

東京電機大学理工学部 正会員 近津 博文

1 序

本報告では方向観測法を行なう際に、観測の良否判定の指標である倍角差、観測差に含まれる誤差を誘導するとともに、倍角に含まれる求心誤差の評価方法について述べる。また、従来倍角差および観測差を指標として測定結果の良否判定を行なっているのに対して、範囲を応用する方法について述べる。

2 測定角(水平角)に含まれる誤差

2点A, Bが測点Oに張る水平角を測定する場合、測定値に含まれる誤差は下記の通りと思われる。

 α : 視準誤差 β : 読み取り誤差 γ : 目盛分割誤差 δ : 求心誤差 ε : 鉛直軸誤差 η : 水平軸、視準軸および望遠鏡の偏位による誤差

望遠鏡正の測定値に含まれる誤差を M_r 、反の誤差を M_l とすると、

$$M_r = \pm \sqrt{2(\alpha^2 + \beta^2)} + \delta + \varepsilon + \eta \quad \text{--- (1)}$$

$$M_l = \pm \sqrt{2(\alpha^2 + \beta^2)} + \delta + \varepsilon - \eta \quad \text{--- (2)}$$

次に、1対回の正と反の測定値の和と差、すなわち倍角および較差に含まれる誤差を M_{r+l} および M_{r-l} とすると、

$$M_{r+l} = \pm 2\sqrt{\alpha^2 + \beta^2} + 2\delta + 2\varepsilon \quad \text{--- (3)}$$

$$M_{r-l} = \pm 2\sqrt{\alpha^2 + \beta^2} + 2\eta \quad \text{--- (4)}$$

い、ぼう、多対回の観測を行なう際には各対回ごとに目盛盤の使用箇所が異なることから目盛分割誤差は偶然性を帯びた変数となり(3)式は次式となる。

$$M_{r+l} = \pm 2\sqrt{\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2} + 2\delta + 2\varepsilon \quad \text{--- (5)}$$

さて、十分に調整されている器械と考えれば δ および η は他の誤差と比べて小さいことより、結局1対回での倍角および較差に含まれる誤差は

$$M_{r+l} = \pm 2\sqrt{\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2} + 2\delta \quad \text{--- (6)}$$

$$M_{r-l} = \pm 2\sqrt{\alpha^2 + \beta^2} \quad \text{--- (7)}$$

ところで、 α 、 β および γ は視準、読み取りおよび対回数が異なるごとに偶然性を帯びた誤差であるのに対して、 δ は器械をすえ換えない限り同一角を測定中は一定値を占める定誤差である。

筆者の研究によれば、視準距離を約200m以上にとれば求心誤差が測定値に及ぼす影響は1"以下とすることから、十分な長さの測線長が得られる場合には(6)式に代わって M_{r+l} は次式となる。

$$M_{r+l} = \pm 2\sqrt{\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2} \quad \text{--- (8)}$$

ここに、倍角差および観測差を測定結果の良否判定の指標とすることは、結局(8)式および(7)式のばらつき程度により測定結果の良否を判断することと意味する。

3 求心誤差の評価について

Fig-1において求心に際して測点中心(O)と器械中心(O')とが不一致のために生ずる誤差を与える式は次式である。

$$\Delta\theta = e \sqrt{\frac{-\sin\varphi}{S_1} + \frac{\sin\varphi - \theta'}{S_2}} \quad \text{--- (9)}$$

$\Delta\theta$: 求心誤差(rad), e : 偏心

距離(m), φ : 偏位角(器械点において何、左側の視準点から右回りに測点まで測った水平角で $0^\circ \leq \varphi \leq 360^\circ$)
 θ' : 測定角($0^\circ \leq \theta' \leq 360^\circ$), S_1, S_2 : 距離(m)

式(9)において θ' 、 S_1 および S_2 は可測量であるのに対して e および φ は非可測量である。

そこで筆者は非可測量である e および φ をそれぞれ独立な確率変数とし、まず求心誤差の2乗平均の平方根を与える式の誘導を行なう。

$$\sqrt{\Delta\theta^2} = \frac{0.63\bar{e}}{S_1 \cdot S_2} \sqrt{2(S_1^2 + S_2^2) - 4S_1 S_2 \cos\theta'} \quad \text{--- (10)}$$

次に、(10)式の右辺に含まれる $\bar{e}$ を実験的に求め、

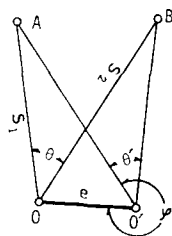


Fig - 1

さらに、 $\delta \cong \sqrt{\delta \theta^2}$ として測定値に影響を及ぼす求
べ誤差は可測量である距離(S_1, S_2)および測定角
(θ')とを知らることにより次式で評価できることを
示した。

$$\delta = \frac{a}{S_1 \cdot S_2} \sqrt{2(S_1^2 + S_2^2) - 4S_1 S_2 \cos \theta'} \quad (\text{rad}) \quad \text{----- (11)}$$

ここに、 $a = 3.0 \times 10^{-4}$ (m)

なお、 $\bar{\sigma}$ を実験的に求める際に使用した器械の名
称および性能は Tab-1 の通りである。

Tab - 1 使用器械の性能

仕様 項目	望遠鏡			水平器		垂直器		水準器	
	全長 (mm)	像倍率 (倍)	倍率 (倍)	直径 (mm)	最小値 (")	直径 (mm)	最小値 (")	直径 (mm)	倍率 (倍)
ニコン NT-2	167	正	40	25	84	20	40	正	2.2

4 測定値の良否の判定

方向観測法を行なう際に、観測の途中あるいは終
了した直後において観測の良否を判定するために、
倍角差および観測差の各制限値が定められている。
しかし、これらの各制限値についての理論的文獻は
少なく、²⁾ 奇麗に取り上げている程度である。それ
によれば、 n 対回観測した場合の倍角差および観測差
の各組み合わせ数は nC_2 通りであり、これらの組み合
せのうちで誤差が最大となる確率 $1/nC_2$ を近似的に
 $1/n$ として、これを誤差が最大 ($M(r+u)$) であると
する重みとし、1対回の誤差 ($M(r+u)$) に対する重
みを $1/1$ とすると

$$\frac{1}{1} : \frac{1}{n} = \frac{1}{M(r+u)} : \frac{1}{M(r+u)n} \quad \text{---- (12)}$$

式 (12) により n 対回観測における倍角差および
観測差の各制限値を定めるものであり、(8) および
(7) 式を用いてそれぞれの制限値は

$$M(r+u)n = \pm 2 \sqrt{n(\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2)} \quad \text{---- (13)}$$

$$M(r-u)n = \pm 2 \sqrt{n(\alpha^2 + \beta^2)} \quad \text{---- (14)}$$

により算出される。

いっぽう、筆者は範囲を応用して得られる測定値
の良否を判定する方法を考える。

いま、確率密度関数 $f(x)$ を持つ正規母集団から
取、 n 組の無作為標本 $x_1, x_2, \dots, x_n$ (x_i は各
対回数における倍角および較差) の順序統計量を $x_{(1)}$,
 $x_{(2)}, \dots, x_{(n)}$ とすると、範囲 R は最大値 $x_{(n)}$ と

最小値 $x_{(1)}$ との差 ($R = x_{(n)} - x_{(1)}$) である。範囲 R
の確率密度関数を $h(R)$ とすると、 R の平均値 $E(R)$ は

$$E(R) = \int_0^R R \cdot h(R) dR \quad \text{----- (15)}$$

$h(R)$ は複雑な二重積分を含むにもかかわらず、 $E(R)$
は対回数 n に依存する定数 d_n に母標準偏差 σ を乗じた

$$E(R) = d_n \cdot \sigma \quad \text{----- (16)}$$

で表わすことができ、各 n に対応する定数 d_n が与えら
れている。

Tab - 2 対回数 n と d_n ³⁾

対回数 n	2	3	4	5	6	7	8	9	10
d_n	1.128	1.693	2.059	2.326	2.534	2.704	2.847	2.970	3.078

ところで、母集団の標準偏差 σ はそれぞれ倍角および
較差の各 σ に等しいから、倍角を確率変数とする母集
団の標準偏差を σ_1 、較差のそれを σ_2 とすると、

$$\sigma_1 = \pm 2 \sqrt{\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2} \quad \text{----- (17)}$$

$$\sigma_2 = \pm 2 \sqrt{\alpha^2 + \beta^2} \quad \text{----- (18)}$$

とより、結局使用する器械の性能により、範囲 R の平均
値、すなわち倍角差および観測差の平均値が求まる。

$$\text{また、} \sigma = \frac{E(R)}{d_n} \quad \text{----- (19)}$$

より、母標準偏差 σ が推定され、この値と式 (17) およ
び式 (18) より算出される各 σ の値との比較を行なうこ
とより測定値の良否を判定することが可能である。

また、1対回観測の平均値の誤差は倍角の誤差の $1/2$
であるから

$$M(r+u)/2 = \pm \sqrt{\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2} \quad \text{----- (20)}$$

1対回の重みを 1、この時の誤差を $m (= M(r+u)/2)$ 、 n
対回観測の重みを n 、誤差を m_0 とすると

$$n = \frac{m^2}{m_0^2} \quad \text{----- (21)}$$

であり、 $m_0 = \pm 5''$ あるいは $\pm 10''$ とすれば、それぞれ
基準三角測量および補助三角測量の精度を満たす対回数
が算出される。

参考文献

- 1) 近津 博文: 求心誤差が測定値に及ぼす影響について、工務会論議要録
- 2) 斎藤 暢夫: 基準点測量の実例、ホーム社
- 3) 寺谷 栄一: 数理統計、日本理工出版会