

набор всех стоксовых постоянных $S_{m\eta}$, $S_{m\eta}$ планеты до N -го порядка доставляет все степенные моменты функции $\mu(\xi, \eta)$ до этого порядка. Поэтому приближенное значение плотности M_D можно найти теперь из решения двухмерной степенной проблемы моменты. Плотность M_D — функция $v = v(\xi, \eta)$ — получается аналогично.

Определение плотностей M_D и M_D может быть выполнено также численно, что по сути дела, приводит к построению моделей потенциала планеты. Такой подход к построению последних выгоден вследствие того, что, во-первых, число параметров, определяющих каждую точечную массу, уменьшено на единицу (не четыре, а три, так как точечную массу находят в плоскости экватора), и, во-вторых, система уравнений, из которых определяются параметры точечных масс, разбивается естественно на три независимых системы: одна соответствует нечетной части потенциала (строится M_D); вторая — его четной части при четных n и m (строится диск S_0); третья — четной части $V_{чет}$ при четных n и m (определяется оставшаяся часть M_D); важно, что построение диска S_0 выполняется даже независимо по геодезической и геофизической информации об общепланетарном эллипсоиде (его размерах и распределении плотности).

Список литературы: 1. *Бейтмен Г., Эрдейи А.* Высшие трансцендентные функции. — М.: Наука, 1965. 2. *Вадимиров В. С.* Уравнения математической физики. — М.: Наука, 1976. 3. *Мещеряков Г. А.* О наименьшей квадратической аппроксимации потенциала. — В кн.: Наблюдения ИСЗ. София: БАН, 1982. Т. 20. 4. *Мещеряков Г. А.* О представлении потенциала планеты суммой потенциалов двух простых слоев. — Геодезия, картография и аэрофотогеодезия, 1984. вып. 39. 5. *Сретенский Л. Н.* Теория Ньютоновского потенциала. — М.: Д. ОИЗ ГИТТЛ, 1946.

Статья поступила в редколлегию 09.03.83

УДК 528.14/16

И. Ф. МОНИН

К ТЕОРИИ ДВУХГРУППОВОГО УРАВНИВАНИЯ КОРРЕЛИРОВАННЫХ ВЕЛИЧИН

Теория двухгруппового уравнивания коррелированных величин основана на вероятностном подходе преобразования вектора невязок в некоррелированные подвекторы*. Ниже дано изложение теории двухгруппового уравнивания коррелированных величин в двух вариантах. В основу положен классический подход, связанный с преобразованием коэффициентов условных уравнений второй группы. Приведен простейший пример уравнивания геодезической сети.

* *Большиков В. Д., Маркузе Ю. И.* Городская полигонометрия. — М.: Недра, 1979.

1. Напишем условные уравнения, разделив их на две группы:

$$\alpha V + \omega_\alpha = 0, \quad (1)$$

$$\alpha' V + \omega_\alpha' = 0, \quad (2)$$

$$a = \begin{pmatrix} a_1 & a_2 & \dots & a_n \\ b_1 & b_2 & \dots & b_n \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ s_1 & s_2 & \dots & s_n \end{pmatrix}; \quad V = \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ \dots \\ v_n \end{pmatrix}; \quad \omega_\alpha = \begin{pmatrix} \omega_\alpha \\ \omega_\alpha \\ \dots \\ \omega_\alpha \end{pmatrix};$$

$$a' = \begin{pmatrix} \alpha_1 & \alpha_2 & \dots & \alpha_n \\ \beta_1 & \beta_2 & \dots & \beta_n \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ \tau_1 & \tau_2 & \dots & \tau_n \end{pmatrix}; \quad \omega_\alpha' = \begin{pmatrix} \omega_{\alpha'+1} \\ \omega_{\alpha'+2} \\ \dots \\ \omega_{\alpha'+n} \end{pmatrix}.$$

Допустим, что измеряемые величины не имеют больших систематических ошибок, подчиняются нормальному закону распределения, коррелированы и корреляционная матрица измерений известна

$$Q^2 \begin{pmatrix} Q_{11} & Q_{12} & \dots & Q_{1n} \\ Q_{12} & Q_{22} & \dots & Q_{2n} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ Q_{1n} & Q_{2n} & \dots & Q_{nn} \end{pmatrix} = Q^2 Q.$$

Решая (1), применяя предписание обобщенного метода наименьших квадратов

$$V^T Q^{-1} V = \min, \quad (3)$$

легко найти первичные поправки (τ — знак транспонирования матриц)

$$V' = -Q a^T (a Q a^T)^{-1} \omega_\alpha. \quad (4)$$

Прежде чем решать (2), надо сначала их преобразовать, учитывая уравнения первой группы. Для этого исправим свободные члены уравнений (2) первичными поправками, зная, что

$$V = V' + V'', \quad (5)$$

Подставляя (5) в (2), найдем

$$\alpha' V'' + \alpha' V' + \omega_\alpha' = 0. \quad (6)$$

Следовательно, преобразованные свободные члены уравнений второй группы, учитывая (4), должны вычисляться по формуле

$$\omega_\alpha' = \omega_\alpha' + \alpha' V' = \omega_\alpha' - \alpha' Q a^T (a Q a^T)^{-1} \omega_\alpha. \quad (7)$$

Для выражение

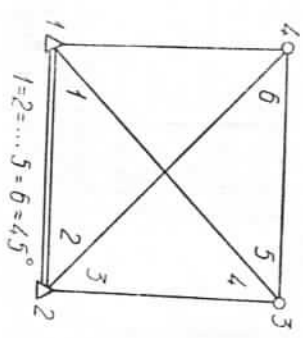
$$-\alpha' Q a^T (a Q a^T)^{-1} \omega_\alpha \quad (8)$$

следует рассматривать как оператор, при помощи которого необходимо изменить коэффициенты условных уравнений второй группы. По аналогии с (7) напишем формулу для преобразования коэффициентов при поправках V'' в (6)

$$A = \alpha - aQa^T(aQa^T)^{-1}a. \quad (9)$$

Таким образом, условные уравнения второй группы после их изменения с учетом уравнений первой группы имеют вид:

$$AV'' + W_\alpha = 0, \quad (10)$$



Сеть триангуляции.

Где матрицы A и W_α вычисляются по формулам (7) и (9). Решая (10) по методу наименьших квадратов с применением предписания (3), найдем вторичные поправки

$$V'' = -QA^T(AQA^T)^{-1}W_\alpha. \quad (11)$$

Пусть в сети триангуляции (рисунок) измеряются с одинаковой точностью направления. Смежные углы на пунктах 2 и 3 сети коррелированы, так как имеют общее направление. Нетрудно показать теоретически, что коэффициент корреляции равен $-0,5$, а корреляционная матрица для углов имеет вид:

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -0,5 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -0,5 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -0,5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -0,5 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \sigma^2 Q. \quad (12)$$

В данной сети возникает 2 условных уравнения фигур. Разделив их на две группы, матрицы коэффициентов примем такими:

$$a = (1111100); \quad a = (001111). \quad (13)$$

Приводим необходимые вычисления

$$aQ = \frac{1}{2} (21112 - 10); \quad aQa^T = 3; \quad (aQa^T)^{-1} = \frac{1}{3};$$

$$aQa^T = 1; \quad V' = -\frac{1}{6} \begin{pmatrix} 2 \\ 1 \\ 1 \\ 2 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix}; \quad aQa^T = 1;$$

$$A = \frac{1}{3} (-1 - 12233); \quad AQA^T = \frac{8}{3};$$

$$(AQA^T)^{-1} = \frac{3}{8}; \quad AQ = \frac{1}{3} (-1 - 22,5, 0,5, 23)$$

$$QA^T = \frac{1}{3} \begin{pmatrix} -1 \\ -2 \\ 2,5 \\ 0,5 \\ 2 \\ 3 \end{pmatrix}; \quad V'' = -\frac{1}{8} \begin{pmatrix} -1 \\ -2 \\ 2,5 \\ 0,5 \\ 2 \\ 3 \end{pmatrix} \left(w_\alpha - \frac{1}{3} w_\alpha \right).$$

2. Изложим второй вариант преобразования условных уравнений (2). Для этого введем матрицу неопределенных множителей, с помощью которых преобразуются уравнения второй группы

$$\begin{pmatrix} p_{11} p_{12} \dots p_{1s} \\ p_{21} p_{22} \dots p_{2s} \\ \dots \dots \dots \\ p_{r-1} p_{r-2} \dots p_{r-s} \end{pmatrix} = R. \quad (14)$$

Подставляя (5) в (1), получим условие, из которого найдем матрицу R

$$\begin{aligned} aV' + aV'' + w_\alpha &= 0, \\ aV'' &= aQA^TK = 0, \\ aQA^T &= aQ(a^T + a^TR^T) = 0, \\ aQA^T + RaQA^T &= 0, \\ R &= -aQA^T(aQA^T)^{-1}. \end{aligned} \quad (15)$$

Написанные равенства очевидны. Формула (15) раскрывает смысл оператора (8) преобразования условных уравнений второй группы. Таким образом, решив (1) по формуле (4), вычислим первичные поправки. Затем по (15) вычислим элементы матрицы R . Далее преобразуем коэффициенты условных уравнений второй группы по формуле

$$A = \alpha + Ra \quad (16)$$

и вычисляем, пользуясь (11), вторичные поправки. Из сравнения формул (16) и (9) видим, что рассмотренные два подхода к изложению теории двухгруппового уравнивания коррелированных измерений приводят к одним и тем же результатам и совпадают с окончательными формулами, предложенными Большаковым и Маркузе.

Статья поступила в редакцию 11.04.83

УДК 528.024.01

Л. Н. ПЕРОВИЧ, М. Ф. ЛИСЕВИЧ, В. М. МАРКИВ

О ТОЧНОСТИ ГЕОМЕТРИЧЕСКОГО НИВЕЛИРОВАНИЯ В ГАЗОТУРБИННЫХ ЦЕХАХ

На трассах газопроводов страны функционирует большое количество газокомпрессорных станций (ГКС). Для получения все-сторонней информации о состоянии ГКС в процессе эксплуатации проводятся специальные геодезического наблюдения, осуществляемые на разных уровнях.

Например, наблюдения за осадками инженерно-строительных конструкций и фундаментов зданий выполняются в нижнем слое воздуха, наблюдения за деформациями подкрановых путей — в верхнем, а наблюдения за деформациями осей газоперекачивающих агрегатов (ГПА) целесообразно вести на уровне их расположения.

Актуальным следует считать исследование вопросов повышения точности определения осадок ГПА. Они должны быть определены с наивысшей достижимой точностью.

Исследованиям стратификации температурного поля одного из типовых газотурбинных цехов компрессорной станции газопровода «Братство» показали, что различие температур в разных точках цеха в один физический момент времени достигает 30 и более градусов.

Распределение температурного поля по высоте в разных частях цеха неоднородно, что приводит к неодинаковому влиянию температурных различий на результаты геодезических измерений. На основании выполненных нами исследований было установлено, что вдоль линии нивелирования вертикальный градиент показателя преломления воздуха подчиняется зависимости

$$\text{grad}_n n_i = A(aD_i^2 + bD_i + c). \quad (1)$$

Искривление светового луча, вызванное вертикальной рефракцией, можно представить выражением

$$\Delta b = \text{grad}_n n_{\text{ср}} \frac{d^2}{2}. \quad (2)$$

Здесь $\text{grad}_n n_i$ — вертикальный градиент показателя преломления в i точке, расположенной на расстоянии D_i от края цеха; $\text{grad}_n n_{\text{ср}}$ — вертикальный градиент показателя преломления в средней точке интервала d между нивелиром и рейкой; $A = \frac{n_i - 1}{t_i + 273}$ — величина, определяемая по показателю n_i и температуре t_i воздуха; a, b, c — параметры функции (1), которые соответственно равны:

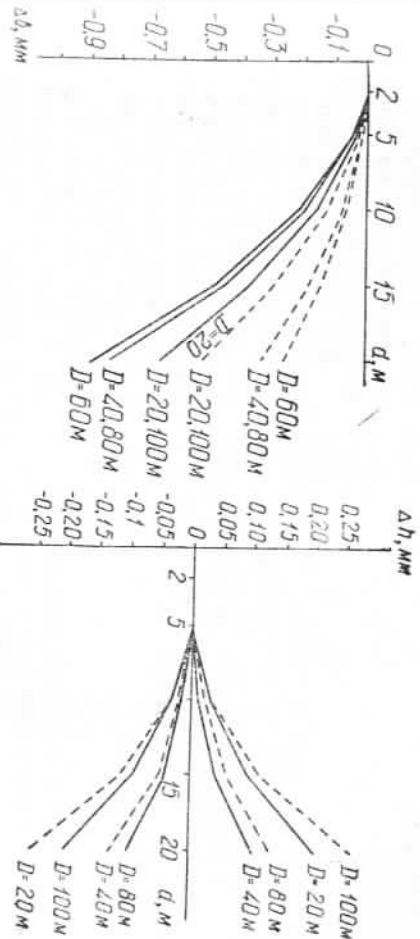


Рис. 1. Графики величин Δb , мм: — нижний слой; - - - верхний слой.

Рис. 2. Графики ошибок Δh , мм: — нижний слой; - - - верхний слой.

для нижнего слоя (1,3...5,7 м) — 0,0008, +0,0960, +2,6; для верхнего слоя (5,7...9,4 м) +0,0010, —0,1200, +5,3.

На рис. 1 представлены значения Δb для нижнего и верхнего слоев в зависимости от удаления D средней точки «нивелир-рейка» от края цеха.

В нижнем слое воздуха (1,3...5,7 м) Δb может достигать значений (—0,7) — (—0,9) мм, в верхнем слое (5,7...9,4 м) — (—0,2) — (—0,5) мм.

При отсчитывании задней и передней реек происходит некоторая компенсация указанных ошибок. Однако вследствие неодинакового распределения показателя преломления вдоль линии нивелирования некоторое влияние вертикальной рефракции остается. Используя (1) и (2), нетрудно показать, что при соблюдении равенства плеч, ошибку в превышении можно подсчитать по формуле

$$\Delta h = -\frac{A}{2} d^2 (2aD_{\text{ср}} + b), \quad (3)$$

где $D_{\text{ср}}$ — удаление нивелира от края цеха. Значения ошибок Δh приведены на рис. 2.