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

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)

提要 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 two-dimensional 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

1 引 言

由于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^[3,4]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,TE/TM 模式分离器,M-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—),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^{9]}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_e 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]

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

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

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

同时沿 z 轴传播的传播常数 $\beta_{v'u}$ 为

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

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

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

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, $L_{\pi} = \frac{4n_c W_x^2}{3\lambda_0}$ 则最小的模式 $\beta_{00} = kn_c - \frac{\pi\lambda_0}{4n_c W_x^2}$ 。

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

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

 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 $exp(j\beta_0 L)$ 因子 (7) 式可写成

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

根据一维限制的自映像原理^[3,4],由公式(8)可 知,在 x 轴方向成像规律完全相同,如当 $L = 3L_{\pi}/2$, $3L_{\pi}$ $2(3L_{\pi}), s(3L_{\pi})/N(s, N)$ 为两个互不可约的整 数)时分别成两对称像、反演像、正像和 N 重像以及 具有周期成像的规律。对于 $W_x = W_y$ 二维限制对称 的 MMI 器件,其成像规律完全与一维相同,原 N 重 像变成 $N \times N$ 像,只是限制性成对干涉成像情况较 复杂。对于非对称波导构成的二维 MMI 器件,其成 像规律具有非对称性质。下面以几个非对称特例加 以说明。把 $L = s(3L_{\mu})/N$ 代入公式(8)得

$$\psi(x,y,L) = \sum_{v} C_{v} \varphi_{v}(x) \exp\left[j \frac{s(v+2)}{N}\pi\right] \cdot \sum_{u} C_{u} \varphi_{u}(y) \exp\left(j \frac{s'u^{2}}{M}\pi\right)$$
(9)

其中

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

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^[4],同理可知在 y 轴方 向为 M 重像。

 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]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 $W_x = 10 \ \mu m$,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 $\lambda_0 = 1.55 \ \mu m$ 。为明显起见输入光场设为单模圆形光斑,芯区尺寸为 2 $\mu m \times 2 \ \mu m$ 。从图中可看出,

当非对称输入($x = 4 \mu m$, $y = 1 \mu m$)时,由x, $y = 1 \rho m$)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¹¹¹。如根据理论计算 $L_{\pi} = 297 \rho m$,而模拟时约为 309 μm 最佳。



图 2 当 p/q = 2, $L = L_{\pi}(a)$, $3L_{\pi}/2(b)$ 非对称输入时($x = 4 \mu m$, $y = 1 \mu m$)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 $x = 4 \mu m$, $y = 1 \mu m$ 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 $N \times M$ 重像,但有 M< N,M = N 或M > N 三种情况。如当 p/q = 3/2, $L = L_{\pi} 6L_{u}/5 3L_{\pi}/2$ 时,分别得到 $2 \times 3.5 \times 5.2 \times 4$ 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。

考 献 参 文

- Sean M. Garner, Sang-Shin Lee, Vadim Chuyanov et al.. 1 Three-dimensional integrated optics using polymers [J]. IEEE J. Ouantum Electron. , 1999, 35(8):1146~1155
- C. Wächter, Th. Hennig, Th. Bauer et al. Integrated optics 2 towards third dimension [C]. SPIE , 1998 , 3278 :102 ~ 111
- M. Bachmann, P. A. Besse, H. Melchior. General self-3 imaging properties in $N \times N$ multimode interference couplers including phase relations [J]. Appl. Opt., 1994, 33(18): 3905 ~ 3911
- 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. 1.55um wavelength-selectable microarray DFB-LD 's with monolithically integrated MMI combiner, SOA, and EAmodulator [J]. IEEE Photon. Technol. Lett., 2000, 12 (3) 242 ~ 244
- M. Rajarajan, B. M. Azizur Rahman, T. Wongcharoen et 8 al.. Accurate analysis of MMI devices with two-dimensional confinement[J]. J. Lightwave Technol., 1996, 14(9) 2078 ~ 2084
- 9 E. E. Kriezis, Antonis G. Papagiannakis. A threedimensional full vectorial beam propagation method for zdependent structures [J]. IEEE J. Quantum Electron. 1997, 33(5) 883~890
- M. J. Adams. An Introduction to Optical Waveguides [M]. 10 New York : John Wiley & Sons Ltd., 1981, Chapter 6. 179~ 182
- 11 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