# 物理学报 Acta Physica Sinica



## 变形镜高斯函数指数对迭代法自适应光学系统的影响

程生毅 陈善球 董理治 王帅 杨平 敖明武 许冰

Influence of Gaussian function index of deformable mirror on iterative algorithm adaptive optical system

Cheng Sheng-Yi Chen Shan-Qiu Dong Li-Zhi Wang Shuai Yang Ping Ao Ming-Wu Xu Bing

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 64, 094207 (2015) DOI: 10.7498/aps.64.094207 在线阅读 View online: http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.094207 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn/CN/Y2015/V64/I9

您可能感兴趣的其他文章 Articles you may be interested in

### 多波长激光雷达探测多种天气气溶胶光学特性与分析

Detections and analyses of aerosol optical properties under different weather conditions using multiwavelength Mie lidar

物理学报.2014, 63(24): 244206 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.244206

Mach-Zehnder 干涉仪条纹成像多普勒激光雷达风速反演及视场展宽技术 Wind velocity retrieval and field widening techniques of fringe-imaging Mach-Zehnder interferometer for Doppler lidar 物理学报.2014, 63(22): 224205 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.224205

初理于10.2014, 05(22). 224205 11(1).7450/aps.05.224

激光波长对拉曼散射水温遥感系统测温精度及探测深度的影响

Effects of laser wavelength on both water temperature measurement precision and detection depth of Raman scattering lidar system

物理学报.2014, 63(16): 164209 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.164209

### 功率谱反演大气湍流随机相位屏采样方法的研究

Sampling methods of power spectral density method simulating atmospheric turbulence phase screen 物理学报.2014, 63(10): 104217 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.104217

#### 交连值对斜率响应矩阵和迭代矩阵稀疏度的影响

Influence of coupling coefficient on sparseness of slope response matrix and iterative matrix 物理学报.2014, 63(7): 074206 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.074206

# 变形镜高斯函数指数对迭代法自适应光学 系统的影响<sup>\*</sup>

程生毅<sup>1)2)3)</sup> 陈善球<sup>1)3)</sup> 董理治<sup>1)3)</sup> 王帅<sup>1)3)</sup> 杨平<sup>1)3)</sup> 敖明武<sup>4)</sup> 许冰<sup>1)†</sup>

(中国科学院光电技术研究所,成都 610209)
(中国科学院大学,北京 100049)
(中国科学院自适应光学重点实验室,成都 610209)
(电子科技大学,成都 610054)
(2014年10月8日收到; 2014年11月12日收到修改稿)

基于 613 单元自适应光学系统, 描述了迭代矩阵和斜率响应矩阵的特性. 在变形镜驱动器间距和交连值 不变的情况下, 研究了变形镜高斯函数指数对迭代矩阵和斜率响应矩阵稀疏度的影响, 对自适应光学系统稳 定性和校正能力的影响. 研究表明, 迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏度随着变形镜高斯函数指数的增大而减 小. 高斯函数指数过大或者过小都会影响自适应光学系统的稳定性和校正能力. 最后, 综合迭代矩阵和斜率 响应矩阵的稀疏度、自适应光学系统的稳定性和校正能力, 给出了合理的变形镜高斯函数指数的取值范围.

关键词:变形镜高斯函数指数,迭代矩阵,斜率响应矩阵,稀疏度 PACS: 42.68.Wt, 95.75.Qr, 07.05.Tp DOI: 10.7498/aps.64.094207

### 1引言

自适应光学(AO)技术被广泛应用于天文观 测、激光大气传输等光学系统中,实时校正由大气 湍流引起的波前扰动<sup>[1-5]</sup>. AO系统中,根据波前 传感器所探测的子孔径斜率信号计算波前校正器 驱动电压信号的过程称为波前复原<sup>[6]</sup>. 波前复原 算法是自适应光学中的关键技术问题之一,AO系 统工作稳定性和校正能力与波前复原算法密切相 关,国内外研究人员对此做了很多研究并提出了 多种算法,主要有模式法、区域法、直接斜率法等 算法<sup>[7]</sup>,直接斜率法因其省去了求波前误差的步 骤而成为应用最广泛的波前复原算法. 在AO系统 单元数较低的情况下,直接斜率法可以较快的计 算出变形镜驱动器上所加的驱动电压. 但随着AO 系统规模的扩大,波前处理的数据量急剧增大,直 接斜率法波前复原算法所需的存储空间和计算时 间急剧增大<sup>[8,9]</sup>.为解决该问题,美国夏威夷的大 望远镜自适应光学系统和欧洲南方天文台的多层 共轭自适应光学系统中应用迭代算法进行波前复 原<sup>[10,11]</sup>.迭代算法波前复原算法的运算复杂度和 所需存储空间与迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏 度有直接关系,迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏度 越低<sup>[8,9,12]</sup>.稀疏度定义为矩阵中零元素占矩阵总 元素的比例<sup>[13]</sup>.AO系统中,迭代矩阵和斜率响应 矩阵的稀疏度与系统参数密切相关,因而研究系统 参数的选取对迭代法AO系统的影响很有必要.本 文基于 613 单元 AO系统,分析了变形镜高斯函数 指数对迭代矩阵和斜率响应矩阵稀疏度的影响,研

\* 国家重大科研装备研制项目(批准号: ZDYZ2013-2)、国家自然科学基金(批准号: 11173008)和四川省杰出青年学术技术带头人资助计划(批准号: 2012JQ0012)资助的课题.

†通信作者. E-mail: bing\_xu\_ioe@163.com

© 2015 中国物理学会 Chinese Physical Society

究了变形镜高斯函数指数对AO系统稳定性和校 正能力的影响,给出了高斯函数指数的合理取值 范围.

2 迭代矩阵和斜率响应矩阵

AO系统中,变形镜驱动器电压到哈特曼波前 传感器子孔径平均斜率之间的关系矩阵称为斜率 响应矩阵,斜率响应矩阵的广义逆矩阵为传统波前 复原算法的复原矩阵,斜率响应矩阵的转置矩阵与 斜率响应矩阵的乘积为迭代算法波前复原算法的 迭代矩阵.本节以613单元AO系统为例,给出了 上述矩阵之间的关系.

图1给出了613单元AO系统的匹配关系,其 中哈特曼波前传感器的子孔径呈正方形排布;变形 镜中,距离任意一个驱动器最近的六个驱动器呈六 边形排布;外围圆圈表示AO系统光束口径.



图 1 613 单元 AO 系统变形镜驱动器与哈特曼波前传感 器子孔径匹配关系图

Fig. 1. Matching relation of the 613-actuator deformable mirror and the sub-apertures of Shack-Hartmann wavefront sensor.

AO系统中,哈特曼波前传感器子孔径的平均 斜率量G与变形镜驱动器上所加电压V呈线性关系<sup>[7]</sup>:

$$G = R_{xy}V,\tag{1}$$

矩阵 *R<sub>xy</sub>* 为 AO 系统的斜率响应矩阵, 图 2 给出了 613 单元 AO 系统的斜率响应矩阵 *R<sub>xy</sub>* 的非零元素 分布情况.其中, 白色部分表示非零元素, 黑色部 分表示零元素.由于 *R<sub>xy</sub>* 中绝对值小于最大值百分 之一的元素对波前复原的影响可以忽略, 因而将这 部分元素按零元素处理.可以看出 613 单元 AO 系 统的 *R<sub>xy</sub>* 是一个稀疏矩阵. 设g为需要校正的波前像差斜率测量值,运用 传统方法进行波前复原时,复原关系表示如下:

$$v = R_{xy}^+ g, \tag{2}$$

其中,  $R_{xy}^+$ 为传统波前复原算法的复原矩阵, 它是 矩阵  $R_{xy}$ 的广义逆矩阵,  $\nu$ 为控制系统计算出需要 施加到变形镜驱动器上的电压. 图3给出了运用传 统算法进行波前复原时的复原矩阵, 复原矩阵  $R_{xy}^+$ 的黑色部分表示零元素, 白色部分表示非零元素, 可以看出 613 单元 AO 系统的复原矩阵是一个非稀 疏矩阵.



图 2 613 单元 AO 系统斜率响应矩阵

Fig. 2. Slope response matrix of the 613-actuator AO system.



图 3 613 单元 AO 系统复原矩阵

Fig. 3. Reconstruction matrix of the 613-actuator AO system.

当AO系统单元数较大时,传统的复原方法运 算量较大,现有的计算系统将难以满足大运算量的 要求,因而我们运用迭代算法波前复原算法替代传 统波前复原算法,复原关系如下:

$$R_{xy}^{\mathrm{T}}R_{xy}v = R_{xy}^{\mathrm{T}}g,\tag{3}$$

其中,  $R_{xy}^{T}$  为矩阵  $R_{xy}$  的转置矩阵,  $R_{xy}^{T}R_{xy}$  为迭代 矩阵,  $v \ \pi g$  的定义与 (2) 式相同. 从 (2) 式和 (3) 式 可以看出, 迭代算法波前复原算法通过迭代法求解 加到变形镜驱动器上的电压值 <sup>[13]</sup>, 从而省去了对 斜率响应矩阵 R<sub>xy</sub> 求广义逆矩阵.图4给出了613 单元 AO系统迭代矩阵的非零元素分布情况,其 中白色部分表示非零元素,黑色部分表示零元素, 可以看出613单元 AO系统的迭代矩阵是一个稀疏 矩阵.



Fig. 4. Iterative matrix of the 613-actuator AO system.

从 (2) 式和 (3) 式可得, 传统复原算法的运算复 杂度主要与复原矩阵  $R_{xy}^+$  有关, 而迭代算法波前 复原算法的运算复杂度主要与迭代矩阵  $R_{xy}^T R_{xy}$  和 斜率响应矩阵  $R_{xy}$  有关. 从图 2、图 3 和图 4 可得, 613 单元 AO 系统的斜率响应矩阵  $R_{xy}$  和迭代矩阵  $R_{xy}^T R_{xy}$  中, 大部分元素为零, 而复原矩阵  $R_{xy}^+$  是一 个非稀疏矩阵. 对于单元数较多的 AO 系统, 运用 迭代算法进行波前复原时, 应用稀疏矩阵向量乘的 技术, 可远远降低算法的运算量和所占的存储空 间<sup>[14,15]</sup>. 迭代矩阵  $R_{xy}^T R_{xy}$  和斜率响应矩阵  $R_{xy}$  的 稀疏度越高, 两矩阵所占的存储空间就越小, 运用 迭代算法进行波前复原的运算复杂度也就越低.

### 3 高斯函数指数对迭代矩阵和斜率响 应矩阵稀疏度的影响

变形镜的面形影响函数一般近似为高斯或超 高斯函数<sup>[12,16]</sup>:

 $V_i(x,y) = \exp[\ln \omega (\sqrt{(x-x_i)^2 + (y-y_i)^2}/d)^{\alpha}], \quad (4)$ 

其中V<sub>i</sub>(x, y)为变形镜第i个驱动器施加单位控制 电压后变形镜的面形影响函数,(x<sub>i</sub>, y<sub>i</sub>)为变形镜 上第i个驱动器的位置, α为变形镜高斯函数指数, ω为变形镜驱动器交连值, d为变形镜驱动器间距. 变形镜的面形可认为是各个驱动器加电压后产生的面形的线性叠加.

基于 613 单元 AO 系统,设驱动器间距为归一 化间距,具体间距根据实际系统而定,变形镜驱动 器交连值为 0.09,在 [0,5] 范围内按 0.1 的抽样率选 取变形镜高斯函数指数 <sup>[12,16,17]</sup>.

针对 613 单元 AO 系统, 分析变形镜高斯函数 指数对迭代矩阵  $R_{xy}^{T}R_{xy}$  和斜率响应矩阵  $R_{xy}$  稀疏 度的影响.图 5 给出了迭代矩阵  $R_{xy}^{T}R_{xy}$  的稀疏度 随高斯函数指数变化的曲线,图 6 给出了斜率响应 矩阵  $R_{xy}$  的稀疏度随高斯函数指数变化的曲线.从 图中可以得到以下结论:迭代矩阵和斜率响应矩阵 的稀疏度随高斯函数指数的增大而增大,即高斯函 数指数越大,迭代矩阵和斜率响应矩阵越稀疏,反 之亦然.这是由于当高斯函数指数较小时,驱动器 加单位电压时对整个镜面的影响范围较大,高斯函 数指数较大时,驱动器加单位电压时对镜面的影响 范围较小.



图 5 高斯函数指数与迭代矩阵稀疏度的关系

Fig. 5. Influence of Gaussian function index on sparseness of the iterative matrix.



图 6 高斯函数指数与斜率响应矩阵稀疏度的关系

Fig. 6. Influence of Gaussian function index on sparseness of the slope response matrix.

为了清楚显示迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀 疏度与高斯函数指数的关系,图7给出了它们的稀 疏度随高斯函数指数变化的曲线.



图 7 (网刊彩色) 迭代矩阵与斜率响应矩阵稀疏度对比 Fig. 7. (color online) Comparison of sparseness between iterative matrix and slope response matrix.

从图 7 可以看出, 迭代矩阵和斜率响应矩阵的 稀疏度随着高斯函数指数的增大呈增大趋势, 在 (0, 0.5) 区间内, 两个矩阵的稀疏度增大幅度较为 明显, 当高斯函数指数大于1时, 两矩阵稀疏度均 已超过 90%, 之后随高斯函数指数的增大, 迭代矩 阵和斜率响应矩阵的稀疏度增长较为缓慢.

综合图5、图6和图7可得,高斯函数指数越 大,迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏度越高,迭代 算法的优势就会越明显.因而在理想情况下,高斯 函数指数越大越好,但对于一个实际的AO系统, 变形镜高斯函数指数的取值范围还要根据系统的 拟合能力和系统的稳定性等多方面因素来确定.

### 4 613单元AO系统最优高斯函数指 数取值范围

由上一节分析可知,高斯函数指数的大小对迭 代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏度有直接影响,而 AO系统的稳定性和校正能力与高斯函数指数的大 小直接相关.

### 4.1 高斯函数指数的大小对AO系统校正 能力的影响

AO系统的校正能力主要体现在校正后残余波前RMS值的大小,残余波前的RMS值越小,AO系

统的校正能力越好.由于AO系统对高阶像差和低 阶像差的校正能力不同,本节对1到65阶Zernike 像差分别进行校正,研究AO系统对每一阶像差 的校正能力.设各阶像差的初始RMS值均为1 μm<sup>[18]</sup>,校正后残余波前的RMS值如图8所示.从 图中可以看出,高斯函数指数取值在0或2.1附近 时,变形镜对低阶像差的校正能力较好;高斯函数 指数取值在(1.5,3)区间内时,变形镜对于高阶像 差的校正能力较好,高斯函数指数取值过大或者过 小都会影响变形镜对高阶像差的校正效果.



图 8 高斯函数指数和 Zernike 阶次对残余波前 RMS 值 得影响 (μm)

Fig. 8. Influence of Gaussian function index and the number of Zernike polynomials on RMS of residual wavefront  $\mu$ m).

为了可以更清楚的显示高斯函数指数的取值 对低阶像差和高阶像差的校正能力的影响,图9给 出了高斯函数指数取不同值时,变形镜对四组不同 Zernike像差校正效果的曲线.从图中可以明显看 出,高斯函数指数的取值在区间(2.0, 2.4)内时,变 形镜对低阶像差和高阶像差的综合校正能力最强.



图 9 (网刊彩色) 残余波前 RMS 值与高斯函数指数的关系 Fig. 9. (color online) Influence of Gaussian function index on RMS of residual wavefront.

### 4.2 高斯函数指数对大气湍流波前校正能 力的影响

上一小节分析了高斯函数指数对不同阶次 Zernike像差的校正能力,但实际过程中,需要校正 的像差既含低阶成分,又含高阶成分,因而本节就 变形镜对大气湍流像差的校正能力进行研究.

一般情况下,大气湍流引起的像差符合 Kolmognov 统计规律<sup>[18]</sup>,本节基于 613 单元 AO 系统, 运用前 65 阶 Zernike 多项式生成符合 Kolmognov 统计规律的大气波前,研究变形镜的校正能力,如 图 10 所示.其中,校正前大气湍流像差 RMS 值的 平均值为 6.68 μm.



图 10 校正后大气湍流波前 RMS 值与高斯函数指数的 关系 (500 组结果均值)

Fig. 10. Influence of Gaussian function index on RMS of residual wavefront induced by atmospheric turbulence (the mean value of 500 groups).



图 11 大气湍流波前 65 阶 Zernike 像差分布 (500 组结果 均值)

Fig. 11. The first 65 Zernike polynomial coefficients of atmospheric turbulence induced wavefront (the mean value of 500 groups).

从图 10 可以看出,变形镜对大气湍流波前的 校正效果与图 9 中对低阶像差的校正效果类似,当 高斯函数指数取值在区间(0, 0.5)和(1.9, 2.4)时, 变形镜的校正能力较好.出现这种情况的主要原因 是符合Kolmognov统计规律的大气湍流像差中,高 阶像差的分量较小,低阶像差的分量较大.图11给 出了对应大气湍流像差前65阶zernike系数分布 图,图中的结果为500组结果的平均值.可以看出 大气湍流像差中,像差阶次越高,像差分量相对 越小.

### 4.3 高斯函数指数对AO系统稳定性 的影响

AO系统是否能稳定工作的的一个重要判据 是斜率响应矩阵的矩阵条件数的大小. 斜率响应 矩阵的矩阵条件数越小, AO系统的稳定性越好. 图12给出了斜率响应矩阵条件数随变形镜高斯函 数指数变化的曲线. 由于斜率响应矩阵条件数较大 时, AO系统几乎不能稳定工作, 而高斯函数指数过 小或者过大时, 斜率响应矩阵条件数过大, 因而在 作图时, 去除了高斯函数指数过小和过大的情况. 一般情况下, 斜率响应矩阵的条件数越小, AO系统 的工作稳定性越高. 从图12中可以看出, 高斯函数 指数在区间 (0.5, 0.7) 和 (1.7, 2.3) 内时, 斜率响应 矩阵的条件数相对较小, AO系统可稳定工作.



图 12 高斯函数指数与斜率响应矩阵条件数的关系曲线 Fig. 12. Influence of Gaussian function index on condition number of slope response matrix.

综合以上分析,对于一个特定的AO系统,变 形镜高斯函数指数的取值有一个最优范围,过大或 者过小都会影响AO系统的性能.从图12可得高 斯函数指数的取值区间为(0.5,0.7)和(1.7,2.3),根 据图10得出的高斯函数指数的取值区间为(0,0.5) 和(1.9,2.4),取交集可得高斯函数指数的取值区间 为(1.9,2.3),再根据图9和图8所得出的高斯函数 指数的取值区间 (2.0, 2.4), 可以得出, 高斯函数指数的最优取值范围为 (2.0, 2.3). 综合迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏度, 在高斯函数指数的最优取值范围内, 其值越大越好.

### 5 结 论

本文基于 613 单元 AO 系统, 研究了变形镜高 斯函数指数对迭代矩阵和斜率响应矩阵稀疏度的 影响, 对 AO 系统稳定性和校正能力的影响, 并且 给出了高斯函数指数的最优取值范围. 研究结果显 示, 迭代矩阵和斜率响应矩阵的稀疏度随高斯函数 指数的增大而增大, 随之减小而减小. 针对 613 单 元 AO 系统, 高斯函数指数的最优取值范围为 (2.0, 2.3), 并且当高斯函数指数的最优取值范围为 (2.0, 之.3), 并且当高斯函数指数的最优取值范围为 (2.0, 真条件下高斯函数指数的取值范围, 实际 AO 系统 中, 还需结合变形镜的生产制造工艺等多方面因素 给出.

感谢中国科学院光电技术研究所的姜文汉院士对论文 工作的帮助与指导.

#### 参考文献

- Jiang W H, Zhang Y D, Rao C H, Ling N, Guan C L, Li M, Yang Z P, Shi G H 2011 Acta Optica Sinaca 31 9 (in Chinese) [姜文汉, 张雨东, 饶长辉, 凌宁, 官春林, 李梅, 杨泽平, 史国华 2011 光学学报 31 9]
- [2] Jiang W H 2006 Chinese Journal of Nature 28 1 (in Chinese) [姜文汉 2006 中国自然杂志 28 1]

- [3] Zhang L Q, Gu N T, Rao C H 2013 Acta. Phys. Sin. 62 169501 (in Chinese) [张兰强, 顾乃庭, 饶长辉 2013 物理学 报 62 169501]
- [4] Ren Z J, Liang X Y, Liu M B, Xia C Q, Lu X M, Li R X, Xu Z Z 2009 Chin. Phys. Lett. 26 124203
- [5] Yu L H, Liang X Y, Ren Z J, Wang L, Xu Y, Lu X M, Yu G T 2012 *Chin. Phys. B* 21 014201
- [6] Li X Y, Jiang W H 2003 Acta Optica Sinaca 23 6 (in Chinese) [李新阳, 姜文汉 2003 光学学报 23 6]
- [7] Jiang W H, Li H G 1990 Proc. SPIE The Hague, Netherlands, March 01, 1990 p82
- [8] Feng L, Fedrigo E, Bechet C 2012 Applied Optics 51 3564
- [9] Antonin H B 2010 Proc. SPIE San Diego, CA, August 02, 2009 p1
- [10] Luc G, Curtis R, Vogel, Brent L 2002 J. Opt. Soc. Am. A 19 1817
- [11] Eric T, Michel T 2010 J. Opt. Soc. Am. A 27 1046
- [12] Cheng S Y, Chen S Q, Dong L Z, Liu W J, Wang S, Yang P, Ao M W, Xu B 2014 Acta Phys. Sin. 63 074206 (in Chinese) [程生毅, 陈善球, 董理治, 刘文劲, 王帅, 杨平, 敖明武, 许冰 2014 物理学报 63 074206]
- [13] Zhu Y G 2010 Matrix Analysis and Calculation (Beijing: National Defense Industry Press) pp160–183 (in Chinese) [朱元国 2010 矩阵分析与计算 (北京: 国防工业出 版社) 第160—183 页]
- [14] Curtis R V 2004 Proc. of SPIE Bellingham WA, June 21, 2004 p1327
- [15] John M C, John G 2004 Science, The International Journal of High Performance Computing Applications 18 225
- [16] Dong L Z, Yang P, Xu B 2009 Applied Physics B 96 527
- [17] Ning Y, Yu H, Zhou H, Rao C H, Jiang W H 2009 Acta Phys. Sin. 58 4717 (in Chinese) [宁禹, 余浩, 周虹, 饶长 辉, 姜文汉 2009 物理学报 58 4717]
- [18] Noll R J 1976 J. Opt. Soc. Am. A 66 207

### Influence of Gaussian function index of deformable mirror on iterative algorithm adaptive optical system<sup>\*</sup>

Cheng Sheng-Yi<sup>1)2)3)</sup> Chen Shan-Qiu<sup>1)3)</sup> Dong Li-Zhi<sup>1)3)</sup> Wang Shuai<sup>1)3)</sup> Yang Ping<sup>1)3)</sup> Ao Ming-Wu<sup>4)</sup> Xu Bing<sup>1)†</sup>

1) (The Institute of Optics and Electronics, Chinese Academy of Sciences, Chengdu 610209, China)

2) (University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China)

3) (Key Laboratory on Adaptive Optics, Chinese Academy of Chengdu, Sichuan 610209, China)

4) (University of Electronic Science and Technology of China, Sichuan 610054, China)

(Received 8 October 2014; revised manuscript received 12 November 2014)

#### Abstract

Among all kinds of wavefront reconstruction algorithms in adaptive optical systems, the standard and mostly used algorithm is the direct gradient wavefront reconstruction algorithm. As the number of sub-apertures in Shack-Hartmann wavefront sensor and the actuators for deformable mirror increases, the reconstruction matrix in direct gradient wavefront reconstruction algorithm takes too much space and the number of multiplication in the algorithm increases sharply. So, the iterative algorithm is adopted in wavefront reconstruction for the high-resolution adaptive optical system. The number of multiplication and the required space of the iterative algorithm are directly related to the sparseness of both iterative matrix and slope response matrix. In an adaptive optical system, the sparseness of these two matrixes is connected with the system parameters. Therefore, it is necessary to study how to choose the proper parameters for an adaptive optical system when it uses iterative wavefront reconstruction algorithm. In this paper, the sparseness of slope response matrix and iterative matrix are analyzed based on a 613-actuator adaptive optical system. The influence of the Gaussian function index of deformable mirror on the sparsenesses of slope response matrix, iterative matrix, stability and correction qualities of the adaptive optical system are also studied under the condition of constant actuator spacing and coupling coefficient. A larger Gaussian function index results in a lower sparseness of the slope response matrix and the iterative matrix. Too large or too small a Gaussian function index will degrade the stability and the correction quality of an adaptive optical system. Finally, the optimal range of the Gaussian function index is provided by balancing the sparseness of slope response matrix, the correction quality, and the stability of the adaptive optical system.

Keywords: Gaussian function index, iterative matrix, slope response matrix, sparsenessPACS: 42.68.Wt, 95.75.Qr, 07.05.TpDOI: 10.7498/aps.64.094207

<sup>\*</sup> Project supported by the National Key Scientific and Research Equipment Development Project of China (Grant No. ZDYZ2013-2), the National Natural Science Foundation of China (Grant No. 11173008), and the Sichuan Province Outstanding Youth Academic Technology Leaders Program, China (Grant NO. 2012JQ0012).

<sup>†</sup> Corresponding author. E-mail: <a href="mailto:bing\_xu\_ioe@163.com">bing\_xu\_ioe@163.com</a>