

Геодезия, картография и аэрофотоосъемка, вып. 41, Респ. межвед. науч.-техн. сборник, Львов: Вища шк. Изд-во при Львов. ун-те, 1985. — 152 с.

В сборнике публикуются статьи, в которых освещаются новые результаты в развитии теории и методов геодезической астрономии, теории фигуры Земли и планет, высоточного нивелирования, уравнительных вычислений триангуляции и трилатерации, а также исследования в области изучения земной и астрономической рефракции, современных движений земной коры, геодезии и инженерной геодезии, картографии, фотограмметрии и аэрофотогеодезии.

Для преподавателей, научных работников институтов, аспирантов и студентов геодезического профиля, а также работников геодезических и картографических учреждений.

Библиогр. списки в конце статей.

Редакционная коллегия: доц. канд. техн. наук Н. И. Кравцов (отв. ред.), доц. канд. техн. наук Ф. Д. Залозский (зам. отв. ред.), доц. канд. техн. наук И. Н. Гуляз (отв. секр.), проф., д-р техн. наук А. В. Буткевич, доц. канд. техн. наук В. А. Козащенко, А. Н. Колесник, проф., д-р техн. наук А. С. Лисичанский, проф., д-р техн. наук И. Ф. Монин, доц. канд. техн. наук Д. И. Маслин, проф., д-р техн. наук Г. А. Мешеряков, проф., д-р техн. наук А. Л. Островский, проф., д-р техн. наук В. М. Сердюков, проф., д-р техн. наук В. Я. Финковский

Ответственный за выпуск доц. канд. техн. наук
В. А. Козащенко

Адрес редакционной коллегии:
290646, г. Львов-13, ул. Мира, 12.

Львовский ордена Ленина политехнический институт
им. Ленинского комсомола,
геодезический факультет, тел. 79-78-32

Редакция научно-технической литературы
Зав. редакцией М. П. Парцый

ПЕРЕХОД ОТ ПРОСТРАНСТВЕННЫХ ПРЯМОУГОЛЬНЫХ КООРДИНАТ К ГЕОДЕЗИЧЕСКИМ БЕЗ ПРИВЛЕЖЕНИЯ

В последнее время в связи с развитием спутниковой геодезии было предложено несколько способов перехода от пространственных прямоугольных координат X, Y, Z к геодезическим B, L, N . В отличие от простых формул для прямого перехода [1, 4, 5] формулы для обратного перехода основаны на последовательных приближениях [1, 5] или на введении дифференциальных поправок [2, 3], либо на обращении рядов [4, 7, 9].

В настоящей работе мы путем улучшения формул болгарского геодезиста К. Павлова получили более простые формулы, практически не требующие приближений.

Из формул Ф. А. Слудского для прямого перехода от B, L, N к X, Y, Z

$$X = (N + H) \cos V \cos L; \quad (1) \quad Y = (N + H) \cos V \sin L; \quad (2)$$

$$Z = [N(1 - e^2) + H] \sin V \quad (3)$$

следует

$$\operatorname{tg} L = Y : X; \quad (4) \quad D = \sqrt{X^2 + Y^2} = X \operatorname{sec} L = Y \operatorname{cosec} L. \quad (5)$$

Формулы К. Павлова имеют вид [8]

$$\operatorname{tg} B = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2 b}{b + NV} \right) = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2}{1 + \frac{NV}{a\sqrt{1-e^2}}} \right), \quad (6)$$

где для значения N он использует приближенные формулы С. П. Николаева [6]

$$N = (\bar{a} - a) W; \quad (7)$$

$$\bar{a} = \sqrt{X^2 + Y^2 + Z^2(1 - e'^2)} = a + \Delta a. \quad (8)$$

Здесь a — большая полуось «воздушного эллипсоида», т. е. эллипсоида, проходящего через точку с координатами X, Y, Z и имеющего такое же сжатие и ориентировку, как референц-эллипсоид.

В более точной формуле К. Павлов использует выражение*

$$H = \Delta a W \left(1 - \frac{\Delta a e^2 e'^2 \sin^2 2B}{8a} \right) = \Delta a W - \frac{\Delta a^2 e^2 e'^2 \sin 2BW}{8a} \quad (9)$$

После подстановки в (6) значения $H = \Delta a W$ получаем

$$\operatorname{tg} B = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2}{1 + \frac{\Delta a W V}{a \sqrt{1 - e^2}}} \right) = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2}{1 + \frac{\Delta a V^2}{a}} \right) \quad (10)$$

или приближенно —

$$\operatorname{tg} B^0 \approx \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2 a}{a + \Delta a} \right) \approx \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2 a}{a} \right) \quad (11)$$

Если формула (1) приближения К. Лапінга [5]

$$\operatorname{tg} B^0 = \frac{Z(1 + e'^2)}{D}, \quad (12)$$

дает погрешность с плюсом в несколько десятков секунд, то формула К. Павлова (11) дает погрешность с плюсом около $1-2''$. Докажем это.

Взяв разность формул (11) и (10), получим

$$\frac{\sin(B^0 - B)}{\cos B^0 \cos B} = \frac{Z e^2 a \Delta a \eta^2}{D a a} \approx \frac{\sin B^0 \cos B^0 e' a \Delta a}{\cos B a^2}$$

$$(B^0 - B)'' \leq \frac{\sin B \cos^3 B e' a \Delta a \eta^2}{a^2} \approx \frac{3,0'' a \Delta a}{\cos B a^2} \quad (13)$$

или

При $\Delta a \approx H \leq 1000$ км ошибка в (11) меньше $0,5''$, а при $H \leq 2000$ км — меньше $1''$.

Отметим, что однажды при исследовании (11) мы вместо $\lg e'^2$ ошибочно использовали при вычислениях значение $\lg e^2$. В этом случае ошибка приближенной широты получилась $-2,09''$, тогда как с использованием $\lg e'^2$ она была $+2,01''$. Возникла мысль, если использовать в вычислениях $\lg e e'$ (взять цель «в вытку»), то ошибка широты B^0 будет значительно меньше. Такое предположение подтвердилось при логарифмических вычислениях.

Объяснить преимущества логарифмической формулы можно следующим образом. Формулу (11) нетрудно привести к виду

$$\operatorname{tg} B^0 = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e e' \sqrt{1 + e'^2 a}}{a} \right) = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e e' a \left(1 + \frac{e'^2}{2} \right)}{a} \right) \quad (14)$$

* Заметим, что у С. П. Николаева [6] эта формула дана в более строгом виде с поправкой $-\frac{\Delta a e^2 e'^2 \sin^2 2B}{8a}$. (9')

Логарифмирование (14) дает

$$\operatorname{lg} \operatorname{tg} B = \operatorname{lg} \frac{Z}{D} + \frac{\operatorname{lg} e e' a}{a} + \frac{\operatorname{lg} e e' a}{2a} - \frac{\operatorname{lg} e^2 e'^2 a^2}{2a^2} + \dots \quad (15)$$

Как видно, здесь члены порядка $e e'$ практически при $a \approx \bar{a}$ компенсируются и погрешность выражается лишь членами порядка $e e'^2$.

Займемся уточнением (11), для чего приведем к явному виду (10). Нам нужно уточнить коэффициент при $e'^2 = 0,0067385$, чтобы обеспечить семизначные вычисления. Это значит, что поправочный член достаточно определить с относительной погрешностью 1:1000000. С такой же точностью надо определить и $V^2 = 1 + e'^2 \cos^2 B$. Определим допустимую погрешность широты B^0 при вычислении V^2 :

$$dV^2 = -\frac{e'^2 2 \sin B \cos B d B''}{\rho''} < 1 \cdot 10^{-5} \quad (16)$$

Отсюда

$$d B'' \leq \frac{2,1 \cdot 10^5 \cdot 150}{10^5 \sin 2B} \approx 309'' \approx 5'. \quad (17)$$

А такую точность вполне обеспечивает формула К. Лапінга (12).

$$\text{Если } V_0^2 = 1 + e'^2 \cos^2 B^0 = 1 + \frac{e'^2}{\sec^2 B^0}, \text{ или}$$

$$V_0^2 = 1 + \frac{e'^2}{1 + \operatorname{tg}^2 B^0} = 1 + \frac{e'^2}{1 + \frac{Z^2(1 + e'^2)^2}{D^2}} \quad (18)$$

то

$$\operatorname{tg} B = \frac{Z}{D} \left(1 + \frac{e'^2}{1 + \frac{\Delta a V_0^2}{a}} \right) \quad (19)$$

В учете члена δN (9) при вычислении широты нет необходимости. Что касается поправочных членов к (9), то они приведены ниже (высота H , км):

B^0	500	1000	1500	2000	2500	3000
15; 75	0,0	0,0	0,3	0,5	0,8	1,0
30; 60	0,1	0,4	1,0	1,6	2,4	3,2
45; 45	0,2	0,6	1,3	2,1	3,1	4,3

Дальнейшее вычисление H несложно. Поправки δN (9) < 0 . Вычислим широту по (19):

$(Z/D)^2$	2,4042	$e'^2(1+P)$	0,0019608	$Q = e'^2 a(a + \Delta a V_0^2)$	0,0065291
$(1+e'^2)^2$	1,0135	V_0^2	1,0019608	$Q(Z/D)$	101,235
$P = (Z/D)^2 \times$					
$\times (1+e'^2)^2$	2,4366	$e'^2 a$	42980	Z/D	1,5505304
$1+P$	3,4366	$\Delta a V_0^2$	204610	$\operatorname{tg} B$	1,5606539
Δa	204210	a	6378245	B	57°20'59,98"
e'^2	0,0067385	$a + \Delta a V_0^2$	6582855	δB	-0,02"

Таким образом, если нужно получить широту с точностью до $0,03 \dots 0,05''$, следует применять в логарифмическом виде (11) или (15) с $\lg ec'$. Нелогарифмическая формула (11) дает ошибку $< 0,5''$ при $N < 1000$ км и $< 1''$ при $N < 2000$ км. Если требуется точность $0,01''$, то следует применять нелогарифмическую формулу (19). Высоту H при этом желательно вычислить по формуле (9), учитывая в случае необходимости поправку δH , или по формуле

$$H = Z \cos \varepsilon \cos V - N(1 - \varepsilon^2). \quad (20)$$

Список литературы: 1. Андреев М. Преобразование прямоугольных географических координат в геодезические. — Геодезия и картография, 1966, № 9. 2. Виткевич А. В., Радко Т. В. О переходе от пространственных прямоугольных координат к геодезическим без приближений. — Геодезия и картография, 1982, № 5. 3. Виткевич А. В. О переходе от пространственных координат к геодезическим. — Геодезия и картография, 1967, № 6. 4. Навоет А. Д. Преобразование пространственных прямоугольных координат в геодезические. — Геодезия и картография, 1969, № 5. 5. Далинг К. А. Вычисление координат и высот точек по измеренным углам нормальных сечений и углам наклона на двух исходных пунктах. — Изв. вузов. Геодезия и аэрофотоосъемка, 1962, вып. 1. 6. Николаев С. П. Связь между различными системами геодезических координат. — Вест. ВИА, 1961, № 174. 7. Пенев П. Трансформация прямоугольных пространственных координат в геодезические с применением замкнутых формул. — Изв. вузов. Геодезия и аэрофотоосъемка, 1980, вып. 3. 8. Павлов К. Две нетрадиционные формулы за определение на географической широтина В. — Известия на главногo управлениe по геодезия и картография, 1977, № 1. 9. Wosling V. K. Transposition from spatial to geographical coordinates. — Surv. Rev., 1976, v. 23, № 181.

Статья поступила в редакцию 11. 05. 83

УДК 526.5

К. С. ГЮНАШЯН, В. В. ИЛЕСОВ

НЕКОТОРЫЕ РЕЗУЛЬТАТЫ ИССЛЕДОВАНИИ СВЧ СВЕТОДАЛЬНОМЕРОВ ДВСД-1200

Разработанные в Ереванском политехническом институте светодальномеры ВСД-600 и ДВСД-1200 построены по компенсационной схеме с внешней модуляцией оптического излучения с использованием кристаллических модуляторов [2, 3].

Светодальномеры должны обеспечивать выполнение линейных измерений с необходимой точностью. Поэтому расчетное обоснование точности — основное требование к ним, хотя не менее важное значение имеют условия эксплуатации, масса, габариты, способы работы с прибором.

Особо важен тщательный анализ источников ошибок при прецизионном измерении, когда абсолютную ошибку можно оценить в доли миллиметра. Ранее не учитываемые в топографических и других дальномерах ошибки могут быть решающими в высокоточном светодальномере.

Анализ источников ошибок светодальномера ДВСД-1200 можно выполнить на основе рабочей формулы для вычисления рас-

стояния, отражающей физические принципы, на которых базируется построение прибора, а также исходя из его конструктивных особенностей [3]. Так, для расстояний до 1 км, в пределах которых ошибки определения метеопараметров и их представления состава стабилизируются $\Delta T = 0,5$ К, $\Delta P = 1,3$ ГПа, $\Delta \varepsilon = 1,3$ ГПа, и полагаем, что стабильность масштабной частоты СВЧ-генератора не превышает $5 \cdot 10^{-7}$, квадрат средней квадратической ошибки измеренного расстояния представим в виде

$$m_s^2 = S^2 (1 \cdot 10^{-6})^2 + m_n^2 + m_k^2 + m_{ct}^2 \quad (1)$$

где первый член отражает совместное влияние ошибок измерения метеопараметров и их представительства, ошибок масштабной частоты и скорости света и зависит от длины измеряемой линии S . Среднюю квадратическую ошибку домера фазы (m_n) можно рассчитать теоретически, но проще и надежнее определить экспериментально путем исключения или ограничения влияния других факторов. Для ДВСД-1200 при частоте модуляции 1200 МГц и напряжении на кристалле, равном половине критического, ошибка составляет $3 \text{--} 4 \cdot 10^{-7} \lambda_m$, или около 0,10 мм, где λ_m — длина волны модуляции. Средняя квадратическая ошибка центрирования отражателя и приемопередатчика (m_k) при использовании шаровых центрирующих устройств равна 0,02 мм. В случае определения постоянной поправки прибора из измерения светодальномером длин эталонных базисов ошибка определения постоянной (m_n) будет зависеть как от перечисленных выше ошибок, так и от длины ошибки, с которой известны значения этих базисов. Так, если длина эталонных базисов 50 м, относительная ошибка которых $1 \cdot 10^{-6}$, то средняя квадратическая ошибка постоянной поправки 0,16 мм, т. е. наибольшая из перечисленных ранее. Для оценки ошибки нестабильности постоянной поправки (m_{ct}) следует отметить, что наиболее существенной ее частью является изменение линейных размеров несущих частей оснований приемопередатчика и отражателя под влиянием температуры. Зная материал, из которого изготовлены основания приемопередатчика и отражателя, учитывая отклонение температуры от принятого значения при определении постоянной поправки $\pm 15^\circ \text{C}$, нетрудно получить $m_{ct} = 0,10$ мм.

Ожидаемую суммарную среднюю квадратическую ошибку измерения расстояния светодальномером ДВСД-1200 можно представить в виде корреляционной зависимости ошибки от длины линии

$$m_s = [0,04 + (0,9 \cdot 10^{-6} \cdot S)]^{1/2}. \quad (2)$$

С некоторым приближением (2) можно представить в виде линейного уравнения регрессии $m_s = (0,20 + 1 \cdot 10^{-6} S)$ мм.

В процессе лабораторных и полевых испытаний светодальномера ДВСД-1200 основное внимание уделяли исследованию характера и закономерности накопления фазовых ошибок, ошибки постоянной поправки и абсолютной ошибки измерения расстояния.