第22卷 第4期 1998年8月 Vol. 22, No. 4 August, 1998

10)

激光检测焊枪定位系统的研究

郑永梅 张铁强 郭山河 大工业大学应用物理系 长春 130025

摘要:设计了一种实时描绘焊接操作过程的模拟训练系统。该系统采用了激光扩展准直系统,CCD成像技术和桥式传感电路,并通过微机系统实时记录焊接员的操作情况,给出了操作状态曲线。

关键词: 激光 CCD 焊接 桥式传感

Study of welding torch position detection system with laser

228-230

Zheng Yongmei, Zhang Tieqiang, Guo Shanhe

(Dept. of Applied Physics, Jilin University of Technology, Changchun, 130025)

Abstract: This paper described a simulation training system, including optical collimator, CCD camera, bridge sensor and a microcomputer, for real-time showing the welding process of a operator. With the system, we can give the proper judgment to the operation process.

Key words: laser CCD welding bridge sensor

引 盲

欲实现高质量的焊接, 焊枪到焊口的位置要控制到特定的尺寸, 因此, 训练焊接操作者在焊接过程中保持枪位的平稳是十分必要的。要培养高技能的焊接员, 进行模拟训练, 并实行微机系统监督和显示来评价每一模拟过程, 使在实际焊接过程中不致于浪费焊料, 我们设计了一种激光光电传感检测系统, 使焊枪的定位精度, 特别是高度定位精度达到微米量级, 并能实时地记录操作员现场操作状态。

一、定位原理

根据实际焊接员要达到的标准。焊枪高度的定位精度应不低于 0.1mm, 水平位置移动的精度达到 1mm, 所以, 对于高度的定位检测采用 CCD 激光光学检测系统, 水平位置移动的定位采用桥式传感电路定位系统。

本电源具有优良性能/价格比,易于自行制作,宜于推广应用。

参考文献

- 1 叶慧贞,杨兴洲,开关稳压电源,北京:国防工业出版社,1996
- 2 陈贤尧、彩色电视接收机原理、北京;高等教育出版社,1995

作者简介:曾吉荣、男,1939年出生。副教授。长期从事数字逻辑设计、计算机控制与接口技术、光电子学教学与科研工作。

收稿日期:1997-11-13 收到修改稿日期:1998-03-06

1. 焊枪高度定位原理

如图 1 所示,将一束激光束经过扩束准直后,通过两个狭缝变成水平宽度 5mm、竖直高度为 20mm 的矩形平行光束,由于焊接操作时,焊枪的遮光,使 _在投影屏上得到焊枪端点的投影像,设此时投影屏上光束的高度为 H,又经成像透镜 L 成像到线阵

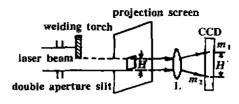


Fig. 1 Schematic diagram of height position

CCD 上,则在 CCD 上被照亮的高度
$$H'$$
为: $H' = (m_2 - m_1)n$ (1)

式中, m_1 , m_2 是 CCD 被照亮的下、上边缘光敏元的序号,n是相邻光敏元的间隔。

设成像透镜 L 的放大率为 β ,则焊枪的高度——透射出光束的高度 H 为:

$$H = H'/\beta = n(m_2 - m_1)/\beta \tag{2}$$

上式表明:通过测量 CCD 光敏元被照亮的序数 m_1 和 m_2 , 可以确定焊枪的高度 H。

2. 焊枪水平移动定位原理

如图 2 所示, 我们采用桥式传感电路来对焊枪水平移动定位, 该桥式传感电路由直流稳压电源, 电阻 R_1 , R_2 , R_3 , 电阻丝, 放大器组成。

实际测量时,电桥已预调平衡、即:

$$R_1/R_x = R_2/R_3 \qquad U_{AB} = 0$$

输出电压 U_{AB} 只与桥臂电阻变化有关,将滑片 G 与焊枪绝缘相接,且两者同步移动,当滑片 G 从平衡位置开始与焊枪同步运动时,桥路失去平衡,

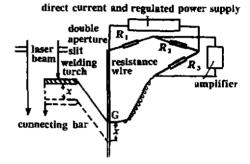


Fig. 2 Schematic diagram of level position

则有[1]:
$$U_{AB} = (R_1 R_x - R_2 R_3) U / (R_1 + R_2) (R_3 + R_x)$$
 (3)

式中, R_x 为电阻丝的电阻, $R_x = \rho L/S$, ρ 为电阻丝的电导率, L 为电阻丝的长度, S 为电阻丝 截面面积, U 为直流稳压电源的输出电压。

取平衡时 $R_1 = R_2 = R_3 = R_r = R_r$,当 R_r 变化了 ΔR_r 时,则有:

$$U_{AB} = \Delta R_x U / (4R_1 + 2\Delta R_x) \tag{4}$$

如果 $\Delta R_* \ll R_*$,即焊枪水平移动距离远远小于滑线电阻丝的平衡长度,则有:

$$U_{AB} = \Delta R_x U / (4R) \propto \Delta R_x \propto X \tag{5}$$

式中, X 为焊枪水平移动距离。由(5)式可见, 当焊枪水平移动距离相对不长时, 输出端 AB 的电压 U_{AB} 与 X 成线性关系, 说明焊枪的水平移动距离 X 可通过测量电压信号 U_{AB} 体现出来。测量时, X 与 U_{AB} 的关系可通过拟合方法来确定。

二、激光扩束准直原理

如图 3 所示, 我们设计了如下激光扩束 准直系统, 该系统是由腔长为 450mm, 功率 2mW的 He-Ne 激光器和焦距 $f_1 = 5$ mm 目 镜, 焦距 $f_2 = 122$ mm 物镜组成的激光倒置望

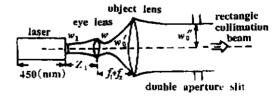


Fig. 3 Schematic dagram of laser collimation extender

远镜系统。望远镜的放大倍数 M=24.4,物镜与目镜之间的距离为 $f_1+f_2=127$ mm,激光器的出射口与目镜距离 $z_1=200$ mm。这样使该激光器的出射光束由直径为 0.4mm 准直扩束为

1998年8月

直径 22mm 尺寸的粗光束, 具体设计原理是:

$$\begin{bmatrix} w_0 = \sqrt{\lambda L/2\pi} \\ w_z = w_0 \sqrt{1 + (\lambda z/\pi w_0^2)^2} \\ w_0' = \lambda f_1/\pi w_z \\ w_0'' = \lambda f_2/\pi w_0' \\ M = f_2/f_1 \end{bmatrix}$$

式中, w, 为激光器谐振腔内高斯光束的光腰半径, w, 为由激光器谐振腔发出的光束的任意 位置的光束半径, w_0 ′为倒置望远镜中的光束光腰半径, w_0 ″为扩束准直光束的光腰半径,M为倒置望远镜的放大倍数。

三、检测系统结构

该检测系统主要由激光准直扩束系统、CCD 成像高度定位系统、桥式传感定位系统和微 机处理系统组成。其结构框图如图 4 所示。图中, 1 为激光准直扩束, 2 为焊枪, 3 为 CCD 成 像系统,4 为桥式传感系统,5 为驱动器,6 为数据采集电路,7 为放大器,8 为 A/D 转换器,9 为

微机、10 为显示器、11 为打印机、12 为报 警装置。

由 2mW He-Ne 激光器发光光束, 经 扩束准直和光阑限制后,成为 5mm × 20mm 的矩形平行光束。焊接时, 焊枪沿

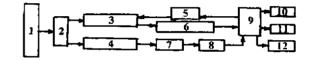


Fig. 4 Structural diagram of test system

光束移动,由于焊枪的遮光使透过光束变短,并成像到投影屏上,又经透镜 2 倍成像到 CCD 上。我们采用 TCD142D 型 CCD, 光敏元数为 2048 个, 光敏间隔为 14μm, 从而影像高度定位 精度达7µm。

将焊枪与桥式传感电路中的滑片 G 绝缘相连。当焊接训练时, 焊枪带动滑片同步移动, 从而输出电压信号,经放大和 A/D 转换,送入微机进行数据处理,以确定相应的移动量 X。

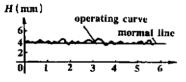


Fig. 5 Loucs of welding torch

同时, 微机通过数据采集电路, 定时采集 CCD 存储的 高度信息, 得一组 H 与 X 的数据, 并在屏幕上实时描绘出 H-X 曲线。在模拟训练过程中,采用微机控制报警器,随 时提醒焊接员的非标准操作。

实用表明,该激光光学模拟焊接操作系统能实时显示 操作者的焊枪运动轨迹,显示了 H-X 曲线,如图 5 所示,实现了科学化的培训。

参考文献

1 陈润泰, 许琨编者、检测技术与智能仪表、长沙, 中南工业大学出版社, 1995: 79~80

作者简介:郑咏梅,女、1964年10月出生。讲师。现攻读光电技术专业硕士学位。

收稿日期:1997-03-31 收到修改稿日期:1998-02-22