

「鋼構造接合部設計指針 第3版」正誤表

箇所	誤	正
20 頁下から 12 行目	各種合成構造設計施工指針・同解説	各種合成構造設計指針・同解説
60 頁下から 2 行目	不足分をとらえる	不足分を補える
75 頁 図 C2.43	(d) 等脚隅肉溶接 (b) 直角でない…	(b) 等脚隅肉溶接 (d) 直角でない…
87 頁下から 1 行目	表 C2.16	表 C2.17
102 頁 11 行目	${}_jM_{fu2}$: フランジ添板の正味断面で決まる	${}_jM_{fu2}$: フランジ添板の正味断面で決まる フランジ継手の最大曲げ耐力
103 頁 16 行目	…を配置した場合, 2.1.2 節の図…	…を配置した場合, 2.1.2 項の図…
111 頁下から 2 行目	2.2.1 節	2.2.1 項
112 頁下から 12 行目	半曲点高比	反曲点高比
118 頁下から 8 行目	…必要はない, したがって, …	…必要はない. したがって, …
119 頁下から 16 行目	$p_{by}=185\text{kN}$, $p_{by}=303\text{kN}$	$p_{by}=185\text{kN}$, $p_{bu}=303\text{kN}$
142 頁 1 行目	中空断面柱の場合は	→中空断面柱の場合は 中の文字を 1 字下げる
155 頁下から 8 行目	$l_e=D_b-2t_d$	$l_e=D_b-2t_d-2S$
156 頁 12 行目	${}_bM_{fu}={}_bZ_{fp} \cdot F_{bu}=1242$	${}_bM_p={}_bZ_p \cdot F_{by}=1242$
156 頁下から 12 行目	$m=4 \frac{t_{cf}}{d_j} \sqrt{\frac{b_j \cdot F_{cy}}{t_{bw} \cdot F_{by}}}$	$m=4 \frac{t_{cf}}{d_j} \sqrt{\frac{b_j \cdot F_{cy}}{t_s \cdot F_{by}}}$
157 頁下 18 行目	${}_wq_u=(1+0.4 \cos \theta)2a \cdot F_{bu}/\sqrt{3}b$	${}_wq_u=(1+0.4 \cos \theta)2a \cdot F_{bu}/\sqrt{3}$
158 頁 10 行目	A_n	A_{nt}

158 頁下から 1 行目	${}_bM_{fu} = {}_bZ_{fp} \cdot F_{bu} = 1242$	${}_bM_p = {}_bZ_p \cdot F_{by} = 1242$
159 頁下から 5 行目	図 C4.30	図 C4.32
172 頁 (C4.37)式	$t_d \geq \frac{\sigma_{by} \cdot b_f \cdot t_f}{\tau_{dy} \cdot d_e}$	$t_d \geq \frac{\sigma_{by} \cdot b_f \cdot t_f}{\tau_{dy} \cdot d_e}$
177 頁下から 13 行目	降伏耐力(${}_jP_p = D \cdot t_d \cdot \sigma_{dy}$)	降伏耐力(${}_jP_y = D \cdot t_d \cdot \sigma_{dy}$)
178 頁 図 C4.54	図中の文字 ${}_pP_p$ (3箇所あり)	図中の文字 ${}_jP_p$ (3箇所あり)
188 頁下 (C4.46)式	(ただし, $\gamma \leq 0.1$)	(ただし, $\gamma \leq 1.0$)
201 頁下から 15~11 行目	傍線なし (傍線: 改定部分を示す)	傍線あり (傍線: 改定部分を示す)
207 頁下から 9 行目	${}_jM_u \geq \alpha \cdot {}_bM_p \cdot \frac{l_b}{l_b - 2l_s}$	${}_jM_u \geq \alpha \cdot {}_bM_p \cdot \frac{l_b}{l_b - 2l_s}$
217 頁 10 行目	${}_cM_0 = \dots$	$M_0 = \dots$
217 頁下から 3 行目	${}_cM_0 = \dots$	${}_cM_u = \dots$
218 頁 2 行目	${}_cM_u = \dots$	$M_u = \dots$
237 頁 6 行目	${}_bM_{Rp} = \dots = 2980 \times 10^3 \times 325 = 969 \times 10^6 \text{ N} \cdot \text{mm} = 969 \text{ kN} \cdot \text{m}$	${}_bM_{Rp} = \dots = 2900 \times 10^3 \times 325 = 943 \times 10^6 \text{ N} \cdot \text{mm} = 943 \text{ kN} \cdot \text{m}$
237 頁下から 4 行目	梁: ${}_bM_p^* = \dots = (1.064 + 1.048) \times 969 = 2047 \text{ kN} \cdot \text{m}$	梁: ${}_bM_p^* = \dots = (1.064 + 1.048) \times 943 = 1992 \text{ kN} \cdot \text{m}$
238 頁 1 行目	パネル耐力比: $\dots = 0.723$	パネル耐力比: $\dots = 0.742$
238 頁下から 4 行目	・左右の梁の全塑性モーメント $\dots = 969 \text{ kN} \cdot \text{m}$	・左右の梁の全塑性モーメント $\dots = 943 \text{ kN} \cdot \text{m}$
239 頁 4 行目	梁: $\dots = 2063 \text{ kN} \cdot \text{m}$	梁: $\dots = 2008 \text{ kN} \cdot \text{m}$
239 頁 6 行目	パネル耐力比: $\dots \frac{1852}{2063} = 0.898$	パネル耐力比: $\dots \frac{1852}{2008} = 0.992$
240 頁 12 行目	・左右の梁の全塑性モーメント $\dots = 969 \text{ kN} \cdot \text{m}$	・左右の梁の全塑性モーメント $\dots = 943 \text{ kN} \cdot \text{m}$

240 頁 20 行目	梁 : $\dots \times 969 = 2044 \text{ kN} \cdot \text{m}$	梁 : $\dots \times 943 = 1989 \text{ kN} \cdot \text{m}$
240 頁 22 行目	パネル耐力比 : $\dots \frac{1256}{2044} = 0.614$	パネル耐力比 : $\dots \frac{1256}{1989} = 0.631$
248 頁下から 1 行目	左梁 : ${}_bM_{Lp} = 2980 \times 10^3 \times 325 = 969 \times 10^3 = 969 \text{ kN} \cdot \text{m}$	左梁 : ${}_bM_{Lp} = 2900 \times 10^3 \times 325 = 969 \times 10^3 = 943 \text{ kN} \cdot \text{m}$
249 頁 1 行目	右梁 : ${}_bM_{Rp} = 1680 \times 10^3 \times 325 = 546 \times 10^3 = 546 \text{ kN} \cdot \text{m}$	右梁 : ${}_bM_{Rp} = 1650 \times 10^3 \times 325 = 536 \times 10^3 = 536 \text{ kN} \cdot \text{m}$
249 頁 9 行目	梁 : $\dots = (\dots) \times 546 + (\dots) \times 969 = 1596 \text{ kN} \cdot \text{m}$	梁 : $\dots = (\dots) \times 536 + (\dots) \times 943 = 1559 \text{ kN} \cdot \text{m}$
249 頁 12 行目	パネル耐力比 : $\dots \frac{1286}{1596} = 0.806$	パネル耐力比 : $\dots \frac{1286}{1559} = 0.825$
250 頁 19 行目	左・右梁 : $\dots = 2980 \times 10^3 \times 325 = 969 \times 10^3 = 969 \text{ kN} \cdot \text{m}$	左・右梁 : $\dots = 2900 \times 10^3 \times 325 = 943 \times 10^3 = 943 \text{ kN} \cdot \text{m}$
250 頁 26 行目	梁 : $\dots = 2045 \text{ kN} \cdot \text{m}$	梁 : $\dots = 1992 \text{ kN} \cdot \text{m}$
250 頁 1 行目	パネル耐力比 : $\dots \frac{1492}{2045} = 0.729$	パネル耐力比 : $\dots \frac{1492}{1992} = 0.749$
250 頁下から 3 行目	$Q_w = \dots - \frac{cQ_R + bQ_L}{2}$	$Q_w = \dots - \frac{bQ_R + bQ_L}{2}$
261 頁 図 C6.2	三角リブ	サイドスチフナ
265 頁下から 3 行目	$\dots = 607 > 600 \text{ kN}$	$\dots = 607 \text{ kN} > 600 \text{ kN}$
266 頁下から 4 行目	$\dots = 1064 > \alpha \cdot {}_jN_{y3} = \dots$	$\dots = 1064 \text{ kN} > \alpha \cdot {}_jN_{y3} = \dots$
267 頁 (6.12)式	${}_jN_y = \alpha \cdot N_y$	${}_jN_y \geq \alpha \cdot N_y$
268 頁 表 6.3	(LY100,SN400B) = 2.50 (LY100,SN490B) = 2.65 (LY100,SM490) = 2.90 (SN400B,SM490) = 1.70	(LY100,SN400B) = 2.55 (LY100,SN490B) = 2.70 (LY100,SM490) = 2.95 (SN400B,SM490) = 1.75

誤)

表 6.3 制振構造用座屈拘束ブレース接合部の接合部係数

芯材 鋼種	接合部の降伏を決定する要因				
	接合部鋼材の降伏				高力ボルト 摩擦接合部 のすべり
	SN 400B	SN 490B	SS 400	SM 490	
LY 100	2.50	2.65	2.90	2.90	2.70
LY 225	1.25	1.30	1.45	1.45	1.35
SN 400B	1.50	1.60	1.70	1.70	1.60
SN 490B	1.30	1.35	1.50	1.50	1.40

正)

表 6.3 制振構造用座屈拘束ブレース接合部の接合部係数

芯材 鋼種	接合部の降伏を決定する要因				
	接合部鋼材の降伏				高力ボルト 摩擦接合部 のすべり
	SN 400B	SN 490B	SS 400	SM 490	
LY 100	<u>2.55</u>	<u>2.70</u>	2.90	<u>2.95</u>	2.70
LY 225	1.25	1.30	1.45	1.45	1.35
SN 400B	1.50	1.60	1.70	<u>1.75</u>	1.60
SN 490B	1.30	1.35	1.50	1.50	1.40

誤)

表 C 6.4 座屈拘束ブレースの標準的な接合部係数 α

芯材 鋼種	接合部鋼材の降伏				高力ボルト 接合部のすべり	
	SN 400B	SN 490B	SS 400	SM 490	ブラスト	赤さび
LY 100	2.48	2.63	2.86	2.89	2.68	2.17
LY 225	1.22	1.29	1.41	1.42	1.32	1.06
SN 400B	1.47	1.56	1.69	1.70	1.58	1.28
SN 490B	1.27	1.34	1.46	1.48	1.37	1.11

正)

表 C 6.4 座屈拘束ブレースの標準的な接合部係数 α

芯材 鋼種	接合部鋼材の降伏				高力ボルト 接合部のすべり	
	SN 400B	SN 490B	SS 400	SM 490	ブラスト	赤さび
LY 100	<u>2.51</u>	<u>2.66</u>	<u>2.89</u>	<u>2.92</u>	<u>2.70</u>	<u>2.19</u>
LY 225	1.22	1.29	1.41	1.42	1.32	1.06
SN 400B	1.47	1.56	1.69	<u>1.71</u>	1.58	1.28
SN 490B	1.27	1.34	1.46	1.48	1.37	1.11

271 頁 表 C6.4	(LY100,SN400B)=2.48 (LY100,SN490B)=2.63 (LY100,SS400)=2.86 (LY100,SM490)=2.89 (LY100,ブラスト)=2.68 (LY100,赤さび)=2.17 (SN400B,SM490)=1.70	(LY100,SN400B)= 2.51 (LY100,SN490B)= 2.66 (LY100,SS400)= 2.89 (LY100,SM490)= 2.92 (LY100,ブラスト)= 2.70 (LY100,赤さび)= 2.19 (SN400B,SM490)= 1.71
275 頁 5 行目	図 C4.32	図 C4. 33
275 頁 13 行目	フランジの突合せ溶接部	フランジの 完全溶込み 溶接部
285 頁 図 C6.24		ℓの引き出し線の位置
290 頁下から 8 行目	鋼構造部材の弾塑性性状に関する 解析的研究	鋼構造部材の弾塑性 特性 に関する 解析的研究
299 頁 6 行目	定着長さ程度	定着長さ 20db 程度
305 頁 4~6 行目	傍線なし (傍線：改定部分を示す)	傍線あり (傍線：改定部分を示す)
310 頁下から 4 行目	${}_bM = \dots = \frac{1}{2} \times 17.1 \dots = 0.192 \text{kN} \cdot \text{m}$	${}_bM = \dots = \frac{1}{2} \times 17.5 \dots = 0.197 \text{kN} \cdot \text{m}$
311 頁 8 行目	$Z_y = \dots = 1.06 \times 10 \text{mm}^3$	$Z_y = \dots = 1.06 \times 10^5 \text{mm}^3$
311 頁 15 行目	$N_p = \dots$	$N_u = \dots$
311 頁下から 9 行目	$Q_{fu} = \dots = 0.5 \times (1800 + 2310) =$ $2.06 \times 10^3 \text{kN}$	$Q_{fu} = \dots = 0.5 \times (1800 + 2300) =$ $2.05 \times 10^3 \text{kN}$
311 頁下から 5 行目	$Q_u = \dots = 2.06 \times 10^3 \text{kN}$	$Q_u = \dots = 2.05 \times 10^3 \text{kN}$
312 頁 7 行目	$T_p = \dots$	$T_a = \dots$
312 頁下から 11 行目	${}_cT_u = \dots = 3638 > 3001 \text{kN}$	${}_cT_u = \dots = 3638 \text{kN} > 3001 \text{kN}$
313 頁下から 13 行目	= 426mm	= 426kN

318 頁	M_u	M_p
図 C7.27	T_u	T_p
318 頁下から 10 行目	$T_u = \dots$	$T_p = \dots$
318 頁下から 8 行目	$N_c = T_u + N = \dots$	$N_c = T_p + N = \dots$
318 頁下から 5 行目	全塑性耐力を M_u とすると, M_u は...	全塑性耐力を M_p とすると, M_p は...
318 頁下から 3 行目	$M_u = \dots + T_u \cdot d_t = \dots + T_u \cdot d_t$	$M_p = \dots + T_p \cdot d_t = \dots + T_p \cdot d_t$
319 頁 3 行目	$Q_{fu} = 0.5(N + T_u) = \dots$	$Q_{fu} = 0.5(N + T_p) = \dots$
320 頁 14 行目	$Q_{y1} = \dots = 2 \times 654 \times$ $(1 + 0.4 \cos 48^\circ) 6.36 \times \dots$	$Q_{y1} = \dots = 2 \times 654 \times$ $(1 + 0.4 \cos 48^\circ) \times 6.36 \times \dots$
320 頁 18 行目	$Q_{y2} = \dots = 2 \times 632 \times$ $(1 + 0.4 \cos 42^\circ) 6.36 \times \dots$	$Q_{y2} = \dots = 2 \times 632 \times$ $(1 + 0.4 \cos 42^\circ) \times 6.36 \times \dots$
322 頁 4 行目	$N/A = \dots < F_c \times 2/3 = 16(F_c 24)$	$N/A = \dots < F_c \times 2/3 = 16 \text{N/mm}^2 (F_c 24)$
324 頁下から 14 行目	$Q_u = a \cdot l \cdot F_u \dots$	$Q_u = 2 \times a \cdot l \cdot F_u \dots$
325 頁 5 行目	の曲げによる最外縁...	この曲げによる最外縁...
325 頁 6 行目	左端列部 $P_e = \dots$	左端列部 $p_e = \dots$
325 頁 7 行目	右端列部 $P_e = \dots$	右端列部 $p_e = \dots$
325 頁下から 11 行目	$N/A = \dots < F_c = 16(F_c 24)$	$N/A = \dots < 0.85 F_c = 20.4 \text{N/mm}^2$ $(F_c 24)$
331 頁下から 15 行目	...無視し, 前項の露出柱脚を...	...無視し, 前節の露出柱脚を...
335 頁下から 5 行目	$= 47 \times 100 \times 10^{-3} + \dots$	$= 47 \times 120 \times 10^{-3} + \dots$
335 頁下から 4 行目	$= 4.7 + 58.0 = 62.7 \text{kN} \cdot \text{m}$	$= 5.6 + 58.0 = 63.6 \text{kN} \cdot \text{m}$
335 頁下から	$= \dots + 62.7 = 241 \text{kN} \cdot \text{m}$	$= \dots + 63.6 = 242 \text{kN} \cdot \text{m}$

1 行目		
336 頁 2 行目	$M_u = \dots = 241 \text{kN}$	$M_u = \dots = 242 \text{kN}$
336 頁 5 行目	$Q_u = \dots = 302 + 62.7 \times \dots = 393 \text{kN} >$ $M_u/r = 241 \times \dots$	$Q_u = \dots = 302 + 63.6 \times \dots = 394 \text{kN} >$ $M_u/r = 242 \times \dots$
347 頁 4 行目	$M_y = F_{cu} \cdot B_c \cdot l \cdot$ $\{\sqrt{(2l+d)+d^2} - (2l-d)\}$	$M_u = F_{cu} \cdot B_c \cdot l \cdot$ $\{\sqrt{(2l+d)^2 + d^2} - (2l+d)\}$
349 頁下から 11 行目	$N_y = 500 \times 500 \times 16 \times 10^{-3}$	$N_y = 500 \times 500 \times 16 \times 10^{-3} = 4000 \text{kN}$
349 頁下から 3 行目	$= \max\{\min[\dots], 4 \times 0.75 \times 452 \times 400 \times 10^{-3}\}$	$= \max\{\min[\dots], 4 \times 353 \times 400 \times 10^{-3}\}$
349 頁下から 2 行目	$= \max\{\min(2160, 1205), 542\} = \dots$	$= \max\{\min(2160, 1205), 565\} = \dots$
350 頁 10 行目	ベースプレートの突出長さ S_d	ベースプレートの突出長さ s_d ※ S (大文字) $\rightarrow s$ (小文字)