两束离轴高斯光束干涉场中的横向光涡旋*

王 $ilde{1}^{1}$ 王庆峰¹ 王喜庆² 吕百达³

1) 西南交通大学理学院物理系成都 610031)
 2) 西南交通大学峨眉校区 峨眉 614202)
 3) 四川大学 激光物理与化学研究所,成都 610064)
 (2006年3月29日收到,2006年4月27日收到修改稿)

研究了两束离轴高斯光束干涉场中的波前结构以及横向光涡旋.研究表明干涉场中的相位鞍点以及涡旋点的 位置与光束的离轴参数、束腰宽度、相位以及相对振幅有关.相位鞍点既可位于涡旋点的内侧,也可以位于涡旋点 的外侧,且控制参数取一定值时,相位鞍点将与涡旋点重合.对于离轴光束,XZ平面两侧的相位鞍点与涡旋点相遇 时所对应的控制参数并不相同,且 XZ平面上相位鞍点相遇时所对应x值,一般情况下与涡旋点相遇时所对应的x 值不相同.

关键词:奇点光学,离轴参数,涡旋,相位鞍点 PACC:4225

1.引 言

在线性和非线性光学系统中 振幅为零点的附 近光场的相位是不确定的,对这种具有相位奇点光 束特性的研究已成为一个热点,并形成了现代光学 前沿之一——奇点光学¹¹.最近,Wolf 等将奇点光学 的研究对象从单色场扩展到多色场,指出光谱开关 是奇点光学的一类新效应^{2-5]}在奇点附近出现了 不同种类的奇异特性 例如相位鞍点、位错或光涡旋 等,目前,多种技术已被应用于产生"奇点光束",例 如相位掩模^{6,7]},有源激光系统^{8]}以及非线性介质 中自作用引起的光束波前变形^[9]等,同时奇点光学 也得到了广泛的应用 如在原子光学中 作为原子导 引 :在生物光学中,可作为光镊或光学扳手,等等. Soskin 等人研究了共轴高斯光束合成干涉场中的相 位奇点 分析表明干涉场中的涡旋和拓扑核与振幅 比以及束宽有关^[10,11].本文在更为一般的情况下研 究离轴高斯光束干涉场中的相位奇点、波前结构和 光涡旋等问题 在文献 1 的基础上得到了一些新的 结果,文献11 可作为本文的特例.

2. 离轴高斯光束的干涉

满足近轴波动方程的二维离轴高斯光束可表 示为^[12]

$$E(x,z) = E_0 \sqrt{\frac{w_0}{w}} \exp\left[-\frac{(x-a)^2}{w^2}\right]$$
$$\times \exp\left\{i\left[\frac{k(x-a)^2}{2R(z)}\right] - \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_R} + kz + \varphi\right]\right\}, \quad (1)$$

式中 w_0 为束腰宽度 , $z_R = kw_0^2/2$ 为瑞利长度 , $w = w_0(1 + z^2/z_R^2)^{/2}$ 为束宽 , $R(z) = z(1 + z_R^2/z^2)$ 是等相面曲率半径 , φ 是初始相位 ,a 为离轴参数.

为了考察干涉场中的光学奇点,现考虑两束入 射面处相位差为π,且光腰位于入射面 z = 0 处的离 轴高斯光束的干涉,合成光束在 z 处的场分布可表 示为

$$E(x_{1}z_{2}) = E_{1}(x) \exp[i\Phi_{1}(x_{1}z_{2})] + E_{2}(x) \exp[i\Phi_{2}(x_{1}z_{2})], \quad (2)$$

其中

$$\Phi_{1}(x,z) = \frac{k(x-a)^{2}}{2R_{1}(z)} - \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_{R1}} + kz + \varphi_{1}, \quad (3)$$

^{*} 西南交通大学校科学研究基金(批准号 2006B01)资助的课题.

[†] E-mail:liwang@nec.swjtu.edu.cn

$$\Phi_{2}(x,z) = \frac{k(x+b)^{2}}{2R_{2}(z)} - \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_{R2}} + kz + \varphi_{2}, \quad (4)$$

 $\blacksquare \varphi_1 = \varphi_2 + \pi.$

2.1. XZ 平面上涡旋点分布

由于干涉 合成光束在传输中将会出现振幅为

$$E_{01} \sqrt{\frac{w_{01}}{w_1}} \exp\left[-\frac{(x-a)^2}{w_1^2}\right]$$

= $E_{02} \sqrt{\frac{w_{02}}{w_2}} \exp\left[-\frac{(x+b)^2}{w_2^2}\right]$, (5)

56 卷

式中, a 和 b 为离轴参数, 由(5)式可得

$$x = \frac{(aw_2^2 + bw_1^2) \pm w_1 w_2 \sqrt{(a + b)^2 - (w_2^2 - w_1^2) \ln\left(\eta \sqrt{\frac{w_{02}}{w_{01}} \frac{w_1}{w_2}\right)}}{w_2^2 - w_1^2}, \quad (6)$$

 $\eta = E_{02}/E_{01}$ 为控制参数;且相干波之间的相位差为 π ,即

$$\frac{k(x-a)^2}{2R_1(z)} - \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_{R_1}} - \frac{k(x+b)^2}{2R_2(z)} + \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_{R_2}} = 0.$$
 (7)

由(7)式可得

$$x = \frac{a(z^{2} + z_{\text{R2}}^{2}) + b(z^{2} + z_{\text{R1}}^{2})}{z_{\text{R2}}^{2} - z_{\text{R1}}^{2}} \pm \sqrt{(z^{2} + z_{\text{R1}}^{2})(z^{2} + z_{\text{R2}}^{2})(z^{2} + z_{\text{R2}}^{2})(z^{2} + z_{\text{R1}}^{2})(z^{2} + z_{\text{R1}}^{2})(z^{2} + z_{\text{R1}}^{2}))} + \frac{\arctan(z/z_{\text{R1}}) - \arctan(z/z_{\text{R2}})}{kz(z_{\text{R2}}^{2} - z_{\text{R1}}^{2})} = 0.$$
 (8)

式

由(6)式和(8)式可知,等振幅线与离轴参数以及控制参数有关,而相位条件仅与离轴参数有关,与控制参数则无关.由图1可以看出当 η 较大(如 η = 0.674)时,仅在光腰z=0处有一个涡旋点;当 η 较小(如 η =0.672)时,等振幅线与相消干涉线有三个交点,即*XZ*平面存在三个涡旋点.对于*XZ*平面的 左侧也具有类似的情况.

当 z = 0 时,田(1)及(2)式可得

$$E(x z = 0) = E_{01} \exp\left[-\frac{(x - a)}{w_{01}^2}\right] \exp\left[i\varphi_1\right]$$

 $+ E_{02} \exp\left[-\frac{(x + b)}{w_{02}^2}\right] \exp\left[i\varphi_2\right]$ (9)
中同样满足 $\varphi_1 = \varphi_2 + \pi$. 由(9)式可得光腰处,即

z = 0 处的涡旋点表达式

2.2. 轴上涡旋点分布

$$x_{0} = \frac{(aw_{02}^{2} + bw_{01}^{2}) \pm w_{01}w_{02}\sqrt{(a + b)^{2} - (w_{02}^{2} - w_{01}^{2})\ln\eta}}{w_{02}^{2} - w_{01}^{2}}.$$
 (10)

当 a = 0, b = 0时可得两束同轴高斯光束干涉场中 光腰处涡旋点表达式为

$$x_0 = \pm \sqrt{\frac{w_{02}^2 w_{01}^2 \ln(1/\eta)}{w_{02}^2 - w_{01}^2}}, \qquad (11)$$

(11)式与文献 11 的(3)式相一致.由(10)式可以看 出涡旋点位置与光束的离轴参数、束腰宽度以及控 制参数 η 有关.当 $\eta = \eta_0 = \exp[(a + b)(w_{02}^2 - w_{01}^2)]$ 时,光腰平面处只有一个涡旋点,且位于($aw_{02}^2 + bw_{01}^2$)($w_{02}^2 - w_{01}^2$)处 当 $\eta > \eta_0$ 时,没有涡旋点 ;当 0 < $\eta < \eta_0$ 时,出现两个涡旋点.图 2 给出了涡旋点 位置随控制参数 η 的变化,计算参数取 a = 2,b = 1, $w_{01} = 5\sqrt{2}$, $w_{02} = 20\sqrt{2}$.由图 2 可以看出当 $0 < \eta < \eta_0$ 时,两个涡旋关于 $x_0 = 2.2$ 对称,且随着 η 的增大, 逐渐靠近,当 $\eta = \eta_0 = 1.012$ 时,两个涡旋点相遇.

2.3. 合成光束的波前分布

由(2)式可得合成光束的相位 $\Phi(x,z)$ 满足

$$\tan\left[\Phi(x,z)\right] = \frac{\ln\left[E(x,z)\right]}{\operatorname{Re}\left[E(x,z)\right]}.$$
 (12)

利用三角变换 ,可得

)

x

$$E_{1}(x)\sin\left[\frac{k(x-a)^{2}}{2R_{1}(z)} - \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_{R1}} + kz + \varphi_{1} - \Phi(x_{1}z)\right]$$

= $E_{2}(x)\sin\left[\frac{k(x-a)^{2}}{2R_{2}(z)} - \frac{1}{2}\arctan\frac{z}{z_{R2}} + kz + \varphi_{2} - \Phi(x_{1}z)\right].$ (13)



图 1 XZ 平面上的等振幅线 虚线)与相消干涉线 实线)



图 2 光腰处涡旋点位置随控制参数的变化

图 3 给出了光腰处合成光束的振幅分布(图 3 (a))以及 XZ 平面上波前分布(图 3(b)).其中 $\varphi_1 = \pi/4$, $E_{01} = 1$, $E_{02} = 0.8$, k = 1,其他参数与图 2 相同. 由图 3(a)可以看出干涉场在 z = 0 处有两个振幅为零的点.由图 3(b)可以看出在光腰前部,波前朝传 输方向突出,而在光腰后部,波前的朝向发生反转; 且距离光腰越远,突出越为光滑.由图 3(b)还可以 看出涡旋点间隔内出现了波前的缺失,导致涡旋间 隔内、外相速度的变化,这是由于 Gouy 效应而引起 的^[11].光束的相速度与相位可表示为

$$v_p = \frac{\omega}{\mathrm{d}\Phi(x_p,z_p)/\mathrm{d}z} , \qquad (14)$$

其中 $\omega = kc$, $\Phi(x, z)$ 为相位, c为光速. 由(1)式和 (14) 武可得光腰处单束离轴高斯光束的相速度

$$v_p = c \left[1 + \frac{(x - a)^2}{2z_R^2} - \frac{1}{2kz_R} \right]^{-1}$$
. (15)

由(15)式可知,当x = a时,相速度 v_p 取得最大值, 且大于c;当 $x = a \pm w_0 \sqrt{2}$ 时, $v_p = c$.由(2)式及(14)式可得光腰处两束干涉波相速度相等点的位置 表达式

$$= \frac{az_{R2}^{2} + bz_{R1}^{2}}{z_{R2}^{2} - z_{R1}^{2}}$$

$$\pm \sqrt{\left[\frac{(a+b)z_{R1}^{2}z_{R2}^{2}}{(z_{R2}^{2} - z_{R1}^{2})} + \frac{z_{R1}z_{R2}}{k(z_{R2} - z_{R1})}\right]} . (16)$$

比较(8) 式和(16) 式可知 相速度相等点的位置与相 消干涉线和 *X* 轴的交点相重合.

对于相消干涉,即两束干涉光束间的相位差为 (2*n* + 1)_元时(*n* 为整数),利用(2)式和(12)式计算 整理可得合成光束的相速度

$$v_{\sum} = \frac{\left[E_{1}(x) - E_{2}(x) \right] v_{1} v_{2}}{E_{1}(x) v_{2} - E_{2}(x) v_{1}} , \qquad (17)$$

其中 v_1 , v_2 为离轴高斯光束在光腰处的相速度.对 相长干涉, $\varphi_1 = \varphi_2 + 2n\pi$ (n为整数),只需将(17)式 中的分子及分母的负号改为正号,即可得合成光束 的相速度.

3. 离轴高斯光束干涉场中的拓扑反应

图 4 为 XZ 平面右侧等相位线图,图中等相位 线间的相位差为 $\pi/4$,计算参数如图 2 所示,图 4 中 "●'表示涡旋点',〇'表示相位鞍点.涡旋点处振幅 为零,但在相位鞍点处振幅并不为零.由图可以看出 多条等相位线通过涡旋点,这说明了涡旋点的相位 具有不确定性,其物理解释为涡旋处振幅为零.通过 涡旋点的等相位线有一个 π 的跃变,特别地,在光腰 处,涡旋点的左侧为波峰($\Phi(x,z=0)=0$),而其右 侧则为波谷($\Phi(x,z=0)=\pi$).由图 4 还可以看出光 腰处出现了相位鞍点,等相位线在相位鞍点处发生







图 4 XZ 平面右侧等相位线图

了分离.由 $\Phi = 0$,并利用(12)式得到相位鞍点位置 x_x 满足的方程

$$\frac{k(x-a)^{2}}{2z_{R1}^{2}} - \frac{1}{2z_{R1}} + k$$

$$= \eta \left[\frac{k(x+b)^{2}}{2z_{R2}^{2}} - \frac{1}{2z_{R2}} + k \right]$$

$$\times \exp \left[\frac{(x-a)^{2}}{w_{01}^{2}} - \frac{(x+b)^{2}}{w_{02}^{2}} \right], \quad (18)$$

由(18) 武表明相位鞍点位置 x_s 是光束离轴参数、束 腰宽度及控制参数的函数.当离轴参数 a = 0,b = 0时可得两束同轴高斯光束, $\Phi = 0$ 时相位鞍点位置 x_s 满足的方程

$$\frac{kx^2}{2z_{\rm R1}^2} - \frac{1}{2z_{\rm R1}} + k$$



图 5 相位鞍点随控制参数的变化曲线

$$= \eta \left[\frac{kx^2}{2z_{R2}^2} - \frac{1}{2z_{R2}} + k \right] \exp \left[\frac{x^2}{w_{01}^2} - \frac{x^2}{w_{02}^2} \right].$$
 (19)

(19)式与文献 11 的(7)式结果相一致.图5 给出了 相位鞍点随控制参数的变化曲线.由图可以看出光 腰处相位鞍点的个数与控制参数相关,由图5 可以 看出当 $0 < \eta < \eta_1$ 时,两个鞍点随着 η 的增大,逐渐 靠近,当 $\eta = \eta_1$ 时,两个鞍点相遇.分析比较(10)式 和(18)式与图2和图5可知,相位鞍点与涡旋点的 相对位置与控制参数有关,相位鞍点既可以位于涡 旋点的内侧,也可以位于涡旋点的外侧,随着控制参 数的增大,相位鞍点与涡旋点将逐渐靠近并重合;当 控制参数继续增大时,相位鞍点与涡旋点将再次分 离;当 $\eta = \eta_1 = 0.9931$ 时,两个相位鞍点将相遇.由 涡旋点相遇时的x值及(18)式可知,由于合成光束

 $\frac{\chi w_{02}^2 + w_{01}^2}{k w_{01}^2 w_{02}^2} \ln \eta$

 $\mp \frac{4(a+b)\sqrt{(a+b)^2 - (w_{02}^2 - w_{01}^2)\ln\eta}}{kw_{02}w_{01}(w_{02}^2 - w_{01}^2)}$

205

具有离轴度,XZ平面上相位鞍点相遇时所对应 x 值,一般情况下与涡旋点相遇时所对应的 x 值不相 同 当 a = b = 0 时 则相位鞍点和涡旋点都是在 x =0 处相遇.

将(10)式关于涡旋点 x₀₊,x₀₋的方程代入(19) 式 化简可得



相位鞍点与涡旋点相遇时的等相位线图 $(a)\eta = 0.6(b)\eta = 0.62836(c)\eta = 0.67306$ 图 6

由(20) 式可知,当

$$\frac{4(a+b)\sqrt{(a+b)^2 - (w_{02}^2 - w_{01}^2) \ln \eta}}{kw_{02}w_{01}(w_{02}^2 - w_{01}^2)} = 0(21)$$

时,左侧的鞍点和涡旋点相遇时,右侧的鞍点和涡旋 点也相遇.其中,当(a + b)=0时,为两束同轴离轴 光束的合成情况,即两束光束的离轴参数相等;当 (a + b)² –($w_{02}^2 - w_{01}^2$) $\ln \eta = 0$ 时,轴上只有一个涡旋 点.因此对于两束具有不同离轴度的高斯光束的合 成,*XZ* 平面两侧的相位鞍点与涡旋点的相遇点并 不关于 *Z* 轴对称,且相遇时所对应的 η 值也不 相同.

图 6 为涡旋点("●")与相位鞍点("○")相遇前 后,*XZ*平面左右两侧的等相位线图.由图 6(a)可以 看出当控制参数较小时涡旋点位于鞍点的内侧,且 左侧的相位鞍点与涡旋点之间的距离 Δx_{+} 小于右 侧的相位鞍点与涡旋点之间的距离 Δx_{-} 随着控制 参数的增大 左侧的相位鞍点与涡旋点将比右侧的 先相遇 ,且 Δx_{-} 相对于图 ((a))的将减小 ,如图 ((b)) 所示 ,随着控制参数的增大 ,左侧的相位鞍点与涡旋 点将再次分离 ,且等相位线的方向反向 ,而右侧的相 位鞍点与涡旋点也将逐渐的靠近并相遇 ,如图 ((c)) 所示 .

图 7 为 *XZ* 平面上相位鞍点及涡旋点湮没时的 等相位线图.图 7(a)为鞍点相遇时($\eta = 0.9931$)等 相位线图,由图可知相位鞍点在 *z* 轴上相遇时,涡旋 点仍分居于鞍点的两侧;随着控制参数的继续增大 ($\eta = 1.0089$),沿平行于 *z* 轴方向分离为上下两个鞍 点,且这两个鞍点关于 *x* 轴对称,同时涡旋点也将 逐渐的靠近,如图 7(b)所示;当控制参数增大到 η_0 = 1.0123 时,涡旋点在($aw_{02}^2 + bw_{01}^2$)($w_{02}^2 - w_{01}^2$)处 (*x* = 2.2)相遇,此时鞍点及涡旋点全部湮没,如图 7 (c)所示.



图 7 相位奇点湮没时的等相位线图 (a)η = 0.9931 (b)η = 1.0089 (c)η = 1.0123

4.结 论

本文对两束离轴高斯光束叠加干涉场中的相位 奇点、波前结构做了详细分析.研究表明合成相速度 与光束的离轴参数及控制参数有关.当控制参数 η 较小时 相位鞍点位于涡旋点的外侧 随着控制参数 的增大 相位鞍点与涡旋点将逐渐靠近并重合;当控 制参数继续增大时 相位鞍点与涡旋点将再次分离, 最终相位鞍点及涡旋点全部湮没.对于离轴光束, XZ 平面两侧的相位鞍点与涡旋点的相遇点并不关 于 Z 轴对称 相遇时所对应的 η 值也不相同 ;且 XZ 平面上相位鞍点相遇时所对应x 值 ,一般情况下与 涡旋点相遇时所对应的 x 值不相同.令离轴参数 a = b = 0 时 ,本文有关公式和物理结论就回到了文献 [11]中共轴高斯光束干涉场的有关结果.在实际中 光涡旋可用作携带信息的相位,因此光涡旋有望在 光互连、光信息处理和计算中得到应用.本文提出的 通过改变离轴参数及振幅来控制合成光束的光涡旋 的方法值得考虑.

- [1] Soskin M S , Vasnetsov M V 2001 Progress in Optics 42 219
- [2] Foley J T , Wolf E 2002 J. Opt. Soc. Am. A 19 2510
- [3] Pan L ,Lü B D 2004 Chin . Phys . 13 637

- [4] Pu J X ,Cai C 2004 Chin . Phys . Lett . 21 1268
- [5] Zhao G P ,Lii B D 2004 Acta Phys. Sin. 53 2974(in Chinese)[赵 光普、吕百达 2004 物理学报 53 2974]

- [6] Tidwell S ,Kim G ,Kimura W 1993 Appl . Opt . 32 5222
- [7] Beijersbergen M W, Coerwinkel R P C, Kristiensen M et al 1994 Opt. Commun. 112 321
- [8] Arecchi F T, Giacomelli G, Ramazza P L et al 1991 Phy. Rev. Lett. 67 3749
- [9] Ackemann T ,Kriege E ,Lange W 1995 Opt . Commun . 115 339
- [10] Soskin M S ,Gorshkov V N ,Vasnetsov M V et al 1997 Phy. Rev. A 56 4064
- [11] Pas 'ko V A Soskin M S ,Vasnetsov M V 2001 Opt . Commun . 198 49
- [12] Tovar A A , Caperson L W 1991 J. Opt. Sco. Am. A 8 60

Transversal optical vortex in the interference field of two off-axis Gaussian beams *

Wang Li¹)[†] Wang Qing-Feng¹) Wang Xi-Qing²) Lü Bai-Da³)

1) Department of Physics , Science College , Southwest Jiaotong University , Chengdu 610031 , China)

2 X Emei School, Southwest Jiaotong University, Chengdu 614202, China)

3 J. Institute of Laser Physics and Chemistry, Sichuan University, Chengdu 610064, China)

(Received 29 March 2006; revised manuscript received 27 April 2006)

Abstract

The structure of the wavefront and transversal optical vortices in an interference field of two off-axis Gaussian beams is studied. It is shown that the positions of phase saddles and vortices depend on the off-axis parameter, beam width, phase and relative amplitude of beams. The saddle can be located inside or outside the vortices. For a certain value of the governing parameter, the saddle point coincides with the vortex. For off-axis beams, the encounters of the saddle point and vortex on both sides in the XZ cross-section do not occur at the same governing parameter η . Moreover, the x value corresponding to the encounter of saddle points is not equal to the x value corresponding to the encounter of vortices.

Keywords : singular optics , off-axis parameter , vortex , phase saddle PACC : 4225

^{*} Project supported by the Foundation of Science and Technology Research of Southwest Jiaotong University , China (Grant No. 2006B01).

[†] E-mail: liwang@nec.swjte.edu.cn