文章编号: 1001-3806(2021)04-0456-07

基于频谱分析的中药浊度在线传感器研究

刘 旗1,邱选兵1,2*,张恩华1,李 杰1,郭古青1,李传亮1,臧振中2,杨 明2

(1. 太原科技大学 应用科学学院 太原 030024;2. 江西中医药大学 现代中药制剂教育部重点实验室, 南昌 330004)

摘要:为了实现中药浊度在线精确测量,采用频谱分析法,将样品透射光和散射光信号的频谱特征与浊度之间建立 联系,研究了一种低成本中药浊度在线传感器。将近红外发光二极管作为传感器的光源,通过 FDS100 光电二极管进行 光电信号转换,经跨阻放大器和低通滤波器处理后由模数转换器转为数字信号,采用 STM32F405 单片机进行快速傅里 叶变换和浊度反演;应用梯度稀释法制备了 16 组 0NTU ~1000NTU 的福尔马肼标准浊度液对传感器做标定与验证实验, 并测试了当归精油浊度的线性度。结果表明,透射和散射信号的 3 次谐波、5 次谐波分量的幅值比值与浊度的线性拟合 相关系数各为 0.9883 和 0.9946;传感器的最小误差为 0.471%,最大误差为 3.768%;当归精油浊度的线性拟合度为 0.99176,达到了精油提取、浓缩及干燥的实时在线测量需求。该传感器在中药的制造加工和质量监测中具有一定的应 用价值。

关键词:信号处理;中药浊度传感器;频谱分析;方波激励;吸收光谱 中图分类号:TP212.1;0433.4 文献标志码:A doi:10.7510/jgjs.issn.1001-3806.2021.04.008

Research on an on-line turbidity sensor for traditional Chinese medicine based on spectrum analysis

LIU Qi¹, QIU Xuanbing^{1, 2}, ZHANG Enhua¹, LI Jie¹, GUO Guqing¹, LI Chuanliang¹, ZANG Zhenzhong², YANG Ming²

(1. School of Applied Science, Taiyuan University of Science and Technology, Taiyuan 030024, China; 2. Key Laboratory of Modern

Preparation of TCM, Ministry of Education, Jiangxi University of Traditional Chinese Medicine, Nanchang 330004, China)

Abstract: In order to realize the on-line accurate measurement of turbidity of traditional Chinese medicine (TCM), the spectrum characteristics analysis method was used to establish the relationship between the spectrum characteristics and turbidity of the transmitted and scattered light signals. A near-infrared LED was employed as the light source of the sensor. The transmitted light and scattered light signals were converted into weak current signals by FDS100 photodiodes, then conditioned by a trans-impedance amplifier and a low-pass filter. The processed signals then were converted by A/D converters to digital signals. A MCU (STM32F405) was used to calculate fast Fourier transformation and turbidity. Finally, sixteen groups of standard turbidity solution (Formazin) ranging from ONTU to 1000NTU were prepared using gradient dilution method to calibrate our sensor and make further verification, in addition, the sensor was applied for determination of the turbidity of angelica essential oil. The results show that the related coefficients of linear fitting of a ratio of the third and fifth harmonics components of the transmitted signal amplitude and the scattered signal amplitude are 0.9883 and 0.9946, respectively. And the minimum error and maximum error of our sensor are 0.471% and 3.768%, respectively. A good linear fitting degree of the turbidity of angelica essential oil is 0.99176, which satisfies real-time and on-line measurement requirements of essential oil extraction, concentration and drying. Therefore, the sensor has certain application filed for manufacturing and quality monitoring of TCM.

Key words: signal processing; turbidity sensor for TCM; spectrum analysis; square excitation; absorption spectrum

基金项目:国家自然科学基金资助项目(U1610117; U1810129);山西省重点研发计划资助项目(201803D121090; 201803D31077);江西中医药大学现代中药制剂教育部重点实 验室开放基金资助项目(2019);山西省高等学校优秀青年学 术带头人资助项目(2018);山西省科技厅青年科技研究基金 资助项目(201801D221017);"1331 工程"研究生教育创新计 划经费资助项目(2019SY500)

作者简介:刘 旗(1997-),男,硕士研究生,主要从事激 光光谱技术、嵌入式系统设计。

* 通讯联系人。E-mail:qiuxb@tyust.edu.cn

收稿日期:2020-08-03;收到修改稿日期:2020-09-11

引 言

中药(traditional Chinese medicine,TCM)多来源于 天然药物,迄今为止,中药的发展已有两千多年的历 史^[1]。浊度是中药成品质量检测的一项重要指标,中 国药典规定的传统检测方法为目测比浊法^[2],但在中 药的制作加工过程中越来越需要对其浊度进行严格控 制,精度要求较高,传统检测方法操作繁琐且误差较 大,无法实现实时在线的准确检测,因此,在线浊度检 测就起到了至关重要的作用。 浊度指的是液体的浑浊程度,是光与液体中悬浮 微粒相互作用产生的一种光学效应,导致液体透明度 的下降,浊度可以用仪器来进行测量^[2]。目前,浊度 测量已经广泛应用于饮用水、污水、江河湖泊等水质的 监测^[3],在化工^[4](如石油开采等)、食品^[5]、制药^[6]、 微生物^[7]、机械加工^[8]、农业^[9]等领域也具有广泛的 应用。

浊度检测方法主要有透射法和散射法两种^[10]。 透射法从朗伯-比尔定律出发,当一束光透过待测液体 时,液体中的悬浮微粒对光线吸收造成的衰减量来计 算浊度的大小^[10];而散射法适用于低浊度的检测^[10], 可以分为90°散射(米散射理论)和30°散射(瑞利散 射理论)测量法,前者测量范围在 0NTU ~ 2000NTU 且 散射光强与浊度成正比,后者测量范围在 320NTU~ 1760NTU 且散射光强与浊度成反比^[2]。许多国内外 的研究者已利用这两种原理开发研制了多种高精度的 在线浊度仪器。GILLETT 等人研发了一种连续浊度监 测器,成本仅为64美元,在0NTU~100NTU监测范围 内具有1NTU的精度,并进行了38d的连续浊度监测 试验^[11]。YEOH 等人开发了一种低成本的光纤浊度 传感器,通过一对多模光纤采集 30°~60°的散射光在 0NTU~1000NTU的动态范围内进行了现场水质检 测^[12]。HU 等人提出了一种灵敏度高且功耗低的原位 浊度传感器,实现了 0FTU~25FTU 范围内的现场检 测,灵敏度为0.0076FTU,工作电流仅为10mA^[13]。然 而,基于透射法或散射法进行浊度测量中,浊度测量值 是建立在入射光和出射光的相对强度的关系上的,光 源波动、环境光等因素都将引起相对强度的变化,因此 其测量的精度将受到一定的质疑。为了降低光源波动 及环境光的影响,QI等人提出了比率法进行浊度测量 的方法,在 0NTU~1000NTU 范围内能将测量精度保 持在 ±1% 全量程(full scale, FS) 内^[14]。课题组在前 期中药水分频谱分析的基础上[15],扩展了比率浊度测 量方法,在 0NTU~300NTU 范围内的精度为 3NTU^[16]。 由于精油的浊度是中药提取、浓缩及干燥工艺过程中 关键性指标参量,其浊度测量范围 0NTU~1000NTU, 因此作者在前期基础上,基于嵌入式单片机,采用透射 光和散射光信号的比率的频谱特征与浊度之间的联 系,对当归精油浊度进行了实际测量。

1 算 法

1.1 测量原理

采用频率为100Hz、占空比为50%的方波信号对

近红外发光二极管(light-emitting diode, LED)进行脉冲宽度调制(pulse width modulation, PWM),调制后的光强信号与样品相互作用后,携带浊度大小信息的透射光信号和90°方向的散射光信号被光电探测器接收并将其转换为电信号,再经电路放大滤波后进行频谱分析。

根据朗伯-比尔定律,透射光强和浊度的关系可以 表示为:

$$I_1 = I_0 \exp(-\tau_1 l) \tag{1}$$

式中,*I*₁ 为透射光强,*I*₀ 为入射光强,*l* 为光穿过样品的 长度,*τ*₁ 为朗伯-比尔定律下的样品浊度系数。经过光 电转换和电路的放大处理后得到的电信号为:

$$S_1 = K_1 I_1 = K_1 I_0 \exp(-\tau_1 l)$$
 (2)

式中,K₁为电路增益系数。

散射光信号遵循米散射理论,同样经过光电转换和电信号放大得到与浊度的关系式为:

$$S_2 = K_2 I_2 = K_2 M \tau_2 I_0 \tag{3}$$

式中,K₂为电路增益系数,I₂为散射光强,M为米散射 系数,τ₂为米散射理论下的样品浊度系数。

传感器利用比值法,将散射光强和透射光强取对 数之后的值相比:

$$S = \frac{S_2}{\ln S_1} = \frac{K_2 M \tau_2 I_0}{\ln \left[K_1 I_0 \exp(-\tau_1 l) \right]} = k\tau + b$$
(4)

式中,k和b为常系数, r为比值后样品浊度系数。由 (4)式可知:比值与浊度具有线性关系。利用比值法 可以消除样品颜色和环境光等的干扰,从而提高传感 器的测量精度。

1.2 快速傅里叶变换

频谱分析是将脉冲调制后的透射光和散射光的时 域信号通过快速傅里叶变换(fast Fourier transformation, FFT)转换到频域进行分析和处理的一种方法,在 频域中可以得到相对于时域更加丰富的特征量^[15]。

频率为1/T、占空比为50%的方波信号,其时域表 达式为:

$$f(t) = \begin{cases} 0, (0 < t < T/2) \\ A, (T/2 < t < T) \end{cases}$$
(5)

式中,*t*为时间,*A*为幅值。根据傅里叶级数,方波的傅 里叶级数的偶次谐波分量均为0,因此方波可以表示 为一系列奇次谐波分量的叠加:

$$\begin{split} f(t) &= \frac{4}{\pi} A \Big[\sin(\omega t) + \frac{1}{3} \sin(3\omega t) + \frac{1}{5} \sin(5\omega t) + \\ & \frac{1}{7} \sin(7\omega t) + \cdots \Big] = \end{split}$$

式中, ω 为谐波频率。进行 $n \leq FFT$,变换后的每个点可以用复数表示为: $\alpha + \beta$ i。

根据 FFT 原理^[17],变换后第 *n* 点对应时域中一定频率的正弦信号:

$$f_n(t) = A_n \cos(2\pi F_n t + \varphi_n) \tag{7}$$

式中, A_n , F_n , φ_n 分别为n点信号的幅值、频率和相位角。

经电路放大滤波后的时域调制信号,再由模数转换为数字信号,在单片机内部利用 FFT 变换进行频谱分析,将调制信号在频域的奇次谐波分量提取出来,得到和浊度相关性强的谐波分量(基频、三次谐波和五次谐波)。

由于时域中透射光强和散射光强的变化对应频域 中其各次谐波分量幅值的变化,因此,可以在频域中构 建谐波幅值与浊度的数学模型,同(4)式。

2 硬件系统

2.1 传感器构建

传感器的系统结构如图 1a 所示。其中,采用高性能的单片机 STM32F405 作为微控制器(micro control unit, MCU),用程序设置使单片机内部通过 PWM 输出方波信号来驱动近红外 LED 发出。光电探测器 1 与 LED 光源在一条直线上,光电探测器 2 与 LED 光源



Fig. 1 a—structure diagram of TCM turbidity sensor b—printed circuit board photograph of TCM turbidity sensor

2021年7月

呈 90°放置,分别接收透射光信号和散射光信号。光 电探测器将光信号转换为电流信号,分别进行跨阻放 大和滤波处理,再经外部模数(analog-to-digital, A/D) 转换器转换为数字信号,信号最终通过串行外设接口 (serial peripheral interface, SPI) SPI 1 和 SPI 3 传送至 单片机内部,通过嵌入式软件算法进行数字信号处理 和浊度反演。测量结果可以通过通用同步异步收发机 (universal synchronous/asynchronous receiver/transmitter,USART)将数据发送到个人电脑(personal computer, PC),同时也实时显示到液晶显示屏(liquid crystal display,LCD)。采用光路嵌入电路的集成一体化设 计,不仅提高了传感器的便携性,而且有效抑制了环境 光的干扰,实物图如图 1b 所示。

比色皿(样品)夹持器采用黑色聚乳酸材料通过 3-D 打印而成,大小为:30.5mm×28.5mm×30mm。比 色皿尺寸为12.5mm×12.5mm×45mm,通光孔直径为 6mm,LED 光源和两个探测器的光学中心位于同一高 度的水平面上,且保证透射光和散射光的光程相同。

2.2 光源驱动电路

光源采用日本滨松 L12756 近红外 LED,其中心波 长为 860nm,出射功率为 23mW,带宽为 90nm,相比 400nm~600nm 的卤素钨更能消除中药色度对测量的 影响^[18]。光源的驱动电路如图 2 所示。LED 采用恒 流源驱动,保证其出射功率一致性^[19]。OPA188 是一 种低噪声单运放芯片,第 1 级运放为电压跟随器,减小 输入信号的损耗,第 2 级用于驱动三极管 PZTA29,通 过利用反馈电阻不断改变其基极电压使电流保持恒 定。在电路输出端反接一个肖特基二极管 SS54 用于 保护 LED 光源。



Fig. 2 Constant-current source circuit of illuminant source

2.3 信号预处理电路

光电探测器采用 Thorlabs 的 FDS100 硅光电二极 管,响应度为 0.65A/W,具有高灵敏度、低噪声的优 点。将接收到的光信号转换为微弱的电流信号,易受 到噪声的影响,通过两路相同的信号预处理通道分别 对透射光和散射光信号进行放大滤波。AD8066 为高 性能的双路集成运放,包含 AD8066(1)和 AD8066 (2),分别设置为跨阻放大器和低通滤波器,如图3所 示。携带浊度信息的微弱电流信号先通过跨阻放大器 放大为一定比例的电压信号^[20],再经低通滤波器滤除 电路中的高频噪声。模数转换器采用模拟公司的 ADS8864,其分辨率为16位、转换速率为400× 10³ sample/s。两个 ADS8864 的 SPI 接口分别与单片 机的 SPI 1 和 SPI 3 相连,实现了数据的高速传输。



3 嵌入式分析软件开发

将 FFT 算法移植到 STM32 嵌入式平台,实现了噪 声滤除和浊度的快速反演。传感器采用基于 Cortex-M4 内核的高性能单片机 STM32F405VGT6 作为嵌入 式平台,该单片机具有168MHz的高工作频率,集成硬 件浮点运算单元(floating point unit, FPU),支持数字信 号处理(digital signal processing, DSP)指令。FFT 算法 的嵌入式移植基于 STMicroelectronics 官方的 ARMDSP 库,选用 DSP 库中运算速度较快的基 4 浮点 FFT 算 法,FFT 点数为 4"。图 4 为 FFT 嵌入式开发的流程 图^[21]。首先从 ST 官方下载 DSP 库,将 arm_cortexM4lf _math.lib (浮点 Cortex-M4 小端模式)添加到 Keil MDK 项目工程,开启浮点运算单元,添加与基四浮点 FFT 相关的 C 文件, arm_common_tables. c(提供相关 参量表),arm cmplx mag f32.c(取模值),arm cfft radix4_init_f32. c(FFT 初始化), arm_cfft_radix4_f32. c (包含 FFT 运算的函数)。在系统初始化之前先启动 FPU,再调用 FFT 的初始化函数:arm_cfft_radix4_init_ f32(arm_cfft_radix4_instance_f32 * S,uint16_t fftLen, uint8_t ifftFlag, uint8_t bitReverseFlag);其中,*S是 FFT 初始化参量结构体变量指针,fftLen 变量决定 FFT 的点数,设置为1024点。FFT运算调用 FFT 变换函数 和取模函数:arm_cfft_radix4_f32(const arm_cfft_radix4 _instance_f32 * S,float32_t * pSrc);arm_cmplx_mag_ f32(float32_t * pSrc,float32_t * pDst,uint32_t num-Samples): * pSrc 指针指向 FFT 输入/输出数据数组, 将输入数组的数据进行 FFT 变换再以复数的形式存 入此数组,经取模函数得到最终变换结果。

将 A/D 转换后的透射和散射的时域数据通过单 片机的 SPI 1 和 SPI 3 分别接收到两个输入数组,并调



Fig. 4 Flow chart of embedded software design

用两次 FFT 变换函数和取模函数,在此过程中通过设 置 TIM2 定时器的预分频系数和周期控制 FFT 的采样 率为25kHz。在实际标定中结合测量原理得到标定公 式,写入程序中计算出浊度值。

4 传感器标定

4.1 实验数据处理

根据 ISO7027 国际标准^[22],采用福尔马肼标准浊 度液进行传感器的标定。根据稀释定律:

$$V_1 = \frac{N_2 \times V_2}{N_1} \tag{8}$$

式中, N_2 为稀释后的浊度, V_2 为稀释后的体积, N_1 为 原液浊度, V₁为所需原液量。用 ONTU 的双蒸水将 1000NTU的标准浊液梯度稀释得到16种不同浊度的 样液,如表1所示。分别将这16组样液逐次加入到传 感器的比色皿中,用示波器同时采集放大滤波后的透 射和散射电压信号,将数据上传到计算机中,以便进行 分析。图 5 为各个浊度下透射和散射的原始时域信号 图。透射信号的幅值随样品浊度的增加而衰减,散射 信号的幅值随浊度的增加而增大。为提高信号的信噪 Tab

ole 1	Samples	of	different	turbid	it	Ŋ

sample number	turbidity/NTU	sample number	turbidity/NTU
1	0	9	300
2	10	10	400
3	20	11	500
4	30	12	600
5	40	13	700
6	50	14	800
7	100	15	900
8	200	16	1000



比,通过 db4 的小波滤波算法滤除噪声^[16],图 6 为滤 波后的时域响应信号。





利用 FFT 变换将滤波后的信号进行频谱转换,得 到不同浊度下对应的幅频关系图,如图 7 所示。频域 信号的一次谐波、三次谐波和五次谐波的幅值随浊度 增加的变化最为明显,如课题组前期工作^[15-16]。将透 射信号一次谐波、三次谐波、五次谐波的幅值取对数, 与对应频率下散射信号的幅值进行比值,得到浊度与



Fig. 7 The filtered frequency-domain signal for different turbidities a—the transmitted signals b—the scattered signals

比值的散点图,如图 8 所示。其中,图 8a 为 100Hz 比 值与浊度关系图,可以看出其不成线性关系;图 8b 为 300Hz 和 500Hz 的拟合结果。浊度和比值呈线性相 关,拟合关系式为(9)式和(10)式,相关系数 R 分别为 0.9883 和0.9946,在500Hz 下具有更好的线性度。

$$y_{300\text{Hz}} = -0.4412 - 2.74 \times 10^{-4} x$$
 (9)

$$y_{500\text{Hz}} = -0.0098 - 8.85 \times 10^{-5} x$$
 (10)





4.2 标定结果验证

将 500Hz 下的线性拟合关系式移植到嵌入式平 台实现最终的浊度值计算。为验证标定结果的可靠 性,重新配置了 8 种不同浊度的标准浊度液进行验证 性测量,结果如表 2 所示。其中平均相对误差如下:在 70NTU 时,最小测量误差为 0.471%;在 540NTU 时, 最大测量误差为 3.768%。

Table 2 Measurement results of standard turbidity liquid

sample	sample	mean of	average
number	turbidity/NTU	measurement/NTU	error/%
1	0	0.93	_
2	70	70.33	0.471
3	140	141.08	0.771
4	280	289.36	3.343
5	360	363.18	0.883
6	460	465.62	1.222
7	540	560.345	3.768
8	640	660.045	3.132
9	740	764.415	3.299
10	840	860.19	2.404
11	1000	1015.39	1.539

5 当归精油浊度的线性度测试

将标定好的传感器用于当归精油浊度的实验室测量。取 0.05g 当归提取精油,加入 2% 的吐温乳化剂,再加入 50mL 的双蒸水定容,得到质量浓度为 1mg/mL 的当归精油溶液,根据稀释定律将此溶液梯度稀释为 0.1mg/mL~0.9mg/mL。将待测的 10 组当归精油溶 液充分摇匀后,用注射器注入传感器的比色皿中进行 实际测量,将测量到的浊度值与质量浓度作线性拟合,结果如图 9 所示。其中 $R^2 = 0.99176$,达到了精油提 取、浓缩及干燥的实时在线测量需求,在中药的制造加 工和质量监测中具有一定的应用价值。



Fig. 9 A linear analysis of turbidity and mass concentration of angelica essential oil



提出了一种以 STM32F405 单片机作为主控核心

的低成本中药浊度在线传感器,利用透射光和散射光 的比值进行频谱分析,采用 500Hz 的频率成分实现了 高精度的浊度测量。传感器采用了光路和电路集成一 体化的设计,提高了便携性,降低了成本。采用福尔马 肼标准浊度液对传感器进行了标定,结果表明,拟合相 关系数各为0.9883 和0.9946;验证实验表明,其最大 误差为3.768%,最小误差为0.471%。用传感器进行 了当归精油的实际浊度测量,其 *R*² = 0.99176。设计 的传感器达到了精油提取、浓缩及干燥的实时在线测 量需求,在中药的制造加工和质量监测中具有一定的 应用价值。

参考文献

- [1] WEI X Y, LIU Q, LI R, et al. Discussion on pharmacological understanding and inheritance of ancient Chinese medicines [J]. Shanghai Journal of Traditional Chinese Medicine, 2020, 54 (5): 73-76 (in Chinese).
- [2] CHANG Y, YU F J, HU Ch L. Discussion on the test of clarity and degree of opalescence of liquids in Ch. P 2015[J]. Chinese Pharmaceutical Journal, 2017, 52(9): 802-808(in Chinese).
- [3] IRVINE C A, BACKUS S, COOKE S, et al. Application of continuous turbidity sensors to supplement estimates of total phosphorus concentrations in the Grand River, Ontario, Canada[J]. Journal of Great Lakes Research, 2019, 45(4): 840-849.
- [4] WU Y H, WU H, HUANG H D, et al. Study on influencial factor for detecting the concentration of HPAM by turbidimetry[J]. Journal of Oil and GAS Technology, 2009, 31(4):139-142(in Chinese).
- [5] LIANG J H, WEN D J, LI M F, et al. Study on the determination of phosphorus content in soybean hair oil by turbidity method[J]. Cereal & Food Industry, 2019, 26(3): 70-72(in Chinese).
- [6] YU J Q, XU B, HUANG Y Y, et al. Evaluation and classification of dissolution behavior and capability of Chinese medicine granules based on an inline turbidity sensor [J]. China Journal of Chinese Materia Medica, 2020, 45(2): 259-266(in Chinese).
- [7] EBERT F V, REITZ C, CRUZ-BOURNAZOU M N, et al. Characterization of a noninvasive on-line turbidity sensor in shake flasks for biomass measurements [J]. Biochemical Engineering Journal, 2018, 132: 20-28.
- [8] LIU Y N, DUAN Q H, ZHANG Y. Study on metal detergent turbidity measurement by scattered light turbidimeter[J]. Petroleum Processing and Petrochemicals, 2017, 48(2): 100-105(in Chinese).
- [9] PARRA L, ROCHER J, ESCRIVÁ J, et al. Design and development of low cost smart turbidity sensor for water quality monitoring in fish farms[J]. Aquacultural Engineering, 2018, 81: 10-18.
- [10] PAUL W, ALAN T, COLIN P, et al. Encyclopedia of analytical science[M]. 3rd ed. Amsterdam, Amsterdam, Netherlands: Elsevier, 2019: 152-163.
- [11] GILLETT D, MARCHIORI A. A low-cost continuous turbidity monitor[J]. Sensors, 2019, 19(14): 3039.
- [12] YEOH S, MATJAFRI M Z, MUTTER K N, et al. Plastic fiber evanescent sensor in measurement of turbidity [J]. Sensors & Actuators, 2019, A285: 1-7.

- [13] HU Y, SUN L, YE S, et al. A highly sensitive in-situ turbidity sensor with low power consumption [J]. Photonic Sensors, 2014, 4 (1): 77-85.
- [14] QI Sh B, YI B A, YU J D. Turbidity detection system based on scattering and transmission method[J]. Mechanical & Electrical Engineering Magazine, 2019, 36(8): 771-776(in Chinese).
- [15] ZANG Zh Zh, QIU X B, GUAN Y M, et al. Determining moisture content of traditional Chinese medicines using a near-infrared LEDbased moisture content sensor with spectrum analysis [J]. Optical and Quantum Electronics, 2019, 51(5): 133.
- [16] ZANG Zh Zh, QIU X B, GUAN Y M, et al. A novel low-cost turbidity sensor for in-situ extraction in TCM using spectral components of transmitted and scattered light [J]. Measurement, 2020, 160: 107838.
- [17] ZHU L K, JIA F X, LI X L. Design of parallel high-speed FFT algorithm based on laser seeker signal [J]. Laser Technology, 2018, 42(1): 89-93(in Chinese).
- [18] BAI J W, ZHANG D Y, LIU Ch. Research of turbidity measuring

influence caused by two different light source [J]. Optical Instruments, 2008, 30(2): 1-3(in Chinese).

- [19] LI N, QIU X B, WEI Y B, et al. A portable low-power integrated current and temperature laser controller for high-sensitivity gas sensor applications[J]. Review of Scientific Instruments, 2018, 89(10): 103103.
- [20] QIU X B, WEI Y B, SUN D Y, et al. A miniaturized laser measurement instrument of ammonia escaping from coal-fired power plants[J]. Laser Technology, 2019, 43 (5): 697-701 (in Chinese).
- [21] QIU X B. Design and application of embedded photoelectric detection system[M]. Beijing: Publishing House of Electronics Industry, 2019: 76-81 (in Chinese).
- [22] INTERNATIONAL ORGANIZATION FOR STANDARDIZATION. ISO 7027-1:2016. Water quality-determination of turbidity[S]. Geneva, Switzerland: The Spanish Association for Standardization and Certification, 2016: 1-7.