## Сомов Е.И., Бутырин С.А.

## ФИЛЬТРАЦИЯ ИЗМЕРЕНИЙ И КАЛИБРОВКА АСТРОИНЕРЦИАЛЬНОЙ СИСТЕМЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ УГЛОВОГО ПОЛОЖЕНИЯ МАНЕВРИРУЮЩЕГО СПУТНИКА ЗЕМЛЕОБЗОРА

Введение. Рассматривается астроинерциальная система определения углового положения (СОУП) маневрирующего космического аппарата (КА). Данная система содержит инерциальный измерительный модуль (ИИМ) в виде жёстко закреплённых на корпусе КА гироскопических измерителей приращений квазикоординат углового положения КА и астрономическую систему (АС) на основе звёздных датчиков с широким полем зрения, также закреплённых на корпусе спутника. СОУП входит в состав бесплатформенной инерциальной навигационной системы (БИНС), которая решает общую задачу навигации – определения как ориентации, так и местоположения спутника. Предложенный в [1, 2] подход к обработке сигналов в астроинерциальной СОУП развивается для маневрирующих КА оптико-электронного наблюдения Земли. Проблемы такой обработки связаны с интегрированием кинематических уравнений по информации только о векторе дискретных приращений угловых квазикоординат (псевдоуглов), получаемого ИИМ при наличии шумов измерений, с калибровкой (идентификацией и компенсацией вектора дрейфа ИИМ **b**<sup>g</sup> и погрешности *m* масштабного коэффициента измерения вектора угловой скорости  $\omega$ ) и с юстировкой – идентификацией и компенсацией погрешности взаимной угловой установки систем координат ИИМ и АС на основе доступных сигналов АС с периодом дискретности  $T_o$ , существенно превосходящего периоды дискретности выходных сигналов ИИМ  $T_q$  и СОУП  $T_p.$ 

При решении подобных задач многими авторами использовались кинематические параметры в виде кватерниона  $\Lambda = (\lambda_0, \lambda)$ , матрицы ориентации C, вектора Эйлера  $\phi = e \theta$ , вектора конечного поворота  $\theta = 2e \operatorname{tg}(\theta/2)$  и др. При этом для медленных угловых движений КА с малой вариацией угла  $\theta$  и практически неизменным направлением орта Эйлера e на периоде дискретности  $T_o$  интегрирование кинематических соотношений для вектора Эйлера и получение значений кватерниона  $\Lambda_k \equiv \Lambda(t_k)$  выполнялось по схеме  $\delta \phi_k = \mathbf{i}_k^{\omega} = \int_{t_o}^{t_{k+1}} \omega(\tau) d\tau \equiv \operatorname{Int}(t_k, T_o, \omega(t)), \quad \phi_k + \delta \phi_k = \phi_{k+1} \Rightarrow \mathbf{C}_{k+1} \Rightarrow \Lambda_{k+1}, \quad где \quad \delta \phi_k = \delta \theta_k \mathbf{e}_k,$ 

 $t_{k+1} = t_k + T_o$ ,  $k \in N_0 \equiv [0,1,2,...)$ . Угловое движение маневрирующего КА землеобзора осуществляется на последовательности временных интервалов выполнения маршрутов и

поворотных маневров (ПМ) с переменным направлением вектора  $\boldsymbol{\omega}$ , модуль которого может достигать 3 град/сек. В статье рассматривается классическая схема СОУП в составе БИНС, где основным измерителем является ИИМ с периодом  $T_q$ ; сигналы АС с периодом дискретности  $T_o$ , кратном периоду  $T_q$ , используются для его калибровки и юстировки. Применяются методы полиномиальной аппроксимации и интерполяции, а также нелинейный дискретный наблюдатель Луенбергера, где выполняется численное интегрирование кинематического уравнения для вектора модифицированных параметров Родрига (МПР)  $\boldsymbol{\sigma} = \mathbf{e} tg(\theta/4)$ , который связан с кватернионом  $\boldsymbol{\Lambda}$  соотношениями  $\boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{\lambda}/(1+\lambda_0)$  ( $\boldsymbol{\Lambda} \Rightarrow \boldsymbol{\sigma}$ ),  $\boldsymbol{\lambda} = 2\boldsymbol{\sigma}/(1+\sigma^2)$ ;  $\lambda_0 = (1-\sigma^2)/(1+\sigma^2)$  ( $\boldsymbol{\sigma} \Rightarrow \boldsymbol{\Lambda}$ ) и имеет кинематические уравнения  $\dot{\boldsymbol{\sigma}} = \mathbf{F}^{\sigma}(\boldsymbol{\sigma}, \boldsymbol{\omega}) \equiv \frac{1}{4}(1-\sigma^2)\boldsymbol{\omega} + \frac{1}{2}\boldsymbol{\sigma} \times \boldsymbol{\omega} + \frac{1}{2}\boldsymbol{\sigma} < \boldsymbol{\sigma}, \boldsymbol{\omega}$ ;  $\boldsymbol{\omega} = \mathbf{F}^{\omega}(\boldsymbol{\sigma}, \dot{\boldsymbol{\sigma}}) \equiv 4[(1-\sigma^2)\dot{\boldsymbol{\sigma}} - 2(\boldsymbol{\sigma} \times \dot{\boldsymbol{\sigma}}) + 2\boldsymbol{\sigma} < \dot{\boldsymbol{\sigma}}, \boldsymbol{\sigma} >]/(1+\sigma^2)^2$ 

при стандартном обозначении < a, b > скалярного произведения векторов a и b.

Постановка задач. Исходная измерительная информация с частотой  $\approx 3$  КГц предварительно обрабатывается в ИИМ и в результате от ИИМ поступают значения вектора приращений квазикоординат  $\mathbf{i}_{ms}^{g\omega}, s \in \mathbb{N}_0$  с периодом  $T_q \ll T_o$ , а от AC – измеренные значения кватерниона  $\Lambda_{mk}^a$ ,  $k \in \mathbb{N}_0$  с периодом  $T_o$ :  $\mathbf{i}_{ms}^{g\omega} = \operatorname{Int}(t_s, T_q, \omega_m^g(t)) + \delta_s^n$ ;  $\omega_m^g(t) \equiv (1+m) \mathbf{S}^{\Lambda}(\omega(t) + \mathbf{b}^g)$ ;  $\Lambda_{mk}^a = \Lambda_k \circ \Lambda_k^n$ . (1)

Здесь  $\omega_m^g(t)$  представляет измеряемый вектор угловой скорости КА в базисе **G** ИИМ с учётом неизвестных малых и медленных вариаций вектора  $\mathbf{b}^g = \mathbf{b}^g(t)$  дрейфа ИИМ по угловой скорости; ортогональная матрица  $\mathbf{S}^{\Delta}(t)$  описывает погрешности угловой установки базиса **G** относительно базиса **A** АС; скалярная функция m = m(t) представляет неизвестную медленную вариацию масштабного коэффициента ИИМ; учтены центрированные гауссовские шумы  $\delta_s^n$  со среднеквадратичным отклонением (СКО)  $\sigma^b$  и  $\Lambda_k^n$  с СКО  $\sigma^a$  в выходных сигналах ИИМ и АС соответственно. Предполагается малая вариация масштабного коэффициента ИММ, когда справедливо  $1-m^2 \cong 1$ . Ставятся задачи дискретной фильтрации измерений ИММ с периодом  $T_q$ , калибровки и юстировки СОУП по сигналам АС с периодом  $T_o$ , а также цифровой фильтрации выходных сигналов СОУП с периодом  $T_p$  с получением дискретных значений

кватерниона  $\Lambda_l^{f}$  и вектора угловой скорости  $\omega_l^{f}$ ,  $l \in N_0$ , которые используются для управления ориентацией.

Подход к решению задач. Формирование оценки  $\hat{\mathbf{b}}_k^g$  вектора дрейфа ИИМ, постоянной на периоде  $T_o$ , выполняется в каждый момент времени  $t_k$  с помощью нелинейного дискретного наблюдателя Луенбергера, а оценки  $\hat{\mathbf{S}}_k^{\Lambda}$  и  $\hat{m}_k$  регулярно формируются off-line, т.е. на основе обработки доступной измерительной информации, накопленной на длительных временных интервалах [1, 2]. При дискретной фильтрации измерений вектора  $\mathbf{i}_{ms}^{go}$  в (1) с целью подавления дискретного шума ИИМ  $\delta_s^n$  применяется сочетание аппроксимации полиномом 3-го порядка  $\tilde{\mathbf{i}}_k^{go}(\tau)$  в скользящем окне 8 измерений по методу наименьших квадратов и сплайновой интерполяции по центрам смежных скользящих окон полиномом 5-го порядка  $\hat{\mathbf{i}}_k^{go}(\tau) - \hat{\mathbf{b}}_k^g \tau$  для локального времени  $\tau = t - k T_o \in [0, T_o]$  (рисунок 1). В базисе **A** оценка вектора приращений квазикоординат  $\hat{\mathbf{i}}_s^n$ ,  $s \in \mathbb{N}_0$  формируется по соотношению  $\hat{\mathbf{i}}_s^o = (1 - \hat{m}_k)(\hat{\mathbf{S}}_k^{\Lambda})^{\dagger} \hat{\mathbf{i}}_s^{go}$ . Погрешности цифровой фильтрации выходных сигналов СОУП представлены на рисунке 2. Авторские методы калибровки и юстировки СОУП по сигналам AC кратко представлены в [3].



Рисунок 1 – Погрешности двухпроходной техники фильтрации измерений ИММ



Рисунок 2 – Погрешности цифровой фильтрации выходных сигналов СОУП

**Результаты компьютерной имитации.** Пусть для КА на солнечно-синхронной орбите высотой H = 600 км и наклонением i = 97,8 град имеется задание на оптикоэлектронную съёмку окрестностей двух российских столиц (рисунок 3) в такой последовательности временных интервалов:

(i) ориентация корпуса КА в орбитальном базисе  $\forall t \in [0, 840)$  с;

(іі) поворотный манёвр ПМ1 длительностью 40 с ∀*t* ∈ [840,880) с;

(iii) маршрут М1 съёмки с выравниванием продольной скорости движения изображения длительностью 40 с  $\forall t \in [880,920)$  с при начальной точке с долготой L = 54,3 град, широтой B = 38,4 град и геодезическим азимутом A = -11 град;

(iv) поворотный манёвр ПМ2 длительностью 55 с  $\forall t \in [820,975)$  с;

(v) маршрут M2 трассовой съёмки длительностью 20 с  $\forall t \in [975,995)$  при начальных углах крена  $\phi_1 = 14$  град и тангажа  $\phi_3 = 0$  ориентации КА в орбитальном базисе.



Рисунок 3 – Маршруты съёмки двух российских столиц на карте



исунок 4 – закон углового наведения КА при съёмке двух столиц



Рисунок 5 – Погрешности оценки вектора дрейфа ИИМ в базисе G



Рисунок 6 – Погрешности СОУП при определении ориентации КА



Рисунок 7 – Погрешности СОУП при определении вектора угловой скорости



Рисунок 8 – Погрешности СОУП при определении угловых скоростей (фрагмент рисунка 7)

Закон наведения (программное угловое движение) КА землеобзора задаётся вектором МПР  $\sigma^{p}(t)$  (рисунок 2). При имитации были приняты СКО  $\sigma^{a} = 0,33$  угл. сек на частоте 1 Гц для погрешности АС и  $\sigma^{b} = 0,001$  угл. сек на частоте 128 Гц для шумов измерений вектора псевдоуглов  $\mathbf{i}_{ms}^{g\omega}$ . Параметры наблюдателя Луенбергера выбраны из условия близости его качества к качеству оценки дрейфа ИИМ фильтром Калмана, когда тестовый вектор дрейфа ИИМ  $\mathbf{b}^{g} = \{1; -0,8; 0,3\}$  угл. сек/сек восстанавливается за время  $\approx 60$ . На рисунке 5 представлены погрешности  $\delta \hat{\mathbf{b}}_{k}^{g} = \mathbf{b}_{k}^{g} - \hat{\mathbf{b}}_{k}^{g}$  оценки вектора дрейфа ИИМ в базисе **G**. В моменты времени  $t_{l}$  с периодом  $T_{p} = 0,125$  с (частота 8 Гц) погрешность оценки ориентации представляется вектором  $\delta_{l} = 4\sigma_{l}^{\delta}$ , где вектор МПР  $\sigma_{l}^{\delta}$  соответствует угловому рассогласованию. Цифровая фильтрация вектора  $\delta_{l}$  с частотой 8 Гц даёт вектор  $\delta^{t}(t)$ , его компоненты изображены на рисунке 6. На рисунках 7, 8 приведены погрешности СОУП при определении вектора угловой скорости и цифровой фильтрации значений его компонентов с той же частотой 8 Гц, (рисунок 2).

Работа поддержана РФФИ (грант 14-08-01091) и Отделением ЭММПУ РАН (программа фундаментальных исследований № 13).

## Библиографический список

1. Somov, Ye.I. Multiple algorithms for filtration, integration and calibration of a strapdown inertial system for a spacecraft attitude determination // Proceedings of 16th Saint Petersburg International Conference on Integrated Navigation Systems. – 2009. – P. 110-112.

2. Somov, Ye.I., Butyrin, S.A. Digital signal processing, calibration and alignment of a strap-down inertial system for attitude determination of an agile spacecraft // Proceedings of 17th Saint Petersburg International Conference on Integrated Navigational Systems. – 2010. – P. 81-83.

3. Сомов, Е.И. Полетная юстировка и калибровка астроинерциальной системы для определения ориентации маневрирующего информационного спутника [Текст] / Е.И. Сомов, С.А. Бутырин С.А. // Материалы 27 конференции памяти Н.Н. Острякова. СПб.: Концерн «ЦНИИ Электроприбор». – 2012. – С. 18-20.