文章编号: 0258-7025(2010)03-0743-05

光斑噪声对星间光通信的影响及抑制算法

陈兴林 郑燕红* 王 岩

(哈尔滨工业大学航天学院,黑龙江哈尔滨150001)

摘要 星间光通信系统的捕获、瞄准及跟踪(APT)过程构成了一个切换系统,通过电荷藕合器件(CCD)采集的光 斑信息决定了切换的序列以及激活的子系统,对通信连续性有重要影响。分析了光通信中的捕获、瞄准及跟踪过 程,建立了系统的切换模型;根据所得的系统模型验证了由于光斑噪声引起的系统切换对通信链路的影响;并提出 了将均值滤波、最大类间方差法和连通区域选择法结合对光斑噪声信号进行抑制的算法。仿真结果表明 CCD 采 集得到的灰度图像通过该算法处理后,能有效地消除椒盐噪声、高斯噪声以及恒星背景噪声的影响,确保星间光通 信过程的连续性。

关键词 光通信;切换系统;抑制算法;光斑噪声 中图分类号 TN929.12 **文献标识码** A

doi: 10.3788/CJL20103703.0743

Influence of Spot Noise in Inter-Satellite Optical Communications and Suppression Algorithm

Chen Xinglin Zheng Yanhong Wang Yan

(School of Aerospace, Harbin Institute of Technology, Harbin, Heilongjiang 150001, China)

Abstract The inter-satellite laser communication system that implements for acquisition, pointing and tracking (APT) process, is a switch system which influences the continuity of communication widely. The switch sequence and the active subsystem are determined by the spot image collected by charge coupled device(CCD). In this paper, the process of APT is analyzed in detail. Based on the whole workflow, the switch system model is represented. And the influence of spot noise which mixed into spot image to system performance is verified. The suppression algorithm that cascaded by average value wave filtering. Otsu method and selecting connected area method is proposed for the noise elimination. The simulation indicates that the algorithm is effective for pepper salt noise, Gaussian noise and stellar background noise, and the continuous communication can be got.

Key words optical communications; switch system; suppression algorithm; spot noise

1 引

言

星间光通信系统通过星载终端在外层空间形成 通信网络,可容纳数据量大,抗干扰能力强,这使得 激光星间链路被广泛研究。光通信系统在控制结构 上多采用了粗瞄与精瞄复合控制的方案,建立与保 持链路的过程被分为捕获、瞄准及跟踪(APT)3个 阶段^[1~3]。为了在光束发散角小的情况下实现链路 建立和保持,系统用信标光作为标记,通过电荷藕合 器件(CCD)对信标的定位从而达到远距离精确对准的目的。然而 CCD 采集到的光斑信息往往会受到 污染和干扰,影响信标位置精度,导致系统工作状态 发生变化。

文献[4]设计实时可调节光积分时间、增益及亮 度偏置的特殊相机,通过反馈电路对暗电平进行校 正,减小其对成像光斑的影响。文献[5]通过 Bayesian 方法估计 Haar 小波的系数来重构光斑图

作者简介: 陈兴林(1963—),男,博士,教授,主要从事飞行器控制、智能机器人、计算机控制等方面的研究。 E-mail: chenxl@hit.edu.cn

收稿日期: 2009-03-17; 收到修改稿日期: 2009-06-11

基金项目:黑龙江科技攻关计划(GZ06104A)资助课题。

^{*} 通信联系人。E-mail: zhengyh1982cl@yahoo.com.cn

像,提高了峰值信噪比,缩小了质心偏离。文献[6] 将数学形态学应用于边缘检测以消除采集图像的噪 声。文献[7]利用图像梯度估计像素强度不确定度, 准确地估计了图像质心检测结果的不确定度。然而 由于光斑信息影响捕获、瞄准及跟踪各个阶段,噪声 信号对整个系统性能的影响分析还比较少,同时对 光斑噪声的处理方法只对处理某一类噪声具有较好 效果。

本文根据光通信的整个工作过程,建立了系统 的切换模型,并验证了 CCD 光斑噪声对系统的影 响;提出了均值滤波、最大类间方差法和连通区域选 择结合的方法对光斑噪声进行滤除,提高了系统连 续通信的能力。

2 系统模型

光通信系统的捕获、瞄准、跟踪过程由直流无刷 力矩电机(BLDC)驱动的万向节和压电陶瓷驱动的 快速倾斜镜(FSM)配合实现,而 CCD 对光斑的探 测信息决定处于何种过程,同时影响粗参考指向与 精调整量的大小,设 FSM 的位移量转化角度的变 换矩阵为 K,则系统结构如图 1 所示。





Fig. 1 APT system diagram

从图 1 可见,系统的控制器(粗描控制器 C_e,精 描控制器 C_f,执行机构(FSM,BLDC)以及控制回路 形式在捕获、瞄准、跟踪过程中动态变化,由于方位 角通道与俯仰角通道是类似的,以方位轴为例其可 表示为

$$A: \begin{cases} \dot{\mathbf{x}}_{c} = \mathbf{A}_{c}\mathbf{x}_{c} + \mathbf{B}_{c}(u_{r} + \zeta + u_{s}) \\ \mathbf{y} = \mathbf{C}_{c}\mathbf{x}_{c} + \mathbf{D}_{c}(u_{r} + \zeta + u_{s}) + d' \end{cases}$$

$$P: \begin{cases} \dot{\mathbf{x}}_{c} = \mathbf{A}_{c}\mathbf{x}_{c} + \mathbf{B}_{c}(u_{r} + \zeta + u_{r} - n - \mathbf{y}) \\ \mathbf{y} = \mathbf{C}_{c}\mathbf{x}_{c} + \mathbf{D}_{c}(u_{r} + \zeta + u_{r} - n - \mathbf{y}) + d' \end{cases}$$

$$T: \begin{cases} \dot{\mathbf{x}}_{c} = \mathbf{A}_{c}\mathbf{x}_{c} + \mathbf{B}_{c}(u_{r} + \zeta) \\ \dot{\mathbf{x}}_{f} = \mathbf{A}_{f}\mathbf{x}_{f} + \mathbf{B}_{f}(u_{r} - n - \mathbf{y}) \\ \mathbf{y} = \mathbf{C}_{c}\mathbf{x}_{c} + \mathbf{C}_{f}\mathbf{x}_{f} + \mathbf{D}_{f}(u_{r} - n - \mathbf{y}) + d \end{cases}$$
(1)
$$D_{c}(u_{r} + \zeta) + d$$

其中 A 表示捕获过程, P 表示瞄准过程, T 表示跟

踪过程。 u_r 为精确的入射指向方位角; ζ 为对入射指 向方位角的估计误差; u_s 为信标光方位轴扫描信 号;d 为平台振动;n 为 CCD 探测入射光斑引入的量 测噪声; x_c 为描述粗瞄子系统的状态变量; x_f 为描述 精瞄子系统的状态变量;y 为出射指向方位角; A_c , B_c , C_c , D_c 为粗瞄系统矩阵; A_f , B_f , C_f , D_f 为精瞄系 统矩阵。

由于接收终端的入射光与发射端的出射光之间 的指向偏差,通过 CCD 探测器坐标对入射光到达角 的计算^[8],可折算出方位轴偏差 $\Delta \alpha$,因此,(1)式所 示方位轴控制系统切换信号 $\sigma(t)$ 可表示为

$$\sigma(t) = \begin{cases} A & \text{if} & |\Delta \alpha| \ge \eta_1 \\ P & \text{if} & \eta_2 \leqslant |\Delta \alpha| < \eta_1 , \\ T & \text{if} & |\Delta \alpha| < \eta_2 \end{cases}$$
(2)

其中 η1,η2 为表征视域范围的角度值。

3 光斑噪声对光通信的影响

发送终端与接收终端的指向偏差角是通过对 CCD 像素的灰度阵列计算得到的,由于光斑图片受 到各种噪声的影响而形成的噪声信号也附加在指向 偏差角上。恒星噪声是光斑最大的噪声来源,其具 有光斑面积大、能量强、位置确定等特点,是系统中 最难处理的噪声。此外,CCD 阵列暗电流和 CCD 的非均匀敏感性等原因也会引起各种噪声,这类噪 声在图像中表现形式主要为椒盐噪声和高斯噪声, 其特点是位置随机、面积小、能量低。

光斑噪声造成的坐标漂移最终转化为干扰噪声 作用于(1)式,下面通过仿真说明其对系统的影响。 忽略估计误差和平台振动即 $\zeta = 0, d = 0, 只考虑由$ 于光斑噪声引起的n的影响,设在粗瞄回路、精瞄回 路的控制器已设计完成并能保证系统传递函数(阵) 严格真,即 $D_c = 0, D_f = 0, \pm A_c - B_c C_c, A_f - B_f C_f$ 稳 定,则(1)式简化为

$$A: \begin{cases} \dot{\boldsymbol{x}}_{c} = \boldsymbol{A}_{c}\boldsymbol{x}_{c} + \boldsymbol{B}_{c}(\boldsymbol{u}_{r} + \boldsymbol{u}_{s}) \\ \boldsymbol{y} = \boldsymbol{C}_{c}\boldsymbol{x}_{c} \end{cases}, \\ P: \begin{cases} \dot{\boldsymbol{x}}_{c} = (\boldsymbol{A}_{c} - \boldsymbol{B}_{c}\boldsymbol{C}_{c})\boldsymbol{x}_{c} + 2\boldsymbol{B}_{c}\boldsymbol{u}_{r} - \boldsymbol{B}_{c}\boldsymbol{n} \\ \boldsymbol{y} = \boldsymbol{C}_{c}\boldsymbol{x}_{c} \end{cases}, \\ \mathbf{T}: \begin{cases} \left[\dot{\boldsymbol{x}}_{c} \\ \dot{\boldsymbol{x}}_{f} \right] = \tilde{\boldsymbol{A}} \begin{bmatrix} \boldsymbol{x}_{c} \\ \boldsymbol{x}_{f} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \boldsymbol{B}_{c} \\ \boldsymbol{B}_{f} \end{bmatrix} \boldsymbol{u}_{r} - \begin{bmatrix} \boldsymbol{0} \\ \boldsymbol{B}_{f} \end{bmatrix} \boldsymbol{n} \\ \boldsymbol{y} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{C}_{c} & \boldsymbol{C}_{f} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{x}_{c} \\ \boldsymbol{x}_{f} \end{bmatrix} \end{cases}$$

其中

$$\widetilde{\boldsymbol{A}} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{A}_{c} & \boldsymbol{0} \\ -\boldsymbol{B}_{f}\boldsymbol{C}_{c} & \boldsymbol{A}_{f} - \boldsymbol{B}_{f}\boldsymbol{C}_{f} \end{bmatrix}, \boldsymbol{C}_{f} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{0} \\ 708 \end{bmatrix}',$$

$$\mathbf{A}_{c} = \begin{bmatrix} -9 & -0.81 & -0.75 \\ 32 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}, \mathbf{B}_{c} = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \mathbf{C}_{c} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 3.1 \end{bmatrix}',$$
$$\mathbf{A}_{f} = \begin{bmatrix} -13000 & -5127 \\ 8192 & 0 \end{bmatrix}, \mathbf{B}_{f} = \begin{bmatrix} 1024 \\ 0 \end{bmatrix}.$$

由于发送卫星的出射光指向与来自接收卫星的 入射光指向在开始建立链路的时刻有一个固定的偏 差角度,可将其看作阶跃信号,而在扫瞄捕获、瞄准 过程中发送星与接收星在各自轨道运行,具有相对 运动,但变化缓慢,因此可看作附加在阶跃信号上小 斜率的斜坡信号,仿真过程中以 $u_r = \pi/3 + 0.001 h$ 表示,h=0.1 s 为仿真时间步长。在扫瞄阶段,基于 阿基米德螺线采用恒定线速度螺旋扫瞄方式,取 $u_s = 0.0005 \theta$ cos θ ,其中 θ 为极角。

当光斑噪声信号不存在,即 n=0 时,捕获、瞄准 及跟踪系统的响应曲线如图 2 所示。



图 2 无噪声影响的切换响应曲线

Fig. 2 Switch system response curve without noise

从图 2 可见约经过 3.5 s 系统进入瞄准阶段, 较快实现了信标光捕获,同时经过不到 1 s 的瞄准 调整进入跟踪阶段,并能不断跟踪协同卫星的相对 运动,能很好地保证通信的持续性。然而以输出能 量为 0.01 dBW 的高斯白噪声序列模拟噪声信号 *n* 作用于系统,其余信号相同时,仿真得到噪声影响下 的切换响应曲线如图 3 所示。



图 3 噪声影响下的切换响应曲线 Fig. 3 Switch system response curve with noise

从图 3 可见,终端根据轨道参数确定的方位轴 期望角度通过扫描切换到瞄准阶段,然后切换到跟 踪阶段,但由于噪声的存在使信号光跳出 CCD 视 域,重新回到扫瞄阶段,从图中可见整个 APT 系统 在捕获、瞄准、跟踪阶段来回切换,破坏了通信的连 续性,无法正常进行通信。因此,对采集得到的光斑 图像进行噪声消除处理十分必要。

4 光斑噪声抑制算法

对 CCD 采集的灰度图像进行噪声处理,滤除椒 盐高斯噪声,结合星历表信息根据区域连通对背景 噪声进行判定,提取有效的入射光斑信息,然后再计 算光斑坐标,可削弱噪声信号对系统性能的影响。

由于信标光为低频信号,要消除高频噪声可采 用平滑滤波器对图像的低频分量进行增强,对高频 分量进行削弱以消除图像中的随机噪声。均值滤波 对平滑图像具有较好的效果,并且其算法简单,容易 满足星载计算机的实时性要求。设光斑灰度图像各 点灰度表示为像素坐标(*x*,*y*)的函数*f*(*x*,*y*),由均 值滤波选择 3×3 邻域的 *H*² 模板。

$$\boldsymbol{H}_{2} = \begin{bmatrix} h(-1,-1) & h(-1,0) & h(-1,1) \\ h(0,-1) & h(0,0) & h(0,1) \\ h(1,-1) & h(1,0) & h(1,1) \end{bmatrix} = \frac{1}{16} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 1 \\ 2 & 4 & 2 \\ 1 & 2 & 1 \end{bmatrix}, \quad (4)$$

设将 H_2 模板与以(x, y) 为中心的 9 个像素点构成 的局部图像 F(x, y) 进行卷积得到的(x, y) 点的灰 度为 g(x, y),则有

$$g(x,y) = \mathbf{F}(x,y) * \mathbf{H}_{2} = \sum_{i=-1}^{1} \sum_{j=-1}^{1} f(x-i,y-j)h(i,j). \quad (5)$$

将(5)式展开可以看到,采用 H₂ 模板,h(i,j) 项均为2的方幂,这便于处理器采用移位代替除法运算。

利用均值滤波进行平滑相当于增强了光斑与噪声的对比度,对于大小为 *M*×*N* 的 8 bit 图像,设经均值滤波后灰度值为 *g*,由 Otsu 方法^[9],设灰度阈值 *T*_h 将图像灰度分为两组,则组间的方差可表示为

$$\sigma^{2} = \frac{\left[\sum_{g=0}^{255} gn_{g} \sum_{g=0}^{T_{h}} n_{g} - MN \sum_{g=0}^{T_{h}} gn_{g}\right]^{2}}{(MN)^{2} \left[MN \sum_{g=0}^{T_{h}} n_{g} - \left(\sum_{g=0}^{T_{h}} n_{g}\right)^{2}\right]}, \quad (6)$$

式中 ng 表示灰度为 g 的像素点个数。

光

为了使经均值滤波削弱的噪声信号与有效光斑 进一步分离,使(6)式的组间方差最大可实现这一目 的,此时得到的阈值 T_h即为最佳分割阈值。为了 减小运算量,可以设定初始阈值 T_{hs}和终止阈值 T_{he},由于 CCD 曝光时间不变,信标亮度也比较稳 定,最佳阈值变化不多,因此初始阈值只要比前一幅 图像得到的最佳阈值小 10~20,而比终止阈值大 10~20即可,这样可避免对 CCD 采集的每幅图像进 行全灰度级计算,缩短计算时间。

光斑图像通过均值滤波与阈值分割处理后,椒 盐噪声、高斯噪声基本被消除,但可能在采集到的图 像信息中还含有面积较大、亮度较高的恒星背景噪 声,因此,还需要对图像进行有效区域选择。由于图 像信息可被存储为一个二维矩阵,先对其按行搜索, 对灰度值大于最佳阈值 Th 的像素进行标记,然后 对第一次搜索得到的标记及其像素坐标再次搜索, 若满足

 $|x_{k} - x_{k-1}| < \varepsilon$, $|y_{k} - y_{k-1}| < \varepsilon$, (7) 即横纵坐标相距在 ε 个像素内且大于最佳阈值 T_{h} 的 点标记为一组,其中 $x_{k}, y_{k}, x_{k-1}, y_{k-1}$ 分别表示像素坐 标 $x_{k} = k, y_{k} = k, x_{k-1} = k-1, y_{k} = k-1$ 。这样就 实现了把第一次搜索有不同标记,但属于同一区域的 子区域进行合并。这样整个图像被标记为有效光斑 和恒星背景光斑两个区域,从而根据星历表信息排除 恒星背景区域。

5 仿真分析

图 4 为 CCD 采集的 491 pixel×656 pixel 灰度 图像,图右上方的光斑为恒星背景,而遍布整个视域 的小斑点为椒盐噪声和高斯噪声。图 5 为其灰度值 关于横、纵像素坐标的三维图,从中可以更加明显地 看到椒盐高斯噪声与恒星背景噪声的灰度分布。



Fig. 4 Faculae image with noise





Fig. 5 3 dimension gray figure with noise 利用质心算法可得光斑中心坐标(x₀, y₀)为

$$x_{0} = \frac{\sum_{x=1}^{M} \sum_{y=1}^{N} f(x,y)x}{\sum_{x=1}^{M} \sum_{y=1}^{N} f(x,y)}, y_{0} = \frac{\sum_{x=1}^{M} \sum_{y=1}^{N} f(x,y)y}{\sum_{x=1}^{M} \sum_{y=1}^{N} f(x,y)}.$$
(8)

由(8)式可得图 4 所示的入射光不经处理时中 心坐标为(279.227,334.5290)。利用(4)式对图 4 进行均值滤波后得到光斑中心坐标为(279.1975, 334.5240),可见中心坐标变化不大。这是因为椒盐 噪声和高斯噪声的光斑点只是被削弱,并且其大小 相对信标光小导致其影响不大,随着有效光斑的减 小(如进入跟踪阶段从信标光切换为信号光的情 况),其影响会更明显。由(6)式计算最佳分割阈值 为58.0125,此时减背景后得到的中心坐标为 (293.3807,342.8939),可见此时横纵坐标均有约 10 个像素的变化。根据(7)式,选择 ϵ =5 通过对背 景分割后的图像进行两次搜索,将图 4 分离为 图 6,7。



图 6 分离后的有效光斑 Fig. 6 Separated valid faculae

结合星历表信息,剔出恒星背景噪声,通过(8) 式计算图 6 所示有效光斑的中心坐标为(314.5029, 321.7630)。可见在滤除光斑噪声前后光斑坐标有 较大变化,反映了对 CCD 采集得到的光斑图像进行 处理的必要性。



图 7 分离后的恒星背景光斑 Fig. 7 Separated stellar background faculae

6 结 论

分析了光通信中的捕获、瞄准及跟踪过程,建立 了系统的切换模型;通过对光通信终端方位轴角度 在噪声下的变化阐述了光斑噪声对系统的影响;利 用图像平滑处理对灰度图像增强,并采用最大类间 方差法动态地确定分割阈值消除椒盐高斯噪声,最 后通过连通区域选择排除恒星背景的影响,获得了 有效光斑灰度图。仿真表明光斑噪声通过本方案的 处理,能有效地削弱噪声的影响,提高系统通信持续 性。

参考文献

 T. Jono, Y. Takayama, K. Ohinata et al.. Demonstrations of ARTEMIS-OICETS inter-satellite laser communications[C]. 24th AIAA International Communications Satellite Systems Conference: San Diego, California, AIAA-2006-5461

- 2 M. D. C. Pasquale, M. Graziano, F. D. Giuseppe. Intersatellite link for earth observation satellites constellation [C]. SpaceOps 2006 Conference, AIAA-2006-5811
- 3 Mike Borrello. A multi stage pointing acquisition and tracking (PAT) control system approach for air to air laser communications[C]. American Control Conference, Portland, OR, USA, 2005. 3978~3980
- 4 Wang Shifeng, Zhao Xin, Tong Shoufeng et al.. APT coarse tracking CCD camera as free space laser communication system [J]. Acta Armamentarii, 2008, 29(5): 545~547
 王世峰,赵 馨,佟首峰 等. 自由空间光通信 APT 粗跟踪 CCD
- 相机的研制[J]. 兵工学报, 2008, **29**(5): 545~547 5 Liu Danping, Hu Yu. Laser speckle image denoising with high accuracy centroid [J]. *Opto-Electronic Engineering*, 2005, **32**(8): 56~58

刘丹平,胡 渝.提高光斑图像质心精度的去噪方法[J]. 光电工程,2005,**32**(8):56~58

- 6 Wang Haihong, Zeng Ni, Lu Wei et al.. Edge detection of laser imaging radar based on wavelet transform and mathematical morphology[J]. Chinese J. Lasers, 2008, 35(6): 903~906 王海虹,曾 妮,陆 威等. 基于小波变换和数学形态学的激光 成像雷达图像边缘检测[J]. 中国激光, 2008, 35(6): 903~906
- 7 Chen Jiechun, Ding Zhenliang, Yuan Feng. Uncerainty evaluation of centroid detection [J]. Acta Optica Sinica, 2008, 28(7): 1318~1322

陈杰春,丁振良,袁 峰. 质心检测不确定度的估计方法[J]. 光 学学报, 2008, **28**(7): 1318~1322

8 Yu Siyuan, Han Qiqi, Ma Jing *et al.*. Size selection of dispersive spot imaging on CCD in a satellite optical communication terminal [J]. *Chinese J. Lasers*, 2007, **34**(1): 69~73

于思源,韩琦琦,马 晶等.卫星光通信终端 CCD 成像光斑弥散 圆尺寸选择[J]. 中国激光,2007,34(1):69~73

9 Cheng Wansheng, Zang Xizhe, Zhao Jie *et al.*. Modified strategy to inertia weight in PSO for searching threshold of Otsu rule [J]. *Optics and Precision Engineering*, 2008, **16**(10): 1908~1912 程万胜,臧希喆,赵 杰等. 面向 Otsu 阈值搜索的 PSO 惯性因 子改进方法[J]. 光学精密工程, 2008, **16**(10): 1908~1912