

ページ・行	誤	正
p.253 式 (7.2.12)	$K_P \left\{ \begin{array}{l} K_{PE} \end{array} \right\} = \frac{\sin(\theta + \theta_0 - \phi)}{\sin^2 \theta \cdot \cos \theta_0 \cdot \sin(\theta + \theta_0 + \delta)} \left\{ 1 - \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta) \sin(\phi + i - \theta_0)}{\sin(\theta + \theta_0 + \delta) \sin(\theta + i)}} \right\}^2$	$K_P \left\{ \begin{array}{l} K_{PE} \end{array} \right\} = \frac{\sin^2(\theta + \theta_0 - \phi)}{\sin^2 \theta \cdot \cos \theta_0 \cdot \sin(\theta + \theta_0 + \delta)} \left\{ 1 - \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta) \sin(\phi + i - \theta_0)}{\sin(\theta + \theta_0 + \delta) \sin(\theta + i)}} \right\}^2$
p.462 7~8行目	<p>なお、粘性土の地震時受動土圧を求める方法については、不明な点が多いため、式 (8.1.36) に示した常時の土圧算定式を便法として使用する。</p>	<p>なお、粘性土の地震時受動土圧を求める方法については、不明な点が多いため、式 (8.1.38) に示した常時の土圧算定式を便法として使用する。</p>
p.636 式 (8.2.28)	$p_d = \beta \cdot k_1 (f'_{cd} / f_{yd}) \{ \epsilon'_{cu} / (\epsilon'_{cu} + f_{yd} / E_s) \}$	$p_b = \beta \cdot k_1 (f'_{cd} / f_{yd}) \{ \epsilon'_{cu} / (\epsilon'_{cu} + f_{yd} / E_s) \}$
p.654 図-8.2.24	<p>(a) 断面 (b) ひずみ (c) 応力</p> <p> $k_1 = 1 - 0.003 f'_{ck} \leq 0.85$ $\epsilon'_{cu} = (155 - f'_{ck}) / 30000 \leq 0.0035$ ただし、$f'_{ck} \leq 80 \text{ N/mm}^2$ $\beta = 0.52 + 80 \epsilon'_{cu}$ </p>	<p>(a) 断面 (b) ひずみ (c) 応力</p> <p> $k_1 = 1 - 0.003 f'_{ck} \leq 0.85$ $\epsilon'_{cu} = (155 - f'_{ck}) / 30000 \leq 0.0035$ ただし、$f'_{ck} \leq 80 \text{ N/mm}^2$ $\beta = 0.52 + 80 \epsilon'_{cu}$ </p>
図-8.2.24 偏心軸方向圧縮力を受ける複鉄筋長方形断面	図-8.2.24 偏心軸方向圧縮力を受ける複鉄筋長方形断面	図-8.2.24 偏心軸方向圧縮力を受ける複鉄筋長方形断面
p.655 式 (8.2.69)	$N'_u = k_1 \cdot f'_{cd} \cdot b \cdot \underline{a}_b + A'_s \cdot f'_{yd} - A_s \cdot \sigma_s$	$N'_u = k_1 \cdot f'_{cd} \cdot b \cdot \underline{a} + A'_s \cdot f'_{yd} - A_s \cdot \sigma_s$
p.655 式 (8.2.70)	$M_u = N'_u \cdot e = k_1 \cdot f'_{cd} \cdot b \cdot a (y_1 - a/2) + A'_s \cdot f'_{yd} (y_1 - d') + A_s \cdot \underline{f}_{yd} (d - y_1)$	$M_u = N'_u \cdot e = k_1 \cdot f'_{cd} \cdot b \cdot a (y_1 - a/2) + A'_s \cdot f'_{yd} (y_1 - d') + A_s \cdot \underline{\sigma}_s (d - y_1)$

ページ・行	誤	正
p.655 式 (8.2.72)	$(a/d)^3 - 2(y_1 - e)/d(a/d)^2 + 2m\{p(E_s \cdot \varepsilon'_{cu} / f_{yd})(e + d - y_1)/d - p'(f'_{yd} / f_{yd})(y_1 - e - d')/d\}(a/d) - 2\beta \cdot p \cdot m(E_s \cdot \varepsilon'_{cu} / f_{yd})(e + d - y_1)/d = 0$	$(a/d)^3 - 2(y_1 - e)/d(a/d)^2 + 2m\{p(E_s \cdot \varepsilon'_{cu} / f_{yd})(e + d - y_1)/d - p'(f'_{yd} / f_{yd})(y_1 - e - d')/d\}(a/d) - 2\beta \cdot p \cdot m(E_s \cdot \varepsilon'_{cu} / f_{yd})(e + d - y_1)/d = 0$
p.655 式 (8.2.73)	$N'_u = k_1 \cdot f'_{cd} \cdot b \cdot \underline{a}_b + A'_s \cdot \sigma'_s - A_s \cdot f_{yd}$	$N'_u = k_1 \cdot f'_{cd} \cdot b \cdot \underline{a} + A'_s \cdot \sigma'_s - A_s \cdot f_{yd}$
p.656 ii 3行目	式 (8.2.81) において $\underline{\sigma}'_c$ を $-f_{yd}$ に置き換えることにより求められる。	式 (8.2.81) において $\underline{\sigma}'_s$ を $-f_{yd}$ に置き換えることにより求められる。
p.657 i 6行目	$f_{vcd} = 0.20 \sqrt[4]{f'_{cd}} \text{ (N/mm}^2\text{)} \text{ ただし } f_{vcd} \leq 0.72 \text{ (N/mm}^2\text{)}$	$f_{vcd} = 0.20 \sqrt[3]{f'_{cd}} \text{ (N/mm}^2\text{)} \text{ ただし } f_{vcd} \leq 0.72 \text{ (N/mm}^2\text{)}$
p.658 ii 12行目	$\underline{\alpha}_s$: せん断補強鉄筋が部材軸となす角度 (°)	$\underline{\alpha}_s$: せん断補強鉄筋が部材軸となす角度 (°)
p.658 ii 13行目	$\underline{\alpha}_p$: せん断補強用緊張材が部材軸となす角度 (°)	$\underline{\alpha}_p$: せん断補強用緊張材が部材軸となす角度 (°)
p.660 式 (8.2.93)	$\sigma_c = \frac{6M_d(d + \underline{d}' - x)}{3b \cdot x(d + \underline{d}')(d - \underline{d}') + b(d + \underline{d}')^2(2\underline{d}' - d) + 6n \cdot A'_s(x - \underline{d}')(d - \underline{d}')}$	$\sigma_c = \frac{6M_d(d + \underline{w} - x)}{3b \cdot x(d + \underline{w})(d - \underline{w}) + b(d + \underline{d}')^2(2\underline{w} - d) + 6n \cdot A'_s(x - \underline{d}')(d - \underline{d}')}$
p.660 式 (8.2.94)	$x = \frac{b(d + \underline{d}')^2 + 2n \cdot A_s \cdot d + 2n \cdot A'_s \cdot \underline{d}'}{2b(d + \underline{d}') + 2n \cdot A_s + 2n \cdot A'_s}$	$x = \frac{b(d + \underline{w})^2 + 2n \cdot A_s \cdot d + 2n \cdot A'_s \cdot \underline{d}'}{2b(d + \underline{w}) + 2n \cdot A_s + 2n \cdot A'_s}$
p.660 (a) 末尾		\underline{w} : 引張鉄筋のかぶり (mm)
p.716 25行目	$(Z + \underline{H}_2 + H_f + H_b)$	$(Z + \underline{E}_2 + H_f + H_b)$