ПРОБЛЕМЫ МЕХАНИКИ И УПРАВЛЕНИЯ Нелинейные динамические системы

Вып. 48

Межвузовский сборник научных трудов

2016

УДК 531.383

Ю.А. Годоров, С.В. Лутманов

Пермский государственный национальный исследовательский университет

Россия, 614990, Пермь, ул. Букирева, 15 mpu@psu.ru; (342) 2-396-309

КОМПЕНСАЦИЯ МЕТОДИЧЕСКИХ ПОГРЕШНОСТЕЙ, ВЫЗВАННЫХ КОНИЧЕСКИМ ДВИЖЕНИЕМ БЕСПЛАТФОРМЕННЫХ ИНЕРЦИАЛЬНЫХ НАВИГАЦИОННЫХ СИСТЕМ

Разработан алгоритм вычисления коэффициентов линейного тренда, соответствующего методической ошибке в случае конического движения. Показано, что учет указанного тренда позволяет эффективно устранять неточность при определении углов ориентации твердого тела.

Ключевые слова: инерциальные навигационные системы; коническое движение; углы Эйлера–Крылова; линейный тренд.

Введение

С тех пор, как системы инерциальной навигации стали связывать между собой электронно-вычислительные машины (ЭВМ), ученые-приборостроители стали замечать, что при некоторых видах вибрационного воздействия во время движения объекта в выходной информации об угловом положении появляется постоянное смещение. Это смещение является следствием не коммутативности поворотов и не является ошибкой прибора. Указанную ошибку назвали конической ошибкой, так как одна из осей связанной с телом при этом движении описывает

[©] Годоров Ю. А., Лутманов С. В., 2016

конус. Основное направление учета возникающей ошибки – синтезировать новые алгоритмы, компенсирующие данную погрешность. Некоторые результаты исследований, посвященных этой проблеме, приведены ниже.

В работе [5] автор предлагает включать в расчет при синтезе алгоритмов ориентации динамические характеристики гироскопов. В статье [8] предлагается осуществить повышение точности навигационных алгоритмов путем перевода в частотную область, разделенной на блоки выходной информации с акселерометров и гироскопов. В другой работе [3] синтезированы, и протестированы в условиях конического движения, алгоритмы ориентации различных видов и порядков точности. В [6] установлена зависимость величины конической ошибки от "шаговости" алгоритма ориентации и показан способ их синтеза.

Настоящая статья является продолжением работы [2]. В ней предложены способы постобработки результатов вибрационных испытаний, в которых наблюдается коническое движение, с целью компенсации конической ошибки. Для имитации результатов вибрационных испытаний был разработан метод моделирования выходных дискретных данных с датчиков угловых скоростей и реализован алгоритм нахождения коэффициентов линейного тренда, соответствующего методической ошибке при коническом движении. Введен критерий оценки качества эксперимента.

1. Постановка задачи ориентации твердого тела в абсолютном пространстве и ее решение

В данной статье принимается, что за ориентацию тела в абсолютном пространстве отвечают углы Эйлера–Крылова (см. рис. 1), которые образуют оси координат, подвижной системы, связанной с телом и системы отсчета, движущейся поступательно по отношению к абсолютной системе [4].

Задача ориентации твердого тела в абсолютном пространстве в нашей постановке состоит в определении законов изменения углов Эйлера–Крылова в функции времени.



Рис. 1. Взаимное положение связанной и абсолютной систем координат

Для решения этой задачи в процессе движения тела измеряются величины p,q,r- проекции вектора угловой скорости тела на оси подвижной системы координат. Подставляя полученные законы угловых скоростей в кинематические уравнения Эйлера–Крылова [1]

$$\begin{split} \dot{\psi} &= \frac{1}{\cos\theta} [q\cos\gamma - r\sin\gamma],\\ \dot{\theta} &= q\sin\gamma + r\cos\gamma,\\ \dot{\gamma} &= p - tg\theta [q\cos\gamma - r\sin\gamma] \end{split} \tag{1.1}$$

связывающие выбранные параметры ориентации с проекциями вектора угловой скорости, и интегрируя их с соответствующими начальными условиями, определяем искомые законы изменения указанных параметров (углов Эйлера–Крылова).

2. Описание численного эксперимента

В виду отсутствия натурных данных предлагается следующая схема имитации натурного эксперимента. Задается некоторый закон вращения тела

$$\psi = \psi^{\mathfrak{sm}}(t), \, \theta = \theta^{\mathfrak{sm}}(t), \, \gamma = \gamma^{\mathfrak{sm}}(t), \quad t \in [t_0, T], \qquad (2.1)$$

который в дальнейшем будет называться эталонным. Разрешая уравнения (1.1) относительно проекций вектора угловых скоростей p,q,r и подставляя в полученные формулы эталонный закон (2.1), находим

$$p^{\mathfrak{sm}}(t) = \dot{\gamma}^{\mathfrak{sm}}(t) + \dot{\psi}^{\mathfrak{sm}}(t)\sin\theta^{\mathfrak{sm}}(t),$$

$$q^{\mathfrak{sm}}(t) = \dot{\psi}^{\mathfrak{sm}}(t)\cos\gamma^{\mathfrak{sm}}(t)\cdot\cos\theta^{\mathfrak{sm}}(t) +$$

$$+\dot{\theta}^{\mathfrak{sm}}(t)\cdot\sin\gamma^{\mathfrak{sm}}(t),$$

$$r^{\mathfrak{sm}}(t) = \dot{\theta}^{\mathfrak{sm}}(t)\cdot\cos\gamma^{\mathfrak{sm}}(t) -$$

$$-\dot{\psi}^{\mathfrak{sm}}(t)\cdot\cos\theta^{\mathfrak{sm}}(t)\cdot\sin\gamma^{\mathfrak{sm}}(t).$$
(2.2)

Формулы (2.2) описывают непрерывный закон изменения проекций вектора угловой скорости. Реальные измерения в силу своей дискретности не позволяют получить зависимости (2.2) в полном объеме. В силу этой причины на базе формул (2.2) нарабатывается трехмерный массив значений проекций вектора угловой скорости с шагом, отвечающим частоте сбора информации датчиками.

Далее производится интерполяция дискретных данных. Полученные интерполяционные полиномы

$$p = p^{u_{3M}}(t), q = q^{u_{3M}}(t) r = r^{u_{3M}}(t)$$

подставляются в правые части дифференциальных уравнений (1.1). В результате получается

$$\dot{\psi} = \frac{1}{\cos\theta} \Big[q^{u_{3M}}(t) \cos\gamma - r^{u_{3M}}(t) \sin\gamma \Big],$$

$$\dot{\theta} = q^{u_{3M}}(t) \sin\gamma + r^{u_{3M}}(t) \cos\gamma,$$

$$\dot{\gamma} = p^{u_{3M}}(t) - tg\theta \Big[q^{u_{3M}}(t) \cos\gamma - r^{u_{3M}}(t) \sin\gamma \Big].$$
(2.3)

Интегрируя уравнения (2.3) с начальными условиями

$$\psi(t_0) = \psi^{\mathfrak{I} \mathfrak{m}}(t_0), \theta(t_0) = \theta^{\mathfrak{I} \mathfrak{m}}(t_0), \gamma(t_0) = \gamma^{\mathfrak{I} \mathfrak{m}}(t_0)$$

находим нулевое приближение

$$\psi = \psi^{0}(t), \theta = \theta^{0}(t), \gamma = \gamma^{0}(t), \quad t \in [t_{0}, T]$$
(2.4)

для закона изменения углов Эйлера-Крылова. Качество этого приближения будем оценивать функционалами

$$I_{\psi}\left[\psi^{0}\left(\cdot\right)\right] = \begin{bmatrix} \int_{t_{0}}^{T} \left(\psi^{0}\left(\tau\right) - \psi^{m}\left(\tau\right)\right)^{2} d\tau \\ \int_{t_{0}}^{T} \left(\psi^{m}\left(\tau\right)\right)^{2} d\tau \end{bmatrix}^{\frac{1}{2}},$$

$$I_{\theta}\left[\theta^{0}\left(\cdot\right)\right] = \begin{bmatrix} \int_{t_{0}}^{T} \left(\theta^{0}\left(\tau\right) - \theta^{m}\left(\tau\right)\right)^{2} d\tau \\ \frac{t_{0}}{\left[\int_{t_{0}}^{T} \left(\theta^{m}\left(\tau\right)\right)^{2} d\tau\right]} \end{bmatrix}^{\frac{1}{2}},$$

$$I_{\gamma}\left[\gamma^{0}\left(\cdot\right)\right] = \begin{bmatrix} \int_{t_{0}}^{T} \left(\gamma^{0}\left(\tau\right) - \gamma^{m}\left(\tau\right)\right)^{2} d\tau \\ \frac{t_{0}}{\int_{t_{0}}^{T} \left(\gamma^{m}\left(\tau\right)\right)^{2} d\tau} \end{bmatrix}^{\frac{1}{2}},$$

$$(2.5)$$

Очевидно, что чем меньше их значения, тем точнее алгоритм определения изменения углов Эйлера-Крылова.

3. Коническое движение

Коническое движение – особый вид колебательного движения, при котором одна ось связанной системы координат описывает конус, а две других движутся по гармоническому закону со сдвигом фаз в 90° [7].

Основные параметры этого движения: $\Delta \Phi$ – угол раствора конуса и f – частота, с которой движется ось, его описывающая.

Структура конического движения показана на рис. 2.



Рис. 2. Структура конического движения

Закон вращения тела, отвечающий коническому движению, как было установлено в работе [2], имеет вид

$$\psi^{3m}(t) = \arctan\left(\frac{2\cos(2f\pi t)\cdot\cos\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)\cdot\sin\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)}{-1+2\cos^{2}\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)}\right),$$

$$\theta^{3m}(t) = \arcsin\left(2\cos\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)\cdot\sin\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)\cdot\sin\left(2f\pi t\right)\right),$$

$$\gamma^{3m}(t) = (3.1)$$

$$= -\arctan\left(\frac{2\cos(2f\pi t)\cdot\sin(2f\pi t)\cdot\sin^{2}\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)}{-1+2\cos^{2}(2f\pi t)+2\cos^{2}(2f\pi t)\cdot\sin^{2}\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)}\right).$$

Для закона движения (3.1) при $\Delta \Phi = \frac{\pi}{180} pad$, $f = 100 \frac{1}{ce\kappa}$, $t_0 = 0, T = 1ce\kappa$ был проведен численный эксперимент, описанный в предыдущем пункте. Имитация съема информации с датчиков в этом эксперименте соответствовала частоте 400Гц. Как уже отмечалось выше, в случае конического движения нулевое приближение (2.4) вычисляется с ошибкой. Особенно эта ошиб-

ка велика для функции $\gamma = \gamma^0(t)$, $t \in [t_0, T]$. Приведем результаты проведенного эксперимента. На рис. 3, 4 показаны графики функций $\gamma = \gamma^{9m}(t)$ и $\gamma = \gamma^0(t)$, соответственно.



Рис. 4. График функции $\gamma = \gamma^0(t)$

На графиках хорошо видно, что нулевое приближение смещается вниз по отношению к эталонному движению, что обуславливает значительную ошибку при вычислении угла $\gamma = \gamma^0(t)$. Этот вывод подтверждает и величина критерия

$$I_{\gamma}\left[\gamma^{0}\left(\cdot\right)\right] = 143.637.$$

4. Алгоритм коррекции нулевого приближения

Предполагая, что нулевое приближение $y^0(t)$ на промежутке времени $[t_0, T]$ представляет собой сумму колебательной составляющей y(t) и линейного тренда at + b, т.е. что $y^{0}(t) = y(t) + at + b$, приведем алгоритм определения коэффициентов *a* и *b* тренда, считая функцию $y^{0}(t), t \in [t_{0}, T]$ известной. Вычисляем

$$y_{\max 1} = \max_{t \in \left[t_0, \frac{t_0 + T}{2}\right]} y^0(t), \quad y_{\max 2} = \max_{t \in \left[\frac{t_0 + T}{2}, T\right]} y^0(t),$$
$$y_{\min} = \min_{t \in \left[t_0, T\right]} y^0(t),$$
$$t_{\max 1} : y_{\max 1} = y(t_{\max 1}), \quad t_{\max 2} : y_{\max 2} = y(t_{\max 2}),$$
$$t_{\min} : y_{\min} = y(t_{\min}).$$

Обозначим через *атр* амплитуду колебательной составляющей. Тогда

$$\begin{cases} y_{\max 1} = at_{\max 1} + b + amp, \\ y_{\max 2} = at_{\max 2} + b + amp \end{cases} \Rightarrow$$

$$y_{\max 1} - y_{\max 2} = a(t_{\max 1} - t_{\max 2}) \Rightarrow,$$

$$\hat{a} = \frac{y_{\max 1} - y_{\max 2}}{t_{\max 1} - t_{\max 2}},$$

$$\begin{cases} y_{\max 1} = at_{\max 1} + b + amp, \\ y_{\min} = at_{\min} + b - amp \end{cases} \Rightarrow$$

$$y_{\max 1} + y_{\min} = a(t_{\max 1} + t_{\min}) + 2b \Rightarrow$$

$$\hat{b} = \frac{y_{\max 1} + y_{\min} - a(t_{\max 1} + t_{\min})}{2}.$$
(4.2)

Нулевое приближение теперь может быть откорректировано по формуле

$$y^{\kappa o p}(t) = y^{0}(t) - (\hat{a}t + \hat{b}).$$
 (4.3)

Проведем коррекцию нулевого приближения $\gamma^{0}(t), t \in [t_0, T]$, полученного в эксперименте предыдущего пункта, по формулам (4.1)–(4.3). Имеем

$$\hat{a}_{\gamma} = -0.01347, \quad \hat{b}_{\gamma} = 0.00005.$$

На рис. 5, 6 показаны графики функций $\gamma^{\kappa o p}(t)$ и $\gamma^{m}(t)$ соответственно.





На рисунках видна близость функций $\gamma^{3m}(t)$ и $\gamma^{\kappa op}(t)$. Факт близости подтверждается и величиной критерия качества

$$I_{\gamma}\left[\gamma^{\kappa op}\left(\cdot\right)\right]=0.123842\,,$$

которая оказалась на три порядка меньше, чем для нулевого приближения.

5. Случай наличия гладкой составляющей в движении тела

Рассмотрим случай, когда на промежутке наблюдения тело совершает гладкое движение, на которое, начиная с некоторого момента времени, накладывается коническая составляющая. Предполагается, что промежуток наблюдения столь мал, что гладкую составляющую движения можно считать линейной. Проведем корректировку нулевого приближения функции γ на отрезке действия конической составляющей.

Полагаем

$$\gamma^{\mathfrak{m}}(t) = \begin{cases} a_{\gamma}t + b_{\gamma}, & t \in [t_0, t_*] \\ \gamma^{\kappa}(t) + a_{\gamma}t + b_{\gamma}, & t \in [t_*, T] \end{cases}$$

Здесь $[t_0, T]$ – промежуток наблюдения, t_* – момент времени возникновения конической составлявшей движения, $a_{\gamma}t + b_{\gamma}$ – гладкая составляющая движения,

$$\gamma^{\kappa}(t) = -\operatorname{arctg}\left(\frac{2\cos(2f\pi t)\cdot\sin(2f\pi t)\cdot\sin^2\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)}{-1+2\cos^2(2f\pi t)+2\cos^2(2f\pi t)\cdot\sin^2\left(\frac{\Delta\Phi}{2}\right)}\right)$$

- коническая составляющая движения.

На промежутке времени $[t_0, t_*]$ коническое движение отсутствует, и нулевое приближение практически совпадает с эталонным движением. Этот факт позволяет определить коэффициенты a_{γ}, b_{γ} с достаточной степенью точности. Далее по формулам (4.1), (4.2) вычисляются коэффициенты тренда $\hat{a}_{\gamma}, \hat{b}_{\gamma}$.

В соответствии с этим трендом происходит смещение нулевого приближения от конической составляющей на отрезке времени $[t_*, T]$. В заключении производится коррекция нулевого приближения по формуле

$$\gamma^{\kappa o p}(t) = \begin{cases} \gamma^{0}(t), & t \in [t_{0}, t_{*}] \\ \left(\gamma^{0}(t) - \hat{a}_{\gamma}t - \hat{b}_{\gamma}\right) + a_{\gamma}t + b_{\gamma}, & t \in [t_{*}, T] \end{cases}$$

Ниже приводятся результаты расчетов при следующих числовых данных $[t_0, T] = [-1, 1], t_* = 0, a_{\gamma} = -0.05, b_{\gamma} = 0.5.$ Имеем $\hat{a}_{\gamma} = -0.01347, \hat{b}_{\gamma} = 0.00005.$

На рис. 7 представлены графики эталонного и откорректированного движения, а на рис. 8 – графики эталонного движения и его нулевого приближения.



Рис. 8. Графики функций $\gamma^{_{3m}}(t)$ и $\gamma^{_0}(t)$

Из приведенных графиков видно, что откорректированное нулевое приближение аппроксимирует эталонное движение лучше, чем просто нулевое приближение. Этот факт подтверждается и значениями критерия, вычисленными на нулевом и откорректированном нулевом приближениях

$$I_{\gamma} \left[\gamma^{0}(\cdot) \right] = 0.0109768, \ I_{\gamma} \left[\gamma^{\kappa o p}(\cdot) \right] = 0.00474172.$$

Библиографический список

1. Бранец, В.Н., Шмыглевский И.П. Введение в теорию бесплатформенных инерциальных навигационных систем. М.: Наука, 1992. 280 с.

2. Годоров Ю.А., Лутманов С.В. Анализ методических погрешностей, вызванных коническим движением бесплатформенных инерциальных навигационных систем // Проблемы механики и управления: межвуз. сб. науч. тр. Пермь, 2015. Вып.47. С. 4–16.

3. *Кивокурцев А.Л.* Повышение эксплуатационной надежности интегрированного комплекса бортового оборудования на основе реконфигурации его вычислительно системы: дис... канд. тех. наук. МГТУ ГА. Москва, 2014.

4. *Матвеев В.В.* Основы построения бесплатформенных инерциальных систем. СПб.: ГНЦ РФ ОАО "Концерн "ЦНИИ Электроприбор", 2009. 280 с.

5. Слюсарь В.М. О повышении точности алгоритмов ориентации: матер. XII Санкт-Петербург. междунар. конф. по интегрированным навигационным системам. СПб.: ЦНИИ "Электроприбор", 2005. С. 150–154.

6. *Mark J.G., Tazartes D.A.* Application of coning algorithms to frequency shaped data. 6th Saint Petersburg international conference of integrated navigation systems, Saint Petersburg, 1999.

7. Salychev O. Inertial Systems in Navigation and Geophysics. Moscow: Bauman MSTU Press, 1998. 352 p.

8.Soloviev A., F. van Graas. Performance enhancement of GPS/INS systems by frequency-domain implementation of INS algorithmic part, Avionics Engineering Center, Ohio University, Stocker Center, Athens, OH, USA.