基于单片机的智能浊度仪

康 $\overline{\mathbf{u}}^1$,杨 懿²,潘英俊²

(1. 重庆市工业学校, 重庆 400043; 2. 重庆大学 光电学院, 重庆 400030)

摘要:采用光散射与透射比值法设计了一种智能浊度仪,消除了元件老化、光源变化对浊度测量的影响,优化了 信号采样电路,使用 AT89S52 单片机实现信号的检测与数据处理,经验证浊度仪输出在测量范围内具有良好的 线性.

关键词:浊度仪;比值法;AT89S52 中图分类号:TJ450.6;TP216+.3

文献标识码:A

文章编号:1006 - 0707(2009)01 - 0115 - 03

浊度是衡量水质的重要指标之一,用以表示水的清澈 或浑浊程度.饮用、食物及饮料加工、工厂排放等场合的水 都应严格控制浊度.随着人们对食品安全、环境保护越来 越重视,公众更加关注水浊度的监视与测量.我们应用光 散射与透射比值法设计了一种基于单片机的智能浊度仪, 实现了浊度的准确测量.

1 比值法光电式浊度仪测量原理量[1,3,4]

根据朗伯特—比尔定律,透射光减弱的程度随浊度的 增加按指数形式衰减见式(1).采用线性光电元件转换得到 的电信号公式(2).

$$I_t = I_0 e^{-l_1}$$
 (1)

式中: *I*_t 为透射光; *I*_o 为入射光强; *t* 为浊度系数; *d*₁ 为透射 光程.

$$U_t = AI_0 e^{-d_1} \tag{2}$$

式中: U, 为透射光对应的电信号; A 为与电路参数有关的 常数.

理想状态下(当水中颗粒半径较小时),一般可认为 90 散射光强度服从瑞利(Rayleigh)定律和米氏(Mie)定理. 在实际测量中,光束由光源到达所考虑的区域及该区域所 产生的散射光到达光电接收器都必须穿透一定距离的待 测浊度液而衰减,其衰减规律在浊度不是很高时应符合朗 伯特—比尔定律.入射光强与散射光强的关系,见式(3).采 用线性光电元件转换得到的电信号见式(4).

$$I_s = KI_0 T e^{-l_2}$$
(3)

式中: I₂ 为散射光强; K为比例系数; T为浊度; d₂ 为散射 光程.

$$U_S = B K I_0 T e^{-d_2}$$
(4)

式中: U_s 为散射光对应的电信号; B 为与电路参数有关的 常数; K 为比例系数. 实际应用中,通过结构设计使 l₁ 与 l₂ 基本相同,所以 由式(4) 与式(2) 可近似得出式(5):

$$\frac{U_s}{U_t} = CT \tag{5}$$

式中:C为常数.

比值法通过测量散射光与透射光强度之比可得出水 样浊度,比值越大,浊度越大.由于光源强度、电路参数变 化对读数所造成的干扰可以消掉,比值法表现出比透射 法、散射法更好的整体性能.

2 浊度仪总体结构框图

单片机控制光源信号发生电路,实现背景光去除和测量状态的切换;测量池中散射和透射探测器呈90 分布,散射和透射光信号经调理后送入 A/D转换器模拟输入端;单片机控制 A/D转换器的工作,交替输入散射和透射信号进行 A/D转换;采集的现场信号在单片机内进行数字滤波、仪器校准、数据显示处理;现场数据通过 RS232 串行通信接口送至 PC 机. 仪器总体结构框图如图 1 所示.



* 收稿日期:2008 - 11 - 04 作者简介:康亚(1972 → ,女,重庆人,硕士研究生,主要从事精密仪器及机械方向研究.

3 仪器硬件设计

3.1 光源电路

根据国际标准 ISO7027 对测量光源的要求,选用浜松 公司的L7558 红外 LED 作为浊度仪光源. 光源电路电流的 波动引起光强的变化,影响浊度测量的稳定性,因此 LED 供电采用稳流源.具体电路如图 2 所示:采用输出电压可变 的三端集成稳压器 LM317 构成稳流器,输出电流可用式

$$I_{\text{OUT}} = \begin{pmatrix} V_{\text{REF}} \\ R_{11} \end{pmatrix} + I_{\text{ADJ}}$$
(6)

由于 *I*_{ADI}控制在小于 100 µA,可以忽略,所以式(6)可 以简化成式(7):

$$I_{\rm OUT} = \frac{1.25 \text{ V}}{R_{11}} \tag{7}$$

改变 *R*₁₁的值,可使 10 mA *I*_{OUT} 1.5 A,以满足 LED 的驱动要求.



图 2 光源电路

3.2 光电探测器与前置放大

散射和透射光探测器采用西门子公司的 SFH214FA. 传 感器的工作环境一般比较恶劣,传输线上经常产生较大的 共模干扰,故前置放大环节应具有高共模抑制比(见图 3). ICL7650 是 Intersil 公司利用动态校零技术和 CMOS 工艺制 作的斩波稳零式高精度运放,除了具有普通运算放大器的 特点和应用范围外,还具有高增益、高共模抑制比、失调小 和漂移低等特点^[2],因此采用 ICL7650 作为散射和透射信 号的前置放大器. 考虑到传感器信号微弱,并且工作环境 恶劣,前置放大电路与光电探测器安装在一起,放大后的 信号经过屏蔽线送至 A/D转换器.

3.3 A/D 转换电路

A/D转换器选用美国 BUR - Brown 公司生产的高精度 A/D转换芯片 ADS1211. ADS1211 采用 - A/D转换模 式,转换速率高,具有 24 位精度,线性误差小于0.001 5 %. ADS1211 与 AT89S52 的接口采用从动模式,SDOUT、SCLK、 SDIO、DRDY分别与 P3.3、P3.4、P3.5、P3.6 连接.由于选用 转换速率高的 - A/D转换器,前置放大器的输出可直 接与 ADS1211 的模拟输入通道相连,无需采样保持器,简 化了电路结构,如图 4 所示.

3.4 其他电路

2

单片机使用 RS232 串行接口与 PC 机进行连接,实现现 场数据的上传;设置了 4 个校准功能键,实现仪器校准.



图 3 前置放大

4 软件

程序应用模块化结构设计,含有校准、采样、显示、串 口输出模块.校准模块在功能按钮的提示下实现仪器校 准.采样模块完成散射与透射信号的

采集、数字滤波和浊度值计算.显示模块将浊度值在 LED 数码管上显示.串口输出模块将现场浊度值发送至 PC 机.主流程图见图 5.



图 5 主流程图

实验结果及数据分析 5

实验条件:环境温度0~40 ;相对湿度不大于 85 %; 仪器接地良好,无强烈的震动和电磁场干扰;电源 50 Hz, AC 220 V,频率变化不大于1Hz.

实验设备:频率表、万用表、量筒.

标准物质:蒸馏水、福马肼标准液.

标定点:0、10、20、30、40、50、60、70、80、90、100 NTU.

实验数据及其回归分析所得曲线如图 6 所示.

实验表明,散射信号与透射信号的比值与浊度呈线性 关系,数据点分布在直线两侧,线性度较好.对数据进行相 关性分析,得出 R=0.973 07,散射信号与透射信号的比值 与浊度高度相关.

参考文献:

[1] 朱泽昊,张扶人.浊度测量中两种基本方法的比较 [J]. 西南师范大学学报(自然科学版),1995,20(2): 148 - 152.

图 6 线性回归曲线

- [2] 吴祖国. ICL7650 斩波稳零运算放大器的原理及应用 [D]. 西安:国外电子元器件,2003.
- [3] 李锦瑜,曾道刚.瑞利散射公式讨论[D].北京:大学 化学,1992.
- [4] Turbidity Sensor An Ir. Design and Application [C]// IEEE Instrumentation and Technology Conference, Anchorage. USA:AK,2002.