

「落橋防止システム設計の手引き(平成14年8月)」の追加訂正について

「落橋防止システム設計の手引き(平成14年8月)」につきましては、各方面の皆様方にご利用いただき関係者一同感謝致しております。本書の内容につきまして、既に平成15年2月および平成16年11月に本HP上にて、誤りあるいは表現が不明確な部分について訂正のご案内をさせていただきましたが、追加訂正の必要な箇所(着色部)がありましたので、皆様にはご迷惑をおかけ致しますが、お詫び致しますとともに、下記の通り訂正いただきたくよろしくお願い申し上げます。

技術委員会 設計小委員会 構造技術部会 耐久性向上W/G

訂正箇所	誤	正
39頁 1行目	表-5.1.9 コンクリートが負担できる平均せん断応力度 (N/mm ²)	表-5.1.9 コンクリートが負担できる平均せん断応力度 (N/mm ²) (道示Ⅲコンクリート橋編より。下部構造についてはⅣ下部構造編によること)
46頁 8行目	$\rho_t' = \dots = \dots \times 582 = 34(\text{kN})$	$\rho_t' = \dots = \dots \times 428 = 25(\text{kN})$
47頁 2行目	$\rho_t = \dots = 34 \times (1+0.41) = 48(\text{kN})$	$\rho_t = \dots = 25 \times (1+0.41) = 35(\text{kN})$
52頁 下から16行目	胸壁基部の終局曲げモーメントを	胸壁基部の最大抵抗曲げモーメントを
52頁 下から9行目	M_u : 胸壁の終局曲げモーメント	M_u : 胸壁の最大抵抗曲げモーメント
53頁 2行目	許容応力度の割増しは行わない。	許容応力度の割増し1.5を考慮する。
53頁 11行目	$\langle \tau_{a3} = 0.85(\text{N/mm}^2)$	$\langle \tau_{a3} = 1.5 \times 0.85 = 1.28(\text{N/mm}^2)$
53頁 25行目～27行目	$\tau_c = \dots (=0.36(\text{N/mm}^2))$ $S_c = 1.00 \times 1.35 \times 1.50 \times 1.00 \times 0.36 \times 12000 \times 380$ $= 3324240(\text{N}) = 3324(\text{kN})$	$\tau_c = \dots (=0.22(\text{N/mm}^2))$ $S_c = 1.00 \times 1.35 \times 1.50 \times 1.00 \times 0.22 \times 12000 \times 380$ $= 2031480(\text{N}) = 2031(\text{kN})$
53頁 下から5行目～最下行	胸壁にスターラップとしてD13を横方向に… $S_s = (12000/1000 \times 126.7 \times 300 \times 380 \times 1.0) / (1.15 \times 125)$ $= 1205743(\text{N}) = 1206(\text{kN})$ よって、 $P_s = 3324 + 1206 = 4530(\text{kN}) > S = 3675(\text{kN})$	胸壁にスターラップとしてD19を横方向に… $S_s = (12000/1000 \times 286.5 \times 300 \times 380 \times 1.0) / (1.15 \times 125)$ $= 2726483(\text{N}) = 2726(\text{kN})$ よって、 $P_s = 2031 + 2726 = 4757(\text{kN}) > S = 3675(\text{kN})$
55頁 4行目	…設計計算例を示す。	…設計計算例を示す。なお、ここではケーブル方向の設計力を $H_f = 612.5\text{kN}$ とする。
59頁 下から2行目	$\rho_t = \dots = \dots \times 330 = 93(\text{kN})$	$\rho_t = \dots = \dots \times 270 = 76(\text{kN})$
59頁 下から1行目	$\rho_{ta} = 1.5 \times 76.8 = 115(\text{kN})$	$\rho_{ta} = 1.5 \times 102.8 = 154(\text{kN})$
60頁 5行目	$L = 670(\text{mm})$	$L = 480(\text{mm})$
60頁 7行目	$\rho_t = 93(\text{kN})$	$\rho_t = 76(\text{kN})$
60頁 8行目	$\tau_o = \dots = 93 \times 10^3 / 31.8 \times \pi \times 670 = 1.39(\text{N/mm}^2)$	$\tau_o = \dots = 76 \times 10^3 / 31.8 \times \pi \times 480 = 1.58(\text{N/mm}^2)$
60頁 9行目	$\langle \tau_{oa} = 1.40(\text{N/mm}^2)$	$\langle \tau_{oa} = 1.5 \times 1.40 = 2.10(\text{N/mm}^2)$
111頁 3行目	$= 1.5 \times 0.23 \times 1111730 = 383547(\text{N}) = 383.5(\text{kN})$	$= 1.5 \times 0.39 \times 1111730 = 650362(\text{N}) = 650.4(\text{kN})$
111頁 6行目	$= 885.9 - 383.5 = 502.4(\text{kN})$	$= 885.9 - 650.4 = 235.5(\text{kN})$
111頁 7行目	$\tau = S_s / A_s = 502.4 \times 10^3 / 4645.2 = 108.2(\text{N/mm}^2)$	$\tau = S_s / A_s = 235.5 \times 10^3 / 4645.2 = 50.7(\text{N/mm}^2)$
116頁 下から11行目	[$\sigma_a = 79(\text{kN/本})$ 、 $\tau_a = 93(\text{kN/本})$]	[$\rho_a = 25.5(\text{kN/本})$ 、 $\tau_a = 29.4(\text{kN/本})$]
116頁 下から4行目	$\rho_a = 1.5 \times 79 = 119(\text{kN})$	$\rho_a = 1.5 \times 25.5 = 38(\text{kN})$
116頁 下から1行目	$\tau_a = 1.5 \times 93 = 140(\text{kN})$	$\tau_a = 1.5 \times 29.4 = 44(\text{kN})$