

УДК 528.48

А. Ф. СТОРОЖЕНКО

АНАЛИЗ СТАБИЛЬНОСТИ РЕПЕРОВ ВЫСОТНОЙ ОСНОВЫ

Для качественного измерения осадки сооружений необходимо иметь надежную опорную сеть, пункты которой сохраняли бы устойчивое высотное положение на протяжении всего периода наблюдений. Однако по различным причинам [7] абсолютную неподвижность реперов обеспечить чрезвычайно трудно. При этом вертикальные смещения реперов, заложенных не на скальном основании, обнаруживаются почти всегда. Известны также случаи [8], когда даже глубинные реперы, установленные в скальном основании на расстоянии 2 км от крупного гидротехнического сооружения, смещались по высоте на 2 мм и более.

Поскольку надежное измерение осадки сооружений возможно только при наличии устойчивой высотной основы, то возникает необходимость анализировать стабильность реперов в ходе наблюдений за осадкой сооружений.

Кафедра геодезии Волгоградского института инженеров городского хозяйства на протяжении многих лет занималась исследованием устойчивости реперов опорной сети при измерениях осадки сооружений. Выполненная работа позволила автору предложить метод анализа стабильности реперов высотной основы.

Рассмотрим сущность предлагаемого метода.

Пусть в результате нивелирования сети получены превышения h_{ik} по ходам между узловыми точками с номерами i и k и их веса p_{ik} ($i, k=1, 2, \dots, n$).

Для записи на общей основе полагаем $p_{ik}=0$ и $h_{ik}=0$, если между точками i и k ход не прокладывался.

Положим: H_i — значения высот узловых точек, соответствующие уравниванию результатов измерений по способу наименьших квадратов; \bar{H}_i — приближенные значения высот узловых точек (мы пока считаем, что сеть «свободная» — твердых точек нет), а Δ_i — поправки в эти отметки ($i=1, 2, \dots, n$).

Тогда уравненные отметки точек будут

$$H_i = \bar{H}_i + \Delta_i \quad (i=1, 2, \dots, n). \quad (1)$$

Используя приближенные отметки узловых точек, получаем условные невязки v_{ik} по ходам

$$\bar{H}_i + h_{ik} - \bar{H}_k = v_{ik}. \quad (2)$$

Если $\Delta_i, \Delta_k, \dots, \Delta_n$ удовлетворяют условию наивыгоднейшего решения, то величины

$$\bar{H}_i + \Delta_i + h_{ik} - \bar{H}_k - \Delta_k = v_{ik} \quad (3)$$

должны отвечать условию:

$$G = \sum_{i,k=1}^n p_{ik} v_{ik}^2 = \min. \quad (4)$$

Введем дополнительные обозначения: $\sum_{k=1}^n p_{uk} = P_u$ ($u=1, 2, \dots, n$) — узлов точки с номером u , равный сумме весов ходов, заканчивающихся (начинающихся) в этой точке; $\sum_{k=1}^n p_{uk} \bar{v}_{uk} = - \sum_{k=1}^n p_{ku} \bar{v}_{ku} = -V_u$ — языка узловой точки с номером u . Напишем уравнение узловой точки [5]

$$P_u \Delta_u - \sum_{k=1}^n p_{uk} \Delta_k = V_u. \quad (5)$$

Пусть A — матрица коэффициентов системы линейных уравнений. Легко видеть, что $\det A = 0$. Это объясняется тем, что для свободной сети существует бесчисленное число решений, удовлетворяющих условию (4), так как измеренные величины h_{ik} ($i, k=1, 2, \dots, n$) зависят не от самих значений H_j ($j=1, 2, \dots, n$), а от их разностей. Отсюда, с решением является система $\Delta_1, \Delta_2, \dots, \Delta_n$, то условию задачи отвечает и все множество решений $\Delta_1 + t, \Delta_2 + t, \dots, \Delta_n + t$, где t — произвольное число.

Для получения некоторого решения из этого множества следует выбрать поправки Δ_i подчинить дополнительному условию

$$\Delta_1 p_1 + \Delta_2 p_2 + \dots + \Delta_n p_n = 0, \quad (6)$$

p_i — произвольные числа, сумма которых отличается от нуля,

$$p_1 + p_2 + \dots + p_n \neq 0. \quad (7)$$

Это дополнительное уравнение надо присоединить к исходной системе линейных уравнений и решить совместно.

В общем виде результат присоединения условия (6) к исходной системе уравнений представится нормальной системой

$$\bar{A} \cdot \Delta = V, \quad (8)$$

\bar{A} — преобразованная матрица коэффициентов нормальных уравнений.

Требование (7) обеспечивает условие $\det \bar{A} \neq 0$, то есть преобразованная система имеет единственное решение.

Изложенное решение было предложено в [1] применительно к уравнению направлений, измеренных несколькими приемами на станции. В [2] подчеркнута общность задач уравнивания направлений станции с уравниванием превышений в произвольной высотной сети.

В первой работе подбор коэффициентов p_i ($i=1, 2, 3, \dots, n$) рекомендовалось производить таким образом, чтобы преобразованная система имела наиболее простой вид, в частности превратилась бы в систему с отделяющимися неизвестными (в каждом уравнении одно неизвестное). Мы обращаем внимание на возможность использования дополнительного уравнения (6) для анализа устойчивости реперов по результатам многократного нивелирования. В [3] рекомендуется сеть,ержащую m твердых реперов, уравнивать сначала как свободную, а затем вычислить отметки всех точек m вариантами, принимая в i -м варианте ($i=1, 2, \dots, m$) за исходную отметку i -го репера. В результате для каждого репера будет получено m значений отметок, из которых надлежит взять среднее.

Смысл данного предложения сводится к тому, что если нет оснований судить об устойчивости реперов, каждый из которых с одинаковой вероятностью может изменить свою высоту, то целесообразно принять неизменной среднюю высоту этих реперов.

Идею неизменности средней высоты реперов мы находим и в статье [6]. Однако тот же результат (неизменность средней высоты для m реперов) можно получить, используя изложенное решение с дополнительным условием (6), в котором нужно лишь положить

$$p_1 = p_2 = \dots = p_m = 1,$$

$$p_{(m+1)} = p_{(m+2)} = \dots = p_n = 0, \quad (9)$$

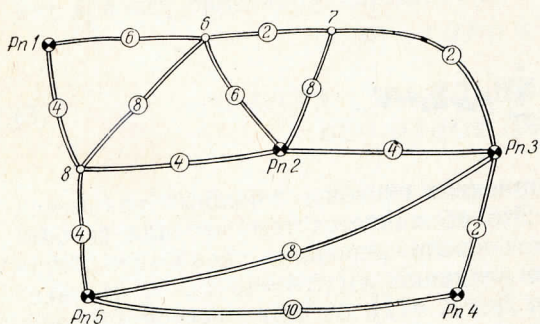


Схема нивелирных ходов.

где $1, 2, \dots, m$ — номера реперов; $(m+1), (m+2), \dots, n$ — номера узловых точек. Отметим, что все репера следует включить в уравновешивание как узловые точки.

Реализация предложенного метода к анализу устойчивости реперов по результатам нивелирования, выполненного N циклами, сводится к следующему.

Первый цикл уравнивается при произвольном дополнительном уравнении (6). Обычно полагают $p_1 = 1$ и $p_2 = p_3 = \dots = p_m = 0$, то есть вычисляют отметки от первого репера: H'_1, H'_2, \dots, H'_m . Каждый последующий v -й цикл уравнивается под условием (9). Получают отметки: $H''_1, H''_2, \dots, H''_m$ ($v = 2, 3, \dots, N$).

По колебаниям отметок, найденным из N циклов, и следует судить об устойчивости репера с номером j ($j = 1, 2, \dots, m$).

При наличии большого числа циклов решение нормальной системы следует выполнять обращением матрицы \bar{A} , тогда

$$\Delta = \bar{A}^{-1} \cdot V, \quad (10)$$

где \bar{A}^{-1} — обращенная матрица, то есть $\bar{A}^{-1} \cdot \bar{A} = E^*$.

Пример. Для сети нивелирных ходов (рис. 1) выполнено семь циклов нивелирования с точностью 2-го класса.

Точки с номерами 1, 2, 3, 4 и 5 — реперы, а 6, 7 и 8 — узловые точки.

Система линейных уравнений (5) для Π цикла наблюдений имеет вид

$$\left. \begin{aligned} 5\Delta_1 - 2\Delta_6 - 3\Delta_8 &= 1,1; \\ 9,5\Delta_2 - 3\Delta_3 - 2\Delta_6 - 1,5\Delta_7 - 3\Delta_8 &= 6,6; \\ 11,5\Delta_3 - 3\Delta_2 - 6\Delta_4 - 1,5\Delta_5 - \Delta_7 &= 7,7; \\ 7\Delta_4 - 6\Delta_3 - 1,2\Delta_5 &= -5,9; \\ 5,7\Delta_5 - 1,2\Delta_4 - 1,5\Delta_3 - 3\Delta_8 &= 9,1; \\ -2\Delta_1 - 2\Delta_2 + 11,5\Delta_6 - 6\Delta_7 - 1,5\Delta_8 &= -0,8; \\ -1,5\Delta_2 - \Delta_3 - 6\Delta_6 + 8,5\Delta_7 &= 0,8; \\ -3\Delta_1 - 3\Delta_2 - 3\Delta_5 - 1,5\Delta_6 + 10,5\Delta_8 &= -18,6. \end{aligned} \right\} \quad (11)$$

* E — единичная матрица.

Составим матрицу A коэффициентов линейных уравнений:

$$A = \begin{pmatrix} 5 & 0 & 0 & 0 & 0 & -2 & 0 & -3 \\ 0 & 9,5 & -3 & 0 & 0 & -2 & -1,5 & -3 \\ 0 & -3 & 11,5 & -6 & -1,5 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -6 & 7,2 & -1,2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1,5 & -1,2 & 5,7 & 0 & 0 & -3 \\ -2 & -2 & 0 & 0 & 0 & 11,5 & -6 & -1,5 \\ 0 & -1,5 & -1 & 0 & 0 & -6 & 8,5 & 0 \\ -3 & -3 & 0 & 0 & -3 & -1,5 & 0 & 10,5 \end{pmatrix}.$$

Принимая во внимание (9), вводим дополнительное условие

$$\Delta_1 + \Delta_2 + \Delta_3 + \Delta_4 + \Delta_5 = 0. \quad (12)$$

Стремясь максимально упростить преобразованную систему уравнений, назначаем дополнительные множители $K_1 = -5$; $K_2 = 3$; $K_3 = 3$; $K_4 = 6$; $K_5 = 1,5$; $K_6 = 2$; $K_7 = 1$; $K_8 = 3$.

Умножаем дополнительное условие (12) на каждый из множителей K_2, \dots, K_8 . Полученные результаты последовательно складываем уравнения системы (11).

Матрица \bar{A} коэффициентов преобразованной системы уравнений имеет вид

$$\bar{A} = \begin{pmatrix} 3 & 12,5 & 0 & 3 & 3 & -2 & -1,5 & -3 \\ 0 & -5 & -5 & -5 & -5 & -2 & 0 & -3 \\ 3 & 0 & 14,5 & -3 & 1,5 & 0 & -1 & 0 \\ 6 & 6 & 0 & 13,2 & 4,8 & 0 & 0 & 0 \\ 1,5 & 1,5 & 0 & 0,3 & 7,2 & 0 & 0 & -3 \\ 0 & 0 & 2 & 2 & 2 & 11,5 & -6 & -1,5 \\ 1 & -0,5 & 0 & 1 & 1 & -6 & 8,5 & 0 \\ 0 & 0 & 3 & 3 & 0 & -1,5 & 0 & 10,5 \end{pmatrix}.$$

Обращая матрицу \bar{A} , находим

$$\begin{pmatrix} 0,1193 & +0,3454 & +0,0552 & +0,0320 & +0,0826 & +0,1885 & +0,1606 & +0,1833 \\ 0,1052 & -0,0067 & -0,0138 & -0,0451 & -0,0352 & +0,0462 & +0,0495 & +0,0246 \\ -0,0384 & -0,0954 & +0,0552 & +0,0099 & -0,0498 & -0,0494 & -0,0351 & -0,0595 \\ -0,0934 & -0,1423 & -0,0138 & +0,0872 & -0,0746 & -0,1011 & -0,0895 & -0,1031 \\ -0,0238 & -0,0319 & -0,0138 & -0,0149 & +0,1460 & -0,0153 & -0,0166 & +0,0236 \\ -0,0572 & +0,0735 & -0,0138 & -0,0419 & -0,0157 & +0,1931 & +0,1448 & +0,0604 \\ -0,0463 & +0,0314 & -0,0138 & -0,0445 & -0,0313 & -0,1305 & +0,2163 & +0,0319 \\ -0,0458 & +0,0784 & -0,0138 & -0,0337 & +0,0033 & +0,0706 & +0,0563 & +0,1503 \end{pmatrix}$$

Значения векторов (матриц-столбцов) свободных членов для II, ..., VII циклов наблюдений приведены ниже:

	II*	III	IV	V	VI	VII
V_1	6,6	2,9	20,3	35,6	56,0	57,0
V_2	1,1	-7,0	2,5	19,9	17,7	18,1
V_3	7,7	-5,7	-12,0	-4,7	-11,1	-22,0
V_4	-5,9	5,4	6,4	5,5	6,1	8,3
V_5	9,1	1,6	12,1	14,6	17,0	22,8
V_6	-0,8	-5,9	-11,0	-26,8	-35,4	-30,8
V_7	0,8	-7,2	4,0	-2,6	-4,5	-2,8
V_8	-18,6	15,9	-22,3	-41,6	-45,6	-50,6

* Здесь и в аналогичных случаях римские цифры обозначают циклы наблюдений.

Приведем поправки Δi ($i=1, 2, \dots, 5$) к отметкам реперов по циклам, мм:

	I	II	III	IV	V	VI	VII	Среднее значение поправок
Δ_1	0	+0,07	-0,11	+0,70	+0,52	+2,06	+2,19	+0,78
Δ_2	0	-1,28	-1,44	-1,69	-0,85	-2,01	-1,54	-1,26
Δ_3	0	+0,67	-0,19	-0,49	-0,31	-0,61	-1,55	-0,36
Δ_4	0	-0,14	+0,76	+0,62	+0,53	+0,37	+0,01	+0,31
Δ_5	0	+0,68	+0,97	+0,85	+0,10	+0,18	+0,90	+0,53

Случайные ошибки δ_i , представляющие собой совокупное влияние ошибок нивелирования и изменения высот реперов, таковы:

	I	II	III	IV	V	VI	VII	Сумма
δ_1	-0,73	-0,71	-0,89	-0,08	-0,26	+1,28	+1,41	-0,03
δ_2	+1,26	-0,02	-0,18	-0,43	+0,41	-0,75	-0,28	+0,01
δ_3	+0,36	+1,03	+0,17	-0,13	+0,05	-0,25	-1,19	+0,04
δ_4	-0,31	-0,45	+0,45	+0,31	+0,22	+0,06	-0,30	-0,02
δ_5	-0,53	+0,15	+0,44	+0,32	-0,43	-0,35	-0,37	-0,03
Сумма	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,03

Таким образом, можно сделать следующие выводы:
 Репер 1 претерпел небольшое выпучивание после V цикла, что подтверждено результатами VI и VII циклов наблюдений.
 Репер 2 несколько опустился после I цикла (возможна также ошибка в определении его отметки в первой нивелировке); в последующих циклах репер 2 оставался устойчивым.
 Высоты остальных реперов в пределах точности нивелирования остаются неизменными.

ЛИТЕРАТУРА

1. Ганьшин В. Н. Математическая обработка наблюдений, сходных по форме с наблюдением направлений. — Уч. зап. Кишиневского ун-та, т. 5. Кишинев, 1952.
2. Ганьшин В. Н. Математическая обработка наблюдений, сходных по форме с наблюдением направлений. — Сб. ГУГК, № 8, 1954.
3. Буденков Н. А., Стороженко А. Ф. К вопросу об устойчивости глупинных реперов. — «Геодезия и картография», 1967, № 3.
4. Линник Ю. В. Метод наименьших квадратов и основы теории обработки наблюдений. М., Физматиздат, 1962.
5. Попов В. В. Уравновешивание полигонов. М., Геодезиздат, 1956.
6. Черников В. Ф. Создание высотной опорной сети для наблюдений з осадками промышленных сооружений. — Изв. вузов, «Геодезия и аэрофотосъемка» 1963, № 5.
7. Успенский М. С. Исследования по закреплению геодезических пунктов на территории СССР. М., «Недра», 1966.
8. Marčac P. Skumanie stability pevných vyskových bodov pri nivelačných meraniach zvislých posunov stavieb. Bratislava, 1961.

Работа поступила в редколлегию 23 января 1971 года. Рекомендована ректором Волгоградского института инженерного городского хозяйства.