

Journal of Space Science, Technology & Applications (Persian)

Vol. 1, No. 2, pp.: 78-87 2022

Available in: Journal.isrc.ac.ir/article_ 146834.html

DOI: 10.22034/jssta.2022.317822.1040

Article Info

Received: 2021-12-1 Accepted: 2022-2-7

Keywords

Attitude Estimation, Calibration, Real-time, Magnetometer, Hardware in the loop

How to cite this article

ZeinabTalebi,AmirLabibian,HosseinSalimi"ExperimentalAttitudeEstimationUsingReal-timeMagnetometerCalibratedData",Journal of SpaceScience,Technology andApplications,vol 1 (2), p.:78-87, 2022.

Original Article

Experimental Attitude Estimation Using Real-time Magnetometer Calibrated Data

Zeinab Talebi¹, Amir Labibian^{*,2}, Hossein Salimi³

Satellite Research Institute, zeinab_talebi@yahoo.com
 Satellite Research Institute, a.labibian@gmail.com, Corresponding author
 Satellite Research Institute

Abstract

Magnetometer is one of the main sensors in Attitude Determination and Control Subsystem (ADCS) of Low Earth Orbit (LEO) satellites and since it is operable in all times during an orbital period, it can be utilized in almost all functional modes like detumbling, nadir pointing and orbit transfer. Therefore, the accuracy of magnetometer data and its calibration is essential in the success of the missions. In this paper, regarding to the importance of real-time approaches in practical applications, an Extended Kalman Filter (EKF) is used for magnetometer calibration. Then, in order to study the role of magnetometer calibration in attitude estimation (AE) results, calibrated data is employed in the structure of a Multiplicative Quaternion EKF (MQEKF). Finally, a Hardware in the Loop (HIL) test bed equipped with a three axis Helmholtz coil and a three degree of freedom platform is utilized to measure the performance of developed algorithms experimentally. In the calibration process, magnetometer parameters are estimated and used in the AE filter. The results show that the attitude error gradually decreases and the final accuracy increases.

مقاله پژوهشی

تخمین وضعیت تجربی با استفاده از دادههای بلادرنگ کالیبره شده مغناطیسسنج زینب طالبی^۱، امیر لبیبیان ^{۲۲}، حسین سلیمی ^۳

> ۱. پژوهشکده سامانههای ماهواره، zeinab_talebi@yahoo.com (نویسنده مسئول) ۲،۴. پژوهشکده سامانههای ماهواره، a.labibian@gmail.com (نویسنده مسئول) ۳. پژوهشکده سامانههای ماهواره،elec.iran@gmail.com

چکیدہ

مغناطیسسنج یکی از سنسورهای اصلی در زیرسیستم تعیین و کنترل وضعیت (ADCS) ماهوارههای مدار پایین زمین (LEO) است و با توجه به قابلیت استفاده در تمام زمانهای یک تناوب مداری، در اکثر مودهای عملکردی مانند چرخشزدایی، نشانهروی زمین و انتقال مداری مورد استفاده قرار می گیرد. از اینرو، دقت دادههای مغناطیسسنج و کالیبراسیون آن دارای اهمیتی اساسی در موفقیت ماموریت است. در این مقاله، با توجه به اهمیت استفاده از رویکردهای بلادرنگ در کاربردهای عملی، کالیبراسیون مغناطیسسنج با استفاده از فیلتر کالمن توسعه یافته (EKF) مدنظر قرار گرفته است. در ادامه، به منظور بررسی نقش کالیبراسیون مغناطیسسنج در نتایج تخمین وضعیت، دادههای کالیبره شده در ساختار یک فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون ضربی (MQEKF) مورد استفاده قرار می گیرد. در انتها، از یک بستر سختافزار در حلقه (HIL) که مجهز به یک سیمپیچ هلمهولتز و یک میز سه درجه آزادی است بهره گرفته میشود تا عملکرد مجموعه الگوریتمهای توسعه داده شده به صورت تجربی مورد ارزیابی قرار گرفته میشود پارامترهای مغناطیسسنج تخمین زده شده و در فیلتر تخمین وضعیت به کار گرفته میشود. کار پارامترهای مغناطیسسنج تخمین زده شده و در فیلتر تعین وضعیت به کار گرفته میشوند. که



دو فصلنامه علــوم، فــناوری و کاربردهــای فضـایی

سال اول، شماره ۲، صفحه ۸۷–۸۷ پاییز و زمستان ۱۴۰۰

دسترسپذیر در نشانی: _Journal.isrc.ac.ir/article 146834.html

DOI: 10.22034/jssta.2022.317822.1040

تاريخچه داوری

دریافت: ۴۰۰/۰۹/۱۰ پذیرش: ۱۴۰۰/۱۱/۱۸

واژەھاي كليدى

تخمین وضعیت، کالیبراسیون، بلادرنگ، مغناطیسسنج، فیلتر کالمن توسعه یافته، سخت افزار در حلقه

نحوه استناد به مقاله

زینب طالبی، امیر لبیبیان، حسین سلیمی " تخمین وضعیت تجربی با استفاده از دادههای بلادرنگ کالیبره شده مغناطیسسنج "، دوفصلنامه علوم، فناوری و کاربردهای فضایی، جلد اول، شماره دوم، صفحات ۲۸–۸۷.

Ch 1		•
سار کم	سب	حرف
		~

حروف بزرگ	
ماتريس وضعيت	А
ميدان مغناطيسي	В
ماتريس ضرايب	D
ماتريس حساسيت	Н
بهره فيلتر	К
تعداد اندازه گیریها	Ν
ماتريس متعامد	0
حروف کوچک	
باياس	b
كواترنيون	q
حروف يونانى	
نويز اندازهگيري	3
زواياي اويلر	φ. θ. ψ

۱ - مقدمه

تعیین وضعیت یکی از موضوعات اصلی است که در اکثر ماموریتهای ماهوارهای مورد مطالعه قرار می گیرد. موضوع تعیین وضعیت شامل سه بخش می شود: نمایش وضعیت، انتخاب سنسورها و الگوریتمهای تخمین. زوایای اویلر ^۱ [۱]، کواترنیونها ^۲ [۲] و پارامترهای رودریگز ^۳ [۳] برای نمایش وضعیت به طور گسترده مورد استفاده قرار گرفتهاند. با توجه به دقت تخمین وضعیت مورد نیاز، سنسور خورشید، ژایرو، مغناطیسسنج و سنسور ستاره به عنوان سنسورهای تعیین وضعیت مرسوم به صورت جداگانه [۶–۴] یا ترکیبی مورد استفاده قرار می گیرند او-۲]. همچنین، بر مبنای بودجه محاسباتی تعیین شده، انواع فیلتر کالمن توسعه یافته [۲۱–۱۰]، فیلتر کالمن آنستند^۴ () اورد استفاده قرار گیرند.

از میان سنسورهای تعیین وضعیت، مغناطیسسنج تقریباً در تمامی مودهای عملیاتی ماهوارههای مدار پایین زمین (LEO) بهکار گرفته میشود. از منظر زیرسییستم تعیین و کنترل

- 1 Euler angles
- 2 Quaternions
- 3 Rodrigues
- 4 Unscented
- 5 Scale Factors

وضعیت، استفاده از مغناطیسسنج همراه با عملگرهای کنترل وضعیت مانند گشتاوردهندههای مغناطیسی و چرخ عکسالعملی دارای ملاحظاتی است که با راهکارهای متناسب قابل حل است [۱۷٫۱۸] از اینرو، دقت لندازه گیری مغناطیسسنیج دارای اثری کلیدی در نتایج نهایی تعیین وضعیت است. از سوی دیگر، دقت مغناطیسسنج سه محوره به سه عامل، بایاس، ضرایب مقیاس^۵ و تصحیحات عدم تعامد وابسته است [۱۹]. ضرایب مقیاس و تصحیحات عدم تعامد وابسته است [۱۹]. ضرایب مقیاس و دمایی در داخل مغناطیسسنج یا تنشهای مکانیکی ماهواره است [۲۰]. بنابراین، مغناطیسسنج باید در طول عمر ماهواره کالیبره شود تا بهترین دقت ممکن از این سنسور حاصل شود.

گروهی از رویکرها از روشهای تخمین دستهای^۶ برای کالیبراسیون مغناطیسسنج استفاده میکنند [۲۱]، اما در رویکردی دیگر که برای کاربردهای بلادرنگ^۷ مناسب است، از فیلتر کالمن توسعه یافته برای تعیین پارامترهای کالیبراسیون استفاده می شود [۲۲]. مزیت اصلی این رویکرد نسبت به رویکردهای ترتیبی^۸ این است که بردار بایاس و ماتریسی که حاوی ضرایب مقیاس و تصحیحات عدم تعامد است، به صورت مستقیم تخمین زده می شود.

با توجه به اثر کلیدی لندازه گیری مغناطیسسنج در کارایی تعیین وضعیت، پیادهسازی تجربی کالیبراسیون بلادرنگ مغناطیسسنج در این پژوهش مورد بررسی قرار گرفته است. در این راستا، ساختار مبتنی بر فیلتر کالمن توسعه یافته برای تخمین پارامترهای مغناطیسسنج به کار گرفته می ود. همچنین، از یک سیم پیچ هلمهولتز برای تولید میدان مغناطیسی که یک ماهواره مدار پایین زمین در مدار خود تجربه می کند استفاده می شود. برای ایجاد دادههای اندازه گیری که در ساختار فیلتر کالمن توسعه یافته مورد نیاز است، از یک مغناطیسسنج می شود. این سنسور اصلی تعیین وضعیت استفاده می شود. این سنسور بر روی یک پلتفرم سه درجه آزادی که مجهز به یک واحد اندازه گیری اینرسی (IMU) است نصب می شود. سپس، دادههای کالیبره شده مغناطیسسنج در

دوفصلنامه علوم، فناوری و کاربردهای فضایی – سال اول، شماره دوم، پاییز و زمستان ۱۴۰۰/ ۸۰

⁶ Batch

⁷ Real-time

⁸ Sequential

⁹ Anisotropic Magnetoresistive

و در آن

الگوریتم تعیین وضعیت که یک فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون ضـربی اسـت بهکار گرفته میشـود و دقت نهایی تعیین وضعیت محاسبه میشود.

در این مقاله ابتدا روش کالیبراسیون بلادرنگ در بخش ۲ ارائه شده است. در بخش ۳، الگوریتم تعیین وضعیت که یک فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون ضربی است و از دادههای کالیبره شده مغناطیسسنج استفاده می کند شرح داده شده است. بخش ۴ بستر تست تجربی مورد استفاده برای کالیبراسیون مغناطیسسنج و تعیین وضعیت را معرفی می کند. سپس، نتایج پیادهسازی روش کالیبراسیون و اثرات آن بر عملکرد تعیین وضعیت در بخش ۵ آورده شده است. در انتها، جمعبندی و نتایج بهدست آمده از این پژوهش در بخش ۶ بیان شده است.

۲- روش کالیبراسیون بلادرنگ مغناطیسسنج

برای اینکه اندازه گیریهای مغناطیسسنج در ساختار فیلتر کالمن توسعه یافته به کار گرفته شود، مدل اندازه گیری بهصورت زیر در نظر گرفته میشود [۱۹]:

$$\vec{B}_{k} = \left(I_{3} + D^{tne}\right)^{-1} \left(O^{T} A_{k}^{tne} \vec{R}_{k} + \vec{b}^{tne} + \vec{\varepsilon}_{k}\right),$$

$$k = 1, 2, \dots, N$$
(1)

 \vec{R}_{k} ، t_{k} اندازه گیری مغناطیس سنج در زمان \vec{B}_{k} ، \vec{R}_{k} ، مقدار متناظر میدان مغناطیسی نسبت به سیستم زمین مرکز معدار متناظر میدان مغناطیسی نسبت به سیستم زمین مرکز معین ثابت (ECEF)، A_{k}^{me} ماتریس وضعیت نامعلوم مغناطیس سنج نسبت به مختصات زمین ثابت، D^{me} ماتریس نامعلوم شامل ضرایب مقیاس (المانهای قطری) و تصحیحات \vec{b}^{me} ، معامد (المانهای قطری)، O ماتریس متعامد، \vec{b}^{me} بردار بایاس، \vec{s}_{k} بردار نویز اندازه گیری است که فرایند گوسی با میان گیری میان گروسی ا

بر اساس مدل اندازه گیری (۱)، هدف اصلی از کالیبراسیون مغناطیسسنج تخمین D^{ine} و \overline{D}^{ine} است. از سوی دیگر، ارتباط خروجی مغناطیسسنج (x^{ine}) و بردار حالت (\overline{x}^{ine}) به صورت معادله پایه اندازه گیری در نظر گرفته می شود:

$$y_{k} = h_{k} \left(\vec{x}^{tnue} \right) + V_{k} \tag{(7)}$$

$$h_{k}\left(\vec{x}^{tnue}\right) = -S_{k}^{T}E^{tnue}\left(D^{tnue}\right) + 2B_{k}^{T}\left(I_{3} + D^{tnue}\right)b^{tnue} - \left\|b^{tnue}\right\|^{2}$$
(7)

$$E^{true} \equiv 2D^{true} + (D^{true})^{2} = \begin{bmatrix} E_{11}^{true} & E_{12}^{true} & E_{13}^{true} \\ E_{12}^{true} & E_{22}^{true} & E_{23}^{true} \\ E_{13}^{true} & E_{23}^{true} & E_{33}^{true} \end{bmatrix}$$
(*)

$$S_{k} \equiv \begin{bmatrix} B_{1_{k}}^{2} & B_{2_{k}}^{2} & B_{3_{k}}^{2} & 2B_{1_{k}}B_{2_{k}} & 2B_{1_{k}}B_{3_{k}} & 2B_{2_{k}}B_{3_{k}} \end{bmatrix}^{T} \quad (\Delta)$$

$$E^{true} = \begin{bmatrix} E_{11}^{true} & E_{22}^{true} & E_{33}^{true} & E_{12}^{true} & E_{13}^{true} & E_{23}^{true} \end{bmatrix}^{T}$$
(\$)

$$\hat{x}_{k+1} = \hat{x}_{k} + K_{k} \left[y_{k+1} - h_{k+1} \left(\hat{x}_{k} \right) \right]$$
(Y)

$$P_{k+1} = \left[I_9 - K_k H_{k+1}(\hat{x}_k)\right] P_k \tag{A}$$

$$K_{k} = P_{k}H_{k+1}^{T}(\hat{x}_{k})\left[H_{k+1}(\hat{x}_{k})P_{k}H_{k+1}^{T}(\hat{x}_{k}) + \sigma_{k+1}^{2}(\hat{x}_{k})\right]^{-1} \quad (9)$$

که در آن
$$P$$
 کوواریانس پارامترهای تخمین زده شـده برای d^{2} و D^{true} اســتفاده از d^{2} و d^{true} اســتفاده از d^{true} معادله زیر محاسبه میشود:
 $\sigma_{k}^{2} = 4 \Big[(I_{3} + D^{true}) B_{k} - b^{true} \Big]^{T}$

$$\Sigma_{k} \Big[(I_{3} + D^{true}) B_{k} - b^{true} \Big] + 2 (tr\Sigma_{k}^{2})$$

جدول ۱. ساختار فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون

ضربی برای تخمین وضعیت [۲۳]	
$\hat{q}(t_0) = \hat{q}_0, \hat{\beta}(t_0) = \hat{\beta}_0$ $P(t_0) = P_0$	مقداردهی اولیه
$K_{k} = P_{k}^{-}H_{k}^{T} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right) \left[H_{k} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right)P_{k}^{-}H_{k}^{T} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right) + R\right]^{-1}$ $H_{k} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right) = \begin{bmatrix} \left[A \left(\hat{q}^{-}\right)r_{1} \times \right] & 0_{3\times3} \\ \vdots & \vdots \\ \left[A \left(\hat{q}^{-}\right)r_{n} \times \right] & 0_{3\times3} \end{bmatrix}_{u_{k}}$	بهره
$P_{k}^{+} = \left[I - K_{k} H_{k} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right)\right] P_{k}^{-}$ $\Delta \hat{x}_{k}^{+} = K_{k} \left[\tilde{y}_{k} - h_{k} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right)\right]$ $\Delta \hat{x}_{k}^{+} \equiv \left[\delta \hat{\alpha}_{k}^{+T} \Delta \hat{\beta}_{k}^{+T}\right]$ $h_{k} \left(\hat{x}_{k}^{-}\right) = \begin{bmatrix}A \left(\hat{q}^{-}\right) r_{1} \\ A \left(\hat{q}^{-}\right) r_{2} \\ A \left(\hat{q}^{-}\right) r_{n} \end{bmatrix}_{u_{k}}$ $\hat{q}_{k}^{+} = \hat{q}_{k}^{-} + \frac{1}{2} \Xi \left(\hat{q}_{k}^{-}\right) \delta \hat{\alpha}_{k}^{+}$ $\hat{\beta}_{k}^{+} = \hat{\beta}_{k}^{-} + \Delta \hat{\beta}_{k}^{+}$	بەروزرسانى
$egin{aligned} & \hat{arphi}_k^+ = ilde{arphi}_k - \hat{eta}_k^+ \ & \hat{q}_{k+1}^- = \overline{\Omega}ig(\hat{arphi}_k^+ ig) \hat{q}_k^+ \ & P_{k+1}^- = \Phi_k P_k^+ \Phi_k^T + \Upsilon_k \mathcal{Q}_k \Upsilon_k^T \end{aligned}$	انتشار

در این پژوهش، اندازه گیری اصلی برای تخمین وضعیت خروجی مغناطیسسنج است که ویژگیهای آن در جدول (۲) آمده است.

٤- بستر تست كاليبراسيون مغناطيسسنج

در فرایند توسعه الگوریتمهای تعیین و کنترل وضعیت، ارزیابی الگوریتمهای طراحی شده در آزمونهای سختافزار در حلقه (HIL)، یک مزیت اساسی بهشمار میرود. بنابراین، یک سیمپیچ هلمهولتز سه محوره (شکل ۱) برای بررسی عملکرد روش ارائه شده برای کالیبراسیون مغناطیسسنج، بهصورت تجربی مورد استفاده قرار می گیرد. خصوصیات اصلی سیمپیچ هلمهولتز به کار گرفته شده در جدول (۲) آمده است. با استفاده از این بستر تست، تولید پروفایلهای میدان مغناطیسی که ماهوارههای ارتفاع پایین در مدارشان تجربه می کنند ممکن خواهد بود.

$$\Sigma_{k} = E\left\{\varepsilon_{k} \,\varepsilon_{k}^{T}\right\} \tag{(11)}$$

همچنین، ماتریس حساسیت (H) از طریق معادله زیر قابل محاسبه است:

$$H(x) \equiv \frac{\partial h(x)}{\partial x} = \left[2\vec{B}^{T}(I_{3}+D) - 2\vec{b}^{T} - S^{T}M_{ED}(\hat{D}) + 2J\right]$$
(17)

$$M_{ED}(\hat{D}) = 2I_{6} + \begin{bmatrix} 2\hat{D}_{11} & 0 & 0 & 2\hat{D}_{12} & 2\hat{D}_{13} & 0 \\ 0 & 2\hat{D}_{22} & 0 & 2\hat{D}_{12} & 0 & 2\hat{D}_{23} \\ 0 & 0 & 2\hat{D}_{33} & 0 & 2\hat{D}_{13} & 2\hat{D}_{23} \\ \hat{D}_{12} & \hat{D}_{12} & 0 & \hat{D}_{11} + \hat{D}_{22} & \hat{D}_{23} & \hat{D}_{13} \\ \hat{D}_{13} & 0 & \hat{D}_{13} & \hat{D}_{23} & \hat{D}_{11} + \hat{D}_{33} & \hat{D}_{12} \\ 0 & \hat{D}_{23} & \hat{D}_{23} & \hat{D}_{13} & \hat{D}_{12} & \hat{D}_{22} + \hat{D}_{33} \end{bmatrix}$$
(17)

$$J = \begin{bmatrix} B_1b_1 & B_2b_2 & B_3b_3 & B_1b_2 + B_2b_1 & B_1b_3 + B_3b_1 & B_2b_3 + B_3b_2 \end{bmatrix}$$
(14)

۳-الگوريتم تخمين وضعيت

در این مقاله، رویکرد فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون ضربی برای تخمین وضعیت به کار گرفته می شود. معادلات اصلی که در ساختار این فیلتر به کار می رود در جدول (۱) خلاصه شده است.



شکل ۱. سیمپیچ هلمهولتز سه محوره (پژوهشگاه فضایی ایران [۲۴])

جدول ۲. خصوصيات سيم پيچ هلمهولتز

144	تعداد دور در حلقه
۲۸	مقاومت (اهم DC)
٣	بيشينه جريان ورودي
١٢٠±	بيشينه ميدان پيوسته
	(ميكروتسلا)
در داخل یک کره ۴۰ سانتی متری ±۳.۵٪	يكنواختى

همچنین، با استفاده از یک پلتفرم سه درجه آزادی یاتاقان هوایی شبیه سازی دینامیک وضعیت ماهواره در محیط آزمایشگاه ممکن خواهد بود. بنابراین، بستر تستی که شامل پلتفرم سه درجه آزادی و مجهز به یک IMU است برای تخمین وضعیت استفاده می شود (شکل ۲). خروجی IMU به عنوان داده مرجع به منظور محاسبه دقت تخمین وضعیت مورد استفاده قرار می گیرد.



شکل ۲. پلتفرم سه درجه آزادی (پژوهشگاه فضایی ایران [۲۴])

پیادہساری کالیبراسیون مغناطیسسنج

با استفاده از سیمپیچ هلمهولتز (شکل ۱)، روش کالیبراسیون مغناطیسسنج که مبتنی بر فیلتر کالمن توسعه یافته است و در بخش ۲ ارائه شد، بهصورت تجربی مورد بررسی قرار می گیرد. برای این منظور، روش توسعه داده شده بر روی یک برد ARM برای این منظور، روش توسعه داده شده بر روی یک برد 1768

سپس، یک پروفایل میدان مغناطیسی نمونه برای سیم پیچ هلمهولتز تنظیم میشود. این پروفایل بر اساس میدان مغناطیسی که یک ماهواره در مدار دایروی ۵۰۰ کیلومتری تجربه میکند ایجاد میشود (شکل ۳).



شکل ۳. پروفایل میدان مغناطیسی نمونه

در ادامه، با استفاده از یک مغناطیسسنج AMR که ویژگیهای اصلی آن در جدول (۳) آمده و بر روی پلتفرم سه درجه آزادی نصب شده است، پروفایل میدان مغناطیسی تولید شده دریافت و اندازه گیریهای الگوریتم کالیبراسیون مبتنی بر فیلتر کالمن توسعه یافته ایجاد میشود.

جدول ۳. مشخصات اصلی مغناطیس سنج AMR

≤۱°	همراستایی محوری
۲۰۰±nT	بازه اندازهگیری میدان مغناطیسی
ヽ・nT / bit	ضريب مقياس/ حساسيت
< ± ۳۵۰ nT	باياس ميدان مغناطيسي صفر
< ± ۰.۱ ½ (-۱۰۰ تا +۱۰۰ μT)	خطی بودن
< ± ۱ ٪ (-۱۰۰ تا +۱۰۰ μT)	دقت
RSFTT	پروتکل داده





همان گونه که از شکلهای (۴) تا (۶) مشخص است، مقادیر پارامترهای بایاس، ضرایب مقیاس و تصحیحات عدم تعامد پس از عدم قطعیت اولیه ای که داشته اند همگرا شده و با تصحیحاتی که بر روی اندازه گیری انجام می شود داده های کالیبره شده به منظور تخمين وضعيت قابل استفاده خواهند بود.

در بستر سخت افزار در حلقه (شکل ۲)، از یک پلتفرم سه درجه آزادی برای تخمین وضعیت استفاده می شود. این پلتفرم مجهز به یک IMU است (شکل ۲) که مشخصات اصلی آن در جدول (۴) آمده است. خروجی IMU به عنوان داده مرجع برای محاسبه خطاى تخمين وضعيت استفاده مىشود.



شکل IMU .۷ مرجع

بر این اساس، نتایج کالیبراسیون مغناطیسسنج در



همان طور که در شکل (۱۰) مشخص است، خطای تخمین وضعیت با تصحیحاتی که بر روی داده های مغناطیس سنج انجام شده و به صورت داده های کالیبره شده به الگوریتم تخمین وضعیت اعمال می شود به تدریج کاهش یافته و در نهایت به مقادیری بهتر از ۵ درجه می رسد که دقت تخمین وضعیت خوبی در مود نشانه روی برای ماهواره های معمول مدار پایین زمین است.

ذکر این نکته ضروری است که در این مقاله تخمین وضعیت تنها با استفاده از مغناطیسسنج انجام شده است در حالیکه در ماهوارههای LEO معمول، از دیگر سنسورهای تعیین وضعیت مانند ژایروسکوپ و سنسور خورشید نیز بهره گرفته می شود و این موضوع موجب بهبود خطای تخمین وضعیت خواهد شد.

٦- جمعبندى

در این مقاله، پیادهسازی تجربی تخمین وضعیت با استفاده از کالیبراسیون بلادرنگ مغناطیسسنج ارائه شده است. برای ارزیابی کارایی الگوریتم کالیبراسیون به صورت تجربی، از یک سیمپیچ هلمهولتز سه محوره برای تولید پروفایل میدان مغناطیسی که یک ماهواره مدار پایین زمین در مدار خود تجربه میکند بهره گرفته می شود. همچنین، لندازه گیریهای کالیبره شده در یک فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون ضربی برای تخمین وضعیت مورد استفاده قرار می گیرد. برای این منظور، از یک پلتفرم سه درجه آزادی که مجهز به یک IMU

جدول ۴. مشخصات اصلی پارامترهای IMU مرجع

$\leq \cdot \cdot \circ \circ /hr(\sigma)$	ناپايدارى باياس
\pm · .a °/hr	جابەجايى باياس
$< a \cdot ppm(\sigma)$	ضريب مقياس غيرخطي
<vr td="" °="" √hr<=""><td>Angular random walk</td></vr>	Angular random walk

در ادامه، در الگوریتم فیلتر کالمن توسعه یافته مبتنی بر کواترنیون ضربی که ساختار آن در بخش ۳ معرفی شده از دادههای میدان مغناطیسی کالیبره شده برای تخمین وضعیت استفاده میشود. مشخصات این فیلتر در جدول (۵) آمده است.

جدول ۵. مشخصات فيلتر كالمن براى تخمين وضعيت

$\beta_0 = 4.8 \times 10^{-7} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$ rad /s	باياس اوليه
$P_{0} = \begin{bmatrix} 3 \times 10^{-6} I_{3\times 3} & 0_{3\times 3} \\ 0_{3\times 3} & 1 \times 10^{-12} I_{3\times 3} \end{bmatrix}$	ماتريس كوواريانس اوليه
$R = 0.0014I_{3\times 3}$	نویز مغناطیسسنج (نرمالایز شدہ)

فرکانس کاری مجموعه الگوریتمهای توسعه داده شده ۱ هرتز است و با دقت ۱۰ میلی ثانیه اجرا می شود. شکل (۹) وضعیت مرجع و شکل (۱۰) خطای تخمین وضعیت را نشان می دهد:

		ε.
1		

شکل ۹. وضعیت مرجع

Attitude and Position Estimation," *Journal of Guidance, Control, and Dynamics,* vol. 30, no. 1, pp. 133-143, 2007.

- [8] J. C. Springmann, A. J. Sloboda, A. T. Klesh, M. W. Bennett and J. W. Cutler, "The Attitude Determination System of the RAX Satellite," *Acta Astronautica*, vol. 75, pp. 120-135, 2012.
- [9] F. Chunshi, M. Ziyang and L. Xiaoyun, "Multiplicative Quaternion Extended Consensus Kalman Filter for Attitude and Augmented State Estimation," in 35th Chinese Control Conference, Chengdu, 2016.
- [10] M. D. Pham, K. S. Low and S. T. Goh, "Gain-Scheduled Extended Kalman Filter for Nanosatellite Attitude Determination System," *IEEE Transactions on Aerospace and Electronics Systems*, vol. 51, no. 2, pp. 1017-1028, 2015.
- [11] Q. Hua-ming, H. Wei, Q. Lin-chen and S. Chen, "Robust Extended Kalman Filter for Attitude Estimation with Multiplicative Noises and Unknown External Disturbances," *IET Control Theory and Applications*, vol. 8, no. 15, pp. 1523-1536, 2014.
- [12] M. S. Andrle and J. L. Crassidis, "Attitude Estimation Employing Common Frame Error Representations," *Journal of Guidance, Control, and Dynamics*, vol. 38, pp. 1614-1624, 2015.
- [13] M. Abdelrahman and S. Park, "Sigma-Point Kalman Filtering for Spacecraft Attitude and Rate Estimation using Magnetometer Measurements," *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, vol. 47, no. 2, pp. 1401-1415, 2011.
- [14] C. Hajiev and H. E. Soken, "Robust Adaptive Unscented Kalman Filter for Attitude Estimation of Pico Satellites," *International Journal of Adaptive Control and Signal Processing*, vol. 28, no. 2, pp. 107-120, 2014.
- [15] X. Tang, J. Wei and K. Chen, "Square-Root Adaptive Cubature Kalman Filter with Application to Spacecraft Attitude Estimation," 15th International Conference on Information Fusion, pp. 1406-1412, 31 August 2012.
- [16] L. Zhang, H. Yang, H. Lu, S. Zhang, H. Cai and S. Qian, "Cubature Kalman Filtering for Relative Spacecraft Attitude and Position Estimation," *Acta Astronautica*, vol. 105, pp. 254-264, 2014.

است بهره گرفته میشود. نتایج نشان دهنده دقت خوبی در تخمین وضعیت برای مودهای نشانهروی ماهوارههای LEO معمول است.

تعارض منافع هیچگونه تعارض منافع توسط نویسندگان بیان نشده است.

مراجع

- [1] R. V. Garcia, H. K. Kuga and M. C. Zanardi, "Unscented Kalman Filter for Spacecraft Attitude Estimation Using Quaternions and Euler Angles".
- [2] X. Tang, Z. Liu and J. Zhang, "Square-Root Quaternion Cubature Kalman Filtering for Spacecraft Attitude Estimation," *Acta Astronautica*, vol. 76, pp. 84-94, 2012.
- [3] R. V. Garcia, N. O. Matos, H. K. Kuga and M. C. Zanardi, "Unscented Kalman Filter for Spacecraft Attitude Estimation Using Modified Rodrigues Parameters and Real Data," *Computational Applied Mathematics*, vol. 35, pp. 835-846, 2016.
- [4] J. D. Searcy and H. J. Pernicka, "Magnetometer-Only Attitude Determination Using Novel Two-Step Kalman Filter Approach," *Journal of Guidance, Control, and Dynamics,* vol. 35, no. 6, pp. 1693-1701, 2012.
- [5] B. Chen, Y. Geng and X. Yang, "B. Chen, Y. Geng and X. Yang, "High Precision Attitude Estimation Algorithm Using Three Star Trackers," in 10th World Congress on Intelligent Control and Automation, Beijing, 2012.
- [6] J. L. Crassidis and F. L. Markley, "Three-Axis Attitude Estimation Using Rate-Integrating Gyroscopes," *Journal of Guidance, Control, and Dynamics*, vol. 39, no. 7, pp. 1513-1526, 2016.
- [7] K. Son-Goo, J. L. Crassidis, Y. Cheng, A. M. Fosbury and J. L. Junkins, "K. Son-Goo, J. L. Crassidis, Y. Cheng, A. M. Fosbury and J. L. Junkins, "Kalman Filtering for Relative Spacecraft

دوفصلنامه علوم، فناوری و کاربردهای فضایی – سال اول، شماره دوم، پاییز و زمستان ۱۴۰۰/ ۸۶

Magnetometer Calibration," *Journal of Guidance*, *Control and Dynamics*, vol. 28, no. 1, pp. 115-120, 2005.

- [23] J. L. Crassidis and J. L. Junkins, Optimal Estimation of Dynamic Systems, New York: CRC Press, 2012.
- [24] "Iranian Space Research Center," Tehran, Iran, Postal Code:1459777511.
- [25] "www.kavirElectronic.ir".

- [17] N. Sugimura, T. Kuwahara and K. Yoshida, "Attitude Determination and Control System for Nadir Pointing Using Magnetorquer and Magnetometer," *IEEE Aerospace Conference*, March, 2016.
- [18] M. H. Hajikarim and N. Assadian, "Fault-Tolerant Control of Flexible Satellite with Magnetic Actuation and Reaction Wheel,"*Proceedings of the Institution of Mechanical Engineers, Part G: Journal of Aerospace Engineering*, 2021.
- [19] F. L. Markley and J. L. Crassidis, Fundamentals of Spacecraft Attitude Determination and Control, New York: Springer, 2014.
- [20] R. Alonso and M. D. Shuster, "Complete Linear Attitude-Independent Magnetometer Calibration," *Journal of Astronautical Sciences*, vol. 50, no. 4, pp. 477-490, 2002.
- [21] B. Gambhire, "Determination of Magnetometer Biases Using Module RESIDG," Computer Sceinces Corporation, 1975.

COPYRIGHTS

© 2022 by the authors. Licensee Iranian Space Research Center of Iran. This article is an open access article distributed under the terms and conditions of the Creative Commons Attribution 4.0 International (CC BY 4.0) (https://creativecommons.org/licenses/by/4.0/)

[22] J. L. Crassidis, K. L. Lai and R. R. Harman, "Real-Time Attitude-Independent Three-Axis