

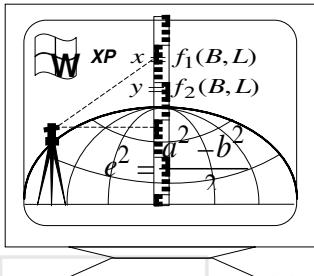


Національний університет
водного гospodarstva

МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ І НАУКИ УКРАЇНИ
НАЦІОНАЛЬНИЙ УНІВЕРСИТЕТ ВОДНОГО ГОСПОДАРСТВА ТА
ПРИРОДОКОРИСТУВАННЯ

Інститут агроекології та землеустрою

Кафедра геодезії та геоінформатики



05-04-33

Національний університет

МЕТОДИЧНІ ВКАЗІВКИ

до виконання самостійних та практичних робіт з дисципліни
„МАТЕМАТИЧНА ОБРОБКА ГЕОДЕЗИЧНИХ ВИМІРІВ”
студентами напряму 0801 „Геодезія, картографія та землеустрій”

Розділ 3. Метод найменших квадратів.

Зрівноважування результатів вимірювань корелатним способом.

Рекомендовано

методичною комісією напряму підготовки 0801
„Геодезія, картографія та землеустрій”.
Протокол № 2 від 22 жовтня 2013р.



Упорядники: О.А.Тадеєв, кандидат технічних наук, доцент кафедри геодезії та геоінформатики;
Т.І. Дець, асистент кафедри геодезії та геоінформатики.

ЗМІСТ

сторінка

Вступ.....	3
1. Зрівноважування результатів вимірювань корелатним способом.....	3
1.1. Формування системи умовних рівнянь поправок.....	5
1.2. Формування системи нормальних рівнянь корелат.....	11
1.3. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат.....	14
1.4. Обчислення зрівноважених значень результатів вимірювань.....	18
1.5. Оцінка точності за результатами зрівноважування.....	19
1.6. Приклади зрівноважування результатів вимірювань корелатним способом.....	27
2. Розподіл балів, що присвоюються студентам за виконання практичних робіт.....	45
Перелік рекомендованої літератури.....	46
Додатки.....	46

© Тадеєв О.А., Дець Т.І., 2014
© НУВГП, 2014



В даних методичних вказівках нами буде викладено черговість дій та рекомендації під час зрівноважування результатів вимірювань у геодезичних мережах, опираючись на загальну теорію корелатного способу.

1. ЗРІВНОВАЖУВАННЯ РЕЗУЛЬТАТІВ ВИМІРІВ КОРЕЛАТНИМ СПОСОБОМ

Корелатним способом зрівноважування за принципом найменших квадратів називають спосіб знаходження мінімуму функції $[pv^2]$ методом Лагранжа із застосуванням допоміжних множників незалежних умовних рівнянь.

1.1. Формування системи умовних рівнянь поправок

Нехай проведено виміри n величин X_i ($i = \overrightarrow{1, n}$) і одержано результати вимірювань x_i з вагами p_i . Допустимо, величини зв'язані між собою незалежними умовними рівняннями загального вигляду

$$\varphi_j(X_1, \dots, X_n) = 0. \quad (3.3.1)$$

Число умовних рівнянь $j = \overrightarrow{1, r}$; r – число надлишкових вимірюваних величин.

Результати вимірювань містять певні помилки. Умови рівнянь (3.3.1), складених за результатами вимірювань x_i , не будуть дотримані:

$$\varphi_j(x_1, \dots, x_n) = W_j. \quad (3.3.2)$$

Величини W_j називаються нев'язками умовних рівнянь. Нев'язки W_j виражають істинні помилки умовних рівнянь і є наслідком впливу на результати помилок вимірювань. Потрібно позбутись нев'язок і виправити результати вимірювань x_i відповідними поправками v_i таким чином, щоб збалансовані значення $\tilde{x}_i = x_i + v_i$ задовільняли рівнянням (3.3.1):

$$\varphi_j(\tilde{x}_1, \dots, \tilde{x}_n) = 0. \quad (3.3.3)$$

В геодезичних задачах умовні рівняння можуть мати нелінійний вигляд. Лінеаризацію нелінійних умов можна здійснити шляхом розкладу функцій (3.3.3) в ряд Тейлора. Отже,

$$\varphi_j(x_1 + v_1, \dots, x_n + v_n) = \varphi_j(x_1, \dots, x_n) + \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial \varphi_j}{\partial x_i} \right) v_i \quad (3.3.4)$$

або

$$a_{j1}v_1 + \dots + a_{jn}v_n + W_j = 0; \quad (3.3.5)$$

$$[a_{j1}v] + W_j = 0, \quad (3.3.6)$$

де

$$a_{ji} = \left(\frac{\partial \varphi_j}{\partial x_i} \right)_o. \quad (3.3.7)$$



Однорідні лінійні рівняння (3.3.5) чи (3.3.6) називаються умовними рівняннями поправок. Система r умовних рівнянь поправок у матричній формі має вигляд:

$$\begin{pmatrix} a_{11} & a_{12} & \cdots & a_{1n} \\ a_{21} & a_{22} & \cdots & a_{2n} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ a_{r1} & a_{r2} & \cdots & a_{rn} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ \cdots \\ v_n \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} W_1 \\ W_2 \\ \cdots \\ W_r \end{pmatrix} = 0 \quad (3.3.8)$$

$$A \cdot V + W = 0. \quad (3.3.9)$$

Якщо початкові математичні умови (3.3.3) виражаються лінійними рівняннями, то диференціювання (3.3.7) забезпечує значення коефіцієнтів a_{ji} , які дорівнюють ± 1 . Це свідчить про те, що лінеаризацію таких рівнянь виконувати немає потреби.

Умовні рівняння поправок – однорідні лінійні рівняння, які навіть для різних за фізичним змістом вимірюваних величин різняться лише числом та значеннями коефіцієнтів a_{ji} та вільних членів W_j . Останні ж повністю визначаються умовними рівняннями (3.3.1). Класифікація видів умовних рівнянь поправок залежно від фізичного змісту вимірюваних величин у геодезичних мережах та виду зв'язку між ними показана на малюнку 1.1.

При встановленні загального числа r умовних рівнянь у планових геодезичних мережах потрібно приймати до уваги таку їх систематизацію залежно від чисельності вихідних даних: 1) вільні мережі – це мережі, для визначення положення яких задано тільки необхідну і достатню кількість вихідних даних (координати одного пункту, довжина і напрям вихідної сторони або координати двох пунктів). Для таких мереж $r=n-2(m-2)$, де n – число всіх вимірюваних кутів, а m – число всіх пунктів; 2) невільні мережі – це мережі, в яких понад необхідні задано ще надлишкові вихідні дані. Тут $r=n-2(m-2)+q$, де q – число надлишкових вихідних даних.

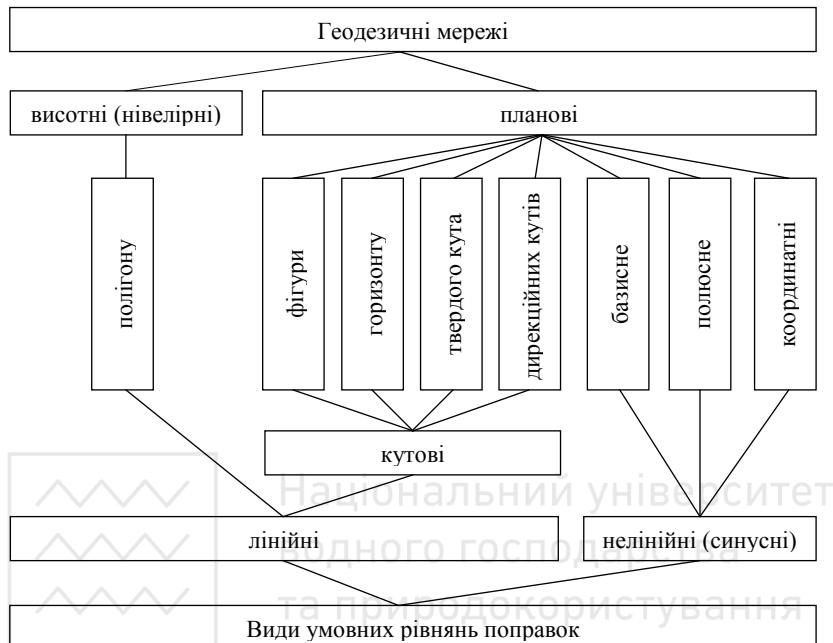
З приводу видів рівнянь, які складають у планових мережах, необхідно зауважити наступне: 1) у мережах тріангуляції виникають лінійні кутові та нелінійні умовні рівняння усіх видів; 2) у мережах полігонометрії виникають умовні рівняння дирекційних кутів та координатні (абсцис та ординат). Рівняння можна складати як для окремих ходів, так і для замкнених чи розімкнених полігонів, які утворені цими ходами. На практиці переважно складають рівняння для окремих ходів;

3) умовні рівняння у мережах трилатерації мають складний аналітичний вигляд. Тож зважаючи на можливі утруднення при їх диференціюванні, рівняння поправок для цих мереж не складають і тому, як правило, корелатним способом трилатерацію не зрівноважують;

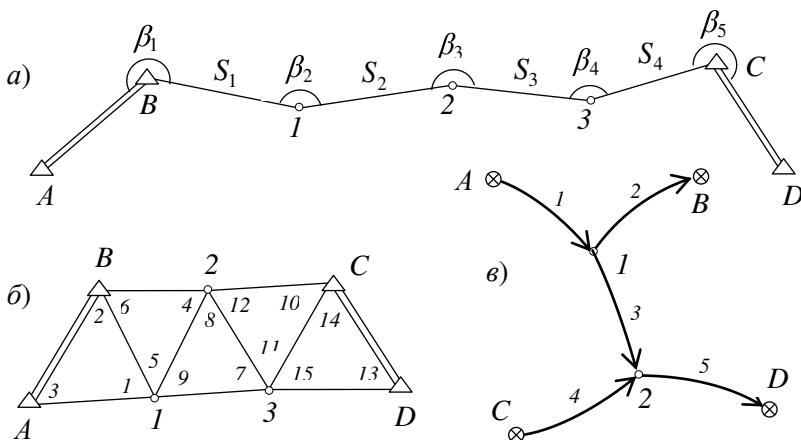
4) число лінійних кутових умовних рівнянь поправок $r_l=n-l$, де n – число усіх вимірюваних кутів мережі; l - число невідомих сторін. Наприклад, для полігонометричного ходу, зображеного на малюнку 1.2.а, $r_l=1$ (рівняння



дирекційних кутів); для мережі тріангуляції (малюнок 1.2.б) $r_f=6$, зокрема п'ять рівнянь фігур та рівняння дирекційних кутів;



Малюнок 1.1. Види умовних рівнянь поправок у геодезичних мережах



Малюнок 1.2. Схеми геодезичних мереж



5) число нелінійних умовних рівнянь поправок загалом $r_2=r-r_1$, або, крім того, для тріангуляції $r_2=l-k$, де k – число необхідних вимірюваних величин. Наприклад, для зазначеного вище полігонометричного ходу $r_2=2$ (два координатні рівняння абсцис та ординат) і для тріангуляції $r_2=3$ (базисне та два координатні рівняння);

6) при формуванні системи трапляються випадки взаємозамінних видів початкових умов. У таких ситуаціях потрібно вибирати комбінації найбільш простих умовних рівнянь, які б містили мінімальне число спільних вимірюваних величин.

Види умовних рівнянь поправок

1. *Умовні рівняння полігонів.* Рівняння полігонів складають у нівелірних мережах для вибраних r незалежних замкнених чи розімкнених полігонів. Незалежними вважають такі полігони, серед яких жоден не був би комбінацією інших. Умовне рівняння полігону має загальний вигляд

$$\sum_{i \in j} \pm v_i + W_j = 0,$$

де $\sum_{i \in j} v_i$ – сума поправок до перевищень h_i вздовж тих ходів мережі, які утворюють полігон за номером j . Знак “+” перед поправкою ставлять тоді, коли напрями ходу і полігона співпадають; знак “–” – якщо їх напрями протилежні. Нев’язка $W_j = \sum_{i \in j} \pm h_i - (H_{kin} - H_{no})$,

де H_{no} та H_{kin} – відмітки початкового та кінцевого реперів полігона. Для замкнених полігонів $H_{no}=H_{kin}$. Наприклад, для нівелірної мережі, яка зображена на малюнку 1.2.в, рівняння поправок мають такий вигляд:

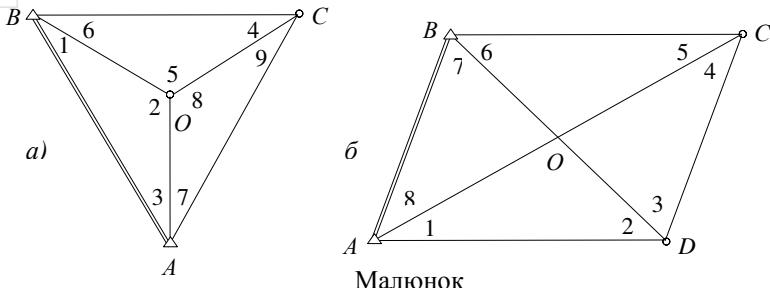
$$\begin{aligned} v_1 + v_2 + W_1 &= 0; & W_1 &= h_1 + h_2 - (H_B - H_A); \\ v_4 + v_5 + W_2 &= 0; & W_2 &= h_4 + h_5 - (H_D - H_C); \\ v_1 + v_3 + v_5 + W_3 &= 0; & W_3 &= h_1 + h_3 + h_5 - (H_D - H_A). \end{aligned}$$

2. *Умовні рівняння фігур.* Істинні значення вимірюваних кутів плоского трикутника повинні задовольняти початковому умовному рівнянню зв’язку

$$X_1 + X_2 + X_3 - 180^\circ = 0.$$

Йому відповідає рівняння: $v_1 + v_2 + v_3 + W = 0$, яке називається умовним рівнянням фігури. Нев’язка $W = x_1 + x_2 + x_3 - 180^\circ$; x_1, x_2, x_3 – результати вимірювань кутів трикутника. Число умовних рівнянь фігур для мережі $r_{figur} = l - m + 1$, де l – число усіх сторін, m – число усіх пунктів.

3. *Умовні рівняння горизонту.* Якщо в окремому пункті вимірювались усі кути, які мають спільні прилеглі сторони (точка O на малюнку 1.3.а), то виникає умова $X_2 + X_5 + X_8 - 360^\circ = 0$.



Малюнок

Відповідне рівняння має вигляд $v_2 + v_5 + v_8 + W = 0$, де нев'язка $W = x_2 + x_5 + x_8 - 360$. Таке рівняння називають умовним рівнянням горизонту. Число рівнянь горизонту дорівнює числу пунктів, у кожному з яких вимірюються кути з спільними прилеглими сторонами.

4. Умовні рівняння твердого кута. В мережах тріангуляції з відомими сторонами, які мають спільні пункти (наприклад, мережа на малюнку 1.4), виникає умовне рівняння зв'язку:



Відповідне рівняння поправок має вигляд:

$$v_2 + v_5 + v_8 + W = 0$$

і називається умовним рівнянням твердого кута, де нев'язка рівняння $W = x_2 + x_5 + x_8 - \angle AOB$.

5. Умовні рівняння дирекційних кутів. Якщо в мережах відомі дирекційні кути твердих сторін, які не мають спільних пунктів, то для них можна сформулювати таку умову: дирекційний кут

Малюнок 1.4 кінцевої сторони α_{kini} , обчислений за дирекційним кутом початкової сторони α_{now} та кутами мережі вздовж вибраного напряму ходової лінії, повинен дорівнювати його заданому значенню. Такий умові відповідає рівняння, яке називають умовним рівнянням дирекційних кутів.

Наприклад, для ланцюжка трикутників, зображеного на малюнку 1.2.б, вздовж ходової лінії ($D-C-2-B-A$) рівняння має вигляд

$$v_2 + v_4 + v_6 + v_8 + v_{10} + v_{12} + v_{14} + W = 0;$$

$$W = \alpha_{CD} - \alpha_{BA} + x_2 + x_4 + x_6 + x_8 + x_{10} + x_{12} + x_{14} - 180 \cdot k,$$

де $k = 2$ – число невідомих сторін ходової лінії.

$$\text{Вздовж ходової лінії } (D-C-3-2-1-B-A) : v_2 + v_8 + v_{14} - v_5 - v_{11} + W = 0.$$



Знак “+” приписано перед поправками до кутів, які розташовані ліворуч напряму ходової лінії; знак “-” - для розташованих праворуч того ж напряму.

$$W = \alpha_{CD} - \alpha_{BA} + x_2 + x_8 + x_{14} - x_5 - x_{11} - 180^\circ \cdot k,$$

де $k = 4$ – число невідомих сторін ходової лінії.

Для окремої мережі можна вибрати кілька напрямів ходової лінії і скласти відповідні умовні рівняння. З метою зменшення обсягу роботи на чергових етапах зрівноважування, належить вибрати такий варіант рівняння, до якого залучено найменше число кутів.

Загальне число рівнянь дирекційних кутів мережі дорівнює числу її твердих дирекційних кутів, зменшенню на одиницю. За умови, що тверді сторони мають спільні пункти, замість умов дирекційних кутів для кожного з таких пунктів складають умовне рівняння твердого кута.

При зрівноважуванні мереж полігонометрії умовні рівняння дирекційних кутів можна складати як для окремих ходів, так і для замкнених чи розімкнених полігонів, які утворені цими ходами. Як правило, віддають перевагу рівнянням для окремих ходів. Якщо кути вздовж ходу вимірювались ліворуч, то рівняння дирекційних кутів має вигляд

$$\delta\alpha_{noч} - \delta\alpha_{kinц} + \sum_{i=1}^{n'} v_i + W = 0,$$

де $\delta\alpha_{noч}$ та $\delta\alpha_{kinц}$ – поправки до приблизних значень дирекційних кутів початкової та кінцевої сторін ходу між вузловими точками мережі; n' – число вимірюваних кутів ходу; нев’язка

$$W = \alpha_{noч} - \alpha_{kinц} + \sum_{i=1}^{n'} x_i - 180^\circ \cdot k.$$

За умови, що дирекційні кути $\alpha_{noч}$ чи $\alpha_{kinц}$ відносяться до твердих сторін і відомі безпомилково, відповідні поправки до них не обчислюють і у рівнянні вони відсутні. Останнє стосується також рівнянь, які складені для замкнених чи розімкнених полігонів між твердими сторонами.

Умовні рівняння фігури, горизонту, та твердого кута є окремими випадками рівняння дирекційних кутів. Початкові умови усіх цих рівнянь виражаються лінійними формами. Тому їх називають лінійними кутовими рівняннями.

6. *Базисні умовні рівняння.* Якщо в мережі тріангуляції визначені довжини двох твердих сторін (базисів), то для неї можна сформулювати таку умову: довжина кінцевої сторони b_2 , обчислена за довжиною початкової сторони b_1 та кутами мережі вздовж вибраного напряму ходової лінії, має дорівнювати її заданому значенню. Такій умові відповідає рівняння, яке називають базисним умовним рівнянням. Число базисних рівнянь для окремої мережі дорівнює числу базисів, зменшенню на одиницю. Напрям ходової лінії встановлюють від вибраного початкового базису вздовж суміжних сторін ланцюжка трикутників до кінцевого базису. Вздовж лінії почергово, розпочинаючи з



першого трикутника, за теоремою синусів виражаютъ довжини усіх суміжних сторін, завершуючи кінцевим базисом у останньому трикутнику.

Наприклад, у мережі, яка зображена на малюнку 1.4, ходова лінія має напрям b_1 - OD - OC - b_2 . Сторони трикутників у цьому напрямі виражаются співвідношеннями

$$S_{OD} = b_1 \frac{\sin X_3}{\sin X_1}; \quad S_{OC} = S_{OD} \frac{\sin X_6}{\sin X_4}; \quad b_2 = S_{OC} \frac{\sin X_9}{\sin X_7}.$$

Об'єднавши всі співвідношення, отримаємо рівняння

$$b_2 = b_1 \frac{\sin X_3 \cdot \sin X_6 \cdot \sin X_9}{\sin X_1 \cdot \sin X_4 \cdot \sin X_7}.$$

Воно зв'язує вимірювані кути умовою

$$\varphi(X_1, \dots, X_9) = \frac{b_1}{b_2} \cdot \frac{\sin X_3 \cdot \sin X_6 \cdot \sin X_9}{\sin X_1 \cdot \sin X_4 \cdot \sin X_7} - 1 = 0$$

і називається базисним умовним рівнянням. Відповідне йому рівняння поправок має загальну форму $\sum_{i=1}^9 a_i \cdot v_i + W = 0$, де коефіцієнти $a_i = \left(\frac{\partial \varphi}{\partial x_i} \right)_0$.

Остаточно

$$\sum_{i=3,6,9} c \operatorname{tg} x_i \cdot v_i - \sum_{i=1,4,7} c \operatorname{tg} x_i \cdot v_i + W = 0.$$

Тут x_i – результати вимірювань кутів; нев'язка $W = \frac{b_1}{b_2} \cdot \frac{\sin X_3 \cdot \sin X_6 \cdot \sin X_9}{\sin X_1 \cdot \sin X_4 \cdot \sin X_7} - 1$.

Щоб одержати величини нев'язки та поправок v_i в одиницях виміру кутів,

$$W'' = W \cdot \rho'', \quad \text{де } \rho'' = 206.265''.$$

Тепер, опираючись на отримані результати, можна сформулювати правило складання базисного умовного рівняння поправок для будь-якої мережі триангуляції: 1) установлюємо напрям ходової лінії від початкового базису b_1 до кінцевого b_2 ; 2) почергово у кожному трикутнику помічаємо кути, які містяться навпроти передньої та задньої сторони вздовж вибраного напряму ходової лінії. У рівнянні будуть присутні поправки тільки до цих кутів; 3) пишемо рівняння поправок у загальній формі. Знак “+” пишемо перед коефіцієнтами $a_i = c \operatorname{tg} x_i$ при відповідних поправках v_i до тих кутів, які є передніми вздовж напряму ходової лінії; знак “-” – так само для задніх кутів; 4) нев'язку рівняння обчислюємо за відповідною формулою, беручи до уваги, що у чисельнику мають міститись синуси кутів, які є передніми вздовж напряму ходової лінії, а у знаменнику – синуси задніх кутів.

7. Полясні умовні рівняння. Такого виду умовні рівняння складають для мереж тріангуляції у вигляді замкненого ланцюжка трикутників навколо



однієї вершини, яку називають полюсом (малюнок 1.3.а), а також у вигляді геодезичного чотирикутника (малюнок 1.3.б).

Полюсне рівняння вирахує таку ж умову, як і базисне умовне рівняння. Особливість мереж, у яких складають полюсне рівняння, полягає у тому, що у них може не фігурувати жодного базису. Умова складається вздовж ходової лінії, яка бере початок від однієї із суміжних сторін замкненого ланцюжка трикутників і закінчується тією ж стороною. Така сторона опирається на точку полюсу. Так от, якщо вибрану сторону умовно вважати базисом, то зв'язок вздовж ходової лінії виразиться рівнянням такої ж форми, що й базисне рівняння. Одержане внаслідок рівняння поправок із зрозумілих причин називають полюсним. Незнанну відмінність мають тільки нев'язки обох рівнянь: оскільки умовний базис ходової лінії є водночас і початковим і кінцевим, то у відповідній формулі він скорочується і на величину нев'язки не впливає. Наприклад, для мережі, яка показана на малюнку 1.3.а, вздовж ходової лінії $OA-OB-OC-OA$ рівняння поправок має вигляд

$$\sum_{i=3,6,9} ctg x_i \cdot v_i - \sum_{i=1,4,7} ctg x_i \cdot v_i + W = 0,$$

де нев'язка

$$W = \frac{\sin x_3 \cdot \sin x_6 \cdot \sin x_9}{\sin x_1 \cdot \sin x_4 \cdot \sin x_7} - 1.$$

Необхідно звернути увагу, що у рівнянні відсутні поправки до кутів, які вимірювались у полюсі.

У геодезичному чотирикутнику (малюнок 1.3.б) неіснуючу насправді точку O умовно можна вважати полюсом. Якщо тут установити напрям ходової лінії $OA-OB-OC-OD-OA$, то полюсне рівняння поправок набуде вигляду

$$\sum_{i=2,4,6,8} ctg x_i \cdot v_i - \sum_{i=1,3,5,7} ctg x_i \cdot v_i + W = 0;$$

$$W = \frac{\sin x_2 \cdot \sin x_4 \cdot \sin x_6 \cdot \sin x_8}{\sin x_1 \cdot \sin x_3 \cdot \sin x_5 \cdot \sin x_7} - 1.$$

Загальне число полюсних умовних рівнянь мережі вирахує рівність $r_{\text{полюс}} = l - 2m + 3$, де l – число усіх сторін, m – число усіх пунктів мережі.

8. Координатні умовні рівняння. Координатні умовні рівняння виникають у мережах тріангуляції та полігонометрії.

Координатні рівняння складають для мереж тріангуляції у формі ланцюжків трикутників, які опираються на ізольовані групи вихідних пунктів. Групу утворюють не менше двох вихідних пунктів мережі, які з'єднані між собою твердими сторонами. Якщо число груп дорівнює t , то число координатних рівнянь $r_{\text{коорд}} = 2(t-1)$. Помітивши початкову та кінцеву групи пунктів, координатні умови (абсцис та ординат) можна розкрити наступним чином: координати X та Y одного з пунктів кінцевої групи, обчислені за відповідними координатами одного із пунктів початкової групи та кутами ланцюжка трикутників вздовж вибраного напряму ходової лінії,



повинні дорівнювати їх заданим значенням. Ходову лінію встановлюють у напрямі від пункту початкової групи через вершини проміжних кутів вздовж суміжних сторін ланцюжка трикутників до пункту кінцевої групи. Як виняток, кінцева група може містити один пункт.

Зв'язок між вимірюваними кутами згідно умови координатних рівнянь виражається на основі теореми синусів вздовж видленого ланцюжка трикутників. Усі суміжні сторони трикутників ланцюжка називають зв'язуючими. Відповідно зв'язуючими називають кути трикутників, які розміщені навпроти цих сторін. Якщо зв'язуючий кут у окремому трикутнику знаходиться навпроти сторони, яка є передньою у напрямі ходової лінії, то його називають переднім зв'язуючим кутом. Заднім зв'язуючим кутом того ж трикутника є кут, який розміщений навпроти задньої по ходу сторони. Кути, які розміщені навпроти бічних сторін ланцюжка трикутників, називають проміжними. Ходова лінія повинна проходити тільки через вершини проміжних кутів.

Базисне, полюсне та координатні умовні рівняння в мережах тріангуляції виражаються нелінійними формами, які утворюються на основі теореми синусів. Тому ці рівняння називають синусними умовними рівняннями.

1.2. Формування системи нормальних рівнянь корелат

Система умовних рівнянь поправок $\underset{r \times n}{A} \cdot \underset{n \times 1}{V} + \underset{r \times 1}{W} = 0$ містить r однорідних лінійних рівнянь з n невідомими поправками v_i , які підпорядковані умовам (3.3.1). Завжди $r < n$. Тому така система за жодних умов не може мати прямого рішення. Однозначне приблизне рішення можна досягти, якщо невідомі v_i задовільняють умові принципу найменших квадратів

$$\Phi(v_1, \dots, v_n) = [p v^2] = \underset{1 \times n}{V^T} \cdot \underset{n \times n}{P} \cdot \underset{n \times 1}{V} = \min \text{ і відповідні частинні похідні } \frac{\partial \Phi}{\partial v_i} = 0,$$

зокрема

$$d[p v^2] = [2 p v \, dv] = 0 \quad (3.3.10)$$

$$\text{Або } d(\underset{1 \times n}{V^T} \cdot \underset{n \times n}{P} \cdot \underset{n \times 1}{V}) = 2 \cdot \underset{1 \times n}{V^T} \cdot \underset{n \times n}{P} \cdot \underset{n \times 1}{dV} = 0, \quad (3.3.11)$$

де dV – диференціал вектора V .

Необхідні вимоги екстремуму можна виразити методом Лагранжа.

Опираючись на умову принципу найменших квадратів, у відповідності з методом Лагранжа складемо функцію

$$2\Phi(v_1, \dots, v_n) = \underset{1 \times n}{V^T} \cdot \underset{n \times n}{P} \cdot \underset{n \times 1}{V} - 2 \cdot \underset{1 \times r}{K^T} (\underset{1 \times r}{A} \cdot \underset{n \times 1}{V} + \underset{r \times 1}{W}) = \min, \quad (3.3.12)$$

де $\underset{1 \times r}{K^T} = \begin{pmatrix} k_1 & k_2 & \cdots & k_r \end{pmatrix}$ – вектор невідомих множників Лагранжа, які називають корелатами. Згідно вимоги (3.3.11) отримаємо

$$d\Phi = \underset{1 \times n}{V^T} \cdot \underset{n \times n}{P} \cdot \underset{n \times 1}{dV} - \underset{1 \times r}{K^T} \cdot \underset{r \times n}{A} \cdot \underset{n \times 1}{dV} = (\underset{1 \times n}{V^T} \cdot \underset{n \times n}{P} - \underset{1 \times r}{K^T} \cdot \underset{r \times n}{A}) \cdot \underset{n \times 1}{dV} = 0.$$



Національний університет

Звідси слідує: $\begin{matrix} V^T \cdot P - K^T \cdot A = 0; \\ \text{та природокористу} \end{matrix}$ $\begin{matrix} V^T \cdot P = K^T \cdot A. \\ \text{та} \end{matrix}$

Останнє співвідношення у транспонованій формі має вигляд: $\begin{matrix} P \cdot V = A^T \cdot K, \\ \text{та} \end{matrix}$

звідки вектор невідомих поправок $V_{n \times 1}$ виразиться формулою $V_{n \times 1} = P^{-1} \cdot A^T \cdot K_{r \times 1}$.

Тут P^{-1} — діагональна матриця обернених ваг результатів вимірювань. Якщо

позначити $1/p_i = q$ та відповідно $P^{-1} = q_{n \times n}$, то одержимо рівняння

$$V_{n \times 1} = q_{n \times n} \cdot A^T_{n \times r} \cdot K_{r \times 1}. \quad (3.3.13)$$

У розгорнутому вигляді маємо систему рівнянь

$$\begin{aligned} v_1 &= q_1 (k_1 + a_{11}k_1 + a_{12}k_2 + \dots + a_{1r}k_r) \\ v_2 &= q_2 (k_1 + a_{21}k_1 + a_{22}k_2 + \dots + a_{2r}k_r) \\ &\dots \\ v_n &= q_n (k_1 + a_{n1}k_1 + a_{n2}k_2 + \dots + a_{nr}k_r) \end{aligned} \quad (3.3.14)$$

Для окремого рівняння системи (3.3.14), зокрема, можна написати:

$$v_i = q_i (k_1 + a_{i1}k_1 + a_{i2}k_2 + \dots + a_{ir}k_r). \quad (3.3.15)$$

Рівняння (3.3.13) – (3.3.15) називають корелатними рівняннями поправок. Система корелатних рівнянь поправок виражає лінійне перетворення сукупності величин k_j ($j = \overrightarrow{1, r}$) у сукупність величин v_i ($i = \overrightarrow{1, n}$). Для здійснення перетворення передусім належить визначити вектор корелат $K_{r \times 1}$.

Помістимо вектор поправок (3.3.13) до умовного рівняння (3.3.9):

$$A_{r \times n} \cdot q_{n \times n} \cdot A^T_{n \times r} \cdot K_{r \times 1} + W_{n \times 1} = 0. \quad (3.3.16)$$

Рівняння (3.3.16) називають нормальним рівнянням корелат. У розгорнутому вигляді систему нормальних рівнянь корелат можна розкрити таким чином:

$$\begin{cases} [qa_1a_1]k_1 + [qa_1a_2]k_2 + \dots + [qa_1a_r]k_r + W_1 = 0 \\ [qa_2a_1]k_1 + [qa_2a_2]k_2 + \dots + [qa_2a_r]k_r + W_2 = 0 \\ \dots \\ [qa_ra_1]k_1 + [qa_ra_2]k_2 + \dots + [qa_ra_r]k_r + W_r = 0 \end{cases} \quad (3.3.17)$$

Система містить r лінійних рівнянь з r невідомими корелатами k_j . Добуток

$A_{r \times n} \cdot q_{n \times n} \cdot A^T_{n \times r}$ дає квадратну симетричну матрицю $A_{r \times n} \cdot q_{n \times n} \cdot A^T_{n \times r} = N_{r \times r}$ порядку r з

коєфіцієнтами $N_{js} = [qa_ja_s] = q_1a_{j1}a_{s1} + q_2a_{j2}a_{s2} + \dots + q_na_{jn}a_{sn}$. Вільними членами нормальних рівнянь корелат є нев'язки умовних рівнянь W_j , які вже



виражені на попередньому етапі рішення задачі зрівноважування. Тож у підсумку одержимо нормальні рівняння корелат

$$\underset{r \times r}{N} \cdot \underset{r \times 1}{K} + \underset{r \times 1}{W} = 0. \quad (3.3.18)$$

Або

$$\left. \begin{aligned} N_{11}k_1 + N_{12}k_2 + \cdots + N_{1r}k_r + W_1 &= 0 \\ N_{21}k_1 + N_{22}k_2 + \cdots + N_{2r}k_r + W_2 &= 0 \\ \cdots & \\ N_{r1}k_1 + N_{r2}k_2 + \cdots + N_{rr}k_r + W_r &= 0 \end{aligned} \right\}. \quad (3.3.19)$$

Важливо звернути увагу на те, що коефіцієнтам системи таких рівнянь властива ознака симетричності $N_{js} = N_{sj}$.

Якщо зрівноважують рівноточні виміри, то $p_i = q_i = 1$. Тоді: $\underset{n \times n}{P} = \underset{n \times n}{q} = \underset{n \times n}{E}$

$$\underset{r \times n}{A} \cdot \underset{n \times r}{A^T} \cdot \underset{r \times 1}{K} + \underset{r \times 1}{W} = 0 \quad (3.3.20)$$

або

$$\left. \begin{aligned} [a_1a_1]k_1 + [a_1a_2]k_2 + \cdots + [a_1a_r]k_r + W_1 &= 0 \\ [a_2a_1]k_1 + [a_2a_2]k_2 + \cdots + [a_2a_r]k_r + W_2 &= 0 \\ \cdots & \\ [a_ra_1]k_1 + [a_ra_2]k_2 + \cdots + [a_ra_r]k_r + W_r &= 0 \end{aligned} \right\}. \quad (3.3.21)$$

У кінцевому вигляді система нормальних рівнянь зберігає позначення (3.3.18) або (3.3.19).

Контроль обчислення коефіцієнтів системи нормальних рівнянь корелат можна здійснити шляхом порівняння суми їх обчислених значень з контрольними числами (такий метод перевірки називають методом сум). Для цього завчасно обчислюють суми коефіцієнтів корелатних рівнянь поправок (3.3.15): $a_{1i} + a_{2i} + \cdots + a_{ri} = s_i$.

Складавши розширену матрицю $\underset{(r+1) \times n}{A}$, з добутку $\underset{(r+1) \times n}{A} \cdot \underset{n \times n}{q} \cdot \underset{n \times (r+1)}{A^T}$ отримаємо:

$$\left. \begin{aligned} [qa_1a_1] + [qa_1a_2] + \cdots + [qa_1a_r] &= [qa_1s] \\ [qa_2a_1] + [qa_2a_2] + \cdots + [qa_2a_r] &= [qa_2s] \\ \cdots & \\ [qa_ra_1] + [qa_ra_2] + \cdots + [qa_ra_r] &= [qa_rs] \\ [qa_1s] + [qa_2s] + \cdots + [qa_rs] &= [qss] \end{aligned} \right\}$$

або

$$\left. \begin{aligned} N_{11} + N_{12} + \cdots + N_{1r} &= \Sigma_1 \\ N_{21} + N_{22} + \cdots + N_{2r} &= \Sigma_2 \\ \cdots & \\ N_{r1} + N_{r2} + \cdots + N_{rr} &= \Sigma_r \\ \Sigma_1 + \Sigma_2 + \cdots + \Sigma_r &= \Sigma_{r+1} \end{aligned} \right\}. \quad (3.3.22)$$



Величини $[qas] = \Sigma_1, [qa_2s] = \Sigma_2, \dots, [qa_r s] = \Sigma_r$ - це контрольні числа, яким повинні дорівнювати суми коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат. За величиною $[qss] = \Sigma_{r+1}$ такою ж дією можна перевірити усі попередні контрольні числа.

За умови обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат вручну доцільно скористатись типовою таблицею, яку називають схемою обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь. Загальну форму схеми представлено у додатку 1.

1.3. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат

Матрична форма.

Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат (3.3.18) полягає у визначенні вектора $K_{r \times 1}$, елементами якого є корені рівнянь k_j ($j=1, r$).

Розв'язок матричного рівняння (3.3.18) має вигляд

$$K_{r \times 1} = -Q_{r \times r} \cdot W_{r \times 1}, \quad (3.3.23)$$

де $Q_{r \times r} = N_{r \times r}^{-1}$ - обернена матриця до матриці коефіцієнтів $N_{r \times r} = A_{r \times r} \cdot q_{r \times n} \cdot A_{n \times r}^T$.

Матриця $Q_{r \times r}$ має такі ж властивості, як і матриця коефіцієнтів $N_{r \times r}$. Серед них визначальною є властивість симетричності не квадратичних коефіцієнтів відносно головної діагоналі: $Q_{r \times r} = Q_{r \times r}^T$. Завдання побудови оберненої матриці

полягає у розв'язуванні рівняння: $N_{r \times r} \cdot Q_{r \times r} = E_{r \times r}$ (3.3.24)

відносно $Q_{r \times r}$, де $E_{r \times r}$ - одинична матриця. Рівняння (3.3.24) застосовують для перевірки побудови оберненої матриці. Рівняння (3.3.23) виражає розв'язок системи нормальних рівнянь корелат у матричній формі. Перевірку рішення можна здійснити шляхом підстановки отриманих коренів нормальних рівнянь корелат k_j у рівняння (3.3.18): умови цих рівнянь повинні задовільнитись.

Способ послідовного виключення невідомих Гаусса.

Згідно з алгоритмом Гаусса, на основі вихідної системи рівнянь (3.3.19) передусім потрібно сформувати систему еквівалентних рівнянь. Загалом вона матиме вигляд

$$\left. \begin{aligned} N_{11}k_1 + N_{12}k_2 + \cdots + N_{1r}k_r + W_1 &= 0 \\ N_{22}^{(1)}k_2 + \cdots + N_{2r}^{(1)}k_r + W_2^{(1)} &= 0 \\ \cdots & \\ N_{rr}^{(r-1)}k_r + W_r^{(r-1)} &= 0 \end{aligned} \right\}. \quad (3.3.25)$$



Коефіцієнти рівнянь еквівалентної системи можна розкрити за правилом, яке виражає рівність: $N_{ij}^{(s)} = N_{ij}^{(s-1)} - \frac{N_{si}^{(s-1)} N_{sj}^{(s-1)}}{N_{ss}^{(s-1)}}$.

Вільні члени еквівалентних рівнянь з урахуванням позначень у корелатному способі набувають вигляду $W_i^{(s)} = W_i^{(s-1)} - \frac{N_{si}^{(s-1)} W_s^{(s-1)}}{N_{ss}^{(s-1)}}$.

Окреме рівняння еквівалентної системи:

$$N_{ii}^{(i-1)} k_i + N_{i(i+1)}^{(i-1)} k_{i+1} + \dots + N_{ir}^{(i-1)} k_r + W_i^{(i-1)} = 0. \quad (3.3.26)$$

Невідомі корелати k_i тепер можна виразити елімінаційними рівняннями

$$k_i = -\frac{N_{i(i+1)}^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} k_{i+1} - \frac{N_{i(i+2)}^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} k_{i+2} - \dots - \frac{N_{ir}^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} k_r - \frac{W_i^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} \quad (3.3.27)$$

або з врахуванням позначень коефіцієнтів та вільних членів елімінаційних рівнянь $k_i = E_{i(i+1)} k_{i+1} + E_{i(i+2)} k_{i+2} + \dots + E_{ir} k_r + E_{iW}$. $\quad (3.3.28)$

Для останнього невідомого $k_r = -\frac{W_r^{(r-1)}}{N_{rr}^{(r-1)}}$. $\quad (3.3.29)$

Коефіцієнти та вільні члени елімінаційних рівнянь розраховують за коефіцієнтами та вільними членами рівнянь еквівалентної системи. Отже, для розв'язування системи нормальних рівнянь корелат потрібно скласти еквівалентні та елімінаційні рівняння, число яких дорівнює числу надлишкових вимірюваних величин r .

Упродовж розв'язування вручну висока ймовірність появи помилок результатів проміжних розрахунків та кінцевих значень корелат. Щоб відвернути можливі помилки, обов'язково потрібно виконувати перевірку усіх отриманих проміжних та кінцевих результатів розв'язку. Упродовж розв'язування системи нормальних рівнянь корелат застосовують такі способи контролю.

1. Контроль за допоміжними невідомими. Допоміжними невідомими у корелатному способі є величини: $u_i = k_i - 1$, $\quad (3.3.30)$

де $i = \overrightarrow{1, r}$. Оскільки $k_i = u_i + 1$, то нормальне рівняння набуває вигляду

$$N_{j1}(u_1 + 1) + \dots + N_{jr}(u_r + 1) + W_j = N_{j1}u_1 + \dots + N_{jr}u_r + \Sigma'_j = 0,$$

де контрольне число $\Sigma'_j = \Sigma_j + W_j$ - це сума коефіцієнтів та вільного члена рівняння. Загалом отримаємо систему рівнянь з вільними членами Σ'_j :

$$\left. \begin{array}{l} N_{11}u_1 + N_{12}u_2 + \dots + N_{1r}u_r + \Sigma'_1 = 0 \\ N_{21}u_1 + N_{22}u_2 + \dots + N_{2r}u_r + \Sigma'_2 = 0 \\ \dots \\ N_{r1}u_1 + N_{r2}u_2 + \dots + N_{rr}u_r + \Sigma'_r = 0 \end{array} \right\}. \quad (3.3.31)$$



Розв'язок рівнянь, утвореної системи дає допоміжні контрольні невідомі, які різняться з основними невідомими k_j на 1.

Цей контроль забезпечує перевірку результатів обчислень коефіцієнтів та вільних членів еквівалентних і елімінаційних рівнянь шляхом порівняння їх сум з відповідними перетвореними значеннями контрольних чисел Σ'_j .

Практично його реалізують виконанням наступних двох способів контролю.

2. Контроль коефіцієнтів та вільних членів рівнянь еквівалентної системи. Підставивши у рівняння еквівалентної системи (3.3.26) допоміжні невідомі (3.3.30), одержимо: $N_{ii}^{(i-1)}u_i + N_{i(i+1)}^{(i-1)}u_{i+1} + \dots + N_{ir}^{(i-1)}u_r + \Sigma_i^{(i-1)} = 0$.

Тут $\Sigma_i^{(i-1)}$ - результат перетворення контрольного числа Σ'_i за правилом, яке виражає формула (3.2.24). Різниця утвореного і початкового еквівалентного рівняння дає рівність

$$N_{ii}^{(i-1)} + N_{i(i+1)}^{(i-1)} + \dots + N_{ir}^{(i-1)} + W_i^{(i-1)} = \Sigma_i^{(i-1)}. \quad (3.3.32)$$

Формулою (3.3.32) можна користуватись для контролю обчислення коефіцієнтів та вільного члену окремого рівняння еквівалентної системи.

3. Контроль коефіцієнтів та вільних членів елімінаційних рівнянь. Загалом коефіцієнти та вільний член окремого елімінаційного рівняння (3.3.27) отримують діленням коефіцієнтів та вільного члена відповідного еквівалентного рівняння на його діагональний коефіцієнт. Для системи (3.3.31) з невідомими (3.3.30), наслідуючи логіку вираження контролю (3.3.32), одержимо рівність такого вигляду:

$$-1 - \frac{N_{i(i+1)}^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} - \frac{N_{i(i+2)}^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} - \dots - \frac{N_{ir}^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} - \frac{W_i^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} = -\frac{\Sigma_i^{(i-1)}}{N_{ii}^{(i-1)}} \quad (3.3.33)$$

або $-1 + E_{i(i+1)} + E_{i(i+2)} + \dots + E_{ir} + E_{iW} = E_{i\Sigma'}$. (3.3.34)

За допомогою останньої формулі здійснюють контроль перед початком кожного чергового перетворення системи нормальних рівнянь.

4. Контроль за $[pv^2]$. Величина $[pv^2]$ є визначальною при оцінці точності за результатами зрівноважування і, разом з тим, відіграє контрольну функцію в процесі рішення задачі зрівноважування загалом і, у тому числі, при розв'язуванні нормальних рівнянь. ЇЇ можна виразити на різних етапах рішення задачі. Порівняння отриманих чисельних значень величини забезпечує контроль відповідних результатів проміжних обчислень. Виділимо основні алгоритми обчислення $[pv^2]$:

1). На завершальному етапі зрівноважування після обчислення поправок v_i значення $[pv^2]$ виражається з добутку $[pv^2] = V^T \cdot P \cdot V$ $V_{1 \times n}, P_{n \times n}, V_{n \times 1}$ (3.3.35)

або $[pv^2] = p_1 v_1^2 + p_2 v_2^2 + \dots + p_n v_n^2$. (3.3.36)

Інші алгоритми обчислення $[pv^2]$ пов'язані з розв'язуванням системи нормальних рівнянь корелат.



$$2). \text{ Загальновідомо, що: } V^T \cdot P \cdot V = -W^T \cdot K. \quad (3.3.37)$$

Рівностями (3.3.35) та (3.3.37) можна скористатись для контролю обчислення поправок до результатів вимірювань на завершальному етапі зрівноважування шляхом співставлення величини $[pv^2]$ з її значенням, яке обчислена за корелатами після розв'язування системи нормальних рівнянь.

3). При виконанні зрівноважування вручну поправку v_i до окремого виміру виражає корелатне рівняння (3.3.15): $v_i = q_i k_1 + a_{2i} k_2 + \dots + a_{ri} k_r$.

З цього слідує: $[pv^2] = -W_1 k_1 - W_2 k_2 - \dots - W_r k_r$ або $-[pv^2] = \sum_{i=1}^r W_i k_i$. (3.3.38)

Приєднаємо рівність (3.3.38) до основної системи нормальних рівнянь корелат (3.3.19). В підсумку одержимо розширену систему рівнянь вигляду

$$\left. \begin{array}{l} N_1 k_1 + N_{12} k_2 + \dots + N_{1r} k_r + W_1 = 0 \\ \dots \\ N_{r1} k_1 + N_{r2} k_2 + \dots + N_{rr} k_r + W_r = 0 \\ W_1 k_1 + W_2 k_2 + \dots + W_r k_r + N_{(r+1)(r+1)} = -[pv^2] \end{array} \right\}, \quad (3.3.39)$$

де вільний член $N_{(r+1)(r+1)} = 0$. Система (3.3.39) містить $r+1$ рівнянь з $r+1$ невідомими - r невідомих корелат і невідома величина $[pv^2]$. Оскільки утворена система зберігає властивості основної системи нормальних рівнянь (3.3.19), то виразивши всі невідомі згідно алгоритму Гаусса, для останнього невідомого отримаємо:

$$-[pv^2] = N_{(r+1)(r+1)}^{(r)} = N_{(r+1)(r+1)} + E_{1W} W_1 + E_{2W} W_2^{(1)} + \dots + E_{rW} W_r^{(r-1)} \quad (3.3.40)$$

$$\text{або } -[pv^2] = \sum_{i=1}^r E_{iW} W_i^{(i-1)}. \quad (3.3.41)$$

Рівностями (3.3.38) та (3.3.41) можна скористатись для контролю розв'язування системи нормальних рівнянь корелат. Разом із співвідношенням (3.3.36) за ними можна перевірити обчислення поправок v_i та величини $[pv^2]$.

5. Контроль невідомих. Розв'язування системи нормальних рівнянь забезпечує відповідні значення невідомих корелат k_j ($j = \overline{1, r}$). Їх контроль можна реалізувати двома способами:

а) за системою нормальних рівнянь шляхом підстановки невідомих корелат у рівняння (3.3.18) або (3.3.19).

б) за сумою рівнянь (цей спосіб доцільно застосовувати при зрівноважуванні вручну). Якщо додати всі нормальні рівняння та згрупувати результати відносно невідомих k_j , то одержимо рівняння наступного вигляду:

$$\Sigma_1 \cdot k_1 + \Sigma_2 \cdot k_2 + \dots + \Sigma_r \cdot k_r + [W] = 0, \quad (3.3.42)$$



де контрольні числа Σ_j виражають суми коефіцієнтів нормальних рівнянь за тим же порядковим числом, який має корелата. Рівняння (3.3.42) забезпечує одночасний контроль усіх невідомих системи нормальних рівнянь корелат.

Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат способом послідовного виключення невідомих Гаусса разом із розглянутими вище способами контролю розрахунків реалізуються у схемі Гаусса-Дулітля. Використання схеми Гаусса-Дулітля у корелатному способі, порівняно з параметричним, не має жодних принципових розбіжностей. Тут потрібно звернути увагу лише на відмінності у позначеннях і особливість обчислення та контролю за величиною $[pv^2]$. Зокрема, значення $[pv^2]$ у корелатному способі вираховують за формулами (3.3.38) та (3.3.41). Якщо, наприклад, їх помістити у схемі двома окремими рядками, то вони замінять рядки 12 – 16 повної схеми Гаусса-Дулітля, котрі призначенні для розрахунку величини $[pv^2]$ у параметричному способі. Оскільки формула (3.3.38) передбачає розрахунок величини $[pv^2]$ за корелатами k_j , то зазначені рядки потрібно розмістити нижче рядків обчислення корелат. Тим самим за величиною $[pv^2]$ можна здійснити контроль невідомих k_j .

1.4. Обчислення зрівноважених значень результатів вимірювань

Зрівноважені значення результатів вимірювань \tilde{x}_i виражаються рівностями $\tilde{x}_i = x_i + v_i \quad (i=1, n)$ або у загальному вигляді: $\tilde{x}_{n \times 1} = x_{n \times 1} + V_{n \times 1}$. Тут \tilde{x}_i - зrівноважені значення результатів вимірювань; x - результати вимірювань величин;

V - поправки до результатів вимірювань. Невідомі поправки v_i виражуються корелатними рівняннями поправок (3.3.13) – (3.3.15). Їх чисельні значення визначають корелати k_j . Контроль обчислення поправок v_i здійснюється способом за $[pv^2]$: величина $[pv^2]$, розрахована безпосередньо за значеннями поправок v_i із спiввiдношення (3.3.35), повинна дорiвнювати тiй же величинi, розрахованiй за формулою (3.3.37). За умови проведення розрахункiв вручну контроль виконується зiставленням значень величини $[pv^2]$, обчисленiх за формулами (3.3.36), (3.3.38) та (3.3.41). Далi за поправkами v_i виражаемо зrівноважені значення результатів вимірювань \tilde{x}_i .

Розкриттям чисельних значень $\tilde{x}_i \quad (i=1, n)$ завершується етап зrівноважувальних обчислень. Для остаточного контролю результатів зrівноважування потрiбно перевiрити iстиннiсть умов, якi виражаютi рiвняння (3.3.3): умовнi рiвняння, складенi iз зrівноваженими результатами вимiрювань, дорiвнюють нулю. Логiчним наслiдком зазначеної вимоги є ще наступна: нев'язки умовних рiвнянь, обчисленi за зrівноваженими результатами вимiрювань, повиннi дорiвнювати нулю.

1.5. Оцінка точності за результатами зрівноважування

Під оцінкою точності за результатами зрівноважування корелатним способом розуміють розрахунок середніх квадратичних похибок зрівноважених результатів вимірювань та їх функцій. У розрізі вирішення завдання оцінки точності однією з переваг корелатного способу є, поміж іншого, можливість оцінки допустимості нев'язок умовних рівнянь з метою виявлення грубих та систематичних похибок вимірювань.

Оцінка точності потрібної величини - незмінна задача, рішення якої полягає у розрахунку середньої квадратичної похибки величини M за формулами (3.2.46) або (3.2.47). Характеристика точності величини таким критерієм зводиться до вираження середньої квадратичної похибки одиниці ваги μ (або середньої квадратичної похибки m рівноточних вимірювань) і ваги оцінюваної величини P .

Оцінюючи точність величини за результатами зрівноважування корелатним способом, зручно користуватись формулою

$$\mu = \sqrt{\frac{[P_w W^2]}{r}}. \quad (3.3.43)$$

Тут W_j – нев'язки умовних рівнянь; P_{w_j} – ваги нев'язок; $j=1, r$; r – число надлишкових вимірюваних величин. Де обернені ваги нев'язок:

$$\frac{1}{P_{w_j}} = \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial \varphi_i}{\partial x_i} \right)^2 \frac{1}{p_i} = \sum_{i=1}^n a_{ji}^2 \frac{1}{p_i}. \quad (3.3.44)$$

Ваги P оцінюваної величини F встановлюють або емпірично з аналізу умов проведення її прямих вимірювань, або посереднім шляхом, виражаючи її функцією $F = f(x_1, x_2, \dots, x_n)$ результатів x_i непрямих вимірювань інших величин. При рішенні задачі зрівноважування корелатним способом оцінюванню підлягають зрівноважені результати вимірювань або їх функції, але не безпосередні результати вимірювань. Тому для вираження ваги оцінюваної величини F передусім потрібно встановити її зв'язок з результатами безпосередніх вимірювань. Хід дій з обчислення ваги оцінюваної величини залежить від вигляду функції, яка виражає її через вимірювані величини.

Обчислення граничних значень нев'язок умовних рівнянь.

Рішення задачі оцінки точності з поставленими вище умовами, як і взагалі рішення завдання зрівноважування, формально може бути досягнуте. Однак результат рішення буде певною мірою суб'єктивним, якщо зрівноважуванню підлягають результати вимірювань, котрі містять грубі та систематичні похибки. Результати вимірювань з грубими похибками необхідно забракувати, а систематичні похибки мають бути максимально враховані. Такі вимірювання можна виявити шляхом обчислення граничних значень нев'язок умовних рівнянь. Загалом оцінка допустимості нев'язок повинна виконуватись на стадії формування систем умовних та нормальних рівнянь.



Згідно закону великих чисел, гранично при числі вимірів $n \rightarrow \infty$ середня квадратична похибка m_i , як критерій точності вимірів, прямує до істинної похибки θ_i ($i = \overline{1, n}$). Якщо похибки вимірів величин містять лише випадкову складову частину і підпорядковані нормальному законові розподілу, то рішення завдання зрівноважування за умовою принципу найменших квадратів передбачає, що істинні похибки вимірів θ_i повинні бути ліквідовані поправками v_i до результатів вимірів: $v_i = -\theta_i$. Якщо значеннями істинних похибок сформувати матрицю-стовпець $\theta_{n \times 1}$, то $V = -\theta_{n \times 1}$. В такому разі умовні рівняння поправок (3.3.9) набувають вигляду $A_{r \times n} \cdot (-\theta_{n \times 1}) + W_{r \times 1} = 0$, звідки

$$W_{r \times 1} = A_{r \times n} \cdot \theta_{n \times 1}. \quad (3.3.45)$$

Точність виміру окремої величини x_i виражає середня квадратична похибка $m_i = \mu \sqrt{\frac{1}{p_i}}$, де μ - середня квадратична похибка одиниці ваги; p_i - вага виміру. Точність вимірів системи n величин характеризує кореляційна матриця

$$K_{\theta} = \mu^2 \cdot q. \quad (3.3.46)$$

Тут μ^2 - дисперсія одиниці ваги; $q = P^{-1}$ - матриця обернених ваг вимірів величин. Вздовж головної діагоналі матриці K_{θ} міститься дисперсії m_i^2 вимірів окремих величин системи.

З іншого боку, відповідно до рівності (3.3.2), нев'язка окремого умовного рівняння є функцією результатів вимірів x_i : $W_j = \varphi_j(x_1, \dots, x_n)$. Дисперсію m_j^2 такої функції загалом можна виразити з формули:

$$m_j^2 = \sum_{i=1}^n a_{ji}^2 m_i^2 + 2 \sum_{i < s} a_{ji} a_{js} K_{is}; \quad (3.3.47)$$

або при незалежних вимірах: $m_j^2 = \sum_{i=1}^n a_{ji}^2 m_i^2$. (3.3.48)

Тут $a_{ji} = \left(\frac{\partial \varphi_j}{\partial x_i} \right)$; $K_{is} = r_{is} m_i m_s$; K_{is} та r_{is} - відповідно кореляційний момент і коефіцієнт кореляції, які виражают залежність пари вимірів у комбінації i та s ; $s = \overline{2, n}$. Узагальнюючи отриманий результат на систему r функцій (3.3.2), можна одержати кореляційну матрицю нев'язок:

$$K_W = A_{r \times n} \cdot K_{\theta} \cdot A^T_{n \times r}, \quad (3.3.49)$$



де матриця $A_{r \times n}$ утворена частинними похідними a_{ji} ; K_θ – кореляційна

матриця системи n вимірюваних величин x_i . Враховуючи (3.3.46),

$$\underset{r \times r}{K_W} = \mu^2 \cdot \underset{r \times n}{A} \cdot \underset{n \times n}{q} \cdot \underset{n \times r}{A^T}. \quad (3.3.50)$$

Одержана формула виражає точність функції (3.3.45). Оскільки добуток

$$\underset{r \times n}{A} \cdot \underset{n \times n}{q} \cdot \underset{n \times r}{A^T} = \underset{r \times r}{N}, \text{ то маємо рівняння: } \underset{r \times r}{K_W} = \mu^2 \cdot \underset{n \times n}{N}. \quad (3.3.51)$$

Отже, кореляційна матриця нев'язок дорівнює добутку дисперсії одиниці ваги та матриці коефіцієнтів нормальних рівнянь. При рівноточних виміроках величин x_i , їх ваги $p_i=1$, тому в такому випадку величиною μ^2 потрібно приймати дисперсію рівноточних результатів вимірів m^2 . З властивостей матриці K_W слідує, що її діагональні елементи: $m_{W_j}^2 = \mu^2 N_{jj}$ (3.3.52)

- це дисперсії нев'язок умовних рівнянь, які є мірами їх точності.

Оскільки виміри підпорядковані нормальному законові розподілу, то можна побудувати довірчі інтервали для математичних сподівань нев'язок

$$M_{W_j} : W_j - t \cdot m_{W_j} \leq M_{W_j} \leq W_j + t \cdot m_{W_j}. \quad (3.3.53)$$

За умови відсутності у виміроках систематичних похибок величини $M_{W_j} = 0$.

Тому з формули (3.3.53) слідує: $|W_j| \leq t \cdot m_{W_j}$; (3.3.54)

$$V_j = \pm t \cdot m_{W_j}. \quad (3.3.55)$$

Коефіцієнт t , згідно розподілу Стьюдента, встановлюється рівним 2; 2,5 або 3, що відповідає довірчим ймовірностям 0,95; 0,987; 0,997. Величини m_{W_j} виражуються рівностями (3.3.52), а середню квадратичну похибку одиниці ваги μ (чи m для рівноточних вимірів) визначають з попередньої обробки вимірів або спеціальними дослідженнями.

У практиці зрівноважування планових мереж при визначенні допустимості нев'язок деяких видів рівнянь часто використовують умови, які є наслідком розкритого тут загального підходу. Зокрема:

1) для полюсних рівнянь у геодезичних чотирикутниках і центральних системах: $W_j \leq \pm 2,5 \mu \sqrt{\sum \Delta^2};$ (3.3.56)

2) для базисних рівнянь: $W_j \leq \pm 2,5 \sqrt{\mu^2 \sum \Delta^2 + 2m_s^2};$ (3.3.57)

3) для рівнянь дирекційних кутів: $W_j \leq \pm 2,5 \sqrt{\mu^2 n + 2m_\alpha^2};$ (3.3.58)

4) для рівнянь фігур і горизонту: $W_j \leq \pm 2,5 \mu \sqrt{n}.$ (3.3.59)

Тут μ – нормативна середня квадратична похибка виміру кута встановленого класу точності; n – число кутів; m_s і m_α – середні квадратичні похибки



довжини базису S і дирекційного кута α вихідної сторони мережі; $\sum \Delta^2$ – сума квадратів різниць Δ_i логарифмів синусів кутів вздовж ходової лінії, які утворюють базисне чи полюсне рівняння, при зміні цих кутів на $1''$.

$$\Delta_i = \pm \left(\frac{\partial \lg \sin X_i}{\partial X_i} \right)_{X_i=x_i} = \lg \sin \xi_i + 1'' \geq \lg \sin x_i = \pm \frac{M}{\rho} \operatorname{ctg} x_i . M=0,4343 \rho'' = 206,265'' .$$

Різниці Δ_i еквівалентні коефіцієнтам $a_i = \left(\frac{\partial \varphi}{\partial x_i} \right)_o = \operatorname{ctg} x_i$ цих умовних рівнянь.

Оцінка точності зрівноважених результатів вимірювань.

Зрівноважені значення \tilde{x}_i виражаються функціями результатів вимірювань x_i вигляду $\tilde{x}_i = F_i \xi_i \geq x_i + v_i$ ($i=1, n$) або $\tilde{x}_{n \times 1} = x + V_{n \times 1}$. Сукупність поправок

$$V_{n \times 1} = \tilde{x}_{n \times 1} - x_{n \times 1}, \quad (3.3.60)$$

за умовою завдання зрівноважування, повинна враховувати істинні похибки вимірювань і ліквідовувати нев'язки. Якщо в рівняння поправок (3.3.9) помістити рівняння (3.3.60), у підсумку одержимо:

$$A_{r \times n} \cdot x_{n \times 1} = W_{r \times 1}, \quad (3.3.61)$$

оскільки за умовою (3.3.3) $A_{r \times n} \cdot \tilde{x}_{n \times 1} = 0$. В ході рішення завдання поправки $V_{n \times 1}$

виражаються рівняннями (3.3.13) через корелати $K_{r \times 1}$: $V_{n \times 1} = q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot K_{r \times 1}$; масив

$K_{r \times 1}$ формується розв'язком (3.3.23) системи нормальних рівнянь (3.3.18). Для

сукупності поправок $V_{n \times 1}$ отримаємо:

$$V_{n \times 1} = q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot K_{r \times 1} = q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot \left(-Q_{r \times r} \cdot W_{r \times 1} \right) = -q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot Q_{r \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot x_{n \times 1}. \quad (3.3.62)$$

Звідки:

$$\tilde{x}_{n \times 1} = x_{n \times 1} - q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot Q_{r \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot x_{n \times 1}. \quad (3.3.63)$$

Оцінюючи точність корелату $K_{r \times 1} = -Q_{r \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot x_{n \times 1}$, отримаємо:

$$M_K^2 = Q_{r \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot M_{n \times n}^2 \cdot A_{n \times r}^T \cdot Q_{r \times r}; \quad (3.3.64)$$

$$Q_K = Q_{r \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot Q_{r \times r} = Q_{r \times r} \cdot N_{r \times r} \cdot Q_{r \times r} = Q_{r \times r} \cdot E_{r \times r} = Q_{r \times r}, \quad (3.3.65)$$

де $M_{n \times n}^2$ – діагональна матриця квадратів середніх квадратичних похибок

результатів вимірювань; M_K^2 і Q_K – кореляційна і вагова матриці. Приймаючи до

уваги (3.3.64) і (3.3.65), для масиву поправок $V_{n \times 1} = q_{n \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot K_{r \times 1}$ одержимо

формули оцінки точності



$$\underset{n \times n}{M_V^2} = q \cdot \underset{n \times n}{A^T} \cdot \underset{n \times r}{M_K^2} \cdot \underset{r \times r}{A} \cdot \underset{n \times n}{q}, \quad (3.3.66)$$

$$\underset{n \times n}{Q_V} = q \cdot \underset{n \times n}{A^T} \cdot \underset{n \times r}{Q} \cdot \underset{r \times r}{A} \cdot \underset{n \times n}{q}. \quad (3.3.67)$$

Насамкінець, виходячи з формули (3.3.63), виразимо кореляційну $\underset{n \times n}{M_{\tilde{x}}^2}$ та

вагову $\underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}}$ матриці зрівноважених результатів вимірювань \tilde{x}_i :

$$\underset{n \times n}{M_{\tilde{x}}^2} = M^2 - q \cdot \underset{n \times n}{A^T} \cdot \underset{n \times r}{Q} \cdot \underset{r \times r}{A} \cdot \underset{n \times n}{M^2} \cdot \underset{n \times n}{A^T} \cdot \underset{n \times r}{Q} \cdot \underset{r \times r}{A} \cdot \underset{n \times n}{q}; \quad (3.3.68)$$

$$\underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}} = q - q \cdot \underset{n \times n}{A^T} \cdot \underset{n \times r}{Q} \cdot \underset{r \times r}{A} \cdot \underset{n \times n}{q}. \quad (3.3.69)$$

Для матриці результатів вимірювань $\underset{n \times n}{M^2}$: $\underset{n \times n}{M^2} = \mu^2 \underset{n \times n}{q}$, (3.3.70)

де μ - середня квадратична похибка одиниці ваги. Підстановка (3.3.70) до (3.3.68) показує наступне:

$$\underset{n \times n}{M_{\tilde{x}}^2} = \mu^2 \underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}}. \quad (3.3.71)$$

За умови зрівноважування рівноточних результатів вимірювань, обтяжених помилкою m , приймаємо $\underset{n \times n}{q} = E$. Тоді формули оцінки точності кінцевих

значень \tilde{x}_i набувають вигляду: $\underset{n \times n}{M_{\tilde{x}}^2} = m^2 \left(\underset{n \times n}{E} - \underset{n \times r}{A^T} \cdot \underset{r \times n}{Q} \cdot \underset{n \times n}{A} \right);$ (3.3.72)

$$\underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}} = \underset{n \times n}{E} - \underset{n \times r}{A^T} \cdot \underset{r \times r}{Q} \cdot \underset{n \times n}{A}; \quad (3.3.73) \quad \text{та} \quad \underset{n \times n}{M_{\tilde{x}}^2} = m^2 \underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}}. \quad (3.3.74)$$

Головна діагональ вагової матриці $\underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}}$ містить обернені ваги $\frac{1}{P_{\tilde{x}_i}}$

зрівноважених результатів вимірювань \tilde{x}_i : $\underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}}$. Тому, крім формул (3.3.71) чи

(3.3.74), оцінити точність потрібних кінцевих результатів їх середніми квадратичними помилками $M_{\tilde{x}_i}$ можна за відповідними вагами $\frac{1}{P_{\tilde{x}_i}}$.

Інші елементи матриці $\underset{n \times n}{Q_{\tilde{x}}}$ називаються кореляційними моментами. Вони мають властивість симетричності $Q_{\tilde{x}_{ij}} = Q_{\tilde{x}_{ji}}$. Кореляційні моменти виражають залежності між зрівноваженими вимірюваннями. Тіснота залежності розкривається коефіцієнтами кореляції

$$r_{\tilde{x}_i \tilde{x}_j} = \frac{Q_{\tilde{x}_{ij}}}{\sqrt{\frac{1}{P_{\tilde{x}_i}} \cdot \frac{1}{P_{\tilde{x}_j}}}}. \quad (3.3.75)$$



Національний університет

Матриці q або M^2 є критеріями точності вимірювань, а інші члени цих

та прирівняннях $n \times n$

формул від'ємні. Тож завжди дійсна нерівність: $\begin{cases} \frac{1}{P_{\tilde{x}_i}} \leq q_i \\ M_{\tilde{x}_i} \leq m_i \end{cases}$. (3.3.76)

Це є ще одним свідченням ефективності принципу найменших квадратів.

Оцінка точності функцій зрівноважених вимірювань.

Нехай за результатами зрівноважування потрібно оцінити точність величини F , яка виражається функцією $F = F(x_1, \dots, x_n)$, (3.3.77)

де $\tilde{x}_i = x_i + v_i$ - зрівноважені результати вимірювань. Функції (3.3.77) можуть мати нелінійний вигляд. Тому традиційно з метою уніфікації алгоритму рішення їх лінеаризують шляхом розкладу в ряд Тейлора

$$F = F(x_1, \dots, x_n) \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial F}{\partial x_i} \right) v_i + R. \quad (3.3.78)$$

Сумою нелінійних членів розкладу R можна нехтувати. Позначимо

$$\left(\frac{\partial F}{\partial x_i} \right)_o = F_i. \quad (3.3.79)$$

Тоді $F = F(x) + \sum_{i=1}^n F_i v_i$ (3.3.80) або $F = F(x) + F \cdot V$, (3.3.81)

де матриця $F = [F_1 \ F_2 \ \dots \ F_n]$ формується частинними похідними (3.3.79). Лінеаризовану форму (3.3.80) або (3.3.81) функції (3.3.77) прийнято називати ваговою функцією.

Залежність масивів поправок V і результатів вимірювань x виражає рівняння (3.3.62). Підстановка його до вагової функції (3.3.81) зумовлює формулу $F = F \sum_{l \times n} F \cdot q \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot x$, (3.3.82)

яка виражає оцінювану величину F як функцію результатів вимірювань x_i .

Оцінимо точність функції (3.3.82):

$$M_F^2 = F \cdot M^2 \cdot F^T - F \cdot q \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot M^2 \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot q \cdot F^T; \quad (3.3.83)$$

$$\frac{1}{P_F} = F \cdot q \cdot F^T - F \cdot q \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot q \cdot F^T. \quad (3.3.84)$$

Тут M^2 - кореляційна матриця середніх квадратичних похибок m_i результатів

вимірювань x_i . Величини M^2 та $1/P_F$ виражають дисперсію (квадрат середньої квадратичної похибки) та обернену вагу оцінюваної величини F за

результатами зрівноважування корелатним способом. Якщо врахувати зв'язок середніх квадратичних похибок m_i та обернених ваг q_i результатів вимірювань і помістити відповідну йому формулу (3.3.70) до формули оцінки точності (3.3.83), то після спрощення виразу в підсумку одержимо:

$$M_F^2 = \mu^2 \frac{1}{P_F}. \quad (3.3.85)$$

Формула (3.3.85) виражає залежність критеріїв (3.3.83) і (3.3.84).

Якщо оцінюється відразу декілька, наприклад s , функцій, то матриця $F_{1 \times n}$ містить s рядків. Рядки формуються окремо для кожної функції елементами

$$F_{ji} = \left(\frac{\partial F_j}{\partial x_i} \right)_o. \quad (3.3.86)$$

$j = \overline{1, s}; i = \overline{1, n}$. Матриця має вигляд $F_{s \times n}$, а формули оцінки точності (3.3.83) – (3.3.85) узагальнюються:

$$M_F^2 = F_{s \times s} \cdot M_F^2 \cdot F_{s \times n}^T - F_{s \times n} \cdot q \cdot A_{n \times s}^T \cdot Q_{n \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot M_F^2 \cdot A_{n \times n}^T \cdot Q_{n \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot q \cdot F_{n \times s}^T; \quad (3.3.87)$$

$$Q_F = F_{s \times s} \cdot q \cdot F_{n \times s}^T - F_{s \times n} \cdot q \cdot A_{n \times s}^T \cdot Q_{n \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot q \cdot F_{n \times s}^T; \quad (3.3.88)$$

$$M_F^2 = \mu^2 \cdot Q_F. \quad (3.3.89)$$

Кореляційна M_F^2 і вагова Q_F матриці на головних діагоналях містять дисперсії $M_{F_j}^2$ і обернені ваги $\frac{1}{P_{F_j}}$ оцінюваних функцій. Недіагональні

елементи $Q_{F_{ij}}$ симетричної матриці Q_F називаються кореляційними моментами і виражають залежності між оцінюваними функціями.

За умови зрівноважування рівноточних вимірювань з середньою квадратичною похибкою m приймаємо $q = E_{n \times n}$. Замість формул (3.3.88) та

$$(3.3.89) \text{ одержимо: } Q_F = F_{s \times s} \cdot F_{n \times s}^T - F_{s \times n} \cdot A_{n \times r}^T \cdot Q_{n \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot F_{n \times s}^T; \quad (3.3.90)$$

$$M_F^2 = m^2 \cdot Q_F. \quad (3.3.91)$$

Оцінка точності у схемі Гаусса-Дулітля.

Розкриємо добутки матриць у формулі оберненої ваги (3.3.84):

$$\frac{1}{P_F} = F_{1 \times n} \cdot q \cdot F_{n \times 1}^T - F_{1 \times n} \cdot q \cdot A_{n \times r}^T \cdot Q_{n \times r} \cdot A_{r \times n} \cdot q \cdot F_{n \times 1}^T =$$



є невідомими величинами.

$$\beta_j = [u_1]^T \underline{Q}_{j,1} + [u_2]^T \underline{Q}_{j,2} + \dots + [u_r]^T \underline{Q}_{j,r} \quad (5.5.55)$$

$$\rho_j = [a_1 F \underline{Q}_{j,1} + a_2 F \underline{Q}_{j,2} + \dots + a_r F \underline{Q}_{j,r}] \quad (3.3.93)$$

є невідомими величинами.

Коефіцієнти $[a_j F]$ за структурою і чисельністю тотожні коефіцієнтам системи нормальних рівнянь корелат (3.3.17). Тож логічним є таке рішення. З урахуванням коефіцієнтів $[a_j F]$ та $[FF]$, які обчислюються разом з коефіцієнтами нормальних рівнянь, можна побудувати розширену систему нормальних рівнянь. До основної системи долучається рівняння (3.3.92). Тим самим, крім основних невідомих ρ_j у такій системі виникає додаткове невідоме $-1/P_F$:

Отримано систему $r+1$ рівнянь з $r+1$ невідомими. Така система має всі властивості системи нормальних рівнянь, які використовуються при перетвореннях в алгоритмі Гаусса. Виключивши з системи (3.3.94) усі невідомі, для останнього невідомого $1/P_F$ одержимо:

$$\frac{1}{P_F} = \left\lfloor FF \right\rfloor \sum_{j=1}^r \left(- \frac{\left\lceil a_j F \right\rceil^{-1}}{\left\lceil a_i F \right\rceil^{-1}} \right). \quad (3.3.95)$$

З врахуванням позначенъ елімінаційних коефіцієнтів

$$\frac{1}{P_r} = \left\lceil FF \right\rceil \sum_{i=1}^r \left(E_{jF} \cdot \left\lceil a_j F \right\rceil^{-1} \right). \quad (3.3.96)$$

Черговість дій розв'язування задачі оцінки точності зрівноважених вимірювань та їх функцій можна окреслити таким чином.

1. Для окремої оцінкованої величини до схеми обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь (таблиця додатку 1) приєднують додатковий стовпчик “ F ”. До нього вписують значення частинних похідних функції у рядках з відповідними індексами i . Разом з обчисленим коефіцієнтом нормальних рівнянь тут вираховують значення $|a_i F|$ та $|FF|$.

Півності $[qa_ja_1] + [qa_ja_2] + \dots + [qa_ja_r] + [a_jF] = [qa_js]$
 та $[qa_1F] + [qa_2F] + \dots + [qa_rF] + [FF] = [qFs]$
 забезпечують перевірку результатів обчислень на даному етапі рішення задачі. Контрольні числа $[qa_js] = \sum_j$ та $[qFs] = \sum_{r+1}$ є наслідком побудови розширеної системи нормальних рівнянь та контролю її розв'язування за



правилом (3.3.22). Система контролю проміжних обчислень за величинами Σ_j підтримується й надалі.

2. Додатковий стовпчик “ F ” з обчисленими там значеннями $[a_j F]$ тепер приєднують до схеми Гаусса-Дулітля. У ньому виконують такі ж перетворення, як і у стовпчику вільних членів “ W ”.

3. Після завершення перетворень у схемі обернену вагу оцінюваної величини розраховують як алгебраїчну суму значення $[FF]$ та добутків чисел, які містяться на перетині елімінаційних рядків E_j із стовпчиком “ F ” та чисел цього ж стовпчика, розташованих рядком вище, тобто за формулою

$$\frac{1}{P_F} = [FF] \sum_{j=1}^r [a_j F]^{-1}.$$

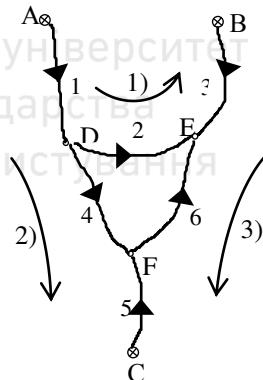
4. Число додаткових стовпців дорівнює числу s оцінюваних величин F_j .

1.6. Приклади зрівноважування результатів вимірювань корелатним способом

Завдання 1. У нівелірній мережі з трьома вузловими реперами виміряні перевищення у шести ходах різної довжини. Мережа опирається на три вихідних репери з відомими відмітками. Схема мережі зображена на малюнку 1.5. Визначити зрівноважені значення вимірюваних перевищень, оцінити точність зрівноваженого перевищення та відмітки вузлового репера.

Загальне число вимірювань у мережі $n=6$, число необхідних вимірювань $k=3$, число надлишкових вимірювань $r=3$.

Відмітки вихідних реперів: $H_A = 183,496 \text{ м}$;
 $H_B = 192,353 \text{ м}$;
 $H_C = 191,890 \text{ м}$.



Малюнок 1.5

Вихідні дані для виконання завдання студентами денної та заочної форм навчання наведено в додатку 3 методичних вказівок 05-04-32.

Результати вимірювань перевищень та довжини ходів:

№ ходу	1	2	3	4	5	6
Перевищення h (м)	6,125	8,320	5,580	1,368	-0,905	6,944
Довжина S (км)	12,6	16,4	14,1	10,0	12,0	13,2



1. Формування системи умовних рівнянь поправок

Число умовних рівнянь поправок дорівнює числу надлишкових вимірів $r=3$. В нівелірних мережах виникають полігонні умовні рівняння. Їх складають для вибраних у мережі r незалежних розімкнених чи замкнених полігонів. Незалежними вважають такі полігони із числа всіх можливих варіантів, серед яких ні один не був би комбінацією інших. Полігонне умовне рівняння має загальний вигляд $\sum_{i \in j} \pm v_i + W_j = 0$. Додаються поправки v_i до

перевищень h_i тих ходів, які входять до полігуна за номером j . Знак “+” перед поправкою ставлять тоді, коли напрями ходу і полігуна співпадають; знак “-“ - якщо їх напрями протилежні. Нев'язка W_j умовного рівняння обчислюється за формулою $W_j = \sum_{i \in j} \pm h_i - (H_{\text{кін}} - H_{\text{поч}})$, де $H_{\text{поч}}$ та $H_{\text{кін}}$ - відмітки початкового та кінцевого реперів полігуна. За такими правилами складаємо умовні рівняння в трьох розімкнених полігонах, які показані на схемі.

1) Полігон $ADEB$:

$$W_1 = h_1 + h_2 - h_3 - (H_B - H_A) = 8(\text{мм}); \quad v_1 + v_2 - v_3 + 8 = 0.$$

2) Полігон $ADFC$:

$$W_2 = h_1 + h_4 - h_5 - (H_C - H_A) = 4(\text{мм}); \quad v_1 + v_4 - v_5 + 4 = 0.$$

3) Полігон $BEFC$:

$$W_3 = h_3 - h_5 - h_6 - (H_C - H_B) = 4(\text{мм}); \quad v_3 - v_5 - v_6 + 4 = 0.$$

2. Складання вагових функцій

Ваговою функцією називають функцію зрівноважених результатів вимірів, яка виражає за ними потрібну оцінювану величину:

$F = F(\tilde{x}_1, \dots, \tilde{x}_n)$. Для кожної оцінюваної величини складають відповідну їй вагову функцію, виражають значення F_i частинних похідних функції за кожним із n аргументів і на їх основі далі одночасно з основними зрівноважувальними обчисленнями визначають обернену вагу оцінюваної величини. Оцінимо точність двох величин.

1) відмітка вузлового репера D : $H_D = F_H = F(\tilde{h}_1, \dots, \tilde{h}_6) = H_A + \tilde{h}_1$;

$$\left(\frac{\partial F_H}{\partial \tilde{h}_1} \right)_0 = F_1 = 1; \quad \left(\frac{\partial F_H}{\partial \tilde{h}_2} \right)_0 = F_2 = \quad \left(\frac{\partial F_H}{\partial \tilde{h}_3} \right)_0 = F_3 = \quad \left(\frac{\partial F_H}{\partial \tilde{h}_4} \right)_0 = F_4 = \\ = \left(\frac{\partial F_H}{\partial \tilde{h}_5} \right)_0 = F_5 = \quad \left(\frac{\partial F_H}{\partial \tilde{h}_6} \right)_0 = F_6 = 0.$$

2) зрівноважене перевищення \tilde{h}_{DE} : $F_h = F(\tilde{h}_1, \dots, \tilde{h}_6) = \tilde{h}_2$;



$$\left(\frac{\partial F_h}{\partial \tilde{h}_1} \right)_0 = F_1 = 0; \quad \left(\frac{\partial F_h}{\partial \tilde{h}_2} \right)_0 = F_2 = 1; \quad \left(\frac{\partial F_h}{\partial \tilde{h}_3} \right)_0 = F_3 = 0; \quad \left(\frac{\partial F_h}{\partial \tilde{h}_4} \right)_0 = F_4 = 0;$$

$$\left(\frac{\partial F_h}{\partial \tilde{h}_5} \right)_0 = F_5 = \left(\frac{\partial F_h}{\partial \tilde{h}_6} \right)_0 = F_6 = 0.$$

3. Формування системи нормальних рівнянь корелат

Для заданої мережі система нормальних рівнянь корелат має вигляд:

Вільними членами рівнянь такої системи є нев'язки умовних рівнянь поправок.

Коефіцієнти обчислюємо у схемі (див. таблицю додатку 1):

$$\begin{cases} N_{11}k_1 + N_{12}k_2 + N_{13}k_3 + W_1 = 0 \\ N_{21}k_1 + N_{22}k_2 + N_{23}k_3 + W_2 = 0 \\ N_{31}k_1 + N_{32}k_2 + N_{33}k_3 + W_3 = 0 \end{cases}$$

№ вимірів	$q_i = \frac{S_i}{10}$	a_{1i}	a_{2i}	a_{3i}	F_H	F_h	s_i	v_i	$p_i v_i^2$
1	1,3	1	1		1		3	-2,8	5,8921
2	1,6	1				1	2	-4,5	12,3907
3	1,4	-1		1			0	0,8	0,4344
4	1,0						1	0,7	0,4276
5	1,2		-1	-1			-2	1,9	2,9651
6	1,3			-1			-1	2,9	6,4405
Σ		1	1	-1	1	1	3	$[pv^2] = 28,5504$	
$[qa_1]$	4,3	1,3	-1,4	1,3	1,6	7,1			
$[qa_2]$		3,5	1,2	1,3	0,0	7,3			
$[qa_3]$			3,9	0,0	0,0	3,7			
$[qF_H]$					1,3	0,0	3,9		
$[qF_h]$						1,6	3,2		
$[qs]$							25,2		

Отже, маємо систему нормальних рівнянь корелат такого вигляду:

$$\begin{cases} 4.3 \cdot k_1 + 1.3 \cdot k_2 - 1.4 \cdot k_3 + 8 = 0 \\ 1.3 \cdot k_1 + 3.5 \cdot k_2 + 1.2 \cdot k_3 + 4 = 0 \\ -1.4 \cdot k_1 + 1.2 \cdot k_2 + 3.9 \cdot k_3 + 4 = 0 \end{cases}$$

Разом з коефіцієнтами нормальних рівнянь у схемі обчислено значення $a_j F_H$, $F_H F_H$ і $a_j F_h$, $F_h F_h$; $j = 1, 2, 3$.



№	Познач. дій	k_1	k_2	k_3	F_H	F_h	W	Σ
		1	2	3				
1	N_{1i}	4,3	1,3	-1,4	1,3	1,6	8	15,1
2	E_1	-1	-0,3023	0,3256	-0,3023	-0,3721	-1,8605	-3,5116
3	N_{2i}		3,5	1,2	1,3	0,0	4	11,3
4	$N_{2i}^{(1)}$		3,1070	1,6233	0,9070	-0,4837	1,5814	6,7349
5	E_2		-1	-0,5225	-0,2919	0,1557	-0,5090	-2,1677
6	N_{3i}			3,9	0,0	0,0	4	7,7
7	$N_{3i}^{(2)}$			2,5961	-0,0506	0,7737	5,7784	9,0976
8	E_3			-1	0,0195	-0,2980	-2,2258	-3,5043
9	k_j	-2,7828	0,6539	-2,2258				
10	$-\frac{pv^2}{F}$						-28,5503	
11	$\frac{1}{P_F}$						-28,5504	
12	F				1,3	1,6		
13					0,6412	0,6988		

Контроль розв'язування системи за сумою рівнянь (3.3.42):

$$\Sigma_1 \cdot k_1 + \Sigma_2 \cdot k_2 + \Sigma_3 \cdot k_3 + [W] = -0,00002.$$

В 10 та 11 рядках схеми обчислено значення $[pv^2]$. В основу розрахунку покладено формули (3.3.38) та (3.3.41). В 12 та 13 рядках наведено результати обчислення обернених ваг оцінюваних величин за формулою (3.3.96).

5. Обчислення зрівноважених значень вимірюваних перевищень

5.1) обчислення поправок до вимірюваних перевищень. Невідомі поправки v_i до результатів вимірювань виражаються корелатними рівняннями поправок $v_i = q_i k_1 + a_{1i} k_2 + a_{3i} k_3$ за корелатами k_j , які обчислені у схемі Гаусса-Дуліття. Оскільки обернені ваги вимірюваних і коефіцієнти корелатних рівнянь містяться у схемі обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь, то тут зручно провести розрахунок та контроль невідомих поправок v_i (див. два додаткових стовпці схеми). Контроль здійснююємо співвідношенням (3.3.36).



5.2) обчислення зрівноважених значень перевищень: $\tilde{h}_i = h_i + v_i$;

№ виміру	h_i (мм)	v_i (мм)	\tilde{h}_i (мм)
1	6125	-2,8	6122,2
2	8320	-4,5	8315,5
3	5580	+0,8	5580,8
4	1368	+0,7	1368,7
5	-905	+1,9	-903,1
6	6944	+2,9	6946,9

5.3) контроль зрівноважування перевищень. За умовою завдання нев'язки умовних рівнянь, обчислені за зрівноваженими результатами вимірювань, повинні дорівнювати нулю:

$$W_1 = \tilde{h}_1 + \tilde{h}_2 - \tilde{h}_3 - (H_B - H_A) = 0;$$

$$W_2 = \tilde{h}_1 + \tilde{h}_4 - \tilde{h}_5 - (H_C - H_A) = 0; \quad W_3 = \tilde{h}_3 - \tilde{h}_5 - \tilde{h}_6 - (H_C - H_B) = 0.$$

Отже, завдання зрівноважування перевищень розв'язано.

6. Оцінка точності за результатами зрівноважування

6.1) обчислення середньої квадратичної похибки одиниці ваги за формулою Бесселя:

$$\mu = \sqrt{\frac{[pv^2]}{n-k}} = \sqrt{\frac{28.5504}{6-3}} = \pm 3,08 \text{ (мм).}$$

6.2) обчислення середньої квадратичної похибки нівелювання на 1 км ходу:

$$m_{km} = \frac{\mu}{\sqrt{P_{km}}} = \pm 0,97 \text{ (мм),}$$

де $P_{km} = 10$ - вага ходу довжиною $S = 1 \text{ км}$.

6.3) оцінка точності відмітки вузлового репера D і зрівноваженого перевищення \tilde{h}_{DE} . Середні квадратичні похибки означених величин виражаються співвідношенням $M_F = \mu \sqrt{\frac{1}{P_F}}$. Значення обернених ваг містяться у 13 рядку схеми Гаусса-Дулітля. Тож у підсумку для оцінюваних величин одержимо:

$$M_{H_D} = \mu \sqrt{\frac{1}{P_{F_H}}} = \pm 2,47 \text{ (мм),} \quad H_D = H_A + \tilde{h}_1 = 189618,2 \pm 2,47 \text{ (мм);}$$

$$M_{\tilde{h}} = \mu \sqrt{\frac{1}{P_{F_h}}} = \pm 2,58 \text{ (мм),} \quad \tilde{h}_{DE} = 8315,5 \pm 2,58 \text{ (мм).}$$



1. Формування системи умовних рівнянь поправок

Матрична форма запису системи умовних рівнянь поправок має вигляд (3.3.9). З урахуванням складених раніше трьох незалежних полігонних умовних рівнянь для заданої мережі систему пишемо у розгорнутому вигляді:

$$\begin{cases} v_1 + v_2 - v_3 + 8 = 0 \\ v_1 + v_4 - v_5 + 4 = 0 \\ v_3 - v_5 - v_6 + 4 = 0 \end{cases} = A \cdot V + W = \begin{pmatrix} 1 & 1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & -1 & -1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \\ v_4 \\ v_5 \\ v_6 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 8 \\ 4 \\ 4 \end{pmatrix} = 0.$$

2. Формування системи нормальних рівнянь корелат

Система нормальних рівнянь корелат має вигляд

$$\begin{cases} N_{11}k_1 + N_{12}k_2 + N_{13}k_3 + W_1 = 0 \\ N_{21}k_1 + N_{22}k_2 + N_{23}k_3 + W_2 = 0 \\ N_{31}k_1 + N_{32}k_2 + N_{33}k_3 + W_3 = 0 \end{cases} \text{ або } N \cdot K + W = 0.$$

Матриця вільних членів W формується нев'язками умовних рівнянь.

Матрицю коефіцієнтів рівнянь виражає добуток $N = A \cdot q \cdot A^T$, де q - матриця обернених ваг результатів вимірювань $q_i = \frac{S_i}{10}$ (S_i - довжини ходів).

$$q = \begin{pmatrix} 1.3 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1.6 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1.4 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1.0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1.2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1.3 \end{pmatrix}; \quad N = \begin{pmatrix} 4.3 & 1.3 & -1.4 \\ 1.3 & 3.5 & 1.2 \\ -1.4 & 1.2 & 3.9 \end{pmatrix}.$$

Тож маємо систему нормальних рівнянь корелат

$$\begin{pmatrix} 4.3 & 1.3 & -1.4 \\ 1.3 & 3.5 & 1.2 \\ -1.4 & 1.2 & 3.9 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} k_1 \\ k_2 \\ k_3 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 8 \\ 4 \\ 4 \end{pmatrix} = 0.$$

3. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат

Розв'язування системи полягає у вираженні невідомих елементів матриці K за формулою $K = -Q \cdot W$, де $Q = N^{-1}$ - обернена матриця до

матриці коефіцієнтів N .



$$Q = \begin{pmatrix} 0.3520 & -0.1946 & 0.1863 \\ -0.1946 & 0.4270 & -0.2012 \\ 0.1863 & -0.2012 & 0.3852 \end{pmatrix};$$

$$K = \begin{pmatrix} 0.3520 & -0.1946 & 0.1863 \\ -0.1946 & 0.4270 & -0.2012 \\ 0.1863 & -0.2012 & 0.3852 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 8 \\ 4 \\ 4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -2.7828 \\ 0.6539 \\ -2.2258 \end{pmatrix}.$$

Для перевірки правильності побудови оберненої матриці можна використати рівність $\underset{3 \times 3}{N} \cdot \underset{3 \times 3}{Q} = \underset{k \times k}{E}$, де E - одинична матриця:

$$\begin{pmatrix} 4.3 & 1.3 & -1.4 \\ 1.3 & 3.5 & 1.2 \\ -1.4 & 1.2 & 3.9 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 0.3520 & -0.1946 & 0.1863 \\ -0.1946 & 0.4270 & -0.2012 \\ 0.1863 & -0.2012 & 0.3852 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Контроль розв'язування системи можна здійснити підстановкою обчислених корелат у рівняння $\underset{3 \times 3}{N} \cdot \underset{3 \times 1}{K} + \underset{3 \times 1}{W} = 0$.

4. Обчислення зрівноважених значень вимірюваних перевищень

4.1) обчислення поправок до вимірюваних перевищень. Невідомі поправки V_i виражаються корелатними рівняннями поправок $\underset{6 \times 1}{V} = \underset{6 \times 6}{q} \cdot \underset{6 \times 3}{A^T} \cdot \underset{3 \times 1}{K}$:

$$V = \begin{pmatrix} 1.3 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1.6 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1.4 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1.0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1.2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1.3 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & -1 \\ 0 & 0 & -1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -2.7828 \\ 0.6539 \\ -2.2258 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -2.7646 \\ -4.4525 \\ 0.7798 \\ 0.6539 \\ 1.8863 \\ 2.8936 \end{pmatrix}.$$

4.2) обчислення зрівноважених значень вимірюваних перевищень.

Зрівноважені результати вимірювань \tilde{h}_i виражаються рівнянням $\underset{6 \times 1}{\tilde{h}} = \underset{6 \times 1}{h} + \underset{6 \times 1}{V}$, де

$\underset{6 \times 1}{h}$ - матриця результатів вимірювань перевищень:

$$\tilde{h} = \begin{pmatrix} 6125 \\ 8320 \\ 5580 \\ 1368 \\ -905 \\ 6944 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -2.8 \\ -4.5 \\ 0.8 \\ 0.7 \\ 1.9 \\ 2.9 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 6122.2 \\ 8315.5 \\ 5580.8 \\ 1368.7 \\ -903.1 \\ 6946.9 \end{pmatrix}.$$



4.3) контроль зрівноважування перевищень здійснюється за правилами, викладеними у попередньому прикладі: нев'язки умовних рівнянь, обчислені за зрівноваженими результатами вимірювань, повинні дорівнювати нулю.

5. Оцінка точності за результатами зрівноважування

5.1) обчислення середньої квадратичної похибки одиниці ваги за формулою Бесселя $\mu = \sqrt{\frac{[pv^2]}{n-k}}$, де $[pv^2] = \sum_{i=1}^{n-k} V_i^T \cdot P \cdot V_i = 28,5503$: $\mu = \pm 3,08 \text{ мм}$.

5.2) оцінка точності відмітки вузлового репера D і зрівноваженого перевищення \tilde{h}_{DE} . Насамперед для кожної оціненої величини складають вагову функцію і виражаюти значення F_i частинних похідних функції за кожним із n її аргументів, як це показано у попередньому прикладі. Оскільки оцінюється дві функції ($s=2$), то значеннями їх частинних похідних тепер формуємо матрицю $F = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$. Перший рядок матриці містить значення частинних похідних функції, яка виражає відмітку $H_D = F_H = F(\tilde{h}_1, \dots, \tilde{h}_6) = H_A + \tilde{h}_1$. У другому рядку – теж саме для перевищення $\tilde{h}_{DE} = F_h = F(\tilde{h}_1, \dots, \tilde{h}_6) = \tilde{h}_2$. Вагову матрицю виражає формула (3.3.88):

$$Q_F = F \cdot q \cdot F^T - F \cdot q \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot q \cdot F^T = \begin{pmatrix} 0.6412 & -0.3274 \\ -0.3274 & 0.6988 \end{pmatrix}.$$

Відповідна кореляційна матриця $M_F^2 = \mu^2 \cdot Q_F = \begin{pmatrix} 6.1024 & -3.1161 \\ -3.1161 & 6.6502 \end{pmatrix}$ на головній діагоналі містить дисперсії оцінюваних величин. Точність оцінюваних величин виражаюти середні квадратичні похибки

$$M_{H_D} = \pm 2,47 \text{ мм}, \quad M_{\tilde{h}} = \pm 2,58 \text{ мм}.$$

Розкритим тут способом зручно виконувати оцінку сукупності величин. Так, при оцінці зрівноважених перевищень матриця $F = E$, а формули оцінки точності набувають вигляду (3.3.69) і (3.3.71). Тоді

$$Q_{\tilde{h}} = q - q \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot q = \begin{pmatrix} 0.6412 & -0.3274 & 0.3138 & -0.3021 & 0.3391 & -0.0253 \\ -0.3274 & 0.6988 & 0.3714 & 0.3114 & -0.0161 & 0.3874 \\ 0.3138 & 0.3714 & 0.6851 & 0.0093 & 0.3231 & 0.3621 \\ -0.3021 & 0.3114 & 0.0093 & 0.5730 & 0.2709 & -0.2616 \\ 0.3391 & -0.0161 & 0.3231 & 0.2709 & 0.6100 & -0.2870 \\ -0.0253 & 0.3874 & 0.3621 & -0.2616 & -0.2870 & 0.6490 \end{pmatrix};$$



Національний університет
водного господарства
та природокористування

$$M_{\tilde{h}}^2 = \mu^2 Q_{\tilde{h}} = \begin{pmatrix} 6.1024 & -3.1161 & 2.9863 & -2.8750 & 3.2274 & -0.2411 \\ -3.1161 & 6.6502 & 3.5341 & 2.9634 & -0.1528 & 3.6869 \\ 2.9863 & 3.5341 & 6.5204 & 0.0884 & 3.0747 & 3.4457 \\ -2.8750 & 2.9634 & 0.0884 & 5.4531 & 2.5781 & -2.4898 \\ 3.2274 & -0.1528 & 3.0747 & 2.5781 & 5.8056 & -2.7309 \\ -0.2411 & 3.6869 & 3.4457 & -2.4898 & -2.7309 & 6.1766 \end{pmatrix}.$$

На головній діагоналі вагової $Q_{\tilde{h}}$ та кореляційної $M_{\tilde{h}}^2$ матриць містяться

обернені ваги та дисперсії зрівноважених значень перевищень заданої мережі. Недіагональні елементи матриці $Q_{\tilde{h}}$ забезпечують оцінку

залежності зрівноважених перевищень. Залежність перевищень \tilde{h}_1 та \tilde{h}_2 виражається коефіцієнтом кореляції, який розкриває формула (3.3.75):

$$r_{\tilde{h}_1 \tilde{h}_2} = \frac{Q_{\tilde{h}_2}}{\sqrt{\frac{1}{P_{\tilde{h}_1}} \cdot \frac{1}{P_{\tilde{h}_2}}}} = \frac{-0.3274}{\sqrt{0.6412 \times 0.6988}} = -0.49.$$

Завдання 2. В результаті рівноточних вимірювань отримали $n=9$ кутів β_i мережі мікротріангулляції (малюнок 1.4). Обчислити зрівноважені значення вимірюваних кутів, оцінити точність довжини сторони DC . Координати вихідних пунктів A, O, B , приблизні значення координат пунктів D і C , а також результати вимірювань кутів мережі задано в таблицях.

Координати пунктів:

Пункти	X (м)	Y (м)
A	1813,119	0
O	0	0
B	-1527,638	1492,213
	X° (м)	Y° (м)
D	623,360	-1393,272
C	-897,701	-1488,183

Результати вимірювань кутів:

№	β_i	№	β_i	№	β_i
1	64°36'00,9"	4	55°19'45,2"	7	33°44'19,4"
2	65°53'45,2"	5	55°12'15,1"	8	103°13'43,4"
3	49°30'19,3"	6	69°27'52,6"	9	43°02'01,7"



Національний університет
та природокористування

Послідовність та результати зрівноважування мережі вручну

1. Формування системи умовних рівнянь поправок

У мережі проведено $n=9$ вимірювань кутів. Серед них число необхідних вимірювань $k=4$, число надлишкових вимірювань $r=5$. Тому тут потрібно складати п'ять умовних рівнянь, у тому числі чотири кутових (три рівняння фігур і рівняння твердого кута) і одне базисне умовне рівняння.

1.1) умовні рівняння фігур складаємо окремо для кожного трикутника мережі мікротріангуляції:

№ кутів	Результати вимірювань кутів	Умовні рівняння поправок
1	$64^{\circ} 36' 00.9''$	$v_1 + v_2 + v_3 + 5.4'' = 0$
2	$65^{\circ} 53' 45.2''$	
3	$49^{\circ} 30' 19.3''$	
Σ	$180^{\circ} 00' 05.4''$	
W_1	$5.4''$	
4	$55^{\circ} 19' 45.2''$	$v_4 + v_5 + v_6 - 7.1'' = 0$
5	$55^{\circ} 12' 15.1''$	
6	$69^{\circ} 27' 52.6''$	
Σ	$179^{\circ} 59' 52.9''$	
W_2	$-7.1''$	
7	$33^{\circ} 44' 19.4''$	$v_7 + v_8 + v_9 + 4.5'' = 0$
8	$103^{\circ} 13' 43.4''$	
9	$43^{\circ} 02' 01.7''$	
Σ	$180^{\circ} 00' 04.5''$	
W_3	$4.5''$	

1.2) умовне рівняння твердого кута складаємо для суми кутів, вставлених між вихідними сторонами OA і OB . Значення твердого кута $\angle AOB$ виражається різницею дирекційних кутів вихідних сторін, обчисленіх з рішення оберненої геодезичної задачі за координатами вихідних пунктів.

№ кутів	Результати вимірювань кутів	Умовне рівняння поправок
2	$65^{\circ} 53' 45.2''$	$v_2 + v_5 + v_8 + 3.2'' = 0$
5	$55^{\circ} 12' 15.1''$	
8	$103^{\circ} 13' 43.4''$	
Σ	$224^{\circ} 19' 43.7''$	
$\angle AOB$	$224^{\circ} 19' 40.5''$	
W_4	$3.2''$	



одержимо: $a_3v_3 + a_6v_6 + a_9v_9 - a_1v_1 - a_4v_4 - a_7v_7 + W_5 = 0$,

де коефіцієнти $a_i = ctg\beta_i$, а нев'язка обчислюється за формулою

$$W_5 = \frac{b_1}{b_2} \cdot \frac{\sin \beta_3 \cdot \sin \beta_6 \cdot \sin \beta_9}{\sin \beta_1 \cdot \sin \beta_4 \cdot \sin \beta_7} - 1.$$

Довжини базисів b_1 і b_2 установлюються з рішення оберненої геодезичної задачі за координатами вихідних пунктів.

№ кутів	β_i	$\sin \beta_i$	a_i	№ кутів	β_i	$\sin \beta_i$	a_i
3	$49^{\circ}30'19.3''$	0.76046673	0.85	1	$64^{\circ}36'00.9''$	0.90333716	0.47
6	$69^{\circ}27'52.6''$	0.93645570	0.37	4	$55^{\circ}19'45.2''$	0.82243428	0.69
9	$43^{\circ}02'01.7''$	0.68242975	1.07	7	$33^{\circ}44'19.4''$	0.55540656	1.50
b_1		1813.119		b_2		2135.504	
$b_1 \sin \beta_3 \sin \beta_6 \sin \beta_9$		881.154		$b_2 \sin \beta_1 \sin \beta_4 \sin \beta_7$		881.176	
$W_5 \cdot \rho'' = -5.1''$							

Отже, базисне рівняння має вигляд

$$0.85 \cdot v_3 + 0.37 \cdot v_6 + 1.07 \cdot v_9 - 0.47 \cdot v_1 - 0.69 \cdot v_4 - 1.50 \cdot v_7 - 5.1'' = 0.$$

2. Складання вагової функції

Оцінювана довжина сторони DC виражається через кути мережі функцією

$F = s_{DC} = b_1 \frac{\sin \tilde{\beta}_3 \cdot \sin \tilde{\beta}_5}{\sin \tilde{\beta}_1 \cdot \sin \tilde{\beta}_4}$. Лінеаризована форма такої функції має вигляд

$$F = F_0 + F_3v_3 + F_5v_5 - F_1v_1 - F_4v_4, \quad \text{де} \quad F_0 = b_1 \frac{\sin \beta_3 \cdot \sin \beta_5}{\sin \beta_1 \cdot \sin \beta_4}. \quad \text{Частинні}$$

похідні $F_i = \left(\frac{\partial F}{\partial \beta_i} \right)$ набувають таких значень:

$$F_1 = -F_0 \cdot ctg \beta_1 = -720m;$$

$$F_3 = F_0 \cdot ctg \beta_3 = 1300m;$$

$$F_4 = -F_0 \cdot ctg \beta_4 = -1050m;$$

$$F_5 = F_0 \cdot ctg \beta_5 = 1060m;$$

$$F_2 = F_6 = F_7 = F_8 = F_9 = 0.$$



Тож $F = F_0 + (1.30 \cdot v_3 + 1.06 \cdot v_5 - 0.72 \cdot v_1 - 1.05 \cdot v_4) \times 10^3$. Значення похідних F_i використаємо для оцінки точності вагової функції для величини s_{DC} .

3. Формування системи нормальних рівнянь корелат

Схема обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат:

№	a_{1i}	a_{2i}	a_{3i}	a_{4i}	a_{5i}	F_i	s_i	v_i	v_i^2
1	1				-0.47	-0.72	-0.19	-2.1	4.60843
2	1			1			2.00	-2.8	7.65379
3	1				0.85	1.30	3.15	-0.5	0.23690
4		1			-0.69	-1.05	-0.74	2.0	4.14818
5		1		1		1.06	3.06	1.7	2.86812
6		1			0.37		1.37	3.4	11.35515
7			1		-1.50		-0.50	-2.8	7.85392
8			1	1			2.00	-2.1	4.52414
9			1		1.07		2.07	0.4	0.18446
Σ	3	3	3	3	-0.37	0.59	12.22		$[v^2] = 43.43310$
$[a_1]$	3	0	0	1	0.38	0.58	4.96		
$[a_2]$		3	0	1	-0.32	0.01	3.69		
$[a_3]$			3	1	-0.43	0	3.57		
$[a_4]$				3	0	1.06	7.06		
$[a_5]$					4.9513	2.1679	6.7492		
$[F]$						4.4345	8.2524		
$[s]$							34.2816		

Отже, маємо систему нормальних рівнянь корелат вигляду

$$\begin{array}{lcl} 3 \cdot k_1 & + k_4 & + 0.38 \cdot k_5 + 5.4 = 0 \\ 3 \cdot k_2 & + k_4 & - 0.32 \cdot k_5 - 7.1 = 0 \\ & 3 \cdot k_3 & + k_4 - 0.43 \cdot k_5 + 4.5 = 0 \\ k_1 & + k_2 & + k_3 + 3 \cdot k_4 + 3.2 = 0 \\ 0.38 \cdot k_1 & - 0.32 \cdot k_2 & - 0.43 \cdot k_3 + 4.9513 \cdot k_5 - 5.1 = 0 \end{array} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \\ \end{array} \right\}$$



№	Познач. дій	k_1	k_2	k_3	k_4	k_5	F	W	Σ
		1	2	3	4	5			
1	N_{1i}	3	0	0	1	0.38	0.58	5.4	10.36
2	E_1	-1	0	0	-0.33333	-0.12667	-0.19333	-1.8	-3.45333
3	N_{2i}		3	0	1	-0.32	0.01	-7.1	-3.41
4	$N_{2i}^{(1)}$		3	0	1	-0.32	0.01	-7.1	-3.41
5	E_2		-1	0	-0.33333	0.10667	-0.00333	2.36667	1.13667
6	N_{3i}			3	1	-0.43	0	4.5	8.07
7	$N_{3i}^{(2)}$			3	1	-0.43	0	4.5	8.07
8	E_3			-1	-0.33333	0.14333	0	-1.5	-2.69
9	N_{4i}				3	0	1.06	3.2	10.26
10	$N_{4i}^{(3)}$				2	0.12333	0.86333	2.26667	5.25333
11	E_4				-1	-0.06167	-0.43167	-1.13333	-2.62667
12	N_{5i}					4.9513	2.1679	-5.1	1.6492
13	$N_{5i}^{(4)}$					4.79979	2.04226	-6.03611	0.80594
14	E_5					-1	-0.42549	1.25758	-0.16791
15	k_j	-1.55567	2.90444	-0.91612	-1.21088	1.25758			
16	$- \frac{F^2}{W}$							-43.43310	
17	$\frac{1}{P_F} W$							-43.43310	
18	F						4.4345		
19	$\frac{1}{P_F}$						3.08070		

Контроль розв'язування системи за сумою рівнянь:

$$\Sigma_1 \cdot k_1 + \Sigma_2 \cdot k_2 + \Sigma_3 \cdot k_3 + \Sigma_4 \cdot k_4 + \Sigma_5 \cdot k_5 + [W] = -0.00001.$$

5. Обчислення збалансованих значень вимірюваних кутів

5.1) обчислення поправок до вимірюваних кутів:

$$v_i = a_{1i}k_1 + a_{2i}k_2 + a_{3i}k_3 + a_{4i}k_4 + a_{5i}k_5. \text{ Розрахунок невідомих поправок } v_i$$



та їх контроль за $[pv^2]$ здійснено у додаткових стовпцях схеми обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат.

5.2) обчислення зрівноважених значень вимірюваних кутів: $\tilde{\beta}_i = \beta_i + v_i$;

№ виміру	β_i	v_i	$\tilde{\beta}_i$
1	$64^\circ 36' 00,9''$	-2,1 ''	$64^\circ 35' 58,8''$
2	$65^\circ 53' 45,2''$	-2,8 ''	$65^\circ 53' 42,4''$
3	$49^\circ 30' 19,3''$	-0,5 ''	$49^\circ 30' 18,8''$
4	$55^\circ 19' 45,2''$	2,0 ''	$55^\circ 19' 47,2''$
5	$55^\circ 12' 15,1''$	1,7 ''	$55^\circ 12' 16,8''$
6	$69^\circ 27' 52,6''$	3,4 ''	$69^\circ 27' 56,0''$
7	$33^\circ 44' 19,4''$	-2,8 ''	$33^\circ 44' 16,6''$
8	$103^\circ 13' 43,4''$	-2,1 ''	$103^\circ 13' 41,3''$
9	$43^\circ 02' 01,7''$	0,4 ''	$43^\circ 02' 02,1''$

5.3) контроль зрівноважування кутів мережі виконуємо обчисленням нев'язок умовних рівнянь. За умовою задачі, нев'язки рівнянь, обчислені за зрівноваженими кутами, повинні дорівнювати нулю:

$$W_1 = \tilde{\beta}_1 + \tilde{\beta}_2 + \tilde{\beta}_3 - 180^\circ = 0; \quad W_2 = \tilde{\beta}_4 + \tilde{\beta}_5 + \tilde{\beta}_6 - 180^\circ = 0;$$

$$W_3 = \tilde{\beta}_7 + \tilde{\beta}_8 + \tilde{\beta}_9 - 180^\circ = 0; \quad W_4 = \tilde{\beta}_2 + \tilde{\beta}_5 + \tilde{\beta}_8 - \angle AOB = 0;$$

$$W_5 = \frac{b_1}{b_2} \cdot \frac{\sin \tilde{\beta}_3 \cdot \sin \tilde{\beta}_6 \cdot \sin \tilde{\beta}_9}{\sin \tilde{\beta}_1 \cdot \sin \tilde{\beta}_4 \cdot \sin \tilde{\beta}_7} - 1 = 0.$$

6. Оцінка точності за результатами зрівноважування

6.1) обчислення середньої квадратичної похибки результата виміру кута за формулою Бесселя:

$$m = \sqrt{\frac{[v^2]}{n-k}} = \sqrt{\frac{43.4331}{9-4}} = \pm 2,9''.$$

6.2) середню квадратичну похибку оцінюваної довжини сторони $s_{DC} = b_1 \frac{\sin \tilde{\beta}_3 \cdot \sin \tilde{\beta}_5}{\sin \tilde{\beta}_1 \cdot \sin \tilde{\beta}_4}$ виражає формула $M_s = M_F = \frac{m}{\rho''} \sqrt{\frac{1}{P_F}} \times 10^3$. Обернену вагу

обчислено в схемі Гаусса-Дулітля: $\frac{1}{P_F} = 3.0807$. Тож

$$M_s = \frac{2.9''}{206265''} \sqrt{3.0807 \cdot 10^3} = \pm 0.025 \text{ (m)} \quad \text{i} \quad s_{DC} = 1524.054 \pm 0.025 \text{ (m)}.$$

Послідовність та результати зрівноважування мережі у матричній формі

1. Формування системи умовних рівнянь поправок

Враховуючи складені раніше п'ять умовних рівнянь поправок, які виникають у заданій мережі, згідно форми (3.3.9) можна записати:



$$\begin{array}{ccccccccc} v_1 & & & & & & & & \\ \hline & +v_2 & +v_3 & & & & & & \\ & +v_4 & +v_5 & +v_6 & & & & & +5.4=0 \\ & & & & & & & -7.1=0 & \\ & & & & & & & +4.5=0 & = A \cdot V + W = 0 \\ & & & & & & & +3.2=0 & \\ & v_2 & & +v_5 & & +v_8 & & & \\ & -0.47 \cdot v_1 & & +0.85 \cdot v_3 & -0.69 \cdot v_4 & & +0.37 \cdot v_6 & -1.5 \cdot v_7 & +1.07 \cdot v_9 - 5.1 = 0 \end{array}$$

Матриці $A_{5 \times 9}$ та $W_{5 \times 1}$ містять коефіцієнти та нев'язки умовних рівнянь:

$$A_{5 \times 9} = \begin{pmatrix} 1 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ -0.47 & 0 & 0.85 & -0.69 & 0 & 0.37 & -1.5 & 0 & 1.07 \end{pmatrix}; \quad W_{5 \times 1} = \begin{pmatrix} 5.4 \\ -7.1 \\ 4.5 \\ 3.2 \\ -5.1 \end{pmatrix}.$$

2. Формування системи нормальних рівнянь корелат

Система нормальних рівнянь корелат (3.3.18) при зрівноважуванні рівноточних вимірювань має вигляд (3.3.20): $N \cdot K + W = A \cdot A^T \cdot K + W = 0$.

Тож після перемноження матриць $A_{5 \times 9}$ та $A^T_{9 \times 5}$ одержимо

$$\begin{pmatrix} 3 & 0 & 0 & 1 & 0.38 \\ 0 & 3 & 0 & 1 & -0.32 \\ 0 & 0 & 3 & 1 & -0.43 \\ 1 & 1 & 1 & 3 & 0 \\ 0.38 & -0.32 & -0.43 & 0 & 4.9513 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} k_1 \\ k_2 \\ k_3 \\ k_4 \\ k_5 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 5.4 \\ -7.1 \\ 4.5 \\ 3.2 \\ -5.1 \end{pmatrix} = 0$$

або в розгорнутому вигляді

$$\begin{array}{lllll} 3 \cdot k_1 & & +k_4 & & +0.38 \cdot k_5 + 5.4 = 0 \\ 3 \cdot k_2 & & +k_4 & & -0.32 \cdot k_5 - 7.1 = 0 \\ & & +k_4 & & -0.43 \cdot k_5 + 4.5 = 0 \\ k_1 & +k_2 & +k_3 & +3 \cdot k_4 & +3.2 = 0 \\ 0.38 \cdot k_1 & -0.32 \cdot k_2 & -0.43 \cdot k_3 & & +4.9513 \cdot k_5 - 5.1 = 0 \end{array}.$$

3. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат

Невідомі корелати k_j виражає формула $K_{5 \times 1} = -Q \cdot W_{5 \times 1}$.

Обернена матриця

$$Q = N^{-1} = \begin{pmatrix} 0.39123 & 0.05274 & 0.05193 & -0.16530 & -0.02211 \\ 0.05274 & 0.39226 & 0.05990 & -0.16830 & 0.02651 \\ 0.05193 & 0.05990 & 0.39448 & -0.16877 & 0.03414 \\ -0.16530 & -0.16830 & -0.16877 & 0.50079 & -0.01285 \\ -0.02211 & 0.02651 & 0.03414 & -0.01285 & 0.20834 \end{pmatrix} \text{ забезпечує}$$



Національний університет
водного господарства
та природокористування
результат розв'язку $K = \begin{pmatrix} -1,55567 \\ 2,90444 \\ -0,91612 \\ -1,21088 \\ 1,25758 \end{pmatrix}_{5 \times 1}$.

Контроль розв'язку: 1) $N_{5 \times 5} \cdot Q_{5 \times 5} = E_{5 \times 5} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$; 2) $N_{5 \times 5} \cdot K_{5 \times 1} + W_{5 \times 1} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$.

4. Обчислення зрівноважених значень вимірюваних кутів

4.1) обчислення поправок до вимірюваних кутів за корелатними рівняннями поправок $V_{9 \times 1} = A_{9 \times 5}^T \cdot K_{5 \times 1}$:

$$V_{9 \times 1} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & -0.47 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0.85 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & -0.69 \\ 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0.37 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & -1.50 \\ 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1.07 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -1,55567 \\ 2,90444 \\ -0,91612 \\ -1,21088 \\ 1,25758 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -2.1 \\ -2.8 \\ -0.5 \\ 2.0 \\ 1.7 \\ 3.4 \\ -2.8 \\ -2.1 \\ 0.4 \end{pmatrix}$$

4.2) обчислення зрівноважених значень вимірюваних кутів $\tilde{\beta}_{9 \times 1} = \beta_{9 \times 1} + V_{9 \times 1}$:

$$\tilde{\beta}_{9 \times 1} = \begin{pmatrix} 64^{\circ}36'00.9'' \\ 65^{\circ}53'45.2'' \\ 49^{\circ}30'19.3'' \\ 55^{\circ}19'45.2'' \\ 55^{\circ}12'15.1'' \\ 69^{\circ}27'52.6'' \\ 33^{\circ}44'19.4'' \\ 103^{\circ}13'43.4'' \\ 43^{\circ}02'01.7'' \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -2.1'' \\ -2.8'' \\ -0.5'' \\ 2.0'' \\ 1.7'' \\ 3.4'' \\ -2.8'' \\ -2.1'' \\ 0.4'' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 64^{\circ}35'58.8'' \\ 65^{\circ}53'42.4'' \\ 49^{\circ}30'18.8'' \\ 55^{\circ}19'47.2'' \\ 55^{\circ}12'16.8'' \\ 69^{\circ}27'56.0'' \\ 33^{\circ}44'16.6'' \\ 103^{\circ}13'41.3'' \\ 43^{\circ}02'02.1'' \end{pmatrix}.$$

4.3) контроль зрівноважування виконується обчисленням нев'язок умовних рівнянь за зрівноваженими кутами (див. попередній приклад).



5. Оцінка точності за результатами зрівноважування

5.1) обчислення середньої квадратичної похибки результату виміру кута

за формулою Бесселя: $m = \sqrt{\frac{[v^2]}{n-k}}$,

де $[v^2] = V^T \cdot V$ $\begin{smallmatrix} 1 \times 9 \\ 9 \times 1 \end{smallmatrix}$: $m = \pm 2,9''$.

5.2) оцінимо точність зрівноважених кутів $\tilde{\beta}_i$ і довжини сторони DC .

Значення частинних похідних $F_{ji} = \left(\frac{\partial F_j}{\partial \beta_i} \right)_o$ функцій $F_j(\tilde{\beta}_1, \dots, \tilde{\beta}_n) = \tilde{\beta}_j$, які

виражають зрівноважені кути, формують одиничну матрицю: $F = E$ $\begin{smallmatrix} 9 \times 9 \\ 9 \times 9 \end{smallmatrix}$.

Номер рядка j такої матриці дорівнює номеру оцінюваного кута. Зрівноважуванню підлягали рівноточні виміри, тому оцінка точності їх кінцевих значень повинна здійснюватись за формулами (3.3.73) і (3.3.74).

Однак за поставленої умови задачі оцінку кутів $\tilde{\beta}_i$ зручно виконувати разом з оцінкою довжини s_{DC} . Задана довжина сторони виражається функцією

зрівноважених кутів $s_{DC} = F(\tilde{\beta}_1, \dots, \tilde{\beta}_n) = b_1 \frac{\sin \tilde{\beta}_3 \cdot \sin \tilde{\beta}_5}{\sin \tilde{\beta}_1 \cdot \sin \tilde{\beta}_4}$, а значення її

частинних похідних $F_i = \left(\frac{\partial F}{\partial \beta_i} \right)_o$, які вже встановлені раніше, формують

додатковий рядок одиничної матриці $F = E$ $\begin{smallmatrix} 9 \times 9 \\ 9 \times 9 \end{smallmatrix}$. Тож у підсумку маємо

матрицю частинних похідних усіх оцінюваних функцій:

$$F = \begin{matrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ -720 & 0 & 1300 & -1050 & 1060 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{matrix}.$$

Вагову матрицю сукупності оцінюваних величин виражає формула (3.3.90):

$$Q_F = F \cdot F^T - F \cdot A^T \cdot Q \cdot A \cdot F^T =$$

Національний університет водного господарства та природокористування									
0.542	-0.242	-0.300	-0.123	0.119	0.004	-0.216	0.123	0.093	-524.315
-0.242	0.439	-0.196	0.091	-0.220	0.128	0.064	-0.219	0.154	-409.723
-0.300	-0.196	0.496	0.032	0.101	-0.133	0.152	0.095	-0.247	934.039
-0.123	0.091	0.032	0.545	-0.215	-0.331	-0.212	0.123	0.089	-669.989
0.119	-0.220	0.101	-0.215	0.444	-0.229	0.129	-0.224	0.094	740.996
0.004	0.128	-0.133	-0.331	-0.229	0.560	0.083	0.101	-0.183	-71.007
-0.216	0.064	0.152	-0.212	0.129	0.083	0.239	-0.194	-0.045	712.390
0.123	-0.219	0.095	0.123	-0.224	0.101	-0.194	0.442	-0.249	-331.272
0.093	0.154	-0.247	0.089	0.094	-0.183	-0.045	-0.249	0.294	-381.118
(-524.315 - 409.723 934.039 - 669.989 740.996 - 71.007 712.390 - 331.272 - 381.118 3080700889)									

Точність оцінюваних величин визначає кореляційна матриця $M_F^2 = m^2 \cdot Q_F$.

Приймаючи до уваги, що на головній діагоналі вагової матриці Q_F містяться обернені ваги $\frac{1}{P_{F_j}}$, середні квадратичні помилки потрібних

величин можна виражати окремо за формулою (3.2.47). Наприклад, містяться обернені ваги $\frac{1}{P_{F_1}} = 2.9'' \sqrt{0.542} = \pm 2.2''$, середні квадратичні помилки потрібних величин можна виражати окремо за формулою (3.2.47). Наприклад,

$$M_{\tilde{\beta}_1} = m \sqrt{\frac{1}{P_{F_1}}} = 2.9'' \sqrt{0.542} = \pm 2.2'';$$

$$M_{\tilde{\beta}_2} = m \sqrt{\frac{1}{P_{F_2}}} = 2.9'' \sqrt{0.439} = \pm 2.0'';$$

$$M_s = \frac{m}{\rho''} \sqrt{\frac{1}{P_{F_{10}}}} = \frac{2.9''}{20626''} \sqrt{3080700889} = \pm 0.025 \text{ (м)}.$$

Тісноту залежності між оцінюваними величинами виражає коефіцієнт кореляції, значення якого встановлює формула (3.3.75).

Наприклад, для перших двох збалансованих кутів

$$r_{\tilde{\beta}_1 \tilde{\beta}_2} = \frac{Q_{F_{12}}}{\sqrt{\frac{1}{P_{F_1}} \cdot \frac{1}{P_{F_2}}}} = \frac{-0.242}{\sqrt{0.542 \times 0.439}} = -0.5.$$



1. Зміст завдання зрівноважування вимірів корелатним способом.
2. Що називають умовними рівняннями поправок?
3. Що називають нев'язкою умовного рівняння?
4. Загальна класифікація умовних рівнянь поправок.
5. Види і правила складання умовних рівнянь поправок у геодезичних мережах.
6. Що називають корелатами, корелатними рівняннями поправок?
7. Обчислення і контроль коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат.
8. Схема обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат.
9. Правила формування і властивості системи нормальних рівнянь корелат.
10. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат у матричній формі.
11. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат способом Гаусса.
12. Способи контролю розв'язування системи нормальних рівнянь корелат.
13. Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат у схемі Гаусса-Дулітля.
14. Обчислення зрівноважених значень результатів вимірів.
15. Як виконати заключний контроль зрівноважування корелатним способом?
16. Зміст завдання оцінки точності за результатами зрівноважування корелатним способом.
17. Обчислення середніх квадратичних похибок одиниці ваги та результатів вимірів.
18. Загальний принцип вираження ваг оцінюваних величин за результатами зрівноважування корелатним способом.
19. Оцінка точності зрівноважених результатів вимірів.
20. Оцінка точності функцій зрівноважених вимірів.
21. Оцінка точності величин у схемі Гаусса-Дулітля.

2. РОЗПОДІЛ БАЛІВ,

що присвоюються студентам за виконання практичних робіт на тему:

№ з/п	Назви завдань	Кількість балів	
		Практичні заняття	Тести
1	Формування системи умовних рівнянь поправок. Складання вагових функцій. Формування системи нормальних рівнянь корелат.	2	2
2	Розв'язування системи нормальних рівнянь корелат у схемі Гаусса-Дулітля	2	2
3	Обчислення зрівноважених значень вимірюваних величин	1	2
4	Оцінка точності за результатами зрівноважування	1	1



ПЕРЕЛІК РЕКОМЕНДОВАНОЇ ЛІТЕРАТУРИ

1. Войтенко С.П. Математична обробка геодезичних вимірювань. Метод найменших квадратів: Навчальний посібник. – К.: КНУБА, 2005. – 236 с.
2. Зазуляк П.М., Гавриш В.І., Євсєєва Е.М., Йосипчук М.Д. Основи математичного опрацювання геодезичних вимірювань: Підручник. – Львів: Растр-7, 2007. – 408 с.
3. Гайдаев П.А., Большаков В.Д. Теория математической обработки геодезических измерений. М., Недра, 1969. – 367с.
4. Видуев Н.Г., Григоренко А.Г. Математическая обработка геодезических измерений. Киев, Высшая школа, 1978.
5. Мазмишили А.И. Способ наименьших квадратов, М., Недра, 1968. – 437 с.
6. Большаков В.Д., Маркузе Ю.И., Голубев В.В. Уравнивание геодезических построений. М., Недра, 1989. – 413 с.

ДОДАТКИ

Додаток 1

Схема обчислення коефіцієнтів нормальних рівнянь корелат

у корелатному способі зрівноважування.

№ вимірюваних	$q_i = \frac{1}{p_i}$	a_{1i}	a_{2i}	...	a_{ri}	s_i
1	q_1	a_{11}	a_{21}	...	a_{r1}	s_1
2	q_2	a_{12}	a_{22}	...	a_{r2}	s_2
...
n	q_n	a_{1n}	a_{2n}	...	a_{rn}	s_n
$[qa_1]$		$[qa_1a_1]$	$[qa_1a_2]$...	$[qa_1a_r]$	$[qa_1s]$
$[qa_2]$			$[qa_2a_2]$...	$[qa_2a_r]$	$[qa_2s]$
...		
$[qa_r]$					$[qa_ra_r]$	$[qa_rs]$
$[qs]$						$[qss]$