控制技术

文章编号:1671-4598(2016)06-0084-03 DOI:10.16526/j.cnki.11-4762/tp.2016.06.023 中图分类号:TP24 文献标识码:A

激光光栅和反射镜姿态调节的高精度开环控制

许树业,章亚男,陆林海,钱晋武

(上海大学 机电工程与自动化学院,上海 200072)

摘要:为了提高功率激光物理实验中激光束的精密对准度,提出了一种对激光光栅和反射镜姿态进行可视化、高精度调节的开环控制系统;该系统设计为由上位机、下位机和角位移微调机构等部分组成;从应用层通信协议、HostLink (Fins)协议和三维姿态模拟等方面介绍了上位机监控软件的设计;从步进电机驱动器复用、PLC电机断电相位记忆和下位机梯形图程序框图等方面讨论了下位机PLC控制系统设计;分析了角位移微调机构中通过把丝杆螺母的直线微位移转换为角度微位移来达到高精度转角分辨率的实现原理;并用实验数据验证了实际转角分辨率达到高精度设计要求;结果表明这种开环控制系统能够很好的实现对激光光栅和反射镜转角的高精度调节控制,对其他类似实验设备的高精度角度调整也具有借鉴意义。

关键词:光栅;反射镜;姿态自动调节;开环控制;角位移微调

High Precision Open Loop Control for Attitude Adjustment of Laser Raster and Reflector

Xu Shuye, Zhang Yanan, Lu Linhai, Qian Jinwu

(School of Mechatronics Engineering and Automation, Shanghai University, Shanghai 200072, China) **Abstract**: In order to improve the precision alignment of laser beam in high power laser physics experiments, an open loop control system is proposed for attitude adjustment of laser raster and reflector, which is composed of the upper machine, the lower machine and the angular displacement adjustment mechanism. From the application layer communication protocol, HostLink (Fins) protocol and 3D pose simulation, the design of the upper computer monitoring software is introduced; From the step motor driver reuse, the phase memory of the PLC motor and the program block diagram of PLC, the design of the lower PLC control system is discussed. The realization principle is analyzed which high precision angle resolution is achieved by converting the linear micro displacement of the screw nut to the angular micro displacement in angular displacement adjustment mechanism. With the experimental data, the actual angular resolution is verified to meet the requirements of high precision. The results show that the open loop control system can achieve high precision adjustment control for the laser raster and reflector, and can also be used for other similar experiments.

Keywords: raster; reflector; attitude automatic adjustment; open loop control; angular micro displacement

0 引言

压缩器是高功率激光物理实验装置的重要组成部分^[1],它 由真空环境中4块光栅和1块反射镜组成。对压缩器光栅和反 射镜的姿态进行高精度大范围调节有助于激光束的精密对准, 这是研制激光发射系统的关键技术问题之一^[2]。关于光栅或反 射镜姿态调节的文献公开发表的不多,文献[3]仅从机构设计 的角度讨论了对反射镜姿态的调整。本文介绍了对激光光栅和 反射镜姿态进行高精度开环控制的设计实现过程。

实际的应用提出的设计目标为:1)4 块光栅为串联驱动, 反射镜的两维调节为串联驱动;2)每维调节可以选择点动、 定长和连续模式3种驱动方式之一;3)零位设置和当前位置 的显示;4)消除电机断电、上电前后由于电机相位引入的 "抖动"影响;5)每一维的操作按"进度条"显示;6)光栅 和反射镜三维姿态模拟;7)光栅和反射镜的各维角度调节控 制分辨率和范围等精度要求见表1和表2。

1 系统总体控制方案

系统设计为上位机监控软件、下位机 PLC 控制系统、角

表1 光栅三维角度姿态调节分辨率和范围

光栅转角	转角分辨率	转角范围
方位旋转	0.96urad	$\pm 3^{\circ}$
俯仰旋转	0.82urad	$\pm 3^{\circ}$
面内旋转	0.67urad	$\pm 3^{\circ}$

表 2 反射镜两维角度姿态调节分辨率和范围

反射镜转角	转角分辨率	转角范围
方位旋转	0.60urad	$\pm 10 \mathrm{mrad}^\circ$
俯仰旋转	0.66urad	± 10 mrad°

位移微调机构等 3 个部分组成的高精度开环控制系统,开环控制框图如图 1。



上位机监控软件通过 RS232 通信口监控下位机 PLC 控制 系统,下位机 PLC 控制系统采用欧姆龙的整体式结构小型 PLC 系统 CP1H,其内嵌有 4 轴高速脉冲输出功能^[4],这 4 路 脉冲分别连接到 4 个步进电机驱动器去控制步进电机的运转, 从而驱动角位移微调机构,形成开环系统来调节光栅和反射镜 的姿态。

收稿日期:2015-11-19; 修回日期:2015-12-15。

作者简介:许树业(1971-),男,湖北洪湖人,硕士,工程师,主要从 事计算机应用与工业自动化的研究。

角位移微调机构中,先通过谐波减速器的减速来增加输出 扭矩,让步进电机不失步,保证步进电机转角分辨率的精度。 然后通过正弦机构把螺母的直线微位移转换为角度的微位移来 实现光栅/反射镜高精度转角分辨率的调整要求^[5-7]。

2 上位机监控软件设计

上位机监控软件基于 Win7 系统,采用 VB6.0+OpenGL 来开发。通过人机界面给实验操作人员提供系统参数设定、光 栅切换、当前光栅三维运动控制模式的切换、反射镜二维运动 的切换、各维运动启动/停止和进度条显示、虚拟光栅和虚拟 反射镜的可视化显示以及报警信息显示等监控功能。

2.1 应用层通信协议

上位机软件监控功能的实现,核心在于上下位机之间如何 通信来交换状态和控制信息。应用层通信协议就是对下位机 PLC的 I/O存储区中哪些区域作为什么样的状态和控制信息 进行约定。上位机通过 HostLink (FINS)协议对这些约定的 I/O存储区进行读取和设置,从而实现上位机和下位机的数据 通信。如 CIO 区域的位地址 10.00 代表光栅切换按钮,保持 继电器区的通道地址 H0 记录的是当前光栅的编号。如果上位 机对 10.00 先置位后复位,下位机 CP1H 的梯形图程序将感受 到来自 10.00 位的脉冲,从而实现当前光栅的切换,把当前光 栅的编号保存到 H0 通道。

2.2 HostLink (Fins) 协议

上位计算机使用 HostLink 协议实现与下位机 PLC 的串行 通信^[8]。欧姆龙公司早期推出的 CPM1A、CPM2A、CQM1 和 C200Hα等机型,它们最高的地址位只有 4 位,所以上位机可 以应用 HostLink 协议对这些型号 PLC 的内存区所有的数据进 行读写。

CP1H 作为新近推出的机型,内存区的最高地址位达到 5 位,超出 HostLink 协议内存区的地址范围,这种情况下,需 要通过 HostLink (FINS)协议来通信^[9]。FINS协议作为一种 命令/响应系统,可以读写 PLC 节点数据区的内容,甚至控制 其运行^[10-11]。在 HostLink (FINS)协议中,上位机节点发送 读写 CP1H 特定 I/O 存储区的 FINS 命令,嵌入到 HostLink 的头代码、校验码及结束码之间,发送到 PLC,再从 PLC 回 复响应帧,从而实现应用层通信协议。

VB6. 0的 MSComm^[12] 通讯控件封装了 RS232 串口通信 物理层 bit 流的传输功能。内嵌有 FINS 命令/响应的 HostLink 帧得发送和接收通过 MSComm 控件的调用来实现。

2.3 虚拟光栅和虚拟反射镜三维姿态模拟

上位机中虚拟光栅和虚拟反射镜的三维姿态模拟基于 OpenGL来实现。OpenGL实际上是一个独立于窗口系统和操 作系统的开放式三维图形标准,提供了丰富的绘图命令,并得 到了众多计算机厂商的支持。在 VB6.0 环境下,使用免费的 第三方函数库 VBOpenGL type library (Vbogl. tlb 类型 库)^[13-14],它封装了大量的底层 OpenGL 库函数。根据通讯模 块从下位机实时获取的当前光栅的方位、俯仰和面内旋转3个 维度的当前位置显示虚拟的三维光栅,依据反射镜方位和俯仰 旋转的当前角度显示虚拟的三维反射镜。

上位机监控软件实际运行的界面如图 2。

3 下位机 PLC 控制系统设计

下位机 PLC 控制系统需要采集光栅/反射镜各维角度调整



图 2 上位机监控界面

的极限位置信号,接受上位机的监控指令,通过步进电机驱动 器对步进电机进行开环控制,从而驱动角位移微调机械机构对 光栅和反射镜进行姿态调整。

3.1 步进电机驱动器复用

设计目标提出 4 块光栅为串联驱动,所以每个时刻,只有 一个光栅需要调整,可以通过继电器的通断实现当前光栅的切 换,让 U1、U2、U3 驱动器分别连接到当前光栅的方位、俯 仰和面内旋转电机。反射镜的方位和俯仰旋转也为串联驱动, 同样通过继电器实现 U4 驱动器和反射镜方位/俯仰旋转的连 接切换。这样 4 个电机驱动器控制 16 个步进电机,实现驱动 器复用,节约了成本。

3.2 PLC 电机断电相位记忆

步进电机(选用4相混合式)的4相绕组电压在断电时会 分别处于某一相位电压(末相位),下次电机上电时的相位电 压(初相位)如果和此相位不同,电机就会"抖动"。下位机 系统采用 PLC 对电机断电相位记忆的方法去除抖动。切换光 栅时,CP1H 在停止被切换出的光栅方位、俯仰和面内旋转电 机运行的同时,通过把从步进电机驱动器环形分配器取出的光 栅各维电机的末相位保存到 PLC 数据存储区(如图 3)。对于 切换进的当前光栅,在关闭各维电机驱动器使能的前提下,给 各维电机驱动器的脉冲输出口发送持续脉冲,对各维电机当前 相位和该光栅保存的末相位进行比较,直到初相位和末相位相 等时,再打开电机驱动器的使能,这样就有效地去除电机的 "抖动"。反射镜方位旋转和俯仰旋转切换时,同理也采用了 PLC 断电相位记忆。



3.3 下位机梯形图程序框图

下位机 PLC 周期扫描运行的梯形图程序的功能模块框图 如图 4。初始化模块实现当前光栅的切换选择、反射镜方位/ 俯仰运动的切换以及报警输出等。光栅方位旋转模块、光栅俯 仰旋转模块和光栅面内旋转模块分别实现光栅方位旋转、光栅 俯仰旋转模块和光栅面内旋转的正向和方向设定以及点动、定 长和连续模式的控制。反射镜模块实现反射镜方位旋转或俯仰





图 4 下位机梯形图程序框图

4 光栅/反射镜转角分辨率分析

无论是光栅的三维姿态调节还是反射镜的二维姿态调节都 是针对角度的高分辨率微调。角位移微调机构(如图 5)利用 了正弦机构的杠杆传动原理,它由步进电机、谐波减速器、精 密丝杆传动副、摆杆组成。摆杆微摆动是对某维姿态角度调整 的抽象简化。步进电机通过步进电机驱动器接收 PLC 发出的脉 冲信号,经过减速器减速后,驱动丝杆转动,带动螺母做直线 运动,螺母再推动摆杆绕中心点 O 摆动,从而改变目标角度。



转角分辨率是指 PLC 发送 1 个脉冲,光栅/反射镜某维角度(对应图中的摆杆摆动)的改变量。设步进电机的固有步距角为 θ °,谐波减速器的减速比为*i*,丝杆导程为 δ mm,螺母的直线微位移为 Δl ,摆杆的角度微位移为 $\Delta \alpha$ 。摆杆的杆长为 R mm,有:

$$\Delta l = \delta \times \theta / (i \times 360) = R \times \sin \Delta \alpha \tag{1}$$

当 $\Delta \alpha$ 趋于 0 时, sin $\Delta \alpha \approx \Delta \alpha$, 有:

$$\delta \times \theta / (i \times 360) = R \times \Delta \alpha \tag{2}$$

从算式可以得出 $\Delta \alpha = \delta \times \theta / (R \times i \times 360)$,以光栅方位旋 转为例,取 $\delta = 4$ mm, $\theta = 1.8^{\circ}$, i = 100, R = 212 mm,代入式 (2),可以计算出光栅方位旋转理论转角分辨率 $\Delta \alpha = 0.943$ urad,它略高于表 1 所要求的 0.96 urad,这是考虑到机械装 置实际刚度、间隙和传动比的精度影响,实际的转角转角分辨 率会小于理论的转角转角分辨率。同理可分别计算出光栅/反 射镜其他维度的转角分辨率。

5 系统实际应用及实验验证

系统经过设计、实现和调试,最终成功部署到应用现场。 实验操作人员通过图 2 所示监控界面来对当前光栅的方位旋 转、俯仰旋转、面内旋转和反射镜的方位旋转或俯仰旋转按点 动、步长和连续控制 3 种方式之一来调节控制角度。

表 3 和表 4 分别列出了光栅/反射镜在各维角度调整的 2 个极限位置之间多次测试得到的实际脉冲数和实际转角分辨

率,达到了设计要求提出的角度分辨率的要求。

光栅转角	实际脉冲数	实际转角分辨率/urad
方位旋转	109256	0.958
俯仰旋转	129218	0.810
面内旋转	156922	0.667

表 4 反射镜实际转角分辨率

反射镜转角	实际脉冲数	实际转角分辨率/urad
方位旋转	33784	0.592
俯仰旋转	30488	0.656

6 结束语

本文针对实际应用提出的设计目标,从系统总体控制方 案、上位机监控软件设计、下位机 PLC 控制系统设计、光栅/ 反射镜转角分辨率分析和系统实际应用及实验验证等方面讨论 了对激光光栅和反射镜姿态调节系统的设计实现过程。在开环 控制的方式下,通过角位移微调机构实现了光栅/反射镜转角 分辨率的高精度调整。这种通过上位机和下位机对精密机械装 置进行的可视化开环高精度转角分辨率的调节控制方式,对其 他类似的精密机械装备的高精度角度调整具有借鉴意义。

参考文献:

- [1]何 凯,刘世杰,童 玲,等.用于脉冲压缩光栅的宽带高分辨 率光谱测量技术 [J].光学学报,2013,33 (10):28-33.
- [2] 史雅莉,高云国,邓国杰,等.新型光轴平行度装调仪的设计与 分析 [J]. 激光与红外, 2007, 7 (10): 1098-1104.
- [3] 聂晓倩,高云国,邵 帅,等.新型高精度二维微调反射镜结构 设计 [J]. 工程设计学报,2010,17 (5):396-400.
- [4] 肖明耀. 欧姆龙 CP1H 系列 PLC 应用技能实训 [M]. 北京:中国 电力出版社, 2011.
- [5] 徐 峰,李庆祥. 精密机械设计 [M]. 北京:清华大学出版 社, 2005.
- [6] 田学光,田兴志,刘 轩,等.大型精密转台高精度角度微驱动 装置的研制[J].光学精密工程,2010,18(05):1112-1117.
- [7] 陈 灏. 双晶单色器纳弧度级角度微调装置机构设计 [J]. 光学 仪器, 2008, 30 (03): 46-49.
- [8] 徐世许,朱妙其,王毓顺.可编程序控制器-原理·应用·网络
 [M].合肥:中国科学技术大学出版社,2008.
- [9] 陈大程. 基于 HOSTLINK 协议的 FINS 通信 [J]. 工业控制计算 机, 2012, 25 (5): 16-17.
- [10] 徐世许,郑 健,孙卫国. 基于 FINS 协议的 Controller Link 网 监控系统设计 [J]. 计算机工程, 2007, 33 (10): 95-97.
- [11] OMRON Corporation. CS/CJ/CP/NSJ Series Communications Commands Reference Manual [EB/OL]. [2010-02-01]. http: //www. fa. omron. com. cn/data_pdf/mnu/w342-e1-15 _csl_cjl_cpl_com_cmd. pdf? id=2045.
- [12] 李长林. Visual Basic 串口通信技术与典型实例 [M]. 北京:清 华大学出版社, 2006: 23-28.
- [13] 马继东, 王立海. VB 环境下 OpenGL 的使用 [J]. 森林工程, 2007, 23 (3): 91-93.
- [14]任 凯,浦金云,余桂明.基于 VB的 OpenGL 技术构建可操作 的三维舰艇模型 [J].武汉理工大学学报(交通科学与工程版), 2008,32(6):1129-1132.