

水門・樋門ゲート設計要領（案）正誤表

第4刷（H26.1）用

頁	行数		誤（現行）	正	作成年月
	上から	下から			
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
210		5～7行目	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	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	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があるため、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) Reの式		$Re = \frac{v \cdot D}{\nu \times 10^3}$	$Re = \frac{10^3 \cdot v \cdot D}{\nu}$	R8.2.6
347	4行目		$= 42907.6 \times 10^4(\text{mm}^4)$	$= 42939.0 \times 10^4(\text{mm}^4)$	H28.1
347	6行目		$Z_t = \frac{I}{e_1} = \frac{42907.6 \times 10^4}{243.8} = 1760.0\dots$	$Z_t = \frac{I}{e_1} = \frac{42939.0 \times 10^4}{243.8} = 1761.2\dots$	H28.1
347	7行目		$Z_c = \frac{I}{e_2} = \frac{42907.6 \times 10^4}{255.2} = 1681.3\dots$	$Z_c = \frac{I}{e_2} = \frac{42939.0 \times 10^4}{255.2} = 1682.6\dots$	H28.1
348	7行目		$\sigma_t = \frac{40.164 \times 10^6}{1760.0 \times 10^3} = 23\dots$	$\sigma_t = \frac{40.164 \times 10^6}{1761.2 \times 10^3} = 23\dots$	H28.1
348	5行目		$\sigma_c = \frac{40.164 \times 10^6}{1681.3 \times 10^3} = 24\dots$	$\sigma_c = \frac{40.164 \times 10^6}{1682.6 \times 10^3} = 24\dots$	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		$\sigma_g = \sqrt{24^2 + 3 \times 58^2}$	$\sigma_g = \sqrt{24^2 + 3 \times 59^2}$	H28.1
349	10行目		$= 103(\text{N/mm}^2)\dots$	$= 105(\text{N/mm}^2)\dots$	H28.1

頁	行数		誤 (現行)	正	作成年月
	上から	下から			
355	13~16 行目		最大曲げモーメント M $M = \frac{p_2 \cdot \ell_b}{2} (2\ell_1 - 2\ell_a - \ell_b) + 2S_1 \cdot \ell_1$ $= \frac{0.775 \times 9.81 \times 1.0}{2} \times (2 \times 2.550 - 2 \times 1.000 - 1.550) + 2 \times 3.581 \times 2.550$ $= 24.155 (\text{kN} \cdot \text{m})$	最大曲げモーメント M $M = \frac{p_2 \cdot a \cdot \ell_b}{2} (2\ell_1 - 2\ell_a - \ell_b) + 2S_1 \cdot \ell_1$ $= \frac{0.775 \times 9.81 \times 1.0 \times 1.550}{2} \times (2 \times 2.550 - 2 \times 1.000 - 1.550) + 2 \times 3.581 \times 2.550$ $= 27.396 (\text{kN} \cdot \text{m})$	H30.5
358		1行目	$\sigma_t = \frac{M}{Z_1} = \frac{24.155 \times 10^6}{1716.9 \times 10^3}$ $= 15 (\text{N/mm}^2) < \sigma_a = 120 (\text{N/mm}^2)$	$\sigma_t = \frac{M}{Z_1} = \frac{27.396 \times 10^6}{1716.9 \times 10^3}$ $= 16 (\text{N/mm}^2) < \sigma_a = 120 (\text{N/mm}^2)$	H30.5
359	2行目		$\sigma_c = \frac{M}{Z_2} = \frac{24.155 \times 10^6}{2463.3 \times 10^3}$ $= 10 (\text{N/mm}^2) < \sigma_a = 88 (\text{N/mm}^2)$	$\sigma_c = \frac{M}{Z_2} = \frac{27.396 \times 10^6}{2463.3 \times 10^3}$ $= 11 (\text{N/mm}^2) < \sigma_a = 120 (\text{N/mm}^2)$	H30.5
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
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