

基于近红外吸收光谱技术的高精度 CO₂ 检测系统的研制

李恒宽¹, 朴 亨¹, 王 鹏¹, 姜炎坤¹, 李 峥¹, 陈 晨^{1*}, 曲 娜², 白晖峰³, 王 彪⁴, 李美莹^{5*}

(1. 吉林大学 仪器科学与电气工程学院, 吉林 长春 130026;

2. 吉林建筑科技学院 电气信息工程学院, 吉林 长春 130114;

3. 北京智芯微电子科技有限公司, 北京 102200;

4. 中国科学院长春光学精密机械与物理研究所, 吉林 长春 130033;

5. 吉林工程技术师范学院 量子信息技术交叉学科研究院, 吉林 长春 130052)

摘 要: 为了准确测量地震断裂带溢出的痕量 CO₂ 气体浓度, 文中采用可调谐半导体激光吸收光谱 (TDLAS) 技术, 选取波数 4978.202 cm⁻¹ 作为 CO₂ 检测系统的吸收谱线, 采用有效光程为 40 m 的多通池, 以 STM32 作为主控和数据处理核心器件, 研制了高精度 CO₂ 检测系统。针对系统中的探测器噪声与光学干涉条纹噪声, 利用卡尔曼-小波分析算法滤波提升系统性能。实验表明, 与滤波前相比, 系统在 50 ppmv CO₂ 浓度下的二次谐波信噪比提升了 2.06 倍。在不同 CO₂ 浓度下 (50、300、1 000、4 000、8 000 ppmv), 系统误差为 2.57%~2.66%。系统测量 4 000 ppmv 浓度下的 CO₂ 时检测精密度达到 20.9 ppmv。利用 Allan 方差分析得出, 积分时间在约 61 s 时对应的最低探测下限 (MDL) 为 5.2 ppmv, 实现了对 CO₂ 气体的高精度测量。结果表明, 所设计的高精度 CO₂ 系统可以在气体检测领域为预测地震前兆提供良好前景。

关键词: 痕量 CO₂; 高精度; TDLAS 技术; 卡尔曼-小波分析; 二次谐波

中图分类号: TN219 **文献标志码:** A **DOI:** 10.3788/IRLA20210828

0 引 言

每年中国有上千万人因自然灾害造成生命财产损失, 地震所造成的损失占比约为 50% 以上。为了保证人民的生命财产安全, 寻找准确分析地震前兆的方法仍然是急需解决的问题。因为地壳运动会将 CO₂ 等气体排出到地表, 在地震前夕断裂带附近的 CO₂ 地表浓度会出现异常, 对地震带附近 CO₂ 气体进行高精度测量, 可以为分析地震前兆提供重要的帮助^[1-2]。

目前, 主要测量 CO₂ 浓度的方法有非分散性红外技术 (NDIR) 分析技术、电化学技术、色谱分析技术等, 但上述方法普遍存在易受其背景气体干扰, 精度较低、无法实现实时监测等缺点^[3-5]。可调谐半导体激光吸收光谱技术 (TDLAS) 技术由于其具有不受

背景气体干扰、精度高、可实时监测等优点, 近年来已经成为国内外的研究热点, 在气体检测领域得到广泛应用^[6]。2008 年, Schaeffer 等利用 TDLAS 技术对大气中 CO₂ 浓度进行测量, 现场测量得到的最低探测下限 (MDL) 为 4.5 ppmv。2020 年, 王彪采用新型 VCSEL 激光器, 研制了一套 CO₂ 气体检测系统。系统最低探测下限达到 9 ppmv, 测量浓度为 100 ppmv 的 CO₂ 系统误差为 7.3%。2021 年, 吕淑媛利用分布反馈式激光器 (DFB) 作为光源搭建了基于 TDLAS 技术的 CO₂ 检测系统, 其最低探测下限达到 15 ppmv^[7-9]。然而, 以上研究均没有对于 TDLAS 系统中存在的噪声进行分析并利用算法对系统噪声进行抑制处理, 仪器的精度存在较大的提升空间。

文中首先介绍了 TDLAS 原理, 然后介绍了 CO₂ 检

收稿日期: 2021-11-05; 修订日期: 2021-11-27

基金项目: 国家重点研发计划 (2018YFC1503802); 吉林省科技发展计划项目 (20200201050JC, 20220203016SF); 吉林省发改委产业技术研究
与开发项目 (2022C045-5); 长春市科技发展计划项目 (21ZGG14)

作者简介: 李恒宽, 男, 硕士生, 主要从事红外光谱检测技术温控系统研究。

导师(通讯作者)简介: 陈晨, 男, 教授, 博士, 主要从事红外光谱检测技术及应用的研究。

通讯作者: 李美莹, 女, 讲师, 博士, 主要从事多光谱关联成像技术、光学系统设计与制造方面的研究。

测系统的各部分组成,最后通过实验验证了采用卡尔曼小波算法的 TDLAS 系统具有高准确度、高稳定性、低探测下限的优秀性能,为高准确度 CO₂ 系统预测地震前兆提供良好前景。

1 系统原理及设计

1.1 TDLAS 原理

根据 Beer-Lambert 定律,对于单一频率激光,其通过气体吸收后的光强可表示为:

$$I_{\lambda} = I_0 \exp[-\alpha(\nu, P, T)cL] \quad (1)$$

式中: I_0 为入射光强; I_{λ} 为出射光强; α 为 ν, P, T 的函数; ν 为单色光频率; P, T 为单色光所通过介质的压强与温度; c 为气室中分子数浓度; L 为光程。

波长调制技术 (WMS) 在 TDLAS 技术基础上,引入高频正弦波作为调制信号,加入到激光器驱动信号中,产生的光信号通过多通池后经由锁相放大器对吸收谱线的二次谐波进行解调。当 $\alpha(\nu, P, T)cL$ 远小于 0.05 时,公式 (1) 变为:

$$I_{\lambda} = I_0[-\alpha(\nu, P, T)cL] \quad (2)$$

经过简省后,二次谐波系数与浓度关系式可表示为:

$$I_{2f} \propto I_0 \alpha_0 c L \quad (3)$$

式中: α_0 是 ν, P, T 为定值时 $\alpha(\nu, P, T)$ 得到的常数。当 L 为定值时,由公式 (3) 可得到 I_{2f} 信号与气体浓度成正比关系^[10]。

1.2 系统设计

CO₂ 吸收谱线的选取如图 1 所示。

为了实现痕量 CO₂ 的高精度测量,同时避免与水蒸气吸收谱线重叠与交叉干扰,系统选取了较强的 CO₂ 吸收谱线 (4978.202 cm⁻¹)。系统通过调节注入 DFB 激光器的电流使得其输出的中心波长在 2 008 nm 并作为 CO₂ 的检测光源。

TDLAS 痕量 CO₂ 检测系统原理图如图 2 所示。首先,将信号发生器产生的低频锯齿波信号和高频正弦波信号通过加法器叠加,提供给电流源用以扫描和调制 DFB 激光器波长。激光器输出的光束经过准直器后射入长光程多通池,出射光由光电探测器接收。

为了提高 CO₂ 气体浓度的探测下限,该系统采用有效光程为 40 m 的自主研发柱面镜多通池。该多通池可在温度范围 0~40 °C 及压强范围 1.333~101.325 kPa 的情况下稳定工作,以确保系统在现场测量过程中的可靠性。

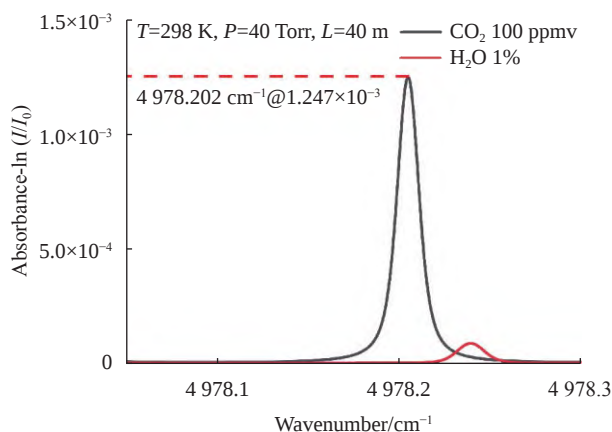


图 1 波数为 4978.202 cm⁻¹ 的 CO₂ 吸收谱线

Fig.1 CO₂ absorption spectra with wave numbers of 4978.202 cm⁻¹

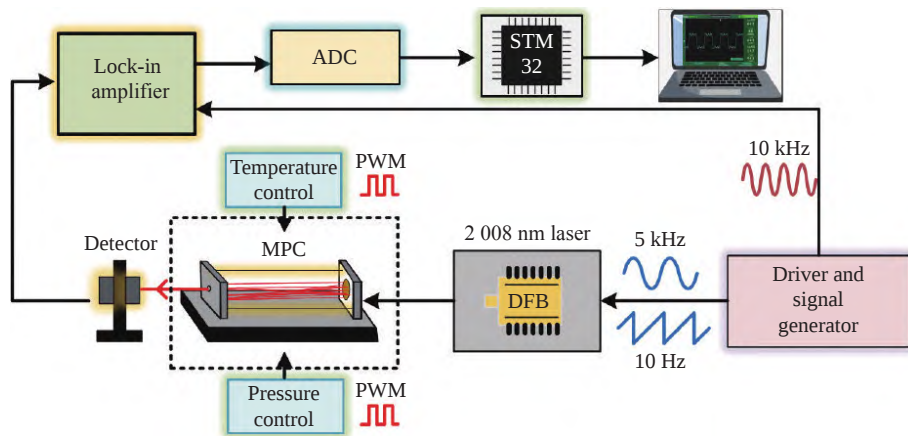


图 2 TDLAS 痕量 CO₂ 检测系统原理图

Fig.2 Schematic diagram of TDLAS trace amount of CO₂ detection system

多通池温度控制方面,温度采集电路通过传感器实时采集多通池的工作温度,通过 16 位 A/D 模块 AD7606 将多通池温度模拟信号转变为数字信号发送给 STM32 F103 ZET6 芯片,芯片中采集的温度值与设定值进行比较,运用 PID 算法对温度进行控制,后通过单片机发送给 D/A 模块,并输出相应的 PWM 控制 TEC 驱动芯片,从而控制 TEC 实现对被控对象的进行温度控制。温度控制系统实验室内控制精密度可达到 0.01 ℃,调节时间为 20 min。

多通池压力控制方面,待测气体经比例阀进入多通池,其次经过三通由压力传感器得到多通池中实时的压强值,再通过比例阀与气泵相接。压力传感器得到的实时压强值,以模拟量的形式传给压力控制电路。压力控制电路将实时压强值与目标压强值对比,改变驱动比例阀的 PWM 信号的占空比,改变比例阀的开口程度,从而实现对多通池内压强的控制。

电源模块采用外部 24 V 直流电源输入,可输出两路 12 V/100 mA、一路 24 V/1250 mA 以及两路 12 V/2 000 mA 对系统进行供电,电源纹波均小于 50 mV,实现了系统电源供给一体化。

采集和信号处理部分,系统测量采用 STM32 F103 ZET6 芯片进行控制与数据采集。在信号处理端,使用锁相放大器 (LIA) 解调光电探测器输出的信号,输出二次谐波信号由 AD7606 芯片转换为数字信号供 STM32 F103 ZET6 处理器采集与进行算法处理。

1.3 TDLAS 系统噪声分析

探测器噪声和光学条纹干涉是影响 TDLAS 系统实际检测结果的重要因素。探测器噪声以热噪声和散粒噪声为主,均属于白噪声。系统的光学条纹干涉噪声受标准具长度、激光器温度、激光器驱动电流频率和调制幅度的影响,其在信号中的表达式推导如公式 (4)。背景信号的二次函数可以展开为:

$$S_{bg}(v, x) = \eta I_1 \left(1 - \frac{F}{2}\right) + \eta \delta I \left(1 - \frac{F}{2}\right) \cos(\omega t - \phi) + \frac{\eta I_1 F}{2} \cos(\varphi(v, x)) + \frac{\eta \delta I F}{2} \cos(\omega t - \phi) \cos(\varphi(v, x)) \quad (4)$$

式中: I_1 为直流输出强度, η 为仪器响应参数; δI 为电流调制强度; x 为标准具长度; $\varphi(v, x) = 4\pi\nu x$; F 为精细度系数; ϕ 为频率调制和强度调制的相位差。二次谐波信号主要来源于公式 (4) 中的第三项:

$$\frac{\eta I_1 F}{2} \cos(\varphi(v, x)) = \frac{\eta I_1 F}{2} \cos(4\pi\nu x + 4\pi\delta\nu x \cos \omega t) \quad (5)$$

式中: $\delta\nu$ 为频率调制幅度; 定义关于调制电流归一化的频率调制幅度 $m = 2x\delta\nu$ 。将 m 代入公式 (5) 并进行贝塞尔展开, 最终背景信号二次谐波 $\mu(t)$ 可以表示为:

$$\mu(t) = \eta I_1 F \cos(4\pi\nu x) J_2(2\pi m) \quad (6)$$

式中: J_2 为贝塞尔函数。通过上式可知, 二次谐波背景信号中的光学条纹干涉会引起二次谐波波形以频率为 ν_1 的低频余弦形式波动^[11]。这将在很大程度上影响系统精度。

2 实验

2.1 卡尔曼-小波分析去除 TDLAS 噪声原理

为了解决 TDLAS 系统中的探测器噪声与光学条纹干涉的影响, 文中采用了卡尔曼-小波去噪的方法。卡尔曼滤波技术是利用公式 (6) 更新估计和公式 (7) 观测估计两个基本理论方程来对待采集数据完成估值推测的:

$$x_{k+1} = x_k + \varepsilon_k \quad (7)$$

$$z_k = x_k + \eta_k \quad (8)$$

式中: x_{k+1} 为系统状态矩阵; z_k 为状态矩阵的实际观测值; ε_k 和 η_k 均属于系统探测器噪声引起的相互独立的随机变量。噪声观测估计方程将新测量的数据代入到预先的数据估计中从而得到更加接近于实际值的修正数据估计。利用卡尔曼滤波对于数据的预测性, 可以有效的去除系统中的探测器噪声。二次谐波信号 μ_0 经过卡尔曼滤波后, 对其做小波变换并表示为:

$$W_{\psi u}(a, b) = \frac{1}{\sqrt{a}} \int_{-\infty}^{+\infty} u(t) \psi\left(\frac{t-b}{a}\right) dt \quad (9)$$

式中: $\psi_{a,b} = \frac{1}{\sqrt{a}} \psi\left(\frac{t-b}{a}\right)$ 为母小波时间平移 b 和尺度伸缩 a 的结果。由于小波变换可以分别在时域层面和频域层面进行对信号进行分解, 可以根据光学条纹干涉在频域上频率为 ν 与时域上近似余弦波波形的特征, 对其进行分离, 以达到去除光学条纹干涉的目的。综上, 利用卡尔曼-小波去噪方法可以有效去除系统中存在的探测器噪声与光学条纹干涉的影响, 从而提升系统的稳定性与准确度^[12-14]。

2.2 二次谐波的降噪处理

系统采用卡尔曼-小波分析方法消除探测器噪声以及光学条纹干涉的影响。图 3 为系统对浓度为 50 ppmv CO₂ 样本吸收线的二次谐波采用卡尔曼-小

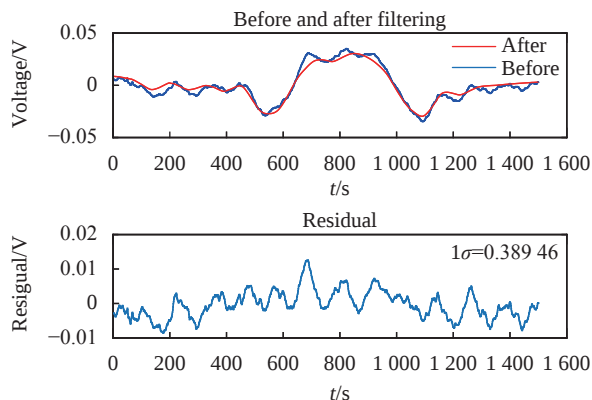


图3 利用卡尔曼-小波分析算法滤波前后效果对比

Fig.3 Comparison of the second harmonic collected by the system before and after filtering by Kalman-wavelet analysis algorithm

波分析去噪方法前后效果对比图。

图3上图中蓝色波形是滤波前的气体浓度二次谐波波形,红色波形是利用滤波后的波形。SNR由7.5提升到了15.5,是原信噪比的2.06倍。拟合残差 1σ 为0.38946 V。

2.3 气体浓度标定实验

图4展示了气体浓度标定实验的结果。

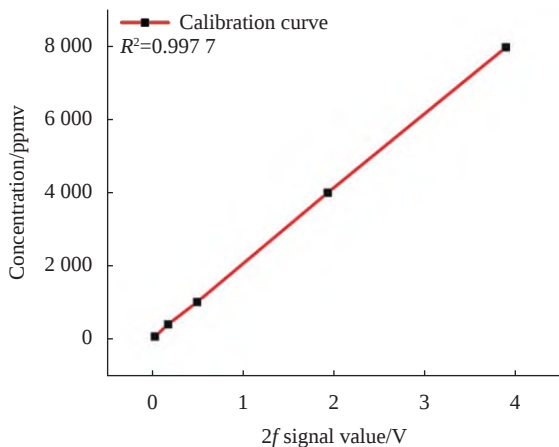
图4 50~8000 ppmv CO₂ 浓度标定图

Fig.4 Diagram of 50-8000 ppmv CO₂ concentration calibration

实验室配气系统配备了五种不同浓度的CO₂气体(50、300、1000、4000、8000 ppmv),每个浓度值均采样500点以上并取平均值,在实验室25℃的环境下对该仪器的气体浓度进行了标定实验。如图4所示,CO₂浓度标定线性度达到了0.9977。

2.4 气体检测准确度对比实验

实验针对五种不同浓度的CO₂气体(50、300、1000、4000、8000 ppmv)进行测量,对该仪器应用卡

尔曼-小波分析滤波前后的气体浓度检测准确度进行了测量与对比。

图5为卡尔曼-小波分析算法滤波前CO₂气体浓度误差对比图,黑色部分为滤波前的五种不同浓度CO₂气体测量误差曲线,误差为4.47%~4.83%。红色部分为滤波后的误差曲线,误差为2.57%~2.66%。可以看出,使用卡尔曼-小波分析滤波算法可以明显减小系统误差,提高检测准确度。

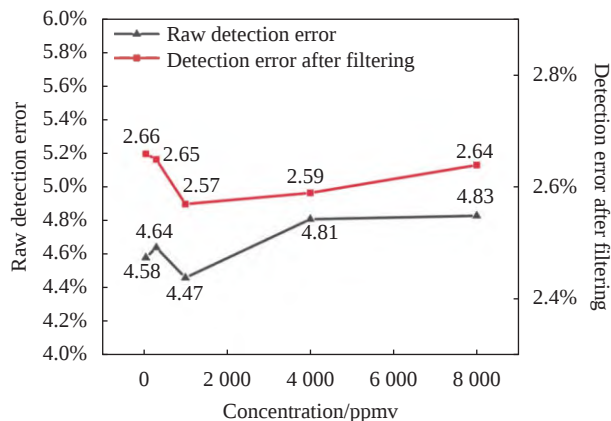
图5 卡尔曼-小波分析算法滤波前后CO₂误差

Fig.5 Error result of Kalman-wavelet analysis algorithm

2.5 气体检测稳定性对比实验

系统在4000 ppmv浓度条件下进行了稳定性对比实验,结果如图6所示。

图6中红色部分为1000 s内采用卡尔曼-小波分析滤波前得到的浓度结果,波动范围为3886.3~4122.1 ppmv,标准差为35 ppmv。蓝色部分为系统

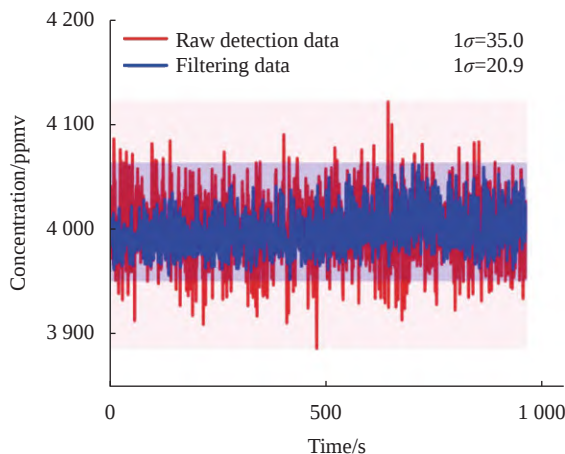
图6 系统在4000 ppmv浓度下CO₂检测稳定性对比实验

Fig.6 Comparison experiment of CO₂ detection stability of the system at 4000 ppmv concentration

滤波后探测到的浓度结果,波动范围为 3 952.3~4 062.5 ppmv,标准差为 20.9 ppmv。由图可知,系统采用卡尔曼-小波分析滤波后测得的浓度数据波动范围更小,得到数据的标准差由 35 ppmv 下降为 20.9 ppmv。系统稳定性得到了较大提升。

2.6 系统探测下限对比实验

系统对浓度为 300 ppmv 的 CO₂ 气体样本进行测量,然后利用 Allan 方差来分析探测下限。

如图 7 所示,图 7(a) 与图 7(b) 中呈下降趋势的红色实线表示系统在白噪声占主导的区域呈现的预期的响应。图 7(a) 表示系统直接测量的浓度值得到的艾伦方差与积分时间 τ 的关系。由图可知,最优的积分时间约 72 s 时所对应的最低探测下限为 7.2 ppmv。图 7(b) 表示系统通过卡尔曼-小波分析滤波后的浓度值得到的艾伦方差与积分时间 t 的关系。由图可知,最优的积分时间约 61 s 时所对应的最低探测下限为 5.5 ppmv。实验利用卡尔曼-小波分析算法提升了系统的探测下限,使得最低探测下限由 7.2 ppmv 提升到 5.5 ppmv。

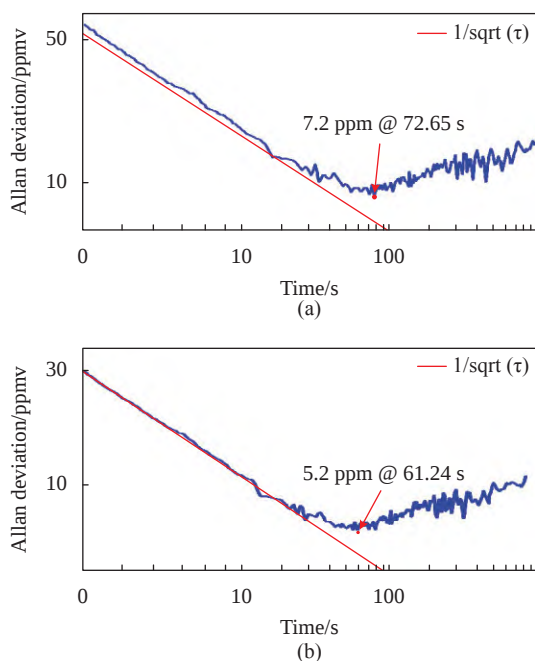


图 7 Allan 方差探测下限图

Fig.7 Allan deviation method detection limit

3 结论与展望

文中研制了面向地震监测的高精度 CO₂ 检测系

统,并针对系统噪声利用卡尔曼-小波分析算法进行滤波,实验表明滤波后系统准确度、稳定性、最低探测下限指标均得到了提升。结合该方法的系统可以使地球化学气体测量具有更广泛的应用前景,为实现准确分析地震前兆提供重要的帮助。下一步将在目前的高精度 CO₂ 检测系统研制基础上加入主成分分析 (PCA) 算法,通过对二次谐波主特性进行提取的方式进一步提升系统准确度与稳定性。

参考文献:

- [1] Chen Z, Li Y, Giovanni M. Spatial and temporal variations of CO₂ emissions from the active fault zones in the capital area of China [J]. *Applied Geochemistry*, 2020, 112: 104489.
- [2] Zhou X C, Sun F X, Chen Z. Degassing of CO₂, CH₄, Rn and Hg in the rupture zones produced by Wenchuan M_s 8.0 earthquake [J]. *Acta Petrologica Sinica*, 2017, 33(1): 291-303. (in Chinese)
- [3] Xiong T, Gao Ming. Mainstream NDIR breathing CO₂ monitoring system based on new light chamber structure [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2020, 49(6): 20190575. (in Chinese)
- [4] Zhao A X, Tang X J, Liu J H. Spectral wavelength selection and dimension reduction using Elastic Net in spectroscopy analysis [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2014, 43(6): 1977-1981. (in Chinese)
- [5] Liang Y T, Tian F C. Research progress of coal mine gas detection technology in China [J]. *Journal of China Coal Society*, 2021, 46(6): 1701-1714.
- [6] Ren Q, Chen C, Wang Y. A prototype of pppbv-level mid-infrared CO₂ sensor for potential application in deep-sea natural-gas-hydrate exploration [J]. *IEEE Transactions on Instrumentation and Measurement*, 2020, 69(9): 7200-7208.
- [7] Schaeffer S M, Bowling D R. Long-term field performance of a tunable diode laser absorption spectrometer for analysis of carbon isotopes of CO₂ in forest air [J]. *Atmospheric Chemistry & Physics*, 2008, 8(17): 5263-5277.
- [8] Wang B, Fan X L, Huang S. Development of VCSEL based carbon dioxide detecting system using infrared spectroscopy [J]. *Laser Journal*, 2020, 41(8): 22-25. (in Chinese)
- [9] Wang C Y, Zhao S Q, Shi H W. Research on CO₂ detection system based on TDLAS-WMS [J]. *Transducer and Microsystem Technologies*, 2021, 40(3): 52-57. (in Chinese)
- [10] Jia J W, Li W, Chai H, et al. Gas detection technology algorithm

- based on TDLAS [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2019, 48(5): 0517007. (in Chinese)
- [11] Olver F W, Lozier D, Boisvert R F. NIST Handbook of Functions [M]. New York: International Statistical Review, 2011, 1: 131-132.
- [12] Kireev S V, Kondrashov A A. Kalman's method to improve accuracy of online $^{13}\text{C}^{16}\text{O}_2$ measurement in the exhaled human breath using tunable diode laser absorption spectroscopy [J]. *Laser Physics Letters*, 2011, 40(6): 992-996.
- [13] Zhou X, Jin X. Harmonic wavelet analysis of TDLAS signals [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2014, 43(6): 1722-1727. (in Chinese)
- [14] Chen C, Chen H D, Wang Y Z. Optical design and verification of multipass cell with two spherical mirrors using space equation method [J]. *IEEE Transactions on Instrumentation and Measurement*, 2021, 70: 1-8.

Development of high precision CO_2 detection system based on near infrared absorption spectroscopy

Li Hengkuan¹, Piao Heng¹, Wang Peng¹, Jiang Yankun¹, Li Zheng¹,
Chen Chen^{1*}, Qu Na², Bai Huifeng³, Wang Biao⁴, Li Meixuan^{5*}

(1. College of Instrumentation and Electrical Engineering, Jilin University, Changchun 130026, China;

2. Institute of Electrical Information Engineering, Jilin University of Architecture and Technology, Changchun 130114, China;

3. Beijing Smart Chip Microelectronics Technology Company Limited, Beijing 102200, China;

4. Changchun Institute of Optics, Fine Mechanics and Physics, Chinese Academy of Sciences, Changchun 130033, China;

5. Institute For Interdisciplinary Quantum Information Technology, Jilin Engineering Normal University, Changchun 130052, China)

Abstract:

Objective Crustal movement will discharge CO_2 and other gases to the surface, and the surface concentration of CO_2 near the fault zone will be abnormal before the earthquake. High-precision measurement of CO_2 gas near the seismic zone can provide important help for the analysis of earthquake precursors. At present, the main methods for measuring CO_2 concentration include non-dispersive infrared analysis technology, electrochemical technology, chromatographic analysis technology, etc. However, the above methods generally have the disadvantages of being easily disturbed by its background gas, low accuracy, and unable to achieve real-time monitoring. Tunable diode laser absorption spectroscopy (TDLAS) technology has the advantages of not being disturbed by its background gas, high accuracy, and real-time monitoring. In recent years, it has become a research hotspot at home and abroad and has been widely used in the field of gas detection. In this paper, a high-precision CO_2 detection system is developed by using tunable diode laser absorption spectroscopy technology.

Methods In this paper, a high-precision CO_2 detection system for seismic monitoring is established. The tunable diode laser absorption spectroscopy technology is adopted, and the wave number $4\,978.202\text{ cm}^{-1}$ is selected as the absorption spectral line of the CO_2 detection system (Fig.1). A multi-channel unit with an effective optical path of 40 m is adopted, and STM32 is used as the control equipment and data processing core equipment (Fig.2). For the detector noise and optical interference fringe noise in the system, Kalman-wavelet analysis algorithm is used to filter and improve the system.

Results and Discussions The system uses Kalman-wavelet analysis method to eliminate the influence of detector noise and optical fringe interference. The experiment shows that the second harmonic signal to noise ratio of the system at 50 ppmv CO_2 concentration is 2.06 times higher than that before filtering (Fig.3). Under different CO_2 concentrations (50 ppmv, 300 ppmv, 1 000 ppmv, 4 000 ppmv, 8 000 ppmv), the system error is 2.57%-2.66% (Fig.4). When the system measures CO_2 at 4 000 ppmv concentration, the detection precision reaches 20.9 ppmv

(Fig.5). According to Allan variance analysis, the method detection limit (MDL) corresponding to the integration time of about 61s is 5.2 ppmv (Fig.6), which realizes the high-precision measurement of CO₂ gas.

Conclusions This paper develops a high-precision CO₂ detection system for seismic monitoring. The system adjusts the current injected into the DFB laser to make its output central wavelength at 2 008 nm and serve as the detection light source of CO₂. In order to improve the lower detection limit of CO₂ gas concentration, the system uses a self-developed cylindrical mirror multi-pass cell with an effective optical path of 40 m. The multi-pass cell can work stably in the temperature range of 0-40 °C and the pressure range of 1.333-101.325 kPa to ensure the reliability of the system in the field measurement process. The system control TEC realizes the temperature control of the controlled object, and the control precision of the temperature control system in the laboratory can reach 0.01 °C. The Kalman-wavelet analysis algorithm is used to filter the system noise, and the frequency of optical fringe interference in the frequency domain is similar to that of cosine wave in the time domain, so as to separate it and remove the optical fringe interference. The experimental results show that the accuracy, precision and the method detection limit of the system are improved after filtering. The system combined with this method can make the geochemical gas measurement have a broader application prospect and provide important help for the accurate analysis of earthquake precursors.

Key words: trace amounts of CO₂; high precision; TDLAS technology; Kalman-wavelet analysis; second harmonic

Funding projects: National Key Research and Development Program of China (2018YFC1503802); Science and Technology Department of Jilin Province of China (20200201050JC, 20220203016SF); Industrial Technology Research and Development Project of Jilin Provincial Development and Reform Commission (2022C045-5); Science and Technology Department of Changchun City of China (21ZGG14)