

頁	行	誤	正						
p.5	図 1.2-1 中の縦軸および横軸	縦軸: $Nu_x/\sqrt{Re_x}$ 横軸: $Pr_L/(Fr_x Ja)$	縦軸: $Nu_{Lx}/\sqrt{Re_{Lx}}$ 横軸: $Pr_L/(Fr_x Ja_L)$						
p.5	下9行目	$Nu_x/\sqrt{Re_x}$	$Nu_{Lx}/\sqrt{Re_{Lx}}$						
p.5	下8行目	$Pr_L/(Fr_x Ja)$	$Pr_L/(Fr_x Ja_L)$						
p.5	下7行目	無次元数 $Nu_x = hx/k_L$ はヌセルト数, $Re_x = U_{vb}x/\nu_L$ は二相レイノルズ数	無次元数 $Nu_{Lx} = hx/k_L$ はヌセルト数, $Re_{Lx} = U_{vb}x/\nu_L$ は二相レイノルズ数						
p.5	下6行目	$Ja = c_{pL}(T_s - T_w)/\Delta i_v$ はヤコブ数,	$Ja_L = c_{pL}(T_s - T_w)/\Delta i_v$ は液のヤコブ数,						
p.29	式(2.2-151)	$\eta_{vi} = C_v \eta_{Li}/C_L$	$\eta_{vi} = \sqrt{\nu_L/\nu_v} \eta_{Li}$						
p.30	図 2.2-7 中の縦軸	$Nu_{Lx}/\sqrt{Re_x}$	$Nu_{Lx}/\sqrt{Re_{Lx}}$						
p.49	式(2.3-124) 右辺第1項	$= \frac{\mu_L \Delta i_v M_L}{\lambda_L (T_i - T_w)} + \frac{k_v \sqrt{\nu_L} (T_{vb} - T_i)}{k_L \sqrt{\nu_v} (T_i - T_w)} \left(-\frac{d\Theta_v}{d\eta_v} \right)$	$= \frac{\mu_L \Delta i_v M_L}{k_L (T_i - T_w)} + \frac{k_v \sqrt{\nu_L} (T_{vb} - T_i)}{k_L \sqrt{\nu_v} (T_i - T_w)} \left(-\frac{d\Theta_v}{d\eta_v} \right)$						
P.63	式(2.5-3) 左辺	$\frac{g \rho_L \partial \delta^3}{3 \nu_L \partial z} + \frac{\sigma}{3 \nu_L} \frac{\partial}{\partial x} \left\{ \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{1}{r_i} \right) \delta^3 \right\} =$	$\frac{g \rho_L \partial \delta^3}{3 \nu_L \partial z} - \frac{\sigma}{3 \nu_L} \frac{\partial}{\partial x} \left\{ \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{1}{r_i} \right) \delta^3 \right\} =$						
P.121	式(4.2-28) の下2行目	$G_D = Ga_D / (Pr_L Ja)$	$G_D = Ga_D Pr_L / Ja$						
P.132	図 4.3-6 図中の表の差し替え	冷媒	σ	ρ_L	σ/ρ_L	冷媒	σ	ρ_L	σ/ρ_L
			(N/m)	(kg/m ³)	(m ³ /s ²)		(N/m)	(kg/m ³)	(m ³ /s ²)
		R1234yf	0.00442	1033.8	4.28×10^{-6}	R1234yf	0.00440	1034	4.26×10^{-6}
		R32	0.00477	902.8	5.28×10^{-6}	R32	0.00449	893.0	5.03×10^{-6}
		R134a	0.00613	1146.7	5.35×10^{-6}	R134a	0.00612	1147	5.33×10^{-6}
		R123	0.0134	1254.3	9.43×10^{-6}	R123	0.0134	1425	9.43×10^{-6}
		R245fa	0.00121	1296.7	9.35×10^{-6}	R245fa	0.0117	1297	9.04×10^{-6}
		R1270	0.00486	1424.8	10.2×10^{-6}	R1270	0.00513	478.6	10.7×10^{-6}
		R290	0.00521	476.7	11.1×10^{-6}	R290	0.00526	467.5	11.3×10^{-6}
		RE170	0.00895	636.1	14.1×10^{-6}	RE170	0.00927	636.3	14.6×10^{-6}
		R600a	0.00841	531.2	15.8×10^{-6}	R600a	0.00835	531.2	15.7×10^{-6}
		R600	0.0101	554.9	18.2×10^{-6}	R600	0.0102	554.9	18.5×10^{-6}
		R717	0.0203	579.4	35.0×10^{-6}	R717	0.0171	579.4	29.5×10^{-6}
		R718	0.0696	992.2	70.1×10^{-6}	R718	0.0696	992.2	70.1×10^{-6}
図 4.3-6 液充填角 ϕ_f に及ぼすフィン間隔 s および凝縮物質の影響, 40°C.					(REFPROP Ver.9.1 による計算値) 図 4.3-6 液充填角 ϕ_f に及ぼすフィン間隔 s および凝縮物質の影響, 40°C.				

P.152	式(4.4-17) 右辺. プラントル数の指数	$0.04 Pr_L^{0.2}$	$0.04 Pr_L^{1/3}$
P.234	式(5.4-2) 式中の符号	$-\frac{W_{V0}}{\pi D} \frac{d}{dz} \{xi_{Vb} - (1-x)i_{Lb}\}$	$-\frac{W_{V0}}{\pi D} \frac{d}{dz} \{xi_{Vb} + (1-x)i_{Lb}\}$
P.235	式(5.4-3) 式中の添字	$-\frac{W_{V0}}{\pi D} \frac{dx}{dz} y_{Vi} - \beta_V (y_{Vi} - y_{Vv})$	$-\frac{W_{V0}}{\pi D} \frac{dx}{dz} y_{Vi} - \beta_V (y_{Vi} - y_{Vb})$
P.235	式(5.4-7) 式中の添字	$x = \frac{y_{Vb0} - y_{Lb0}}{y_{Vb} - y_{Lb}}$	$x = \frac{y_{Vb0} - y_{Lb}}{y_{Vb} - y_{Lb}}$
P.303	式(7.3-4) 右辺の数値	0.0023	0.0025