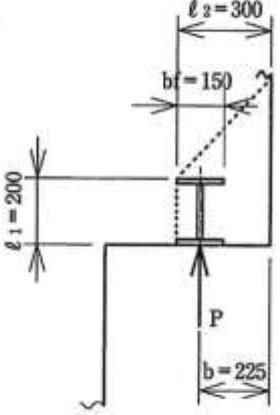
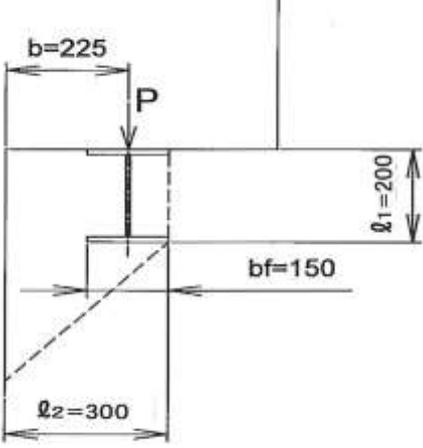


| 頁 | 行数 | | 誤（現行） | 正 | 作成年月 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------|---------------------|------|--|-------------------------|--------|--|-----|--|------------------|-------|----|---|----|---|-----|----|---|------|-------|----|---|----|---|-----|----|---|--|--|----|---|--|------------------|-------|----|----|------|-----|----|----|--------|
| | 上から | 下から | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 14 | | 1行目 | 図 2.8-1 | 図 1.8-1 | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 21 | | 右列中央 | 参考資料 I-5 | 参考資料 I-6 | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 29 | 図 2.2.2-1 左列中央 | | | | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 29 | 図 2.2.2-1 留意事項中央 | | ・ラック式では、径間が 2.5m以下であっても | ・ラック式では、径間が 2.5m未満であっても | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 35 | 17行目 | | 1. ゲートの…河川管理施設等構造例および… | 1. ゲートの…河川管理施設等構造令および… | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 37 | 表 2.4-2 | | <p>表 2.4-2 ゲートの設計荷重の組合せ</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">ゲート設備名</th> <th colspan="2" rowspan="2">使用状態</th> <th>静水圧</th> </tr> <tr> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">水門 樋門 伏せ越し</td> <td rowspan="2">地震時以外</td> <td>全開</td> <td>×</td> </tr> <tr> <td>全閉</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>地震時</td> <td>全開</td> <td>×</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">防潮水門</td> <td rowspan="2">地震時以外</td> <td>全閉</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>全開</td> <td>×</td> </tr> <tr> <td>地震時</td> <td>全開</td> <td>×</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>全閉</td> <td>○</td> </tr> </tbody> </table> | ゲート設備名 | 使用状態 | | 静水圧 | | 水門 樋門 伏せ越し | 地震時以外 | 全開 | × | 全閉 | ○ | 地震時 | 全開 | × | 防潮水門 | 地震時以外 | 全閉 | ○ | 全開 | × | 地震時 | 全開 | × | | | 全閉 | ○ | <p>表 2.4-2 の罫線位置の変更</p> <table border="1"> <tbody> <tr> <td rowspan="2">水門 樋門 伏せ越し</td> <td rowspan="2">地震時以外</td> <td>全開</td> </tr> <tr> <td>全閉</td> </tr> <tr> <td rowspan="2">防潮水門</td> <td rowspan="2">地震時</td> <td>全開</td> </tr> <tr> <td>全閉</td> </tr> </tbody> </table> | 水門 樋門 伏せ越し | 地震時以外 | 全開 | 全閉 | 防潮水門 | 地震時 | 全開 | 全閉 | H19.11 |
| ゲート設備名 | 使用状態 | | 静水圧 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 水門 樋門 伏せ越し | 地震時以外 | 全開 | × | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | 全閉 | ○ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 地震時 | 全開 | × | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 防潮水門 | 地震時以外 | 全閉 | ○ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | 全開 | × | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 地震時 | 全開 | × | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | 全閉 | ○ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 水門 樋門 伏せ越し | 地震時以外 | 全開 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | 全閉 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 防潮水門 | 地震時 | 全開 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | 全閉 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 43 | 記号の変更 | | <p>(赤○で囲んだ下記5カ所のPを、pに変更する。)</p> <p style="text-align: center;">2-4 設計荷重 43</p> <p>(2) 地震時動水圧</p> <p>地震時に扉体に働く動水圧は扉体との接触面に対して垂直に作用するものとし、上流面が鉛直であるとの条件のもとに求められた次のウェスタガード(Westergaard)の簡易式によって求める。</p> $P_h = \frac{7}{8} W_0 \cdot K \cdot \sqrt{H \cdot h} \dots\dots\dots (2.4-9)$ <p>ここに P_h : 水深 h の点での動水圧 (Pa) W_0 : 水の単位体積重量 (N/m³) K : 設計震度 H : 水面から基礎地盤までの水深 (m) h : 水面から動水圧の作用する点までの水深 (m)</p> <p>ウェスタガードの簡易式において、全動水圧 $P_d (= \sum P_h)$ および全動水圧の作用点の基礎地盤からの高さ H_d は次のように表される (図2.4-10)。</p> $P_d = \sum P_h = \frac{7}{12} W_0 \cdot K \cdot H^2 \dots\dots\dots (2.4-10)$ $H_d = 0.4 \cdot H \dots\dots\dots (2.4-11)$ <p>(3) 地震時慣性力</p> <p>図2.4-10 ウェスタガードの式の記号説明</p> | H24.4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| 頁 | 行数 | | 誤 (現行) | 正 | 作成年月 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------|----------------------------------|--|--|-------------------|------|--|-----|--|-------|-------|-------|-------|---|-------------------|----------|----------|-------------------|---|---------------------------|-----------------|--------|--------|---|-------------|---------------------------|--|--|---|---------------------------|-----------------|--------|--------|---|--------------------|----------|----------------------------|----------|---|---------------------|-----------------|--------|--------|--|----------|-------------------|--------|
| | 上から | 下から | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 45 | 表 2.5-2 | | <p>表 2.5-2 水門等のゲートの操作水位</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">施設の種別・区分</th> <th colspan="2">開 時</th> <th colspan="2">閉 時</th> </tr> <tr> <th>外 水 位</th> <th>内 水 位</th> <th>外 水 位</th> <th>内 水 位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>水</td> <td>本川のH.W.L -1.0m</td> <td>本川のH.W.L</td> <td>本川のH.W.L</td> <td>本川のH.W.L -1.0m</td> </tr> <tr> <td>門</td> <td>自己流堤による支川処理 方式で処理される水門</td> <td>支川の堤防高 -1.0m</td> <td>支川の堤防高</td> <td>支川の堤防高</td> </tr> <tr> <td>門</td> <td>分流点に設置される水門</td> <td colspan="3">水門の操作方法によって異なるが、安全側で設計する。</td> </tr> <tr> <td>樋</td> <td>自己流堤による支川処理 方式で処理される樋門</td> <td>支川の堤防高 -1.0m</td> <td>支川の堤防高</td> <td>支川の堤防高</td> </tr> <tr> <td>門</td> <td>排水機場の樋門 (強制排水用)</td> <td>本川のH.W.L</td> <td>ゲート敷高 本川のH.W.L -1.0m</td> <td>本川のH.W.L</td> </tr> <tr> <td>門</td> <td>排水機場の樋門 (自然排水兼用)</td> <td>支川の堤防高 -1.0m</td> <td>支川の堤防高</td> <td>支川の堤防高</td> </tr> </tbody> </table> | 施設の種別・区分 | 開 時 | | 閉 時 | | 外 水 位 | 内 水 位 | 外 水 位 | 内 水 位 | 水 | 本川のH.W.L -1.0m | 本川のH.W.L | 本川のH.W.L | 本川のH.W.L -1.0m | 門 | 自己流堤による支川処理 方式で処理される水門 | 支川の堤防高 -1.0m | 支川の堤防高 | 支川の堤防高 | 門 | 分流点に設置される水門 | 水門の操作方法によって異なるが、安全側で設計する。 | | | 樋 | 自己流堤による支川処理 方式で処理される樋門 | 支川の堤防高 -1.0m | 支川の堤防高 | 支川の堤防高 | 門 | 排水機場の樋門 (強制排水用) | 本川のH.W.L | ゲート敷高 本川のH.W.L -1.0m | 本川のH.W.L | 門 | 排水機場の樋門 (自然排水兼用) | 支川の堤防高 -1.0m | 支川の堤防高 | 支川の堤防高 | <p>表 2.5-2 排水機場の樋門 (強制排水用) の閉時水位の変更</p> <table border="1"> <tr> <td>本川のH.W.L</td> <td>本川のH.W.L -1.0m</td> </tr> </table> | 本川のH.W.L | 本川のH.W.L -1.0m | H19.11 |
| 施設の種別・区分 | 開 時 | | 閉 時 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 外 水 位 | 内 水 位 | 外 水 位 | 内 水 位 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 水 | 本川のH.W.L -1.0m | 本川のH.W.L | 本川のH.W.L | 本川のH.W.L -1.0m | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 門 | 自己流堤による支川処理 方式で処理される水門 | 支川の堤防高 -1.0m | 支川の堤防高 | 支川の堤防高 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 門 | 分流点に設置される水門 | 水門の操作方法によって異なるが、安全側で設計する。 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 樋 | 自己流堤による支川処理 方式で処理される樋門 | 支川の堤防高 -1.0m | 支川の堤防高 | 支川の堤防高 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 門 | 排水機場の樋門 (強制排水用) | 本川のH.W.L | ゲート敷高 本川のH.W.L -1.0m | 本川のH.W.L | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 門 | 排水機場の樋門 (自然排水兼用) | 支川の堤防高 -1.0m | 支川の堤防高 | 支川の堤防高 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 本川のH.W.L | 本川のH.W.L -1.0m | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 46 | 9行目 | また、水門・樋門用ゲートでラック式を用いて押下げる場合は、・・・ | また、水門・樋門用ゲートで押下げができる開閉装置形式の場合は、・・・ | H28.1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 105 | 図 3.1.3-6 | 【図中】単純梁支間隔 L | 単純梁支持間隔 L | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 107 | 式(3.1.4-1) | $t_f \leq \frac{b_f}{16}$ | $t_f \geq \frac{b_f}{16}$ | H24.8 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 107 | 式 (3.1.4-3) | $\frac{d}{b} > 1 \left(\frac{b}{100 \cdot t_w} \right)^4 \left[\left(\frac{\sigma}{365} \right)^2 \dots \right]$ | $\frac{d}{b} > 1 \left(\frac{b}{100 \cdot t_w} \right)^4 \left[\left(\frac{\sigma}{356} \right)^2 \dots \right]$ | H20.1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 107 | 式 (3.1.4-4) | $\frac{d}{b} \leq 1 \left(\frac{b}{100 \cdot t_w} \right)^4 \left[\left(\frac{\sigma}{365} \right)^2 \dots \right]$ | $\frac{d}{b} \leq 1 \left(\frac{b}{100 \cdot t_w} \right)^4 \left[\left(\frac{\sigma}{356} \right)^2 \dots \right]$ | H20.1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 125 | 図 3.1.8-7 | 【表】大形ゲートのB寸法が空欄 | 大形ゲートのB寸法は150とする。 | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 150 151 | P150 図 3.3.3-1 P151 図 3.3.3-2 | P150の図 3.3.3-1 と P151の図 3.3.3-2 が逆になっている | 図のタイトルはそのままにして、図のみを入れ替える | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 164 | 図 4.1.2-3 左列下方 | | | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 203 | 6行目 | 座屈に対する安全率は表 2.4.8-4 による。 | 座屈に対する安全率は表 4.2.8-4 による。 | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 210 | 5~7 行目 | <p>M: ドラム係数 1 モータ 2 ドラム又は 1 モータ 1 ドラム場合 M=1 2 モータ 2 ドラムの場合 M=1/2</p> | <p>M: 1/ (1 ドラムあたりのワイヤロープ本数) 一般的に、1 モータ 2 ドラム、2 モータ 2 ドラムおよび 1 モータ 1 ドラムで、1 ドラムあたりのワイヤロープ本数が 1 本の場合 M=1 1 モータ 1 ドラムで 1 ドラムあたりのワイヤロープ本数が 2 本の場合 M=1/2</p> | H30.6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 227 | 2行目 | したがって、損失圧力の算定に使用する油圧シリンダの無負荷作動圧力は、図 4.3.4-1 から読み取るものとする。 | しかしながら、油圧シリンダの無負荷作動圧力は、圧力供給方向、パッキン形状・枚数、使用圧力等により図 4.3.5-1 に示す値より大きくなることもあるため、損失圧力の算定に使用する無負荷作動圧力は、実状にあった無負荷作動圧力を検討し、設定するものとする。 | H28.1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 229 | 式(4.3.5-4) R _e の式 | $R_e = \frac{v \cdot D}{v \times 10^3}$ | $R_e = \frac{10^3 \cdot v \cdot D}{v}$ | R8.2.6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 241 | 図 4.3.9-2 | 【図C】コンクリートピット表示の矢印が均しコンクリートを示している。 | 矢印がコンクリートピットを示すように修正 | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 303 | 表 6.2.3-1 | 【SS400の列の上から5段目】 ℓ/b ≤ 5.0 : 140 | ℓ/b ≤ 5.0 : 125 | H19.11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| 頁 | 行数 | | 誤 (現行) | 正 | 作成年月 | | | | | | | | |
|---------|----------------|-------|---|---|---------|---|----------|--|--------|----------|--------|----------|--------|
| | 上から | 下から | | | | | | | | | | | |
| 303 | 表 6. 2. 3-1 | | 【曲げ圧縮応力度の欄の上から 3 段目】 ①以外の場合 $A_w/A_c \leq 2$ | ①以外の場合 $A_w/A_c > 2$ | H19. 11 | | | | | | | | |
| 310 | 図 6. 3. 1-3 | | 【説明】搬出入口は車道側に設ける寸法は最大搬出入機器により決める。 | 搬出入口は車道側に設ける。寸法は最大搬出入機器により決める。 | H19. 11 | | | | | | | | |
| 320 | 図 6. 3. 3-1 左列 | | | | H19. 11 | | | | | | | | |
| 323 | 3 行目 | | ラックカバーなどを設ける。 | ラック棒カバーなどを設ける。 | H19. 11 | | | | | | | | |
| 342 | | 9 行目 | スキャンプレート | スキンプレート | H24. 8 | | | | | | | | |
| 346 | 表 3. 1 | | $A \cdot X \times 10^3 (\text{mm}^3)$, $A \cdot X^2 \times 10^4 (\text{mm}^4)$ の欄 上から 6, 7 段目 <table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <tr> <td>-265. 3</td> <td>1313. 3</td> </tr> <tr> <td>-597. 9</td> <td>33530. 3</td> </tr> </table> | -265. 3 | 1313. 3 | -597. 9 | 33530. 3 | <table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <tr> <td>265. 3</td> <td>-1313. 3</td> </tr> <tr> <td>-67. 3</td> <td>30903. 7</td> </tr> </table> | 265. 3 | -1313. 3 | -67. 3 | 30903. 7 | H20. 1 |
| -265. 3 | 1313. 3 | | | | | | | | | | | | |
| -597. 9 | 33530. 3 | | | | | | | | | | | | |
| 265. 3 | -1313. 3 | | | | | | | | | | | | |
| -67. 3 | 30903. 7 | | | | | | | | | | | | |
| 346 | | 4 行目 | $\dots = \frac{-597.9 \times 10^3}{117.4 \times 10^2} = -50.9(\text{mm})$ | $\dots = \frac{-67.3 \times 10^3}{117.4 \times 10^2} = -5.7(\text{mm})$ | H20. 1 | | | | | | | | |
| 346 | | 2 行目 | $e_1 = 249.5 - 50.9 = 198.6(\text{mm})$ | $e_1 = 249.5 - 5.7 = 243.8(\text{mm})$ | H20. 1 | | | | | | | | |
| 346 | | 1 行目 | $e_2 = 249.5 + 50.9 = 300.4(\text{mm})$ | $e_2 = 249.5 + 5.7 = 255.2(\text{mm})$ | H20. 1 | | | | | | | | |
| 347 | 3 行目 | | $= 33530.3 \times 10^4 \dots \times 10^2 \times 50.9^2$ | $= 30903.7 \times 10^4 \dots \times 10^2 \times 5.7^2$ | H20. 1 | | | | | | | | |
| 347 | 4 行目 | | $= 42530.7 \times 10^4 (\text{mm}^4)$ | $= 42939.0 \times 10^4 (\text{mm}^4)$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 347 | 6 行目 | | $Z_t = \frac{I}{e_1} = \frac{42530.7 \times 10^4}{198.6} = 2141.5 \dots$ | $Z_t = \frac{I}{e_1} = \frac{42939.0 \times 10^4}{243.8} = 1761.2 \dots$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 347 | 7 行目 | | $Z_c = \frac{I}{e_2} = \frac{42530.7 \times 10^4}{300.4} = 1415.8 \dots$ | $Z_c = \frac{I}{e_2} = \frac{42939.0 \times 10^4}{255.2} = 1682.6 \dots$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 348 | | 7 行目 | $\sigma_t = \frac{40.164 \times 10^6}{2141.5 \times 10^3} = 19 \dots$ | $\sigma_t = \frac{40.164 \times 10^6}{1761.2 \times 10^3} = 23 \dots$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 348 | | 5 行目 | $\sigma_c = \frac{40.164 \times 10^6}{1415.8 \times 10^3} = 28 \dots$ | $\sigma_c = \frac{40.164 \times 10^6}{1682.6 \times 10^3} = 24 \dots$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 349 | 6 行目 | | $\tau = \frac{S}{A_w'} = \frac{159.962 \times 10^3}{27.4 \times 10^2} = 58 \dots$ | $\tau = \frac{S}{A_w'} = \frac{159.962 \times 10^3}{27.2 \times 10^2} = 59 \dots$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 349 | | 11 行目 | $\sigma_g = \sqrt{28^2 + 3 \times 58^2}$ | $\sigma_g = \sqrt{24^2 + 3 \times 59^2}$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 349 | | 10 行目 | $= 104(\text{N/mm}^2) \dots$ | $= 105(\text{N/mm}^2) \dots$ | H28. 1 | | | | | | | | |
| 352 | 表 3. 2 | | $A \cdot X \times 10^3 (\text{mm}^3)$ の欄 上から 5, 6 段目 <table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <tr> <td>-301. 3</td> </tr> <tr> <td>651. 0</td> </tr> </table> | -301. 3 | 651. 0 | <table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <tr> <td>301. 3</td> </tr> <tr> <td>1253. 6</td> </tr> </table> | 301. 3 | 1253. 6 | H20. 1 | | | | |
| -301. 3 | | | | | | | | | | | | | |
| 651. 0 | | | | | | | | | | | | | |
| 301. 3 | | | | | | | | | | | | | |
| 1253. 6 | | | | | | | | | | | | | |
| 352 | 3 行目 | | $e = \frac{\sum A \cdot X}{\sum A} = \frac{651.0 \times 10^3}{84.4 \times 10^2} = 77.1(\text{mm})$ | $e = \frac{\sum A \cdot X}{\sum A} = \frac{1253.6 \times 10^3}{84.4 \times 10^2} = 14.9(\text{mm})$ | H20. 1 | | | | | | | | |
| 352 | 5 行目 | | $e_1 = 293 - 77.1 = 215.9(\text{mm})$ | $e_1 = 293 - 14.9 = 278.1(\text{mm})$ | H20. 1 | | | | | | | | |
| 352 | 6 行目 | | $e_2 = 308 + 77.1 = 385.1(\text{mm})$ | $e_2 = 308 + 14.9 = 322.9(\text{mm})$ | H20. 1 | | | | | | | | |

| 頁 | 行数 | | 誤 (現行) | 正 | 作成年月 |
|-----|-------|----------|--|---|---------|
| | 上から | 下から | | | |
| 352 | 9 行目 | | … - 84.4 × 102 × 77.1 ² | … - 84.4 × 10 ² × 14.9 ² | H20. 1 |
| 352 | 10 行目 | | = 34514.9 × 10 ⁴ (mm ⁴) | = 39344.6 × 10 ⁴ (mm ⁴) | H20. 1 |
| 352 | | 15 行目 | $Z_t = \frac{I}{e_2} = \frac{34514.9 \times 10^4}{385.1} = 896.3 \times \dots$ | $Z_t = \frac{I}{e_2} = \frac{39344.6 \times 10^4}{322.9} = 1218.5 \times \dots$ | H20. 1 |
| 352 | | 14 行目 | $Z_c = \frac{I}{e_1} = \frac{34514.9 \times 10^4}{215.9} = 1598.7 \times \dots$ | $Z_c = \frac{I}{e_1} = \frac{39344.6 \times 10^4}{278.1} = 1414.8 \times \dots$ | H20. 1 |
| 353 | 2 行目 | | $\sigma_t = \frac{M}{Z_t} = \frac{7.252 \times 10^6}{896.3 \times 10^3} = 8(\text{N/mm}^2)$ | $\sigma_t = \frac{M}{Z_t} = \frac{7.252 \times 10^6}{1218.5 \times 10^3} = 6(\text{N/mm}^2)$ | H20. 1 |
| 353 | 4 行目 | | $\sigma_c = \frac{M}{Z_c} = \frac{7.252 \times 10^6}{1598.7 \times 10^3} = 5(\text{N/mm}^2)$ | $\sigma_c = \frac{M}{Z_c} = \frac{7.252 \times 10^6}{1414.8 \times 10^3} = 5(\text{N/mm}^2)$ | H20. 1 |
| 353 | | 12 行目 | $\sigma_t' = \frac{M_c}{Z_t} = \frac{2.534 \times 10^6}{896.3 \times 10^3} = 3(\text{N/mm}^2)$ | $\sigma_t' = \frac{M_c}{Z_t} = \frac{2.534 \times 10^6}{1218.5 \times 10^3} = 2(\text{N/mm}^2)$ | H20. 1 |
| 353 | | 10 行目 | $\sigma_c' = \frac{M_c}{Z_c} = \frac{2.534 \times 10^6}{1598.7 \times 10^3} = 2(\text{N/mm}^2)$ | $\sigma_c' = \frac{M_c}{Z_c} = \frac{2.534 \times 10^6}{1414.8 \times 10^3} = 2(\text{N/mm}^2)$ | H20. 1 |
| 354 | 2 行目 | | $\bar{\sigma}_t = \sigma_t + \sigma_t' = 8 + 3 = 11(\text{N/mm}^2) \dots$ | $\bar{\sigma}_t = \sigma_t + \sigma_t' = 6 + 2 = 8(\text{N/mm}^2) \dots$ | H20. 1 |
| 354 | | 8 行目 | $\sigma_g = \sqrt{11^2 + 3 \times 11^2}$ | $\sigma_g = \sqrt{8^2 + 3 \times 11^2}$ | H20. 1 |
| 354 | | 7 行目 | = 22(N/mm ²) ≤ 1.1… | = 21(N/mm ²) ≤ 1.1… | H20. 1 |
| 355 | | 14~16 行目 | $M = \frac{p_2 \cdot \ell_b}{2} (2\ell_1 - 2\ell_a - \ell_b) + 2S_1 \cdot \ell_1$ = $\frac{1.550 \times 9.81 \times 1.0}{2} \times (2 \times 2.550 - 2 \times 1.000 - 1.550) + 2 \times 3.581 \times 2.550$ = 30.047(kN · m) | $M = \frac{p_2 \cdot a \cdot \ell_b}{2} (2\ell_1 - 2\ell_a - \ell_b) + 2S_1 \cdot \ell_1$ = $\frac{0.775 \times 9.81 \times 1.0 \times 1.550}{2} \times (2 \times 2.550 - 2 \times 1.000 - 1.550) + 2 \times 3.581 \times 2.550$ = 27.396(kN · m) | H30. 5 |
| 358 | | 1 行目 | $\sigma_t = \frac{M}{Z_1} = \frac{30.047 \times 10^6}{1716.9 \times 10^3}$ = 18(N/mm ²) < σ _a = 120(N/mm ²) | $\sigma_t = \frac{M}{Z_1} = \frac{27.396 \times 10^6}{1716.9 \times 10^3}$ = 16(N/mm ²) < σ _a = 120(N/mm ²) | H30. 5 |
| 359 | | 2 行目 | $\sigma_c = \frac{M}{Z_2} = \frac{30.047 \times 10^6}{2463.3 \times 10^3}$ = 12(N/mm ²) < σ _a = 88(N/mm ²) | $\sigma_c = \frac{M}{Z_2} = \frac{27.396 \times 10^6}{2463.3 \times 10^3}$ = 11(N/mm ²) < σ _a = 120(N/mm ²) | H30. 5 |
| 360 | | 2 行目 | = $\frac{3.784}{4.550} \times \frac{1.550}{2} = 3.581(\text{kN})$ | = $\frac{11.784}{2.550} \times \frac{1.550}{2} = 3.581(\text{kN})$ | H19. 11 |
| 361 | | 1 行目 | = $\frac{5.784}{6.550} \times \left(1.000 \times \frac{1.550}{2}\right) = 8.203(\text{kN})$ | = $\frac{11.784}{2.550} \times \left(1.000 + \frac{1.550}{2}\right) = 8.203(\text{kN})$ | H19. 11 |
| 361 | | 4 行目 | $M = \frac{11.784}{7.550} \times \left(1.000 + \frac{1.550}{2}\right) \times \dots$ | $M = \frac{11.784}{2.550} \times \left(1.000 + \frac{1.550}{2}\right) \times \dots$ | H19. 11 |
| 361 | | 6 行目 | $\frac{8.563 \times 1.0}{24} \times (3 \times 1.500^2 - 1.0^2) \dots$ | $\frac{2.300 \times 9.81 \times 1.0}{24} \times (3 \times 1.500^2 - 1.0^2) \dots$ | H19. 11 |
| 366 | | 9 行目 | 応力度の補正係数を表 3.7 のとおりとする。 | 応力度の補正係数を表 3.6 のとおりとする。 | H19. 11 |
| 366 | | 5 行目 | k : 辺長比 (b/a) による係数 (表 3.6 または図 3.41) | k : 辺長比 (b/a) による係数 (表 3.5 または図 3.41) | H19. 11 |
| 366 | 表 3.6 | | 表 3.6 k の値 | 表 3.5 k | H19. 11 |

| 頁 | 行数 | | 誤 (現行) | 正 | 作成年月 |
|-----|------------|-------|---|---|--------|
| | 上から | 下から | | | |
| 389 | 図 4.3 | |  <p>図4.3 コンクリートのせん断強度模式図</p> | <p>(現行図の天地を逆にする)</p>  <p>図4.3 コンクリートのせん断強度模式図</p> | H24.4 |
| 404 | 18 行目 | | P_M : 電動機の定格トルク (kW) | P_M : 電動機の定格出力 (kW) | H19.11 |
| 405 | | 12 行目 | 歯車のピッチ円形 (m/s) | 歯車の周速度 (m/s) | H19.11 |
| 408 | 9 行目 | | M : 1 モータ 1 ドラムの場合は 1/2, 1 モータ 2 ドラムの場合は 1 | M : 1 モータ 2 ドラムの場合は 1 | H30.6 |
| 415 | | 1 行目 | M : 1 モータ 1 ドラムの場合は 1/2, 1 モータ 2 ドラムの場合は 1 | M : 1 モータ 1 ドラムの場合は 1/2 | H30.6 |
| 427 | 図 3.2 | | $b_3=0.633\text{m}$ | $b_3=0.663\text{m}$ | H19.11 |
| 441 | 11 行目 | | $\frac{A_w}{A_c} = \frac{13.0 \times 10^2}{2.45 \times 10^2} = 5.31 < 2$ | $\frac{A_w}{A_c} = \frac{12.0 \times 10^2}{2.45 \times 10^2} = 4.9 > 2$ | H19.11 |
| 441 | 12 行目 | | $K = \sqrt{3 + \frac{A_w}{2 + A_c}} = \sqrt{3 + \frac{13.0 \times 10^2}{2 \times 2.45 \times 10^2}} = 2.16$ | $K = \sqrt{3 + \frac{A_w}{2 \times A_c}} = \sqrt{3 + \frac{12.0 \times 10^2}{2 \times 2.45 \times 10^2}} = 2.33$ | H19.11 |
| 441 | 13 行目 | | $\frac{9}{2.16} < \frac{\ell}{b} = \frac{847}{49} = 17.3 \leq 30$ | $\frac{9}{2.33} < \frac{\ell}{b} = \frac{847}{49} = 17.3 \leq 30$ | H19.11 |
| 441 | 14 行目 | | $\sigma_{ac} = 120 - 1.1 \times (2.16 \times 17.3 - 9) = 88 (\text{N/mm}^2)$ | $\sigma_{ac} = 120 - 1.1 \times (2.33 \times 17.3 - 9) = 85 (\text{N/mm}^2)$ | H19.11 |
| 441 | 16 行目 | | $\sigma_t = \frac{2572036 + 1990000}{74.9 \times 10^3} = \dots$ | $\sigma_t = \frac{2572036 + 1893000}{74.9 \times 10^3} = \dots$ | H19.11 |
| 441 | 17 行目 | | $\sigma_c = \frac{2572036 + 1990000}{106.4 \times 10^3} = \dots$ | $\sigma_c = \frac{2572036 + 1893000}{106.4 \times 10^3} = \dots$ | H19.11 |
| 443 | | 10 行目 | $S = \frac{P \cdot \ell^2}{2}$ | $S = \frac{P \cdot \ell^2}{4}$ | H19.11 |
| 444 | 式(3.1.2-5) | | $M = \frac{p \cdot \ell^3}{2}$ | $M = \frac{p \cdot m}{2} \cdot \ell^2$ | H20.7 |
| 444 | 8 行目 | | $M_4 = \frac{7.345 \times 9.81 \times 0.310^2}{2} = 3.462 (\text{kN} \cdot \text{m})$ | $M_4 = \frac{7.345 \times 9.81 \times 0.470 \times 0.310^2}{2} = 1.627 (\text{kN} \cdot \text{m})$ | H20.7 |
| 445 | 12 行目 | | $\frac{A_w}{A_c} = \frac{1225}{245} = 5.0 < 2$ | $\frac{A_w}{A_c} = \frac{1225}{245} = 5.0 > 2$ | H19.11 |

| 頁 | 行数 | | 誤 (現行) | 正 | 作成年月 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------|-------------|-----------|---|---|---|--|--|--|--|----|-----|--|-----|--|--|-------|-------|-------|-------|-------------|--------|-----------|-----------|-----------|-----------|---|---|----|----|----|----|----------------------------|--|-----|--|--|--|--|---|----------|--|--|--|--|--|----|-----|--|-----|--|--|-------|-------|-------|-------|-------------|--------|-----------|-----------|-----------|-----------|---|---|----|----|----|----|----------------------------|--|-----|--|--|--|--|---------|
| | 上から | 下から | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 445 | 13 行目 | | $K = \sqrt{3 + \frac{A_w}{2 + A_c}} = \sqrt{3 + \frac{1225}{2 \times 245}} = 2.35$ | $K = \sqrt{3 + \frac{A_w}{2 \times A_c}} = \sqrt{3 + \frac{1225}{2 \times 245}} = 2.35$ | H19. 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 479 | | 1~3 行目 | 合成応力度 $\tau = \tau_x + \tau_y$ $= 42 + 7 = 49(\text{N/mm}^2) < \tau_a = 60(\text{N/mm}^2)$ | 合成応力度 $\tau = \sqrt{\tau_x^2 + \tau_y^2}$ $= \sqrt{42^2 + 7^2} = 43(\text{N/mm}^2) < \tau_a = 60(\text{N/mm}^2)$ | H29. 6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 481 | 15 行目~27 行目 | | 2. 2. 2 従荷重によるもの 2. 2. 3 荷重比較 | 削除 | H19. 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 512 | | 図 II-2 | <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="6">ラック式開閉装置</th> </tr> <tr> <th rowspan="2">形式</th> <th colspan="2">電動式</th> <th colspan="3">手動式</th> </tr> <tr> <th>2 本吊り</th> <th>1 本吊り</th> <th>2 本吊り</th> <th>1 本吊り</th> <th>操作可能なゲート移動量</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>B (目安)</td> <td>B > 2. 5m</td> <td>B ≤ 2. 5m</td> <td>B > 2. 5m</td> <td>B ≤ 2. 5m</td> <td> 人力 ≤ 10kg ハンドル回転数 30rpm 操作時間 ≤ 10 分 </td> </tr> <tr> <td>開</td> <td>kN</td> <td>kN</td> <td>kN</td> <td>kN</td> <td>1. 0 2. 0 3. 0 4. 0 5. 0 m</td> </tr> <tr> <td></td> <td>491</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table> | ラック式開閉装置 | | | | | | 形式 | 電動式 | | 手動式 | | | 2 本吊り | 1 本吊り | 2 本吊り | 1 本吊り | 操作可能なゲート移動量 | B (目安) | B > 2. 5m | B ≤ 2. 5m | B > 2. 5m | B ≤ 2. 5m | 人力 ≤ 10kg ハンドル回転数 30rpm 操作時間 ≤ 10 分 | 開 | kN | kN | kN | kN | 1. 0 2. 0 3. 0 4. 0 5. 0 m | | 491 | | | | | <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="6">ラック式開閉装置</th> </tr> <tr> <th rowspan="2">形式</th> <th colspan="2">電動式</th> <th colspan="3">手動式</th> </tr> <tr> <th>2 本吊り</th> <th>1 本吊り</th> <th>2 本吊り</th> <th>1 本吊り</th> <th>操作可能なゲート移動量</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>B (目安)</td> <td>B ≥ 2. 5m</td> <td>B < 2. 5m</td> <td>B ≥ 2. 5m</td> <td>B < 2. 5m</td> <td> 人力 ≤ 100N ハンドル回転数 30rpm 操作時間 ≤ 10 分 </td> </tr> <tr> <td>開</td> <td>kN</td> <td>kN</td> <td>kN</td> <td>kN</td> <td>1. 0 2. 0 3. 0 4. 0 5. 0 m</td> </tr> <tr> <td></td> <td>491</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table> | ラック式開閉装置 | | | | | | 形式 | 電動式 | | 手動式 | | | 2 本吊り | 1 本吊り | 2 本吊り | 1 本吊り | 操作可能なゲート移動量 | B (目安) | B ≥ 2. 5m | B < 2. 5m | B ≥ 2. 5m | B < 2. 5m | 人力 ≤ 100N ハンドル回転数 30rpm 操作時間 ≤ 10 分 | 開 | kN | kN | kN | kN | 1. 0 2. 0 3. 0 4. 0 5. 0 m | | 491 | | | | | H19. 11 |
| ラック式開閉装置 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 形式 | 電動式 | | 手動式 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 2 本吊り | 1 本吊り | 2 本吊り | 1 本吊り | 操作可能なゲート移動量 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| B (目安) | B > 2. 5m | B ≤ 2. 5m | B > 2. 5m | B ≤ 2. 5m | 人力 ≤ 10kg ハンドル回転数 30rpm 操作時間 ≤ 10 分 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 開 | kN | kN | kN | kN | 1. 0 2. 0 3. 0 4. 0 5. 0 m | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 491 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| ラック式開閉装置 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 形式 | 電動式 | | 手動式 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 2 本吊り | 1 本吊り | 2 本吊り | 1 本吊り | 操作可能なゲート移動量 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| B (目安) | B ≥ 2. 5m | B < 2. 5m | B ≥ 2. 5m | B < 2. 5m | 人力 ≤ 100N ハンドル回転数 30rpm 操作時間 ≤ 10 分 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 開 | kN | kN | kN | kN | 1. 0 2. 0 3. 0 4. 0 5. 0 m | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 491 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 512 | | 図 II-2 | 【ラック式開閉装置の表の注記 2】 2) 径間が 2. 5m 以下であっても… | 2) 径間が 2. 5m 未満であっても… | H19. 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 514 | | 2 行目 | ては 200mm~600mm 程度の事例がある。 | ては 200mm~600mm 程度に設定された事例がある。 | H19. 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 520 | 14 行目 | | …=1332(mm) << 356(mm) | …=1332(mm) << 3565(mm) | H19. 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |