第29卷 第3期

文章编号:0258-7025(2002)03-0253-04

# 二维限制多模干涉器非对称自映像特性

光

江晓清,马慧莲,毛慧玲,王明华

(浙江大学信息与电子工程学系,浙江杭州 310027)

采用导模传输法分析了二维限制多模干涉器(MMI)的自映像效应,详细讨论了二维限制 MMI 器件的非对称 自映像性质,并用三维全矢量光束传输法验证了分析结果。

关键词 二维限制多模干涉器 ,自映像效应 功分器

中图分类号 TN 256

文献标识码 A

## Asymmetrical Self-imaging Effects of MMI Devices with Two-dimensional Confinement

JIANG Xiao-qing, MA Hui-lian, MAO Hui-ling, WANG Ming-hua

( Department of Information and Electronics Engineering , Zhejiang University , Hangzhou 310027 )

Abstract The self-imaging effects of multi-mode interference (MMI) devices with two-dimensional confinement are given by using guided-mode propagation analysis method. This paper firstly discusses the asymmetrical characteristic MMI devices with twodimensional confinement in detail. At the same time, the three-dimensional all-vector finite difference beam propagation method ( BPM ) is used to confirm the analytical results.

Key words MMI with two-dimensional confinement, self-imaging effect, power splitter

#### 引 言 1

由干光通信技术的迅猛发展和当今社会对信息 的要求 光通信器件必须不断提高数据传输速率和 扩大通信信道数 以满足层出不穷的通信新业务和 不断增长的新用户。然而,当前集成光学器件研究 与应用基本上局限于单一平面,由于相邻波导与光 纤相连的最小间距限制了集成光学芯片上的信道 数 为获得较小尺寸的器件 可采用强限制的波导结 构 但其较小的模场直径降低了与标准通信光纤的 耦合效率。因此,近几年集成光学向三维空间发展, 以提高器件的集成度 1~2]。

基于自映像效应[34]的多模干涉器(Multi-mode Interference MMI)由于其具有结构紧凑、插入损耗 低、频带较宽、制作工艺简单和容差性好等优点,近 年来广泛应用于光功分器 JTE/TM 模式分离器 JM-Z 光开关 ,光分波/合波器 环形激光器 ,可调多波长光 源发射器 3~7]等。但目前 MMI 的多模波导区只在 一个方向上(一般平行于衬底)支持多模,而在另一 个方向(垂直于衬底方向)只允许单模传输,故属于 一维自映像效应。当多模干涉区横截面两个方向尺 寸相当时,也就是在垂直于衬底方向也支持多模传 输时 就必须考虑其二维自映像效应 这样就可以利 用三维空间 将原来的器件平面集成向三维空间集 成拓展 以获得更高的集成度 MMI 器件。

文献 8 给出了一种精确的分析二维自映像效 应的计算方法 但有关二维限制多模干涉器的成像 性质等未见报道。本文采用导模传输分析法对二维 限制多模干涉器的自映像原理和成像特性进行分 析,分析表明,二维限制多模干涉器的自映像具有非

收稿日期 2001-08-30; 收到修改稿日期 2001-10-15

基金项目 浙江省自然科学基金( No. 600028 ),国家自然科学基金( No. 60177012 )和高等学校骨干教师资助计划资助项目。 作者简介: 江晓清(1959—1),男,浙江人,副教授(博士),从事集成光波导器件、激光与光电子技术方面的研究。 E-mail:

对称映像特性,并用三维全矢量光束传输法<sup>9]</sup>进行模拟验证。

#### 2 二维限制 MMI 的自映像原理

二维限制 MMI 由三维矩形波导组成(图 1),它是由周围较小折射率的媒质包裹着的折射率 n。较

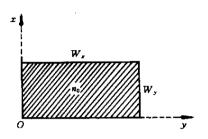


图 1 三维波导的横截面示意图

Fig. 1 Cross-section of three-dimensional waveguide

高的波导区域构成的。设  $W_x^2/W_y^2 = p/q \ge 1$ ,并假设为强限制波导 则 TE ,TM 模的场强为  $^{[10]}$ 

$$H_z = H_0 \cos\left(\frac{v'\pi}{W_x}x\right) \cos\left(\frac{u\pi}{W_y}y\right)$$
 TE  $\not = (1)$ 

$$E_z = E_0 \sin\left(\frac{v'\pi}{W_x}x\right) \sin\left(\frac{u\pi}{W_y}y\right)$$
 TM  $\not\in$  (2)

其中 v' = 0 , 1 2 3 , . . . ; u = 0 , 1 2 3 , . . . ; v , u 不能同时为零 ,分别为 x 方向 , y 方向的模次 ,所以 强限制的矩形波导的模式可写成 x , y 方向分立的表达式

$$\phi_{vu}(x,y) = \phi_0 \phi_v(x) \cdot \phi_u(y) \tag{3}$$

同时沿 z 轴传播的传播常数  $\beta_{x',y}$  为

$$\beta_{v'u}^2 = k^2 n_c^2 - \left(\frac{v'\pi}{W_x}\right)^2 - \left(\frac{u\pi}{W_y}\right)^2 \tag{4}$$

 $k=2\pi/\lambda_0$ ,  $\lambda_0$  为真空中的波长。在一阶近似条件下有

$$\beta_{v'u} \approx kn_c - \frac{1}{2kn_c} \left[ \left( \frac{v'\pi}{W_x} \right)^2 - \left( \frac{u\pi}{W_y} \right)^2 \right]$$
 (5)

因为  $W_x^2/W_y^2 = p/q \ge 1$  ,u ,v' 不能同时为零 ,以及便于同一维自映像原理比较 ,令 v=v'-1 , $L_\pi=$ 

$$\frac{4n_cW_x^2}{3\lambda_0}$$
 则最小的模式  $\beta_{00}=kn_c-\frac{\pi\lambda_0}{4n_cW_x^2}$ 

设光波从 z=0 处入射到多模波导区 ,输入场  $\psi(x,y,0)$  可写成所有本征模的线性组合

$$\psi(x,y,0) = \sum_{v} \sum_{u} C_{vu} \varphi_{vu}(x,y) = \sum_{v} C_{vv} \varphi_{v}(x) \cdot \sum_{u} C_{u} \psi_{u}(y)$$
 (6)

 $C_v$ ,  $C_u$  分别为 x, y 方向的场激励系数 ,在多模波导终端 z = L 处的横向场分布为

$$\psi(x,y,L) = \sum_{v} C_{v} \varphi_{v}(x) \cdot \sum_{u} C_{u} \varphi_{u}(y) \cdot \exp(j\omega t - j\beta_{vu}L)$$
(7)

隐去时间因子  $\exp(j\omega t)$  并乘上  $\exp(j\beta_{00}L)$ 因子 (7)式可写成

$$\varphi(x,y,L) = \sum_{v} C_{v} \varphi_{v}(x) \cdot \sum_{u} C_{u} \varphi_{u}(y) \cdot \exp\left[j\frac{u(v+2)\pi}{3L_{\pi}}L + j\frac{p}{q} \cdot \frac{u^{2}\pi}{3L_{\pi}}L\right] = \sum_{v} C_{v} \varphi_{v}(x) \exp\left[j\frac{u(v+2)\pi}{3L_{\pi}}L\right].$$

$$\sum_{v} C_{u} \varphi_{u}(y) \exp\left[j\frac{p}{q} \cdot \frac{u^{2}\pi}{3L}L\right] \quad (8)$$

从公式(8)可知 ,二维 MMI 的自映像可看成两个相互垂直、独立的一维自映像效果的叠加 ,但只有 p ,q 为两个互不可约的整数时(包括 q=1),才能成理想的像。

### 3 非对称自映像特性的分析和数值 模拟

$$\psi(x,y,L) = \sum_{v} C_{v} \varphi_{v}(x) \exp\left[j \frac{sv(v+2)}{N} \pi\right].$$

$$\sum_{u} C_{u} \varphi_{u}(y) \exp\left(j \frac{s'u^{2}}{M} \pi\right)$$
 (9)

其中

$$\frac{s'}{M} = \frac{sp}{aN} \tag{10}$$

s',M 要求为两个互不可约的整数。从公式(9)可知,在x 轴方向为标准的N 重像<sup>4]</sup>,同理可知在y 轴方向为M 重像。

1)当 p/q = 2 , $L = 3L_{\pi}/3$  时 ,由公式 (10)得 s' = 2 ,M = 3 ,成  $3 \times 3$  重像 ,而  $L = 3L_{\pi}/2$  时 ,s' = M = 1 ,为  $2 \times 1$  重像 (图 2 )。由公式 (9) (10 )可知 ,当 p/q = t 整数时 ,只能产生  $N \times M$  ( $M \le N$ )重像 ,M 值是分数  $\frac{t}{N}$  不可约时分母的数值。在图 2 的数值

模拟中(以下模拟条件相同),我们采用了由 Rsoft 公司根据三维全矢量有限差分 BPM 法 $^9$ 1编写的 BeamPROP软件,以硅基的 SOI 材料条载波导为例,波导横向尺寸  $W_x=10~\mu\text{m}$ ,波导芯层折射率  $n_c=3.45$ ,下限制层折射率为 1.45,包层为空气,工作波长  $\lambda_0=1.55~\mu\text{m}$ 。为明显起见输入光场设为单模圆形光斑 芯区尺寸为  $2~\mu\text{m} \times 2~\mu\text{m}$ 。从图中可看出,

当非对称输入( $x = 4 \mu m$ ,  $y = 1 \mu m$ )时,由x, y = 0方向的相互耦合叠加,在不同的L处,其输出光场分布再现输入光场的非对称成像。由于实际模拟的条件是非理想强限制波导,成像并非完善成像,这是计算模型产生的误差 [11]。如根据理论计算  $L_{\pi} = 297 \mu m$ ,而模拟时约为 309  $\mu m$  最佳。

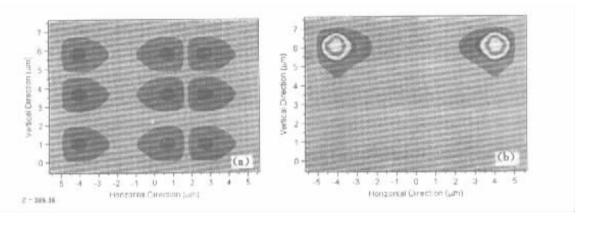


图 2 当 p/q=2 , $L=L_{\pi}(a)$  , $3L_{\pi}/2(b)$  非对称输入时( $x=4~\mu\mathrm{m}$ ,  $y=1~\mu\mathrm{m}$ )的输出光场分布 Fig. 2 Distribution of field at  $L=L_{u}(a)$  , $3L_{\pi}/2(b)$  under the input condition  $x=4~\mu\mathrm{m}$  ,  $y=1~\mu\mathrm{m}$  when p/q=2

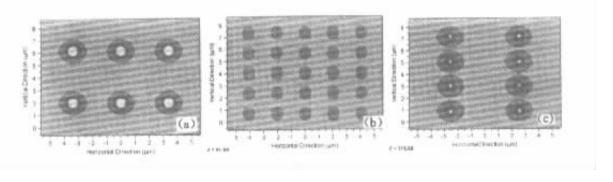


图 3 当 p/q = 3/2,  $L = L_{\pi}/4$ (a)  $3L_{\pi}/10$ (b)  $3L_{\pi}/8$ (c) 对称中心输入时的输出光场分布 Fig. 3 Distribution of field at  $L = L_{\pi}/4$ (a),  $3L_{\pi}/10$ (b),  $3L_{\pi}/8$ (c) under center-input condition when p/q = 3/2

- 2)当 $_{p}$ , $_{q}$ 为两个互不可约的整数时,由公式(10)可知,对不同的 $_{L}$ ,也可成 $_{N}$ × $_{M}$  重像,但有 $_{M}$ < $_{N}$ , $_{M}$ = $_{N}$  或 $_{M}$ > $_{N}$  三种情况。如当 $_{p}$ / $_{q}$ = $_{3}$ /2, $_{L}$ = $_{L_{\pi}}$ 6 $_{L_{u}}$ /5 $_{3}$ 2 $_{L_{\pi}}$ /2时,分别得到 $_{2}$ ×3 $_{5}$ ×5 $_{2}$ ×4 重像(图 3 模拟时采用了对称输入, $_{L}$  长度减少了四分之一,见下面第 3 的说明)。
- 3)对于限制性干涉成像,也有相似的结果,如对称输入时只激励偶次模,成像周期减少四分之一(见图3),成对干涉时成像周期减少三分之一,但此时情况较复杂,这里不展开讨论。

图 2,3 表明,由于一般二维波导的非对称性, x,y 二个方向的耦合叠加结果,只有对于二个方向 同时都成完善像才能再现二维分布完善的像,并随

着传输距离不同,其表现出来的成像特性不同于一维限制的自映像规律,具有较明显的非对称成像,其规律依赖于波导二个方向的尺寸比和传输距离。

#### 4 结 论

以上分析表明,一维限制多模干涉器的自映像 效应可以拓展到二维的 MMI 上,二维 MMI 的自映像 可看成两个相互垂直、独立的一维自映像效果的叠 加耦合,但只有当二维波导尺寸平方比( $W_x^2/W_y^2 = q/p$ )的  $q_p$  为质数时,才能成完善的像,并具有非对称映像的特点。这种二维的 MMI 器件可在 Si 基或有机聚合物等材料上实现,利用二维的 MMI 制作

功分器可在光空间互连等方面具有的优势,可大大提高器件的集成度,将平面集成的光子器件推广到三维空间。

#### 参考文献

- Sean M. Garner, Sang-Shin Lee, Vadim Chuyanov et al...
   Three-dimensional integrated optics using polymers [J]. IEEE
   J. Quantum Electron., 1999, 35(8):1146~1155
- C. Wachter , Th. Hennig , Th. Bauer et al. . Integrated optics towards third dimension [C]. SPIE , 1998 , 3278 :102 ~ 111
- 3 M. Bachmann , P. A. Besse , H. Melchior. General self-imaging properties in  $N \times N$  multimode interference couplers including phase relations [J]. *Appl. Opt.* , 1994 , **33**(18): 3905 ~ 3911
- 4 Lucas B. Soldano , Erik C. M. Pennings. Optical multi-mode interference devices based on self-imaging: principles and applications [J]. J. Lightwave Technol. , 1995 , 13(4):615 ~627
- 5 M. Yanagisawa , T. Hashimoto , F. Elisawa et al. . A 2.5 Gb/s hybrid integrated multiwavelength light source composed of eight DFB-LD 's and an MMI coupler on a silica PLC platform [C]. ECOC '98 , 20 ~ 24 September 1998 , Madrid

- Spain , 77 ~ 78
- 6 Torsten Augustsson. Bragg grating-assisted MMI-coupler for add-drop multiplexing [J]. J. Lightwave Technol., 1998, 16 (8):1517 ~ 1522
- 7 Koji Kudo , Kenichiro Yashiki , Tatsuya Sasaki et al. . 1.55
  µm wavelength-selectable microarray DFB-LD 's with
  monolithically integrated MMI combiner , SOA , and EAmodulator [ J ]. IEEE Photon . Technol . Lett . , 2000 , 12

  (3) 242 ~ 244
- 8 M. Rajarajan , B. M. Azizur Rahman , T. Wongcharoen et al. . Accurate analysis of MMI devices with two-dimensional confinement [J]. J. Lightwave Technol. ,1996 ,14(9) 2078 ~ 2084
- E. E. Kriezis , Antonis G. Papagiannakis. A three-dimensional full vectorial beam propagation method for z-dependent structures [J]. IEEE J. Quantum Electron., 1997, 33(5) 883 ~ 890
- 10 M. J. Adams. An Introduction to Optical Waveguides [ M ]. New York: John Wiley & Sons Ltd., 1981, Chapter 6. 179 ~ 182
- J. Z. Huang, M. H. Hu, J. Fujita et al.. High-performance metal-clad multimode interference devices for low-indexcontrast material systems [J]. IEEE Photon. Technol. Lett., 1998, 10(4) 561 ~ 563