

Боковая рефракция в сетях сгущения

Д.Л.Дробязко, В.И.Куштин

РГСУ, Ростов-на-Дону

В настоящее время точные угловые измерения выполняются в основном только в полигонометрических сетях сгущения. Развитие и восстановление государственных геодезических сетей производится практически повсеместно методами спутниковой геодезии.

Угловые измерения в сетях сгущения не относятся к высокоточным и потому в них не принято учитывать влияние боковой рефракции, которая, как правило, на порядок, а то на два меньше вертикальной. Однако, это не исключает возможности появления больших искажений при угловых измерений в полигонометрических сетях сгущения, так как в используемой при проложении полигонометрических ходов трехштативной схеме выполнения наблюдений визирные лучи часто проходят вблизи подстилающей земной поверхности, т.е. в приземном слое воздуха, где при определенных условиях могут возникать весьма значительные горизонтальные температурные градиенты, которые и являются причиной боковой рефракции.

В работе [1] были получены формулы, позволяющие оценить величину возможного влияния рельефа местности на боковую рефракцию. Это влияние может быть рассчитано по формуле

$$r = 16,3 \frac{P}{T^2} \mu K, \quad (1)$$

где r – боковая рефракция (в угловых секундах);

P – давление воздуха (в гПа);

T – температура воздуха (в К);

μ – параметр температурной стратификации приземного слоя воздуха (в К или $^{\circ}$ С);

K – коэффициент рефракционной опасности направления.

Коэффициент рефракционной опасности – безразмерная величина, определяемая геометрией подстилающей земной поверхности по трассе визирного луча и условиями его (луча) прохождения над этой поверхностью. В общем случае коэффициент рефракционной опасности следует вычислять по формуле

$$K = \frac{1}{D \sin^2 z} \int_0^D \frac{\operatorname{tg} v_x}{h} (D - Y) dY, \quad (2)$$

где D – горизонтальное расстояние до наблюдаемой цели;

z – зенитное расстояние наблюдаемой цели;

v_x – поперечный к лучу визирования угол наклона подстилающей земной поверхности, положительный при повышении местности справа налево относительно наблюдателя, и отрицательный – в противном случае;

h – высота визирного луча над подстилающей поверхностью;

Y – горизонтальное расстояние до текущей точки луча визирования из пункта наблюдений.

Приведенные выше формулы позволяют оценить возможное влияние боковой рефракции на угловые измерения в полигонометрических сетях сгущения в случае наличия наклона подстилающей земной поверхности в поперечном к сторонам ходов направлении.

Для упрощения расчетов по оценке возможного влияния боковой рефракции на угловые измерения в полигонометрии предположим, что визирный луч горизонтален ($z = 90^0$) и распространяется на одной и той же высоте ($h = \text{const}$) над однородной плоской подстилающей поверхностью ($v_x = \text{const}$). В этом случае коэффициент рефракционной опасности можно будет рассчитывать по простой формуле

$$K = \frac{D \operatorname{tg} v_x}{2 h \sin^2 z} \quad (3)$$

В табл.1 приведены коэффициенты рефракционной опасности, рассчитанные по формуле (3), для направлений длиной от 80 до 2000 метров, охватывающих весь диапазон длин сторон в полигонометрии 4 класса и 1, 2 разрядов [2], в случае распространения горизонтального луча визирования на высоте 1,5 метра над подстилающей поверхностью, что примерно соответствует высоте над землей устанавливаемых на штатив геодезических приборов и марок, и различных поперечных к визирному лучу углов наклона подстилающей поверхности.

Таблица 1

Коэффициенты рефракционной опасности направлений
для различных дальностей и поперечных углов наклона подстилающей поверхности

| Дальность, м | Угол наклона подстилающей поверхности | | | | | |
|-----------------|---------------------------------------|-------|-------|--------|--------|--------|
| | 1° | 2° | 5° | 10° | 15° | 20° |
| 80 | 0,47 | 0,93 | 2,33 | 4,70 | 7,15 | 9,71 |
| 100 | 0,58 | 1,16 | 2,92 | 5,88 | 8,93 | 12,13 |
| 200 | 1,16 | 2,33 | 5,83 | 11,76 | 17,86 | 24,26 |
| 300 | 1,75 | 3,49 | 8,75 | 17,63 | 26,79 | 36,40 |
| 400 | 2,33 | 4,66 | 11,67 | 23,51 | 35,73 | 48,53 |
| 500 | 2,91 | 5,82 | 14,58 | 29,39 | 44,66 | 60,66 |
| 600 | 3,49 | 6,98 | 17,50 | 35,27 | 53,59 | 72,79 |
| 700 | 4,07 | 8,15 | 20,41 | 41,14 | 62,52 | 84,93 |
| 800 | 4,65 | 9,31 | 23,33 | 47,02 | 71,45 | 97,06 |
| 900 | 5,24 | 10,48 | 26,25 | 52,90 | 80,38 | 109,19 |
| 1000 | 5,82 | 11,64 | 29,16 | 58,78 | 89,32 | 121,32 |
| 1500 | 8,73 | 17,46 | 43,74 | 88,16 | 133,97 | 181,99 |
| 2000 | 11,64 | 23,28 | 58,33 | 117,55 | 178,63 | 242,65 |

В работе [1] было экспериментально установлено, что в районе эксперимента (Центральный Кавказ) дневной ход, а, следовательно, и максимальные по абсолютной величине значения параметра μ достигали 1,3 – 1,4 °С. Эксперимент проводился в диапазоне высот от 1500 до 3500 метров над уровнем моря. Поскольку параметр μ обратно пропорционален плотности атмосферного воздуха, можно допустить [3], что для большей части подстилающей земной поверхности суши максимальные в течении дня значения этого параметра будут характеризоваться величиной, примерно равной 1 °С.

В табл.2 приведены рассчитанные по формуле (1) максимально возможные рефракционные искажения горизонтальных направлений, характеризуемых теми же условиями распространения визирного луча и, соответственно, коэффициентами рефракционной опасности K, что и в табл.1. Расчеты выполнены для нормальных атмосферных условий ($p = 1013,25$ гПа, $T = 288,15$ К) и значении параметра $\mu = 1$ °С.

Таблица 2

Боковая рефракция (в угловых секундах) для различных дальностей и поперечных к лучу визирования углов наклона подстилающей земной поверхности

| Дальность, м | Угол наклона подстилающей поверхности | | | | | |
|-----------------|---------------------------------------|-----|------|------|------|------|
| | 1° | 2° | 5° | 10° | 15° | 20° |
| 80 | 0,1 | 0,2 | 0,5 | 0,9 | 1,4 | 1,9 |
| 100 | 0,1 | 0,2 | 0,6 | 1,2 | 1,8 | 2,4 |
| 200 | 0,2 | 0,5 | 1,2 | 2,3 | 3,6 | 4,8 |
| 300 | 0,3 | 0,7 | 1,7 | 3,5 | 5,3 | 7,2 |
| 400 | 0,5 | 0,9 | 2,3 | 4,7 | 7,1 | 9,7 |
| 500 | 0,6 | 1,2 | 2,9 | 5,8 | 8,9 | 12,1 |
| 600 | 0,7 | 1,4 | 3,5 | 7,0 | 10,7 | 14,5 |
| 700 | 0,8 | 1,6 | 4,1 | 8,2 | 12,4 | 16,9 |
| 800 | 0,9 | 1,9 | 4,6 | 9,4 | 14,2 | 19,3 |
| 900 | 1,0 | 2,1 | 5,2 | 10,5 | 16,0 | 21,7 |
| 1000 | 1,2 | 2,3 | 5,8 | 11,7 | 17,8 | 24,1 |
| 1500 | 1,7 | 3,5 | 8,7 | 17,5 | 26,6 | 36,2 |
| 2000 | 2,3 | 4,6 | 11,6 | 23,4 | 35,5 | 48,3 |

Выполненные нами расчеты показывают, что при угловых измерениях в полигонометрических сетях сгущения искажения измеряемых направлений вследствие боковой рефракции не только возможны, но и могут быть весьма существенными, заметно превышающими установленные [2] допуски на точность угловых измерений в этих сетях. Поэтому, при проложении полигонометрических ходов по трехштативной схеме следует избегать сколько-нибудь заметных поперечных сторонам ходов наклонов подстилающей земной поверхности и не располагать смежные пункты полигонометрии на одних и тех же склонах вытянутых форм рельефа. В случае невозможности соблюдения вышеуказанных ограничений, измерения углов на соответствующих пунктах следует производить, как и в высокоточных угловых измерениях, в периоды утренней и/или вечерней изотермии воздуха, когда значения стратификационного параметра μ минимальны (близки к нулю).

Литература

1. Дробязко, Д.Л. Учет боковой рефракции при проектировании геодезических сетей в горной местности [Текст] : дис. ... канд. тех. наук : 05.24.01 : защищена 18.12.92 : утв. 09.04.93 / Дмитрий Леонидович Дробязко. – СПб., 1992. – 149 с.
2. ГКИИП 02-033-82. Инструкция по топографической съемке в масштабах 1:5000, 1:2000, 1:1000 и 1:500 [Текст]. – М. : Недра, 1982.
3. Международная стандартная атмосфера [электронный ресурс] // dic.academic.ru : информ. портал : Академик. – URL : http://dic.academic.ru/dic.nsf/enc_tech/2697/%D0%9C%D0%B5%D0%B6%D0%B4%D1%83%D0%BD%D0%B0%D1%80%D0%BE%D0%B4%D0%BD%D0%B0%D1%8F (дата обращения: 23.09.2012).