

В. Н. НАЗЫРОВА, канд. техн. наук

МЕТРОЛОГИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ АЛГОРИТМА ОПРЕДЕЛЕНИЯ СИСТЕМАТИЧЕСКИХ ПОГРЕШНОСТЕЙ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫХ КОМПЛЕКСОВ

В условиях постоянно повышающихся требований к точности определения состояния динамических объектов возникает проблема учета погрешностей измерительных комплексов (ИК). Поскольку эти погрешности присутствуют и остаются неизменными на протяжении всего интервала наблюдения за объектом, считаем их систематическими. Известны алгоритмы определения систематик [1], когда наблюдение за объектом ведется двумя ИК, один из которых является эталоном. Такой подход не имеет практической ценности, так как в реальности эталонный ИК, как правило, отсутствует. Используя существующую методику измерений и расчета положения объекта в пространстве, можно построить вычислительную схему определения систематических погрешностей для двух ИК без эталона.

В данной работе проводится метрологический анализ такой вычислительной схемы. Информация, полученная на стадии метрологического анализа, позволяет сформировать условия разрешимости задачи определения систематик при реально существующих соотношениях: случайный шум — систематика с использованием априорной информации об объекте, ИК и участке наблюдения.

Постановка задачи. Состояние наблюдаемого объекта измеряется одновременно двумя ИК и определяется векторами параметров $\eta_i^j = (\eta_i^{(1)}, \eta_i^{(2)}, \eta_i^{(3)})$, $i = 1, 2, \dots, N$ — номер измерения; $j = 1, 2$ — номер ИК. Известно, что $\eta_i^j = \eta_{Ti}^j + \Delta\eta^j + \xi_i^j(1)$, где η_{Ti}^j — точное значение измеряемых параметров; $\Delta\eta^j$ — вектор систематик j -го ИК;

ξ_i^j — вектор случайного шума, $\xi_i^j \in N(0, \sigma^2 K^j)$, $K^j = \text{diag} \{k_1^j, \dots, k_n^j\}$, что $\Delta \eta^j(l) \gg \sigma \sqrt{k_i^j}$, k_i^j — l -й диагональный элемент матрицы K^j , $j = 1, 2, 3$. Для определения положения объекта в пространстве необходимо перейти от вектора измеряемых параметров η к вектору декартовых координат $h = (x, y, z)$. Известно соотношение между η и h : $\eta(l) = f_l(h, h_{j\Phi})$ (2), где $h_{j\Phi}$ — вектор, задающий геодезические параметры ИК, $l = 1 \div 3$. Оценки \hat{h}^j в каждой i -й точке находятся как решение нелинейной системы уравнений $\eta_i^j = F(h_i^j, h_{j\Phi})$ (3), где $F(\cdot) = (f_1(\cdot), f_2(\cdot), f_3(\cdot))^*$. Каждое \hat{h}_i^j получено в своей локальной системе координат, поэтому \hat{h}_i^1 и \hat{h}_i^2 не сравнимы между собой. Для приведения данных к единой системе координат осуществляются поворот и сдвиг, которые задаются соответственно матрицами A^j, B^j . Тогда $\tilde{h}_i^j = A^j \hat{h}_i^j + B^j$ (4). При отсутствии либо совпадении $\Delta \eta^j$ для $j = 1, 2$, что маловероятно, с точностью до случайного шума должно выполняться соотношение $\tilde{h}_i^1 = \tilde{h}_i^2$, $i = 1, 2, \dots, N$. Следовательно, целесообразно искать оценки $\Delta \eta$ из условия

$$I(\Delta \eta) = \sum_1^N \|\tilde{h}_i^1 - \tilde{h}_i^2\|^2 \rightarrow \min_{\Delta \eta} \quad (5)$$

при ограничениях $\Delta \eta_{\text{мин}} < \Delta \eta < \Delta \eta_{\text{макс}}$, где $\Delta \eta = (\Delta \eta^1; \Delta \eta^2)$, $\Delta \eta_{\text{мин}}, \Delta \eta_{\text{макс}}$ — известные паспортные характеристики ИК.

Введем обозначения для системы (2) $g(h_i^j) = \eta_i^j - F(h_i^j, h_{j\Phi})$, где $g(\cdot) = (g_1(\cdot), g_2(\cdot), g_3(\cdot))$. Тогда (3) переписывается как $g(h_i^j) = 0$ (6). Эта система решается методом Ньютона в предположении, что $g(h)$ удовлетворяет всем необходимым для этого условиям [2; 3]. Учитывая, что в (5) используются данные, полученные в результате приближенного решения (6) по зашумленным и искаженным систематиками исходным измерениям, необходимо проанализировать погрешность вычисления \hat{h}_i^j , причем линейный характер преобразования (4) позволяет ограничиться анализом погрешности оценки \hat{h}_i^j . Сравнение вклада вычислительных погрешностей и систематик в \hat{h}_i^j дает возможность определить, является ли данная вычисляемая величина информационной относительно $\Delta \eta$. Таким образом, необходим метрологический анализ оценки \hat{h}_i^j , в результате которого будут систематизированы погрешности ее вычисления и получены количественные оценки этих погрешностей. Учитывая стохастический характер задачи, при анализе \hat{h}_i^j следует исходить из общепринятых статистических свойств оценок. Однако в силу ограниченности объема исходной информации и специфики алгоритмов будут исследованы только отдельные свойства, чаще всего несмещенность оценки \hat{h}_i^j .

Метрологический анализ оценки \hat{h}_i^j . Погрешности искомой оценки можно классифицировать в зависимости от причин их возникновения. Погрешность, обусловленная методикой и алгоритмом нахождения оценки, возникающая при решении нелинейной системы (6) и имеющая

место даже в отсутствие случайных шумов и систематик в измерениях, является методической погрешностью δ^M . Обозначим $\delta^M = \hat{h}_T^n - h_T$ (7) и соответственно $\Delta^M = \|\delta^M\|$ (8), где h_T — точное решение (6) при $\eta = \eta_T$; \hat{h}_T^n — решение (6), полученное численным методом по измерениям η_T . Здесь и далее на стадии метрологического анализа индексы i, j опущены.

Случайная погрешность δ_s в оценке \hat{h} является следствием зашумленности исходной информации. Учитывая случайную природу δ_s , ее характеристиками являются $E[\delta_s]$ — среднее и $D[\delta_s]$ — дисперсия. Можно рассматривать два типа случайной погрешности: теоретическую $\delta_s^{(1)}$ и реальную $\delta_s^{(2)}$:

$$\delta_s^{(1)} = \hat{h}_s - h_T \quad (9); \quad \delta_s^{(2)} = \hat{h}_s^n - h_T, \quad (10)$$

где \hat{h}_s — точное, а \hat{h}_s^n — численное решение (6) при $\eta = \eta_T + \xi$. Распишем $\delta_s^{(2)}$ следующим образом:

$$\delta_s^{(2)} = \hat{h}_s^n - \hat{h}_s + \hat{h}_s - h_T = \delta_s^M + \delta_s^{(1)}, \quad (11)$$

где δ_s^M — методическая погрешность решения (6) при $\eta = \eta_s$. Таким образом, когда речь идет об оценке определенного типа погрешности, имеющей место при решении реальной системы, ее составляющей неминуемо будет соответствующая методическая погрешность. Присутствие систематик в исходных измерениях приводит к появлению систематической погрешности в \hat{h} , которую обозначим δ_c . Если \hat{h}_c точное решение (6) при $\eta_c = \eta_T + \Delta\eta$, то $\delta_c^{(1)} = \hat{h}_c - h_T$ (12). Для практики представляет интерес рассмотрение систематической погрешности $\delta_c^{(2)} = \hat{h}_c^n - h_T$ (13), где \hat{h}_c^n — численное решение (6) при η_c . Причем $\delta_c^{(2)} = \delta_c^M + \delta_c^{(1)}$, где δ_c^M — методическая погрешность решения (6) при $\eta = \eta_c$.

Погрешности δ^M , δ_c и δ_s , задаваемые (7)–(13), есть не что иное как смещения соответствующих оценок \hat{h} относительно h_T . Найдем оценки указанных погрешностей.

Согласно итерационному характеру численного метода решения (6) \hat{h}_T^n в (7) есть оценка, полученная после n итераций. Согласно [2] легко показать, что

$$\Delta^M = \|\hat{h}_T^n - h_T\| \leq \beta\gamma \|\hat{h}_T^{n-1} - h_T\|^2 \leq \dots \leq (\beta\gamma)^{2^{n-1}} \|h_T^0 - h_T\|^{2^n} < (\beta\gamma)^{2^n-1} e_0, \quad (14)$$

где $\nabla g(h)$ — градиент (6); $\beta = \max \|\nabla^{-1}g(h^*)\|$; $\gamma = \text{const}$ Липшица для $\nabla g(h^*)$, $h^* \in R_\varepsilon$, ε — заданный радиус окрестности решения h_T , $e_0 = \|h_T^0 - h_T\|^{2^n}$. Аналогичные соотношения можно выписать для $\Delta_s^M = \|\delta_s^M\|$ и $\Delta_c^M = \|\delta_c^M\|$ с заменой e_0 на $e_s = \|h^0 - h_T\|^{2^n}$ и $e_c = \|h_c^0 - h_T\|^{2^n}$ соответственно. Относительно соотношения (14) и аналогичных ему для Δ_s^M и Δ_c^M следует заметить, что независимо от величин e_0, e_s, e_c можно гарантировать ограниченность методической

погрешности только при условии $e_0^{1/2^n} \beta \gamma < 1$, т. е. это условие является необходимым для успешного поиска решения (6). Для того чтобы оценить $\delta_s^{(1)}$, проведем линеаризацию (6) в точке h_T при $\eta = \eta_s$. Тогда

$$h_s = h_T + [F'(h_T, h_\Phi)]^{-1} (\eta_s - F(h_T, h_\Phi)) = h_T + G(h_T) \xi,$$

где $G(h_T) = [F'(h_T, h_\Phi)]^{-1}$. Считаем среднее и дисперсию $\delta_s^{(1)}$:

$$E[\delta_s^{(1)}] = 0; D[\delta_s^{(1)}] = \sigma^2 G(h_T) K G(h_T)^*. \quad (15)$$

В дальнейшем при сравнительном анализе погрешностей различных типов потребуются обобщенные характеристики, поэтому целесообразно посчитать

$$\Delta_s^{(1)} = \|E[\delta_s^{(1)}]\| = 0; d_s^{(1)} = \|D[\delta_s^{(1)}]\| \ll \sigma^2 \beta^2 \|K\|. \quad (16)$$

Проводим аналогичные исследования с заменой h_s на \hat{h}_s^n и получаем оценки для $\delta_s^{(2)}$. Используя (11), (14) и (15), можно записать

$$E[\delta_s^{(2)}] = \delta_s^M, D[\delta_s^{(2)}] = D[\delta_s^{(1)}]$$

и, соответственно,

$$\Delta_s^{(2)} = \|E[\delta_s^{(2)}]\| = \|\delta_s^M\| \ll (\beta\gamma)^{2^n-1} e_s; d_s^{(2)} = \|D[\delta_s^{(2)}]\| = d_s^{(1)}. \quad (17)$$

Для получения оценки $\delta_c^{(1)}$ проведем линеаризацию (6) в точке h_T при $\eta = \eta_c$. Откуда $\hat{h}_c = h_T + G(h_T)(\eta_c - F(h_T, h_\Phi))$, или $\hat{h}_c = h_T + G(h_T)\Delta\eta$. Тогда согласно (12) $\delta_c^{(1)} = G(h_T)\Delta\eta$, или, используя известные ограничения (5) на $\Delta\eta$ для $\Delta_c^{(1)} = \|\delta_c^{(1)}\|$, можно записать $\beta m \leq \Delta_c^{(1)} \leq \beta M$ (18), где $m = \|\Delta\eta_{\min}\|$, $M = \|\Delta\eta_{\max}\|$, $\beta = \min\|\nabla^{-1}g(h^*)\|$, $h^* \in R_e$. Используя (13)—(14) и (18), можно выписать оценку для $\delta_c^{(2)} = \delta_c^M + G(h_T)\Delta\eta$ (19) и, соответственно, $\Delta_c^{(2)} = \|\delta_c^{(2)}\| \ll (\beta\gamma)^{2^n-1} e_c + \beta M$ (20).

Пример формирования условий разрешимости. Оценки погрешности δ^* , δ_c и δ_s служат основой для исследования условий разрешимости задачи определения систематик ИК в предлагаемой постановке. Очевидно, что одним из необходимых условий разрешимости является информационность (5) по отношению к $\Delta\eta$. Поскольку $\Delta\eta$ входит в \hat{h}_i^j (и, соответственно, в \hat{h}_i^j) посредством погрешности δ_c , это означает, что функционал (6) будет информационным относительно $\Delta\eta$ только в том случае, когда $\delta_c > \delta^*$ и $\delta_c > \delta_s$, т. е. когда основной вклад в погрешность определения \hat{h} вносит $\Delta\eta$. Полный анализ условий разрешимости осуществляется с привлечением методов статистического анализа и может быть темой для отдельной работы. Здесь в качестве примера использования полученных оценок погрешностей приводится сравнение δ_c с δ^* и выводы, которые из этого следуют. Для практического использования полученных оценок недостает информации о e_0 , e_s , e_c для соответствующих методических погрешностей.

Для задачи (3) известно правило задания h^0 по реальным η исходя из физических соображений. Поэтому оценка этих величин не представляет труда на тестовых примерах с гарантией достоверности для реальных задач. Можно также получить оценки β , $\bar{\beta}$ и γ для заданной ϵ в окрестности решения в каждой конкретной точке h_i^j . Таким образом, на практике есть возможность получить оценки Δ_c^M . Сначала для каждого l и j проверяется выполнимость условия $e_c^{1/2n} \beta \gamma < 1$, гарантирующего сходимость решения (6). Предположим, что это условие выполняется. Задаем n — число итераций и считаем Δ_c^M . Используя (14), (18), проверяем выполнимость соотношения

$$\beta M < \Delta_c^M < (\beta \gamma)^{2^n - 1} e_c. \quad (21)$$

Если (21) выполняется, т. е. верхняя граница δ_c^1 не превосходит методической погрешности и с ростом n (21) продолжает сохраняться, следовательно, в этой точке наблюдения основной вклад в погрешность вычисления h_i^j вносит δ_c^M , а зависимость от $\Delta \eta$ практически отсутствует. Соотношение (21) может служить мерой эффективности поиска решения (6), причем если оно выполняется не в одной точке, а на всем интервале наблюдения, то следует считать, что исходная задача в предлагаемой постановке здесь неразрешима. В то же время, если

$$(\beta \gamma)^{2^n - 1} e_c < \bar{\beta} m, \quad (22)$$

то имеется гарантия, что вклад систематической погрешности превосходит вклад δ_c^M в h_i^j .

Условие разрешимости (5) относительно $\Delta \eta$, кроме необходимого условия (22), содержит еще целый ряд подобных соотношений, в том числе и статистического характера.

Список литературы: 1. Белова Н. С., Сотский Н. М. Оценивание параметров движения объекта в системе управления // Автоматика и телемеханика. 1977. № 11. С. 30—38. 2. Деннис Дж., Шнабель Р. Численные методы безусловной оптимизации и решение нелинейных уравнений. М., 1988. 440 с. 3. Поляк Б. Т. Введение в оптимизацию. М., 1983. 384 с.

Поступила в редколлегию 21.06.89