

正誤情報

このたびは森北出版株式会社発行の書籍をお買い求めいただき、誠にありがとうございました。下記の書籍につきまして誤りのある箇所がございましたので、お詫びし訂正させていただきます。

2015年1月19日 森北出版株式会社 生産マネジメント部

タイトル

鉄筋コンクリート構造

正誤対象

お手持ちの書籍の刷数をお調べのうえ、下の表をご覧ください。正誤表内の一番左に「対応刷数」という列がございます。該当する刷数の訂正情報をご参照下さい。

なお、刷数につきましては下記「刷数の調べ方」をご参照ください。

お持ちの本の刷数	
1-2	対応刷数 2 より 3 をご参照ください
3	対応刷数 3 をご参照ください
それ以降	現在把握している訂正情報はございません

刷数の調べ方

本の一番後ろのページ(広告等除く)に下図のようなページがございます。ご参照いただき、お持ちの本の刷数をお調べください。



日付の最も新しい行に記載された数字がお持ちの本の刷数となります

対応刷数	頁	行数, 図・表・式番号	誤	正
2	73	下から4行目	…，コンクリートの圧縮ひずみが減少し，圧縮鉄筋のひずみが増加する．	…，コンクリートの圧縮応力が減少し，圧縮鉄筋の応力が増加する．
2	75	12行目	…， $\phi = \frac{16}{24.7 \times 191.8} = 0.00337$	…， $\phi = \frac{16}{24.7 \times 10^3 \times 191.8} = 0.00337 \times 10^{-3}$
2	75	14行目	…， $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (191.8 - 60)}$	…， $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (191.8 - 60)}$
2	75	15行目	= 0.00707	= 0.00707×10^{-3}
2	75	18行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (640 - 191.8)} = 0.00208$	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - 191.8)} = 0.00208 \times 10^{-3}$
2	75	下から5行目	…， $\phi = 0.00208$ なので，	…， $\phi = 0.00208 \times 10^{-3}$ なので，
2	75	下から4行目	… = $24.7 \times 191.8 \times 0.00208$	… = $24.7 \times 10^3 \times 191.8 \times 0.00208$
3	75	下から3行目	… = $24.7 \times 10^3 \times 191.8 \times 0.00208$	… = $24.7 \times 10^3 \times 191.8 \times 0.00208 \times 10^{-3}$
2	75	下から2行目	… = $15 \times 24.7 \times (191.8 - 60) \times 0.00208$	… = $15 \times 24.7 \times 10^3 \times (191.8 - 60) \times 0.00208 \times 10^{-3}$
2	76	1行目	… = $15 \times 24.7 \times (640 - 191.8) \times 0.00208$	… = $15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - 191.8) \times 0.00208 \times 10^{-3}$
2	77	13行目	引張鉄筋比が式(5.16)で得られた値より小さい場合には…	引張鉄筋比が式(5.17)で得られた値より小さい場合には…
2	88	式(6.8)	… + $0.5 + 0.5 p_w \sigma_{wy} \} bj$	… + $0.3 + 0.5 p_w \sigma_{wy} \} bj$
2	99	図 6.11	図中央 l_{dl}	l_{db}
2	105	図	左上 主筋降状 下部 部材角 R (red)	左上 主筋降伏 下部 部材角 R (rad)
2	110	図 7.5	図右側 ${}_s\sigma = f({}_c\varepsilon)$	${}_c\sigma = f({}_c\varepsilon)$

2	112	下から 8行目	$\cdots = 0.5 \times x_n \times 24.7 \times x_n \phi \times 700$	$\cdots = 0.5 \times x_n \times 24.7 \times 10^3 \times x_n \phi \times 700$
2	112	下から 7行目	$\cdots = 387 \times 5 \times 15 \times 24.7 \times (x_n - 60) \phi$, \cdots	$\cdots = 387 \times 5 \times 15 \times 24.7 \times 10^3 \times (x_n - 60) \phi$, \cdots
2	112	下から 6行目	$\cdots = 387 \times 5 \times 15 \times 24.7 \times (640 - x_n) \phi$	$\cdots = 387 \times 5 \times 15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - x_n) \phi$
2	112	下から 3行目	\cdots , $\phi = \frac{16}{24.7 \times 300} = 0.002159$	\cdots , $\phi = \frac{16}{24.7 \times 10^3 \times 300} = 0.002159 \times 10^{-3}$
2	113	1行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (300 - 60)} = 0.003880$	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (300 - 60)} = 0.003880 \times 10^{-3}$
2	113	4行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (640 - 300)} = 0.002739$	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - 300)} = 0.002739 \times 10^{-3}$
2	113	5行目	\cdots , $\phi = 0.002159$	\cdots , $\phi = 0.002159 \times 10^{-3}$
2	113	下から 9行目	\cdots , $\phi = \frac{16}{24.7 \times 400} = 0.001619$	\cdots , $\phi = \frac{16}{24.7 \times 10^3 \times 400} = 0.001619 \times 10^{-3}$
3	113	下から 9行目	\cdots , $\phi = \frac{16}{24.7 \times 10^{-3} \times 400} = 0.001619 \times 10^{-3}$	\cdots , $\phi = \frac{16}{24.7 \times 10^3 \times 400} = 0.001619 \times 10^{-3}$
2	113	下から 7行目	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (400 - 60)} = 0.002739$	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (400 - 60)} = 0.002739 \times 10^{-3}$
3	113	下から 7行目	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^{-3} \times (400 - 60)} = 0.002739 \times 10^{-3}$	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (400 - 60)} = 0.002739 \times 10^{-3}$
2	113	下から 5行目	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (640 - 400)} = 0.003880$	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - 400)} = 0.003880 \times 10^{-3}$
3	113	下から 5行目	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^{-3} \times (640 - 400)} = 0.003880 \times 10^{-3}$	\cdots , $\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - 400)} = 0.003880 \times 10^{-3}$
2	113	下から 4行目	\cdots , $\phi = 0.001619$	\cdots , $\phi = 0.001619 \times 10^{-3}$
2	114	8行目	$\phi = \frac{16}{24.7 \times 357} = 0.001814$	$\phi = \frac{16}{24.7 \times 10^3 \times 357} = 0.001814 \times 10^{-3}$

2	114	10行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (357 - 60)} = 0.003135$	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (357 - 60)} = 0.003135 \times 10^{-3}$
2	114	12行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times (640 - 357)} = 0.003290$	$\phi = \frac{345}{15 \times 24.7 \times 10^3 \times (640 - 357)} = 0.003290 \times 10^{-3}$
2	114	13行目	..., $\phi = 0.001814$..., $\phi = 0.001814 \times 10^{-3}$
2	114	下から 4行目	..., そのときの $\phi = 0.001825$ となる.	..., そのときの $\phi = 0.001825 \times 10^{-3}$ となる.
2	117	下から 7行目	..., 柱の上下対称の...	..., 柱も上下対称の...
2	117	下から 4行目	$\times 300 \times 640 \times \frac{7}{8} = \dots$	$\times 700 \times 640 \times \frac{7}{8} = \dots$
2	120	4行目	図 7.9(b)より $Q_D = \frac{954.8 + 2 \times 230.7}{2.800} = 505.8 \text{ kN}$	図 7.9(b)より $Q_D = \frac{954.8 + \alpha \times 2 \times 230.7}{2.800} = 423.4 \text{ kN} (\alpha = 0.5)$
2	120	5行目	この柱の降伏形成立時のせん断力は, 505.8kN となる.	この柱の降伏形成立時のせん断力は, 423.4kN となる.
2	145	図 9.5	図左側 水平力と軸倒モーメントに... 図下部 基礎スタブ	水平力と転倒モーメントに... 固定スタブ
2	148	13行目	$\sigma_t = 0.313 \sqrt{\sigma_B}$	$\sigma_t = 0.33 \sqrt{\sigma_B}$
2	150	11行目	$Q_w = p_s l' f_t$	$Q_w = p_s t l' f_t$
2	153	最下行	$H_0 = \frac{h}{2}$	$H_0 = \frac{h_0}{2}$
2	188	8行目	$\phi = \frac{16}{25.7 \times 174.1} = 0.00358$	$\phi = \frac{18}{25.7 \times 10^3 \times 174.1} = 0.00402 \times 10^{-3}$
2	188	10行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times (174.1 - 60)} = 0.00784$	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times 10^3 \times (174.1 - 60)} = 0.00784 \times 10^{-3}$
2	188	12行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times (640 - 174.1)} = 0.00192$	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times 10^3 \times (640 - 174.1)} = 0.00192 \times 10^{-3}$
2	188	13行目	..., $\phi = 0.00192$ なので,	..., $\phi = 0.00192 \times 10^{-3}$ なので,

2	188	14行目	$\dots = 25.7 \times 174.1 \times 0.00192 = \dots$	$\dots = 25.7 \times 10^3 \times 174.1 \times 0.00192 \times 10^{-3} = \dots$
2	188	15行目	$\dots = 15 \times 25.7 \times (174.1 - 60) \times 0.00192 = \dots$	$\dots = 15 \times 25.7 \times 10^3 \times (174.1 - 60) \times 0.00192 \times 10^{-3} = \dots$
2	188	16行目	$\dots = 15 \times 25.7 \times (640 - 174.1) \times 0.00192 = \dots$	$\dots = 15 \times 25.7 \times 10^3 \times (640 - 174.1) \times 0.00192 \times 10^{-3} = \dots$
2	189	2行目	$\dots = 145.2 \text{ kN}$	$\dots = 128.8 \text{ kN}$
2	189	下から 9行目	$C_b = 49 \text{ mm}$	$C_b = 60 - \frac{19}{2} = 50.5 \text{ mm}$
2	189	下から 6行目	$b_{ci} = \sqrt{2} \left(\frac{40 + 49}{19} + 1 \right) - 1 = 8.03$	$b_{ci} = \sqrt{2} \left(\frac{40 + 50.5}{19} + 1 \right) - 1 = 8.15$
2	190	3行目	$C = \min(81.5, 120, 110) = 81.5$	$C = \min(81.5, 120, 95) = 81.5$
2	190	4行目	$W = 25.2 \leq 2.5 \times 22 = 55$	$W = 25.2 \leq 2.5 \times 19 = 47.5$
2	190	7行目	$\tau_D = \left(\frac{345 \times 287}{70 \times \frac{7,000 - 640}{2}} \right) = 0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 2.63 \text{ N/mm}^2$	$\tau_D = \left(\frac{345 \times 287}{60 \times \frac{7,000 - 640}{2}} \right) = 0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 2.63 \text{ N/mm}^2$
2	191	4行目	$\dots = 0.5 \times x_n \times 25.7 \times x_n \phi \times 700$	$\dots = 0.5 \times x_n \times 25.7 \times 10^3 \times x_n \phi \times 700$
2	191	5行目	$\dots = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times (x_n - 60) \phi \dots$	$\dots = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times 10^3 \times (x_n - 60) \phi \dots$
2	191	6行目	$\dots = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times (640 - x_n) \phi$	$\dots = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times 10^3 \times (640 - x_n) \phi$
2	191	9行目	$\phi = \frac{18}{25.7 \times 300} = 0.002335$	$\phi = \frac{18}{25.7 \times 10^3 \times 300} = 0.002335 \times 10^{-3}$
2	191	11行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times (300 - 60)} = 0.003729$	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times 10^3 \times (300 - 60)} = 0.003729 \times 10^{-3}$
2	191	13行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times (640 - 300)} = 0.002632$	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times 10^3 \times (640 - 300)} = 0.002632 \times 10^{-3}$
2	191	14行目	$\dots, \phi = 0.002335$	$\dots, \phi = 0.002335 \times 10^{-3}$

2	191	下から 10行目	… $\phi = 0.001751$	… $\phi = 0.001751 \times 10^{-3}$
2	191	下から 9行目	… $\phi = 0.002632$	… $\phi = 0.002632 \times 10^{-3}$
2	191	下から 8行目	… $\phi = 0.003729$	… $\phi = 0.003729 \times 10^{-3}$
2	191	下から 7行目	… , $\phi = 0.001751$	… , $\phi = 0.001751 \times 10^{-3}$
2	191	下から 5行目	… = 290.6kN	… = 329.3kN
2	191	下から 3行目	… = 2,520.0 + 290.6 - 232.5 = 2578.1kN > …	… = 2,520.0 + 329.3 - 232.5 = 2,616.8kN > …
2	192	解図 1	図上部 2578 図右側 $x = 300 + \frac{239 \times 100}{817} = 329.3\text{mm}$	2617 $x = 300 + \frac{239 \times 100}{856} = 327.9\text{mm}$
2	192	1行目	$x = 300 + \frac{239 \times 100}{817} = 329.3\text{mm}$	$x = 300 + \frac{239 \times 100}{856} = 327.9\text{mm}$
2	192	2行目	$x_n = 329\text{mm}$ と…	$x_n = 328\text{mm}$ と…
2	192	4行目	$\phi = \frac{18}{5,837 \times 329} = 0.002129$	$\phi = \frac{18}{25.7 \times 10^3 \times 328} = 0.002135 \times 10^{-3}$
2	192	6行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times (329 - 60)} = 0.003327$	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times 10^3 \times (328 - 60)} = 0.003339 \times 10^{-3}$
2	192	8行目	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times (640 - 329)} = 0.002878$	$\phi = \frac{345}{15 \times 25.7 \times 10^3 \times (640 - 328)} = 0.002868 \times 10^{-3}$
2	192	9行目	… , $\phi = 0.002129$	… , $\phi = 0.002135 \times 10^{-3}$
2	192	10行目	${}_c C = 0.5 \times 329 \times 25.7 \times 329 \times 0.002129 \times 700 = 2,072.9\text{kN}$	${}_c C = 0.5 \times 328 \times 25.7 \times 328 \times 0.002135 \times 700 = 2,066.1\text{kN}$
2	192	11行目	${}_s C = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times (329 - 60) \times 0.002129 = 316.8\text{kN}$	${}_s C = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times (328 - 60) \times 0.002135 = 316.5\text{kN}$
2	192	12行目	${}_s T = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times (640 - 329) \times 0.002129 = 366.3\text{kN}$	${}_s T = 287 \times 5 \times 15 \times 25.7 \times (640 - 328) \times 0.002135 = 368.5\text{kN}$

2	192	13 行目	$\dots = 2,023.4\text{kN} \doteq \dots$	$\dots = 2,014.1\text{kN} \doteq \dots$
2	192	14 行目	$\dots, x_n = 329\text{mm}$	$\dots, x_n = 328\text{mm}$
2	192	16 行目	$M = 2,072.9 \times 240 + 316.8 \times 290 + 366.3 \times 290 = 695.4 \times 10^3 = 695.4\text{kNm}$	$M = 2,066.1 \times 240.7 + 316.5 \times 290 + 368.5 \times 290 = 696.0 \times 10^3\text{kNmm} = 696.0\text{kNm}$
2	193	7 行目	$\times 300 \times 560$	$\times 700 \times 560$
2	193	14 行目	$Q_D = \frac{872.2 + 2 \times 171.1}{2.800} = 433.7\text{kN}$	$Q_D = \frac{872.2 + 0.5 \times 2 \times 171.1}{2.800} = 372.6\text{kN}$
2	193	15 行目	$\dots = 433.7\text{kN}$	$\dots = 372.6\text{kN}$
2	194	3 行目	$\dots = 1,495\text{kN}$	$\dots = 1,460\text{kN}$
2	194	6 行目	$\phi = 1.0$ (直交梁の有)	$\phi = 1.0$ (直交梁有)