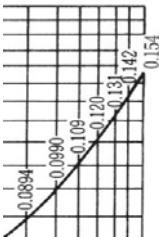
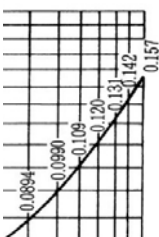
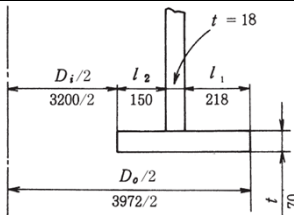
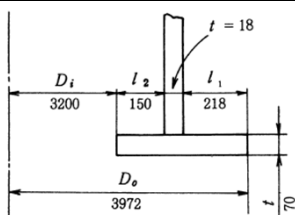


**高圧ガス設備等耐震設計指針(2012)**  
**レベル1耐震性能評価(耐震設計設備・基礎)編 改訂版(平成26年3月26日発行)**  
**正誤表**

※ 今回の正誤表作成にあたっては、誤植、引用誤り、計算誤り等を修正するものであって、本質的な内容変更とはなっておりません。

※ 下表に係る正誤表は、主な修正を示しており、すべては網羅しておりません。そのため、「高圧ガス設備等耐震設計指針(2012)レベル1耐震性能評価(耐震設計設備・基礎)編 改訂版(平成26年3月26日発行)」を所有されているご購入者様におかれましては、「高圧ガス設備等耐震設計指針(2012)レベル1耐震性能評価(耐震設計設備・基礎)編 改訂新版(平成27年9月25日発行)」にて最終的な確認をお願いいたします。

ページ数など	正	誤
P68 式6.14	$K_2 = nK_C \left( \frac{2C_1}{C_2 + \frac{4LK_C}{EA}} + 1 \right)$	$K_2 = nK_C \left( \frac{2C_1}{C_2 + \frac{4LK_C}{EA}} \right) + 1$
P72 図6.4		
P84 (b) 下部支柱	圧縮応力及び曲げ応力の組合せ	圧縮応力及びせん断力の組合せ
P106 2.2.3(1)(a) (iv)	基礎本体に生じる応力	基礎本体に生じる力
P116	2.3.3.2 耐圧部材・・・	2.2.3.2 耐圧部材・・・
P121 上から4行目	$\bar{q}_u$	$q_u$
P136(8)(a) セクション番号VII S'	93.1	92.1
P138(d) 図		
P142(iii)(表2.3) G	面積 斜線 高さ 斜線	面積 119.29-(B+C) 高さ 2.2
P144(4) $f_t$	295	294
P144(4) $a_T$	55546	55735
P144(4) $a_R$	6943	6967
P145(5)(b)(v)	ここでは粘性土について $E_0=700 \cdot N$	ここでは砂質土について $E_0=700 \cdot N$
P145(5)(b)(v) $k_h$ の式(2)中の $\alpha \cdot \xi \cdot E_0$	$4.2 \times 10^4 \cdot N$	$5.6 \times 10^4 \cdot N$
	$4.2 \times 10^4 \times 6$	$5.6 \times 10^4 \times 6$
P145(5)(b)(v) $k_h$	1.751	2.335
P145(5)(b)(v) $\beta$	0.503	0.540
P146(5)(b)(v) $\beta$	0.503	0.540
P146(5)(b)(v) $M_{max}$	24.1	22.4
P147(6)(a)(i)② $b'$	$=1882.5+(4971-1822.5) \times 1.8/3.8$ $=3314\text{mm}$	$=a'=1822.5\text{mm}$
P147(6)(a)(i)② $\tau$	0.51	0.93
P147(6)(a)(i)③ $b'$	$\times 2.7889/3.8=4133$	$\times 1.8/3.8=3314$
P147(6)(a)(i)③ $\tau$	0.40	0.50

ページ数など	正	誤
P147(6)(a)(i)④ $b'$	$\times 3153.8/3.8=4435$	$\times 2.7889/3.8=4133$
P147(6)(a)(i)④ $\tau$	0.28	0.30
P148(6)(a)(iii) $\phi_{\max}$	403mm : 20-D25(1596mm)	537mm : 9-D13(2565mm <sup>2</sup> ,540mm)
P148(6)(a)(iii) $a_t$	7820	7846
P151(5)(b) $K_H$ 式中の $\beta_2$	1.0	0.1
P151(9) 内圧に対する胴の板厚計算	$t_{\min}$	$F_{SH}$
P152(10)(c) セクションⅢ-Ⅲ 合計欄の重心高さ	5.50	5.08
P153(11)(a) 胴円周の単位長さ 当たりの垂直荷重	※削除	鉛直地震力の場合 (式略)
P154(11)(c)	※削除	鉛直地震力の場合 (式略)
P157(b)スカート SLA325A	E=20600	E=203000
P157(b) 支持構造材 スカート SS400	$S_y=245$ 圧縮応力 46.9 $S'=46.9$	$S_y=235$ 圧縮応力 47.1 $S'=47.1$
P158(13)(b)セクションⅢ-Ⅲ 圧縮応力 許容応力	46.9	47.1
P159 (図2.9) レグ寸法	9×14	914
P164 (c)(i) $A_{b1}$	353	338.2
P164 (c)(i) $\sigma_t$	152.6	159.3
P164 (c)(i) $A_{b1}$	有効断面積	谷径の断面積
P164 (c)(i) $A_{b1}$	353	338.2
P165(6) 基礎ボルト 引張 算定応力	152.6	159.3
P165(6) 基礎ボルト 組合せ 算定応力	118.9	123.7
P166(7)(b)	鉛直力	軸力
P167(7)(d) $M$	kN・m/m	kN・m
P169 (e) 式(1)の下	$k_h$ : 基準水平地盤反力係数 (kN/m <sup>3</sup> )	$\kappa_h$ : 基準水平地盤反力係数 (kN/m <sup>3</sup> )
P170(e)(図2.12) 横軸	26 137	42 121
P173(1)図3.2 (本体の) 主 要寸法	$H_1$ :9982	$H_1$ :9981
P173(1)図3.2 (本体の) 主 要寸法	$L_w$ :1168	$L_w$ :1169
P175(4)(ii) 式6.15	$= \frac{3 \times 2.06 \times 10^5 \times 1061 \times 10^6}{9982^3} =$	$= \frac{3 \times 2.06 \times 10^6 \times 1061 \times 10^6}{9982^3} =$
P175(4)(ii) 式6.15中の $H_1$ の算出式	=11150-1168=9982	=11150-1168.5=9981.5
P176(4)(ii) $\lambda_c$ 算出式中の $H_1$ の値	9982	9981.5
P177(5)(a)(i) 式11.2	ここに、… $L$ 、 $H_e$ 、 $H_2$ 、	ここに、… $L$ 、 $H_2$ 、
P177(5)(a)(ii) $\tau$	=119.3 N/mm <sup>2</sup>	=119.0 N/mm <sup>2</sup>
P177(5)(a)(ii) $S_H$ 算出式中の $C_2$	(0.013565×2.06×…	(0.01365×2.06×…
P177(5)(a)(ii) $S_H$	=1504.7×10 <sup>3</sup> N	=1501.0×10 <sup>3</sup> N
P177(5)(a)(ii) $S_H$	… $C_2$ 及び $L$ は…	… $C_2$ 、 $L$ 及び $Kc$ は…

ページ数など	正	誤
P178(5)(a)(iii)(イ) $M_{G1}$ 及び $M_{G2}$	… $K_C$ 、 $F_H$ ( $F_{MH}$ )及び $K$ は…	… $K_C$ 及び $K$ は…
P178(5)(a)(iii)(ロ) $\sigma_O$ 算出式中の $M_{O1}$	$526816 \times 10^3$	$526818 \times 10^3$
P178(5)(a)(iii)(ロ) $M_{O1}$ 及び $M_{O2}$	… $F_H$ ( $F_{MH}$ ) 及び $K$ は…	… $F_H$ ( $F_{MH}$ )、 $K$ 及び $K_H$ は…
P179(5)(b)(i)(イ) $P_A$ 算出式	$2 \times 11850 \times \sin^3 60.68^\circ$	$2 \times 11850 + \sin^3 60.68^\circ$
P179(5)(b)(i)(ロ) $P_B$ 算出式	$2 \times 11850 \times \sin^3 60.68^\circ$	$2 \times 11850 + \sin^3 60.68^\circ$
P184(6)(b)(イ)表 SM490 ( $t$ 、 $d > 40\text{mm}$ )	290	295
P184(6)(b)(ロ) $I_k$	$0.7 \times 9982 = 6987$	$0.7 \times 9981 = 6987$
P186(7)(a) $\tau$	119.3	119.0
P187(7)(b) 上部支柱 算定応力の最大値	287.0	286.6
P188(8) $Q_B$ 算出式中の $S_H$	1504.7	1501.0
P194(6)(図3.7) $d$	400	4020
P195(7)(b)	$5120\text{mm}^2$	$5150\text{mm}^2$
P195(8)	許容付着力	許容付着応力
P196(10)(b)(ii) 説明文	※削除	C柱にはB柱と同等の鉛直反力が作用するものとする。 $q_{AS} = P'_B / A_F = 3601.662 / 19.185$ $= 187.7\text{kN/m}^2$ $q_A = q_{AS} \cdot q_F = 187.7 \cdot 39.6$ $= 148.1\text{kN/m}^2$
P196(10)(b)(ii) $M_E$	$ql^2/12 = 204.1 \times 4.80^2/12 = 391.9$	$q_A I^2/12 = 148.1 \times 4.80^2/12 = 284.4$
P196(10)(b)(ii) $Q_E$	$ql/2 = 204.1 \times 4.80/2 = 489.8$	$q_A I/2 = 148.1 \times 4.80/2 = 355.4$
P196(10)(b)(ii) $M_C$	$-ql^2/24 = -204.1 \times 4.80^2/24 = -195.9$	$-q_A I^2/24 = -148.1 \times 4.80^2/24 = -142.2$
P196(10)(b)(ii) (図3.8)	$q$	$P'_B$
P197(10)(c)(ii) 下ば筋 $M$	391.9	284.4
P197(10)(c)(ii) 下ば筋 $a_t$	1265	918
P197(10)(c)(ii) 下ば筋 $Q$	489.8	355.4
P197(10)(c)(ii) 上ば筋 $M$	195.9	142.2
P197(10)(c)(ii) 上ば筋 $a_c$	632	459
P201(4)(a)(ii) $K_1$ 式中の $E$	$2.06 \times 10^5$	$2.06 \times 10^6$
P204(5)(a)(iii)(イ) $\sigma_G$	$91985.519 \times 10^3$	$1985.519 \times 10^3$
P204(5)(a)(iii)(イ) $M_{G1}$ 式中	$\{ (1 - \lambda_C) \dots$	$\{ 1 - \lambda_C \dots$
P204(5)(a)(iii)(イ) $M_{G2}$ 式中	$-L_W \} F_H \dots$	$-L_W \} F_H \dots$
P204(5)(a)(iii)(イ) $M_{G2}$ 式中	N・mm	N mm
P204(5)(a)(iii)(ハ) $\sigma_G$	N/mm <sup>2</sup>	N/mm
P207(5)(d)(ii) $\sigma_{tB}$ 算出式中 $A_b$	539.6	539.5
P208(5)(f)(i) $\sigma_{b1}$	$t_b$	$t$
P208(5)(f)(i)	… $t_b$ は前出の値	… $t$ は前出の値
P208(5)(f)(ii) $\sigma_{b2}$	$t_b$	$t$

ページ数など	正	誤
P208(5)(f)(ii)	… $t_b$ は前出の値	… $t$ は前出の値
P209(6)(b) 下部支柱 せん断応力	135	136
P210(7)(b) 下部支柱 A柱 圧縮応力 許容応力	$f_c(F')$	$f_t(F')$
P210(7)(b) 下部支柱 A柱 組合せ応力 算定応力の最大値	0.99	0.95
P210(7)(b) 下部支柱 B柱 組合せ応力 算定応力の最大値	0.91	0.84
P210(7)(b) シアープレート せん断応力 許容応力	135	136
P216(7)(c) $R_{Smin}$	$> {}_tR_a = -570$	$< {}_tR_a = 570$
P221(10)(b)(ii)③	$Q = q_5 \times \dots$	$Q = q_6 \times \dots$
P222(10)(C)(i)	$fsbj = \dots = 1470.0 \text{ kN/m}$	$fsbj = \dots = 1470.0 \text{ kM/m}$
P235(1)(a)(i) $W_A$ 算出式	$(H_{x2} - H_{x5})$	$(H_{x2} + H_{x5})$
P235(1)(a)(i) $W_B$ 算出式	$(0.5 + 0.7)$	$(0.5 - 0.7)$
P235(1)(a)(i) $W_C$ 算出式	$(I_X + 0.5u_{X2})$	$(I_X - 0.5u_{X2})$
P235(1)(a)(i) $W_C$ 算出式	$(3 + 0.5 \times 0.7)$	$(3 - 0.5 \times 0.7)$
P235(1)(a)(i) $W_C$	$= 95.16 \text{ kN}$	$= 81.160 \text{ kN}$
P235(1)(a)(i) $W_F$	$= 483.89 \text{ kN}$	$= 469.89 \text{ kN}$
P235(1)(a)(i) $V_F$	$= 17.383 \text{ m}^3$	$= 16.800 \text{ m}^3$
P235(1)(a)(ii) $W_G$ 算出式	$/2 - 17.383$	$/2 - 16.800$
P235(1)(a)(ii) $W_G$	$= 167.31 \text{ kN}$	$= 176.64 \text{ kN}$
P236(1)(b) $G_3$	$(u_Y + 2I_Y)$	$(u_Y - 2I_Y)$
P236(1)(b) $G_3$	$(2 \times 3.2 + 5) + 3$	$(2 \times 3.2 + 5)3$
P236(1)(c)(i) $F'_{SH(C)}$	$\dots \times 95.16 = 10.600$	$\dots \times 81.160 = 9.0409$
P236(1)(c)(i) $F'_{SH(F)}$	61.388	59.829
P236(1)(c)(ii) $M_{F(C)}$ 算出式	10.600	9.0409
P236(1)(c)(ii) $M_{F(C)}$	8.2997	7.0787
P236(1)(c)(ii) $M_{F(CDE)}$	22.881	21.660
P236(1)(c)(ii) $M_{F(F)}$	61.533	60.313
P237(1)(d)(iii) 長さ	12m	12mm
P237(1)(d)(iv) $R_{KS}$ 算出式	$\frac{\pi \times 0.496^2}{4}$	$\frac{\pi \times 0.496^2}{9}$
P240(4)(c)(i) $e_1$ の $rM_{PX}$ 算出式	$\frac{54082000}{15 \times (238.74 - 60)} \times 295$	$\frac{54082000}{15 \times (238.74 - 60)} \times 294$
P240(4)(c)(i) $e_1$ の $rM_{PX}$	5794.1 kN・m	5774.5 kN・m
P240(4)(c)(i) $e_1$ の $rM_{PX}$ 算出式	$\frac{54082000}{15 \times (700 - 60 - 238.74)} \times 295$	$\frac{54082000}{15 \times (700 - 60 - 238.74)} \times 294$
P240(4)(c)(i) $e_1$ の $rM_{PX}$	2581.0 kN・m	2572.2 kN・m
P240(4)(c)(i) $e_2$ の $rM_{PX}$ 算出式	$\frac{24626000}{15 \times (210.75 - 60)} \times 295$	$\frac{24626000}{15 \times (210.75 - 60)} \times 294$
P240(4)(c)(i) $e_2$ の $rM_{PX}$	6257.3 kN・m	6236.1 kN・m
P240(4)(c)(i) $e_2$ の $rM_{PX}$ 算出式	$\frac{24626000}{15 \times (700 - 60 - 210.75)} \times 295$	$\frac{24626000}{15 \times (700 - 60 - 210.75)} \times 294$
P240(4)(c)(i) $e_2$ の $rM_{PX}$	2197.5 kN・m	2190.1 kN・m

ページ数など	正	誤
P240(4)(c)(i) $rM_{PX} \cdot \min$	2197.5kN・m	2190.1kN・m
P241(5)(b)(i) あばら筋	120mm <sup>2</sup>	1200mm <sup>2</sup>
P241(5)(c)(i) $C_2$ 算出式	295	294
P241(5)(c)(i) $C_2$	1.1796N/mm <sup>2</sup>	1.1756N/mm <sup>2</sup>
P242(5)(c)(i) $rM_{BX}$ 算出式	1.1796	1.1756
P242(5)(c)(i) $rM_{BX}$	206.39kN・m	205.68kN・m
P242(5)(c)(i) $rM_{BX}$	206.39kN・m	205.68kN・m
P242(6)(a)(i) 最大軸力及び 最小軸力の $W_G$	95.16	81.160
P242(6)(a)(i) 最大軸力及び 最小軸力の $W_G$	167.31	176.64
P242(6)(a)(i) 最大軸力	=1371.91+95.16+216.00+85.176 +167.31+2×10.719=1957.0kN	=1371.9+81.160+216.00+85.176 +176.64+2×10.719=1952.3kN
P242(6)(a)(i) 最小軸力	1228.1	1223.4
P242(6)(a)(i) 曲げモーメントの $M_F (CDE)$	22.881	21.660
P242(6)(a)(i) 曲げモーメント	1886.6	1885.4
P242(6)(a)(i) 最大くい反力の $N_{KX1}$	1957.0	1952.3
P242(6)(a)(i) 最大くい反力の $M_{KX}$	1886.6	1885.4
P242(6)(a)(i) 最大くい反力	918.00	916.58
P242(6)(a)(i) 最小くい反力の $N_{KX2}$	1228.1	1223.4
P242(6)(a)(i) 最小くい反力の $M_{KX}$	1886.6	1885.4
P242(6)(a)(i) 最小くい反力	-121.75	-122.65
P242(6)(a)(i) せん断力の $F_{H2X}$	753.64	753.21
P242(6)(a)(i) せん断力の $F'_{SH(F)}$	61.388	59.829
P242(6)(a)(i) せん断力	438.21	436.43
P242(6)(a)(i) せん断力	109.55	109.11
P243(6)(a)(i) $M_{RX}$ の $Q_{KX}$	438.21	436.43
P243(6)(a)(i) $M_{RX}$	86.578	86.369
P243(6)(a)(ii) 最大軸力及び最小軸力の $W_F$	483.89	469.89
P243(6)(a)(ii) 最大軸力及び最小軸力の $W_G$	167.31	176.64
P243(6)(a)(ii) 最大軸力	1818.4	1813.7
P243(6)(a)(ii) 最小軸力	1366.6	1361.9
P243(6)(a)(ii) 曲げモーメントの $M_Y$	698.82	695.58
P243(6)(a)(ii) 曲げモーメントの $Q_Y$	377.2	375.99
P243(6)(a)(ii) 曲げモーメント	1891.0	1883.9

ページ数など	正	誤
P243(6)(a)(ii) 最大くい反力の $N_{KY1}$	1818.4	1813.7
P243(6)(a)(ii) 最大くい反力の $M_{KY}$	1891.0	1883.9
P243(6)(a)(ii) 最大くい反力	690.97	688.91
P243(6)(a)(ii) 最小くい反力の $N_{KY2}$	1366.6	1361.9
P243(6)(a)(ii) 最小くい反力の $M_{KY}$	1891.0	1883.9
P243(6)(a)(ii) 最小くい反力	105.27	104.99
P243(6)(a)(ii) せん断力の $F'_{SH(F)}$	61.388	59.829
P243(6)(a)(ii) せん断力	438.59	437.03
P243(6)(a)(ii) $M_{RY}$ の $Q_{KY}$	438.59	437.03
P243(6)(a)(ii) $M_{RY}$	86.654	86.248
P243(6)(b)(i) $R_{max}$	918.00	916.58
P243(6)(b)(ii) $X$ 方向の $R_{X1}$	918.00	916.58
P243(6)(b)(ii) $X$ 方向の $M_{RX}$	86.578	86.369
P243(6)(b)(ii) $X$ 方向	0.75679	0.75533
P243(6)(b)(ii) $Y$ 方向の $R_{Y1}$	690.97	688.91
P243(6)(b)(ii) $Y$ 方向の $M_{RY}$	86.654	86.248
P243(6)(b)(ii) $Y$ 方向	0.65390	0.65137
P244(6)(b)(iii) $R_{X2}$	121.75	122.65
P245(7)(a)(ii) $F_{1X}$ の $M_{KX}$	1886.6	1885.4
P245(7)(a)(ii) $F_{1X}$	428.77	428.50
P245(7)(a)(ii) $M_{FX}$ の $F_{1X}$	428.77	428.50
P245(7)(a)(ii) $M_{FX}$ の $N_{KX1}$	1956.9	1952.3
P245(7)(a)(ii) $M_{FX}$	1377.0	1374.9
P245(7)(a)(ii) $Q_{FX}$ の $F_{1X}$	428.77	428.50
P245(7)(a)(ii) $Q_{FX}$ の $N_{KX1}$	1956.9	1952.3
P245(7)(a)(ii) $Q_{FX}$	1836.0	1833.2
P245(7)(a)(iii) $F_{1Y}$ の $M_{KY}$	1891.0	1883.9
P245(7)(a)(iii) $F_{1Y}$	236.37	235.49
P245(7)(a)(iii) $M_{FY}$ の $F_{1Y}$	236.37	235.49
P245(7)(a)(iii) $M_{FY}$ の $N_{KY1}$	1818.4	1813.7
P245(7)(a)(iii) $M_{FY}$	552.78	551.13
P245(7)(a)(iii) $Q_{FY}$ の $F_{1Y}$	236.37	235.49
P245(7)(a)(iii) $Q_{FY}$ の $N_{KY1}$	1818.4	1813.7
P245(7)(a)(iii) $Q_{FY}$	1381.9	1377.8
P245(7)(b)(i) $a'_t$ の $M_{FX}$	$1377.0 \times 10^6$	$1374.9 \times 10^6$
P245(7)(b)(i) $a'_t$	5230.0	5222.0
P246(7)(b)(ii) $a'_t$ の $M_{FY}$	$552.78 \times 10^6$	$551.13 \times 10^6$
P246(7)(b)(ii) $a'_t$	2141.5	2135.1
P246(7)(c)(i) $M_{FX}$	1377.0	1374.9
P246(7)(c)(i) $Q_{FX}$	1836.0	1833.2

ページ数など	正	誤
P246(7)(c)(ii) $M_{FY}$	552.78	551.13
P246(7)(c)(ii) $Q_{FY}$	1381.9	1377.8
P249(2)(a) $t$ の算出式	$\eta_s$	$\eta$
P250(6)(a) $S'$ の算出式	$Et$	$E_t$
P250(7)(a)(i) $\sigma_t$	48.04	48.08
P251(7)(d) $\sigma_c$ の $W_{V2}$	495260	495270
P251(7)(d) $\sigma_c$ の $Z_{SD}$	$9.8148 \times 10^5$	$9.81148 \times 10^5$
P251(7)(d) $\sigma_c$	37.435	37.437
P251(7)(e)(i) $\sigma_t$ の $W_{V2}$	495260	495270
P251(7)(e)(ii) $\tau$ の $W_{V2}$	495260	495270
P251(7)(e)(ii) $\tau$ の $A_{b2}$	706.86	706.88
P252(8)(a) $N_{X1}$ の $W_{V2}$	495.26	495.27
P252(8)(a) $N_{X2}$ の $W_{V2}$	495.26	495.27
P252(8)(a) $Q_X$	221.81	221.91
P252(8)(b) $N_{Y3}$ の $N_{Y1}$	307	307.66
P252(8)(b) $N_{Y3}$	263.95	264.28
P256(8)(c)(ii) ${}_r Q_{BX}$	$\frac{7}{8}$	$\frac{7}{8}$
P263(7)(b)(i) $M_{LC}$ 式中の $Q$	135030	135027
P263(7)(d) $e_2$ 式中	$b^2$	$b_2$
P268(4)(c) ${}_r M_{PX}$	577.25	458.54
P268(4)(c) $Q_{AS}$ 式中	460	450
P268(4)(c) $Q_{AS}$	1326.3	1293.17
P268(5)(a)(i) $G_{\phi L}$	9.8149	6.8159
P268(5)(a)(i) $M_{BX}$ 式の分子の $G_{\phi L}$	$9.8149 \times 10^9$	$6.8159 \times 10^9$
P268(5)(a)(i) $M_{BX}$ 式の分母の $G_{\phi L}$	$9.8149 \times 10^9$	$6.8159 \times 10^9$
P268(5)(a)(i) $M_{BX}$	$0.018770 \times 61.023 =$ 1.1454	$0.013186 \times 61.023 =$ 0.80465
P268(5)(a)(ii) $Q_{BX}$ 中の $M_{BX}$	1.1454	0.80465
P268(5)(a)(ii) $Q_{BX}$	0.30957	0.21747
P268(5)(b)(i) $a'_t$ 式中の $M_{BX}$	$1.1454 \times 10^6$	$0.80465 \times 10^6$
P268(5)(b)(i) $a'_t$	18.489	12.989
P269(5)(c)(i) ${}_r M_{BX}$	16.040	12.777
P269(5)(c)(ii) $\alpha$ 式中の $M_{BX}$	$1.1454 \times 10^6$	$0.80465 \times 10^6$
P269(5)(c)(ii) $\alpha$ 式中の $Q_{BX}$	0.30957	0.21747
P269(6)(a)(i) $N_{KX1}$ 式中の $Q_{BX}$	0.30957	0.21747
P269(6)(a)(i) $N_{KX1}$	462.30	462.11
P269(6)(a)(i) $N_{KX2}$ 式中の $Q_{BX}$	0.30957	0.21747
P269(6)(a)(i) $N_{KX2}$	420.33	420.51
P269(6)(a)(i) $M_{KX}$ 式中の $M_{BX}$	1.1454	0.80465
P269(6)(a)(i) $M_{KX}$	88.481	82.583

ページ数など	正	誤
P269(6)(a)(i) $R_{X1}$ 式中の $N_{KX1}$	462.30	462.11
P269(6)(a)(i) $R_{X1}$ 式中の $M_{KX}$	88.481	82.583
P269(6)(a)(i) $R_{X1}$	140.15	138.47
P269(6)(a)(i) $R_{X2}$ 式中の $N_{KX2}$	420.33	420.51
P269(6)(a)(i) $R_{X2}$ 式中の $M_{KX}$	88.481	82.583
P269(6)(a)(i) $R_{X2}$	80.505	82.188
P270(6)(b)(i) $R_{X1}$	140.15	138.47
P271(6)(b)(ii) $R_{X1}$	140.15	138.47
P271(6)(b)(ii) $R_{X2}$	80.505	82.405
P271(6)(b)(ii) 参考中の $R_{X1}$	140.15	138.47
P271(6)(b)(ii) 参考中の(3)	-389.85	-391.53
P271(6)(b)(ii) 参考中の $R_{X2}$	80.505	82.405
P271(6)(b)(ii) 参考中の(5)	-449.50	-447.60
P271(6)(b)(ii) 参考中の(3)/ $N_1$ の(3)	-389.85	-391.53
P271(6)(b)(ii) 参考中の(3)/ $N_1$	0.45303	0.45456
P271(6)(b)(ii) 参考中の(5)/ $N_2$ の(5)	-449.50	-447.60
P271(6)(b)(ii) 参考中の(5)/ $N_2$	0.50730	0.50557
P272(7)(a)(ii) $F_{1X}$ 式中の $M_{KX}$	88.481	82.583
P272(7)(a)(ii) $F_{1X}$	24.578	22.940
P272(7)(a)(ii) $M_{FX}$ 式中の $F_{1X}$	24.578	22.940
P272(7)(a)(ii) $M_{FX}$ 式中の $N_{KX1}$	462.30	462.11
P272(7)(a)(ii) $M_{FX}$	187.81kN・m	185.55kN・m
P272(7)(a)(ii) $Q_{FX}$ 式中の $F_{1X}$	24.578	22.940
P272(7)(a)(ii) $Q_{FX}$ 式中の $N_{KX1}$	462.30	462.11
P272(7)(a)(ii) $Q_{FX}$	280.31	276.94
P273(7)(b)(i) $a'_t$ 式中の $M_{FX}$	$187.31 \times 10^6$	$185.55 \times 10^6$
P273(7)(b)(i) $a'_t$	1173.5	1159.4
P273(7)(c)(i) $M_{FX}$	187.81	185.55
P273(7)(c)(i) $Q_{FX}$	280.31	276.94
P274(1) $V_{Hi}$	mm <sup>3</sup>	m <sup>3</sup>
P284(3)(b)(ii)	$V_H$	$VH$
P285(4)(a) $T$ 式中の $E$	$T = \frac{2}{0.209} \times \sqrt{\frac{42157808}{\pi \times 9800 \times 2.06 \times 10^5 \times 12}}$	$T = \frac{2}{0.209} \times \sqrt{\frac{42157808}{\pi \times 9800 \times 1.94 \times 10^5 \times 12}}$
P286(6)(a) $W_r$	618800	61880



ページ数など	正	誤																														
P286(6)(a) $W_s$	1174837	1174493																														
P288(6)(b) $\alpha_2$	600.8	600.491																														
P288(6)(b) $W_2$	有効液重量	有効液重																														
P288(6)(b) $f_2$	1.114	1114																														
P289(6)(b) (表5.2)	$\frac{W'_s + Wr}{\pi Dt}$	$\frac{W'_s + W'r}{\pi Dt}$																														
P290(6)(c) $W_s$	1174837	1174493																														
P290(6)(d) $M_2$	8.751	8.752																														
P290(6)(d) $W_s$	1174837	1174493																														
P298(IV) (砂質土の場合)	$N_a = C_1 \cdot N_1 + C_2$	$N_a = C_1 \cdot N_1 + C_2$																														
P307(5)(b)(IV) $M$	$2.431 \times 10^5 + 908 + 20104 \times 0.8 = 260091$	$2.431 \times 10^5 + 908 = 244008$																														
P307(5)(d) $R$	1023	1082																														
P307(5)(e) (左) $R'$ 式中の $M$	$68022/156 \pm 260091/446.54$	$68022/156 \pm 244008/446.54$																														
P307(5)(e) (左) $R'$ 式中の $M/Z_G$	$436.0 \pm 582.5$	$436.0 \pm 546.4$																														
P307(5)(e) (右) $R'$ 式中の $M$	260091	244008																														
P307(5)(e) (右) $R'$ 式中の $M/Z_G$	$263.1 \pm 582.5$	$26.1 \pm 546.4$																														
P307(5)(e) (左) $R'_{\max}$	1018.5	982.4																														
P307(5)(e) (左) $R'_{\min}$	-146.5	-110.4																														
P307(5)(e) (右) $R'_{\max}$	845.6	809.5																														
P307(5)(e) (右) $R'_{\min}$	-319.4	-283.3																														
P307(5)(e) $R'_{\max}$	1018.5kN/本 < 1947kN/本	982.4kN/本 < 2064kN/本																														
P307(5)(e) $R'_{\min}$	319.4kN/本 < 1270kN/本	283.3kN/本 < 1386kN/本																														
P308(5)(f)(II) $\sigma_c$ 式中の $R'$	$1018.5 \times 10^3$	$982.4 \times 10^3$																														
P308(5)(f)(II) $\sigma_c$ 式中の $R'/A$	50.2	48.4																														
P308(5)(f)(II) $\sigma_c$	158.8	157.0																														
P318(5) (a) (iv)① 表6.5	<table border="1"> <thead> <tr> <th>層</th> <th>ばね定数 <math>K_i</math> (kN/cm)</th> <th>層間変位 <math>\delta_i = \frac{S_m}{K_i}</math> (cm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>4</td> <td>952</td> <td><math>\delta_4 = 0.15</math></td> </tr> <tr> <td>3</td> <td>1739</td> <td><math>\delta_3 = 0.18</math></td> </tr> <tr> <td>2</td> <td>1774</td> <td><math>\delta_2 = 0.29</math></td> </tr> <tr> <td>1</td> <td>1479</td> <td><math>\delta_1 = 0.87</math></td> </tr> </tbody> </table>	層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)	4	952	$\delta_4 = 0.15$	3	1739	$\delta_3 = 0.18$	2	1774	$\delta_2 = 0.29$	1	1479	$\delta_1 = 0.87$	<table border="1"> <thead> <tr> <th>層</th> <th>ばね定数 <math>K_i</math> (kN/cm)</th> <th>層間変位 <math>\delta_i = \frac{S_m}{K_i}</math> (cm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>4</td> <td>690.5</td> <td><math>\delta_4 = 0.2</math></td> </tr> <tr> <td>3</td> <td>1213.7</td> <td><math>\delta_3 = 0.26</math></td> </tr> <tr> <td>2</td> <td>1251.48</td> <td><math>\delta_2 = 0.40</math></td> </tr> <tr> <td>1</td> <td>1149.41</td> <td><math>\delta_1 = 1.12</math></td> </tr> </tbody> </table>	層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)	4	690.5	$\delta_4 = 0.2$	3	1213.7	$\delta_3 = 0.26$	2	1251.48	$\delta_2 = 0.40$	1	1149.41	$\delta_1 = 1.12$
層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)																														
4	952	$\delta_4 = 0.15$																														
3	1739	$\delta_3 = 0.18$																														
2	1774	$\delta_2 = 0.29$																														
1	1479	$\delta_1 = 0.87$																														
層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)																														
4	690.5	$\delta_4 = 0.2$																														
3	1213.7	$\delta_3 = 0.26$																														
2	1251.48	$\delta_2 = 0.40$																														
1	1149.41	$\delta_1 = 1.12$																														
P318(5) (a) (iv)①	$T_{SX} = 0.057\sqrt{14.9} = 0.22 \text{ s}$	$T_{SX} = 0.057\sqrt{19.8} = 0.25 \text{ s}$																														
P318(5) (a) (iv)② 表6.6	<table border="1"> <thead> <tr> <th>層</th> <th>ばね定数 <math>K_i</math> (kN/cm)</th> <th>層間変位 <math>\delta_i = \frac{S_m}{K_i}</math> (cm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>4</td> <td>853</td> <td><math>\delta_4 = 0.16</math></td> </tr> <tr> <td>3</td> <td>1549</td> <td><math>\delta_3 = 0.21</math></td> </tr> <tr> <td>2</td> <td>1566</td> <td><math>\delta_2 = 0.32</math></td> </tr> <tr> <td>1</td> <td>2818</td> <td><math>\delta_1 = 0.46</math></td> </tr> </tbody> </table>	層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)	4	853	$\delta_4 = 0.16$	3	1549	$\delta_3 = 0.21$	2	1566	$\delta_2 = 0.32$	1	2818	$\delta_1 = 0.46$	<table border="1"> <thead> <tr> <th>層</th> <th>ばね定数 <math>K_i</math> (kN/cm)</th> <th>層間変位 <math>\delta_i = \frac{S_m}{K_i}</math> (cm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>4</td> <td>855.14</td> <td><math>\delta_4 = 0.17</math></td> </tr> <tr> <td>3</td> <td>1550.66</td> <td><math>\delta_3 = 0.21</math></td> </tr> <tr> <td>2</td> <td>1567.49</td> <td><math>\delta_2 = 0.32</math></td> </tr> <tr> <td>1</td> <td>2824.43</td> <td><math>\delta_1 = 0.46</math></td> </tr> </tbody> </table>	層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)	4	855.14	$\delta_4 = 0.17$	3	1550.66	$\delta_3 = 0.21$	2	1567.49	$\delta_2 = 0.32$	1	2824.43	$\delta_1 = 0.46$
層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)																														
4	853	$\delta_4 = 0.16$																														
3	1549	$\delta_3 = 0.21$																														
2	1566	$\delta_2 = 0.32$																														
1	2818	$\delta_1 = 0.46$																														
層	ばね定数 $K_i$ (kN/cm)	層間変位 $\delta_i = \frac{S_m}{K_i}$ (cm)																														
4	855.14	$\delta_4 = 0.17$																														
3	1550.66	$\delta_3 = 0.21$																														
2	1567.49	$\delta_2 = 0.32$																														
1	2824.43	$\delta_1 = 0.46$																														

ページ数など	正	誤
P318(5)(a)(iv)②	$T_{SY} = 0.057\sqrt{11.5} = 0.19 \text{ s}$	$T_{SY} = 0.057\sqrt{11.6} = 0.19 \text{ s}$
P319(5)(b)(i)	$E=1.86 \times 10^{11} \text{ N/m}^2$	$E=1.863 \times 10^{11} \text{ N/m}^2$
P319(5)(b)(i)	$\alpha_r = \dots = 4.643 \times 10^{-3}$	$\alpha_r = \dots = 4.642 \times 10^{-3}$
P320(5)(b)(i)	$K_X = \dots = \frac{1}{\frac{1}{1737} + \frac{1}{1774}} = 878 \text{ kN/cm}$ $\rightarrow 878 \times 10^5 \text{ N/m}$	$K_X = \dots = \frac{1}{\frac{1}{1213.7} + \frac{1}{1251.48}} = 616 \text{ kN/cm}$ $\rightarrow 616 \times 10^5 \text{ N/m}$
P320(5)(b)(i)	$K_Y = \dots = \frac{1}{\frac{1}{1549} + \frac{1}{1566}} = 779 \text{ kN/cm}$ $\rightarrow 779 \times 10^5 \text{ N/m}$	$K_Y = \dots = \frac{1}{\frac{1}{1550.66} + \frac{1}{1567.49}} = 779 \text{ kN/cm}$ $\rightarrow 779 \times 10^5 \text{ N/m}$
P320(5)(b)(i)	$F_X = \frac{4.643 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{878 \times 10^5}} = 1.3423 \times 10^5 \text{ N}$	$F_X = \frac{4.642 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{616 \times 10^5}} = 117716 \text{ N}$
P320(5)(b)(i)	$F_Y = \frac{4.643 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{779 \times 10^5}} = 1.2884 \times 10^5 \text{ N}$	$F_Y = \frac{4.642 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{779 \times 10^5}} = 128812 \text{ N}$
P320(5)(b)(ii)	$\eta_{ax} = \dots \times 1.3423 \times 10^5 \times 10^3 = 8.81 \cdot 5.729 = 3.081 \text{ mm}$	$\eta_{ax} = \dots \times 1.17716 \times 10^5 \times 10^3 = 8.81 \cdot 5.024 = 3.786 \text{ mm}$
P320(5)(b)(ii)	$\eta_{ay} = \dots = 8.81 - 5.729 \times \frac{1.2884 \times 10^5}{1.3423 \times 10^5} = 3.313 \text{ mm}$	$\eta_{ay} = \dots = 8.81 - 5.024 \times \frac{1.28812 \times 10^5}{1.17716 \times 10^5} = 3.312 \text{ mm}$
P320(5)(b)(ii)	$T_{ax} = 0.057\sqrt{3.083} = 0.100 \text{ s}$	$T_{ax} = 0.057\sqrt{3.786} = 0.11 \text{ s}$
P320(5)(b)(ii)	$T_{ay} = 0.057\sqrt{3.313} = 0.104 \text{ s}$	$T_{ay} = 0.057\sqrt{3.312} = 0.10 \text{ s}$
P322(5)(e)(i)	$\frac{T_{ax}}{T_{sx}} = \frac{0.100}{0.22} = 0.44$	$\frac{T_{ax}}{T_{sx}} = \frac{0.11}{0.25} = 0.44$
P322(5)(e)(i)	$\frac{T_{ay}}{T_{sy}} = \frac{0.104}{0.19} = 0.53$	$\frac{T_{ax}}{T_{sy}} = \frac{0.10}{0.19} = 0.53$
P322(5)(e)(i)	$\lambda_x = \sqrt{1 - (1 - 0.456) \left( \frac{1.8 \times 0.1 \times 0.22}{0.1^2 + 0.81 \times 0.22^2} \right)^2} = 0.805$	$\lambda_x = \sqrt{1 - (1 - 0.456) \left( \frac{1.8 \times 0.1 \times 0.25}{0.11^2 + 0.81 \times 0.25^2} \right)^2} = 0.812$
P322(5)(e)(i)	$\lambda_y = \sqrt{1 - (1 - 0.456) \left( \frac{1.8 \times 0.104 \times 0.19}{0.104^2 + 0.81 \times 0.19^2} \right)^2} = 0.762$	$\lambda_y = \sqrt{1 - (1 - 0.456) \left( \frac{1.8 \times 0.10 \times 0.19}{0.10^2 + 0.81 \times 0.19^2} \right)^2} = 0.766$
P323(5)(e)(i)	$\beta_{7x} = 0.71 \sqrt{\frac{1 + 0.805^2}{0.805^2 + (1 - 0.805^2) \times 0.0803^2}} = 1.130$	$\beta_{7x} = 0.71 \sqrt{\frac{1 + 0.812^2}{0.812^2 + (1 - 0.812^2) \times 0.0803^2}} = 1.125$

ページ数など	正	誤
P323(5)(e)(i)	$\beta_{7Y} = 0.71 \sqrt{\frac{1 + 0.762^2}{0.762^2 + (1 - 0.762^2) \times 0.0803^2}} = 1.169$	$\beta_{7Y} = 0.71 \sqrt{\frac{1 + 0.766^2}{0.766^2 + (1 - 0.766^2) \times 0.0803^2}} = 1.165$
P323(5)(e)(ii)	$T_{1X} = \sqrt{(1 + 0.805) \times \frac{0.10^2 + 0.22^2}{2}} = 0.23 \text{ s}$	$T_{1X} = \sqrt{(1 + 0.812) \times \frac{0.11^2 + 0.25^2}{2}} = 0.26 \text{ s}$
P323(5)(e)(ii)	$T_{2X} = \sqrt{(1 - 0.805) \times \frac{0.10^2 + 0.22^2}{2}} = 0.075 \text{ s}$	$T_{2X} = \sqrt{(1 - 0.812) \times \frac{0.11^2 + 0.25^2}{2}} = 0.08 \text{ s}$
P323(5)(e)(ii)	$T_{1Y} = \sqrt{(1 + 0.762) \times \frac{0.104^2 + 0.19^2}{2}} = 0.206 \text{ s}$	$T_{1Y} = \sqrt{(1 + 0.776) \times \frac{0.10^2 + 0.19^2}{2}} = 0.20 \text{ s}$
P323(5)(e)(ii)	$T_{2Y} = \sqrt{(1 - 0.762) \times \frac{0.104^2 + 0.19^2}{2}} = 0.076 \text{ s}$	$T_{2Y} = \sqrt{(1 - 0.766) \times \frac{0.10^2 + 0.19^2}{2}} = 0.073 \text{ s}$
P323(5)(e)(ii)	[図6.1]より、… $T_{1X}=0.230\text{s}$ であるから1.79となる。… $T_{1Y}=0.206\text{s}$ であるから1.71となる。	[図6.1]より、… $T_{1X}=0.26\text{s}$ であるから1.87となる。… $T_{1Y}=0.20\text{s}$ であるから1.69となる。
P323(5)(e)(ii)	$K_{MH(X)}=1.79 \times 1.18 \times K_H=1.79 \times 1.18 \times 0.24=0.507$	$K_{MH(X)}=1.87 \times 1.18 \times K_H=1.87 \times 1.18 \times 0.24=0.530$
P323(5)(e)(ii)	$K_{MH(Y)}=1.71 \times 1.18 \times K_H=1.71 \times 1.18 \times 0.24=0.484$	$K_{MH(Y)}=1.69 \times 1.18 \times K_H=1.69 \times 1.18 \times 0.24=0.479$
P324(5)(f)	地震時の… $\beta_7 K_{MH}=0.573$ 、… $\beta_7 K_{MH}=0.566$ …	地震時の… $\beta_7 K_{MH}=0.530$ 、… $\beta_7 K_{MH}=0.479$ …
P325(5)(f)	$F_X = \frac{3.221 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{87.77 \times 10^6}} = 93116 \text{ N}$	$F_X = \frac{3.401 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{61.6 \times 10^6}} = 86246 \text{ N}$
P325(5)(f)	$F_Y = \frac{3.247 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{77.89 \times 10^6}} = 88285 \text{ N}$	$F_Y = \frac{3.247 \times 10^{-3}}{2.32 \times 10^{-8} + \frac{1}{77.9 \times 10^6}} = 90102 \text{ N}$
P326(5)(g)	表6.10 たわみ(mm)	表6.10 たわみ(m)
P327(5)(g)	表6.11 たわみ(mm)	表6.11 たわみ(m)
P327(6)(a)	$0.6 S_{uo}=312\text{N/mm}^2$	$0.6 S_{uo}=311.9\text{N/mm}^2$
P327(6)(a)	$0.6 S_u=304\text{N/mm}^2$	$0.6 S_u=265.8\text{N/mm}^2$
P327(6)(a)	$0.9 S_{vo}=184\text{N/mm}^2$	$0.9 S_{vo}=185.346\text{N/mm}^2$
P327(6)(a)	$S_v=161\text{N/mm}^2$	$S_v=168.8\text{N/mm}^2$
P327(6)(a)	$S=161\text{N/mm}^2$	$S=160.8\text{N/mm}^2$

ページ数など	正	誤
P328(6)(a)	$S' = \dots$ $= \frac{0.6 \times 1.86 \times 10^5 \times 8}{\left(1 + 0.004 \times \frac{1.86 \times 10^5}{161}\right) \times 2908} = \dots$	$S' = \dots$ $= \frac{0.6 \times 1.86 \times 10^5 \times 8}{\left(1 + 0.004 \times \frac{1.86 \times 10^5}{168.8}\right) \times 2908} = \dots$
P328(6)(a)	$S \quad 161\text{N/mm}^2$	$S \quad 160\text{N/mm}^2$
P328(6)(a)	$S' \quad 54\text{N/mm}^2$	$S' \quad 54.6\text{N/mm}^2$
P328(6)(a)	$0.6S \quad 96\text{N/mm}^2$	$0.6S \quad 96.5\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	$S_v=235\text{N/mm}^2$	$S_v=245.2\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	$0.7 S_u =280\text{N/mm}^2$	$0.75 S_u =281.5\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	$F=235\text{N/mm}^2$	$F=245\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	引張応力 $F \quad 235\text{N/mm}^2$	引張応力 $F \quad 245\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	曲げ応力 $F \quad 235\text{N/mm}^2$	曲げ応力 $F \quad 245\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	圧縮応力 $F \quad 235\text{N/mm}^2$	圧縮応力 $F \quad 245\text{N/mm}^2$
P328(6)(b)	せん断応力 $F/\sqrt{3} \quad 135 \text{ N/mm}^2$	せん断応力 $F/\sqrt{3} \quad 141 \text{ N/mm}^2$
P328(7)	$Y$ 方向のモーメントが $X$ 方向より大きいので $Y$ 方向の...	$X$ 方向のモーメントが $Y$ 方向より大きいので $X$ 方向の...
P328(7)(a)(i)	$\sigma_t = \dots = \left( \frac{1 \times 2908}{4 \times 8} - \frac{266.8 \times 10^3 - 64.04 \times 10^3}{\pi \times 2908 \times 8} + \frac{4 \times 506.9 \times 10^6}{\pi \times 2908^2 \times 8} \right)$ $= 98 \text{ N/mm}^2 < S = 152 \text{ N/mm}^2$	
	$\sigma_t = \dots = \left( \frac{1 \times 2908}{4 \times 8} - \frac{252.914 \times 10^3 - 60.703 \times 10^3}{\pi \times 2908 \times 8} + \frac{4 \times 622.232 \times 10^6}{\pi \times 2908^2 \times 8} \right)$ $= 99.86 \text{ N/mm}^2 < S = 152.8 \text{ N/mm}^2$	
P328(7)(a)(i)	$W_V: \dots = 266.83 \times 10^3 \text{ N}$	$W_V: \dots = 252.914 \times 10^3 \text{ N}$
P328(7)(a)(i)	$F_V: \dots = 64.04 \times 10^3 \text{ N}$	$F_V: \dots = 60.703 \times 10^3 \text{ N}$
P328(7)(a)(i)	$M: \dots = 506.9 \times 10^6 \text{ N/mm}$	$M: \dots = 622.232 \times 10^6 \text{ N/mm}$
P329(7)(a)(ii)	$\sigma_c = \dots = \left( -\frac{0.075 \times 2908}{4 \times 8} + \frac{266.8 \times 10^3 + 64.04 \times 10^3}{\pi \times 2908 \times 8} + \frac{4 \times 506.9 \times 10^6}{\pi \times 2908^2 \times 8} \right) \times 1$ $= 20 \text{ N/mm}^2 < S' = 54 \text{ N/mm}^2$	
	$\sigma_c = \dots = \left( -\frac{0.075 \times 2908}{4 \times 8} + \frac{252.914 \times 10^3 + 60.703 \times 10^3}{\pi \times 2908 \times 8} + \frac{4 \times 622.232 \times 10^6}{\pi \times 2908^2 \times 8} \right) \times 1$ $= 22.82 \text{ N/mm}^2 < S' = 54.6 \text{ N/mm}^2$	
P329(7)(b)	$\sigma_t = \dots = \frac{1}{16 \times 353} \left( -266.8 \times 10^3 + 64.04 \times 10^3 + \frac{4 \times 506.9 \times 10^6}{3200} \right)$ $= 76.3 \text{ N/mm}^2 < F = 235 \text{ N/mm}^2$	
	$\sigma_t = \dots = \frac{1}{16 \times 352.5} \left( -252.914 \times 10^3 + 60.703 \times 10^3 + \frac{4 \times 622.322 \times 10^6}{3200} \right)$ $= 103.85 \text{ N/mm}^2 < F = 245 \text{ N/mm}^2$	
P329(7)(b)	$A: \dots = 353 \text{ N/mm}^2$	$A: \dots = 352.5 \text{ mm}^2$