

●テキストシリーズ「伝熱工学」初版第6刷（2010/1/30 発行）正誤表

No	頁	行	誤	正（下線部訂正）
1	127	8	…，沸騰の特性に…	…， <u>凝縮</u> の特性にも…
2	132	4	すなわち，加熱液層の厚さ…	すなわち， <u>過熱</u> 液層の厚さ…
3	132	13	式 (ex5.2) $1 \pm \sqrt{1 - \frac{8 \times (58.93 \times 10^{-3}) \times 5 \times (30 \times 10^3)}{0.5977 \times (2256.9 \times 10^3) \times 0.6778 \times (3.5)^2}}$	式 (ex5.2) $1 \pm \sqrt{1 - \frac{8 \times (58.93 \times 10^{-3}) \times \underline{373.15} \times (30 \times 10^3)}{0.5977 \times (2256.9 \times 10^3) \times 0.6778 \times (3.5)^2}}$
4	150	3	式 (5.103) $\delta = \left[\frac{4k_l \nu_l (T_{sat} - T_w) d}{\rho_l g L_{lv}} \right]^{1/2}$	式 (5.103) $\delta = \left[\frac{\underline{2}k_l \nu_l (T_{sat} - T_w) d}{\rho_l g L_{lv}} \right]^{1/4}$
5	150	6	式 (5.104) $h_\phi = \frac{k_l}{\delta} = \frac{k_l}{d} \left[\frac{4k_l \nu_l (T_{sat} - T_w)}{d^3 \rho_l g L_{lv}} \right]^{-1/2}$	式 (5.104) $h_\phi = \frac{k_l}{\delta} = \frac{k_l}{d} \left[\frac{\underline{2}k_l \nu_l (T_{sat} - T_w)}{d^3 \rho_l g L_{lv}} \right]^{-1/4}$
6	155	4	初期温度から層変化温度に達するまで	初期温度から <u>相</u> 変化温度に達するまで
7	169	29	6・4・1 静止媒体中の定常拡散 (steady-state diffusion in a stationary media)	6・4・1 静止媒体中の定常拡散 (steady-state diffusion in a stationary <u>medium</u>)
8	173	6	式 (ex6.2) $\dot{n}_w = M_w \dot{N}_w = \frac{M_w p D_{wa}}{R_0 T} \ln \left(\frac{1 - p_{wL}/p}{1 - p_{w0}/p} \right)$	式 (ex6.2) $\dot{n}_w = M_w \dot{N}_w = \frac{M_w p D_{wa}}{R_0 \underline{TL}} \ln \left(\frac{1 - p_{wL}/p}{1 - p_{w0}/p} \right)$
9	179	1	式 (ex6.10) $\dot{n}_w = \frac{j_w}{1 - \omega_{w0}} = \frac{h_m (\rho_{w0} - \rho_{w\infty})}{1 - \omega_{w0}}$	式 (ex6.10) $\dot{n}_{w0} = \frac{j_w}{1 - \omega_{w0}} = \frac{h_m (\rho_{w0} - \rho_{w\infty})}{1 - \omega_{w0}}$
10	204	17	式 (7.42) $\dot{Q} = \dot{Q}_a - \dot{Q}_R - \dot{Q}_K$	式 (7.42) $\dot{Q} = \dot{Q}_a - \frac{\underline{1}}{\underline{2}} \dot{Q}_R - \dot{Q}_K$
11	218	4	式番号 (8.13a)、(8.13b)、(8.13c)、 (8.13d)、(8.13e)、(8.13f)、(8.13g)、 (8.14)、(8.15)、(8.16)	式番号 (8. <u>11</u> a)、(8. <u>11</u> b)、(8. <u>11</u> c)、 (8. <u>11</u> d)、(8. <u>11</u> e)、(8. <u>11</u> f)、(8. <u>11</u> g)、 (8. <u>12</u>)、(8. <u>13</u>)、(8. <u>14</u>)
12	218	18	方向性次元解析の結果の式(8.16)では	方向性次元解析の結果の式(8. <u>14</u>)では
13	226	18	e = 2.7183…は自然対流の底である.	e = 2.7183…は自然 <u>対数</u> の底である.
14	228	18	【結果の考察】(2)	【結果の考察】(<u>4</u>)
15	228	20	【結果の考察】(3)	【結果の考察】(<u>5</u>)