4010.22034/jsst.2020.1270

Vol. 14/ Issue 3/ 2021 (No. 48) pp. 75-90

Research Paper

Inertial Navigation Position Error Estimation, using Vision System

Mohsen Shamirzaei ^{1*}, and Mehran Mirshams²

1, 2. Space Research Laboratory, Faculty of Aerospace Engineering, K.N. Toosi University of Technology, Tehran, Iran

* m.shah@email.kntu.ac.ir

The main task of the study is to estimate the position error in an inertial navigation system by integrating it with the visual system. The case study is a spacecraft that must accurately measure its position relative to a predetermined landing point. The spacecraft is assumed to be augmented GNSS navigation. Therefore, when satellite signals are dropped out or when landing on a moving marine platform, the data of the vision navigation system replaces the information of the satellite navigation system and improves the accuracy of the spacecraft navigation system. An Extended Kalman filter has been used to integrate inertial and vision navigation system information. In addition, the output data of the vision system, in order to be used in the Kalman filter measurement equations, is first processed by the recursive least square filter. The relevant relations are given and based on the results of software simulation, the efficiency of the proposed method is shown

Keywords: inertial navigation, Integrated Navigation, vision aided navigation, machine vision

^{1.} Ph.D. Candidate (Corresponding Author)

^{2.} Associate Professor

مقاله علمي - يژوهشي

تخمين خطاي موقعيت سيستم ناوبري اينرسي از طريق تلفيق با سامانه تصويري

محسن شامیرزایی⁽*و مهران میرشمس^۲

٩ ٢- أزمايشگاه تحقيقات فضايي، دانشكده مهندسي هوافضا، دانشگاه صنعتي خواجه نصيرالدين طوسي، تهران، ايران * m.shah@email.kntu.ac.ir

مسئله اصلی مورد مطالعه در این مقاله، تخمین خطای موقعیت و وضعیت سیستم ناوبری اینرسی از طریق تلفیق با دادههای سامانهی بینایی است. بستر مورد مطالعه، یک فضاپیمای بازگشتی است که باید موقعیت خود را نسبت به یک نقطه فرود از پیش تعیین شده، بطور دقیق اندازهگیری کند. فرض شده است که فضاپیما از یک سیستم ناوبری ماهوارهای کمکی بهره میگیرد. بنابراین در مواقعی که سیگنال ماهوارهها قطع شوند یا در حالتی که فرود بر یک سکوی دریایی متحرک موردنظر باشد، دادههای سیستم ناوبری تصویری، جایگزین اطلاعات سیستم ناوبری ماهوارهای شده و باعث بهبود دقت سیستم ناوبری فضاپیما می شوند. برای تلفیق اطلاعات سیستم ناوبری اینرسی و دادههای سیستم تصویری از فیلترکالمن توسعه یافته استفاده شده است. ضمن آن که دادههای خروجی سیستم تصویری به منظور استفاده در معادلات اندازه گیری فیلتر کالمن، ابتدا به وسیله فیلتر حداقل مربعات بازگشتی مورد پردازش قرار می گیرند. در روش متداول، از مدل و شبیهسازی سیستمها و سختافزارهای مختلف، برای تصدیق و حساسیتسنجی دقت روش نسبت به پارامترهای هر قسمت استفاده می کنند. با این رویکرد، مدل-های مورد بحث در این مقاله، مربوط به شبیهسازی پرواز، تصویر دوربین، معادلات ناوبری اینرسی، دینامیک خطای سیستم ناوبری اینرسی، ناوبری تصویری و فیلتر کالمن توسعه یافته هستند. روابط هر بخش آورده شده و براساس نتایج شبیهسازی نرمافزاری، کارایی روش پیشنهادی نشان داده شده است.

واژههای کلیدی: ناوبری اینرسی، ناوبری تلفیقی، ناوبری به کمک تصویر، بینایی ماشین.

علائم واختصارات

p_w			
	تصوير دوربين		
k l	اندیس پیکسل درجهت ارتفاع تصویر دوربین اندیس پیکسل در جهت عرضی تصویر دوربین	ccdHeightPixel ccdWidthPixel	رزولوشن عمودی تصویر دوربین رزولوشن افقی تصویر دوربین
j,i	شماره پیکسلهای متناظر با k و l بر روی تصویر بالانگر	pixelHeight	مقیاس هر پیکسل عمودی از تصویر بالانگر برحسب متر بر روی زمین
E,D,C,B,A,y,x	متغیرهایی برای دخیرهسازی مقادیر میانی در محاسبات مربوط به شبیهسازی تصویر دوربین	Pixel Width	مقیاس هر پیکسل افقی از تصویر بالانگر برحسب متر بر روی زمین
Т	ماتریس پروجکتیو ۴*۴ شامل انتقال، دوران و تبدیل پرسپکتیو از دستگاه مماسی مرجع به دستگاه مختصات دوربین	Ref Height Ref Width	رزولوشن عمودی تصویر بالانگر رزولوشن افقی تصویر بالانگر تدراد برکیل بر ماهد طول در چوت ارتفاع تصویر
$\vec{r}_{o_t A}^t$	بردار موقعیت نقطه شاخص A در دستگاه مماسی مرجع	p_h	معداد پیدسل بر واحد طول در جهت ارتقاع تصویر دوربین
$T^B_{o_C o_B}$	ماتریس پروجکتیو بردار انتقال از مبدأ دستگاه مختصات دوربین o c به مبدأ دستگاه مختصات		۱. دانشجوی دکتری (نویسنده مخاطب) ۲. مارید

تعداد پیکسل بر واحد طول در جهت عرضی

۲ . دانشیار

فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی دوره ۱۴ / شماره ۲/ پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیاپی ۴۸)

بدنی *B*ø با مؤلفههای بیان شده در دستگاه بدنی ماتریس دوران از دستگاه مماسی مرجع به دستگاه بدنی تبدیل پرسپکتیو برای فاصله کانونی **۸** در امتداد

 T^{EB}

T^{y}			
'λ	محور $o_c y$ دوربین		
Т ^в	ماتريس پروجكتيو خطاي موقعيت سيستم ناوبري		
- 01	اينرسى		
\breve{T}^{EB}	ماتريس پروجكتيو خطاي وضعيت سيستم ناوبري		
	اینرسی		
89 5-4	حطای وصعیت در کانال فراز زیاله از مرکزال		
οψ διο	خطای وضعیت در کانال سمت مطالب بذریت در کانال می		
ΟΨ	اندس بانگردیتگاه مختصات نمیز میکنی دمار		
e b	اندس بیانگر دستگاه مختصات بدنی		
1	اندس بیانگر دستگاه مختصات مماسی محلی		
-	اندیس بیانگر دستگاه مختصات اینرسی زمین		
Ι	مرکزی		
R _M	شعاع بیضیگون زمین در صفحه نصفالنهار		
R_N	شعاع نرمال بیضیگون زمین		
h	ارتفاع		
ϕ	عرض جغرافیایی		
f^b	بردار شتاب غیرجاذبی در دستگاه بدنی		
al	بردار شتاب جاذبه در دستگاه مختصات مماسی		
9	محلى		
ω ^e	سرعت زاویهای دوران زمین حول محور خود		
R_{b}^{l}	ماتریس دوران از دستگاه مختصات بدنی به		
5	دستکاه مختصات مماسی محلی اتریک استار میرادا را ما می مدارد ا		
Ω^l_{ie}	ماتریس پادمتقارن متناطر با بردار سرعت زاویهای		
	دوران زمین در دستگاه محتصات مماسی محلی ماتر به بادر تقل به متالهٔ باد دار به مرتبه مذ		
0^{l}	ماتریس پدمتفاری مناظر با بردار سرعت چرخس دستگاه مختصات ممایی محل نسبت به زمین		
^{sz} el	دان دستگاه مختصات		
	میں ماتریس یادمتقان متناظر یا بردار سرعت زاویهای		
Ω^b_{ib}	دستگاه مختصات بدنی نسبت به دستگاه مختصات		
10	اینرسی		
	ماتریس پادمتقارن متناظر با بردار سرعت زاویهای		
Ω^b_{il}	دستگاه مختصات مماسی محلی نسبت به دستگاه		
	مختصات اینرسی در دستگاه مختصات بدنی		
δr	خطاي موقعيت		
δV	خطای بردار سرعت		
3	خطاي وضعيت		
δωί	خطای بردار سرعت زاویهای		
δf	خطای بردار شتاب غیرجاذبی		
f_e , f_n , f_u	مؤلفه شتاب در امتداد محورهای مماسی محلی		

مواهه ساب در آمنداد محورهای مماسی محلی محلی $f_e \cdot f_n \cdot f_u$ عکس زمان همبستگی در فرایند گاوس مار کوف بکار رفته برای مدل سازی بخش تصادفی دریفت ، $\beta_{\omega x} \cdot \beta_{\omega y} \cdot \beta_{\omega z}$ و $\beta_{fx} \cdot \beta_{fy} \cdot \beta_{fz}$ ژیروسکوپها و بایاس شتاب سنجهای سنسورهای اینرسی

محسن شاهمیرزایی و مهران میرشمس

مقدمه

موضوع کلی مورد بحث، تخمین خطای سیستم ناوبری اینرسی با استفاده از سیستم مبتنی بر بینایی برای فرود دقیق یک محموله بازگشتی فضایی بر روی یک سکوی ثابت یا متحرک دریایی است. کاربرد طرح در فرود دقیق محمولههای بازگشتی فضایی به زمین یا فرود دقیق و بیخطر کاوشگرها بر سطح سیارات از جمله مریخ است. بدین منظور، اطلاعات برخط سنسورهای تصویربرداری با اطلاعات از قبل ذخیره شده تطبیق داده می شوند تا از مخاطراتی^۳ که از قبل شناسایی شدهاند پرهیز شود.

سیستم ناوبری اینرسی در تمام سامانههای فضایی بکارگرفته می شود. اشکال عمده آن ها، وجود خطای مقداردهی اولیه ٌ، خطای واگرای خروجی با گذشت زمان بهدلیل بایاس و دریفت سنسورها و حساسیت به نویز بالاست. به همین دلیل امروزه بطور گستردهای از ترکیب² اطلاعات سنسورهای اینرسی با سایر سنسورهای ناوبری استفاده می کنند. از جمله این سنسورها می توان به سنسورهای برمبنای بينايي أمانند دوربينها، أشكارساز و مسافتياب ليزرى "ليدار^"، أشكارساز و مسافتیاب رادیویی "رادار^۰" و اولتراسونیک^{۰۰} اشاره کرد. سنسورهای ناوبری بینایی و واحد اندازهگیر اینرسی^{۱۱} از نظر نوع و نرخ اطلاعاتی که فراهم میکنند، مکمل هم هستند. سیستم اینرسی در بازههای زمانی کوچک قادر به ردیابی دقیق دینامیک حرکت یک وسیله، با نرخ خروجی بالا و با حداقل هزینه محاسباتی است. لیکن محاسبه پارامترهای ناوبری براساس انتگرال گیری از خروجی سنسورهای اینرسی در بازههای زمانی طولانی با خطای نامحدود همراه است. برعکس، ناوبری بینایی به قیمت هزينه يردازشي بالا و يهناي باند محدود، امكان تخمين يارامترها را با نامعینی ٔ محدود فراهم می کند. دوربین ها، سنسورهای با ابعاد و جرم کوچک، دارای توان مصرفی پایین، عموماً فاقد قطعات متحرک و دارای قابلیت اطمینان بالا هستند. از سیستم ناوبری تصویری بطور گستردهای در سیستمهای ناوبری وسایل نقلیه خودکار"، یهیادها، جستجوگرهای آشیانه یاب^{۱۲} و … استفاده می شود. تصاویر دارای محتوای اطلاعاتی بالایی هستند که الگوریتمهای استخراج ویژگیهای تصویری میتوانند آنها را شناسایی و ردیابی کنند تا برای تعیین موقعیت^{۵۰} دقیق به کار گرفتهشوند.

- 3 Hazard Avoidance (HA)
- 4 Inertial Navigation System (INS)
- 5 initialization
- 6 Integrated Navigation System 7 vision-based
- 8 Light Detection and Ranging (LIDAR)
- 9 Radio Detection and Ranging (RADAR)
- 10 ultrasonic
- 11 Inertial Measurement Unit (IMU)
- 12 uncertainty
- 13 vehicle application
- 14 homing seeker
- 15 localization

الگوریتمهای ناوبری در یک سیستم هدایت، کنترل و ناوبری مبتنی بر بینایی (بینایی– مبنا)^{۱۶} یا بینایی کمکی^{۱۷}، هنگام مانور کاهش ارتفاع فضاپیما^{۱۸}، شامل موارد زیر است:

* الگوریتمهای پردازشی برای نگاشت شاخصهای زمینی^{۱۹} و تخمین موقعیت نسبت به سایت فرود نامی؛

* سیستم ناوبری بر اساس تلفیق سیستم بینایی با سایر سنسورها.

فیلتر کالمن^{۲۰}، یک ابزار ریاضی قوی برای تحلیل و حل مسائل تخمین بوده و نقش بهسزایی در ادراک بینایی^{۲۱} روباتیک دارد. فیلتر کالمن به حل نامعینیهای مربوط به مکانیابی، ناوبری، تعقیب^{۲۲}، رديابي؟، كنترل حركت؟، تخمين و پيشبيني؟، فرمان و تنظيم؟، بازسازی ساختار^{۲۷} از توالی تصاویر می پردازد. سهم فیلتر کالمن توسعه یافته ۲۸ بعنوان روش تخمین در کاربردهای بینایی روباتیک، حدود ۷۰ درصد است .[1]

[2] یک فیلتر کالمن برای تلفیق دادههای واحد اندازه گیری اینرسی با اندازه گیری های حرکت نسبی بوسیله پردازش تصویر ارائه مى كند. پردازشگر تصوير از الگوريتم Benedetti and Perona [3] برای استخراج ویژگیهای تصویری و از الگوریتمی برمبنای همبستگی ۲۹ برای ردیابی آنها در دو فریم متوالی استفاده میکند. تابع هزینهای ^{۳۰} از تبدیل پروجکتیو^{۳۱} مختصات سهبعدی نقاط شاخص متناظر برروى صفحه تصوير در دو لحظه متوالى استخراج و از روش بهینهسازی لونبرگ- مارکواردت^{۳۲} برای تعیین پارامترهای دوران و جهت انتقال دوربین بین دو فریم و برای تعیین اندازه بردار انتقال، از سنجش ارتفاع لیزری^{۳۳} استفاده می کند. با استفاده از فیلتر کالمن، تخمینی از خطای سرعت، موقعیت، وضعیت و نیز بایاس شتابسنجها و ژیروسکوپها ارائه می کند.

[4] با هدف ارتقاى دقت ناوبرى براى فرود دقيق بر سطح سیاره، از اطلاعات شاخصهای زمینی مشاهده شده بهوسیله دوربین مرئی بههمراه دادههای خروجی واحد اندازهگیری اینرسی

- 16 vision-based navigation 17 vision-aided navigation
- 18 powered descent
- 19 landmarks
- 20 Kalman Filter (KF)
- 21 vision perception
- 22 following
- 23 tracking
- 24 motion control
- 25 estimation and prediction
- 26 servoing and manipulation
- 27 structure reconstruction
- 28 Extended Kalman Filter (EKF) 29 correlation based
- 30 cost function
- 31 projective
- 32 Levenberg-Marquardt
- 33 laser altimetry

در یک فیلتر کالمن توسعه یافته استفاده می نماید. بردار حالت فیلتر كالمن توسعه يافته شامل بردار موقعيت فضاپيما، بردار كواترنين و سرعت نسبت به دستگاه مختصات فرود و نیز بایاس شتابسنجها و ژيروسکوپهاست.

[5] الگوریتمی بر مبنای فیلتر کالمن توسعه یافته برای ناوبری اینرسی به کمک بینایی بر اساس ویژگیهای تصویری ردیابی شده در موقعیتهای مختلف دوربین و قیود هندسی وضع شده بر آن ارائه می کند. این کار برای استخراج و تطبیق ویژگیهای تصویری از الگوريتم ^{۳۴}SIFT استفاده مي كند.

[6] یک روش ناوبری مبتنی بر بینایی برای فرود ماهنورد ارائه می کند. در این مقاله از کواترنین دوگانه^{۳۵} برای تبدیل حرکت سهبعدی نقاط و خطوط مورد نیاز برای بینایی ماشین استفاده میکند. برای ردیابی ویژگیهای تصویری از یک الگوریتم بر مبنای جریان اپتیکی ۳ و برای تخمین حرکت شش درجه آزادی ماهنورد از فیلتر کالمن بی-رد۳ استفاده می کند.

[7] یک الگوریتم تخمین مبتنی بر بینایی، قابل پیادهسازی بهصورت برخط برای کاوش اجرام سماوی کوچک مانند سیارکها^{۲۸} و ستارههای دنبالهدار ^{۳۹} ارائه می کند. اندازهگیریهای بینایی به دو روش انجام می شوند: جدول شاخصهای زمینی ^۴ و جدول ویژگیهای متناظر^{۴۱} در روش اول، سیستم بینایی شاخصهای زمینی را در یک کاتالوگ برخط تشخیص داده و زاویه دید ۲۰ آن ها به همراه موقعیت معین شان بر روی سایت فرود را گزارش می کند. در روش دوم، زوایای دید ویژگیهای تصویری متناظر در دو فریم با زمانهای ثبت مختلف را گزارش میکند.

[8] الگوریتمی بر مبنای فیلتر کالمن توسعهیافته برای تعیین تبدیل دقیق میان یک دوربین و واحد اندازه گیر اینرسی ارائه می کند. الگوریتم مذکور همبستگی میان اندازهگیریهای اینرسی در طی زمان را منظور مینماید. همچنین کوواریانس مقادیر تخمینزده شده را به ۸ عنوان نامعینی تبدیل و بعبارت دیگر معیار کیفیت تبدیل بیان میکند. [9] یک الگوریتم برمبنای فیلترکالمن توسعهیافته برای تخمین وضعیت، موقعیت و سرعت فضاییما و نیز بایاسهای واحد اندازهگیر اینرسی، طی فازهای ورود، نزول و فرود" ارائه میکند. تخمینگر ییشنهادی، اندازه گیری های شتاب و سرعت زاویهای را از واحد اندازه-

- 39 comets
- 40 Landmark Table (LMT)
- 41 Paired Feature Ttable (PFT)
- 42 bearing angle
- 43 Entry, Descent and Landing (EDL)

³⁴ Scale-Invariant Feature Transform (SIFT)

³⁵ dual-quaternion 36 optical flow

³⁷ Unscented Kalman Filter (UKF)

³⁸ asteroids

گیر اینرسی با مشاهدات شاخصهای زمینی قبلاً نگاشتیافته^{۴۴} ترکیب میکند. بدین ترتیب از طریق تلفیق سخت^{۴۵} اطلاعات سنسورهای اینرسی با اطلاعات راهنماهای تصویری، تخمین حالت دقیق و مقاوم را با پهنای باند بالا بدست می آورد.

[11] یک الگوریتم ناوبری اینرسی به کمک بینایی^۴ برای فرود دقیق بر روی سیاره ارائه میکند. سیستم بینایی طی فاز نزول فضاپیما، میان تصاویر دو بعدی دوربین و نقشه سهبعدی منطقه (شاخصهای تصویری نگاشتیافته)، تطبیق برقرار میکند. علاوه بر آن، میان ویژگیهای تصویری مناسب^{۲۷} در دنبالهای از تصاویر دوربین تطابق برقرار نموده و آنها را ردیابی میکند. در مورد اول، از مشاهده شاخصهای موجود روی سطح سیاره که موقعیت سهبعدی آنها از تساویر ماهوارهای و نقشههای دیجیتالی ناهمواریهای^{۴۸} منطقه معلوم است، حالات مطلق فضاپیما بدست میآید. در مورد دوم، با ردیابی جابجایی ویژگیها در تصاویر دوربین، اطلاعات سرعت زاویهای و سرعت انتقالی دوربین حاصل میشود. یک فیلتر کالمن توسعهیافته، مشاهدات هر دو نوع ویژگیهای تصویری را با اندازه گیریهای واحد

[13] یک ابزار شبیهسازی برای بررسی کارایی سیستم ناوبری فضاپیمای اریون بهویژه هنگام فرود برروی ماه ارائه و از همین سناریو برای نمایش عملکرد آن استفاده میکند. این ابزار شامل مدل دینامیکی فضاپیما، مدل محیط، مدل سنسورها و یک فیلتر برای تلفیق اندازه گیری سنسورهای مختلف به صورت یک تخمین واحد از حالت فضاپیماست.

[51] یک الگوریتم ناوبری اینرسی به کمک بینایی در چهارچوب فیلتر کالمن توسعهیافته برای ورود، نزول و فرود دقیق فضاپیما بر روی مریخ پیشنهاد می کند. با افزودن تخمین حالات دوربین به بردار حالت، در زمان اخذ تصویر، روالی برای احتساب تأخیر پردازش تصویر ارائه می دهد. این روال همچنین به هنگام پردازش ویژگیهای تصویری از قبل نامشخص، به حل مشکل مربوط به کمبود اطلاعات اندازه گیری^{۵۰} طی فاز انتهایی نزول فضاپیما کمک می کند.

[16] از طریق تلفیق سرعتسنجی بینایی با تطبیق صُوَرِ شاخصهای زمینی^{۵۱}، بر مسئله فرود دقیق بر سطح ماه با شروع از فاز خروج از مدار^{۵۲} یعنی ارتفاع حدود ۱۰۰ کیلومتری تمرکز دارد. این مقاله به دو موضوع میپردازد: پیشپردازش تصاویر مداری یا مرجع

49 tightly

- 51 Landmark Constellation (Landstel) Matching
- 52 de-orbiting phase

برای اطمینان از رفتار مناسب الگوریتم تطبیق صور شاخصهای زمینی؛ تجمیع این الگوریتم با خروجی یک سنسور ناوبری اینرسی یا با طرح سرعتسنج بینایی.

[17] تکنیکی برای شناسایی شاخصهای زمینی براساس توصیفگرهای SURF^۳ ([18]) و با استفاده از آنالیز همگن بودن محلی^{۴۵} ارائه میکند. قبل از استخراج ویژگیهای SURF، ناپیوستگیهای شدید منطقه مانند دهانههای آتشفشانی، صخرهها، دیوارهها و غیره، شناسایی شده و استخراج ویژگیهای SURF به تصویر مربوط به نواحی این شاخصهای تصویری محدود میگردد. در نهایت از یک الگوریتم مبتنی بر بینایی برای تخمین موقعیت مطلق فضاپیما طی فاز نزول به مریخ استفاده میشود.

[19] یک مشاهده گر غیرخطی برای تخمین وضعیت یک جسم صلب نسبت به مجموعه ای از ویژگیهای تصویری با استفاده از سه ژیروسکوپ نرخی^{۵۵} و یک دوربین دو درجه آزادی^{۵۵} ارائه و برای استفاده از پهنای باند کامل سنسورها آن را به صورت چند نرخی^{۹۷} پیادهسازی می کند.

سیستم درنظر گرفته شده در [20]، یک پهپاد مجهز به واحد اندازه گیر اینرسی از نوع MEMS^۵ و یک دوربین ارزان قیمت است. این مقاله خطای سرعت را با استفاده از اندازه گیری نشانه های تصویری مربوط به اشیای غیرنگاشتیافتهٔ^{۵۹} محیط اطراف و نیز موقعیت نسبی این اشیاء نسبت به پرنده را تخمین میزند. به علاوه از فیلتر کالمن توسعهیافته برای ترکیب اندازه گیری های زوایای دید شاخص های تصویری با سیستم ناوبری اینرسی استفاده می کند.

[21] به تحلیل و تست یک روش مبتنی بر لیدار برای ناوبری نسبت به منطقه برای فرود دقیق بر سطح ماه ارائه میکند. پروژه فناوری فرود خودکار و پرهیز از خطر^{۶۰} ناسا، یک الگوریتم ناوبری نسبت به منطقه و مبتنی بر لیدار توسعه میدهد. روش پیشنهادی در این مقاله برای استفاده طی فاز ترمز فضاپیما و خروج آن از مدار درنظر گرفته شده است. دیتای جمعآوری شده توسط لیدار، یک کانتور^{۶۱} طولانی تشکیل میدهد. به علاوه لیدار میتواند برروی یک گیمبال تکمحوره^{۶۲} قرار بگیرد تا با نوسان در جهت عمود بر مسیر^{۳۳}، کانتور پهن تری تولید کند. دیتای لیدار با استفاده از آخرین تخمین موقعیت بدست آمده برای فضاپیما، بر روی نقشه ناهمواریهای منطقه تصویر

- 57 multirate
- 58 MicroElectroMechanicalSystems (MEMS)
- 59 unmapped objects

- (ALHAT) 61 contour
- 62 single-axis gimbal
- 63 cross-track direction

⁴⁴ a priori mapped landmarks

⁴⁵ tight coupling

⁴⁶ Vision-Aided Inertial Navigation System (VAINS)

⁴⁷ Opportunistic Features (OF) 48 Digital Elevation Maps (DEM)

⁵⁰ sparse measurement information

⁵³ keypoint

⁵⁴ local homogeneity analysis

⁵⁵ rate gyros 56 pan–tilt camera

⁶⁰ The Autonomous Landing and Hazard Avoidance Technology

می شود. برای تصحیح تخمین موقعیت، از همبستگی نقشه ناهمواری های لیدار با نقشه ناهمواری های مرجع محاسبه می شود.

[22] یک پرنده مجهز به سنسورهای اینرسی، یک تک دوربین^{۴۴} و یک پوینتر^{۶۵} لیزری را در نظر می گیرد. پوینتر لیزری قرار گرفته برروی پرنده یک لکه لیزری ایجاد می کند که بهوسیله دوربین مشاهده شده و بهعنوان نقطه شاخص مورد استفاده قرار می گیرد. این مقاله حالتی را در نظر می گیرد که پرنده در مجاورت یک سطح مسطح پرواز می کند. ابتدا تمام مودهای مشاهده پذیر شامل: فاصله پرنده از سطح مسطح؛ مؤلفه سرعت پرنده که عمود بر سطح مسطح است؛ جهت گیری نسبی پرنده نسبت به سطح مسطح؛ جهت گیری سطح مسطح نسبت به جاذبه را معرفی و در ادامه روش باز گشتی ساده ای برای تخمین مودهای مشاهده پذیر مذکور ارائه می کند.

[23] یک روش ناوبری مبتنی بر بینایی بر اساس هندسه سهنما⁵⁵ ارائه میکند. با استفاده از مجموعه تصاویر سهتایی ذخیره شده در طول مسیر به همراه دیتای ناوبری نظیر آنها، قیود مربوط به حرکت میان لحظات زمانی سهتصویر توسعه داده میشود. این قیود به همراه قیود اپی پلار⁹²، قید جدید مربوط به هندسه سهنمایی از یک صحنه را شامل میشوند. قیود ایجادشده از طریق یک فیلتر کالمن توسعهیافته ضمنی⁴، با سیستم ناوبری اینرسی تلفیق میشوند. در این کار برای استخراج ویژگیهای تصویری به منظور تطبیق تصاویر از الگوریتم SIFT و برای حذف تطابقهای غلط از روش RANSAC استفاده شده است.

[24] به مسئله تخمین مسیر حرکت با استفاده از اندازهگیریهای اینرسی و مشاهدات شاخصهای تصویر مناسب که بهطور طبیعی رخ میدهند، میپردازد. مقاله موردنظر بر الگوریتمی بنام فیلتر کالمن با قید چندحالته⁶⁴ تمرکز دارد. با اصلاحی در روش محاسبه ژاکوبینهای فیلتر، باعث بازیابی خواص مشاهدهپذیری دوران واحد اندازهگیر اینرسی حول بردار جاذبه در مدل خطیسازی شده فیلتر میگردد. همچنین برای بهبود نامعینی در تبدیل میان دوربین و واحد اندازهگیر اینرسی، پارامترهای تبدیل مذکور را به بردار حالت فیلتر کالمن با قید چندحالته اضافه میکند تا به صورت برخط تخمین-زده شوند.

[25] یک چهارچوب تخمین حالت برای یک سیستم مرکب از دوربین و واحد اندازه گیر اینرسی و براساس فیلتر کالمن بیرد را معرفی میکند. این فیلتر تنها متکی بر جریان اپتیکی^{۷۰} یک تک شاخص به

همراه اندازه گیریهای ژیروسکوپ و شتاب سنجهاست. فرض اساسی آن است که شاخص تصویری مشاهده شده برروی یک صفحه ساکن قرار دارد. وضعیت قرار گیری این صفحه به همراه وضعیت، سرعت و فاصله عمودی سیستم تا صفحه مذکور تخمین زده می شود.

[26] یک الگوریتم ردیابی شاخص^{۳۱} با کاربرد ناوبری تصویری در فاز ورود، نزول و فرود فضاپیما ارائه می کند. الگوریتم شامل دو قسمت است: انتخاب شاخص و تطبيق شاخصها. در قسمت اول، نقاطی از تصویر انتخاب می شوند که برای ردیابی مناسب باشند و یک توصيف گر برای هر شاخص استخراج می گردد. در قسمت دوم، از تطبیق توصیف گرها، مکان شاخصهای تصویر قبلی، در تصویر جاری تعیین می شوند. برای انتخاب نقاط شاخص از گوشه یاب هریس^{۷۲} ([12]) و از یک پنجره ۷×۷ پیکسل در اطراف آن بهعنوان توصیف گر استفاده می کند. برای ردیابی یک شاخص از یک تصویر به تصویر بعد، همبستگی میان الگوی ۷×۷ پیکسل شاخص تصویر قبل را با تصویر جدید یا پنجرهای از آن محاسبه و محل بیشینه مقدار آن را که از یک مقدار آستانهای بیشتر باشد بهعنوان محل شاخص در تصویر جدید ثبت مىكند. براى ارتقاى عملكرد الگوريتم رديابى شاخص، چند راهكار اتخاذ مي كند. چنانچه تابع همبستگي داراي چند نقطه اكسترمم و ضمناً بیشتر از مقدار آستانه تعریف شده باشد، برای اجتناب از ردیابی غلط شاخصها، أن نقطه شاخص از ليست نقاط مورد رديابي حذف می گردد. با توجه به تغییرات مقیاس و دوران تصویر، توصیف گر نقاط شاخص را بهصورت پریودیک از تصاویر جدید بروزرسانی میکند. در این حالت برای جلوگیری از انباشته شدن و دریفت خطای ردیابی، برای چند فریم، ردیابی براساس الگوی توصیف گر قبلی و جدید به موازات انجام شده و در صورتی که نتایج با تلرانس معینی انطباق داشته باشند، توصيف گر جديد جايگزين توصيف گر قديم مي گردد، در غير اين صورت نقطه شاخص از لیست ردیابی حذف می گردد. برای تعیین محل نقطه شاخص با دقت زیرپیکسل، یک چندجملهای درجه دوم در هر محور حول پیکسل با حداکثر همبستگی برازش میکند. برای ارزیابی الگوریتم پیشنهادی از رشته تصاویر ساختگی یک سیارک و یک سطح شبیه ماه استفاده کرده است.

[27] یک روش تخمین حرکت برای سیستم ناوبری اینرسی به کمک بینایی معرفی میکند. سیستم مورد بحث از یک تک دوربین زمیننگر^{۳۷} تشکیل شده که به صورت صلب به یک واحد اندازه گیر اینرسی متصل شده است. روال تخمین حرکت، دادههای خروجی واحد اندازه گیر اینرسی را با اطلاعات شاخصهای تصویری تلفیق میکند. شاخصهای تصویری تنها در دو فریم متوالی ردیابی میشوند.

⁶⁴ monocular camera

⁶⁵ laser pointer 66 three-view geometry

⁶⁷ epipolar constraints

⁶⁸ Implicit Extended Kalman Filter (IEKF)

⁶⁹ Multi-State-Constraint Kalman Filter (MSCKF)

⁷⁰ optical flow

⁷¹ feature tracking

⁷² Harris corner detector

⁷³ ground-facing monocular camera

ضمن آن که برای استخراج آنها از الگوریتم SURF استفاده میشود و فرض بر آن است که بر صفحه مسطح زمین قرار گرفتهاند. این مقاله یک مدل اندازه گیری فرم بسته^{۹۲}، برحسب اطلاعات تصویر و سنسورهای اینرسی ارائه می کند. نویسندگان مقاله برای پیاده سازی الگوریتم پیشنهادی خود از فیلتر کالمن بی رد استفاده کردهاند.

[28] براساس تصویر خطوط میدان دید، روشی را برای محاسبه نواحی همپوشان به منظور حفظ امکان ردیابی شاخصها در فریمهای متوالی ارائه میکند. بدین ترتیب قیدهای حرکت انتقالی و دورانی و تخمین پایدار سرعت افقی فضاپیما مشخص میشوند. این مقاله برای تخمین سرعت افقی فضاپیما، ابتدا از روش ASIFT ([29]) استفاده نموده و شاخصهای تصویری را در دو فریم متوالی استخراج و تطبیق میدهد. سپس با وجود دو نما از یک صحنه، براساس هندسه اپی پلار به بازسازی حرکت سهبعدی و محاسبه ماتریس اساسی^{۵۷} می پردازد. همچنین با استفاده از نتایج شبیه سازی، رابطه خطای تخمین را با زمان اجرا و تعداد نقاط نشان می دهد.

[30] با هدف فرود دقیق فضاپیما، به ارائه روشی برای محاسبه جابجایی نسبی افقی فضاپیما در بازه ارتفاع ۶ کیلومتر تا ۲۰۰ متر میپردازد. بدین منظور از همبستگی در حوزه فاز^{۶۷} استفاده نموده و انتقال پیکسل^{۷۷} در واحد زمان را محاسبه میکند. بدین ترتیب با فرض وجود دادههای یک ارتفاعسنج، سرعت نسبی افقی را تخمین میزند.

[13] الگوریتمی برای مرتبسازی شاخصهای زمینی بالقوه یک محیط به منظور محدود کردن حجم بانک اطلاعاتی قابل استفاده با هر روش ناوبری نسبت به منطقه مبتنی بر شاخص ارائه میکند. بدین منظور معیاری کمّی برای میزان اندازه گیری خط دید بالقوه شاخص شامل احتمال مشاهده یک شاخص و توزیع فضایی آن نسبت به شاخصهای مجاور در بانک اطلاعاتی تعریف میکند. این مقاله روش قیود نموداری بر مبنای هموارسازی افزایشی^{۸۸} را برای ناوبری نسبت به منطقه معرفی میکند.

[32] با ارائه یک مدل مشاهده ضمنی، راهحلی برای محدودکردن واگرایی ناوبری اینرسی در محاسبه موقعیت، سرعت و وضعیت پیشنهاد میکند. در استخراج معادلهٔ مشاهدهٔ ضمنی، از این حقیقت استفاده میکند که نرخ تغییرات فاصله نسبی تابعی از سرعت، وضعیت و اندازه گیریهای دوربین است. از آنجا که نرخ فاصله نسبی، یک کمیّت قابل اندازه گیری در فرایند ناوبری نیست، آن را در بردار

حالت اضافه می کند. برای بروزرسانی نرخ فاصله نسبی بااستفاده از اندازه گیری های دوربین، از فیلتر کالمن توسعه یافته ضمنی^{۹۹} استفاده می کند.

[33] سه طرح ناوبری را برای ورود به مریخ بررسی میکند: ناوبری اینرسی؛ ناوبری تلفیقی اینرسی/ مدارگرد^{.4}؛ ناوبری تلفیقی اینرسی/ مدارگرد/ شاخص سطح مریخ⁴¹. از طریق شبیهسازی نشان میدهد که طرح اول اساساً خطاهای تخمین حالت بزرگی ایجاد می-کند. هرچند این خطاها با کمک دو مدارگرد مریخ کاهش مییابند، سیستم به سختی مشاهدهپذیر⁴⁴ است. برای آن که سیستم ناوبری به-طور کامل مشاهدهپذیر باشد، چهار مشاهده از شاخصها را به معادلات مشاهدهپذیری فیلتر اضافه میکند و نشان میدهد که متغیرهای سرعت یا ترکیب خطی متغیرهای سرعت، بهتر از متغیرهای موقعیت میتوانند تخمین زده شود.

[34] یک طرح ناوبری ترکیبی برای فاز مانور کاهش ارتفاع بهمنظور فرود برروی مریخ ارائه میدهد. فرض می کند در این سناریو، سه شاخص مصنوعی^{۳۳} مجهز به فرستنده رادیویی فرکانس بالا از قبل بر سطح مریخ قرار می گیرند. برای دستیابی به بالاترین دقت در تعیین موقعیت فضاپیما، موقعیت بهینه شاخصها را برمبنای تحلیل مشاهدهپذیری با استفاده از ماتریس اطلاعات فیشر محاسبه می کند. طی فاز کاهش ارتفاع فضاپیما، اندازه گیریهای سنسور راداری شامل فاصله و سرعت از چهار بیم رادیویی^{۴۸} مستقل برای فراهم کردن اطلاعات ارتفاع، سرعت و وضعیت، دادههای را دیومتری سه شاخص مصنوعی برای کمک به تعیین موقعیت افقی و دوربین ناوبری برای تعیین زاویه چرخ^{۵۸} در عمود محلی را با واحد اندازه گیری اینرسی تفیق می کند تا بطور همزمان موقعیت، سرعت و وضعیت فضاپیما را ستفاده می کند.

[35] یک مشاهده گر برای تخمین موقعیت و وضعیت یک جسم صلب با استفاده از اندازه گیریهای ژیروسکوپهای نرخی، سنسورهای داپلر و سیستمهای بینایی و لیزری ارائه میدهد. فرض میکند که مختصات شاخصهای زمینی در دستگاه مختصات اینرسی معلوم است. همچنین موقعیت شاخص در دستگاه مختصات بدنی با استفاده از چند سنسور مثلاً دوربین برای تعیین موقعیت زاویه ای و فاصلهیاب لیزری برای تعیین فاصله یا دو دوربین کالیبره شده به صورت بینایی

- 83 artificial beacon
- 84 radio beam
- 85 rolling angle

⁷⁴ closed-form 75 essential matrix

⁷⁶ phase domain

⁷⁷ pixel-shift

⁷⁸ incremental smoothing-based approach to TRN

using a Bayesian factor graph representation

⁷⁹ Implicit Extended Kalman Filter (Implicit EKF)

⁸⁰ IMU/orbiter based integrated navigation

⁸¹ IMU/orbiter/Mars Surface Beacon (MSB) based integrated navigation

⁸² barely observable

استریو بدست می آید. سرعت زاویه ای و انتقالی جسم نیز به وسیله یک ژیروسکوپ سه محوره و یک سنسور داپلر اندازه گیری می شوند. نشان می دهد که بسته به موقعیت شاخص، تحت شرایطی از مشاهده پذیری، خطای تخمین موقعیت و وضعیت به صفر میل می کند.

[36] یک روش ساخت بانک اطلاعاتی به منظور استفاده در سیستم ناوبری تصویری طی فرود دقیق بر سیاره ارائه میکند. ایده اصلی بکاررفته، انتخاب ویژگیهای تصویری باکیفیت برای ایجاد بانک اطلاعاتی از طریق بررسی سهم آنها در سیستم ناوبری است. بدین منظور برای ارزیابی میزان تمایزپذیری³⁴ و توزیع مکانی ویژگی-ها در تصویر^{۲۸}، یک متریک با عنوان قابلیت بهرهوری ویژگی⁴⁴ تعریف میکند. یک ویژگی تصویری باید متمایز از سایر ویژگیهای موجود در بانک اطلاعاتی باشد، درغیر این صورت باعث ابهام بیشتر در تطابق ویژگیهای تصویری و از ضرب داخلی بردار توصیفگر این ویژگیها ویژگیها، اثبات میکند که برای کاهش نامعینی تخمین، باید زاویه میان خطوط دید مشاهدات تا حد ممکن بزرگ باشد. به عبارت دیگر باید نقاط ویژگی در میدان دید دوربین توزیع شده باشند.

در تحقیق حاضر سعی شده از نقاط قوت کارهای پیشین و تجربیات منتشر شده محققان، برای ارائه روشی کارآمد به منظور ارتقای دقت سیستم ناوبری اینرسی به کمک سامانه تصویری استفاده شود. در ادامه به تشریح روش پیشنهادی پرداخته می شود.

از الگوریتم SIFT [3] برای تطبیق تصاویر برخط دوربین با تصویر مرجع استفاده شدهاست. دادههای خروجی سیستم پردازش تصویر، به منظور استفاده در معادلات اندازه گیری فیلتر کالمن، ابتدا به وسیله فیلتر حداقل مربعات بازگشتی مورد پردازش قرار می گیرند. فرض شده است که فضاپیما از یک سیستم ناوبری ترکیبی که از تلفیق نرم ناوبری اینرسی و ماهوارهای^۴ تشکیل شده، بهره گیرد. بنابراین در مواقعی که سیکنال ماهوارهها قطع شوند یا در حالتی که فرود بر یک سکوی دریایی متحرک موردنظر باشد، دادههای سیستم ناوبری تصویری، جایگزین اطلاعات سیستم ناوبری ماهوارهای شده و باعث بهبود دقت سیستم ناوبری ماهوارهای مشوند.

هدف از این مقاله، توضیح روش به کار رفته برای مدل سازی و تصدیق زیرسیستمها و در نهایت نمایش کارایی روش پیشنهادی برای تخمین خطای سیستم ناوبری اینرسی است. ابتدا منطق شبیه سازی

نرمافزاری برای فضاپیمای بازگشتی ارائه و مدلهای مربوط به تصویر دوربین، معادلات ناوبری اینرسی، دینامیک خطای سیستم ناوبری اینرسی، تطبیق تصاویر مرجع و دوربین، ناوبری تصویری و فیلتر کالمن توسعهیافته موردبحث قرار گرفتهاند. سپس براساس نتایج تستهای شبیهسازی و مقایسه پارامترهای تخمین زده شده با مقادیر صحیح آنها و ترسیم نمودارهای آماری خطا، بر روش پیشنهادی صحهگذاری شده است.

شبیهسازی نرمافزاری فضاپیمای بازگشتی

ترتيب شبيهسازي فرود فضاپيما به شرح زير است:

۱- مشخصات جرمی و هندسی برای جسم در نظر گرفته می شود؛

- ۲- نیرو و ممان های نوعی وارد بر جسم شامل: نیرو و ممان های کنترلی، ایرودینامیکی و اغتشاشی درنظر گرفته شده و شتاب و سرعت های زاویه ای جسم محاسبه می شوند؛
- ۳- معادلات حرکت شش درجه آزادی برای جسم استخراج و حل میگردند. بدین ترتیب مقادیر صحیح موقعیت، وضعیت و سرعت جسم بدست میآیند؛
- ۴- براساس مقادیر محاسبه شده در بند "۳" برای موقعیت و وضعیت صحیح جسم و نیز وضعیت قرارگیری صحیح دوربین نسبت به بدنه جسم و پارامترهای آن، تصویر دوربین شبیه سازی می گردد؛
- ۵- برای مدلسازی خروجی سنسورهای ناوبری اینرسی، از مقادیر شتاب و سرعت زاویهای محاسبه شده در بند "۲" و مدل خطای سنسورها استفاده میشود. در صورتی که دوربین بر روی پلاتفرم متحرک نسبت به بدنه فضاپیما نصب شده باشد، خروجی سنسورهای تعیین وضعیت دوربین نسبت به بدنه فضاپیما نیز به روش مشابه مدل میشوند؛
- ۶- محاسبات ناوبری جسم براساس مقادیر شتاب و سرعت زاویه ای محاسبه شده در بند "۵" انجام می پذیرد.
- ۷- تصاویر بالانگر از منطقه فرود قبلاً تهیه و در حافظه رایانه پردازش تصویر بارگذاری میشوند. نرمافزار پردازش تصویر از نتایج ناوبری بند "۶" استفاده نموده و مدلی از تصویر دوربین را بهعنوان تصویر مرجع محاسبه میکند؛
- ۸- نرمافزار پردازش تصویر، الگوریتم SIFT را برای تطبیق مدل تصاویر دوربین بند "۴" و بند "۷" بکار می گیرد. خروجی این قسمت نگاشت پیکسلهای متناظر دو تصویر است؛
- ۹- نقاط شاخص تشخیص داده شده در تصویر دوربین، به وسیله نگاشت بدست آمده در بند "۸" به تصویر مرجع منتقل میشوند. از آنجا که در ایجاد تصویر مرجع از نتایج ناوبری استفاده شده است، بنابراین از تبدیل عکس به کار رفته در بند "۲" و مقیاس

⁸⁶ distinctiveness

⁸⁷ spatial imagery distribution 88 feature exploitability

⁸⁹ Feature matching

⁹⁰ Loose GNSS/INS Integration

تصویر بالانگر، برای تعیین محل این نقاط بر روی زمین استفاده می شود. چنانچه مختصات جغرافیایی نقاط شاخص در تصویر مرجع معلوم باشند، مستقیماً مورد استفاده قرار گرفته و خطای مقیاس و اعوجاج تصویر بالانگر وارد محاسبات نمی شود. به علاوه اگر نرمافزار پردازش تصویر به جای تطبیق تصاویر، مستقیماً نقاط شاخص را در تصویر دوربین تشخیص دهد، خطای تبدیل بند "۸" وارد محاسبات نمی شود.

به منظور حساسیتسنجی دقت روش ناوبری نسبت به تأثیر خطای تطبیق تصاویر دوربین و مرجع، نتایج با حالت ایدهآل مقایسه میشوند. در این حالت از یک طرف، نقاط شاخص زمینی با استفاده از مختصات دقیق پرنده از بند "۳" بر تصویر دوربین و از طرف دیگر با استفاده از موقعیت ناوبری از بند "۶" (حاوی خطا) بر تصویر مرجع نگاشت میشوند؛

- ۱۰ مختصات نقاط شاخص بر روی زمین و در تصویر دوربین در یک فیلتر LS مورد پردازش قرار می گیرند تا از آنها در تعیین موقعیت و وضعیت پرنده استفاده شود. این مقادیر بهعنوان مقادیر اندازه گیری شده در فیلتر کالمن توسعهیافته به کار می روند؛
- ۱۱– فیلتر کالمن توسعهیافته براساس مدل دینامیک انتشار خطای سیستم ناوبری اینرسی و مقادیر اندازهگیری شده در بند "۱۰" اجرا میشود؛
- ۱۲ خطای ناوبری تخمین زده شده توسط فیلتر کالمن با خطای اعمال شده در سیستم ناوبری مقایسه می گردد. انتظار می رود خروجی فیلتر کالمن برابر اختلاف مقادیر بند "۳" و "۶" باشد.

بلوک دیاگرام و جریان اطلاعات میان واحدهای مختلف نرمافزار شبیهساز فرود فضاپیما، در شکل ۱ نشان داده شده است.

در ادامه روابط و برخی نکات کاربردی در خصوص بندهای فوق آورده شده است.



شکل 1- طرح ارتباطات واحدهای نرمافزار شبیهساز فرود فضاپیما

جریان اطلاعات: ۱- تصویر دوربین؛ ۲- خروجی سنسورهای وضعیت و سرعت زاویهای دوران دوربین؛ ۳- فرامین کنترل وضعیت دوربین؛ ۴-موقعیت نقاط شاخص در تصویر؛ ۵- بردارهای سرعت زاویهای و شتاب جسم؛ ۶- سیگنال خروجی ژیروسکوپ و شتابسنجها؛ ۲- فرامین کنترل عملگرها؛ ۸- فرامین کنترل وضعیت و موقعیت؛ ۹- ناوبری صحیح وضعیت و موقعیت؛ ۱۰- تصاویر منطقه فرود؛

شبيەسازى پرواز

در فعالیت انجام شده، معادلات دیفرانسیل حرکت شش درجه آزادی فضاپیمای بازگشتی نسبت به یک دستگاه اینرسی مماس به زمین ارائه و طی زمان انتگرال گیری شده اند (شکل ۲). مبدأ این دستگاه مختصات که از این پس آن را دستگاه مماسی اینرسی مینامیم در لحظه 0=t، بر نقطه فرود موردنظر برای فضاپیما منطبق است. محور ix این دستگاه در صفحه فرود نامی بوده و با جهت شمال، زاویه ازیموت را میسازد. محور iy عمود بر افق محلی به سمت بالا و محور iz با دو محور قبلی تشکیل یک دستگاه مختصات راست گرد محور iz با دو محور قبلی تشکیل یک دستگاه مختصات راست گرد ازیموت را میسازد. محاسی مرجع $O_E x_E y_E z_E$ ، دستگاهی است که در میدهد. دستگاه مماسی اینرسی منطبق ولی با گذشت زمان با به دستگاه مختصات مماسی مرجع و دستگاه مختصات ناوبری زمین میچرخد. نتایج حل معادلات حرکت نسبت به دستگاه اینرسی زمین می پرخد. نتایج حل معادلات درکت نسبت به دستگاه اینرسی زمین می پرخد. محتصات مماسی مرجع و دستگاه مختصات ناوبری ناوبری مورد استفاده قرار گیرند.



شکل ۲- دستگاه مختصات اینرسی مماسی و دستگاه مختصات مماسی مرجع

شبيهسازي تصوير دوربين

هدف یافتن تبدیلی است که براساس موقعیت و وضعیت دوربین نسبت به دستگاه مختصات مماسی مرجع، پیکسلهای تصویر بالانگر از منطقه فرود را بر پیکسلهای صفحه حساس دوربین نگاشت دهد. البته در فعالیت انجام شده، از عکس این تبدیل برای استخراج روابطی استفاده شد که مقدار روشنایی پیکسلهای دوربین را براساس

تخمین خطای موقعیت سیستم ناوبری اینرسی از طریق تلفیق با سامانه تصویری

اطلاعات تصویر بالانگر بازسازی کند. بدین ترتیب حتی در صورت پایین بودن رزولوشن تصویر بالانگر، تمام پیکسلهای دوربین الزاماً مقدار خواهند گرفت. همچنین از روابط اخیر به همراه اطلاعات مقیاس و جهت تصویر بالانگر برای تعیین مختصات نقاطی استفاده می شود که توسط الگوریتم پردازش تصویر بعنوان شاخصهای زمینی استخراج شدهاند.

در اینجا با ذکر روابط نهایی، خواننده برای نحوه استخراج و جزئیات بیشتر به مرجع [4] ارجاع داده می شود (شکل ۳).



شکل ۳- نگاشت میان پیکسلهای تصویر دوربین و تصاویر منطقه فرود

 $\begin{aligned} x &= (k - ccdWidthPixel/2)p_w \\ y &= (1 - ccdHeightPixel/2)p_h \\ A &= (y^*T_{41} - T_{11})^* pixelHeight \\ B &= (y^*T_{43} - T_{41})^* pixelWidth \\ C &= (x^*T_{41} - T_{31})^* pixelHeight \\ D &= (x^*T_{43} - T_{33})^* pixelWidth \\ E &= (T_{14} - y^*T_{44}) + A^* (RefHeight/2) + B^* (Ref \\ Width/2) \\ F &= (T_{34} - x^*T_{44}) + C^* (RefHeight/2) + D^* (Ref \\ Width/2) \\ i &= (E^*D - F^*B)/(A^*D - B^*C) \\ i &= (A^*F - C^*E)/(A^*D - B^*C) \end{aligned}$

k از آنجا که اندیسهای i و j ، یعنی شماره پیکسلهای متناظر و l بر روی تصویر بالانگر، به صورت اعداد غیر صحیح بدست می آیند، مقدار روشنایی پیکسل موردنظر برحسب پیکسلهای اطراف میانیابی می شود.

معادلات کمک ناوبری بینایی (فیلتر LS)

هدف آن است که با داشتن حداقل سه نقطه متناظر در تصویر مرجع و تصویر دوربین، خطای لحظهای سیستم ناوبری اینرسی در تعیین موقعیت و وضعیت تقریب زده شود [13].

 $ec{r}_{o_tA}^t$ بردار موقعیت نقطه شاخص A در دستگاه مماسی مرجع T_{a}^y پس از انتقال به موقعیت دوربین و اعمال تبدیل پرسپکتیو T_{a}^y به بردار $ec{r}_{o_cA}^\lambda$ تبدیل می شود:

فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی دوره ۱۴/ شمارهٔ ۳ / پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیابی ۴۸)

$$\vec{r}_{o_{C}A}^{\lambda} = T_{\lambda}^{y} T^{BC} T^{B}_{o_{C}o_{B}} T^{EB} T^{E}_{o_{B}o_{E}} \vec{r}^{E}_{O_{E}A} \tag{(7)}$$

با نمایش خطای موقعیت و وضعیت سیستم ناوبری اینرسی به ترتیب با T^{EB} و T^{EB} رابطه (۲) به صورت (۳) بازنویسی می گردد:

$$\vec{r} = \vec{r}_{o_{C}A}^{\lambda} = T_{\lambda}^{y} T^{BC} T_{o_{C}o_{B}}^{B} \vec{T}_{\delta r}^{B} \vec{T}^{EB} T_{o_{B}o_{E}}^{E} \vec{r}_{O_{E}A}^{E} \tag{(7)}$$

نوشتن خطای موقعیت در دستگاه بدنی $\delta \vec{r}^{B}$ (به جای دستگاه مماسی مرجع) باعث میشود که جملات شامل حاصلضرب خطای موقعیت و وضعیت در معادلات ظاهر نشوند.

رابطه (۳) به صورت دو معادله بر حسب مؤلفههای بردار $ar{r}$ بیان می- شود. شود.

$$l - ccdHeightPixel/2. -r_1/r_4 * p_h = 0$$
 (*)

$$k - r_3/r_4 * p_w + ccdWidthPixel/2 = 0$$
 (a)

معادلات (۴) و (۵) به صورت ضرایبی از خطای وضعیت معادلات (۴) و (۵) به صورت ضرایبی از خطای وضعیت ($\delta \psi. \, \delta \varphi. \, \delta \vartheta$) بیان شده و با تشخیص هر نقطه شاخص توسط نرمافزار پردازش تصویر، دو معادله خطی جبری بدست می آید. برای تعیین شش مجهول شامل سه خطای موقعیت و سه خطای وضعیت، حداقل به سه نقطه شاخص نیاز است. چنانچه تعداد نقاط شاخص بیشتر از ۳ باشد، مجهولات موردنظر از روش حداقل مجموع مربعات خطا بدست می آیند.

از آنجا که معادلات (۴) و (۵)، از خطیسازی روابط غیرخطی استخراج شدهاند، با روش بازگشتی مقادیر خطای ناوبری دقیق تر میشوند. همچنین از آنجا که خطای موقعیت (δz. δy. δx) بدست آمده از حل دستگاه معادلات خطی، در دستگاه بدنی هستند، باید به دستگاه دستگاه مماسی مرجع انتقال یابند:

$$\breve{T}^{E}_{\delta r} = \breve{T}^{BE} \delta \vec{r}^{B} = \breve{T}^{BE} \breve{T}^{B}_{\delta r} \tag{9}$$

معادلات ناوبري

معادلات سیستم ناوبری اینرسی در دستگاه مختصات مماسی محلی^{۹۰} ENU^{۹۲} حل می شوند. خروجی معادلات ناوبری شامل موقعیت، سرعت و وضعیت جسم، برای شبیه سازی تصویر مرجع و مقایسه با مقادیر صحیح متناظر از شبیه سازی پرواز، به دستگاه مختصات مماسی مرجع انتقال می یابند. معادلات ناوبری اینرسی به فرم برداری به صورت زیر بیان می شوند [6]:

$$\begin{bmatrix} \dot{\boldsymbol{r}}_{l} \\ \dot{\boldsymbol{V}}_{l} \\ \dot{\boldsymbol{R}}_{l}^{b} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} D^{-1}V^{l} \\ R_{b}^{l}f^{b} - (2\Omega_{ie}^{l} + \Omega_{el}^{l})V^{l} + g^{l} \\ R_{b}^{l}(\Omega_{ib}^{b} - \Omega_{il}^{b}) \end{bmatrix}$$
(Y)

⁹¹ Local Level Frame (LLF)

⁹² East-North-Up (ENU)

فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی دوره ۱۴ / شماره ۳/ پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیاپی ۴۸)

که در آن
$$D^{-1} = egin{bmatrix} 0 & rac{1}{R_M + h} & 0 \ rac{1}{(R_N + h) cos \phi} & 0 & 0 \ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
 , بردار سرعت را

از مختصات دکارتی مستطیلی به مختصات منحنیالخط در دستگاه

مختصات مماسى محلى انتقال مىهد؛

$$\Omega_{ie}^{l} = \begin{bmatrix} 0 & -\omega^{e}sin\phi & \omega^{e}cos\phi \\ \omega^{e}sin\phi & 0 & 0 \\ -\omega^{e}cos\phi & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

متناظر با بردار سرعت زاویهای دوران زمین در دستگاه مختصات مماسی محلی؛

ب ماتریس پادمتقارن متناظر با
$$\Omega_{ie}^{l} = \begin{bmatrix} \mathbf{0} & \frac{-v_e tan\phi}{R_N + h} & \frac{v_e}{R_N + h} \\ \frac{v_e tan\phi}{R_N + h} & \mathbf{0} & \frac{v_n}{R_M + h} \\ \frac{-v_e}{R_N + h} & \frac{-v_n}{R_M + h} & \mathbf{0} \end{bmatrix}$$

بردار سرعت چرخش دستگاه مختصات مماسی محلی نسبت به زمین دراین دستگاه مختصات است.

از مقایسه نتایج شبیهسازی با خروجی الگوریتم ناوبری اینرسی، در حالتی که سنسورها به صورت ایدهآل (بدون خطا) درنظر گرفته شده باشند، برای تصدیق پیادهسازی معادلات ناوبری استفاده شد. تطبیق نتایج محاسبه موقعیت، سرعت و وضعیت جسم با وجود تفاوتهای زیر در معادلات شبیه-سازی و الگوریتم ناوبری، احتمال تکرار یک خطای تئوری یا نرمافزاری در دو مجموعه روابط را به حداقل میرساند:

- الف معادلات حرکت در شبیه سازی نسبت به دستگاه مختصات اینرسی مماسی ولی در الگوریتم ناوبری نسبت به دستگاه مختصات مماسی محلی استخراج شدند. این دو سیستم مختصات هم در جهت گیری محورها و هم در نحوه ی حرکت و در نتیجه در نوع بیان خروجی ها تفاوت اساسی دارند؛
- ب- با توجه به وضعیت قرارگیری دستگاههای مختصات بدنی و
 ترتیب دورانها در استخراج زوایای اویلر، تعریف زوایای فراز،
 سمت و چرخ در شبیهسازی و ناوبری متفاوت بودند؛
- ج- مدل مورد استفاده برای جاذبه و بیضی گون زمین در شبیه سازی بر اساس مراجع شرقی [7] و در ناوبری براساس مراجع غربی [6] بود؛
- د- روش مورد استفاده برای انتگرالگیری از معادلات شش درجه آزادی شبیهسازی، رانگ-کوتا و برای معادلات ناوبری، اویلر بود.

معادلات ديناميك انتشار خطاي سيستم ناوبري اينرسي

معادلات خطای سامانه ناوبری اینرسی^{۹۳} به فرم معادلات خطی حالت . به شکل رابطه (۸) بیان می شوند [6]:

93 Inertial Navigation System (INS)

محسن شاهمیرزایی و مهران میرشمس

$$\begin{cases} \delta \dot{\mathbf{r}}_{3\times1}^{l} \\ \delta \dot{\mathbf{v}}_{3\times1}^{l} \\ \dot{\boldsymbol{\varepsilon}}_{3\times1}^{l} \\ \dot{\boldsymbol{\varepsilon}}_{3\times1}^{l} \\ \delta \dot{\boldsymbol{\sigma}}_{3\times1}^{l} \\ \delta \dot{\boldsymbol{\sigma}}_{3\times1}^{l} \\ \boldsymbol{\sigma}_{3\times3} & \boldsymbol{F}_{r} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} \\ \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{F}_{V} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{R}_{b}^{l} \\ \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{F}_{\varepsilon} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{R}_{b}^{l} & \boldsymbol{O}_{3\times3} \\ \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{F}_{d} \\ \boldsymbol{\sigma}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{F}_{f} \\ \boldsymbol{\sigma}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{O}_{3\times3} & \boldsymbol{F}_{f} \\ \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \delta \mathbf{r}_{3\times1}^{l} \\ \delta \mathbf{v}_{3\times1}^{l} \\ \delta \mathbf{f}_{3\times1}^{l} \\ \delta \mathbf{f}_{3\times1}^{l} \\ \boldsymbol{\sigma}_{3\times3} \\ \boldsymbol{\sigma}_{3\times3} \\ \boldsymbol{\sigma}_{3\times3} \\ \mathbf{v} \\ \mathbf{v} \\ \mathbf{v} \\ \mathbf{v} \\ \end{cases}$$

در رابطه (۸) $\delta \mathbf{r}^{l}$ ، $\delta \mathbf{w}^{l}$ ، $\mathbf{\varepsilon}^{l}$ ، $\delta \mathbf{V}^{l}$ ، $\delta \mathbf{r}^{l}$ ، م ترتیب خطای موقعیت، سرعت، وضعیت، سرعتهای زاویهای و شتابهای غیرجاذبی هستند و w بیان گر نویز سفید است؛

$$F_r = \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{R_M + h} & 0 \\ \frac{1}{(R_N + h)cos\phi} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$r, cl(a q b a sum is more than a strength of the set of the set$$

نسبت به مؤلفههای بردار سرعت؛
$$F_{\varepsilon} = \begin{bmatrix} \frac{-1}{(R_N+h)} & 0 & 0\\ \frac{-tan\phi}{(R_N+h)} & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
نسبت به مؤلفههای بردار سرعت؛

$$F_{f} = \begin{bmatrix} -\beta_{fx} & 0 & 0\\ 0 & -\beta_{fy} & 0\\ 0 & 0 & -\beta_{fz} 0 \end{bmatrix} \mathcal{F}_{\omega} = \begin{bmatrix} -\beta_{\omega x} & 0 & 0\\ 0 & -\beta_{\omega y} & 0\\ 0 & 0 & -\beta_{\omega z} 0 \end{bmatrix}$$

همان گونه که از روابط فوق استنباط می شود برای مدل سازی قسمت تصادفی خطای سنسورهای اینرسی شامل بایاس شتاب سنجها و دریفت ژیروسکوپها، از فرایند گوس-مارکوف مرتبه اول استفاده شده است.

خطای سیستم ناوبری اینرسی، خطای سنسورهای اینرسی در معادلات ناوبری مدل شده و اختلاف خروجی ناوبری و شبیه سازی با انتگرال دستگاه معادلات (۸) مقایسه شدند. این مقایسه، صحت خطی سازی معادلات حالت را برای استفاده در فیلتر کالمن توسعه یافته تصدیق نمود. نتایج این مقایسه در بخش "نتایج" آورده شده است. نکته قابل توجه این که خطای وضعیت $_{1\times 3}^{1}$ در معادلات (۸)، به

صورت خطای زوایای فراز، سمت و چرخ بیان شدهاند، لذا از معادلات دیفرانسیل زوایای اویلر برای بیان حرکت دورانی جسم در ناوبری استفاده گردید تا اعمال مستقیم خطای سنسورها امکان پذیر باشد.

نتايج

در شبیه سازی انجام شده، واریانس خطا در مدل دریفت ژیروسکوپ و بایاس شتاب سنجها به ترتیب ۰/۰۱ درجه بر ثانیه و ۰/۰۱ متر بر مجذور ثانیه، واریانس خطای موقعیت و وضعیت به ترتیب ۰/۰۱ درجه و ۵۰ متر در نظر گرفته شدهاند (رجوع شود به روابط ۸).

ارتفاع جسم در لحظه شروع شبیهسازی ۹۰۰۰ متر و زاویه فراز آن ۵۵ درجه در نظر گرفته شد. فرض شده دوربین در صفحه زیرین فضاپیما نصب شده و به سمت نقطه فرود جهت گیری می کند.

نمودار شکلهای ۴ تا ۹، خطای در نظر گرفته شده برای سیستم ناوبری اینرسی در تعیین موقعیت و وضعیت را نشان میدهند. این نمودارها خطای محاسبه شده از اختلاف روابط شبیه سازی و ناوبری اینرسی را نیز با انتگرال روابط خطی سازی شده (۸) مقایسه می کنند.



شکل ۴- خطای سیستم ناوبری اینرسی در اندازه گیری موقعیت در جهت ارتفاع



شکل ۵ – خطای سیستم ناوبری اینرسی در اندازهگیری موقعیت در جهت شرقی- غربی



فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی

دوره ۱۴/ شمارهٔ ۳ / پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیاپی ۴۸)

شکل ۶ – خطای سیستم ناوبری اینرسی در اندازه گیری موقعیت در جهت شمالی-





شکل ۷- خطای سیستم ناوبری اینرسی در اندازه گیری وضعیت در کانال فراز

شکل ٨ – خطای سیستم ناوبری اینرسی در اندازه گیری وضعیت در کانال سمت

فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی دوره ۱۴ / شماره ۳/ پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیایی ۴۸)



شکل ۹- خطای سیستم ناوبری اینرسی در اندازه گیری وضعیت در کانال چرخ

تطابق خوب منحنیهای حاصل از محاسبات دقیق با نتایج حاصل از تقریب خطی، صحت استخراج و پیادهسازی روابط را نشان میدهد.

شکلهای ۱۰ و ۱۱، مسیر پرواز شبیه سازی شدهٔ نامی (بدون خطا)، مسیر پرواز محاسبه شده توسط سیستم ناوبری اینرسی (دارای خطا) و مسیر پرواز محاسبه شده توسط سیستم ناوبری تلفیقی (اصلاح شده) را به ترتیب در صفحات قائم و افقی دستگاه مختصات مرجع مماسی مقایسه میکنند. همان گونه که از این اشکال مشهود است، در صورتی که تعیین موقعیت تنها براساس سیستم ناوبری اینرسی انجام شود، خطای موقعیت در جهت طول، قائم و سمت به ترتیب در حدود شود، خطای موقعیت در جهت طول، قائم و سمت به ترتیب در حدود مؤلفههای موقعیت در دستگاه مختصات مذکور را به طور جداگانه بر حسب زمان نشان میدهند.



شکل ۱۰ – مسیر پرواز در صفحه قائم

محسن شاهمیرزایی و مهران میرشمس











شکل ۱۳ - موقعیت در امتداد محور عمودی در دستگاه مختصات مماسی مرجع

برحسب زمان

تخمين خطاي موقعيت سيستم ناوبري اينرسي از طريق تلفيق با سامانه تصويري



شبکل ۱۴ - موقعیت در امتداد محور عرضی در دستگاه مختصات مماسی مرجع بر حسب زمان

به طور مشابه، شکلهای ۱۵، ۱۶ و ۱۷، به ترتیب زاویای فراز، سمت و چرخ را از ناوبری اینرسی و ناوبری تلفیقی با محاسبات صحیح شبیه سازی مقایسه میکنند. طبق منحنی شکلهای ۱۵ تا ۱۷، در صورت عدم اصلاح خطای ناوبری اینرسی، خطای وضعیت در کانال فراز، سمت و چرخ به ترتیب به حدود ۰/۲۳ ۹۵/۰ و ۰/۰ درجه می سد.

به منظور ارزیابی عملکرد سیستم ناوبری تلفیقی پیشنهادی، میزان خطای ناوبری اینرسی و تلفیقی در تعیین موقعیت و وضعیت فضاپیما، در شکل های ۱۸ تا ۲۳ نمایش داده شدهاند.





فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی

دوره ۱۴/ شمارهٔ ۳ / پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیاپی ۴۸)









شکل ۱۹ – مقایسه خطای سیستم ناوبری اینرسی و تلفیقی در اندازهگیری موقعیت در جهت شرقی-غربی بر حسب زمان

\ ۷۸

فصلنامهٔ علمی- پژوهشی علوم و فناوری فضایی / 88 دوره ۱۴ / شماره ۲/ پاییز ۱۴۰۰ (شماره پیاپی ۴۸)



شکل ۲۰ – مقایسه خطای سیستم ناوبری اینرسی و تلفیقی در اندازه گیری موقعیت در جهت شمالی-جنوبی بر حسب زمان



شکل ۲۱ – مقایسه خطای سیستم ناوبری اینرسی و تلفیقی در اندازه گیری وضعیت در کانال فراز



شکل ۲۲ – مقایسه خطای سیستم ناوبری اینرسی و تلفیقی در اندازه گیری وضعیت در کانال سمت

محسن شاهمیرزایی و مهران میرشمس



شکل ۲۳ – مقایسه خطای سیستم ناوبری اینرسی و تلفیقی در اندازه گیری وضعیت در کانال چرخ

نتایج نشان میدهند که به کمک روش پیشنهادی برای تلفیق اطلاعات سیستم ناوبری اینرسی با سیستم ناوبری تصویری کمکی، دستیابی به دقت ۱۰ متر برای موقعیت و ۰/۰۲ درجه برای وضعیت امکان پذیر است. بدین منظور قبلاً تصویر مرجع از منطقه فرود تهیه و مختصات نقاط شاخص زمینی در آن درج می شوند. دقت مورد بحث با فرض كاليبراسيون دقيق دوربين، جبران اعوجاجات لنز و دام، کالیبراسیون سنسورهای اندازهگیری زوایای دوربین نسبت به بدنه فضاپیما، دستیافتنی است. این الزام با روشهای متداول به خوبی برأورده مىشود.

وجه متمایز روش پیشنهادی، عدم نیاز به سختافزار پیچیده و توان محاسباتی بالاست. تنها به وجود یک دوربین تصویربرداری به عنوان سنسور اندازه گیری مکمل در کنار سیستم ناوبری اینرسی نیاز است. بهعلاوه در صورت قطع سیگنال سامانه ناوبری ماهوارهای، اطلاعات سامانه تصویری جایگزین میشوند.

نتيجه گيري

مقاله حاضر به تخمین خطای سیستم ناوبری اینرسی در محاسبهٔ موقعیت و وضعیت یک فضاپیمای در حال فرود اختصاص دارد. طراحی فیلتر کالمن توسعه یافته به گونه ای انجام پذیرفته که در حالتی که سیگنال ناوبری ماهوارهای قطع یا از دسترس خارج شود، بتوان اطلاعات مورد نیاز را از سیستم ناوبری تصویری جایگزین کرد. بدین منظور خطای موقعیت و وضعیت جسم، از تطبیق تصویر برخط دوربین با تصویر مرجع محاسبه و بهعنوان سیگنال اندازه گیری به فیلتر کالمن توسعه يافته وارد مي شوند.

نتایج نشان میدهند، در حالتی که از عوامل خطای جانبی مانند اعوجاج سيستم اپتيكي، كاليبراسيون دوربين، خطاى مقياس تصوير مرجع، سنسورهای اندازه گیری وضعیت دوربین، صرف نظر شود،

Navigation : Analysis and Experiments," in SEMANTIC Scholar, 2011.

- [17] U. Galassi, "Landmark Detection for Autonomous Spacecraft Landing on Mars." *Proceedings of the 2005 IEEE International Conference on Robotics and Automation*, Berlin, Heidelberg: Springer Berlin Heidelberg, 2011.
- [18] H. Bay, "Speeded-Up Robust Features (SURF)," Computer Vision and Image Understanding, vol. vol.110, no. 3, pp. 346-359, 2008.
- [19] S. Bras, "A Nonlinear Attitude Observer Based on Active Vision and Inertial Measurements," *IEEE Transactions on Robotics*, vol. 27, no. 4, pp. 664-677, 2011.
- [20] P. Silson and V. Sazdovski, "INS velocity aiding using bearing-only measurements of unknown landmarks," *AIAA* 2011.
- [21] A. Johnson and T. Ivanov, "Analysis and Testing of a LIDAR-Based Approach to Terrain Relative Navigation for Precise Lunar Landing," in AIAA Guidance, Navigation, and Control, American Institute of Aeronautics and Astronautics, 2011.
- [22] C. Troiani and A. Martinelli, "Vision-aided inertial navigation using virtual features," in *IEEE/RSJ International Conference on Intelligent Robots and Systems*, 2012.
- [23] V. Indelman, "Real-Time Vision-Aided Localization and Navigation Based on Three-View Geometry," *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, vol. 48, no.3, pp. 2239-2259, 2012.
- [24] M. Li and A. I. Mourikis, "High-precision, consistent EKF-based visual-inertial odometry," *The International Journal of Robotics Research*, vol. 32, no.6, pp. 690-711, 2013.
- [25] S. Omari and G. Ducard, "Metric visual-inertial navigation system using single optical flow feature," in *European Control Conference (ECC)*, 2013.
- [26] N. Rowell, S. Parkes and M. Dunstan, "Image Processing for Near Earth Object Optical Guidance Systems," *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, vol. 49, no.2, pp. 1057-1072, 2013.
- [27] G. Panahandeh, and M. Jansson, "Vision-Aided Inertial Navigation Based on Ground Plane Feature Detection," *IEEE/ASME Transactions on Mechatronics*, vol. 19, no. 4, pp. 1206-1215, 2014.
- [28] W. Shao, "Stable estimation of horizontal velocity for planetary lander with motion constraints," *IEEE/CAA Journal of Automatica Sinica*, vol. 2, no.2, pp. 198-206, 2015.
- [29] J. Morel and G. Yu, "ASIFT: A New Framework for Fully Affine Invariant Image Comparison," *SIAM Journal on Imaging Sciences*, vol. 2, no.2, pp. 438-469., 2009.
- [30] A. Mal, "Vision based terrain relative navigation sensor," in International Conference on Trends in Automation, Communications and Computing Technology (I-TACT-15), 2015.
- [31] T. J. Steiner, T. M. Brady and J. A. Hoffman., "Graphbased terrain relative navigation with optimal landmark database selection," in *IEEE Aerospace Conference*, 2015.
- [32] V. Sazdovski, A. Kitanov and I. Petrovic, "Implicit observation model for vision aided inertial navigation of aerial vehicles using single camera vector observations,"

امکان دستیابی به دقت ۱۰ متر برای موقعیت و ۰/۰۲ درجه برای وضعیت امکان پذیر است.

مراجع

- [1] S. Y. Chen, "Kalman Filter for Robot Vision: A Survey," *IEEE Transactions on Industrial Electronics*, vol. 59, no. 11, pp. 4409-4420, 2012..
- [2] S. I. Roumeliotis, A. E. Johnson and J. F. Montgome, "Augmenting inertial navigation with image-based motion estimation," in *Proceedings IEEE International Conference on Robotics and Automation*, (Cat. No.02CH37292), 2002.
- [3] A. Benedetti and P. Perona, "Real-time 2-D feature detection on a reconfigurable computer.," in *IEEE Computer Society Conference on Computer Vision and Pattern Recognition*, (Cat. No.98CB36231), 1998.
- [4] L. S. Cui and H. Cui, "Vision-aided inertial navigation for pinpoint planetary landing," *Aerospace Science and Technology*, vol. 11, no. 6, pp. 499-506, 2007.
- [5] A. I. Mourikis and S. I. Roumeliotis., "A Multi-State Constraint Kalman Filter for Vision-aided Inertial Navigation," in *IEEE International Conference on Robotics and Automation*, 2007.
- [6] J. Ming, "A precise vision-based navigation method for autonomous soft landing of lunar explorer," 2007.
- [7] D. S. Bayard and P. B. Brugarolas, "On-board visionbased spacecraft estimation algorithm for small body exploration," in *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, vol. 44, no. 1, pp. 243-260, 2008.
- [8] F. M. Mirzaei and S. I. Roumeliotis, , "A Kalman Filter-Based Algorithm for IMU-Camera Calibration: Observability Analysis and Performance Evaluation," *IEEE Transactions on Robotics*, pp. 1143-1156, 2008.
- [9] N. Trawny, "Vision-aided inertial navigation for pinpoint landing using observations of mapped landmarks," *Journal of filed Robotic*, vol. 24, pp. 357-378, 2007.
- [10] C. Yang, A. Johnson and I. Matthies, "MER-DIMES: a planetary landing application of computer vision," in *Computer Society Conference on Computer Vision and Pattern Recognition*, (CVPR'05), 2005.
- [11] A. L. Mourikis, "Vision-Aided Inertial Navigation for Spacecraft Entry, Descent, and Landing, 2009," *IEEE Transactions on Robotics*, vol. 25(2), pp. 264-280, 2009.
- [12] C. Harris and M. Stephens, "A Combined Corner and Edge Detector," in 4th Alvey Vision Conference. p. 147--151, 1988.
- [13] S. Muñoz, J. Christian and E. G. Lightsey, "Development of an End to End Simulation Tool for Autonomous Cislunar Navigation," in AIAA Guidance, Navigation, and Control Conference, American Institute of Aeronautics and Astronautics, 2009.
- [14] D. Conway and J. L. Junkins, *Real-time Mapping and Localization under Dynamic Lighting for Small-body Landings*, Univelt Inc, 2015.
- [15] J. Li and H. Cui, "Vision-aided inertial navigation for pin-point landing on Mars," in 2nd International Conference on Intelligent Control and Information Processing, 2011.
- [16] B. V. Pham, "Fusion of Visual Odometry and Landmark Constellation Matching for Spacecraft Absolute

- [38] Mohsen Shamirzaei, "Improving the Accuracy of Navigation System During Spacecraft Entry, Descent, and Landing using Optical Image Registration," M.Sc. Thesis, Aerospace Research Institute, Supervisors, Dr. Peiman Aliparast, Dr. Meysam Mohammadi Amin, 2016.
- [39] M. Shamirzaei, M. Mohammahi Amin and P. Aliparast, "Improving the Accuracy of inertial Navigation System using Image Registration," in 27th Annual International Conference of Iranian Society of Mechanical Engineering, ISME2019, 7th Conference on Thermal Power Plants, Tehran, 2019.
- [40] N. Aboelmagd, B. K. Tashfeen and G. Jacques, Fundamentals of Inertial Navigation, Satellite-based Positioning and their Integration, Springer Heidelberg New York Dordrecht London: Springer, 2013.
- [41] А. А. Лебедев and Н. Ф. Герасюта, Баллистика Ракет, москва: Машиностроение, 1970.

Aerospace Science and Technology, vol. 40, pp. 33-46, 2015.

- [33] L. Wang and Y. Xia, "Observability analysis of Mars entry integrated navigation," *Advances in Space Research*, vol. 56, no.5, pp. 952-963, 2015.
- [34] Z. Yu, R. Xu and P. Cui, "A Multi Sensor Based Integrated Navigation for Pin-Point Landing on Mars," in AIAA Guidance, Navigation, and Control Conference, American Institute of Aeronautics and Astronautics, 2015.
- [35] A. Moeini and M. Namvar, "Global attitude/position estimation using landmark and biased velocity measurements," *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, vol. 52, no.2, pp. 852-862, 2016.
- [36] M. Yu, "Database construction for vision aided navigation in planetary landing," *Acta Astronautica*, vol. 140, pp. 235-246, 2017.
- [37] D. G. Lowe, "Distinctive Image Features from Scale-Invariant Keypoints," vol. 60, pp. 91-110, 2004.