



芯片式光谱仪光束耦合与对准监测系统设计

刘智颖 姜馨 李明宇 贾文波

System design for beam coupling and alignment monitoring of chip spectrometer

Liu Zhiying, Jiang Xin, Li Mingyu, Jia Wenbo

在线阅读 View online: <https://doi.org/10.3788/IRLA20190532>

您可能感兴趣的其他文章

Articles you may be interested in

采用光束扫描的透射仪测量光路自动准直系统

Automatic alignment system for measuring optical path of transmittance meter using light beam scanning

红外与激光工程. 2017, 46(10): 1017001–1017001(7) <https://doi.org/10.3788/IRLA201769.1017001>

空间光耦合自动对准方法与实现

Automatic alignment method and realization of space optical coupling

红外与激光工程. 2018, 47(1): 103009–0103009(7) <https://doi.org/10.3788/IRLA201847.0103009>

傅里叶光谱仪平动式光程扫描控制系统设计

Design of translating optical path scanning control system for Fourier spectrometer

红外与激光工程. 2020, 49(1): 0105002–0105002(7) <https://doi.org/10.3788/IRLA202049.0105002>

紧凑型红外成像光谱仪光学设计

Optical design of compact infrared imaging spectrometer

红外与激光工程. 2018, 47(4): 418001–0418001(6) <https://doi.org/10.3788/IRLA201847.0418001>

机载紫外DOAS成像光谱仪CCD成像电路的设计及实施

Design and implementation of CCD imaging circuit for airborne ultraviolet DOAS imaging spectrometer

红外与激光工程. 2017, 46(5): 538002–0538002(8) <https://doi.org/10.3788/IRLA201746.0538002>

高空气球平台地-月成像光谱仪载荷系统热设计

Thermal design of Earth–Moon imaging spectrometer load system for high–altitude balloon platform

红外与激光工程. 2019, 48(11): 1114004–1114004(10) <https://doi.org/10.3788/IRLA201948.1114004>

芯片式光谱仪光束耦合与对准监测系统设计

刘智颖, 姜馨, 李明宇, 贾文波

(长春理工大学光电工程学院, 吉林 长春 130022)

摘要: 针对芯片式光谱仪的光束耦合与对准监测难的问题, 提出了一种集成光学系统, 避免光纤与芯片式光谱仪接收端接触产生磨损; 有效解决光纤遮挡导致无法监测耦合效果的问题。光学系统由耦合前部分系统、监测后部分系统和复合共用系统三部分组成, 复合共用系统需同时配合耦合前部分系统与监测后部分系统分别完成光束耦合与对准监测的功能。采用多重组合方式对整体系统进行设计, 针对 $6\ \mu\text{m}$ 入射光纤与 $20\ \mu\text{m}\times 20\ \mu\text{m}$ 的芯片式光谱仪接收端, 在 $(1\ 550\pm 50)\ \text{nm}$ 的工作谱段对光纤光束与芯片式光谱仪接收端耦合系统与监测系统进行了设计, 并通过 LightTools 软件对耦合系统进行能量分析, 计算耦合效率为 0.733。整体系统结构简单且无需手动调节, 可同时进行光束耦合与对准监测, 为芯片式光谱仪的耦合及监测提供了一种新方法。

关键词: 芯片式光谱仪; 光束耦合; 共用光路; 对准监测

中图分类号: TH744 **文献标志码:** A **DOI:** 10.3788/IRLA20190532

System design for beam coupling and alignment monitoring of chip spectrometer

Liu Zhiying, Jiang Xin, Li Mingyu, Jia Wenbo

(School of Opto-electronic Engineering, Changchun University of Science and Technology, Changchun 130022, China)

Abstract: Aiming at the problem of the beam coupling and alignment monitoring of the chip spectrometer, an integrated optical system was proposed for avoiding the wear of the receiving end at chip spectrometer and the shielding of the optical fiber. The system consisted of a front coupling system, a rear monitor system and a composite sharing system. The composite sharing system needed to cooperate with the front coupling system and the rear monitor system to complete the beam coupling and alignment monitoring functions respectively. The final system was designed by multiple combinations, a coupling system and a monitoring system were designed for a $6\ \mu\text{m}$ incident fiber and a $20\ \mu\text{m}\times 20\ \mu\text{m}$ chip spectrometer receiving end at $(1\ 550\pm 50)\ \text{nm}$. The energy analysis of the coupled system was performed by LightTools. The coupling efficiency was 0.733. The final system has a simple structure and can perform beam coupling and alignment monitoring at the same time, which provides a new method for the beam coupling and monitoring of chip spectrometers.

Key words: chip spectrometer; beam coupling; composite shared optical path; alignment monitoring

收稿日期: 2019-12-05; 修订日期: 2020-02-15

基金项目: 国家自然科学基金 (61805025)

作者简介: 刘智颖 (1981-), 女, 教授, 博士, 主要从事先进光学设计与成像方面的研究。Email: lzyccccc@126.com

0 引言

光谱仪器是物质化学组成及含量的重要分析仪器,已在现代科学实验、生物医学、工农业生产、国防等领域得到广泛的应用。传统光谱仪器使用条件苛刻、体积庞大,因而大大地限制了其应用范围。芯片式光谱仪的出现解决了尺寸过大带来的系列问题,但光束的传输主要还是依靠光纤来进行^[1-5]。

为解决芯片式光谱仪与光纤的耦合问题,国内外研究人员提出许多方案,目前应用最广的方案是通格衍射原理,将光纤输入的光束衍射到水平方向,耦合进波导中去。但上述耦合方式由于光栅耦合器与光纤接触会造成磨损;由于光纤本身的遮挡导致无法观测到其对准情况;且不同类型的芯片式光谱仪的光栅耦合器与光纤端面尺寸不匹配导致能量损耗^[6-11]。

若增大光纤与芯片式光谱仪之间的距离,虽然能够解决芯片式光谱仪的磨损和遮挡问题,但是由于光纤传输的光发散角较大,而光栅耦合器尺寸在微米级别,当光传输到芯片式光谱仪时光斑远大于光栅耦合器尺寸,耦合效果不好,且对准精度要求高,每次进行光束耦合及监测时都需利用六维调节架反复调节光纤位置,成本极高^[12]。

针对芯片式光谱仪的耦合及监测,文中提出了一种芯片式光谱仪光束耦合与对准监测集成光学系统。该系统有效解决了尺寸不匹配、芯片磨损、调节困难等问题,且能够对耦合效果进行实时监测。为芯片式光谱仪的耦合及监测提供了一种新方法。

1 芯片式光谱仪光束耦合与对准监测系统组成与原理

芯片式光谱仪入射光束耦合与对准监测系统结构如图 1 所示,系统由耦合前部分系统、监测后部分系统和复合共用系统三部分组成,复合共用系统需要同时配合耦合前部分系统与监测后部分系统分别完成光束耦合与耦合效果监测的功能,成功解决了监测系统的遮挡问题。即耦合前部分系统与复合共用系统构成了耦合系统,监测后部分系统与复合共用系统构成了监测系统。所设计的监测后部分系统与耦合系统为非共轴光学系统,不影响耦合系统工作,可在实现光斑与光谱仪对准后去除监测后部分系统,实现监测后部分系统共用。

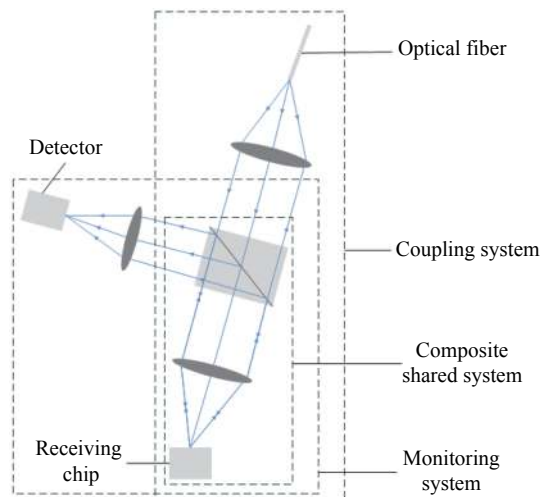


图 1 芯片式光谱仪入射光束耦合与对准监测系统结构示意图

Fig.1 Sketch of system for incident beam coupling and alignment monitoring of chip spectrometer

由于芯片式光谱仪接收端为光栅结构,在接收光束的同时存在反射,且光栅耦合需满足布拉格条件:当入射光矢量与光栅矢量叠加后的矢量方向刚好和波导的某一模式的传输方向上的分量相等时,可以通过光栅耦合进入波导中,因此将耦合系统倾斜一定角度提高耦合效率,并避免光在光栅结构上反射回发射端。耦合系统将光纤发出的光束以最大效率导入到芯片上,为了降低由于对准产生的能量损耗,要求经耦合系统在芯片式光谱仪上成像尺寸至少小于芯片式光谱仪接收端的尺寸,这里取接收端的一半。监测系统将芯片接收端放大成像在探测器上,利用分光装置同时实现反射和透射。

1.1 耦合系统设计原理

耦合系统满足拉赫不变量:

$$J = nyu = n'y'u' \quad (1)$$

$$\beta = \frac{y'}{y} = \frac{n'l'}{n'l} = \frac{nu}{n'u'} \quad (2)$$

式中: n 为物方介质折射率; y 为物高; u 为物方孔径角; n' 为像方介质折射率; y' 为像高; u' 为像方孔径角; β 为垂轴放大率。即光学系统在近轴区内成像时,在一对共轭平面内,物高 y 、孔径角 u 和介质折射率 n 的乘积为一常数。 y' 和 u' 是两个成反比例关系的量,增大像高,必然减小像方孔径角。耦合系统要求在芯片接收范围内光斑较大以便进行对准,且像方孔径角较大以便后方监测系统提高放大倍率,综合考虑取 $\beta = -1 \times$ 左右^[13]。

考虑到要与监测系统进行拼接,耦合系统与监测系统共用光路。因此先将光纤发出的光束准直,便于设置分光板对平行光进行透射与反射。后接复合共用系统对光线汇聚,成像在芯片的接收端面上。如此复合共用系统可同时配合耦合前部分系统与监测后部分系统分别完成光束耦合与耦合效果监测的功能。

1.2 监测系统设计原理

由于复合共用系统需要同时配合耦合前部分系统与监测后部分系统分别完成光束耦合与耦合效果监测的功能,因此耦合系统的像面与监测系统的物面共面,耦合系统的像方孔径角即为监测系统的物方孔径角,但是成像在芯片接收端时要求光斑小于接收端面,监测时要求可以观察到整个接收端面,因此监测系统的物面要比耦合系统的像面大。监测系统需要将芯片接收端放大成像在探测器上以观察光束耦合情况,由于耦合系统需留出较大的后截距来更换芯片式光谱仪及调整接收端位置,即监测系统物距 l 较大,根据公式 (2) 可知, β 值越大,像距 l' 越大,因此可以设置较低的放大倍率来降低系统的总长,现有的近红外探测器像元大小基本在 $25\ \mu\text{m}\times 25\ \mu\text{m}$ 以内,因此设置 $\beta=3\times$ 即使使探测器分辨芯片式光谱仪的对准情况。通过复合共用系统将芯片式光谱仪的光线准直,再通过监测后部分系统成像在探测器上。

由于芯片式光谱仪接收端为光栅耦合器,而光栅耦合需满足布拉格条件,因此需耦合系统整体倾斜一定角度,监测系统与耦合系统共用一部分光路,则监测系统物面与光轴不垂直。根据 Scheimpflug 条件:

$$\tan \theta' = \frac{s'}{s} \tan \theta = \beta \tan \theta \quad (3)$$

式中: β 为放大倍率,物面、透镜主平面和像面延长线交于一点,设置像面倾斜来校正,如图 2 所示^[14]。

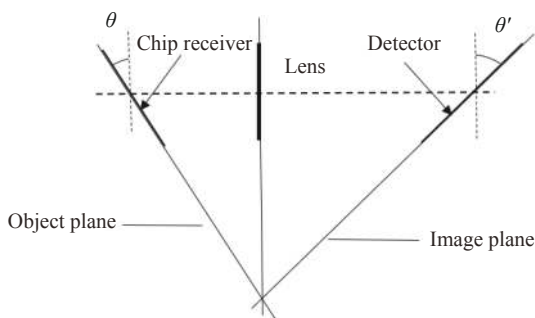


图 2 根据 Scheimpflug 条件设置像面倾斜

Fig.2 Set the image plane tilt according to the Scheimpflug condition

2 芯片式光谱仪光束耦合与对准监测系统
设计实例

2.1 系统设计参数

本系统的指标参数如表 1 所示。

表 1 光学设计参数

Tab.1 Optical design parameters

Parameter	Data source
Spectral range/nm	1 550±50
Fiber NA	0.12
Fiber diameter/ μm	6
Chip receiving area/ μm^2	20×20
Angle between the optical axis and the chip normal/(°)	7
Coupling system vertical axis magnification	-1×
Monitoring system vertical axis magnification	-3×

2.2 耦合系统

2.2.1 耦合系统设计

表 2 为耦合系统透镜数据,图 3 为耦合系统结构图,光纤光束通过耦合系统高效的耦合到芯片式光谱仪上。左侧为输入光纤,右侧为芯片接收端,前两片透镜为耦合前部分系统,后三片透镜为复合共用系统。

表 2 耦合系统透镜数据

Tab.2 Coupling system lens data

Lens	Material	Radius	Radius	Thickness	Diameter
1	H-K9L	-15.214	-5.546	0.800	2.536
2	H-K9L	64.029	-11.388	0.800	2.706
Beam splitter	H-K9L	Infinity	Infinity	0.500	3.748
3	H-ZK3	13.385	6.184	1.000	2.326
4	H-K9L	22.000	-10.332	1.000	2.364
5	H-ZK3	5.400	30.545	1.000	2.278

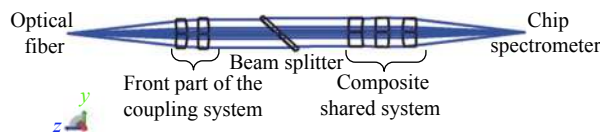


图 3 耦合系统结构图

Fig.3 Coupling system structure

图 4(a)、(b) 为耦合系统的点列图,表明耦合系统在不同波长和视场下点列斑分布均匀,单个弥散斑半径在 $3\ \mu\text{m}$ 内,全视场光斑直径大小在 $12\ \mu\text{m}$ 内,小于集成

芯片式光谱仪接收端尺寸。因此集成芯片式光谱仪接收端可接收到光纤发出的全部光束,避免能量浪费。

达到满足测试需求的耦合效率。

2.3 监测系统设计

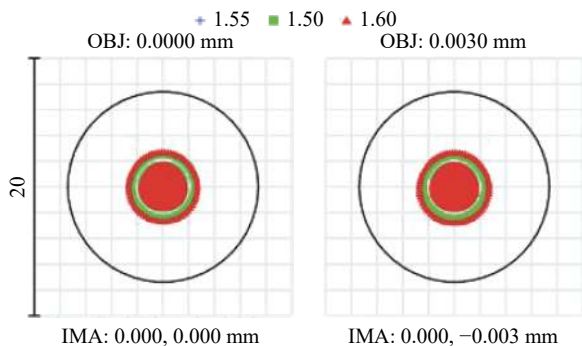
表 3 为耦合系统透镜数据,图 6 为监测系统结构图,底端为芯片接收端,左侧为探测器,下端为复合共用系统,上端为监测后部分系统。由于物面与光轴成 7° 倾斜角,通过公式计算得出像面倾斜角度,如图 6 所示。

图 7 和图 8 为监测系统的点列图和 MTF 曲线,

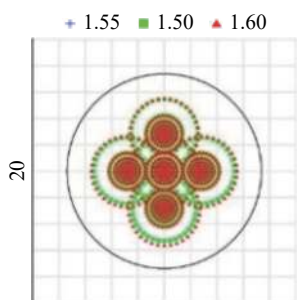
表 3 监测系统透镜数据

Tab.3 Monitoring system lens data

Lens	Material	Radius	Radius	Thickness	Diameter
1	H-ZK3	30.545	5.400	1.000	2.278
2	H-K9L	-10.332	22.000	1.000	2.364
3	H-ZK3	6.184	13.385	1.000	2.326
4	H-ZK3	-7.211	-20.437	1.000	2.336
5	H-K9L	20.708	-30.453	1.000	2.178
6	H-K9L	65.430	15.977	1.000	2.090



(a) 单视场点列图
(a) Spots diagram of single field of view



(b) 全视场点列图
(b) Spots diagram of full field of view

图 4 增大光纤与光谱仪距离示意图

Fig.4 Schematic diagram of increase the distance between the fiber and the spectrometer

2.2.2 耦合系统能量分析

将耦合系统导入 LightTools 中进行能量分析,图 5 为耦合系统能量图,可见能量集中在光栅耦合器中央位置且分布均匀。光源发出的总功率为 0.005 665 7 W,通过 LightTools 模拟可得接收端总功率为 0.004 153 3,则在光栅面处耦合效率为 0.733。

通过 LightTools 模拟及计算,可知光束耦合系统

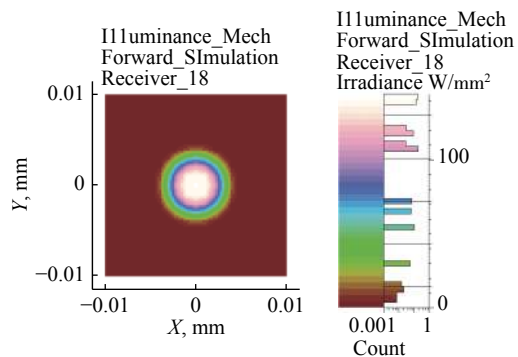


图 5 耦合系统能量图

Fig.5 Coupling system energy diagram

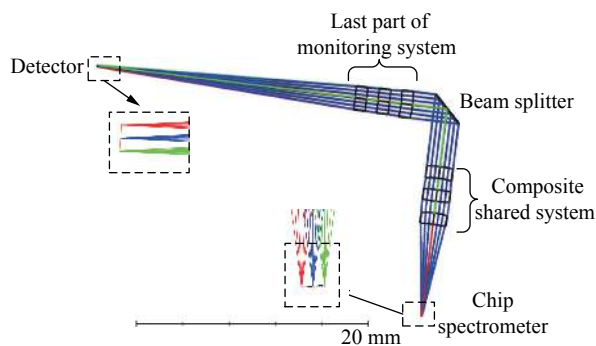


图 6 监测系统结构图

Fig.6 Monitoring system structure

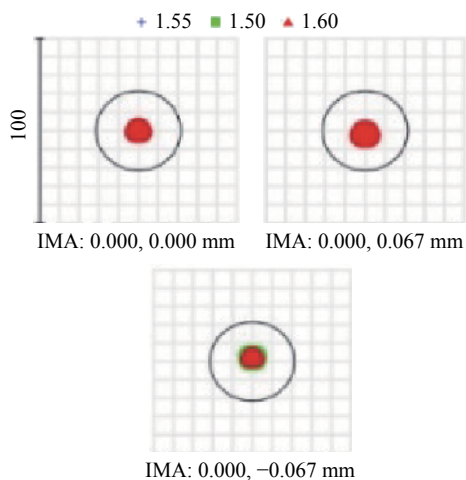


图 7 不同波长和视场下的点列图

Fig.7 Spots diagram of different wavelengths and fields of views

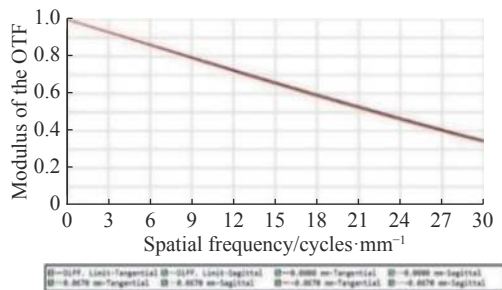


图 8 监测系统 MTF 曲线

Fig.8 MTF of monitoring system

表明监测系统在不同波长和视场下点列斑均小于一个像元大小, MTF 曲线均贴近衍射极限, 成像效果好, 可通过监测系统清晰地观测到芯片式光谱仪接收端情况。

3 光学系统拼接结果

将设计优化的子系统进行拼接, 完成最终的芯片式光谱仪入射光束耦合与对准监测系统的设计, 如图 9 所示。系统用于芯片式光谱仪入射光的耦合时, 可将光纤光束完整的成像在芯片接收端面上, 提高能量的利用率; 同时将光纤与芯片分离, 解决了光纤与芯片的磨损问题; 确定好芯片位置后添加一个卡槽, 同尺寸同类型的芯片无需再次调整校准即可进行耦合; 无需六维调节架来进行反复校准, 提高效率的同时大大缩减了成本。且由于芯片式光谱仪入射光束耦合与对准监测系统设计了复合共用系统, 因此可同时对芯片式光谱仪入射光的耦合效果进行实时监测, 将耦合效果清晰的成像在探测器上。系统结构简单, 易于固定, 无需手动调节。

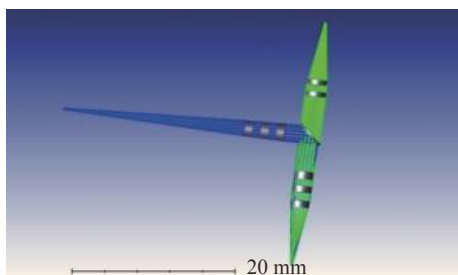


图 9 芯片式光谱仪光束耦合与对准监测集成光学系统结构图

Fig.9 Structure of integrated optical system for incident beam coupling and alignment monitoring of chip spectrometer

4 结 论

文中设计的芯片式光谱仪入射光束耦合与对准监测集成光学系统结构简单, 像质良好。此芯片式光谱仪入射光束耦合与对准监测集成光学系统解决了芯片式光谱仪的耦合及监测难的问题, 提高能量利用率, 实现了光纤与芯片式光谱仪的分离, 可在光束的耦合的同时对耦合效果进行实时监测, 为同类型的芯片式光谱仪的耦合与监测提供了参考, 具有一定现实意义。

参考文献:

- [1] Wen Zhiyu, Chen Gang, Wen Zhongquan, et al. A hybrid integrated micro fiber spectrometer design, simulation and primary experiments [J]. *Acta Optica Sinica*, 2003(6): 740-744. (in Chinese)
- [2] Zhang Heli, Jiang Huan, Zhang Bing, et al. Design and properties approach of an intergrated interference chip made by optical waveguides [J]. *Acta Photonica Sinica*, 2019, 48(1): 0123002. (in Chinese)
- [3] Kern P, Coarer E L, Benech P. On-chip spectro-detection for fully integrated coherent beam combiners [J]. *Optics Express*, 2009, 17(3): 1976-1987.
- [4] Li Ming, Gao Chao, Chen Fang, et al. Structural design of miniature optical fiber spectrometer [J]. *Optics & Optoelectronic Technology*, 2013, 11(2): 100-103. (in Chinese)
- [5] Yang Minyue, Li Mingyu, He Jianjun. Polarization insensitive arrayed-input spectrometer chip based on silicon-on-insulator echelle grating [J]. *Chinese Optics Letters*, 2017, 25(8): 66-69.
- [6] Benedikovic D, Chenben P, Schmid J H, et al. Subwavelength index engineered surface grating coupler with sub-decibel efficiency for 220-nm silicon-on-insulator waveguides [J]. *Optics Express*, 2015, 23(17): 22628-22635.
- [7] Zhang Shiqiang, Zhang Zheng, Cai Lei, et al. Laser injecting method from free space beam to single-mode fiber using single lens [J]. *High Power Laser and Particle Beams*, 2014, 26(3): 41-45. (in Chinese)
- [8] Deng Ke, Wang Bingzhong, Wang Xu, et al. Technology of coupling beam into single-mode fiber in free space optical communication system [J]. *Electronic Science and Technology*, 2007(5): 889-891. (in Chinese)
- [9] Wang Yuhua, Li Zhihua, Duan Fajie, et al. Research on coupling factor and receiving power of optical fiber [J]. *Opto-Electronic Engineering*, 2005(7): 42-44, 58. (in Chinese)

- [10] Christopher Richard Doerr; Katsunari Okamoto. Advances in silica planar lightwave circuits [J]. *Journal of Lightwave Technology*, 2006, 24(12): 4763-4789.
- [11] Richard Charles Alexander Pitwon, Lars Brusberg, Henning Schröder, et al. Pluggable electro-optical circuit board interconnect based on embedded graded-index planar glass waveguides [J]. *Journal of Lightwave Technology*, 2015, 33(4): 741-754.
- [12] You Yang, Zhao Ming, Yang Zhenyu. Progress of study on waveguide and fiber coupling design [J]. *Laser & Optoelectronics Progress*, 2013, 50(2): 62-71. (in Chinese)
- [13] Yu Daoyin, Tan Hengying. Engineering Optics[M].Beijing: Mechanical Industry Press, 2011. (in Chinese)
- [14] Warren J S. Modern Optical Engineering[M].Beijing:Chemical Industry Press, 2017. (in Chinese)