测试与故障诊断

文章编号:1671-4598(2018)03-0058-04 DOI:10.16526/j.cnki.11-4762/tp.2018.03.016 中图分类号:TP3

文献标识码:A

基于三点法的机床主轴回转误差在线 测试技术研究

周继昆,张 荣,凌明祥

(中国工程物理研究院总体工程研究所, 绵阳 621999)

摘要: 主轴回转误差是评价机床性能的重要指标,为了提高主轴回转误差的分离精度,在数据采集和处理过程中,提出了两种有效的方法:采用变频率数据采集方法,确保了在不同转速下采集得到的数据的谐波分量相同,使误差分离精度不会因转速的升高而降低;为了消除环境中白噪声对误差分离精度的影响,在同一稳定转速下对主轴轮廓连续采集十个周期的数据,利用集合平均滤波方法消除混合在测试数据中的白噪声;搭建了试验系统,利用提出的方法分离出了机床主轴在不同转速下的回转误差、圆度误差和安装偏心差,验证了方法的有效性。

关键词:回转误差;误差分离;三点法

Study on the Online Test of Spindle's Radial Error of Machine Tool Base on Three Pint Method

Zhou Jikun, Zhang Rong, Ling Mingxiang

(Institute of Systems Engineering, China Academy of Engineering Physics, Mianyang 621999, China)

Abstract: The spindle radial error is one of a most significant factor in evaluating machine tool performance. To improve the accuracy of the dynamic spindle radial error measurement, this paper presented some development of the three point method. The floating sample frequency data acquisition method is used to ensure the number of the harmonic components under different spindle speeds to be the same. So that, the error separation accuracy would not decrease with the increase of the spindle speeds. In order to avoid the effect of the white noise mixed in the measured data, the spindle profile was sampled at discrete time intervals for ten revolution speeds. After that, the ensemble averaging method was used to eliminate the white noise. An experiment system is set up to measure the dynamic spindle radial with the proposed method. The pure dynamic spindle radial error, roundness error and eccentric error under different spindle speed are obtained, and the results verity that the presented method can improve the accuracy of the spindle radial error measurement.

Keywords: radial error; error separation; three point method

0 引言

主轴回转误差是评价机床性能的重要指标,而回转误差通 常与主轴圆度误差、安装偏心差混合在一起,无法直接测量, 需对采集得到的原始数据进行误差分离得到纯回转误差[1-3], 三点法误差分离算法是动态回转误差测试应用的最为广泛的方 法之一[4-5]。但目前的研究中还存在以下两个方面的不足:误 差分离精度会随着主轴转速的提高而降低;环境中的白噪声将 混入到误差分离结果^[6]。这两个因素均会影响误差分离的精 度。为了提高主轴回转误差的分离精度,在数据采集和处理过 程中,提出了两种有效的方法:采用变频率数据采集方法,确 保了在不同转速下采集得到的数据的谐波分量相同, 使误差分 离精度不会因转速的升高而降低;为了消除环境中白噪声对误 差分离精度的影响,在同一稳定转速下对主轴轮廓连续采集十 个周期的数据,采用集合平均滤波方法消除混杂在测试数据中 的白噪声。搭建了试验系统,利用提出的方法分离出了机床主 轴不同转速下的纯回转误差、圆度误差和安装偏心差,验证了 方法的有效性。

收稿日期:2017-09-21; 修回日期:2017-11-21。 作者简介:周继昆(1987-),男,重庆人,工程师,主要从事仪器仪表 与测控技术方向的研究。

1 三点法回转误差测试原理

基于三点法的回转误差测试示意图如图1所示,将三只测 位移传感器按一定的角度安装在主轴同一截面周围,在主轴旋 转时对主轴的外轮廓进行采集,然后从采集得到的数据中分离 出纯回转误差、圆度误差和安装偏心差。



当主轴按逆时针方向旋转时,三只传感器的输出可表示为:

$$\begin{cases} M1(\theta) = V(\theta) + \delta_X(\theta) \\ M2(\theta) = V(\theta + \alpha) + \delta_X(\theta)\cos\alpha + \delta_Y(\theta)\sin\alpha \\ M3(\theta) = V(\theta + \beta) + \delta_X(\theta)\cos\beta + \delta_Y(\theta)\sin\beta \end{cases}$$
(1)

其中: θ 为主轴旋转的角幅度, $Mi(\theta)$ 为主轴旋转时主轴 表面到传感器的距离, σ_X (θ) 和 σ_Y (θ) 分别表示回转误差在 x轴 y 轴方向的分量,且:

$$\begin{cases} \sigma_X(\theta) = \sigma(\theta)\cos(\theta) \\ \sigma_Y(\theta) = \sigma(\theta)\sin(\theta) \end{cases}$$
(2)

 $V(\theta), V(\theta+\alpha) \equiv V(\theta+\beta)$ 是周期性的主轴轮廓信号, 因此,可以展开为傅里叶级数形式,其傅里叶级数形式为:

$$\begin{cases} V(\theta) = A_{01} + \sum_{k=1}^{\infty} (A_k \cos k\theta + B_k \sin k\theta) \\ V(\theta + \alpha) = A_{02} + \sum_{k=1}^{\infty} [A_k \cos k(\theta + \alpha) + B_k \sin k(\theta + \alpha)] \\ V(\theta + \beta) = A_{03} + \sum_{k=1}^{\infty} [A_k \cos k(\theta + \beta) + B_k \sin k(\theta + \beta)] \end{cases}$$
(3)

式(3)中A_{0k}为主轴表表面到传感器的平均距离,A₁和 B_1 分别表示主轴安装偏心误差在 x 轴向和 y 轴向的分量。将 (3) 进行离散化处理可得:

$$\begin{cases} V(i) = A_{01} + \sum_{k=1}^{\infty} (A_k \cos 2\pi k i/N + B_k \sin 2\pi k i/N) \\ V(i+p_1) = A_{02} + \sum_{k=1}^{\infty} [A_k \cos 2\pi k (i+p_1)/N + B_k \sin 2\pi k (i+p_1)/N] \end{cases}$$
(4)

$$egin{aligned} V(i+p_2) &= A_{03} + \sum_{k=1}^\infty [A_k \cos 2\pi k \, (i+p_2)/N + \ B_k \sin 2\pi k \, (i+p_2)/N] \end{aligned}$$

式(4)中,N为主轴旋转一周采集的数据总数,i表示 第*i*个采样点,且 $p_1 = \alpha N/2\pi$, $p_2 = \beta/2\pi$,平均距离 A_{0k} 可以 通过式(5)计算得到。

$$A_{0k} = \sum_{i=1}^{N} M_k(i) / N$$
 (5)

主轴圆度误差可定义为由二阶次以上谐波组成的分量^[1]。

$$r(i) = \sum_{k=2}^{\infty} (A_k \cos 2\pi k i / N + B_k \sin 2\pi k i / N)$$
(6)

定义信号 S_1 、 S_2 和 S_3 分别由三个方向的圆度误差和回转 误差组成。

$$\begin{cases} S_{1}(i) = r(i) + \delta_{X}(i) \\ S_{2}(i) = r(i + p_{1}) + \delta_{X}(i)\cos(2\pi p_{1}/N) + \delta_{Y}(o)\sin(2\pi p_{1}/N) \\ S_{3}(i) = r(i + p_{2}) + \delta_{X}(i)\cos(2\pi p_{2}/N) + \delta_{Y}(o)\sin(2\pi p_{2}/N) \end{cases}$$
(7)

定义信号 S 为 S₁、S₂和 S₃的线性组合:

$$S(i) = c_0 S_1(i) + c_1 S_2(i) + c_2 S_3(i)$$
 (8)
将式 (7)带入 (8)可得:
 $S(i) = c_0 r(i) + c_1 r(i + p_1) + c_2 r(i + p_2) +$

$$[c_0 + c_1 \cos(2\pi p_1/N) + c_2 \cos(2\pi p_2/N)]\sigma_X(i) +$$

$$[c_1\sin(2\pi p_1/N) + c_2\sin(2\pi p_2/N)]\sigma_Y(i)$$
(9)

当系数 c_0 , c_1 和 c_2 满足式 (10) 时, 信号 S 中只剩下圆度 误差的线性组合,即可完成圆度误差和回转误差的分离:

$$\begin{cases} c_0 + c_1 \cos(2\pi p_1/N) + c_2 \cos(2\pi p_2/N) = 0\\ c_1 \sin(2\pi p_1/N) + c_2 \sin(2\pi p_2/N) = 0 \end{cases}$$
(10)
令 $c_0 = 1$ 可计算出 c_1 和 c_2 的值,分别为:

$$\begin{cases} c_1 = \frac{-\sin(2\pi p_2/N)}{\sin[2\pi(p_2 - p_1)/N]} \\ c_2 = \frac{\sin(2\pi p_1/N)}{\sin[2\pi(p_2 - p_1)/N]} \end{cases}$$
(11)
将式 (11) 带人式 (8) 可得:
 $S(i) = r(i) + c_1 r(i + p_1) + c_2 r(i + p_2)$ (12)

对式 (12) 两边进行离散傅里叶变换可得:

$$S(n) = r(n)G(n) \tag{13}$$

其中:

 $G(n) = 1 + c_1 e^{j2\pi np_1/N} + c_2 e^{j2\pi np_2/N}$ (14)主轴圆度误差可通过式(15)计算得到,

$$r(i) = F^{-1} \lceil S(n)/G(n) \rceil$$
(15)

$$\begin{cases} \sigma_X(i) = \sigma(i)\cos(2\pi i/N) \\ \sigma_Y(i) = \sigma(i)\sin(2\pi i/N) \end{cases}$$
(16)

令:

$$d_k = M_k - A_{0k} \tag{17}$$

将式(16)带入(17)得:

$$A_1\cos 2\pi i/N + B_1\sin 2\pi i/N + \sigma(i)\cos(2\pi i/N) = d_0 - r(i)$$

$$d_{1} - r(i + p_{1}) = A_{1}\cos 2\pi (i + p_{1})/N + B_{1}\sin 2\pi (i + p_{1})/N + \sigma(i)\cos(2\pi i/N)\cos(2\pi p_{1}/N) + \sigma(i)\sin(2\pi i/N)\sin(2\pi p_{1}/N)$$
(19)

 d_1

$$\begin{cases} \sin[2\pi(i+p_{1})/N] = \cos(2\pi i/N)\sin(2\pi p_{1}/N) + \\ \sin(2\pi i/N)\cos(2\pi p_{1}/N) \\ \cos[2\pi(i+p_{1})/N] = \cos(2\pi i/N)\cos(2\pi p_{1}/N) - \\ \sin(2\pi i/N)\sin(2\pi p_{1}/N) \end{cases}$$
(20)

$$\Re (18) \ \Re (20) \ \#\lambda (19) \ \& \Bigli \Pi \ \oplus : \\ -A_{1}\sin(2\pi i/N) + B_{1}\cos(2\pi i/N) + \sigma(i)\cos(2\pi i/N) = \\ \{ [d_{1}(i) - r(i+p_{1})] - [d_{0}(i) - r(i)] \\ \cos(2\pi p_{1}/N) \}/\sin(2\pi p_{1}/N) \end{cases}$$
(21)

송:

$$g_{1}(i) = d_{0} - r(i)$$

$$g_{1}(i) = \{ \lceil d_{1}(i) - r(i + p_{1}) \rceil - \lceil d_{0}(i) - r(i) \rceil$$
(22)

$$\cos(2\pi p_1/N) / \sin(2\pi p_1/N)$$
(23)

则式 (18) × sin(
$$2\pi i/N$$
) - (21) × cos($2\pi i/N$) 得:

$$g_{1}(i)\sin(2\pi i/N) - g_{2}(i)\cos(2\pi i/N) = A_{1}\sin(4\pi i/N) - B_{1}\cos(4\pi i/N)$$
(24)

式(24)两边同时乘以sin(4πi/N)并在一个采样周期内 积分取平均可得:

$$A_{1} = \frac{2}{N} \{ [g_{1}(i)\sin(2\pi i/N) - g_{2}(i)\cos(2\pi i/N)] \sin(4\pi i/N) \}$$
(25)

式(24)两边同时乘以 cos(4πi/N)并在一个采样周期内 积分取平均可得:

(18)

(27)

$$\sigma(i) = g_1(i)\sin(2\pi i/N) - g_2(i)\cos(2\pi i/N) - A_1\sin(4\pi i/N) - B_1\cos(4\pi i/N)$$
(26)

2 实验系统设计与数据采集

图 2 为针对机床主轴回转误差测试搭建的实验系统,采用 电容测微仪对主轴回转轮廓进行外基准测距,通过 24 位高精 度 PXI 数据采集卡对电容测微仪数据进行数据采集,并基于 Labview 平台开发了误差分离软件。为了确保在不同转速下, 整周期采集的数据总数相同,数据采集卡根据主轴旋转频率以 变频率的方式进行数据采集。令 f,为采样频率, f,为主轴旋 转频率,则:



为了得到较高精度的误差分离结果,N应尽可能的 大,即:

$$N_{\max} = \frac{f_{s\max}}{f_{r\max}} \tag{28}$$

本文所采用的 PIX 数据采集卡的最高采样频率有 $f_{smax} = 8$ kHz, 而被测量机床主轴的最高转速频率为 $f_{rmax} = 5$ Hz, 因此, $N_{max} = 1600$ 。

图 3 是转速分别为时 90 r/min、120 r/min和 300 r/min采 集得到的原始数据,从图中可以看出,通过变频率采样的方 法,在不同转速下每周期采集的到的数据点数是一致的。从图 3 中还可以看出,测试数据中耦合了大量的白噪声,这将影响 误差分离精度。因此,采用集合平均滤波方法将白噪声的影响 减小到最小。该方法的主要思想是对主轴回转轮廓进行多周采 样,然后将采样得到的数据进行集合平均,消除白噪声。假设 要对 K 圈数据进行集合平均,则平均算法为:

$$\overline{M}_{k}(i) = \frac{M_{k}(i) + M_{k}(i+N) + M_{k}(i+2N) + \cdots + M_{k}(i+KN)}{K}$$
(29)

本文中 K=10,滤波并去直流分量后得到的数据如图 4 所 示。数据中包含了主轴的安装偏心误差、圆度误差和回转 误差。

3 误差分离

采用三点法误差分离算法对图 4 中的数据进行误差分离,





分离得到的圆度误差的极坐标图如图 5 所示,为了能够直观的 看出安装偏心差,图 5 中将分离得到的偏心差耦合到了圆度误 差的极坐标图中。

从图 5 中可以看出,不同转速下分离得到的圆度误差和偏 心误差的值非常一致,而在相位上有偏差,这是由于在不同转 速下的采样起始相位不一致造成的,但则并不影响误差分离精 度。不同转速下圆度误差的各阶次谐波频谱图如图 6 所示。

从图 6 中可以看出,不同转速下圆度误差的各谐波幅值也 高度一致,说明本文的误差分离结果是可信的。不同转速下回 转误差分离结果如图 7 所示。



