doi:10.3788/gzxb20144311.1122004

拼接望远镜成像系统的理论模型分析及仿真研究

廖周^{1,2,3,4},刘超^{1,2},邱琪²,张雨东^{1,3}
 (1中国科学院光电技术研究所自适应光学实验室,成都 610209)
 (2电子科技大学光电信息学院,成都 610054)
 (3中国科学院自适应光学重点实验室,成都 610209)
 (4中国科学院大学,北京 10049)

摘 要:拼接主镜是建设大型天文望远镜最有效的技术途径,尤其是对10m及更大口径的望远镜.本文 从光学衍射理论出发,以10m左右口径望远镜为例,推导出了拼接望远镜光学系统点扩展函数的解析 表达式,建立了数学仿真模型,并对影响望远镜系统远场像质的因素进行了计算分析.理论分析和仿真 结果表明:拼接望远镜的点扩散函数是分块镜的位置干涉函数和分块镜的点扩散函数的乘积;分块镜间 的间距会引起分块镜的衍射光斑展宽,使远场峰值能量下降;分块镜的平移误差会严重影响望远镜点扩 散函数中的位置干涉函数,从而降低望远镜系统的斯特列尔比;分块镜的倾斜误差会在每个分块镜的点 扩散函数引入频移,因而影响拼接望远镜光学系统的点扩散函数,降低望远镜系统的斯特列尔比. 关键词:拼接望远镜;远场图像;点扩散函数;斯特列尔比;平移误差;倾斜误差

中图分类号:TH751 **文献标识码:**A **文章编号:**1004-4213(2014)11-1122004-8

The Theoretical Analysis and Simulation Research of Segmented Telescope Image Systems

LIAO Zhou^{1,2,3,4}, LIU Chao^{1,3}, QIU Qi², ZHANG Yu-dong^{1,3}

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

(2 School of Optoelectronic Information, Univ of Electron, Sci. & Tech of China, Chengdu 610054, China)
 (3 The Key Laboratory on Adaptive Optics, Chinese Academy of Sciences, Chengdu 610209, China)
 (4 University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China)

Abstract: The Segmented Telescope is the most effective way to build a giant telescope. 10 meter and larger telescopes are needed to be carried out further for our country. The analytical expression of the Point Spread Function (PSF) for 10 meter Segmented telescope was derived, based on optical diffraction theory. A numerical simulation model was established. The Gaps of Sub-segmented mirrors and Piston error, which affect far-field image quality, were analyzed. Both theoretical analysis and simulation results demonstrated the following: PSF of Segmented telescope can be obtained by multiply coherence function (GF) of Sub-segmented mirrors' center position with single Sub-segmented mirror's PSF. Gaps between Sub-segmented mirror could affect the GF of the PSF seriously. Thereby, Strehl Ratio of the system could be decreased and the frequency of GF is not changed. Tip-Tilt error of Sub-segmented mirrors would cause frequency shift in every PSFs and the whole PSF could be affected and the Strehl Ratio would be decreased. **Key words**: Segmented telescope; Far-field image; PSF; Strehl ratio; Piston error; Tip-tilt error **OCIS Codes**: 220.4830; 110.4850; 260.1960

0 引言

为了满足天文观测的需求,望远镜需要更强的探

导师(通讯作者):张雨东(1964-),男,博士,研究员,主要研究方向为新型自适应光学研究与系统研制.Email:dangban@ioe.ac.cn 收稿日期:2014-03-26;**录用日期:**2014-06-04

测能力和更高的分辨力,既能看得更清、又能看得更远,因此要求望远镜的口径足够大,目前在建或将要建设的巨型望远镜口径已经达到 30 m 以上.我国自主研

基金项目:国家自然科学基金(No. 61308082)资助

第一作者:廖周(1976-),男,博士研究生,副研究员,主要研究方向为自适应光学,光学检查等.Email:ioelz@163.com

制并已建成的望远镜除开巡天应用的 LAMOST 外, 最大口径为 2.16 m^[1],严重不满足我国天文观测需 求,因此研发 10 m 级口径望远镜是我国天文发展最为 迫切的需求,对其进行性能分析也十分必要.

目前大型望远镜主要采用分块拼接主镜(KeckI、 KeckII,TMT等)和整体成型(SUBRUA,VLT等)两 种技术途径.考虑加工、运输、安装、性价比等因素, 10m及更大口径望远镜采用分块拼接主镜技术是必要 的.由于六边形子镜具有外型尺寸一致、可以无缝拼接 等优点,目前国际上的巨型望远镜均采用六边形分块 子镜拼接主镜技术.

美国的 Glenn W. Zeiders^[2]和欧南台的 N. Yaitskova等人对大型分块拼接镜望远镜的性能分析 做了大量工作^[3-8], Glenn W. Zeiders 分析了拼接望远 镜的衍射效应, N. Yaitskova 的工作主要是针对 50 m ~100 m 口径的巨型望远镜. 我国科技工作者在稀疏 光学合成孔径和拼接镜的单元技术方面做了大量工 作^[9-12],但对分块拼接望远镜系统鲜有工作展开.

本文针对 10 m 级拼接望远镜特点,先从衍射理论 出发,利用光瞳的结构函数,推导了 36 块拼接主镜的 点扩散函数(Point Spread Function,PSF),并建立了数 理仿真模型,然后对拼接主镜的点扩散函数、分块镜的 间隔(Gaps)、系统的平移误差(Piston error)以及倾斜 误差(Tip-tilt error)等进行了详细的理论分析和仿真 计算,其仿真结果与理论分析一致.

1 拼接望远镜光学系统的点扩散函数

1.1 拼接望远镜的衍射理论分析

如图1(a)所示,拼接望远镜的主镜由多块六边

形分块镜组成,分块镜的个数 N 和分块镜圈数 M 的关 系为 N=3M(M+1)+1,由于中心遮拦,实际的分块镜 个数为 N=3M(M+1).对于 10 m级口径的望远镜系 统,主镜一般由 36 块分块镜拼接而成(M=3,N=36).





根据图 1 所示,可计算出拼接主镜的外径 D(外接) 圆) 与 分 块 镜 外 径 d(外 接 圆) 的 关 系 为 $D = \sqrt{3}d(2M+1)/2$.

根据衍射理论[13],得望远镜的光瞳函数为

$$F(x,y) = \sum_{j=1}^{N} f_j(x - x_j, y - y_j) = \sum_{j=1}^{N} \theta_j(x - x_j, y - y_j) = \sum_{j=1}^{N} \theta_j(x - x_j, y - y_j)$$
(1)

(x,y)是望远镜口径坐标,*j*是分块镜编号,*N*是分块 镜个数, (x_j, y_j) 是第*j*块分块镜的中心位置坐标,*f_j* 是分块镜的孔径函数, θ_j 和 φ_j 分别是第*j*块分块镜的 光瞳函数和相位函数.

$$\theta_j(x-x_j, y-y_j) = \begin{cases} 1, & \text{分块镜内} \\ 0, & \text{分块镜} \end{cases}$$
(2)

根据物理光学,可以得到像面的复振幅为

$$U(\zeta,\eta) = \frac{1}{\lambda z} \int F(x,y) \exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}(x\zeta + y\eta)\right] dxdy = \frac{1}{\lambda z} \sum_{j=1}^{N} \exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_{j}\zeta + y_{j}\eta)\right] \int \theta_{j}(x - x_{j}, y - y_{j}) \cdot \exp\left[i\varphi_{j}(x - x_{j}, y - y_{j})\right] \exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}((x - x_{j})\zeta + (y - y_{j})\eta)\right] dxdy = \frac{AN}{\lambda z} \sum_{j=1}^{N} \left\{\exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_{j}\zeta + y_{j}\eta)\right] \cdot \frac{A_{j}}{A} \frac{1}{A_{j}} \int \theta_{j}(x - x_{j}, y - y_{j}) \exp\left[i\varphi_{j}(x - x_{j}, y - y_{j})\right] \exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}((x - x_{j})\zeta + (y - y_{j})\eta)\right] dxdy\right\}$$
(3)

(ζ,η)是像面的位置坐标, z 是焦距, λ 是波长, A_j 是第 *j* 块分块镜的面积.

设六边形外接圆的半径为 R,分块镜两边之间距 离为 $\sqrt{3}R$,分块镜的面积为 $A=3\sqrt{3}R^2/2$.

拼接望远镜系统的点扩散函数 PSF 为

PSF
$$(\zeta, \eta) = |U(\zeta, \eta)|^2 = \left(\frac{AN}{\lambda z}\right)^2 \cdot$$

 $|\sum_{j=1}^{N} \{\exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_j\zeta + y_j\eta)\right] \times \frac{A_j}{A} \frac{1}{A_j} \int \theta_j(x - x_j, y - y_j) \exp\left[i\varphi_j(x - x_j, y - y_j)\right] \cdot$

 $\exp\left[\mathrm{i}\frac{2\pi}{\lambda z}((x-x_{j})\zeta+(y-y_{j})\eta)\right]\mathrm{d}x\mathrm{d}y\}|^{2} (4)$

设拼接望远镜的主镜是由大小一致的分块镜共相 拼接而成 $A_i = A, \varphi_i = 0$,其拼接望远镜的 PSF 函数为

PSF(
$$\zeta$$
, η) = $\left(\frac{AN}{\lambda Z}\right)^2 |\sum_{j=1}^{N} \exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_j\zeta + y_j\eta)\right]|^2 \times$
 $|\frac{1}{A}\int \theta_j(x-x_j, y-y_j) \exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}((x-x_j)\zeta + (y-y_j))\eta)\right] dxdy|^2 = \left(\frac{AN}{\lambda Z}\right)^2 GF(\zeta,\eta) PSFs(\zeta,\eta)$ (5)
由式(5)可知,拼接望远镜的点扩散函数(PSF)由

 $4\cos\left(\frac{3\sqrt{3}\alpha}{2}\right)\left[\cos\left(\frac{\beta}{2}\right)+\cos\left(\frac{3\beta}{2}\right)\right]^{2}$

GF 函数的衍射图像如图 2(a) 所示,可以看出其

干涉图像与图 1(a 图)位置坐标一致,其干涉的频率间 隔为:x方向是以 4 λ f/3R 为周期,y方向为 λ f/ $\sqrt{3}$ R 为 周期,图中光斑的间隔取决于各分块镜中心位置之间 的距离,光斑直径的大小决定于拼接主镜的外径.

根据图 1(b)可以得到分块镜的积分区域为

 \vec{x} 中 $\alpha = \frac{2\pi d}{\lambda z} \zeta, \beta = \frac{2\pi d}{\lambda z} \eta.$

PSFs 函数的计算:

BA: $y = -\sqrt{3}x + \sqrt{3}R$

 $AF: y = +\sqrt{3}x - \sqrt{3}R$

(8)

两部分组成,分块镜的中心位置坐标的傅里叶变换后模的平方(为一周期的干涉函数 GF)和分块镜的点扩散函数(PSFs)组成.

$$GF = |Ugf(\zeta, \eta)|^{2} = \left| \frac{1}{N} \sum_{j=1}^{N} \left\{ \exp\left(i \frac{2\pi}{\lambda z} (x_{j}\zeta + y_{j}\eta)\right) \right\|^{2}$$
(6)

$$PSFs = |U_s(\zeta, \eta)|^2 = |\frac{1}{A} \int \theta_j (x - x_j, y - y_j) \cdot |\psi_j|^2 = |\frac{1}{A} \int \theta_j (x - x_j, y - y_j) \cdot |\psi_j|^2$$

$$\exp\left(\mathrm{i}\frac{2\pi}{\lambda z}((x-x_j)\zeta+(y-y_j)\eta\right)\mathrm{d}x\mathrm{d}y\mid^2 (7)$$

1.2 GF 函数和 PSFs 函数的计算

1.2.1 GF 函数的计算

将分块镜的位置坐标代入式(6),并化简可得到望远镜的干涉函数 GF 为



图 2 GF和 PSFs 衍射图像 Fig. 2 Diffraction image of GF and PSFs

为了方便计算,将六边形分为 3 个积分区域 I、II、 III(图 1b),设 $kp = \alpha, kq = \beta$,式(7)的积分形式可以写 为

$$U(\boldsymbol{\xi},\boldsymbol{\eta}) = A \left[\int_{-R}^{-R/2} \mathrm{d}x \int_{-\sqrt{3}x-\sqrt{3R}}^{\sqrt{3}x+\sqrt{3}R} \mathrm{e}^{-\mathrm{i}(2\pi/\lambda^z)(\boldsymbol{\xi}r+\eta^j)} \mathrm{d}y + \right]$$

$$\int_{R/2}^{R/2} dx \int_{\frac{\sqrt{2\pi}}{2}}^{\frac{\sqrt{2\pi}}{2}} e^{-i(2\pi/\lambda z)(\xi r + \eta y)} dy + \int_{R/2}^{R} dx \int_{\sqrt{3}x - \sqrt{3R}}^{-\sqrt{3}x + \sqrt{3}R} e^{-i(2\pi/\lambda z)(\xi r + \eta y)} dy]$$
(10)

经过积分化简后得到分块镜的点扩散函数 PSFs 为

$$I = |U(\zeta, \eta)|^{2} = A \left[\frac{2}{(\alpha + \sqrt{3\beta})\beta} \left[\cos(\alpha R) - \cos\left(\frac{(\alpha - \sqrt{3\beta})R}{2}\right)\right] + \frac{2}{(\alpha - \sqrt{3\beta})\beta} \left[-\cos(\alpha R) + \cos\left(\frac{(\alpha + \sqrt{3\beta})R}{2}\right)\right] + \frac{4\sin\left(\frac{\alpha R}{2}\right)\sin\left(\frac{\sqrt{3}R\beta}{2}\right)}{\alpha\beta} \left[2 (11)\right]$$

αβ

式中 $\alpha = (2\pi d/\lambda z)\xi$ 和 $\alpha = (2\pi d/\lambda z)\eta$,其衍射图像如 图 2(b),可以看出由于分块镜是六边形,其衍射图像 一级环接近为圆,但对于衍射次级以上峰值,由于边缘 的衍射效应,成60°发射状的均匀分布.在图2(c)、(d) 是GF函数和PSFs函数二维和一维叠加图像,可看 出,如果分块镜间的间距为零时候,由于形状关系,除 开主极大值, PSFs 的极次峰值跟 GF 的峰值并不相 对应.

1.2.2 PSF 函数计算

得到 GF 函数和 PSFs 函数后,带入式(5)可以得到 望远镜系统的点扩散函数 PSF,由于拼接主镜的 PSF 函 数为位置干涉函数 GF 与分块镜 PSFs 的乘积,其衍射 极限的大小由干涉函数 GF 确定,其结果如图 3(b).



图 3 拼接主镜以及 PSF 衍射图像 Fig. 3 Simulated Segmented primary mirror and PSF

数值仿真 2

仿真中,选择望远镜外径为8m(对应分块镜外径 1.3 m),望远镜 F # 为 12. 由于 GF 函数是根据 N=36 推导的,为了建模的有效性和通用性,将式(4)写为

PSF(
$$\zeta, \eta$$
) = $|U(\zeta, \eta)|^2 = \left(\frac{AN}{\lambda z}\right)^2$ •
 $|\sum_{j=1}^{N} \{\exp\left(i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_j\zeta + y_j\eta)\right)\exp\left(i\frac{2\pi}{\lambda z}\delta_j\right) \times \frac{1}{A}\theta_j(x-x_j, y-y_j)\exp\left[i\varphi_j(x-x_j, y-y_j)\right]$ •
 $\exp\left[i\frac{2\pi}{\lambda z}((x-x_j)\zeta + (y-y_j)\eta + \Delta_j)\right] dxdy\}|^2$ (12
武中, (x_i, y_i) 为每分块镜的位置坐标, δ_i 为各分块镜

的平移误差,∆,为倾斜误差.在式中将不参与积分的 平移误差 δ_i 和位置坐标 (x_i, y_i) 形成新的位置干涉函 数 GF',即

$$GF' = |Ugf(\zeta, \eta)|^{2} = |\frac{1}{N} \sum_{j=1}^{N} \bullet$$
$$\exp\left(i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_{j}\zeta + y_{j}\eta + \delta_{i})\right)|^{2}$$
(13)

根据傅里叶变换的频移特性[13-14],可得到有拼接 主镜误差信息的望远镜系统 PSF 函数的表达式为

$$PSF(\boldsymbol{\zeta}, \boldsymbol{\eta}) = \left(\frac{AN}{\lambda z}\right)^{2} \left|\sum_{j=1}^{N} \exp\left(i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_{j}\boldsymbol{\zeta} + y_{j}\boldsymbol{\eta})\right) \cdot \exp\left(i\delta_{j}\right) \times Us(\boldsymbol{\zeta} + \Delta\boldsymbol{\zeta}_{j}, \boldsymbol{\eta} + \Delta\boldsymbol{\eta}_{j})\right|^{2}$$
(14)

 $\exp((\mathrm{i}\delta_j) \times Us(\zeta + \Delta\zeta_j, \eta + \Delta\eta_j))^2$ 式中($\Delta \zeta_i$, $\Delta \eta_i$)是第j块分块镜由于倾斜误差 Δ_i 在像 面引起的频移.仿真结果如图 3 所示,图 3(a)是拼接望 远镜的主镜面的图像,图3(b)是拼接望远镜系统的点 扩散函数图像,可以看出由于拼接主镜为六边形,所以 拼接主镜的 PSF 函数的远场衍射图像跟单个分块镜 的衍射图像相似.

仿真结果分析 3

分块镜间隔对望远镜系统斯特列尔比(Strehel 3.1 ratio)的影响

分块镜的间隔有两种产生方式:1)分块镜的尺寸 不变,分块镜的位置间距增加——图 4(a);2)分块镜的 位置不变,改变分块镜的尺寸----图 4(b). 这两种情 况作用分别影响到分块镜位置干涉函数 GF 和分块镜 的 PSFs 函数,其结果如图 5 所示,接下来分别对两种 情况进行详细分析.

1)当分块镜的尺寸不变时候,在不考虑像差因素 条件下改变分块镜的位置坐标,这时单个分块镜的 PSFs 函数不变,分块镜的 GF 函数改变.当分块镜中心 点之间距离增大时候(相当于望远镜合成口径增大), 由图 2(a)可得,GF 函数的变得密集,干涉光斑的宽度 减小,当分块镜之间的距离增至无穷大时候(相当于无 穷远的镜面干涉),所有峰值就集中到一块,衍射光斑 的尺寸缩小于一个点,就等于无穷大孔径系统的远场 衍射;当分块镜中心点之间的距离减小时候,GF函数 峰值间隔将增加,峰值宽度也展宽,当所有位置坐标靠 拢重叠在一个点时候,GF函数就为常量1,这就是平



Fig. 4 Schematic of gaps

常看见的单个有效口径的远场衍射图像.适当增加分 块镜位置间隔量,远场图像如图5所示,这也是一般的 稀疏光学合成孔径的远场图像.

2)当分块镜的位置坐标固定,改变分块镜尺寸大 小时候,干涉函数 GF 不变,分块镜衍射函数 PSFs 出 现展宽,峰值下降现象如图 5(c).



式中
$$A_{\epsilon} = 3\sqrt{3} \left(R - 2\epsilon/\sqrt{3}\right)^2/2$$
,得到 Strehl ratio 为
SR= $A_{\epsilon}/A_0 = \left(1 - 2\epsilon/\sqrt{3}R\right)^4$ (16)

图 5(d)是对块镜外径分别为 1.8 m 和 1.3 m 情况 下,不同分块镜间隔对应的 Strehl ratio 图.结合图 2 (c)由于在拼接望远镜的高阶峰值能量跟主峰值能量 差距很大,达到几个量级,因此在研究地外行星等需要 使用星冕仪的情况下,要根据实际需要分析计算间隔 宽度.



图 5 分块镜间隔对 PSF 和 SR 的影响



到拼接望远镜系统的 SR 为

$$SR = |\sum_{j=1}^{N} [\exp((-i\delta_{j}))|^{2} \cdot A_{0}^{2} \cdot \frac{1}{N^{2}A_{0}^{2}} = \frac{1}{N^{2}} (\sum_{j=1}^{N} |e^{-i\delta_{j}}|^{2} + 2\sum_{j=1,l=j}^{N} e^{-i\delta_{j}} e^{i\delta_{l}}) = \frac{1}{N} (N + N(N - 1)) \sum_{j>1}^{N} \cos((\delta_{j} - \delta_{l})) = \frac{1}{N} (1 + (N - 1)) \exp((-(2\pi\sigma)^{2}))$$
(19)

当 N 足够大时,式(19)可简化为

$$SR = \exp\left[-\left(2\pi\sigma\right)^2\right]$$
(20)

因为拼接主镜平移误差对望远镜 PSF 函数的影响主要是影响到干涉函数 GF',图 6 是平移误差对 GF' 函数影响图,图 6 误差量依次为 0、λ/10、λ/5.5 和 2λ.

3.2 分块镜平移误差对系统 SR 的影响

当拼接主镜没有平移误差(δ_i=0),式(14)可写为

$$PSF(\boldsymbol{\zeta}, \boldsymbol{\eta}) = \left(\frac{AN}{\lambda z}\right)^2 |\sum_{j=1}^{N} \exp\left(i\frac{2\pi}{\lambda z}(x_j\boldsymbol{\zeta} + y_j\boldsymbol{\eta})\right) \cdot U_{\boldsymbol{\delta}}(\boldsymbol{\zeta}, \boldsymbol{\eta})|^2 = N^2 A_o^2$$
(17)

式中 A_0^2 是单个分块镜的积分,当引入平移误差量后 ($\delta_j \neq 0$),式是位置坐标量(x_j, y_j)和平移误差量 δ_j 的 叠加,可改写为

$$PSF = |\sum_{j=1}^{N} [\exp((-i\delta_{j}))|^{2} |\int \theta(x,y) \cdot \exp((ik(x\zeta + y\eta)) dx dy]|^{2} = |\sum_{j=1}^{N} [\exp((-i\delta_{j}))|^{2} \times A_{0}^{2}$$
(18)

跟据 SR 的定义,利用式和根据文献[15-17]以得

可以看出平移误差量改变 GF'函数峰值,随着误差量 增加,其峰值能量急剧下降,但是误差量并不影响到光 斑的宽度.这可以从物理意义上解释:1)由于平移误差 的增加,破坏了拼接主镜的共相,根据衍射理论式 (17),共相时,系统的峰值能量为 N²A²₀,当平移误差量 增加到破坏拼接主镜的共相时,又由于平移量误差引 入的离焦量,望远镜系统的峰值能量小于所有分块镜 的能量和 NA²₀:2)由于干涉函数 GF 的光斑是不同位 置的干涉结果,光斑宽度是由位置最大宽度决定.因此 在拼接主镜共相没有完全破坏时,其光斑宽度不变,但 当平移误差增大到足以破坏拼接主镜的共相后,光学 干涉不存在,GF函数峰值消失,结果如图 6(d)所示. 这里需要说明的是,由于仿真计算时候,是以波面误差 来计算,而 Piston error 跟波面误差有个 2 倍关系,因 此在图 6 和图 7 中横坐标是使用 2*o*.





平移误差对拼接望远镜系统 SR 影响的仿真结果如图 7. 图中方块实线为仿真结果,点实线和虚线分别





是式(19)和式(20)的计算结果.从仿真结果可以看出, 在共相阶段,仿真实验数据和理论公式计算吻合很好, 对 36 块拼接主镜的望远镜系统可以直接用经典式 (20)来计算.

当误差量 $2\sigma = \lambda/15$ 时候,拼接主镜的共相效果已 经很差,SR 下降厉害,如果需要 SR>0.9,则平移误差 量 $2\sigma < \lambda/20$,对满足工作要求的平移量误差量为 $\sigma < (\lambda/40 ~ \lambda/30)$,在可见光波段($\lambda = 0.55 \mu$ m)时候,对镜 面共相要求为 $\sigma_p < (13 \text{ nm} ~ 18 \text{ nm})$,因此难度很高, 这可能是 Keck 望远镜工作在红外波段的原因.

3.3 分块镜倾斜误差对系统 SR 的影响

在拼接望远镜中,利用傅里叶变换的频移特性,拼 接主镜有倾斜误差时望远镜系统可用式(14)表示.在 仿真计算时,倾斜误差的输入是以望远镜的分辨率 λ/ D(D为拼接主镜的外径)为单位.图 8 是分块镜的倾斜误差跟拼接望远镜 SR 关系图.从图中可以看到如果要 SR>0.9,则分块镜的倾斜量不能超过拼接望远镜的一倍分辨率;当 SR>80%时候,分块镜的倾斜量不能大于拼接望远分辨率的 1.5 倍.



图 8 分块镜倾斜误差对拼接望远镜 SR 影响的仿真结果 Fig. 8 Strehl ratio curve of tip-tilt error of segmented mirror

当拼接主镜又有平移误差和倾斜误差的时候,得 到表1的仿真实验数据,在表1中从左到右分别是平 移误差(E_p)、倾斜误差(E_t)、平移误差的 SR(SR_ p)、倾斜误差的 SR(SR_t)、平移误差和倾斜误差综合 作用的 SR 以及 SR_p 与 SR_t 的乘积.从表最后一列 可以看出,平移误差和倾斜误差的综合作用等于各自 误差的乘积,其误差不到1%.

表 1 分块镜平移误差和倾斜误差对望远镜 SR 的影响 Table 1 Strehl ratio curve due by Piston error and Tip-tilt error of segmented mirror

	$\mathrm{E}_{\!-\!\mathrm{p}}(\lambda)$	E_t(λ/D)	SR_p	SR_t	$SR/SR_p * SR_t$
1	0.033	0.525	0.958 6	0.974 0	0.934 7/0.933 7
2	0.041	0.513	0.944 3	0.975 1	0.928 1/0.920 8
3	0.047	0.225	0.920 2	0.995 2	0.921 9/0.915 8
4	0.050	1.064	0.919 1	0.897 5	0.825 7/0.824 5
5	0.054	1.044	0.897 2	0.901 5	0.814 3/0.808 8
6	0.061	0.705	0.8754	0.9537	0.844 7/0.834 7
	$\mathrm{E}_\mathrm{p}(\lambda)$	E_t(λ/D)	SR_p	SR_t	$SR/SR_p * SR_t$

4 结论

本文针对 10 m 左右口径的拼接望远镜系统,利用 衍射光学理论,推导了拼接望远镜系统的远场特 性——点扩散函数的解析表达式,点扩散函数是分块 镜的位置干涉函数和单个分块镜的点扩散函数的乘 积.根据该解析表达式,建立了望远镜系统的仿真实验 模型,开展了仿真实验,得到了以下结论:

1)在分块镜中心位置确定的情况下,分块镜间的 间隔不影响望远镜系统的分辨率,但影响望远镜系统 的 SR.随着分块镜间的间隔增加(分块镜中心位置不 变、分块镜尺寸减小),单个分块镜的远场衍射光斑出 现展宽、峰值下降,因此影响望远镜的 SR; 2)分块镜的位置干涉函数决定望远镜的分辨率, 当分块镜之间存在沿光轴方向的平移误差时,系统的 SR 会降低.分块镜之间的平移误差会影响望远镜系统 的干涉性,在拼接镜面的干涉性没有被完全破坏之前, 望远镜系统的分辨率不改变;但随着平移误差量的增加,拼接主镜的干涉性会被完全破坏,此时望远镜的分 辨率不再由望远镜口径决定,变成散斑成像.理论计算 和仿真实验表明,要使拼接望远镜系统的 SR≥80%, 分块镜的平移误差(RMS)不能大于λ/30;

3)当分块镜存在倾斜误差时,分块镜的远场衍射 图像会出现由于频移引起的偏移,导致望远镜的 SR 下降.仿真实验表明,要使拼接望远镜系统的 SR≥ 80%,分块镜的倾斜误差(RMS)不能大于 1.5λ/D(D 为拼接主镜的有效外径);

4)根据仿真实验结果得到,当分块镜有平移误差 和倾斜误差时,望远镜系统的 SR 为两个误差项 SR 的 乘积.

参考文献

- [1] 温学诗,无鑫.观天巨眼-天文望远镜的 400 年[M].北京:商务 印书馆,2008.
- [2] ZEIDERS G, MONTGOMERY IV E E. Diffraction effects with segmented apertures[C]. SPIE, 1998, **3356**: 799-809.
- [3] YAITSKOVA N, DOHLEN K. Simulation of Imaging Performance for extremely large segmented telescope [C], SPIE, 2000, 4003: 279-290.
- [4] YAITSKOVA N, DOHLEN K. Analytical study of diffraction effects in extremely large segmented telescopes [J]. Optical Society America, 2003, 20: 1563-1574.
- [5] YAITSKOVA N, DOHLEN K. Tip-tilt error for extremely large segmented telescopes: detailed theoretical point-spreadfunction analysis and numerical simulation results[J]. Optical Society America, 2002, 19(7): 1274-1285.
- [6] YAITSKOVA N, DOHLEN K. Diffraction in OWL: effects of segmentation and segmentes edge misfigure [C]. SPIE, 2013, 4840: 171-182.
- [7] MANHARTP K, RODERS J M. Segmented mirror, manufacturing and alignment tolerances(SMMAT)[C]. SPIE, 1989, 1114: 387-405.
- [8] ZEIDER G. Image-based alignment of large segmented telescope[C]. SPIE, 2000, 4003: 241-249.
- [9] CHEN Rong-li, ZHANG Tao, MA Zhen, et al. Influences of alignment errors on image quality of large segmented mirrors
 [J]. Acta Photonica Sinica, 2009, 38(12): 3240-3244.
 陈荣利,张涛,马臻,等. 拼接误差对拼接式大口径反射镜成像 质量的影响[J]. 光子学报,2009, 38(12):3240-3244.
- [10] CHEN Bao-gang, DONG lei, LIN Xu-dong. Segmented mirror of fourier telescope field experimental system[J]. Acta Photonica Sinica, 2011, 40(1): 87-91.
 陈宝刚,董磊,林旭东.傅里叶望远镜外场试验系统拼接主镜 [J].光子学报,2011,40(1):87-91.
- [11] WANG Sheng-qian, RAO Chang-hui, JIANG Wen-han, et al. Analysis of spatial arrangement for optical synthetic aperture imaging system with four sub-apertures [J]. Acta Optica Sinica, 2008, 28(4): 692-699.
 王胜千,饶长辉,姜文汉,等.四孔径光学合成孔径成像系统空 间排布性能分析[J]. 光学学报, 2008, 28(4): 692-699.
- [12] LIU Zheng, WANG Sheng-Qian, HUANG Lin-hai. Analysis

of comprehensive effects of piston error and sub-aperture aberrations on the image quality of sparse-optical - synthetic-aperture system [J]. Acta Physica Sinica, 2011, **10**: 100702.

刘政,王胜千,黄林海.位相平移误差与子孔径自身像差对稀 疏光学合成孔径成像系统质量的综合影响分析[J].物理学 报,2011,10:100702.

- [13] MAX BORN, EMIL WOLF. Principles of optics[M]. 电子 工业出版社 2005;368-373.
- [14] 《数学手册》编写组.数学手册[M].北京:高等教育出版社,

1979:235-240.

- [15] LEWIS C, ROBERTS J R, PERRIN M D, et al. Is that really your Strehl ratio[C]. SPIE, 2004, 5490: 504-515.
- [16] ROSS T S. Limitations and applicability of the Marechal approximation[J]. Applied Optics, 2009, 48(10): 1812-1818.
- [17] CHANAN G, TROY M. Strehl ratio and modulation transfer function for segmented mirror telescope as functions of segment phase error[J]. Applied Optics, 1999, 38(31): 6642-6647.