**文章编号:** 0258-7025(2008)07-0976-06

# 高强度飞秒脉冲单块 BBO 晶体三倍频实验

李 琨<sup>1,3</sup> 张 彬<sup>1</sup> 刁 煦<sup>1</sup> 李恪宇<sup>2</sup>

1四川大学电子信息学院,四川成都 610064

(2) 中国工程物理研究院激光聚变研究中心,四川 绵阳 621900;3 电子科技大学光电信息学院,四川 成都 610054/

摘要 针对脉冲宽度 100 fs,带宽 25 nm,能量 6 mJ 左右的超短脉冲基频光(经过透镜缩束后峰值光强为 200~900 GW/cm<sup>2</sup>),采用单块厚度为1.5 nm的 BBO 晶体进行了三倍频实验研究。在入射基频光强度约300 GW/cm<sup>2</sup>时,得到的三倍频转换效率约0.8%。采用分步傅里叶变换及四阶龙格-库塔算法,对描述飞秒脉冲单块晶体三倍频的耦合波方程组进行了数值计算。研究结果表明,三倍频光主要是由三阶非线性效应产生的;基频光带宽较大是限制三倍频转换效率的主要因素之一;对基频光的入射角度及方位角进行优化,可较好地补偿非线性相位失配,提高单块晶体三倍频转换效率。

关键词 非线性光学;三阶非线性效应;单块晶体三倍频;飞秒脉冲;群速度失配 中图分类号 O 437.1 **文献标识码** A doi: 10.3788/CJL20083507.0976

# Third Harmonic Generation Experiment of Super Intense Femtosecond Laser with a Single BBO Crystal

Li Kun<sup>1,3</sup> Zhang Bin<sup>1</sup> Diao Xu<sup>1</sup> Li Keyu<sup>2</sup>

<sup>1</sup>College of Electronic Information, Sichuan University, Chengdu, Sichuan 610064, China <sup>2</sup>Research Center of Laser Fusion, China Academy of Engineering Physics, Mianyang, Sichuan 621900, China <sup>3</sup>School of Optoelectronic Information,

University of Electronic Science and Technology of China, Chengdu, Sichuan 610054, China

Abstract Third harmonic generation (THG) experiment of supper intense femtosecond laser with a single BBO crystal of 1.5 mm was carried out. The pulse width of the input fundamental field is about 100 fs, the bandwidth is about 25 nm, the energy is about 6 mJ, and the maximum intensity is  $200 \sim 900 \text{ GW/cm}^2$  after focusing by a lens. The conversion efficiency was 0.8% with the intensity of the input fundamental field of about 300 GW/cm<sup>2</sup>. Based on the numerical techniques such as split-step Fourier transformation and fourth-order Runge-Kutta method, theoretical analysis was presented and the results show that the third harmonic field is mainly produced by the third-order nonlinear effect; the large bandwidth of the fundamental field is one of the chief reasons that limit the conversion efficiency; the nonlinear phase-mismatching and the conversion efficiency could be compensated well after optimizing the incidence angle and the azimuth angle of the fundamental field.

Key words nonlinear optics; third-order nonlinear effect; third harmonic generation with single crystal; femtosecond laser; group-velocity mismatching

## 1 引 言

短波长、超高强度飞秒脉冲在高能物理、材料科 学、非线性光学、惯性约束聚变(ICF)等诸多方面具 有非常重要的作用<sup>[1,2]</sup>。在惯性约束聚变研究方 面,超短紫外激光的用途主要包括:1)将紫外光作 为探针光使用和超短紫外光测量设备的定标光 源<sup>[3]</sup>。以探针光为使用目的的超短脉冲倍频,对飞 秒激光器的宽带谐波转换能量及转换效率要求不

收稿日期:2007-08-07; 收到修改稿日期:2007-11-19

基金项目:四川省青年科技基金(05ZQ026-013)和超强超短脉冲激光应用基础研究实验室开放课题(CD200508)资助项目。

**作者简介**:李 琨(1980—),女,四川人,博士研究生,主要从事激光物理和技术方面的研究。E-mail:anryco@sohu.com **导师简介**:张 彬(1969—),女,四川人,教授,博士生导师,主要从事高功率激光技术、非线性光学、激光传输变换与光束

质量控制等方面的研究。E-mail:zhangbinff@sohu.com

高。2) 将高强度紫外飞秒激光作为惯性约束聚变 "快点火"的点火驱动器[4,5],快点火要求的倍频光 脉冲宽度为皮秒量级。目前,得到超短紫外激光的 主要手段之一还是采用谐波转换技术<sup>[6]</sup>。采用单块 晶体进行三倍频的主要优点在于方案简单,同时,对 倍频光引入的脉冲展宽相对较小。因此,进行高强 度飞秒脉冲倍频的研究具有重要的应用价值。然 而,迄今为止,对单块晶体产生三倍频光的理论[7]及 实验研究<sup>[8]</sup>还不多。Banks 等<sup>[8]</sup>针对脉宽350 fs,能 ≪200 GW/cm<sup>2</sup>),采用单块 BBO 及 d-LAP 晶体(厚 度1 mm)进行了三倍频理论分析及实验,得到了 6%左右的转换效率。同时指出,理论上,光强大于 500 GW/cm<sup>2</sup>时,采用单块 BBO 晶体的三倍频转换 效率可以达到 30%~40%。本文采用一块厚度为 1.5 mm的 BBO 晶体进行了高强度飞秒脉冲激光的 三倍频实验,同时讨论了晶体的失谐角及方位角、入 射基频光初始频率啁啾(带宽)及光束锥度等因素对 三倍频转换效率的影响,在此基础上,提出了单晶体 飞秒脉冲三倍频实验的改进措施。

#### 2 实验方案

三倍频实验光路如图 1 所示。采用中国工程物 理研究院 SILEX-I 超短脉冲系统<sup>[9]</sup>输出的超短脉 冲,脉冲宽度(FWHM)100 fs,能量6 mJ,中心波长 810 nm,带宽25 nm,光束口径2 cm;BBO 晶体由中 国科学院福建物构所加工,口径 20 mm,厚度 1.5 mm,晶体按相位匹配角 $\theta_m = 54.04^{\circ}$ 切割,光场 正入射时的失谐角为 0,前后表面均镀800 nm增透 膜;光谱仪采用 Ocean Optics 公司的 HR4000CG-UV-NIR 型高分辨率光谱仪;透镜焦距2 m;分色镜 由中国科学院光电技术研究所加工镀膜。





Fig. 1 Scheme of the THG experiment with a single BBO crystal

为了提高 BBO 晶体输入基频光的光强,同时为

了简化方案,并且尽量减少透镜玻璃对基频光脉冲 产生的展宽,实验中只采用了一块透镜来压缩基频 光的光斑面积。调整晶体与透镜的相对距离,可以 改变光斑的面积从而控制输入基频光的光强。基频 光经过劈板(分束镜)采样后测量其能量。BBO 晶 体安装在三维调节架上。倍频后的光束经过三个分 色镜,将三倍频光分离出来后测量其能量。在移动 BBO 晶体与透镜的相对距离时,基频光入射到晶体 的方位角不变,采用自准直仪对晶体水平角度及俯 仰角度进行监控,以保证在各个位置处晶体的角度 状态保持一致,从而在同样失谐角及方位角的情况 下比较入射基频光强对三倍频转换的影响。

#### 3 实验结果

调整晶体至合适的角度状态,使三倍频光输出 能量较大。入射基频光平均能量为5.52 mJ,经过 透镜会聚后光束为椭圆形,入射基频光的光谱和近 场分布分别如图 2,3 所示。此时的峰值光强约为 270 GW/cm<sup>2</sup>,得到的三倍频光平均能量为31.3 μJ, 三倍频转换效率为0.6%。经过 BBO 晶体倍频后,未 经过分色镜的光谱分布情况如图 4(a)所示,经过三 个分色镜后,基频光基本上全部被分离,其光谱分布 情况如图 4(b)所示。



图 2 入射基频光光谱

Fig. 2 Spectrum of the input fundamental field

比较图 2 和图 4(a)可见,剩余基频光与入射基 频光的光谱差异较大,剩余基频光在800 nm附近出 现了严重的畸变,主要是由于自相位调制及交叉相 位调制效应造成的。

实验中,将基频光对晶体正入射,并调整晶体旋转角度使三倍频转换效率最大时的位置定为零方位角,以此为基准记录以晶面法线为轴旋转晶体时的角度作为方位角的改变量。基频光水平及俯仰角度的改变量是在零方位角时,通过调整晶体在水平及俯仰方向偏离基频光正入射的角度得到的。



图 3 经过透镜会聚后的近场分布 Fig. 3 Pattern of the focused input fundamental field



图 4 三倍频后的光谱分布 Fig. 4 Spectrum after THG

图 5~7 分别给出了 BBO 晶体不同俯仰角度、 水平角度及方位角的三倍频转换效率。由图可见, BBO 晶体俯仰角度在-1.56°~1.06°之间,单块 BBO 晶体的三倍频转换效率变化不大,随着晶体俯 仰角度的进一步增大,三倍频转换效率明显降低; BBO 晶体水平角度在-11.56°~0°之间,三倍频转 换效率变化不大,当水平角度小于-11.56°或大于 0°时,三倍频转换效率明显降低;BBO 晶体的方位 角在-14°~0°之间的转换效率变化不大,当方位角 小于-14°或大于 0°时,三倍频转换效率明显降低, 并且,随着方位角绝对值的增大,三倍频转换效率进 一步减小。

实验中,通过改变晶体相对于聚焦透镜的位置, 可改变入射基频光的光斑面积,从而改变入射基频 光的峰值光强。图8给出了三倍频转换效率随入射 基频光光斑面积的变化。取各组基频光能量的平均



图 5 三倍频转换效率随晶体俯仰角度的变化 Fig. 5 Variation of the THG conversion efficiency with the pitch angle of the crystal



图 6 三倍频转换效率随晶体水平角度的变化 Fig. 6 Variation of the THG conversion efficiency with the horizon angle of the crystal





Fig. 7 Variation of the THG conversion efficiency with the azimuth angle of the crystal

值估算了峰值光强,光斑面积分别为0.1845 cm<sup>2</sup>, 0.1781 cm<sup>2</sup>,0.1570 cm<sup>2</sup>,0.0653 cm<sup>2</sup>时的基频光峰 值光强分别为 280 GW/cm<sup>2</sup>, 335 GW/cm<sup>2</sup>, 355 GW/cm<sup>2</sup>,850 GW/cm<sup>2</sup>。由图可知,当入射基频 光强度在300 GW/cm<sup>2</sup>左右时,三倍频转换效率随 着入射基频光强度的增大而增大。然而,当入射基 频光强度约850 GW/cm<sup>2</sup>时,三倍频转换效率却有 所下降,此时,在晶体后面观察到了类似具有超连续 谱的光斑。



图 8 三倍频转换效率随基频光斑面积的变化

Fig. 8 Variation of the THG conversion efficiency with the dimension of the fundamental field

由图 5~8 可见,单块 BBO 晶体三倍频实验测 得的最大三倍频转换效率为0.7%左右。此时,三倍 频转换效率是经过三个分色镜反射后得到的。考虑 到分色镜对三倍频光的反射损耗(反射率 R 约 95%),得到最大三倍频转换效率为0.8%左右。同 时,由图 4 可见,经过分色镜后,三倍频光的光谱相 对强度值有所降低,说明了分色镜对三倍频光的能 量有所衰减。

#### 4 结果和分析

采用离散分步傅里叶变换及四阶龙格-库塔算法,结合实验参数,对描述飞秒脉冲单块晶体三倍频的耦合波方程组进行了数值计算<sup>[7,8,10]</sup>。理论模型中,全面地考虑了群速度失配、群速度色散、e光的空间走离、空间衍射、二阶非线性耦合、三阶非线性 耦合、自相位调制、交叉相位调制等因素。

基频光的脉冲宽度(FWHM)为100 fs没有啁啾 时对应的带宽(FWHM)应约为10 nm,而实验中的 基频光带宽有25 nm(如图 2(a)所示)。由此可见, 基频光具有一定的频率啁啾。图 9 给出了不同失谐 角情况下,有频率啁啾(带宽25 nm,实线)及无频率 啁啾(带宽10 nm,点线)的三倍频转换效率理论计 算结果。假设入射基频光强为300 GW/cm<sup>2</sup>,脉宽 100 fs。计算表明,当入射基频光带宽为10 nm,晶体 失谐角为0.1°时,可得到的最大三倍频转换效率约 12%。然而,当基频光带宽为25 nm时,失谐角在 -0.1°~0.3°范围内的三倍频转换效率均不超过 1%。这是由于基频光带宽较大导致了单块 BBO 晶 体三倍频的相位失配较大,从而使三倍频转换效率 明显降低。为了进一步说明脉冲宽度以及啁啾对三 倍频效率的影响,还给出了脉冲宽度为40 fs(带宽 25 nm,虚线)时三倍频转换效率随失谐角的变化。



图 9 三倍频转换效率随失谐角  $\Delta \theta$  的变化 Fig. 9 Variation of the THG conversion efficiency with

the detuned angle of the crystal

由图 9 可见,带宽 25 nm 时,有、无啁啾情况下的转换效率差别很大。原因是在带宽一定时,有频 率啁啾情况下脉冲的不同时刻点对应于不同的波 长,其三倍频相位失配量为

$$\begin{split} \Delta k \big[ \lambda(t), \Delta \theta \big] &= \\ 2\pi n_{3e} \Big[ \frac{\lambda(t)}{3}, \Delta \theta + \theta_{m} \Big] \Big/ \frac{\lambda(t)}{3} - 3 \Big[ \frac{2\pi n_{1e}}{\lambda(t)} \Big]. \end{split}$$

相位失配量 Δk 与入射基频光波长λ 及失谐角 Δθ 的 变化如图 10 所示; 而无啁啾时, 脉冲的不同时刻点 对应的波长包含全部的光谱成分, 其相位失配量与 带宽及失谐角有关<sup>[11]</sup>。因此, 后者的转换效率大于 前者, 并且随失谐角的变化呈现出了明显的波动。





Fig. 10 Variation of the phase mismatching  $\Delta k$  with the wavelength  $\lambda$  and the detuned angle  $\Delta \theta$ 

实验中是利用透镜聚焦来获得入射基频光强度的,因此,当透镜焦距2m,入射到透镜前的基频 光光斑口径为2cm时,聚焦透镜使基频光具有 0.005rad(0.2865°)的会聚角度。图11给出了基频 光平行入射(实线)及基频光经过透镜会聚(角度为 0.005rad,点线)时,理论计算得到的三倍频转换效 率随入射基频光强的变化曲线。计算中假设晶体失 谐角为 0,方位角为-15°。



图 11 三倍频转换效率随基频光强的变化

Fig. 11 Variation of the THG conversion efficiency with the intensity of the input fundamental field

由图 11 可见,在不同入射基频光强情况下,基 频光为会聚光线时的三倍频转换效率均小于基频光 为平行光的情况,且入射基频光强度越高,二者的差 异越大。对于晶体失谐角为 0 的情况,当入射基频 光强度为 300 GW/cm<sup>2</sup>时,理论计算得到的三倍频 转换效率约为0.42%,比实验结果(约0.67%)略低。 这是由于实验过程中对晶体的失谐角(晶体的俯仰 角和水平角)进行了调整,初始失谐角的引入在一定 程度上可以补偿啁啾及三阶非线性效应引起的相位 失配<sup>[10]</sup>(如图 9 所示),从而适当提高三倍频转换效 率。

同时,由图 11 可见,随着基频光强的增大,三倍 频转换效率也逐渐增大,当基频光强为 500 GW/cm<sup>2</sup>,失谐角为一3°时,计算得到的三倍频 转换效率约为3.6%。而计算结果也显示,当基频光 强为800 GW/cm<sup>2</sup>时,三倍频转换效率更高,这与实 验测量结果(约0.51%)存在较大的差异。主要原因 是,在实验过程中,当基频光入射光强增大到 800 GW/cm<sup>2</sup>以上时,在晶体后面观察到了类似具 有超连续谱的光斑,这可能是由高强度飞秒脉冲与 晶体的膜层相互作用所形成的,该过程消耗了入射 基频光的能量,从而严重降低了三倍频转换效率。 此外,随着入射基频光光强的增加,自相位调制等三 阶非线性过程越来越明显,因此,自相位调制等三阶 非线性过程的竞争效果也会导致三倍频效率的明显 降低。另外,实验后期还观察到晶体前表面对基频 光存在明显的反射光,说明晶体表面镀膜性能发生 了变化,造成对入射基频光的反射增大,减小入射基 频光的能量,从而降低三倍频光转换效率。

为了说明单块 BBO 晶体中级联的二阶非线性 效应对最终产生的三倍频光的贡献,图 12 给出了同 时考虑二阶、三阶非线性效应(实线)及只考虑二阶



图 12 三倍频转换效率随入射基频光强的变化

Fig. 12 Variation of the THG conversion efficiency with

the intensity of the input fundamental field 非线性效应(虚线)时,三倍频转换效率随入射基频 光强的变化曲线。

由图 12 可见,只考虑级联的二阶非线性效应时 的三倍频转换效率是考虑二阶、三阶非线性效应时 的1/10。由此可知,单块BBO晶体三倍频过程中, 级联的二阶非线性效应对产生的三倍频光贡献较 小。例如,当入射基频光强度为300 GW/cm<sup>2</sup>时,理 论计算只考虑级联二阶非线性效应时得到的三倍频 光转换效率仅为0.15%,比实验测量结果还要低很 多。另一方面,对于级联的二阶非线性效应中的二 倍频及和频过程,其相位失配均很大,假如三倍频光 主要是由级联的二阶非线性效应产生的,则由于和 频过程中二倍频光转换不充分,输出的光谱中应该 存在一定比例的二倍频光成分(至少与产生的三倍 频光可比拟)。然而,由实验测得的光谱曲线可知, 经过 BBO 晶体转换后出射的光场中,几乎没有二倍 频光成分,由此也说明了通过二阶非线性效应级联 过程产生三倍频光的成分很少,实验中测得的三倍 频光主要是通过三阶非线性效应产生的。

### 5 结 论

针对脉冲宽度 100 fs,带宽25 nm,能量为6 mJ 左右的超短脉冲基频光(经过透镜缩束后峰值光强 为 200~900 GW/cm<sup>2</sup>),采用单块 BBO 晶体进行了 三倍频实验研究。由于基频光带宽较宽(25 nm), 在入射基频光强度约300 GW/cm<sup>2</sup>时,实验得到的 三倍频光转换效率约0.8%。为了提高单块 BBO 晶 体的三倍频转换效率,必须采取进一步的改进措施。 具体包括:1)提高晶体调整精度,对晶体失谐角、方 位角进行准确定位;2)利用缩束光学系统代替透镜 聚焦以获得需要的入射基频光强度,从而使入射基 频光以平行方式入射;3)适当减小基频光带宽,则 在同样的入射基频光光强条件下,三倍频转换效率 可得到明显提高;4)准确地确定晶体 e 光及 o 光的 方向,提高晶体定位精度;5)提高晶体加工及光学 元件的镀膜质量,避免由于晶体加工及镀膜质量的 原因消耗基频光及三倍频光的能量。

#### 参考文献

- Zhang Jiatai, He Bin, He Xiantu *et al.*. Study on the mechanism of the fast ignition in laser fusion [J]. Acta Physica Sinica, 2001, 50(5):921~925 张家泰,何 斌,贺贤土等. 激光聚变快点火机理研究[J]. 物 理学报, 2001, 50(5):921~925
- Liang Min, Li Wenxue, Hu Wanyue *et al.*. Studies on 5 TW/40fs table-top Ti: sapphire laser system [J]. Acta Optica Sinica, 2006, 26(1):81~85 梁 敏,李文雪,胡婉约等. 5 TW/40 fs 级台式钛宝石激光系

统研究[J]. 光学学报, 2006, 26(1):81~85

- 3 Xiang Yong, Yuan Xiaodong, Xu Bin et al.. Second harmonic probe system for laser-plasma diagnostics experiment [J]. High Power Laser and Particle Beams, 2000, 12(Suppl.):201~204 向 勇,袁晓东,徐 冰等.用于激光等离子体诊断实验的二 倍频探针光系统[J]. 强激光与粒子束, 2000, 12(增刊):201~ 204
- 4 Chiyoe Yamanaka. The prospect of laser fusion in 21st century [C]. SPIE, 2001, 4424:51~58

- 5 K. A. Tanaka, R. Kodama, K. Mima *et al.*. Basic and integrated studies for fast ignition [J]. *Physics of Plasmas*, 2003, 10(5):1925~1930
- 6 V. Krylov, A. Kalintsev, A. Rebane *et al.*. Second, third and fourth harmonic generation of amplified femtosecond Ti : sapphire laser pulses [C]. SPIE, 1996, 2701:24~30
- 7 T. Zhang, K. Yamakawa. Numerical analysis of type [ thirdharmonic generation through third-order and cascaded secondorder nonlinear optical processes [J]. Jpn. J. Appl. Phys., 2000, 39(1):91~95
- 8 Paul S. Banks, Michael D. Feit, Michael D. Perry. Highintensity third-harmonic generation [J]. J. Opt. Soc. Am. B, 2002, 19(1):102~118
- 9 Huang Xiaojun, Peng Hansheng, Wei Xiaofeng et al.. Ultrashort ultra-intense Ti: sapphire laser facility with peak power of hundred-terawatt-level [J]. High Power Laser and Particle Beams, 2005, 17(11):1685~1688 黄小军,彭翰生,魏晓峰等. 100 TW 级超短超强钛宝石激光装 置[J]. 强激光与粒子束, 2005, 17(11):1685~1688
- Li Kun, Zhang Bin, Li Keyu *et al.*. Third harmonic generation of super intense femtosecond laser pulse [J]. *Chinese J. Lasers*, 2006, **33**(11):1506~1511
  李 琨,张 彬,李恪宇等. 超高强度飞秒脉冲的三次谐波转换[J]. 中国激光, 2006, **33**(11):1506~1511
- 11 D. M. Pennington, M. A. Henesian, D. Milam *et al.*. Efficient broadband third harmonic frequency conversion via angular dispersion [C]. SPIE, 1997, 2633:645~654

・广告・

# ▶ 上海瞬渺光电技术有限公司

#### **上海瞬渺光电技术有限公司**主要从事国际品牌先进光纤、激光、光电子、光机械、光学仪器和光纤通讯产品的设计、 引进、咨询、代理和经销。

\*\*\*\*\*

