

УДК 528.341

УРАВНИВАНИЕ СПУТНИКОВОЙ ГЕОДЕЗИЧЕСКОЙ СЕТИ 1 КЛАССА

С.К. ТОВБАС

Рассмотрены вопросы, связанные с достижением точности уравненных значений элементов спутниковой геодезической сети – 1 класса (СГС-1), соответствующей требованиям основных положений о государственной геодезической сети Российской Федерации и Республики Беларусь.

В статье приведены результаты исследований, проведенных на участке сети СГС-1 из 29 пунктов со средней длиной модуля вектора взаимного положения пунктов, равной 30 км. Рассматривается только вопрос уравнивания предварительных значений векторов взаимного положения в трехмерной, декартовой, ортогональной, экваториальной системах координат и только для СГС-1.

Исследуются некоторые проблемы уравнивания в ноль – свободной сети. Связь с высокоточной геодезической сетью (ВГС) не представляет проблемы, ибо ничего не изменяет ни принципиально, ни алгоритмически.

В самой общей математической постановке метод относительных спутниковых определений предполагает перевод n -мерного неортогонального базиса, образованного измеренными разностями хода фронта волны от спутника до двух наземных пунктов ($n \geq 4$), в трехмерный ортогональный базис взаимного положения этих пунктов. Непосредственным измерением является разность хода фронта сигнала несущей частоты. То есть измеряется только модуль вектора, который ориентируется по направлению «наземный пункт – спутник». Координаты спутника – из эфемеридной информации; координаты наземного пункта – из позиционных определений в геоцентрической, экваториальной, гринвичской системах. Далее, наиболее вероятно, составляются двойные или тройные разности, которые обрабатываются по методу наименьших квадратов. В результате перечисленных процедур и происходит перевод n -мерного неортогонального вектора в трехмерный ортогональный. Таким образом, приращения координат наземных пунктов, которыми при постобработке мы оперируем как измерениями, на самом деле функции, определяемые довольно сложным путем:

$$\Delta \bar{R} = f \left(d \left(\bar{r}, \bar{R} \left(g \left(\Delta \varphi \right) \right) \right) \right),$$

где $\Delta \bar{R}$ – вектор взаимного положения наземных пунктов, \bar{r} – эфемеридная информация, \bar{R} – вектор положения наземного пункта в геоцентрической системе.

Как отмечено выше, в определении вектора взаимного положения наземных пунктов участвуют измеренные разности хода фронта волны и вычисляемые по эфемеридной информации направляющие косинусы. Выводимый при предварительной обработке фрагмент $[3 \times 3]$ ковариационной матрицы характеризует геометрию взаимного положения наземных пунктов и искусственных спутников земли (ИСЗ). Во-первых, это только фрагмент полной матрицы, соответствующий приращениям координат как аргументам. Во-вторых, он может характеризовать только проектирование ошибок измерения разности хода фронта волны на вектор $\Delta \bar{R}$. Нет какой-либо информации, характеризующей ошибки направляющих косинусов и их влияние, которое будет иметь место даже при использовании точных эфемерид. А именно это в большой степени сказывается на распределении ошибок по компонентам вектора [3]. Притом, что, с точки зрения теории метода наименьших координат (МНК), внешне все выглядит правильно, весовые матрицы, составленные на основе выводимого при предварительной обработке фрагмента ковариационной матрицы, будут исказить соотношения весов компонент как одного и того же, так и разных векторов.

В таких условиях вызывает большие сомнения корректность установления систем весов «измеренных» векторов взаимного положения.

Кроме того, с учетом физических и геометрических основ метода должны иметь место систематические ошибки определения взаимного положения пунктов.

Прежде стоит выяснить, сколь необходимо установление системы весов при уравнивании СГС-1. Исследованы результаты уравнивания векторов взаимного положения независимо от формы их представления, при сохранении положения координатных осей и плоскостей в трехмерном пространстве. Такая идея возникла потому, что измерения в сетиотягощены ошибками, природу которых мы достоверно установить не можем (причины описаны выше). В различных формах представления векторов их ошибки будут по-разному влиять на результат уравнивания. Получение идентичных результатов будет свидетельствовать о том, что введение системы весов или другой согласующей системы не нужно.

Исходя из вышеупомянутого, на участке СГС-1 измерения производились в шестичасовых сеансах, синхронно на трех смежных пунктах сети. Собственно измеренными модулями являлись синхронные треугольники. После окончания работы на одном, приемники перемещались на пункты смежного треугольника.

В результате каждый вектор взаимного положения, кроме внешнего периметра, определяется дважды в различное время. Векторы внешнего периметра определялись второй раз дополнительно. Четырехугольники с диагоналями не допускались. Такая методика применена из соображения сохранения равномерной структуры, как с точки зрения геометрии, так и распределения систематических и случайных ошибок в интересах последующего уравнивания. Как минимум, она не создает условий для априорной оценки векторов как неравноточных.

При уравнивании любой из векторов был представлен в трехмерном пространстве:

- 1) в проекциях на оси координат (рис. 1, а);
- 2) в проекциях на координатные плоскости (рис. 1, б);
- 3) в полярных координатах (рис. 1, в, г).

Во всех случаях имеется в виду трехмерная топоцентрическая система. Главной координатной плоскостью является плоскость, параллельная экватору. Главная координатная ось X лежит в главной координатной плоскости и параллельна плоскости Гринвичского меридиана. Ось Z нормальна к главной координатной плоскости в топоцентре. Ось Y дополняет систему до правой. Причем в полярной системе вектор представлен как S, α, β (рис. 1, в) и как S, γ, δ (рис. 1, г).

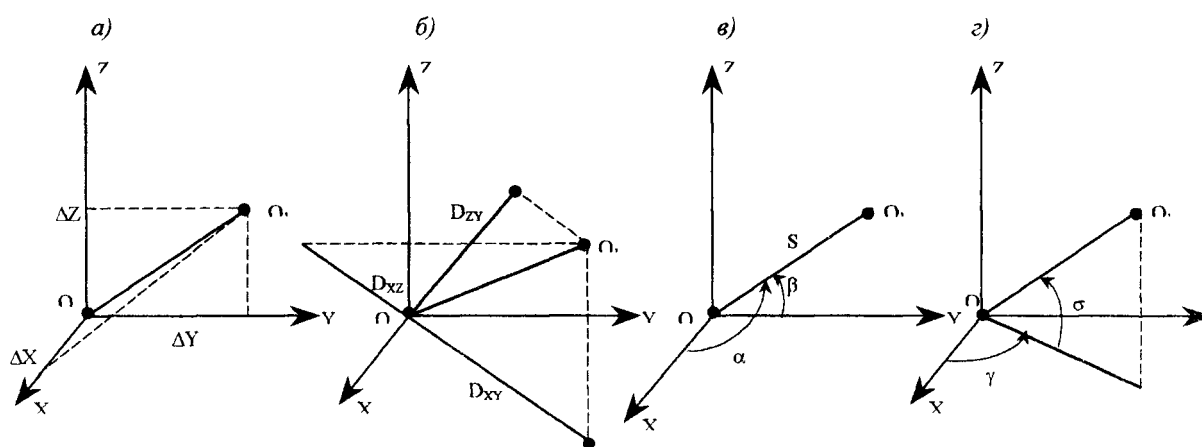


Рис. 1. Способы представления вектора взаимного положения (O, O_1)

Уравнивание производилось как с учетом систематических ошибок, так и без учета.

Уравнения поправок имеют вид:

1. В проекциях на оси координат [1]:

- а) с учетом систематики:

$$V_{i_j} = -\Delta x \cdot m - \Delta z \cdot \omega_y + \Delta y \omega_z - \delta x_i + \delta x_j + l_x;$$

$$V_{i_y} = -\Delta y \cdot m + \Delta z \cdot \omega_x + \Delta x \omega_z - \delta y_i + \delta y_j + l_y;$$

$$V_{i_z} = -\Delta z \cdot m - \Delta y \cdot \omega_x + \Delta x \omega_y - \delta z_i + \delta z_j + l_z;$$

- б) без учета систематики:

$$V_{x_j} = -\delta x_i + \delta x_j + l_x;$$

$$V_{y_j} = -\delta y_i + \delta y_j + l_y;$$

$$V_{z_j} = -\delta z_i + \delta z_j + l_z;$$

$$l_x = (x_j^0 - x_i^0) - \Delta x;$$

$$l_y = (y_j^0 - y_i^0) - \Delta y;$$

$$l_z = (z_j^0 - z_i^0) - \Delta z;$$

где i, j – пункты сети; $V_{Xij}, V_{Yij}, V_{Zij}$ – поправки к приращениям координат; $\omega_x, \omega_y, \omega_z$ – элементы поворота вокруг осей координат; m – масштабный множитель; x^0, y^0, z^0 – предварительные значения координат

пунктов; Δx , Δy , Δz – измеряемые приращения от i до j пункта; δx , δy , δz – поправки к предварительным координатам пункта.

2. В проекциях на координатные плоскости:

а) с учетом систематики:

$$V_{xy} = -D_1 \cdot m + \frac{2\Delta z \Delta y}{D_1} \omega_x - \frac{2\Delta z \Delta x}{D_1} \omega_y - \frac{\Delta x}{D_1} \delta x_i - \frac{\Delta y}{D_1} \delta y_i + \frac{\Delta x}{D_1} \delta x_j + \frac{\Delta y}{D_1} \delta y_j + l_{xy};$$

$$V_{xz} = -D_2 \cdot m - \frac{2\Delta z \Delta y}{D_2} \omega_x + \frac{2\Delta x \Delta y}{D_2} \omega_z - \frac{\Delta x}{D_2} \delta x_i - \frac{\Delta z}{D_2} \delta z_i + \frac{\Delta x}{D_2} \delta x_j + \frac{\Delta z}{D_2} \delta z_j + l_{xz};$$

$$V_{yz} = -D_3 \cdot m + \frac{2\Delta x \Delta z}{D_3} \omega_y - \frac{2\Delta x \Delta y}{D_3} \omega_z - \frac{\Delta y}{D_3} \delta y_i - \frac{\Delta z}{D_3} \delta z_i + \frac{\Delta y}{D_3} \delta y_j + \frac{\Delta z}{D_3} \delta z_j + l_{yz};$$

б) без учета систематики:

$$V_{xy} = -\frac{\Delta x}{D_1} \delta x_i - \frac{\Delta y}{D_1} \delta y_i + \frac{\Delta x}{D_1} \delta x_j + \frac{\Delta y}{D_1} \delta y_j + l_{xy};$$

$$V_{xz} = -\frac{\Delta x}{D_2} \delta x_i - \frac{\Delta z}{D_2} \delta z_i + \frac{\Delta x}{D_2} \delta x_j + \frac{\Delta z}{D_2} \delta z_j + l_{xz};$$

$$V_{yz} = -\frac{\Delta y}{D_3} \delta y_i - \frac{\Delta z}{D_3} \delta z_i + \frac{\Delta y}{D_3} \delta y_j + \frac{\Delta z}{D_3} \delta z_j + l_{yz};$$

$$l_{xy} = \left((x_j^0 - x_i^0)^2 + (y_j^0 - y_i^0)^2 \right)^{\frac{1}{2}} - \left((\Delta x)^2 + (\Delta y)^2 \right)^{\frac{1}{2}};$$

$$l_{xz} = \left((x_j^0 - x_i^0)^2 + (z_j^0 - z_i^0)^2 \right)^{\frac{1}{2}} - \left((\Delta x)^2 + (\Delta z)^2 \right)^{\frac{1}{2}};$$

$$l_{yz} = \left((y_j^0 - y_i^0)^2 + (z_j^0 - z_i^0)^2 \right)^{\frac{1}{2}} - \left((\Delta y)^2 + (\Delta z)^2 \right)^{\frac{1}{2}};$$

$$D_1 = \left((\Delta x)^2 + (\Delta y)^2 \right)^{\frac{1}{2}};$$

$$D_2 = \left((\Delta x)^2 + (\Delta z)^2 \right)^{\frac{1}{2}};$$

$$D_3 = \left((\Delta y)^2 + (\Delta z)^2 \right)^{\frac{1}{2}};$$

где V_{xy} , V_{xz} , V_{yz} – поправка к предварительным значениям проекций вектора на координатные плоскости.

3. В полярных координатах (S , α , β):

а) с учетом систематики:

$$V_\alpha = \frac{\Delta Z}{D_3} \omega_y - \frac{\Delta Y}{D_3} \omega_z + \frac{D_3}{S^2} \delta x_i - \frac{\Delta x \Delta y}{D_3 S^2} \delta y_i - \frac{\Delta x \Delta z}{D_3 S^2} \delta z_i - \frac{D_3}{S^2} \delta x_j + \frac{\Delta x \Delta y}{D_3 S^2} \delta y_j + \frac{\Delta x \Delta z}{D_3 S^2} \delta z_j + l_\alpha;$$

$$V_\beta = -\frac{\Delta Z}{D_2} \omega_x + \frac{\Delta x}{D_2} \omega_z - \frac{\Delta x \Delta y}{D_2 S^2} \delta x_i + \frac{D_2}{S^2} \delta y_i - \frac{\Delta y \Delta z}{D_2 S^2} \delta z_i + \frac{\Delta x \Delta y}{D_2 S^2} \delta x_j - \frac{D_2}{S^2} \delta y_j + \frac{\Delta y \Delta z}{D_2 S^2} \delta z_j + l_\beta;$$

$$V_S = -S \cdot m - \frac{\Delta x}{S} \delta x_i - \frac{\Delta Y}{S} \delta y_i - \frac{\Delta Z}{S} \delta z_i + \frac{\Delta x}{S} \delta x_j + \frac{\Delta y}{S} \delta y_j + \frac{\Delta z}{S} \delta z_j + l_S;$$

$$l_s = \arcsin \frac{z_j^0 - z_i^0}{\left((x_j^0 - x_i^0)^2 + (y_j^0 - y_i^0)^2 + (z_j^0 - z_i^0)^2 \right)^{\frac{1}{2}}} - \arcsin \frac{\Delta z}{\left(\Delta x^2 + \Delta y^2 + \Delta z^2 \right)^{\frac{1}{2}}};$$

$$l_s = \left((x_j^0 - x_i^0)^2 + (y_j^0 - y_i^0)^2 + (z_j^0 - z_i^0)^2 \right)^{\frac{1}{2}} - \left(\Delta x^2 + \Delta y^2 + \Delta z^2 \right)^{\frac{1}{2}}.$$

Уравнивание произведено обычной процедурой метода наименьших квадратов с псевдообращением матрицы нормальных уравнений. При оценке точности, для вычисления средней квадратичной ошибки (СКО) единицы веса в линейной мере поправки V , полученные для угловых величин, переведены в линейную меру.

$$V_\alpha^s = \Delta x V_\alpha; \quad V_\beta^s = \Delta y V_\beta;$$

$$V_\gamma^s = D_1 V_\gamma; \quad V_\delta^s = \Delta x V_\delta;$$

где $V_\alpha^s, V_\beta^s, V_\gamma^s, V_\delta^s$ – поправки в линейной мере; $V_\alpha, V_\beta, V_\gamma, V_\delta$ – поправки в радианной мере.

При уравнивании без учета систематических ошибок значение СКО единицы веса для всех форм представления векторов лежат в пределах от 10 до 12 мм. При уравнивании с учетом систематики – от 8,5 до 9,5 мм.

Максимальные и средние значения модуля относительного смещения одного и того же вектора, уравненного в различных формах представления, приведены в таблице.

Значения модулей относительного смещения векторов, уравненных в различных системах (в мм)

Форма представления	№	Без учета систематики				С учетом систематики			
		1	2	3	4	1	2	3	4
Проекция на оси координат	1	0	$\frac{18^*}{8}$	$\frac{24}{14}$	$\frac{22}{10}$	0	$\frac{23}{11}$	$\frac{26}{13}$	$\frac{26}{13}$
Проекция на координатные плоскости	2	$\frac{18}{8}$	0	$\frac{34}{18}$	$\frac{32}{16}$	$\frac{23}{11}$	0	$\frac{12}{5}$	$\frac{12}{5}$
Полярные координаты (S, α , β)	3	$\frac{24}{14}$	$\frac{34}{18}$	0	$\frac{16}{8}$	$\frac{26}{13}$	$\frac{12}{5}$	0	0
Полярные координаты (S, γ , δ)	4	$\frac{22}{10}$	$\frac{32}{16}$	$\frac{16}{8}$	0	$\frac{26}{13}$	$\frac{12}{5}$	0	0

* В числителе максимальные значения модуля относительного смещения вектора, в знаменателе – средние значения.

Для точностей, достигнутых в странах Европы в сетях, аналогичных СГС-1, и для требований первых редакций «Основных положений ...» РФ результатов, полученных при уравнивании без учета систематики, было бы достаточно. Для обеспечения требований последней редакции «Основных положений ...» РФ и РБ этого недостаточно [2].

Из анализа таблицы следует, что уравнивание с учетом систематики лучше учитывает имеющиеся ошибки. Достаточно взглянуть на позиции 3 и 4 в правой и левой части таблицы. Векторы представлены в одной и той же полярной системе координат. Точное (до миллиметра) совпадение результатов в правой части и расхождение в левой являются тому подтверждением.

С использованием систематики результаты лучше, но идентичности не достигнуто. Значит необходимо вводить систему согласования, традиционную (веса) и альтернативную.

Наиболее очевидный путь устранения этого недостатка – установление системы весов, характеризующей распределение ошибок по компонентам, но при уравнивании без учета систематики необходимо найти такой подход, чтобы веса можно было установить для всех четырех вариантов, а после уравнивания получить согласованное решение. Последнее и считать критерием правильности подбора системы весов.

Установление системы весов при уравнивании с учетом систематики видится еще более проблематичным. В частности, применение весовых коэффициентов к масштабным множителям по сути дела меняет орты. Следовательно, нарушается единая метрика, а, значит, систематика перестает быть таковой. То есть теряется само понятие систематики, а точнее вместо систематики определяются общие коэффициенты деформаций растяжения (сжатия) и кручения. Но ведь и уравнивание без учета систематики с

применением весов (ковариационных матриц) тоже можно трактовать как учет анизотропии координатной среды на различных участках сети.

Исходя из такой трактовки, можно искать альтернативные решения, а если это не удастся, использовать уравнивание с учетом систематики и весами, равными единице.

ЛИТЕРАТУРА

1. Машимов М.М. Уравнивание геодезических сетей. – М.: Недра, 1989. – 280 с.
2. Основные положения о государственной геодезической сети России (проект) // Федеральная служба геодезии и картографии России, 2000. – 17 с.
3. Global Positioning System Theory and Practice / B. Hofmann-Wellenhof et al – Wien, Springer – Verlag, 1992.