

Содержательный модуль 4. Оценка точности функций непосредственно измеренных величин

1.4.1. Основная теорема теории погрешностей

В геодезической практике, как правило, используются не отдельные непосредственно измеренные величины, а их функции, т.е. косвенные измерения. Так, например, уклон линии определяют как отношение непосредственно измеренного превышения и длины линии. Длина линии, недоступной для непосредственного измерения, вычисляется из решения треугольника, у которого непосредственно измерены базисная сторона и горизонтальные углы. Площадь земельного участка прямоугольной формы вычисляют как произведение непосредственно измеренных длин и широты участка. Перечень подобных примеров можно продолжать. Отсюда возникает *задача оценивания точности функции измеренных величин* по известным стандартам σ или средним квадратичным погрешностям m непосредственно измеренных аргументов. Для решения этой задачи докажем теорему.

Теорема.

Если дана непрерывная дифференцируемая по всем аргументам функция

$$y = f(x_1, x_2, \dots, x_t), \quad (4.1)$$

аргументы которой x_1, x_2, \dots, x_t - независимые результаты непосредственных измерений некоторых величин X_1, X_2, \dots, X_t выполненных в условиях, характеризующихся стандартами $\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_t$, то стандарт данной функции будет равен

$$\sigma_y = \sqrt{\left(\frac{\partial y}{\partial x_1}\right)^2 \cdot \sigma_1^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2}\right)^2 \cdot \sigma_2^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t}\right)^2 \cdot \sigma_t^2}, \quad (4.2)$$

где $\frac{\partial y}{\partial x_i}$ частные производные функции (4.1) по переменным x_1, x_2, \dots, x_t ,

$i = \overline{1, t}$.

Доказательство. Из курса математического анализа известно, что полный дифференциал функции (4.1) равен

$$dy = \frac{\partial y}{\partial x_1} dx_1 + \frac{\partial y}{\partial x_2} dx_2 + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_t} dx_t. \quad (4.3)$$

Предположим, что величины x_1, x_2, \dots, x_t измерены n раз. При этом результаты измерений содержат случайные погрешности, которые обозначим:

$$\Delta'_1, \Delta'_2, \dots, \Delta'_t; \Delta''_1, \Delta''_2, \dots, \Delta''_t; \dots \Delta_1^{(n)}, \Delta_2^{(n)}, \dots, \Delta_t^{(n)}.$$

Наглядно в графической форме величины измерений и их погрешности, иллюстрируются рис. 4.1.

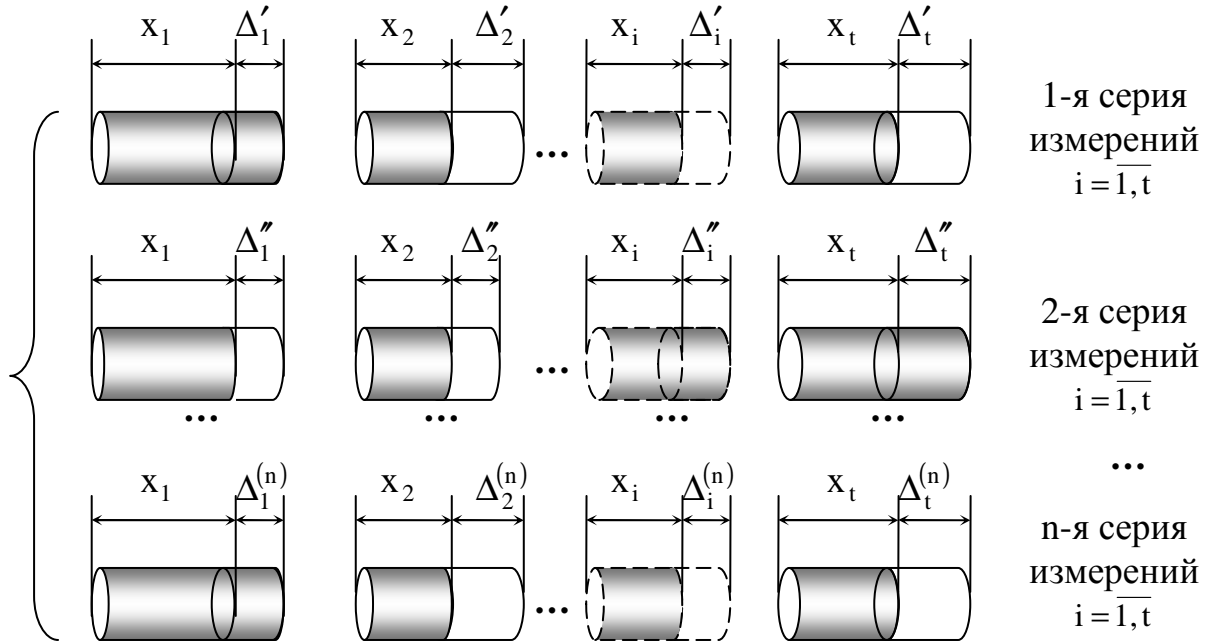


Рис. 4.1. Графическая интерпретация величин измерений и их погрешностей

Полагая, что погрешности Δ_i являются приращениями величин x_i (малыми величинами), то на основании записи полного дифференциала (4.3) можно записать систему уравнений в частных производных, где каждое из уравнений характеризует изменение погрешностей в серии измерений величин x_1, x_2, \dots, x_t

$$\begin{aligned} \Delta'_y &= \frac{\partial y}{\partial x_1} \Delta'_1 + \frac{\partial y}{\partial x_2} \Delta'_2 + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_i} \Delta'_i + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_t} \Delta'_t, \\ \Delta''_y &= \frac{\partial y}{\partial x_1} \Delta''_1 + \frac{\partial y}{\partial x_2} \Delta''_2 + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_i} \Delta''_i + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_t} \Delta''_t, \\ &\dots \\ \Delta^{(n)}_y &= \frac{\partial y}{\partial x_1} \Delta_1^{(n)} + \frac{\partial y}{\partial x_2} \Delta_2^{(n)} + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_i} \Delta_i^{(n)} + \dots + \frac{\partial y}{\partial x_t} \Delta_t^{(n)}. \end{aligned} \tag{4.4}$$

Заметим, что каждый элемент $\frac{\partial y}{\partial x_i} \Delta'_i, \frac{\partial y}{\partial x_i} \Delta''_i, \frac{\partial y}{\partial x_i} \Delta_i^{(n)}, i = \overline{1, t}$ системы уравнений (многочленов) содержит константу $\frac{\partial y}{\partial x_i} = \text{const.}$ Для того чтобы оценить точность функции измеренных величин $y = f(x_1, x_2, \dots, x_t)$ с использованием стандарта σ или средней квадратичной погрешности m (см. формулы 1.13 и 3.6) необходимо осуществить следующие преобразования с системой уравнений (4.4.). Возвести в квадрат правые и левые части каждого из уравнений. Получим

$$\begin{aligned}
 (\Delta' y)^2 &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1} \right)^2 (\Delta'_1)^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2} \right)^2 (\Delta'_2)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_i} \right)^2 (\Delta'_i)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t} \right)^2 (\Delta'_t)^2, \\
 (\Delta'' y)^2 &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1} \right)^2 (\Delta''_1)^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2} \right)^2 (\Delta''_2)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_i} \right)^2 (\Delta''_i)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t} \right)^2 (\Delta''_t)^2, \\
 &\dots \\
 (\Delta^{(n)} y)^2 &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1} \right)^2 (\Delta_1^{(n)})^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2} \right)^2 (\Delta_2^{(n)})^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_i} \right)^2 (\Delta_i^{(n)})^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t} \right)^2 (\Delta_t^{(n)})^2.
 \end{aligned} \tag{4.5}$$

Теперь каждое из уравнений представляет собой сумму квадратов. Для того чтобы привести правые части уравнений к виду известных формул сокращенного умножения многочленов $(a + b)^2 = a^2 + 2ab + b^2$ добавим к каждому уравнению суммы произведений состоящих из двух пар в каждом многочлене. Получим

$$\begin{aligned}
 (\Delta' y)^2 &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1} \right)^2 (\Delta'_1)^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2} \right)^2 (\Delta'_2)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_i} \right)^2 (\Delta'_i)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t} \right)^2 (\Delta'_t)^2 + \\
 &+ 2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_2} \cdot \Delta'_1 \cdot \Delta'_2 + 2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_3} \cdot \Delta'_1 \cdot \Delta'_3 + \dots + 2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_{t-1}} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_t} \cdot \Delta'_{t-1} \cdot \Delta'_t; \\
 (\Delta'' y)^2 &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1} \right)^2 (\Delta''_1)^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2} \right)^2 (\Delta''_2)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_i} \right)^2 (\Delta''_i)^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t} \right)^2 (\Delta''_t)^2 + \\
 &+ 2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_2} \cdot \Delta''_1 \cdot \Delta''_2 + 2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_3} \cdot \Delta''_1 \cdot \Delta''_3 + \dots + 2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_{t-1}} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_t} \cdot \Delta''_{t-1} \cdot \Delta''_t; \\
 &\dots
 \end{aligned} \tag{4.6}$$

$$\begin{aligned}
(\Delta^{(n)}y)^2 &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1}\right)^2 (\Delta_1^{(n)})^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2}\right)^2 (\Delta_2^{(n)})^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_i}\right)^2 (\Delta_i^{(n)})^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t}\right)^2 (\Delta_t^{(n)})^2 + \\
&+ 2\sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_2} \cdot \Delta_1^{(n)} \cdot \Delta_2^{(n)} + 2\sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_3} \cdot \Delta_1^{(n)} \cdot \Delta_3^{(n)} + \dots + 2\sum \frac{\partial y}{\partial x_{t-1}} \cdot \frac{\partial y}{\partial x_t} \Delta_{t-1}^{(n)} \cdot \Delta_t^{(n)}.
\end{aligned}$$

Просуммируем переменные левой и правой части полученных многочленов и запишем их в символах Гаусса К.Ф.

$$\begin{aligned}
[\Delta^2 y] &= (\Delta' y)^2 + (\Delta'' y)^2 + \dots + (\Delta^j y)^2 + \dots + (\Delta^{(n)} y)^2, \quad j = \overline{1, n}; \\
[\Delta_1^2] &= (\Delta_1')^2 + (\Delta_1'')^2 + \dots + (\Delta_1^j)^2 + \dots + (\Delta_1^{(n)})^2; \\
[\Delta_2^2] &= (\Delta_2')^2 + (\Delta_2'')^2 + \dots + (\Delta_2^j)^2 + \dots + (\Delta_2^{(n)})^2; \\
&\dots \\
[\Delta_t^2] &= (\Delta_t')^2 + (\Delta_t'')^2 + \dots + (\Delta_t^j)^2 + \dots + (\Delta_t^{(n)})^2; \\
[\Delta_i \Delta_j] &= \Delta_i' \cdot \Delta_j' + \Delta_i'' \cdot \Delta_j'' + \dots + \Delta_i^{(n)} \Delta_j^{(n)}; \\
[\Delta_{i+1} \Delta_{j+1}] &= \Delta_{i+1}' \cdot \Delta_{j+1}' + \Delta_{i+1}'' \cdot \Delta_{j+1}'' + \dots + \Delta_{i+1}^{(n)} \Delta_{j+1}^{(n)}; \\
&\dots \\
[\Delta_{t-1} \Delta_t] &= \Delta_{t-1}' \cdot \Delta_t' + \Delta_{t-1}'' \cdot \Delta_t'' + \dots + \Delta_{t-1}^{(n)} \cdot \Delta_t^{(n)}.
\end{aligned} \tag{4.7}$$

Разделим полученные суммы на n и запишем окончательное выражение, учитывая все переменные (погрешности Δ_i) системы уравнений (4.4)

$$\begin{aligned}
\frac{[\Delta^2 y]}{n} &= \left(\frac{\partial y}{\partial x_1}\right)^2 \frac{[\Delta_1^2]}{n} + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2}\right)^2 \frac{[\Delta_2^2]}{n} + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t}\right)^2 \frac{[\Delta_t^2]}{n} + 2\sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \frac{\partial y}{\partial x_2} \cdot \frac{[\Delta_i \Delta_j]}{n} + \\
&+ 2\sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \frac{\partial y}{\partial x_3} \cdot \frac{[\Delta_{i+1} \Delta_{j+1}]}{n} + \dots + 2\sum \frac{\partial y}{\partial x_{t-1}} \frac{\partial y}{\partial x_t} \cdot \frac{[\Delta_{t-1} \Delta_t]}{n}.
\end{aligned} \tag{4.8}$$

Предполагая, что $n \rightarrow \infty$, найдем пределы левой и правой части полученного выражения. На основе свойства независимости (1.12) имеем:

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \frac{[\Delta_i \Delta_j]}{n} = 0. \tag{4.9}$$

Учитывая свойство рассеяния (1.12) для правой и левой части уравнения (4.8) справедливо записать

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \frac{[\Delta^2 y]}{n} = \sigma_y^2, \quad (4.10)$$

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \frac{[\Delta_i^2]}{n} = \sigma_i^2, \quad i = \overline{1, t}. \quad (4.11)$$

Упростим выражение (4.8) отбросив двойные суммы $2 \sum \frac{\partial y}{\partial x_1} \frac{\partial y}{\partial x_2} \cdot \frac{[\Delta_i \Delta_j]}{n}$, так как выражение (4.9) их превращает в нуль, и, применяя к его левой части предельное значение формулы (4.10), а к правой части предельные значения формулы (4.11) и извлекая из них квадратные корни, получим выражение (4.2), что и требовалось доказать.

4.2. Применение основной теоремы для расчета предельно допустимых невязок

Расчет допустимой угловой невязки теодолитного хода

Будем полагать, что все углы теодолитного хода измерены с классом точности технического теодолита в условиях, характеризуемых стандартом $\sigma_\beta = 30''$ и являются равноточными. Известно, что угловая невязка вычисляется по формуле

$$f_\beta = \sum \beta_{\delta \zeta i} - \sum \beta_{\delta \alpha i \delta} = \beta_1 + \beta_2 + \dots + \beta_i + \dots + \beta_n - \sum \beta_{\delta \alpha i \delta}, \quad i = \overline{1, n} \quad (4.12)$$

где $\beta_1, \beta_2, \dots, \beta_n$ - независимые переменные величины, $\sum \beta_{\delta \alpha i \delta}$ - для данного хода является величиной постоянной.

Найдем частные производные функции (4.12) по переменным β_i :

$$\frac{\partial f_\beta}{\partial \beta_1} = \frac{\partial f_\beta}{\partial \beta_2} = \dots = \frac{\partial f_\beta}{\partial \beta_n} = 1. \quad (4.13)$$

Воспользуемся формулой (4.2), характеризующей стандарт рассматриваемой функции и, учитывая полученную формулу (4.13), а также учитывая ограничение, что все измерения равноточные можно записать

$$\sigma_{f_\beta} = \sigma_\beta \sqrt{\underbrace{1^2 + 1^2 + \dots + 1^2}_n} = \sigma_\beta \sqrt{n} = 30'' \sqrt{n}.$$

Для расчета предельной невязки воспользуемся выражением (3.10). Тогда для нашего случая, где $\sigma_{\beta} = 30''$ допустимая угловая невязка теодолитного хода рассчитывается по формуле:

$$f_{\beta_{\text{до}}} = 2\sigma_{f_{\beta}} = 1'\sqrt{n}. \quad (4.14)$$

Расчет допустимой угловой невязки нивелирного хода

Предположим, что нивелирный ход длиной L км проложен на равнинной местности, где на каждый километр хода приходится примерно одно и то же число станций при среднем расстоянии \bar{l} между рейками на одной станции. Черточка над буквой l обозначает среднее значение расстояния. Следовательно, число всех станций соответствующих длине хода будет близким к величине

$$n \approx \frac{L}{\bar{l}}. \quad (4.15)$$

Кроме того, измерения на станции будем считать равноточными выполненными в условиях, характеризуемых стандартом $\sigma_{\bar{n}\delta}$.

Невязку нивелирного хода рассчитывают по формуле

$$f_h = \sum h_{\text{вз}} - \sum h_{\text{отд}} = h_1 + h_2 + \dots + h_i + \dots + h_n - \sum h_{\text{отд}}, \quad i = \overline{1, n}, \quad (4.16)$$

где h_1, h_2, \dots, h_n как и в выражении (4.12) независимые переменные, $\sum h_{\text{отд}}$ - постоянная величина.

Находим частные производные функции (4.16) по переменным h_i

$$\frac{\partial f_h}{\partial h_1} = \frac{\partial f_h}{\partial h_2} = \dots = \frac{\partial f_h}{\partial h_n} = 1. \quad (4.17)$$

По аналогии с расчетом допустимой угловой невязки теодолитного хода для расчета допустимой невязки нивелирного хода запишем

$$\sigma_{f_h} = \sigma_{\bar{n}\delta} \sqrt{\underbrace{1^2 + 1^2 + \dots + 1^2}_n} = \sigma_{\bar{n}\delta} \sqrt{n}. \quad (4.18)$$

Для расчета предельной невязки нивелирного хода воспользуемся формулой (3.11). Тогда учитывая выражение (4.15) получим

$$f_{h_{\text{в}}} = 3\sigma_{f_h} = \frac{3\sigma_{\tilde{n}\delta} \sqrt{L}}{\sqrt{l}}. \quad (4.19)$$

Величины стандарта $\sigma_{\tilde{n}\delta}$ для каждого класса нивелирования установлены нормативными документами, т.е. являются постоянными. Упростим формулу (4.19), введя следующее обозначение

$$\eta = \frac{3\sigma_{\tilde{n}\delta}}{\sqrt{l}}$$

и подставим его в выражение (4.19), получим известную из геодезии формулу

$$f_{h_{\text{в}}} = \eta \sqrt{L}, \quad (4.20)$$

где η - коэффициент, зависящий от класса нивелирования. Для IV класса $\eta = 20$ мм, для технического нивелирования $\eta = 50$ мм.

4.3. Апостериорная оценка точности функций измеренных величин

На практике при апостериорной оценке точности функции $y = f(x_1, x_2, \dots, x_t)$ измеренных величин X_1, X_2, \dots, X_t неизвестные стандарты $\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_t$ в формуле (4.2) заменяют среднеквадратическими погрешностями $m_1, m_2, \dots, m_i, \dots, m_t$. Тогда

$$m_y = \sqrt{\left(\frac{\partial y}{\partial x_1}\right)^2 \cdot m_1^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2}\right)^2 \cdot m_2^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t}\right)^2 \cdot m_t^2}. \quad (4.21)$$

Расчеты выполняются в следующей последовательности:

1. функцию (4.1) записывают в явном виде;
2. находят частные производные этой функции по всем независимым переменным;
3. подставляем частные производные и средние квадратичные погрешности в формулу (4.21);
4. выполняются необходимые математические преобразования и получают окончательный результат.

Пример 1. По известным результатам измерений, высоты уклона $h_{\hat{A}\hat{A}} = 12,6 \text{ м}$, и проекции линии АВ $d_{AB} = 468 \text{ м}$ и оценкам их точности измерений (среднеквадратическим погрешностям) $m_h = 0,1 \text{ м}$ и $m_d = 0,5 \text{ м}$, соответственно, необходимо найти среднеквадратическую погрешность уклона линии АВ, схематично изображенного на рис. 4.2.

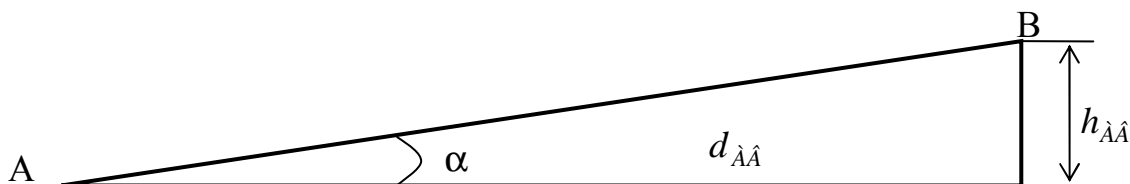


Рис. 4.2. Графическая интерпретация уклона

Решение.

Используя рекомендованную последовательность оценивания точности измеренных величин, зададим в явном виде функцию измерения уклона известную из геодезии $i = \operatorname{tg} \alpha$, где $i = \frac{h_{AB}}{d_{AB}}$. Подставляя в формулу заданные численные значения,

получим $i = \frac{12,6}{468} = 0,027$.

Вторым шагом в решении поставленной задачи является нахождение частных производных функции $i = \frac{h_{AB}}{d_{AB}}$ по переменным $h_{\hat{A}\hat{A}}$ и d_{AB} . Продифференцируем

эту функцию сначала по переменной $h_{\hat{A}\hat{A}}$ зафиксировав переменную d_{AB} , получим

$\frac{\partial i}{\partial h_{AB}} = \frac{1}{d}$, а за тем по переменной d_{AB} зафиксировав $h_{\hat{A}\hat{A}}$,

$$\frac{\partial i}{\partial d_{AB}} = -\frac{h_{AB}}{d_{AB}^2} = -\frac{i}{d_{AB}}.$$

На третьем шаге решения поставленной задачи воспользуемся формулой (4.21) преобразуя ее в формулу для вычисления среднеквадратической погрешности уклона. Формула (4.21) примет вид:

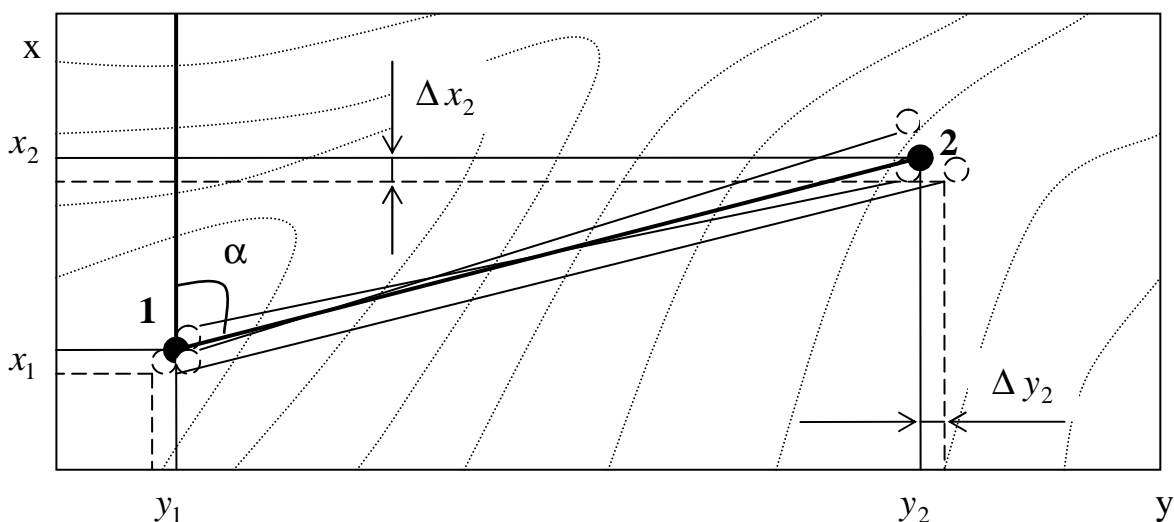
$$m_i = \sqrt{\frac{1}{d^2} m_h^2 + \frac{i^2}{d^2} m_d^2}.$$

На четвертом шаге решения задачи в полученную формулу подставим численные значения и сделаем соответствующие вычисления, получим $m_i \approx 0,0002$.

Таким образом, задача нахождения среднеквадратической погрешности уклона по заданным апостериорным оценкам решена. Малая величина m_i свидетельствует о точном измерении уклона заданной линии.

Пример 2. На топографической карте измерены прямоугольные координаты x и y точек 1 и 2 (см. рис.4.3). Среднеквадратические погрешности определения координат точек равны $m_{x_1} = m_{x_2} = m_{y_1} = m_{y_2} = \bar{m}$. По координатам вычислены длины d и дирекционный угол α линии 1-2.

Необходимо определить среднеквадратические погрешности m_d и m_α .



$\Delta x_2, \Delta y_2$ - погрешность одного измерения координат точки 2

Рис. 4.3. Графическая интерпретация многократного измерения координат двух точек

Решение.

Из условий задачи видно, что вычисление длины линии d зависит от результатов измерения координат точек 1 и 2. Следовательно, переменными в данном случае являются координаты точек 1 (x_1, y_1) и 2 (x_2, y_2), а функцией этих переменных можно считать выражение, которое связывает результат измерения координат точек с расстоянием между этими точками d , а именно

$$d = \sqrt{(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2}.$$

Возьмем частные производные от d по переменным x_1, x_2, y_1, y_2 .

$$\frac{\partial d}{\partial x_1} = -\frac{2(x_2 - x_1)}{2\sqrt{(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2}} = -\frac{x_2 - x_1}{d} = -\cos \alpha; \quad \frac{\partial d}{\partial x_2} = \cos \alpha;$$

$$\frac{\partial d}{\partial y_1} = -\frac{2(y_2 - y_1)}{2\sqrt{(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2}} = -\frac{y_2 - y_1}{d} = -\sin \alpha; \quad \frac{\partial d}{\partial y_2} = \sin \alpha.$$

Преобразуем выражения (4.21) с учетом результатов дифференцирования и равенства среднеквадратических погрешностей, заданных в условии задачи запишем

$$m_d = \sqrt{(-\tilde{n} \cos \alpha)^2 \cdot (\bar{m})^2 + (\cos \alpha)^2 \cdot (\bar{m})^2 + (-\sin \alpha)^2 \cdot (\bar{m})^2 + (\sin \alpha)^2 \cdot (\bar{m})^2}.$$

Преобразуем полученное выражение и вынесем \bar{m} за знак радикала

$$m_d = \bar{m} \sqrt{\cos^2 \alpha + \cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha + \sin^2 \alpha}.$$

Упростим подкоренное выражение, используя известную тригонометрическую формулу $\cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha = 1$. Тогда $m_d = \bar{m} \sqrt{2}$. Получена формула для вычисления среднеквадратической погрешности измерения m_d длины линии d .

Для вычисления среднеквадратической погрешности m_α воспользуемся тригонометрической функцией, которая связывает дирекционный угол с результатами измерений координат точек 1 и 2. Такая функция очевидна (см. рис.4.3) и имеет вид:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{y_2 - y_1}{x_2 - x_1}.$$

Для удобства дальнейших преобразований прологарифмируем полученную функцию: *Почему натуральный логарифм?*

$$\ln \operatorname{tg} \alpha = \ln(y_2 - y_1) - \ln(x_2 - x_1).$$

Вычислим производную левой части, полученного уравнения:

$$(\ln \operatorname{tg} \alpha)' = \frac{1}{\operatorname{tg} \alpha \cdot \cos^2 \alpha} = \frac{1}{\sin \alpha \cdot \cos \alpha}.$$

Найдем частные производные от α по переменным x_1, x_2, y_1, y_2 :

$$\frac{\partial \alpha}{\partial x_1} = \frac{\sin \alpha \cdot \cos \alpha}{x_2 - x_1} = \frac{\sin \alpha}{d}; \quad \frac{\partial \alpha}{\partial x_2} = -\frac{\sin \alpha}{d};$$

$$\frac{\partial \alpha}{\partial y_1} = \frac{\sin \alpha \cdot \cos \alpha}{y_2 - y_1} = -\frac{\cos \alpha}{d}; \quad \frac{\partial \alpha}{\partial y_2} = \frac{\cos \alpha}{d}.$$

Производя преобразования с использованием формулы (4.21) и упрощения аналогичные предыдущему примеру получим

$$m_\alpha = \frac{m}{d} \rho \sqrt{\sin^2 \alpha + \sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha + \cos^2 \alpha} = \frac{m\sqrt{2}}{d} \rho.$$

Здесь ρ - коэффициент перехода от радианной меры к градусной $\rho = 3438$ (число минут в одном радиане).

Таким образом, получены две простых формулы при помощи, которых можно вычислить значение среднеквадратической погрешности m_d измерения длины линии d , а также значения среднеквадратической погрешности m_α дирекционного угла α . Причем погрешность дирекционного угла, вычисленного по координатам, обратно пропорционально длине линии.

Пример 3. Измерены длина $a = 59,85 \text{ м}$ и $b = 20,10 \text{ м}$ земельного участка прямоугольной формы со среднеквадратической относительной погрешностью 1:2000. (см. рис. 4.4).

Необходимо найти площадь участка и среднеквадратическую относительную погрешность определения площади.

Решение.

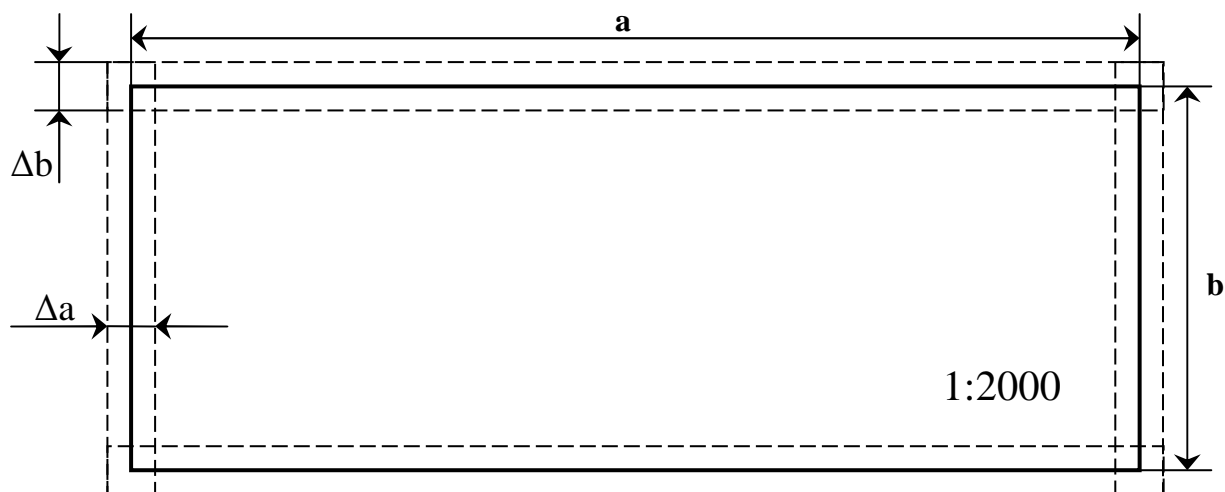
Запишем формулу вычисления площади земельного участка и вычислим ее по известным данным.

$$F = a \cdot b = 1203 \text{ м}^2.$$

Из рис.4.4 видно, что измеренные величины a и b являются переменными и от точности их измерения зависит точность вычисления земельного участка.

Прологарифмируем полученное выражение $\ln F = \ln a + \ln b$ и найдем полный дифференциал функции *Почему натуральный логарифм?*

$$\frac{dF}{F} = \frac{da}{a} + \frac{db}{b}.$$



$\Delta a, \Delta b$ - погрешности измерения сторон **a** и **b**, которые обуславливают вычисление среднеквадратической относительной погрешности площади участка

Рис. 4.4. Геометрическая интерпретация условий решения задачи

Заменяя в полученном выражении дифференциалы среднеквадратическими погрешностями, учитывая формулу (4.21) получим

$$\frac{m_F}{F} = \sqrt{\frac{m_a^2}{a^2} + \frac{m_b^2}{b^2}}.$$

По условиям задачи

$$\frac{m_a}{a} = \frac{m_b}{b} = \frac{1}{2000}.$$

Подставим полученное значение в формулу вычисления среднеквадратической погрешности, найдем

$$\frac{m_F}{F} = \sqrt{\left(\frac{1}{2000}\right)^2 + \left(\frac{1}{2000}\right)^2} = \frac{1}{2000} \sqrt{2} = \frac{1}{1414}. \quad ????$$

При необходимости в процессе анализа точности измерений можно перейти к абсолютным погрешностям

$$m_F = \frac{1}{1414} F = \frac{1}{1414} a \cdot b = \frac{1203}{1414} \approx 0,9 \text{ м}^2.$$

Таким образом, найдена площадь земельного участка и показатели точности проведенных измерений (среднеквадратические погрешности измерений). Полученные показатели могут быть улучшены за счет измерения участка земли более точными приборами, а также увеличением количества измерений.

Рассмотренные выше примеры приводят к понятию «надежность апостериорной оценки точности измерений». Оценка такой надежности связана с определенными трудностями, которые обуславливаются применением специальной технологии измерений и использовании основной теоремы теории погрешностей. Технология предусматривает измерений каждой независимой переменной несколькими сериями и для каждой серии вычисление среднеквадратической погрешности $m_1, m_2, \dots, m_i, \dots, m_t$, а затем вычисление среднеквадратической погрешности всех серий измерений. Продифференцируем функцию (4.21) по переменным $m_i, i = \overline{1, t}$. В результате получим

$$m_{m_y} = \frac{1}{m_y} \sqrt{\left(\frac{\partial y}{\partial x_1}\right)^4 m_1^2 \cdot m_{m_1}^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2}\right)^4 m_2^2 \cdot m_{m_2}^2 + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t}\right)^4 m_t^2 \cdot m_{m_t}^2} \quad (4.22)$$

Используя ранее полученное выражение (3.14) $m_{m_i} = \frac{m_i}{\sqrt{2n}}$ подставим его в выражение (4.22). Получим зависимость величины m_{m_y} от числа измерений

$$m_{m_y} = \frac{1}{m_y} \sqrt{\left(\frac{\partial y}{\partial x_1}\right)^4 \frac{m_1^4}{2n_1} + \left(\frac{\partial y}{\partial x_2}\right)^4 \frac{m_2^4}{2n_2} + \dots + \left(\frac{\partial y}{\partial x_t}\right)^4 \frac{m_t^4}{2n_t}}, \quad (4.23)$$

где $n_i, i = \overline{1, t}$ - количество измерений в i -ой серии измерений.

Таким образом, очевидно, что для повышения надежности апостериорной оценки точности измерений, связано с дополнительными трудозатратами по серийному измерению каждого параметра (независимой переменной).