

II-2

平方根指数型最大値分布への Probability Weighted Moment法の適用

山梨大学大学院 学生員 土屋一仁
山梨大学工学部 正員 竹内邦良

①はじめに

江藤ら(1986)は、一雨総雨量の確率分布として提案した平方根K分布から導いた平方根指数型最大値(SQET)分布と、ガンベル(EV1)分布、及び三母数対数正規(LN3)分布を、日本各地の年最大日雨量に適用した。その結果、彼らは、尤度、分布の裾辺りの推定値の安定性と妥当性等を評価基準として、SQET分布を日本の大雨(一雨総雨量、あるいは日単位程度)の確率評価に用いる妥当性を示した。

ところで、SQET分布の母数推定法としては、現在までに最尤(ML)法(江藤ら(1986))が示されている。先の彼らの検討でも、SQET分布の母数推定は、ML法であった。しかし、分布関数の母数や確率変量等は、推定手法で差異を生ずることが予想される。

そこで本報では、この分布の母数推定に Greenwood(1979)の提案するProbability Weighted Moment(PWM)法を適用して、新潟県の三面川流域における年最大日降水量、及び流量の既往最大値の再帰確率年(RP)を算出し、一方、SQET分布にML法、EV1分布にML法とPWM法を適用して算出したそれらと比較する。

②基礎概念

SQET分布は(1)式で示される。aは尺度母数、kは形状母数(大雨の年平均生起回数)であり変動係数、歪係数、尖り係数はkのみの関数である。

PWM法は、(2)式で示されるPWM Mr(母数の関数)と、標本資料より算出できる(3)式の \hat{M}_r (推定値)が一致すると仮定して、母数を推定する方法である。

SQET分布にこの手法を適用するための具体的方法を述べる。平均値の理論値を(5)式で表わすことにすると、この分布のPWM Mrは(6)式により表わされる。したがって、 $M1/M0$ は(7)式によって表わされる。ここで弊害として(7)式の逆関数を求める(kについて解く)ことの困難な点がある。そこで今回は、数値積分を用いkと $W(k)$ の数表を作成し、(7)式の逆関数を(8)式に示す多項式で近似させて(但し、作成した数表の上、下限を考慮して、この多項式は $M1/M0 > 0.61$ に限って有効とする)kを推定し、(5)式を用いaを推定する。

③実測資料への適用例

資料は、新潟県の三面川流域での年最大日降水量、及び流量(1953-83の31年間のもの)を用いた。Table 1に、SQET, EV1の母数を、それぞれML, PWM法により推定した時の31年間の既往最大値のRPを示す。この表からは、関数の違い、推定法の違いでRPに差異の生ずる点が見受けられる。

④まとめと課題

本報では、SQET分布の母数推定法が現段階までにML法のみであった点に注目し、この関数の母数をPWM法で推定する手順を示した。又、実測資料への適用も行ない既往最大値のRPの差異を確認した。しかし、SQET分布の母数をどちらの手法で推定すべきかを結論するには、Monte Carlo法を用いて、母集団の分布(SQET、対数ピアソン、Wakeby ..etc)を設定した上での、各推定法で推定されるクオンタイル値の誤差の期待値を求める、数値実験を行なう必要がある。

最後に、SQET分布の母数推定法として、もうひとつ重要と判断される積率法も、PWM法と

Table 1 Return Periods (Year)

	(Rainfall)		(Flood)	
	ML	PWM	ML	PWM
EV1	127	118	EV1	66 44
SQET	48	65	SQET	36 32

同様に、変動係数を変数とした(8)式のような多項式を作成すれば、この分布への適用が可能となることを付け加えておく。

$$F(x) = \begin{cases} 0 & (x < 0) \\ \exp(-k(1+\sqrt{x/a}) \exp(-\sqrt{x/a})) & (x \geq 0) \end{cases} \dots\dots (1)$$

$$M_r = E(XF^r) = \int_0^1 x_{(F)} F^r dF \dots\dots (2)$$

$$\hat{M}_r = \frac{1}{n} \sum x_i \frac{(i-1)(i-2)\dots(i-r)}{(n-1)(n-2)\dots(n-r)} \dots\dots (3)$$

$$M_r = \hat{M}_r \dots\dots (4)$$

$$\begin{aligned} M_0 &= \frac{1}{1-\exp(-k)} \frac{k}{2a} \int_0^\infty x \exp(-\sqrt{x/a}) \exp(-k(1+\sqrt{x/a}) \exp(-\sqrt{x/a})) dx \\ &= \frac{k}{1-\exp(-k)} \frac{a}{2} \int_0^\infty x \exp(-\sqrt{x}) \exp(-k(1+\sqrt{x}) \exp(-\sqrt{x})) dx \\ &= \frac{ak}{2(1-\exp(-k))} W(k) \end{aligned} \dots\dots (5)$$

$$M_r = \frac{ak}{2(1-\exp(-k))} W((r+1)k) \dots\dots (6)$$

$$M_1/M_0 = W(2k)/W(k) \dots\dots (7)$$

$$\begin{aligned} k &= (-\ln(C_0 + C_1D + C_2D^2 + C_3D^3 + C_4D^4))^6 \dots\dots (8) \\ D &= 2 \frac{M_1}{M_0} - 1 \end{aligned}$$

※参考文献

- 1)江藤・室田(1984):土木学会論文集Ⅱ、第345号、pp.101-109
- 2)江藤(1985):第40回年次講演会第2部、pp.13-14
- 3)江藤・室田・米谷・木下(1986):土木学会論文集Ⅱ、第369号、pp.165-174
- 4)土屋・竹内(1986):第41回年次講演会第2部、pp.91-92
- 5)竹内・土屋(1987):第31回水理講演会論文集、pp.191-196
- 6)竹内・土屋(1987):第14回関東支部年次発表会講演集、pp.60-61
- 7) Greenwood, Landwehr, Matalas & Wallis(1979): W.R.R., 15(5), pp.1049-1054
- 8) Landwehr, Matalas & Wallis(1979): W.R.R., 15(5), pp.1055-1064
- 9) Landwehr, Matalas & Wallis(1979): W.R.R., 15(6), pp.1361-1372
- 10) Landwehr, Matalas & Wallis(1979): W.R.R., 15(6), pp.1373-1379
- 11) Hosking, Wallis & Wood(1985): Technometrics, 27(3), pp.251-261