DOI:10.13652/j.issn.1003-5788.2016.12.021



薄壁零件结构改进与性能优化

Structure improvement and performance optimization of thin-walled parts

李少海

LI Shao-hai (西京学院机械工程学院,陕西 西安 710123) (College of Mechanical Engineering, Xijing University, Xi'an, Shaanxi 710123, China)

摘要:采用 CAD/CAE 技术研究薄壁箱式零件结构及其动力 学性能。以某薄壁零件为研究对象,在 WorkBench 平台上创 建了有限元模型,计算和分析了该零件的低阶自振频率及振 型。建立了4种针对薄壁零件动态特性改进的结构设计方 案,通过动力学参数计算与分析确定了一种最佳的薄壁零件 结构形式。结果表明:采用十字筋结构可以有效增强薄壁零 件的抗振性能,有利于机械设备的减振降噪及高速化运行。 为薄壁零件的结构设计与动力学优化提供了重要技术参考。

关键词:薄壁零件;自振频率;筋结构;动力学

Abstract: The CAD/CAE technical was used to study structure and dynamics characteristics of thin-walled parts. Based on a type of thinwalled part, its finite element model of was set up on WorkBench platform, and some low order natural frequency and vibration mode of its structure were also calculated and analyzed. Four structure design schemes about improving dynamic characteristics of the part was established, and then an optimal structure of it was determined through calculating and analyzing its dynamic parameter. The results indicated that vibration resistance of the part could be strengthened effectively by using the cross rib structure, and it was also advantageous to vibration noise reduction and high speed operation of machinery equipment as well. The study provided some important technical reference for structure design and dynamics optimization of thinwalled parts.

Keywords: thin-wall parts; natural frequency; rib structure; dynamics

随着新型装备制造业的快速发展,高速化、智能化和集成化已成为现代食品加工机械的主要特点。薄壁箱式零件 是食品加工机械中常见的一类结构,如榨油机的传动系统箱 体、原料粉碎机及筛选机的振动箱体等。大多数食品机械是 具有复杂机电系统构成的精密加工设备,机器在工作过程中 产生的惯性离心力、非连续激振力等,均会直接或间接地作 用于薄壁箱式零件^[1],由此引发的振动和噪声会严重影响机 械系统的稳定性和食品加工质量^[2],不利于食品机械的高 速、高精化发展;此外,薄壁箱式零件在食品机械设备中占有 较大比重,其结构性能往往直接影响着食品加工过程的可靠 性,因此有必要深入研究薄壁箱式零件的结构形式及其动力 学性能。

1 薄壁零件结构

薄壁零件是高速加工机械设备中常用的支承部件,其结构多采用中空薄壁形式,图1(a)为某原料粉碎机的薄壁零件,主要由薄壁、底板、滑轨及内外加强筋构成,其中,滑轨主要用于支承主轴箱的上下往复运动,而驱动主轴箱运动的重



国 「 序至令」「 写刊 図 J Figure 1 Structure design of thin-walled part

基金项目:西京学院科研基金项目(编号:XJ130236)

作者简介:李少海(1981一),男,西京学院讲师,硕士。 E-mail:254825567@qq.com

收稿日期:2016—04—25

锤及相关传动部分则安装于薄壁箱式零件内部^[3]。在 WorkBench平台上建立该薄壁零件的实体模型见图 1(b), 其中,薄壁和加强筋的设计厚度均为 35 mm,各加强筋相对 于薄壁零件几何中心面呈对称分布。

2 动态计算与分析

2.1 动力学基础

薄壁零件为连续实体结构。根据有限单元法和振动力 学理论,可将具有无限自由度的实体近似等效为有限自由度 的离散结构^[3],其无阻尼自由振动微分方程见式(1)。

$$[\mathbf{M}]\{\dot{x}\} + [\mathbf{K}]\{x\} = 0, \qquad (1)$$

式中:

[M]---质量矩阵;

[K]——刚度矩阵;

{*x*}----位移矢量;

{*x*} — 加速度矢量。

对于线弹性体结构,其自由振动可分解为一系列简谐运动,假设系统简谐运动方程为 $x = \mu \sin \omega t$,其中: μ 为离散点振动圆频率。将其带入式(1)得到如式(2) 所示的系统特征方程,其中 ω^2 称为系统特征值^[3]。由于薄 壁零件振动时各离散点振幅不全为零,即式(2)中{ μ }存在非 零解,则其必须满足式(3)所示关系。

$$([\mathbf{K}] - \boldsymbol{\omega}^{2}[\mathbf{M}]) \{\boldsymbol{\mu}\} = 0, \qquad (2)$$

$$\left| \begin{bmatrix} \mathbf{K} \end{bmatrix} - \boldsymbol{\omega}^2 \begin{bmatrix} \mathbf{M} \end{bmatrix} \right| = 0.$$
⁽³⁾

假设薄壁零件为 n 自由度系统,当[*M*]和[*K*]皆为正定 矩阵时,求解式(3)可获得 n 个系统特征值 ω_r^2 (r=1,2, 3,…,n)。对 ω_r^2 开方根可计算出系统各阶固有频率 ω_r ,将 其按大小进行排序: $\omega_1 < \omega_2 < \cdots < \omega_r < \cdots \omega_{n-1} < \omega_n$,其 中 ω_r 即该零件第 r 阶固有频率^[4]。将系统各阶固有频率值 带入式(2),可计算出与之对应的各阶特征向量{ μ }_r={ μ_{r1} , μ_{r2} ,…, μ_m }^T,即薄壁零件的模态振型。

2.2 有限元模型

采用三维6面体20节点实体单元 Solid186 对薄壁零件 进行结构离散,建立如图2所示的有限元模型,网格化后的 模型包括6222个单元和12489个节点。零件材质选用吸 振性强的灰铸铁,其力学性能参数见表1。考虑到计算效率



图 2 有限元模型 Figure 2 Finite element model

表 1	材料力学性能
-----	--------

Table 1 Mechanical properties of materials

材质	密度/(kg•m ⁻³)	弾性模量/(N・m ⁻²)	泊松比
灰铸铁	7 200	1.1×10^{-11}	0.28

和分析精度,建模过程对零件结构进行适当简化^[4],去掉影响不大的一些细节特征,如工艺孔、倒角等。

2.3 频率及振型

通过模态分析计算薄壁零件的自振频率和振型。图 3 为 该零件 1~15 阶自振频率分布情况,其中前 6 阶为刚体模态 频率(0 Hz),从第 7 阶开始频率值逐渐依次增大。实际当中 低阶频率对结构动力学性能影响较大,故在此只研究该薄壁 零件的 7、8、9 阶自振频率,其频率值分别为 52.16,70.96, 95.81 Hz,其中基频为 52.16 Hz,与之对应的安全工作转速在 3 000 r/min左右。由于现代高速加工设备工作转速已高达数 万转每分钟,例如日本精工早在 2009 年就已成功研制出了 50 000 r/min的高速主轴部件,这对机体结构的动态性能提出 了更高要求,所以为了提高生产效率和安全工作转速,图 1 所 示的薄壁零件在动力学特性方面还有较大改进空间。



图 3 自振频率分布图





分析图 4 可知,该零件的 7~9 阶振动模式主要表现为 薄壁的扭转或伸缩变形。第 7、8 阶振型均在零件顶部区域 发生较大变形,其中,第 7 阶振型最大形变量约 35.98 mm, 出现在零件顶部边角位置;第 8 阶振型最大形变量约 49.11 mm,出现在零件顶部加强筋与薄壁相交位置。第 9 阶 振型最大形变出现在零件底部的加强筋边角区域,最大形变 量约 35.40 mm。根据自振频率与振动模式,能够有效预测 和评估薄壁零件发生共振时的破坏趋势^[5],为食品加工机械 的结构设计和工作转速控制提供了重要依据。

3 结构改进

根据结构动力学理论,结构的自振频率越高,其抗振性 能越强,所以在进行减振设计时多以提高自振频率为目标。 连续体结构的自振频率与其材质、刚度及质量密切相关,故 在材质一定的条件下,可通过改进薄壁零件的形态来优化其 动力学特性,如薄壁尺寸、加强筋数量及其布设形式等。

3.1 壁厚影响

考虑到质量对结构动态特性的影响,将零件的薄壁厚度 分别增减5mm,然后计算其自振频率和振型,见图5、6。分析 可知,薄壁厚度增减5mm后,第7阶与第9阶振型相似,均为 薄壁结构的扭转振动变形,而第8阶振型的振动趋势则正好 相反,即薄壁的内凹和外凸变形方向相反。此外,壁厚增加 5mm后,零件第7阶自振频率提高为59.14Hz,而壁厚减小 5mm后,第7阶自振频率则降低至41.40Hz,由此可见,在设 计薄壁零件结构时,可通过增加壁厚来提高其自振频率。





3.2 加强筋形式

加强筋的布设形式决定了零件的结构刚度。在原有筋 结构基础上改变其布设形式见图 7,这两种筋结构均有助于 改进薄壁零件的结构刚度,并且会对其动力学性能产生重要 影响。



(a) 平行筋结构
 (b) 十字筋结构
 图 7 筋结构布设形式
 Figure 7 The shape of rib structure

分别对两种筋结构下的薄壁零件进行自由模态分析,计 算其自振频率及振型,见图 8、9。分析可知,平行筋结构的第 7 阶自振频率仅为 47.70 Hz,相比之下,十字筋结构的第 7 阶 自振频率高达 132.48 Hz,远远大于平行筋结构,说明十字筋 结构下的薄壁零件具有更佳的动力学特性。除此之外,该零 件在两种筋结构下的 7~9 阶振动模式也不尽相同,宏观上 均表现为薄壁结构的扭转和伸缩振动,而且形变的趋势、振 动幅值及分布区域也各不相同。





4 结果分析

不同设计方案下的薄壁零件动力学特性见图 10、11。由 图 10、11 可知,薄壁厚度和加强筋形式会对零件结构 7~9 阶自振频率产生明显影响,具体数据见表 2。



图 11 筋结构对频率影响 Figure 11 Rib structure influence of frequency

表 2 自振频率结果比较

Table 2 Results compared of natural frequency Hz

Frequency oder

阶次	初始值	壁厚+5 mm	壁厚-5 mm	平行筋结构	十字筋结构
7	52.16	59.14	41.40	47.70	132.48
8	70.96	80.19	57.56	66.49	154.28
9	95.81	100.10	89.70	89.33	166.79

分析表 2 可知,相对于初始结构,薄壁厚度减小 5 mm 和采 用平行筋结构时该零件的第 7~9 阶自振频率会降低,说明这两 种结构设计方案不利于改进薄壁零件的动力学性能;相比之下, 将壁厚增加 5 mm 和采用十字筋结构时,薄壁零件的 7~9 阶自 振频率则会明显增大,尤其是十字筋结构下的自振频率增幅 更大,其第 7 阶自振频率相对于初始结构增大了 80.32 Hz,由 此可见,这种加强筋的布设形式能够有效增强薄壁零件的抗 振性能,有利于机械系统的减振降噪与高速化运行。

5 结论

良好的动力学性能是现代食品加工机械系统高速、高精 化发展的重要基础。通过薄壁零件结构的有限元建模、动态 (下转第132页)

- [9] SEPE R, ARMENTANI E, POZZI A. Development and stress behaviour of an innovative refrigerated container with pcm for fresh and frozen goods[J]. Multidiscipline Modeling in Materials and Structures, 2015, 11(2): 202-215.
- [10] 郭美茹,周文,周天,等.石墨烯/石蜡复合材料的热物理性能 研究[J].工程热物理学报,2014,35(6):1 200-1 205.
- [11] 王刚,孙文鸽,吴志根.石蜡基/碳素复合相变材料的强化传 热研究现状与应用[J].化工新型材料,2014,42(9): 219-222.
- [12] 丁晴,方昕,范利武,等.不同二维纳米填料对复合相变材料导 热系数的影响[J].储能科学与技术,2014,3(3):250-255
- [13] MESALHY O, LAFDI K, ELGAFY A, et al. Numerical study for enhancing the thermal conductivity of phase change material (Pcm) storage using high thermal conductivity porous matrix
 [J]. Energy Conversion and Management, 2005, 46 (6): 847-867.
- [14] 张鸿声, 汪南, 朱冬生, 等. 纳米铜粉/石蜡复合相变储能材料的性能研究[J]. 材料导报, 2011, 25(5): 173-189.
- [15] 王继芬,谢华清,辛忠,等.纳米ZnO/石蜡复合相变材料的热物理性质研究[J].工程热物理学报,2011,32(11):1897-1899.
- [16] WANG Ji-fen, XIE Hua-qiang, XIN Zhong. Thermal properties of paraffin based composites containing multi-walled carbon nanotubes[J]. Thermochimica Acta, 2009, 488(1/2): 39-42.
- [17] CUI Yang-bin, LIU Cai-hong, HU Shan, et al. The experimental exploration of carbon nanofiber and carbon nanotube additives on thermal behavior of phase change materials[J]. Solar Energy Materials and Solar Cells, 2011, 95(4): 1 208-1 212.
- [18] 杨硕, 汪南, 吴淑英, 等. 纳米铝粉/石蜡复合相变储能材料的 性能研究[J]. 材料导报, 2009, 23(12): 20-22.

- [19] WANG Wei-long, YANG Xi-tang, FANG Yu-tang, et al. Enhanced thermal conductivity and thermal performance of formstable composite phase change materials by using β-aluminum nitride[J]. Applied Energy, 2009, 86(7/8): 1 196-1 200.
- [20] ELGAFY A, LAFDI K. Effect of carbon nanofiber additives on thermal behavior of phase change materials[J]. Carbon, 2005, 43(15): 3 067-3 074.
- [21] 于伟,谢华清,陈立飞,等.石墨烯制备方法及粒径对复合材料 热导率的影响[J].工程热物理学报,2016,37(1):168-171.
- [22] LIN Jin-shan, WANG Li-wei, CHEN Guo-hua. Modification of graphene platelets and their tribological properties as a lubricant additive [J]. Tribology Letters, 2010, 41 (1): 209-215.
- [23] FANG Xin, FAN Li-wu, DING Qing, et al. Increased thermal conductivity of eicosane-based composite phase change materials in the presence of graphene nanoplatelets[J]. Energy, 2013, 27(7): 4 041-4 047.
- [24] LIN Wei, ZHANG Rong-wei, WANG C P. Modeling of thermal conductivity of graphite nanosheet composites [J]. Journal of Electronic Materials, 2010, 39(3): 268-272.
- [25] 林锦山. 石墨作为润滑油添加剂研究进展[J]. 化学工程与装备, 2010(6): 139-141.
- [26] 乔玉林,赵海朝,臧艳,等.石墨烯的功能化修饰及作为润滑添 加剂的应用研究进展[J].化工进展,2014,33(S1):216-223.
- [27] 苏睿. 石墨烯分散液的制备与应用研究进展[J]. 广东化工, 2014(8): 190-191.
- [28] 赵磊蔡,张祖川,张旭,等.石墨烯作为润滑油添加剂在青铜织 构表面的摩擦磨损行为[J].材料研究学报,2016,30(1): 57-62.
- [29] 张杏静. 聚酯型超分散剂的合成及性能研究[D]. 郑州: 郑州大 学, 2012: 41-53.

(上接第16页)

- [25] KASANKALA L M, YAN Xue, YAN Wei-long, et al. Optimization of gelatine extraction from grass carp (*Catenopharyngodon idella*) fish skin by response surface methodology [J]. Bioresource Technology, 2007, 98(17): 3 338-3 343.
- [26] SHA Xiao-mei, TU Zong-cai, LIU Wei, et al. Effect of ammonium sulfate fractional precipitation on gel strength and characteristics of gelatin from bighead carp (Hypophthalmichthys no-

(上接第 99 页)

分析及改进设计,明确了不同结构形式对其动态特性的影响,同时获得了最佳的结构改进与动态优化方案,即采用十 字筋结构时能够有效增强其抗振性能,为薄壁箱式零件的减 振设计、结构改造及动力学性能优化提供了重要参考和依据,有利于食品加工机械的高速低振化设计。

参考文献

[1] 管小清, 吕志强. 工业码垛机器人动力学仿真分析与研究[J]. 食 132 bilis) scale [J]. Food Hydrocolloids, 2014, 36: 173-180.

- [27] BADII F, HOWELL N K. Fish gelatin: structure, gelling properties and interaction with egg albumen proteins [J]. Food Hydrocolloids, 2006, 20(5): 630-640.
- [28] EYSTURSKAR D J, HAUG I J, ULSET A S, et al. Mechanical properties of mammalian and fish gelatins based on their weight average molecular weight and molecular weight distribution [J]. Food Hydrocolloids, 2009, 23(8): 2 315-2 321.

品与机械,2013,29(1):149-176.

- [2] 陈小安,刘俊峰,合烨,等.高速电主轴热态性能及其影响[J]. 机械工程学报,2013,49(11):135-142.
- [3] 吕冬梅, 韩江. 大型数控双柱立车立柱动力学结构分析与优化 [J]. 制造技术与机床, 2015(5): 42-45.
- [4] 吴玲丽, 胡小秋, 赵雁. 加工中心立柱动态特性分析与比较[J]. 机械设计与制造, 2014(3): 117-119.
- [5] 杨兆军,陈传海,陈菲,等. 数控机床可靠性技术的研究进展 [J]. 机械工程学报, 2013, 49(20): 131-139.