文章编号: 0258-7025(2009)Supplement 2-0095-04

新型1×N光功率分束器的设计与分析

罗文唐雄贵廖进昆冯蔚徐伟

(电子科技大学光电信息学院,四川成都 610054)

摘要 提出了一种新型树型结构 1×N 光功率分束器设计方法,该分束器以非对称 Y 分支为基本单元,采用级联的方式来实现对光功率的分束输出。基于有限差分光束传播法(FD-BPM),对该分束器光学性能进行了深入模拟 与分析,结果表明在波长为 1.55 μm 时各输出端口的功率均分性要小于 0.3 dB。其设计结构简单、损耗低、波长敏 感性与偏振敏感性小。

关键词 集成光学;光功率分束器;非对称 Y 分支;全内反射 中图分类号 TN256 **文献标识码** A **doi**: 10.3788/CJL200936s2.0095

Design and Analysis for a Novel $1 \times N$ Optical Power Splitter

Luo Wen Tang Xionggui Liao Jinkun Feng Wei Xu Wei

(School of Opto-Electronic Information, University of Electronic Science and Technology of China,

Chengdu, Sichuan 610054, China)

Abstract The layout of $1 \times N$ optical power splitters with uniform outputs and low excess loss is presented in this paper. The novel splitter consists of cascaded asymmetric Y-branch waveguides based on total internal reflection. Its optical characteristic is thoroughly simulated and analyzed by using finite-difference beam propagation method (FD-BPM). The simulated results show that the power uniformity of the splitters is less than 0.3 dB at wavelength of 1.55 μ m. The proposed structure has the advantages such as simple structure, low-loss, little dependence of wavelength and polarization.

Key words integrated optics; optical power splitter; asymmetric Y-branch; total internal reflection

1 引 言

从集成光学诞生之日起,人们就开始研究各种 结构的光功率分束器,包括光纤型分束器、光波导型 分束器等。光功率分束器作为光接入网的一种核心 器件,在光通信系统、光纤电视、无源光网络等领域 有着广泛的应用。光波导型分束器主要有 Y 分支 型、定向耦合器型和多模干涉耦合型。其中,由于 Y 分支型有易于设计以及对波长不敏感等优点,使它 成为设计光波导型分束器时广泛采用的一种结构。

20世纪70年代初,Yajima¹¹就用实验证实了Y 分支型波导结构具有功率分离的作用。Y分支型功 率分束器有对称型和非对称型之分。对称Y分支型 光功率分束器是一种将光功率进行均分的器件,人们 对此研究较为深入,已提出了多种不同结构以实现大 角度、低损耗输出^[2~6]。而对于非对称 Y 分支型光功 率分束器,有关文献报道不多,这是由于设计与制作 非对称 Y 分支波导难度相对较大。Lin 等在文献[7] 中提出了使用微棱镜做相位补偿以减少辐射损耗,通 过移动一分支端微棱镜来改变分支输出功率比。此 设计能够实现较低损耗,但是由于微棱镜的使用,以 及分支输出功率比对两分支波导上微棱镜之间的横 向距离(Δl)很敏感等原因,使得工艺制作的难度将大 大提高,且容差性差。Shirafuji 等^[8]采用非对称 Y 分 支结构,通过改变空气槽的宽度来调节输出端功率

导师简介: 唐雄贵(1974—),男,博士,副教授,主要从事光波导器件与技术、微光学等方面的研究。

基金项目:国家 863 计划(2007AA01Z269)、国家自然科学基金(60736038,60908024)、新世纪优秀人才支持计划(NCET-06-0805)和电子科技大学青年科技基金资助课题。

作者简介:罗 文(1981—),男,硕士研究生,主要从事光波导器件与技术方面的研究。E-mail: sofulw@163.com

比。但是分支比对空气槽的宽度很敏感,且光功率损 耗大、工艺制作精度要求高。

本文以非对称型Y分支为基本单元,基于全内 反射,合理设计Y分支结构参数,提出一种易于制 作的新型光功率分束器结构,实现1×N光功率均 匀输出。其设计结构简单、损耗低、波长敏感性与偏 振敏感性小。 2 光功率分束器的结构设计

非对称 Y 分支级联结构有两种,即交叉型和平 行型,结构如图 1 所示。通过合理设计,利用该结构 可实现光功率的合理分配。这里以 1×4 分束器为 例,给出这种结构实现光功率均匀输出的具体设计。





为实现光功率的均匀输出,需要对各 Y 分支的 分支臂相对于波导 AB 轴线在横向发生一定偏移 Δx ,以实现各个 Y 分支特定分束比,如图 2 所示^[9]。 以 1×4 分束器为例,设第一个分支 Y₁,第二个分支 Y₂ 和第三个分支 Y₃ 相对各自输入归一化总输出功 率(total normalized transmitted powers)分别为 η_1 , η_2 , η_3 ;设 P_1 , P_1^* 为 Y₁ 分支归一化输出功率; P_2 , P_2^* 为 Y₂ 分支归一化输出功率; P_3 , P_3^* 为 Y₃ 分支归一 化输出功率(如图 2)。当 $P_1^* = P_2^* = P_3 = P_3^*$ 时, 能够实现 1×4 分束器光功率的均匀输出,可推出

$$\begin{cases} P_1 = (P_2 + P_2^*)/\eta_2 \\ P_2 = (P_3 + P_3^*)/\eta_3 \end{cases},$$
 (1)



图 2 非对称 Y 分支光波导示意图 Fig. 2 Configuration of proposed asymmetric Y-branch waveguide

由
$$P_1 = P_2^* = P_3 = P_3^*$$
及(1)式容易推出

$$\begin{cases}
P_3 : P_3^* = 1 : 1 \\
P_2 : P_2^* = 2/\eta_3 \\
P_1 : P_2^* = (2/\eta_3 + 1)/\eta_2
\end{cases}$$
(2)

要由(2)式求得各分支的分束比,就必须先确定 η₁,η₂和η₃的具体数值。采用有限差分光束传播法 (FD-BPM)对图2所示非对称Y分支波导输出特性 进行模拟分析。图 2 所示波导横截面为脊型(如图 3所示)。对于脊型波导,采用有效折射率法^[10]把三维波导结构转化为二维结构(图 4),可求得 N_1 , N_2 和 N_3 ^[11]。



图 3 脊形波导结构 Fig. 3 Ridge waveguide structure



图 4 脊形波导折射率示意图

Fig. 4 Corresponding effective refractive index

Y 分支波导的分支角为 $\theta = 2\theta_2 = 4\theta_1^{[9]}$, 对分 支角为 3°和 10°时的输出特性进行模拟,得到 Δx 与 Y 分支波导归一化总传输功率以及分束比 κ 与 Δx 之间的关系。

3 模拟实例

以有机聚合物波导为例,其横截面与平面结构如 图 3 和图 4 所示,上包层为紫外固化环氧 NOA61,折 射率为 $n_1 = 1.55$,下包层为紫外固化环氧 UV15,折 射率为 $n_3 = 1.50$,芯层是聚砜中掺入生色团 ICP-E 构 成,折射率 $n_2 = 1.67$,芯层的厚度、宽度以及脊高设为 $d = 1.0 \ \mu$ m, $W = 5 \ \mu$ m, $h = 0.8 \ \mu$ m,工作波长 $\lambda =$ 1.55 μm,光波场为 TM 模。通过变分有效折射率法 计算,该波导处于单模工作状态,有效折射率 $N_1 = N_3 = 1.6074, N_2 = 1.6399$ 。

模拟结果如图 5 和图 6 所示。图 5 表示在 TM 偏振状态下,非对称 Y 分支归一化总输出功率 η 与 偏移量 Δx 的关系;图 6 表示 Y 分支两输出端的分 束比与偏移量 Δx 的关系。其中,实线表示的是分 支角为 3°时的曲线,点划线表示的是分支角为 10° 时的曲线。图 5 表明在 3°时 Y 分支输出光功率损 耗受 Δx 影响较小。图 6 表明其分束比随偏移量增 加而单调增加,且增大速度变快。



图 5 归一化总输出功率 $\eta 与 \Delta x$ 的关系 Fig. 5 Relations between total normalized transmitted powers η and Δx



图 6 分束比κ与Δx的关系



上节推出了(2)式,由它可知,要实现 1×4 分束 器均匀输出,需要使各 Y 分支满足一定的分束比。 由图 5 可知,在 3°时近似有 $\eta_1 = \eta_2 = \eta_3 = \eta = 0$. 98。可得

$$\begin{cases} P_1 : P_1^* = 3.10 \\ P_2 : P_2^* = 2.04. \\ P_3 : P_3^* = 1:1 \end{cases}$$
(3)

由图 6 可求出各 Y 分支偏移量 Δx 的值,得到 Y₁,Y₂,Y₃ 这 3 个 Y 分支 Δx 偏移量分别为 1.7670,1.0353,0。

采用上面的结果在波长为 1.55 μm 时进行模 拟,数值结果为:平行型的 4 个输出分别是:0.2406, 0.2406,0.2481,0.2331;交叉型的4个输出分别为: 0.2406,0.2331,0.2481,0.2406,其对应曲线如图7 和图8所示,此时各输出端口的功率均分性要小于 0.3 dB。



图 7 波长为 1.55 µm 时平行型结构模拟图 Fig.7 Simulation graph of parallel type at wavelength of 1.55 µm





当光波长为 1.53 μm 和 1.57 μm 时,其平行型的 4 个输出的模拟结果分别为: 0.2406,0.2180, 0.2481,0.2556(1.53 μm)和 0.2406,0.2556,0.2406, 0.2180(1.57 μm);交叉型输出的模拟结果分别为: 0.2406,0.2256,0.2256,0.2707(1.53 μm)和 0.2406, 0.2256,0.2481,0.2406(1.57 μm),此时各输出端口 的功率均分性要小于 0.8 dB,其对应曲线如图 9 和图



图 9 平行型输出功率与波长的关系 Fig. 9 Relationship between output power of parallel type and wavelengh

光

10 所示,可知分束器总的光功率输出在一定波长范 围内变化很小。当用 TE 模进行模拟时,也有此相似 的结果。这说明所设计的 1×4 光功率分束器对波长 和偏振态敏感性小。



图 10 交叉型输出功率与波长的关系 Fig. 10 Relationship between output power of cross type and wavelengh

4 结 论

以新型非对称 Y 分支波导结构为基础,设计出 一种 1×4 光功率分束器,并通过二维有限差分光束 传播法予以验证。结果表明,在 1.53,1.55 和 1.57 μm波长时各输出端口的 TM 模模拟功率均分 性分别要好于 0.8,0.3 和 42 dB,在 TE 模时,也有 相近似的数值结果。

参考文献

- H. Yajima. Dielectric thin-film optical branching waveguide[J].
 Appl. Phys. Lett., 1973, 22(12): 647~649
- 2 S. H. Tao, Q. Fang, J. F. Song *et al.*. Cascade wide-angle Yjunction 1 × 16 optical power splitter based on silicon wire waveguides on silicon-on-insulator [J]. *Opt. Express*, 2008, 16(26): 21456~21461

3 He Xiaowei. Design and application on a new wide-angle Ybranch waveguide with low radiation loss[J]. J. University of Electronic Science and Technoloy of China, 2004, 33 (1): 56~70

何晓薇. 一种新型低损耗 1×4 光分路器的设计[J]. 电子科技大 学学报, 2004, **33**(1): 56~70

4 Tong Xizhou, Zhou Jun, Zhen Huiru. Optimized design of a lowloss 1×3 optical splitter[J]. J. Optoelectronics • Laser, 2007, 18(8): 927~930

佟西周,周 俊,郑慧茹.新型低损耗 1×3 光分路器的优化设 计[J]. 光电子・激光, 2007, **18**(8): 927~930

- 5 Zigang Zhou, Desen Liu. 1×4 buried optical power splitter fabricated by ion-exchange[J]. Chin. Opt. Lett., 2003, 1(11): $651 \sim 652$
- 6 Massimo Olivero, Mikael Svalgaard. UV written 2×8 optical power splitter for FTTH applications[J]. Opt. Express, 2006, 14(1): 162~170
- 7 Hanbin Lin, Jungyoung Su, Reishin Cheng *et al.*. Novel optical single-mode asymmetric-branches for variable power splitting[J]. *IEEE J. Quantum Electron.*, 1999, **35**(7): 1092~1096
- 8 K. Shirafuji, S. Kurazono. Transmission characteristics of optical asymmetric Y junction with a gap region [J]. J. Lightwave Technol, 1991, 17(9): 426~429
- 9 Tang Xionggui, Liao Jinkun, Li Heping *et al.*. Design and analysis for novel asymmetric Y-branch waveguides [J]. Acta Optica Sinica, 2009, **29**(8): 2077~2081

唐雄贵,廖进昆,李和平等.新型非对称 Y 分支波导设计与分 析[J]. 光学学报,2009,29(8):2077~2081

- 10 Liao Jinkun, Tang Xionggui, Lu Rongguo *et al.*. Variational effective index analysis of polymer rib optical waveguide[J]. Acta Optica Sinica, 2008, 28(12): 2267~2271 廖进昆,唐雄贵,陆荣国等.聚合物脊形光波导的变分有效折射 率法分析[J]. 光学学报, 2008, 28(12): 2267~2271
- 11 Tang Xionggui, Liao Jinkun, Li Heping *et al.*. Design and analysis for Y-branch waveguides with wide angle and low loss [J]. Optoelectron. Lett., 2009, 5(6): 401~404