УДК 62-501

© 2009 г. **А.С. Девятисильный**, д-р техн. наук, **В.М. Дорожко**, канд. физ.-мат. наук, **К.А. Числов**

(Институт автоматики и процессов управления ДВО РАН, Владивосток)

РАЗРАБОТКА И ИССЛЕДОВАНИЕ МОДЕЛЕЙ И ТЕХНОЛОГИЙ ГРАВИМЕТРИИ НА ПОДВИЖНОМ ОСНОВАНИИ 1

На основе теоретико-механических представлений трехкомпонентного метода инерциальной навигации впервые предложена и математически корректно поставлена обратная задача и технологии оценки локальных значений напряженности гравитационного поля Земли на подвижном объекте при использовании радиальной (высотной) информации о траектории движения. Ключевые слова: гравиметрия, инерциальная навигация, ньютонометр, гироскоп, вейвлет.

Введение

Как известно [1], решение классической задачи гравиметрии состоит в оценке локального значения напряженности гравитационного поля Земли (*GE*-поля) и ее оценки, географической привязки. Результат первой части этого процесса (оценка) достигается путем установки вертикального гравиметра на горизонтируемую платформу, второй (привязка) – вполне независим от первого.

Вместе с тем уже простое отождествление гравиметра с ньютонометром, или акселерометром [2] дает основание рассматривать систему «гравиметр-платформа» в качестве гравиинерциальной системы (ГИС/GIS). Более того, очевидная теоретико-механическая общность представлений, лежащих в основе ГИС и инерциальных навигационных систем (ИНС/INS), указывает на возможность интерпретации задачи гравиметрии как задачи метода инерциальной навигации (ИНМ/INM), причем делать это не только в ограниченной онтологии (оценка, ГИС), но и в расширенной (оценка, привязка, ГИНС), включающей понятие гравинерциальной навигационной системы – ГИНС/GINS.

Таким образом, принципиальное отличие ГИС от ГИНС заключается в том, что если первая из них предназначена только для измерения (оценивания) значения напряженности GE-поля (при этом текущие координаты места измерения могут определяться, например, с помощью спутниковой навигационной системы типа ГЛОНАСС), то вторая – и для этих измерений, и для их географической при-

¹Работа выполнена при частичной поддержке грантами РФФИ-ДВО №09-01-98503-р_Восток_а; ДВО РАН (№09-III-A-03-066 и №09-1-П29-02).

вязки, причем в рамках ИНМ [3].

Особо следует отметить, что указанная интерпретация весьма актуальна для задачи подвижной гравиметрии, так как в этом важном с точки зрения его продуктивности случае решения задачи соответствующая система (ГИС или ГИНС) обладает свойством баллистической невозмущенности (аналогия — маятник М. Шулера).

В настоящей работе ГИС представляется в рамках трехкомпонентного (3D) ИНМ, и ее модель в отличие от модели 2D ИНМ [4] не предусматривает какихлибо ограничений на движение объекта.

Основные модели

Как отмечалось в [3, 4], при построении модели обратной задачи, решаемой ГИС, достаточно обойтись динамической группой уравнений (ДГУ) ИНМ, имеющей вид

$$\mathbf{Dq} = \mathbf{p}, \qquad \mathbf{q}(0) = q_0,$$

$$\mathbf{Dp} = \mathbf{G} + \mathbf{F}, \quad \mathbf{p}(0) = p_0,$$
(1)

и моделью измерений значений | q | (радиальная информация). В (1) используются следующие обозначения: $\mathbf{q} = (q_i), \mathbf{p} = (p_i), \mathbf{G} = (G_i), \mathbf{F} = (F_i)$ – векторы положения, удельных импульсов (абсолютной линейной скорости), напряженности GE-поля и удельных сил негравитационной природы, i = 1,3; **D** = (D_{ii}) – оператор абсолютного дифференцирования по времени (t), причем $D_{ij} = \delta_{ij} \frac{d}{dt} - e_{ikj} \omega_j$, $i, j, k = \overline{1,3}$, где δ_{ij} и e_{jkj} – символы соответственно Кронекера и Леви-Чивита; $\mathbf{\omega} = (\omega_i)$ – вектор абсолютной угловой скорости вращения приборного координатного правого ортогонального трехгранника (назовем его $\tilde{o}y = \tilde{o}y_1y_2y_3$), в осях которого с помощью инерциальных приборов (ньютонометров и гироскопов) измеряются компоненты векторов \mathbf{F} и $\mathbf{\omega}$; в отношение осей трехгранника $\widetilde{o}y$, физически реализуемого на борту объекта-носителя, примем, что они ориентированы по сторонам света, так что оси $\tilde{o}y_1$, $\tilde{o}y_2$ и $\tilde{o}y_3$ направлены соответственно на географические восток, север и по радиус-вектору q; заметим также, что решение обратной задачи, в которую погружается задача гравиметрии, выполняется в осях трехгранника $oy = oy_1y_2y_3$, с началом (o) в центре Земли и осями, коллинеарными соответствующим осям приборного трехгранника $\widetilde{o}y$.

Далее, следуя апробированной методике [3, 4], формируется обратная задача в малом, формально представляемая в виде «состояние-измерение», а именно:

$$\begin{split} D_{ij} \delta q_{j} &= \delta p_{i} - e_{ikj} v_{k} q_{j}, & \delta q_{i}(0) = \delta q_{i,0}, \\ D_{ij} \delta p_{j} &= \delta G_{i} + f_{i} - e_{ikj} v_{k} p_{j}, & \delta p_{i}(0) = \delta p_{i,0}, \\ \dot{g} &= -\lambda_{t} g + \sqrt{2\lambda_{t}} \sigma_{t} u_{g}, & g(0) = g_{0}, \\ \dot{f}_{3} &= -\lambda_{f_{3}} f_{3} + \sqrt{2\lambda_{f_{3}}} \sigma_{f_{3}} u_{f_{3}}, & f_{3}(0) = f_{3,0}, \\ \delta J &= \delta q_{3} + \varepsilon, & i, j, k = \overline{1,3}, \end{split}$$
(2)

где δ — символ первой вариации; $\delta G = (\delta G_i) = \omega_0^2 \delta q + g + 3\omega_0^2 q_0 \varepsilon$; $\omega_0 = (\mu/|\mathbf{q}|^3)^{1/2}$ — частота Шулера; μ — гравитационный параметр Земли; $q_0 = (0,0,1)^{\mathrm{T}}$; $\widetilde{g} = (0,0,g)^{\mathrm{T}}$ — модель аномалии напряженности GE-поля; $v = (v_i)$; $f = (f_i)$; ε — инструментальные погрешности соответственно гироскопов, ньютонометров и измерения значения $|\mathbf{q}|$, причем $v_i : N(0,\sigma_v^2)$, $i = \overline{1,3}$; $f_i : N(0,\sigma_f^2)$, $i = \overline{1,2}$; $\varepsilon : N(0,\sigma_\varepsilon^2) \cdot N(A,B)$ — нормальный белый шум со средним A и интенсивностью B); $u = (u_i)$ — порождающий процессы g(t) и $f_3(t)$ белый шум; $u_i : N(0,1)$, $i = g, f_3$; $(\lambda_{f_3}, \sigma_{f_3})$ и (λ_t, σ_t) — параметры сноса и диффузии случайных марковских процессов первого порядка $f_3(t)$ и g(t); отличие процесса f_3 от процессов f_1 и f_2 обусловлено тем, что в ГИС в качестве третьего ньютонометра применяется гравиметр; временной процесс g(t) порождается при движении объекта пространственным процессом g(s) с параметрами (λ_s, y_s) , так что $\lambda_t = \lambda_s v$, $\sigma_t = \sigma_s$; v — относительная (к поверхности Земли) скорость объекта.

Из (2) с очевидностью следует, что разрешимость поставленной обратной задачи находится в прямой зависимости от соотношения между параметрами сноса λ_t и λ_f ; действительно, при $\lambda_t = \lambda_f$ задача неразрешима. Для практической гравиметрии это означает, что при движении объекта со скоростью v не может наблюдаться процесс g(s) со значением параметра $\lambda_s = \lambda_f$ v и для наблюдения такого процесса необходима реализация других значений λ_f и/или v.

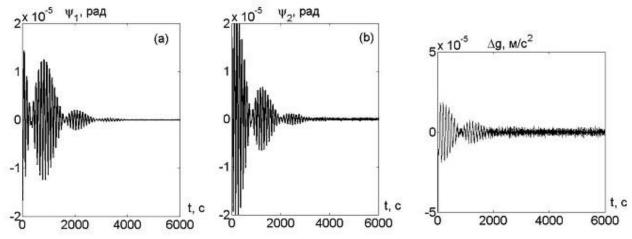
Вычислительные эксперименты

Достаточно полное исследование модели было выполнено в ходе вычислительных экспериментов. В частности, в рамках МНК-представлений были вычислены и сравнены сингулярные числа обусловленности (μ) конечномерных операторов модели (1) 3D-ИНМ в ее базовом варианте с вектором состояния $\mathbf{x} = (\partial q_1, \partial p_1, \partial q_2, \partial p_2, \partial q_3, \partial p_3)^T$ и аналогичной модели 2D-ИНМ [3, 4] в базовом варианте с $\mathbf{x} = (\partial q_1, \partial p_1, \partial q_2, \partial p_2)^T$. В физических переменных эти числа оцениваются соответственно значениями $\mu_3 \sim 3 \cdot 10^7$ и $\mu_2 \sim 5 \cdot 10^5$, а в нормированных (при постолбцовой нормировке операторов) – $\mu_3 \sim 2 \cdot 10^3$ и $\mu_2 \sim 2$. Из этих предварительных результатов следует, что хотя модель 3D-ИНМ несколько хуже обусловлена, чем модель 2D-ИНМ, она формально разрешима в используемой вычислительной среде со стандартной относительной точностью вычислений $\varepsilon_1 \sim 10^{-16}$.

Принимая во внимание, что модель (2) наиболее адаптирована для решения рассматриваемой задачи методом динамического обращения (МДО/DIM) [5], далее приводим результаты некоторых вычислительных имитационных экспериментов, в которых МДО реализован в форме алгоритма Калмана [6].

Первый из этих экспериментов соответствует случаю, когда реальный процесс и представления о нем адекватны и, таким образом, алгоритм Калмана оптимален. На рис. 1, 2 приведены графики погрешностей решения обратной задачи для следующих значений параметров модели (2): $\delta q_i(0) = 50$ м, $\delta p_i(0) = 0.05$ м/с; $\forall i = \overline{1,3}$; $g(0)=10^{-3}$ м/с; $f_3(0)=10^{-5}$ м/с²; $\sigma_{f_1} = \sigma_{f_2} = 10^{-3}$ м/с²; $\sigma_{f_3} = 10^{-6}$ м/с²;

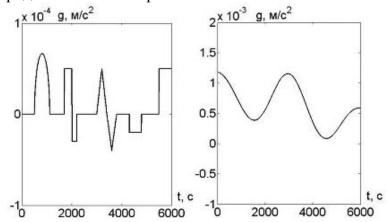
 $\lambda_{f_3} = 0.025 \mathrm{c}^{-1}$, $\lambda_s = 10^{-5} \mathrm{m}^{-1}$; $\sigma_s = 10^{-3} \mathrm{m/c}$; $\sigma_\varepsilon = 1 \mathrm{m}$; $v = 50 \mathrm{m/c}$. На этих рисунках $\psi_1 = -\Delta q_2/|\mathbf{q}|$, $\psi_2 = q_1/|\mathbf{q}|$ — погрешности оценивания углов горизонтирования приборной платформы; Δq_i , $i = \overline{1,2}$ — погрешности оценивания координат q_1 и q_2 ; Δg — погрешность оценки g.



Puc.1. Эволюция значений а) ψ_1 и b) ψ_2 .

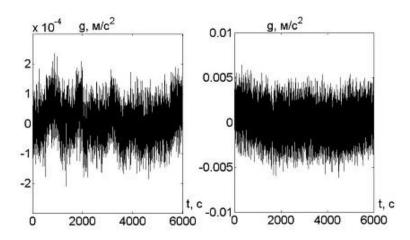
Puc.2. Эволюция значения Δg .

В следующих далее экспериментах предполагается, что суждение о процессе, на основе которого строится алгоритм Калмана, сохраняется то же, что и выше (т.е. (2)), в то время как на интервале наблюдения [0, T] генерируется «реальный» процесс g(t), представленный на рис. 3 и 4.



Puc.3. Разрывная функция g(t). Puc.4. Гладкая функция g(t).

Соответствующие результаты работы алгоритма динамического обращения приведены на рис. 5, 6. Как показали вычислительные эксперименты (и это хорошо иллюстрируют рис. 5 и 6), алгоритм динамического обращения даже при весьма высокой точности всех измерений дает зашумленную оценку g(t) (или g(s)) аномалии напряженности GE-поля, что является значительным препятствием для его использования в прикладных задачах. В этой связи представляется целесообразным использовать концепцию и технологии апостериорной обработки результатов динамического обращения.



 $Puc. \ 5. \$ Оценка (g(t)) разрывной функции g(t).

Puc.6. Оценка (g(t)) гладкой функции g(t).

Обозначим через $\mathbf{z}=(z_i)=(g(t_i))$ *N*-мерный вектор значений функции $g(t),\ t\in[0,T]$ при $t=i\Delta t,\ i=\overline{0,N-1},\ \Delta t=const \ \forall i,\ T=(N-1)\Delta t.$

Идея «очищения» вектора \mathbf{z} от шумов состоит в некотором, вообще говоря, нелинейном преобразовании его в вектор $\widetilde{\mathbf{z}}$, т.е. $\widetilde{\mathbf{z}} = P(\mathbf{z})$, где P – оператор преобразования. В настоящей работе такое преобразование конструируется на основе пирамидального алгоритма Малло [7], реализуемого на основе ортогональных вейвлетов Добеши ('db10') – для функции g(t) на рис. 3 и Койфлета ('coif4') – для функции g(t) на рис. 4 ([8]), а также целевой функции g(t) на рис. 4 ([8]), а также проектор и впервые предложенной в этом качестве в [9].

Суть апостериорной обработки вектора \mathbf{z} состоит в его субчастотном разложении (на $K=1+[\lg_2N]$ уровнях) на аппроксимирующие («низкочастотные» или L-) и детализирующие («высокочастотные» или H-) составляющие, пороговым («от нуля») ограничении последних и реконструкции вектора \mathbf{z} в процессе реализации правила выбора \mathbf{z} : $\min \Phi(\mathbf{z}, \mathbf{z})$, где n – индекс уровня разложения, n, \mathbf{p}

 $1 \le n \le K$; **р** — вектор значений порогов, размерность которого равна числу не большее числа H-составляющих до n-го уровня разложения включительно; начальные значения компонент вектора **р** выбираются равными максимальным исходным значениям H-составляющих.

На рис. 7, 8 представлены результирующие оценки ($\tilde{g}(t)$) функции g(t), полученные в соответствии с изложенной технологией апостериорной обработки данных калмановской фильтрации ($\tilde{\sigma}$ – среднеквадратические значения погрешностей оценок). Оценка функции для рис. 3 представлена на рис. 7, где $\tilde{\sigma} = 4.3 \cdot 10^{-6} \,\text{м/c}^2$; $\Phi = 9.9 \cdot 10^{-4}$; $\varphi = 89.943^\circ$; $\eta = 6$. Оценка функции для рис. 4 по-

казана на рис. 8, где $\tilde{\sigma} = 9.9 \cdot 10^{-6} \,\mathrm{m/c^2}$; $\Phi = 0.52 \cdot 10^{-5}$, $\varphi = 90.0003^{\circ}$, n = 5.

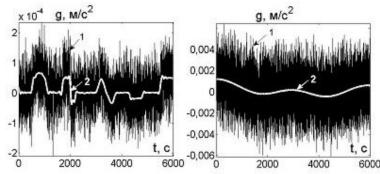


Рис. 7. Оценка функции на рис. 3.

Рис. 8. Оценка функции на рис. 4.

Заключение

Суть предложенного исследования формулируется следующим образом: на основе теоретико-механических представлений трехкомпонентного метода инерциальной навигации впервые выдвинута и математически корректно поставлена обратная задача для оценки локальных значений напряженности гравитационного поля Земли на подвижном объекте при использовании радиальной (высотной) информации о траектории движения. По итогам численного моделирования решения задачи методом динамического обращения с реализацией алгоритма фильтрации калмановского типа предложена показавшая высокую эффективность апостериорная обработка полученных данных, базирующаяся на использовании вейвлет-преобразований с целевой функцией, интерпретирующей проекционное свойство алгоритма апостериорного анализа.

Основной результат –новая модель гравиинерциальной системы на базе трехкомпонентного метода инерциальной навигации и вейвлет-технологий.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Гравиразведка: Справочник геофизика / под ред. Е.А. Мудрецовой. М.: Недра, 1981.
- 2. Ишлинский А.Ю. Классическая механика и силы инерции. М.: Наука, 1987.
- 3. *Девятисильный А.С., Числов К.А.* Корректируемая гравиинерциальная навигационная система // Авиакосмическое приборостроение. − 2008. –№9. − С.10-13.
- 4. Девятисильный A.C. Гравиметрия на основе метода инерциальной навигации // Измерительная техника. -2006. -№2 -C.7.
- 5. Осипов Ю.С., Кряжемский А.В. Задачи динамического обращения // Вестник РАН. 2006. Т.76. С.615-624.
- 6. Калман Р., Фалб П., Арбиб М. Очерки по математической теории систем. М.: Мир, 1971.
- 7. *Mallat S.G.* A theory for multiresolution signal decomposition: the wavelet representation // IEEE Transaction on Pattern Analysis and Machine Intelligence. 1989. Vol.11, N 7. P.674-693.
- 8. *Daubechies I*. Ten lectures on wavelets. // CBMS-NFS conference series in applied mathematics. SIAMED, 1992.
- 9. Девятисильный А.С., Прудкогляд Н.А. Моделирование астроинерциальной системы в условиях стохастической неопределенности // Авиакосмическое приборостроение. 2007. №11. С.39.

Статья представлена к публикации членом редколлегии Ю.Н. Кульчиным.

E-mail:

Девятисильный А.С. – devyatis@iacp.dvo.ru.