第13卷 第1期

驻波声光效应对激光相干性 的两维调制

董孝义 盛秋琴 夏顺保 王许明 张小洁 (南开大学现代光学研究所)

提娶;给出两维超声驻波调制光学相干度的理论,并作出了相应分析。理论结果表明,当使用具有同频且相位相关的两维超声驻波场时,两超声场间的相位差(即关联因子)对相干度调制有显著影响,而在使用超声行波时这种影响则很小。

用交叉电极和电光晶体声共振效应激励起来的两维超声驻波场进行了实验,结果与理论分析大体相符。

2-D modulation of spatial coherence of laser light by standing A-O effect

Dong Xiaoyi, Sheng Qiuqing, Xia Shunbao, Wang Xuming, Zhang Xiaojie
(Institute of Modern Optics, Nankai University)

Abstract: The theory on optical coherence modulation using 2-D ultrasonic standing waves is reported and corresponding analyses are made. Theoretical results show that when 2-D ultrasonic standing waves are used, the phase difference between two ultrasonic waves (i. e., correlation coefficient) with the same frequency and correlated phase has strong influence on modulation of coherence degree and that effect is small when ultrasonic travelling wave are used.

Also reported are the preliminary measured results on coherence degree modulated with 2-D ultrasonic standing waves excited by two cross electrodes and AO-EO resonant coupling effects of LN EO-crystal respectively. The results agree with the theoretical analysis.

我们曾报道过利用驻波 Raman-Nath型 声光器件调制光学相干度的理论和有关实验 结果^[1]。最近我们将理论进一步推广到两维, 同时还将 Ohtsuka 的两维行波理 论^[2] 推广 到两超声波场同频相关的场合,并证明,两波 场相位差(即关联因子)的大小对消相干有调 节作用;但在驻波情况下这种作用更显著些。

铌酸锂等材料制成的电光调制器在声共振状态下可形成两维驻波声场^[3],根据我们的理论,可以预示这类电光晶体也具有调制激光相于度的能力。

收稿日期:1984年8月19日。

声光介质中某点 P(x, y) 处的折射率可表示为

$$n(p, t) = n_0 + \Delta n_x \sin(k_x \cdot x) \sin(\Omega_x \cdot t) + \Delta n_y \sin(k_y \cdot y) \cdot \sin(\Omega_y \cdot t + \varphi)$$

$$(1)$$

式中 Ω_x , Ω_y 和 k_x , k_y 分别表示 x, y 方向上超声波的角频率和波数, φ 表示两个方向的折射率波动的位相差,一般情况下可认为是两超声驱动源驱动频率的位相差。下面分两种情况进行分析。

1. 若 α 、y方向的超声场不相关,根据定义可得^[1]

$$G_{12}(x_{1}, y_{1}, x_{2}, y_{2}, v_{x}, v_{y})$$

$$= \langle \exp\{v_{x}(\sin k_{x} \cdot x_{1} - \sin k_{x} \cdot x_{2}) \sin \Omega_{x} t + v_{y}(\sin k_{y} \cdot y_{1} - \sin k_{y} \cdot y_{2}) \sin \Omega_{y} t \} \rangle$$
(2)

$$\Leftrightarrow u_1 = v_{\boldsymbol{x}} (\sin k_{\boldsymbol{x}} \cdot x_1 - \sin k_{\boldsymbol{x}} \cdot x_2);$$

$$u_2 = v_{\boldsymbol{y}} (\sin k_{\boldsymbol{y}} \cdot y_1 - \sin k_{\boldsymbol{y}} \cdot y_2)$$

则(2)式可改写为

$$G_{12}(x_1, y_1, x_2, y_2, v_x, v_y)$$

$$= \langle \sum_{m} \sum_{l} J_m(u_1) e^{im\Omega xt} \cdot J_l(u_2) e^{il(\Omega_y t + \varphi)} \rangle$$

$$= \sum_{m} \sum_{l} J_m(u_1) \cdot J_l(u_2) \cdot \langle e^{il(m\Omega_x + l\Omega_y)t + l\varphi l} \rangle$$
(3)

因频率 $m\Omega_x \neq -l\Omega_y$, 除非 m=l=0, 故有

$$G_{12}(x_{1}, y_{1}, x_{2}, y_{2}, v_{x}, v_{y})$$

$$= J_{0}(u_{1}) \cdot J_{0}(u_{2})$$

$$= J_{0} \left\{ 2v_{x} \sin \frac{\pi}{\Lambda_{x}} (x_{1} - x_{2}) \right.$$

$$\times \cos \frac{\pi}{\Lambda_{x}} (x_{1} + x_{2}) \left. \right\} J_{0} \left\{ 2v_{y} \sin \frac{\pi}{\Lambda_{y}} \right.$$

$$\times (y_{1} - y_{2}) \cos \frac{\pi}{\Lambda_{x}} (y_{1} + y_{2}) \right\}$$

$$(4)$$

2. 两超声波场相关时,即有 $\Omega_{a}=q\Omega$, $\Omega_{y}=p\Omega$, q、p 为一组互质数,则由(3)式可得 $G_{12}(x_{1}, y_{1}, x_{2}, y_{2}, v_{a}, v_{y})$

$$= \sum_{u} J_m(u_1) J_l(u_2) \langle e^{i\mathbb{I}(mq+lp)\Omega t + l\varphi} \rangle$$

只有当 m = -NP、l = Nq 时求平均才不为零,故得

$$G_{12}(x_{1}, y_{1}, x_{2}, y_{2}, v_{e}, v_{y})$$

$$= \sum_{N} J_{NP}(-u_{1}) J_{Nq}(u_{2}) e^{iN(q\phi)}$$

$$= \sum_{N} J_{NP} \left\{ -2v_{x} \sin \frac{\pi}{A_{x}} (x_{1} - x_{2}) \times \cos \frac{\pi}{A_{x}} (x_{1} + x_{2}) \right\} J_{Nq} \left\{ 2v_{y} \sin \frac{\pi}{A_{y}} \times (y_{1} - y_{2}) \cos \frac{\pi}{A_{y}} (y_{1} + y_{2}) \right\} e^{iNq\phi}$$

$$(5)$$

特别是当两超声波场同频率时,即 p=q=1, $\Lambda_{\alpha}=\Lambda_{\gamma}=\Lambda$,上式可进一步简化为

$$G_{12}(x_1, y_1, x_2, y_2, v_x, v_y)$$

$$= J_0\{(u_1^2 + u_2 + 2u_1u_2\cos\varphi)^{1/2}\}$$
 (6)

如 $\varphi=0$,则有

$$G_{12}(x_1, y_1, x_2, y_2, v_x, v_y) = J_0(u_1 + u_2)$$
 (7)

上述各式,当取 $v_x=0$ (或 $v_y=0$)时即可化为一维超声波场的结果。不难看出,它与文献 [1]中的(6)式是吻合的。

Y. Ohtsuka 已经从理论上推导出两维超声行波场频率不相关情况下的调制因子 G_{12} [23]。利用上述方法我们可以求同频相关情况下调制因子的表达形式,使其更有普遍意义。令 $\Omega_\alpha = \Omega_y = \Omega$,则有

$$G_{12}(x_1, y_1, x_2, y_2, v_x, v_y)$$

$$= \langle \exp i \{ v_x \sin(\Omega t - kx_1) - v_x \sin(\Omega t - kx_2) + v_y \sin(\Omega t - ky_1) - v_y \sin(\Omega t - ky_2) \} \rangle$$

$$= \sum_{m} \int_{n} J_m(V_1) \cdot J_n(V_2)$$

$$\cdot \langle e^{i\mathbb{I}(m+n)\Omega t + n\varphi - k(m\bar{x} + n\bar{y})\mathbb{I}} \rangle$$

$$= J_0 \{ [V_1^2 + V_2^2 + 2V_1 V_2 \times \cos(\varphi - k\bar{y} - \bar{x})]^{1/2} \}$$

$$(8)$$

式中 $V_1 = 2v_x \sin \frac{k}{2} (x_2 - x_1)$

$$egin{aligned} m{V_2} = & 2v_y \sin rac{k}{2} (y_2 - y_1) \,, \ & (x_1 + x_2)/2 = ar{x} \; \pi (y_1 + y_2)/2 = ar{y} \,, \end{aligned}$$

Ξ

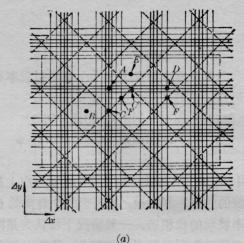
由 (4) 式与文献 [1] 的 (6) 式比较得知; 两维驻波声场的消相干作用有明显提高。除 $G_{12}=1$ 的一些特殊点外,其它所有各点的光学相干度较一维情况都有不同程度的降低。当两个方向的消相干均最佳,亦即 $G_{12}(x_1,x_2,v_x)=G_{12}(y_1,y_2,v_y)=0$ 时,总的消相干作用当然也最佳,而且只要一个方向处于最佳消相干状态,则不论另一方向如何,其合成的消相干作用总是最佳的。

对于同频相关情况会导致一些有意义的结果。首先我们来看 $\varphi=0$ 的情况。这时的相干调制因子由(7)式给出,如图 1 所示,其中用实线示意 $u=u_1+u_2$ 的波动。由于 $u_1+u_2=0$ 的各点均有 $G_{12}=1$,故无消相干作用,这些点的连线在图中用虚线标出。由文献中的 [1] 式不难看出,此时不能消相干的各点不一定与一维情况有对应关系。 如图 1 中的 (a)、(b)分别为 $v_x=v_y$ 和 $v_x< v_y$ 两种情况。显然,它们的非消相干点的分布图样不同,当 $v_x \rightarrow 0$ 时,虚线变成虚折线,并进一步趋向于 x 方向的直线,亦即与一维情况相吻合。

对于
$$\varphi=0$$
情况,令

 $U = (u_1^2 + u_2^2 + 2u_1u_2\cos\varphi)^{1/2},$

则 U 为贝塞尔函数 J_0 的宗量,其大小可由图 2 中的 P 点径矢量的模来表征。显然,在这里 φ 的大小对相干度也有调制作用。仅当 $u_1 \cdot u_2 = 0$ 时亦即一维情况 下 φ 值才 不起作用。当 $\varphi \neq 0$ (或 π) 时, $G_{12} = 1$ 的区域明显比 $\varphi = 0$ 时缩小。因此可以通过选择适当的 φ 值来提高消相干作用,以致达到最佳消相干状态。例如图 1(a) 中 $(v_x = v_y = v)$ 在 A、 B点, $\varphi = 0$ 时,u = 4v,而 $\varphi = \pi/2$ 时, $u = 2\sqrt{2}v$,对于 C、C' 点, $\varphi = 0$ 时,u = 0,而 $\varphi = \pi/2$



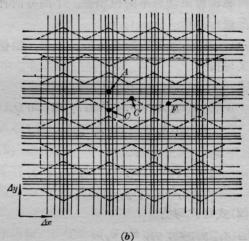


图 1 两维(u1+u2)超声驻波示意图

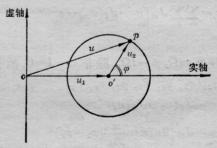


图 2 矢量图

 $\pi/2$ 时, $u=2\sqrt{2}v$; 对于 D、 F 点, $\varphi=0$ 时, u=2v, 而 $\varphi=\pi/2$ 时, u=2v; 只有 E 点 $\varphi=0$ 和 $\varphi=\pi/2$ 时 u 皆为零。 由此可见,除了消除掉 O、 O' 点对应的零值外, FO 与 FO' 间各点的消相干作用也在不同程度上得到提高,只有 E 点上仍保持不能消相干。 总括观之,非消相干作用区域大为减小。 对于 v_v

 v_a , 即图 1(b) 所示, 基本上如同 $v_a = v_a$ 的情 况, 但此时消相干作用要差一些, 而且 vy ve 之间差异越大,消相干作用的降低也越显著。 当其中之一(va 或 vy)趋于零,即转变为一维 情况。由此可得出结论: 关联因子φ的选值 可以改善消相干作用,而且若以信号调制φ 值,则可以得到相干度的调制。

四

产生两维超声驻波场的方法很多[1,3,4]。 我们分别用交叉电极和电光晶体声共振效应 激励起来的两维驻波声场进行实验。实验装 置如图 3 所示。 He-Ne 激光经扩束器扩束 后射入具有两维驻波声场结构的声光调制器 (AOD)。调制器由高频信号源驱动,产生的 两维声场与入射相干光场发生作用, 其后插 入可产生干涉图样的各种装置(双狭缝,双圆 环、方框等)。由此产生的干涉图样以及经声 光作用图样的变化情况均可在后面的小屏上 拍摄。为了精确测量因声光作用引起的消相 干效应, 在小屏后还安置了自制光纤扫描光 强分布测量仪,测量信号由 X-Y 记录仪绘 出。根据所测分布曲线,即可计算出干涉条 纹可见度, 进而计算出调制相干因子 G_{12} 的 值[1]。测量结果如下.

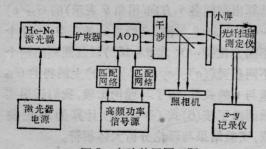


图 3 实验装置原理图

- 1. 二维超声驻波声场结构及其声光衍 射谱。使用同一高频功率信号源驱动交叉电 极时所得结果如图 4、图 5 所示。其中声场 结构是用 Hiedeman 方法[3]拍摄的。
 - 2. 利用双缝装置观测调制相干度或消

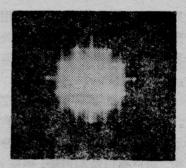


图 4 两维超声驻波图 (v=1.0, f=10.1 MHz)

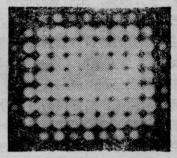


图 5 两维声光衍射图 (v=1.0, f=10.1 MHz)

相干效应。将一双狭缝沿水方向置于声光调 制器之后, 在小屏上即可观察到相应的干涉 图样。图 6 为加声场后(即 v≠0 时)拍摄的干 涉图,(a),(b),(c)分别代表双缝处于三个不 同位置 (x_1x_2, x_3x_4, x_5x_6) 时的情况。用光纤扫 描测试并计算出相应的 $G_{12}(v)$ 值, 其结果与 一维情况[1] 相符;并且证明:①因驻波型声光 作用致使激光的空间相干性受到调制; ②有 些空间部位消相干作用极为明显, 有些部位

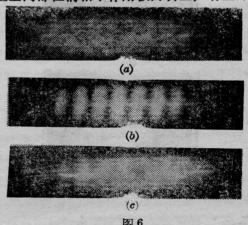


图 6

则不明显; ③这种消相干的调制作用与两点的相对坐标(即双缝的坐标位置)有关,并且随之呈现出周期性变化。这些结果与上述理论分析,例如式(7)所示大体相符。

3. 利用方框、双圆环装置观测空间消相干效应。方法同上,拍摄的干涉图样如图 7、图 8 所示。其中图 7 的(a)、(b)、(c)分别对应不加声场、加声场以及加声场、但在 x、y 方向上声场强度不等的情况。 不难看出,加声场后在 x、y 方向都产生明显的消相干效应。用光纤扫描测试并经计算表明,G₁₂(v)~v关系与上述理论分析的(7)式所指基本吻合。而且也可观察到,当方框沿 x 或 y 方向移动时,这种消相干效应呈现出周期性变化。图 8 是由双圆环引起的干涉图样,(a)、(b)分别对应不加声场和加声场的情况,可见在 v 足够高时,在空间各个方向上均产生明显的消相干效应。

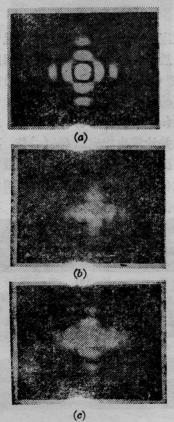
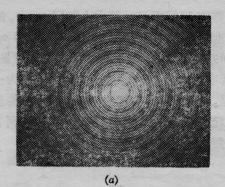
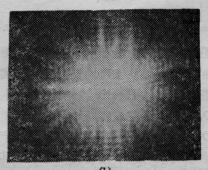


图7



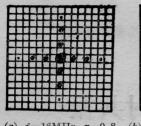


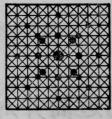
(b) 图 8

4. 利用 LN 电光晶体声共振效应产生的两维超声驻波场进行调制相干度实验。图 9 是利用同一个高频信号源激励起来的两维超声驻波场的衍射谱。如改变频率大小还可以得到其它多种形式的衍射谱^[3]。 利用图 9 (b)的声场形式,并使用双圆环装置产生干涉图样,由 X-Y 记录仪测得的光强分布曲线可计算出空间各个方向(用角 θ 表示)的 $G_{12}(v) \sim v$ 关系曲线。图 10 给出的是在空间两个不同方位(θ =0° 和 θ =15°)以及圆环的两个不同位置((a)、(c) 和 (b)、(d))上测得的 G_{12} 值与 v 的关系,为了与理论比较,我们还用实线画出了按(6)式 $(\diamond \varphi=0)$ 计算的 理论曲线,实验结果与理论分析大体相符。

我们还利用 LT 电光晶体、ADP、KDP 电光晶体进行了实验,结果也是满意的。由 于电光调制器较之声光器件有结构简单、加 工容易、使用方便等优点,故更有实际意义。

白荣波、高钫、陈平等同志参加了部分实 验工作,在此一并致谢。

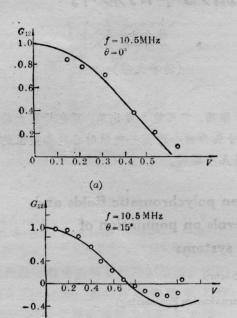




(a) f=16MHz, x=0.8 (b) f=10.5MHz, v=0.8 $\bigcirc 9$

参考文献

- [1] 董孝义等;《光学学报》,1984, 4,760.
- [2] Y. Ohtsuka, Y. Nozoe; Appl. Opt., 1983, 22, 3630.
- [3] 董孝义,盛秋琴;《中国激光》,1983,10,97.
- [4] 董孝义等;《中国激光》,1984,11,412.



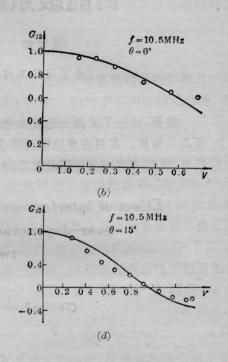


图 10

光纤电流传感器原理试验样机通过鉴定

光纤测电流的基本原理是利用光纤材料的法拉 第效应(熔石英的磁光效应),即处于磁场中的光纤 会使在光纤中传播的偏振光发生偏振面的旋转,其 旋转角度与磁场强度、磁场中光纤的长度成正比,再 利用安培环路定律,即可测量长直导线中的电流。光 纤电流传感器具有电绝缘性能好、抗电磁干扰能力 强、灵敏度高、动态范围大、安全可靠等优点,便于用 计算机数据处理和管理。

(c)

清华大学无线电电子学系与电力科学研究院 电 测量所共同承担国家科委新技术局"六五"重点攻关 项目"光纤传感器测量超高压线路电流的研究"。该任务的前期工作"光纤电流传感器原理实验样机"已由清华大学完成,并于1985年7月2日进行了鉴定。

该原理样机的测量范围为0~1200 A,最大2500 A;准确度已达0.5%,信噪比大于80 dB,系统的等效 Verdet常数为0.0154分/A,所用光纤总长度为23 m,采用微计算机采集和处理数据。与国际上80年代同类成果相比,有所创新。

(清华大学无线电电子学系 廖延彪)