

2種類の四辺形鎖の誤差特性の比較

岡山大学工学部 正員 森 忠次

1 まえがき

測量網の観測においては、器械の移動と設置が面倒である。そこで、1つの測点から測距と測角を同時に行える器械を用いて、器械設置点数を減じた測量網の誤差特性を例によって明らかにする。なお、測量効率に関する事項も示して、効率よく測量ができることも示す。

規則的な観測の測量網として、図-1のような各種のものが考えられる。図中のD、Eは河の一方の岸に沿ったのみ器械本体を移動する例である。本稿では、四辺形を連ねた鎖としてA、Bの場合を考えることにした。構成要素の四辺形は、すべて同一寸法の正方形とする。

2. 条件式と観測誤差

Aの場合の成立条件は、対角線BDが観測値を用いて左右から計算したときに等しいことと、点Cにおける測点条件である。Bの場合にも、対角線BDが等しいことと、測点Cにおいて測点条件が成立することである(B2とする)。ただし点Cにおいて2鎖外側の角を測らずに測点条件を用いる方式も考えられる(B2とする)。

観測誤差の仮定が鎖の誤差の状態に影響する。ここでは、角誤差と距離誤差が釣り合うように観測を行うものと仮定する。すなわち、辺長を S とすると、角観測の標準誤差を σ_0 とすれば、距離観測の誤差は $S\sigma_0$ と仮定する。なお、辺長を S で割った無次元量を用いることにする。そうすると、角も距離ともに標準誤差が

σ_0 であるとして扱うことができる。

3. 最確値のCofactor

以下に最小二乗法による調整結果を示すが、最確値の標準誤差 σ は、そのCofactor Q 、あるいは重み p を用いて、

$$\sigma = \sigma_0 \sqrt{Q}$$
$$= \sigma_0 \sqrt{1/p}$$

と表わせる。したがって、誤差の比較には Q または $\sqrt{Q}$ の値を用いることができる。

図-2は、正方形を6個連ねた鎖A、Bおよび両者の単列三角鎖について

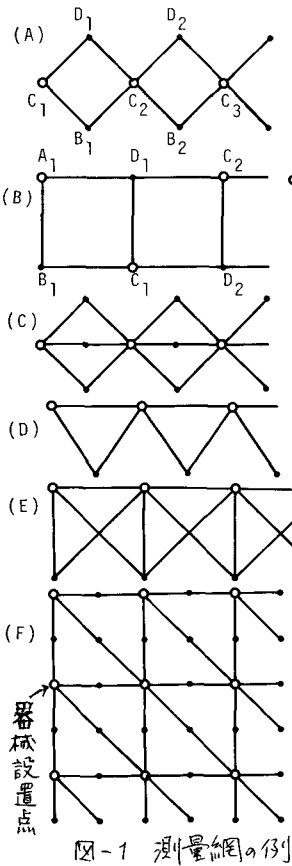


図-1 測量網の例

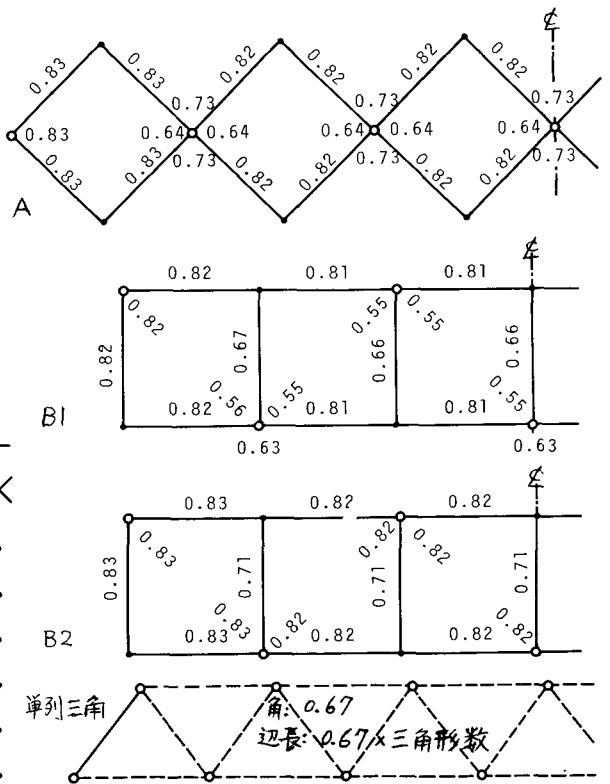


図-2 Cofactorの比較

いて、最確値の Cofactor を示したものである。¹⁾ いずれの場合においても、拘束条件を有するために、観測値よりも最確値の方が誤差の減小することは当然であるが、その中でも単列三角鎖の誤差が一番小さく、B2 のように測点調整を行わなければならない。誤差の小さくなることからわかる。

表-1 鎖の要素数と最確値の誤差の平均

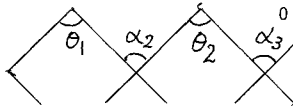
要素数	1	2	4	6	8	10	14	20	∞
鎖の区別	A	.91	.89	.88	.87	.87	.87	.87	.866
	B1	.91	.87	.84	.83	.83	.82	.82	.816
	B2	.91	.91	.90	.90	.90	.90	.90	.894
	単列三角	.82	—	—	—	—	—	.82	.816

Cofactor 行列のトレースは、 $n(\text{観測数}) - (\text{条件式数})$ という関係を用いて求められる²⁾。このトレースの平均値の平方根によって最確値の誤差の平均値と考えることが出来るから、この値を示したのが表-1 である。観測誤差をすべての場合に同一としているから、観測数に対して余剰観測数の多いほど表-1 の数値が小さくなるのは当然のことである(表-3 参照)。

表-1 のみで鎖全体の誤差特性がわかるものではない。辺長の Cofactor について考えると、図-2 に示すとおり、単列三角鎖の場合では、辺長観測を行わなければ、辺長 cofactor は、 $0.67 \times \text{三角形数}$ という形で増大するが、鎖 A、B では要素を連結しても辺長 Cofactor が増大することはない。

表-2 測線方向に関する Cofactor 行列 (正方形6個 A)

θ_1	α_2	θ_2	α_3	θ_3	α_4
1.43	-0.14	-0.07	0.01	0	0
	0.73	-0.13	0.01	0.01	0
		1.37	-0.13	-0.06	0.01
			0.73	-0.13	0.01
				1.37	-0.13
					0.73



つぎに測線方向誤差を考えてみよう。A の場合について、最確値の相関を考慮に入れて、測線方向計算に必要な角について Cofactor 行列を計算したものを表-2 に示す。これより直接に観測を行っていない角 θ の Cofactor の大きいことがわかるであろう。表-2 の値を用いて測線方向の誤差を算出することを考えよう。 θ 同志、 α 同志 あるいは θ と α との間の相関は隣のものなのであって、それ以上離れた角との相関が小さいので、離れた角との相関は無視できる(表-2 における破線右上部を省略できる)ことがわかる。この設定を用いて、図-1 における測線 C, D を基準にして $D_n C_{n+1}$ という測線方向を計算した場合を考えると、Cofactor は近似的に $2.5 \times n$ 位になると考えなければならない(n は四角形数)。単列三角鎖の場合は、三角形数に比べて測点数が少ないので同列の比較はできないとしても、Cofactor は $0.67 \times n$ (n は三角形数)となっている。

4. 効率, その他

表-1 は要素数と測点数などほぼ同じ値にしたいときに対して、観測作業の手数に関係する数値を示したものである。表-4 には、 $(\text{全測点数}) / (\text{器械設置点数})$ を示した。すなわち、1 点に器械を設置したときに何点の座標を決定できるかという数値である。

以上より、A、B などが効率のよい測量であることがわかるだろう。目標とする精度に応じて器械の種類を選べば、 σ_0 を変化させることができるから、測点の配置に応じて様々な効率のよい測量網が考えられるはずである。

1) 森 忠次: 角と距離を測った 1 つの四辺形鎖の誤差特性, 土木学会昭和 59 年学術講演会発表資料。

2) 森 忠次: 測量学(2) 応用編, p.350 (1981)。

表-3 測点数と観測数

区別	要素数	全測点数	器械点数	全観測数	測角数	測距数	余剰観測数
A	6	19	7	46	22	24	11
B1	6	14	7	36	17	19	11
B2	6	14	7	31	12	19	6
単列三角	13	15	15	40	39	1	13

表-4 器械設置1点当りの測点数

鎖の区別	A	2.0	2.3	2.6	2.7	2.8	2.8	2.9	2.9	3.0
	B	2.0	—	—	—	—	—	—	2.0	2.0
	単列三角	1.0	—	—	—	—	—	—	1.0	1.0