# 大口径平板中频波前均方根的测量方法

柴 亢 群 1 石 琦 凯 1 魏 小 红 1 徐 建 程 2 徐凯源1

(<sup>1</sup>成都精密光学工程研究中心,四川成都 610041 <sup>2</sup>浙江师范大学信息光学研究所,浙江 金华 321004)

在高功率激光系统中,大口径元件的中频波前影响系统的安全运行,中频波前均方根(PSD1)是用来评价中 摘要 频波前质量的关键参数。由于大口径干涉仪在系统传递函数(STF)上不能完全满足中频波前的检测要求,提出采 用小口径高分辨率干涉仪检测的统计分析方法,建立了统计理论模型,分析了测量不确定度。建立了子区域 PSD1 检测装置,提出了子区域倾斜补偿法,提高了检测精度。理论及实验结果表明针对 400 mm×400 mm 分析区域,子 区域数量设置为 4×4,置信水平为 95.4%时,测量不确定度为±0.266 nm。该方法与大口径干涉仪检测法的对比 实验表明,400 mm×400 mm 分析区域内检测结果偏差小于 5%。子区域统计分析法是对大口径干涉仪检测法的 有益补充,对先进光学制造工艺的优化具有重要的参考价值。

关键词 测量;波前检测;统计方法;大口径平板;中频波前均方根

**中图分类号** O436.1 doi: 10.3788/CJL201239.0108003 文献标识码 A

## Testing of Root Mean Square of Mid-Spatial-Frequency Wavefront for Large Flat

Si Qikai<sup>1</sup> Wei Xiaohong<sup>1</sup> Xu Jiancheng<sup>2</sup> Li Qiang<sup>1</sup> Liu Ang<sup>1</sup> Chai Liqun<sup>1</sup> Xu Kaiyuan<sup>1</sup>

<sup>1</sup> Fine Optical Engineering Research Center, Chengdu, Sichuan 610041, China  $\sqrt{\frac{2}{2}}$  Institute of Information Optics, Zhejiang Normal University, Jinhua, Zhejiang 321004, China

Abstract In high-power laser system, mid-spatial-frequency wavefront of large flat influences safety of the system and root mean square of mid-spatial-frequency wavefront (PSD1) is used to evaluate corresponding wavefront. Because large-aperture interferometer can't fully meet the demand of the need of system transfer function (STF) for testing mid-spatial-frequency wavefront, a statistical method based on small-aperture interferometer is proposed, and the uncertainty is analyzed. Testing system is set up, and the sub-region tilt compensating method is developed. Testing resolution is improved. Theoretical and experimental result shows that for 400 mm  $\times$  400 mm analyzing region, when the number of sub-region is set to  $4 \times 4$  and confidence level is 95.4%, uncertainty is  $\pm 0.266$  nm. In comparing test with large-aperture interferometer, deviation between two methods in analyzing region of  $400 \text{ mm} \times$ 400 mm is less than 5%. Sub-region statistical analyzing method is a useful compensation for large-aperture testing method and plays a critical role for optimization of advanced optical fabrication technics.

Key words measurement; wavefront testing; statistical method; large flat; root mean square of mid-spatialfrequency wavefront

OCIS codes 120.3940; 120.4800; 120.5050; 070.2615

#### 1 弓[ 言

惯性约束聚变系统(ICF)中包含有数以千计的 大口径光学元件,对光学元件波前质量的评价除常 规的波前峰谷(PV)值、均方根(RMS)值外,对全频 段波前都提出了严格的质量要求[1,2]。其中波前中 频段误差会在系统终端造成焦斑旁瓣,且是高功率 激光系统中引起非线性自聚焦的重要原因[3,4],严 重危害激光系统的安全运行,是高功率固体激光系 统特别关注的参数。美国国家点火装置(NIF)定义 波前中频段的空间周期在 2.5 mm 至 33 mm 之间, 除采用不同角度方向的一维波前功率谱密度(PSD) 作为质量评价参数外,更多关注的是中频波前的均

基金项目:中国工程物理研究院资助项目(05010708)资助课题。

收稿日期: 2011-06-27; 收到修改稿日期: 2011-09-30

作者简介:柴立群(1973—),女,硕士,副研究员,主要从事精密光学检测技术方面的研究。E-mail: chailiqun@163.com

方根值(定义其为 PSD1)<sup>[5,6]</sup>,并提出了具体的指标 要求,如对大口径反射镜反射波前的 PSD1 值要求 不超过 1.8 nm 等。为保证 PSD1 检测结果的置信 度,相应地要求检测设备(大口径干涉仪)的系统传 递函数(STF)在 2.5 mm 空间周期处优于 0.7,并且 系统信噪比优于 10:1<sup>[7]</sup>。国内大口径干涉仪在 STF 上并不能完全满足 PSD1 的检测需求,造成了 该频段光学元件加工和控制的盲区,已成为限制系 统性能提升的瓶颈环节之一。国内基于统计理 论[8],利用小口径干涉仪测量大口径元件子区域波 前,并利用各子区域 PSD 的加权平均来间接得到大 口径元件的 PSD,没有分析各子区域波前的相关性 等引入的测量不确定度,且没有进行定量的误差分 析,尚不能直接用来计算 PSD1。因而本文重点利 用数据统计分析的方法定量计算了 PSD1 算法及子 区域测量法等引入的误差,以期实现大口径平板波 前 PSD1 的定量检测,对光学元件工艺改进、质量评 价等提供技术支撑,保障高功率激光装置研制的顺 利进行。

2 PSD1 的数值计算方法 PSD1 的数值计算方法流程如图 1 所示。



图 1 PSD1 数值计算流程图

Fig. 1 Flowchart of numerical computation of PSD1

波前  $\Phi$  经快速傅里叶变换后得到频域信息,并 与频域滤波窗相乘,相乘结果再进行逆傅里叶变换, 取变换结果的实部即可以得到带通滤波后的中频波 前  $\Phi_{\text{bandpass}}$ ,计算方法为

 $\Phi_{\text{bandpass}} = \operatorname{Re}\{\mathscr{F}^{-1}[\mathscr{F}(\Phi) \times f_{\text{filter}}]\}.$ (1)

与波前梯度均方根的数值计算方法<sup>[9]</sup>类似,空 域处理时需要对空域添加合适的窗函数(如汉宁窗 等)或采用周期延拓的方式(如 Quadflip 技术等)。 加汉宁窗时,由于中心及边缘数据的权重不一样,在 实际计算中,边缘数据会由于较低的信噪比而出现 奇异值,对波前边缘数据的计算带来不确定性,因而 文中空域处理选用 Quadflip 技术。

带通滤波选择频域滤波,滤波器的选用需要综 合考虑到空域的"振铃"现象与带通滤波的有效性, 矩形滤波器与误差函数型滤波器(美国 NIF 系统选 用)的表达式分别为

$$f_{\text{filter}}(f_x, f_y) = \begin{cases} 1 & (0.0303 \text{ mm}^{-1} \leqslant f \leqslant 0.4 \text{ mm}^{-1}) \\ 0 & (\text{else}) \end{cases},$$
(2)  
$$f_{\text{filter}}(f_x, f_y) = \begin{cases} 0.5 \times \left[ \text{erf} \left( 20 \times \left| \frac{f}{0.4} - 1 \right| \right) + \text{erf} \left( 20 \times \left| \frac{f}{0.0303} - 1 \right| \right) \right] & (0.0303 \leqslant f \leqslant 0.4) \\ 1 - 0.5 \times \left[ \text{erf} \left( 20 \times \left| \frac{f}{0.4} - 1 \right| \right) + \text{erf} \left( 20 \times \left| \frac{f}{0.0303} - 1 \right| \right) \right] & (f > 0.4 \text{ or } f < 0.0303) \end{cases},$$
(3)

式中  $f_x$ 、 $f_y$  分别为波前频域行、列方向频率,  $f = \sqrt{f_x^2 + f_y^2}$ 。



图 2 两种频域滤波器 PSD1 计算之差

Fig. 2 Difference of PSD1 computed by different filters

两种滤波器的 PSD1 计算结果之差(误差函数型滤 波器减矩形滤波器计算结果),如图 2 所示。

由计算结果可见,矩形滤波器的 PSD1 计算结 果总体相对误差函数型滤波器的略大,差值平均值 为 0.0727 nm,这是由于矩形滤波器引入了较大的 "振铃"误差所致。相对于 PSD1 的指标(如 1.8 nm 而言),误差函数型滤波器的结果更为精确。

## 3 PSD1 测试的统计方法

#### 3.1 检测原理

设待测大口径平板光学元件的波前分布为  $\Phi_L(x,y)$ ,选择矩形区域用来计算,其x和y方向的 空间长度为 $L_x$ 和 $L_y$ ,将待测波前分成N个子区域, 第i个区域内的波前分布为 $\Phi_{Li}(x,y), \Phi_{Li}(x,y)$ 在第i个区域外的值为零,则大口径波前 $\Phi_{Li}(x,y)$ 可理解为

由 N 个相同大小的子区域组合而成,可表示为

$$\Phi_{L}(x,y) = \sum_{i=1}^{N} \Phi_{Li}(x,y), \qquad (4)$$

设  $\Phi_L(x,y)$  的频谱为 V(u,v),  $\Phi_{Li}(x,y)$  的频谱为  $V_i(u,v)$ , 根据线性理论可知全孔径波前的功率谱密度  $f_{PSD-L}(u,v)$  可表示为<sup>[6,8,10]</sup>

$$f_{\text{PSD-L}}(u,v) = |V(u,v)|^{2}/(L_{x}L_{y}) = \Big|\sum_{i=1}^{N} V_{i}(u,v)\Big|^{2}/(L_{x}L_{y}) = \frac{1}{L_{x}L_{y}}\Big[\sum_{i=1}^{N} L_{x_{i}}L_{y_{i}}f_{\text{PSD-L}_{i}}(u,v) + 2L_{x_{i}}L_{y_{i}}\sum_{i=1}^{N}\sum_{j=i+1}^{N} \sqrt{f_{\text{PSD-L}_{i}}(u,v)f_{\text{PSD-L}_{j}}(u,v)}\cos\theta_{ij}(u,v)\Big], (5)$$

式中  $f_{PSD-L_i}(u,v)$  表示第  $i \wedge C$ 域内的波前功率谱 密度, $\theta_{ij}(u,v)$  表示频谱复数 $V_i(u,v)$ 和 $V_j(u,v)$ 相 位之差,对随机分布的波前函数而言,可以认为  $V_i(u,v)$ 和 $V_j(u,v)$ 中的相位分量是不相关的,因 此可认为 $\theta_{ij}$ 是在  $0 \sim 2\pi$ 间均匀分布的随机数,则 cos $\theta_{ij}$ 的期望值为 0,因此(5)式变为<sup>[8]</sup>

$$f_{\text{PSD-L}}(u,v) \approx \frac{1}{L_{x}L_{y}} \Big[ \sum_{i=1}^{N} L_{x_{i}}L_{y_{i}}f_{\text{PSD-L}_{i}}(u,v) \Big] = \frac{S_{i}}{S_{0}} \sum_{i=1}^{N} f_{\text{PSD-L}_{i}}(u,v).$$
(6)

根据巴塞伐能量守恒定律,由子区域波前 PSD1的加权平均即可以得到大口径平板的 PSD1 值,各子区域面积权重相等的情况下,大口径平板的 PSD1 值由(6)式计算得

$$F_{\rm PSD1} = \sqrt{\sum_{i=1}^{N/2} f_{\rm PSD-L_i} \times \Delta \nu} = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{N} f_{\rm PSD-L_i}^2}{N}}.$$
 (7)

在实际测量时,先用大口径干涉仪(空间分辨率较低)得到大口径光学元件的波前 $\Phi_L(x,y)$ ,然后用小口径高分辨率干涉仪测量每个子区域波前 $\Phi_{0i}(x, y)$ (已去倾斜和平移量)。在 $\Phi_L(x, y)$ 中找到与 $\Phi_{0i}(x, y)$ 在空间上匹配的区域 $\Phi_{L_i}(x, y)$ ,对 $\Phi_{L_i}(x, y)$ )进行最小二乘拟合得到该区域的倾斜量和平移量 $k_{L_x}$ , $k_{L_y}$ 和 $d_L$ ,则可以将子区域波前 $\Phi_i(x, y)$ 修正为

 $\Phi_i(x,y) = \Phi_{0i}(x,y) + k_{L_x}x + k_{L_y}y + d_L$ , (8) 然后计算  $\Phi_i(x,y)$ 的 PSD1,并按照(6)式计算大口 径平板波前的 PSD1。

#### 3.2 误差分析

采用子区域统计法测量 PSD1,其误差来源除数值计算方法外,主要来源于子区域数量及子区域 与全口径倾斜量的差异引入的误差。

#### 3.2.1 子区域数量选择

为保证一定的置信度,干涉仪系统测量的一维 有效频率区间定义为

$$3f_0 < f < f_N/2, \tag{9}$$

式中  $f_0 = 1/L_0$  表示最低空间频率,其中  $L_0$  为一维 采样长度,N 为 CCD 采样点数, $f_N$  为 Nyquist 采样 频率。由于中频波前定义空间周期为 2.5 ~ 33 mm,因而为有效测量 33 mm 的空间周期,子区 域的采样长度需大于 99 mm。从而子区域的数量 必须限制在一定范围内,如对于 400 mm×400 mm 的元件,子区域划分数量不得大于 16(4×4),而不 可能无限制地增加。

为了定量地评估子区域数量对计算误差的影响,选取了 50 组实测数据,在不同子区域数量情况下,按(6)式计算元件全口径的波前 PSD,并在全频 段积分 PSD 得到波前均方根 R<sub>RMS1</sub>,与由波前直接 计算出的均方根 R<sub>RMS2</sub> 相减, R<sub>RMS1</sub> - R<sub>RMS2</sub> 与子区域 数量的关系见图 3, R<sub>RMS1</sub> - R<sub>RMS2</sub> 的方差与子区域数量的关系见表 1。



图 3 不同子区域数量时的计算误差

Fig. 3 Error induced by different numbers of sub-region

表1 不同子区域数量时 R<sub>RMS1</sub> - R<sub>RMS2</sub> 的方差

Table 1 Standard deviation of  $R_{\rm RMS1} - R_{\rm RMS2}$  for

different numbers of sub-region

Number of sub-region	$3 \times 3$	$4 \times 4$	$5 \times 5$	$6 \times 6$
$\sigma$ /nm	0.499	0.611	1.097	1.231

由计算结果可见,计算精度随着子区域数量的 增加会有一定程度的下降,原因在于计算 R<sub>RMS1</sub> 时采 用(6)式,忽略了各子区域波前的相关性,随着子区 域数量的增加,该项引入的误差越来越大,如何准确 求解(5)式中的相关项来进一步降低计算误差,还有 待进一步的深入研究。

3.2.2 波前倾斜量引入误差

为评价子区域波前与全口径波前倾斜量差异引 入的误差,利用 65 组大口径平板元件的工序检测波 前数据,并统一选取 400 mm×400 mm 大小区域用 来模拟计算 PSD1。如图 4 所示进行子区域划分(各 子区域之间无重叠),分别计算了子区域去倾斜、不 去倾斜的情况下利用(6)式计算的全口径波前 PSD1,以及全口径波前数据直接计算的 PSD1,结果 如图5所示。



图 4 大口径平板子区域划分示意图

Fig. 4 Diagram of distribution of sub-region of large flat

其中方法 1、2 分别代表子区域去倾斜、不去倾 斜的情况下计算的全口径 PSD1 值,方法 3 代表全 口径波前数据直接计算得到的 PSD1 值。图 5 中方 法1、2两组数据与方法3数据的差值分别如图6中 曲线1、2所示。

y /mm

图6曲线1与曲线2的平均值分别为-0.025 nm







及 0.019 nm, 方差分别为 0.171 nm 及 0.133 nm。 可见子区域不去倾斜,即与全口径波前对应区域保 持相同倾斜量的情况下,可以得到较高的测试精度, 不确定度为±0.133 nm 时,置信水平为 69.2%,不 确定度为±0.266 nm 时,置信水平为 95.4%。

#### 3.3 实 验

由于目前缺乏更高精度的 PSD1 检测溯源方 法,检测精度的考核只能通过两种方法的对比实验 开展。利用一块大口径平板,并选取 400 mm× 400 mm区域进行计算比对。首先在 ZYGO 24"干 涉仪上进行了测试,波前测试结果及中频波前计算 结果如图 7 所示, PSD1 为 9.182 nm。



图 7 大口径干涉仪检测结果。(a)测试波前;(b)中频波前

Fig. 7 Testing result of large-apeture interferometer. (a) Testing wavefront; (b) mid-spatial frequency wavefront 其次在子区域波前 PSD1 检测系统上进行了测 试,干涉仪测试口径为 ø150 mm(对应测试方形子 区域最大约为 106 mm×106 mm),采样间距为

0.165 mm。大口径元件的放置方向为垂直放置,为 实现多个子区域波前测试,元件平移支撑台必须能 够实现水平及垂直方向的定量平移,同时要求能够

实现大口径元件的精密倾斜、俯仰调节。实测子区 域波前数据经过倾斜补偿处理后,计算得到的各子 区域中频波前见图 8,相应的 PSD1 计算结果见表 2。



图 8 子区域中频波前图

Fig. 8 Diagram of mid-spatial frequency of sub-aperture wavefront

表 2 子区域 PSD1 计算值(单位:nm)

Table 2 Computed PSD1 of sub-aperture (unit: nm)

15.660	15.456	12.903	12.297
5.544	5.226	4.577	6.214
5.350	4.094	4.425	5.405
8.954	6.604	5.931	7.934

由表 2,根据(7)式计算得到全口径 PSD1 为 8.788 nm,由图 8 可知,当元件存在塌边等相位变 化较大区域时,其对应部分的 PSD1 值相对较大。

目前存在的主要问题是两种口径干涉仪 STF、 信噪比、波前测试精度等均不一致,对大口径干涉仪 直接检测法而言,存在的主要误差由 STF 偏低引 入,统计检测法则主要由子区域相关性、倾斜补偿的 拟合误差等引入,但由对比实验可以看出,两种方法 的检测结果接近,PSD1 检测偏差相对误差不到 5%。子区域统计检测法测试过程较为繁琐,但可以 有效评价各子区域的 PSD1,对加工工艺的优化及 最终产品质量的控制有着独特的优点,相对于大口 径干涉仪检测法,不失为一种较好的补充检测方法。

## 4 结 论

针对大口径平板元件 PSD1 的检测,建立了 PSD1 的数值计算方法和子区域统计检测方法的理 论模型,提出采用小口径高分辨率干涉仪检测子区 域波前 PSD1,实现大口径平板波前 PSD1 的检测。 利用实测波前数据重点进行了数值计算方法、子区 域数量选择、倾斜补偿法的误差分析,计算结果表明 误差函数型滤波器相对矩形滤波器计算结果更为精 确;在忽略子区域相关性的情况下,子区域的数量以 较少为宜;子区域与全口径对应区域保持相同倾斜 量的情况下,针对 400 mm×400 mm 分析区域,子 区域数量设置为4×4,置信水平为95.4%时,测量 不确定度为±0.266 nm。利用子区域 PSD1 检测装 置,与大口径干涉仪直接检测的全场结果进行了比 对实验,实验结果表明两种方法检测结果偏差小于 5%,子区域统计分析法不失为一种有效的、可操作 性较强的检测方法,其突出优点在于同时可得到各 子区域 PSD1 的定量检测结果,对先进光学制造工 艺过程的优化有着特别重要的参考意义。但如何准 确求解各子区域的相关性,以进一步提高 PSD1 的 检测精度,尚需要进行深入的研究。

#### 参考文献

- M. Ailens. The origin and evolution of the optics specification for the National Ignition Facility[C]. SPIE, 1995, 2536: 2~12
- 2 M. Bray, A. Liard, G. Chabassier. Laser mégajoule optics(I): new method of optical specification [C]. SPIE, 1999, **3739**: 449~460

 Liu Hongjie, Jing Feng, Zhuo Yanlei *et al.*. Relation between wavefront power spectral density and wings of focal spot[J]. *Chinese J. Lasers*, 2006, **33**(4): 504~508 刘红婕, 景 峰, 左言磊等. 激光波前 PSD 与焦斑旁瓣的关系

[J]. 中国激光, 2006, **33**(4): 504~508

4 Dai Yaping, Xie Hu, Li Yingzhu et al.. Propagation of power

spectral density: theoretical and numerical analysis[J]. Chinese J. Lasers, 2001, A28(4): 337~342

戴亚平,谢 虎,李银柱 等.功率谱密度传输性质的理论分析和 数值模拟[J].中国激光,2001,**A28**(4):337~342

- 5 D. M. Aikens, C. R. Wlofe, J. K. Lawson. The use of power spectral density (PSD) function in specifying optics for the National Ignition Facility[C]. SPIE, 1995, 2576: 281~291
- 6 J. M. Eison, J. M. Bennett. Calculation of the power spectral density from surface profile data[J]. Appl. Opt., 1995, 34(1): 201~208
- 7 C. R. Wolfe, J. D. Downie, J. K. Lawson. Measuring the spatial frequency transfer function of phase-measuring interferometers for laser optics [ C ]. SPIE, 1996, 2870: 553~557
- 8 Xu Jiancheng, Xu Qiao, Chai Liqun. Statistical measurement of

power spectral density of large optical component [J]. *High Power Laser and Particle Beams*, 2010, **22**(8): 1905~1908 徐建程,许 乔,柴立群.大口径光学元件功率谱密度的统计法 测量[J]. 强激光与粒子束, 2010, **22**(8): 1905~1908

9 Chai Liqun, Xu Qiao, Si Qikai. Study of numerical computation of wavefront fradient of optics [J]. *High Power Laser and Particle Beams*, 2005, **17**(6): 841~844 柴立群,许 乔,石琦凯. 光学元件波前梯度的数值计算方法

朱立研, 厅 介, 石甸內. 几子几件放前体皮的数值计算力法 [J]. 强激光与粒子束, 2005, **17**(6): 841~844

10 Chai Liqun, Yu Yingjie, Si Qikai et al.. Wavefront testing of large-aperture continuous phase plate [J]. Chinese J. Lasers, 2010,37(3): 809~814

柴立群,于瀛洁,石琦凯等.大口径连续相位板波前检测[J]. 中国激光,2010,**37**(3):809~814

栏目编辑:李文喆