# 激光多普勒效应测量微小振幅

周书铨

(上海科技大学)

### Micrometer-order displacement measurement of vibrating objects with laser Doppler effect

#### Zhou Shuquan

(Shanghai University of Seience and Technology, Shanghai)

Abstract: This paper presents the experimental results in measuring a micrometer order displacement of vibrating objects based on laser-Doppler effect.

# 引 言

在机械、电机、建筑以及科研等许多方面常常需 要测定振动的幅度。例如,我们可以从旋转物体抖 动的检测中了解系统运行的有关信息,进行系统可 靠性研究,以提高设计质量。此外,晶体及陶瓷振 子、弹性波器件等有关参数的测量,也是目前急待解 决的问题。总之,对微小振动的振幅、速度以及频率 的检测,已经受到人们的重视。

由于光纤材料抗电磁场干扰,并能在有毒和腐 蚀等化学环境中正常工作,特别是光纤可挠曲到"设 备"内部,更使光纤传感器扩大了应用领域。

本实验以耳机金属膜片为样品,测量了膜片的 振幅与激励电压的关系,获得了较满意的结果。

### 测量原理

图1是本测试系统的框图。由 He-Ne 激光器 发出波长为 0.63 µm 的激光, 经显微透镜 L 注入到 光纤耦合器的 A 端, 在耦合区 C 被分离为两束光。 其中一束沿主光纤传输到 A' 端, 仔细调节膜片 S 与 A'端的相对位置, 并使光束垂直入射到紧靠 该端的 耳机膜片 S 上。当耳机加一激励电源时, 金属膜片 S 将垂直于膜片平面的方向上作往复振动。此时, 膜片上正入射的光功率有极小部分反射回到 A' 端, 这束反射光中又有部分光功率沿着 A'CB 传输。另 方面, 沿以上主光纤 ACA' 传输到 A' 端的光中有约



图1 测试系统框图

4%<sup>(11</sup>的光功率直接被端面 **4**′反射。其中部分光也 沿着 A'CB 传输。于是, 膜片 S 的部分反射光和端 面 A' 直接反射光在 A'CB 中叠加, 产生了干涉 波, 传输到紧靠光纤耦合器 B 端的光电探测器 D, 被其 敏感元所接收,并转换为电信号。

如果**膜片** S 的振动频率为 ω, 振幅为 x<sub>0</sub>, 相对于 平衡位置的位移为

$$x = x_0 \cos \omega t \tag{1}$$

光束经其反射,产生了多普勒频移,其大小为  $\Delta v = \frac{1}{\lambda} \left( \frac{\partial x}{\partial t} \right)^{[2]}$ 。

今设在探测器 D 处,光纤端面 A' 直接反射光的电场强度为

 $E_1 = E_0 \cos \omega_0 t \tag{2}$ 

其中 Eo 为电场强度的幅值。这个直接反射 光与垂直入射到膜片 S 反射光的光程差为

 $\delta x = 2(x_0 \cos \omega t + d_0) - \frac{\lambda}{2}$ 

. 191 .

(3)

其中 $d_0$ 为光纤端面A'与膜片B平衡位置间的距离, $\frac{\lambda}{2}$ 为向膜片正入射时反射的半波损失。

于是,在探测器 D 处, 膜片 S 反射光的电场强度可写成

$$E_2 = E_0 \cos\left(\omega_0 t + \frac{2\pi}{\lambda} \,\delta x\right)$$

适当调节端面 A' 与膜片 S 的相对位置,使 2d。为入 射光半波长的奇数倍,则上式可简化为

$$E_2 = E_0 \cos \omega_0 t + \frac{2\pi}{\lambda} (2x_0 \cos \omega t)$$
 (4)

可以证明,探测器 D 输出电流中的干涉项为 为 U=0.964 ∇ 的多普勒信号

$$\Delta i \propto E_0^2 \cos\left[\frac{2\pi}{\lambda} (2x_0 \cos \omega t)\right]$$
 (5)

上式 4i 就是多普勒光电信号, 经电子系统放大处理 后, 可由示波器直接显示。

由式(5)可知,当

$$\frac{2\pi}{\lambda} 2(x_0 \cos \omega t) = n\pi, \quad \text{are all of the set of$$

即在位移

$$x_0 \cos \omega t = n \frac{\lambda}{4} \tag{6}$$

时, 4i 取极值。上式表明,如果膜片角位移  $\omega t \wedge -\frac{\pi}{2}$ 向 0 变化,则相应的位移  $x \in A$  0 到  $x_{00}$  在这 1/4 周 期内, 膜片以平衡位置为原点,其位移每增 加  $\lambda/4$ , 便出现多普勒光电信号峰值。因此,膜片最大位移  $x_0$  便等于它在 1/4振动周期内,多普勒光电信号峰值 的数目乘以四分之一入射光波长。实验时,我们可 以把放大后的多普勒光电信号与激励电源同时输入 到双迹示波器上,通过计数一个振动周期内所包含 的多普勒光电信号峰值的数目来计算 膜片的振幅  $x_{00}$ 

### 测量结果与讨论

本实验测量了 50~1000 Hz 耳机金属膜片振动 的振幅与激励电压的关系。图 2 及图 3 下半部的 图 形表示膜片在振动频率分 别 为 100 Hz 和 1000 Hz, 激励电压为 0.964 V 和 2.69 V的作用下,从 SR-12 型双迹示波器上拍摄的多普勒光电信号。 该图顶端 则是激励源的波形。图 4 为膜片在 50 Hz 激励电源 的作用下,振幅 20 与激励电压 U 的曲线。由图 可 见, x0~U 呈线性关系,与文献[3]相符。

但是,与文献[3]不同,本系统由于利用了光纤输出端 A'(图 1)的反射光作为参考光束,这就自动 省去了迈克尔逊干涉仪中的固定镜,使系统调节方 便。其次,由于本系统只利用光纤耦合器的一个输 出端,因此,对耦合器分束比没有要求。



 图 2 上半部为激励源 ν=100 Hz 的波形,下半部 为 U=0.964 ∇ 的多普勒信号









本系统的测量误差为1/4入射光波长。待测样 品的振动频率从50.Hz 到1000 Hz,多普勒光电信号 清晰。

顺便指出,由于两束相干光皆沿同一路径往复 传输,如果对信号处理采用实时比较<sup>[4]</sup>,必将减小由 于温度变化,外界振动等干扰的影响,可望提高系统 的信噪比。

本实验用的光纤耦合器是陆善达等与笔者共同 研制的,殷振威同学参加了实验工作,谨此致谢。

#### 参考文献

- 1 広濑,他。昭和 59 年信学会全国大会, p. 1054
- 2 Drain L E 著, 王仕康等译。 激光多普勒技术, 清华 大学出版社, 1985: 57
- 3 Imai M et al. Opt Lett., 1980; 5(10): 418~420
- 4 周书铨 et al. 光学学报, 1987; 7(5): 426~429

. 192 .