

原子力発電所耐震設計技術規程（JEAC4601-2021）正誤表

頁	誤	正
853	$\sigma_{22} = \sigma_{\phi z6} + \sigma_{xz6} + \sqrt{(\sigma_{\phi z6} - \sigma_{xz6})^2 + 4(\tau_{I2}^2 + \tau_{I3}^2)} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-344)}$ $\sigma_{24} = \sigma_{\phi z8} + \sigma_{xz8} + \sqrt{(\sigma_{\phi z8} - \sigma_{xz8})^2 + 4(\tau_3^2 + \tau_{I3}^2)} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-350)}$	$\sigma_{22} = \sigma_{\phi z6} + \sigma_{xz6} + \sqrt{(\sigma_{\phi z6} - \sigma_{xz6})^2 + 4(\tau_{I2} + \tau_{I3})^2} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-344)}$ $\sigma_{24} = \sigma_{\phi z8} + \sigma_{xz8} + \sqrt{(\sigma_{\phi z8} - \sigma_{xz8})^2 + 4(\tau_3 + \tau_{I3})^2} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-350)}$
869	$\sigma_{14} = \frac{1}{2} \left[(\sigma_{\phi z4} + \sigma_{xz4}) + \sqrt{(\sigma_{\phi z4} - \sigma_{xz4})^2 + 4 \{ \tau_{I1} + (1.0 \tau_{I2E} + 0.4 \tau_{3N}) + 0.4 \tau_{I3} \}^2} \right] \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-535)}$	$\sigma_{14} = \frac{1}{2} \left[(\sigma_{\phi z4} + \sigma_{xz4}) + \sqrt{(\sigma_{\phi z4} - \sigma_{xz4})^2 + 4 \{ \tau_{I1} + (1.0 \tau_{3E} + 0.4 \tau_{I2N}) + 0.4 \tau_{I3} \}^2} \right] \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-535)}$
871	$\sigma_{xz7} = (0.4 \sigma_{x7} + \sigma_{x8} + \sigma_{x9} + \sigma_{x10} + \sigma_{x11}) + \sqrt{(1.0 \sigma_{x5N})^2 + (0.4 \sigma_{x5E})^2} + (\sigma_{x61N} + \sigma_{x62N} + \sigma_{x71N} + \sigma_{x72N}) \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-550)}$	$\sigma_{xz7} = (0.4 \sigma_{x7} + \sigma_{x8} + \sigma_{x9} + \sigma_{x10} + \sigma_{x11}) + \sqrt{(1.0 \sigma_{x5E})^2 + (0.4 \sigma_{x5N})^2} + (\sigma_{x61N} + \sigma_{x62N} + \sigma_{x71N} + \sigma_{x72N}) \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-550)}$
875	$\sigma_{b1} = \sigma_{b1E} + \sigma_{b1N} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-607)}$ (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。 $M_{zN1} = 0.4 Q_I l - M_{3N} + 0.4 (P_I l + M_{I2} - R_2 u) + P l + M_I - R u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-608)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4 R_2 - 1.0 R_{1E} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-609)}$ 式(附 3.3-602)の M_{zE1} を M_{zN1}，式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)の a を b，b を a，d_1 を d_2，n_1 を n_2 にそれぞれ置き換え，得られた基礎ボルト応力を σ_{b1} とする。 (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。 $M_{zN1} = 0.4 Q_I l - M_{3N} + 0.4 (P_I l + M_{I2} - R_2 u) + P l + M_I - R u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-610)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4 R_2 - 1.0 R_{1E} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-611)}$ 式(附 3.3-602)の M_{zE1} を M_{zN1}，式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)の a を b，b を a，d_1 を d_2，n_1 を n_2 にそれぞれ置き換え，得られた基礎ボルト応力を σ_{b1} とする。	$\sigma_{b1} = 1.0 \sigma_{b1E} + 0.4 \sigma_{b1N} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-607)}$ (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。 $M_{zE1} = 1.0 P_{IE} l + M_{IE} - R_{IE} u + 0.4 (P_I l + M_{I2} - R_2 u) + P l + M_I - R u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-608)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4 R_2 - 1.0 R_{1E} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-609)}$ 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 σ_{b1} とする。 (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。 $M_{zN1} = 0.4 Q_I l - M_{3N} + 0.4 (P_I l + M_{I2} - R_2 u) + P l + M_I - R u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-610)}$ $R_{zEN1} = R - 0.4 R_2 - 1.0 R_{1E} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-611)}$ 式(附 3.3-602)の M_{zE1} を M_{zN1}，式(附 3.3-603)～式(附 3.3-606)の a を b，b を a，d_1 を d_2，n_1 を n_2 にそれぞれ置き換え，得られた基礎ボルト応力を σ_{b1} とする。
876	$\sigma_{b2} = \sigma_{b2E} + \sigma_{b2N} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-615)}$	$\sigma_{b2} = 1.0 \sigma_{b2E} + 0.4 \sigma_{b2N} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-615)}$
885	$\sigma_{sr} = 0.4 \sigma_{s7E} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-696)}$	$\sigma_{sr} = 1.0 \sigma_{s7E} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-696)}$
886	$M_{s2} = 1.0 M_{3E} - 0.4 Q_I l \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-698)}$ $M_{s1} = -(M_I + 1.0 M_{I2}) + (R + 1.0 R_2) u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-699)}$ $M_{s2} = -(P + 1.0 P_2) l - (M_I + 1.0 M_{I2}) + (R + 1.0 R_2) u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-700)}$ $\sigma_{sr} = \sigma_{s10} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-703)}$	$M_{s2} = 1.0 M_{3E} - 1.0 Q_I l \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-698)}$ $M_{s1} = -(M_I + 0.4 M_{I2}) + (R + 0.4 R_2) u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-699)}$ $M_{s2} = -(P + 0.4 P_2) l - (M_I + 0.4 M_{I2}) + (R + 0.4 R_2) u \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-700)}$ $\sigma_{sr} = 1.0 \sigma_{s10} \quad \cdots \cdots \cdots \text{(附 3.3-703)}$

原子力発電所耐震設計技術規程（JEAC4601-2021）正誤表

頁	誤	正
886	$M_{s1} = -(M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $- \frac{1}{\sqrt{2}} \left[\sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2} - \left\{ \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right\} \right] l$ (附 3.3-707) $M_{s2} = -(M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $- \frac{1}{\sqrt{2}} \left[\left\{ \sqrt{(1.0P_{1E})^2 + (0.4P_{1N})^2} \right\} l + \sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2} \right.$ $\left. - \left\{ \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right\} u \right]$ (附 3.3-708)	$M_{s1} = -(M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $- \frac{1}{\sqrt{2}} \left[\sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2} - \left\{ \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right\} u \right]$ (附 3.3-707) $M_{s2} = -(P + 0.4P_2)l - (M_l + 0.4M_{l2}) + (R + 0.4R_2)u$ $- \frac{1}{\sqrt{2}} \left[\left\{ \sqrt{(1.0P_{1E})^2 + (0.4P_{1N})^2} \right\} l + \sqrt{(1.0M_{1E})^2 + (0.4M_{1N})^2} \right.$ $\left. - \left\{ \sqrt{(1.0R_{1E})^2 + (0.4R_{1N})^2} \right\} u \right]$ (附 3.3-708)
887	$M_{s1} = \sqrt{\frac{1}{2}(1.0M_{3E})^2 + (0.4M_{3N})^2}$ (附 3.3-709)	$M_{s1} = \sqrt{\frac{1}{2} \left\{ (1.0M_{3E})^2 + (0.4M_{3N})^2 \right\}}$ (附 3.3-709)
924	$\sigma_{2cx} = (\sigma_{x5} + \sigma_{2x5}) + \{ (\sigma_{x7} + \sigma_{2x7}) + 0.4\sigma_{x2} \}$ (附 3.4-277)	$\sigma_{2cx} = (\sigma_{x5} + \sigma_{2x5}) + \{ (\sigma_{x7} + \sigma_{2x7}) + 0.4\sigma_{x6} \}$ (附 3.4-277)
976	$\sigma_{22} = \sigma_{2\phi z2} + \sigma_{2xz2} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z2} - \sigma_{2xz2})^2 + 4(\tau_{l6}^2 + \tau_{l2}^2)}$ (附 3.5-353) $\sigma_{24} = \sigma_{2\phi z4} + \sigma_{2xz4} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z4} - \sigma_{2xz4})^2 + 4(\tau_{l6}^2 + \tau_3^2)}$ (附 3.5-359) $\sigma_{26} = \sigma_{2\phi z6} + \sigma_{2xz6} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z6} - \sigma_{2xz6})^2 + 4(\tau_{l6}^2 + \tau_{l2}^2)}$ (附 3.5-365)	$\sigma_{22} = \sigma_{2\phi z2} + \sigma_{2xz2} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z2} - \sigma_{2xz2})^2 + 4(\tau_{l6} + \tau_{l2})^2}$ (附 3.5-353) $\sigma_{24} = \sigma_{2\phi z4} + \sigma_{2xz4} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z4} - \sigma_{2xz4})^2 + 4(\tau_{l6} + \tau_3)^2}$ (附 3.5-359) $\sigma_{26} = \sigma_{2\phi z6} + \sigma_{2xz6} + \sqrt{(\sigma_{2\phi z6} - \sigma_{2xz6})^2 + 4(\tau_{l6} + \tau_{l2})^2}$ (附 3.5-365)
1008	$F_b = \max \left[\sqrt{F_{bx}^2 + F_{bxz}^2} + \frac{mgC_p(h + l_{X1})}{n_{tX}(l_X + l_{X2})} - \frac{mgl_{X1}}{n_{tX}(l_{X1} + l_{X2})}, \right.$ $\left. \sqrt{F_{by}^2 + F_{byz}^2} + \frac{mgC_p(h + l_{Y1}) + M_p}{n_{tY}(l_{Y1} + l_{Y2})} - \frac{mgl_{Y1}}{n_{tY}(l_{Y1} + l_{Y2})} \right]$ (附 3.6.1-13)	$F_b = \max \left[\sqrt{F_{bx}^2 + F_{bxz}^2} + \frac{mgC_p(h + l_{X1})}{n_{tX}(l_{X1} + l_{X2})} - \frac{mgl_{X1}}{n_{tX}(l_{X1} + l_{X2})}, \right.$ $\left. \sqrt{F_{by}^2 + F_{byz}^2} + \frac{mgC_p(h + l_{Y1}) + M_p}{n_{tY}(l_{Y1} + l_{Y2})} - \frac{mgl_{Y1}}{n_{tY}(l_{Y1} + l_{Y2})} \right]$ (附 3.6.1-13)
1022	$F_{bX} = \frac{1}{n_{tX}L_X} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p + C_v) l_{X1} \right\}$ (附 3.7-9) $F_{bY} = \frac{1}{n_{tY}L_Y} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p + C_v) l_{Y1} \right\}$ (附 3.7-11)	$F_{bX} = \frac{1}{n_{tX}L_X} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p - C_v) l_{X1} \right\}$ (附 3.7-9) $F_{bY} = \frac{1}{n_{tY}L_Y} \left\{ \sum_{i=1}^3 m_i g (C_{Hi} + C_p) h_i - \sum_{i=1}^3 m_i g (1 - C_p - C_v) l_{Y1} \right\}$ (附 3.7-11)