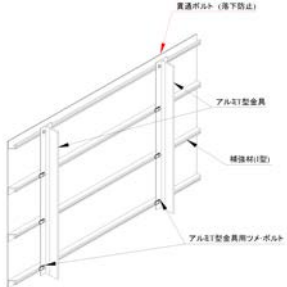
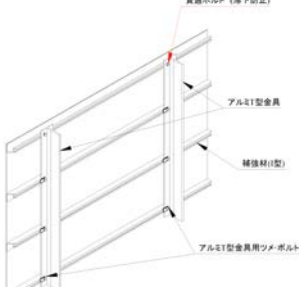
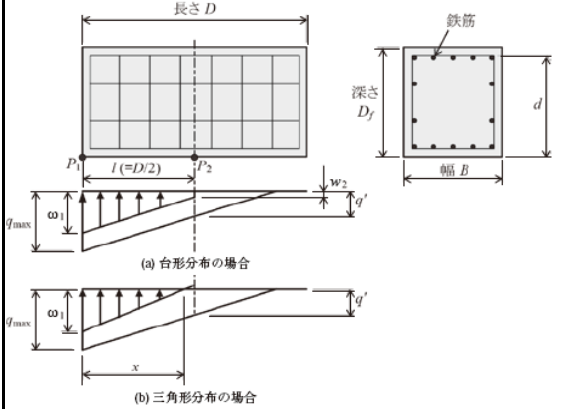
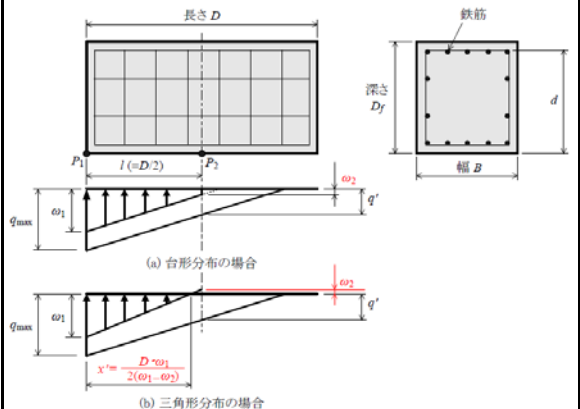


ページなど	誤	正	備考	摘要
p21	着雪防止板の設置 <b>確度</b> は、前記①に準じる。	着雪防止板の設置 <b>角度</b> は、前記①に準じる。	誤記	第2刷で修正予定
p35	 <p>図-4.3.1 標示板の裏面</p>	 <p>図-4.3.1 標示板の裏面</p>	貫通ボルト(落下防止)の引き出し線の位置修正	第2刷で修正予定
p42	表-4.5.2 腕金具の標準的な使用本数 使用 <b>本数数</b>	表-4.5.2 腕金具の標準的な使用本数 使用 <b>本数</b>	誤記	第2刷で修正予定
p50	その際に発刊された「道路標識 <b>設置</b> ・同解説」(日本道路協会, 昭和53年(1978年)9月)	その際に発刊された「道路標識 <b>設置基準</b> ・同解説」(日本道路協会, 昭和53年(1978年)9月)	誤記	第2刷で修正予定
P54	表-5.2.4 鋼材の物理定数 線膨張係数 (1/℃) <b>0.000010</b>	表-5.2.4 鋼材の物理定数 線膨張係数 (1/℃) <b>0.000012</b>	誤記 H24道示Ⅱでは、鋼桁とコンクリート床版の合成作用を考慮する場合の鋼及びコンクリートの線膨張係数は $12 \times 10^{-6}$ とされている。	第2刷で修正予定
p56	表-5.2.6 ボルトの許容応力度 種 類 普通ボルト 4.6 <sup>*</sup>	表-5.2.6 ボルトの許容応力度 種 類 普通ボルト 4.6	不要な「※」の削除	第2刷で修正予定

ページなど	誤	正	備考	摘要										
p58	<p>表-5.4.2 無筋コンクリートの許容応力度(N/mm<sup>2</sup>)</p> <table border="1" data-bbox="309 292 490 533"> <tr><td>応力度の種類</td></tr> <tr><td>圧縮応力度</td></tr> <tr><td>曲げ引張応力度</td></tr> <tr><td>支圧応力度</td></tr> <tr><td>付着</td></tr> </table>	応力度の種類	圧縮応力度	曲げ引張応力度	支圧応力度	付着	<p>表-5.4.2 無筋コンクリートの許容応力度(N/mm<sup>2</sup>)</p> <table border="1" data-bbox="887 292 1068 533"> <tr><td>応力度の種類</td></tr> <tr><td>圧縮応力度</td></tr> <tr><td>曲げ引張応力度</td></tr> <tr><td>支圧応力度</td></tr> <tr><td>付着応力度</td></tr> </table>	応力度の種類	圧縮応力度	曲げ引張応力度	支圧応力度	付着応力度	<p>語句の適正化</p>	<p>第2刷で修正予定</p>
応力度の種類														
圧縮応力度														
曲げ引張応力度														
支圧応力度														
付着														
応力度の種類														
圧縮応力度														
曲げ引張応力度														
支圧応力度														
付着応力度														
p70	<p><math>c_s</math> : 構造物<b>塑性</b>係数で, 次式による。</p>	<p><math>c_s</math> : 構造物<b>特性補正</b>係数で, 次式による。</p>	<p>誤記</p>	<p>第2刷で修正予定</p>										
p100	<p>なお, 土質調査の結果で得られる。底面地盤のN 値は, 特殊な条件でない限り</p>	<p>なお, 土質調査の結果で得られる底面地盤のN 値は, 特殊な条件でない限り</p>	<p>不要な「。」の削除</p>	<p>第2刷で修正予定</p>										
p103	<p>表-6.4.4に示す換算係数<math>\alpha</math>を用いて<b>補正係数</b>を行う必要がある。</p>	<p>表-6.4.4に示す換算係数<math>\alpha</math>を用いて<b>補正</b>を行う必要がある。</p>	<p>誤記</p>	<p>第2刷で修正予定</p>										
p121	<p><math>M_B</math> : 基礎底面に作用するモーメント (kN)  <math>M_S</math> : 基礎の根入れ部分に作用するモーメント (kN)  <math>M</math> : 基礎から地盤に作用するモーメント (kN)</p>	<p><math>M_B</math> : 基礎底面に作用するモーメント (kN・m)  <math>M_S</math> : 基礎の根入れ部分に作用するモーメント (kN・m)  <math>M</math> : 基礎から地盤に作用するモーメント (kN・m)</p>	<p>誤記</p>	<p>第2刷で修正予定</p>										
p125	 <p>図-6.4.7 フーチング底面に生じる地盤反力分布</p>	 <p>図-6.4.7 フーチング底面に生じる地盤反力分布</p>	<p>誤記および追記  「x」→「x'」へ変更して式を追記  <math display="block">x' = \frac{D \cdot \omega_1}{2(\omega_1 - \omega_2)}</math> (a)台形分の場合の「<math>w_2</math>」→「<math>\omega_2</math>」へ変更  (b)三角形部分の場合に「<math>\omega_2</math>」を追記</p>	<p>第2刷で修正予定</p>										

道路標識構造便覧 令和2年6月 正誤表

R2.8

ページなど	誤	正	備考	摘要
p126	$M = \frac{B \cdot \omega_1 \cdot x}{2} \left( l - \frac{x}{3} \right)$ ..... (6.4.56)	$M = \frac{B \cdot \omega_1 \cdot x'}{2} \left( l - \frac{x'}{3} \right)$ ..... (6.4.56)	誤記	第2刷で修正予定
p127	$S = \frac{B \cdot \omega_1 \cdot x}{2}$ ..... (6.4.67)	$S = \frac{B \cdot \omega_1 \cdot x'}{2}$ ..... (6.4.67)	誤記	第2刷で修正予定
p134	$f_i$ : 表-6.4.14に示す周面摩擦力を考慮する層の最大周面摩擦力度 (kN/m <sup>2</sup> )	$f_i$ : 表-6.4.13に示す周面摩擦力を考慮する層の最大周面摩擦力度 (kN/m <sup>2</sup> )	誤記	第2刷で修正予定
p134	また, $L_e$ : 基礎の根入れ深さ (m)とする。	また, $L_e$ : 杭の根入れ長 (m)とする。	語句の適正化	第2刷で修正予定
p140	$\sigma_{ba}$ : 5.5の割増係数を乗たコンクリートの許容支圧応力度 (N/mm <sup>2</sup> )	$\sigma_{ba}$ : 5.5の割増係数を乗じたコンクリートの許容支圧応力度 (N/mm <sup>2</sup> )	誤記	第2刷で修正予定
p140	$\tau_{0a}$ : 5.5の割増係数を乗た鉄筋コンクリートの付着力 (N/mm <sup>2</sup> )	$\tau_{0a}$ : 5.5の割増係数を乗じた鉄筋コンクリートの付着力 (N/mm <sup>2</sup> )	誤記	第2刷で修正予定
p140	$\sigma_{ca}$ : 5.5の割増係数を乗たコンクリートの許容支圧応力度 (N/mm <sup>2</sup> )	$\sigma_{ca}$ : 5.5の割増係数を乗じたコンクリートの許容支圧応力度 (N/mm <sup>2</sup> )	誤記	第2刷で修正予定
p152	根巻き柱脚は, 支柱周りのコンクリートの間に滞水するとマクロセル腐食(水と粉塵による腐食)が発生するので水勾配による対処が必要である。	根巻き柱脚は, 支柱と根巻きコンクリートの間に雨水等が浸入するとほり等の介在と湿潤環境の継続によって, マクロセル腐食が生じることがあるため, なるべく雨水等の浸入を抑制するために水勾配による対処が必要である。	マクロセル腐食に関する説明の訂正	第2刷で修正予定
p214	相互の視認性に緩衝しない位置	相互の視認性を干渉しない位置	誤記	第2刷で修正予定
p230	門型式のたわみは一般的に支柱の1/400程度と小さい値であることから, 考慮しにのが一般的である。	門型式のたわみは一般的に支柱の1/400程度と小さい値であることから, 考慮しにのが一般的である。	誤記	第2刷で修正予定
p277	引張力 $T_1 = \frac{N_1 \left( e_0 - \frac{D_3}{2} + \frac{x_n}{3} \right)}{d - \frac{x_n}{3}}$  = 169.795N	引張力 $T_1 = \frac{N_1 \left( e_0 - \frac{D_3}{2} + \frac{x_n}{3} \right)}{d - \frac{x_n}{3}}$  = 169.795kN	誤記	第2刷で修正予定
p279	$Q_3 = w_4 \times l_{x1}^2 \times 2 = 1.75 \times (166\text{mm})^2$	$Q_3 = w_4 \times l_{x1}^2 \times 2 = 1.75\text{N/mm}^2 \times (166\text{mm})^2$	単位の追記	第2刷で修正予定
p286	$\tau = \frac{M_{Y2}}{I_{p'}} \times \frac{D}{2} = \frac{27.928 \times 10^2 \text{kN}}{6,900 \text{cm}^4}$	$\tau = \frac{M_{Y2}}{I_{p'}} \times \frac{D}{2} = \frac{27.928 \times 10^2 \text{kN} \cdot \text{cm}}{6,900 \text{cm}^4}$	誤記	第2刷で修正予定

道路標識構造便覧 令和2年6月 正誤表

R2.8

ページなど	誤	正	備考	摘要
p287	$\tau = \frac{M_{Y3}}{I_{P'}} \times \frac{D}{2} = \frac{13.964 \times 10^2 \text{kN}}{6,900 \text{cm}^4}$	$\tau = \frac{M_{Y3}}{I_{P'}} \times \frac{D}{2} = \frac{13.964 \times 10^2 \text{kN} \cdot \text{cm}}{6,900 \text{cm}^4}$	誤記	第2刷で修正予定
p293	$\tau = \frac{2Q_1}{A_1} = \frac{2 \times 5.679 \text{kN}}{22.72 \text{cm}^3}$	$\tau = \frac{2Q_1}{A_1} = \frac{2 \times 5.679 \text{kN}}{22.72 \text{cm}^2}$	誤記	第2刷で修正予定
p314	$\sigma_{bz} = \frac{M_z + M_y}{Z_1} = \frac{14.4 \text{kN} \cdot \text{cm} + 86.6 \text{kN} \cdot \text{cm}}{22.7 \text{cm}^2}$	$\sigma_{bz} = \frac{M_z + M_y}{Z_1} = \frac{14.4 \text{kN} \cdot \text{cm} + 86.6 \text{kN} \cdot \text{cm}}{22.7 \text{cm}^3}$	誤記	第2刷で修正予定
p315	$W_2' \times \frac{B}{\cos \beta} = 0.0225 \text{kN/m} \times \frac{0.8 \text{m}}{\cos 45^\circ} = 0.026 \text{kN/m}$	$W_2' \times \frac{1}{\cos \beta} = 0.0225 \text{kN/m} \times \frac{1}{\cos 45^\circ} = 0.032 \text{kN/m}$	誤記	第2刷で修正予定
p316	$W_{y3} = \text{支柱主材} + \text{支柱ラチス材} = 0.502 \text{kN/m}$	$W_{y3} = \text{支柱主材} + \text{支柱ラチス材} = 0.508 \text{kN/m}$	数値変更	第2刷で修正予定
p316	$N_{Ay} = R_{Ay} + W_{y3} \times H = 7.956 \text{kN} + 0.502 \text{kN/m} \cdot 6.9 \text{m} = 11.420 \text{kN}$	$N_{Ay} = R_{Ay} + W_{y3} \times H = 7.956 \text{kN} + 0.508 \text{kN/m} \cdot 6.9 \text{m} = 11.461 \text{kN}$	数値変更	第2刷で修正予定
p319	$\sigma_c = \frac{N_{Ay}}{A} = \frac{11.420 \text{kN}}{61.74 \text{cm}^2} = 0.184 \text{kN/cm}^2 = 1.85 \text{N/mm}^2$ $\left( \frac{1.85 \text{N/mm}^2 + 84.6 \text{N/mm}^2}{93.7 \text{N/mm}^2 + 93.7 \text{N/mm}^2} \right) \times \frac{1}{1.5} = 0.615 < 1 \text{ 【O K】}$	$\sigma_c = \frac{N_{Ay}}{A} = \frac{11.461 \text{kN}}{61.74 \text{cm}^2} = 0.186 \text{kN/cm}^2 = 1.86 \text{N/mm}^2$ $\left( \frac{1.86 \text{N/mm}^2 + 84.6 \text{N/mm}^2}{93.7 \text{N/mm}^2 + 93.7 \text{N/mm}^2} \right) \times \frac{1}{1.5} = 0.615 < 1 \text{ 【O K】}$	数値変更	第2刷で修正予定
p324	$N_{Ayr} = N_{Ay} + V_{Ay} = 11.420 \text{kN} + 7.837 \text{kN} = 19.257 \text{kN}$ $\sigma_c = \frac{N_{Ayr}}{A_2} = \frac{19.257 \text{kN}}{61.74 \text{cm}^2} = 0.312 \text{kN/cm}^2 = 3.12 \text{N/mm}^2$ $\left( \frac{3.12 \text{N/mm}^2 + 233 \text{N/mm}^2}{93.7 \text{N/mm}^2 + 156 \text{N/mm}^2} \right) \times \frac{1}{1.5} = 1.0 \leq 1$	$N_{Ayr} = N_{Ay} + V_{Ay} = 11.461 \text{kN} + 7.837 \text{kN} = 19.298 \text{kN}$ $\sigma_c = \frac{N_{Ayr}}{A_2} = \frac{19.298 \text{kN}}{61.74 \text{cm}^2} = 0.313 \text{kN/cm}^2 = 3.13 \text{N/mm}^2$ $\left( \frac{3.13 \text{N/mm}^2 + 233 \text{N/mm}^2}{93.7 \text{N/mm}^2 + 156 \text{N/mm}^2} \right) \times \frac{1}{1.5} = 1.0 \leq 1$	数値変更	第2刷で修正予定
p327	鉛直力 $N_{Ay} = 11.420 \text{kN}$ $T = \frac{M_{Ax}}{B} - \frac{N_{Ay}}{2} = \frac{173.3 \text{kN} \cdot \text{m}}{0.8 \text{m}} - \frac{11.420 \text{kN}}{2} = 210.915 \text{kN}$ $\sigma_t = \frac{T}{A_0 \times n} = \frac{210.915 \text{kN}}{4.52 \text{cm}^2 \times 4 \text{本}} = 11.67 \text{kN/cm}^2 = 117 \text{N/mm}^2$	鉛直力 $N_{Ay} = 11.461 \text{kN}$ $T = \frac{M_{Ax}}{B} - \frac{N_{Ay}}{2} = \frac{173.3 \text{kN} \cdot \text{m}}{0.8 \text{m}} - \frac{11.461 \text{kN}}{2} = 210.895 \text{kN}$ $\sigma_t = \frac{T}{A_0 \times n} = \frac{210.895 \text{kN}}{4.52 \text{cm}^2 \times 4 \text{本}} = 11.66 \text{N/cm}^2 = 117 \text{N/mm}^2$	数値変更	第2刷で修正予定

道路標識構造便覧 令和2年6月 正誤表

R2.8

ページなど	誤	正	備考	摘要
p328	$C = \frac{M_{Ax}}{B} + \frac{N_{Ay}}{2} = \frac{173.3\text{kN} \cdot \text{m}}{0.8\text{m}} + \frac{11.420\text{kN}}{2} = 222.335\text{kN}$ $\sigma_c = \frac{C}{b \times D} = \frac{222,335\text{N}}{430\text{mm} \times 430\text{mm}} = 1.20\text{N}/\text{mm}^2$	$C = \frac{M_{Ax}}{B} + \frac{N_{Ay}}{2} = \frac{173.3\text{kN} \cdot \text{m}}{0.8\text{m}} + \frac{11.461\text{kN}}{2} = 222.356\text{kN}$ $\sigma_c = \frac{C}{b \times D} = \frac{222,356\text{N}}{430\text{mm} \times 430\text{mm}} = 1.20\text{N}/\text{mm}^2$	数値変更	第2刷で修正予定