文章编号: 1001-3806(2007)06-0665-03

飞秒激光脉冲的腔外压缩

刘文军,李华军,曲士良,陈相君 (哈尔滨工业大学 光电科学系(威海),威海 264209)

摘要:为了获得更高的时间分辨率,更短的飞秒脉冲,采用双棱镜和一个平面镜结构对飞秒激光脉冲进行腔外压缩,构建了一台二次谐波频率分辨光学开关装置,对谐振腔输出的飞秒脉冲及压缩后的脉冲进行了测量,取得了脉冲压缩前和压缩后的实验数据,压缩前脉冲的宽度为 89fs,脉冲的时间带宽积为 0 9096,误差为 2 4‰,输入脉冲的平均功率 约为 480mW;脉冲压缩后的测量结果为 22fs,光谱宽度为 43mm,时间带宽积为 0 44203,误差为 1 1‰,压缩脉冲的平均 功率约为 250mW。压缩比为 4 1,高于有关文献的报道。结果表明,该装置实现了飞秒脉冲腔外压缩,对获得更短的飞 秒脉冲是有帮助的。

关键词:超快光学;脉冲压缩;脉冲测量;频率分辨光学开关法 中图分类号: TN241 文献标识码: A



Fem to second pulse compression in external cavity

LIU W en-jun, LI Hua-jun, QU Shi-liang, CHEN X iang-jun

(Department of Optics and Electronics Sciences, Harbin Institute of Technology at Weihai, Weihai 264209, China)

Abstract: In order to get shorter pulse width to improve time resolution, fem to second pulse was compressed by using two prisms and a reflective mirror Fem to second pulse was measured with a home-made second-harmonic generation frequency-resolved optical gating The temporal width of input pulse was 89fs, the time-bandwidth product was 0 9096, the minimum error was 2 4‰ and the average power of the input light was about 480mW. The width of compressed pulse was 22fs, the time-bandwidth product was 0 44203, the minimum error was 1. 1‰ and the average power of the output light was about 250mW. The compression ratio was 4 1, which was higher than that in the related report The experimental results indicate that the compressing device is valid and the result is useful for getting shorter pulses

Key words: ultrafast op tics; pulse compression; pulse measurement; frequency-resolved op tical gating

引 言

由于飞秒激光脉冲的时间宽度极短而瞬间强度极 高,因而被广泛应用于物理、化学和生物学等领域进行 探测和分辨超快过程,如电子的跃迁、揭示和控制化学 生物反应等^[1~7]。在有些应用中,为了获得更高的时 间分辨率,需要对飞秒激光脉冲进行压缩,从而获得更 短的飞秒脉冲。飞秒激光脉冲的腔外压缩一般采用光 纤·光栅对^[8],但是光栅衍射的损耗大,而且衍射光栅 的色散量不容易在正负之间调节;介电镜制作的干涉 仪也被用于脉冲压缩^[9],但介电镜的制作成本较高; 棱镜对结构具有衍射损耗小、色散量易于调节等优点, 因而被广泛应用于脉冲压缩^[10]。

E-mail: liuwenjun86@163. com 收稿日期: 2006-08-14;收到修改稿日期: 2006-11-28

1 棱镜脉冲压缩器的工作原理

由棱镜对组成的脉冲压缩器结构如图 1所示。它



Fig 1 Combined four prisms sequence used to compress fem basecond pulse 由 4个完全相同的布儒斯特棱镜组成,棱镜 P_2 的入射面平行于棱镜 P_1 的出射面,棱镜 P_4 的入射面平行于棱镜 P_3 的出射面,由 P_1 , P_2 组成的第 1个棱镜对和由 P_3 , P_4 组成的第 2个棱镜对关于 MN 对称。由于对称性,第 2个棱镜对和第 1个棱镜对引入了同样大小的色散量,脉冲光束经过第 1个棱镜对以后不同的频率分量发生了横向位移,第 2个棱镜对使不同频率分量形成了共线

作者简介:刘文军 (1968-),男,讲师,现主要从事飞秒激 光的测量及微加工方面的研究。

输出,并且输出脉冲光束与输入脉冲光束是平行的。 为了降低因棱镜对的引入而引起的损耗,要求光束以 布儒斯特角入射到每 1个棱镜表面,电矢量在入射面 内的光被全部透射,脉冲光束在每 1个棱镜上的出射 角均为最小偏向角。这种压缩装置的优点是插入损耗 小,易于调节,无延迟色散光线的横向位移。

由于飞秒激光脉冲的频谱很宽,当飞秒脉冲通过 棱镜对时不同频率成份的相移不同,位相可以展开为 中心频率 ω₀处的泰勒级数^[11,12]:

$$\Phi(\omega) = \Phi(\omega_0) + \left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\omega}\right)_{\omega_0} (\omega - \omega_0) + \frac{1}{2} \left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\omega}\right)_{\omega_0} \times (\omega - \omega_0)^2 + \frac{1}{6} \left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\omega}\right)_{\omega_0} (\omega - \omega_0)^3 + \cdots + (1)^{2} \left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\omega}\right)_{\omega_0} \times (1)^{2} \left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\omega}\right)_{\omega_0} + \frac{1}{6} \left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\omega}\right)_{\omega_0} +$$

$$\frac{d^2 \phi}{d\omega^2} = \frac{\lambda^3}{2\pi^2 c^2} \frac{d^2 P}{d\lambda^2}$$
(2)

$$\frac{d^{3} \phi}{d\omega^{3}} = \frac{-\lambda^{4}}{4\pi^{2} c^{3}} 3 \frac{d^{2} P}{d\lambda^{2}} + \lambda \frac{d^{3} P}{d\lambda^{3}}$$
(3)

不同的频率分量在棱镜对之间的光程是不同的,不同 波长分量的导数为:

式中, λ 是脉冲光在空气中的波长,P是光程, $P = lcos\beta,L$ 为光路的实际长度,T为光通过L所用的时间,l为棱镜顶角之间的距离, β 为光束经过棱镜 P_1 发生色散后两个边缘频率分量之间的夹角,如图 1所示,n为介质的折射率^[13]。($d^2 P/d\lambda^2$)决定着色散的性质,在图 1中入射到棱镜 P_1 的脉冲光谱发生色散,通过横向移动棱镜 P_2 可以改变不同频率分量在棱镜中的光程,可以使光谱的低频分量在棱镜 P_2 中所走的距离大于高频分量,相对于高频分量来说低频分量被延迟,从而产生负啁啾,即($d^2 P/d\lambda^2$)<0,使得具有正啁啾的脉冲被压缩变窄。这样通过调节激光束经过棱镜的光程来控制群速色散量,实现无啁啾脉冲输出,以获得超短脉冲。

2 实 验

在图 1所示的装置中,脉冲通过棱镜 P₂后,角色 散被补偿,但是在脉冲中含有大量线性啁啾,与棱镜 P₁,P₂对称的 P₃和 P₄的作用是对线性啁啾进行补偿, 从而实现压缩脉冲的无啁啾输出,但是在实际操作过 程中,4个棱镜的具体位置很难调整到完全对称状态。 由于棱镜对之间的对称性,可以在图 1中 MN的位置 上放置平面反射镜,从而省略棱镜 P₃和 P₄。实验装 置如图 2所示,棱镜 P₁, P₂之间的距离为 18cm, M



Fig 2 Schematic of experimental setup for compressing and measuring fem to second pulse

为镀有中心波长为 810mm 反射膜的平面反射镜,BS 为分光镜,压缩后的脉冲被输入到搭建的二次谐波频 率分辨光学开关装置 (second-hamonic generation frequency-resolved optical gating, SHG-FROG)^[14]中进行 测量。汇聚透镜焦距为 20cm,晶体 BBO 的厚度为 30μm,两束光在 BBO 晶体中的交叉角约为 10°,产生 的和频信号光谱用光谱仪记录,整个光谱被分成 100 个分离的时间延迟,时间延迟的间隔为 4.52fs,波长的 步幅为 0.2377mm。首先用二次谐波频率分辨光学开 关装置对压缩前的脉冲进行测量,实验中拍摄的描迹 图如图 3所示,对信号分布进行计算机迭代处理,得



Fig 3 Experimental result of input pulse measured with SHG-FROG: measured trace

到的脉冲宽度、光谱宽度及其位相在时域和频域的详细信息如图 4和图 5所示,脉冲宽度的测量结果为 89fs,算法误差为 2 4‰,脉冲的时间带宽积为 0 9096, 输入脉冲的平均功率约为 480mW。



Fig 4 Intensity and phase in time domain



Fig 5 Intensity and phase in spectral domain

谐振腔的输出脉冲经过双棱镜和反射镜进行压缩 后,输入到二次谐波频率分辨光学开关装置中进行测 量,测量结果如图 6~图 8所示。压缩后的脉冲测量



Fig 6 Experimental result of compressed pulse measured with SHG-FROG: Measured trace





结果为脉冲宽度为 22fs,光谱宽度为 43mm,时间带宽 积为 0 44203,误差为 1.1%;输出压缩脉冲的平均功 率约为 250mW。脉冲压缩比为 4 1,高于参考文献 [15]和参考文献 [16]中报道的压缩比。原因在于参 考文献 [16]中飞秒脉冲压缩到几个飞秒时,高阶色散 的作用不可忽略,而棱镜对无法对高阶色散进行补偿, 实现进一步的压缩;另外,在参考文献 [16]中把脉冲 从约 20fs压缩到 7.6fs是采用了自适应控制的变形 镜,相对于平面镜来说成本较高。

3 结 论

用双棱镜和 1个平面镜实现了飞秒激光脉冲的腔 外压缩。构建了 1台用于飞秒脉冲测量的二次谐波频 率分辨光学开关装置,利用该装置对谐振腔输出的飞 秒脉冲及压缩后的脉冲进行了测量,对信号分布进行 计算机迭代处理,得到了飞秒脉冲的时间宽度及光谱 宽度、电场及其位相在时域和频域的详细信息。输入 脉冲的宽度为 89fs,算法误差为 2 4‰,脉冲的时间带 宽积为 0 9096,脉冲压缩后的时间宽度为 22fs,光谱宽 度为 43mm,时间带宽积为 0 44203,误差为 1.1‰,压 缩比为 4 1,得到了较高的压缩比。结果表明:该装置 成功地实现了飞秒脉冲胶外压缩,这一结果对获得更 短的飞秒脉冲是有帮助的。

考文 献

- FEURER T, VAUGHAN J C, NELSON K A. Spatiotemporal coherent control of lattice vibrational wave [J]. Science, 2003, 299 (5605): 374 2377.
- [2] RAB ITZ H. Shaped laser pulse as reagents [J]. Science, 2003, 299 (5606): 525 ~ 527.
- 3] TAN P, KEUSTERS D, SUZAKIY et al Fem tosecond phase-coherent two-dimensional spectroscopy [J]. Science, 2003, 300 (5625): 1553 ~1555.
- [4] CHEN B F. Numerical simulation of fem to second pulses measurement with SPDER [J]. Laser Technology, 2006, 30 (1): 13 ~15 (in Chinese).
- [5] YU YL, MU C J, BA IJ T et al The design of a new multilayer blazed reflective grating used in broadening fem to second lasers [J]. Laser Technology, 2005, 29 (4): 358 ~360 (in Chinese).
- [6] YOU M, ZHAO W, CHEN G H et al Crystallization in PTR glass induced by irradiation of femtosecond lasers [J]. Laser Technology, 2006, 30 (1): 40 ~42 (in Chinese).
- [7] ZHAO G, CHEN J G, ZHANG Q et al Analytical description of the damage threshold of fem to second pulses [J]. Laser Technology, 2006, 30 (1): 90 ~92 (in Chinese).
- [8] FORK R L, BR IIO C C H, BECKER P C et al Compression of optical pulses to six fem to seconds by using cubic phase compensation [J]. Opt Lett, 1987, 12 (7): 483 ~485.
- [9] HACKER M, STOBRAWA G, SAUERBREY R. Fem to second pulse sequence compression by Gires-Tournois interferometers [J]. Opt Lett, 2003, 28 (3): 209 ~211.
- [10] SCHEHRER KL, FORK RL, AVRAMOPOULOS H et al Derivation and measurement of the reversible temporal lengthening of fem tosecond optical pulses for the case of a four-prism sequence [J]. Opt Lett, 1990, 15 (10): 550 ~552
- FORK R L, BR IIO C C H, BECKER P C et al Compression of optical pulses to six fem to second by using cubic phase compensation
 [J]. Opt Lett, 1987, 12 (7): 483~485.
- [12] COJOCARU E Analytic Expressions for the fourth and the fifth-order dispersions of crossed prisms pairs [J]. Appl Opt, 2003, 42 (34): 6910~6914.

(下转第 670页)

大均呈现出先减小后增大的趋势;(2) f(n)的变化幅度很小,这说明光学胶的折射率对光强分束比的影响不大;(3)光强分束比的最小点也是其最接近1的点,对这3种常用棱镜而言,这一点均对应 n = 1.570。

2 光学胶合剂折射率对渥拉斯顿棱镜总光强 透射比的影响

在单色自然光入射的情况下,将 o光,e光光强透 射比之和定义为渥拉斯顿棱镜的总光强透射比,即:

 $T = T_{o} \cdot l_{o} + T_{e} \cdot l_{e} = (T_{o} \cdot I + T_{e} \cdot I)/2$ (11) 设入射光光强为 1,则上式为: $T = (T_{o} + T_{e})/2$ (12) 仍以常用渥拉斯顿棱镜以及针对波长为 633 nm 的光 为例,由 (8)式、(9)式、(11)式用计算机拟合出的 T-n 关系曲线如图 3所示。



Fig 3 Relationship between the total transmission of transmitted light and the refractive index of optical cement used in Wollaston prism

从图中可得出如下结论:在常用光学胶折射率的

- [13] FORK R L, MARTNEZ O E Negative dispersion using pairs of prisms [J]. Opt Lett, 1984, 9 (5): 150~152.
- [14] TREB NO R. Frequency-resolved optical gating: The measurement of Ultrashort Laser Pulse [M]. Boston: Kluwer Academic Publishers, 2002 101~322

范围内:(1)光学胶折射率对不同结构角的渥拉斯顿 棱镜的总光强透射比均有影响;(2)尽管 3种渥拉斯 顿棱镜具有的结构角不同,但它们总光强透射比即 *T* 的最大值却相差不大,约为 0 902,且最大值对应同一 光学胶折射率(1.570)。

3 结 论

光学胶的折射率 n对渥拉斯顿棱镜透射光的光强 分束比以及总光强透射比均有一定影响,这充分说明: 在选择渥拉斯顿棱镜所用光学胶时,除需考虑光学胶 的透明光谱范围、抗剪切强度等性能之外,光学胶凝固 态的折射率值得格外关注。通过分析,作者认为:采用 折射率为 1.570的光学胶,不仅可以使常规渥拉斯顿 棱镜在光线正入射时其透射光有 11的光强分束比, 也可以使两束出射光总光强透射比达到最大。

参考文献

- LIJ Zh Handbook of optics [M]. Xi'an: Shanxi Science and Technology Press, 1986. 1454 ~1462 (in Chinese).
- [2] LIGH. Optics [M]. Ji'nan: Shandong Education Press, 1991. 405 (in Chinese).
- [3] LIJL, WANG YW, LIYH. Research on performance of CaCO₃ for light-polarized device [J]. Journal of Synthetic Crystals, 2002, 31 (4): 413~416 (in Chinese).
- [4] HE M Q, ZHENG Y J. The test and design of beam splitter prisms of polarized laser [J]. Optical Technique, 1983, 19 (6): 21 ~26 (in Chinese).
- [5] ZHAO P, WU F Q, REN Sh F, The research of the spectral character of the calcite/B aF₂ UV polarizing prism beam deviation angle [J]. Laser Technology, 2005, 29 (2): 219 ~221 (in Chinese).
- [6] WANGW, WU F Q, SU F F. Research of splitting angle and splitting intensity ratio of OE double escape prism [J]. Laser Technology, 2003, 27 (6): 560~562 (in Chinese).
- [7] WANGW, WU F Q, SU F F, Symmetric polarization beam splitting prism based on three-element Wollaston prism [J]. Optical Technique, 2004, 30 (2): 182 ~183 (in Chinese).
- [8] ZHANG D Q, WU F Q. Spectral characterization of glan-prism fieldangle [J]. Journal of Qufu Normal University (Natural Science Edition), 2001, 27 (4): 50 ~52 (in Chinese).
- [9] YAO Q Y. Optics tutorial [M]. Beijing: Higher Education Press, 2001. 334 (in Chinese).
- [10] LAO YB. Polarization optics [M]. Beijing: Science Press, 2003. 24 ~25 (in Chinese).
- [15] WURZER A J, LOCHBRUNNER S, R IEDLE E Highly localized vibronic wavepackets in large reactive molecules [J]. Appl Phys, 2000, 71 (3) 405~409.
- [16] BAUM P, LOCHBRUNNER S, GALLMANN L et al Real-time characterization and op timal phase control of tunable visible pulses with a flexible compressor [J]. Appl Phys, 2002, B74 (S) 219 ~224.

⁽上接第 667页)