

中央大学 正会員 春日屋 伸昌

流速計を用いて自然河川での流量を測定するため、水面幅 b に沿ってとるべき垂直線の位置と、そこでの単位幅当りの流量 q ($q = v_m h$; v_m は垂直線に沿っての縦平均流速, h は水深) より流量 Q を算出すべき式と導くには、Gaussの平均値法公式を用いればよい。しかし、横断流量曲線は両岸で縦距が0となるから、区間の両端において函数値が0となる任意函数に対して平均値法の原理を適用すれば、Gaussよりも2つ近似度の高い公式がえられる。次の式は垂直線数 n が3~6に対する流量算定式で、例えば $q_{0.173}$ は一方の岸より水面幅の1割7分3厘の点での単位幅当りの流量を表わす。

$$n=3; Q=b \{ 0.272 (q_{0.173} + q_{0.827}) + 0.356 q_{0.500} \}$$

$$n=4; Q=b \{ 0.189 (q_{0.118} + q_{0.882}) + 0.277 (q_{0.357} + q_{0.643}) \}$$

$$n=5; Q=b \{ 0.138 (q_{0.085} + q_{0.915}) + 0.216 (q_{0.266} + q_{0.734}) + 0.244 q_{0.500} \}$$

$$n=6; Q=b \{ 0.105 (q_{0.064} + q_{0.936}) + 0.171 (q_{0.204} + q_{0.796}) \\ + 0.206 (q_{0.395} + q_{0.605}) \}$$

これら算定式は横断流量曲線を水面幅に沿ってとった変数の無限ベキ級数で表わすとき、その次数がそれぞれ高々7~13次まで誤差を伴わない。河積 A の算出は q を $v_m h$ でおきかえればよい。

上式を利根川における20個の資料(水面幅は243~282m, 深浅測量は5mおきに5cm単位で測られ、垂直線は20~30mおきに選ばれ縦平均流速は垂直流速曲線法により、流量は従来の総和法による)に適用した。すなわち、 $n=3\sim 5$ の公式につき垂直線の位置を算出して水深 h を図面上より求め(5cm単位)、そこでの縦平均流速 v_m を横断平均流速曲線上より求める(1cm/sec単位)。上の3式に v_m を用いて河積 A を、 $q = v_m h$ を用いて流量 Q を計算し、資料におけるそれらの値との誤差を百分率で示す。もし、 $n=5$ の場合に A , Q の誤差の絶対値がいずれも2%以内とならない場合にだけ $n=6$ について計算を行い(2例のみ)、2%以内の精度で一致することを確認した。更に、 $Q/A = V$ を計算し、資料でのそれと比較した。以上の結果は次のとおりである。

I) A , Q の誤差の絶対値がそれぞれ2%以内となる最小垂直線数の差

最小垂直線数とはそれ以上の垂直線数に対してすべて誤差の絶対値が2%以内であるとき、その最小の垂直線数のことである。低い垂直線数 n に対して許容誤差以内に入っていたものが、 n が増すとき許容誤差を越える例は A , Q に対していずれも3例あるに過ぎない。 Q と A とに対する最小垂直線数の差 m の種々な値に対する資料数は

$$m=0 \quad 16\text{例}; m=1 \quad 2\text{例}; m=-2 \quad 2\text{例} \quad \text{平均 } \bar{m} \approx 0$$

すなわち、 A に対して十分な垂直線数 n を採用すれば、その n に対して Q の誤差も許容誤差以内となる。横断流量曲線の次数は横断平均流速曲線の次数と河底曲線の次数との和であるが、縦平均流速は水深の函数であるから横断平均流速曲線の形状は河底曲線の形状

に類似し、近似曲線の次数の差はそれ程大きくはならない。

II) A , Q の誤差の絶対値が共に 2% 以内となる最小垂直線数

A , Q の誤差が同時に許容誤差以内となる最小垂直線数 n に対する資料数は

$n=3$ 4例; $n=4$ 3例; $n=5$ 11例; $n=6$ 2例

すなわち、 $n=5$ までで 90% が入り $n=6$ までで全資料が入る。ゆえに、河底曲線および横断流量曲線の次数は高々 13 次で、余程特殊な場合を除き高々 11 次として十分である。代表的な河底曲線の形状は、 $n=3$ では両岸より流心に向って水深が漸次深くなるもの、 $n=4$ では一方の岸の近くに深みが発達しつつあるもの、 $n=5$ では中央に洲ができるこの両側に 2 つの深みがあるもの、 $n=6$ ではこれ以上複雑なもので、大体このような河底状態に支配されてこれが決まる。中小河川で河底の凹凸が激しくなければ $n=3$ で十分な場合が多い。

III) V の誤差の絶対値が 2% 以内となる最小垂直線数

$Q/A = V$ の誤差が許容誤差以内となる n の最小値に対する資料数は

$n=3$ 7例; $n=4$ 8例; $n=5$ 4例; $n=6$ 1例

すなわち、II) にくらべて精度が大分改善される。これは A , Q の誤差が同符号となる資料が多いから ($n=3$ 17例; $n=4$ 17例; $n=5$ 18例), A , Q の誤差の少なくとも一方が許容誤差を越えている資料のうち (カッコ内), V の誤差が許容誤差以内となる例は極めて多く、次のとおりである (A , Q の誤差が共に許容誤差以内となっているにもかかわらず、 V の誤差が許容誤差を越える例は僅かに 3 例である)。

$n=3$ 7例 (15例); $n=4$ 11例 (13例); $n=5$ 1例 (2例)

IV) Q_0 と Q との精度の比較

河積としては深浅測量の結果より求めた値 A_0 を用い、更に平均値法により計算した A , Q より $V = Q/A$ を求めて流量 $Q_0 = A_0 V$ を算出するとき、 Q_0 と Q との誤差を調べると、 Q_0 の誤差の絶対値が Q のそれより小さい資料数はその逆のものより遙かに多く、 $n=4$ において Q の誤差の絶対値の平均が許容誤差以上 (3.7%) でも Q_0 のそれは許容誤差以内 (1.5%) となる。 $n=3$ では 4.7% が 2.8% に、 $n=5$ では 1.3% が 0.8% に改善される。

以上により筆者の提案する流量測定法は次のとおりである。

深浅測量の結果から河積を計算し、平均値法を用いて河積を算出するときの誤差が許容誤差以内となるために必要十分な垂直線数 n を定める。次に各垂直線下の水深を改めて測定し、観測点の深さ (普通 2 点法) を定め、1 点での観測時間は脈動の影響を僅少にするため 5 分以上とする。深浅測量時と流速測定時とで水位の違いがあればこれを補正して流速測定時の河積 A_0 とする。各垂直線に沿っての水深と縦平均流速とが測定できれば、これに対する平均値法公式に代入して A , Q を求める (A_0 と A との誤差は許容誤差以内となるはずである)。求める流量は、上の A , Q より $V = Q/A$ を計算して $Q_0 = A_0 V$ より算出される。

このようにして全観測点数を極力下げれば、水位の変動による誤差の介入が許容誤差以内となる範囲内で各観測点での流速測定時間を長くして脈動による誤差を最小にし、流量測定の精度を改善することができる。