# 激光写光电子学进展

# 一种宽带小型化全光纤强度差压缩态光源

孙昂<sup>1,2\*</sup>,郭学石<sup>1,2</sup>,赵雯<sup>1,2</sup>,李小英<sup>1,2</sup>
<sup>1</sup>天津大学精密仪器与光电子工程学院,天津 300072;
<sup>2</sup>教育部光电信息技术科学重点实验室,天津 300072

摘要 实验演示了一台小型化的全光纤强度差压缩态光源。该光源采用色散位移光纤作为非线性介质,其脉冲泵浦光的重复频率约为50 MHz,具有结构稳定、体积小的优点。采用宽带宽差分探测器,在较宽的分析频率范围内对该光源的强度差压缩特性进行测量分析。结果表明:室温下该光源的频率小于65 MHz时,测得的强度差噪声低于散粒噪声极限; 在频率为20 MHz处测到了约3.8 dB的强度差压缩。本研究为后续在时域上测量强度差压缩奠定了基础。 关键词 压缩态光场;强度差压缩态光源;光纤参量放大器;连续变量量子光源 中图分类号 O437 文献标志码 A DOI: 10.3788/LOP222909

# Broadband Miniaturized All-Fiber Source with an Intensity-Difference Squeezed State

Sun Ang<sup>1,2\*</sup>, Guo Xueshi<sup>1,2</sup>, Zhao Wen<sup>1,2</sup>, Li Xiaoying<sup>1,2</sup>

<sup>1</sup>School of Precision Instruments and Opto-Electronics Engineering, Tianjin University, Tianjin 300072, China; <sup>2</sup>Key Laboratory of Opto-Electronic Information Technology, Ministry of Education, Tianjin 300072, China

**Abstract** In this study, a miniaturized light source with an intensity-difference squeezed state is fabricated. The light source uses a dispersion-shifted fiber as the nonlinear medium, and its pulse pump light repetition frequency is approximately 50 MHz. The light source has a stable structure and small size. The intensity difference compression characteristics of the light source in a wide range of frequencies are measured and analyzed using a broadband wide difference detector. The results show that the intensity difference noise measured at a frequency less than 65 MHz at room temperature is lower than the shot noise limit; furthermore, the intensity difference compression at 20 MHz is about 3.8 dB. This study lays a foundation for the measurement of the intensity difference squeeze in time domain.

**Key words** squeezed state of light; intensity difference squeezed state; optical fiber parametric amplifier; continuous variable quantum light source

# 1引言

强度差压缩态光源可以产生强度差起伏小于散粒 噪声极限(SNL)的量子光源。强度差压缩态光源的制 备目前主要依靠二阶非线性晶体的参量下转换过程和 光纤中的四波混频过程。利用非线性晶体的参量下转 换过程,人们首次在实验中实现了强度差压缩态的制 备。1986年Wu等<sup>[1]</sup>首次在实验上利用光学参量振荡 器(OPO)中简并光场的参量下转换,实现了压缩态光 场。1987年,Heidmann等<sup>[2]</sup>使用基于磷酸氧钛钾晶体 (KTP)的 OPO 实现了 1.5 dB 的强度差压缩,随后人 们对基于非线性晶体的强度差压缩态光源制备进行了 更加深入的研究<sup>[34]</sup>;1991年同样由Heidmann等<sup>[5]</sup>基于 非线性晶体实现了8.5dB的强度差压缩,之后众多学 者基于该课题进行了更深入的研究<sup>[64]</sup>。相较于非线 性晶体,光纤具有传输损耗低、可与光纤网络高效耦 合、结构紧凑便于集成等诸多优点。因此,人们对利用 光纤四波混频制备强度差压缩态光源也进行了一系列 深入的研究。2001年,Sharping等<sup>[9]</sup>首次实验演示了 基于光纤参量放大器(FOPA)的强度差压缩态光源, 并测量到1.1dB的强度差压缩。随后,Guo等<sup>[10]</sup>在 2012年利用FOPA测量到3.1dB的强度差压缩,2014年,

收稿日期: 2022-10-27; 修回日期: 2023-02-10; 录用日期: 2023-02-22; 网络首发日期: 2023-03-02 通信作者: \*980870193@qq.com 研究论文

Guo等<sup>[11]</sup>利用双原子系统中的受激非简并四波混频实现了2.5dB的强度差压缩,之后Liu等<sup>[12]</sup>在2018年又进一步将基于FOPA的强度差压缩度测量提升到6.1dB。

由于强度差压缩态光源优秀的噪声特性,其在 量子信息技术,尤其在量子测量中具有广泛的应用, 是一种重要的量子光学资源。1997年,Ribeiro等<sup>[13]</sup> 利用强度差压缩态光源测量了钾原子的双光子吸收 信号,相比经典光源信噪比提升了1.9 dB。1999年, Wang等<sup>[14]</sup>利用强度差压缩态光源实现了光场两正 交偏振模强度差的非破坏测量。近年来,利用强度 差压缩态光源的量子成像技术正成为新的热点<sup>[15-17]</sup>。

目前已报道的文献中关于强度差压缩态光源装置 的搭建仍相对复杂、占用空间相对较大,且强度差压缩 均在较低的分析频率[18]下进行测量,针对这些不足,本 文基于FOPA搭建了一种全光纤、小型化的强度差压 缩态光源,并测试了其在宽带宽频率范围内的强度差 压缩特性。该光源选用色散位移光纤(DSF)作为非线 性介质,选用重复频率为50 MHz的脉冲激光作为泵 浦光,充分发挥了全光纤光学系统便于集成的特性,将 所有器件搭建在一个45 cm × 45 cm 的光学面包板 上。该光源可以方便地调节泵浦光和注入信号光之间 的光程和偏振以达到最佳的工作效果,也可以通过调 节泵浦光的功率来改变信号光的增益,从而获得不同 功率的信号光和闲频光输出。本实验使用宽带宽差分 探测器,在最宽65 MHz的频率范围内探测到低于散 粒噪声极限的强度差噪声,这一频率大于脉冲激光的 重复频率,为后续进一步实现时域上的强度差探测奠 定基础。随后,在20 MHz的探测频率处探测了该强 度差压缩态光源的压缩特性,并在室温下测得约-3.8 dB的强度差压缩度。

#### 2 实验原理

文献[19]详细介绍强度差压缩态光源的原理,本 文进行简要总结。FOPA利用光纤中的四波混频效应 将2个泵浦光子转化为1个信号光子和1个闲频光子。 该过程满足能量守恒关系和动量守恒关系,因此两泵 浦光子(频率分别为 $\omega_1,\omega_2,$ 波矢量分别为 $k_1,k_2$ )和信 号光子(频率为 $\omega_s,$ 波矢量为 $k_s$ )、闲频光子(频率为 $\omega_i,$ 波矢量为 $k_i$ )的频率关系与波矢量关系满足 $\omega_1 + \omega_2 = \omega_s + \omega_i \pi k_1 + k_2 = k_s + k_i$ 。在本实验中,两泵浦光子 来自同一束泵浦光,因此, $\omega_1 = \omega_2;$ 泵浦光功率远大于 信号光和闲频光的功率,因此可以使用小信号近似。

在小信号近似下,假设泵浦光的功率始终不变,根据四波混频的哈密顿量和海森堡运动方程可以得到 FOPA的输入输出关系:

$$\begin{cases} \hat{b}_{s} = \mu \hat{a}_{s} + \nu \hat{a}_{i}^{\dagger} \\ \hat{b}_{i} = \mu \hat{a}_{i} + \nu \hat{a}_{s}^{\dagger} \end{cases},$$
(1)

#### 第 60 卷第 11 期/2023 年 6 月/激光与光电子学进展

式中: $\hat{a}_{s},\hat{a}_{i}$ 分别为注入信号光和闲频光的湮灭算符;  $\hat{a}_{s}^{\dagger},\hat{a}_{i}^{\dagger}$ 分别为注入信号光和闲频光的产生算符; $\hat{b}_{s},\hat{b}_{i}$ 分别为经过FOPA后放大的信号光和闲频光的湮灭 算符; $\mu = \cosh\left(\tilde{\chi}^{(3)}|A|^{2}L\right); v = \sinh\left(\tilde{\chi}^{(3)}|A|^{2}L\right),\tilde{\chi}^{(3)}$ 为 光纤非线性系数,A为泵浦光的复振幅,L为作用长 度。在本实验中注入的信号光为相干态光场用 $|\alpha\rangle$ 描述,闲频光为真空态 $|0\rangle$ 注入,将该条件代入式(1),即 可得到信号光和闲频光的输出光强:

$$I_{s} = |\mu|^{2} |\alpha|^{2} + |\nu|^{2}$$
  

$$I_{i} = |\nu|^{2} |\alpha|^{2} + |\nu|^{2},$$
(2)

式中:|α<sup>P</sup>为信号光的注入光强;|μ<sup>P</sup>为自发辐射项。当 注入光子数足够大时|α<sup>P</sup>≫1,自发辐射的光子数可以 忽略不计,因此利用式(3)可以得到FOPA的增益:

$$g = \left| \mu \right|^2, \tag{3}$$

结合式(2)和式(3)可知,增益与泵浦功率和非线性效 应长度有关。理想情况下的强度差算符为 $\hat{I}_i = \hat{b}_s^{\dagger}\hat{b}_s - \hat{b}_i^{\dagger}\hat{b}_i$ ,强度差噪声为 $\langle \Delta I_t^2 \rangle = \langle I_t^2 \rangle - \langle I_t \rangle^2 =$  $|a|^2$ ,SNL的值为信号光和闲频光功率之和 $\langle \Delta I_c^2 \rangle =$  $\langle \Delta I_{cs}^2 \rangle + \langle \Delta I_{ci}^2 \rangle = I_s + I_i$ ,强度差噪声和SNL相比可 得到理想情况下的强度差压缩度为

$$R_{\tau} = \frac{\left\langle \Delta I_{\tau}^{2} \right\rangle}{\left\langle \Delta I_{c}^{2} \right\rangle} = \frac{1}{\left| \mu \right|^{2} + \left| \nu \right|^{2}}, \tag{4}$$

由式(4)可知,在理想情况下,增益越大,强度差压缩越大。非理想情况下需要考虑探测损耗等多种因素。在 引入探测损耗后,信号光和闲频光的输出算符可以利 用量子分束模型分别修正为 $\hat{c}_s = \sqrt{\eta_s} \hat{b}_s + \sqrt{1 - \eta_s} \hat{v}_s$ 和 $\hat{c}_i = \sqrt{\eta_i} \hat{b}_i + \sqrt{1 - \eta_i} \hat{v}_i, \eta_s, \eta_i$ 分别为考虑了光路传 输效率和光电转换量子效率的信号光和闲频光的总探 测效率, $\hat{v}_s, \hat{v}_i$ 为真空算符。利用 $\hat{c}_s, \hat{c}_i$ 可以计算非理想 情况下的强度差压缩度:

$$R_{i}(\eta_{s},\eta_{i}) = \frac{2|\mu|^{2}|\nu|^{2}(\eta_{s}-\eta_{i})^{2}+\eta_{i}|\nu|^{2}-2\eta_{i}^{2}|\nu|^{2}+\eta_{s}|\mu|^{2}}{\eta_{s}|\mu|^{2}+\eta_{i}|\nu|^{2}},$$
(5)

由式(5)可知,强度差压缩度除了受到增益大小的影响 外,还受到信号光和闲频光的总探测效率 $\eta_s$ 和 $\eta_i$ 的 影响。

在实际测量强度差压缩度时,若探测器的电学响 应过低则无法探测强度差压缩,因此在实际测量中要 考虑总探测效率,也要考虑探测器的电学响应。电学 响应与分析频率相关,用 $Q(\Omega)$ 来表示,其中 $\Omega$ 表示分 析频率,一般选取某一特定频率 $\Omega$ 进行强度差压缩度 测量。时域上的电学响应由 $Q(\Omega)$ 的逆傅里叶变换 q(t)来描述,在对脉冲光进行时域探测时,由于本实验 使用的是超短脉冲激光器,因此探测器所探测到的总 电流算符 $\hat{i}_{u}(t)^{20+22}$ 为

#### 第 60 卷第 11 期/2023 年 6 月/激光与光电子学进展

$$\hat{i}_{\rm pt}(t) = \sum_{n=0}^{\infty} \hat{I}_n q(t+nT),$$
 (6)

式中: $\hat{I}_n$ 为每个脉冲的光子数算符;T为两脉冲的时间 间隔;t为时间。由式(6)可知,当脉冲光在探测器上的 响应时间比脉冲间隔T长时,探测到的光电流仅能够 反映多个脉冲量子噪声特性的平均效应。为了在时域 上分辨单个脉冲,从而在时域上探测每个脉冲的量子 噪声特性,需要保证q(t)的时间尺度小于脉冲的时间 间隔T。相对应在频域探测中,即需要在电子频率 $\Omega$ 大于脉冲重复频率 $f_r = 1/T$ 时探测单个脉冲的量子噪 声特性。

3 实验装置

小型化全光纤的强度差压缩态光源示意图如图1(a)所示。本实验的光源采用Menlo公司生产的锁模脉冲激光器(MenloSystems LAC1550),脉冲激光器

的重复频率为50 MHz,中心波长为1550 nm,半高全 宽为100 nm。同一个脉冲激光器产生的脉冲激光经 过由2个密波分复用器(DWDM)组成的滤波器滤波 后得到泵浦光以及注入的信号种子光。滤波器的结构 如图1(b)所示,DWDM1和DWDM2的透射中心波长 分别为1552.93 nm 和1533.24 nm,带宽分别为100 GHz 和 200 GHz。滤波器输出的短波长光作为注入种子光 随后分别经过可调光纤衰减器(VOA1)、光纤延迟线 (Delay)、偏振控制器(FPC),以便调节功率,并且使得 光程和偏振与泵浦光匹配。滤波器输出的长波长光作 为泵浦光随后分别经过 VOA2、掺铒光纤放大器 (EDFA)、DWDM3和VOA3。其中,通过VOA2调节 EDFA的输入功率从而调试 EDFA 的性能, EDFA 用 于放大泵浦光以获得实验所需要的泵浦光功率大小; DWDM3的透射波长为1552.93 nm带宽为200 GHz, 滤去由 EDFA 产生的其他频率噪声; VOA3 用于调节 泵浦光功率,从而使FOPA的增益可调。



Filter: optical filter; VOA: variable optical attenuator; Delay: fiber delay line; FPC: fiber polarization controller; EDFA: erbium doped fiber amplifier; DWDM: dense wavelength division multiplexer; BC: beam combiner; DSF: dispersion shifted fiber; WDM: wave division multiplexer; DD: differential detector; ESA: electronic spectrum analyzer; CWDM: coarse wavelength division multiplexer; D: detector

#### 图1 实验装置图。(a)强度差压缩态光的结构;(b)滤波器结构;(c)合束器结构;(d)波分复用器结构;(e)差分放大器结构; (f)波模块结构

Fig. 1 Experimental setup. (a) Structure of intensity difference squeezed state light source; (b) filter structure; (c) beam combiner structure; (d) structure of wavelength division multiplexer; (e) structure of grating differential detector;

(f) structure of grating module

随后,种子光和泵浦光经BC合束如图1(c)所示, 其中,50:50分束器的一个输出端口和95:5分束器的 小功率输出端口作为泵浦光和种子光的功率监视端 口,另外两个输出端口的泵浦光和种子光经粗波分复 用器CWDM1合束后在DSF中发生四波混频效应, DSF的长度为200m,零色散波长约为1552.6 nm,非 线性系数约为2W<sup>-1</sup>/km。四波混频的过程上文已有 描述,在该过程中种子光被放大,产生中心波长约为 1573 nm的闲频光。该过程中没有引入光学腔,光束 单次通过非线性光纤,因此可以实现宽带宽的强度差 压缩。之后信号光、闲频光和剩余的泵浦光一同注入 到WDM中,如图1(d)所示。WDM 由CWDM2和 CWDM3构成,透射中心波长分别为1530 nm和1570 nm,经过WDM后,泵浦光被隔离,信号光和闲频光随后注入到结构的宽带宽DD中进行探测,如图1(e)所示。DD的共模抑制比为40 dB,理论探测带宽为260 MHz,在DD中,使用滤波器滤出交流差分信号,并用放大器对其进行放大,放大后的结果通过电谱分析仪(ESA)进行测量分析。

为方便对该光源进行小型化,开展了以下工作: 1)选用WDM代替了传统的光栅滤波器;2)将所有 DWDM、CWDM和分束器封装到小型化的滤波模块 中。其中一个滤波模块的内部结构如图1(d)所示,另 一个滤波模块内部构造如图1(f)所示。图1(f)中

DWDM1与DWDM2分别为泵浦光和种子光的滤波器,DWDM3为泵浦光路中放在EDFA之后的滤波器;两分束器与CWDM的组合就是合束器,如图1(c)所示。通过该滤波模块的编号可以确定光路的连接方式,从而便于检查光路。

利用这一系列装置,便于进行强度差压缩的宽带 宽探测,下面将进一步介绍该光源的强度差压缩度探 测过程以及探测结果。

### 4 实验过程与结果

在测量该光源的强度差压缩度前,首先需要确定 其经典增益特性。将泵浦光与功率为2.6 mW的种子 光一同注入到DSF中,调节泵浦光的功率,用功率计 测量不同泵浦功率下,被放大的信号光和产生的闲频 光的输出功率,其结果如图2(a)所示。由图2(a)可 知,在泵浦光功率为6 mW时探测器探测到接近 200 μW的信号光功率,考虑光路传输效率和探测效率 (经计算为68%),可以得到大约110倍的增益,结果表 明该光源具有良好的增益特性。然而,在泵浦光功率 增加的同时,闲频光功率会逐渐大于信号光功率,这种 非平衡现象是泵浦光的拉曼散射<sup>[23]</sup>造成的,泵浦光的 拉曼散射在波长较长的闲频光处表现为闲频光的增 益,因此闲频光的增益大于信号光。这种非平衡特性 会造成探测器饱和,从而影响最终的测量结果,本实验 使用 VOA 来对过大的闲频光进行衰减,从而得到平 衡的信号光和闲频光输出。

为了研究宽带宽的强度差压缩,需要确定宽带宽 探测器的响应。使用50:50分束器将泵浦光的监视光 分为两束,将两束光分别注入到宽带宽差分探测器的 两臂,调节其功率测量不同本地光功率I<sub>L</sub>下探测器在 110 MHz频率内的散粒噪声响应,实验结果如图2(b) 所示。实验中,电谱仪的分辨率带宽(RBW)为 1 MHz,视频带宽(VBW)为100 KHz,由图2(b)可知, 频率在65 MHz以内该探测器响应良好,频率超过 65 MHz之后该探测器响应迅速降低,因此实验拟测量 响应较好的65 MHz之内的强度差压缩度。为进一步 确定所测散粒噪声的线性特性,本实验选取20 MHz 处测量不同本地光功率下的SNL,并对其进行线性拟 合,结果如图2(c)所示。由图2(c)可知,本实验使用 的探测器对散粒噪声的响应具有较好的线性特征,可 用于强度差压缩测量。

在测量强度差压缩度之前,为进一步确定强度差的噪声特性,在0.7 mW的种子光功率注入下测量了 信号光、闲频光在不同增益g下的强度差噪声响应 (探测频率在110 MHz内),实验结果如图2(d)所示。 由图2(d)可知,与SNL的测量结果不同,不同增益下



图 2 经典实验结果。(a)不同泵浦注入功率下信号光与闲频光的输出功率;(b)不同本底光功率下散粒噪声极限的响应;(c)不同本 地光功率下散粒噪声的线性拟合;(d)不同信号光增益下强度差噪声的响应

Fig. 2 Results of classic experiment. (a) Output power of amplified signal and generated idler under different pump power injection;(b) response of shot noise limit under different local light power; (c) fitting curve of shot noise under different local power;(d) response of intensity difference noise under different signal light gain

#### 第 60 卷第 11 期/2023 年 6 月/激光与光电子学进展

的强度差噪声的响应形状有区别,其原因为差分探测器的两臂在不同频率下的响应不同。由于信号光和闲频光输出功率的不平衡特性,每次改变增益后均需要衰减信号光或闲频光,使强度差噪声达到最小,强度差噪声最小的判断依据一般为50 MHz重复频率处响应最小。调节 VOA 时存在误差,每次测量时信号光和闲频光的功率关系都不同,因此差分探测器两臂在不同频率处响应不同,不同频率处的差分噪声形状会有所改变。在测量 SNL时,两臂光功率不存在不平衡性,不需要调节两臂的光强,因此噪声响应形状不变。

不同频率下噪声响应是不同的,分析强度差压缩 度时,需选取典型频率。图3(a)为分析频率等于 20 MHz处的噪声响应测量结果,此时电谱仪的 RBW 为30 KHz, VBW 为3 KHz,扫描时间为1 s;测量的 SNL结果如图3(a)所示,此时输入DD系统的总功率 为224 mW。测量的强度差噪声结果如图3(a)所示, 此时输入 DD系统的信号光和闲频光功率均为 112 mW 左右。对比 SNL和强度差噪声的结果,可以 直观测量到约1.2 dB的强度差压缩度。另外,还测量

了 DD 系统在 20 MHz 处的电子学噪声响应, 根据测得 的电子学噪声,可以得到修正电子学噪声后的强度差 压缩度为2.8 dB。实验随后使用同样的电谱仪设置 和同样的功率测量 65 MHz 处的强度差压缩,其结果 如图 3(b)所示。由图 3(b)可知,探测器在 65 MHz处 依然可以探测到强度差压缩,但与20 MHz处的结果 相比,65 MHz处测量的强度差压缩度有所降低,这是 探测器在65 MHz处响应较低造成的,但在修正电子 学噪声后依然有1dB的强度差压缩度。该结果可以 初步证明使用宽带宽探测器可以在时域上探测强度差 压缩态光源中每个信号和闲频脉冲对的强度差噪声特 性。并且,在同样探测条件以及同样的 VBW 和 RBW 下在 65 MHz 处测量的噪声高于在 20 MHz 测量的噪 声。该结果与图2(b)、图2(d)的测量结果也相吻合, 在图 2(b)、图 2(d)的测量结果中,噪声图像在约 70 MHz处存在一个峰值。其原因为跨阻放大器的放 大倍率在不同频率处不同,本实验所使用的跨阻放大 器在70 MHz之前放大倍数逐渐增加,在70 MHz之后 放大倍数逐渐减少,因此与20 MHz处的探测结果相 比,65 MHz处探测到的噪声也更高。



图 3 强度差压缩典型测量结果。(a) 20 MHz处的强度差压缩典型测量结果;(b) 65 MHz处的强度差压缩典型测量结果 Fig. 3 Typical results of squeezing rate. (a) Typical results of squeezing rate at 20 MHz; (b) typical results of squeezing rate at 65 MHz

为了测量该强度差压缩态光源在不同种子功率 I。 下强度差压缩度随增益g的变化,选取探测器响应良 好的20 MHz作为分析频率,测量了种子功率I<sub>0</sub>为 0.7、1.3µW时的强度差压缩特性,实验数据与式(5) 的理论曲线进行对比,得到结果如图4所示(测量结果 均已修正电子学噪声)。由图4可知:1)实验测量的强 度差压缩度低于理论值,这是因为强度差压缩度受光 经典噪声、拉曼噪声、高阶四波混频效应、泵浦损耗效 应等影响无法达到理想值:2) 强度差压缩随着增益的 增加先逐渐增大,后逐渐减小,这是因为强度差压缩度 受到拉曼噪声的影响,当输入的泵浦光功率过大时,拉 曼噪声会导致强度差压缩度的降低,理论分析可知强 度差压缩度会随增益的增加而增大,因此选取小种子 光有利于增加强度差压缩度的测量结果;3)在种子光 或增益较小时,探测结果的误差较大,反之,则误差较 小,这是因为小种子光的增益较小,探测结果很容易受





到电子学噪声的影响从而导致测量误差过大。因此, 在最终测量时需掌握种子光功率和增益的平衡,以达 到最好的强度差压缩结果。

当分析频率为20 MHz时,该强度差压缩态光源 的强度差压缩度最大可以达到3.8 dB左右,通过分析 可知限制强度差压缩度的因素有信号光和闲频光的传 输损耗、探测损耗、增益饱和以及拉曼噪声等。通过改 善这些条件可以进一步提高强度差压缩度。

## 5 结 论

使用非简并FOPA制备了全光纤强度差压缩态 光源,该光源具有体积小、稳定性高、易于调节与拆装 等优点,便于将所有器件集成到机箱中进行封装。使 用宽带宽差分探测器探测了该光源的强度差压缩特 性,在最大频率范围为65 MHz内探测到强度差压缩。 因最大的分析频率大于脉冲的重复频率,展现出该系 统在时域上对每个脉冲的强度差压缩特性进行测量分 析的潜能。为了探测该强度差压缩态光源的压缩特 性,在室温下选取响应较高的20 MHz作为分析频率 进行测量分析,测得最高强度差压缩度约为3.8 dB, 可以通过提高探测效率或降低拉曼散射<sup>[23]</sup>等方法进一 步提高探测结果。

#### 参考文献

- Wu L A, Kimble H J, Hall J L, et al. Generation of squeezed states by parametric down conversion[J]. Physical Review Letters, 1986, 57(20): 2520-2523.
- [2] Heidmann A, Horowicz R J, Reynaud S, et al. Observation of quantum noise reduction on twin laser beams[J]. Physical Review Letters, 1987, 59(22): 2555-2557.
- [3] Nabors C D, Shelby R M. Two-color squeezing and subshot-noise signal recovery in doubly resonant optical parametric oscillators[J]. Physical Review A, 1990, 42 (1): 556-559.
- [4] Aytür O, Kumar P. Pulsed twin beams of light[J]. Physical Review Letters, 1990, 65(13): 1551-1554.
- [5] Mertz J, Debuisschert T, Heidmann A, et al. Improvements in the observed intensity correlation of optical parametric oscillator twin beams[J]. Optics Letters, 1991, 16(16): 1234-1236.
- [6] Huo M R, Qin J L, Sun Y R, et al. Generation of intensity difference squeezed state at a wavelength of 1.34 μm[J]. Chinese Optics Letters, 2018, 16(5): 052701.
- [7] Ren R J, Lu Y H, Jiang Z K, et al. Topologically protecting squeezed light on a photonic chip[J]. Photonics Research, 2022, 10(2): 456-464.
- [8] Shan L X, Ren J J, Zhang Q, et al. Generation and modulation of non-classical light in a strongly coupled photon-emitter system[J]. Photonics Research, 2022, 10 (4): 989-998.
- [9] Sharping J E, Fiorentino M, Kumar P. Observation of

#### 第 60 卷第 11 期/2023 年 6 月/激光与光电子学进展

twin-beam-type quantum correlation in optical fiber[J]. Optics Letters, 2001, 26(6): 367-369.

- [10] Guo X S, Li X Y, Liu N N, et al. An all-fiber source of pulsed twin beams for quantum communication[J]. Applied Physics Letters, 2012, 101(26): 261111.
- [11] Guo M J, Zhou H T, Wang D, et al. Experimental investigation of high-frequency-difference twin beams in hot cesium atoms[J]. Physical Review A, 2014, 89(3): 033813.
- [12] Liu Y H, Huo N, Li J M, et al. Long-distance distribution of the telecom band intensity difference squeezing generated in a fiber optical parametric amplifier [J]. Optics Letters, 2018, 43(22): 5559-5562.
- [13] Ribeiro P H, Schwob C, Maître A, et al. Sub-shot-noise high-sensitivity spectroscopy with optical parametric oscillator twin beams[J]. Optics Letters, 1997, 22(24): 1893-1895.
- [14] Wang H, Zhang Y, Pan Q, et al. Experimental realization of a quantum measurement for intensity difference fluctuation using a beam splitter[J]. Physical Review Letters, 1999, 82(7): 1414-1417.
- [15] Brida G, Genovese M, Berchera I R. Experimental realization of sub-shot-noise quantum imaging[J]. Nature Photonics, 2010, 4(4): 227-230.
- [16] Boyer V, Marino A M, Pooser R C, et al. Entangled images from four-wave mixing[J]. Science, 2008, 321 (5888): 544-547.
- [17] Giovannetti V, Lloyd S, Maccone L. Advances in quantum metrology[J]. Nature Photonics, 2011, 5(4): 222-229.
- [18] Wang Y J, Tian Y H, Sun X C, et al. Noise transfer of pump field noise with analysis frequency in a broadband parametric downconversion process[J]. Chinese Optics Letters, 2021, 19(5): 052703.
- [19] Guo X S, Li X Y, Liu N N, et al. Multimode theory of pulsed-twin-beam generation using a high-gain fiberoptical parametric amplifier[J]. Physical Review A, 2013, 88(2): 023841.
- [20] Kumar R, Barrios E, MacRae A, et al. Versatile wideband balanced detector for quantum optical homodyne tomography[J]. Optics Communications, 2012, 285(24): 5259-5267.
- [21] Ou Z Y, Kimble H J. Probability distribution of photoelectric currents in photodetection processes and its connection to the measurement of a quantum state[J]. Physical Review A, 1995, 52(4): 3126-3146.
- [22] Huttner B, Baumberg J J, Ryan J F, et al. Detection of short pulses of non-classical light[J]. Optics Communications, 1992, 90(1/2/3): 128-132.
- [23] Stolen R H, Tomlinson W J, Haus H A, et al. Raman response function of silica-core fibers[J]. Journal of the Optical Society of America B, 1989, 6(6): 1159-1166.