

Wykład 4

4.1. Rozwiązanie stochastycznego równania Liouville'a dla dychotomicznego procesu

Rozważmy przypadek dla którego liczba możliwych wartości zmiennej losowej $X(t)$ jest równa 2, tj. $X(t)$ może przyjmować tylko dwie wartości x_1 i x_2 . Stochastyczne równanie Liouville'a dla uśrednionego częściowo operatora macierzy gęstości $\langle \rho(x_N, t) \rangle$ ma postać

$$\frac{d}{dt} \langle \rho(x_1, t) \rangle = i [\langle \rho(x_1, t) \rangle, H(x_1)] + W_{11} \langle \rho(x_1, t) \rangle + W_{21} \langle \rho(x_2, t) \rangle, \quad (4.1)$$

$$\frac{d}{dt} \langle \rho(x_2, t) \rangle = i [\langle \rho(x_2, t) \rangle, H(x_2)] + W_{12} \langle \rho(x_1, t) \rangle + W_{22} \langle \rho(x_2, t) \rangle. \quad (4.2)$$

Przypuśćmy, że wiemy własne funkcje i wartości własne Hamiltonianu $H(x_i)$, tj. wiemy rozwiązania równania ($\hbar = 1$)

$$H(x_i) |\psi_k\rangle = \omega_k(x_i) |\psi_k\rangle. \quad (4.3)$$

Wprowadzając oznaczenia

$$\begin{aligned} \langle \psi_k | \langle \rho(x_i, t) \rangle | \psi_l \rangle &= \langle \rho_{kl}(x_i, t) \rangle \\ \langle \psi_l | H(x_i) | \psi_l \rangle - \langle \psi_k | H(x_i) | \psi_k \rangle &= \omega_l(x_i) - \omega_k(x_i) \equiv \omega_{lk}(x_i), \end{aligned} \quad (4.4)$$

zapiszmy układ równań (4.1) w następującej postaci

$$\frac{d}{dt} \langle \rho_{kl}(x_1, t) \rangle = (i\omega_{lk}(x_1) + W_{11}) \langle \rho_{kl}(x_1, t) \rangle + W_{21} \langle \rho_{kl}(x_2, t) \rangle, \quad (4.5a)$$

$$\frac{d}{dt} \langle \rho_{kl}(x_2, t) \rangle = W_{12} \langle \rho_{kl}(x_1, t) \rangle + (i\omega_{lk}(x_2) + W_{22}) \langle \rho_{kl}(x_2, t) \rangle. \quad (4.5b)$$

Równanie charakterystyczne układu równań (4.5) ma postać

$$\begin{vmatrix} i\omega_{lk}(x_1) + W_{11} - \lambda & W_{21} \\ W_{12} & i\omega_{lk}(x_2) + W_{22} - \lambda \end{vmatrix} = 0. \quad (4.6)$$

Skąd

$$\begin{aligned} &\lambda^2 - \lambda [i\omega_{lk}(x_1) + i\omega_{lk}(x_2) + W_{11} + W_{22}] + \\ &+ [-\omega_{lk}(x_1)\omega_{lk}(x_2) + W_{11}W_{22} - W_{12}W_{21} + i\omega_{lk}(x_1)W_{22} + i\omega_{lk}(x_2)W_{11}] = 0 \end{aligned} \quad (4.7)$$

Rozwiązanie równania (4.7) ma postać

$$\lambda_{1,2} = \frac{1}{2} [i\omega_{lk}(x_1) + i\omega_{lk}(x_2) + W_{11} + W_{22}] \pm \sqrt{K} , \quad (4.8)$$

gdzie

$$K = W_{12}W_{21} + \frac{[i\omega_{lk}(x_1) - i\omega_{lk}(x_2) + W_{11} - W_{22}]^2}{4} . \quad (4.9)$$

Przypuśćmy, że prawdopodobieństwo przejścia od stanu x_1 do stanu x_2 jest równe prawdopodobieństwu przejścia od stanu x_2 do stanu x_1 , czyli

$$W_{12} = W_{21} \equiv W . \quad (4.10)$$

Dla procesów Markowa

$$\sum_m W_{lm} = 0 , \quad (4.11)$$

a zatem znajdujemy, że

$$\begin{aligned} W_{11} + W_{12} = 0 &\rightarrow W_{11} = -W_{12} = -W , \\ W_{22} + W_{21} = 0 &\rightarrow W_{22} = -W_{21} = -W . \end{aligned} \quad (4.12)$$

Oznaczając

$$\Omega_{lk} = \frac{\omega_{lk}(x_1) + \omega_{lk}(x_2)}{2} , \quad (4.13)$$

$$\Delta_{lk} = \frac{\omega_{lk}(x_1) - \omega_{lk}(x_2)}{2} , \quad (4.14)$$

i biorąc pod uwagę (4.10) i (4.12), wzór (4.8) możemy zapisać w postaci

$$\lambda_{1,2} = i\Omega_{lk} - W \pm \sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2} . \quad (4.15)$$

A więc dla ogólnego rozwiązania równania (4.5) znajdujemy

$$\begin{aligned} \langle \rho_{lk}(x_1, t) \rangle &= a_1^{(1)} e^{\lambda_1 t} + a_2^{(1)} e^{\lambda_2 t} , \\ \langle \rho_{lk}(x_2, t) \rangle &= a_1^{(2)} e^{\lambda_1 t} + a_2^{(2)} e^{\lambda_2 t} . \end{aligned} \quad (4.16)$$

Współczynniki $a_i^{(j)}$ ($i, j = 1, 2$) otrzymujemy rozwiązując układ równań

$$(i\omega_{lk}(x_1) + W_{11} - \lambda_i) a_i^{(1)} + W_{21} a_i^{(2)} = 0 , \quad (4.17)$$

$$W_{12} a_i^{(1)} + (i\omega_{lk}(x_2) + W_{22} - \lambda_i) a_i^{(2)} = 0 . \quad (4.18)$$

Z tego układu równań możemy znaleźć tylko stosunek $a_i^{(2)} / a_i^{(1)}$

$$\frac{a_i^{(2)}}{a_i^{(1)}} = \frac{\lambda_i - i\omega_{lk}(x_i) - W_{11}}{W_{21}}. \quad (4.19)$$

Uwzględniając (4.10) i (4.12), ze wzoru (4.19) otrzymujemy

$$c_1 \equiv \frac{a_1^{(2)}}{a_1^{(1)}} = \frac{-i\Delta_{lk} + \sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}}{W}, \quad (4.20)$$

$$c_2 \equiv \frac{a_2^{(2)}}{a_2^{(1)}} = \frac{-i\Delta_{lk} - \sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}}{W}. \quad (4.21)$$

Ze wzorów

$$\langle \rho_{lk}(x_1, t) \rangle = a_1^{(1)} e^{\lambda_1 t} + a_2^{(1)} e^{\lambda_2 t} \quad (4.22)$$

$$\langle \rho_{lk}(x_2, t) \rangle = a_1^{(2)} e^{\lambda_1 t} + a_2^{(2)} e^{\lambda_2 t},$$

znajdujemy, że przy $t = 0$ mamy

$$c_3 \equiv \langle \rho_{lk}(x_1, 0) \rangle = a_1^{(1)} + a_2^{(1)} \quad (4.23)$$

$$c_4 \equiv \langle \rho_{lk}(x_2, 0) \rangle = a_1^{(2)} + a_2^{(2)}$$

Cztery równania (4.20), (4.21) i (4.23) pozwalają znaleźć współczynniki $a_i^{(j)}$ ($i, j = 1, 2$).

Oznaczając $y_1 = a_1^{(1)}$; $y_2 = a_2^{(1)}$; $y_3 = a_1^{(2)}$; $y_4 = a_2^{(2)}$ możemy zapisać

$$-c_1 y_1 + y_3 = 0, \quad (4.24a)$$

$$-c_2 y_2 + y_4 = 0,$$

$$c_3 = y_1 + y_2, \quad (4.24b)$$

$$c_4 = y_3 + y_4.$$

Ten układ równań ma dokładnie jedno rozwiązanie określone wzorami Cramera

$$x_k = \frac{D_k}{D}, \quad (4.25)$$

gdzie

$$D = \begin{vmatrix} 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 1 \\ -c_1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} = c_2 - c_1 \quad (4.26)$$

jest głównym wyznacznikiem układu równań (4.24), a D_k jest wyznacznikiem otrzymanym z D przez zastąpienie odpowiednich elementów stojących w k -tej kolumnie wyznacznika D elementami $c_3, c_4, 0, 0$. Łatwo wyliczyć, że

$$D_1 = \begin{vmatrix} c_3 & 1 & 0 & 0 \\ c_4 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} = c_3 \begin{vmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \\ -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} - c_4 \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} = c_2 c_3 - c_4 =$$

$$= c_2 \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle - \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle \quad (4.27a)$$

$$D_2 = \begin{vmatrix} 1 & c_3 & 0 & 0 \\ 0 & c_4 & 1 & 1 \\ -c_1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} c_4 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} - c_3 \begin{vmatrix} 0 & 1 & 1 \\ -c_1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} = c_4 - c_1 c_3 =$$

$$= \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle - c_1 \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle \quad (4.27b)$$

$$D_3 = \begin{vmatrix} 1 & 1 & c_3 & 0 \\ 0 & 0 & c_4 & 1 \\ -c_1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & c_4 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} - c_1 \begin{vmatrix} 1 & c_3 & 0 \\ 0 & c_4 & 1 \\ -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} = -c_1 c_4 + c_1 c_2 c_3 =$$

$$= -c_1 \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle - \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle \quad (4.27c)$$

$$D_4 = \begin{vmatrix} 1 & 1 & 0 & c_3 \\ 0 & 0 & 1 & c_4 \\ -c_1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -c_2 & 0 & 0 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & 1 & c_4 \\ 0 & 1 & 0 \\ -c_2 & 0 & 0 \end{vmatrix} - c_1 \begin{vmatrix} 1 & 0 & c_3 \\ 0 & 1 & c_4 \\ -c_2 & 0 & 1 \end{vmatrix} = c_2 c_4 - c_1 c_2 c_3 =$$

$$= c_2 \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle + \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle \quad (4.27d)$$

Tu uwzględniliśmy, że

$$c_1 c_2 = -1. \quad (4.28)$$

Biorąc pod uwagę wzory (4.26) i (4.27) dla współczynników $a_i^{(1)}$ i $a_i^{(2)}$ otrzymujemy następujący wzory

$$a_1^{(1)} = \frac{D_1}{D} = \frac{1}{c_2 - c_1} \{ c_2 \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle - \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle \}, \quad (4.29a)$$

$$a_2^{(1)} = \frac{D_2}{D} = \frac{1}{c_2 - c_1} \{ -c_1 \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle + \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle \}, \quad (4.29b)$$

$$a_1^{(2)} = \frac{D_3}{D} = \frac{1}{c_2 - c_1} \left\{ - \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle - c_1 \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle \right\}, \quad (4.29c)$$

$$a_2^{(2)} = \frac{D_4}{D} = \frac{1}{c_2 - c_1} \left\{ \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle + c_2 \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle \right\}. \quad (4.29d)$$

Po podstawieniu (4.29) do (4.22) i uwzględniając wzory (4.20) i (4.21) otrzymujemy

$$\begin{aligned} \langle \rho_{kl}(x_1, t) \rangle = & \exp[(i\Omega_{lk} - W)t] \cdot \left[F_1(t) \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle + \right. \\ & \left. + F_2(t) \frac{i\Delta_{lk} \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle + W \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle}{\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}} \right], \end{aligned} \quad (4.30a)$$

$$\begin{aligned} \langle \rho_{kl}(x_2, t) \rangle = & \exp[(i\Omega_{lk} - W)t] \cdot \left[F_1(t) \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle + \right. \\ & \left. + F_2(t) \frac{-i\Delta_{lk} \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle + W \langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle}{\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}} \right], \end{aligned} \quad (4.30b)$$

gdzie

$$\begin{aligned} 2F_1(t) &= \exp(t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) + \exp(-t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}), \\ 2F_2(t) &= \exp(t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) - \exp(-t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}). \end{aligned} \quad (4.31)$$

Całkowicie uśredniony operator macierzy gęstości $\langle \rho_{kl}(t) \rangle$ otrzymujemy ze wzoru: $\langle \rho_{kl}(t) \rangle = \langle \rho_{kl}(x_1, t) \rangle + \langle \rho_{kl}(x_2, t) \rangle$. A zatem

$$\begin{aligned} \langle \rho_{kl}(t) \rangle = & \exp[(i\Omega_{lk} - W) \cdot t] \cdot \left[F_1(t) \langle \rho_{kl}(0) \rangle + \right. \\ & \left. + F_2(t) \frac{W \langle \rho_{kl}(0) \rangle + i\Delta_{lk} [\langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle - \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle]}{\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}} \right]. \end{aligned} \quad (4.32)$$

4.2. Widmo NMR ruchomego jądra deuteru ^2H

Jako przykład zastosowania wzoru (4.32) rozważmy obliczenia widma NMR jądra deuteru, które wykonuje skoki pomiędzy dwoma położeniami i przypuśćmy, że prawdopodobieństwo przejścia od jednego stanu (x_1) do drugiego stanu (x_2) jest równe prawdopodobieństwu przejścia od stanu x_2 do stanu x_1 , czyli

$$W_{12} = W_{21} \equiv W. \quad (4.33)$$

Hamiltonian $H(x_i)$ ($i = 1, 2$) jądra deuteru ($I = 1$) możemy zapisać jako

$$H(x_i) = \omega_{Q_i} I_z^2(x_i), \quad (4.34)$$

gdzie ω_{Q_i} - częstość kwadrupolowego oddziaływania jądra w położeniu $i = 1, 2$.

Zadanie: Hamiltonian dipol-dipolowego oddziaływania dwóch jąder o spinie $I_1 = I_2 = 1/2$ w przybliżeniu silnego zewnętrznego stałego pola B_0 ma postać ($\hbar = 1$)

$$H_d = 2a(2I_{1z}I_{2z} - I_{1x}I_{2x} - I_{1y}I_{2y}),$$

gdzie

$$a = \frac{3}{8\pi} \gamma^2 \hbar R^{-3} (1 - 3\cos^2 \theta).$$

Udowodnić, że ten Hamiltonian możemy zapisać w postaci

$$H_d = a \left[I_z^2 - \frac{1}{3} I(I+1) \right],$$

gdzie $I_z = I_{1z} + I_{2z}$.

Założmy teraz, że w początkowej chwili $t = 0$ układ jąder znajduje się w stanie równowagi termicznej i operator macierzy gęstości układu w stanie x_i , w przybliżeniu silnego zewnętrznego pola magnetycznego o indukcji B_0 , tj. w przybliżeniu gdy częstość Larmora $\omega_0 = \gamma B_0 \gg \omega_{Q_i}$, ma postać (w jednostkach częstości kątowej, czyli przyjmując, że $\hbar = 1$)

$$\rho(x_i, 0) \sim \exp\left(-\frac{\omega_0 I_z(x_i, 0)}{kT}\right) \sim I_z(x_i, 0). \quad (4.35)$$

Tu $I_z(x_1, 0) = I_z(x_2, 0) = I_z/2$, a zatem

$$\rho(0) \sim I_z = I_z(x_1, 0) + I_z(x_2, 0). \quad (4.36)$$

Sygnal precesji swobodnej opisuje wzór

$$G_0(t) = \frac{\text{Tr}\{\langle \rho(t) \rangle I_x\}}{\text{Tr}(I_x^2)}. \quad (4.37)$$

Ponieważ operator I_x w przedstawieniu własnych funkcji Hamiltonianu (4.34) ($I_z|m\rangle = m|m\rangle$, $m = -1, 0, 1$) ma niezerowymi tylko następujące elementy macierzowe

$$\langle 1|I_x|0\rangle = \langle -1|I_x|0\rangle = \langle 0|I_x|1\rangle = \langle 0|I_x|-1\rangle = \frac{1}{\sqrt{2}}, \quad (4.38)$$

dla śladu w mianowniku we wzorze (4.37) znajdujemy

$$\text{Tr}(I_x^2) = \sum_m \langle m|I_x|m \pm 1 \rangle \langle m \pm 1|I_x|m \rangle = 4 \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \right)^2 = 2. \quad (4.39)$$

Biorąc pod uwagę (4.38) i (4.39), zapiszmy wzór (4.37) w postaci

$$G_0(t) = \frac{1}{2\sqrt{2}} [\langle \rho_{10}(t) \rangle + \langle \rho_{-10}(t) \rangle + \langle \rho_{01}(t) \rangle + \langle \rho_{0-1}(t) \rangle], \quad (4.40)$$

Obliczmy teraz macierzowe elementy $\langle \rho_{lk}(t) \rangle$. Zgodnie z (4.3) i (4.34)

$$\omega_1(x_i) = \omega_{-1}(x_i) = \omega_{Q_i}, \quad \omega_0(x_i) = 0, \quad (4.41)$$

a zatem

$$\omega_{10}(x_i) = \omega_{-10}(x_i) = \omega_{Q_i}, \quad (4.42a)$$

$$\omega_{01}(x_i) = \omega_{0-1}(x_i) = -\omega_{Q_i}, \quad (4.42b)$$

oraz

$$\Omega_{10} = \Omega_{-10} = \frac{\omega_{Q1} + \omega_{Q1}}{2} \equiv \bar{\omega}, \quad (4.43a)$$

$$\Omega_{01} = \Omega_{0-1} = -\frac{\omega_{Q1} + \omega_{Q1}}{2} \equiv -\bar{\omega}, \quad (4.43b)$$

$$\Delta_{10} = \Delta_{-10} = \frac{\omega_{Q1} - \omega_{Q2}}{2} \equiv \delta, \quad (4.43c)$$

$$\Delta_{01} = \Delta_{0-1} = -\frac{\omega_{Q1} - \omega_{Q2}}{2} \equiv -\delta. \quad (4.43d)$$

Zakładając, że $\langle \rho_{kl}(x_1, 0) \rangle = \langle \rho_{kl}(x_2, 0) \rangle$ ze wzoru (4.32) znajdujemy

$$\langle \rho_{kl}(t) \rangle = \exp[(i\Omega_{lk} - W) \cdot t] \cdot \left[F_1(t) + F_2(t) \frac{W}{\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}} \right] \cdot \langle \rho_{kl}(0) \rangle. \quad (4.44)$$

Rozważmy teraz trzy przypadki: 1) $W^2 < \Delta_{lk}^2$; 2) $W^2 = \Delta_{lk}^2$; 3) $W^2 > \Delta_{lk}^2$.

1) W pierwszym przypadku $W^2 < \Delta_{lk}^2$, ze wzoru (4.31) mamy

$$F_1(t) = \frac{1}{2} \exp(t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) + \frac{1}{2} \exp(-t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) = \cos(t\sqrt{\Delta_{lk}^2 - W^2}) \equiv \cos(\alpha_{lk}t), \quad (4.45)$$

$$F_2(t) = \frac{1}{2} \exp(t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) - \frac{1}{2} \exp(-t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) = i \sin(t\sqrt{\Delta_{lk}^2 - W^2}) \equiv i \sin(\alpha_{lk}t),$$

gdzie

$$\alpha_{lk} = \sqrt{\Delta_{lk}^2 - W^2} = \sqrt{\delta^2 - W^2} \equiv \alpha, \quad (4.46)$$

a zatem

$$\langle \rho_{10}(t) \rangle = \langle \rho_{-10}(t) \rangle = \exp[(i\bar{\omega} - W) \cdot t] \cdot \left[\cos(\alpha t) + \frac{W}{\alpha} \sin(\alpha t) \right] \cdot \langle \rho_{10}(0) \rangle, \quad (4.47a)$$

$$\langle \rho_{01}(t) \rangle = \langle \rho_{0-1}(t) \rangle = \exp[(-i\bar{\omega} - W) \cdot t] \cdot \left[\cos(\alpha t) + \frac{W}{\alpha} \sin(\alpha t) \right] \cdot \langle \rho_{01}(0) \rangle. \quad (4.47b)$$

Po podstawieniu wzorów (4.47) do (4.40) i uwzględnieniu, że $\langle \rho_{10}(0) \rangle = \langle \rho_{01}(0) \rangle = 1/\sqrt{2}$, znajdujemy

$$G_0(t) = \cos(\bar{\omega} t) \exp(-Wt) \cdot \left[\cos(\alpha t) + \frac{W}{\alpha} \sin(\alpha t) \right]. \quad (4.48)$$

2) W drugim przypadku $W^2 = \Delta_{lk}^2$, ze wzoru (4.31) mamy

$$F_1(t) = 1, \quad F_2(t)/t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2} = 1 \quad (4.49)$$

a zatem

$$\langle \rho_{10}(t) \rangle = \langle \rho_{-10}(t) \rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} \exp[(i\bar{\omega} - W) \cdot t] \cdot (1 + Wt), \quad (4.50a)$$

$$\langle \rho_{01}(t) \rangle = \langle \rho_{0-1}(t) \rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} \exp[(-i\bar{\omega} - W) \cdot t] \cdot (1 + Wt). \quad (4.50b)$$

Po podstawieniu wzorów (4.50) do (4.40), znajdujemy

$$G_0(t) = \cos(\bar{\omega} t) \exp(-Wt) \cdot (1 + Wt). \quad (4.51)$$

3) W trzecim przypadku $W^2 > \Delta_{lk}^2$, ze wzoru (4.31) mamy

$$F_1(t) = \cosh(t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) \equiv \cosh(\beta t), \quad (4.52)$$

$$F_2(t) = \sinh(t\sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2}) \equiv \sinh(\beta t),$$

gdzie

$$\alpha_{lk} = \sqrt{W^2 - \Delta_{lk}^2} = \sqrt{W^2 - \delta^2} \equiv \beta. \quad (4.53)$$

A zatem

$$\langle \rho_{10}(t) \rangle = \langle \rho_{-10}(t) \rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} \exp[(i\bar{\omega} - W) \cdot t] \cdot \left[\cosh(\beta t) + \frac{W}{\beta} \sinh(\beta t) \right], \quad (4.54a)$$

$$\langle \rho_{01}(t) \rangle = \langle \rho_{0-1}(t) \rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} \exp[(-i\bar{\omega} - W) \cdot t] \cdot \left[\cosh(\beta t) + \frac{W}{\beta} \sinh(\beta t) \right]. \quad (4.54b)$$

Po podstawieniu wzorów (4.54) do (4.40), znajdujemy

$$G_0(t) = \cos(\bar{\omega} t) \exp(-Wt) \cdot \left[\cosh(\beta t) + \frac{W}{\beta} \sinh(\beta t) \right]. \quad (4.55)$$

Wykorzystując wzory (4.48), (4.51) i (4.55) znajdziemy wzory na kształt linii NMR, który, jak wiemy jest związany z sygnałem $G_0(t)$ przekształceniem Fouriera

$$F(\omega) = F[f(t)] = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-i\omega t} dt. \quad (4.56)$$

Żeby znaleźć kształt linii NMR skorzystamy ze wzorów

$$F[e^{-Wt} \cos \lambda t] = \frac{W(W^2 + \omega^2 + \lambda^2)}{(W^2 + \omega^2 + \lambda^2)^2 - 4\omega^2 \lambda^2}, \quad (4.57a)$$

$$F[e^{-Wt} \sin \lambda t] = \frac{\lambda(W^2 - \omega^2 + \lambda^2)}{(W^2 + \omega^2 + \lambda^2)^2 - 4\omega^2 \lambda^2}, \quad (4.57b)$$

$$F[e^{-Wt} \operatorname{ch} \rho t] = \frac{W(W^2 + \omega^2 - \rho^2)}{(W^2 + \omega^2 - \rho^2)^2 + 4\omega^2 \rho^2}, \quad (4.57c)$$

$$F[e^{-Wt} \operatorname{sh} \rho t] = \frac{\rho(W^2 - \omega^2 - \rho^2)}{(W^2 + \omega^2 - \rho^2)^2 + 4\omega^2 \rho^2}. \quad (4.57d)$$

Stosując wzory (4.57a,b) ze wzoru (4.48) otrzymujemy

$$\begin{aligned} g(\Delta \omega) &\equiv F[G_0(t)] = \frac{W(W^2 + \Delta \omega^2 + \alpha^2) + W(W^2 - \Delta \omega^2 + \alpha^2)}{(W^2 + \Delta \omega^2 + \alpha^2)^2 - 4\Delta \omega^2 \alpha^2} = \\ &= \frac{2W\delta^2}{(\Delta \omega^2 + \delta^2)^2 - 4\Delta \omega^2(\delta^2 - W^2)} = \frac{2W\delta^2}{(\Delta \omega^4 - 2\Delta \omega^2 \delta^2 + 4\Delta \omega^2 W^2 + \delta^4)}. \end{aligned} \quad (4.58)$$

Tu $\Delta \omega = \omega - \bar{\omega}$.

W podobny sposób, stosując wzory (4.57c,d) ze wzoru (4.55) otrzymujemy

$$g(\Delta \omega) \equiv F[G_0(t)] = \frac{W(W^2 + \Delta \omega^2 - \beta^2) + W(W^2 - \Delta \omega^2 - \beta^2)}{(W^2 + \Delta \omega^2 - \beta^2)^2 + 4\Delta \omega^2 \beta^2} =$$

$$= \frac{2W\delta^2}{(\Delta\omega^2 + \delta^2)^2 + 4\Delta\omega^2(W^2 - \delta^2)} = \frac{2W\delta^2}{(\Delta\omega^4 - 2\Delta\omega^2\delta^2 + 4\Delta\omega^2W^2 + \delta^4)}. \quad (4.59)$$