## 物理学报 Acta Physica Sinica



### 光频链接的双光梳气体吸收光谱测量

张伟鹏 杨宏雷 陈馨怡 尉昊赟 李岩

Optical frequency linked dual-comb absorption spectrum measurement

Zhang Wei-Peng Yang Hong-Lei Chen Xin-Yi Wei Hao-Yun Li Yan

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 67, 090701 (2018) DOI: 10.7498/aps.67.20180150 在线阅读 View online: http://dx.doi.org/10.7498/aps.67.20180150 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn/CN/Y2018/V67/I9

您可能感兴趣的其他文章 Articles you may be interested in

## 中波红外微型静态傅里叶变换光谱仪的设计与分析

Design and analysis of medium wave infrared miniature static Fourier transform spectrometer 物理学报.2018,67(6):060702 http://dx.doi.org/10.7498/aps.67.20172599

#### 准直系统热光学效应对静态傅里叶变换红外光谱仪光谱复原的影响研究

Influence on the recovered spectrum caused by thermal optics effect of the collimation lens used in static Fourier transform infrared spectrometer 物理学报.2015, 64(13): 130703 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.130703

### 时空联合调制成像光谱仪前置成像系统分析与设计

Design and analysis for the front imaging optical system of the spatiotemporal mixed modulated Fourier transform imaging spectrometer 物理学报.2014, 63(10): 100701 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.100701

#### 空间调制傅里叶变换光谱仪分束器色散特性研究

Study on chromatic dispersion of beam splitter in spatially modulated Fourier transform spectrometer 物理学报.2012, 61(14): 140702 http://dx.doi.org/10.7498/aps.61.140702

## 窄带傅里叶变换光谱仪中平稳高斯噪声的理论分析

Theoretical analysis on stationary Gaussian random noise in narrowband Fourier transform spectrometer 物理学报.2012, 61(7): 070704 http://dx.doi.org/10.7498/aps.61.070704

# 光频链接的双光梳气体吸收光谱测量\*

张伟鹏<sup>1</sup>) 杨宏雷<sup>2</sup>) 陈馨怡<sup>1</sup>) 尉昊赟<sup>1)†</sup> 李岩<sup>1</sup>)

(清华大学精密仪器系,精密测试技术及仪器国家重点实验室,北京 100084)
 (北京无线电计量测试研究所,计量与校准技术重点实验室,北京 100854)

(2018年1月20日收到;2018年2月8日收到修改稿)

双光梳光谱技术以其无运动部件快速采样、高分辨率探测等优势成为宽带激光光谱测量中的热点技术. 但受限于常用微波锁定双光梳光源间的噪声特性,双光梳光谱技术仍难以发挥其探测潜能.本文报道一种光 频域互相链接的双光梳光谱探测方案.通过将两台激光器的偏置频率同时锁定到一个窄线宽激光器上,既免 去了结构复杂且成本高昂的非线性自参考系统,又将双光梳间的共同参考点设置到了光频范围,抑制了双光 梳光谱采样抖动,实现光谱探测性能的提升.<sup>13</sup>C<sub>2</sub>H<sub>2</sub>的 $\nu_1 + \nu_3$ P支光谱数据测量数据分析结果表明:谱线 位置与文献结果符合良好,光谱分辨率为0.086 cm<sup>-1</sup>,信噪比 > 200:1 (62.5 ms, 100 幅平均),相应的秒均噪 声等效吸收系数达6.0 × 10<sup>-6</sup> cm<sup>-1</sup>·Hz<sup>-1/2</sup>.该工作为双光梳光谱测量的实际应用提供了一种高精度、低成 本、易于实现的解决方案.

关键词:光谱测量,傅里叶变换光谱,光学频率梳 PACS: 07.57.Ty, 29.30.-h, 42.62.Eh

#### **DOI:** 10.7498/aps.67.20180150

## 1引言

伴随着光学频率梳这一稳定的宽带激光光源 的出现,众多与光学频率测量相关的技术应用得到 了革新和发展<sup>[1-5]</sup>,其中在高精度光谱测量方向发 展出了双光梳光谱<sup>[6-16]</sup>、宽带腔增强直接光频梳 光谱<sup>[17-20]</sup>、宽带腔衰荡光谱<sup>[21-24]</sup>等多种极具特 色的宽带激光光谱探测技术,突破了原有激光光谱 技术窄带探测的限制,使得激光光谱具备了同时实 现宽光谱、高灵敏度和高分辨率探测的能力<sup>[12]</sup>,并 展示出在多组分同时探测分析(如疾病诊断、大气 监测、燃烧诊断和安全防卫等)中的巨大潜力.其 中,双光梳光谱探测方法以两台重复频率稍有不同 的光频梳作为光源,实现快速异步光学扫描和多外 差干涉探测,并通过对干涉信号的傅里叶变换和频 谱信号的频率映射获得待测光谱数据.该方法具有 傅里叶光谱探测方法的特征,但又充分利用了光频 梳的时域和频域特性,无需任何机械扫描部件就可 以实现宽带、高分辨率、高灵敏度快速探测,极具探 测优势.然而,在初期实践中,受限于光频梳纵模 的频率稳定性,探测分辨率仅达到1 cm<sup>-1</sup>左右,距 双光梳光谱的探测潜力甚远<sup>[14]</sup>.为了提升探测性 能,研究者在提高双光梳光源的绝对频率稳定度方 面开展了卓有成效的实践,成功演示了一些基于高 稳定性光梳光源的双光梳光谱系统,测得了十分清 晰的精细光谱数据<sup>[6,8]</sup>,分辨率甚至达到光频梳纵 模间隔.但这类系统锁定环节多而且复杂,实现难 度大,因此,近年来发展出了多种提高双光梳互相 干性<sup>[10]</sup>或补偿双光梳光源间相对相位波动和时间 抖动<sup>[9,10]</sup>的双光梳光谱探测方案.这类方案既能 获得较好的探测性能,又降低了系统的实现难度, 非常有潜力带动双光梳光谱走向实用.

本文在对双光梳光谱探测性能评估<sup>[15,16]</sup>分析 的基础上,研制光学频率参考稳定的飞秒光学频率 梳光源,实现了一种光频链接的双光梳光谱探测系

\* 国家重大科学仪器设备开发专项(批准号: 2013YQ47067502)和国家自然科学基金(批准号: 61775114)资助的课题.

© 2018 中国物理学会 Chinese Physical Society

<sup>†</sup>通信作者. E-mail: luckiwei@mail.tsinghua.edu.cn

统. 该系统中,两台光频梳以同一台窄线宽激光器 为媒介进行光频锁定控制,避免了复杂的自参考系 统,在简化系统实现的同时,提升了双光梳光源间 的相干性,实现了光谱分辨率相较于传统射频锁定 双光梳系统一个数量级的提升. 通过该系统,获得 了高质量的乙炔(<sup>13</sup>C<sub>2</sub>H<sub>2</sub>)光谱,并与文献[25]报道 的光谱数据进行了比对和评估,验证了系统的探测 性能.

## 2 原理及实验装置

## 2.1 光频链接双光梳系统原理

一台光频梳输出的频率梳齿可表示为N×  $f_{rep} + f_{ceo}$ ,其中 $f_{rep}$ , $f_{ceo}$ 分别称为光频梳的重复 频率和偏置频率, N 为对应的纵模数. 对于射频锁 定的光频梳, 通过直接测量相邻梳齿间的拍频得到  $f_{\rm rep}$ ,通过1*f*-2*f* 非线性自参考系统得到其 $f_{\rm ceo}$ <sup>[26]</sup>, 再通过反馈控制光频梳的谐振腔腔长和抽运电流 分别控制其重复频率和偏置频率锁定至标准的射 频频率基准,最终实现光频梳的完全锁定.该锁定 方式中,两台光频梳虽然有溯源至射频频率基准的 相对稳定的偏置频率和重复频率,但是光频输出信 号所对应的N值达到10<sup>6</sup>量级,这意味着重复频率 的不稳定性在光频段被显著放大,造成在实际测量 中双光梳之间的频差表现出较大的高频抖动,互相 干性退化. 之前的仿真和实验研究表明<sup>[15,16]</sup>, 使 用这类双光梳光源,直接测得的光谱线位置抖动达 到 $0.2 \text{ cm}^{-1}$ 左右, 难以实现优于 $1 \text{ cm}^{-1}$ 光谱分辨 率的高性能探测.为了减小两台光学频率梳对应 纵模频率差的相对抖动,提高光谱探测性能,本文 实践一种光频链接的双光梳光谱探测方案,通过引 入一台布拉格光栅稳定的窄线宽参考激光器作为 光学频段的频率参考,增强两台光频梳间的相对稳 定性. 该系统中, 两台光频梳均通过调制其各自的 抽运电流与该窄线宽激光器进行锁定,其各自的重 复频率仍通过调制谐振腔长的方式与射频频率基 准锁定.此时,光频梳输出的梳齿频率可以表示为  $N_1 \times f_{rep} + f_L + f_{beat}$ . 这里  $f_L$  和  $f_{beat}$  分别为参考 激光的频率和光频梳与参考激光的拍频, N1 为以 激光参考点为基准的偏移纵模数. 对比射频锁定方 案, fceo取值由一个射频频率增加到一个很大的光 频频率  $f_{\rm L} + f_{\rm beat}$ , 对应  $N_1$  的取值比 N 减小 2 个量 级. 这使得在测量光谱段内由重复频率不稳定导致 的双光梳互相干性下降的情况得到很大程度的改善. 仿真分析表明<sup>[15]</sup>,该方案比起完全射频锁定的方式,光谱分辨率可提高一个数量级. 同时,本方案无需较为复杂的1*f-2f*非线性自参考系统,使得该双光梳光谱测量系统成本降低,更易于实现.

基于上述方案,搭建了如图1所示的双光梳光 谱测量系统. 通过同一个窄线宽参考激光器(RIO, RIO0195-3-16-4) 和铷钟频率基准 (Symmetricom, 8040C)实现两台光频梳的完全锁定并同步.两台 光频梳的输出光各自通过一个半波片使其偏振 方向一致,后经由一个分束棱镜合束入射进待测 气体池(Triad Technology, TT-CH13-100T-G-Q). 在光入射至气体池前,使用一个与待测光谱范围 对应的带通滤光片进行光谱选择,以便在充分利 用探测器动态范围的情况下, 增强光谱数据的信 噪比. 出射的带有吸收信息的双光梳多外差拍频 信号被光电探测器接收并由基于现场可编程门阵 列(FPGA)的数据采集卡(NI, PXIe-7965R FPGA, 16-bit 5762R digitizer)所采集. 对采集得到的信号 进行傅里叶变换以及光学频率映射,即得到待测气 体的吸收光谱特性.



图 1 双光梳光谱测量系统原理图 (Comb 1 和 Comb 2 为自制光频梳, H 为半波片, BS 为分束立方体, F 为光学 滤光片, PD 为光电探测器, M 为平面反射镜)

Fig. 1. Schematic of the dual-comb spectrometer (Comb 1 and Comb 2, homemade optical frequency combs; H, half wave plate; BS, beam splitter; F, optical filter; PD, photodetector; M, mirror).

### 2.2 光频参考光频梳光源

光频参考光频梳光源是实现双光梳光谱探测 的基础.图2展示了其内部原理结构.该光频梳基 于一个由饱和吸收体和非线性偏振旋转构成的混 合锁模飞秒脉冲激光器.该混合锁模方式既保证了 自启动的锁模特性又具有较宽的输出光谱.特别 地,在该激光器谐振腔内集成的一个大行程电动光 学时延线提供超过5.5 cm的运动行程,可使光源在 重复频率98 MHz的附近拥有接近1.8 MHz的重复 频率调整范围. 这样大的调整范围使得在制作并 集成第二台光学频率梳时,调整并获得与第一台光 频梳接近的重复频率这一过程得到很大程度的简 化. 锁模后, 每台光源拥有超过 30 mW (耦合效率 约85%)的输出功率,并被分成三路分别用于光学 频率锁定和光谱探测应用.不同于常规微波锁定 光频梳,本方案将用于锁定的两路光中的一路和稳 频窄线宽激光器耦合获得光学拍频,通过该拍频产 生误差信号对光频梳的抽运电流调制以实现位于 光频域上的偏置频率点的高精度锁定;同时,利用 相邻梳齿间的拍频信号,通过对谐振腔内光纤拉伸 器的调控,实现光频梳重复频率的高速锁定.该光 纤拉伸器包含一个共烧式长行程压电陶瓷(PZT), 提供17.4 µm的大运动行程,用于对光纤谐振腔进 行补偿. 该自制光频梳被安置在一个配备有 TEC 制冷片和PID控制器的主动温控盒内以避免温度 的长期漂移及空气的扰动,减小引入的谐振腔长变 化,以保证每次开机稳定地输出光谱与输出功率.

上述调制抽运电流和压电陶瓷的两组锁相电路使用类似的实现方案,如图3所示.首先位于10 MHz附近的光学拍频被光电二极管探测并通过带通滤波器(BBP-10.7+,9.5—11.5 MHz, Mini-Circuits)以提高拍频信号的信噪比.之后通过功率分配器分出一路信号用于监视锁定的拍频,另一路通过一个放大器增加信号功率后送入鉴频鉴相器,与从信号发生器生成的标准信号进行鉴频鉴相生

成误差信号.对于谐振腔长调制,输出的慢环误差 信号经高压放大器放大后反馈给光纤拉伸器内的 压电陶瓷;对于抽运电流调制,则使用高带宽误差



图 2 光频参考混合锁模飞秒光学频率梳结构 (Pump LD 为 抽运激光二极管; WDM 为波分复用器; Er<sup>+3</sup> 表示掺铒光纤; Temp. ctrl 为温度控制器; PZT 为压电陶瓷晶体; TEC 为 热电制冷器; Temp. sensor 为温度传感器; SA 为饱和吸收体; ISO 为隔离器; COL 1, 2, 3 为光纤准直耦合器; Q 为四分之 一波片; PBS 为偏振分束立方; H 为半波片; Ref. LD 为参考 窄线宽激光器; App. 表示实验应用)

Fig. 2. Schematic of the hybrid mode-locking optical frequency comb with optical reference stabilization (Pump LD, pump laser diode; WDM, wave division multiplier;  $Er^{+3}$ , Er doped optical fiber; Temp. ctrl, temperature control; PZT, piezo crystal; TEC, thermal electrical cooler; Temp. sensor, temperature sensor; SA, saturable absorber; ISO, isolator; Col 1, 2, 3, collimator; Q, quarter wave plate; PBS, polarization beam splitter; H, have wave plate; Ref. LD, reference narrow line-width laser diode; App., experiment application).



图 3 锁相环电路原理结构 (BPF 为带通滤波器, Amp 为射频放大器, HVA 为高压放大器, PLF 为相位超前电路, Syn. 为 信号发生器, Mon. 为监视端口) (a) 压电陶瓷锁相环; (b) 抽运电流锁相环

Fig. 3. Schematic of the phase lock loop (PLL) used for comb stabilization (BPF, band pass filter; Amp, amplifier; HVA, high voltage amplifier; PLF, phase-lead filter; Syn., frequency synthesizer; Mon., monitor port): (a) Phase lock loop of the PZT; (b) phase lock loop of the pump current.

信号,并经过一个相位超前补偿电路之后再反馈给 抽运激光器控制器的电流调制端口以提高伺服反 馈带宽.

## 3 光频梳光源性能评估

为验证激光器的输出特性,使用宽带光电 探测器 (New focus, 1434)和高速示波器 (Agilent, DSOS254A)获得了时域脉冲信号,如图4(a)所示, 周期脉冲时间间隔约为10 ns.将此信号送入频 谱仪 (Agilent, N9010A)中,可得到脉冲重复频率 的基频和高次谐波,放大基频频段,并设置仪器分 辨率和视频分辨率均为3 Hz,可看到重复频率约 为98.791 MHz,信噪比达到70 dB,如图4(b)所示. 使用自相关仪 (APE, PulseCheck50)测量了输出脉 宽, sech<sup>2</sup> 拟合脉冲宽度为175 fs,如图4(c)所示. 锁模后典型的输出光谱如图4(d)所示.进一步对 激光器近两周的输出光谱和平均功率测试,显示输 出光谱一致性良好,光功率变化小于3%,体现出了 激光器很好的长期相对稳定性.

抽运电流调制环的锁定性能对于建立良好的

光频链接至关重要. 但实际锁相环中,由于铒离 子较长的上能级寿命以及谐振腔较慢的响应带 来了额外的低通滤波效应,导致调制控制带宽受 限. 直接利用图3方案,锁定环最大调制带宽仅为 14.8 kHz,如图5(b)所示. 为获得更大的控制带宽, 在实验中加入了一个传递函数如图5(a)所示的相 位超前电路,抵消由低通滤波效应造成的相位滞后 问题,并采用高速的抽运驱动器进一步提高控制 带宽. 使用上述改进措施后,控制带宽显著增加到 94.8 kHz,如图5(b)所示,且其1 Hz—1 MHz 的积 分相位噪声积分值为0.755 rad,体现出了很好的锁 定性能.

为检验相位超前补偿的抽运电流锁相环路的 长期稳定性,我们对锁定拍频进行了时长为3000 s (门时间为1 s)的监测. 图 6 (a)所示为压电陶瓷 控制环路锁定频率误差. 测量得锁定频率标准 差和1 s平均Allan标准差均为5.0 mHz,对应于 10 MHz本振信号的1 s平均相对Allan标准差为  $5.0 \times 10^{-11}$ , 512 s平均Allan标准差为 $4.9 \times 10^{-12}$ . 图 6 (b)中相对Allan标准差曲线呈 $\tau^{-1/2}$ ,  $\tau$ 为积分 时间,结果表明相位锁定效果良好.



图 4 输出锁模激光性能 (a) 时域脉冲; (b) 脉冲重复频率频谱 (RBW 表示分析带宽, VBW 表示显示带宽); (c) 脉冲自相关信号; (d) 输出光谱

Fig. 4. Output performance when mode-locked: (a) Output pulse in time domain; (b) radio frequency spectrum of repetition rate (RBW, resolution bandwidth; VBW, video bandwidth); (c) autocorrelation of the output pulse; (d) output spectrum.



图 5 (a) 相位超前电路传递函数; (b) 抽运电流锁定误差 信号的功率谱密度

Fig. 5. (a) Transfer function of the designed phaselead filter; (b) power spectrum density of the in-loop error signal in the pump-locking loop.



图 6 抽运电流锁定长期稳定性 (a) 频率计测量的频率 偏离; (b) 由 (a) 导出的相对 Allan 方差

Fig. 6. Long-term stability of the locked beat note in the pump-locking loop: (a) Counted frequency offset with a gate time of 1 s; (b) relative Allan deviation derived from (a).

## 4 光谱测量性能评估

在完成两台光频梳光源的搭建后,我们构建 了如图1所示的双光梳光谱测量系统. 两台光频 梳的重复频率被设定在98.790 MHz附近,并且两 台之间具有1.600 kHz的重复频率差.所用重复频 率参数通过一台与铷原子频率基准同步的双通道 信号发生器生成,且两个通道之间通过信号发生 器内部的锁相环实现相位同步. 用于光学频率参 考的窄线宽激光器标称线宽小于2 kHz, 中心波长 为1564.701 nm, 对应的频率为191.5973 THz. 我 们使用的光学带通滤光片的半高全宽为12 nm, 中 心波长为1540 nm. 测量中, 干涉数据以250 MS/s 的采样率采集,结合干涉图边缘数据信噪比,选取 单帧干涉数据时长为24 µs. 图7显示了一个典型 的双光梳光谱探测时域干涉信号,其中的右插图展 示了中心增强部分300个采样点的干涉数据, 左插 图展示了干涉图边缘部分300个采样点. 从图7能 够看出中心增强信号清晰未饱和,边缘信号周期性 调制明显,具有一定的信噪比.接下来,采集数据 补零到2<sup>16</sup>个采样点(对应260 µs)后经过三角窗调 制,通过快速傅里叶变换获得映射到射频域的吸收 光谱.结合实验参数配置条件,相应光频域光谱位 置可以通过(1)式求得:

$$\nu = (\nu_{\rm cw} + f_{\rm b}) + \frac{f_{\rm rep1}}{\Delta f_{\rm rep1}} (f_{\rm rep1} - f_{\rm RF} - 2f_{\rm b}), \quad (1)$$

其中 $\nu_{cw}$ 为窄线宽激光器的频率,  $f_b$ 为光频梳与窄 线宽激光器之间的拍频,  $f_{rep1}$ 为第一台光频梳的重 复频率,  $\Delta f_{rep}$ 为两台光频梳的重复频率差,  $f_{RF}$  对 应傅里叶变换后的射频信号.由实验条件可得插零 变换后的光谱数据点间隔为0.0078 cm<sup>-1</sup>.

映射到光频域的光谱数据如图 8 (a) 所示,该 图展示了  ${}^{13}C_{2}H_{2}$  分子的  $\nu_{1} + \nu_{3}$  振转能级的 P 分 支谱线,图中光谱包络由双光梳光源输出特性决 定.进行基线拟合以及光谱的归一化得到透过率 曲线,如图 8 (b) 所示.这一跨度为55 cm<sup>-1</sup> 的光 谱数据清晰地展现了  ${}^{13}C_{2}H_{2}$  分子的  $\nu_{1} + \nu_{3}$  振转 能级 P(2) 至 P(22) 的谱线.图 8 (c) 展示了对谱线 P(10) 强度拟合的结果,显示测得谱线半高全宽优 于 0.13 cm<sup>-1</sup>.事实上,双光梳光谱系统的光谱分 辨率可由采样时间 T、重复频率  $f_{rep1}$  和重复频率 差  $\Delta f_{rep}$  利用 (2) 式计算所得:

$$RES = k \times \frac{f_{\rm rep1}}{T \cdot \Delta f_{\rm rep}},\tag{2}$$

其中k为切趾函数引入的分辨率增宽因子.类比于 傅里叶变换光谱仪,当不考虑切趾,即k = 1时,光 谱分辨率为0.086 cm<sup>-1</sup>;考虑实际计算时在补零后 引入了一个三角窗, 对应引入一个 $k \approx 1.43$ 的增宽 因子, 使得切趾后光谱分辨率约为 $0.12 \text{ cm}^{-1}$ . 比 较图8(c)所示结果不难发现, 两者符合良好; 实际 谱线由于包含有谱线自身展宽的影响, 其半高全宽 稍宽于评估也是不难理解的. 为考查双光梳光谱谱



图 8 <sup>13</sup>C<sub>2</sub>H<sub>2</sub> 分子的  $\nu_1 + \nu_3$  振转能级 P 分支谱线 (a) 吸收光谱数据; (b) 透过率曲线; (c) P(10) 谱线的拟合结果 Fig. 8. Obtained optical spectra data of  $\nu_1 + \nu_3$  of <sup>13</sup>C<sub>2</sub>H<sub>2</sub> molecular: (a) Absorption spectrum; (b) transmission curve; (c) curve fit of P(10) line.

线位置的准确性,将所测得的 $\nu_1 + \nu_3$ 振转能级 P(2)至P(22)谱线位置与文献[25]的结果进行了 比对,表1列出了测量比对结果,可以看出,最 大偏差为0.006 cm<sup>-1</sup>,小于上述光谱数据点间隔 0.0078 cm<sup>-1</sup>,该结果表明本系统具有较高的光谱 测量位置准确度.

表1 测量结果与文献数据对比

Table 1. Comparison between the measured data and the reference.

| 谱线    | 文献数据 $/cm^{-1}$ | 本实验数据 $/cm^{-1}$ | 偏差/ $cm^{-1}$ |
|-------|-----------------|------------------|---------------|
| P(22) | 6467.576536999  | 6467.573         | 0.003         |
| P(21) | 6470.281734062  | 6470.285         | -0.003        |
| P(20) | 6472.964476485  | 6472.966         | -0.002        |
| P(19) | 6475.624768856  | 6475.624         | 0.001         |
| P(18) | 6478.262614602  | 6478.266         | -0.003        |
| P(17) | 6480.878014223  | 6480.876         | 0.002         |
| P(16) | 6483.470954643  | 6483.472         | -0.001        |
| P(15) | 6486.041499847  | 6486.043         | -0.002        |
| P(14) | 6488.589536652  | 6488.592         | -0.002        |
| P(13) | 6491.115108389  | 6491.117         | -0.002        |
| P(12) | 6493.618192036  | 6493.619         | -0.001        |
| P(11) | 6496.098766354  | 6496.097         | 0.002         |
| P(10) | 6498.556625414  | 6498.560         | -0.003        |
| P(9)  | 6500.992383171  | 6500.991         | 0.001         |
| P(8)  | 6503.405404121  | 6503.407         | -0.002        |
| P(7)  | 6505.795977162  | 6505.792         | 0.004         |
| P(6)  | 6508.164208144  | 6508.161         | 0.003         |
| P(5)  | 6510.510273317  | 6510.507         | 0.003         |
| P(4)  | 6512.834418413  | 6512.837         | -0.003        |
| P(3)  | 6515.136938178  | 6515.136         | 0.001         |
| P(2)  | 6517.418131459  | 6517.412         | 0.006         |

为了进一步展示本系统的探测性能,图9给出 了单次测量和100次平均的测量结果,可以看到, 通过多次测量平均,探测过程的随机噪声被大大抑 制,100幅平均光谱数据的信噪比在测量范围内达 到220. 需要特别指出的是,双光梳光谱的一大优 势即在于快速测量,在本系统实验中,每秒测量光 谱数可以达到1600幅,同等分辨率条件下,要比傅 里叶光谱仪快3—4个量级.利用(3)式<sup>[27]</sup>可以计 算出秒均噪声等效吸收系数:

$$NEA = (L \times SNR)^{-1} \sqrt{\frac{T}{M}}.$$
 (3)

该指标表征了在单位积分时间下光谱仪的噪声 水平,能够反映光谱仪的测量灵敏度.这里*SNR* 为测量结果信噪比,*M*为有效的光谱分辨单元 数,*T*为总的测量时间,*L*为吸收光程.本系统 实验中,上述100幅测量时间为62.5 ms,有效光 谱分辨单元数为640,所用样品池吸收长度为 7.5 cm,因而,对应的秒均噪声等效吸收系数可 达到 $6.0 \times 10^{-6}$  cm<sup>-1</sup>·Hz<sup>-1/2</sup>.



图 9 单次测量和 100 次测量平均透过率结果对比 Fig. 9. Comparison between the single-shot and 100times averaged transmission.

从(3)式不难看出,除增大吸收光程外,提高秒 均噪声等效吸收系数可以通过提高探测光谱信噪 比和增大探测带宽来实现. 在本系统中, 信噪比仍 主要受限于双光频梳光源间的相对频率抖动、探测 器线性度和数据采集卡的量化位数. 虽然两台光梳 共用了同一个光学频率参考,并且通过抽运电流调 制实现了小于1 Hz的光学相位锁定性能,但重复 频率抖动造成的射频映射频率的不稳定性仍存在. 根据相位噪声测量原理,相位噪声功率密度随谐波 次数呈平方规律递增,即 $S_{\varphi}(n \cdot f) = n^2 \cdot S_{\varphi}(f)$ ,其 中, S.。为相位噪声功率密度, n为谐波次数, f为基 频<sup>[28]</sup>.因此,通过锁定激光重复频率高次谐波,可 以有效地降低重复频率锁定噪声,获得更好的性 能.此外,当前光频梳的输出光谱带宽较为有限, 通过光学放大以及非线性光谱展宽技术拓宽输出 光谱,可以进一步提高该双光梳光谱仪的性能.

## 5 结 论

本文提出了一种光频链接的双光梳光谱探测 方案.借助一台窄线宽激光器的链接,提高了两 台光频梳间的互相干特性.在免去复杂的自参考 系统的情况下,获得了较好的光谱测量性能.对 于<sup>13</sup>C<sub>2</sub>H<sub>2</sub>样品的测试结果显示,系统光谱分辨率 达0.086 cm<sup>-1</sup>(切趾后光谱分辨率约为0.12 cm<sup>-1</sup>). 在所探测  $\nu_1 + \nu_3$ 振转能级的P支范围内,恢复的 光谱线位置与文献数据符合良好,偏差小于光谱数 据最小间隔.对62.5 ms时间内测量得到的100幅 光谱数据分析得到平均信噪比达到220,相应的秒 均噪声等效吸收系数达到6.0×10<sup>-6</sup> cm<sup>-1</sup>·Hz<sup>-1/2</sup>. 该工作开拓了一种易于实现,且具有高光谱分辨 率、高灵敏度的双光梳光谱探测解决方案,该系统 性能可满足大气成分遥感探测等应用需求,为双光 梳光谱系统的实际应用部署增添了途径.

#### 参考文献

- [1] Newbury N 2011 Nat. Photon. 5 186
- [2] Coddington I, Swann W, Newbury N 2009 Nat. Photon.3 351
- [3] Giorgetta F, Swann W, Sinclair S, Baumann E, Conddington I, Newbury N 2013 Nat. Photon. 7 434
- [4] Lomsadze B, Cundiff S 2017 Sci. Rep. 7 14018
- [5] Meng F, Cao S Y, Cai Y, Wang G Z, Cao J P, Li T C, Fang Z J 2011 Acta Phys. Sin. 60 100601 (in Chinese)
  [孟飞,曹士英,蔡岳, 王贵重,曹建平,李天初,方占军 2011 物理学报 60 100601]
- [6] Coddington I, Swan W, Newbury N 2008 Phys. Rev. Lett. 100 013902
- [7] Bernhardt B, Ozawa A, Jacquet P, Jacquey M, Kobayashi Y, Udem T, Holzwarth R, Guelachvili G, Hänsch T, Picqué N 2009 Nat. Photon. 4 55

- [8] Baumann E, Giorgetta F, Swann W, Zolot A, Coddington I, Newbury N 2011 Phys. Rev. A 84 062513
- [9] Ideguchi T, Poisson A, Guelachvili G, Picqué N, Hänsch T 2014 Nat. Commun. 5 3375
- [10] Cassinerio M, Gambetta A, Coluccelli N, Laporta P, Galzerano G 2014 Appl. Phys. Lett. 104 231102
- [11] Okubo S, Iwakuni K, Inaba H, Hosaka K, Onae A, Sasada H, Hong F 2015 Appl. Phys. Express 8 082402
- [12] Coddington I, Newbury N, Swann W 2016 Optica 3 414
- [13] Yang H, Wei H, Zhang H, Chen K, Li Y, Smolski V, Vodopyanov K 2016 Appl. Opt. 55 6321
- [14] Yang H L, Wei H Y, Li Y, Ren L B, Zhang H Y 2014 Spectroscopy and Spectral Analysis 34 335 (in Chinese)
  [杨宏雷, 尉吴赟, 李岩, 任利兵, 张弘元 2014 光谱学与光谱 分析 34 335]
- [15] Yang H, Wu X, Zhang H, Zhao S, Yang L, Wei H, Li Y 2016 Appl. Opt. 55 D29
- [16] Yang H, Wei H, Li Y 2016 Chin. Phys. B 25 044207
- [17] Thorpe J, Ye J 2008 Appl. Phys. B **91** 397
- [18] Adler F, Thorpe J, Kevin C 2010 Ann. Rev. Anal. Chem.3 175
- [19] Foltynowicz A, Masłowski P, Fleisher A, Bjork B, Ye J 2012 Appl. Phys. B 110 163
- [20] Khodabakhsh A, Alrahman C, Foltynowicz A 2014 Opt. Lett. 39 5034
- [21] Hodges T, Layer P, Miller W 2004 Rev. Sci. Instrum.
   75 849
- Mondelain D, Sala T, Kassi S, Romanini D, Marangoni M, Campargue A 2015 J. Quant. Spectrosc. Radat. Transfer. 154 35
- [23] Ball S, Povey I, Norton E, Jones R 2011 Chem. Phys. Lett. 342 113
- [24] Thorpe M, Moll K, Jones R, Safdi B, Ye J 2006 Science 311 1595
- [25] Edwards C, Margolis H, Barwood G, Lea S, Gill P, Rowley W 2005 Appl. Phys. B 80 977
- [26] Jones D, Diddams S, Ranka J, Stentz A, Windeler R, Hall J, Cundiff S 2000 Science 288 635
- [27] Foltynowicz A, Masłowski P, Ban T, Adler F, Cossel K, Briles T, Ye J 2011 Faraday Discuss. 150 23
- [28] Rubiola E 2009 Phase Noise and Frequency Stability in Oscillators (Cambridge: Cambridge University Press) pp29–30

## Optical frequency linked dual-comb absorption spectrum measurement<sup>\*</sup>

Zhang Wei-Peng<sup>1</sup>) Yang Hong-Lei<sup>2</sup>) Chen Xin-Yi<sup>1</sup>) Wei Hao-Yun<sup>1)†</sup> Li Yan<sup>1</sup>)

1) (Department of Precision Instruments, Tsinghua University, Beijing 100084, China)

2) (Science and Technology on Metrology and Calibration Laboratory, Beijing Institute of Radio Metrology and Measurement,

Beijing 100854, China)

( Received 20 January 2018; revised manuscript received 8 February 2018 )

#### Abstract

Dual-comb spectroscopy is becoming a highlighted topic in broadband spectrum measurement techniques because of two outstanding advantages. One is its highly stable output frequency, which leads to an appealing resolution, and the other is the omitting of moving parts, which helps achieve extreme fast sampling rate. Utilizing the traditional radio frequency linked combs, however, obstructs the dual-comb spectroscopy reaching satisfied performance because the phase noise of the radio frequency standard causes the dual-comb mutual coherence to severely degrade. Specifically, traditional frequency comb stabilizes the carrier envelope offset at a radio frequency by a self-reference system, and the order number of each output comb tooth is over a hundred thousand. Thus, the phase noise of the radio frequency reference is significantly multiplied in output optical frequency by the same order of magnitude as the tooth order number. In this paper, we demonstrate an optical frequency linked dual-comb spectrometer where the two combs are locked to a common narrow linewidth laser. In this configuration, the two combs are synchronized at an identical optical frequency, which means that the carrier envelope offset of the two combs are changed to an optical frequency and the order number of the output comb teeth are reduced by two orders of magnitude. Therefore, not only the complex and costly self-reference system can be removed but also the phase noise of the optical frequency of each comb tooth is effectively reduced, which leads to lower mutual frequency jitters and better mutual coherence. To prove the performance, we measure the  $\nu_1 + \nu_3$  P branch of  ${}^{13}C_2H_2$  molecular and the results accord well with the reported line positions and reveals a spectral resolution of  $0.086 \text{ cm}^{-1}$ . The average signal-to-noise ratio exceeds 200:1 (62.5 ms, 100 times on average) and the noise equivalent coefficient is  $6.0 \times 10^{-6} \text{ cm}^{-1} \cdot \text{Hz}^{-1/2}$ . This work provides a solution for pragmatic dual-comb spectroscopy with high resolution and low-cost configuration.

**Keywords:** spectroscopy measurement, Fourier transform spectroscopy, optical frequency comb **PACS:** 07.57.Ty, 29.30.-h, 42.62.Eh **DOI:** 10.7498/aps.67.20180150

<sup>\*</sup> Project supported by the National Key Scientific Instrument and Equipment Development Projects of China (Grant No. 2013YQ47067502) and the National Natural Science Foundation of China (Grant No. 61775114).

<sup>†</sup> Corresponding author. E-mail: luckiwei@mail.tsinghua.edu.cn