

文章编号: 1000-0887(1999) 07-0707-06

疲劳可靠性设计中的 $\gamma_p S_a S_m N$ 曲面理论与二维可靠性 Miner 公式*

熊峻江, 武哲, 高镇同

(北京航空航天大学 固体力学研究所, 北京 100083)

(王彪推荐)

摘要: 首先提出了 $\gamma_p S_a S_m N$ (置信度_可靠度_应力幅值_应力均值_疲劳寿命) 曲面概念; 然后导出了 $p S_a S_m N$ 曲面和 $\gamma_p S_a S_m N$ 曲面的极大似然估计式; 并给出了指定寿命下的疲劳强度概率分布和二维可靠性 Miner 公式, 最后, 给出了应用实例

关键词: 疲劳可靠性; $p S_a S_m N$ 曲面; $\gamma_p S_a S_m N$ 曲面; 二维可靠性 Miner 公式
中图分类号: O346.2 文献标识码: A

引言

为了计算具有可靠度的疲劳裂纹形成寿命——安全裂纹形成寿命, 和进行耐久性设计的损伤度评估, 必须采用具有可靠度的二维概率 Miner 累积损伤理论^[1,2], 文献[3]给出了二维概率 Miner 公式使用的 $p S_a S_m N$ 曲面及其拟合法。由于 $p S_a S_m N$ 曲面是根据小子样或极小子样的数据信息统计推断而得, 这样势必导致估计、推断出的结果与母体真值发生偏差, 为保证安全, 必须考虑 $p S_a S_m N$ 曲面的置信度, 使估算出的疲劳寿命安全和可靠^[1,4,5]。为此, 本文在进一步研究 $p S_a S_m N$ 曲面和疲劳强度概率分布的基础上, 研究了具有可靠度与置信度的 $S_a S_m N$ 曲面, 即 $\gamma_p S_a S_m N$ 曲面, 并给出了通过 $\gamma_p S_a S_m N$ 曲面, 估算具有可靠度与置信度的疲劳寿命的二维可靠性 Miner 公式。

1 $p S_a S_m N$ 曲面

$S_a S_m N$ 曲面公式^[3]为

$$N = C \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a - S_0 \right]^m,$$

式中 C, m, S_0 为材料常数, σ_b 为材料拉伸强度极限。对上式两边取对数, 得 $Y = bX + a$, 式中 $Y = \lg N(S_a, S_m), X = \lg \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a - S_0 \right], b = m, a = \lg C$ 。由于疲劳寿命存在分散性, 常采

* 收稿日期: 1997_04_25; 修订日期: 1999_03_08

基金项目: 国家自然科学基金资助项目(19672051)

作者简介: 熊峻江(1966~), 男, 博士, 副教授, 研究方向: 复合材料损伤力学, 已发表论文 40 余篇, 专著 1 部, 获 1 项部级科技进步二等奖, 2 项部级科技进步三等奖。

用数学模型 $Y_i = a + bX_i + \varepsilon_i(S_a, S_m)$ 回归观测数据 (x_i, y_i) , ($i = 1, 2, \dots, n$), $\varepsilon_i(S_a, S_m) \sim N[0, \sigma_i^2(S_a, S_m)]$, 且 $\text{cov}[\varepsilon_i(S_a, S_m), \varepsilon_j(S_a, S_m)] = 0, i \neq j$, 即 $\varepsilon_i(S_a, S_m)$ 和 $\varepsilon_j(S_a, S_m)$ 相互独立. 因而, $Y_i \sim N[a + bX_i, \sigma_i^2(S_a, S_m)]$. 研究发现: 试样疲劳寿命分散性与应力水平有一定的关系, 通常假定标准差 $\sigma_i(S_a, S_m)$ 与对数应力水平 $\lg\left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m}S_a - S_0\right]$ 成线性关系^[1, 6~8],

即 $\sigma_i(S_a, S_m) = e + d \cdot \lg\left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m}S_a - S_0\right]$, 于是, Y_i 概率密度函数为

$$f(y_i) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_i(S_a, S_m)} \cdot \exp\left[-\frac{1}{2\sigma_i^2(S_a, S_m)}(y_i - a - bx_i)^2\right].$$

对数似然函数:

$$\ln L(b_1, b_2, \sigma_0, \tau_0, d) = -\frac{n}{2} \cdot \ln(2\pi) - \sum_{i=1}^n \ln \sigma_i(S_a, S_m) - \sum_{i=1}^n \frac{(y_i - a - bx_i)^2}{2\sigma_i^2(S_a, S_m)}.$$

根据极大似然原理得到

$$a = Y - bX, \quad b = L_{xy} / L_{xx}, \quad R = L_{xy} / \sqrt{L_{xx}L_{yy}}, \quad (1)$$

式中
$$m_1 = \sum_{i=1}^n \frac{1}{\sigma_i^2(S_a, S_m)}, \quad X = \frac{1}{m_1} \sum_{i=1}^n \frac{x_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)}, \quad Y = \frac{1}{m_1} \sum_{i=1}^n \frac{y_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)},$$

$$L_{xx} = \sum_{i=1}^n \frac{x_i^2}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} - \frac{1}{m_1} \left\{ \sum_{i=1}^n \frac{x_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} \right\}^2,$$

$$L_{yy} = \sum_{i=1}^n \frac{y_i^2}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} - \frac{1}{m_1} \left\{ \sum_{i=1}^n \frac{y_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} \right\}^2,$$

$$L_{xy} = \sum_{i=1}^n \frac{x_i y_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} - \frac{1}{m_1} \left\{ \sum_{i=1}^n \frac{x_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} \right\} \left\{ \sum_{i=1}^n \frac{y_i}{\sigma_i^2(S_a, S_m)} \right\}.$$

从式(1)可以看出, a, b 为 S_0 的函数, 通过线性相关系数优化计算可确定出 S_0 . 根据前面所述由 $Y_i \sim N[a + bX_i, \sigma_i^2(S_a, S_m)]$ 可知, $y_p = y + u_p \sigma(S_a, S_m)$, 经变换得到

$$N = 10^{(u_p e)} \cdot C \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a - S_0 \right]^m \cdot \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a \right]^{(u_p d)} \quad (2)$$

上式即为 p - S_a - S_m - N 曲面估计式.

对于给定疲劳寿命 N , 由式(2)可得

$$u_p = \frac{\lg N - \lg C - m \cdot \lg[\sigma_b S_a / (\sigma_b - S_m) - S_0]}{e + d \cdot \lg[\sigma_b S_a / (\sigma_b - S_m) - S_0]}$$

此时疲劳强度分布函数为

$$P(S_a, S_m | N) = \int_{u_p}^{\infty} \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp\left[-\frac{x^2}{2}\right] dx$$

那么疲劳强度密度函数为

$$g(S_a, S_m | N) = \frac{1}{\sigma^5(S_a, S_m)} \cdot \exp\left\{-\frac{[\lg N - \mu(S_a, S_m)]^2}{2\sigma^2(S_a, S_m)}\right\} \cdot \left\{ \sigma(S_a, S_m) [\mu'_a \sigma'_m + \mu'_m \sigma'_a] \cdot \left\{ \sigma^2(S_a, S_m) - [\lg N - \mu(S_a, S_m)]^2 \right\} + [\lg N - \mu(S_a, S_m)] \sigma'_a \sigma'_m \cdot \left\{ 2\sigma^2(S_a, S_m) [\lg N - \mu(S_a, S_m)]^2 \right\} - \sigma^6(S_a, S_m) \mu'_a \mu'_m \mu'_m [\lg N - \mu(S_a, S_m)] \right\},$$

式中
$$\mu'_a = \frac{\partial \mu(S_a, S_m)}{\partial S_a} = \left[\frac{mC\sigma_b S_a}{\sigma_b - S_m} \right] \left[\frac{\sigma_b S_a}{\sigma_b - S_m} - S_0 \right]^{(m-1)},$$

$$\sigma'_a = \frac{\partial \sigma(S_a, S_m)}{\partial S_a} = e + d [\sigma_b \cdot \ln 10]^{-1},$$

$$\begin{aligned} \mu'_m &= \frac{\partial \mu(S_a, S_m)}{\partial S_m} = \frac{mC\sigma_b S_a}{(\sigma_b - S_m)^2} \left[\frac{\sigma_b S_a}{\sigma_b - S_m} - S_0 \right]^{(m-1)}, \\ \sigma'_m &= \frac{\partial \sigma(S_a, S_m)}{\partial S_m} = e + d[(\sigma_b - S_m) \cdot \ln 10]^{-1}, \quad \sigma'_{am} = 0, \\ \mu''_{am} &= \frac{\partial^2 \mu(S_a, S_m)}{\partial S_a \partial S_m} = \frac{m(m-1)C\sigma_b^2 S_a}{(\sigma_b - S_m)^3} \left[\frac{\sigma_b S_a}{\sigma_b - S_m} - S_0 \right]^{(m-2)} + \\ &\quad \frac{mC\sigma_b}{(\sigma_b - S_m)^2} \left[\frac{\sigma_b S_a}{\sigma_b - S_m} - S_0 \right]^{(m-1)}. \end{aligned}$$

2 $\gamma_p S_a S_m N$ 曲面

令随机变量 $Y(S_a, S_m) = \lg N(S_a, S_m)$, $N(S_a, S_m)$ 为指定应力水平 (S_a, S_m) 下疲劳寿命, 那么 $Y(S_a, S_m) \sim N[\mu(S_a, S_m), \sigma^2(S_a, S_m)]$, 于是, 对于正态母体 $N[\mu(S_a, S_m), \sigma^2(S_a, S_m)]$ 的一组观测值 $y_1(S_a, S_m), y_2(S_a, S_m), \dots, y_n(S_a, S_m)$, 其均值 $y(S_a, S_m)$ 和标准差 $s(S_a, S_m)$ 分别为

$$y(S_a, S_m) = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n y_i(S_a, S_m), \quad s(S_a, S_m) = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n [y_i(S_a, S_m) - y(S_a, S_m)]^2}{n-1}},$$

母体 p 分位值的估计值为 $\hat{y}_p(S_a, S_m) = y(S_a, S_m) + u_p \sigma(S_a, S_m)$, 其中 $\sigma(S_a, S_m) = \beta s(S_a, S_m)$, β 为标准差 $s(S_a, S_m)$ 的无偏修正系数^[1]. 由于均值 $Y(S_a, S_m)$ 和标准差 $s(S_a, S_m)$ 均为随机变量, 则 $\xi(S_a, S_m) = Y(S_a, S_m) + u_p \beta s(S_a, S_m)$ 为随机变量, 且近似遵循正态分布 $N[E(\xi), D(\xi)]$. 根据统计理论可知:

$$\begin{aligned} E[Y(S_a, S_m)] &= \mu(S_a, S_m), \quad E[\beta s(S_a, S_m)] = \sigma(S_a, S_m), \\ D[Y(S_a, S_m)] &= \sigma^2(S_a, S_m) / n, \quad D[s(S_a, S_m)] = \sigma^2(S_a, S_m)(1 - 1/\beta^2), \end{aligned}$$

于是, 可推得

$$\begin{aligned} E[\xi(S_a, S_m)] &= \mu(S_a, S_m) + u_p \sigma(S_a, S_m), \\ D[\xi(S_a, S_m)] &= D[Y(S_a, S_m)] + u_p^2 \beta^2 D[s(S_a, S_m)] = \\ &\quad \frac{\sigma^2(S_a, S_m)}{n} + u_p^2 (\beta^2 - 1) (\sigma^2(S_a, S_m)). \end{aligned}$$

由上面二式可得标准正态变量

$$\begin{aligned} U &= \frac{\xi(S_a, S_m) - E[\xi(S_a, S_m)]}{\sqrt{D[\xi(S_a, S_m)]}} = \\ &\quad \frac{[y(S_a, S_m) + u_p \beta s(S_a, S_m)] - [\mu(S_a, S_m) + u_p \sigma(S_a, S_m)]}{\sigma(S_a, S_m) \sqrt{1/n + u_p^2 (\beta^2 - 1)}}. \end{aligned}$$

根据统计知识又知 $\chi^2 / \nu = s^2(S_a, S_m) / \sigma^2(S_a, S_m)$, 且 U 与 χ^2 基本互相独立, 那么, 由上公式可得 t 统计量为

$$t = \frac{U}{\sqrt{\chi^2 / \nu}} = \frac{[y(S_a, S_m) + u_p \beta s(S_a, S_m)] - [\mu(S_a, S_m) + u_p \sigma(S_a, S_m)]}{s(S_a, S_m) \sqrt{1/n + u_p^2 (\beta^2 - 1)}}, \quad (3)$$

设 t_γ 为 t 分布的 γ 分位值, 即 $P\{t < t_\gamma\} = \gamma$, 将式(3)代入该式, 可推出

$$P\left\{ \frac{[y(S_a, S_m) + u_p \beta s(S_a, S_m)] - t_\gamma s(S_a, S_m) \sqrt{1/n + u_p^2 (\beta^2 - 1)}}{[\mu(S_a, S_m) + u_p \sigma(S_a, S_m)]} < \gamma \right\} = \gamma,$$

在给置信度 γ 和疲劳强度 (S_a, S_m) 下, 可靠度 p 对应的对数疲劳寿命单侧置信下限为

$$L_{p\gamma}(S_a, S_m) = [y(S_a, S_m) + u_p \beta_S(S_a, S_m)] - t_{\gamma S}(S_a, S_m) \sqrt{1/n + u_p^2(\beta^2 - 1)}$$

也可写成

$$L_{p\gamma}(S_a, S_m) = [y(S_a, S_m) + u_p \sigma(S_a, S_m)] - t_{\gamma} \sigma(S_a, S_m) \sqrt{1/(n\beta^2) + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}$$

再对上式进行变换, 可得

$$N_{p\gamma} = C \cdot 10^{e[u_p - t_{\gamma} \sqrt{1/n\beta^2 + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}]} \cdot \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a - S_0 \right]^m \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a \right]^{[d - t_{\gamma} \sqrt{1/n\beta^2 + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}]} \quad (4)$$

此式即为 γ p S_a S_m N 曲面估计式。此时, 具有可靠度与置信度二维 Miner 公式的表达式为

$$T \cdot \sum_{i=1}^n \frac{n_i(S_a, S_m)}{N_{\psi_i}(S_a, S_m)} = 1,$$

$$\text{或} \quad T \cdot \int_{(S_m)_{\min}}^{(S_m)_{\max}} \int_0^{(S_a)_{\max}} \frac{nT \cdot f(S_a, S_m)}{N_{\psi}(S_a, S_m)} dS_a dS_m = 1 \cdot$$

将式(4)代入上二式可分别得到

$$T \cdot \sum_{i=1}^n \left\{ n(S_{ai}, S_{mi}) \left[C \cdot 10^{e[u_p - t_{\gamma} \sqrt{1/n\beta^2 + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}]} \cdot \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_{mi}} S_{ai} - S_0 \right]^m \cdot \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_{mi}} S_{ai} \right]^{[d - t_{\gamma} \sqrt{1/n\beta^2 + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}]} \right] \right\} = 1,$$

$$T \cdot \int_{(S_m)_{\min}}^{(S_m)_{\max}} \int_0^{(S_a)_{\max}} nT \cdot f(S_a, S_m) \left[C \cdot 10^{e[u_p - t_{\gamma} \sqrt{1/n\beta^2 + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}]} \cdot \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a - S_0 \right]^m \cdot \left[\frac{\sigma_b}{\sigma_b - S_m} S_a \right]^{[d - t_{\gamma} \sqrt{1/n\beta^2 + u_p^2(1 - 1/\beta^2)}]} \right] dS_a dS_m = 1,$$

式中 $n_i(S_a, S_m)$ 代表第 i 级应力水平 (S_a, S_m) 即 (S_{ai}, S_{mi}) 的循环数; $N_{\psi_i}(S_a, S_m)$ 表示第 i 级应力水平 (S_a, S_m) 单独作用下置信度 γ 、可靠度 p 对应的破坏循环数; $f(S_a, S_m)$ 为二元随机变量 (S_a, S_m) 的概率密度函数; $N_{\psi}(S_a, S_m)$ 为应力水平 (S_a, S_m) 单独作用下置信度 γ 、可靠度 p 对应的破坏循环数。这里本文将估算具有可靠度与置信度疲劳寿命的二维 Miner 公式称为二维可靠性 Miner 公式。

3 实 例

今已知 LY12CZ 材料在应力集中系数 $K_t = 2.5$ 下的疲劳试验数据如表 1 所示。

采用本文方法估计出 $\sigma(S_a, S_m)$ 为

$$\sigma(S_a, S_m) = 0.66432 - 0.27888 \times \lg \left[\frac{640 \times S_a}{640 - S_m} \right]$$

99% S_a S_m N 曲面估计式为

$$N = 11749.62 \times \left[\frac{640 \times S_a}{640 - S_m} - 25.39 \right]^{-1.73} \times \left[\frac{640 \times S_a}{640 - S_m} \right]^{0.6487}$$

95% $_99\%$ S_a S_m N 曲面估计式为

$$N = 1\,371.58 \times \left(\frac{640 \times S_a}{640 - S_m} - 25.39 \right)^{-1.73} \times \left(\frac{640 \times S_a}{640 - S_m} \right)^{1.043}$$

表 1 疲劳试验结果

| 应力水平 (S_a, S_m), 单位: MPa | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|------------|-----------|-----------|
| (151, 49) | (101, 49) | (71, 49) | (120, 90) | (121, 49) | (81, 49) | (66, 49) | (80, 90) | (60, 90) | (50, 90) |
| 各自应力水平对应的疲劳寿命 N , 单位: 次循环 | | | | | | | | | |
| 40 000 | 137 000 | 265 000 | 28 000 | 80 000 | 156 000 | 535 000 | 136 000 | 221 000 | 804 000 |
| 41 000 | 142 000 | 294 000 | 37 000 | 99 000 | 188 000 | 729 000 | 137 000 | 313 000 | 828 000 |
| 42 000 | 143 000 | 345 000 | 37 000 | 111 000 | 190 000 | 769 000 | 137 000 | 391 000 | 972 000 |
| 42 000 | 161 000 | 356 000 | 45 000 | 122 000 | 221 000 | 774 000 | 142 000 | 394 000 | 1 015 000 |
| 55 000 | 163 000 | 360 000 | 53 000 | 128 000 | 228 000 | 847 000 | 149 000 | 421 000 | 1 159 000 |
| 61 000 | 164 000 | 387 000 | 53 000 | 130 000 | 232 000 | 883 000 | 159 000 | 440 000 | 1 343 000 |
| 62 000 | 171 000 | 397 000 | 62 000 | 131 000 | 237 000 | 1 443 000 | 160 000 | 500 000 | 1 489 000 |
| 67 000 | 173 000 | 401 000 | 69 000 | 131 000 | 288 000 | 1 444 000 | 163 000 | 559 000 | 3 160 000 |
| 67 000 | 176 000 | 715 000 | 69 000 | 134 000 | 312 000 | 1 541 000 | 181 000 | 750 000 | 3 258 000 |
| 73 000 | 191 000 | 1 320 000 | 72 000 | 163 000 | 428 000 | 3 802 000 | 181 000 | 829 000 | 8 863 000 |
| (115, 105) | (100, 90) | (90, 105) | (55, 105) | (75, 115) | (55, 115) | (45, 115) | (125, 115) | (95, 115) | |
| 55 000 | 75 000 | 66 000 | 317 000 | 107 000 | 339 000 | 786 000 | 31 000 | 58 000 | |
| 55 000 | 75 000 | 75 000 | 382 000 | 128 000 | 397 000 | 973 000 | 31 000 | 62 000 | |
| 62 000 | 80 000 | 99 000 | 379 000 | 150 000 | 403 000 | 1 060 000 | 33 000 | 67 000 | |
| 66 000 | 84 000 | 102 000 | 389 000 | 175 000 | 541 000 | 1 063 000 | 35 000 | 84 000 | |
| 66 000 | 84 000 | 103 000 | 392 000 | 175 000 | 542 000 | 1 107 000 | 35 000 | 91 000 | |
| 71 000 | 90 000 | 108 000 | 412 000 | 177 000 | 549 000 | 1 154 000 | 36 000 | 92 000 | |
| 72 000 | 98 000 | 109 000 | 450 000 | 189 000 | 567 000 | 1 231 000 | 38 000 | 98 000 | |
| 74 000 | 98 000 | 134 000 | 501 000 | 195 000 | 609 000 | 1 417 000 | 42 000 | 103 000 | |
| 79 000 | 116 000 | 135 000 | 565 000 | 198 000 | 619 000 | 1 460 000 | 43 000 | 104 000 | |
| 79 000 | 129 000 | 162 000 | 582 000 | 206 000 | 939 000 | 3 615 000 | 48 000 | 132 000 | |

4 结 论

本文研究结果如下:

- 1) 提出了 $\sqrt{p} S_a S_m N$ 曲面概念•
- 2) 导出了 $p S_a S_m N$ 曲面估计式与疲劳强度概率分布•
- 3) 推导了 $\sqrt{p} S_a S_m N$ 曲面估计式和二维可靠性 Miner 公式•
- 4) 从文中实例可以看出, 本文方法简便可行, 便于工程应用•

[参 考 文 献]

[1] 高镇同. 疲劳应用统计学[M]. 北京: 国防工业出版社, 1986.

- [2] 高镇同, 熊峻江. 疲劳/断裂可靠性研究现状与展望[J]. 机械强度, 1995, 17(3): 61~ 82.
- [3] 熊峻江, 高镇同. 用于疲劳可靠性设计的 $p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ 曲面拟合法[J]. 实验力学, 1995, 10(1): 63~ 67.
- [4] 熊峻江, 高镇同. 极大似然法测定 $p\text{-}S\text{-}N$ 曲线的置信度[J]. 北京航空航天大学学报, 1995, 17(6): 687~ 691.
- [5] Gao Z T. The confidence level and determination of the minimum of specimens in fatigue testing[A]. Conference Proceedings of Fatigue 84[C]. London: The Chameleon Press, 1984.
- [6] 熊峻江, 黄新宇, 高镇同, 等. 极大似然法对比试验研及其试验数据处理[J]. 航空学报, 1996: 17(5): 539~ 542.
- [7] 内野和雄, 中村义隆. 疲劳 γ -N 整理法[J]. 石川岛播磨技报, 1974, 14(77): 39~ 44.
- [8] Weibull W. Fatigue Testing and Analysis of Results[M]. New York: Macmillan Company, 1961.

$\forall p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ Surface Theory and Two_Dimensional Reliability Miner Rule for Fatigue Reliability_Based Design

Xiong Junjiang, Wu Zhe, Gao Zhentong

(Research Center of Solid Mechanics, Beijing University of Aeronautics
and Astronautics, Beijing 100083, P R China)

Abstract: First of all, the concept of $\forall p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ (confidence level_reliability_stress amplitude_stress mean) surface is presented. Then the formulas of $p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ surface and $\forall p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ surface are derived. In addition, fatigue strength distribution function and two_dimensional reliability Miner rule are obtained. At last, a example is given.

Key words: fatigue reliability; $p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ surface; $\forall p\text{-}S_a\text{-}S_m\text{-}N$ surface; two_dimensional reliability Miner rule