多路复用光子多普勒测速复用方案分析及实验研究

李建中 刘寿先 刘 俊 彭其先 雷江波 田建华

(中国工程物理研究院流体物理研究所,四川 绵阳 621900)

摘要 对光子多普勒测速(PDV)的基本原理和光学外差技术进行了阐述,对时分、波分、波分时分联合等三种多路 复用光子多普勒测速(MPDV)复用方案进行了深入的分析,并指出了各种方案适宜的多点测速类型。根据理论分 析结果,设计并搭建了一套2路波分加2路时分的 MPDV,并设计了爆轰实验装置,同时利用该装置进行了爆轰加 载铝飞片的验证实验。结果表明,较好地实现了 MPDV 技术,并从其复用了4个测点速度信息的1路干涉信号中, 分别解读出了各个测点的多普勒频移曲线及速度曲线,最高速度达到2.5 km/s,飞行时间达到16 μs,同时验证了 MPDV 与常规 PDV 和外差式 PDV 在静态干涉信号、多普勒频移曲线、速度曲线等方面的差异性和相同点。研究 结果对于研究大数量点数 MPDV 有重要的参考意义。

关键词 光纤光学;多路复用光子多普勒测速;光学外差;时分复用;波分复用
 中图分类号 TN249 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201441.1105009

Research on Multiplex Technology and Experiment of Multiplexed Photonic Doppler Velocimetry

Li Jianzhong Liu Shouxian Liu Jun Peng Qixian Lei Jiangbo Tian Jianhua (Institute of Fluid Physics, China Academy of Engineering Physics, Mianyang, Sichuan 621900, China)

Abstract The operational principle and heterodyne technology of photonic Doppler velocimetry are introduced, time division multiplexing (TDM), wavelength division multiplexing (WDM), time and wavelength division multiplexing, are analyzed in detail. According to the analysis, a multiplexed photonic Doppler velocimetry (two TDM, two WDM) device is designed, and the velocities of explosively driven aluminum plates are tested by the proposed MPDV. The experimental results show that the MPDV is achieved well, four frequency curves and velocity curves are measured with just one interference signal, the velocity is up to 2.5 km/s, and the flight time is 16 μ s, the interference signal, frequency curve and velocity curve are distinct from those of photonic Doppler velocimetry and heterodyne multiplexed photonic Doppler velocimetry. The solution will provide a valuable reference for the multiplexed photonic Doppler velocimetry.

Key words fiber optics; multiplexed photonic Doppler velocimetry; heterodyne; time division multiplexing; wavelength division multiplexing

OCIS codes 120.7250; 060.2310; 070.2025; 280.3340

1 引 言

在冲击波和爆轰物理、炸药、强激光、脉冲功率、 超高速实验、天体物理、兵器等研究领域中,速度一 直是最关键的问题和需要诊断的主要参数^[1-2],如 连续地、非接触地测量各种材料在冲击波作用下的 自由面速度历史,测量炸药、轻气炮、激光装置、电磁 驱动装置等加载技术驱动飞片的速度,测量炮弹在 火炮及炮弹发射系统中的速度和加速度。光子多普 勒测速仪^[3-5](PDV),具有非接触测量、时间分辨率 高、测速准确度高等优点,得到了广泛应用,已成为 主要的测速手段。

目前已有的激光测速技术仅能在待测对象上进

基金项目:国家自然科学基金(11202194,11272298)、中国工程物理研究院科学技术发展基金(2013B0403059)

作者简介:李建中(1982—),男,硕士,助理研究员,主要从事光纤干涉测速及光纤传感等方面的研究。

E-mail: jianzhong265@163.com

收稿日期: 2014-05-14; 收到修改稿日期: 2014-07-02

行有限点数的测量,但随着相关研究的深入,提出了 对待测对象进行大数量点数的阵列式或区域覆盖式 测速的要求,如对多个对象同时进行速度测量、飞层 整个表面的运动物理过程、强冲击波的时空不均匀 性、激光或电磁加载的靶面上各点速度随时间的变 化历史、某个或者多个时刻样品整个表面的速度分 布及相对差别等诊断需求。激光测速技术的发展趋 势,也提出了同样的要求,并把实现该要求的新式光 学测速设备,定义为最新一代——第四代光学测速 设备,目前我国已对此有着明确且迫切的需求。

在传统测速设备如 PDV 中,1 个测点至少需要 1 个记录通道(包括1个探测器和1个示波器通道),且 一般1套测速主机最多仅能实现4~8点的测量,更 多点数的测量,需通过多套主机的叠加实现,但随着 测速点数的增多,其整套系统(尤其是记录通道)的复 杂度、成本和体积均大幅增加,因此难以采用 PDV 的 简单叠加方式实现大数量点(几十乃至上百点)测速, 其他测速技术在此方面的问题则更为突出。国外最 新采用的技术途径是利用复用技术构造多路复用光 子多普勒测速系统^[6-8](MPDV),将多个测点的信号 合并到1个记录通道,从而1个记录通道可以实现数 点乃至十几点测速,1台主机(对应4~8个记录通道) 可实现数十点测速,不仅大幅减少了测速主机和记录 通道的数量,降低了成本,而且显著降低了整套系统 的复杂度和体积,使大数量点测量成为可能。国际上 仅美国、英国和法国对 MPDV 技术进行了一定的研 究和探索性实验应用,但复用方案均不相同,目前仍 在发展的过程中,国内的中国工程物理研究院、北京 交通大学、中国科学院力学研究所等单位对 PDV 进 行了研发,但在多点测速方面,目前均是单点 PDV 的 简单叠加,难以大幅提高测量点数,针对 MPDV,国内 目前还处于起步阶段,暂未见相关报道,与迫切的需 求相矛盾。

本文对 MPDV 的工作原理和光学外差技术进行描述,对波分、时分、波分时分联合等三种复用方 式进行了分析及比较,在此基础上,设计了一种 MPDV 复用方案并采用常规器材搭建了一套演示 装置,最后设计了爆轰实验,对该装置的单记录通道 多点测速能力进行了验证,为在国内研制成功大数 量点数 MPDV 提供了参考。

2 基本原理

MPDV 测速原理与 PDV 一样,均是光学多普 勒效应^[9],以 PDV 为例进行说明。PDV 一般基于

单光源的零差探测,其基本结构如图1所示。当被 测物体向探头运动时,从被测物体表面反射回的信 号光 f_s,相对于激光器从探头发出的探测光 f₀,会 有微小的频率移动——多普勒频移 f_d,即

$$f_{\rm d} = f_{\rm s} - f_{\rm 0} = \frac{2V}{\lambda_{\rm 0}} = \frac{2f_{\rm 0}}{c}V,$$
 (1)

式中 V 是被测物体的运动速度, λ。是探测光的中心 波长, c 是光速, 可知被测物体的运动速度 V 和多普 勒频移 f。直接呈线性关系。



图 1 光子多普勒测速仪的基本结构

Fig. 1 Scheme of photonic Doppler velocimetry 信号光和探测光干涉后,干涉信号强度为

 $I(t) = I_0 + I_s + \sqrt{I_0 I_s} \sin[2\pi f_d t + \phi]$, (2) 式中 I_0 是探测光的光强(无多普勒频移), I_s 是反射 信号光的光强(有多普勒频移), ϕ 是两束光的相对 相位差。可见,对干涉信号(2)式进行时频分析[一 般采用短时傅里叶变换(STFFT)方法]^[10],提取出 多普勒频移 f_d ,即可利用(1)式得到被测物体的运 动速度 V_o

普通单源零差 PDV 的干涉信号频率直接等于 多普勒频移,静态阶段速度为零,对应的干涉信号初 始频率也为零,在动态阶段,随着速度增大,对应的 干涉信号频率也随之增大,所要求的系统带宽也就 越高,而在短历程低速测量时,由于条纹稀少,不能 很好地还原速度变化细节,时间分辨率和测量精度 较低(对干涉信号进行时频分析时,频率分辨率无法 做到无限高,而是一个有限值,当条纹稀少即干涉信 号频率值较低时,受制于有限的频率分辨率,对其进 行 STFFT 分析处理后得到的频率数值精度会受影 响,此外,要提高频率分辨率,需要增大 STFFT 的 处理时间窗口,而这会导致时间分辨率降低)。

双源光外差技术可以弥补零差探测的不足,其 基本结构如图 2 所示,利用有一定初始频差的参考 光,借助外差探测技术测量多普勒频移信息,具备频 率下变换和频率上变换双重功能。下变频双源外差 时,干涉信号强度如(3)式所示,静态阶段速度为零, 对应的干涉信号初始频率不为零,而是有一个基线 频率 Δf_0 (数值上等于双光源的频率差),在动态阶 段,随着速度增大,干涉信号频率随之减小,到达零 频时再重新增大,显著降低了高速过程中的干涉信 号频率,降低了系统的带宽要求。上变频双源外差 的干涉信号如(4)式所示,也有一个不为零的初始基 线频率 Δf_0 ,动态阶段时随着速度增大,干涉信号频 率在 Δf_0 的基准上增大,即显著增大了低速测量时 的干涉信号频率(即干涉条纹的密度),提高了时间 分辨率和测量精度。

$$I(t) = I_0 + I_s + \sqrt{I_0 I_s} \sin[2\pi | f_d - \Delta f_0 | t + \phi],$$
(3)

$$I(t) = I_0 + I_s + \sqrt{I_0 I_s} \sin[2\pi | f_d + \Delta f_0 | t + \phi].$$
⁽⁴⁾



图 2 双光源外差式光子多普勒测速仪的基本结构

Fig. 2 Scheme of heterodyne photonic Doppler velocimetry 由(1)式可知,速度误差主要来源于 f₀(双源外 差 PDV 则为 Δf₀)在动态过程持续时间内(一般小 于 100 μs)的漂移,以及对干涉信号进行时频分析处 理时 f_d的误差。可知,单源零差 PDV 对光源的频 率稳定性提出了较高要求,需要确保光源输出光在 动态过程持续时间内具备较低的频率漂移,双源外



差 PDV 则对两个光源的频率稳定性均提出了较高的要求,需要确保其频率差值在动态过程持续时间 内具备较小的漂移,因为上述两种漂移值均会导致 测速误差。

此外,光学外差是 MPDV 的一项关键技术,必须采用该技术才能在频率轴上将波分复用各通道的 测速信号区分开(通过调节初始基线频率)。

3 MPDV 复用方式分析

国内外均提出了对待测对象进行大数量点数的 阵列式或区域覆盖式测速的要求,但难以采用 PDV 的简单叠加方式实现,国外最新采用的技术途径是 利用复用技术构造 MPDV,将多个测点(即多个探 头)的信号合并到1个记录通道的1路干涉信号中。

MPDV 主要包括时分、波分、波分时分联合等 三种复用方案,美国、英国和法国采用的方案均不相 同,为在国内研制 MPDV 提供参考,需要对此进行深 入分析。对具有相同速度的目标进行测量时,常规 PDV、波分复用 PDV WDM PDV、时分复用 PDV TDM PPV 和波分时分联合复用 PDV(WDM+ TDM PPV)对多个(常规 PDV 仅1个)探头返回的 1 路干涉信号进行时频分析,获取到的多普勒频移 曲线(等价于速度曲线)分别如图 3 所示(对应于一 段单调递增的速度,均以上变频和1个示波器通道 即 1 路干涉信号复用 4 个测点为例说明)。图 3 中, 4 个测点的各条多普勒曲线在纵向上的数值,等 于该测点测得的运动目标的实时多普勒频率/速度



值,其最大数值受限于系统带宽 B(系统不能响应频 率大于其带宽的信号),而在横向上的数值,等于该 测点测得的运动目标的飞行时间,其最大数值受限 于系统对于单个测点所设定的记录时间 τ,要测得 各条完整的多普勒曲线,需要系统具备足够的带宽 B和记录时间τ。

对于干涉信号特征及数据解读,图3所示的三 种复用方案中,4个测点获取到的速度信息均被复 用在1路干涉信号里,需要从这1路干涉信号中分 别解读出4个测探点的速度信息:时分方案,单位时 间内(时频分析的处理时间窗口,一般为几纳秒或数 十纳秒)的干涉信号仅包含1个测点的速度信息,即 单位时间内的干涉信号仅有1个频率,数据处理跟 常规 PDV 一致,未增加难度;波分方案,单位时间 内的干涉信号包含多个(其数值等于波分数 4)测点 的速度信息,即单位时间内的干涉信号有多个频率, 需要分辨并分别解读出各个频率及其对应的速度, 增大了数据处理的难度(如各条频率曲线数值差异 较小时)和要求(如频率分辨率);波分时分联合方 案,干涉信号特征和数据处理与波分方案类似,但单 位时间内干涉信号包含的频率数量相对较少,从而 数据处理难度也在一定程度上减小,但仍然大于时 分 MPDV。

对相同系统带宽下的测速上限,由(1)式可知, 一台主机对压 最大多普勒频移等价于测速上限,由此从图 3 可直 中更多的时名 观地看出,在相同器材和相同参数设置的条件下(系 纤,存在如前 统带宽相同),各复用方案的测速上限:时分方案,4 个时分通道测点的多普勒频移曲线均可完全占据零 方案中更多的 为方案中更多的方案,4 个时分通道测点的多普勒频移曲线均可完全占据零 方案中更多的 的频率数量 为方案,4 个波分通道测点的多普勒频移 波分通道数t 动力方案,4 个波分通道测点的多普勒频移 没方案,单示 场端宽;波分方案,4 个波分通道测点的多普勒频移 没分方案,单示 动,4 个测点的测速上限随基线频率的增大而减小, 分时分联合力 数,单示波器

同,4 个测点的多普勒频移曲线也只能占据基线频 率到带宽限制之间的频率区域,但因为波分通道数 减小一半,从而第二个测点的测速上限(如其与波分 方案第二个测点的基线频率相同)可以高于波分复 用方案的第三和第四个测点,但仍然小于时分方案 的各个测点。

对于光路结构,首先是激光器数量,图 3 所示相 同的 4 测点系统,时分方案仅需要 1 套光源(1 台探测 光激光器和 1 台参考光激光器),波分方案需要 4 套, 波分时分联合方案需要 2 套;其次是延迟光纤的需求 量,时分方案需要 3 组长度递增的延迟光纤,波分方 案不需要延迟光纤,波分时分联合方案需要 1 组延迟 光纤,当点数增多时,时分方案需要的延迟光纤数量 随之大幅增加(所需时间延迟量更大),由于光纤盘所 占体积巨大,整套系统的体积大幅增大,不利于搭建 和搬动系统,此外,从被测物体表面反射回的信号光 为微弱信号(一般几个微瓦或更小),更长的延迟光纤 会产生更大的衰减,导致信号光信噪比降低,甚至被 噪声湮没,同时受环境因素(如温度和振动)干扰,系 统稳定性会受影响,波分时分联合方案在此方面的问 题小于时分方案,波分方案完全不存在该问题。

对于单个示波器通道的一路干涉信号可复用的 测点数(对应于单台测速主机可复用的测点数,一般 一台主机对应 4~8个示波器通道),由于时分方案 中更多的时分通道需要更长的延迟时间以及延迟光 纤,存在如前所述的负面问题,加上示波器记录时间 有限,从而总的时分通道数会受到限制,此外,波分 方案中更多的波分通道会导致单位时间内干涉信号 的频率数量增大,数据处理难度随之增大,从而总的 波分通道数也会受到限制,因此对于时分方案和波 分方案,单示波器通道可复用的测点数较难增加,波 分时分联合方案则由于可以综合考虑波分数和时分 数,单示波器通道可复用的测点数较易增加。

综上所述,可得出的结论如表1所述。

	衣 1	合件工	VIFDV	发用刀:	采旳	几权	
Table 1	Diffe	erent i	n perfo	ormance	of se	everal	MPDV

	1			
	TDM PDV	WDM PDV	TDM+WDM PDV	
Signal processing	Simple	Difficult	Medium	
Measuring range	Big	Small	Medium	
Number of lasers	Small	Big	Medium	
Reliability and stability	Bad	Good	Medium	
Number of probes with a single	S11	S	Big	
oscilloscope channel	Small	Small		
Suitable type of MPDV	Short recording time	Long recording time	Big number of probes	

4 MPDV 光路结构设计

根据分析结果,为实现 MPDV 技术并对其进行 进一步研究,设计了一套 2 路波分和 2 路时分的波 分时分联合复用 MPDV(对应于 1 个示波器通道), 其光路结构如图 4 所示。此外,图 4 所示光路可同时对 2 路波分复用 MPDV 方案或 2 路时分复用 MPDV 方案进行验证。





2 台激光器发出 2 束波长为 $λ_1$ 和 $λ_2$ 的探测光, 通过密集型光波复用(DWDM)复用成1束光,然后 经由环形器和分束器后被等分为2路,其中第一路 通过 DWDM 解复用成 2 束波长为 λ_1 和 λ_2 的探测 光,第二路通过一段光纤产生时间延迟后再被解复 用成 2 束波长为 λ_1 和 λ_2 的探测光。4 束探测光进 入4个不同的探头,并照射到运动目标上,形成4个 测速点。在运动目标上反射的信号光产生了多普勒 频移并被探头收集,4个探头返回的4路信号光,被 DWDM 和分束器复用成1路信号光,经由环形器传 输至掺铒放大器(EDFA)放大后,依照波长的不同 被分至不同的功率调节通道,通过可调衰减器和功 率监测计调节本通道传输信号光的功率值,以获得 最优的干涉和外差条件,然后再次被复用成1路信 号光。2台波长可(微)调的激光器发出2束参考 光,其波长(频率)与对应的2台探测光激光器具有 特定的初始波长(频率)差 Δλ,从而可以利用双光源 外差技术。2 束参考光被 DWDM 复用成1 路参考 光,并通过相应的功率监测和调节。参考光和信号 光最后在分束器处进行干涉并得到1路干涉光信 号,经过1个探测器转换为电压信号后被1个示波 器通道记录,通过对这路信号进行处理,可分别获得 4 个测点测量到的运动目标速度。

所用激光器的频率稳定性指标为漂移小于 50 MHz(1 h),对该指标进行了长期测试,验证了4台 激光器均符合该指标,同时将 laser1(2)和 reference laser1(2)之间的光学外差干涉信号(其频率为双光源 频率差)接入示波器进行记录,并分别读取 100 μs、 500 μs 和 1 ms 时间段的干涉信号,处理出其频率值 (以及对应的速度)在该时间范围内随时间的变化历 史,发现其具备可忽略的漂移,从而可知所用双光源 的频率差值漂移导致的测速误差可忽略。

从图 4 中可以看出,2 路波分复用通道具有相同的特性,改变 DWDM 的通道数量后,可随之成倍增加该光路可复用的测点数量。

5 实验研究

设计了所需的爆轰实验装置,其基本结构(剖面 图)如图 5 所示,传爆药柱、空腔、铝靶等模块均为圆 柱(或圆片)状,被封装在一个铝制圆筒里,探头安装 在铝制底座里。使用两块传爆药柱产生的爆轰波驱 动铝靶,为了得到比较平缓的冲击波前沿,在传爆药 柱和铝靶之间增加了空气间隙。



图 5 实验装置示意图

Fig. 5 Experimental setup

进行第一发爆轰实验,对常规 PDV 和外差式 PDV(上变频,双光源波长差 Δλ。设为 20 pm,即频差 大约为 2.5 GHz,光谱仪分辨率为 2 pm 即0.25 GHz) 进行测试,常规 PDV 的1个探头和外差式 PDV 的1 个探头,以铝制底座中心为基准对称安装。

起爆前,未产生爆轰波,飞片(铝靶)速度为零, 此时常规 PDV 和外差式 PDV 的静态干涉信号如 图 6 所示,可见,在速度为零时,多普勒频移也为零, 对于常规 PDV,(2)式所述干涉信号的频率也为零, 静态干涉信号为一条表征系统噪声的直流信号,而 对于外差式 PDV,(4)式所述干涉信号由于增加了 一个双光源频率差决定的基线频率 Δf_0 ,静态干涉 信号为一条频率为 Δf_0 的交流信号。



图 6 常规 PDV 和外差式 PDV 的静态干涉信号。(a) 常规 PDV;(b) 外差式 PDV Fig. 6 Static interference signal of different PDV. (a) PDV;(b) heterodyne PDV

起爆后,传爆药柱产生的爆轰波加载在铝靶上, 飞片开始进入动态变化阶段,常规 PDV 和外差式 PDV 产生动态干涉信号,对该信号进行时频分析 后,获得的多普勒频移曲线如图 7 所示(示波器延迟 5 μs 触发,外触发信号的传输时间约为 4 μs),如(1) 式所述,该频移曲线直接等价于飞片的速度曲线(横 向时间轴上的数值不变,纵向数值存在线性关系)。 由图 7 可知,对于常规 PDV,静态阶段速度为零,干 涉信号初始频率也为零,在动态阶段随着速度增大, 干涉信号频率也随之增大,而对于上变频外差式 PDV,静态阶段有一个不为零的初始基线频率为 2.58 GHz,该频率值与所设定的双光源频率差相吻 合(0.08 GHz 的差异来源于光谱仪分辨率有限而 产生的光源波长测量不确定度),在动态阶段时随着 速度增大,干涉信号频率在2.58 GHz的基准上增 大。由图7可知,常规 PDV 和外差式 PDV 分别获 取到的飞片多普勒频移曲线(即速度曲线)较为吻 合,运动过程持续时间大约为 15.5 μs,最大多普勒 频移量为 2.84 GHz(外差式 PDV 中需减去基线频 率),即最大速度为 2.2 km/s。



图 7 常规 PDV 和外差式 PDV 的多普勒频移曲线。(a)常规 PDV;(b) 外差式 PDV

Fig. 7 Spectral diagram of different PDV. (a) PDV; (b) heterodyne PDV

进行第二发爆轰实验,对所研制的 2 路波分 2 路时分 MPDV(如图 4 所示)进行测试,该装置采用 上变频,其第一个波分通道的双光源波长差 $\Delta\lambda_1$ 设 为 6 pm 即频差 Δf_1 约为 0.75 GHz,第二个波分通 道的双光源波长差 $\Delta\lambda_2$ 设为 36 pm 即频差 Δf_2 约 为 4.5 GHz,第二路时分通道的光纤延迟线长度为 4 km。4 个探头以铝制底座中心为基准对称安装。

起爆前,未产生爆轰波,飞片(铝靶)速度为零, MPDV的干涉信号如图 8 所示,由于 4 个探头获取 到的速度信息均被复用在 1 路干涉信号里,且 2 个 波分通道均采用了光学外差技术(如图 4 所示),从 而静态干涉信号为一条单位时间内(时频分析的处 理时间窗口,一般为几纳秒或数十纳秒)包含 2 个频 率为 Δf_1 和 Δf_2 的交流信号。

起爆后,传爆药柱产生的爆轰波加载在铝靶上, 飞片开始进入动态变化阶段,MPDV产生动态干涉 信号(仅1路),对该信号进行时频分析后,获得的多 普勒频移曲线如图9所示(示波器延迟10 μs 触发,



(2 WDM, 2 TDM)

外触发信号的传输时间约为4 us),该频移曲线直接 等价于其速度曲线,可见实测的多普勒频移曲线与 图 3(d) 的理论结果相吻合。由图 9 可知, 对于 MPDV,静态阶段有2个不为零的基线频率 0.645 GHz和4.515 GHz,该频率值与所设定的双 光源频率差相吻合(0.105 GHz 和 0.015 GHz 的差 异来源于光谱仪分辨率有限而产生的光源波长测量 不确定度),在动态阶段时随着速度增大,2路波分 通道对应的干涉信号频率在 0.645 GHz 和 4.515 GHz的基准上增大。此外,2 路时分通道的 时间延迟量约为40 µs,与光纤延迟线的长度相吻合 (光信号来回2次经过延迟线)。由图9可知, MPDV 的 4 个探头分别获取到的飞片多普勒频移 曲线(即速度曲线)较为吻合,运动过程持续大约为 16 μs,最大多普勒频移量为 3.225 GHz(需减去初 始基线频率)。



图 9 MPDV(2 路波分,2 路时分)的多普勒频移曲线

Fig. 9 Spectrum diagram of MPDV (2 WDM, 2 TDM)

在图 9 中, MPDV 的 4 个探头获取到的 4 条速 度信息均被复用在 1 路干涉信号里, 需要从这 1 路 干涉信号中分别解读出 4 个测点各自的多普勒频移 及其对应的速度。通过一定的数据处理, 图 9 中左 上角的多普勒频移曲线(以之为例说明) 对应的速度 曲线如图 10 所示, 可知在大约 16 μs 内, 其速度值 从零逐渐上升到 2.5 km/s。

上述测试中,所使用示波器的采样率为12.5×



图 10 铝飞片的 MPDV 实测速度曲线 Fig. 10 Measured velocity of a large aluminum flyer, using MPDV

10¹⁰ s⁻¹,傅里叶变换计算点数为 4096,可计算得到 速度准确度高于 3 m/s。

6 结 论

本文对 PDV 的基本原理和光学外差技术进行了 阐述,并对时分、波分、波分时分联合等三种 MPDV 复用方案进行了深入的分析,指出了各种方案适宜的 多点测速类型,为研制 MPDV 奠定了基础。

根据本文所分析的结果,设计并搭建了一套 2 路波分复用加 2 路时分复用的 MPDV 光路结构,并 利用所设计的爆轰实验装置进行了验证实验,实验 结果表明,较好地实现了 MPDV 技术,并从其复用 了 4 个探点速度信息的 1 路干涉信号中,分别获取 到了各个探点的多普勒频移曲线及速度曲线,同时 实验验证了 MPDV 与常规 PDV 和外差式 PDV 在 静态干涉信号、多普勒频移曲线、速度曲线等方面的 差异性和相同点。

参考文献

- 1 Ren Aiguo, Zhang Yongkang, Jiang Yinfang, et al.. Numerical simulation of metal sheet velocity by laser shock forming with semi-die[J]. Chinese J Lasers, 2010, 37(5): 1368-1374.
- 任爱国,张永康,姜银方,等.激光冲击半模成形板料运动速度的数值模拟[J].中国激光,2010,37(5):1368-1374.
- 2 Liu Shouxian, Wen Weifeng, Yuan Shuyun, *et al.*. Full field velocity measurement of laser-driven flyer using framing-imaging velocity interferometer system for any reflector[J]. Acta Optica Sinica, 2013, 33(9): 0912007.

刘寿先,温伟峰,袁树云,等.分幅面成像任意反射面速度干涉 仪诊断激光驱动飞片全场速度[J].光学学报,2013,33(9): 0912007.

- 3 Weng Jidong, Wang Xiang, Ma Yun, *et al.*. A compact all-fiber displacement interferometer for measuring the foil velocity driven by laser[J]. Review of Scientific Instruments, 2008, 79(11): 113101.
- 4 Hong Guangwei, Jia Bo. All-fiber velocity interferometer for multipoint measurement[J]. Chinese J Lasers, 2005, 32(8): 1097-1100.
 - 洪广伟,贾 波.用于多点测试的全光纤速度干涉仪研究[J].

中国激光,2005,32(8):1097-1100.

- 5 Chen Guanghua, Wang Detian, Liu Jun, et al.. A novel photonic Doppler velocimetry for transverse velocity measurement [J]. Review of Scientific Instruments, 2013, 84(1): 013101.
- 6 E Daykin, A Diaz, C Gallegas, et al. A Multiplexed Many-Point PDV (MPDV) [OL]. http://kb. osu. edu/dspace/bitstream/ handle/1811/52727/PDV 2010 dAYKIN Multiplexed ManypointPDV. PDF? SEQUENCE=1. [2014-07-21].
- 7 E Daykin, M Burk, A Diaz, et al.. High-Definition Optical Velocimetry: a New Diagnostic Paradigm for Nuclear Security [OL]. http://www.osti.gov/scitech/servlets/purl/1057203. [2014-07-21].
- 8 Science & Technology Review. Ten Times More Data for Shock-

Physics Experiments [OL]. http://str.//nl. gov/OctNov12/kostinski.html.[2014-08-08].

- 9 Dong Jing, Chen Rui, Li Xiaolong, et al.. Lidar coherent detection and feature ettraction of moving target based on micro-Doppler effect[J]. Chinese J Lasers, 2012, 39(10): 1014001.
 董 晶,陈 蕊,李小龙,等. 运动目标微多普勒效应的激光雷 达相干探测及特征提取[J]. 中国激光, 2012, 39(10): 1014001.
- 10 Liu Shouxian, Li Zeren, Wu Jianrong, *et al.*. Signal processing of displacement interferometer based on the continuous wavelet transform[J]. Chinese J Lasers, 2008, 35(8): 1235-1239. 刘寿先,李泽仁,吴建荣,等. 基于连续小波变换的瞬态位移干 涉仪信号处理[J]. 中国激光, 2008, 35(8): 1235-1239.

栏目编辑: 何卓铭