

既存鉄筋コンクリート造建築物の外側耐震改修マニュアル(初版) 追加・訂正表

下線部分が追加・訂正箇所

(財)日本建築防災協会

頁	原文	追加・訂正
P4 L3	必要に応じて補強設計や施工に関する資料 <sup>3)~10)</sup> も参考……	必要に応じて補強設計や施工に関する資料 <sup>3)~17)</sup> も参考……
P24 下L1	…高流動モルタル等を圧入する。	…高流動モルタル等を圧入 <u>または、注入</u> する。
P28 表 3.1.2-2 タイプⅢ L3	$Q_{su1}/(r \cdot Q_{ru}) < 1.1$ かつ $Q_{su2}/(r \cdot Q_{ru}) < 1.1$ 、 $Q_{mu}/(r \cdot Q_{ru}) > 1.2$ の場合は $F=3.0$	$Q_{su1}/(r \cdot Q_{ru}) > 1.1$ かつ (符号が逆) $Q_{su2}/(r \cdot Q_{ru}) > 1.1$ 、 (符号が逆) $Q_{mu}/(r \cdot Q_{ru}) > 1.2$ の場合は $F=3.0$
P29 解図 3.1.2-2		
P47 L2	(3)…は、 <u>解図 3.2.1-7</u> に示すように鉄骨ブレースを上下…	(3)増設鉄骨ブレース架構は、鉄骨ブレースを上下階で連想配置…
P48 解図 3.2.1-7		図を削除
P69 解図 4.3.1-5		
P71 下L12	$T_{a2} = 0.235\sqrt{\sigma_B} \cdot A_c$ (4.3.1-6)	$T_{a2} = 0.23\sqrt{\sigma_B} \cdot A_c$ (4.3.1-6)
下L7	$\tau_{bavg} = \alpha \cdot \sqrt{\sigma_B} / 20$ (4.3.1-10)	$\tau_{bavg} = \alpha \cdot \sqrt{\sigma_B} / 21$ (4.3.1-10)
下L2	$\tau_{bavg}$ : 接着系…、 $\alpha=9.8$ …	$\tau_{bavg}$ : 接着系…、 $\alpha=10$ …
P96 下L1	$=3860 \text{ kN} > Q_{su} = 2751 \text{ kN}$	$=3860 \text{ kN} > Q_{su} = 2571 \text{ kN}$
P100 L5	$T_{a2} = 0.235\sqrt{\sigma_B} \times A_c$	$T_{a2} = 0.23\sqrt{\sigma_B} \times A_c$
L19 ~L21	$T_{a2} \times 2 = 0.235\sqrt{18} \times 310038 \times 10^{-3}$ $= 309 \text{ kN}$ $\therefore T_{a2} = 309/2 = 155 \text{ (kN/本)}$	$T_{a2} \times 2 = 0.23\sqrt{18} \times 310038 \times 10^{-3}$ $= 303 \text{ kN}$ $\therefore T_{a2} = 303/2 = 152 \text{ (kN/本)}$
下L11 ~下L6	$\tau_{bavg} = \alpha \cdot \sqrt{\sigma_B} / 20$ $= 9.8\sqrt{18/20} = 9.30 \text{ kN/mm}^2$ $\tau_a = 9.30 \times [0.5\{175/(12 \times 22) + 0.5\}]$ $= 9.30 \times 0.831 = 7.73 \text{ kN/mm}^2$ $T_{a3} = 7.73 \times 3.14 \times 22 \times$ $(12 \times 22 - 2 \times 22) \times 10^{-3}$ $= 117 \text{ (kN/本)}$	$\tau_{bavg} = \alpha \cdot \sqrt{\sigma_B} / 21$ $= 10\sqrt{18/21} = 9.26 \text{ kN/mm}^2$ $\tau_a = 9.26 \times [0.5\{175/(12 \times 22) + 0.5\}]$ $= 9.26 \times 0.831 = 7.70 \text{ kN/mm}^2$ $T_{a3} = 7.70 \times 3.14 \times 22 \times$ $(12 \times 22 - 2 \times 22) \times 10^{-3}$ $= 117 \text{ (kN/本)}$

頁	原文	追加・訂正	
P103	L11	$T_{a2} = 0.235\sqrt{\sigma_B} \times A_c$	$T_{a2} = 0.23\sqrt{\sigma_B} \times A_c$
	下 L12 ～下 L10	$T_{a2} \times 4 = 0.235\sqrt{18} \times 431843 \times 10^{-3}$ $= 431 \text{ kN}$ $\therefore T_{a2} = 431/4 = 108 \text{ (kN/本)}$	$T_{a2} \times 4 = 0.23\sqrt{18} \times 431843 \times 10^{-3}$ $= 421 \text{ kN}$ $\therefore T_{a2} = 421/4 = 105 \text{ (kN/本)}$
	下 L6 ～下 L1	$\tau_{bavg} = \alpha \cdot \sqrt{\sigma_B / 20}$ $= 9.8\sqrt{18/20} = 9.30 \text{ kN/mm}^2$ $\tau_a = 9.30 \times [0.5\{175/(12 \times 19) + 0.5\}]$ $= 9.30 \times 0.884 = 8.22 \text{ kN/mm}^2$ $T_{a3} = 8.22 \times 3.14 \times 19 \times$ $(12 \times 19 - 2 \times 19) \times 10^{-3}$ $= 93.2 \text{ (kN/本)}$	$\tau_{bavg} = \alpha \cdot \sqrt{\sigma_B / 21}$ $= 10\sqrt{18/21} = 9.26 \text{ kN/mm}^2$ $\tau_a = 9.26 \times [0.5\{175/(12 \times 19) + 0.5\}]$ $= 9.26 \times 0.884 = 8.18 \text{ kN/mm}^2$ $T_{a3} = 8.18 \times 3.14 \times 19 \times$ $(12 \times 19 - 2 \times 19) \times 10^{-3}$ $= 92.7 \text{ (kN/本)}$
P137	L15	参考文献 第 1 章 10)の後に下記の文献を追加してください。	

### 第 1 章 追加文献

- 11) 川股重也、大沼正昭：鉄筋コンクリート建築物における補修・補強の実施例、コンクリート工学、vol.18、No.3、march 1980、pp.80-83
- 12) 久木田真一、萩野谷学、宮川和明、木下陵二、藤澤一善、藤永隆、大谷恭弘、三谷勲：鋼管ブレースを使用した既存 RC 造建築物の耐震補強工法に関する実験的研究（その 1～その 3）、日本建築学会大会学術講演梗概集、2000.9、pp.377～382
- 13) 宮川和明、萩野谷学、木下陵二、藤澤一善、久木田真一、藤永隆、大谷恭弘、井上大輔、三谷勲：鋼管ブレースを使用した既存 RC 造建築物の耐震補強工法に関する実験的研究（その 4～その 6）、日本建築学会大会学術講演梗概集、2001.9、pp.767～772
- 14) 折地正博、楨谷榮次、石川通広、有馬裕樹、守谷信二：既存 RC 構造物の外付鉄骨ブレース工法による耐震補強に関する研究（その 1～その 4）、日本建築学会大会学術講演梗概集、1999.9、pp.889-896
- 15) 中塚善博、山本泰稔、加藤三晴、伴幸雄、上田洋一：鋼板内蔵型 RC 柱による外付耐震補強工法に関する研究（その 1～その 3）、日本建築学会大会学術講演梗概集、1998.9、pp.145-150
- 16) 江崎文也、大久保全陸、河村博之、崎野健治、孫玉平、廣岡利貞、松井千秋：出張った柱を有する既存 RC フレームの外付け鉄骨ブレースによる耐震補強法に関する実験的研究、日本建築学会構造系論文集、第 529 号、2000.3、pp.135-142
- 17) 藤村勝、毛井崇博、楠寿博、宮内靖昌、太田秀彦、津司優子：枠付き鉄骨ブレースによる外付け耐震補強工法に関する実験的研究、日本建築学会大会学術講演梗概集、2000.9、pp.227-228