

名古屋工業大学 ○学生員 依田 真

名古屋工業大学 正 員 長尾正志

1. 研究の意義・目的

渇水時における貯水池の利水機能の評価において、目標とされる放流量がどの程度満足されるかという、量的な問題と同時に、現在の貯水量と目標放流量を前提として、空水に至るまでの期間長が、どれ位あるかという、時間的な側面はとくに異常渇水予想時において重要である。本研究は空水に至る期間長（いわゆる、first passage time）の分布の特性値、つまり、平均・分散・ひずみ係数の計算法を提示すると共に、実際の貯水池について適用計算を行い、初期貯水量や目標放流量によってこれらの分布特性値が、どのように変化してゆくかを考察したものである。なお、本研究は参考文献1)、2)の成果を利用した研究であり、2.2節では概略のみを示す。

2. 期間長分布の非対称性の推定

2.1 基礎仮定 次の記号および前提を用いる。 X_n : 期間 $(n, n+1)$ ($n=0, 1, \dots$) の間の流入量、ただし独立流量系列とする。 Z_n : 時点 n の直前の貯水量、 k, m : 貯水池の有効貯水容量、目標放流量、放流規則は単位期間内にできるだけ貯留し、期末に一度に放流するとすれば、貯水量方程式は次のようになる。 $Z_{n+1} = \min(k, Z_n + X_n) - \min(m, Z_n + X_n)$ また、 $P = (p_{ij})$ ($i, j=0, 1, \dots$): 貯水量 Z_n から Z_{n+1} への移行の遷移確率行列、 Γ : P の第1行および第1列を除去した行列 (p_{ij}) ($i, j=1, 2, \dots$)、 ϕ : P の第1列で第1行の要素を除去した列ベクトル (p_{i0}) ($i=1, 2, \dots$)、 r_i : Γ の第 i 行に相当する行ベクトル (p_{ij}) ($j=1, 2, \dots$)、 T_i : 初期貯水量 i から出発して、貯水量が初めて零になる期間長、 F_i : T_i の積率母関数

2.2 期間長分布の平均・分散^{1), 2)} 初期貯水量 i から始まり、期間 n の後に貯水量が零になる確率を $f_i^{(n)}$ とする。 $f_i^{(n)}$ は行列演算を用いれば、次のようになる。 $f_i^{(n)} = r_i \Gamma^{n-2} \phi$ ($n \geq 2$)、また、 $f_i^{(1)} = p_{i0} = G_{m-i}$ 、なお、 $g_i = \Pr\{X_n = i\}$ と書けば、 $G_{m-i} = \sum_{j=0}^{m-i} g_j$ である。ついで、 $F_i(z) \equiv \sum_{n=0}^{\infty} f_i^{(n)} z^n$ (1) は次のように計算できる。 $F_i(z) = G_{m-i} z + z^2 r_i (\mathbf{I} - z\Gamma)^{-1} \phi$ (2) ただし、 $\mathbf{A}^{-1}$ は $\mathbf{A}$ の逆行列であり、 $\mathbf{I}$ は単位行列である。(2)式により、 T_i の p.g.f. の性質から、 T_i の平均および分散は、 $E\{T_i\} = \{dF_i(z)/dz\}_{z=1} \equiv F'_i(1)$ 、 $V\{T_i\} = E\{T_i^2\} - E^2\{T_i\}$ で計算することができ、結果のみ示せば次式のようなになる。

$$E\{T_i\} = F'_i(1) = G_{m-i} + 2r_i(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\phi + r_i(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\Gamma(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\phi \quad (3)$$

$$V\{T_i\} = G_{m-i}(1 - G_{m-i}) + 4(1 - G_{m-i})r_i(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\Gamma(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\phi + (5 - 2G_{m-i})r_i \times (\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\Gamma(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\phi - \{r_i\{2(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1} + (\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\Gamma(\mathbf{I} - \Gamma)^{-1}\}\phi\}^2 \quad (4)$$

2.3 期間長分布のひずみ係数 ひずみ係数は次式で定義される。

$$C_s = \mu_3 / [V\{T_i\}]^{3/2} \quad (5), \quad \mu_3 \text{ は平均値まわりの3次の積率で、次式の関係がある。}$$

$$\mu_3 = E\{T_i^3\} - 3E\{T_i^2\}E\{T_i\} + 2E^3\{T_i\}, \quad \text{これに(1)式を用いれば、}$$

$$\mu_3 = F'''(1) + 3\{F''(1) + F'(1)\}\{1 - F'(1)\} - 2F'(1)\{1 - \{F'(1)\}^2\} \quad (6) \text{となる。}$$

(2) 式を微分し, $z=1$ を代入すれば, $F'(1)$, $F''(1)$, $F'''(1)$ の各項は計算される。たとえば, $F'(1)$ は(3)式となり, $F''(1)$, $F'''(1)$ は以下になる。

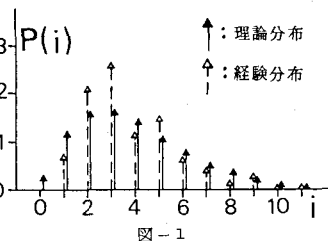
$$F'(1) = 2r_i(I-F)' \phi + 4r_i(I-F)' F'(I-F)' \phi + 2r_i\{(I-F)' F'\}^2(I-F)' \phi \quad (7)$$

$$F''(1) = 6r_i(I-F)' F'(I-F)' \phi + 12r_i\{(I-F)' F'\}^2(I-F)' \phi + 6r_i\{(I-F)' F'\}^3 \times (I-F)' \phi \quad (8),$$

(6) 式に(3), (7), (8) 式を代入すれば μ_3 は求められるから, この μ_3 と(4) 式を(5) 式に代入すれば, ひずみ係数は計算できる。

3. 適用計算例

3.1 計算例 天竜川水系, 美和ダムについて計算した。横軸に目標放流量 (M), 縦軸に初期貯水量 ($i=0, 1, \dots, K-M$) をと, た平面上の値として, 期間長の平均, 分散, ひずみ係数を表示した図をそれぞれ, 図-2, 図-3, 図-4 に示す。流入量分布は, 12 月~2 月の 3 ヶ月間の流入量について, 単位日数を 5 日と考え, 過去 10 年間の平均の流況とした。さらに, 基底流量として $2 \text{ m}^3/\text{sec}$ をあらかじめ流量分布から控除し, 単位化流量 $1 \text{ m}^3/\text{sec}$ により離散化した経験分布に対して, 2 次以下の積率の合致により, 負の二項分布を理論分布として設定した。経験分布と理論分布を図-1 に示す。なお, 流量系列は独立が前提であるが, 上記の流況について, 単位日数の自己相関係数は 0.48 である。図-2~4 の各図について, 実線は流量分布に理論分布を用いたもの, 破線は経験分布をそのまま用いたものである。なお, 現実の美和ダムでは, 単位化流量を $1.0 \text{ m}^3/\text{sec}$ にとれば, 離散化した有効貯水容量は約 48 になるが, 計算結果を判りやすくするため, ここでは, $K=27$ として結果を示す。



3.2 考察 期間長分布の特徴としては, 一般にひずみ係数が正である。したがって, 分布形のピークの位置は, 図-2 から読み取る平均値より, 値の小さい方にあり, 特に初期貯水量が少なくなれば, その傾向は強まる。このことは, 渇水期においては, 単に平均値や分散だけでなく, 分布の非対称性, つまり, ひずみ係数が重要であることを意味する。放流量を一定とすれば, 初期貯水量が少なくなるほど, 分布は正の歪が大きくなると共に, 標準偏差は小さくなり尖りが大となる。また, 初期貯水量を一定とすれば, 放流量が増すにつれて平均値と変動係数は減少し, 分布形は値の小さい方へ移動しながら, 尖りは大となる。一方, ひずみ係数も減少するので, 分布は対称形に近づく。

本計算例では, 流入量の平均値は離散化した単位で約 4 ($6.0 \text{ m}^3/\text{sec}$) であり, したがって, $M=4$ 以下では, 満水への傾向が卓越する。

参考文献

- 1) 長尾正志・梶間孝幸志: 利水用貯水池における期間長特性の確率行列による推算, 水理講, 1980, pp. 65~70
- 2) 長尾正志・梶間孝幸志: 貯水池で水不足に至る期間長の確率的特性の推定, 年講, 1979, pp. 9~10

