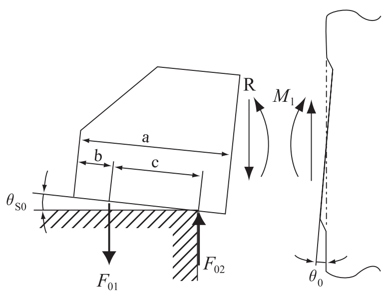
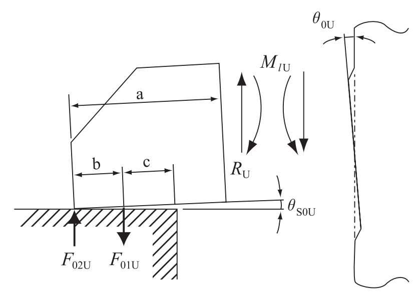
頁	誤	正
561	$\sigma_{\phi 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{N_\phi}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^* \left(\dfrac{M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right) C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-78） $\sigma_{\mathrm{x} 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^* \left(\dfrac{M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right) C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-79） $\sigma_{2\phi 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{M_\phi}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^* \left(\dfrac{6M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right) C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-80） $\sigma_{\mathrm{x} 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^* \left(\dfrac{6M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right) C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-81） ここで，アタッチメントパラメータ β_l は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k^* を乗じた値とする。	$\sigma_{\phi 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{N_\phi}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^* \left(\dfrac{M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right) C_{l1}$ ……………（附 5.2.5-78） $\sigma_{\mathrm{x} 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^* \left(\dfrac{M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right) C_{l2}$ ……………（附 5.2.5-79） $\sigma_{2\phi 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{M_\phi}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^* \left(\dfrac{6M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-80） $\sigma_{\mathrm{x} 12\mathrm{D}} = \left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{D}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^* \left(\dfrac{6M_{l\mathrm{D}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-81） ここで，アタッチメントパラメータ β_l は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に K_l を乗じた値とする。
561	反力 R_V によるせん断応力は次式で表される。	反力 R_D によるせん断応力は次式で表される。
562	 附図 5.2.5-9　鉛直上向き荷重により胴及びラグに作用するモーメントと力	 附図 5.2.5-9　鉛直上向き荷重により胴及びラグに作用するモーメントと力
562	$\theta_{0\mathrm{U}} = \dfrac{M_{l\mathrm{U}} K_l{}^*}{r_\mathrm{m}{}^3 \beta_l{}^2 E}$ …………（附 5.2.5-87）	$\theta_{0\mathrm{U}} = \dfrac{M_{l\mathrm{U}} K_l}{r_\mathrm{m}{}^3 \beta_l{}^2 E}$ …………（附 5.2.5-87）
562	$M_{l\mathrm{U}} = \dfrac{R_\mathrm{U} a}{1 + \dfrac{n A_\mathrm{be} E_\mathrm{b} K_l{}^* b^2}{r_\mathrm{m}{}^3 \beta_l{}^2 E L_\mathrm{b}}}$ …………（附 5.2.5-91）	$M_{l\mathrm{U}} = \dfrac{R_\mathrm{U} a}{1 + \dfrac{n A_\mathrm{be} E_\mathrm{b} K_l b^2}{r_\mathrm{m}{}^3 \beta_l{}^2 E L_\mathrm{b}}}$ …………（附 5.2.5-91）

頁	誤	正
563	$\sigma_{\phi 12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{M_{l\mathrm{U}}}{r_{\mathrm{m}l}{}^2\beta t}\right)C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-93） $\sigma_{\mathrm{x}12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{M_{l\mathrm{U}}}{r_{\mathrm{m}l}{}^2\beta t}\right)C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-94） $\sigma_{2\phi 12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6M_{l\mathrm{U}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-95） $\sigma_{\mathrm{x}12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6M_{l\mathrm{U}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-96） ここで，アタッチメントパラメータ β は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k_l^* を乗じた値とする。	$\sigma_{\phi 12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{M_{l\mathrm{U}}}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l1}$ ……………（附 5.2.5-93） $\sigma_{\mathrm{x}12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{M_{l\mathrm{U}}}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l2}$ ……………（附 5.2.5-94） $\sigma_{2\phi 12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6M_{l\mathrm{U}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-95） $\sigma_{\mathrm{x}12\mathrm{U}}=\left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_{l\mathrm{U}}/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6M_{l\mathrm{U}}}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-96） ここで，アタッチメントパラメータ β_l は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k_l を乗じた値とする。
564	$\sigma_{\phi 5}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_1/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-100） $\sigma_{\mathrm{x}5}=\left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_1/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-101） $\sigma_{2\phi 5}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_1/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-102） $\sigma_{2\mathrm{x}5}=\left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_1/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-103） $\sigma_{\phi 6}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_2/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-104） $\sigma_{\mathrm{x}6}=\left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_2/(r_m{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-105） $\sigma_{2\phi 6}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_2/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)C_{l1}^*$ ……………（附 5.2.5-106） $\sigma_{2\mathrm{x}6}=\left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_2/(r_m\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)C_{l2}^*$ ……………（附 5.2.5-107） ここで，アタッチメントパラメータ β_l は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k_l^* を乗じた値とする。	$\sigma_{\phi 5}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_1/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l1}$ ……………（附 5.2.5-100） $\sigma_{\mathrm{x}5}=\left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_1/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l2}$ ……………（附 5.2.5-101） $\sigma_{2\phi 5}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_1/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-102） $\sigma_{2\mathrm{x}5}=\left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_1/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_1\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-103） $\sigma_{\phi 6}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_2/(r_\mathrm{m}{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l1}$ ……………（附 5.2.5-104） $\sigma_{\mathrm{x}6}=\left[\dfrac{N_\mathrm{x}}{M_2/(r_m{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}{}^2\beta_l t}\right)C_{l2}$ ……………（附 5.2.5-105） $\sigma_{2\phi 6}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_2/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-106） $\sigma_{2\mathrm{x}6}=\left[\dfrac{M_\mathrm{x}}{M_2/(r_\mathrm{m}\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_2\rvert}{r_\mathrm{m}\beta_l t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-107） ここで，アタッチメントパラメータ β_l は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k_l を乗じた値とする。

頁	誤	正
565	$\sigma_{\phi 7}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_c/(r_m{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_c\rvert}{r_m{}^2\beta_c t}\right)C^*_{c1}$ ……………（附 5.2.5-109） $\sigma_{x7}=\left[\dfrac{N_x}{M_c/(r_m{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_c\rvert}{r_m{}^2\beta_c t}\right)C^*_{c2}$ ……………（附 5.2.5-110） 二次応力 $\sigma_{2\phi 7}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_c/(r_m\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_c\rvert}{r_m\beta_c t^2}\right)C^*_{c1}$ ……………（附 5.2.5-111） $\sigma_{2x7}=\left[\dfrac{M_x}{M_c/(r_m\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_c\rvert}{r_m\beta_c t^2}\right)C^*_{c2}$ ……………（附 5.2.5-112） ここで，アタッチメントパラメータ β_c は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k^*_c を乗じた値とする。	$\sigma_{\phi 7}=\left[\dfrac{N_\phi}{M_c/(r_m{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_c\rvert}{r_m{}^2\beta_c t}\right)C_{c1}$ ……………（附 5.2.5-109） $\sigma_{x7}=\left[\dfrac{N_x}{M_c/(r_m{}^2\beta)}\right]^*\left(\dfrac{\lvert M_c\rvert}{r_m{}^2\beta_c t}\right)C_{c2}$ ……………（附 5.2.5-110） $\sigma_{2\phi 7}=\left[\dfrac{M_\phi}{M_c/(r_m\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_c\rvert}{r_m\beta_c t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-111） $\sigma_{2x7}=\left[\dfrac{M_x}{M_c/(r_m\beta)}\right]^*\left(\dfrac{6\lvert M_c\rvert}{r_m\beta_c t^2}\right)$ ……………（附 5.2.5-112） ここで，アタッチメントパラメータ β_c は次式で表される。ただし，二次応力を求める場合は更に k_c を乗じた値とする。
567	$\sigma_{12}=\dfrac{1}{2}\left\{\sigma_{\phi z2}+\sigma_{xz2}+\sqrt{(\sigma_{\phi z2}-\sigma_{xz2})^2+4(\tau_{l1}+\tau_{l2}+\tau_{l6})^2}\right\}$ ……………………（附 5.2.5-127） 【絶対値和】 $\sigma_{\phi z2}=\sigma_{\phi 1}+\sigma_{\phi 2}$ ……………………（附 5.2.5-128） $\sigma_{xz2}=\sigma_{x1}+\sigma_{x2}+\sigma_{x4}+\sigma_{x11}$ ……………………（附 5.2.5-129） 【SRSS 法】 $\sigma_{\phi z2}=\sigma_{\phi 1}+\sigma_{\phi 2}$ ……………………（附 5.2.5-130） $\sigma_{xz2}=\sigma_{x1}+\sigma_{x2}+\sqrt{\sigma_{x4}{}^2+\sigma_{x11}{}^2}$ ……………………（附 5.2.5-131）	【絶対値和】 $\sigma_{12}=\dfrac{1}{2}\left\{\sigma_{\phi z2}+\sigma_{xz2}+\sqrt{(\sigma_{\phi z2}-\sigma_{xz2})^2+4(\tau_{l1}+\tau_{l2}+\tau_{l6})^2}\right\}$ ……………………（附 5.2.5-127） $\sigma_{\phi z2}=\sigma_{\phi 1}+\sigma_{\phi 2}$ ……………………（附 5.2.5-128） $\sigma_{xz2}=\sigma_{x1}+\sigma_{x2}+\sigma_{x4}+\sigma_{x11}$ ……………………（附 5.2.5-129） 【SRSS 法】 $\sigma_{12}=\dfrac{1}{2}\left\{\sigma_{\phi z2}+\sigma_{xz2}+\sqrt{(\sigma_{\phi z2}-\sigma_{xz2})^2+4\left[\tau_{l1}+\sqrt{\tau_{l2}{}^2+\tau_{l6}{}^2}\right]^2}\right\}$ ……………………（附 5.2.5-274） $\sigma_{\phi z2}=\sigma_{\phi 1}+\sigma_{\phi 2}$ ……………………（附 5.2.5-130） $\sigma_{xz2}=\sigma_{x1}+\sigma_{x2}+\sqrt{\sigma_{x4}{}^2+\sigma_{x11}{}^2}$ ……………………（附 5.2.5-131）
574	$\sigma_{2\phi x2}=\sigma_{\phi 10}+\sigma_{2\phi 10}+\sigma_{\phi 2}$ ………………………（附 5.2.5-215）	$\sigma_{2\phi x2}=\sqrt{(\sigma_{\phi 10}+\sigma_{2\phi 10})^2+\sigma_{\phi 2}{}^2}$ ………………………（附 5.2.5-215）
575	$M_{l\mathrm{V}}=\max[M_{l\mathrm{D}},M_{l\mathrm{U}}]$ …………………………（附 5.2.5-231） $R_\mathrm{V}=\max[R_\mathrm{D},R_\mathrm{U}]$ …………………………（附 5.2.5-232）	$M_{l\mathrm{V}}=\max[\lvert M_{l\mathrm{D}}\rvert,\lvert M_{l\mathrm{U}}\rvert]$ …………………………（附 5.2.5-231） $R_\mathrm{V}=\max[\lvert R_\mathrm{D}\rvert,\lvert R_\mathrm{U}\rvert]$ …………………………（附 5.2.5-232）
580	b. 脚の応力 (6) b. e)で求めた脚の組合せ応力が許容応力 f_t 以下であること。 附表 5.2.5-2　脚の許容応力	b. ラグの応力 (6) b. e)で求めたラグの組合せ応力が許容応力 f_t 以下であること。 附表 5.2.5-2　ラグの許容応力

頁	誤	正
589	$\frac{R}{t} \le \frac{0.204\left(\frac{E}{\tau_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}}$: $\overline{\tau_{cr}} = \frac{\sigma_{y}}{\sqrt{3}}$ ……………（附 5.2.6-14） $\frac{0.204\left(\frac{E}{\tau_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}} \le \frac{R}{t} \le \frac{1.446\left(\frac{E}{\tau_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}}$: $\overline{\tau_{cr}} = \frac{0.6S_{y}}{\sqrt{3}} + \frac{0.4S_{y}}{\sqrt{3}}\left(\frac{1.446 - \frac{R}{t}\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}\left(\frac{S_{y}}{E}\right)^{0.81}}{1.242}\right)$ ……………（附 5.2.6-15） $\frac{1.446\left(\frac{E}{\tau_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}} \le \frac{R}{t}$: $\overline{\tau_{cr}} = 0.8\frac{4.83E}{\left(\frac{L}{R}\sqrt{\frac{R}{t_{m}}}\right)^{2}}\frac{t_{m}}{R}\sqrt{1+0.0239\left(\frac{L}{R}\sqrt{\frac{R}{t_{m}}}\right)^{3}}$ ……………（附 5.2.6-16）	$\frac{R}{t} \le \frac{0.204\left(\frac{E}{S_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}}$: $\overline{\tau_{cr}} = \frac{S_{y}}{\sqrt{3}}$ ……………（附 5.2.6-14） $\frac{0.204\left(\frac{E}{S_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}} \le \frac{R}{t} \le \frac{1.446\left(\frac{E}{S_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}}$: $\overline{\tau_{cr}} = \frac{0.6S_{y}}{\sqrt{3}} + \frac{0.4S_{y}}{\sqrt{3}}\left(\frac{1.446 - \frac{R}{t}\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}\left(\frac{S_{y}}{E}\right)^{0.81}}{1.242}\right)$ ……………（附 5.2.6-15） $\frac{1.446\left(\frac{E}{S_{y}}\right)^{0.81}}{\left(\frac{L}{R}\right)^{0.4}} \le \frac{R}{t}$: $\overline{\tau_{cr}} = 0.8\frac{4.83E}{\left(\frac{L}{R}\sqrt{\frac{R}{t_{m}}}\right)^{2}}\frac{t_{m}}{R}\sqrt{1+0.0239\left(\frac{L}{R}\sqrt{\frac{R}{t_{m}}}\right)^{3}}$ ……………（附 5.2.6-16）
590	「(8) 座屈評価」内　（式（附 5.2.6-18）下） ここで，第 1 項分母の液圧を受ける場合の軸圧縮座屈応力 $\sigma_{c\cdot cr}$ は，基準座屈応力の算定式（附 5.2.6-3）～（附 5.2.6-5）から求めた σ_{crs} と，液圧を受けない場合の軸圧縮座屈応力の算定式（附 5.2.6-6）～（附 5.2.6-8）から求めた $\overline{\sigma_{c\cdot cr}}$ を，それぞれ $\overline{\sigma_{cr}}$ に置き換えたものを式（附 5.2.6-1）又は式（附 5.2.6-2）に代入して求める。 同様に，第 2 項分母の液圧を受ける場合の曲げ座屈応力 $\sigma_{b\cdot cr}$ は，基準座屈応力の算定式（附 5.2.6-3）～（附 5.2.6-5）から求めた σ_{crs} と，液圧を受けない場合の曲げ座屈応力の算定式（附 5.2.6-9）～（附 5.2.6-11）から求めた $\overline{\sigma_{b\cdot cr}}$ を，それぞれ $\overline{\sigma_{cr}}$ に置き換えたものを式（附 5.2.6-1）又は式（附 5.2.6-2）に代入して求める。	ここで，第 1 項分母の液圧を受ける場合の軸圧縮座屈応力 $\sigma_{c\cdot cr}$ は，基準座屈応力の算定式（附 5.2.6-3）～（附 5.2.6-5）から求めた σ_{crs} と，液圧を受けない場合の軸圧縮座屈応力の算定式（附 5.2.6-9）～（附 5.2.6-11）から求めた $\overline{\sigma_{c\cdot cr}}$ を，それぞれ $\overline{\sigma_{cr}}$ に置き換えたものを式（附 5.2.6-1）又は式（附 5.2.6-2）に代入して求める。 同様に，第 2 項分母の液圧を受ける場合の曲げ座屈応力 $\sigma_{b\cdot cr}$ は，基準座屈応力の算定式（附 5.2.6-3）～（附 5.2.6-5）から求めた σ_{crs} と，液圧を受けない場合の曲げ座屈応力の算定式（附 5.2.6-6）～（附 5.2.6-8）から求めた $\overline{\sigma_{b\cdot cr}}$ を，それぞれ $\overline{\sigma_{cr}}$ に置き換えたものを式（附 5.2.6-1）又は式（附 5.2.6-2）に代入して求める。
604	b．強度評価は、本附属書 5.1.3 項の規定に従い，「6.3.1(4) 固有周期の計算」で得られた固有周期に対応した設計震度を設定し，基礎ボルトの評価を行う。	b．強度評価は、本附属書 5.1.3 項の規定に従い，上記 a．で得られた固有周期に対応した地震力を設定し，基礎ボルトの評価を行う。
635	$\left.\begin{aligned} m_{11} &= \frac{1}{4}\pi\rho d_1^2\left(\frac{d_1^2+d_1^2}{d_2^2-d_1^2}\right) \\ m_{12} = m_{21} &= -\frac{\pi}{2}\rho d_1^2 d_2^2\left(\frac{1}{d_2^2-d_1^2}\right) \\ m_{22} &= \frac{1}{4}\pi\rho d_2^2\left(\frac{d_2^2+d_1^2}{d_2^2-d_1^2}\right) \end{aligned}\right\}$ ………………………（附解 4.4.1-2）	$\left.\begin{aligned} m_{11} &= \frac{1}{4}\pi\rho d_1^2\left(\frac{d_2^2+d_1^2}{d_2^2-d_1^2}\right) \\ m_{12} = m_{21} &= -\frac{\pi}{2}\rho d_1^2 d_2^2\left(\frac{1}{d_2^2-d_1^2}\right) \\ m_{22} &= \frac{1}{4}\pi\rho d_2^2\left(\frac{d_2^2+d_1^2}{d_2^2-d_1^2}\right) \end{aligned}\right\}$ ………………………（附解 4.4.1-2）
641	附解図 4.4.2-2	附解図 4.4.2-1