

極限モーメント法の提案とその応用

01000170 青山学院大学 阿部俊一(ABE Shun-ichi)

1. 研究の経緯と目的

ユニットの長寿命化により実地の故障データからの信頼度推定が困難な場合も多いが、筆者は文献[1],[2]で、ユニットの寿命 X がワイブル分布

$$(1) R(x) = P(X > x) = \exp\left\{-\left(x/c\right)^m\right\} \quad (x \geq 0)$$

に従い、かつ、使用—故障(取替)—使用—…の時間経過が定常な再生過程となる場合に、任意の時点 τ に使用中のユニットのその時点までの使用時間(年齢) S を n 個の再生過程に対して観測したデータ s_1, s_2, \dots, s_n による未知パラメータ m と c の推定法を研究した。このとき、定常再生過程の性質から上記の使用時間 S の確率密度関数は、

$$(2) g(s) = R(s)/\mu \quad (\mu = E(X) = c\Gamma(1+1/m))$$

であり、また S^a の期待値は、 $a > 0$ のとき

$$(3) E(S^a) = c^a \Gamma((a+1)/m) / \Gamma(1/m) \equiv v_a$$

であるから、 m と c の推定には、最尤法やモーメント法の使用が考えられる。しかし、これらの方法では m の推定値が求まらない場合が多いことが文献[4]に示されている。筆者は、この問題に対して、文献[2]と[3]で、通常モーメント法(OMM)を拡張した“拡張モーメント法(EMM)”を提案した。

この方法では、適当な実数 $a > b > 0$ に対する a 次および b 次のモーメント：

$$(3) \bar{S}^a = \sum_{i=1}^n s_i^a / n, \quad \bar{S}^b = \sum_{i=1}^n s_i^b / n$$

を用い、 m と c の初期推定値 \bar{m} と \bar{c} を求めるための方程式は

$$(4) c = \left\{ \bar{S}^a \Gamma(1/m) / \Gamma((a+1)/m) \right\}^{1/a} \\ = \left\{ \bar{S}^b \Gamma(1/m) / \Gamma((b+1)/m) \right\}^{1/b}$$

である。適当な $a > b > 0$ に対し、(4)を満たす解 \bar{m} が存在するとき、更に \bar{m} の m に対する偏り

$B(\bar{m})$ と平均2乗誤差 $MSE(\bar{m})$ を近似的に評価する式を導くことができるから、 \bar{m} の偏りを補正した m の推定値 \bar{m}_1 から $MSE(\bar{m}_1)$ を近似的に最小にする (a, b) の値 (\bar{a}, \bar{b}) を数値的に求め、この (\bar{a}, \bar{b}) を(4)の (a, b) に代入して m の第2次推定値を求める。この手順を2~3回反復して、 m の推定値 m^* を求めるのである。筆者は、文献[2],[3]で提案した拡張モーメント法により、与えられたデータに対して実数 $a > b > 0$ を適切に選べば、どんな場合でも m の推定値を求めることができるであろうと期待した。しかし、このような (a, b) の数値的探索で点検する (a, b) は有限個だけであるため、目指す (a, b) が容易に見つからない場合も(最尤法やOMMよりはるかに少ないが)起こり得る。

本稿では、与えられたデータ s_1, s_2, \dots, s_n に対して最尤法やOMMで m の推定値が求まらない場合に、EMMの a と b を具体的にどう選べば m の推定値が得られるかを追究し、新たに a を b に収束させた極限として得られる方程式を導き、この式の b の値を適切に調整すれば、この方程式はほぼ確実に解 \check{m} を持つこと、および、 \check{m} の m に対する平均2乗誤差 $MSE(\check{m})$ を漸近的に最小にするよ

うに b を更新し、更に、得られた \check{m} の偏りを修正して m の最終的な推定値 $m^{\#}$ を求める“極限モーメント法(LMM)”を提案し、その適用例とモンテカルロ・シミュレーションの結果を示す。特に上記のLMMと最尤法の関係が示される。

2. 極限モーメント法の導入

与えられた $a > b > 0$ と \bar{S}^a, \bar{S}^b を用いて前節で述べた拡張モーメント法(EMM)により、 m の推定

値 \bar{m} を求めようとしても, \bar{S}^a と \bar{S}^b が

$$(5) \quad \bar{S}^a < \left\{ (b+1)\bar{S}^b \right\}^{a/b} / (a+1)$$

の関係にあるときは, (4) を満足する解 \bar{m} は存在しないことを証明することができる. このような事態を避けるためには, a をなるべく b に近づけることが考えられるが, $a=b>0$ としてしまえば, 任意の $m>0$ が (4) の解となり, これは無意味となる. そこで $a=b+\delta$, $a-b=\delta$ とおき, $\delta>0$ が十分 0 に近いとき, $O(\delta^2)=\Delta$ と書いて

$$\begin{aligned} (\log \bar{S}^a) / a &= (\log \bar{S}^b) / b + \delta \left\{ -\log \bar{S}^b \right. \\ &\quad \left. + \overline{S^b \log S^b} / S^b \right\} / b + \Delta, \end{aligned}$$

$$G_0(m) / a = G_0(m) / b - \delta G_0(m) / b^2 + \Delta,$$

$$\begin{aligned} G_a(m) / a &= G_b(m) / b - \delta \{ G_b(m) \\ &\quad + (b/m) \psi((b+1)/m) \} / b^2 + \Delta \end{aligned}$$

の各式を (4) の両辺の自然対数をとった式に代入し,

δ に対して Δ を無視すると, 結局, 次式

$$(6) \quad G_0(m) - G_b(m) + (b/m) \psi((b+1)/m) = -\log \bar{S}^b + \overline{S^b \log S^b} / S^b$$

が得られる. ここに G_0, G_b は次式で定義し,

$$G_b(m) = \log \Gamma((b+1)/m) \quad (b \geq 0),$$

$$\overline{S^b \log S} = \left(\sum_{i=1}^n s_i^b \log s_i \right) / n \quad \text{とする.}$$

注意 1 (6) が本稿で提案する“極限モーメント法”の方程式である. この式で特に $b=m$ とおき,

$G_m(m) = G_0(m) - \log m$ に注意すると, m を推定するための最尤方程式が得られる(文献[3]). 従って,

(6) を満足する $b>0$ と $m>0$ の組 $\left(\overset{\vee}{b}, \overset{\vee}{m} \right)$ の集合を A とおくと, 最尤解 \hat{m} が存在するとき,

$$(7) \quad (\hat{m}, \hat{m}) \in A$$

となり, (6) は最尤方程式を含む, 更に一般的な方程式である.

注意 2 (6) の左辺を $L_b(m)$ とおくと,

$$L_b'(m) < 0, \quad L_b(m) \rightarrow \infty \quad (m \rightarrow 0),$$

$$L_b(\infty) = \frac{1}{2} \left(\frac{b}{b+1} \right)^2 - \frac{1}{3} \left(\frac{b}{b+1} \right)^3 + \dots,$$

$\frac{\partial}{\partial b} L_b(m) > 0$: (6) の右辺を $R(b)$ とおくと, $R'(b) > 0$ を証明することができる.

注意 3 与えられた $b>0$ に対して, (3) から

$$E(\overline{S^b \log S}) = \frac{d}{db} v_b \equiv v_{b1},$$

$$E(\overline{S^b (\log S)^2}) = \frac{d^2}{db^2} v_b \equiv v_{b2},$$

を求めることができ, これらから (6) の解 $\overset{\vee}{m}$ の m に対する偏り $B(\overset{\vee}{m})$ と平均 2 乗誤差 $MSE(\overset{\vee}{m})$ の漸近値を b, c, m, n の関数として与えることができる.

これらを用いて $\overset{\vee}{m}$ を改良し, 最終的な推定値 $m^\#$

を求める. いま, $B_{11} = v_{2b,0} / v_{b0}^2 - 1$,

$B_{12} = v_{2b,1} / v_{b0} / v_{b1} - 1$, $B_{22} = v_{2b,2} / v_{b1}^2 - 1$,

$\mu_{b1} = \log C + \psi((b+1)/m) / m$,

$$\begin{aligned} \varphi_b(m) &= \left\{ \psi((b+1)/m) - \psi(1/m) \right. \\ &\quad \left. - b(b+1) \psi'((b+1)/m) / m \right\} / m \end{aligned}$$

とおくと, n が十分大きいとき漸近的に

$$(8) \quad nE \left\{ (m^\# / m - 1)^2 \right\} = \left[(1 + b\mu_{b1})^2 B_{11} - 2(1 + b\mu_{b1}) b\mu_{b1} B_{12} + b^2 \mu_{b1}^2 B_{22} \right] / \varphi_b^2(m)$$

と評価される. シミュレーション結果はここでは省略.

引用文献

- [1] 阿部: “定常再生過程の一点における年令データによる故障特性推定法”, 日本OR学会1990年度秋季研究発表会アブストラクト集.
- [2] 阿部: “定常再生過程の一点における寿命または余命のデータによる故障特性推定法(II)”, 日本OR学会1991年度秋季研究発表会アブストラクト集.
- [3] Abe, S.: “Reliability estimation from current ages and/or residual life times of units at an arbitrary instant of stationary renewal process”, Proc. APORS'91, Beijing U.P., 1992.
- [4] 橋本: “ある時点で稼働中のアイテムの寿命データを用いたワイブルパラメータの推定”, 東京理科大学1990年度修士論文(野中保雄教授指導).