

ОЦЕНКА ТОЧНОСТИ ОПРЕДЕЛЕНИЯ КООРДИНАТ ТОЧЕК СВЕТОВОЙ КРИВОЙ

В [1] рассмотрен один из частных случаев определения световой кривой по результатам геодезических и метеорологических измерений, когда модель атмосферы над горизонтальной плоскостью $xoyz$ системы декартовых координат $oxyz$, в начале которой расположена угломерный инструмент, описывают уравнениями

$$\rho = \frac{P}{RT} \mu, \quad g\rho = -\frac{dp}{dz}. \quad (1)$$

Решение отыскивают в виде степенных рядов

$$P = P_0 + \rho_1 z + \rho_2 z^2 + \dots, \\ T = T_0 + t_1 z + t_2 z^2 + \dots. \quad (2)$$

Оно приводит к следующим выражениям для коэффициентов ρ_1 и ρ_2 :

$$\rho_1 = -\frac{P_0 g \mu}{T_0 R}, \quad \rho_2 = -\frac{\rho_1}{2T_0} \left(\frac{g \mu}{R} + t_1 \right). \quad (3)$$

В формулах (1) – (3) R – газовая постоянная; μ – моль воздуха; g – ускорение силы тяжести; z – высота над плоскостью xoy ; P , T и ρ – соответственно давление, абсолютная температура и плотность воздуха на высоте z ; P_0 и T_0 – давление и температура на уровне $z=0$ (у инструмента).

Величины T_0 , t_1 , t_2 определяют по значениям температуры на высотах h_j путем решения системы уравнений вида

$$T_j = T_0 + h_j t_1 + h_j^2 t_2 + \dots \quad (4)$$

Давление P измеряется непосредственно.

Ось ox системы координат располагается в вертикальной плоскости наблюдаемого предмета, зенитное расстояние ξ которого измеряется инструментом.

В соответствии с предложенной в [2] методикой интегрирования дифференциального уравнения световой кривой в случае, когда показатель преломления n не зависит непосредственно от x , аппликату z_k точки кривой с абсциссой x_k определяют выражением

$$z_k = \Delta x \sum_{i=1}^{l=k-1} z_i' + \frac{1}{2} \Delta x' \sum_{i=0}^{l=k-1} z_i'' + \dots, \quad (5)$$

где

$$z_i' = \left(\frac{dz}{dx} \right)_i = \operatorname{ctg} \xi_i = \pm \sqrt{\frac{n_i^2}{n_0^2 \sin^2 \xi} - 1}. \quad (6)$$

В формулах (5), (6) k – число шагов интегрирования; $\Delta x = x_k/k$.

$$n_i = 1 + \frac{\mu P_i}{RT_i} \alpha, \quad n_0 = 1 + \alpha \frac{\mu P_0}{RT_0}. \quad (7)$$

значения показателя преломления воздуха в текущей и начальной точках световой кривой.

В настоящей работе мы приводим формулы для приближенной оценки влияния случайных ошибок измерений зенитного расстояния ξ , давления P_0 и температур T_j на уровнях h_j на вычисляемые по (5) значения аппликаты z_k конечной точки кривой в зависимости от расстояния x_k и числа k шагов интегрирования. Ошибки собственно интегрирования не рассматриваем. Предполагаем, что аппликата кривой монотонно возрастает или убывает (в формуле (6) сохраняется постоянство знака). В (5) удерживаем только первый член справа, выражаящий главную часть приращения функции. Влиянием остальных членов на оценку точности можно пренебречь.

Оценим влияние на z_k ошибок dT_0 , dt_1 , dt_2 . Дифференцируя (2), (5) – (7), найдем

$$dz_k = \Delta x \sum_{i=1}^{l=k-1} dz_i', \quad (8)$$

$$dz_i' = \frac{1 + z_i' / (dn_i / n_i)}{z_i'} \left(\frac{dn_i}{n_i} - \frac{dp_i}{p_i} \right), \quad (9)$$

$$dn_i = -(n_i - 1) \left(\frac{dT_i}{T_i} - \frac{dp_i}{p_i} \right), \quad dn_0 = -(n_0 - 1) \frac{dT_0}{T_0}, \quad (10)$$

$$\frac{dT_i}{T_i} \approx \frac{dT_0 + z_i dt_1 + z_i^2 dt_2}{T_0}, \quad (11)$$

$$\frac{dp_i}{p_i} \approx \frac{z_i dp_1 + z_i^2 dp_2}{P_0}.$$

В (11) допущены относительные ошибки порядка

$$(z_i t_1 + z_i^2 t_2) \frac{1}{T_0}, \quad (z_i p_1 + z_i^2 p_2) \frac{1}{P_0}. \quad (12)$$

Такого же порядка будет относительная ошибка окончательных формул для оценки точности. Задаваясь допустимой относительной ошибкой m , можно с помощью неравенств

$$|z_i t_1 + z_i^2 t_2| \leq m T_0, \quad |z_i p_1 + z_i^2 p_2| \leq m P_0 \quad (13)$$

определить область значений z , при которых полученные ниже формулы будут применимы.

Принимая во внимание (10), (11), приведем формулу (9) к виду

$$dz'_i = -\frac{1 + z_i'^2}{n_0 z_i'} \left[\Delta n_i \frac{dT_0}{T_0} + \frac{n_0 - 1 + \Delta n_i}{T_0} (z_i dt_1 + z_i^2 dt_2) - \frac{n_0 - 1 + \Delta n_i}{P_0} (z_i dp_1 + z_i^2 dp_2) \right], \quad (14)$$

где $\Delta n_i = n_i - n_0$ — относительная погрешность (12) имеем на основании (7)

$$n_i - n_0 = (n_0 - 1)(D + D_1 z_i) z_i,$$

$$D = \frac{P_1}{P_0} - \frac{t_1}{T_0}, \quad D_1 = \frac{P_2}{P_0} - \frac{t_2}{T_0}. \quad (15)$$

Учитывая (15) и сохраняя прежнюю относительную точность в оценке влияния каждой из ошибок dT_0 , dt_1 , dt_2 на аппликату z_k , формулу (14) запишем окончательно так:

$$dz'_k = -\frac{(1 + z'_k)^2 (n_0 - 1) z_i}{z'_i n_0} \left[(D + D_1 z_i) \frac{dt_2}{T_0} + \right. \\ \left. + (dt_1 + z_i dt_2) \frac{1}{T_0} - (dp_1 + z_i dp_2) \frac{1}{P_0} \right]. \quad (16)$$

Выполнения суммирования (8) после подстановки в нее (16), приходим с пренебрегаемой погрешностью $z'_i = \operatorname{ctg} \xi$, где ξ — среднее значение зенитного расстояния вдоль световой кривой, и используем выражения

$$\Delta z \approx \Delta x \operatorname{ctg} \xi, \quad z_i = i \Delta z,$$

$$\sum_{l=1}^{l=k-1} i = k(k-1)/2, \quad \sum_{l=1}^{l=k-1} i^2 = k(k-1)(2k-1)/6, \\ \sum_{l=1}^{l=k-1} z_l^2 \approx \Delta z^2 \sum_{l=1}^{l=k-1} l^2, \quad \sum_{l=1}^{l=k-1} z_l \approx \Delta z \sum_{l=1}^{l=k-1} l.$$

После некоторых преобразований формула (16) имеет вид

$$dz_k = -\frac{(n_0 - 1)(k - 1)x_k^2}{2n_0 k \sin^2 \xi} \left[(D + D_1 \frac{2k-1}{3k} z_k) \frac{dT_0}{T_0} + \right. \\ \left. + \frac{dt_1}{T_0} - \frac{dp_1}{P_0} + \frac{2k-1}{3k} z_k \left(\frac{dT_2}{T_0} - \frac{dp_2}{P_0} \right) \right]. \quad (17)$$

В знаменателе выражения перед квадратной скобкой можно принять $n_0 = 1$.

Чтобы получить значения dp_1 , dp_2 дифференцируем (3):

$$dp_1 = \frac{P_0}{T_0} dT_0, \quad dp_2 = -\frac{2P_2}{T_0} dT_0 - \frac{P_1}{2T_0} dt_1. \quad (18)$$

Принимая во внимание (12), (15), (18) и пренебрегая членами, содержащими малый коэффициент p_2 , представим (17) следующей формулой:

$$dz_k = dz_k^{T_0} + dz_k^{t_1} + dz_k^{t_2}, \\ dz_k^{T_0} = -\frac{(n_0 - 1)(k - 1)x_k^2}{2kT_0 \sin^2 \xi} \left[\frac{2P_1}{P_0} - \frac{t_1}{T_0} - \frac{(2k_1 - 1)zk t_2}{3kT_0} \right] dT_0,$$

Аналогичным образом получаем формулы для оценки влияния на аппликату z_k ошибок измеренного давления P_0 и зенитного расстояния ξ :

$$dz_k^{P_0} = \frac{(n_0 - 1)(k - 1)x_k^2}{2kP_0 \sin^2 \xi} \left[\frac{2P_1}{P_0} - \frac{t_1}{T_0} - \frac{(2k - 1)z_k t_2}{3kT_0} \right] dP_0,$$

$$dz_k^\xi = -\frac{x_k}{\sin^2 \xi} d\xi.$$

Величины dT_0 , dt_1 , dt_2 являются функциями случайных ошибок измерения температуры T_j на уровнях h_j . Средние квадратические значения этих величин как функции средней квадратической ошибки от измерения температуры получим по известным правилам оценки точности при решении по способу наименьших квадратов системы уравнений (4), определяющих T_0 , t_1 и t_2 .

При априорной оценке значения σ_t следует, наряду с инструментальной составляющей, учесть ошибку репрезентативности результатов измерений.

1. Хижак Л. С., Поступук Н. Д., Фис М. М. Определение уравнения световой кривой по результатам геодезических и метеорологических измерений. Геодезия, картография и аэрофотосъемка, 1985, № 43, с. 110—113. 2. Хижак Л. С., Диодук И. И., Яскюка Н. Б. Об одном методе нахождения уравнения световой кривой. Тез. докл. VI Всесоюз. симп. по распространению лазерного излучения в атмосфере. — Томск, 1981, к. 3, с. 114—117.

Статья поступила в редакцию 04.05.85

УДК 528.658

С. Н. ХОДОРОВ

ТЕХНИКО-ЭКОНОМИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ МНОГОРАЗРЯДНЫХ ГЕОДЕЗИЧЕСКИХ ПОСТРОЕНИЙ С УЧЕТОМ КРИТЕРИЯ НИЧТОЖНОСТИ ВЛИЯНИЯ ОШИБОК ИСХОДНЫХ ДАННЫХ

Критерием, обуславливающим ничтожное влияние ошибок исходных данных на ошибки измерений в соответствующих стадиях развития геодезического обоснования при проектировании многоразрядных геодезических построений, является коэффициент обеспечения точности k , который в общем случае характеризуется отношением ошибок измерений к ошибкам исходных данных. В гео-