

FRP 歩道橋設計・施工指針(案)

H24.1.5

正誤表

頁	行数 (図表番号)	誤	正
198	解説表 2.3.3	復旧性の構造物係数 γ_i 1.0	復旧性の構造物係数 γ_i <u>1.2</u>
198	FRP 歩道橋の部分係数の採用値	復旧性の構造物係数 γ_i 1.0	復旧性の構造物係数 γ_i <u>1.2</u>
204	25	$D1'(F_k) \cdot 1/2 \cdot (1-2x/\ell)$	$D1'(F_k) \cdot \underline{\ell}/2 \cdot (1-2x/\ell)$
204	28	$D2'(F_k) \cdot 1/2 \cdot (1-2x/\ell)$	$D2'(F_k) \cdot \underline{\ell}/2 \cdot (1-2x/\ell)$
204	31	$L'(F_k) \cdot 1/2 \cdot (1-2x/\ell)$	$L'(F_k) \cdot \underline{\ell}/2 \cdot (1-2x/\ell)$
208	9	$=58783 \times 25 \times 10^{-3}/1.10$	$=58783 \times \underline{500} \times 10^{-3}/1.10$
208	10	$=1336.0 \text{ kN}$	$=\underline{26719.5} \text{ kN}$
208	13	せん断座屈強度(τ_{cr}): 25 N/mm^2	せん断座屈強度(τ_{cr}): <u>500 N/mm^2</u>
208	19	$k_{xy}=8.125+5.045K=0.552$	$k_{xy}=8.125+5.045K=\underline{10.910}$
208	33	$V_{ud}=1336.0 \text{ kN} \cdot \text{m}$	$V_{ud}=\underline{2084.1} \text{ kN}$
209	4	$=1.0 \times 717.17/1336.0$	$=1.0 \times 717.17/\underline{3042.5}$
209	5	$=0.54 \leq 1.0$ —OK	$=\underline{0.24} \leq 1.0$ —OK
214	7	$f=990.0 \text{ N/mm}^2$ (支圧強度は降伏強度の 1.5 倍とした)	$f=\underline{830.0} \text{ N/mm}^2$ (支圧強度は降伏強度の 1.5 倍とする. ただし引張強度を上限とする)
214	8	$f_{bk}=\rho_m \cdot f=1.00 \times 990.0=990.0 \text{ N/mm}^2$	$f_{bk}=\rho_m \cdot f=1.00 \times \underline{830.0}=\underline{830.0} \text{ N/mm}^2$
214	9	$f_{bd}=f_{bk}/\gamma_m=990/1.05=943 \text{ N/mm}^2$	$f_{bd}=f_{bk}/\gamma_m=\underline{830}/1.05=\underline{790} \text{ N/mm}^2$
214	11	$f=305.0 \text{ N/mm}^2$	$f=\underline{304.8} \text{ N/mm}^2$
214	12	$f_{bk}=\rho_m \cdot f=1.00 \times 305.0=305.0 \text{ N/mm}^2$	$f_{bk}=\rho_m \cdot f=1.00 \times \underline{304.8}=\underline{304.8} \text{ N/mm}^2$
214	13	$f_{bd}=f_{bk}/\gamma_m=305/1.30=235 \text{ N/mm}^2$	$f_{bd}=f_{bk}/\gamma_m=\underline{304.8}/1.30=\underline{234} \text{ N/mm}^2$
216	9	$\rho_{b1}=f_{bd} \cdot t \cdot d/\gamma_b=943 \times 16.0 \times 16.0/1.10=219462 \text{ N}$	$\rho_{b1}=f_{bd} \cdot t \cdot d/\gamma_b=\underline{790} \times 16.0 \times 16.0/1.10=\underline{183855} \text{ N}$
218	9	$\rho_{b1}=f_{bd} \cdot t \cdot d/\gamma_b=943.0 \times 16.0 \times 16.0/1.10=219462 \text{ N}$	$\rho_{b1}=f_{bd} \cdot t \cdot d/\gamma_b=\underline{790} \times 16.0 \times 16.0/1.10=\underline{183855} \text{ N}$
220	9	$\rho_{b1}=f_{bd} \cdot t \cdot e \cdot d/\gamma_b=943.0 \times 26.0 \times 16.0/1.10=356625 \text{ N}$	$\rho_{b1}=f_{bd} \cdot t \cdot e \cdot d/\gamma_b=\underline{790} \times 26.0 \times 16.0/1.10=\underline{298764} \text{ N}$
220	14	$\rho_{b2}=f_{bd} \cdot t \cdot e \cdot d/\gamma_b=235.0 \times 26.0 \times 16.0/1.10=88873 \text{ N}$	$\rho_{b2}=f_{bd} \cdot t \cdot e \cdot d/\gamma_b=\underline{234} \times 26.0 \times 16.0/1.10=\underline{88495} \text{ N}$
220	17	$=88873 \text{ N}$	$=\underline{88495} \text{ N}$

頁	行数 (図表番号)	誤	正
221	4	$\rho_{ai} = \rho_a \cdot y_i / y_n = 88873 \times 118 / 198 = 52965N$	$\rho_{ai} = \rho_a \cdot y_i / y_n = \underline{88495} \times 118 / 198 = \underline{52739}N$
221	9	$\gamma_i \cdot \rho / \rho_{ai} = 1.0 \times 48570 / 52965 = 0.92 < 1.00 \text{---OK}$	$\gamma_i \cdot \rho / \rho_{ai} = 1.0 \times 48570 / \underline{52739} = 0.92 < 1.00 \text{---OK}$
221	22	$\rho_a = 88873N$	$\rho_a = \underline{88495}N$
221	24	$\gamma_i \cdot \rho / \rho_a = 1.0 \times 48583 / 88873 = 0.55 < 1.00 \text{---OK}$	$\gamma_i \cdot \rho / \rho_a = 1.0 \times 48583 / \underline{88495} = 0.55 < 1.00 \text{---OK}$