文章编号: 1001-3806(2008) 04-0374-03

# 石英波片延迟量的温度效应研究

孔庆典<sup>1</sup>,宋连科<sup>1\*</sup>,孔丽华<sup>2</sup>

(1. 曲阜师范大学 激光研究所, 曲阜 273165, 2 曲阜师范大学 物理工程学院, 曲阜 273165)

摘要: 波片的精度会受到温度的影响。为了研究石英波片的延迟量随温度的变化关系,以减小温度变化带来的误差,采用理论分析的方法,得出了石英波片在不同环境下使用时,延迟量精度的影响因素,同时对波片在不同环境下使用时的误差进行了分析。结果表明,随温度的升高,波片延迟量规律性的减小。研究结果对于波片在不同环境下的正确使用有一定的参考价值。

关键词: 光学器件; 温度效应; 理论分析; 波片 中图分类号: 0436.3 文献标识码: A

## Study about the temperature effect of the retardation of quartz wave-plates

KONG Q ing -d ian<sup>1</sup>, SONG L ian-ke<sup>1</sup>, KONG L i-hua

(1. Institute of Laser Research, Qufu Normal University, Qufu 273165, China, 2. College of Physics and Engineering Qufu Normal University, Qufu 273165, China)

Abstract The precision of wave plate is often influenced by temperature in order to get the relationship between the retardation of quartz wave plate and temperature so as to reduce the error generated by temperature, the factors affecting the retardation of the wave plate were theoretically analyzed At the same time the error was analyzed under different conditions. The result shows that the retardation of the wave plate reduces with the increase of temperature. The result is useful for the wave plate properly used at different temperature.

Keywords optical device, temperature effect theoretical analysis wave plate

## 引 言

相位延迟器是偏光器件的重要组成部分,它与偏 光器件组合起来,能够实现各种偏振态之间的转换及 偏振面的旋转等,在激光技术、应用光学、偏光技术、现 代光通讯技术和太阳磁场观测等领域都有重要的应 用。石英晶体<sup>[1]</sup>是制作波片的主要材料之一,但是当 级数增加时其厚度就增大,其相位延迟量受温度的影 响也将增大。HAO,WANG等人对波片相位延迟的测 量方法做了报道<sup>[2-7]</sup>,但对温度的影响考虑较少,这将 影响波片的使用精度。因此,对波片延迟量温度效应 的研究是很必要的。

1 延迟量变化的理论分析

石英波片具有面形好、二向色性小、透射区宽、结构 牢固等优点,但由于工艺因素,其产品是以多级方式体现 的,使得延迟量对环境温度、波长及入射角的变化比较敏

作者简介: 孔庆典 (1983-), 男, 硕士研究生, 主要从事激 光偏光技术、偏光器件方面的研究工作。

\* 通讯联系人。E-mail ksong@mail qfnu edu en 收稿日期: 2007-04-29, 收到修改稿日期: 2007-08-09

感<sup>[89]</sup>。多级波片的延迟相位级数可以从几十个多至上 百个,从延迟的物理效果上看与零级波片没有多大区别, 但当温度改变时,级数越大,受温度变化的影响越明显。

对于光轴平行于晶体表面的波片而言, 其延迟量 满足如下关系:  $\delta = \pm \frac{2\pi d (n_o - n_e)}{\lambda} = 2\pi V$  (1)

式中, d 为波片厚度,  $\lambda$ 为入射光线的波长,  $n_0$  和  $n_e$ 分别为 o光和 e光的折射率, N 为波长的分数, 表示波片的相位延迟, 其整数部分就是多级片的级数。

当系统温度发生变化时,波片的厚度和双折射率 均要发生变化。

1.1 波片厚度随温度的变化关系

由光学手册可知<sup>[10]</sup>, 在 273K~353K的温度范围 内, 石英垂直于光轴方向的厚度满足:

 $d' = d[1 + 1 \ 337 \times 10^{-5}(T' - T)]$  (2) 式中,  $d \approx d'$ 分别是温度为  $T \approx T'$ 时波片的厚度。

12 双折射率随温度的变化关系

对于不同的波长, 折射率是不同的, 对于 589 3mm 的石英晶体满足<sup>110</sup>:

$$\begin{cases} dn_o / dT = -5 \ 3 \times 10^{-6} \ K \\ dn_e / dT = -6 \ 42 \times 10^{-6} \ K \end{cases}$$
(3)

可见, 随温度的升高, 其折射率是不断减小的。在 23℃(296K)时,  $n_0 = 1$ . 54424,  $n_e = 1$ . 55335,则对应于 任意温度 T'其双折射率应满足如下关系:  $n_e' - n_0' = 0.00911 - (T' - 296) \times 1.12 \times 10^{-6}$  (4)

#### 1.3 延迟量随温度的变化关系

将(2)式、(4)式代入(1)式可得 589. 3nm 波片在 温度 *T*<sup>'</sup>下的延迟量为:

$$\delta' = 2\pi d' (n_e' - n_o') / \lambda = 2\pi d [1 + 1 337 \times 10^{-5} (T' - 296)] \times$$

 $[0 00911 - (T' - 296) \times 1 12 \times 10^{-6}]/589 3$  (5) 则石英波片在 T'时的延迟变化量为:

$$= \delta' - \delta \qquad (6)$$

则有: ΔN = Δδ/2π。结合以上各式可得:

Δδ

$$\Delta N = N [ 1 \ 09572 \times 10^{-4} (T' - 296) -$$

$$1 64373 \times 10^{-9} (T' - 296)^{2}$$
 (7)

可见, 温度的改变越大, 波片越厚, 即 N 越大, 则延迟 量的改变越大。这为设计波片提供了一定的参考。

由 (5) 式可得 23级 λ/4石英波片 (589 3nm)的 延迟量随温度的变化关系, 见图 1。



Fig 1  $-{\rm Relation}$  between 23-  ${\rm level}\,\lambda\,/4\,$  quartz wave plate and temperature

可见,随着温度的升高,波片延迟量是不断减小 的。计算可知,对于 589 3mm的 23级 λ/4石英波片, 温度每升高 1K,其延迟量约减水 0 016 rad,而对于 30 级 λ/4石英波片而言,温度每升高 1K,其延迟量约减 小 0 021 rad,对于 632 8nm的 23级 λ/4石英波片而 言,温度每升高 1K,其延迟量约减小 0 014 rad,

2 延迟量的测试

测量系统的光学原理如图 2所示。其中, P<sub>1</sub>, P<sub>2</sub>



Fig 2 Figure of experiment theory

分别为起偏器、检偏器。 取  $P_1$ 的主轴方向为 x轴,入 射光的传播方向为 z轴,  $P_2$ 的主轴方向与  $P_1$ 的主轴方 向成  $\theta_2$ 角, 待测波片  $P_x$  与 *x* 轴的夹角为  $\theta_c$  取  $\theta_2$  = 45°, 则波片延迟量为<sup>[11]</sup>:

$$\delta = 2 \arcsin \sqrt{(I_{\text{max}} - I_{\text{min}})/(I_{\text{max}} + I_{\text{min}})}$$
(8)

实验装置如图 3所示。其中, S 为光源; Z 为斩波



Fig 3 Figure of experiment devices

器; L<sub>1</sub>, L<sub>2</sub> 为同规格的凸透镜; D 为单色仪; P<sub>1</sub>, P<sub>2</sub> 为同 规格的偏光镜; P<sub>x</sub> 为待测波片, 置于温控装置 T 中; G 为光电探测器; B 为步进电机; PC 为计算机控制系统。

为提高接收系统灵敏度,在光路中加入斩波器,使 光强成为交变信号,计算机控制系统具有锁相放大器 和数字电表的功能,将完成光强的读取分析工作。

1 光源系统

**3**1.1 光源波动带来的误差 Δδ<sup>′</sup> 设光源强度的相 对波动值为 ΔI/I, 其相对误差为:

$$\frac{\Delta \delta_{i}}{\delta'} = \frac{2}{\delta'} \arcsin n \sqrt{\frac{\sin^{2}(\delta'/2) - \Delta I/I}{1 - (\Delta I/I)\sin^{2}(\delta'/2)}} - 1 (9)$$

3 1 2 带宽  $\Delta\lambda$ 带来的误差  $\Delta\delta_2'$  当存在一定带宽  $\Delta\lambda$ 时, 波片的相位延迟相对误差为:

$$\frac{\Delta \delta_2'}{\delta'} = \frac{\lambda}{\Delta \lambda} \ln \frac{\lambda + \Delta \lambda/2}{\lambda - \Delta \lambda/2} - 1$$
(10)

#### 32 偏振光学元件

321 偽振元件的角度误差 两偏振器透光轴夹角 不准确带来了误差 Δδ<sub>8</sub>′。在 P<sub>1</sub>, P<sub>2</sub>夹角 45°附近区域, 其夹角误差对接收光强的最大值和最小值的影响相 同,设误差角为 Δθ<sub>2</sub>,其相对误差为:

$$\frac{\Delta\delta_{3}'}{\delta'} = \frac{2}{\delta'} \arcsin \sqrt{\frac{\sin^{2}(\delta'/2)}{1 - \Delta\theta_{2}\cos^{2}(\delta'/2)}} - 1 \quad (11)$$

3 2 2 偏振元件的光学缺陷 (1)起偏器 P<sub>1</sub>的消光
 比不够理想带来的误差为 Δδ4′。设起偏器 P<sub>1</sub>的消光
 比为 α, 其带来的误差为: Δδ4′

$$\frac{2}{\delta'} \arcsin \sqrt{\frac{\sin^2(\delta'/2)}{\sqrt{(\alpha-1)^2 - (\alpha^2 - 2\alpha)\sin^2(\delta'/2)}}} - 1$$
(12)

(2)检偏器 P<sub>2</sub>的消光比不够理想时也会带来误差。由 (8)式可知,此误差对结果无影响,故不考虑。

323 待测波片表面不完全垂直入射光路产生的误 差 Δ&′当入射角很小时<sup>[3]</sup>,波片延迟误差是随入射 面方位角而变化的。如果把置于光路中的波片绕平行 于光轴的轴转动时延迟量增加,则绕垂直于光轴的轴 转动时就会变小,难以逐一计算。在本光路中,按最大 入射角为 1°考虑,其误差为:

$$\Delta \delta_{5}' / \delta' = 0 \ 006\% \tag{13}$$

33 几何光学系统

准直系统造成的光束偏离误差 △&<sup>′</sup>类似于待测 波片不完全垂直光路产生的误差, 取相同值:

$$\Delta \delta_{6}' / \delta' = 0 \ 006\% \tag{14}$$

34 其它误差

由于相位延迟是由光强的比值计算得出,因此,斩 波器、单色仪、准直系统、会聚透镜等元件的吸收以及 探测器的接收效率对结果没有影响。

35 综合误差计算

综合各种误差因素,若以均方差作为测量精度的评价标准,则其对测量精度的影响为:





Fig 4 Relation between retardation error and temperature 可见,随温度的升高,波片延迟量测量精度减小, 亦即温度越高所带来的测量误差越大。由此,可以在 一定的误差允许范围内适当调节温度,以达到精确使 用的目的。

# 4 小 结

分析可知,温度对延迟量的影响是不可忽视的,在 使用波片时,一方面要设法提高延迟量精度,另一方 面,也要注意减小环境变化引起的延迟误差。电光调 制补偿测量波片延迟量是通过对电光晶体电压的调整 来改变入射光相位,达到补偿波片相位到零相位或 π 相位,并通过对所加调制电压的计量处理得到波片的 延迟量值。当用户温度与测量温度不一致时,可以根 据以上的分析采取相应的补偿措施。

本文中主要以 589 3nm的 23级 λ/4石英波片为 例,分析了其延迟量随温度的变化关系,结果表明,温 度每升高 1K,其延迟量约减小 0 016rad 同时对其延 迟量在不同温度下测量时的误差进行了分析,得出了 延迟误差与温度的变化关系。研究结果对于波片在不 同环境中的正确使用有一定的参考价值。

- JIANG M. H. Crystal physics [M]. Ji nan Shandong Science and Technique Press, 1980; 315-351 (in Chinese).
- [2] HAO D Zh, LIG H, WU F Q. Intelligentized measurement of optical phase retardation [J]. Chinese Journal of Lasers 2005, 32 (10): 1411-1414 (in Chinese).
- 3] YUN M J, LIG H. Phase retardation measurement with  $\lambda$  /4 wave plate [J]. Laser Technology, 2001, 25(5): 328-330( in Chinese).
- [4] CHENG X T, LIY Z, LIU C, et al M ethod for measuring the retardation of a wave plate [J]. Chinese Journal of Lasers 2003, 30(7): 651-654(in Chinese).
- [5] LOY I, LN JF, LEE SY. Polariscope for simultaneousm easurement of the principal axis and the phase retardation by use of two phase boked extractions [J]. ApplOpt 2004, 43 (34): 6248-6254.
- [6] WANG Z P, LIQ B, TAN Q, et al. M ethod of m easuring practical retardance value and judging the fast or slow axis of quarter waveplate
   [J]. Chinese Journal of Lasers 2005 32(4): 523-528( in Chinese).
- [7] WANGW, LIGH, WUFQ, et al A new method of measuring wave plate phase delay and fast axis azim uth [J]. Chinese Journal of Lasens 2003, 30(12): 1121-1123( in Chinese).
- [8] SONG L K, WANG Z C D iscussion on the relations between bandwidth limitation of waveplates and retardation thickness [J]. Journal of Optoelectronics• Laser 2000, 11(2): 170-172 (in Chinese).
- [9] WU F Q WANG G H, LIG H. Compund effects of two λ/4 retarders [J]. Journal of Optoelectronics\* Laser 1998, 9(5): 399-400 (in Chirnese).
- [10] LIJZh Handbook of optics [M]. Xi an Shanxi Science and Technique Press, 1986; 1304-1337( in Chinese).
- [11] SUN Y Zh, WANG D G, ZHANG H Q, etal. M ethod and precision analysis for measuring retardation of infrared wave plate [J]. A cta Optica S inica, 2006, 26(5): 685-688( in Chinese).