激光斑纹的衍射和斑纹强度的测量

逯小靖 赵淑清

(中国科学院长春光机所)

提要:介绍了激光班纹衍射和班纹强度测量实验。结果表明,当班纹平均直径与测量孔直径之比 d_r/d₀≥1时,可以观察到夫琅和费衍射图或"准"夫琅和费衍射图。 在 d_r/d₀≫1时,可以得到负指数形式的几率密度函数,并且能用对比度来表征散射面 的粗糙度。

Laser speckle diffraction and measurement of speckle intensity

Lu Shiaoqing Zhao Shuqing

(Changchun Institute of Optics and Fine Mechanics, Academia Sinica)

Abstract: An experiment on laser speckle diffraction and measurement of speckle intensity has been conducted. The results show that the Fraunhofer diffraction pattern or quasi-Fraunhofer diffraction pattern of the measurement aperture may be observed, when the raito of the average speckle diameter to the aperture diameter is equal to or larger than one, $d_{\tau}/d_0 \ge 1$. When $d_{\tau}/d_0 \gg 1$, the negative exponential probability density function of speckle may be obtained, and the speckle contrast may be used to characterize the scattering surface roughness.

在激光斑纹的统计性质和激光斑纹在各 个方面的应用上,已有许多研究工作^(1,2)。 T.S.Mekeehnie⁽³⁾对激光斑纹的强度作了 精密测量,实验证实斑纹强度的几率密度函 数是负指数的。并给出斑纹强度的自相关 函数和功率谱,结果与理论符合得相当好。 Asakura 等人⁽⁴⁾依据对斑纹强度的测量,算 出斑纹的对比度来估价产生斑纹的散射表面 的粗糙度。在测量斑纹强度时,所用测量孔 的直径应当远小于斑纹的平均直径。测量孔 总是有一定大小的,对孔径内斑纹的振幅(强 度)分布有积分平滑的效果,因此使积分斑纹 的几率密度成为伽玛分布函数。但是,激光 斑纹场通过测量孔的衍射以及有关的斑纹强 度测量问题,还没有得到很好的研究。本文 的目的是通过实验来研究这些问题。

原 理

激光束被粗糙物体反射或透射时发生散射而产生斑纹场。在完全偏振的斑纹场中某 点上的强度几率密度 P(I) 是负指数函数^[1]:

$$P(I) = \frac{1}{\langle I \rangle} \exp\left(-\frac{I}{\langle I \rangle}\right)$$
(1)

其中 <I> 是强度 I 的平均值。一般情况激光 斑纹场不是完全偏振的,因此其强度几率密 度函数与(1)式有所不同。在测量斑纹强度

收稿日期: 1980年1月21日。

时,所用的测量孔径总是有一定的大小,对孔 径内的激光斑纹场分布有积分平滑的效果。 测得的斑纹强度的几率密度不再是负指数函 数,但是可以近似地表示为伽玛密度函数^[11]

$$P_{i}(I) \simeq \frac{\left(\frac{\mu}{\langle I \rangle}\right)^{\mu} I^{\mu-1}}{\Gamma(\mu)} \exp\left(-\mu \frac{I}{\langle I \rangle}\right)$$
(2)

其中 $\Gamma(\mu)$ 是 Γ 函数, μ 的意义是在 测量 孔 内所包含的斑纹相关区域的数目。

现在我们来考虑激光斑纹场通过测量孔 所产生的衍射现象。参看图1,令f(x', y')表示在 P_1 面上斑纹场的光振幅分布,这 是一个随机函数; P_1 面上小孔 Σ 的孔径函数 $\varphi(x', y')$ 用下式表示:

$$\varphi(x', y') = \begin{cases} 1 & \text{ 在 孔 } \Sigma \text{ Po} \\ 0 & \text{ 在 孔 } \Sigma \text{ Po} \end{cases}$$
(3)

于是在透镜 L 后焦 面 P_2 上 的 光 振 幅 分 布 A(x, y) 是:

$$A(x, y) = \iint_{-\infty}^{\infty} \varphi(x', y') f(x', y') \exp \left[-i\frac{2\pi}{\lambda f}(xx'+yy')\right] dx' dy'$$

或写作:

 $A(x, y) = \psi(u, v) * F(u, v)$ (4) 其中f是透镜L的焦距, $u = x/\lambda f$, $v = y/\lambda f$, $F(u, v) \ge f(x', y')$ 的傅氏变换, $\psi(u, v) \ge$ $\varphi(x', y')$ 的傅氏变换, 记号 * 表示卷积运算。 在简单孔(方孔、圆孔等)的情况下, 函数 $\psi(u, v)$ 的形式是已知的,因此要得到衍射 图的振幅分布A(x, y), 关键在于F(u, v)(或f(x', y'))的函数形式。但是在一般情况 下,由于斑纹场的统计性质, F(u, v)是一个 随机函数,无法知道它的函数形式。这里我 们考虑两个特殊情形,考虑 P_2 面上斑纹平均 直径 d_r 和小孔直径 d_0 的比值 d_r/d_0 的两个 极限情况。当 $d_r/d_0 \gg 1$ 时,在孔 Σ 内的只是 某个斑纹很小的一部分。由于在斑纹场中从 一个亮斑到一个暗斑,振幅和相位的变化是



平滑的,出现振幅和相位突变和跳跃的几率 非常小,所以可以假设在孔 Σ 内斑纹场的振 幅分布 $f(x', y') \cong 常数,于是 F = \delta$ 函数。由 (4)式得到

$$A(x, y) = \psi\left(\frac{x}{\lambda f}, \frac{y}{\lambda f}\right)$$
(5)

相应的强度分布 I(x, y) 是

$$I(x, y) = \left| \psi\left(\frac{x}{\lambda f}, \frac{y}{\lambda f}\right) \right|^2 \tag{6}$$

显然,在透镜 L 的后焦面 P_2 上的光振幅分 布 A(x, y)等于孔径函数 φ 的傅氏变换 ψ 。这 相当于一个常数振幅的平面波照明孔 Σ ,在 P_2 面上得到了孔 Σ 的夫琅和费衍射图, I(x, y)就是这个夫琅和费衍射图的强度分 布。例如对直径为 d_0 的圆孔,有:

$$I(r) = \left[2 \frac{J_1\left(\frac{\pi d_0 r}{\lambda f}\right)}{\frac{\pi d_0 r}{\lambda f}}\right]^2 \tag{7}$$

其中 $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ 。注意圆孔衍射图强度分布的主峰的半径 r_0 是:

$$r_0 = 1.22 \lambda f/d_0 \tag{8}$$

当孔 Σ 在斑纹场中 (在孔平面内)移动 时,在孔 Σ 内的光振幅分布仍近似是常数, 于是我们总能在 P_2 面上得到孔 Σ 的夫琅和 费衍射图。然而这个常数值随孔的位置随机 地变化,于是衍射图的亮度也跟着随机地变 化。所以斑纹场的统计特性完全表现在衍射 图亮度的随机变化上。在 $d_r/d_0 \gg 1$ 的情况 下,通过孔 Σ 测量斑纹强度,测得的数值是 斑纹场中某一点的强度。因此对于完全偏振 的斑纹场来说,其强度几率密度就是(1)式的

. 37 .

负指数函数。

其次,当 $d_r/d_0 \ll 1$ 时,斑纹平均直径比孔 直径小得多,在孔 Σ 内有很多个斑纹。从物 理概念上看,这相当于散射面(毛玻璃板)在 测量孔平面 P_1 内,并且可以把孔 Σ 内的每个 斑纹看作是一个 δ 函数。为了估价在 P_2 面 所产生的衍射图(或斑纹场),考虑斑纹场的 自相关函数,也就是互强度函数。用 $J_f(x'_1, y'_1, x'_2, y'_2)$ 表示在孔 Σ 平面上的互强度^[1]:

 $J_{f}(x'_{1}, y'_{1}, x'_{2}, y'_{2}) = \langle f(x'_{1}, y'_{1}) f^{*}(x'_{2}, y'_{2}) \rangle$ $\approx KQ(x'_{1}, y'_{1})Q^{*}(x'_{2}, y'_{2})\delta(x'_{1} - x'_{2}, y'_{1} - y'_{2})$ (9)

其中 K 是个比例常数, $Q(x'_1, y'_1)$ 表示照明 毛玻璃板的入射光振幅分布。那么在透镜 L 的后焦面 P_2 上的互强度 $J_4(x_1, y_1, x_2, y_2)$ 是

$$J_{A}(x_{1}, y_{1}, x_{2}, y_{2}) = \iint_{-\infty}^{\infty} \varphi(x', y'_{1}) |Q(x'_{1}, y'_{1})|^{2}$$
$$\exp\left\{-i\frac{2\pi}{\lambda f} [x'_{1}(x_{1}-x_{2}) + y'_{1}(y_{1}-y_{2})]\right\} dx'_{1} dy'_{1}$$
(10)

如果入射激光是均匀的,即 $|Q(x'_1, y'_1)|^2 = 常$ 数,则(差一个常数);

$$J_{A}(x_{1}, y_{1}, x_{2}, y_{2}) = \iint_{-\infty}^{\infty} \varphi(x_{1}', y_{1}')$$

$$\exp\left\{-i\frac{2\pi}{\lambda f} \left[x_{1}'(x_{1}-x_{2})+y_{1}'(y_{1}-y_{2})\right]\right\}$$

× $dx'_1 dy'_1 = \psi \left(\frac{\Delta x}{\lambda f}, \frac{\Delta y}{\lambda f} \right)$ (11) 其中 $\Delta x = x_1 - x_2, \ \Delta y = y_1 - y_{2\circ}$ 可见 斑纹 场

的互强度函数 J_A 有和孔 Σ 的夫琅和费衍 射图的振幅分布相同的函数形式。如果用 $\psi\left(\frac{\Delta x}{\lambda f}, \frac{\Delta y}{\lambda f}\right)$ 的主峰半径来定义 P_2 面上的斑 纹平均直径,则有(Σ 为圆孔), $d_{r_0}=1.22\lambda f/d_0$, 这和(8)式是一致的。因此,当 $d_r/d_0\ll1$ 时, 激光斑纹通过孔 Σ 在透镜后焦面上产生的 衍射图也是一个斑 纹场,其斑 纹直径是当 $d_r/d_0\gg1$ 时所得到的孔 Σ 的夫琅和费衍射图

. 38 .

的主峰宽度的一半。当孔 Σ 在斑纹场中移动时,在 P_2 面上的衍射图的形状和亮度都随之改变。由于孔 Σ 的分积平滑作用,测得的数值不是斑纹场中某一点的强度,所得到的斑纹几率密度函数是(2)式所表示的伽玛分布。

实 验

图2是实验装置的示意图。氦-氖激光 器发出的细光束被显微物镜 L1 聚焦后照明 毛玻璃板 G, 激光束经毛玻璃散射形成斑纹 场。与毛玻璃 G 相距 l2 处放一不透光屏 S, 屏上有小孔 Σ 。屏S在透镜 L_2 的前焦面上, 在透镜 L2 的后焦面 P 观察斑纹通过小孔 所 产生的衍射图,或用光电倍增管接收衍射图 的强度。显微物镜 L1 到毛玻璃G的距离L 可以改变,改变1,使激光束在毛玻璃G上有 大小不同的照明区域。我们选择6个不同距 离L,因而有6个直径D不同的照明区域, 在屏 S 处产生平均直径 d,不同的斑纹场,见 表1。毛玻璃G和屏S的距离12保持不变。 屏 S 和透镜 L₂、L₂ 和 P 面(即光电管靶面) 的距离 $f_2 = 50$ 毫米, 将 S、 L_2 和 P 面放在同 一个微动平台上,横向移动平台,使测量孔 Σ 横扫过斑纹场,以便观察衍射图的形状和亮 度的变化。测量孔的尺寸,方孔 0.02×0.03 (毫米)², 圆孔直径 do=0.05 毫米。图 3 是 在上述六种情况下, 激光斑纹通过方孔和圆 孔在透镜后焦面 P 上所产生的衍射图。为了 比较,图3第一行是激光束直接通过(没有透 镜 L1 和毛玻璃 G) 方孔和圆孔后在 P 面上形 成的夫琅和费衍射图。图3(a)是当G的粗糙 面在 L1 的焦面上, dr/d≫1时, 斑纹场通过方





图 3 斑纹的衍射图

• 39 •

孔、圆孔所产生的衍射图,它和小孔 Σ 的夫琅 和费衍射图完全一样,而且当小孔横扫过斑 纹场时衍射图形状基本不变,其亮度随孔 Σ 的位置随机地变化。有时衍射图亮度极弱几 乎觉察不到。图3(b)和(c)的斑纹平均直径与 孔直径接近相等, dr/do~1, 在多数情况下观 察到的是形状比较稳定的夫琅和费衍射图或 "准"夫琅和费衍射图。"准"夫琅和费衍射图 的形状和强度分布基本上与孔的夫琅和费衍 射图相同, 但是可以看出在第一个暗环上形 状或强度分布有某些微小变化。在暗环的某 个部位上出现联结现象,这说明在这个位置 处有一定的光强。图 3(e)和 (f)的斑纹平均 直径小于孔直径, dr/do<1, 这时几乎完全观 察不到"准"夫琅和费衍射图。这些衍射图的 形状和亮度都随孔的位置随机地改变。衍射 图往往有多个亮峰,比值 dr/do 越小,亮峰越 多,亮峰所占据的范围也越大。此外我们可 以看到图 3(a)到(f)的衍射图总是有一个中 心峰,中心峰的大小随 dr/do 的减小而变大, $d_r/d_0 \approx 0.2 - 0.4$ 时中心峰差不多最大,而后 随 dr/do 的减小而减小。图 3 上面中间的一张 照片是毛玻璃在测量孔平面上,激光束直接 照明它, 在 P 面上产生的衍射图。这个衍射 图就是一个斑纹图样,这时 dr/do <1,其斑纹 平均直径与圆孔的夫琅和费衍射图中心峰的 半径相同。还可以看到这个衍射图上没有明 显的中心峰。

4(毫米)	D(毫米)	d,(毫米)		
(a) f_1	~10-2	~10		
(b) $f_1 + 17$	1.2	0.1		
(c) $f_1 + 40$	2.8	0.04		
(d) $f_1 + 85$	6	0.02		
(e) $f_1 + 150$	10.6	0.01		
$(f) f_1 + 300$	21.2	0.005		

表 1

 $f_1=11.4$ 毫米; $l_2=150$ 毫米; $\lambda=6.328\times10^{-4}$ 毫米

用有多个波长的氩离子激光器也作过同 样的实验,观察到与前述相同的结果。

根据激光斑纹的这种衍射性质,我们选择了两块毛玻璃板 A_1 、 B_1 来测量激光斑纹的强度。这两块毛玻璃的粗糙度分别是 δ_{h1} =0.26 微米; δ_{h2} =0.90 微米, δ_h 是粗糙表面的均方根高度偏差。测量时把毛玻璃的粗糙面紧靠着一块平板玻璃的光滑表面,二者之间充满空气。另外在粗糙表面和光滑表面之间充满水,得到粗糙面 A_2 和 B_2 。因此有四个粗糙度不同的散射物体,按粗糙度增加的次序是 A_2 、 A_1 、 B_2 、 B_1 。散射物体引起的光程的均方根偏差 δ_0 是;

$$\delta_0 = (n_g - n_i) \sigma_h \tag{13}$$

其中 na 是毛玻璃的折射率, ni 是空气或水的 折射率。于是这四个散射板的均方根光程差 σ_0 是: A_2 —0.05 微米, A_1 —0.13 微米, B2----0.18 微米, B1----0.45 微米。有选 择地做了三组测量, (a)组, 毛玻璃粗糙面在 显微物镜 L1 的焦面上, (b)组, 粗糙表面与 L1 的焦面距离是 40 毫米, (d)组, 粗糙面与焦面 距离为85毫米。这三种情况,毛玻璃粗糙面 到测量孔的距离都是150毫米,使用的是圆 测量孔,直径 $d_0 = 0.05$ 毫米。测量时,孔 Σ 、 透镜 L2 和光电倍增管都不动, 而移动毛玻璃 板,每一次移动0.02毫米,光电管靶面直接 接收衍射图,用数字电压表显示数据,共进行 了十二次测量,每次测量1000个数据。图4 是依据这些测量数据画出的直方图(只给出 了与粗糙面 A2 相对应的直方图)。在每个直 方图上,根据(2)式以及相应的µ值和最可几 强度 Im/〈I〉 画出它所对应的几率密度曲线。 从图 4 可以看到, 几率密度曲线和直方图比 较符合,曲线(a)比较接近负指数函数,曲线 (c)接近高斯函数。

表 2 给出了在 (a)、(b)、(c) 三种条件下 测量 4 个粗糙面 A_2 、 A_1 、 B_2 、 B_1 获得的数据 计算出来的对比度 C、 $I_m/\langle I \rangle$ 和 μ 。在 I(a)行,对比度 C 随粗糙度 σ_0 的增大而增大,但



图 4 在不同情况下的斑纹强度几率密度曲线

-	0
=	~ ~
AX	~~~

a series	<i>A</i> ₂ σ ₀ =0.05 微米		<i>A</i> ₁ σ ₀ =0.13 微米		B ₂ σ ₀ =0.18 微米			$B_1 \sigma_0 = 0.45$ 微米				
	C	$I_m/\langle I \rangle$	μ	C	$I_m/\langle I \rangle$	μ	C	$I_m/\langle I \rangle$	μ	C	$I_m/\langle I \rangle$	μ
I(a)	0.76	0.42	1.72	0.78	0.39	1.64	1.05	0	1	1.08	0	1
II (b)	0.67	0.55	2.22	0.71	0.50	2	0.73	0.46	1.85	0.62	0.61	2.56
III(c)	0.50	0.75	4	0.52	0.73	3.7	0.46	0.79	4.72	0.35	0.87	7.98

到散射面 B_2 、 B_1 时,对比度已达到饱和,说 明只有在 $\sigma_0 < 0.18$ 微米时,对比度和粗糙度 才有近似线性关系。II(b)和 III(c)行,对比 度 C 随 σ_0 的增加先是增大,而后又减小对 某一个粗糙表面来说,对比度随距离 l_1 的增 大(斑点平均直径减小)逐渐减小,而 $I_m/\langle I \rangle$ 和 μ 随之增大。而且对比度的这种减小,随 着粗糙面粗糙度的增大,减小得更快。

结 论

d_r/d₀≫1时,斑纹场通过小孔产生的远 场衍射图就是孔本身的夫琅和费衍射图,其 形状稳定,但亮度随孔的位置随机地改变。 对粗糙度大的散射面(B_2 和 B_1)才测得了负 指数几率密度函数,说明粗糙度大的表面散 射激光时,所产生的斑纹场是完全偏振的,而 粗糙度较小的表面产生的斑纹场有一定程度 的解偏,从而测得的几率密度不再是负指数 函数。当 $\sigma_0 < 0.18$ 微米时,对比度和表面粗 糙度有近似线性关系,可以用对比度表征表 面粗糙度。

d_r/d₀≪1 时, 斑纹衍射图就是一个斑纹 图样,其斑纹平均直径 d_{ro}=1.22λ f/d₀。这 相当于斑纹场从散射面到观察 面的 直接传 播。如果在斑纹场自由传播的途中放一孔径 就会使斑纹场发生衍射,从而使观察面(测量 孔平面)上的斑纹平均直径增大。显然,这个 孔径越小,测量孔平面上的斑纹平均直径越 大。Asakura 等人在他们测量斑纹强度的成 象几何形式中加一个可变光阑,以改变成象 系统的点扩散函数。实际效果是使测量孔面 上的斑纹平均直径改变;孔径变小,点扩散 函数的宽度变大,斑纹平均直径变大,结果使 测得的斑纹强度的对比度增大(对同一散射 面而言)。

当 d_r/d₀ 为其他数值时,观察到的斑纹 衍射图可以是孔的"准"夫琅和费衍射图,这 时不好用对比度来表征表面粗糙度。

参考文献

- J. C. Dainty; «Laser Speckle and Related Phenomena», 1975.
- [2] W. T. Welford; JOSA, 1976, 66, 1172.
- [3] T. S. Mekechnie; Optik., 1974, 39, 258.
- [4] H. Fujji, T. Asakura; Opt. Commun., 1974, 11, 35.

peseseseses 5简 讯ら Seperereres

JGT-79型 YAG 激光调阻实用样机通过 技术鉴定

上海市激光技术研究所和上海无线电六厂联合 研制的JGT-79型YAG激光调阻实用样机,从 1980年8月开始对厚膜薄膜电阻进行了成批的实用 性工艺试验,获得了良好的效果。

本机采用声光调 Q YAG 激光器作光源,数字程 序控制,光束移动方式,并配有电视监视系统。具有 粗调精度高、刻槽宽度窄(为微小型电阻调整提供了 手段)、生产效率高(比手工喷砂调阻提高1~2倍)、 减轻劳动强度、非接触加工(对周围元件无影响)等 优点,如配上其它仪器设备,可以扩大到对集成电路 功能微调的应用。是一台高重复频率 ΥΔG 调阻比 较完善的实用样机。

(俞尧民)

(其些44、6.18二米时, 44世世初初8世 (且如何生之志。11(6) 相 [1](6) 行, 并止 (補 46 应增加指导将人, 前后人 展小月 个和简张原来说, 对比度随影响上前单 (4.4平均 生民致乐) 液清清不, 而于[1](7) (41 上来)、而且对生变的性异病人, 精