

极值 I 型分布恒加应力试验的统计分析

王 锋 吴绍敏

(华侨大学管理信息科学系, 泉州 362011)

摘要 对极值 I 型分布场合, 排除形状参数与加速应力无关的限制, 进行恒加应力寿命试验统计分析, 给出正常应力水平下寿命分布的参数及变异系数估计.

关键词 极值 I 型, 恒加应力, 统计分析

中图分类号 O 213.2

文献标识码 A

1 问题的提出

问题 1 加速寿命试验的可靠性统计分析, 一般作如下假设^[1~4].

() 产品在应力水平 S_1, S_2, \dots, S_k 的加速条件下, 其寿命分布类型与正常应力水平 S_0 条

件下的寿命分布类型相同, 即 $T_i \sim F\left(\frac{\mu_i - t}{\sigma_i}\right) (i = \overline{0, k})$.

() $\sigma = \sigma_1 = \dots = \sigma_k$, 即形状参数与应力变化无关.

() 位置参数 μ 与所加应力 S 有如下的关系, 即 $\mu = a + bQ(S)$, 其中 $Q(S)$ 是应力 S 的某个已知函数.

假定()是有道理的, 因加速寿命试验时, 选择的应力水平必须保持“失效机理不变”; 否则无法进行分析, “失效机理不变”首先反映在分布类型不变. 假定()是由试验总结出来的统计模型, 是有根据的, 可以接受. 假定()似乎根据不足. 在应力水平 $S_i (i = \overline{0, k})$ 上产品的寿命为 $T_i \sim F\left(\frac{\mu_i - t}{\sigma_i}\right)$, 因 $T_i \sim T_j$, 当 $i \neq j$, 就该有 $\mu_i = \mu_j, \sigma_i = \sigma_j$, 故 σ 与应力的变化不会无关.

问题 2 几乎所有的书籍与文献都是应用图分析法、线性无偏估计法和最优线性无偏估计法进行分析. 这 3 种方法计算麻烦且要查许多数值表, 分析出的结论误差较大且难以推广应用, 不利于对产品可靠性的评定.

本文将去掉不合理的假定(), 应用最大似然估计法, 在恒加应力试验下, 对极值 I 型分布 $I(\mu, \sigma, t)$ 进行统计分析, 方法简单且估计精度高.

极值 I 型可作为串、并联系统的失效分布, 且在应力-强度模型的计算以及在航空、化工、机械等部门, 都有广泛的应用.

2 引理与假定

引理 1 设 $T \sim F(t) = \exp\{-\exp(-\frac{t-\mu}{\sigma})\}$, 则 $X = \exp(-\frac{T}{\sigma})$ 服从指数分布 $F(x) = 1 - \exp(-\lambda x)$, 其中 $\lambda = \exp(\frac{-\mu}{\sigma})$. 记 $\theta = \frac{1}{\lambda} = \exp(\frac{\mu}{\sigma})$.

证明 $P(X \leq t) = P(\exp(-T/\sigma) \leq t) = P(T > -\sigma \ln t) = 1 - \exp\{-\exp(\frac{\sigma \ln t - \mu}{\sigma})\} = 1 - \exp\{-\exp(\ln t - \frac{\mu}{\sigma})\} = 1 - \exp\{-t \cdot \exp(-\frac{\mu}{\sigma})\} = 1 - \exp\{-\lambda t\}$, 其中 $\lambda = \exp(-\frac{\mu}{\sigma})$.

引理 2 设 $T \sim I(\mu, \sigma, t)$, 则 T 的变异系数 $\delta = \pi / \sqrt{6} (\theta + \gamma)$ 为 Euler 常数, 其中 $\theta = \mu / \sigma$, $\gamma = 0.577\ 215\ 7\dots$ 证明略.

假定 在正常应力水平 S_0 和加速应力水平 $S_1 < S_2 < \dots < S_k$ 下, 产品的寿命均服从 $I(\mu_i, \sigma_i, t) \ i = \overline{0, k}$, 其分布函数为 $F_i(t) = \exp\{-\exp(-\frac{t-\mu_i}{\sigma_i})\}$, $i = \overline{0, k}$, 其中 $\sigma_i > 0$ 是形状参数, μ_i 是位置参数.

因指数分布 $X \sim E(\lambda)$, 记 $\theta = \frac{1}{\lambda}$ 满足阿伦尼斯方程, $\ln \theta = a + bQ(S)$, 其中 $Q(S)$ 是应力 S 的某一已知函数, 由引理 1 可得.

假定 若 $T \sim I(\mu, \sigma, t)$, 则

$$\frac{\mu}{\sigma} = a + bQ(S). \quad (1)$$

特别当 $\sigma = 1$, $T \sim I(\mu, 1, t)$, 则

$$\mu = a_1 + b_1 Q(S). \quad (2)$$

式(1), (2)是两个统计模型.

3 参数估计

3.1 在各加速应力水平 S_i 上参数 μ_i, σ_i 的最大似然估计

定理 设在应力水平 S_i 上, 产品寿命 T_i 服从 $F_i(t) = 1 - \exp\{-\exp(-\frac{t-\mu_i}{\sigma_i})\}$ 分布, 则 μ_i, σ_i 的最大似然估计由方程组:

$$\mu_i = -\sigma_i \ln\left\{\frac{1}{r_i} \left[\sum_{j=1}^{r_i} \exp(-t_{ij}/\sigma_i) + (n_i - r_i) \exp(-T_i^*/\sigma_i) \right]\right\} \quad (3)$$

以及

$$\sigma_i = \frac{\frac{1}{r_i} \sum_{j=1}^{r_i} t_{ij} - \frac{\sum_{j=1}^{r_i} \exp(-t_{ij}/\sigma_i) + (n_i - r_i) T_i^* \exp(-T_i^*/\sigma_i)}{\sum_{j=1}^{r_i} \exp(-t_{ij}/\sigma_i) + (n_i - r_i) \exp(-T_i^*/\sigma_i)} \quad (4)$$

确定. 其中 n_i 为 S_i 上试验样品数, r_i 为 S_i 上的失效个数, $(n_i - r_i)$ 为 S_i 上的未失效个数, $t_{ij} (j = \overline{1, r_i})$ 为应力水平 S_i 上的失效时间, T_i^* 为 S_i 上的试验截止时间. 当定时截尾时, T_i^* 为截尾试验时间; 当定数截尾试验时, $T_i^* = t_{r_i} (i = \overline{1, k})$.

$$\begin{aligned}
L(t_{i1}, t_{i2}, \dots, t_{ir_i} | \mu_i, \sigma_i) &= C \prod_{j=1}^{r_i} \frac{1}{\sigma_i} \exp\left(-\frac{t_{ij} - \mu_i}{\sigma_i}\right) \exp\left\{-\exp\left(\frac{t_{ij} - \mu_i}{\sigma_i}\right)\right\} \cdot \\
&\quad \exp\left\{-(n_i - r_i) \exp\left[-\left(\frac{T_i^* - \mu_i}{\sigma_i}\right)\right]\right\}, \\
\ln L &= \ln C + \sum_{j=1}^{r_i} \ln\left\{\frac{1}{\sigma_i} e^{-\left(\frac{t_{ij} - \mu_i}{\sigma_i}\right)} e^{-e^{-\left(\frac{t_{ij} - \mu_i}{\sigma_i}\right)}}\right\} + (n_i - r_i) \ln e^{-e^{-\left(\frac{T_i^* - \mu_i}{\sigma_i}\right)}} = \\
&= \ln C + \sum_{j=1}^{r_i} \left\{-\ln \sigma_i - \left(\frac{t_{ij} - \mu_i}{\sigma_i}\right) - e^{-\left(\frac{t_{ij} - \mu_i}{\sigma_i}\right)}\right\} - (n_i - r_i) e^{-\left(\frac{T_i^* - \mu_i}{\sigma_i}\right)} = \\
&= \ln C - r_i \ln \sigma_i - \frac{1}{\sigma_i} \sum_{j=1}^{r_i} t_{ij} + \frac{r_i \mu_i}{\sigma_i} - e^{\mu_i / \sigma_i} \left\{\sum_{j=1}^{r_i} e^{-t_{ij} / \sigma_i} + (n_i - r_i) e^{-T_i^* / \sigma_i}\right\}.
\end{aligned}$$

由 $\frac{\partial \ln L}{\partial \mu_i} = 0$, 可得

$$\begin{aligned}
\frac{r_i}{\sigma_i} - \frac{1}{\sigma_i} e^{\frac{\mu_i}{\sigma_i}} \left[\sum_{j=1}^{r_i} e^{-\frac{t_{ij}}{\sigma_i}} + (n_i - r_i) e^{-\frac{T_i^*}{\sigma_i}} \right] &= 0, \\
e^{\mu_i / \sigma_i} &= r_i / \left[\sum_{j=1}^{r_i} e^{-\frac{t_{ij}}{\sigma_i}} + (n_i - r_i) e^{-\frac{T_i^*}{\sigma_i}} \right],
\end{aligned} \quad (5)$$

或

$$\mu_i = -\sigma_i \ln \left[\frac{1}{r_i} \left(\sum_{j=1}^{r_i} e^{-\frac{t_{ij}}{\sigma_i}} + (n_i - r_i) e^{-\frac{T_i^*}{\sigma_i}} \right) \right]. \quad (6)$$

由 $\frac{\partial \ln L}{\partial \sigma_i} = 0$, 可得

$$\begin{aligned}
-\frac{r_i \mu_i}{\sigma_i^2} - \frac{r_i}{\sigma_i} + \frac{1}{\sigma_i^2} \sum_{j=1}^{r_i} t_{ij} + \frac{\mu_i}{\sigma_i^2} e^{\mu_i / \sigma_i} \left[\sum_{j=1}^{r_i} e^{-\frac{t_{ij}}{\sigma_i}} + (n_i - r_i) e^{-\frac{T_i^*}{\sigma_i}} \right] - \\
e^{\mu_i / \sigma_i} \frac{1}{\sigma_i^2} \left[\sum_{j=1}^{r_i} t_{ij} e^{-t_{ij} / \sigma_i} + T_i^* (n_i - r_i) e^{-T_i^* / \sigma_i} \right] &= 0.
\end{aligned} \quad (7)$$

把式(5)代入式(7), 整理得

$$\sigma_i = \frac{1}{r_i} \sum_{j=1}^{r_i} t_{ij} - \frac{\left[\sum_{j=1}^{r_i} t_{ij} e^{-t_{ij} / \sigma_i} + (n_i - r_i) T_i^* e^{-T_i^* / \sigma_i} \right]}{\sum_{j=1}^{r_i} e^{-t_{ij} / \sigma_i} + (n_i - r_i) e^{-T_i^* / \sigma_i}}. \quad (8)$$

由式(6)和(8)知定理成立.

应用时, 只要对式(4)进行迭代. 令 $\hat{\sigma}_i = 1$ 代入式(4)右边求得 $\hat{\sigma}_{i1}$, 再将 $\hat{\sigma}_{i1}$ 代入式(4)右边求得 $\hat{\sigma}_{i2}$, 如此迭代 k 次使得 $|\hat{\sigma}_{ik} - \hat{\sigma}_{i(k+1)}| < 0.001$ 即停止. 将 $\hat{\sigma}_{ik}$ 作为 $\hat{\sigma}$ 的估计值, 再将 $\hat{\sigma}$ 代入式(3)求得 $\hat{\mu}_i$.

3.2 μ_0 的估计

利用数据组 $(\hat{\mu}_i, \mathcal{Q}(S_i))$, $i = \overline{1, k}$, 由式(2)按最小二乘法, 可求得

$$\hat{a}_1 = \bar{\mu} - \hat{b}_1, \quad \hat{\varphi} \hat{b}_1 = \left[\sum_{i=1}^k \hat{\mu}_i \mathcal{Q}(S_i) - k \bar{\mu} \bar{\varphi} \right] / \left[\sum_{i=1}^k \mathcal{Q}(S_i) - k \bar{\varphi} \right],$$

以及

$$\bar{\mu} = \frac{1}{k} \sum_{i=1}^k \hat{\mu}_i, \quad \bar{\varphi} = \frac{1}{k} \sum_{i=1}^k \mathcal{Q}(S_i). \quad (9)$$

从而, 得到方程式为

$$\hat{\mu} = \hat{a}_1 + \hat{b}_1 \hat{\varphi}(S). \quad (10)$$

因此,可求得 μ_0 的估计值 $\hat{\mu}_0 = \hat{a} + \hat{b}Q(S_0)$.

3.3 σ_0 的估计

记 $\hat{\theta} = \frac{\mu_i}{\sigma_i}$. 利用数据组 $(\hat{\theta}, Q(S_i)), i = \overline{1, k}$, 由式(1)按最小二乘法可求得

$$\hat{a} = \hat{\theta} - \hat{b}Q, \quad \hat{b} = \left[\sum_{i=1}^k \hat{\theta} Q(S_i) - k\hat{\theta}Q \right] / \left[\sum_{i=1}^k Q^2(S_i) - kQ^2 \right], \quad (11)$$

其中 $\hat{\theta} = \frac{1}{k} \sum_{i=1}^k \hat{\theta}, Q = \frac{1}{k} \sum_{i=1}^k Q(S_i)$. 得方程 $\hat{\theta} = \hat{a} + \hat{b}Q(S)$, 于是得 θ_0 的估计值 $\hat{\theta}_0 = \hat{a} + \hat{b}Q(S_0)$, 从而得到 σ_0 的估计值 $\hat{\sigma}_0 = \frac{\hat{a} + \hat{b}Q(S_0)}{\hat{\theta}_0}$. 由引理2可得变异系数 δ 的估计值, 即 $\hat{\delta} = \pi / \sqrt{6} (\hat{\theta}_0 + \nu)$.

4 实例计算

假定某种电子元件的寿命服从极值 I 型分布, 现抽取一批样品进行温度的恒加应力寿命试验, 其结果如表1所示.

表1 恒加应力试验数据

应力水平/K	样品数	失效数	失效时间/h	截止时间/h
$S_1 = 360$	$n_1 = 20$	$r_1 = 4$	4.07, 4.37, 6.00, 6.20	$T_1^* = 6.5$
$S_2 = 400$	$n_2 = 16$	$r_2 = 4$	2.80, 3.20, 3.85, 5.23	$T_2^* = 5.3$
$S_3 = 440$	$n_3 = 12$	$r_3 = 4$	2.20, 2.40, 3.47, 4.57	$T_3^* = 4.6$
$S_4 = 480$	$n_4 = 8$	$r_4 = 4$	1.20, 2.09, 3.40, 3.95	$T_4^* = 4.6$

试求在正常温度 $S_0 = 320$ K 下, 产品寿命分布函数及可靠性特征值估计.

4.1 σ_i 和 μ 的估计

将各加速应力水平的数据代入式(3), (4)进行迭代. 取精度为 0.000 1, 求得 $\hat{\sigma}_1 = 0.593 3$, $\hat{\mu}_1 = 4.500 6$; $\hat{\sigma}_2 = 0.555 6$, $\hat{\mu}_2 = 3.248 7$; $\hat{\sigma}_3 = 0.614 5$, $\hat{\mu}_3 = 2.616 5$; $\hat{\sigma}_4 = 0.845 4$, $\hat{\mu}_4 = 1.970 7$.

4.2 μ_0 的估计

取 $Q(S) = 1/Sk_0, k_0 = 0.861 7 \times 10^{-4}/k$ (波兹曼常数), 可得

$Q: 32.236 0, 29.012 4, 26.374 9, 24.177 0$;

$\mu_i: 4.500 6, 3.248 7, 2.616 5, 1.970 7$;

$\hat{\theta} = \frac{\mu_i}{\sigma_i}: 7.585 7, 5.847 2, 4.257 9, 2.331 1$.

由 $y_0 = 0.994 7$, 说明方程 $\hat{\mu} = -5.549 7 + 0.308 9Q(S)$ 可靠. 将 $Q(S_0) = 36.265 5$ 代入该方程, 求得 $\mu_0 = 5.652 7$.

4.3 σ_0 和 δ_0 的估计

由假定 $\theta = a + bQ(S)$, 类似可得 $\hat{\theta} = -12.913 5 + 0.641 1Q(S)$. 因 $y_0 = 0.993 6$, 说明方程可靠, 将 $Q(S_0)$ 代入该方程求得 θ_0 的估计值, $\hat{\theta}_0 = 10.336 6$, 进而可以求得 σ_0 的估计值, 即 $\hat{\sigma}_0 = 0.546 9$.

变异系数 $\hat{\delta}_0$ 的估计为 $\hat{\delta}_0 = \pi / \sqrt{6} (\hat{\theta}_0 + \nu) = 0.117 52$. 因此, 正常应力下产品寿命的分布函数为

$$F(t) = \exp\left(-\exp\left(\frac{t - 5.652 7}{0.546 9}\right)\right)$$

由此可求得所有可靠性特征值.

5 结束语

- (1) 由实例计算知, 形状参数 σ 并非与应力无关.
- (2) 若认为形状参数 σ 与应力无关, 则加上假定 $\sigma_0 = \sigma_1 = \sigma_2 = \dots = \sigma_k$. 此时, 假定() 中的 $\frac{\mu}{\sigma} = a + bQ(S)$ 与 $\mu = a + bQ(S)$ 两个模型实质上一样, 故可去掉(1), 恰好与许多文献的假定一致. 此时可认为 $\sigma_i (i = \overline{1, k})$ 的不同是由随机误差引起的, 因此 σ_0 的估计值可用 $\bar{\sigma} = \frac{1}{4} \sum_{i=1}^4 \hat{\sigma}_i = 0.652\ 2$, 无需应用图分析法或最佳线性无偏估计法. 应用最大似然估计法, 既简单又精度高.
- (3) 若无法判断 $\sigma_i (i = \overline{1, k})$ 的差异是随机误差, 那么形状参数 σ 与应力无关的假定, 不是错误就是多余, 可采用本文的方法.
- (4) 对 σ_0 的估计方法不同, 会影响对变异系数的估计. 用 $\bar{\sigma}_0 = 0.652\ 2$ 算得 $\delta_0 = 0.138\ 7$, 用 $\hat{\sigma}_0 = 0.546\ 9$ 又算得 $\hat{\delta}_0 = 0.117\ 5$, 当然也会影响其它可靠性特征值.

参 考 文 献

1 戴树森, 黄鹤良, 王玲玲等. 可靠性试验及其统计分析[M]. 北京: 国际工业出版社, 1983. 449 ~ 578
2 茆诗松. 指数分布场合下步进应力加速寿命试验的统计分析[J]. 应用数学学报, 1985, (3): 311 ~ 316
3 吴绍敏. 指数分布场合步进应力加速寿命试验的贝叶斯分析[J]. 华侨大学学报(自然科学版), 1994, 15 (1): 6 ~ 9
4 程细玉. 极值 I 型变异系数估计[J]. 华侨大学学报(自然科学版), 1998, 19(2): 115 ~ 117

Statistical Analysis of Constant Stress Accelerated
Life Testing for the Occasion of
Extreme Value I Distribution

Wang Feng Wu Shaomin

(Dept. of Manag. Info. Sci., Huaqiao Univ., 362011, Quanzhou)

Abstract A statistical analysis is made on the constant stress accelerated life testing. It is made for the occasion of extreme value I distribution where the restriction that shape parameter remains unchanged at different stress levels. The estimates of parameter and variation coefficient of life distribution are given under normal stress level.

Keywords extreme value I, constant stress accelerated, statistical analysis