

訂正箇所		誤	正
ページ	項目 行数		
P140	表 5-1	下表 1 (誤) 参照	下表 1 (正) 参照
	上から 4 行目	$\frac{120.1}{21.6} = \underline{34.03}$	$\frac{122.5}{21.6} = \underline{34.14}$
	図 5-9	下図 1 (誤) 参照	下図 1 (正) 参照
	図 5-10	下図 2 (誤) 参照	下図 2 (正) 参照
P141	上から 2 行目	$\lambda = 0.514$	$\lambda = 0.494$
	上から 4 行目	$Q_{u1} = \lambda W = \underline{0.514} \times 97.6 = \underline{50kN}$	$Q_{u1} = \lambda W = \underline{0.494} \times 97.6 = \underline{48.2kN}$
	上から 5 行目	$\lambda = 0.514$	$\lambda = 0.494$
	上から 12 行目	$\frac{74.7+164.0}{6.3} = \underline{37.9kN}$	$\frac{69.8+164.0}{6.3} = \underline{37.1kN}$
	上から 16 行目	$F_1 = \frac{37.9 \times 2.9 + 11.1 \times 1.3}{37.9 + 11.1} = \underline{2.5}$	$F_1 = \frac{37.1 \times 2.9 + 11.1 \times 1.3}{37.1 + 11.1} = \underline{2.53}$
	上から 18 行目	$E_{01} = \frac{Q_{u1} F_1}{W_1 A_1} = \frac{(37.9+11.1) \times 2.5}{(2 \times 17.3 + 5 \times 12.6) \times 1.0} = \underline{1.26}$	$E_{01} = \frac{Q_{u1} F_1}{W_1 A_1} = \frac{(37.1+11.1) \times 2.53}{(2 \times 17.3 + 5 \times 12.6) \times 1.0} = \underline{1.25}$
	上から 19 行目	$I_{S1} = \frac{E_{01}}{F_{est} Z R_t} = \frac{1.26}{1.0 \times 1.0 \times 1.0} = \underline{1.26}$	$I_{S1} = \frac{E_{01}}{F_{est} Z R_t} = \frac{1.25}{1.0 \times 1.0 \times 1.0} = \underline{1.25}$
	上から 21 行目	$\frac{37.9+11.1}{0.25 \times 1.0 \times (2 \times 17.3 + 5 \times 12.6) \times 1.0 \times 1.0 \times 1.0} = \underline{2.01}$	$\frac{37.1+11.1}{0.25 \times 1.0 \times (2 \times 17.3 + 5 \times 12.6) \times 1.0 \times 1.0 \times 1.0} = \underline{1.98}$

(設計例の留意事項)

第 5 章耐震診断及び耐震補強設計例は、本図書が発行された時点での屋体基準 (平成 8 年版) ※<sup>1</sup> に従って計算を行っています。

しかし、その後屋体基準が改定されておりますので、現在は屋体基準 (平成 18 年版) ※<sup>2</sup> に従って計算するようご留意願います。

※ 1 : 「屋内運動場等の耐震性能診断基準 (平成 8 年版)」 (文部科学省大臣官房文教施設部)

※ 2 : 「屋内運動場等の耐震性能診断基準 (平成 18 年版) 平成 22 年 10 月一部変更」 (文部科学省大臣官房文教施設部)

下表 1 (誤)

i	Vi (kN)	l <sub>Hi</sub> (m)	l <sub>Vi</sub> (m)	$\Sigma Vi(l_{Vi} - l_{Vj})$ (kN·m)	C <sub>1</sub> l <sub>Hi</sub> (kN·m)	$-\Sigma Vj(l_{Hi} - l_{Hj})$ (kN·m)	C <sub>2</sub> l <sub>Hi</sub> (kN·m)	C <sub>3</sub> l <sub>Vi</sub> (kN·m)	Mi (kN·m)
1	17.3	0.0	0.00	0.000	0.00	0.000	0.00	0.000	-164.0
2	12.6	3.6	1.08	<u>18.31</u>	<u>120.4</u>	<u>-61.03</u>	<u>160.4</u>	<u>-34.3</u>	<u>138.9λ - 99.6</u>
3	12.6	7.2	2.16	<u>49.96</u>	<u>240.9</u>	<u>-166.5</u>	<u>320.9</u>	<u>-68.5</u>	<u>291.1λ - 78.9</u>
4	12.6	10.8	3.24	<u>94.94</u>	<u>361.3</u>	<u>-316.4</u>	<u>481.3</u>	<u>-102.8</u>	<u>456.6λ - 102.8</u>
5	12.6	14.4	2.16	<u>36.62</u>	<u>481.8</u>	<u>-510.9</u>	<u>641.7</u>	<u>-68.5</u>	<u>518.8λ - 102.5</u>
6	12.6	18.0	1.08	<u>-35.04</u>	<u>602.2</u>	<u>-749.7</u>	<u>802.1</u>	<u>-34.3</u>	<u>567.6λ - 146.6</u>
7	17.3	21.6	0.00	<u>-120.1</u>	<u>722.7</u>	<u>-1032.9</u>	<u>962.6</u>	0.000	<u>603.1λ - 235.3</u>

下表 1 (正)

i	Vi (kN)	l <sub>Hi</sub> (m)	l <sub>Vi</sub> (m)	$\Sigma Vi(l_{Vi} - l_{Vj})$ (kN·m)	C <sub>1</sub> l <sub>Hi</sub> (kN·m)	$-\Sigma Vj(l_{Hi} - l_{Hj})$ (kN·m)	C <sub>2</sub> l <sub>Hi</sub> (kN·m)	C <sub>3</sub> l <sub>Vi</sub> (kN·m)	Mi (kN·m)
1	17.3	0.0	0.00	0.000	0.00	0.000	0.00	0.000	-164.0
2	12.6	3.6	1.08	<u>18.7</u>	<u>122.9</u>	<u>-62.3</u>	<u>164.0</u>	<u>-34.1</u>	<u>141.6λ - 96.4</u>
3	12.6	7.2	2.16	<u>51.0</u>	<u>245.8</u>	<u>-169.9</u>	<u>328.0</u>	<u>-68.2</u>	<u>269.8λ - 74.1</u>
4	12.6	10.8	3.24	<u>96.9</u>	<u>368.7</u>	<u>-322.9</u>	<u>492.0</u>	<u>-102.4</u>	<u>465.6λ - 97.3</u>
5	12.6	14.4	2.16	<u>37.4</u>	<u>491.6</u>	<u>-521.3</u>	<u>656.1</u>	<u>-68.2</u>	<u>529.0λ - 97.4</u>
6	12.6	18.0	1.08	<u>-35.7</u>	<u>614.5</u>	<u>-765.0</u>	<u>820.1</u>	<u>-34.1</u>	<u>578.8λ - 143.0</u>
7	17.3	21.6	0.00	<u>-122.5</u>	<u>737.4</u>	<u>-1054.1</u>	<u>984.1</u>	0.000	<u>614.9λ - 234.0</u>

下図2 (誤)

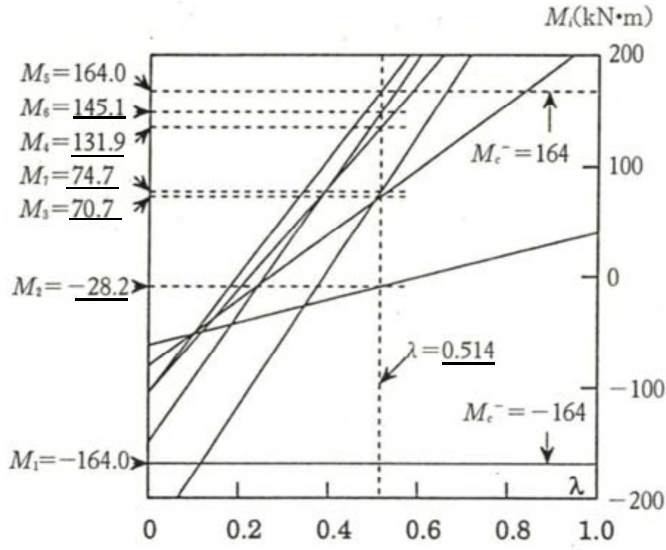


図 5-9  $M_i$ - $\lambda$  関係

下図1 (正)

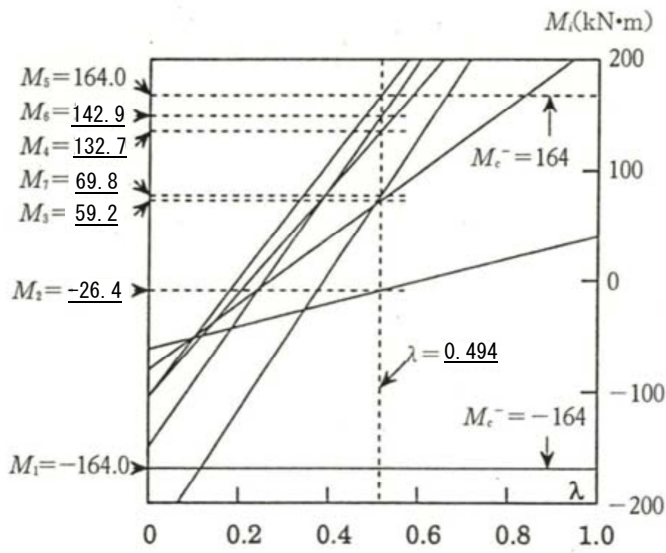
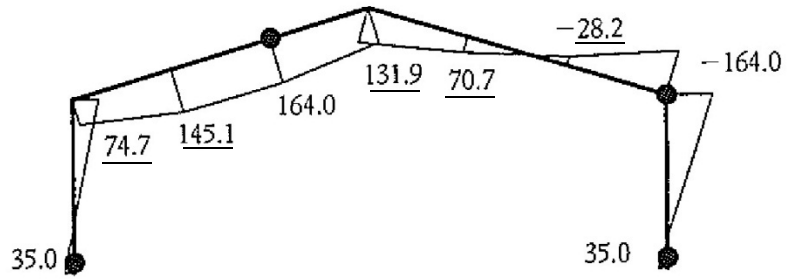


図 5-9  $M_i$ - $\lambda$  関係

下図 2 (誤)



下図 2 (正)

