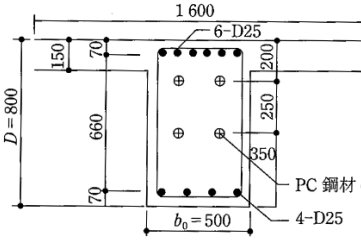


プレストレストコンクリート設計施工規準・同解説 正誤表

2022年3月10日 第5版 第1刷

修正刷	頁	場所	誤	正
1	28	14行目, 16行目	JIS G 3107	JIS G 3137
1	36	表 8.2 最下段・長期設計荷重時 f_t	1.8 (0.49+ $F_c/100$)	0.9 (0.49+ $F_c/100$)
1	50	解説文 9行目	温度 <u>上昇</u> の特性値	温度 <u>昇降</u> の特性値
1	57	(解 10.1)	分母： $A \cdot b^3 / (3I) + I$	分母： $A \cdot b^3 / (3I \cdot I) + I$
1	68	(解 11.10)	$\Delta l \cdot E_s \cdot A_s / l - P_0(\mu \cdot \alpha + \lambda \cdot l)$	$\Delta l \cdot E_p \cdot A_p / l - P_0(\mu \cdot \alpha + \lambda \cdot l)$
1	74	(解 11.15)	$R_t = \{R_2 / (n+1)\} t^{(n+1)} + R_1 - \{R_2 - (n+1)\}$	$R_t = \{R_2 / (n+1)\} t^{(n+1)} + R_1 - \{R_2 / (n+1)\}$
1	129	上から 13行目	分母 E_c の値 24 419 結果 δ_e の値 1.316	分母 E_c の値 22 669 結果 δ_e の値 1.315
1	129	上から 17行目	結果 P_{sh} の値 50 043	結果 P_{sh} の値 68 890
1	129	上から 20行目	A_c	A_c
1	129	上から 20行目	P_{sh} の値 50 043	P_{sh} の値 68 890
1	130	上から 1行目	分母 (1+0.56)2	分母 (1+0.56) ²
1	130	下から 1行目	$(\frac{F_c}{30})^{2/3}$	$(\frac{F_c}{24})^{2/3}$
1	131	上から 1行目	$(\frac{F_c}{30})^{2/3}$	$(\frac{F_c}{24})^{2/3}$
1	131	上から 9行目	δ_L の値 1.3×6.24×1.316	δ_L の値 1.3×6.24×1.315
1	133	上から 10行目	{1 050 ² -(1 050-550.2) ² }	{550.2 ² -(1 050-550.2) ² }
1	147	解図 14.7 差し換え		右下 350 を横表記に修正
1	150	下から 14行目	分子 Q_D の値 677 000 442 000	分子 Q_D の値 678 000 444 000
1	163	下から 6~5行目	分母 (B- b_w) B の値 4 000 x_n の結果 18.4 mm	分母 (b_0 - b_w) b_0 の値 400 x_n の結果 251.8 mm

修正刷	頁	場所	誤	正
1	164	上から 2 行目	x_n の値 0.0184 M_B 結果 1 662 kN・m	x_n の値 0.2518 M_B 結果 1 314 kN・m
1	189	解図 16.1 (a)	$x=x \cdot d$	$x=x_1 \cdot d$
1	189	(解 16.3)	ε_{cm}	ε_{cu}
1	189	(解 16.5)	左辺 $0.83 \cdot b \cdot d \cdot F_c$	左辺 $0.83 \cdot b \cdot x \cdot F_c$
1	199	上から 8 行目	b_p, b_c の説明	$b_c=b_p \times$ 弾性係数比 を追記
1	199	解図 17.5	平面図 横点線	平面図 横点線削除
1	215	下から 12 行目 下から 10~6 行目	$Z=6\ 667\ 000\ \text{mm}^3$	$Z=6\ 666\ 667\ \text{mm}^3$
1	215	下から 10 行目	0.092	0.091
1	215	下から 6 行目	1.37	4.75
1	216	下から 8 行目	$w_p=8a/l_c^2$	$w_p=8a/l_c^2 \cdot P$ P :PC 鋼材の許容引張力
1	216	下から 1 行目	$-2.02\ \text{N/mm}^2$	$-1.58\ \text{N/mm}^2$
1	255	7 行目	$f'_c=0.45F_c$	$f'_c=0.45F_c$ かつ $F_{ci}/1.7$
1	255	7 行目	16.20	15.88
1	264	7 行目	$> 3\ 234\ \text{kN}\cdot\text{m}$	$\geq 3\ 234\ \text{kN}\cdot\text{m}$
1	272	5.1 項のリード文を 追加	5.1 PC 梁の断面算定	5.1 PC 梁の断面算定 X4 フレーム R 階の Y1- Y3 間の PG11 について断 面算定を行う.
1	272	17 行目	プレストレス導入後	プレストレス導入時
1	277	22 行目	1 771	1 774
1	280	付表 1.11(c) 下から 7 行目 4 列目	-5.74	-6.29
1	280	付表 1.11(c) 下から 6 行目 4 列目	0.58	0.65
1	280	付表 1.11(c) 下から 5 行目 4 列目	1.59	1.11
1	280	付表 1.11(c) 下から 3 行目 4 列目	9.05	6.32
1	280	付表 1.11(c) 下から 2 行目 4 列目	1/1 768	1/2 532
1	282	付表 1.12(c) 下から 7 行目 4 列目	-4.61	-4.62
1	282	付表 1.12(c) 下から 5 行目 4 列目	0.78	0.79

修正刷	頁	場所	誤	正
1	282	付表 1.12(c) 下から 3行目 4列目	4.46	4.52
1	282	付表 1.12(c) 下から 2行目 4列目	1/3 587	1/3 540
1	284	付表 1.13(c) 下から 7行目 4列目	-4.69	-4.70
1	286	付表 1.14(c) 下から 7行目 4列目	-4.47	-4.49
1	286	付表 1.14(c) 下から 5行目 4列目	0.95	0.94
1	286	付表 1.14(c) 下から 3行目 4列目	5.42	5.37
1	286	付表 1.14(c) 下から 2行目 4列目	1/2 952	1/2 980
1	312	5行目 PCa 断面 図中	(25%緊張)	(18%緊張)
1	312	5行目 合成断面 図中	(75%緊張)	(82%緊張)
1	312	下から 6行目	627.4 747.5 898.9	451.7 538.2 647.2
1	312	下から 5行目	2 693 3 093 2 947	2 944 3 382 3 222
1	314	1行目	$\sigma_{up} = \frac{P_1}{A_{PC}} - \frac{P_1 \cdot e_1}{Z_{up}}$ $+ \frac{M_{pg} + M_{PC}}{Z_{up}}$	$\sigma_{up} = \frac{\eta \cdot P_1}{A_{PC}} - \frac{\eta \cdot P_1 \cdot e_1}{Z_{up}}$ $+ \frac{M_{pg} + M_{PC}}{Z_{up}}$
1	314	2行目	$= \frac{1\ 602 \times 10^3}{504.0 \times 10^3}$ $- \frac{1\ 602 \times 0.190 \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$ $+ \frac{(187 + 304) \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$	$= \frac{0.8 \times 1\ 602 \times 10^3}{504.0 \times 10^3}$ $- \frac{0.8 \times 1\ 602 \times 0.190 \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$ $+ \frac{(187 + 304) \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$
1	314	5行目	$\sigma_{dp} = \frac{P_1}{A_{PC}} + \frac{P_1 \cdot e_1}{Z_{dp}}$ $- \frac{M_{pg} + M_{PC}}{Z_{dp}}$	$\sigma_{up} = \frac{\eta \cdot P_1}{A_{PC}} + \frac{\eta \cdot P_1 \cdot e_1}{Z_{dp}}$ $- \frac{M_{pg} + M_{PC}}{Z_{dp}}$

修正刷	頁	場所	誤	正
1	314	6行目	$= \frac{1\,602 \times 10^3}{504.0 \times 10^3}$ $+ \frac{1\,602 \times 0.190 \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$ $- \frac{187 \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$	$= \frac{0.8 \times 1\,602 \times 10^3}{504.0 \times 10^3}$ $+ \frac{0.8 \times 1\,602 \times 0.190 \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$ $- \frac{(187 + 304) \times 10^6}{70.56 \times 10^6}$
1	317	下から7行目	$= \frac{3\,222 \times 10^3}{1\,111 \times 10^3}$ $- \frac{3\,222 \times 0.0191 \times 10^6}{290.4 \times 10^6}$ $+ \frac{619 \times 10^6}{290.4 \times 10^6} - 0.04$	$= \frac{3\,222 \times 10^3}{1\,111 \times 10^3}$ $- \frac{3\,222 \times 0.0191 \times 10^6}{290.4 \times 10^6}$ $+ \frac{619 \times 10^6}{290.4 \times 10^6} - 0.98$
1	317	下から3行目	$= \frac{3\,222 \times 10^3}{1\,111 \times 10^3}$ $+ \frac{3\,222 \times 0.0191 \times 10^6}{129.7 \times 10^6}$ $- \frac{619 \times 10^6}{129.7 \times 10^6} + 3.07$	$= \frac{3\,222 \times 10^3}{1111 \times 10^3}$ $+ \frac{3\,222 \times 0.0191 \times 10^6}{129.7 \times 10^6}$ $- \frac{619 \times 10^6}{129.7 \times 10^6} + 3.16$
1	318	9行目	$= \frac{0.85 \times 2\,944 \times 10^3}{710.2 \times 10^3}$ $+ \frac{0.85 \times 2\,944 \times 0.0213 \times 10^6}{253.0 \times 10^6}$ $+ \frac{(0.85 \times 691 - 670) \times 10^6}{253.5 \times 10^6}$ $- 0.47$	$= \frac{0.85 \times 2\,944 \times 10^3}{710.2 \times 10^3}$ $+ \frac{0.85 \times 2\,944 \times 0.0213 \times 10^6}{253.0 \times 10^6}$ $+ \frac{(0.85 \times 691 - 670) \times 10^6}{253.0 \times 10^6}$ $- 0.47$
1	318	13行目	$= \frac{0.85 \times 2\,944 \times 10^3}{710.2 \times 10^3}$ $- \frac{0.85 \times 2\,944 \times 0.0213 \times 10^6}{253.0 \times 10^6}$ $- \frac{(0.85 \times 691 + 670) \times 10^6}{253.5 \times 10^6}$ $+ 1.99$	$= \frac{0.85 \times 2\,944 \times 10^3}{710.2 \times 10^3}$ $- \frac{0.85 \times 2\,944 \times 0.0213 \times 10^6}{120.4 \times 10^6}$ $- \frac{(0.85 \times 691 + 670) \times 10^6}{120.4 \times 10^6}$ $+ 1.99$
1	318	下から1行目	$\sigma_o = \frac{\eta \cdot P_3}{A} + \frac{\eta \cdot P_3 \cdot e_3}{Z_o}$ $- \frac{(\eta \cdot M'_{x3} + M_P)}{Z_o} + \sigma_{ut}$	$\sigma_o = \frac{\eta \cdot P_3}{A} + \frac{\eta \cdot P_3 \cdot e_3}{Z_o}$ $- \frac{(\eta \cdot M'_{x3} + M_P)}{Z_o} + \sigma_{dt}$

修正刷	頁	場所	誤	正
1	320	13行目	$B = 1\ 602 \times \frac{3.35}{2.24}$	$B = 1\ 602 \times \frac{3.35}{2.44}$
1	320	下から10行目	$T_{py} = 1\ 554\ \text{kN} \times 2\ \text{本}$ $= 3\ 108\ \text{kN}$	$T_{py} = 1\ 554\ \text{kN} \times 2\ \text{本}$ $= 3\ 108\ \text{kN}$ (安全側として 1次ケーブルを無視した.)
1	321	下から2行目	斜引応力	斜張応力
1	337	9行目	$M_B = 4\ 733 \times (0.79 - 0.5$ $\times 0.152) + 0.5 \times 1\ 628 \times$ $(1.1 - 0.152)$ $= 4\ 325\ \text{kN} \cdot \text{m}$	$M_B = 4\ 733 \times (0.79 - 0.5$ $\times 0.152) + 0.5 \times 1\ 683 \times$ $(1.1 - 0.152)$ $= 4\ 177\ \text{kN} \cdot \text{m}$
1	339	16行目	$\sigma_g' = (0.80 \times 6\ 056 + 2\ 606)$ $\times 10^3 / (900 \times 1\ 100) = 7.53$ N/mm^2	$\sigma_g' = (0.80 \times 6\ 056 + 1\ 981)$ $\times 10^3 / (900 \times 1\ 100) = 6.89$ N/mm^2
1	339	下から14行目	$Q = 35 + 58 + 0.85 \times (13$ $+ 137) + 1995 = 2\ 216$ kN	$Q = -35 - 58 + 0.85 \times$ $(13 + 137) + 1995 = 2$ $030\ \text{kN}$
1	339	下から13行目	$\tan \theta = \sqrt{\left(\frac{2 \times 5\ 197}{2\ 216 \times 1.1}\right)^2 + 1}$ $-\frac{2 \times 5\ 197}{2\ 216 \times 1.1} = 0.107$	$\tan \theta = \sqrt{\left(\frac{2 \times 5\ 197}{2\ 030 \times 1.1}\right)^2 + 1}$ $-\frac{2 \times 5\ 197}{2\ 030 \times 1.1} = 0.106$
1	339	下から11行目	$v_1 = 1 \times 1 \times (1 + 7.53/60)$ $= 1.13 \rightarrow 1.00$	$v_1 = 1 \times 1 \times (1 + 6.89/60)$ $= 1.11 \rightarrow 1.00$
1	348	8行目	$L = 6.0\ \text{m}$	$L = 12.0\ \text{m}$
1	348	9行目	${}_j Q_{Du1} = 1.25 \times ((3\ 191) / (0.8$ $\times 1.1) - 3191 \times 6.0 / \{(6 - 1.1)$ $\times 6.35\}) = 3\ 841\ \text{kN}$	${}_j Q_{Du1} = 1.25 \times (3\ 191) / (0.8$ $\times 1.0) - 3\ 191 \times 12.0 /$ $\{(12.0 - 1.1) \times 6.35\} = 4$ $294\ \text{kN}$
1	348	10行目	${}_j Q_{Du2} = (232 + 2.5 \times 1\ 554)$ $/(0.8 \times 1.1) \times (1 - 1.1/6 - (0.8$ $\times 1.1) / 6.35) = 3\ 195\ \text{kN}$	${}_j Q_{Du2} = (232 + 2.5 \times 1\ 696)$ $/(0.8 \times 1.0) \times (1 - 1.1/12.0$ $- (0.8 \times 1.0) / 6.35) = 3\ 920$ kN
1	348	11行目	${}_j Q_{Du} = \min(3\ 841, 3\ 195) =$ $3191\ \text{kN}$	${}_j Q_{Du} = \min(4\ 294, 3\ 920) =$ $3920\ \text{kN}$
1	348	13行目	${}_j Q_{Du} / {}_j V_u = 0.51 \leq$ $1.00\ \text{OK}$	${}_j Q_{Du} / {}_j V_u = 0.63 \leq$ $1.00\ \text{OK}$

修正刷	頁	場所	誤	正
1	365	4行目	$= \left(150 \times \frac{20}{210} + 441 - 60 \right)$ $\times \frac{210}{211} - 66$ $= 328 \text{ mm}$	$= \left(152 \times \frac{20}{210} + 441 - 60 \right)$ $\times \frac{210}{211} - 66$ $= 328 \text{ mm}$
1	371	付表 3.1 ①くさび式・主な定着工法	アンダーソン工法, BBR工法, CCL工法, デイビダーク工法, フレシネー工法, FSA工法, OBC工法, SEEE工法, SHS工法, SWA工法, VSL工法, KCL工法, SM工法, SK工法, STS工法など.	アンダーソン工法, BBR工法, CCL工法, デイビダーク工法, フレシネー工法, FSA工法, OBC工法, KTB工法 , SEEE工法, SHS工法, SWA工法, VSL工法, KCL工法, SM工法, SK工法, STS工法など.
1	371	付表 3.1 ②ねじ式・主な定着工法	普通 PC 鋼棒工法, デイビダーク工法, SEEE工法など.	普通 PC 鋼棒工法, デイビダーク工法, SEEE工法, OSPA工法, KTB工法 (くさび併用) など.
1	397	付表 6.1	表中符号全て	+ (符号なし) を - に - を + (符号なし) とする
1	397	上から 2 行目	左端: $208.4 - 707.7 = -499.3 \text{ kN}\cdot\text{m}$	左端: $-208.4 + 707.7 = 499.3 \text{ kN}\cdot\text{m}$
1	397	上から 3 行目	右端: $-36.9 - 724.3 = 761.2 \text{ kN}\cdot\text{m}$	右端: $36.9 + 724.3 = 761.2 \text{ kN}\cdot\text{m}$
1	414	上から 13 行目	(付 9.4)式	(付 9.5)式