**文章编号:** 0258-7025(2004)03-0350-04

# 复合光源实时微振动干涉测量仪

# 李代林, 王向朝, 王学锋, 郭立萍, 刘英明

(中国科学院上海光学精密机械研究所信息光学研究实验室,上海 201800)

摘要 提出了一种新的实时微振动激光干涉测量仪。通过采用复合光源和反馈系统,有效地消除了激光二极管-正弦相位调制(LD-SPM)干涉仪中由电流调制所带来的测量误差和外界干扰所带来的影响,实现了物体微振动的 纳米精度实时测量。

关键词 测绘仪器;实时测量;微振动;干涉仪 中图分类号 TH 744.3 文献标识码 A

# Composite-Light-Source Interferometer for Real-Time Micro-Vibration Measurement

LI Dai-lin, WANG Xiang-zhao, WANG Xue-feng, GUO Li-ping, LIU Ying-ming (Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, The Chinese Academy of Sciences, Shanghai 201800, China)

**Abstract** A novel LD-SPM interferometer, which can be used to measure micro-vibrations with a high accuracy in real time, is proposed. In this paper, a composite light source is employed to decrease the measurement errors caused by the light-intensity changes. Experiments verify the usefulness of the interferometer.

Key words measurement instrument; real-time measurement; micro-vibration; interferometer

### 1 引 言

随着高精度机械加工和机器人技术的发展,对 机械运动部件相关参数的高精度实时检测变得越来 越重要。光学干涉测量技术作为一种非接触式测量 技术,具有高分辨率、高精度和高灵敏度等特点,因 而得到了广泛的应用<sup>[1~4]</sup>。

相对于传统的外差干涉仪,由于使用激光二极 管(LD)的正弦相位调制(SPM)干涉仪具有体积小、 结构紧凑、相位调制简单、精确等优点,因此在近十 几年来使用这种干涉仪的高精度测量技术得到了很 大的发展。在 LD-SPM 干涉仪<sup>[5~9]</sup>中,通过对 LD 输入正弦电流信号来实现干涉信号的正弦相位调 制。然而通过注入调制电流来改变光源波长的同 时,光源的输出光强同时也被调制,从而带来了较大 的测量误差。本文提出了一种新的 LD-SPM 微振 动实时干涉测量仪,通过采用复合光源降低了伴随 LD 波长调制产生的光强变化的影响,通过加入反 馈电路,有效地消除了外界干扰对测量精度的影响。

#### 2 原 理

为了消除直接电流调制改变光源的波长时对光 强波动的影响,采用了如图 1 所示的新的复合光源 ALS 作为干涉仪的光源。当半导体激光器 LD<sub>2</sub> 的 出射光注入到 LD<sub>1</sub> 时,由于光热效应使 LD<sub>1</sub> 的结温 发生变化导致其输出波长发生相应改变。LD<sub>2</sub> 由直 流  $I_{02}$  和正弦电流  $I_{m2}(t)$  通过 LM 驱动,发出的光经 过准直透镜  $L_2$ ,偏振分束器 PBS,透镜  $L_1$  后,聚焦 到 LD<sub>1</sub> 上。由 LD<sub>1</sub> 发出的光经过准直透镜  $L_1$  及 PBS 后,由分束器 BS 分成两束平行光,分别照射到 参考镜 *M* 和被测物体 object 上,LD<sub>1</sub> 与 LD<sub>2</sub> 的出射

收稿日期:2002-11-04; 收到修改稿日期:2002-12-23

基金项目:国家自然科学基金(69978024)和上海市科技发展基金(011461060,0114nm013)资助项目。

作者简介:李代林(1973—),男,中国科学院上海光学精密机械研究所博士研究生,主要从事光信息处理研究。E-mail:ldl @mail.sion**万**病教据

光偏振方向互相垂直,PBS 使  $LD_1$  的光透过而不反 射到  $LD_2$  上,同时使  $LD_2$  的光入射到  $LD_1$  上,其中 被  $LD_1$  反射的部分光束不会通过 PBS 进入两干涉 臂产生干扰。此干涉仪中, $LD_1$  被用作干涉仪光源、 相位调节器和相位补偿器。





Fig. 1 LD- SPM interferometer for real-time micro-vibration measurement

在电流  $I_{02}$  与  $I_m(t) = a\cos(\omega_c t)$  的驱动下,LD<sub>2</sub> 的输出光强正弦变化,照射到 LD<sub>1</sub> 上后,导致其波 长变化为

$$\lambda(t) = \lambda_0 + \beta_1 \beta_2 a \cos(\omega_c t) \tag{1}$$

 $\lambda_0$ 为 LD<sub>1</sub>的中心波长, $\beta_1$ 为 LD<sub>1</sub>波长的光热调制效 率, $\beta_2$ 为 LD<sub>2</sub>的光强调制效率。光电二极管 PD 接 收到的干涉信号为

$$S(t) = S_0(t) + S_1(t) \cos[z\cos(\omega_t t + \theta) + \alpha(t) + \delta]$$
(2)

其中  $S_0$  为信号的直流分量, $S_1$  为信号的交流分量的 振幅, $z = 4\pi a \beta D_0 / \lambda_0^2$  为正弦相位调制深度。a(t) = $a_0 + a_d(t)$ ,其中 $a_0 = (4\pi/\lambda_0) D_0$ 是初始相位,由光程 差  $2D_0$  决定; $a_d(t) = (4\pi/\lambda_0) d(t)$ ,是由被测物体的 振动引起的相位变化。d(t) 为压电陶瓷(PZT)驱动 下物体的位移变化。用  $\Delta l$  表示由干涉仪的机械振 动和空气扰动引起的光程变化,则它带来的相位误 差为  $\delta = (2\pi/\lambda_0) \Delta l_0$ 将干涉信号 S(t) 和调制信号  $V_m(t)$  分别放大后通过由模拟乘法器和一个低通滤 波器 LPF 组成的信号处理电路 SPC,两个放大器的 增益分别为  $K_1$  和  $K_2$ ,模拟乘法器的增益为  $K_m$ 。低 通滤波器 LPF 的增益为  $K_L$ ,截止频率  $< \omega_c/10$ 。信 号变为 万方数据

$$P(t) = K_s \sin_{\alpha}(t) = K_s \sin[\alpha_0 + \alpha_d(t) + \delta] \approx K_s [\alpha_d(t) + \delta]$$
(3)

其中信号处理系统的增益  $K_s = K_m K_L S_0 A J_1(z)$ 。由 式(3)可知,因为存在外界干扰,同时仅在  $\alpha(t) = 2n\pi$  附近探测信号 P(t) 与振动 d(t) 之间的比例关 系才成立,因此在很大程度上限制了该系统的精度。 为了消除外界干扰,在处理电路中引入增量积分电 路作为反馈信号控制器。由放大器 AMP 和积分器 INT 组成的反馈电路 FBSG 得到的控制电压为

$$V_{c}(t) = K_{p}e(t) + \frac{1}{T_{I}}\int e(t) = -K_{p}K_{f}\alpha_{d} - \left(K_{p}K_{f}\alpha_{0} + \frac{K_{f}}{T_{I}}\int\alpha_{0}dt\right) - \left(K_{p}K_{f}\Delta t + \frac{K_{f}}{T_{I}}\int\Delta tdt\right) - \frac{K_{f}}{T_{I}}\int\alpha_{d}dt \quad (4)$$

上式中  $e(t) = -[K_f(\alpha_0 + \alpha_d(t)] - \delta, T_I$  为积分时 间。当  $\alpha_d(t)$  为周期函数时,(4) 式的最后一项为 0; 当第一项、第二项和第三项所示的电压输入到 LM, 其反馈电流分别为  $I_e(t), I_b$  和  $I_f$ ,这些反馈电流导 致 LD<sub>2</sub> 的光强发生相应的变化,引起 LD<sub>1</sub> 的波长发 生变化。 LD<sub>1</sub> 波长的改变量分别为  $\lambda_e(t) = \beta_1\beta_2 I_e(t), \lambda_b(t) = \beta_1\beta_2 I_b$  和  $\lambda_f(t) = \beta_1\beta_2 I_f$ ,其中  $I_b$ 和  $I_f$  都是直流电流。则干涉信号相位变为

$$\alpha(t) = \frac{4\pi [D_0 + d(t)]}{\lambda_0 + \lambda_b + \lambda_c(t) + \lambda_f} \approx (\alpha_0 - \alpha_b) + [\alpha_d(t) - \alpha_c(t)] + (\delta - \delta_f)$$
(5)

式中 $\alpha_{e}(t) = \frac{4\pi D_{0}}{\lambda_{0}^{2}}\lambda_{e}(t), \alpha_{b}(t) \approx \frac{4\pi D_{0}}{\lambda_{0}^{2}}\lambda_{b}$  和 $\delta_{f}$  是由 反馈电路产生的补偿相位,其中 $\alpha_{b}(t)$  是由积分器产 生的补偿相位,它能将相位 $\alpha_{0}$  完全补偿掉,于是(5) 式中第一项变为 0;则(3) 式变为

$$(t) = K_s \sin\alpha(t) = K_s \sin[\alpha_d(t) - \alpha_c(t) + \delta - \delta_f] \quad (6)$$

定义  $K_c = 4\pi D_0 / \lambda_0^2$ , 反馈环增益  $G_0 = K_c \beta_1 \beta_2 K_{LM} K_f K_s$ 。为讨论简单,先不考虑由物体振动 所带来的相位影响,则当反馈环工作时,得到

$$\delta_f = -K_c \beta_1 \beta_2 K_{\rm LM} K_f P(t) \tag{7}$$

通过适当地选取  $G_0$ ,综合(6),(7) 式可得

Ρ

$$\delta_f = \frac{G_0}{G_0 - 1}\delta\tag{8}$$

由(8)式可见,当 $G_0 \gg 1$ 时,可以消除由外界干扰带 来的相位扰动。



图 2 采用电流直接调制光源时(a)和复合光源时(b)得到的干涉信号

Fig. 2 Detected interference signals when current-modulation light source (a) and composite light source are used (b)





Fig. 3 (a) Micro-vibration curve of PZT. The measured micro-vibration curve when (b) current-modulated light source and(c) the composite light source are used. (d) The measured curve after an interval of a few minutes

### 3 实验结果

LD<sub>1</sub>,LD<sub>2</sub> 的中心波长为 785 nm,输出功率分 别为 10 mW 和 40 mW。实验中 LD<sub>2</sub> 波长的光强调 制效率  $\beta_2$  为 0. 27 mW/mA,LD<sub>1</sub> 的光热调制效率  $\beta_1$ 无法由实验直接得出,我们用文献[3]的方法测出总 的调制效率,然后求出  $\beta_1$  为 6. 3 × 10<sup>-4</sup> nm/mW。 实验中采用的调制信号的频率为 10 kHz,LM 的转 换系数  $K_{LM}$  为 0. 01 mA/mV。放大器的增益  $K_1$  与  $K_2$  分别为 62. 2 和 86. 7,模拟乘法器的系数  $K_m$  为 5 ×10<sup>-5</sup> m万方。数据; 的增益  $K_L$  为 10。由振动 d(t) 到相位  $\alpha_d(t)$  的转换系数  $K_a$  为 1.54×10<sup>-2</sup> rad/ nm。两光臂间的光程差 2 $D_0$  为 16 cm。首先用电 流调制法对物体的微振动进行实时测量;然后再采 用复合光源进行测量。图 2(a)是用电流直接调制 时所得到的干涉信号,(b)是采用复合光源后得到 的干涉信号。可以看出由于直接电流调制时对光源 的光强影响,图 2(a)中干涉信号强度受到调节,而 采用复合光源后消除了这种影响。图 3 是一个 PZT 振动的测量结果,(a)是用本研究室的微位移 与微振动纳米精度干涉测量仪测得的结果,因为该 干涉测量仪的测量精度为 1 nm,所以把它的测量结 果作为标准值;(b)是电流直接调制时的测量结果, (c),(d)是用本文提出的测量系统相隔几分钟后测 得的振动。与(a)相比,(b),(c)两次测量结果的振 幅均方根(rms)误差分别为 4.2 nm 和 2.8 nm,(c), (d)两曲线的均方根差为 1.8 nm。可见采用复合光 源后,测量系统的均方根误差降为原来的 67%,提 高了系统的测量精度;同时由于采用反馈电路消除 外界干扰,保证了干涉测量仪的高重复精度。由于 相位  $\alpha(t)$  的取值范围在  $\pm \pi/2$  之间,所以 d(t) 的最 大测量范围为  $\lambda/4$ 。

需要指出的是,虽然复合光源中 LD<sub>1</sub> 光强也会 随注入的调制光变化而发生改变,但是其光强调制 系数比电流直接调制系数小大约 1 个数量级<sup>[10]</sup>,因 此可以认为本实验系统基本消除了通常电流调制所 引起的测量误差。

#### 4 结 论

对于在干涉测量领域应用广泛的 LD-SPM 干 涉仪,我们通过采用新的复合光源和反馈电路,不仅 消除了直接调制时光源的光强波动所引起的测量误 差,而且有效地消除了外界干扰的影响,实验证明采 用这种方法可以实现实时高精度的微小振动测量, 可用于对微机电系统部件的微小振动的测量。

#### 参考文献

 T. Suzuki, O. Sasaki, K. Higuchi *et al.*. Real time displacement measurement in sinusoidal phase modulating interferometry [J]. *Appl. Opt.*, 1989, 28(24):5270~5274

- 2 Song Song, Wang Xiangzhao, Wang Xuefeng *et al.*. Real-time micro-vibration measurement using synchronous phase detection [J]. *Chinese J. Lasers*, 2001, A28(8):753~756
  宋 松,王向朝,王学锋等.采用同步相位检测的微小振动实 时测量[J]. 中国激光, 2001, A28(8):753~756
- 3 Xuefeng Wang, Xiangzhao Wang, Feng Qian et al.. Photothermal modulation of laser diode wavelength: application to sinusoidal phase-modulating interferometer for displacement measurements [J]. Optics & Laser Technology, 1999, 31(8): 559~564
- 4 Xiangzhao Wang, O. Sasaki, T. Suzuki *et al.*. Measurement of small vibration amplitudes of a rough surface by an interferometer with a self-pumped phase-conjugate mirror [J]. *Appl. Opt.*, 2000, **39**(25):4593~4597
- 5 Wang Xuefeng, Wang Xiangzhao, Qian Feng *et al.*. Photothermal wavelength modulation of a laser diode for decreasing interferometric error [J]. *Opto-Electronic Engineering*, 1999, 26(5):1~3
  王学锋,王向朝,钱 锋等.光热调制半导体激光波长降低干 涉测量误差[J].光电工程, 1999, 26(5):1~3
- Lu Hongbin, Wang Xiangzhao, Wang Xuefeng *et al.*. Study on photo-thermal intensity-modulation characteristics of laser-diode [J]. *Chinese J. Lasers*, 2000, A27(11):969~972 卢洪斌,王向朝,王学锋等.半导体激光器光强光热调制特性的研究[J]. 中国激光, 2000, A27(11):969~972
- 7 Xiangzhao Wang, O. Sasaki, T. Suzuki *et al.*. Measurement of small vibration amplitudes of a rough surface by an interferometer with a self-pumped phase-conjugate mirror [J]. *Appl. Opt.*, 2000, **39**(25):4593~4597
- 8 Lih-Wuu Chang, Pie-Yau Chien, Ching-Ting Lee. Measurement of absolute displacemen by a double-modulation technique based on a Michelson interferometer [J]. Appl. Opt., 1999, 38(13):2843~2847
- 9 Song Song, Wang Xiangzhao, Wang Xuefeng et al.. Real-time micro-vibration measurement with a laser diode interferometer [J]. Acta Optica Sinica, 2001, 21(5):578~580

宋 松,王向朝,王学锋等.半导体激光微小振动实时干涉测 量仪[J].光学学报,2001,21(5):578~580

10 C. M. Klimcak, J. C. Camparo. Photothermal wavelength modulation of a diode laser [J]. Am. Opt. Soc. Am. B, 1988, 5(2):211~214