通密 度,远离该区域的磁通密度逐渐减小。为分析其他部 位的磁通密度模变化情况,还可以设置两切面的位置, 以具体分析局部位置的磁场特征。







通过对薄钢板边界上的表面应力张量进行积分, 可获得其受到电磁力的大小。考虑到建立的模型仅为 实际模型的四分之一,需要在全局计算结果的基础上 乘以4,仿真得到的磁力大小为1.2454 N。

考虑到永磁体磁化情况的差异,仿真分析了不同 磁化矢量场大小下磁力的大小。设计中选用的钕铁硼 材料,其常见磁化矢量场在 600 ~ 2,100 kA/m^[9],因 此模拟了不同磁化强度下薄钢板上的磁力大小。如图 7 所示,随着磁化强度的增加,薄钢板所受的磁力不 断增大。当钕铁硼磁化矢量为 600 kA/m 时,薄钢板所 受磁力为 0.5096 N,大于传感器自身重力 0.3528 N; 当钕铁硼磁化矢量为 500 kA/m 时,薄钢板所受磁力





为 0.3539 N,略大于其自身重力。为保证传感器能在 磁力的作用下稳定地吸附在薄钢板表面, 宜采用 2 个 以上的 *ø*4 mm×3 mm 的钕铁硼永磁体。

考虑到不同测量车门对象的差异对磁力的影响, 仿真分析了不同钢板厚度下,薄钢板表面所受的磁力 变化情况。如图 8 所示,薄钢板所受磁力随其自身厚 度呈非线性变化,其中钢板厚度为 0.5 mm 和 5 mm 时, 所受的磁力较小,分别为 1.2388 N 和 1.2449 N,传感 器依然能依靠永磁体磁力吸附在钢板表面。市场上销 售的家庭用车,其车架及车门钢板厚度在 0.7 ~ 1.7 mm 之间,满足磁吸式传感器的吸附条件。

综上所述,设计的永磁体选用钕铁硼材料,尺寸 为 ¢4 mm×3 mm 的圆柱体,数量为4个,将永磁体通 过高强度磁钢胶粘贴在传感器的孔槽里。图9、图10



图9 传感器安装图片



图 10 传感器安装图片

为传感器吸附在车架表面的实物图,这表明,选择设 计的永磁体满足实物安装要求。

6 结束语

应用 COMSOL 有限元软件仿真分析了用于磁吸 式传感器的圆柱形永磁体的磁通密度场分布和永磁体 作用于吸附件的磁力大小。根据磁力随磁场强度和吸 附件厚度的变化规律,确定了车门间隙传感器安装所 用的永磁体的材料、大小和安装数目。实验表明,设 计的永磁体可以克服传感器的自身重力,稳定地安装 在薄钢板表面。

参考文献

[1] 赵章焰,李钟谷,吴占稳.攀爬机器人磁吸附组件优化设 计与仿真 [J]. 机械设计与研究, 2019, 35(05): 184-189. [2] 田录林, 贾嵘, 杨国清, 田琦, 李知航, 李辉. 永磁铁磁贴 合体的磁场及磁力 [J]. 电工技术学报, 2008, 23(06): 7-13. [3] 杨禄权,孙子阳,周志奇.基于永磁体磁场的数值计算与 仿真分析研究 [J]. 河北农机, 2021, (03): 111-113. [4] 郭志明,梁亮,彭正乔,宋辉煌.胶囊机器人驱动磁场的建 模与测量 [J]. 仪器仪表学报, 2020, 41(09): 216-223. [5] 李光俊, 郭和一, 徐磊, 闫雪兰, 赵引瑞. 圆筒式永磁联轴 器磁场仿真分析及结构优化设计 [J]. 磁性材料及器件, 2020, 51(03): 33-36, 42. [6] 吴礼繁,胡国良,易锋,喻理梵.内置永磁体的盘式磁流 变制动器结构优化设计及仿真分析[J]. 现代制造工程, 2021, (08): 138-146. [7] 郭超,吴岳,邵万珍.基于 Ansys Maxwell 的永磁涡流缓速 器仿真研究 [J]. 液压气动与密封, 2020, 40(12): 34-38, 41. [8] 盛金良,赵万超,卓俊杰.基于 COMSOL 的涡流分选机磁 辊磁场研究 [J]. 中国工程机械学报, 2017, 15(06): 471-475. [9] 周寿增,董清飞.超强永磁体稀土铁系永磁材料(第2版) [M]. 冶金工业出版社, 2004. Simulation Design of Permanent Magnet for Magnetic **Suction Sensor**

MENG Lijun, YU Quanquan, PAN Tianxiang

(School of Intelligent Manufacturing, Jianghan University, Wuhan 430056, China)

Abstract: In the paper, a magnet magnet is designed, and the magnetic field distribution of magnet is analyzed by COMSOL software. Using geometric symmetry and the inverse symmetry of the magnetic field, a quarter of NdFeB cylindrical permanent magnet magnetic field model is established, it is concluded that the cylindrical permanent magnet magnetic flux density of space distribution, adsorption magnetic values of steel plate, permanent magnet magnetic field strength is analyzed and the influence of the steel plate thickness of magnetic adsorption, determines the size and number of permanent magnet magnetic suction sensor. Experiments show that the magnetic force provided by permanent magnet meets the design requirements of adsorption installation. The simulation analysis of magnetic field avoids the complicated calculation of theoretical formula and provides reference for the design of permanent magnet of magnetic suction sensor.

Key words: permanent magnet; magnetic suction sensor; magnetic field strength; COMSOL software

作者简介

孟丽君: 江汉大学智能制造学院,副教授,研究方向 为基于光纤光栅传感监测。 通信地址: 湖北省武汉经济技术开发区三角湖路 8 号 江汉大学 邮编: 430056 邮箱: 947112967@qq.com 于全全: 江汉大学智能制造学院,研究生,研究方向 为基于光纤光栅传感监测。 潘天翔: 江汉大学智能制造学院,研究生,研究方向

为基于光纤光栅传感监测。