

# Simulation of Night Sky Images with an Ideal Pinhole Model for a Star Sensor

**A.A. Nikkhah<sup>1\*</sup>, F. Somaei<sup>2</sup> and J. Roshanian<sup>3</sup>**

1, 2, 3. Department of Aerospace Engineering, K. N. Toosi University of Technology

\*Postal Code: 16569-83911, Tehran, IRAN

**nikkhah@kntu.ac.ir**

*In this paper, the aim is to simulate night-sky images for use in star-sensor designing software. For this purpose, a comprehensive and precise algorithm was developed to simulate night sky images based on the ideal pinhole method and the use of Gaussian distribution functions. Then, in order to create more realism, sources of random and systematic errors, the elongated images due to the high dynamics of the platform, as well as the asymmetric back-lighting of the moon, the sun, and the planets of the solar system have been simulated. Finally, considering the importance of realism in the problem-solving simulation approach, the use of precision ray tracking method as an alternative to the ideal pinhole method is suggested.*

**Keywords:** Line of sight angle; Guidance law; Stability analysis; Guidance loop

---

1. Associate Professor (Corresponding Author)  
2. PhD Student  
3. Professor

# شبیه‌سازی تصاویر آسمان شب با مدل روزنہ ایده‌آل برای حسگر ستاره

امیرعلی نیکخواه<sup>۱\*</sup>، فرشاد سمیه‌ئی<sup>۲</sup> و جعفر روشنی‌یان<sup>۳</sup>

۱، ۲ و ۳- دانشکده مهندسی هوافضا، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

\*تهران، کد پستی: ۱۶۵۶۹-۸۳۹۱۱

nikkhah@kntu.ac.ir

در این مقاله با هدف استفاده در نرم‌افزارهای طراحی و بسترهای تست حسگر ستاره به شبیه‌سازی تصاویر آسمان شب و حسگر ستاره پرداخته شده است. برای این منظور ابتدا الگوریتمی جامع و دقیق به منظور شبیه‌سازی تصاویر آسمان شب بر اساس مدل روزنہ ایده‌آل و استفاده از توابع توزیع نقطه‌ای و گاوس ارائه شده است. سپس به منظور ایجاد واقع‌گرایی بیشتر، متابع خطاهای اتفاقی و سیستماتیک، کشیدگی تصاویر ناشی از دینامیک بالای سکو و همچنین پخش نامتقارن نور پس زمینه ناشی از خضور ماء، خورشید و سیارات منظومه شمسی شبیه‌سازی شده است. درنهایت با توجه به اهمیت واقع‌گرایی در رویکرد شبیه‌سازی حل مسئله، استفاده از روش ردیابی دقیق پرتو به عنوان جایگزین روش روزنہ ایده‌آل پیشنهاد شده است.

واژه‌های کلیدی: حسگر ستاره، کاتالوگ ستارگان، کره سماوی، روزنہ ایده‌آل، ردیابی پرتو

| علامه و اختصارات                            |   |
|---|---|
| $x_p, y_p$                                  | دستگاه مختصات تصویر                             |
| $\varphi, \theta, \psi$                     | زوایای غلت، فراز و سمت                          |
| $R_\varphi$                                 | دوران حول محور $X_i$ به اندازه $\varphi$        |
| $R_\theta$                                  | دوران حول محور $Y_i$ به اندازه $\theta$         |
| $R_\psi$                                    | دوران حول محور $Z_i$ به اندازه $\psi$           |
| $r, r', r''$                                | بردارهای یکه ستاره در دستگاه بُعدی              |
| $\alpha, \delta$                            | بعد و میل ستاره                                 |
| $\alpha_0, \delta_0$                        | بعد و میل مرکز تصویر                            |
| $C(t)$                                      | ماتریس وضعیت فریم قلی                           |
| $C(t+\delta t)$                             | ماتریس وضعیت در فریم جاری                       |
| $\omega = [\omega_x, \omega_y, \omega_z]^T$ | بردار سرعت‌های زاویه‌ای                         |
| $\tilde{\omega}$                            | ماتریس ضرب خارجی بردار سرعت زاویه‌ای            |
| $f$   | فاصله کانونی                                    |
| $p$   | سایز پیکسل آشکارساز                             |
| $I_0$                                       | بیشینه شدت درخشندگی مرکز هاله ستاره             |
| $I$   | شدت درخشندگی هاله ستاره                         |
| $J_1$                                       | تابع بسل مرتبه اول                              |
| $k$   | عدد موج   |
| $\lambda$                                   | طول موج   |
| $a$   | شعاع روزنہ                                      |
| $\vartheta$                                 | زاویه بین محور روزنہ و امتداد مرکز روزنہ و نقطه |
| $x_0, y_0$                                  | مختصات مرکز ستاره در دستگاه تصویر               |
| 1. دانشیار (نویسنده مخاطب)                  |   |
| 2. دانشجوی دکتری                            |   |
| 3. استاد                                    |   |

سال ۲۰۰۶ اتواتی و همکاران با توجه به خاصیت بازتاب نور فضایی‌ها<sup>۱</sup>، از شبیه‌سازی جهت بررسی امکان به کارگیری حسگر ستاره به عنوان یک سیستم نظارت و مراقبت فضایی استفاده نمودند [۷]. در این مرجع برخلاف اکثر شبیه‌سازی‌های صورت گرفته زمین به عنوان یک جرم آسمانی و دارای حجم در نظر گرفته شده است.

سال ۲۰۱۰ تحقیقات شن و همکاران بر موضوع کشیدگی تصاویر آسمان شب مرکزی بوده و با استفاده از الگوریتم پیشنهادی امکان مرکزیابی دقیق در این تصاویر را بررسی نموده‌اند [۸]. در ادامه مراجع [۹]، [۱۰] و [۱۱] نیز تأثیر دینامیک بالا (اعم از دوران و نوسان) بر روی تصاویر حسگر ستاره را شبیه‌سازی و بررسی نموده‌اند.

سال ۲۰۱۲، محققان دانشگاه تشینگ‌هوا ایده به کارگیری حسگرهای ستاره روزانه<sup>۲</sup> را شبیه‌سازی نموده و امکان استفاده از این گونه حسگرهای را در کاربردهای هوایی و تشعشعات قوی پس‌زمینه بررسی نمودند [۱۲]. در همین راستا مراجع [۱۳] و [۱۴] نیز به نتایج تحقیقات تردیدی و همکاران جهت شبیه‌سازی حسگرهای ستاره روزانه می‌پردازند. یکی از آخرین مراجع موجود در این زمینه در آوریل ۲۰۱۷ ارائه گردیده است. این مرجع به شبیه‌سازی تصاویر حسگر ستاره نصب شده بر روی کشتی با استفاده از داده‌های ورودی INS پرداخته است [۱۵]. بدین ترتیب طی نزدیک به پنج دهه گذشته پژوهش‌های متعددی در زمینه شبیه‌سازی آسمان شب و حسگر ستاره انجام شده که عمدۀ این شبیه‌سازی‌ها مبتنی بر مدل روزنۀ<sup>۳</sup> ایده‌آل و تابع توزیع نقطه‌ای (PSF) و یا گاوس بوده و جهت واقع‌نمایی بیشتر به فراخور برخی از منابع مختلف نویز شبیه‌سازی گردیده است.

در این راستا و در ادامه تحقیقات انجام شده در این زمینه هدف از ارائه این مقاله، توصیف الگوریتمی جامع و دقیق جهت شبیه‌سازی حسگر ستاره است. برای این منظور ابتدا کره سماوی و دوربین حسگر ستاره کالیبره با امکان تولید تصاویر تصادفی و متوالی شبیه‌سازی و سپس خطاهای و اعوجاجات تصاویر آسمان شب، تولید تصاویر دارای کشیدگی و تصاویر حاوی پخش نامتقارن نور شرح داده خواهد شد.

### شبیه‌سازی حسگر ستاره

بهطور کلی در حل مسائل سیستمی، طراح باید از بین دو رویکرد حل کاملاً تحلیلی مسئله یا شبیه‌سازی یکی را انتخاب نماید [۲]. این انتخاب با در نظر گرفتن میزان پیچیدگی روش تحلیلی و سودمندی نهایی آن از یکسو و نیاز به تائید صحت و سقم نتایج شبیه‌سازی از سویی دیگر، معمولاً به سمت شبیه‌سازی گرایش دارد.

|                        |   |
|------------------------|---|
| $PSF$                  | تابع توزیع نقطه‌ای                        |
| $\sigma_{PSF}$         | عرض $RMS$ یک بعدی گاوسی                   |
| $Df$                   | خطای تعیین فاصله کانونی                   |
| $Dx, Dy$               | خطای تعیین موقعیت نقطه اصلی تصویر         |
| $\varphi_x, \varphi_y$ | ناهم‌ترازی آشکارساز حول محورهای $x$ و $y$ |
| $\varphi_z$            | چرخش آشکارساز حول محور اپتیکی             |
| $K_1, K_2, K_3, K_4$   | ضراب اعوجاج ساعی                          |
| $x_c, y_c$             | مختصات مرکز تصویر                         |
| $d$                    | فاصله ستاره از مرکز تصویر                 |
| $T_e$                  | زمان تابش نور                             |

### مقدمه

امروزه تعیین وضعیت یکی از مهم‌ترین وظایف بخش ناویگری هر وسیله پرنده خودمختار<sup>۴</sup> یا غیرخودمختار است. برای این منظور معمولاً مجموعه‌ای از حسگرهای کم‌دققت (نظیر ژیروسکوپ، حسگر خورشیدی، مغناطیسی سنج و ...) در کنار یکدیگر استفاده می‌گردد. لیکن هزینه‌های تلفیق این سامانه‌های مجزا، مانع عمله در تحقق هدف ساخت فضایی‌ها و ماهواره‌های کوچک‌تر، ارزان‌تر و سریع‌تر است.

از سویی دیگر حسگر ستاره در مقایسه با سایر حسگرهای تعیین وضعیت، به طور آشکار دقیق‌ترین حسگر مورد استفاده است. امروزه دقق بالای این حسگرهای [۱۰ تا ۱۱ ثانیه‌قوسی] استفاده از آن‌ها در مأموریت‌های دقیق و طولانی مدت را کاملاً توجیه‌پذیر و بعض‌الزامی کرده است.

در این راستا و به منظور کاهش هزینه‌ها و رسک‌های بالای تست‌های فضایی، استفاده از شبیه‌ساز حسگر ستاره و تست‌های آزمایشگاهی روشنی مرسوم است که به طور گسترده مورد استفاده قرار می‌گیرد.

تاریخچه این گونه شبیه‌سازی‌ها به اواسط دهه ۷۰ میلادی بازمی‌گردد. یکی از اولین منابع موجود در این زمینه مقاله ویتر و وایزملر است که در آن ابتدا آشکارسازی از نوع CCD شبیه‌سازی شده و سپس نتایج آن جهت تعیین دقق الگوریتم مرکزیابی و تأثیر آن بر طراحی حسگر ستاره بررسی گردیده است [۲]. از آن زمان تاکنون تمرکز اصلی شبیه‌سازها بر تست‌های آزمایشگاهی، بهینه‌سازی طراحی و تست عملکرد الگوریتم‌های مرکزیابی بوده و مراجع [۳]، [۴] و [۵] نیز بر همین موضوع تمرکز دارند. مرجع [۶] نیز از تصاویر شبیه‌سازی شده حسگر ستاره به عنوان بستر تست آزمایشگاهی و در کنار تصاویر زنیتی استفاده نموده است. در این مرجع علاوه بر ستارگان حضور ماه و برخی از سحابی‌ها در تصاویر آسمان شب در نظر گرفته شده است.

مختصات متوسط ستاره نسبت به اپک مرجع بوده و بنابراین می‌بایست با اعمال تصحیحاتی به موقعیت حقیقی ستاره در لحظه مشاهده تبدیل شوند ([۱۷] و [۱۸]). لذا برای این منظور و پیش از ورود به مبحث انتقال از مختصات ستارگان از دستگاه مختصات بُعدی متوسط در اپک مرجع به مختصات حقیقی ستاره در لحظه مشاهده، می‌بایست تعاریف زیر را مدنظر داشت [۱۷].

- محل متوسط (MP<sup>۱۵</sup>): عبارت از موقعیت ستاره نسبت به یک سیستم خورشیدمرکز<sup>۱۶</sup> بوده و مرجع‌های آن استوا و نقطه اعتدال بهاری (γ) متوسط است.

• محلحقیقی (TP<sup>۱۷</sup>): عبارت از موقعیت ستاره نسبت به یک سیستم خورشیدمرکز می‌باشد که مرجع‌های آن استوا و γ حقیقی در زمان مشاهده است.

• محل ظاهری (AP<sup>۱۸</sup>): عبارت از موقعیت ستاره نسبت به یک سیستم زمین‌مرکز<sup>۱۹</sup> و مرجع‌های آن استوا و γ حقیقی در زمان مشاهده است.

• محل مشاهده شده (OP<sup>۲۰</sup>): عبارت از موقعیت ستاره نسبت به سیستمی است که مبدأ آن نقطه‌ای واقع بر روی سطح زمین<sup>۲۱</sup> بوده و مراجع آن افق و قائم فیزیکی آن محل باشد.

• زمینی متوسط (AT<sup>۲۲</sup>): دستگاه مختصاتی که مبدأ آن مرکز تقلیل زمینبوده و مراجع آن استوا و نصف‌النهار گرینویچ متوسط می‌باشد.

• زمینی لحظه‌ای (IT<sup>۲۳</sup>): دستگاه مختصاتی که مبدأ آن مرکز ثقل زمین بوده و مراجع آن استوا و نصف‌النهار گرینویچ لحظه‌ای می‌باشد.

بدین ترتیب برای تعیین وضعیت با استفاده از حسگر ستاره صرف‌نظر از ابیراهی روزانه، پارالاکس ژئوستراتیک و انکسار، انتقال از دستگاه بُعدی متوسط در اپک مرجع (مختصات ارائه شده در کاتالوگ‌های ستاره) به مختصات حقیقی ستاره در لحظه مشاهده (مختصات مشاهده شده ستاره در عکس) می‌بایست مطابق بلوک دیاگرام شکل یک و رابطه زیر عمل نمود.

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_{AP_T} = R + A + NPM \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_{MP_{T_0}} \quad (1)$$

همچنین در صورت نیاز به تعیین موقعیت می‌بایست این

به خصوص زمانی که تأثیر فرآیندهای تصادفی وارد حل مسئله شده و در کنار یک شبیه‌سازی با درجه بالایی از واقع‌گرایی و تکنیک‌های گرافیک کامپیوتربی، ابزاری مناسب در اختیار طراح قرار می‌دهند. درنهایت طی پروسه طراحی و توسعه محصول، همواره نتایج شبیه‌سازی جهت تأمین داده‌های تست و پیاده‌سازی توابع پردازش سیگنال در دسترس بوده و به همین دلیل معمولاً شبیه‌سازی روشنی مناسب‌تر برای حل مسائل سیستمی است. از این‌رو در ادامه الگوریتمی جامع جهت شبیه‌سازی تصاویر حسگر ستاره ارائه خواهد گردید.

## کاتالوگ ستاره

در ناویگر نجومی اساس محاسبات بر مبنای زمان مشاهده و موقعیت معلوم ستارگان بر روی کره سماوی است. از این‌رو در اولین گام شبیه‌سازی تصاویر حسگر ستاره، نیاز است تا یک کاتالوگ ستاره مناسب تهیه و ضمن قرائت اطلاعات مربوط به آن، داده‌های موردنیاز استخراج گردد. بدین منظور پس از بررسی منابع موجود و همسو با نتایج مرجع [۱۶]، کاتالوگ هیپارکوس به عنوان کاتالوگ مبنا در این پژوهش انتخاب گردید.

## تغییرات مختصات سماوی ستارگان

در کاتالوگ‌های ستاره، مختصات ستارگان معمولاً در دستگاه بُعدی و نسبت به اپک مرجع (غالباً J2000.0) ارائه می‌گردد. این موضوع به این دلیل است که دستگاه بُعدی واسطه بین دستگاه‌های سماوی و زمینی بوده و مختصات ستارگان در این سیستم نسبت به زمان ثابت است. لیکن این نکته بدان مفهوم نیست که دستگاه مختصات بُعدی کاملاً ثابت بوده و مشمول هیچ‌گونه تغییری نمی‌گردد. در حقیقت حداقل چهار حرکت، ستارگان نسبت به ستارگان (حرکات مخصوص)<sup>۲۴</sup>، حرکات دستگاه مختصات نسبت به ستارگان (حرکات تقدیمی<sup>۹</sup> و ناویش<sup>۱۰</sup>)، جابجایی‌های ظاهری ستارگان به سبب پدیده‌های فیزیکی (انکسار<sup>۱۱</sup>، ابیراهی<sup>۱۲</sup>، پارالاکس<sup>۱۳</sup>) و حرکت دستگاه مختصات نسبت به زمین چلب (حرکت قطبی<sup>۱۴</sup>) بر روی سیستم بُعدی اثر می‌گذارند [۱۷].

از سویی دیگر در مدل‌های ریاضی مربوط به نجوم ژئوتدیک، لازم است تا مختصات ستارگان در لحظه مشاهده مورد استفاده قرار گیرد. لیکن مختصاتی که از کاتالوگ ستارگان استخراج می‌گردد،

15.Mean Place

16.Heliocentric

17.True Place

18.Apparent Place

19.Geocentric

20.Observed Place

21.Topocentric

22.Average Terrestrial

23.Instantaneous Terrestrial

8.Proper Motion

9.Precession

10.Nutation

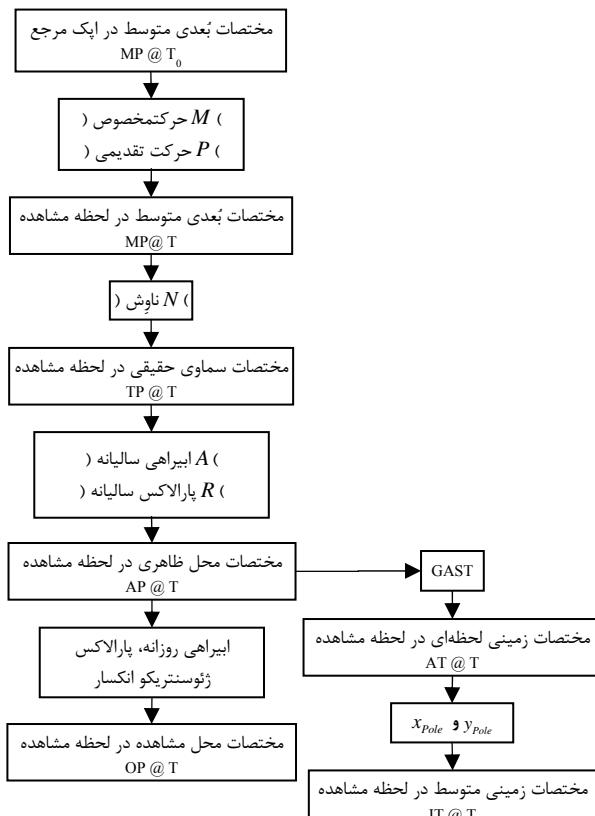
11.Refraction

12.Abberration

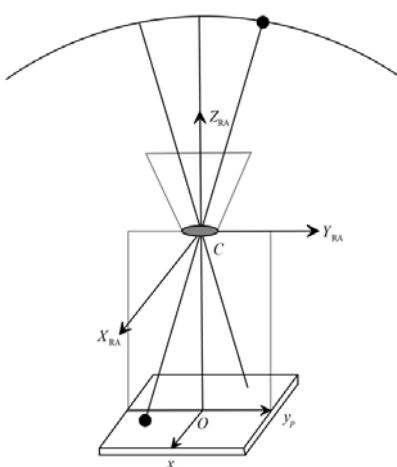
13.Parallax

14.Polar Motion

قرار می‌گیرد. همچنین برای سادگی فرض می‌گردد که محور اپتیکی دوربین از مرکز هندسی صفحه کانونی عبور می‌نماید [۲۱]. از سوی دیگر فرض می‌شود که مبدأ سیستم مختصات جهانی بر مرکز عدسی شیئی منطبق بوده و محور  $Z_{RA}$  سیستم مختصات تصویر بر مرکز دوربین منطبق باشد. همچنین مبدأ سیستم مختصات تصویر بر مرکز هندسی دوربین منطبق باشد. صفحه عکس منطبق بوده و محورهای مختصات آن ( $x_p, y_p$ ) بهموزات محورهای  $X_{RA}$  و  $Y_{RA}$  سیستم مختصات جهانی باشند.



شکل ۱- تبدیلات بین دستگاه‌های مختصات مورد استفاده در نجوم



شکل ۲- ساختار اپتیکی یک دوربین حسگر ستاره

محاسبات تا محاسبه مختصات زمینی لحظه‌ای در لحظه مشاهده (روابط ۲ و ۳) ادامه یابد.

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_{AT_T} = R_3(GAST) \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_{AP_T} \quad (2)$$

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_{IT_T} = R_1(y_{pole}) R_2(x_{pole}) \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_{AT_T} \quad (3)$$

امروزه به منظور محاسبه تغییرات در مختصات سماوی ستارگان و همچنین تبدیل تقویم روزمره به تاریخ ژولیان و بلکس [۲۴]، الگوریتم‌های متعددی ارائه گردیده که با توجه به کثرت استفاده و اعتبار مراجع ارائه دهنده الگوریتم، در این پژوهش از الگوریتم‌های SOFA [۲۵] استفاده شده است. در عمل جهت اطمینان از صحت عملکرد الگوریتم‌های پیاده‌سازی شده در محیط متلب R2016a، نتایج با نرم‌افزار پورتال اقیانوس‌شناسی نیروی دریایی آمریکا مقایسه و از صحت آن اطمینان حاصل گردید.

### مدل روزنه

حسگر ستاره از نظر سخت‌افزاری شامل یک دوربین حساس است که به کمک بخش اپتیک، پرتو ستارگان را جمع‌آوری نموده و با استفاده از یک آشکارساز، تصویر تشکیل شده را به صورت رقومی وارد بخش پردازشگر می‌نماید. روش معمول جهت شبیه‌سازی این سامانه استفاده از مدل روزنه ایده‌آل است که تا به امروز در اکثر قریب به اتفاق مراجع استفاده گردیده است. این مدل توصیفی ریاضی از ارتباط پرسپکتیو بین مختصات سه‌بعدی ستاره و تصویر آن بر روی صفحه آشکارساز بوده و از روزنه ایده‌آل (فاقد عدسی) استفاده می‌نماید [۱۹]. لذا مدل روزنه ایده‌آل به طور کلی شامل اعوجاجات هندسی و یا تاری [۲۶] ناشی از عدسی‌ها نبوده و به نوعی یک تقریب مرتبه اول است. بدین ترتیب فرآیند تصویربرداری حسگر ستاره شامل دو مرحله انتقال مراکز ستاره‌ها از دستگاه اینترسی (بعدی) به دستگاه مختصات حسگر و سپس نگاشت پرسپکتیو از دستگاه حسگر به دستگاه مختصات تصویربرداری باشد [۲۰].

برای این منظور مطابق شکل ۲ در ساده‌ترین حالت ممکن فرض می‌گردد امتداد OC محور اپتیکی [۲۷] سیستم بوده و کاملاً بر صفحه کانونی (آشکارساز) عمود است؛ به‌گونه‌ای که آشکارساز دقیقاً در این صفحه قرار داشته و سمت حساس آن به سمت عدسی شیئی

۲۴. تاریخ ژولیان عبارت از تعداد روزهای طی شده از ظهر اول ژانویه سال ۱۹۷۱ قبل از میلاد خسته مسیح می‌باشد. این تاریخ یک مقیاس زمانی پیوسته برای تمامی مقاصد عملی ارائه می‌نماید که همواره مثبت است. به عنوان مثال در این تقویم اپک مرجع ۲۰۰۰.۰ JD 2000.0 به صورت

25. Standards of Fundamental Astronomy

26. Blurring

27. Boresight

2000.0 = JD 2451545.0 = 2000 January 1. ۰۵ UT

مختصات بُعدی محل مرکز تصویر  $(\alpha_0, \delta_0)$  و رابطه ۴ قابل حل است [22].

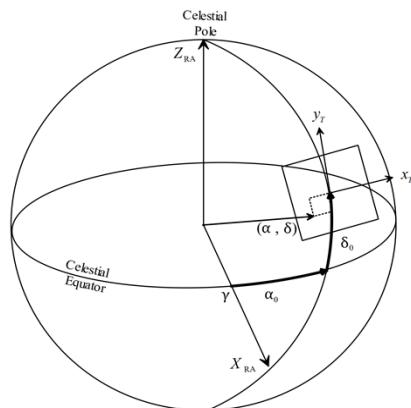
$$\begin{aligned} x_T &= \frac{\cos \delta \sin(\alpha - \alpha_0)}{\cos \delta_0 \cos \delta \cos(\alpha - \alpha_0) + \sin \delta \sin \delta_0} \\ y_T &= \frac{\sin \delta_0 \cos \delta \cos(\alpha - \alpha_0) - \cos \delta_0 \sin \delta}{\cos \delta_0 \cos \delta \cos(\alpha - \alpha_0) + \sin \delta \sin \delta_0} \end{aligned} \quad (4)$$

سپس انتقال از مختصات حسگر ستاره  $(x_T, y_T, f)^T$  به مختصات تصویر با اطلاع از فاصله کانونی  $(f)$ ، ابعاد پیکسل تصویر  $(p)$  و نگاشت پرسپکتیو امکان پذیر می‌باشد. در این روش محل هر ستاره بر روی صفحه کانونی با استفاده از تقاطع اشعه اصلی آن ستاره با صفحه کانونی تعیین می‌گردد [21].

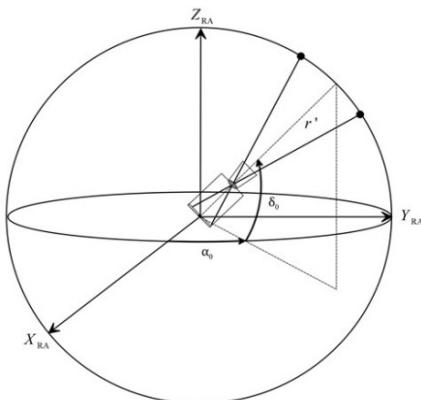
$$x_p = f \left( \frac{x_T}{p} \right), \quad y_p = f \left( \frac{y_T}{p} \right) \quad (5)$$

در حالت کلی تر مطابق شکل ۴ اگر دستگاه مختصات تصویر نسبت به سیستم مختصات اینرسی با زوایای غلت  $(\phi)$ ، فراز  $(\theta)$  و سمت  $(\psi)$  دوران نموده باشد.

$$r' = R_\phi R_\theta R_\psi r, \quad r = [0 \ 0 \ 1]^T \quad (6)$$



شکل ۳- نگاشت مختصات کروی  $(\alpha, \delta)$  به صفحه مماسی



شکل ۴- بُعد  $(\alpha_0)$  و میل  $(\delta_0)$  موقعیت مرکز تصویر در آسمان

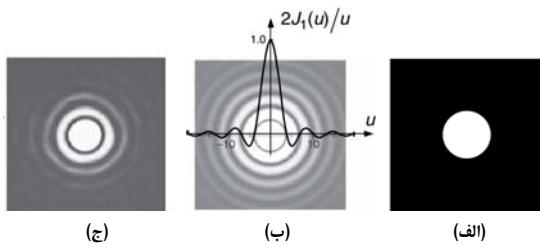
بدین ترتیب در هر لحظه موقعیت ستارگان با استفاده از کاتالوگ ستاره (در این پژوهش کاتالوگ هیپارکوس)، بر روی کره سماوی معلوم بوده و تنها نیاز است تا مختصات ستاره‌های واقع در میدان دید حسگر از کره سماوی به صفحه مماس بر کره در محل مرکز تصویر انتقال یابد. لیکن پیش از ورود به مبحث شبیه‌سازی ابتدا چهار دستگاه مختصات مورد استفاده در این بخش توصیف می‌شوند. دستگاه مختصات اینرسی ( $I$ ): دستگاه مختصات اینرسی مورد استفاده در حسگرهای ستاره همان دستگاه بُعدی مربوط به کاتالوگ ستاره است  $(X_{RA}, Y_{RA}, Z_{RA})$ . مبدأ مختصات این سیستم در خورشید بوده و محور  $Z$  آن از قطب شمال سماوی می‌گذرد. محور  $X$  به سمت نقطه اعتدال بهاری ( $\gamma$ ) و محور  $Y$  به گونه‌ای انتخاب می‌گردد که سیستم راست‌گرد باشد. لازم به ذکر است که در عمل برای سادگی محاسبات مبدأ از مرکز خورشیدیه مرکز زمین منتقل شده و لذا اطلاق سیستم اینرسی به آن، با اغماص همراه بوده و تنها در بازه‌های زمانی کوتاه می‌توان آن را اینرسی فرض نمود.

دستگاه مختصات تصویر ( $P$ ): مرکز این دستگاه در نقطه اصلی <sup>۸</sup> صفحه آشکارساز بوده و محورهای  $x_p$  و  $y_p$  در داخل صفحه آشکارساز، عمود بر یکدیگر و در امتداد اضلاع آشکارساز است. دستگاه مختصان مماسی ( $T$ ): صفحه اولیه این دستگاه مماس بر کره سماوی در محل برخورد محور اپتیکی دوربین حسگر با کره سماوی (محل مرکز تصویر) بوده و محورهای  $x_T$  و  $y_T$  آن به موازات محورهای  $x_p$  و  $y_p$  دستگاه مختصات تصویر می‌باشند. دستگاه منطبق بر محورهای  $x_T$  و  $y_T$  دستگاه مختصات مماسی بوده و محور  $z_s$  آن عمود بر صفحه مماسی و در امتداد محور اپتیکی دوربین حسگر ستاره است.

با این تعاریف در این پژوهش ابتدا از مدل روزنہ ایده‌آل استفاده شده و برای سادگی فرض گردیده است که سیستم کاملاً کالیبره است، به این معنی که محور اپتیکی دوربین حسگر از مرکز هندسی صفحه آشکارساز عبور کرده و عمود بر آن است. همچنین صفحه آشکارساز دقیقاً به موازات صفحه مماسی و منطبق بر صفحه کانونی بوده و فاصله کانونی ( $f$ ) کاملاً معلوم است. علاوه بر این مبدأ سیستم مختصات تصویر بر مرکز هندسی صفحه آشکارساز منطبق بوده و محورهای مختصات آن به موازات محورهای  $x_T$  و  $y_T$  باشند. بدین ترتیب در هر لحظه موقعیت بُعدی ستارگان بر روی کره سماوی  $(\alpha, \delta)$  معلوم بوده و نیاز است تا موقعیت ستاره‌های واقع در میدان دید به صفحه مماسی انتقال یابد. این مسئله مطابق شکل ۳ با اطلاع از

### حاله ستاره

تابع توزیع نقطه‌ای<sup>۳۰</sup>، توصیفی دو بعدی از توزیع نور یک منبع نور نقطه‌ای در صفحه کانونی بوده و برای یک سیستم اپتیکی با روزنه دایره‌ای به شکل الگوی پراش<sup>۳۱</sup> حاصل از تئوری فرن‌هوفر است [۲۴]. در حسگر ستاره نیز با فرض روزنه دایره‌ای، پاسخ آشکارساز به نور ستاره به شکل الگوی پراش می‌باشد. این پاسخ در حالت کانونی منجر به تصویر مرکز ستاره‌های واقع در بینهایت تنها بر روی یک پیکسل آشکارساز می‌گردد. لیکن برای غلبه بر قصیه نمونه‌برداری نایکوئیست و حصول دقت مرکزیابی زیر پیکسل، سیستم تصویربردار به گونه‌ای تنظیم می‌گردد که هاله هر ستاره بر حسب میزان قدر بر روی چند پیکسل به صورت ناکانونی<sup>۳۲</sup> تصویر گردد ([۹] و [۲۵]). در این حالت الگوی پراش، یک نقطه نورانی در وسط به همراه تعدادی از حلقه‌های تیره و روشن هم‌مرکز در اطراف آن خواهد بود که در مجموع هاله ستاره نامیده می‌شود (شکل ۶).



شکل ۶- (الف) روزنه دایره‌ای (ب) خروجی تابع توزیع نقطه‌ای (ج) الگوی واقعی پراش فرن‌هوفر [۲۶]

شدت این الگوی پراش ناشیاز روزنه دایره‌ای به صورت زیر محاسبه می‌گردد [۲۷]:

$$I(\vartheta) = I_0 \left[ \frac{2J_1(ka \sin \vartheta)}{ka \sin \vartheta} \right]^2 \quad (13)$$

$I_0$  بیشینه شدت درخشندگی مرکز الگوی هاله ستاره،  $J_1$  تابع بدل مرتبه اول،  $k = 2\pi/\lambda$  عدد موج،  $\lambda$  طول موج،  $a$  شعاع روزنه و  $\vartheta$  زاویه بین محور روزنه و خط واصل مرکز روزنه و نقطه است.

از سوبی دیگر هر چند که هاله ستاره به کندی و با فاصله نسبتاً زیاد از مرکز به صفر میل کرده و حلقه‌های بیرونی بخش قابل توجهی از شدت کل الگو را دارا می‌باشند، لیکن توابع توزیع جایگزین نظریه گاوس [۸] و لورنتس [۲۸] نیز می‌توانند با تقریب

ابتدا با استفاده از بردار  $r'$  نرمال شده، بعد  $(\alpha_0)$  و میل  $(\delta_0)$  موقعیت مرکز تصویر در آسمان تعیین می‌گردد.

$$\alpha_0 = \tan^{-1} \frac{r'_2}{r'_1} \quad (14)$$

$$\delta_0 = \tan^{-1} \frac{r'_3}{R_H}, \quad R_H = \sqrt{r'^2 + r'^2} \quad (15)$$

سپس جهت تبدیل وضعیت از شکل ۴ به ۵، ابتدا کره سماوی را به همراه دوربین دوران داده تا محور اپتیکی دوربین با محور  $Z_{RA}$  هم‌راستا شده و درنهایت همانند قبل عمل می‌گردد.

$$r'' = R^{-1} r' \quad (16)$$

همچنین در صورت نیاز به تصاویر متوالی، در هر مرحله ابتدا کاتالوگ ستاره به روز رسانی شده و سپس جهت به روزرسانی بردار وضعیت حسگر، با فرض کوچک بودن سرعت‌های زاویه‌ای، ماتریس وضعیت در فریم جاری  $(C(t+\delta t))$  با استفاده از ماتریس وضعیت

فریم قبلی  $C(t)$  و رابطه زیر محاسبه می‌گردد [۲۳]:

$$C(t+\delta t) = C(t)[I + \tilde{\omega} \delta t] \quad (17)$$

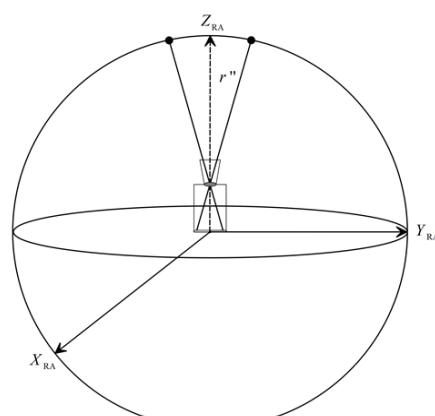
که در آن  $\tilde{\omega}$  ماتریس ضرب خارجی بردار سرعت زاویه‌ای است.

$$\tilde{\omega} = \begin{bmatrix} 0 & -\omega_z & \omega_y \\ \omega_z & 0 & -\omega_x \\ -\omega_y & \omega_x & 0 \end{bmatrix} \quad (18)$$

لیکن در صورتی که سرعت‌های زاویه‌ای بزرگ باشند می‌توان با استفاده از حل معادلات دیفرانسیل اویلر، زاویای اویلر در فریم جاری و ماتریس وضعیت متناظر را به صورت زیر محاسبه نمود.

$$\begin{bmatrix} \phi \\ \theta \\ \psi \end{bmatrix}_{t+\delta t} = \begin{bmatrix} \phi \\ \theta \\ \psi \end{bmatrix}_t + \begin{bmatrix} \omega_x + (\omega_y \sin \phi + \omega_z \cos \phi) \tan \theta \\ \omega_y \cos \phi - \omega_z \sin \phi \\ (\omega_y \sin \phi + \omega_z \cos \phi) \sec \theta \end{bmatrix} \delta t \quad (19)$$

درنهایت با استفاده از وضعیت فریم جاری مختصات مرکز تصویر محاسبه شده و روند انتقال مراکز ستاره‌های واقع در میدان دید از دستگاه مختصات بُعدی به دستگاه مختصات تصویر انجام می‌شود.



شکل ۵- نحوه انتقال محور اپتیکی دوربین از وضعیت اولیه به محور

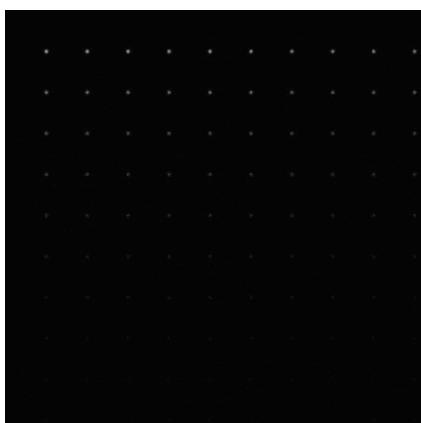
30. Point Spread Function

31. Airy Disk

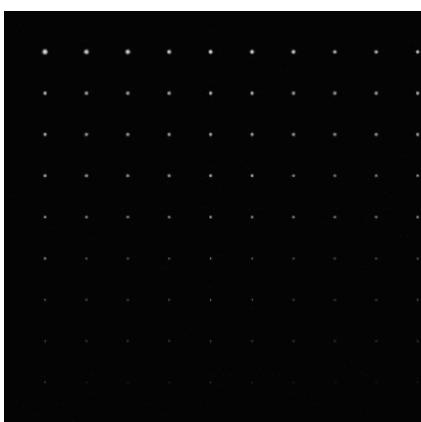
32. Defocus

۳۳. محاسبه  $I_0$  با توجه به مشخصات آشکارساز و قدر ستاره هدف و مقایسه آن با روشنایی و قدر یک ستاره مبنای (نظیر Vega) و رابطه  $I_0 = I_{ref} 10^{0.4(m_{ref}-m)}$  صورت می‌گیرد که در آن  $m$  قدر ستاره هدف بوده و  $m_{ref}$  به ترتیب قدر و درخشندگی ستاره مبنای است.

همچنین برای شبیه‌سازی قابلیت تولید تصاویر بازگشتی توسط الگوریتم ارائه شده در روابط  $10 \times 10$  بر اساس دوربین مورد استفاده در شکل ۸ با فرض  $\omega = [0 \ 0 \ 0]^T$  درجه بر ثانیه و گام زمانیک ثانیه تصاویر متوالی شبیه‌سازی گردید که نتیجه ۴ تصویر اولیه آن در شکل ۹ و مختصات مربوط به دو ستاره از آن تصاویر در دستگاه مختصات تصویر در جدول یک نمایش داده شده است.

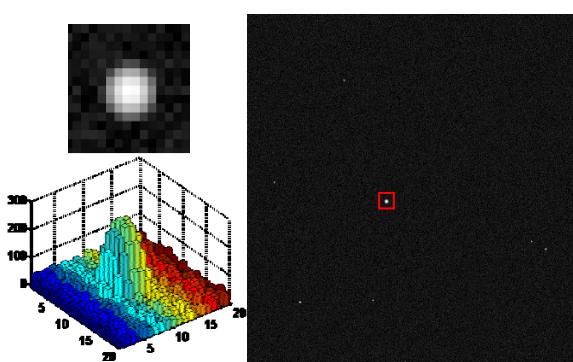


الف - تابع توزیع نقطه‌ای



ب - تابع توزیع گاوس

شکل ۷- هاله تولید شده برای ستاره‌های نوعی از قدر ۲-تا ۷/۹



الف - خروجی الگوریتم پیشنهادی

مناسب جایگزین تابع توزیع نقطه‌ای شوند. لذا یک معیار جایگزین برای اندازه‌گیری سایز هاله ستاره، چشم‌پوشی از حلقه‌های بیرونی و تخمین بخش مرکزی با استفاده از مدل گاوسی و رابطه ۱۴ است [۸].

$$I(x, y) = \frac{I_0}{2\pi\sigma_{PSF}^2} \exp\left(-\frac{(x-x_0)^2 + (y-y_0)^2}{2\sigma_{PSF}^2}\right) \quad (14)$$

که در آن  $x_0$  و  $y_0$  مختصات مرکز ستاره و  $\sigma_{PSF}$  عرض  $RMS$  یک‌بعدی گاوسی است. شکل ۷ شبیه‌سازی ستاره‌ها از قدر ۲-تا ۹/۷ را با گام ۱/۰ بازگشایی و استفاده از توابع توزیع نقطه‌ای و گاوس نشان می‌دهد.

### مدل‌سازی خطای

دقت عملکرد حسگرهای ستاره به پارامترهای متعددی نظیر حساسیت آشکارساز، میدان دید دوربین، دقت پارامترهای اپتیکی، دقت مرکزیابی، آستانه تشخیص ستاره، دقت بهروز رسانی کاتالوگ، مانور پذیری، کالیبراسیون و ... بستگی دارد ([۹] و [۲۵]). لذا به منظور شبیه‌سازی دقیق و صحیح تصاویر حسگر ستاره، شناخت و اعمال این منابع خطای اعم از اتفاقی و سیستماتیکاً اهمیت بسزایی برخوردار است.

در حسگرهای ستاره خطاهای اتفاقی عمدهً وابستگی عمیقی به آشکارساز دارند [۲۹]. این منابع خطاهای به صورت قطعی قابل محاسبه و جبران سازی نبوده و تنها با استفاده از روش‌های پردازش سیگنال و کمیت‌های آماری قابل حذف و یا بیان می‌باشند، عبارت از نویزهای ضربه‌ای<sup>۳۴</sup>، جریان تاریک<sup>۳۵</sup>، بازخوانی<sup>۳۶</sup>، کوانتیده شدن سیگنال<sup>۳۷</sup>، تنظیم مجدد<sup>۳۸</sup>، غیریکنواختی<sup>۳۹</sup> و پس‌زمینه<sup>۴۰</sup> می‌باشند. پیشنهادی مرجع [۳۱]، از آن جهت شبیه‌سازی استفاده شده است. این شبیه‌سازی در MATLAB R2016a بر روی پردازنده Intel Core i7 با 8 گیگابایت رم و ویندوز 10 (64 بیتی) انجام شده است.

بدین ترتیب شکل ۸-الف نمایی از آسمان شب با میدان دید ۸ درجه، ابعاد صفحه آشکارساز  $512 \times 512$  پیکسل و سایز پیکسل ۱۵ میکرون را نمایش می‌دهد. همچنین شکل ۸-ب تصویر متناظر از نرم‌افزار Starry Night برای همان میدان دید و زمان را نشان می‌دهد.

- 34. Shot noise
- 35. Dark current noise
- 36. Read noise
- 37. Quantization noise
- 38. Reset noise
- 39. Non uniformity noise
- 40. Background noise

$x$  و  $y$  دستگاه تصویر (به ترتیب  $\varphi_x$  و  $\varphi_y$ ) و چرخش آشکارساز حول محور اپتیکی ( $\varphi_z$ ) می‌باشند (شکل ۱۰). لذا در الگوریتم پیشنهادی جهت شبیه‌سازی تأثیر پارامترهای کالیبراسیون، ابتدا تأثیر خطای فاصله کانونی بر روی دستگاه حسگر ستاره از طریق رابطه زیر اعمال می‌گردد.

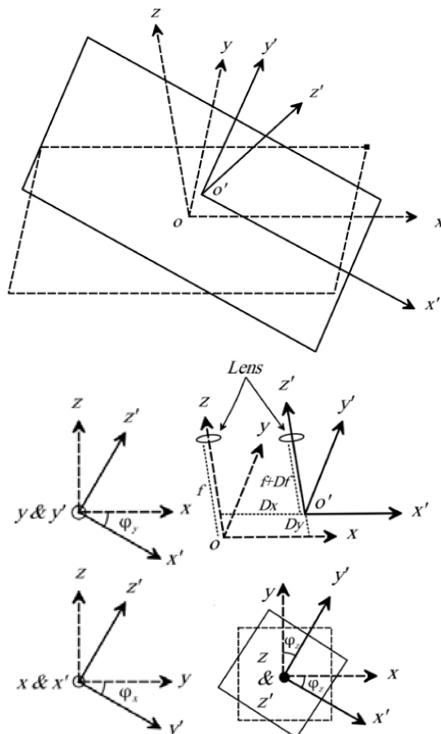
$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_f = \begin{bmatrix} \frac{f+Df}{f} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{f+Df}{f} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_s \\ y_s \\ z_s \\ Df \end{bmatrix} \quad (15)$$

در مرحله دوم تأثیر اعوجاجات شعاعی مطابق با رابطه ۱۶ به شبیه‌سازی اعمال گردیده،

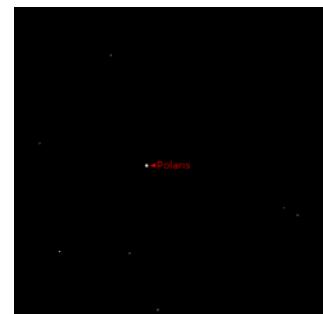
$$\begin{aligned} x_u &= x_f + (x_f - x_c)(K_1 d^2 + K_2 d^4 + \dots) \\ y_u &= y_f + (y_f - y_c)(K_1 d^2 + K_2 d^4 + \dots) \\ z_u &= z_f \\ d &= \sqrt{(x_f - x_c)^2 + (y_f - y_c)^2} \end{aligned} \quad (16)$$

که در آن  $(x_c, y_c)$  مختصات مرکز تصویر است. درنهایت تأثیرات ناشی از ناهم‌ترازی (اعوجاجات مماسی)، چرخش آشکارساز و عدم تعیین دقیق نقطه اصلیه صورت زیر اعمال می‌گردد.

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_U = R_3(\varphi_z)R_2(\varphi_y)R_1(\varphi_x) \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_f + \begin{bmatrix} Dx \\ Dy \\ 0 \end{bmatrix} \quad (17)$$

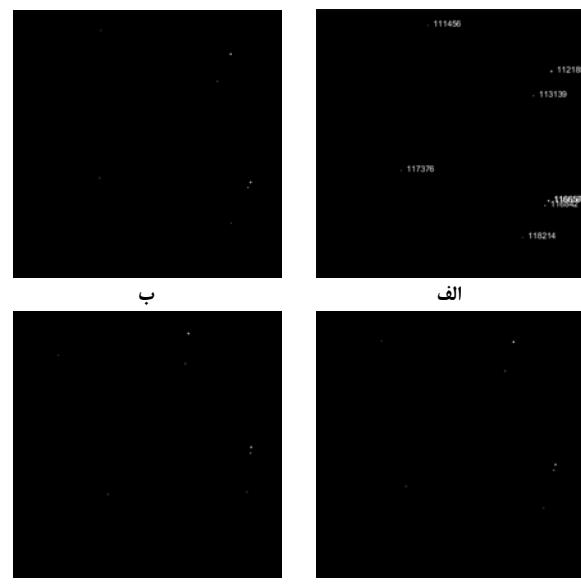


شکل ۱۰- منابع خطاهای سیستماتیک



ب - خروجی نرم‌افزار (ادامه) Starry Night

شکل ۸- شبیه‌سازی با الگوریتم پیشنهادی وتابع توزیع گاوس

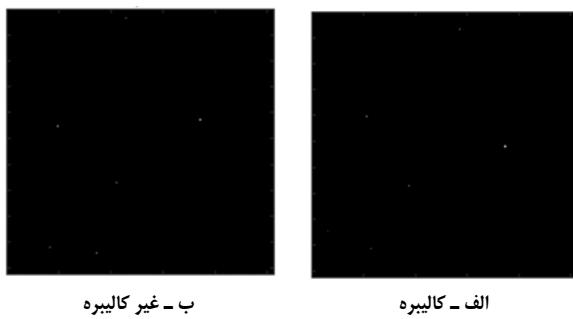


شکل ۹- شبیه‌سازی تصاویر متوالی

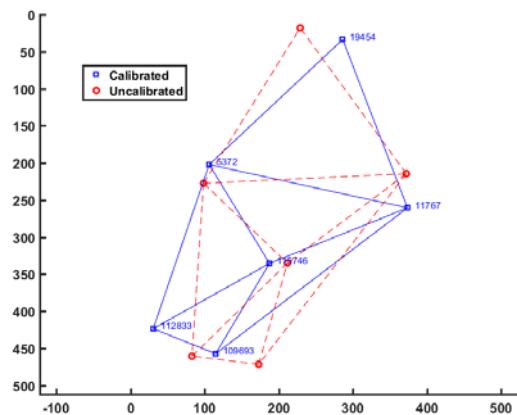
جدول ۱- موقعیت دو ستاره تصاویر شکل ۹

| ۱۱۸۲۱۴    |           | ۱۱۲۱۸۵    |           | شناسه |
|-----------|-----------|-----------|-----------|-------|
| $Y_{ccd}$ | $X_{ccd}$ | $Y_{ccd}$ | $X_{ccd}$ | شکل   |
| ۳۹۲.۰۶۷۸  | ۴۳۴.۷۰۱۱  | ۴۴۸.۲۹۸۱  | ۱۱۶.۲۱۴۷  | الف   |
| ۴۱۵.۸۴۲۶  | ۴۰۷.۵۰۲۳  | ۴۱۵.۰۱۳۷  | ۸۴.۲۸۹۷   | ب     |
| ۴۳۳.۵۲۱۵  | ۳۷۷.۷۴۲۵  | ۳۷۶.۶۱۰۶  | ۵۹.۶۰۷۲   | ج     |
| ۴۴۵.۸۷۶۸  | ۳۴۶.۳۸۵۴  | ۳۳۴.۵۶۱۰  | ۴۳.۰۰۴۲   | د     |

از سویی دیگر خطای سیستماتیک بایاس مؤثری را به تصویر اضافه می‌نماید که در صورت شناخت مناسب، با استفاده از کالیبراسیون قابل حذف و یا تخمین هستند. منابع این خطاهای سیستماتیک عبارت از خطای تعیین دقیق فاصله کانونی ( $Df$ )، سیستماتیک اعوجاجات عدسی‌ها، عدم تعیین دقیق موقعیت نقطه ابیراهی و اعوجاجات عدسی‌ها، عدم تعیین دقیق موقعیت دستگاه آشکارساز حول محور اصلی ( $[Dx \quad Dy]^T$ ).



شکل ۱۱- نمایش تأثیر پارامترهای کالیبراسیون بر روی تصویر آسمان شب



شکل ۱۲- شماتیک تأثیر پارامترهای کالیبراسیون بر روی موقعیت ستاره‌ها

جدول ۳- مقایسه موقعیت ستاره‌ها در دو حالت شکل ۱۲

| غیر کالیبره | کالیبره   |           | ID        | ردیف   |
|-------------|-----------|-----------|-----------|--------|
| $Y_{ccd}$   | $X_{ccd}$ | $Y_{ccd}$ | $X_{ccd}$ |        |
| ۳۵/۹۸       | ۵۵/۲۲۷    | ۹۶/۱۰۵    | ۳۴/۲۰۲    | ۵۳۷۲   |
| ۹۰/۷۷۱      | ۶۳/۲۱۴    | ۵۴/۱۳۳    | ۶۶/۲۶۰    | ۱۱۷۶۷  |
| ۷۴/۲۲۸      | -۱/۱۸     | ۱۴/۲۸۶    | ۶۹/۳۳     | ۱۹۴۵۴  |
| ۷۷/۱۷۲      | ۶۱/۴۷۱    | ۶۸/۱۱۴    | ۳۵/۴۵۷    | ۱۰۹۶۹۳ |
| ۷۵/۸۲       | ۷۶/۴۶۰    | ۵۴/۳۰     | ۵۷/۴۲۳    | ۱۱۲۸۳۳ |
| ۴۶/۲۱۱      | ۱۷/۳۳۵    | ۳۷/۱۸۷    | ۵۶/۳۳۵    | ۱۱۵۷۴۶ |

## کشیدگی تصویر

از آنجایی که هاله ستاره تصویری پیوسته از ستاره در صفحه آشکارساز و در طول زمان است. طولانی شدن زمان نورگیری یا دینامیک بالای وسیله می‌تواند توزیع نور ستاره را از حالت ایده‌آل خارج نماید. این وضعیت منجر به کشیدگی تصویر ستاره می‌گردد که تابعی از زمان نورگیری، سرعت زاویه‌ای حسگر و پارامترهای آشکارساز است. لذا می‌بایست میزان درخشندگی در کل بازه زمانی نورگیری با استفاده از رابطه زیر محاسبه گردد.

$$I(x, y) = \frac{I_0}{T_e} \int_{T_0}^{T_0 + T_e} PSF(t) dt \quad (21)$$

بدین ترتیب در شبیه‌سازی فرآیند تصویربرداری حسگر ستاره

لذا در الگوریتم پیشنهادی جهت شبیه‌سازی تأثیر پارامترهای کالیبراسیون، ابتدا تأثیر خطای فاصله کانونی بر روی دستگاه حسگر ستاره از طریق رابطه زیر اعمال می‌گردد.

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_f = \begin{bmatrix} \frac{f + Df}{f} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{f + Df}{f} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_s \\ y_s \\ z_s \\ Df \end{bmatrix} \quad (18)$$

در مرحله دوم تأثیر اعوجاجات شعاعی مطابق با رابطه ۱۶ به شبیه‌سازی اعمال گردیده،

$$\begin{aligned} x_u &= x_f + (x_f - x_c)(K_1 d^2 + K_2 d^4 + \dots) \\ y_u &= y_f + (y_f - y_c)(K_1 d^2 + K_2 d^4 + \dots) \\ z_u &= z_f \\ d &= \sqrt{(x_f - x_c)^2 + (y_f - y_c)^2} \end{aligned} \quad (19)$$

که در آن  $(x_c, y_c)$  مختصات مرکز تصویر است. درنهایت تأثیرات ناشی از ناهمترازی (اعوجاجات مماسی)، چرخش آشکارساز و عدم تعیین دقیق نقطه اصلی بهصورت زیر اعمال می‌گردد.

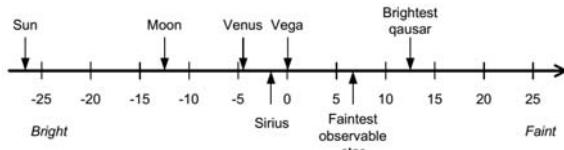
$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_U = R_3(\varphi_z)R_2(\varphi_y)R_1(\varphi_x) \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}_u + \begin{bmatrix} Dx \\ Dy \\ 0 \end{bmatrix} \quad (20)$$

شکل ۱۱ تصویری شبیه‌سازی شده از آسمان شب را برای یک دوربین کاملاً کالیبره و سپس همان دوربین در حالت غیرکالیبره نشان می‌دهد. پارامترهای عدم کالیبراسیون در جدول ۲ و مختصات ستاره‌ها در هر دو حالت کالیبره و غیر کالیبره در جدول ۳ نمایش داده شده است.

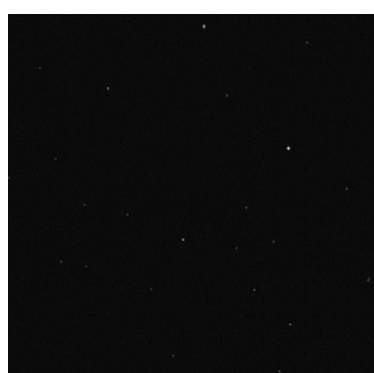
جدول ۲- پارامترهای عدم کالیبراسیون مورد استفاده در شکل ۱۱ - ب

| ردیف | پارامتر     | مقدار         |
|------|-------------|---------------|
| ۱    | $Df$        | ۰۰/۱۰         |
| ۲    | $Dx$        | ۱۰            |
| ۳    | $Dy$        | -۱۰           |
| ۴    | $\varphi_x$ | ۰/۵۰          |
| ۵    | $\varphi_y$ | -۰/۵۰         |
| ۶    | $\varphi_y$ | ۱۵            |
| ۷    | $K_1$       | -۵۳۲/۱*۱۰^-۴  |
| ۸    | $K_2$       | -۶۵۶/۹*۱۰^-۸  |
| ۹    | $K_3$       | -۲۴۵/۷*۱۰^-۱۱ |
| ۱۰   | $K_4$       | .             |

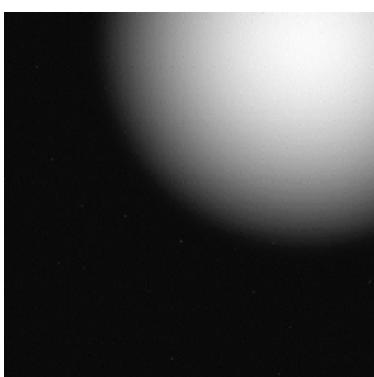
تبديل شده و همانند این حسگر اقدام به تعیین وضعیت دو بعدی می‌نمایند. لیکن مشکل اصلی زمانی است که خورشید به اندازه‌ای به میدان دید حسگر ستاره نزدیک است که تنها منجر به پخش نامتقابن نور در پس زمینه شده لیکن برای مشاهده مستقیم به اندازه کافی نزدیک نباشد. در عمل به منظور شبیه‌سازی، هر چند میزان روشنایی ناشی از ماه و یا بازتاب زمین بسیار کمتر از خورشید است، لیکن به دلیل نزدیکی به حسگر ستاره تأثیر این اجرام در مواردی بسیار بیشتر از خورشید بوده و در مواردی منجر به بسته شدن میدان دید حسگر می‌گردد. بدین ترتیب در صورتی که زاویه ورود خورشید، ماه و یا زمین کمتر از زاویه عبور بافل باشد، می‌بایست هاله مربوط به جرم سماوی با توجه به قدر مربوطه شبیه‌سازی شده و تأثیرات مربوط به آن (اعم از حضور مستقیم و یا پخش نامتقابن نور) در نوبت پس زمینه آشکارساز لحاظ گردد. در این پروسه تأثیر سایر سیارات منظومه شمسی به مراتب کمتر بوده و این اجرام سماوی اغلب تنها نقش اسپایک را در الگوریتم شناسایی ستاره ایفا می‌نمایند.



شکل ۱۵- قدر برخی از اجرام سماوی



الف- بدون حضور ماه



ب- در حضور ماه

شکل ۱۶- شبیه‌سازی حضور ماه در میدان دید حسگر ستاره

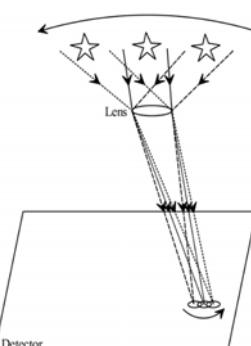
با دینامیک بالا تنها کافی است که تجمیع هاله‌های تولید شده در هر بازه زمانی  $dt$  جایگزین محاسبه انتگرال گردد (رابطه ۱۶).

$$I(x, y) = \sum_{i=1}^k I(x, y, i) = \frac{I_0}{k} \sum_{i=1}^k PSF(i) \quad (22)$$

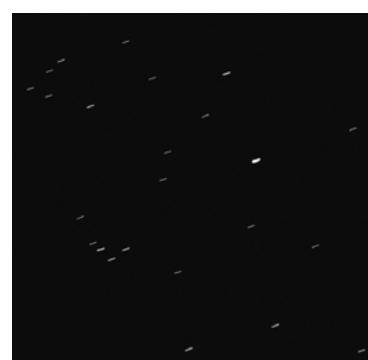
لذا در هر بازه کوتاه  $dt$  وضعیت حسگر ستاره ثابت فرض شده و تصویر آن لحظه در آشکارساز ثبت می‌گردد. بدین ترتیب ثبت متوالی تصاویر، کشیدگی ستاره را تداعی می‌نماید (شکل ۱۳). شکل ۱۴ نمونه‌ای از تصویر تولید شده با رابطه ۱۶ و مقادیر  $\omega = 5^T$  درجه بر ثانیه و  $T_e = 1$  ثانیه را نمایش می‌دهد.

### بخش غیریکنواخت نور پس زمینه

همان‌گونه که در بخش مدل‌سازی خطای حسگر ستاره مشاهده گردید نور پس زمینه آسمان می‌بایست به عنوان بخشی از خطای شبیه‌سازی در نظر گرفته شود. در این راستا در مواردی نور ضعیف ستارگان تحت تأثیر منابع قوی‌تر (نظیر نور ماه، خورشید، سیارات منظومه شمسی و حتی نور بازتاب زمین) قرار گرفته (شکل ۱۵) و این موضوع منجر به پخش غیریکنواخت نور پس زمینه در تصاویر آسمان شب و در مواردی حتی منجر به اشباع کامل میدان دید حسگر می‌گردد.



شکل ۱۳- شماتیک تولید هاله ستاره در حسگر با دینامیک بالا



شکل ۱۴- شبیه‌سازی کشیدگی تصویر آسمان شب ناشی از دینامیک بالا و یا زمان نورگیری زیاد

در این حالت زمانی که خورشید به صورت کامل در میدان دید قرار می‌گیرد، حسگر ستاره به صورت خودکار به حسگر خورشیدی

فواصل بین عدسی‌ها، طول موج نور ستاره و ... به عنوان روش بهینه شبیه‌سازی پیشنهاد می‌گردد.

## مراجع

- [1] SUN, T., XING, F., and YOU, Z., "Research on dynamic Performance of Star Tracker," *Instrumentation*, Vol. 1, 2015, p. 3.
- [2] Winter, D.P. and Wisemiller, E.M., "Simulation of a Ccd Star Tracker," *Winter Simulation Conference Proceedings*, 1975, pp. 51–58.
- [3] Nardell, C.A., "Image Processing, Simulation and Performance Predictions for the Micromak Star Tracker," *Proc. SPIE*, Vol. 5916, 2005, p. 59160U–59160U–12.
- [4] Tappe, J. A., Kim, J.J., Agrawal, B.N., Approved, F., and B. No, O. M., Development of Star Tracker System for Accurate Estimation of Spacecraft Attitude, Monterey, California, Naval Postgraduate School, 2009.
- [5] Hua-Ming, Q., Hao, L. and W. Hai-Yong, "Design and Verification of Star-Map Simulation Software Based on CCD Star Tracker," *2015 8<sup>th</sup> Int. Conf. Intell. Comput. Technol. Auto*, 2015, pp. 383–387.,
- [6] Yang, J., Liang, B., Zhang, T., Song, J. and Song, L., "Laboratory Test System Design for Star Sensor Performance Evaluation," *J. Comput.*, Vol. 7, No. 4, 2012, pp. 1056–1063.
- [7] Ettouati, I., Mortari, D., and Pollock, T., "Space Surveillance Using Star Trackers, Part I: Simulations," *Adv. Astronaut. Sci.* Vol. 124, No. II, 2006, pp. 2073–2087.
- [8] Shen, J., Zhang, G., and Wei, X., "Simulation analysis Of Dynamic Working Performance for Star Trackers." *J. Opt. Soc. Am. A. Opt. Image Sci. Vis*, Vol. 27, No. 12, 2010, pp. 2638–47.
- [9] Ma, L., Hu, C., Wang, X., and Dai, D., "Advances And Accuracy Performance of the Star Trackers," *ISPDI 2013 - Fifth Int. Symp. Photoelectron. Detect. Imaging*, Vol. 8908, 2013, p. 89080M.
- [10] Zhao, X.F., Bin Liu, G., and Liu, C.S., "Algorithm Design and Implementation of Dynamic Star Simulator," *Adv. Mater. Res.*, Vol. 722, 2013, pp. 187–193.
- [11] X. Wei, W. Tan, J. Li, and G. Zhang, "Exposure time optimization for highly dynamic star trackers," *Sensors* (Switzerland), vol. 14, no. 3, pp. 4914–4931, 2014.
- [12] Li, Z., Liang, B., Zhang, T., and Zhu, H., "Image Simulation for Airborne Star Tracker Under Strong Background Radiance," *CSAE 2012 - Proceedings, 2012 IEEE Int. Conf. Comput. Sci. Autom. Eng*, Vol. 1, 2012, pp. 644–648.
- [13] Truesdale, N.A., Dinkel, K.J., Dischner, Z.J.B., Diller, J.H. and Young, E.F., "Daystar: Modeling And Test Results of A Balloon-Borne Daytime Star Tracker," *IEEE Aerosp. Conf. Proc.*, 2013.
- [14] Truesdale, N. and et al. "Daystar: Modeling The Daytime Performance of A Star Tracker For High

## نتیجه‌گیری

همان‌گونه که مرور مراجع نشان می‌دهد روش معمول جهت شبیه‌سازی حسگر ستاره استفاده از مدل روزنہ ایده‌آل است که تا به امروز در اکثر قریب به اتفاق مراجع استفاده شده است. این تکنیک به همراه سایر بخش‌های جانی آن مشتمل بر اعمال تعییرات مختصات سماوی ستارگان، تولید هاله ستاره، مدل‌سازی خط، تولید کشیدگی در تصاویر آسمان شب و پخش غیریکنواخت نور پس زمینه در این مقاله ارائه گردید. لازم به ذکر است که نمونه اولیه تصاویر حاصل از این شبیه‌سازی در مرجع [۳۲] جهت بررسی عملکرد الگوریتم مرکزیابی استفاده گردیده است.

از سویی دیگر مطابق بررسی‌های صورت گرفته تا به امروز تنها مرجع [۳۳] از روشی غیر از روزنہ ایده‌آل (تکنیک ردبایی پرتو و خروجی نرمافزار (Zemax) جهت شبیه‌سازی و برآورد عملکرد بخش اپتیک حسگر ستاره تحت شرایط مختلف دمایی استفاده کرده است. ردبایی پرتو تکنیکی برای تولید تصویر با ردبایی مسیر پرتوهای ساطع شده از شیء (در اینجا ستاره) تا صفحه تصویر و شبیه‌سازی و بررسی اثر برخورد پرتو با تمامی اجزای مختلف سیستم اپتیکی است. این تکنیک قادر به تولید درجه بسیار بالایی از واقع گرایی همراه با هزینه محاسباتی بیشتر است. در این بین روش ردبایی دقیق پرتو قادر به مدل‌سازی طیف گستره‌ای از جلوه‌های اپتیکی مانند انعکاس و انکسار، پراکندگی و اعوجاجات عدسی است.

از منظر مقایسه می‌توان عنوان کرد، روش روزنہ، اپتیک را ایده‌آل در نظر گرفته و با استفاده از پارامترهایی نظیر فاصله کانونی و تبدیل پرسپکتیو صرفاً به صورت یک نگاشت هندسی برای پرتو اصلی عمل می‌نماید. در صورتی که روش ردبایی پرتو، تمامی پرتوهای ورودی به بخش اپتیک (از نقاط مختلف میدان دید) را بررسی نموده و مسیر هر پرتو از یک سطح به سطح دیگر اجزای اپتیکی را با استفاده از ویژگی‌های هر سطح و زاویه و ارتفاع ورود پرتو، مسیر پرتو تا سطح بعدی و درنهایت صفحه تصویر دنبال می‌نماید. این موضوع منجر می‌گردد تا بسیاری از خصوصیات و ویژگی‌های بخش اپتیک نظیر اعوجاجات و ایبراهی‌ها با توجه به ذات سیستم به تصاویر تولیدی اعمال گردد. در حالی که در روش روزنہ ایده‌آل می‌باشد این خطاهای با استفاده از مدل‌های ریاضی تقریبی و بدون توجه به ذات سیستم به تصاویر اعمال گردد که درنهایت منجر به کاهش دقت شبیه‌سازی و نتایج خواهد شد.

بدین ترتیب با توجه به اهمیت واقع گرایی در رویکرد شبیه‌سازی حل مسئله، استفاده از روش ردبایی پرتو برای پرتوهای ساطع شده از میدان دید حسگر و شبیه‌سازی دقیق تصاویر آسمان شب متناسب با مشخصات اپتیک اعم از جنس و شاعر احنا سطوح شکست عدسی‌ها،

- [24] Murray, L., "Smart Optics: Wavefront Sensor-Less Adaptive Optics-Image Correction Through Sharpness Maximisation," *NUI Galw*, 2006.
- [25] Liebe, C. C., "Accuracy Performance of Star Trackers - A Tutorial," *IEEE Trans. Aerosp. Electron. Syst.*, Vol. 38, No. 2, 2002, pp. 587–599,
- [26] Lipson, S. and H. Lipson, *Optical physics*. 1995.
- [27] Ajoy Ghatak, Optics. ata McGraw Hill Publishing Company Limited, 2005.
- [28] Diego, F. "Throughput of Astronomical Instruments," no. December, 1985, pp. 1209–1214.
- [29] Katake, A.B., "Modeling, Image Processing and Attitude Estimation of High Speed Star Sensors," Texas A&M University, 2006.
- [30] Huffman, K.M., and et al. "Designing Star Trackers To Meet Micro-Satellite Requirements," Massachusetts Institute of Technology, Department of Aeronautics and Astronautics, 2006.
- [31] Knutson, M., Miller, D., and Lim, S., Fast Star Tracker Centroid Algorithm for High Performance CubeSat with Air Bearing Validation, No. June. 2012.
- [32] Arbabimir, M. V., Mohammadi, S.M., Salahshour, S., and Somayehhee, F., "Improving Night Sky Star Image Processing Algorithm for Star Sensors," *J. Opt. Soc. Am.* Vol. 31, No. 4, 2014, pp. 794–801.
- [33] Liu, H.B., Tan, J.C., Yang, J.K., Li, X.J., and Fan, Q.C., "Method for Thermo-optic Analysis in a Star Sensor," *Def. Sci. J.*, Vol. 60, No. 3, 2010, pp. 276–281.
- [34] Altitude Balloons," *51<sup>st</sup> AIAA Aerosp. Sci. Meet. Incl. New Horizons Forum Aerosp. Expo.*, 2013, pp. 1–11.
- [35] Sun, C., Liu, H., Zhang, X., and Yu, Q., "An INS Data Based Approach to Star Image Simulation for Ship-Borne Star Sensor," *Selected Papers of the Chinese Society for Optical Engineering Conferences held October and November 2016*, 2017, p. 102552J–102552J.
- [36] Roshanian, J., Yazdani, Sh., Hoseini, S.M., and M. Ebrahimi, "Star Catalog Criteria Selection and Mission Catalog Update for a Typical Star Tracker," *Jouranl of Space Science and Technology*, vol. 5, No. 4, 20013, pp. 1-8.
- [37] Thomson, D. B., *Introduction to Geodetic Astronomy*, No. 217. Department of Surveying Engineering, University of New Brunswick, 1981.
- [38] Krakiwsky, E. J., U. of N. B. D. of S. Engineering, and D. E. Wells, "Coordinate Systems in Geodesy," No. 217, 1971, p. 119.
- [39] Glassner, A. *An Introduction to Ray Tracing*, vol. 8. 1989.
- [40] G. Zhang, *Star Identification: Methods, Techniques and Algorithms*. Springer, 2017.
- [41] C. Rafael Gonzalez and R. Woods, "Digital image processing," Pearson Educ. 2002.
- [42] J. Kovalevsky, P. K. Seidelmann, I. Committee, F. Academy, and U. S. N. Observatory, *Fundamentals of astrometry*. Cambridge University Press, 2004.
- [43] D. Titterton and J. L. Weston, *Strapdown inertial navigation technology*, Vol. 17. IET, 2004.