

где

$$\gamma_e = 978.032.952 \text{ мГал.}$$

$$\gamma_{\varphi} = \gamma_e (1 + 0,005319 \sin^2 \varphi + 0,000100 \sin^4 \varphi - 0,000212 \sin^6 \varphi + 0,000088 \sin^8 \varphi),$$

$$\gamma_p = 978.033.368 \text{ мГал.}$$

В заключение отметим, что полученные нами геометрия нетрадиционной Нормальной Земли [2] и развиваемое ею «нормальное гравитационное поле, описанное здесь, дают пока лишь общую качественную картину, связанную с выделением из фигуры реально существующих предположениям теории гидростатически равновесной фигуры планет. Как отмечено в [1], это существенно для геофизики (при интерпретации планетарных и региональных свойств планет) и для геодезии (для уменьшения «возмущающего» потенциала Земли).

Установление коллинеарных соотношений, вытекающих из концепции построения нетрадиционной Нормальной Земли, требует дальнейшего обсуждения и исследования, в первую очередь связанных с отбором исходной информации.

1. Мецерыков Г. А. О Нормальной Земле // Геодезия, картография и аэрофотогеодезия. 1986. Вып. 43. С. 64—71. 2. Мецерыков Г. А., Агеев Н. Ф. Прямой и аэрофотогеодезия. 1986. Вып. 44. С. 58—63. 3. Santinghui L. E. On the Computation of the Spherical Harmonic Terms Needed During the Numerical Integration of the Orbital Motion of an Artificial Satellite // Celest. Mech. 1970. V. 2. P. 207—216. 4. Lerch F. J., Pitney V. H., Wagner C. A., Klosko S. M. Goddard Earth Models for Oceanographic Applications (GEM10B and 10C). Presented at the Marine Geodesy Symposium, Miami, 1980. 5. Moritz H. Geodetic Reference System 1980 in the Geodesist's Handbook 1980 // Bulletin Geodesique. 1980. V. 54. № 3. P. 395—405. 6. Reigber C. H., Müller H., Rizos Ch. et al. An Improved GRIM3 Earth Gravity Model (GRIM3V) // Proceedings of the IAG Symposium. 1983. V. 1. P. 388—415.

Статья поступила в редакцию 08.01.89

УДК 528.14/16

И. Ф. МОНИН

К ОЦЕНКЕ ТОЧНОСТИ СОВМЕСТНОГО УРАВНИВАНИЯ ИЗМЕРЕНИЙ И ИСХОДНЫХ ДАННЫХ

В [2] получены формулы, определяющие обратный вес любой линейной функции в геодезической сети, уравненной коррелятивным и параметрическим методами. При уравнивании учитывали ошибки исходных данных и определяли поправки не только в измеренные величины, но и в исходные данные. В формуле обратного веса па-

раметрического метода [2] не учтено слагаемое, зависящее от корреляционной матрицы Q_{μ} ошибок исходных данных.

Приведем вывод точной формулы для вычисления обратного веса. Уравненные значения измеренных величин вычисляются по формуле [2]

$$l_1 = l - BN_{11}^{-1} B^T Q^{-1} L - RN^{-1} R^T Q^{-1} L + L, \quad (1)$$

где l — матрица-столбец измеренных величин в геодезической сети корреляционной матрицей Q ,

$$N = N_{22} + Q_{\mu}^{-1} - N_{12}^T N_{11}^{-1} N_{12}; \quad N_{11} = B^T Q^{-1} B; \quad N_{12} = B^T Q^{-1} B_{\mu};$$

$$N_{22} = B_{\mu}^T Q^{-1} B_{\mu}; \quad R^T = B_{\mu}^T - N_{12}^T N_{11}^{-1} B_{\mu}^T; \quad L = M_0 + B_{\mu} M - l;$$

L — матрица-столбец свободных членов параметрических уравнений; B — прямоугольная матрица коэффициентов; M — матрица-столбец исходных данных с корреляционной матрицей Q_{μ} ; M_0 — некоторая матрица приближенных исходных данных; Q^{-1} , Q_{μ}^{-1} — обратные матрицы; T — знак транспонирования матриц; B_{μ} — прямоугольная матрица коэффициентов исходных данных в параметрическом уравнении.

Как известно [1], корреляционная матрица любой линейной матричной функции $F = F_0 + \Delta_0 l$, где F_0 и Δ_0 — постоянные параметры, а l — матрица-столбец измерений, определяется формулой

$$Q_F = \Delta_0 Q_l \Delta_0^T. \quad (2)$$

Пользуясь правилом (2) и формулой (1), нетрудно получить Q_{l_1} — корреляционную матрицу уравненных величин l_1 . Для ясности вывода сначала в (1) подставим вместо свободного члена его значение

$$l_1 = l - BN_{11}^{-1} B^T Q (M_0 + B_{\mu} M - l) -$$

$$- RN^{-1} R^T Q^{-1} (M_0 + B_{\mu} M - l) + M_0 + B_{\mu} M - l. \quad (3)$$

Затем в (3) выделим слагаемые, зависящие от l и от M :

$$BN_{11}^{-1} B^T Q^{-1} l, \quad RN^{-1} R^T Q^{-1} l,$$

$$(E - BN_{11}^{-1} B^T Q^{-1} - RN^{-1} R^T Q^{-1}) B_{\mu} \cdot M. \quad (4)$$

Теперь по (2) из выражений (4) найдем корреляционную матрицу уравненных значений l_1 :

$$Q_{l_1} = BN_{11}^{-1} B^T + RN^{-1} R^T Q^{-1} RN^{-1} R^T + C Q_{\mu} C^T, \quad (5)$$

где $C = (E - BN_{11}^{-1} B^T Q^{-1} - RN^{-1} R^T Q^{-1}) B_{\mu}$; E — единичная матрица.

Пусть надо найти обратный вес уравненной функции $F(l_1)$. Приведем функцию к линейному виду относительно уравненной величины l_1 :

$$F \{ l + (l_1 - l) \} = F(l) + (l_1 - l) \frac{\partial F}{\partial l} + \dots \approx F_0 + f l_1, \quad (6)$$

где $f = \frac{\partial F}{\partial l}$; l — измеренное значение.

Применяя (2), (6) и (5), получаем окончательную формулу обратного веса любой линейной функции в параметрическом методе уравнивания

$$\frac{1}{P_f} = f^T B N_{11}^{-1} B^T f + f^T R N^{-1} R^T Q^{-1} R N^{-1} R^T f + f^T C Q_{\mu} C^T f. \quad (7)$$

В качестве примера оценим по формуле (7) уравненное превышение h_2 и уравненную высоту H_2 нивелирной сети, изображенной на рисунке. В данной сети два исходных пункта, три определяемых и пять измеренных превышений. Пусть корреляционные матрицы измерений и исходных данных равны единичным матрицам пятого



Схема нивелировки.

и второго порядков. Ниже приведены уравнения поправок параметрического метода, необходимые матрицы и результаты вычислений по формуле (7):

$$\begin{aligned} V_1 &= \delta H_1 - \delta H_a + (H_1 - H_a - h_1), \\ V_2 &= -\delta H_1 + \delta H_3 + (H_3 - H_1 - h_2), \\ V_3 &= \delta H_3 + \delta H_4 + (H_4 - H_3 - h_3), \\ V_4 &= -\delta H_1 + \delta H_2 + (H_2 - H_1 - h_4), \\ V_5 &= -\delta H_2 + \delta H_3 + (H_3 - H_2 - h_5). \end{aligned}$$

или в матричном виде

$$B X + B_{\mu} \delta M + L = V, \quad (8)$$

где V , X , δM — поправки в измеренные превышения и высоты определяемых и исходных пунктов соответственно

$$B = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -1 \\ -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}; \quad B_{\mu} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}; \quad B^T B = \begin{pmatrix} 3 & -1 & -1 \\ -1 & 2 & -1 \\ -1 & -1 & 3 \end{pmatrix};$$

$$(B^T B)^{-1} = \frac{1}{8} \begin{pmatrix} 5 & 4 & 3 \\ 4 & 8 & 4 \\ 3 & 4 & 5 \end{pmatrix}, \quad B^T B_{\mu} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$N = \frac{1}{8} \begin{pmatrix} 11 & -3 \\ -3 & 11 \end{pmatrix}, \quad N^{-1} = \frac{1}{14} \begin{pmatrix} 11 & 3 \\ 3 & 11 \end{pmatrix}, \quad N_{12}^T = \begin{pmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{pmatrix};$$

$$R = \frac{1}{8} \begin{pmatrix} -3 & 3 \\ -2 & 2 \\ -3 & 3 \\ -1 & 1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix};$$

$$B N^{-1} B^T = \frac{1}{8} \begin{pmatrix} 5 & -2 & -3 & -1 & -1 \\ -2 & 4 & -2 & 2 & 2 \\ -3 & -2 & 5 & -1 & -1 \\ -1 & 2 & -1 & 5 & -3 \\ -1 & 2 & -1 & -3 & 5 \end{pmatrix}.$$

$$R N^{-1} R^T = \frac{1}{4 \cdot 14} \begin{pmatrix} 9 & 6 & 9 & 3 & 3 \\ 6 & 4 & 6 & 2 & 2 \\ 9 & 6 & 9 & 3 & 3 \\ 3 & 2 & 3 & 1 & 1 \\ 3 & 2 & 3 & 1 & 1 \end{pmatrix}; \quad B N_{11}^{-1} = \frac{1}{8} \begin{pmatrix} 5 & 4 & 3 \\ -2 & 0 & 2 \\ -3 & -4 & -5 \\ -1 & 4 & 1 \\ -1 & -4 & 1 \end{pmatrix};$$

Результаты вычислений

$$f^T = \begin{pmatrix} 1/P_{h_2} = ? \\ (0 \ 1 \ 0 \ 0 \ 0) \end{pmatrix} \quad (1 \ 0 \ 0 \ 1 \ 0)$$

$$f^T B^T N_{11}^{-1} B f = 0,50 \quad 1$$

$$f^T R N^{-1} R^T R^T f = \frac{96}{4^2 \cdot 14^2} = 0,03 \quad \frac{24}{14^2} = 0,12$$

$$f^T C \cdot C^T f = \frac{2}{7^2} = 0,04 \quad \frac{8}{7^2} = 0,16$$

$$1/P_f = 0,57 \quad 1,28$$

Таким образом, формула (7) уточняет аналогичную формулу в [2], так как обратные веса уравненного превышения h_2 и уравненной высоты H_2 составляют

$$1/P_{h_2} = 0,50 + 0,03 + 0,04 = 0,57,$$

$$1/P_{H_2} = 1 + 0,12 + 0,16 = 1,28,$$

что совпадает с оценками коррелятного метода, полученными в [2].

1. *Большиков В. Д., Маркузе Ю. И.* Городская полигонометрия. М., 1979.
2. *Монин И. Ф.* Совместное уравнивание измерений и исходных данных // Геодезия, картография и аэрофотогеодезия. 1985. Вып. 41. С. 94.

Статья поступила в редакцию 23.10.85