

测风激光雷达双棱镜2维扫描系统的光学设计

蒋佳佳, 沈法华, 周慧, 杨亮亮, 仇成群, 徐华

Optical design of biprism 2-D scanning system for wind LiDAR

引用本文:

蒋佳佳,沈法华,周慧,杨亮亮,仇成群,徐华. 测风激光雷达双棱镜2维扫描系统的光学设计[J]. *激光技术*, 2023, 47(3): 425–431.
JIANG Jiajia, SHEN Fahua, ZHOU Hui, YANG Liangliang, QIU Chengqun, XU Hua. Optical design of biprism 2-D scanning system for wind LiDAR[J]. *Chinese Journal of Liquid Crystals and Displays*, 2023, 47(3): 425–431.

您可能感兴趣的其他文章

1. 激光雷达坐标测量系统的测角误差分析

引用本文: 亢甲杰, 张福民, 曲兴华. 激光雷达坐标测量系统的测角误差分析[J]. *激光技术*, 2016, 40(6): 834–839.

2. 一种基于光学隧穿效应的新型拾音器方案探索

引用本文: 曾令筏, 邹景岚, 张豪磊, 等. 一种基于光学隧穿效应的新型拾音器方案探索[J]. *激光技术*, 2017, 41(6): 872–875.

3. 基于测风激光雷达银川机场动量下传大风特征研究

引用本文: 梁希豪, 杨寅, 冯亮, 等. 基于测风激光雷达银川机场动量下传大风特征研究[J]. *激光技术*, 2023, 47(3): 432–438.

4. 钽酸钷Wollaston棱镜分束特性分析

引用本文: 岳增友, 吴福全, 孙丹. 钽酸钷Wollaston棱镜分束特性分析[J]. *激光技术*, 2016, 40(6): 843–847.

5. 双狭缝扫描法测量激光光束质量

引用本文: 李蕾, 臧景峰. 双狭缝扫描法测量激光光束质量[J]. *激光技术*, 2015, 39(6): 845–849.

文章编号: 1001-3806(2023)03-0425-07

测风激光雷达双棱镜2维扫描系统的光学设计

蒋佳佳^{1,2,3}, 沈法华^{2,3*}, 周慧^{2,3}, 杨亮亮^{2,3}, 仇成群^{2,3}, 徐华^{2,3}

(1. 盐城工学院 电气工程学院, 盐城 224051; 2. 盐城师范学院 物理与电子工程学院 江苏省智能光电器件与测控工程研究中心, 盐城 224007; 3. 江苏省大气探测激光雷达技术军民融合创新平台, 盐城 224007)

摘要: 传统的测风激光雷达双反射镜式2维扫描系统体积较大、结构相对复杂,不利于系统小型一体化集成。基于旋转双圆楔形棱镜,研究了新型2维光学扫描系统;分析了系统的工作原理,推导出了双圆楔形棱镜的旋转角与出射光束方位角及天顶角之间的简单正反向函数关系式,对楔形棱镜的折射率和楔角进行了优化选取和设计。结果表明,当工作波长为532 nm、楔形棱镜材料折射率为2.03时,最优设计楔角为19.5°;出射光束最大天顶角不仅取决于楔形棱镜折射率和楔角,还受光束压缩效应的制约。该系统结构紧凑、便于集成,能实现出射光束大范围和高精度的扫描,也能实现测风激光雷达以平面位置显示、距离高度显示等光束扫描模式工作。

关键词: 光学设计;2维扫描系统;测风激光雷达;旋转双楔形棱镜;光束指向;正反解

中图分类号: TN958.98;TH744 **文献标志码:** A **doi:** 10.7510/jgjs.issn.1001-3806.2023.03.022

Optical design of biprism 2-D scanning system for wind LiDAR

JIANG Jijia^{1,2,3}, SHEN Fahua^{2,3}, ZHOU Hui^{2,3}, YANG Liangliang^{2,3}, QIU Chengqun^{2,3}, XU Hua^{2,3}

(1. School of Electrical Engineering, Yancheng Institute of Technology, Yancheng 224051, China; 2. Jiangsu Province Intelligent Optoelectronic Devices and Measurement-Control Engineering Research Center, Department of Physics and Electronic Engineering, Yancheng Teachers University, Yancheng 224007, China; 3. Jiangsu Province Atmospheric Detection LiDAR Technology Civil-Military Integration Innovation Platform, Yancheng 224007, China)

Abstract: 2-D scanning system with double mirrors of a traditional wind light detection and ranging (LiDAR) was large in volume and complex in structure, which was not conducive to the small-scale integration of the system. A new 2-D optical scanning system based on rotating double circular wedge prism was studied. The working principle of the system was analyzed, and the simple forward and inverse functional relationship between the rotation angle of the double circular wedge prism and the azimuth and zenith angle of the outgoing beam was derived. The refractive index and wedge angle of the wedge prism were optimized and designed. The results show that when the working wavelength is 532 nm and the refractive index of wedge prism material is 2.03, the optimal wedge angle is 19.5°. The maximum zenith angle of the outgoing beam depends not only on the refractive index and wedge angle of the wedge prism, but also on the beam compression effect. The system is compact and easy to integrate, and large-scale, fast and high-precision scanning of the outgoing beam can be realized. The wind LiDAR can also work in beam scanning modes such as plane position display and distance height display.

Key words: optical design; 2-D scanning system; wind LiDAR; rotational double wedge prism; beam steering; forward and inverse solutions

基金项目:国家自然科学基金资助项目(61771417);江苏省重点研发计划-社会发展项目(BE2021685);江苏省自然科学基金资助项目(BK20201475;BK20211364);江苏省智能光电器件与测控工程研究中心开放课题资助项目(2022-06);江苏省知识产权软科学研究计划资助项目(JSIP-2021-R-C06)

作者简介:蒋佳佳(1997-),女,硕士研究生,主要从事激光雷达机械及电控技术研究。

* 通讯联系人。E-mail:shenfh@yctu.edu.cn

收稿日期:2022-03-25;收到修改稿日期:2023-01-04

引言

在光电探测及跟踪设备,特别是扫描式激光雷达中,2维扫描系统是必不可少的重要组成部分^[1-4]。目前,主流的2维扫描系统是由两个45°反射镜及控制其绕水平和垂直两轴转动的电机构成,以实现出射光束扫描,该结构相对复杂,不利于整体系统集成。而通过控制两个背对同轴放置的楔形棱镜绕轴转动,理论上可实现在一定空间范围内出射光束的任意扫描,且

结构灵巧紧凑、调节快速、光束指向精度受机械传动误差的影响小,能够满足目前多个领域的实际应用需求^[1,5-6]。所以,近年来对双楔形棱镜结构的光束传输特性的研究持续受到科研和工程技术人员的关注。2008年,YANG利用光线追迹法导出了双棱镜旋转角度与光线出射角度的复杂解析式^[7]。同年,LIU等人设计了能在水平和垂直方向进行光束粗调的旋转双棱镜光束扫描系统^[8-10]。2009年,WEI等人利用几何光学和光的标量衍射理论,对旋转双光楔的2维扫描轨迹进行了研究分析^[11]。2011年,LI利用光线追迹法对双棱镜光束指向问题做了理论分析,导出了精确的反向解析式^[12]。2013年,ALEXANDRU等人通过设置旋转双光楔的角度差和速度差实现了不同的扫描模式^[13]。同年,ZHOU等人分别用非近轴光线追迹法和1级近轴近似法推导出了光束指向的正反向解析公式,并对两种方法的推导结果做了对比实验^[14-15]。2017年,ZHANG等人以1级近轴近似矢量合成方法为基础开展了在旋转双棱镜(Risley棱镜)中轴系角度测量精度与光束指向控制精度关系的相关研究^[16]。2020年,LI等人利用1阶近似法和矢量光学法对正反向问题做了分析研究,并针对反向问题验证了两种方法的有效性和精度^[17]。2021年,ZHOU等人基于两步法得出两套反向问题解析^[18]。

整理归纳现有文献发现,现有研究旋转双光楔(楔角小于0.1 rad的楔形棱镜)光束指向问题的主要方法有1级近轴近似法、非近轴光线追迹法以及矢量光学合成法等。这些方法虽能够求解出精确的光束指向解析式,但是解的形式很复杂,无法从中获得清晰的参数之间关系,不便于旋转双光楔系统参数优化及性能分析,而近似解对于大楔角的楔形棱镜又不能适用。同时,现有研究没有结合实际的扫描式激光雷达,特别是探测3维风场、飞机尾流和风切变的测风激光雷达所经常采用的扫描模式,即平面位置显示(plan position indicator, PPI)、距离高度显示(range height indicator, RHI)等做针对性的分析。

本文作者首先采用几何光学理论及方法研究了双楔形棱镜的旋转角度和出射光束指向之间的正反向问题,获得了简单的精确解析关系式;然后对楔形棱镜的折射率和楔角分别进行了优化选取和设计,初步分析了大偏转角时光束压缩效应的影响;最后对旋转双楔形棱镜的正反向扫描性能进行了仿真,并以PPI和RHI扫描模式为例,对双楔形棱镜的旋转方式进行了针对性的分析研究。

1 设计基本原理

采用旋转双圆楔形棱镜的光束2维扫描系统结构如图1所示。该系统主要由两个完全相同(楔角为 ε ,折射率为 n)的圆楔形棱镜 Π_1 和 Π_2 及其传动电机 M_1 和 M_2 组成,其中 Π_1 和 Π_2 共轴且垂直于轴线 z 的两个面 Σ_1 和 Σ_2 ,背对放置, Π_1 和 Π_2 分别由电机 M_1 和 M_2 控制,绕轴线 z 独立转动。入射光束1沿轴线 z 依次经过 Σ_1' 、 Σ_1 、 Σ_2 和 Σ_2' 4个折射面,最后从 Π_2 的倾斜面 Σ_2' 出射。经过分析可知,随着 Π_1 的旋转角 Φ_1 和 Π_2 的旋转角 Φ_2 的变化,出射光束2的天顶角 γ 和方位角 Φ 可在一定空间范围内任意变化。

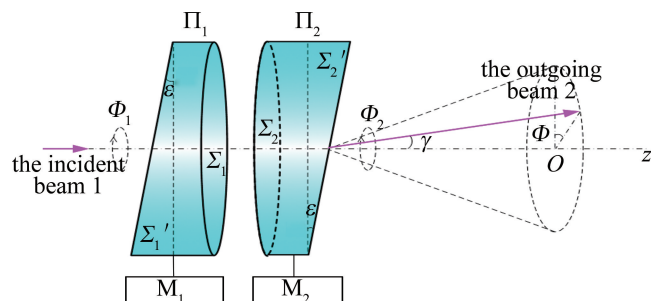


图1 基于旋转双圆楔形棱镜的光束2维扫描系统结构

Fig. 1 Structure of 2-D beam scanning system based on double rotating round wedge prisms

1.1 由入射状态求出射状态的正向解析解

旋转双圆楔形棱镜的光束指向正向解析问题为:由楔形棱镜 Π_1 和 Π_2 绕转轴的旋转角 Φ_1 、 Φ_2 ,确定出射光束天顶角 γ 与方位角 Φ 。如图2a所示,设定两个倾斜面 Σ_1' 和 Σ_2' 平行时为系统初态,此时 Π_1 和 Π_2 的对称面重合,设该面为零旋转角度面, $\Phi_1 = \Phi_2 = 0^\circ$,如图2b所示,利用折射定律可确定光束经由 Π_1 和 Π_2 的完整传播轨迹。对图2b仔细分析后可得光束在 Π_1 和 Π_2 中传播轨迹的简单模型,如图2c所示。图2c中 NN' 为共轴线, NP 为 Σ_2' 面的法线,当 Π_2 绕 NN' 旋转 360° 时, NP 也将绕 NN' 旋转 360° ,此时就会形成一个以 NP 为母线的圆锥面, AN 和 BN 分别为 Σ_2' 面的入射光束和折射光束。

在图2b中,假设 Π_1 绕轴线 NN' 转动了角度 Φ_1 ,入射光束1沿 NN' 轴线从 Σ_1' 面入射,入射角 $\gamma_{i,1} = \varepsilon$ 。根据折射定律及几何关系,经过 Σ_1' 面折射光束3的偏折角 γ_p 可表示为:

$$\gamma_p = \gamma_{i,1} - \gamma_{r,1} = \varepsilon - \arcsin[(\sin\varepsilon)/n] \quad (1)$$

式中, $\gamma_{r,1}$ 为折射角。从图中可知,此时光束的传播平面与设定的零旋转角度面的夹角为 Φ_1 。随后,折射光束3从 Σ_1 面出射,经过 Π_1 和 Π_2 间的平行空气隙后,

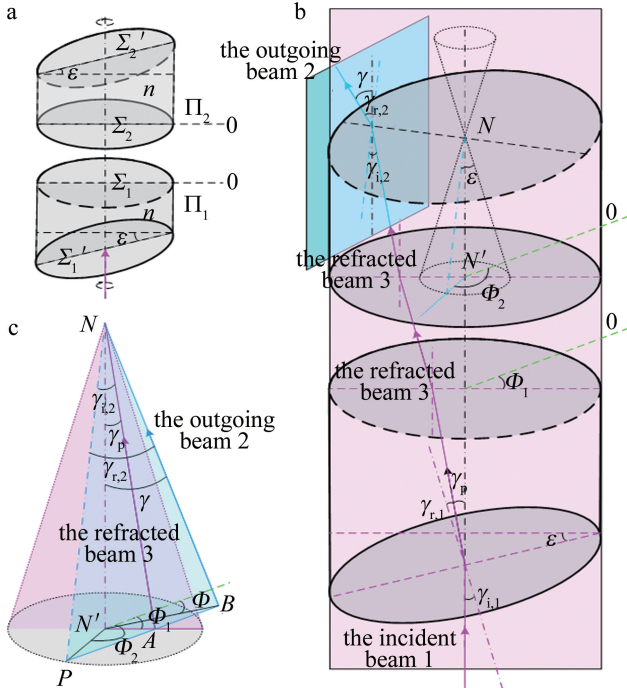


图 2 旋转双圆楔形棱镜中光束传播轨迹及其简化模型

Fig. 2 Beam propagation trajectory and its simplified model in double rotating round wedge prisms

再入射至 Σ_2 面。在实际工程设计加工过程中, Σ_1 和 Σ_2 两个面无法做到严格平行, 假定该平行误差很小, 可忽略其对出射光束角度的影响。显然, 折射光束 3 在经过平行空气隙前后方向未改变, 只产生一个与隙厚成正比的平移。假设 Σ_1 和 Σ_2 的间距很小, 即隙厚很小, 可忽略其所产生的光束平移, 进入 Π_2 面的光束仍可用折射光束 3 表示, 即图 2c 中的 AN。

如图 2c 所示, 假定 Π_2 绕轴线 NN' 转动了角度 Φ_2 , 折射光束 3 传播至 Σ_2' 面的入射角和折射角分别为 $\gamma_{i,2}$ 和 $\gamma_{r,2}$, 显然有 $\sin\gamma_{r,2} = n\sin\gamma_{i,2}$ 。图中令 $\overline{NN'} = l$, $\overline{BP} = a$, $\overline{AP} = c$, 且有 $\angle N'NP = \varepsilon$, $\angle N'NA = \gamma_p$, $\angle N'NB = \gamma$, $\angle PNB = \gamma_{r,2}$, $\angle PNA = \gamma_{i,2}$ 。在 $\triangle AN'P$ 和 $\triangle ANP$ 中采用余弦定理可得:

$$c^2 = (l \tan \varepsilon)^2 + (l \tan \gamma_p)^2 - 2l^2 \tan \varepsilon \tan \gamma_p \cdot \cos(\Phi_2 - \Phi_1) \quad (2)$$

$$c^2 = (l / \cos \varepsilon)^2 + (l / \cos \gamma_p)^2 - 2l^2 / (\cos \varepsilon \cdot \cos \gamma_p) \cdot \cos \gamma_{i,2} \quad (3)$$

联立上述两式得:

$$\cos \gamma_{i,2} = \cos \gamma_p \cos \varepsilon + \sin \gamma_p \sin \varepsilon \cos(\Phi_2 - \Phi_1) \quad (4)$$

在 $\triangle BN'P$ 和 $\triangle BNP$ 中采用余弦定理得:

$$a^2 = (l \tan \varepsilon)^2 + (l \tan \gamma)^2 - 2l^2 \tan \varepsilon \tan \gamma \cdot \cos(\Phi_2 - \Phi) \quad (5)$$

$$a^2 = (l / \cos \varepsilon)^2 + (l / \cos \gamma)^2 -$$

$$2l^2 / (\cos \varepsilon \cos \gamma) \cdot \cos \gamma_{r,2} \quad (6)$$

联立上述两式得:

$$\cos \gamma_{r,2} = \cos \gamma \cos \varepsilon + \sin \gamma \sin \varepsilon \cos(\Phi_2 - \Phi) \quad (7)$$

在 $\triangle BNP$ 和 $\triangle ANP$ 中分别采用正弦定理得:

$$a / \sin \gamma_{r,2} = (l / \cos \gamma) / \sin \angle APN \quad (8)$$

$$c / \sin \gamma_{i,2} = (l / \cos \gamma_p) / \sin \angle APN \quad (9)$$

联立上述两式得:

$$\frac{a}{c} = \frac{\sin \gamma_{r,2} \cos \gamma_p}{\sin \gamma_{i,2} \cos \gamma} = \frac{n \cos \gamma_p}{\cos \gamma} \quad (10)$$

在 $\triangle BNP$ 和 $\triangle BNA$ 中分别采用正弦定理得:

$$a / \sin \gamma_{r,2} = (l / \cos \varepsilon) / \sin \angle ABN \quad (11)$$

$$(a - c) / \sin(\gamma_{r,2} - \gamma_{i,2}) = (l / \cos \gamma_p) / \sin \angle ABN \quad (12)$$

联立上述两式得:

$$\frac{a}{c} = \frac{\sin \gamma_{r,2} \cos \gamma_p}{\sin \gamma_{r,2} \cos \gamma_p - \sin(\gamma_{r,2} - \gamma_{i,2}) \cos \varepsilon} \quad (13)$$

联立 (10) 式、(13) 式并化简可得:

$$\cos \gamma = n \cos \gamma_p + (\cos \gamma_{r,2} - n \cos \gamma_{i,2}) \cos \varepsilon \quad (14)$$

根据 $\sin \gamma_{r,2} = n \sin \gamma_{i,2}$ 且 $\gamma_{r,2} \leq 90^\circ$, 可得:

$$\cos \gamma_{r,2} = \sqrt{1 - n^2 + n^2 \cos^2 \gamma_{i,2}} \quad (15)$$

将上式代入 (14) 式、(7) 式并整理得到如下两式:

$$\gamma = \arccos [n \cos \gamma_p + (\sqrt{1 - n^2 + n^2 \cos^2 \gamma_{i,2}} - n \cos \gamma_{i,2}) \cos \varepsilon] \quad (16)$$

$$\Phi = \begin{cases} \Phi_2 - \varphi, & (0 \leq \Phi_2 - \Phi_1 \leq \pi) \\ \Phi_2 + \varphi - 2\pi, & (\pi < \Phi_2 - \Phi_1 \leq 2\pi) \\ \Phi_2 + \varphi, & (0 \leq \Phi_1 - \Phi_2 \leq \pi) \\ \Phi_2 - \varphi + 2\pi, & (\pi < \Phi_1 - \Phi_2 \leq 2\pi) \end{cases} \quad (17)$$

其中:

$$\varphi = \arccos \left(\frac{\sqrt{1 - n^2 + n^2 \cos^2 \gamma_{i,2}} - \cot \gamma \cot \varepsilon}{\sin \gamma \sin \varepsilon} \right) \quad (18)$$

将 (1) 式、(4) 式代入 (16) 式, 然后再将 (1) 式、(4) 式和 (16) 式代入 (17) 式, 可先后求得 $\gamma(\Phi_1, \Phi_2)$ 和 $\Phi(\Phi_1, \Phi_2)$ 两个函数关系式。

1.2 由出射状态求入射状态的反向解析解

旋转双圆楔形棱镜的光束指向反向解析问题为: 由出射光束天顶角 γ 和方位角 Φ , 确定双圆楔形棱镜 Π_1 和 Π_2 的旋转角度。为简便起见, 设定 $\Phi_2 - \Phi_1$ 在 $[0, \pi]$ 内变化, 则由 (16) 式得:

$$\cos \gamma_{i,2} = \frac{n \cos \varepsilon (n^{-2} - 1)}{2(\cos \gamma - n \cos \gamma_p)} - \frac{\cos \gamma - n \cos \gamma_p}{2n \cos \varepsilon} \quad (19)$$

根据 (17) 式得:

$$\Phi_2 =$$

$$\Phi + \arccos\left(\frac{\sqrt{1-n^2+n^2\cos^2\gamma_{i,2}}}{\sin\gamma\sin\varepsilon} - \cot\gamma\cot\varepsilon\right) \quad (20)$$

联立(4)式、(19)式可得:

$$\Phi_2 - \Phi_1 = \arccos\left[\frac{n\cot\varepsilon(n^{-2}-1)}{2(\cos\gamma - n\cos\gamma_p)\sin\gamma_p} - \frac{\cos\gamma - n\cos\gamma_p}{n\sin\gamma_p\sin(2\varepsilon)} - \cot\gamma_p\cot\varepsilon\right] \quad (21)$$

将(1)式、(19)式代入(20)式,然后再将(1)式、(20)式代入(21)式,可求得 $\Phi_2(\gamma, \Phi)$ 和 $\Phi_1(\gamma, \Phi)$ 两个函数关系式。

2 楔形棱镜材料折射率选取及楔角优化

由(4)式可发现:

$$\cos(\gamma_p + \varepsilon) \leq \cos\gamma_{i,2} \leq \cos(\gamma_p - \varepsilon) \quad (22)$$

当 $\Phi_2 - \Phi_1 = \pi$ 时, $\gamma_{i,2}$ 取最大值 $\gamma_p + \varepsilon$ 。此时,为确保折射光束3在 Σ_2' 面折射后仍能保持正向传播,须满足如下条件:

$$\sin(\gamma_p + \varepsilon) \leq 1/n \quad (23)$$

当(23)式取“=”时,折射光束3将在 Σ_2' 面发生临界全反射,此时出射光束2的天顶角 γ 最大,且 $\gamma_{\max} = \pi/2 - \varepsilon$ 。进一步分析可知,当折射率 n 和楔角 ε 的值满足临界全反射条件时, γ 的取值范围最大,为 $[0, \gamma_{\max}]$ 。在临界条件下,将(1)式代入(23)式可得:

$$4n^2\sin^3\varepsilon + 4(n^2-1)\sin^2\varepsilon - 3\sin\varepsilon - 1 = 0 \quad (24)$$

由(24)式可绘出满足临界条件时,折射率 n 和棱镜楔角 ε 的变化关系曲线,如图3所示。显然,楔角 ε 随着折射率 n 的增大而逐渐减小。

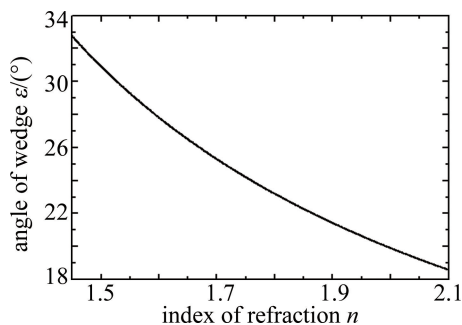


图3 临界全反射条件下,棱镜楔角随折射率的变化曲线

Fig. 3 Curve of prism wedge angle with refractive index under critical condition of total internal reflection

综上所述可知,为获得一个尽可能大的出射光束径向扫描范围,楔角 ε 和折射率 n 的取值在满足(23)式的同时,楔角 ε 应尽可能小;满足(23)式的楔角 ε 和折射率 n 近似成反比例变化关系。因此,为获得大的出射光束扫描范围,双楔形棱镜应尽量选择折射率

高的材料制作。本文中以直探式测风激光雷达为例,直探式系统常用的3个工作波长分别为355 nm(高层风场探测,以大气分子为探测目标)、532 nm(兼顾高低层风场探测,以大气分子和气溶胶为探测目标)和1064 nm(低层风场探测,以大气气溶胶粒子为探测目标)。假定便携式多普勒激光雷达的发射波长为532 nm,选取肖特公司的LASF35镧系光学玻璃作为楔形棱镜的制作材料,LASF35在532 nm波长的折射率 n 达到了2.03。由图3可得,当 $n=2.03$ 时,楔角 $\varepsilon=19.5^\circ$ 。此时,出射光束2在理想条件下的天顶角变化范围为 $0^\circ \sim 70.5^\circ$,即仰角变化范围为 $19.5^\circ \sim 90^\circ$ 。

需要指出的是,上述结论是假定入射光束严格平行的理想条件下得出的。然而,实际入射光束具有一定发散角和口径大小,需要考虑大偏转角时光束压缩效应的影响。容易得出,偏转角越大,压缩效应就越明显。初略估算双楔形棱镜的压缩比(入射光斑与出射光斑的垂直截面积之比) R_{CR} 为:

$$R_{CR} = \frac{\cos\gamma_{i,1} \cos\gamma_{i,2}}{\cos\gamma_{r,1} \cos\gamma_{r,2}} = \frac{\cos\varepsilon}{\sqrt{1-\sin^2\varepsilon/n^2}} \frac{\cos\gamma_{i,2}}{\sqrt{1-n^2+n^2\cos^2\gamma_{i,2}}} \quad (25)$$

且有:

$$\Delta\gamma_{r,2} = \Delta\gamma_{i,1} R_{CR} \quad (26)$$

式中, $\Delta\gamma_{i,1}$ 和 $\Delta\gamma_{r,2}$ 分别为入射光束发散角和出射光束在折射面上的发散角。 R_{CR} 越大,表明压缩效应越显著。压缩效应将使出射光束在某些方向上的发散角增大,远场能量分布区域变宽。扫描式测风激光雷达系统一般为收发同置,压缩效应将导致发射和接收视场均增大,一方面造成系统探测远距离区域的空间分辨率降低;另一方面导致系统接收到的天空背景噪声增大,白天探测信噪比有所下降,风速探测误差增大。因此,为避免光束压缩效应对激光雷达探测性能造成大的影响,需合理限定 R_{CR} 的最大值。

将(19)式代入(25)式后可得 R_{CR} 与 γ 的关系,如图4所示。由图4可见:随着光束天顶角 γ 增大, R_{CR} 经历了从缓慢增大到迅速增大的过程。实际中,首先构建 R_{CR} 与具体激光雷达探测性能的关系;然后根据探测性能要求确定 R_{CR} 的阈值;最后由图4确定出射光束实际能取得的最大天顶角 γ_{\max} 。例如:假定 $\Delta\gamma_{i,1}=0.5$ mrad,若要求 $\Delta\gamma_{r,2}$ 不能超过2 mrad,则 R_{CR} 不能超过4,由图可得 $\gamma_{\max}=58.7^\circ$;若要求 $\Delta\gamma_{r,2}$ 不能超过3 mrad,则 R_{CR} 不能超过6,由图可得 $\gamma_{\max}=62.6^\circ$ 。关于压缩比增大对测风激光雷达探测性能影

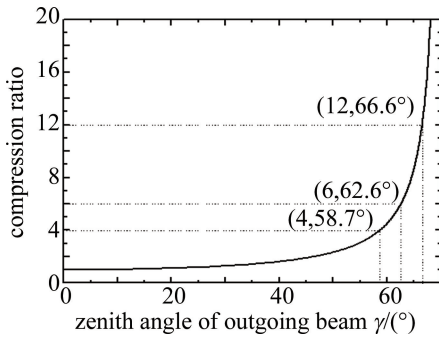


图 4 光束压缩比随出射光束天顶角的变化曲线

Fig. 4 Curve of beam compression ratio with zenith angle of outgoing beam

3 性能仿真与分析

3.1 由入射状态仿真出射状态

图 5a 和图 5b 分别是双圆楔形棱镜 Π_1 和 Π_2 的旋转角 Φ_1 和 Φ_2 在 $0^\circ \sim 360^\circ$ 变化时, 出射光束的天顶角 γ 和方位角 Φ 随它们变化的 3 维图。图 5b 中出现跳变是因为当 $\Phi_2 - \Phi_1 = 0^\circ$ 时, 光束不发生偏转, 沿着轴线出射, Φ 取任意值; 当 $\Phi_2 - \Phi_1 = 0^+$ (无限接近 0° 的正值) 时, $\Phi = \Phi_1 - 90^\circ$; 当 $\Phi_2 - \Phi_1 = 0^-$ (无限接近 0° 的负值) 时, $\Phi = \Phi_1 + 90^\circ$, 这在图 6b 中更能清楚地看出。从数学角度讲, 这是一个奇异点。由图 5 可见: 当棱镜楔角 $\varepsilon = 19.5^\circ$ 、折射率 $n = 2.03$ 时, 通过旋转 Π_1 和 Π_2 1 圈, 即 Φ_1 和 Φ_2 在 $0^\circ \sim 360^\circ$ 范围变化, 理论上出射

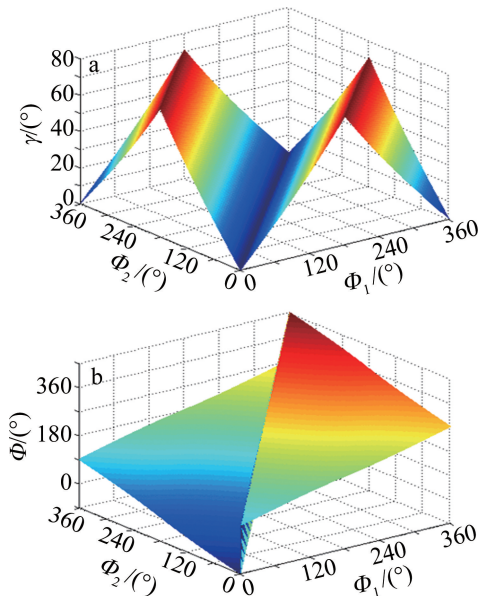


图 5 出射光束天顶角 γ 与方位角 Φ 随 Π_1 和 Π_2 的旋转角 Φ_1 和 Φ_2 变化 3 维图

Fig. 5 3-D diagram of zenith angle γ and azimuth angle Φ of outgoing beam with rotation angles Φ_1 and Φ_2 of Π_1 and Π_2

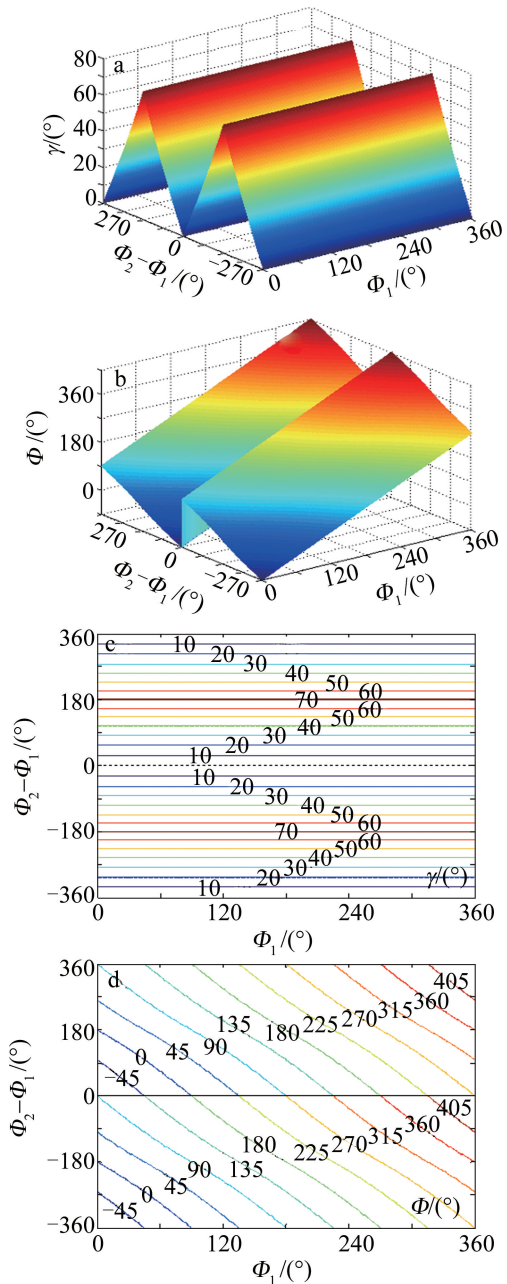


图 6 出射光束天顶角 γ 与方位角 Φ 随 Φ_1 及两棱镜的旋转角度差 $\Phi_2 - \Phi_1$ 变化图

Fig. 6 Variation of zenith angle γ and azimuth angle Φ of outgoing beam with rotation angle Φ_1 and rotation angle difference between two prisms $\Phi_2 - \Phi_1$

光束的天顶角和方位角可分别在 $[0^\circ, 70.5^\circ]$ 和 $[0^\circ, 360^\circ]$ 范围任意变化。

为便于分析入射与出射参数的关系特点, 绘制出的出射光束天顶角 γ 和方位角 Φ 随 Π_1 的旋转角 Φ_1 及 Π_1 与 Π_2 的旋转角度差 $\Phi_2 - \Phi_1$ 变化的 3 维图分别如图 6a、图 6b 所示, 相应的等高图如图 6c、图 6d 所示。由图 6 可知, 若限定 $\Phi_2 - \Phi_1$ 在 $[0^\circ, 180^\circ]$ 变化时, 并不会影响出射光束天顶角和方位角的变化范围,

而且此时出射光束 2 的天顶角 γ 和方位角 Φ 均是 Φ_1 和 Φ_2 的单值单调函数。

图 7a 和图 7b 中分别给出了出射光束天顶角 γ 和方位角 Φ 随两棱镜的旋转角度差 $\Phi_2 - \Phi_1$ 的变化曲线。

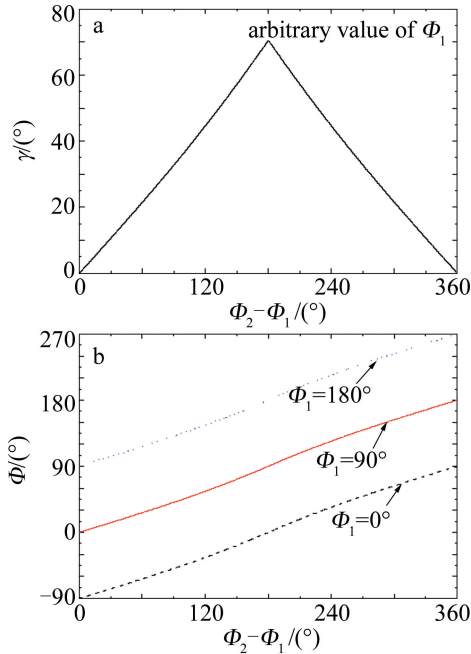


图 7 出射光束天顶角 γ 与方位角 Φ 随两棱镜的旋转角度差 $\Phi_2 - \Phi_1$ 的变化曲线

Fig. 7 Curve of zenith angle γ and azimuth angle Φ of outgoing beam with $\Phi_2 - \Phi_1$

3.2 由出射状态仿真入射状态

3.2.1 PPI 扫描模式 设定不同的扫描仰角,即不同的天顶角 γ 后,棱镜 Π_1 的旋转角 Φ_1 及棱镜 Π_2 的旋转角 Φ_2 和出射光束方位角 Φ 的对应变化曲线如图 8 所示。由图 8 可知:对于确定的 γ 值, Φ 与 Φ_1 、 Φ_2 均呈线性关系,且两棱镜的旋转角度差 $\Delta\Phi = \Phi_2 - \Phi_1$ 为恒定值; $\Delta\Phi$ 随 γ 的增大而增大,如当 γ 为 45° 和 60°

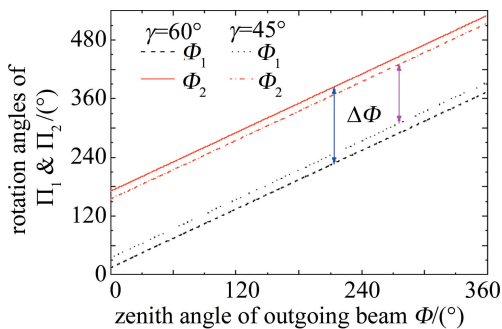


图 8 PPI 扫描模式下,不同天顶角 γ 时,旋转角 Φ_1 、 Φ_2 和方位角 Φ 的对应变化关系

Fig. 8 Variation of rotation angles Φ_1 and Φ_2 with azimuth angle Φ under different elevation angles γ in PPI mode

时, $\Delta\Phi$ 分别为 120.94° 和 156.47° 。实际中,用来控制 Π_1 和 Π_2 转动的两个步进电机 M_1 和 M_2 相同,装在电机 M_1 和 M_2 转轴上的齿轮(主动齿轮)分别与装在棱镜 Π_1 和 Π_2 上的齿轮(被动齿轮)对应啮合, Π_1 和 Π_2 的主被动齿轮完全相同。在该扫描模式下,由设定的扫描天顶角 γ 计算得到 $\Delta\Phi(\gamma)$,先让电机 M_2 驱动 Π_2 转动 $\Delta\Phi$ 角度;然后再控制两个电机同速匀速转动,转速 ω 由光束扫描的周期 τ 决定,即 $\omega = 2\pi/(\tau G)$,其中 G 表示主被动轮的齿数比。

3.2.2 RHI 扫描模式 设定不同的扫描方位角 Φ 后,棱镜 Π_1 的旋转角 Φ_1 及棱镜 Π_2 的旋转角 Φ_2 和出射光束天顶角 γ 的对应变化曲线如图 9 所示。由图 9 可知:对于确定的 Φ 值, γ 与 Φ_1 、 Φ_2 均呈近似线性关系; Φ 改变时,两条曲线整体上下平移,但曲线形状不变;当 Φ 从 90° 增至 180° 时,两条曲线整体向上平移 90° ,即曲线上下平移量等于 Φ 的变化量,且当 $\gamma = 0^\circ$ 时, Φ_1 与 Φ_2 相等,均为 $\Phi + 90^\circ$ 。所以,在该扫描模式下,当定位精度要求不高时,由选定的扫描方位角 Φ ,先控制两个传动电机 M_1 和 M_2 同步驱动 Π_1 和 Π_2 旋转 $\Phi + 90^\circ$;然后再控制 M_1 和 M_2 分别以角速度 $\omega_1 = K_1\gamma_{\max}/(\tau G)$ 和 $\omega_2 = K_2\gamma_{\max}/(\tau G)$ 匀速转动,其中 γ_{\max} 为预先设置的最大扫描天顶角, K_1 、 K_2 分别表示对图 9 中曲线 $\gamma - \Phi_1$ 和 $\gamma - \Phi_2$ 线性拟合时的斜率。在本文中选定参数 $\varepsilon = 19.5^\circ$ 、 $n = 2.03$ 的情况下, $K_1 = -1.27$ 、 $K_2 = 1.29$,拟合的相关系数 R^2 分别为 0.99984 和 0.99239。 K_1 为负值,代表电机 M_2 反向转动。而当定位精准要求很高时,需对曲线 $\gamma - \Phi_1$ 与 $\gamma - \Phi_2$ 采用二次项拟合,拟合得到 R^2 分别为 0.99999 和 0.99995,更接近 1。结果表明,为提高定位精度,需要程序控制步进电机 M_1 和 M_2 作匀变速转动。

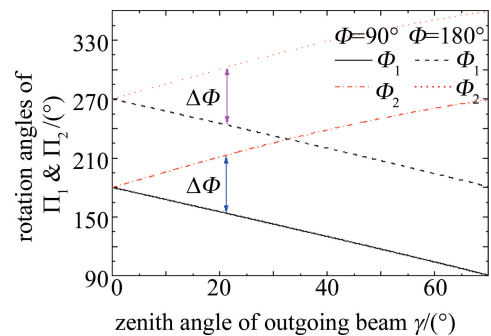


图 9 RHI 扫描模式下,不同方位角 Φ 时,旋转角 Φ_1 、 Φ_2 和天顶角 γ 的对应变化关系

Fig. 9 Variation of rotation angles Φ_1 and Φ_2 with zenith angles γ under different azimuth angle Φ in RHI mode

4 结 论

研究了一种结构紧凑、便于集成、可较大范围快速高精度扫描的 2 维光学扫描系统。该系统核心部件为两个背对共轴放置、可沿轴线旋转的圆楔形棱镜。通过原理分析,给出了双圆楔形棱镜的旋转角与出射光束方位角及天顶角之间的正反向函数关系式。通过优化选择折射率 $n = 2.03 @ 532 \text{ nm}$ 的镧系玻璃材料和 19.5° 的棱镜楔角,理论计算得到出射光束的理想扫描范围为 $0^\circ \sim 360^\circ$ 方位角及 $0^\circ \sim 70.5^\circ$ 天顶角。然而,系统在实际工作中,出射光束的最大扫描天顶角不仅取决于楔形棱镜的材料折射率和楔角,同时还受限于光束压缩效应对激光雷达探测性能的影响。深入研究发现:固定出射光束的天顶角,两个圆楔形棱镜的旋转角均与其方位角呈严格线性关系;固定出射光束的方位角,两个圆楔形棱镜的旋转角均与其天顶角呈近似线性关系。研究结果表明,通过步进电机控制双圆楔形棱镜的转动速度及方向可使 2 维扫描系统的出射光束以 PPI、RHI 等不同模式作精确扫描。该系统成本低、结构小巧、使用方便,尤其适用于需进行光束扫描测量的各种便携式激光雷达设备,如测量 3 维矢量风场、垂直风剖面或风切变的便携式测风激光雷达等。

参 考 文 献

- [1] SHEN F H, JIANG J J, ZHOU H. A portable lidar two-dimensional scanning system and scanning method based on a single axis rotating bicircular wedge prism; CN202210034312. 9 [P]. 2022-07-15 (in Chinese).
沈法华, 蒋佳佳, 周慧. 一种基于单轴旋转双圆楔形棱镜的便携式激光雷达二维扫描系统及扫描方法: 中国, CN202210034312. 9 [P]. 2022-07-15.
- [2] ZHU J K, LI L J, LIN X Zh. Research on the measurement field planning of lidar measurement system[J]. Laser Technology, 2021, 45(1): 99-104 (in Chinese).
朱峻可, 李丽娟, 林雪竹. 激光雷达测量系统的测量场规划研究[J]. 激光技术, 2021, 251(1): 99-104.
- [3] LIANG X F, ZHANG Zh H. Application and development trend of shipborne wind lidar[J]. Laser Technology, 2021, 45(6): 768-775 (in Chinese).
梁晓峰, 张振华. 浅析舰船激光测风雷达技术应用及发展趋势[J]. 激光技术, 2021, 45(6): 768-775.
- [4] LU S, GAO M, YANG Y, et al. Inter-satellite laser communication system based on double Risley prisms beam steering[J]. Applied Optics, 2019, 58(27): 7517-7522.
- [5] FAN D P, ZHOU Y, LU Y F, et al. A review of pointing control techniques for rotating biprism beams[J]. Chinese Optics, 2013, 6(2): 136-150 (in Chinese).
范大鹏, 周远, 鲁亚飞, 等. 旋转双棱镜光束指向控制技术综述[J]. 中国光学, 2013, 6(2): 136-150.
- [6] GAO F, WANG M. Double optical wedge axis pointing adjustment technology[J]. Opto-Electronic Engineering, 2018, 45(11): 60-66 (in Chinese).
高飞, 王苗. 双光楔光轴指向调整技术[J]. 光电工程, 2018, 45(11): 60-66.
- [7] YANG Y. Analytic solution of free space optical beam steering using Risley prisms[J]. Journal of Lightwave Technology, 2008, 26(21): 3576-3583.
- [8] LIU L R, LUAN Z, WANG L, et al. Large-optics white light interferometer for laser wavefront test: Apparatus and application[J]. Proceedings of the SPIE, 2008, 7091: 70910Q.
- [9] LIU L R, WANG L, LUAN Z, et al. The mechanical design of the large-optics double-shearing interferometer for the test of the diffraction-limited wave front[J]. Proceedings of the SPIE, 2008, 7091: 70910S.
- [10] SUN J, LIU L, YUN M, et al. The effect of the rotating double-prism wide-angle laser beam scanner on the beam shape[J]. International Journal for Light and Electron Optics, 2005, 116(12): 553-556.
- [11] WEI Zh Ch, XIONG Y W, MO W, et al. Analysis of refraction characteristics and two-dimensional scanning trajectory of rotating double optical wedge[J]. Journal of Applied Optics, 2009, 30(6): 939-943 (in Chinese).
韦中超, 熊言威, 莫玮, 等. 旋转双光楔折射特性与二维扫描轨迹的分析[J]. 应用光学, 2009, 30(6): 939-943.
- [12] LI Y. Closed form analytical inverse solutions for Risley prism based beam steering systems in different configurations[J]. Applied Optics, 2011, 50(22): 4302-4309.
- [13] ALEXANDRU S, MARIUS T, VIRGIL-FLORIN D, et al. Modeling of Risley prisms devices for exact scan patterns[J]. Proceedings of the SPIE, 2013, 8789: 878912.
- [14] ZHOU Y, LU Y F, HEI M, et al. The rotating biprism beam points to the analytical solution[J]. Optical and Precision Engineering, 2013, 21(6): 1373-1379 (in Chinese).
周远, 鲁亚飞, 黑沫, 等. 旋转双棱镜光束指向解析解[J]. 光学精密工程, 2013, 21(6): 1373-1379.
- [15] ZHOU Y, LU Y F, HEI M, et al. Inverse analytical solution of rotating biprism beam pointing[J]. Optical and Precision Engineering, 2013, 21(7): 1693-1700 (in Chinese).
周远, 鲁亚飞, 黑沫, 等. 旋转双棱镜光束指向的反向解析解[J]. 光学精密工程, 2013, 21(7): 1693-1700.
- [16] ZHANG L W, WANG W B, WANG R, et al. Analysis of beam pointing control precision of Risley prism based on forward solution process[J]. Chinese Optics, 2017, 10(4): 507-513 (in Chinese).
张鲁薇, 王卫兵, 王锐, 等. 基于正解过程的 Risley 棱镜光束指向控制精度分析[J]. 中国光学, 2017, 10(4): 507-513.
- [17] LI J Y, CHEN K, PENG Q, et al. Rotating double prism scanning technology with large range and high accuracy[J]. Electro-Optic Technology Application, 2020, 35(2): 44-48 (in Chinese).
李锦英, 陈科, 彭起, 等. 旋转双棱镜大范围快速高精度扫描技术[J]. 光电技术应用, 2020, 35(2): 44-48.
- [18] ZHOU Y, CHEN Y, JIANG G B, et al. Nonlinear problem analysis of rotating biprism target tracking[J]. Acta Optica Sinica, 2021, 41(18): 1823002 (in Chinese).
周远, 陈英, 蒋国保, 等. 旋转双棱镜目标跟踪的非线性问题分析[J]. 光学学报, 2021, 41(18): 1823002.