

原子力発電所耐震設計技術規程 (JEAC4601-2021) 正誤表

頁	誤	正
853	$\sigma_{22} = \sigma_{\phi z6} + \sigma_{xz6} + \sqrt{(\sigma_{\phi z6} - \sigma_{xz6})^2 + 4(\tau_{12}^2 + \tau_{13}^2)} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-344)}$ $\sigma_{24} = \sigma_{\phi z8} + \sigma_{xz8} + \sqrt{(\sigma_{\phi z8} - \sigma_{xz8})^2 + 4(\tau_{13}^2 + \tau_{13}^2)} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-350)}$	$\sigma_{22} = \sigma_{\phi z6} + \sigma_{xz6} + \sqrt{(\sigma_{\phi z6} - \sigma_{xz6})^2 + 4(\tau_{12} + \tau_{13})^2} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-344)}$ $\sigma_{24} = \sigma_{\phi z8} + \sigma_{xz8} + \sqrt{(\sigma_{\phi z8} - \sigma_{xz8})^2 + 4(\tau_{13} + \tau_{13})^2} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-350)}$
869	$\sigma_{14} = \frac{1}{2} \left[ (\sigma_{\phi z4} + \sigma_{xz4}) + \sqrt{(\sigma_{\phi z4} - \sigma_{xz4})^2 + 4\{\tau_{11} + (1.0\tau_{12E} + 0.4\tau_{13N}) + 0.4\tau_{13}\}^2} \right] \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-535)}$	$\sigma_{14} = \frac{1}{2} \left[ (\sigma_{\phi z4} + \sigma_{xz4}) + \sqrt{(\sigma_{\phi z4} - \sigma_{xz4})^2 + 4\{\tau_{11} + (1.0\tau_{12E} + 0.4\tau_{13N}) + 0.4\tau_{13}\}^2} \right] \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-535)}$
871	$\sigma_{xz7} = (0.4\sigma_{x7} + \sigma_{x8} + \sigma_{x9} + \sigma_{x10} + \sigma_{x11}) + \sqrt{(1.0\sigma_{x5N})^2 + (0.4\sigma_{x5E})^2} + (\sigma_{x61N} + \sigma_{x62N} + \sigma_{x71N} + \sigma_{x72N}) \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-550)}$	$\sigma_{xz7} = (0.4\sigma_{x7} + \sigma_{x8} + \sigma_{x9} + \sigma_{x10} + \sigma_{x11}) + \sqrt{(1.0\sigma_{x5E})^2 + (0.4\sigma_{x5N})^2} + (\sigma_{x61N} + \sigma_{x62N} + \sigma_{x71N} + \sigma_{x72N}) \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-550)}$
875	$\sigma_{b1} = \sigma_{b1E} + \sigma_{b1N} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-607)}$ <p>(ロ) 脚下端部が半径方向に直角の方向について単純支持の場合 モーメント及び鉛直荷重は、次による。</p> $M_{zE1} = 0.4 Q_1l - M_{3N}  + 0.4(P_2l + M_2 - R_2u) +  Pl + M_1 - Ru  \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-608)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4R_2 - 1.0R_{1E} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-609)}$ <p>式(附 3.3-602)の <math>M_{zE1}</math> を <math>M_{zN1}</math>、式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)の <math>a</math> を <math>b</math>、<math>b</math> を <math>a</math>、<math>d_1</math> を <math>d_2</math>、<math>n_1</math> を <math>n_2</math> にそれぞれ置き換え、得られた基礎ボルト応力を <math>\sigma_{b1}</math> とする。</p> <p>(ハ) 脚下端部が半径方向について単純支持の場合 モーメント及び鉛直荷重は、次による。</p> $M_{zN1} = 0.4 Q_1l - M_{3N}  + 0.4(P_2l + M_2 - R_2u) +  Pl + M_1 - Ru  \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-610)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4R_2 - 1.0R_{1E} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-611)}$ <p>式(附 3.3-602)の <math>M_{zE1}</math> を <math>M_{zN1}</math>、式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)の <math>a</math> を <math>b</math>、<math>b</math> を <math>a</math>、<math>d_1</math> を <math>d_2</math>、<math>n_1</math> を <math>n_2</math> にそれぞれ置き換え、得られた基礎ボルト応力を <math>\sigma_{b1}</math> とする。</p>	$\sigma_{b1} = 1.0\sigma_{b1E} + 0.4\sigma_{b1N} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-607)}$ <p>(ロ) 脚下端部が半径方向に直角の方向について単純支持の場合 モーメント及び鉛直荷重は、次による。</p> $M_{zE1} = 1.0 P_{1E}l + M_{1E} - R_{1E}u  + 0.4(P_2l + M_2 - R_2u) +  Pl + M_1 - Ru  \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-608)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4R_2 - 1.0R_{1E} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-609)}$ <p>式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)により得られた基礎ボルトの応力を <math>\sigma_{b1}</math> とする。</p> <p>(ハ) 脚下端部が半径方向について単純支持の場合 モーメント及び鉛直荷重は、次による。</p> $M_{zN1} = 0.4 Q_1l - M_{3N}  + 0.4(P_2l + M_2 - R_2u) +  Pl + M_1 - Ru  \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-610)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4R_2 - 1.0R_{1E} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-611)}$ <p>式(附 3.3-602)の <math>M_{zE1}</math> を <math>M_{zN1}</math>、式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)の <math>a</math> を <math>b</math>、<math>b</math> を <math>a</math>、<math>d_1</math> を <math>d_2</math>、<math>n_1</math> を <math>n_2</math> にそれぞれ置き換え、得られた基礎ボルト応力を <math>\sigma_{b1}</math> とする。</p>
876	$\sigma_{b2} = \sigma_{b2E} + \sigma_{b2N} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-615)}$	$\sigma_{b2} = 1.0\sigma_{b2E} + 0.4\sigma_{b2N} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-615)}$
885	$\sigma_{sr} = 0.4\sigma_{s7E} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-696)}$	$\sigma_{sr} = 1.0\sigma_{s7E} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-696)}$
886	$M_{s2} = 1.0M_{3E} - 0.4Ql \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-698)}$ $M_{s1} = -(M_1 + 1.0M_2) + (R + 1.0R_2)u \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-699)}$ $M_{s2} = -(P + 1.0P_2)l - (M_1 + 1.0M_2) + (R + 1.0R_2)u \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-700)}$ $\sigma_{sr} = \sigma_{s10} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-703)}$	$M_{s2} = 1.0M_{3E} - 1.0Ql \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-698)}$ $M_{s1} = -(M_1 + 0.4M_2) + (R + 0.4R_2)u \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-699)}$ $M_{s2} = -(P + 0.4P_2)l - (M_1 + 0.4M_2) + (R + 0.4R_2)u \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-700)}$ $\sigma_{sr} = 1.0\sigma_{s10} \quad \dots\dots\dots \text{(附 3.3-703)}$

原子力発電所耐震設計技術規程 (JEAC4601-2021) 正誤表

頁	誤	正
886	$M_{s1} = -(M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $-\frac{1}{\sqrt{2}} \left[ \sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2} - \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right] l$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.3-707)</p> $M_{s2} = -(M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $-\frac{1}{\sqrt{2}} \left[ \sqrt{(1.0P_{1E})^2 + (0.4P_{1N})^2} \right] l + \sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2}$ $-\left[ \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right] u$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.3-708)</p>	$M_{s1} = -(M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $-\frac{1}{\sqrt{2}} \left[ \sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2} - \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right] u$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.3-707)</p> $M_{s2} = -(P + 0.4P_2)l - (M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $-\frac{1}{\sqrt{2}} \left[ \sqrt{(1.0P_{1E})^2 + (0.4P_{1N})^2} \right] l + \sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2}$ $-\left[ \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right] u$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.3-708)</p>
887	$M_{s1} = \sqrt{\frac{1}{2}(1.0M_{3E})^2 + (0.4M_{3N})^2}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.3-709)</p>	$M_{s1} = \sqrt{\frac{1}{2} \left[ (1.0M_{3E})^2 + (0.4M_{3N})^2 \right]}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.3-709)</p>
924	$\sigma_{2cx} = (\sigma_{x5} + \sigma_{2x5}) + \{(\sigma_{x7} + \sigma_{2x7}) + 0.4\sigma_{x2}\}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.4-277)</p>	$\sigma_{2cx} = (\sigma_{x5} + \sigma_{2x5}) + \{(\sigma_{x7} + \sigma_{2x7}) + 0.4\sigma_{x6}\}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.4-277)</p>
976	$\sigma_{22} = \sigma_{2\phi z2} + \sigma_{2xz2} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z2} - \sigma_{2xz2})^2 + 4(\tau_{16}^2 + \tau_{12}^2)}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.5-353)</p> $\sigma_{24} = \sigma_{2\phi z4} + \sigma_{2xz4} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z4} - \sigma_{2xz4})^2 + 4(\tau_{16}^2 + \tau_{13}^2)}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.5-359)</p> $\sigma_{26} = \sigma_{2\phi z6} + \sigma_{2xz6} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z6} - \sigma_{2xz6})^2 + 4(\tau_{16}^2 + \tau_{12}^2)}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.5-365)</p>	$\sigma_{22} = \sigma_{2\phi z2} + \sigma_{2xz2} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z2} - \sigma_{2xz2})^2 + 4(\tau_{16} + \tau_{12})^2}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.5-353)</p> $\sigma_{24} = \sigma_{2\phi z4} + \sigma_{2xz4} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z4} - \sigma_{2xz4})^2 + 4(\tau_{16} + \tau_{13})^2}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.5-359)</p> $\sigma_{26} = \sigma_{2\phi z6} + \sigma_{2xz6} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z6} - \sigma_{2xz6})^2 + 4(\tau_{16} + \tau_{12})^2}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.5-365)</p>
1008	$F_b = \max \left[ \sqrt{F_{bx}^2 + F_{bxz}^2} + \frac{mgC_p(h+l_{X1})}{n_{FX}(l_{X1}+l_{X2})} - \frac{mgl_{X1}}{n_{FX}(l_{X1}+l_{X2})}, \right.$ $\left. \sqrt{F_{by}^2 + F_{byz}^2} + \frac{mgC_p(h+l_{Y1}) + M_p}{n_{FY}(l_{Y1}+l_{Y2})} - \frac{mgl_{Y1}}{n_{FY}(l_{Y1}+l_{Y2})} \right]$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.6.1-13)</p>	$F_b = \max \left[ \sqrt{F_{bx}^2 + F_{bxz}^2} + \frac{mgC_p(h+l_{X1})}{n_{FX}(l_{X1}+l_{X2})} - \frac{mgl_{X1}}{n_{FX}(l_{X1}+l_{X2})}, \right.$ $\left. \sqrt{F_{by}^2 + F_{byz}^2} + \frac{mgC_p(h+l_{Y1}) + M_p}{n_{FY}(l_{Y1}+l_{Y2})} - \frac{mgl_{Y1}}{n_{FY}(l_{Y1}+l_{Y2})} \right]$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.6.1-13)</p>
1022	$F_{bx} = \frac{1}{n_{FX}L_X} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p + C_v) l_{X1} \right\}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.7-9)</p> $F_{by} = \frac{1}{n_{FY}L_Y} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p + C_v) l_{Y1} \right\}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.7-11)</p>	$F_{bx} = \frac{1}{n_{FX}L_X} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p + C_v) l_{X1} \right\}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.7-9)</p> $F_{by} = \frac{1}{n_{FY}L_Y} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p + C_v) l_{Y1} \right\}$ <p style="text-align: right;">..... (附 3.7-11)</p>