

豆知識

RL 並列 C 直列回路

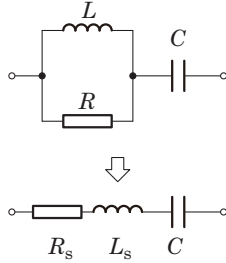


図 1 RL 並列 C 直列回路と等価な RLC 直列回路.

インピーダンス [回路 (a)]

$$\begin{aligned}
 Z &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{j\omega L}} + \frac{1}{j\omega C} \\
 &= \frac{\frac{1}{R}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} + \frac{j\frac{1}{\omega L}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} - j\frac{1}{\omega C} \\
 &= \frac{\frac{1}{R}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} + \frac{j}{\omega} \left[\frac{\frac{1}{L}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} - \frac{1}{C} \right]
 \end{aligned}$$

インピーダンス [回路 (b)]

$$Z = R_s + j\omega L_s - j\frac{1}{\omega C}$$

共振条件と共振角周波数

$$\text{Im}[Z(\omega_0)] = 0 \quad \therefore \frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega_0^2 L^2} = \frac{C}{L}$$

$$\frac{1}{\omega_0} = L \sqrt{\frac{C}{L} - \frac{1}{R^2}} = \sqrt{LC - \frac{L^2}{R^2}}$$

$$\text{共振の必要条件 } R^2 > \frac{L}{C}$$

共振時の等価な RLC 直列回路

$$R_s = \frac{\frac{1}{R}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}}$$

$$\omega L_s = \frac{\frac{1}{L}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}}$$

共振時のインピーダンス

$$Z(\omega_0) = R_s = \frac{L}{CR} \quad (3)$$

Q 値 (エネルギー方式・等価回路方式・電力方式)

$$\begin{aligned}
 Q &= \frac{\omega_0 L_s}{R_s} = \frac{1}{\omega_0 CR_s} = \frac{R}{\omega_0 L} \\
 &= R \sqrt{\frac{C}{L} - \frac{1}{R^2}} \quad \text{参考 } Q^2 = \frac{CR^2}{L} - 1
 \end{aligned} \quad (4)$$

(1) $\Delta\omega$ (エネルギー方式・等価回路方式から逆算)

$$\frac{1}{\Delta\omega} = \frac{Q}{\omega_0} = CR - \frac{L}{R}$$

半値幅方式の ω_1, ω_2 ($\omega_1 < \omega_2$)

$$\frac{1}{\omega_1} = \sqrt{LC + \frac{1}{2} \frac{L^2}{R^2} + \frac{L^2}{R^2} \sqrt{\frac{CR^2}{L} + \frac{9}{4}}}$$

$$\frac{1}{\omega_2} = \sqrt{LC + \frac{1}{2} \frac{L^2}{R^2} - \frac{L^2}{R^2} \sqrt{\frac{CR^2}{L} + \frac{9}{4}}}$$

(2) Q (エネルギー方式) > 10 であれば,

$$\frac{1}{\Delta\omega} = \frac{1}{\omega_2 - \omega_1} \approx CR - \frac{L}{R}$$

インピーダンスの周波数特性

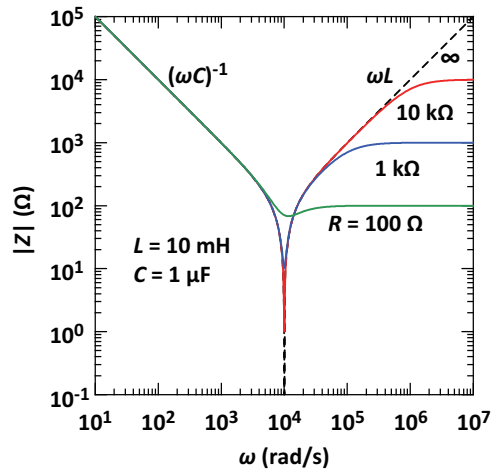


図 2 RL 並列 C 直列型のインピーダンスの周波数特性.

表 1 共振周特性の数値例 ($L = 10 \text{ mH}$, $C = 1 \text{ } \mu\text{F}$).
 単位は, $R (\Omega)$, 角周波数 (rad/s). 共振の必要条件は,
 $R > \sqrt{L/C} = 100 \Omega$.

R	∞	10 k	1 k	500	100
$R > \sqrt{L/C}$	yes	yes	yes	yes	no
ω_0	10000	10000	10050	10206	∞
ω_1	10000	9950	9508	9021	5503
ω_2	10000	10050	10518	11103	n/a
$\Delta\omega_{\text{FWHM}}$	0	100	1010	2082	n/a
$\Delta\omega_{\text{ene}}$	0	100	1010	2083	n/a
Q_{ene}	∞	100	9.95	4.90	n/a
Q_{FWHM}	∞	100	9.95	4.90	n/a

課題 RL 並列 C 直列型の Q 値 (エネルギー方式)

図 3 に示した RL 並列 C 直列型の共振回路の Q 値が次式で与えられることを, エネルギー方式の Q 値の定義に基づいて求めよ.

$$Q = R \sqrt{\frac{C}{L} - \frac{1}{R^2}}$$

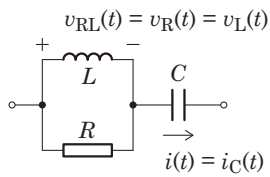


図 3 RL 並列 C 直列型の共振回路.

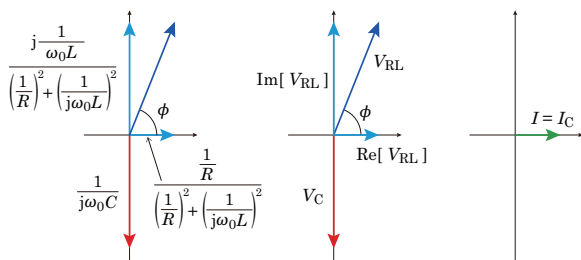


図 4 RL 並列 C 直列型のフェーザダイアグラム.

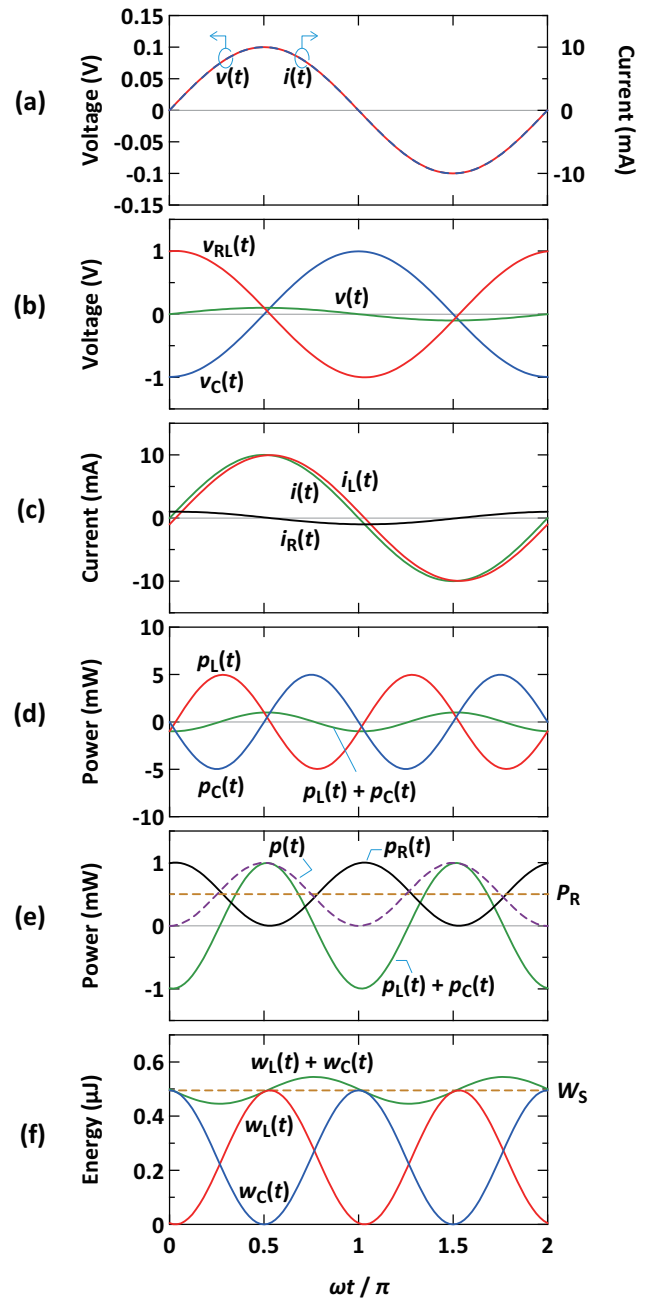


図 5 RL 並列 C 直列型の電圧・電流・電力・エネルギーの波形.

略解

【共振時の端子間電流】

$$i(t) = I_m \sin \omega_0 t$$

【共振時の各素子の電流・電圧】

$$i_C(t) = i(t) = I_m \sin \omega_0 t$$

$$v_C(t) = \frac{1}{C} \int i_C(t) dt = -\frac{I_m}{\omega_0 C} \cos \omega_0 t$$

$$i_{RL}(t) = i(t) = I_m \sin \omega_0 t$$

$$v_{RL}(t) = V_{RLm} \sin(\omega_0 t + \phi)$$

$$v_L(t) = v_{RL}(t) = V_{RLm} \sin(\omega_0 t + \phi)$$

$$i_L(t) = \frac{1}{L} \int v_{RL}(t) dt = -\frac{V_{RLm}}{\omega_0 L} \cos(\omega_0 t + \phi)$$

$$v_R(t) = v_{RL}(t) = V_{RLm} \sin(\omega_0 t + \phi)$$

$$i_R(t) = \frac{v_R(t)}{R} = \frac{V_{RLm}}{R} \sin(\omega_0 t + \phi)$$

【 V_{RLm} と ϕ 】

V_{RLm} と ϕ は、与えられたパラメータで表す必要がある。これらは、フェーザを用いた以下の計算で求められる。

$$I \quad i(t) \text{ のフェーザ} \quad I = \frac{I_m}{\sqrt{2}} \angle 0$$

$$V_{RL} \quad v_{RL}(t) \text{ のフェーザ} \quad V_{RL} = \frac{V_{RLm}}{\sqrt{2}} \angle \phi$$

$$Z_{RL} \quad R \text{ と } L \text{ の並列回路のインピーダンス}$$

とすると、

$$V_{RL} = Z_{RL} I \quad Z_{RL} = \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{j\omega_0 L}}$$

よって

$$V_{RLm} = |Z_{RL}| I_m = \frac{I_m}{\sqrt{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega_0^2 L^2}}} \quad (5)$$

$$\tan \phi = \frac{\frac{1}{\omega_0 L}}{\frac{1}{R}} = \frac{R}{\omega_0 L}$$

【共振時に成り立つ関係】

端子間のインピーダンスは、

$$\begin{aligned} Z &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{j\omega L}} + \frac{1}{j\omega C} \\ &= \frac{\frac{1}{R}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} + \frac{j\frac{1}{\omega L}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} - j\frac{1}{\omega C} \\ &= \frac{\frac{1}{R}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} + j \left[\frac{\frac{1}{\omega L}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} - \frac{1}{\omega C} \right] \end{aligned}$$

共振時に $\text{Im}[Z] = 0$ であるから、

$$\frac{1}{\omega C} = \frac{\frac{1}{\omega L}}{\frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} \quad \therefore \frac{1}{R^2} + \frac{1}{\omega^2 L^2} = \frac{C}{L}$$

これより、式(5)の V_{RLm} と I_m の関係は、以下のよう
に書き換えられる。

$$V_{RLm} = \frac{I_m}{\sqrt{C/L}} \quad \therefore \frac{V_{RLm}^2}{L} = \frac{I_m^2}{C}$$

以下の電力計算では、上式から導かれる次式を使う。

$$P_X = \frac{1}{2} \frac{V_{RLm}^2}{\omega_0 L} = \frac{1}{2} \frac{I_m^2}{\omega_0 C}$$

【 L と C の無効電力】

$$\begin{aligned} p_L(t) &= v_L(t) i_L(t) \\ &= -\frac{V_{RLm}^2}{\omega_0 L} \sin(\omega_0 t + \phi) \cos(\omega_0 t + \phi) \\ &= -\frac{V_{RLm}^2}{\omega_0 L} \frac{1}{2} \sin(2\omega_0 t + 2\phi) \\ &= -P_X \sin(2\omega_0 t + 2\phi) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_C(t) &= v_C(t) i_C(t) \\ &= -\frac{I_m^2}{\omega_0 C} \sin \omega_0 t \cos \omega_0 t \\ &= -\frac{I_m^2}{\omega_0 C} \frac{1}{2} \sin 2\omega_0 t \\ &= -P_X \sin 2\omega_0 t \end{aligned}$$

【 L が保持するエネルギーの瞬時値 $w_L(t)$ 】

$$\begin{aligned} w_L(t) &= \int p_L(t) dt = -P_X \int \sin(2\omega_0 t + 2\phi) dt \\ &= \frac{1}{2} \frac{P_X}{\omega_0} \cos(2\omega_0 t + \phi) + K_L \end{aligned}$$

L が保持するエネルギーは、 L の電流がゼロのときにゼロであるから、

$$\begin{aligned} i_L(t) = 0 &\Rightarrow \cos(\omega_0 t + \phi) = 0 \Rightarrow \\ \omega_0 t + \phi &= \frac{\pi}{2} + n\pi \Rightarrow 2\omega_0 t + 2\phi = \pi + 2n\pi \Rightarrow \\ \cos(2\omega_0 t + \phi) &= -1 \text{ のときに } w_L(t) = 0 \\ \therefore K_L &= \frac{1}{2} \frac{P_X}{\omega_0} \end{aligned}$$

よって、

$$\begin{aligned} w_L(t) &= \frac{1}{2} \frac{P_X}{\omega_0} [1 + \cos(2\omega_0 t + 2\phi)] \\ &= \frac{P_X}{\omega_0} \cos^2(\omega_0 t + \phi) \end{aligned}$$

【 C が保持するエネルギーの瞬時値 $w_C(t)$ 】

$$\begin{aligned} w_C(t) &= \int p_C(t) dt = -P_X \int \sin 2\omega_0 t dt \\ &= \frac{1}{2} \frac{P_X}{\omega_0} \cos 2\omega_0 t + K_C \end{aligned}$$

C が保持するエネルギーは、 C の電圧がゼロのときにゼロであるから、

$$\begin{aligned} v_C(t) = 0 &\Rightarrow \cos \omega_0 t = 0 \Rightarrow \\ \omega_0 t &= \frac{\pi}{2} + n\pi \Rightarrow 2\omega_0 t = \pi + 2n\pi \Rightarrow \\ \cos 2\omega_0 t &= -1 \text{ のときに } w_C(t) = 0 \\ \therefore K_C &= \frac{1}{2} \frac{P_X}{\omega_0} \end{aligned}$$

よって、

$$\begin{aligned} w_C(t) &= \frac{1}{2} \frac{P_X}{\omega_0} [1 + \cos 2\omega_0 t] \\ &= \frac{P_X}{\omega_0} \cos^2 \omega_0 t \end{aligned}$$

【回路が保持するエネルギーの瞬時値 $w_S(t)$ 】*1

$$\begin{aligned} w_S(t) &= w_L(t) + w_C(t) \\ &= \frac{P_X}{\omega_0} [\cos^2(\omega_0 t + \phi) + \cos^2 \omega_0 t] \\ &= \frac{P_X}{\omega_0} [1 + \cos \phi \cos 2\omega_0 t] \end{aligned}$$

- 第1項 $\frac{P_X}{\omega_0}$ は定数であり、回路が定常的に保持しているエネルギーである。
- 第2項 $\frac{P_X}{\omega_0} \cos \phi \cos(2\omega_0 t + \phi)$ はゼロを中心として正負に振動する正弦波であり、電源との間で往復するエネルギーである。つまり、定常的に回路が保持しているエネルギーではない。

【回路が定常的に保持するエネルギー W_S 】

$$\begin{aligned} W_S &= \frac{P_X}{\omega_0} \\ &= \frac{1}{2} \frac{V_{RLm}^2}{\omega_0 L} = \frac{1}{2} \frac{I_m^2}{\omega_0 C} \end{aligned}$$

なお、これより、

$$W_S = \max[w_L(t)] = \max[w_C(t)]$$

ということがわかる。

*1 ここでの式変形については、豆知識「位相差のある二つの正弦波の二乗の和」を参照されたし。

【 R の有効電力】

$$\begin{aligned} p_R(t) &= v_R(t) i_R(t) \\ &= \frac{V_{RLm}^2}{R} \sin(\omega_0 t + \phi) \end{aligned}$$

【 R の一周期の平均電力 P_R 】

$$\begin{aligned} P_R &= \frac{1}{T_0} \int_0^{T_0} p_R(t) dt \\ &= \frac{V_{RLm}^2}{R} \frac{1}{T_0} \int_0^{T_0} \sin^2(\omega_0 t + \phi) dt \\ &= \frac{1}{2} \frac{V_{RLm}^2}{R} \end{aligned}$$

【 R で一周期に消費されるエネルギー W_D 】

$$W_D = P_R T_0 = \frac{1}{2} \frac{V_{RLm}^2}{R} \frac{2\pi}{\omega_0}$$

【 Q 値】

$$\begin{aligned} Q &= 2\pi \frac{W_S}{W_D} = 2\pi \frac{\frac{1}{2} \frac{V_{RLm}^2}{\omega_0 L}}{\frac{1}{2} \frac{V_{RLm}^2}{R} \frac{2\pi}{\omega_0}} \\ &= \frac{R}{\omega_0 L} = R \sqrt{\frac{C}{L} - \frac{1}{R^2}} \end{aligned}$$

課題 **RL 並列 C 直列型の Q 値：直列への変換**

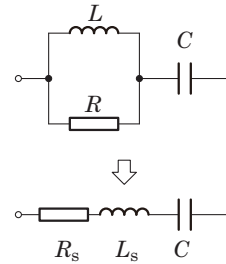


図 6 RL 並列 C 直列型共振回路と等価な R+L+C 型.

図 6(a) の共振回路の場合には、図 6(b) のように、並列接続された R と L を直列接続の R_s と L_s に変換することで、RLC 直列型に帰着できる。したがって、RLC 直列型の Q 値の公式より、

$$Q = \frac{1}{\omega_0 C R_s} = \frac{\omega_0 L_s}{R_s} = \frac{1}{R_s} \sqrt{\frac{L_s}{C}} \quad (6)$$

となる。これがエネルギー方式で得られる Q 値の式と一致することを示せ。

略解

R_s と L_s は、図 6 の二つの回路のインピーダンス Z_a と Z_b が等しいとすることで求められる。

$$\begin{aligned} Z_a &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{j\omega L}} + \frac{1}{j\omega C} \\ &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} + j\frac{1}{\omega C} - j\frac{1}{\omega C} \\ Z_b &= R_s + j\omega L_s - j\frac{1}{\omega C} \end{aligned} \quad (7)$$

であるから、 R_s と L_s は以下の通りとなる。

$$\begin{aligned} R_s &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} \\ \omega L_s &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{\omega^2 L^2}} \end{aligned}$$

次に、 Q 値を求めるときの角周波数、つまり共振角周波数 ω_0 における R_s と L_s の表式を求めよう。式 (7) の虚部 = 0 より、

$$\frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{\omega_0^2 L^2}} = \frac{1}{C} \quad \therefore \frac{1}{R} + \frac{1}{\omega_0^2 L^2} = \frac{C}{L} \quad (8)$$

$$\begin{aligned} \therefore \frac{1}{\omega_0^2 L^2} &= \frac{C}{L} - \frac{1}{R} \\ \therefore \frac{1}{\omega_0} &= L\sqrt{\frac{C}{L} - \frac{1}{R^2}} = \sqrt{LC - \frac{L^2}{R^2}} \end{aligned} \quad (9)$$

となる。これより、 R_s と $\omega_0 L_s$ は以下の通りとなる。

$$\begin{aligned} R_s &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{\omega_0^2 L^2}} = \frac{L}{C/L} \\ \omega_0 L_s &= \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{\omega_0^2 L^2}} = \frac{1}{\omega_0 C} \end{aligned}$$

ここで、 ω_0 を求める途中の式 (8) を用いた。

得られた R_s と L_s を式 (6) に代入し、式 (9) も用いると、 R 、 L 、 C を用いた Q 値の表式は以下ようになる。

$$\begin{aligned} Q &= \frac{\omega_0 L_s}{R_s} = \frac{1}{\omega_0 C R_s} = \frac{R}{\omega_0 L} \\ &= R\sqrt{\frac{C}{L} - \frac{1}{R^2}} \end{aligned}$$

この Q 値の表式は、RL 並列 C 直列型の Q 値をエネルギー方式で求めた場合の表式と一致している。

課題 等価変換で求めた Q 値の妥当性

前課題の等価変換で Q 値を求めることの妥当性を検討せよ。

略解

抵抗とリアクタンスの直列⇔並列の等価変換前後において以下が成り立つからである。^{*2}

- 抵抗での有効電力は同じ。
- リアクタンスでの無効電力は同じ。
- 抵抗での一周期の消費エネルギーは同じ。
- リアクタンスの最大保持エネルギーは同じ。

^{*2} 抵抗とリアクタンスの直列⇔並列の等価変換前後における各回路素子の電力波形・エネルギー波形の詳細については、「直列と並列の等価変換 (R と L)」、「直列と並列の等価変換 (R と C)」を参照されたし。

課題 RL 並列 C 直列型の Q 値の導出 (半値幅方式)

図 3 に示した RL 並列 C 直列型の共振回路の Q 値を、半値幅方式の Q 値の定義に基づいて求めよ。

略解

半値幅方式の Q 値の定義式は次式である。

$$Q = \frac{\omega_0}{\omega_2 - \omega_1} = \frac{\omega_0}{\Delta\omega} \quad (10)$$

分子の ω_0 は式 (2) で与えられる。一方、分母の $\Delta\omega = \omega_2 - \omega_1$ における ω_1 と ω_2 は

$$|Z| = \sqrt{2} |Z(\omega_0)|$$

となる ω である。ここで、Z は式 (1) で与えられ、Z(ω_0) は式 (3) で与えられる。したがって、次式を解く必要がある。

$$\begin{aligned} & \sqrt{\left[\frac{\frac{1}{R}}{R^2 + \omega^2 L^2} \right]^2 + \left[\frac{\frac{\omega L}{R^2 + \omega^2 L^2} - \frac{1}{\omega C}}{R^2 + \omega^2 L^2} \right]^2} \\ &= \frac{L}{CR} \sqrt{2} \end{aligned}$$

これを満たし、 $0 < \omega_1 < \omega_0 < \omega_2$ となる ω_1 、 ω_2 を求めるのはかなり面倒であるが、以下のような解が得られる。^{*3}

$$\begin{aligned} \omega_1^{-1}[+] \\ \omega_2^{-1}[-] \end{aligned} = \sqrt{LC + \frac{1}{2} \frac{L^2}{R^2} \pm \frac{L^2}{R^2} \sqrt{\frac{CR^2}{L} + \frac{9}{4}}} \quad (11)$$

この解の式から、半値幅方式で得られる Q 値の表式がエネルギー方式で得られる Q 値の式 [式 (4)] と一致しないことがわかる。

ただし、回路の Q 値がある程度大きい場合には、式 (11) から得られる $\Delta\omega$ が、エネルギー方式の Q 値を式 (10) に代入して得られる $\Delta\omega$ と近似的に等しくなる。つまり、Q 値がある程度大きい場合には、エネルギー方式と半値幅方式の Q 値は近似的に一致する。以下では、そのことを示す。

まず、

$$k = \frac{L}{R}$$

とする。さらに、式 (2) と式 (4) を用いると、式 (11) は以下のように書き換えられる。

$$\begin{aligned} \omega_1^{-1}[+] \\ \omega_2^{-1}[-] \end{aligned} = \sqrt{\omega_0^{-2} + k^2 \left(\frac{3}{2} \pm \sqrt{Q^2 + 1 + \frac{9}{4}} \right)} \quad (12)$$

ここで、 $1 \ll Q$ である場合には、以下のような近似が成り立つ。

$$\frac{3}{2} \pm \sqrt{Q^2 + 1 + \frac{9}{4}} \approx \frac{3}{2} \pm Q \approx \pm Q$$

この近似を式 (12) に適用すると、以下ようになる。

$$\begin{aligned} \omega_1^{-1}[-] \\ \omega_2^{-1}[+] \end{aligned} = \sqrt{\omega_0^{-2} \pm k^2 Q}$$

ここで、式 (4) より、

$$Q = \frac{R}{\omega_0 L} = \frac{1}{\omega_0 k} \quad \therefore k^2 Q = \frac{k^2 Q^2}{Q} = \frac{\omega_0^{-2}}{Q}$$

であることから、上式は以下のように書き換えられる。

$$\begin{aligned} \omega_1^{-1}[-] \\ \omega_2^{-1}[+] \end{aligned} = \sqrt{\omega_0^{-2} \pm \frac{\omega_0^{-2}}{Q}} = \omega_0^{-1} \sqrt{1 \pm \frac{1}{Q}} \\ \approx \omega_0^{-1} \left(1 \pm \frac{1}{2Q} \right) = \omega_0^{-1} \pm \frac{\omega_0^{-1}}{2Q} \\ = \omega_0^{-1} \pm \frac{k}{2}$$

最後の式変形では、 $1 \ll Q$ であることを用いて、テーラー展開の第 2 項までの近似を行った。これより、

$$\frac{1}{\omega_1} - \frac{1}{\omega_2} = k$$

となる。このままでは、 $\Delta\omega = \omega_2 - \omega_1$ との関係がわからないが、 $1 \ll Q$ のときに $\omega_1 \approx \omega_2 \approx \omega_0$ であることを利用すると、

$$k = \frac{1}{\omega_1} - \frac{1}{\omega_2} = \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_1 \omega_2} \approx \frac{\Delta\omega}{\omega_0^2}$$

となる。これより、

$$\frac{1}{\Delta\omega} = \frac{1}{k \omega_0^2} = \frac{LC - \frac{L^2}{R^2}}{\frac{L}{R}} = CR - \frac{L}{R}$$

となる。つまり、Q 値が十分に大きい場合には、エネルギー方式で得られた Q 値から逆算した $\Delta\omega$ と半値幅方式で得られる $\Delta\omega$ は近似的に一致する。以下では、この近似の程度を数値計算によって確認する。

^{*3} Wolfram alpha の助けを借りる。

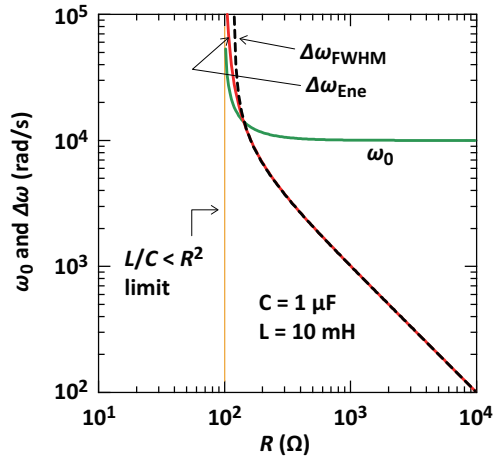


図 7 RL 並列 C 直列型の $\Delta\omega$ の定義式依存性.

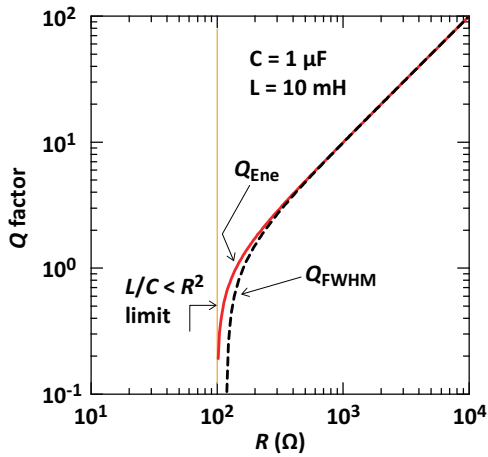


図 8 RL 並列 C 直列型の Q 値の定義式依存性.

図 7 は、 ω_0 、半値幅方式の $\Delta\omega$ 、エネルギー方式の $\Delta\omega$ を $C = 1 \mu\text{F}$ 、 $L = 10 \text{ mH}$ 、 $R = 1 \sim 10^3 \Omega$ として計算した結果である。この図から、 $R < 10 \Omega$ （つまり、 $Q > 10$ ）であれば、エネルギー方式の Q 値から逆算した $\Delta\omega$ が、半値幅方式で得られる $\Delta\omega$ の良い近似になっていることがわかる。

図 8 は、半値幅方式とエネルギー方式の Q 値を $C = 1 \mu\text{F}$ 、 $L = 10 \text{ mH}$ 、 $R = 1 \sim 10^3 \Omega$ として計算した結果である。この図から、 $R < 10 \Omega$ （つまり、 $Q > 10$ ）であれば、エネルギー方式の Q 値が、半値幅方式で得られる Q 値のよい近似になっていることがわかる。