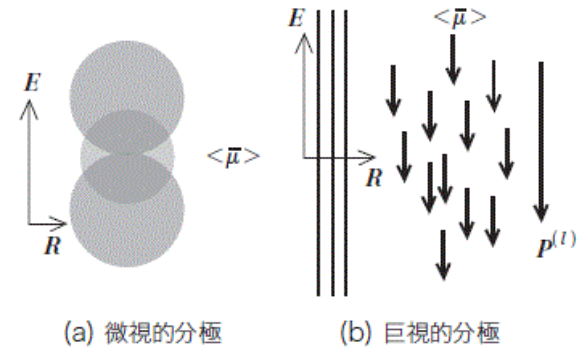
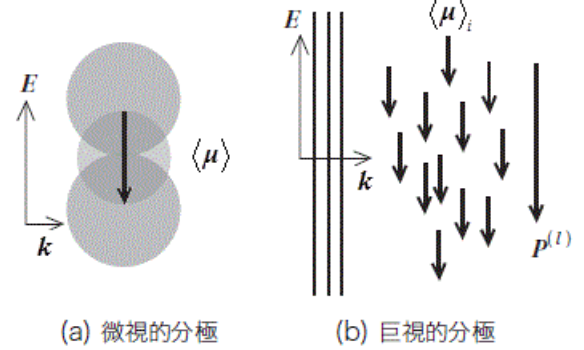
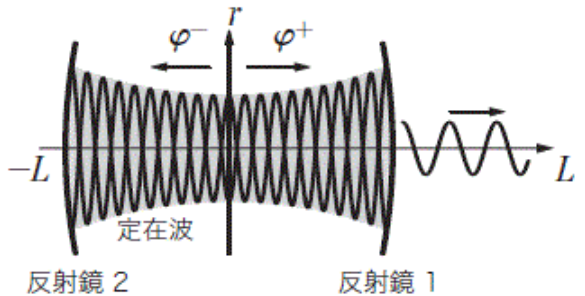
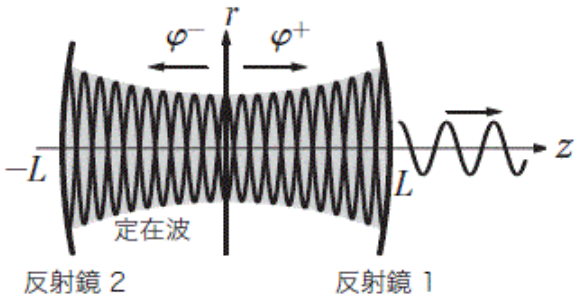


正誤表

章	頁	場所	誤	正	備考
2	396	左 式(13)	$R_{nl}(r) = -\left(\frac{2}{na_0}\right)^{3/2} \sqrt{\frac{(n-l-1)!}{2n\{(n+l)!\}^3}} \quad (13)$ $\times \exp\left(-\frac{r}{na_0}\right) L_{n+l}^{2l+1}\left(\frac{2r}{na_0}\right)$	$R_{nl}(r) = -\left(\frac{2}{na_0}\right)^{3/2} \sqrt{\frac{(n-l-1)!}{2n\{(n+l)!\}^3}} \quad (13)$ $\times \exp\left(-\frac{r}{na_0}\right) \left(\frac{2r}{na_0}\right)^l L_{n+l}^{2l+1}\left(\frac{2r}{na_0}\right)$	
2	397	右 式(27a)	$Y_1^{+1}(\theta, \phi) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{\pi}} \sin \theta \exp(+i\phi) \quad (27a)$	$Y_1^{+1}(\theta, \phi) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{2\pi}} \sin \theta \exp(+i\phi) \quad (27a)$	
2	397	右 式(27b)	$Y_1^{-1}(\theta, \phi) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{\pi}} \sin \theta \exp(-i\phi) \quad (27b)$	$Y_1^{-1}(\theta, \phi) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{2\pi}} \sin \theta \exp(-i\phi) \quad (27b)$	
2	397	右 式(28a)	$\frac{Y_1^{+1}(\theta, \phi) + Y_1^{-1}(\theta, \phi)}{2} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{\pi}} \sin \theta \cos \phi \quad (28a)$	$\frac{Y_1^{+1}(\theta, \phi) + Y_1^{-1}(\theta, \phi)}{\sqrt{2}} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{\pi}} \sin \theta \cos \phi \quad (28a)$	
2	397	右 式(28b)	$\frac{Y_1^1(\theta, \phi) - Y_1^{-1}(\theta, \phi)}{2i} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{\pi}} \sin \theta \sin \phi \quad (28b)$	$\frac{Y_1^1(\theta, \phi) - Y_1^{-1}(\theta, \phi)}{\sqrt{2}i} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3}{\pi}} \sin \theta \sin \phi \quad (28b)$	
2	399	式(39)の下	σ_k を式(39)の標準偏差とすると,	σ_k を式(39)に対応する $(a(k) ^2$ の空間的広がりを表す) 標準偏差とすると,	
2	400	式(45)	$E(k) = E(k_0) + \left[\frac{\partial E}{\partial k} \right]_{k=k_0} (k - k_0)$ $+ \frac{1}{2} \left[\frac{\partial^2 E}{\partial k^2} \right]_{k=k_0} (k - k_0)^2$ $= E(k_0) + \frac{\hbar^2 k_0}{m^*} (k - k_0) + \frac{\hbar^2}{m^*} (k - k_0) \quad (45)$	$E(k) = E(k_0) + \left[\frac{\partial E}{\partial k} \right]_{k=k_0} (k - k_0)$ $+ \frac{1}{2} \left[\frac{\partial^2 E}{\partial k^2} \right]_{k=k_0} (k - k_0)^2$ $= E(k_0) + \frac{\hbar^2 k_0}{m^*} (k - k_0) + \frac{\hbar^2}{2m^*} (k - k_0) \quad (45)$	最後の項の分母： $m^* \rightarrow 2m^*$

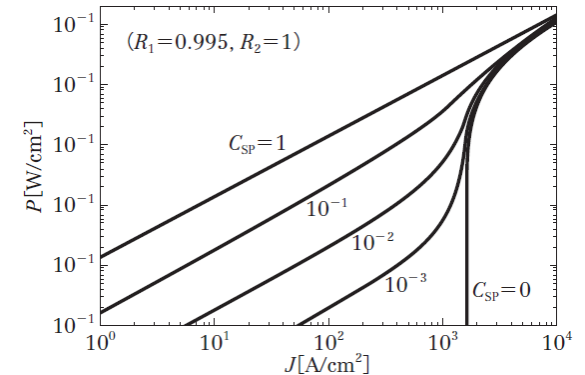
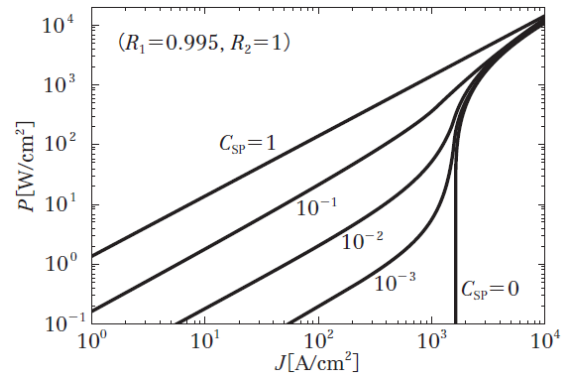
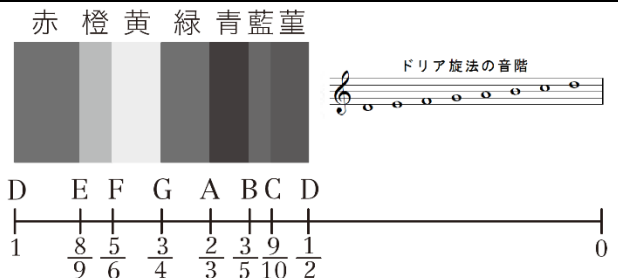
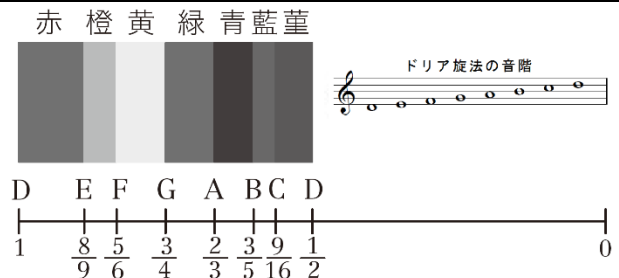
章	頁	場所	誤	正	備考
2	401	式(46)	$\Psi(x,t) = \frac{A\sigma_x}{\sqrt{\pi}} \exp\left(ik_0x - i\frac{E}{\hbar}t\right)$ $\times \int_{-\infty}^{\infty} \exp\left[-\sigma_x^2(k-k_0)^2 + i(x-vt)(k-k_0) - i\frac{\hbar^2}{m^*}(k-k_0)^2t\right] dk \quad (46)$	$\Psi(x,t) = \frac{A\sigma_x}{\sqrt{\pi}} \exp\left(ik_0x - i\frac{E}{\hbar}t\right)$ $\times \int_{-\infty}^{\infty} \exp\left[-\sigma_x^2(k-k_0)^2 + i(x-vt)(k-k_0) - i\frac{\hbar}{2m^*}(k-k_0)^2t\right] dk \quad (46)$	最後の項の係数
2	401	式(49)	$ \Psi(x,t) ^2 = \frac{A^2}{\left(1 + \frac{\hbar^2 t^2}{4m^{*2}\sigma_x^4}\right)^{1/2}}$ $\times \exp\left[-\frac{(x-vt)^2}{2\sigma_x^2 + \hbar^2 t^2/(2m^{*2}\sigma_x^2)}\right]^2 \quad (49)$	$ \Psi(x,t) ^2 = \frac{A^2}{\left(1 + \frac{\hbar^2 t^2}{4m^{*2}\sigma_x^4}\right)^{1/2}}$ $\times \exp\left[-\frac{(x-vt)^2}{2\sigma_x^2 + \hbar^2 t^2/(2m^{*2}\sigma_x^2)}\right] \quad (49)$	[] ² → []
2	402	図 11	$\angle k$	σ_k	
2	403	右上 5	Δk_z	σ_{kz}	
2	404	右上 13	電化	電荷	
4	648	左上 2	3×10^{15}	6×10^{14}	
4	652	式(21)	$\rho = (a_1 1\rangle + a_2 2\rangle)(a_1^*\langle 1 + a_2^*\langle 2)$ $= a_1 ^2 1\rangle\langle 1 + a_2 ^2 2\rangle\langle 2 + a_1a_2^* 1\rangle\langle 2 + a_1^*a_2 2\rangle\langle 1 \quad (21)$	$\rho = (a_1 1\rangle + a_2 2\rangle)(a_1^*\langle 1 + a_2^*\langle 2)$ $= a_1 ^2 1\rangle\langle 1 + a_2 ^2 2\rangle\langle 2 + a_1a_2^* 1\rangle\langle 2 + a_1^*a_2 2\rangle\langle 1 \quad (21)$	
4	655	右上 7	$d\omega/dv(=2\pi)$ で割る	$d\omega/dv(=2\pi)$ を掛ける	
4	660	式(AP-37a)	$u_\omega = \hbar\omega fg(\omega) = \frac{\hbar}{\pi^2c^3} \frac{\omega^2}{\exp\left(\frac{\hbar\omega}{k_B T}\right) - 1} \quad (\text{AP-37a})$	$u_\omega = \hbar\omega fg(\omega) = \frac{\hbar}{\pi^2c^3} \frac{\omega^3}{\exp\left(\frac{\hbar\omega}{k_B T}\right) - 1} \quad (\text{AP-37a})$	$\omega^2 \rightarrow \omega^3$
5	776	式(42)	$w_0 = \frac{1}{kg} \quad (42)$	$w_0^2 = \frac{1}{kg} \quad (42)$	

章	頁	場所	誤	正	備考
5	777	右下 7 行	式(60)の z_0 は共焦点パラメーターあるいはレイリー長と呼ばれている (w, w_0, z_0 については図 4 参照)。	式(60)の z_0 はレイリー長と呼ばれている (w, w_0, z_0 については図 4 参照)。またビームウエストから z_0 だけ離れた 2 点間の距離 ($=2z_0$) は共焦点パラメーターと呼ばれている。	
5	785	右	8. まとめ	9. まとめ	8.→9.
6	934	式(AP-41)	$h_s = \frac{d_s}{\tan \theta_{i0} \gamma(\theta_{i0})} = \frac{1}{\gamma(\theta_{i0})}$	$h_s = \frac{d_s}{\tan \theta_{i0}} = \frac{1}{\gamma(\theta_{i0})}$	
7	1070	左	閉じ込め係数	光閉じ込め係数	
7	1075	右	閉じ込め係数	光閉じ込め係数	
7	1076		閉じ込め係数	光閉じ込め係数	3 か所
8	1188	式(31)	$R = z \sqrt{1 + \left(\frac{ks^2}{z} \right)^2}$ (波面の曲率半径) (31)	$R = z \left\{ 1 + \left(\frac{ks^2}{z} \right)^2 \right\}$ (波面の曲率半径) (31)	
9	1312	右上 3	式(50)の	式(53)の	
12	196	左	$u_m(\mathbf{r})$	$\mathbf{u}_m(\mathbf{r})$	$\mathbf{u}$: 太字, 本文および式(12)
12	196	右	両辺に $\bar{u}_m(\mathbf{r})$ をかけて	両辺に $\mathbf{u}_m(\mathbf{r})$ をかけて	$\mathbf{u}$: 太字, 上バーなし。(2 か所)
12	196	右	$\bar{E}_m(\mathbf{r})$	$\mathbf{E}_m(\mathbf{r})$	$\mathbf{E}$: 太字, 上バーなし
12	196	右	分極 $\bar{P}$ によって電界 $\bar{E}_m$ が	分極 $\mathbf{P}$ によって電界 $\mathbf{E}_m$ が	$\mathbf{P}, \mathbf{E}$: 太字, 上バーなし
12	197	左上 3	μ_{jk}	$\boldsymbol{\mu}_{jk}$	$\boldsymbol{\mu}$: 太字
12	197	左, 右	$\bar{\mu}, \langle \bar{\mu} \rangle, \bar{\mu}_{21}, \bar{\mu}_{12}$	$\boldsymbol{\mu}, \langle \boldsymbol{\mu} \rangle, \boldsymbol{\mu}_{21}, \boldsymbol{\mu}_{12}$	$\boldsymbol{\mu}$: 太字, 上バーなし 本文, 図 3, 式(31), (32), (35), (35 再掲)
12	198	右上 5	微視的分極 $\langle \bar{\mu} \rangle$	微視的分極 $\langle \boldsymbol{\mu} \rangle$	$\boldsymbol{\mu}$: 太字, 上バーなし
12	198	右上 10	$\langle \bar{\mu} \rangle_i$	$\langle \boldsymbol{\mu} \rangle_i$	$\boldsymbol{\mu}$: 太字, 上バーなし

章	頁	場所	誤	正	備考
12	198	右上 13	$\langle \bar{\mu} \rangle$ は $\langle \mu \rangle$ の統計的な	$\langle \bar{\mu} \rangle$ は $\langle \mu \rangle$ の統計的な	μ : 太字
12	198	式(41), (45)	$(\dot{N}), (N)$	$\dot{N}, N$	()なし
12	199	式(55)~(58)	$\bar{e}$	e	e : 太字, 上バーなし
12	200	図 4	 (a) 微視的分極 (b) 巨視的分極	 (a) 微視的分極 (b) 巨視的分極	左図矢印 $R \rightarrow k$ $\langle \mu \rangle$ $\langle \mu \rangle_i$
12	201	右	m_v^* 及び F_e	m_v^* および F_e	
12	205	左上 5	20—20kHz	20 Hz—20 kHz	
12	206	図 10	 定在波 反射鏡 2 反射鏡 1	 定在波 反射鏡 2 反射鏡 1	L, z
12	206	式(114), (115), (117)	n	n_r	
12	207	左上 6	一日	一旦	
12	207	参考文献 5)	John Wiley and sons	John Wiley and Sons	
12	207	参考文献 10)	第 11 章 光は曲がる(その 2)	第 11 章 半導体が光る(その 3)	

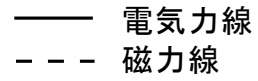
章	頁	場所	誤	正	備考
12	207	参考文献 16)	C. H. Towns	C. H. Townes	
12	208	左上 10	・・・ があります ¹³⁾ 。	・・・ があります。	13)削除
12	208	右上 17	R. カーツワイル	R. カーツワイル ¹³⁾	13)挿入
14	466	図 16	設置	装置	
14	468	左	(2)N ₂ レーザー	(5)N ₂ レーザー	(2)→(5)
14	474	右下 2	³⁷ La	⁵⁷ La	
16	704	左上 13		活性層の利得 g_{ac} と光閉じ込め係数 ξ を用いると, $g = \xi g_{ac}$ である。	「電力利得 $g[\text{cm}^{-1}]$ で表す。」 の後に挿入
16	704	左下 1	しきい値利得 g_{th}	g_{ac} のしきい値利得 g_{th}	
16	704	式(27)	$g_{th} = \alpha_a + \frac{1}{2L} \ln \frac{1}{R_1 R_2} \quad (27)$	$\xi g_{th} = \alpha_a + \frac{1}{2L} \ln \frac{1}{R_1 R_2} \quad (27)$	$g_{th} \rightarrow \xi g_{th}$
16	707	左	3. 半導体レーザーの横モード制御	3. 半導体レーザーの横モード特性と効率 (1) 半導体レーザーの横モード制御	
16	711	図 14			J-V 曲線
16	717	右上 1	図 23	図 24	

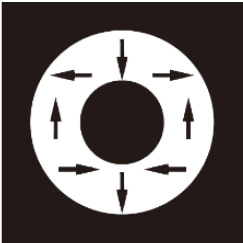
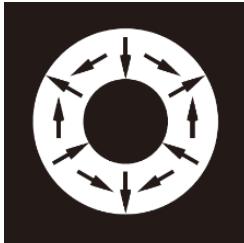
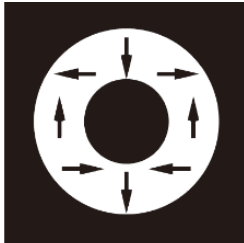
章	頁	場所	誤	正	備考
16	718	左	7. むすび	6. むすび	7.→6.
18	946	左	2. 面発光レーザーの特徴	2. 面発光レーザーの特徴と種類 (1) 面発光レーザーの特徴	
19	1054	図 2 右縦軸ラベル	λ_g (mm)	λ_g (nm)	mm → nm
19	1061	図 21 左軸	(V)	(mW)	
19	1061	図 21 右軸	(mW)	(V)	
19	1064	図 26 横軸	(a.u.)	(deg)	
19	1068	参考文献 13)	C. H. Towns	C. H. Townes	
20	1169	右 図 11			(c) $\lambda=1100\sim1200$ nm → $\lambda=1300\sim1550$ nm
20	1172	右	LEEBI (low-electron beam irradiation)	LEEBI (low-energy electron beam irradiation)	

章	頁	場所	誤	正	備考
21	1297	右 図 29(b)			縦軸目盛数値
22	1417	コラム	コラム D	コラム E	D → E
22	1416	右下 7	廃熱部	排熱部	
22	1423	左上 5	GaAs 系	GaAs, GaAsP 系	
24	125	コラム D 図 D	赤 橙 黄 緑 青 藍 堇 	赤 橙 黄 緑 青 藍 堇 	
24	128	右	9. むすび	10. むすび	9. → 10.
24	129	参考文献 2)	東京電気大学出版局	東京電機大学出版局	
24	130	右上 4	可視光のち	可視光のうち	
25	204	式(39)	$\mathbf{A}_1 = \mathbf{A}_2 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$	$\mathbf{A}_1 = \mathbf{A}_2 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$	$\mathbf{A}_2$: ベクトル

章	頁	場所	誤	正	備考
25	209	式(74)	$\mathbf{M} = \begin{pmatrix} \cos \phi_1 & i \frac{\sin \phi_1}{n_1} \\ in_1 \sin \theta_1 & \cos \phi_1 \end{pmatrix}$	$\mathbf{M} = \begin{pmatrix} \cos \phi_1 & i \frac{\sin \phi_1}{n_1} \\ in_1 \sin \phi_1 & \cos \phi_1 \end{pmatrix}$	$\theta_1 \rightarrow \phi_1$
25	215	式(AP-24)	$\mathbf{M}_j = \begin{pmatrix} \cos \phi_j & i \frac{\sin \phi_j}{q_j} \\ iq_j \sin \theta_j & \cos \phi_j \end{pmatrix}$	$\mathbf{M}_j = \begin{pmatrix} \cos \phi_j & i \frac{\sin \phi_j}{q_j} \\ iq_j \sin \phi_j & \cos \phi_j \end{pmatrix}$	$\theta_j \rightarrow \phi_j$
25	215	式(AP-27d)	$B_{\text{out}} = q_{\text{out}}^s$	$B_{\text{out}} = q_{\text{out}}^s t_s$	
25	215	式(AP-28)	$\begin{pmatrix} 1+r_s \\ q_{\text{in}}^s(1-r_s) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} M_{11} & M_{12} \\ M_{21} & M_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} t_s \\ q_{\text{out}}^s \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 1+r_s \\ q_{\text{in}}^s(1-r_s) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} M_{11} & M_{12} \\ M_{21} & M_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} t_s \\ q_{\text{out}}^s t_s \end{pmatrix}$	
26	310	式(AP-3) ～(AP-6)	それぞれの電界を $E_1 = A_1 \exp(-ik_1 z + i\omega_1 t) \quad (\text{AP-3})$ $E_2 = A_2 \exp(-ik_2 z + i\omega_2 t) \quad (\text{AP-4})$ とおく。それぞれのモードは、屈折率が $n=n_0$ における波動方程式を満たすものとする。すなわち、 $\nabla^2 E_1 + \frac{n_0^2}{c^2} \omega_1^2 E_1 = 0 \quad (\text{AP-5})$ $\nabla^2 E_2 + \frac{n_0^2}{c^2} \omega_2^2 E_2 = 0 \quad (\text{AP-6})$	それぞれの電界の空間成分を $E_1 = A_1 \exp(-ik_1 z) \quad (\text{AP-3})$ $E_2 = A_2 \exp(-ik_2 z) \quad (\text{AP-4})$ とおく。また、ω_1, ω_2 を以下のように定義する。 $\nabla^2 E_1 = -k_1^2 E_1 \equiv -\frac{n_0^2}{c^2} \omega_1^2 E_1 \quad (\text{AP-5})$ $\nabla^2 E_2 = -k_2^2 E_2 \equiv -\frac{n_0^2}{c^2} \omega_2^2 E_2 \quad (\text{AP-6})$	
28	472	左上 20	電子の波動関数	電子の波動関数の包絡関数	
28	472	図 4 説明	屈折率分布(GRIN)	分布屈折率(GRIN)	

章	頁	場所	誤	正	備考
28	475	式(9)	$V = \frac{1}{\sqrt{1-b}} \left[\tan^{-1} \sqrt{\frac{m_{e1}^*}{m_{e2}^*} \frac{1}{1-b}} + (n-1) \frac{\pi}{2} \right]$	$V = \frac{1}{\sqrt{1-b}} \left[\tan^{-1} \sqrt{\frac{m_{e1}^*}{m_{e2}^*} \frac{b}{1-b}} + (n-1) \frac{\pi}{2} \right]$	
28	481	コラム D 上 5	膜圧	膜厚	
28	485	図 AP2			上の格子位置を右へずらす。
29	562	式(3)	$\frac{d^2 a_j}{dt^2} + \left(\frac{\Omega_R}{2} \right) a_j = 0 \quad (j=1,2)$	$\frac{d^2 a_j}{dt^2} + \left(\frac{\Omega_R}{2} \right)^2 a_j = 0 \quad (j=1,2)$	
29	564	式(3)	$j(x) = v A ^2 - B ^2$	$j(x) = v(A ^2 - B ^2)$	
29	564	式(13)	$\frac{B}{A} = \frac{(\alpha_1^2 - \alpha_2^2)(1 - e^{2ik_2a})}{(\alpha_1 + \alpha_2)^2 + (\alpha_1 - \alpha_2)^2 e^{2ik_2a}} \quad (13)$	$\frac{B}{A} = \frac{(\alpha_1^2 - \alpha_2^2)(1 - e^{2ik_2a})}{(\alpha_1 + \alpha_2)^2 - (\alpha_1 - \alpha_2)^2 e^{2ik_2a}} \quad (13)$	

章	頁	場所	誤	正	備考
29	564	式(14)	$\frac{C}{A} = \frac{4\alpha_1\alpha_2 e^{2i(k_2-k_1)a}}{(\alpha_1+\alpha_2)^2 - (\alpha_1-\alpha_2)^2 e^{2ik_2a}} \quad (14)$	$\frac{C}{A} = \frac{4\alpha_1\alpha_2 e^{i(k_2-k_1)a}}{(\alpha_1+\alpha_2)^2 - (\alpha_1-\alpha_2)^2 e^{2ik_2a}} \quad (14)$	
30	651	式(18)	$E_r = -\frac{i}{\kappa^2} \left[\beta \frac{\partial E_z}{\partial r} + \frac{\omega\mu_0}{r} \frac{\partial H_z}{\partial \theta} \right] \quad (18a)$ $E_\theta = -\frac{i}{\kappa^2} \left[\frac{\beta}{r} \frac{\partial E_z}{\partial \theta} - \omega\mu_0 \frac{\partial H_z}{\partial r} \right] \quad (18b)$ $H_r = -\frac{i}{\kappa^2} \left[-\frac{\omega\varepsilon_0 n^2}{r} \frac{\partial E_z}{\partial \theta} + \beta \frac{\partial H_z}{\partial r} \right] \quad (18c)$ $H_\theta = -\frac{i}{\kappa^2} \left[\omega\varepsilon_0 n^2 \frac{\partial E_z}{\partial r} + \frac{\beta}{r} \frac{\partial H_z}{\partial \theta} \right] \quad (18d)$	$E_r = -\frac{i}{k_0^2 n^2 - \beta^2} \left[\beta \frac{\partial E_z}{\partial r} + \frac{\omega\mu_0}{r} \frac{\partial H_z}{\partial \theta} \right] \quad (18a)$ $E_\theta = -\frac{i}{k_0^2 n^2 - \beta^2} \left[\frac{\beta}{r} \frac{\partial E_z}{\partial \theta} - \omega\mu_0 \frac{\partial H_z}{\partial r} \right] \quad (18b)$ $H_r = -\frac{i}{k_0^2 n^2 - \beta^2} \left[-\frac{\omega\varepsilon_0 n^2}{r} \frac{\partial E_z}{\partial \theta} + \beta \frac{\partial H_z}{\partial r} \right] \quad (18c)$ $H_\theta = -\frac{i}{k_0^2 n^2 - \beta^2} \left[\omega\varepsilon_0 n^2 \frac{\partial E_z}{\partial r} + \frac{\beta}{r} \frac{\partial H_z}{\partial \theta} \right] \quad (18d)$	$\kappa^2 \rightarrow k_0^2 n^2 - \beta^2$
30	651	式(22)右辺	$= \frac{l^2 \beta^2}{k_0^2 n_1^2} \left[\frac{1}{(\kappa a)^2} + \frac{1}{(\gamma a)^2} \right]^2 \quad (22)$	$= \frac{l^2 \beta^2}{k_0^2 n_1^2} \left[\frac{1}{(\kappa a)^2} + \frac{1}{(\gamma a)^2} \right]^2 \quad (22)$	
30	652	コラム A 中 下 6	摂動	摂動法	
30	654	図 6			
30	654	図 6 説明	電磁界分布 ⁹⁾	電磁界分布 ⁷⁾	
30	655	図 8 右中	HE ₀₁	TM ₀₁	

章	頁	場所	誤	正	備考
30	655	図 9(a)	 HE ₃₁  HE ₃₁	 HE ₃₁ ($\theta = m\pi/6$)  HE ₃₁ ($\theta = m\pi/4$)	
30	655	図 9(c)	EH ₁₁ - EH ₃₁	EH ₁₁ - HE ₃₁	
30	655	図 9(d)	2HE ₁₂ - EH ₃₁ - EH ₁₁	2HE ₁₂ - HE ₃₁ - EH ₁₁	
30	656	図 11 縦軸	格化伝搬定数	規格化伝搬定数	
30	656	図 11			? を削除
30	661	参考文献 5)	5) A. Kondo, T. Ishigure and Y. Koike: ----- 2443-2448 (2005) 6) D. Gloge: -----	5) A. Kondo, T. Ishigure and Y. Koike: ----- 2443-2448 (2005) 6) D. Gloge: “Weakly guiding fibers”, -----	6)の前で改行
30	661	参考文献 9)	9) E. Snitzer: “Cylindrical dielectric waveguide modes”, J. Opt. Soc. Am., Vol. 51, No. 5, pp. 491-498 (1961)	9) E. Snitzer: “Cylindrical dielectric waveguide modes”, J. Opt. Soc. Am., Vol. 51, No. 5, pp. 491-498 (1961); E. Snitzer and H. Osrerberg: “Observed dielectric waveguide modes in the visible spectrum”, J. Opt. Soc. Am., Vol. 51, No. 5, pp. 499-505 (1961)	

章	頁	場所	誤	正	備考																				
31	743	表 AP1	<table><tr><td></td><td>A_j</td><td>λ_j (μm)</td></tr><tr><td rowspan="3">SiO₂</td><td>0.6961663</td><td>0.0046791</td></tr><tr><td>0.4079426</td><td>0.0135121</td></tr><tr><td>0.8974794</td><td>97.934003</td></tr></table>		A_j	λ_j (μm)	SiO ₂	0.6961663	0.0046791	0.4079426	0.0135121	0.8974794	97.934003	<table><tr><td></td><td>A_j</td><td>λ_j (μm)</td></tr><tr><td rowspan="3">SiO₂</td><td>0.6961663</td><td>0.0684043</td></tr><tr><td>0.4079426</td><td>0.1162414</td></tr><tr><td>0.8974794</td><td>9.896161</td></tr></table>		A_j	λ_j (μm)	SiO ₂	0.6961663	0.0684043	0.4079426	0.1162414	0.8974794	9.896161	(誤)の表の λ_j の欄は SiO ₂ のみ λ_j^2 の値となっていたので修正
				A_j	λ_j (μm)																				
			SiO ₂	0.6961663	0.0046791																				
				0.4079426	0.0135121																				
0.8974794	97.934003																								
	A_j	λ_j (μm)																							
SiO ₂	0.6961663	0.0684043																							
	0.4079426	0.1162414																							
	0.8974794	9.896161																							
31	743	式(AP-29)	$n_r^2 = 1 + \frac{0.6961663 \lambda^2}{\lambda^2 - (0.0046791)^2} + \frac{0.4079426 \lambda^2}{\lambda^2 - (0.0135121)^2} + \frac{0.8974794 \lambda^2}{\lambda^2 - (97.934003)^2}$	$n_r^2 = 1 + \frac{0.6961663 \lambda^2}{\lambda^2 - (0.0684043)^2} + \frac{0.4079426 \lambda^2}{\lambda^2 - (0.1162414)^2} + \frac{0.8974794 \lambda^2}{\lambda^2 - (9.896161)^2}$																					
32	853	右下 2	第 31 章の式(53)	第 30 章の式(53)																					
33	940	図 6 説明	WAD 法	VAD 法																					
章	頁	場所	誤	正	備考																				
33	942	6.	図 6 の光ファイバー	赤外用の光ファイバー																					
33	946	図 16 の縦軸	伝送損失	損失																					
34	1030	右下 9	χ_0 は線形な分極率で、屈折率 n で表すと $\chi_0 = n^2$ となる。	χ_0 は線形な電気感受率で、屈折率 n_0 で表すと $\chi_0 = n_0^2 - 1$ となる。																					
34	1030	右下 5	分極率	電気感受率																					
34	1030	右下 2	分極 P を $\epsilon_0 n^2 E$ とおくと	分極 P を $\epsilon_0 (n^2 - 1) E$ とおくと																					
34	1044	コラム E	30 m 系	30 m 径																					
35	59	右上 4	(3) グリーン関数と伝送関数	(3) グリーン関数と伝達関数	伝送関数→伝達関数																				
36	173	図 11	(横軸) y	x	$y \rightarrow x$ (5 か所)																				
37	267	左下 4	式(43)で	式(44)で																					

章	頁	場所	誤	正	備考
38	385	右下 10	acoustoptic	acoustooptic	
39	477	左下 7	Bequerel	Becquerel	
40	565	図 2(b)			縦軸目盛
40	570	図 9			

章	頁	場所	誤	正	備考
40	572	式(20)	$\frac{S}{N} = \frac{I_p^2 M^2}{2e(I_p + I_d)M^2 F + 2eBI_p + 4k_B TB / R_e}$	$\frac{S}{N} = \frac{I_p^2 M^2}{2e(I_p + I_{d1})BM^2 F + 2eBI_{d2} + 4k_B TB / R_e}$	
40	572	左下 8	の形に変わる。ここで、 F は	の形に変わる。ここで、 I_{d1} は暗電流 I_d のうち増倍を受ける成分、 I_{d2} は増倍を受けない成分(表面リーク電流)である。式(20)で F は	
41	678	式(31)	$j_{1,\Omega} = \left(\frac{n_1}{n_0} \right) j_{0,\Omega}$	$j_{1,\Omega} = \left(\frac{n_1}{n_0} \right)^2 j_{0,\Omega}$	
41	678	式(32)	$j_{1,\Omega} \leq \left(\frac{n_1}{n_0} \right) j_{0,\Omega}$	$j_{1,\Omega} \leq \left(\frac{n_1}{n_0} \right)^2 j_{0,\Omega}$	
41	679	式(45)の 1 行目	$Q_s \equiv Q(v_g, T_s) = \frac{2\pi}{c^2} \int_{v_g}^{\infty} \frac{v^2 dv}{\exp\left(\frac{hv}{k_B T_s}\right) - 1}$	$Q_s \equiv Q(v_g, T_s) = \frac{2\pi}{c^2} \int_{v_g}^{\infty} \frac{v^2 dv}{\exp\left(\frac{hv}{k_B T_s}\right) - 1}$	$v_g \rightarrow v_g$ $v \rightarrow v$
41	680	式(46)	$P_{out} = h v_g A Q_s \quad (46)$	$P_{out} = h v_g A Q_s \quad (46)$	$v_g \rightarrow v_g$
41	680	式(48)の 1 行目	$P_s = \frac{2\pi h}{c^2} \int_0^{\infty} \frac{v^3 dv}{\exp\left(\frac{hv}{k_B T_s}\right) - 1}$	$P_s = \frac{2\pi h}{c^2} \int_0^{\infty} \frac{v^3 dv}{\exp\left(\frac{hv}{k_B T_s}\right) - 1}$	$v^3 \rightarrow v^3$
41	680	脚注 4	式(7), (8)	式(46), (47)	
41	680	脚注 4	式(10)	式(49)	
41	680	脚注 5	式(9)	式(48)	
41	681	左上 11	V_g 以上の	v_g 以上の	$V_g \rightarrow v_g$

章	頁	場所	誤	正	備考
41	685	図 12	$u(x_g)$	$u(x_g)$	
41	685	図 12 説明	図 12 限界効率	図 12 限界効率(ただし SQ 理論の式で $f_c=1$ とした場合)	
41	685	図 13 説明	図 13 SQ 理論で $f_c=1$ とすると効率が 0 になってしまう	図 13 SQ 理論における効率の f_c 依存性。 $f_c=0$ とすると効率が 0 になる。	
41	689	式(AP-20)2 行目	$= \lim_{T_c \rightarrow 0} \left\{ -V_c \ln \left[\frac{2\pi}{c^2} \int_{v_g}^{\infty} \frac{v^2 dv}{\exp\left(\frac{hv}{k_B T_c}\right) - 1} \right] \right\}$	$= \lim_{T_c \rightarrow 0} \left\{ -V_c \ln \left[\frac{2\pi}{c^2} \int_{v_g}^{\infty} \frac{v^2 dv}{\exp\left(\frac{hv}{k_B T_c}\right) - 1} \right] \right\}$	$v^2 \rightarrow v^2$
42	771	式(7)	$R(V) = R(0) \exp\left(\frac{V}{V_c}\right) \quad (7)$	$R(V) = R(0) \exp\left(\frac{V}{2V_c}\right) \quad (7)$	$V_c \rightarrow 2V_c$
42	774	表 1	$\tau_n, \tau_p \quad [s^{-1}]$	$\tau_n, \tau_p \quad [s]$	$s^{-1} \rightarrow s$
42	774	表 1	$Bn_i^2 \quad [cm^3 s^{-1}]$	$Bn_i^2 \quad [cm^{-3} s^{-1}]$	$cm^3 \rightarrow cm^{-3}$
42	774	表 1	$n_i/(\tau_n + \tau_p) \quad [cm^3 s^{-1}]$	$n_i/(\tau_n + \tau_p) \quad [cm^{-3} s^{-1}]$	$cm^3 \rightarrow cm^{-3}$
42	774	表 1	$R_{sp} \quad [cm^3 s^{-1}]$	$R_{sp} \quad [cm^{-3} s^{-1}]$	$cm^3 \rightarrow cm^{-3}$
42	774	表 1	$R_{SRH} \quad [cm^3 s^{-1}]$	$R_{SRH} \quad [cm^{-3} s^{-1}]$	$cm^3 \rightarrow cm^{-3}$
42	777	右上 10	図 3 の	図 5 の	
42	786	右上 2	式(16)	式(19)	
44	970	右下 11	式(AP-5)の値	式(AP-6)の値	
44	971	図 AP3	$(H_2^+) X^2 \Sigma_g^+$	$(H_2^+) X^2 \Sigma_g^+$	フロントおよびスペース
45	1067	左下 4	C. S. Tang	C. W. Tang	

章	頁	場所	誤	正	備考
46	1174	右上 9	C. S. Tang	C. W. Tang	
46	1180	表 8	導電型制御	同じ項目が 2 つあるので片方を削除	
46	1182	謝辞	(Jhon Rennie) 博士	(John Rennie) 博士	
46	1184	右上 2	r2r	R2R	
47	96	右下 3	(1) 時間領域多重化方式	(1) 時間分割多重化方式	
47	96	右下 2	時間領域多重化方式 (TDM: time domain multiplexing)	時間分割多重化方式 (TDM: time division multiplexing)	
47	97	左下 6	波長領域多重化方式	波長分割多重化方式	
50	399	左下 7	3.1 光ディスクの構造	(1) 光ディスクの構造	3.1 → (1)
50	400	右下 11	3.2 回転方式	(2) 回転方式	3.2 → (2)
章	頁	場所	誤	正	備考
50	401	左上 8	3.3 信号の変調方式	(3) 信号の変調方式	3.3 → (3)
50	406	表 4	DB	BD	
51	494	脚注 3	越えてしま。	越えてしまう。	
52	587	コラム A	アクリルの CD 盤	ポリカーボネートの CD 基板	
52	589	図 3	p-InGaP	p-InGaP	
52	589	図 3	p-GaAs	p-GaAs	
53	685	右上 11	L ₀ 層および L ₁ 層 ^{†1)}	L ₀ 層および L ₁ 層 ^{†1)}	) →)
62	492	左下 4	6. レーザープリンターの装置	5. レーザープリンターの装置	6 → 5
62	493	右下 8	7. むすび	6. むすび	7 → 6
65	994	左下 11	6. 光子の性質	7. 光子の性質	6 → 7
65	995	左上 1	7. ハーフミラーにおける――	8. ハーフミラーにおける――	7 → 8
65	996	右上 15	8. 単一光子の 2 重スリット実験	9. 単一光子の 2 重スリット実験	8 → 9

章	頁	場所	誤	正	備考
65	996	右上 16	〈単一光子の実験〉	(1) 単一光子の実験	
65	996	右下 10	〈一つの解釈〉	(2) 一つの解釈	
65	998	左上 1	(4) 統一的解釈	(3) 統一的解釈	
65	998	左上 19	9. むすび	10. むすび	9 → 10
65	999	左下 12	付録 1	付録 AP1	
65	999	右上 5	付録 2	付録 AP2	