

ارائه روشی مقاوم جهت ترکیب داده در سیستم تلفیقی GPS/SDINS و مقایسه آن با فیلتر کالمن توسعه یافته در شرایط بحرانی

علی اسدیان^۱، بهزاد مشیری^۲، علی خاکی صدیق^۳

^۱ فارغ‌التحصیل دانشکده برق و کامپیوتر، گروه کنترل، دانشگاه تهران، ir.a.asadian@ece.ut.ac.ir

^۲ قطب علمی کنترل و پردازش هوشمند، دانشکده برق و کامپیوتر، دانشگاه تهران، moshiri@ut.ac.ir

^۳ دانشکده مهندسی برق، دانشگاه خواجه نصیرالدین طوسی تهران، ir.sedigh@eetd.kntu.ac.ir

چکیده: در این مقاله روشی مقاوم و مبتنی بر فیلتر ذره‌ای برای مساله تخمین حالت در سیستم تلفیقی GPS/SDINS ارائه می‌شود. روش جالفاده و کلاسیکی چون چون فیلتر کالمن توسعه یافته که مبتنی بر خطی‌سازی مدل می‌باشد، در ناویری زمینی در موارد بحرانی مانند محیط‌های شهری که کاهش تعداد ماهواره‌های تحت رویت از حد مجاز لازم بدلیل موانع فیزیکی مختلف کاملاً محتمل است، به سرعت و اگرا می‌شود، در حالیکه با بکارگیری روش معروفی شده در این مقاله می‌توان ناویری را با دقت نسبتاً مطلوبی در شرایط نامساعد رویت انجام داد.

کلمات کلیدی: فیلتر ذره‌ای، فیلتر کالمن توسعه یافته، ناویری زمینی، قطع ارتباط ماهواره‌ای، سیستم تلفیقی GPS/SDINS

Abstract: In this paper, a robust state space estimation technique based on particle Kalman filters is presented for GPS/SDINS. The well known extended Kalman filters can fail under critical condition such as loss of satellite data in urban environment. This is due to physical obstacles present in such environments and leads to Kalman filter divergence. It is shown in this paper that with the proposed technique, this problem is mainly overcome.

Keywords: Particle Filter, Extended Kalman Filter,

کنترل و تئوری تخمین و برخی دیگر نیز بر پایه روش‌های نوین هوشمند

پایه‌گذاری شده‌اند [۲].

بدیهی است که فیلتر کالمن برای سیستم‌های خطی با نویز گوسی جواب بهینه است، ولی در غیر اینصورت فیلتر کالمن توسعه یافته بعنوان جایگزینی مناسب برای فیلتر کالمن استاندارد، روش کلاسیک در حل چنین مساله است. در [۷-۱۰] در این زمینه بررسی‌هایی صورت گرفته است. جدا از مساله زیربهینگی^۲ فیلتر کالمن توسعه یافته در یک سیستم غیرخطی و از جمله سیستم تلفیقی GPS/SDINS، معضل قطع ارتباط ماهواره‌ای در ناویری زمینی و در کاربردهای شهری، امری اجتناب ناپذیر است که از نقاط ضعف فیلتر کالمن محسوب می‌شود [۱۶].

۱- مقدمه

امروزه سیستم تلفیقی GPS/SDINS به دلیل بالا بودن دقت و قابلیت اعتماد کاربرد وسیعی در سیستم‌های ناویری پیدا کرده است [۱]. منتهی غیرخطی بودن مدل دینامیکی سیستم فوق الذکر بهمراه پیچیدگی‌های جانبی آن از جمله وجود منابع مختلف خطأ، مساله تخمین حالت و ناویری دقیق را چار مشکل می‌کند. آنطور که از مطالعه منابع مختلف برآمد، رایج‌ترین روش جهت ترکیب اطلاعات در سیستم ناویری، استفاده از فیلتر کالمن و مشتقات آن مانند فیلتر کالمن توسعه یافته می‌باشد. بر این اساس روش فوق به عنوان رویکردی متداول و یک محک ۱ کلی جهت مقایسه عملکرد سایر روش‌ها، مطرح می‌باشد. برخی از این روش‌های ترکیب داده بر اساس تئوری‌های کلاسیک علم

² Suboptimality

¹ Benchmark

تشعشع، تاخیر آتمسفریک، خطای چند مسیری، خطای ناشی از اختلاف ساعت و همچنین نویز گیرنده، چند عامل موثر در کاهش دقت این سیستم ناوبری می‌باشد. در عوض در حالت عادی خطای آن حتی برای زمان‌های طولانی محدود است [۳]. در نتیجه به منظور افزایش صحت ناوبری و قابلیت اعتماد سیستم و رفع معایب هر سیستم توسط دیگری، استفاده از هر دو نوع سیستم ناوبری همراه با یک الگوریتم مناسب ترکیب توصیه می‌شود.

در [۶-۳] به مدل‌های دینامیکی جامعی برای سیستم فوق اشاره

شده است. معادلات کلی حاکم بر یک SDINS به فرم زیر است:

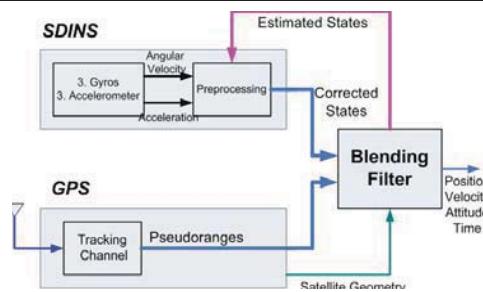
$$\begin{pmatrix} \dot{r}^n \\ \dot{v}^n \\ \dot{\Omega}_b^n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v^n \\ C_b^n f^b - (2\Omega_{ie}^n + \Omega_{en}^n) v^n + g^n \\ C_b^n (\Omega_{ib}^b - \Omega_{en}^b) \end{pmatrix} \quad (1)$$

در رابطه بالا، r^n و v^n بترتیب بردار مکان و سرعت در دستگاه ناوبری و C_b^n ماتریس تبدیل از دستگاه بدنه به ناوبری می‌باشند. f^b نیز بردار نیرو در مختصات بدنه و g^n شتاب جاذبه است. ماتریس k ($\Omega_{km}^l = \Omega(\omega_{km}^l)$) نیز سرعت نسبی دستگاه m نسبت به دستگاه است که در چارچوب مختصاتی دستگاه l بیان می‌شود. ω_{ie}^n سرعت زاویه‌ای زمین نسبت به دستگاه اینرسی در دستگاه ناوبری می‌باشد. خروجی سیستم اندازه‌گیر اینرسیال که مقادیر شتاب‌ها و سرعت‌های زاویه‌ای می‌باشند، در حکم ورودی برای مجموعه معادلات بالا می‌باشند. پس حل مساله ناوبری اینرسیال به معنی حل معادلات دیفرانسیل کلی (۱) با فرض داشتن مقادیر لحظه‌ای f^b و ω_{ib}^b و همچنین یک شرط اولیه برای مساله می‌باشد.

آنطور که در مراجع مختلف مشاهده شد، بدلیل پیچیدگی نسبی مدل واقعی سیستم تلفیقی، عموماً مدل‌های دینامیکی ساده‌ای برای پیاده‌سازی الگوریتم ترکیب بکار می‌رود [۹-۱۰]، که این امر تاحدی جامعیت روش‌های ارائه شده را زیر سوال می‌برد لذا در این مقاله سعی شد تا حد امکان مدل کاملی را مبنظر کرد. درنهایت از فرم باز شده معادله (۱)، به شرح زیر استفاده شد [۱۴] و [۱۶].

جدول ۱. پارامترهای بیضوی گون مبنای در دستگاه مخصوصی WGS^۵84

مقدار	نام پارامتر
۶۳۷۸/۱۳۷	(نصف قطر بزرگ) a
۹۳۵۶/۷۵۲	(نصف قطر کوچک) b
$۱۰^{-۳} \times ۷/۲۹۲۱۱۵$ رادیان بر ثانیه	(سرعت زاویه‌ای) ω_{ie}



شکل ۱: بلوک دیاگرام کلی ترکیب داده در سیستم تلفیقی GPS/SDINS

در این مقاله روشی نوین برای بهینه‌سازی و تخمین در مواردی که با سیستم‌های غیرخطی و یا نویز غیرگوسی مواجه‌هم، ارائه می‌شود. ایده اصلی این روش استفاده از نظریه فیلترهای ذره‌ای^۳ و بدست آوردن تابع چگالی احتمال مشروط بردار حالت با توجه به بردار اندازه‌گیری‌ها و استفاده از تئوری بیز می‌باشد. در نتیجه می‌توان تخمین بهینه‌ای از هر تابع دلخواه از عناصر بردار حالت بر اساس معیار حداقل بودن واریانس خطای بدست آورد. بلوک دیاگرام کلی چنین سیستمی در حالت ترکیب داده متمرکز^۴ در شکل (۱) نمایش داده است که اساس کار ما نیز قرار خواهد گرفت. بخش مهم این دیاگرام، بلوک ترکیب و یا تخمین گر می‌باشد که می‌تواند هریک از دو فیلتر فوق الذکر فرض شود که موضوع اصلی این فعالیت پژوهشی می‌باشد.

۲- معرفی سیستم تلفیقی GPS/SDINS

سیستم‌های ناوبری به دو دسته کلی مکان‌یاب مانند سیستم ماهواره‌ای GPS و تعیین موقعیت اینرسی یا INS تقسیم می‌شوند. سیستم INS از جمله دقیق‌ترین و امن‌ترین سیستم‌های ناوبری است چراکه بدون هیچ نوع دریافت و ارسال سیگنال مخابراتی تنها با اندازه‌گیری نیروی وارد بر جسم و سرعت زاویه‌ای مربوطه، موقعیت و وضعیت را در هر لحظه تعیین می‌کند. عیب آن نیز این است که خطای ناوبری آن با گذشت زمان با توجه به بایاس اولیه بطور تصاعدی افزایش می‌یابد و در زمان‌های طولانی موجب انحراف قابل توجه جسم متحرک می‌شود.

از طرفی سیستم GPS به علت ارتباط مخابراتی با دنیای خارج، برآختی می‌تواند توسط گردانندگان سیستم مخابراتی مورد اغتشاش واقع شود. پهنه‌ای باند آن پایین بوده و مسائلی چون تداخلات ناشی از

³ Particle Filters (PFs)

⁴ Centralized Data Fusion

با صرف نظر از اثر تغییرات شتاب جاذبه زمین، در نهایت مدل دینامیکی INS توسط روایط $(10-7)$ بیان می شود. در این روایط g شتاب جاذبه، $\tilde{a}_u \tilde{a}_v \tilde{a}_w$ مقادیر اندازه گیری شده توسط سه شتاب سنج و $w_t^{b_{acc}}$ بیانس اولیه آن می باشد، w_t^x و $w_t^{b_{gyro}}$ نیز فرآیندهای تصادفی وینر با متوسط صفر و واریانس مناسب می باشند.

$$d\begin{pmatrix} \phi \\ \lambda \\ h \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{1}{R_\phi + h} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{(R_\lambda + h) \cos(\phi)} & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} V_N \\ V_E \\ V_D \end{pmatrix} dt$$

$$d\begin{pmatrix} V_N \\ V_E \\ V_D \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{V_E^2 \tan(\phi)}{R_\lambda + h} - 2\omega_{ie} \sin(\phi)V_E + \frac{V_N V_D}{R_\phi + h} \\ \frac{V_E V_N \tan(\phi)}{R_\phi + h} + \omega_{ie} \{\sin(\phi)V_N + 2\cos(\phi)V_D\} + \frac{V_E V_D}{R_\lambda + h} \\ -\frac{V_N^2}{R_\phi + h} - 2\omega_{ie} \cos(\phi)V_E - \frac{V_E^2}{R_\lambda + h} \end{pmatrix} dt + R_{b2g} \begin{pmatrix} \tilde{a}_u \\ \tilde{a}_v \\ \tilde{a}_w \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} b_u \\ b_v \\ b_w \end{pmatrix} dt + dw_t^{b_{gyro}}$$

$$d\begin{pmatrix} b_u \\ b_v \\ b_w \end{pmatrix} = -a_{acc} \begin{pmatrix} b_u \\ b_v \\ b_w \end{pmatrix} dt + dw_t^{b_{acc}}$$

$$d\begin{pmatrix} b_p \\ b_q \\ b_r \end{pmatrix} = -a_{gyro} \begin{pmatrix} b_p \\ b_q \\ b_r \end{pmatrix} dt + dw_t^{b_{gyro}}$$
(۷-۱۰)

مدلسازی خطای ساعت: مدل مربوط به خطای ساعت گیرنده δ_t به صورت انتگرال یک فرآیند تصادفی x_t بیان می شود. نیز یک فرآیند وینر با متوسط صفر و واریانس σ_w^2 می باشد.

$$dx_t = -a_{clock} x_t dt + dw_t^x \quad (11)$$

$$d\delta_t = x_t dt \quad (12)$$

مدلسازی تاخیر آتمسفریک: جهت مدلسازی خطای تروپوسفریک به عنوان منبع اصلی خطای سیستم GPS که قابل مدلسازی بوده و عموماً غیرقابل حذف می باشد، از مدل ساده شده گود-گودمن^۸ و معادله (13)

دوران زمین)	
$\frac{a-b}{a} = ۳۴۵۲۸۱۱۳ \times 10^{-5}$	f (میزان تخت بودن)
$\sqrt{f(1-f)} = .۰۵۷۸۱$	e (خروج از مرکز)

$$\begin{pmatrix} V_N \\ V_E \\ V_D \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} (R_\phi + h)\dot{\phi} \\ (R_\lambda + h)\cos(\phi)\dot{\lambda} \\ -\dot{h} \end{pmatrix} \quad (2)$$

$$R_\lambda = \frac{a(1-e^2)}{\sqrt{\{1-e^2 \sin^2(\phi)\}^3}} \quad (3)$$

$$R_\phi = \frac{a}{\sqrt{1-e^2 \sin^2(\phi)}} \quad (4)$$

عموماً مکان جسم بر حسب پارامترهای λ (طول جغرافیایی)، ϕ (عرض جغرافیایی) و h (ارتفاع) بیان می شود. پارامترهای بیضی گون مبنی جهت مدل کردن کره زمین در جداول (1) آمده است. سرعت جسم متوجه نیز معمولاً در دستگاه مختصات محلی^۶ NED بیان می شود. رابطه بین بردار سرعت و پارامترهای جغرافیایی به صورت روایت $(4-2)$ است. INS موردنظر در اینجا از نوع SDINS یعنی بدون صفحه پایدار کننده^۷ است و اندازه گیری های سه شتاب سنج و سه ژیروسکوپ نسبت به بدنه واحد INS انجام می شود. ماتریس تبدیل بین این مختصات بدنه و مختصات محلی NED، در معادله دیفرانسیل (5) صدق می کند:

$$dR_{b2g} = R_{b2g} \begin{pmatrix} 0 & -r & q \\ r & 0 & -p \\ -q & p & 0 \end{pmatrix} dt \quad (5)$$

$$\omega_{gb}^b = \begin{pmatrix} p \\ q \\ r \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \tilde{p} \\ \tilde{q} \\ \tilde{r} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} b_p \\ b_q \\ b_r \end{pmatrix} - R_{g2b} \begin{pmatrix} \omega_{ie} \cos(\phi) + \frac{V_E}{R_\lambda + h} \\ -\frac{V_N}{R_\phi + h} \\ -\omega_{ie} \sin(\phi) + \frac{V_E \tan(\phi)}{R_\lambda + h} \end{pmatrix} \quad (6)$$

بردار سرعت زاویه ای جسم متوجه در مختصات بدنه نیز یعنی: $\omega_{gb}^b = (p \ q \ r)^T$ در معادله (6) صدق می کند که در این معادله $(\tilde{p} \ \tilde{q} \ \tilde{r})^T$ مقادیر اندازه گیری شده توسط ژیروسکوپ ها و $(b_p \ b_q \ b_r)^T$ بیانس اولیه مربوطه می باشد.

⁸ Goad & Goodman

⁶ North East Down

⁷ Strapdown INS

مختصاتی ECEF^۹ می‌باشد. جهت حل مساله ناهمزنی داده‌های دو سیستم ناوبری نیز از یک درونیابی خطی ساده استفاده شد [۸] و [۱۶]. توجه شود عموماً برای تخمین بردار حالت بر اساس اندازه‌گیری شبه‌فاصله‌ها با کمک روش غیرهشمند، در هر لحظه حداقل باید ۴ ماهواره قابل رویت باشد. برای افزایش دقت ناوبری نیز باید بیش از این تعداد یعنی مثلاً ۵ ماهواره در هر لحظه برای گیرنده قابل رویت باشد. در ناوبری شهری در حالات بحرانی، موانع طبیعی و یا غیر طبیعی ممکن است مانع از رویت مناسب و حتی کاهش تعداد ماهواره‌های تحت رویت شود. این امر متناظر با عبور و سیله متحرک از جلوی ساختمنهای بلند، زیر پل‌ها و یا داخل تونل‌ها و یا اصولاً وجود هرنوع مانع فیزیکی که موجب تضعیف و یا قطع ارتباط مخابراتی گیرنده GPS نصب شده بروی و سیله تقلیل با هریک از ماهواره‌ها گردد، می‌باشد. این قطع ارتباط ماهواره‌ای طبق [۸]، منجر به میل کردن فاکتورهای هندسی تعیین موقعیت به سمت بینهایت و واگرایی سریع فیلتر کالمن توسعه یافته خواهد شد. بدینهی می‌باشد که شاخص فوق یک پارامتر مهم جهت ارزیابی میزان کارآیی الگوریتم ترکیب داده بشمار می‌رود و ارائه یک روش مقاوم نسبت به معضل فوق، در امر ناوبری زمینی یک نقطه قوت بسیار مهم بشمار می‌رود. بنابراین در این مقاله، شاخص خطای ناوبری در حالت قطع ارتباط ماهواره‌ای، به عنوان یک معیار اساسی جهت مقایسه دو روش مختلف مورد بحث در تلفیق دو سیستم ناوبری GPS و INS و تعیین میزان مقاومت هریک، مورد بررسی قرار خواهد گرفت. همانطور که نشان داده خواهد شد، در چنین موقعي روشن ارائه شده در [۱۵] می‌تواند راه حل مناسبی برای مساله تخمین حالت در مساله ناوبری باشد.

۳- فیلتر ذره‌ای و الگوریتم پیشنهادی جهت تخمین حالت

همانطور که ذکر شد استفاده از فیلتر کالمن توسعه یافته یک روش متدالو در برخورد با مساله تخمین در سیستم‌های غیرخطی و بخصوص در کاربرد ناوبری است [۶-۹]. در اینجا روشی کارا برای حل مساله تخمین در مواجهه با سیستم‌های غیرخطی و غیرگوسی و مقاوم در برابر قطع ارتباط ماهواره‌ای در سیستم تلفیقی ارائه می‌شود. این روش جزو روشن‌های آماری مونت کارلو بوده و بر پایه استفاده از قانون اعداد بزرگ است و تابع چگالی احتمال شرطی را به صورت مجموع

استفاده می‌کنیم که در آن θ زاویه فراز رویت ماهواره، R شعاع زمین و h_d و h_w به ترتیب ارتفاع لایه‌های تروپوسferیک مرطوب و خشک، دما، p فشار محی و pe فشار جزئی بخار آب می‌باشند [۱۶]. پارامترهای تقریبی این مدل نیز طبق جدول (۲) فرض می‌شوند.

$$\Delta_{tropo}(\theta) = 10^{-6} \{ N_d^{tropo} \{ \sqrt{(R+h_d)^2 - R^2 \cos^2(\theta)} \\ - R \sin(\theta) \} + N_w^{tropo} \{ \sqrt{(R+h_w)^2 - R^2 \cos^2(\theta)} \\ - R \sin(\theta) \} \} \quad (13)$$

جدول ۲: پارامترهای مدل خطای تروپوسferیک

نام پارامتر	مقدار
R	۶۳۶۷/۴۳ کیلومتر
h_w	۱۱۰۰ متر
h_d	(۱۴۸/۷۷ - ۲۷۳/۱۶) + ۴۰۱۳۶
N_w^{tropo}	$\frac{pe}{T^2}$ $- ۱۲/۹۶ \frac{pe}{T} + ۷۱۰/۴۷۱$
N_d^{tropo}	$\frac{pe}{T}$ $۷۷/۶۴$

شبه‌فاصله‌ها و معادله مربوط به بردار اندازه‌گیری: در این مقاله ناوبری صرفاً بر اساس اندازه‌گیری شبه‌فاصله‌ها انجام می‌ذیرد. شبه‌فاصله‌ها بصورت فاصله نسبی بین هریک از ماهواره‌ها با جسم متخرک که توسط منابع خطای از مقدار واقعی منحرف می‌شوند، توسط روابط ۱۴ الی ۱۶ بیان می‌شود.

$$\rho_i = \sqrt{(X_{si} - X_m)^2 + (Y_{si} - Y_m)^2 + (Z_{si} - Z_m)^2} + c\delta_i + \Delta_{tropo}(\theta_i) + \eta_i \quad (14)$$

$$\theta_i = \frac{\pi}{2} - \text{Arc cos} \left\{ \frac{X_m(X_{si} - X_m) + Y_m(Y_{si} - Y_m) + Z_m(Z_{si} - Z_m)}{\sqrt{(X_{si} - X_m)^2 + (Y_{si} - Y_m)^2 + (Z_{si} - Z_m)^2}} \right\} \times \frac{1}{\sqrt{X_m^2 + Y_m^2 + Z_m^2}} \quad (15)$$

$$\begin{pmatrix} X_m \\ Y_m \\ Z_m \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} (R_\phi + h) \cos(\lambda) \cos(\phi) \\ (R_\phi + h) \cos(\lambda) \sin(\phi) \\ (R_\phi(1 - e^2) + h) \sin(\lambda) \end{pmatrix} \quad (16)$$

در این روابط c سرعت نور، δ_i بایاس ساعت گیرنده، θ_i زاویه فراز رویت ماهواره‌ایم، η_i نویز اندازه‌گیری، (X_{si}, Y_{si}, Z_{si}) مختصات ماهواره‌ایم و (X_m, Y_m, Z_m) مختصات گیرنده در چارچوب

^۹ Earth Centered Earth Fixed

معکوس مور-پرس ماتریس B_w می‌باشد. اکنون می‌خواهیم $P(x_{k+1} | y_{1:k+1})$ را بدست آوریم. فرض می‌کنیم y_{k+1} از طریق اندازه‌گیری در دسترس است. طبق قاعده بیز:

$$P(x_{k+1} | y_{1:k+1}) = \frac{P(y_{k+1} | x_{k+1})P(x_{k+1} | y_{1:k})}{P(y_{k+1} | y_{1:k})} \quad (23)$$

از طریق رابطه (۲۱) قبل حساب شد.

$P(y_{k+1} | x_{k+1})$ هم از طریق مدل اندازه‌گیری مشابه رابطه (۲۲) توسط رابطه (۲۴) حساب می‌شود.

$$P(y_{k+1} | x_{k+1}) = P_{\tilde{v}_{k+1}}(z_{k+1} - h(x_{k+1})) \quad (24)$$

مخرج کسر هم طبق رابطه (۲۵) بدست می‌آید.

$$P(y_{k+1} | y_{1:k}) = \int P(y_{k+1} | x_{k+1})P(x_{k+1} | y_{1:k})dx_{k+1} \quad (25)$$

بنابراین در مرحله بروز کردن با توجه به روابط ذکر شده، $P(x_{k+1} | y_{1:k+1})$ محاسبه می‌شود. انجام این دو مرحله بصورت بازگشتی منجر به یافتن کلی ضرایب بیز و تابع مجھول ($P(x_k | y_{1:k})$) و حل مساله تخمین می‌شود. توجه شود که جواب بدست آمده گرچه دقیق است و هیچ نوع تقریبی در آن بکار نرفته است، ولی بدليل بعد نامحدود فیلتر تخمین‌گر، عملًا قابل پیاده‌سازی نیست. روش مورد استفاده جهت تقریب رابطه بدست آمده در تعداد گام محدود، استفاده از فیلتر ذره‌ای به شرح زیر است:

اگر نمونه‌های $\{x_{0:k}^i | y_{1:k}\}_{i=1}^N$ براساس تابع $q(x_{0:k} | y_{1:k})$ بازسازی شوند^{۱۰}، وزن‌های مربوطه برابر خواهد بود با [۱۱]:

$$\omega_k^i \propto \frac{P(x_{0:k}^i | y_{0:k}^i)}{q(x_{0:k}^i | y_{0:k}^i)} \quad (26)$$

اگر (۰) را بتوان طوری انتخاب کرد که رابطه (۲۷) برقرار باشد، در اینصورت تخمین موردنظر از تابع چگالی احتمال را می‌توان برحسب توابع $P(x_k | x_{k-1})$ و $P(y_k | x_k)$ بدست $P(x_k | y_{1:k-1})$ آورد.

$$q(x_{0:k} | y_{1:k}) = q(x_k | x_{0:k-1}, y_{1:k})q(x_{0:k-1} | y_{1:k-1}) \quad (27)$$

این موضوع را در ذیل نشان می‌دهیم:

وزن یافته تعدادی تابع گسسته تقریب می‌زند. در [۱۶] و [۱۱-۱۴] بطور مفصل در مورد جزئیات ریاضی موضوع و همگرایی این فیلتر بحث شده است. در اینجا صرفاً تابع کلی مورد استفاده قرار می‌گیرد. ابتدا به ذکر مبانی ریاضی موضوع پرداخته می‌شود. در خیلی از موارد می‌توان مدل سیستم را به صورت زیر بازنویسی کرد:

$$x_{k+1} = f(x_k, u_k) + B_w w_k \quad (17)$$

$$z_k = h(x_k) + B_v v_k = h(x_k) + \tilde{v}_k \quad (18)$$

این امر صرفاً جهت سادگی نمایش روابط انجام می‌شود. در این صورت: $R_k^v = \tilde{g}_k(x_k)R_k^v \tilde{g}_k(x_k)^T$ که م neuropor از ماتریس کوواریانس نویز است. فرض هم می‌شود که تابع توزیع احتمال فرآیندهای w_k و v_k به ترتیب P_{w_k} و P_{v_k} باشند. هدف پیدا کردن تخمین بهینه یک تابع دلخواه مانند g از عناصر بردار حالت با معیار حداقل بودن واریانس خطاست.

$$\hat{g}(x_k)_{\text{Minimum-Variance}} = E[g(x_k) | Y_k] \quad (19)$$

که $Y_k = \{y_1, y_2, \dots, y_k\}$ مجموعه اندازه‌گیری‌هاست. در صورتیکه بتوان تابع توزیع احتمال شرطی ($P(x_k | y_{1:k})$) را حساب کرد، تخمین بهینه از طریق رابطه (۲۰) حساب می‌شود. در اینجا به دنبال یافتن روشی بازگشتی برای محاسبه تابع توزیع فوق با درنظر گرفتن بردار اندازه‌گیری شده در هر لحظه می‌باشیم. این تابع توزیع دربر گیرنده کلیه اطلاعات آماری فرآیند X_k که از طریق مشاهده Y_k قابل حصول است، می‌باشد.

$$E[g(x_k) | Y_k] = \int g(x_k) dP(x_k | Y_k) \quad (20)$$

این روش شامل دو بخش اساسی: ۱- پیش‌بینی و ۲- بروز کردن می‌باشد. در مرحله پیش‌بینی نخست فرض می‌کنیم که تابع $P(x_k | y_{1:k})$ در دسترس است و هنوز مقدار y_{k+1} اندازه‌گیری نشده است. با توجه به رابطه (۱۷) و معادله چاپمن- کومولوگورف خواهیم داشت:

$$P(x_{k+1} | y_{1:k}) = \int P(x_{k+1} | x_k)P(x_k | y_{1:k})dx_k \quad (21)$$

که جمله اول عبارت تحت انتگرال با استفاده از مدل سیستم به این صورت بدست می‌آید:

$$P(x_{k+1} | x_k) = P_{w_k}(\hat{B}_w(x_{k+1} - f(x_k, u_k))) \quad (22)$$

¹⁰ Importance Density Function

¹¹ Importance Sampling

با جایگزینی $q(\cdot)$ بهینه در رابطه (۳۴)، قانون زیر بدست می‌آید:

$$\omega_k^i \propto \omega_{k-1}^i P(y_k | x_{k-1}^i) \\ = \omega_{k-1}^i \int P(y_k | x_k') P(x_k' | x_{k-1}^i) dx_k' \quad (۳۷)$$

این انتخاب ما را دچار ۲ مفصل اساسی می‌کند. یکی اینکه ما نیازمندیم که ازتابع $P(x_k | x_{k-1}^i, y_k)$ نمونه برداری کنیم و دیگری اینکه نیاز به انگرال‌گیری از حالات گذراشی ذرات داریم. بنابراین در خیلی از موارد بکاربردن مستقیم رابطه (۳۷) برای بدست آوردن $q(\cdot)$ بهینه، چنان‌عملی نیست. در نهایت در اغلب موارد $q(\cdot)$ را به شکل (۳۸) انتخاب می‌کنند و رابطه متناظر برای بروز کردن وزن‌ها طبق (۳۹) بدست می‌آید.

$$q(x_k | x_{k-1}^i, y_k) = P(x_k | x_{k-1}^i) \quad (۳۸)$$

$$\omega_k^i \propto \omega_{k-1}^i P(y_k | x_k^i) \quad (۳۹)$$

درنهایت الگوریتم زیر جهت مساله تخمین ارائه می‌گردد:
-۱ بردار تصادفی $\left\{ \tilde{x}_0^1, \tilde{x}_0^2, \dots, \tilde{x}_0^N \right\}$ با توجه به توزیع N مفروض $P(x_0 | y_0) = P(x_0)$ استخاب می‌شوند. هر کدام از این N بردار یک ذره نامیده می‌شود.

-۲ مجموعه $\left\{ \tilde{x}_k^1, \tilde{x}_k^2, \dots, \tilde{x}_k^N \right\}$ به دینامیک (۱۷) اعمال و

$$\left\{ \tilde{x}_{k+1}^1, \tilde{x}_{k+1}^2, \dots, \tilde{x}_{k+1}^N \right\}$$

-۳ طبق [۱۴]، اگر توزع \tilde{y}_k گوسی باشد، انتخاب بهینه وزن‌های $\{\omega_k^i\}_{i=1}^N$ بر اساس روابط زیر می‌باشد:

$$\omega_k^i = \frac{Z_k^i}{\sum_{j=1}^N Z_k^j} \quad (۴۰)$$

$$Z_k^i(x, y) = \frac{\exp \left\{ -\frac{1}{2} \sum_{j=1}^k \gamma^{k-j} \|y_j - h(\tilde{x}_j^i)\|_{R^v}^2 \right\}}{\exp \left\{ -\frac{1}{2} \sum_{j=1}^k \gamma^{k-j} \|y_j\|_{R^v}^2 \right\}} \quad (۴۱)$$

به طوریکه: $\|a\|_{R^v}^2 = a^T [R^v]^{-1} a$ ، $a \in \mathbb{R}^m$ و $\gamma \in (0, 1)$ یک ضریب فراموشی و m بعد بردار خروجی است.

-۴ با توجه به محاسبه وزن‌ها، مقادیر تخمینی در گام k طبق روابط (۴۲-۴۳) محاسبه می‌شوند.

$$\hat{P}(x_k | y_{1:k}) = \sum_{i=1}^N \omega_k^i \delta(x_k - \tilde{x}_k^i) \quad (۴۲)$$

$$\begin{aligned} P(x_{0:k} | y_{1:k}) &= \frac{P(y_k | x_{0:k}, y_{1:k-1}) P(x_{0:k} | y_{1:k-1})}{P(y_k | y_{1:k-1})} \\ &= \frac{P(y_k | x_{0:k}, y_{1:k-1}) P(x_k | x_{0:k-1}, y_{1:k-1})}{P(y_k | y_{1:k-1})} \\ &\times P(x_{0:k-1} | y_{1:k-1}) \\ \Rightarrow P(x_{0:k} | y_{1:k}) &= \frac{P(y_k | x_k) P(x_k | x_{k-1})}{P(y_k | y_{1:k-1})} \times P(x_{0:k-1} | y_{1:k-1}) \\ \Rightarrow P(x_{0:k} | y_{1:k}) &\propto \\ P(y_k | x_k) P(x_k | x_{k-1}) &\times P(x_{0:k-1} | y_{1:k-1}) \end{aligned} \quad (۲۸-۳۰)$$

با جایگزین کردن ۲ رابطه اخیر در معادله (۲۶)، فرم بازگشتی لازم برای محاسبه وزن‌ها را بدست می‌آوریم.

$$\omega_k^i \propto \frac{P(y_k | x_k^i) P(x_k^i | x_{k-1}^i) \times P(x_{0:k-1} | y_{1:k-1})}{q(x_k^i | x_{0:k-1}, y_{1:k}) q(x_{0:k-1} | y_{1:k-1})} \quad (۳۱)$$

$$\Rightarrow \omega_k^i = \beta \omega_{k-1}^i \frac{P(y_k | x_k^i) P(x_k^i | x_{k-1}^i)}{q(x_k^i | x_{0:k-1}, y_{1:k})} \quad (۳۲)$$

به علاوه اگر فرض شود:

$$q(x_k | x_{0:k-1}, y_{1:k}) = q(x_k | x_{k-1}, y_k) \quad (۳۳)$$

آنگاه تابع $q(\cdot)$ تنها به مقادیر x_{k-1} و y_k بستگی پیدا می‌کند و در سیستم پردازشگر تنها کافیست که تنها تکامل x_k^i و نه $x_{0:k-1}^i$ و $y_{1:k-1}$ ذخیره شود ($i = 1, 2, \dots, N$). در نتیجه قانون اصلاح شده بروز کردن وزن‌ها به این فرم بازنویسی می‌شود:

$$\omega_k^i \propto \omega_{k-1}^i \frac{P(y_k | x_k^i) P(x_k^i | x_{k-1}^i)}{q(x_k^i | x_{k-1}, y_k)} \quad (۳۴)$$

و تخمین موردنظر برابر خواهد بود با:

$$P(x_k | y_{1:k}) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{i=1}^N \omega_k^i \delta(x_k - \tilde{x}_k^i) \quad (۳۵)$$

تنها نکته مهم باقیمانده نحوه انتخاب تابع (\cdot) است که در اینجا به آن اشاره می‌شود. مهم‌ترین معیار برای انتخاب این تابع، حداقل شدن واریانس مجموعه وزن‌ها به منظور کاهش خطای تخمین و افزایش تعداد ذرات موثر می‌باشد. در [۱۱] این مقدار بهینه به این صورت معرفی شده است:

$$\begin{aligned} q(x_k | x_{k-1}^i, y_k)_{Optimal} &= P(x_k | x_{k-1}^i, y_k) \\ &= \frac{P(y_k | x_k, x_{k-1}^i) P(x_k | x_{k-1}^i)}{P(y_k | x_{k-1}^i)} \end{aligned} \quad (۳۶)$$

به شرط کافی بودن تعداد ذرات می‌باشد. درنهایت مراحل کلی الگوریتم فیلتر ذره‌ای را می‌توان در شکل (۲) مشاهده کرد.

$$\hat{g}(x_k) = \sum_{i=1}^N \omega_k^i g(\tilde{x}_k^i) \quad (43)$$

۵- تعداد ذره‌های موثر حساب شود:

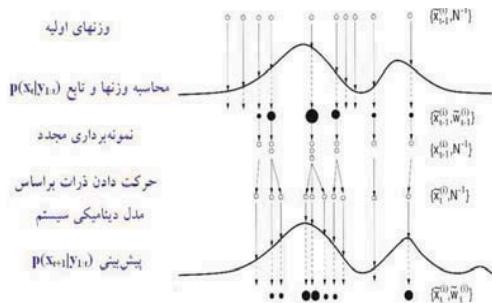
$$N_{eff} = \frac{1}{\sum_{i=1}^N (\omega_k^i)^2} \quad (44)$$

در صورتیکه رابطه: $N_{eff} \leq N_{th}$ ($N_{th} = \frac{2N}{3}$) برقرار باشد،

الگوریتم نمونه‌گیری مجدد^{۱۲} اجرا شده و وزن‌ها به مقادیر:

$$\{\omega_k^i\}_{i=1}^N = \frac{1}{N}$$

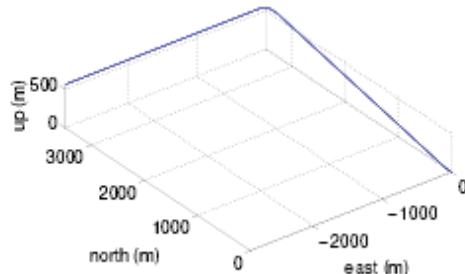
۶- با مراجعه به مرحله ۲ این روند تا رسیدن به دقت موردنظر مجدد تکرار شود.



شکل ۲: شماتیکی تخمین حالت توسط فیلتر ذره‌ای

۴- نتایج شبیه‌سازی

برای انجام شبیه‌سازی و کسب مقادیر عددی از نسخه آموزشی برنامه PROGEN و GPSNav ارائه شده توسط GPSSoft استفاده شد [۱۷]. در این برنامه یک پروفایل حرکتی کند با دینامیک پایین و به طول ۱۱ دقیقه تولید و شبیه‌فاسله‌ها، مقادیر خوانده شده توسط ژیروسکوپ‌ها و شتاب‌سنج‌ها و داده‌های مکانی مربوطه برای چهار ماهواره قابل رویت ارائه می‌شود. نمونه‌گیری واحد IMU با فرکانس ۱۰Hz و خواندن مقدار شبیه‌فاسله‌ها با فرکانس ۱Hz صورت می‌پذیرد.



شکل ۳: پروفایل مسیر پرواز با دینامیک پایین

پارامترهای عددی مورد استفاده برای مدل‌سازی نیز به صورت زیر انتخاب شدند. این پارامترها یک واحد IMU ارزان قیمت با دقت متوسط را مدل می‌کند.

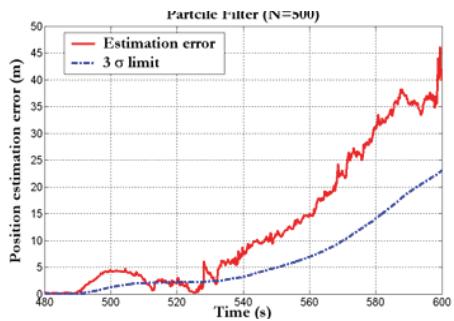
یکی دیگر از مسائل مهمی که به هنگام استفاده از این روش باید مورد توجه قرار گیرد، انتخاب بینه N است. در [۱۱] ثابت شده است که انتخاب وزن‌ها طبق رابطه‌ای معادل با روابط (۴۰-۴۱)، موجب افزایش تعداد ذره‌های موثر و درنتیجه افزایش سرعت همگرایی می‌شود. هرچه تعداد ذره‌ها کمتر باشد، هزینه محاسباتی مساله کمتر است در عوض خطای تخمین بیشتر خواهد شد. اصولاً هر چه واریانس وزن‌های: $\{\omega_k^i\}_{i=1}^N$ بیشتر باشد، تعداد موثر ذره‌ها کمتر می‌شود. در اینگونه موارد توسط الگوریتم نمونه‌گیری مجدد، ذره‌هایی که وزن متناظر با آنها بزرگ است هریک به چند ذره با وزن نرمالیزه شده:

$\{\omega_k^i\}_{i=1}^N = \frac{1}{N}$ ولی در مکانی متفاوت تبدیل و بر عکس ذره‌هایی که وزن متناظر با آنها کوچک است، تقریباً حذف می‌شوند. در عین حال تابع توزیع ناشی از ذرات قبل و بعد از این زیروال تقریباً ثابت خواهد ماند. برای نمونه‌گیری مجدد از روش ارائه شده در [۱۱] استفاده شد. در صورت حذف مرحله ۵ پس از چند مرحله از بروز کردن وزن‌ها، نسبت وزن برخی از ذره‌ها نسبت به برخی دیگر بسیار کوچک شده و تدریجاً به سمت صفر می‌کند که این بدان معنی است که عملاً تعدادی از ذره‌ها تاثیر چندانی در معادلات (۴۲-۴۳) (۴۲-۴۳) ندارند و هزینه محاسباتی بیهوده‌ای صرف بروز کردن وزن‌های آنها می‌شود (مشکل پراکندگی عددی وزن‌ها).

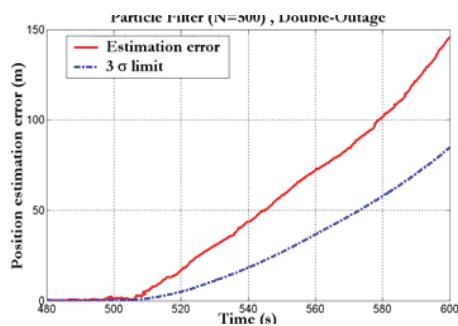
انتخاب ضریب فراموشی γ هم در مرحله ۳ جهت تصمین همگرایی یکنواخت $\hat{P}(x_k | y_{1:k})$ به مقدار واقعی آن با افزایش زمان

^{۱۲} Resampling Algorithm

شرایط بحرانی با دقت نسبتاً مطلوب مورد استفاده قرار گیرد. البته با کاهش تعداد ماهواره‌ها، طبق شکل (۶)، کم کم اثر ناپایداری در فیلتر ذره‌ای نیز مشاهده می‌شود.



شکل ۵: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۳ ماهواره توسط فیلتر ذره‌ای به ازای:
 $N=500$



شکل ۶: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۲ ماهواره توسط فیلتر ذره‌ای به ازای:
 $N=500$

نکته مهم در این دو شکل این است که در هر دو مورد در ابتدای بازه بحرانی، خطای محدوده قابل قبولی قرار دارد که با توجه به اینکه عموماً موضع در ناویگیشن شهری، صرفاً در مقاطع زمانی کوتاهی ظاهر می‌شوند، روش فوق می‌تواند جایگزین خوبی برای روش متداولی چون فیلتر کالمن در چنین لحظاتی باشد. همین آزمایش به ازای تعداد ذرات ۱۰۰۰ و ۲۰۰۰ نیز انجام شد که نتایج در اشکال (۷) و (۸) مشاهده می‌شود.

$$a_{acc} = a_{gyro} = 0.0015$$

$$a_{clock} = 0.0002$$

$$T = 300 \text{ K}$$

$$\sum_w b_{acc} = 4/90.5 \times 10^{-4} I$$

$$P = 1/0.12 \text{ bar}$$

$$\sum_w b_{gyro} = 0.09$$

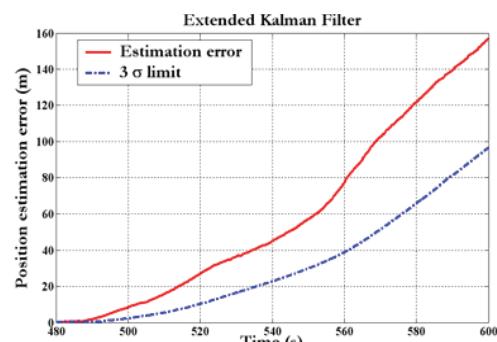
$$pe = 35 \text{ mbar}$$

$$\sum_w v = 10^{-5} I$$

$$\sigma_{w^x} = 10^{-12} I$$

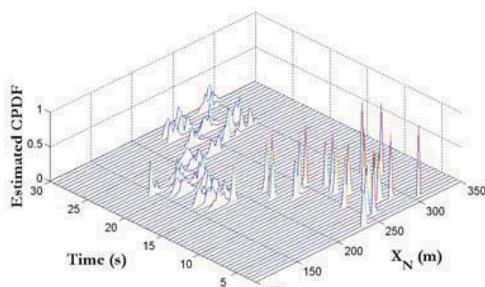
تعداد ذره‌ها هم با سعی و خطای ۵۰۰ انتخاب شد که توجه به پروفایل جسم متحرک که قادر تغییرات خیلی سریع است، این تعداد کافی بنتظر می‌رسد. البته جهت مقایسه عددی تعداد ذرات دیگری هم بررسی شد که در ادامه به آن اشاره خواهد شد. همچنین فرض شد: $\gamma = 0.98$ و بردار حالت نیز به فرم زیر انتخاب گردید:

$x = [X_N, X_E, -X_D, V_N, V_E, -V_D, roll, pitch, turn, b_u, b_v, b_w, b_p, b_q, b_r, x_i, \delta_i]$
جهت ارزیابی و مقایسه، صرفاً حالت بحرانی درنظر گرفته می‌شود، بنابراین فرض می‌کنیم که در ثانیه ۱۴۸۰ می‌توان یک ماهواره از افق دیده گیرنده خارج می‌شود. در این حالت همانطور که در شکل (۴) دیده می‌شود، تخمین انجام شده توسط فیلتر کالمن، به سرعت و بفرم تقریباً نمایی، واگرا می‌شود و خطای تخمین در انتهای بازه بحرانی اصلاً قابل قبول نیست. این امر قابل پیش‌بینی بود و لذا معضل عدم رویت ماهواره‌ها یکی از مواردیست که عملکرد فیلتر کالمن در مقوله ترکیب اطلاعات سیستم ناویگی را به شدت محدودش می‌کند. نقطه صفر محور زمان در این نمودار، منطبق بر شروع لحظه بحرانی و ثانیه ۱۴۸۰ است.

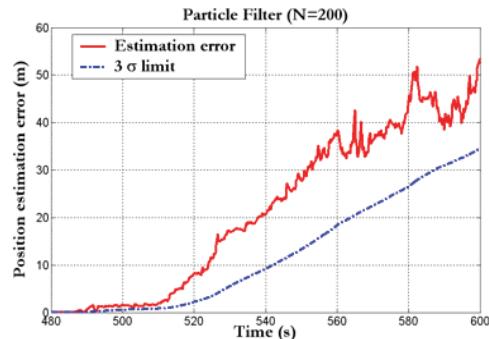


شکل ۷: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۳ ماهواره توسط فیلتر کالمن توسعه یافته

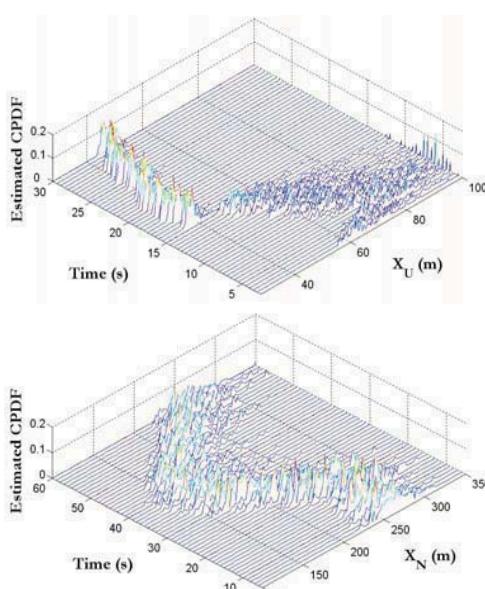
این امر درحالیست که طبق شکل (۵) خطای روش پیشنهادی بسیار کمتر از فیلتر کالمن توسعه یافته است و می‌تواند جهت ناویگی در



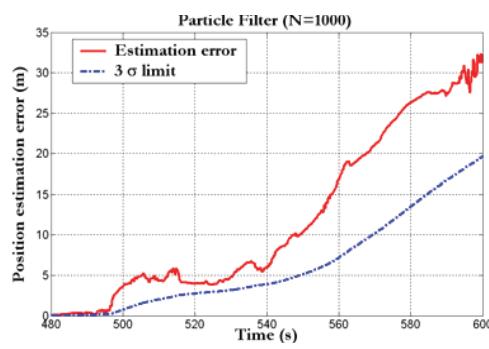
شکل ۹: تخمین تابع چگالی احتمال X_U و X_N در ۶۰ ثانیه اول حرکت به ازای $N=100$.



شکل ۷: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۳ ماهواره توسط فیلتر ذرهای به ازای $N=200$.



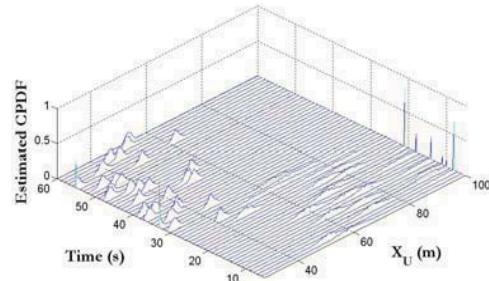
شکل ۱۰: تخمین تابع چگالی احتمال X_N و X_U در ۶۰ ثانیه اول حرکت به ازای $N=100$.



شکل ۸: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۳ ماهواره توسط فیلتر ذرمای به ازای $N=1000$.

در اشکال (۹) و (۱۰) نیز فرم زمانی تخمین تابع چگالی احتمال شرطی X_U و X_N به عنوان دو عضو از عناصر بردار حالت در ۶۰ ثانیه اول حرکت به ازای دو حالت اخیر رسم شده است که افزایش وضوح فیلتر در حالت دوم کاملاً مشهود می‌باشد.

بالاخره آزمایش قطع ارتباط ماهواره‌ای برای ۴ مقدار متفاوت N انجام شد. مقادیر عددی متوسط و انحراف استاندارد خطای تخمین مکان در بازه بحرانی ذکر شده در جداول (۳) و (۴) آمده است. اختلاف عملکرد دو فیلتر با مقایسه اعداد، به خوبی قابل برداشت است. توجه شود که در عمل ممکن است در خیلی موارد حالت بحرانی پیش نیاید و تعداد ماهواره‌های تحت رویت، کمتر از مقدار بحرانی ۴ نشود و مثلاً ۸ یا ۹ ماهواره قابل رویت باشد. لیکن جهت اطمینان از حفظ عملکرد سیستم ناوبری شهری، درنظر گرفتن چنین شرایط خاصی الزامی است.



ارائه روشی مقاوم جهت ترکیب داده در سیستم تلفیقی GPS/SDINS و مقایسه آن با فیلتر کالمن توسعه یافته در شرایط بحرانی
علی اسدیان، بهزاد مشیری، علی حاکی صدیقی

جدول ۵: مقایسه حجم محاسبات موردنیاز فیلتر ذره‌ای بر حسب شاخص فیلتر کالمن

توسعه یافته در حالت‌های بررسی شده

تعداد ذرات	۱۰۰	۵۰۰	۲۰۰	۱۰۰
تعداد فلاپس‌ها	۵۵/۰۴	۲۶/۷۸	۱۰/۲۲	۴/۹۳

۵- نتیجه‌گیری

با توجه به شیوه‌سازی‌های انجام شده، ملاحظه شد که در حالتی که تعداد ماهواره‌های قابل رویت کمتر از حداقل تعداد مورد نیاز برای مکان‌یابی ۳ بعدی می‌باشد، استفاده از فیلتر ذره‌ای برای تخمین حالت در سیستم ناویری عملکرد مطلوبی دارد و خطا حداقل برای مدت مناسبی، محدود باقی می‌ماند درحالیکه فیلتر کالمن سریعاً واگرا می‌شود. البته در حالت عادی و مشاهده همان حداقل ۴ ماهواره، می‌توان از فیلتر کالمن توسعه یافته استفاده کرد، ولی بالاگفته در زمانی که تعداد ماهواره‌های قابل رویت از حد مجاز کمتر شد، از الگوریتم پیشنهادی استفاده کرد.

البته همانطور که ذکر شده، این روش به توان محاسباتی بیشتری احتیاج دارد و زیاد بودن تعداد حالت‌ها در برخی موارد، امکان پردازش همزمان را در کاربردهای عملی سلب می‌کند که این مشکل با افزایش سرعت پردازشگرهای الکترونیکی تقریباً حل شده فرض می‌شود.

از طرفی این روش در مواجهه با سیستم‌های با درجه غیرخطی بالا، مستقیماً و بدون خطی‌سازی و صرفاً بر اساس مدل واقعی سیستم، بهینه‌سازی را انجام می‌دهد. در نتیجه می‌توان انتظار عملکرد کاملاً مطلوب‌تری نسبت به فیلتر کالمن توسعه یافته را متصور بود. این نکته به این دلیل ذکر شد که در دینامیک‌های شدید پروازی، مدل سیستم تلفیقی GPS/SDINS به شدت پیچیده‌تر از آنچه در این شبیه‌سازی مورد استفاده قرار گرفت، بوده و خطی‌سازی آن کار نسبتاً دشواری می‌باشد. پس در عمل می‌توان به ارزش روش بیان شده و برتری‌های آن بخصوص در موارد بحرانی نسبت به روش متداولی چون فیلتر کالمن توسعه یافته بی‌برد.

مراجع

- [1] M. Hilberg and T. Jacob, "High accuracy navigation and landing system using GPS/IMU system integration", *IEEE AES Systems Magazine*, pp. 11-17, July 1998.
- [2] J. F. Wagner and T. WienekeIntegrating, "Integrating satellite and inertial navigation-conventional and new fusion approaches", Elsevier

جدول ۳: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۳ ماهواره (متر)

انحراف استاندارد خطا	خطای متوسط	فیلتر ذره‌ای
۲۲/۸۴	۲۶/۲۷	N = ۱۰۰
۱۶/۹۴	۲۱/۷۰	
۱۲/۷۳	۱۲/۹۱	
۱۰/۱۱	۱۱/۸۹	
۴۸/۶۴۴	۵۹/۱۹۵	فیلتر کالمن توسعه یافته

جدول ۴: خطای تخمین مکان با فرض رویت ۲ ماهواره (متر)

انحراف استاندارد خطا	خطای متوسط	فیلتر ذره‌ای
۱۳۷/۱۷	۱۴۶/۶۷	N = ۱۰۰
۹۰/۱۸	۹۸/۳۱	
۴۰/۰۸	۵۰/۵۱	
۳۶/۵۹	۴۲/۱۲	
۳۲۴/۳۵	۳۷۱/۶۴	فیلتر کالمن توسعه یافته

بدیهی می‌باشد که در حالت عادی و غیربحارانی نیز میزان صحت فیلتر ذره‌ای به مرتب از فیلتر کالمن بیشتر است (البته به شرط انتخاب تعداد ذرات کافی)، که در اینجا این امر مورد بحث نیست [۱۶].

اما هزینه این افزایش صحت در عملکرد سیستم ناویری، زیاد شدن بار محاسباتی مساله است. اجرای کل برنامه تخمین فیلتر ذره‌ای در طول زمان ۱۱ دقیقه‌ای ناویری ببروی یک PC با پردازنده AMD Athlon ۵۱۲ MB DDR 400 MHz و حافظه XP 1800+ ۸۹/۹۷ ثانیه بطول انجامید. همین آزمایش برای فیلتر کالمن حدود ۳/۴۵۳ ثانیه طول کشید.

مقایسه حالت‌های بررسی شده طبق معیار فلاپس در برنامه MATLAB که ارتباط بسیار نزدیکی با توان پردازشی موردنیاز الگوریتم دارد، در جدول (۵) نشان داده شده است. در این حالت تعداد فلاپس‌های مورد استفاده توسط فیلتر کالمن توسعه یافته به عنوان معیار، برای واحد فرض شده است.

- Electronic Systems, vol 33, no. 3, pp. 835-850, July 1997.
- [11] S. Arulampalam, S. Maskell, N. Gordon and T. Clapp, "A tutorial on particle filters for on-line non-linear/non-gaussian bayesian tracking", IEEE Transactions on Signal Processing, vol 50, no 2, pp. 174-188, February 2002.
- [12] C. Hue, J. P. Le Cadre and P. Pérez, "Sequential monte carlo methods for multiple target tracking and data fusion", IEEE Transactions on Signal Processing, vol. 50, no. 2, pp. 309-325, February 2002.
- [13] J. H. Kotecha and P. M. Djuric, "Gaussian particle filtering", IEEE Transactions on Signal Processing, vol 51, no 10, pp. 2592- 2601, October 2003.
- [14] B. Azimi Sadjadi and P. S . Krishnaprasad, "Approximate nonlinear filtering and its application in navigation", Ph.D. Dissertation, Department of Electrical Engineering, Maryland University, College Park, 2001.
- [۱۵] علی اسدیان، بهزاد مشیری و علی خاکی صدیق، "بهینه‌سازی غیرخطی با کمک فیلترهای ذره‌ای در سیستم تلفیقی GPS/INS در شرایط بحرانی"، سیزدهمین کنفرانس مهندسی برق ایران، مجموعه مقالات کنترل و مهندسی پزشکی، ص. ۹۳ الی ۲۰، ۹۹ الی ۲۲ اردیبهشت، زنجان، ایران.
- [۱۶] علی اسدیان، "ارزیابی روش‌های کلاسیک و هوشمند ترکیب اطلاعات در سیستم تلفیقی GPS/INS", پایان‌نامه کارشناسی ارشد مهندسی برق-کنترل، دانشکده برق و کامپیوتر دانشگاه تهران، ۱۳۸۴.
- [۱۷] <http://www.gpssoftnav.com>
- Journal of Control Engineering Practice 11, pp. 543-550, 2003.
- [3] J. A. Farrel, and M. Barth, "The global positioning system and inertial navigation", McGraw-Hill, 1999.
- [4] X. He, Y. Chen and H.B.Iz, "A reduced-order model for integrated GPS/INS", IEEE AES Systems Magazine, pp. 40-45, March 1998.
- [5] S. Nasser, "Improving the inertial navigation system (INS) error model for INS and INS/DGPS applications", Ph.D. Dissertation, Department of Geomatics Engineering, Calgary University, Alberta, CA, November 2004.
- [6] G. Welsh and G. Bishop, "An introduction to the Kalman filter", SIGGRAPH 2001, Course 8, Aug. 2001.
- [7] F. A. Faruqi and K. J. Turner, "Extended Kalman filter synthesis for integrated global positioning/inertial navigation systems", Elsevier Journal of Applied Mathematics and Computation 115, pp. 213-227, 2000.
- [8] D. M. Mayhew, "Multi-rate Sensor Fusion for GPS Navigation Using Kalman Filtering", M.S. Thesis in Electrical Engineering, Virginia Polytechnic Institute and State University, May 1999.
- [9] C. Hide, T. Moore and M. Smith, "Adaptive Kalman filtering for low-cost INS/GPS", Journal of Navigation, pp. 143-152, Cambridge University Press, 2003.
- [10] H. Carvalho, P. Del Moral, A. Monin and G. Salut, "Optimal nonlinear filtering in GPS/INS integration", IEEE Transactions on Aerospace