

電気回路I及び演習

6. 複素インピーダンスと RL , RC , RLC 直列回路

学習目標

- 基本素子の複素インピーダンスの考え方を理解する
- 複素インピーダンスにおける位相と虚数単位 j の関係を理解する
- RLC, RL, RC 直列回路について複素インピーダンス、複素電圧、複素電流の関係を、フェーザ図を基に理解する

4.3 回路素子の複素数表示 (P.92)

R, L, C への複素数の導入

基本素子・リアクタンス・インピーダンスのまとめ

配布用

想像上のもの

これらは合理的な計算をするために考えられた想像上のもの

インピーダンス \dot{Z} [Ω]

$$|\dot{Z}| = \sqrt{R^2 + X^2} = \sqrt{R^2 + \left(\omega L + \frac{1}{\omega C}\right)^2}$$

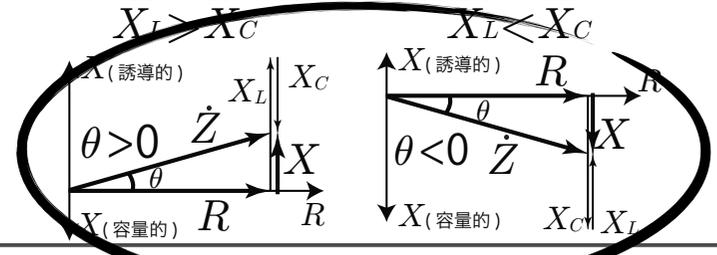
$$\theta = \tan^{-1} \left(\frac{X}{R} \right) = \tan^{-1} \left(\frac{\omega L - \frac{1}{\omega C}}{R} \right)$$

- ・オームの法則で使える
- ・実在する抵抗 R と想像上のリアクタンス X を混ぜる方法
- ・ R が水平成分で X が垂直成分のベクトル (R は $(R, 0)$, X は $(0, X)$ のベクトルと考えると計算をする)
- ・角周波数で X の値が変わる
- ・電流, 電圧間に位相差
 R と X の割合で位相差が決まる
 正: 電流に対して電圧が進む
 負: 電流に対して電圧が遅れる

リアクタンス X [Ω]

$$X = X_L - X_C = \omega L - \frac{1}{\omega C}$$

- ・オームの法則で使える
- ・電流, 電圧間に位相差
 $X_L > X_C$: 誘導的
 電圧が電流より $\pi/2$ 進む
 電流が電圧より $\pi/2$ 遅れる
 $X_L < X_C$: 容量的
 電圧が電流より $\pi/2$ 遅れる
 電流が電圧より $\pi/2$ 進む
- ・角周波数で値が変わる



実在するもの

- ・抵抗 R
- ・コイル L (後で出る M)
(自己(相互)インダクタンス)
- ・コンデンサ C
(静電容量)
- ・ R のみオームの法則で使える
- ・これらは角周波数が変化しても値が変わらない

やってはいけない

$$R + L + C, R + L, R + C, L + C, R + X_L, R + X_C, R + X, \dot{Z} + R \dots$$

※抵抗は抵抗同士, リアクタンスはリアクタンス同士, インピーダンスはインピーダンス同士で計算すること

無断転載を禁ず

ベクトル演算子(p.87)

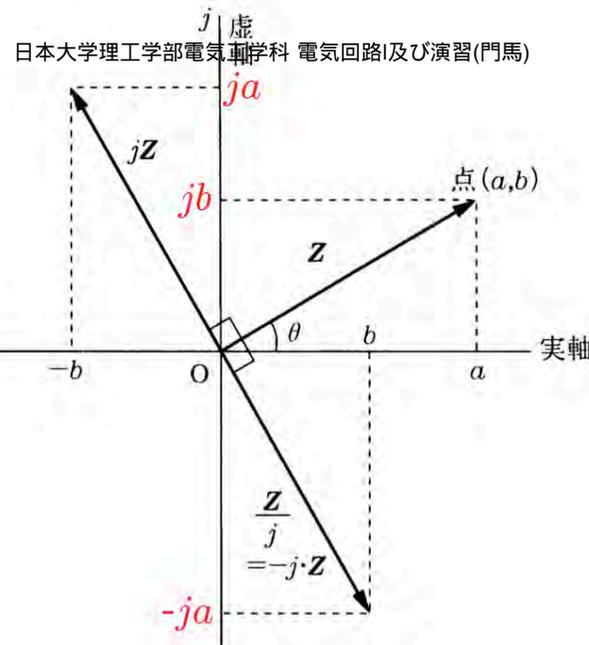


図 4.3

Source: ポイントで学ぶ電気回路, 三浦光著

複素数に j を掛けると偏角 θ が $\pi/2$ 進む
 複素数に $-j$ を掛ける (j で割る) と偏角 θ が $\pi/2$ 遅れる

**j の乗除算は大きさはそのままな
 偏角の回転(進み・遅れ)を意味する**

| | | |
|---|--|---|
| $j \times j = -1$ | $j \div j = 1$ | $\frac{1}{j} = \frac{j}{jj} = \frac{j}{-1} = -j \dots (4.26)$ |
| $j \times j \times j = -j$ | $j \div j \div j = -j$ | |
| $j \times j \times j \times j = 1$ | $j \div j \div j \div j = -1$ | |
| $j \times j \times j \times j \times j = j$ | $j \div j \div j \div j \div j = j$ | |
| $j \times j \times j \times j \times j \times j = -1$ | $j \div j \div j \div j \div j \div j = 1$ | |
| $j \times j \times j \times j \times j \times j \times j = -j$ | $j \div j \div j \div j \div j \div j \div j = -j$ | |
| $j \times j = 1$ | $j \div j = -1$ | |
| $j \times j = j$ | $j \div j = j$ | |
| $j \times j = -1$ | $j \div j = 1$ | |
| \vdots | \vdots | |

“位相”の概念を j にする

- $V=I|Z|$ や $V=IX$ には位相が出てこない
 - 位相は位相で \tan^{-1} を計算するか、誘導性・容量性を判断する必要があった
- 位相と j の対応関係
 - 電流を基準とすると誘導性・容量性リアクタンスは電圧に $90^\circ, -90^\circ$ の進み・遅れをもたらす
 - j (直角座標形式) の乗除算は複素数に $90^\circ, -90^\circ$ の回転(進み・遅れ)をもたらす
- リアクタンスに j を付ければ位相も含めた計算が可能に？

虚数単位と位相の関係

指数関数形式で位相 θ が $90^\circ, 0, -90^\circ$ であるとき、直角座標形式ではオイラーの公式 (p.85 式 (4.10)、 $e^{\pm\theta} = \cos \theta \pm j \sin \theta$) より

$$e^{j90^\circ} = \cos 90^\circ + j \sin 90^\circ = 0 + j = j \dots (4.38)$$

$$e^{j0^\circ} = \cos 0^\circ + j \sin 0^\circ = 1 + j0 = 1$$

$$e^{-j90^\circ} = \cos 90^\circ - j \sin 90^\circ = 0 - j = -j = \frac{1}{j} \dots (4.41)$$

j を掛ける: 位相を 90° 進めることを意味する

1 を掛ける (何もしない): 位相が変わらないことを意味する (偏角: 0°)

j で割る ($-j$ を掛ける): 位相を 90° 遅らせることを意味する

位相とリアクタンスの関係

左辺が 90° 進むケース

$$V = IX_L = \omega LI$$

$$I = \frac{V}{X_C} = \omega CV$$

位相を含む複素電圧・複素電流で考えると
 j の乗算で 90° 進むので

$$\dot{V} = j\omega LI \dots (4.42)$$

$$\dot{I} = j\omega CV \dots (4.39)$$

左辺が 90° 遅れるケース

j の除算で 90° 遅れるので

$$I = \frac{V}{X_L} = \frac{V}{\omega L}$$

$$V = IX_C = I \frac{1}{\omega C} = \frac{I}{\omega C}$$

$$\dot{I} = \frac{\dot{V}}{j\omega L} \dots (4.42)$$

$$\dot{V} = \frac{\dot{I}}{j\omega C} \dots (4.39)$$

※抵抗 R については位相に影響を与えないので $\dot{V} = \dot{I}R \dots (4.37)$

教科書に沿った説明(p93)

4.3.1 抵抗 R の複素数表示(p93)

電圧と電流の位相差 $\theta = 0$ なので位相の影響は考えずに大きさのみ考えれば良いので、

$$\dot{I} = \frac{\dot{V}}{R} \text{ または } \dot{V} = R\dot{I} \dots (4.37)$$

となる。

4.3.2 静電容量 C の複素数表示 (p. 93)

複素電圧を $\dot{V} = V e^{j\omega t}$ とすれば、複素電流は位相が $\frac{\pi}{2}$ 進むので $\dot{I} = I e^{j(\omega t + \frac{\pi}{2})}$ となり、p.54 式 (3.14-15) と対応させると

$$\begin{aligned} v &= \frac{1}{C} \int i dt & i &= C \frac{dv}{dt} \\ \dot{V} &= \frac{1}{C} \int \dot{I} dt & \dot{I} &= C \frac{d\dot{V}}{dt} \\ &= \frac{I}{C} \int e^{j(\omega t + \frac{\pi}{2})} dt & &= CV \frac{de^{j\omega t}}{dt} \\ &= \frac{I e^{j(\omega t + \frac{\pi}{2})}}{j\omega C} & &= j\omega CV e^{j\omega t} \\ &= \frac{1}{j\omega C} \dot{I} & &= j\omega C \dot{V} \end{aligned}$$

※微積分と $j\omega$ の関係に注目

4.3.3 自己インダクタンス L の複素数表示 (p94)

複素電圧を $\dot{V} = V e^{j\omega t}$ とすれば、複素電流は $\dot{I} = I e^{j(\omega t - \frac{\pi}{2})}$ となり、p.58 式 (3.25-26) と対応させると

$$\begin{aligned} v &= L \frac{di}{dt} & i &= \frac{1}{L} \int v dt \\ \dot{V} &= L \frac{d\dot{I}}{dt} & \dot{I} &= \frac{1}{L} \int \dot{V} dt = \frac{V}{L} \int e^{j\omega t} dt \\ &= LI \frac{de^{j(\omega t - \frac{\pi}{2})}}{dt} & &= \frac{V e^{j\omega t}}{j\omega L} \\ &= j\omega LI e^{j(\omega t - \frac{\pi}{2})} & &= \frac{1}{j\omega L} \dot{V} \\ &= j\omega LI \dot{I} & & \end{aligned}$$

※微積分と $j\omega$ の関係に注目

日本大学理工学部電気工学科 電気回路及び演習 門馬 R 、 C 、 L の複素数表示のまとめ

$\omega \implies j\omega$ として計算するだけでよい。

抵抗 R の複素数表示 (p.93): $\iff (3.9)(p.52)$

$$\dot{I} = \frac{\dot{V}}{R} \text{ または } \dot{V} = R\dot{I} \dots (4.37)$$

静電容量 C の複素数表示 (p.93): $\iff (3.18)(p.56)$

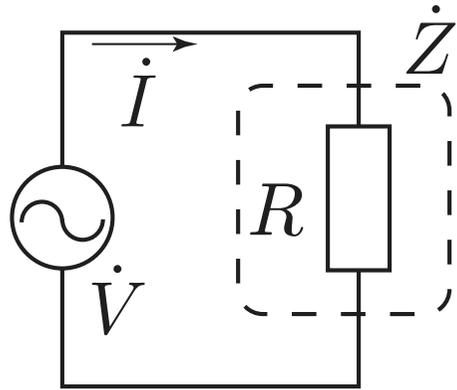
$$\dot{I} = j\omega C\dot{V} \text{ または } \dot{V} = \frac{1}{j\omega C}\dot{I} \dots (4.39)$$

自己インダクタンス L の複素数表示 (p.94): $\iff (3.29)(p.60)$

$$\dot{I} = \frac{1}{j\omega L}\dot{V} \text{ または } \dot{V} = j\omega L\dot{I} \dots (4.42)$$

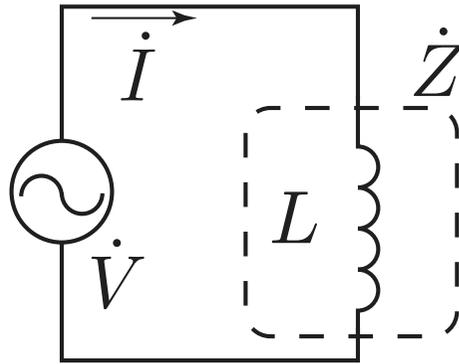
※複素電流、複素電圧にとって時間積分は $\frac{1}{j\omega}$ 倍、時間微分は $j\omega$ 倍

単一の素子での複素インピーダンス



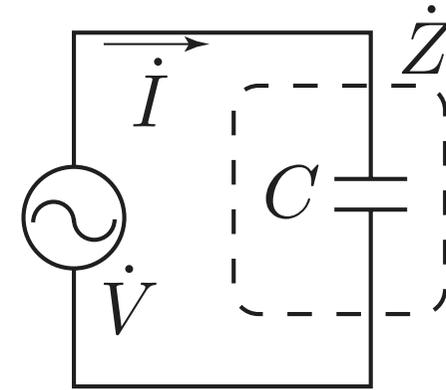
$$\dot{Z} = R[\Omega]$$

(虚部が0)



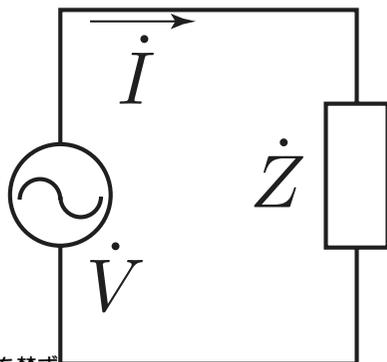
$$\dot{Z} = j\omega L[\Omega]$$

(実部が0)



$$\dot{Z} = \frac{1}{j\omega C} = -j\frac{1}{\omega C}[\Omega]$$

(実部が0)



以降は全て \dot{Z} として考える

これ以降、複素電圧や複素電流での「複素」は省略されている場合が多いので注意。

※ベクトル記述(太字やドット)の有無で判別する

※瞬時値と紛らわしい場合には明記される

4.4 交流回路における 基本的な法則(p.94)

直流回路での基本的な法則は R を Z に置き換えて計算が可能。

- 抵抗の直列接続の法則
- 分圧の法則
- キルヒホッフの法則
- などなど

※並列については後日

アドミタンス

コンダクタンス (p. 4 式 (1.3): $I = \frac{V}{R} = GV, G = \frac{1}{R} [S]$) と同じ考え方で、インピーダンス Z の逆数。

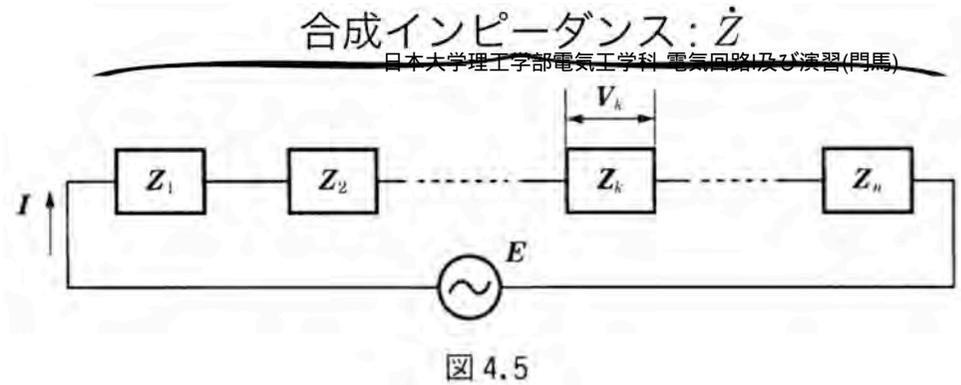
$$\text{アドミタンス } \dot{Y} = \frac{1}{\dot{Z}} [S]$$

従って、

$$\dot{I} = \dot{V}\dot{Y} \text{ または } \dot{V} = \frac{\dot{I}}{\dot{Y}}$$

詳細は後日、並列回路で扱う。

4.4.1 複素インピーダンス・複素アドミタンスの直列接続(p.95)



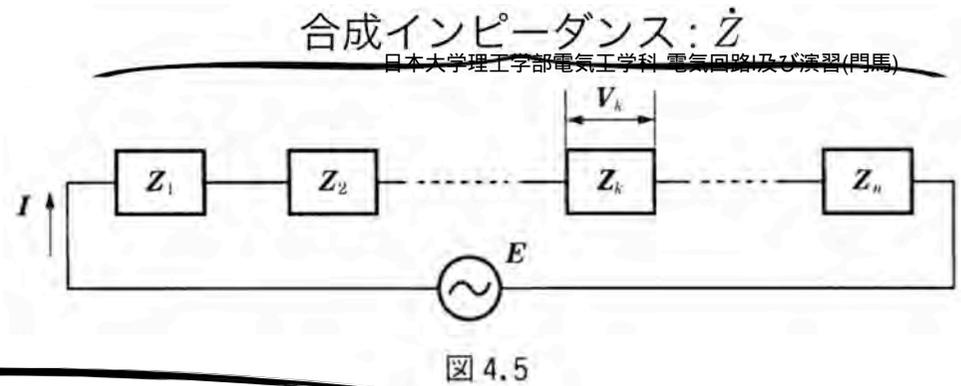
n 個のインピーダンス $\dot{Z}_1, \dot{Z}_2, \dots, \dot{Z}_n$ が直列に接続されている場合、合成インピーダンス \dot{Z} は

$$\dot{Z} = \dot{Z}_1 + \dot{Z}_2 + \dots + \dot{Z}_n = \sum_{k=1}^n \dot{Z}_k \dots (4.44)$$

n 個のアドミタンス $\dot{Y}_1 = \frac{1}{\dot{Z}_1}, \dot{Y}_2 = \frac{1}{\dot{Z}_2}, \dots, \dot{Y}_n = \frac{1}{\dot{Z}_n}$ が直列に接続されている場合、合成アドミタンス \dot{Y} は

$$\frac{1}{\dot{Y}} = \frac{1}{\dot{Y}_1} + \frac{1}{\dot{Y}_2} + \dots + \frac{1}{\dot{Y}_n} = \sum_{k=1}^n \frac{1}{\dot{Y}_k} \dots (4.45)$$

4.4.1 複素インピーダンス・複素アドミタンスの直列接続(p.95)



n 個のインピーダンス $\dot{Z}_1, \dot{Z}_2, \dots, \dot{Z}_n$ が直列に接続されている場合、合成インピーダンス \dot{Z} は

※直列の場合はインピーダンスで合成する

$$\dot{Z} = \dot{Z}_1 + \dot{Z}_2 + \dots + \dot{Z}_n = \sum_{k=1}^n \dot{Z}_k \dots (4.44)$$

n 個のアドミタンス $\dot{Y}_1 = \frac{1}{\dot{Z}_1}, \dot{Y}_2 = \frac{1}{\dot{Z}_2}, \dots, \dot{Y}_n = \frac{1}{\dot{Z}_n}$ が直列に接続されている場合、合成アドミタンス \dot{Y} は

$$\frac{1}{\dot{Y}} = \frac{1}{\dot{Y}_1} + \frac{1}{\dot{Y}_2} + \dots + \frac{1}{\dot{Y}_n} = \sum_{k=1}^n \frac{1}{\dot{Y}_k} \dots (4.45)$$

4.4.2 交流回路における分圧の法則(p.96)

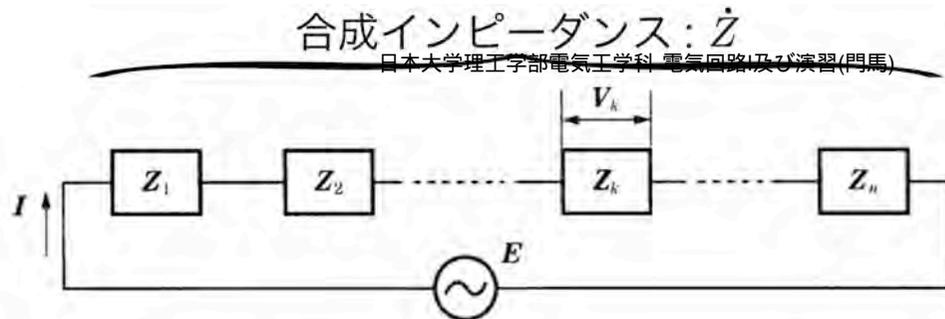


図 4.5

Source: ポイントで学ぶ電気回路, 三浦光著

合成インピーダンスが \dot{Z} の、 n 個のインピーダンス $\dot{Z}_1, \dot{Z}_2, \dots, \dot{Z}_n$ が直列に接続され、全体に起電力 \dot{E} が加えられた時、電流 \dot{I} は

$$\dot{I} = \frac{\dot{E}}{\dot{Z}} = \frac{\dot{E}}{\dot{Z}_1 + \dot{Z}_2 + \dots + \dot{Z}_n} \dots (4.48)$$

となる。ここで k 番目のインピーダンス \dot{Z}_k にかかる電圧を \dot{V}_k とすると分圧の法則より

$$\dot{V}_k = \dot{Z}_k \dot{I} = \frac{\dot{Z}_k}{\dot{Z}_1 + \dot{Z}_2 + \dots + \dot{Z}_n} \dot{E} \dots (4.49)$$

4.4.3 交流回路における キルヒホッフの法則(p.98)

(a) キルヒホッフの第一法則 (電流連続の法則)

回路網中の任意の接続点に流れ込む電流 $\dot{I}_k (k = 1, 2, \dots, n)$ の総和は零である。

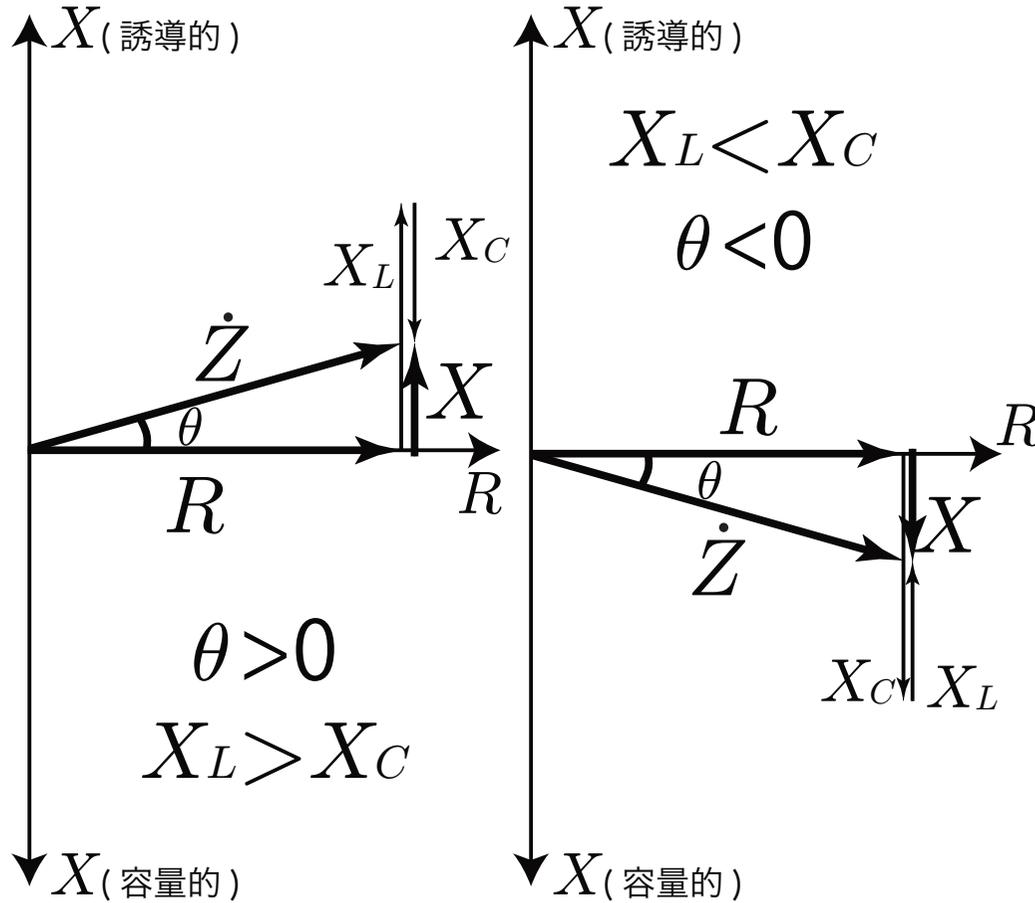
$$\sum_{k=1}^n \dot{I}_k = 0 \dots (4.52)$$

(b) キルヒホッフの第二法則 (電圧平衡の法則)

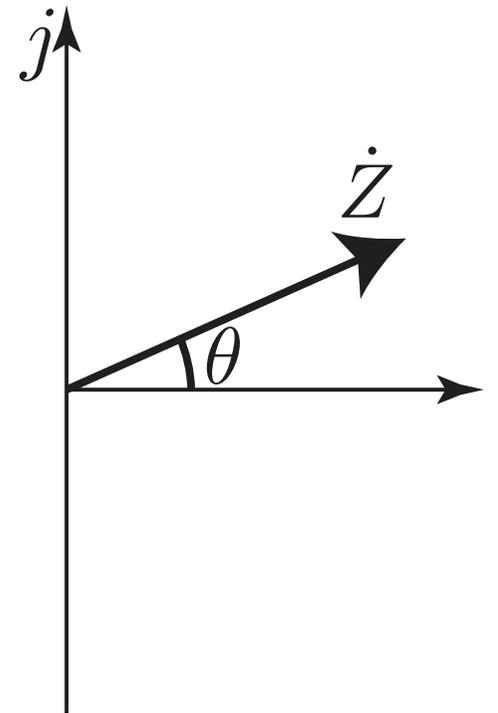
回路網中の任意の閉路において、一方向を正とすると、すべての起電力 $\dot{E}_k (k = 1, 2, \dots, n)$ および電圧降下 $\dot{V}_l (l = 1, 2, \dots, m)$ の代数和は零である。

$$\sum_{k=1}^n \dot{E}_k - \sum_{l=1}^m \dot{V}_l = 0 \dots (4.53)$$

4.5 複素数表示による基本回路の計算 (p.98)



インピーダンス図



インピーダンスを複素平面のインピーダンス図に適用したい

無断転載を禁ず

RLC 直列回路(p105)

※教科書とは説明の順番が異なるので注意

なぜ RLC 直列回路が先なのか

- RC 直列回路、 RL 直列回路、 LC 直列回路(後日)は特殊な例
- RLC 直列回路のいずれかの素子の抵抗またはリアクタンスが0になった場合
- RLC 直列回路が理解できれば後は同じ話

極座標系 $\dot{Z} = |\dot{Z}| \angle \theta \dots (4.12)$

動径, 大きさ $|\dot{Z}| = \sqrt{a^2 + b^2} \dots (4.3)$

偏角 $\theta = \tan^{-1} \left(\frac{b}{a} \right)$

直交座標系 $a + jb$

$a = |\dot{Z}| \cos \theta \dots (4.2)$

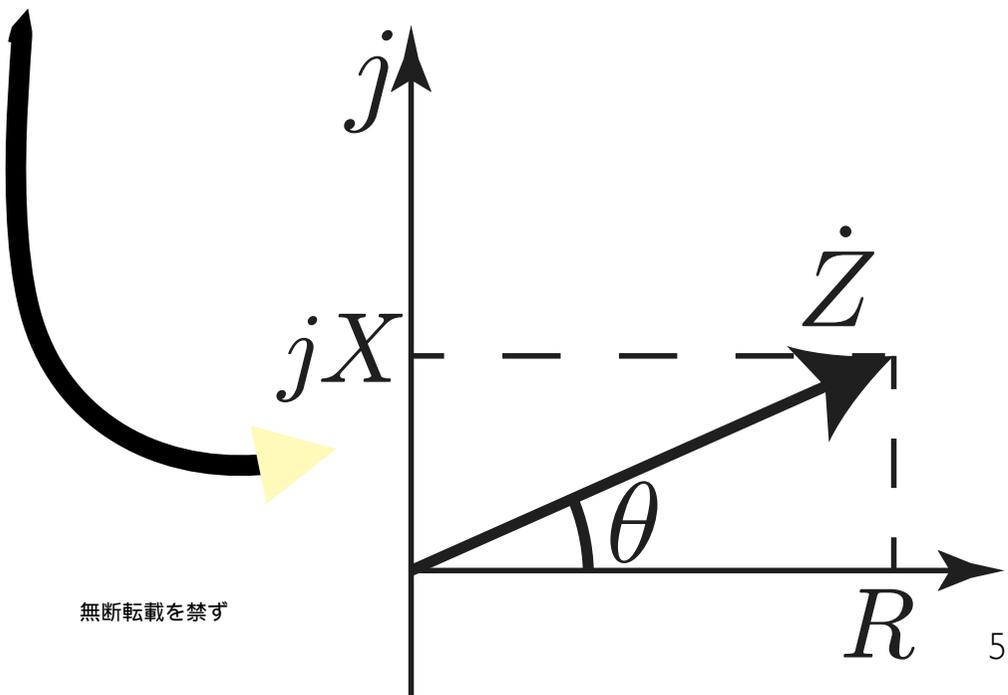
$b = |\dot{Z}| \sin \theta$

$\dot{Z} = a + jb \dots (4.1)$

$= |\dot{Z}| (\cos \theta + j \sin \theta) \dots (4.4)$

$= |\dot{Z}| e^{j\theta} \dots (4.11)$

オイラーの公式: $e^{\pm j\theta} = \cos \theta \pm j \sin \theta \dots (4.10)$



無断転載を禁ず

やること

日本大学理工学部電気工学科 電気回路I及び演習(門馬)

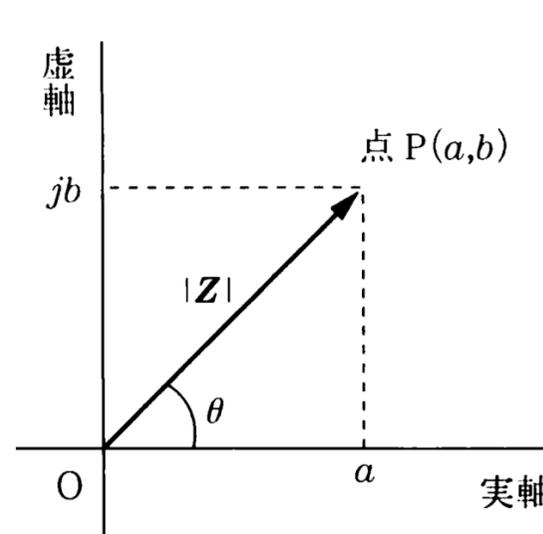


図 4.1

$\dot{Z} = R + jX = R + j \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right)$
 $= |\dot{Z}| (\cos \theta + j \sin \theta)$

$|\dot{Z}| = \sqrt{R^2 + X^2} = \sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right)^2}$

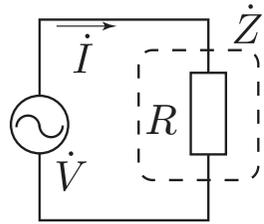
$\theta = \tan^{-1} \frac{X}{R} = \tan^{-1} \frac{\omega L - \frac{1}{\omega C}}{R}$

$R = |\dot{Z}| \cos \theta$

$X = |\dot{Z}| \sin \theta$

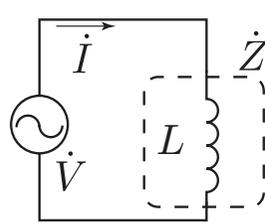
Source: ポイントで学ぶ電気回路, 三浦光著

単一の素子での複素インピーダンス



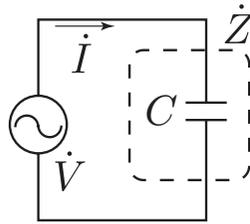
$$\dot{Z} = R[\Omega]$$

(虚部が0)



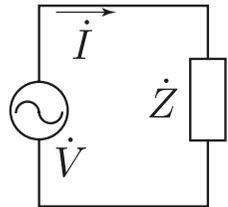
$$\dot{Z} = j\omega L[\Omega]$$

(実部が0)



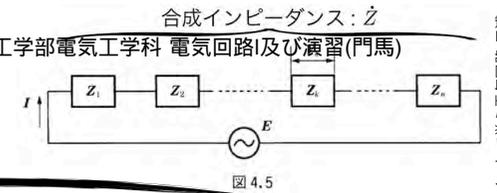
$$\dot{Z} = \frac{1}{j\omega C} = -j\frac{1}{\omega C}[\Omega]$$

(実部が0)



以降は全て \dot{Z} として考える

4.4.1 複素インピーダンス・複素アドミタンスの直列接続(p.95)



n 個のインピーダンス $\dot{Z}_1, \dot{Z}_2, \dots, \dot{Z}_n$ が直列に接続されている場合、合成インピーダンス \dot{Z} は

※直列の場合はインピーダンスで合成する

$$\dot{Z} = \dot{Z}_1 + \dot{Z}_2 + \dots + \dot{Z}_n = \sum_{k=1}^n \dot{Z}_k \dots (4.44)$$

n 個のアドミタンス $\dot{Y}_1 = \frac{1}{\dot{Z}_1}, \dot{Y}_2 = \frac{1}{\dot{Z}_2}, \dots, \dot{Y}_n = \frac{1}{\dot{Z}_n}$ が直列に接続されている場合、合成アドミタンス \dot{Y} は

$$\frac{1}{\dot{Y}} = \frac{1}{\dot{Y}_1} + \frac{1}{\dot{Y}_2} + \dots + \frac{1}{\dot{Y}_n} = \sum_{k=1}^n \frac{1}{\dot{Y}_k} \dots (4.45)$$

となる。

RLC 直列回路での合成インピーダンス

直列の場合は各素子を複素インピーダンスに置き換えて足すだけで良い。合成インピーダンスを \dot{Z} とすれば、

$$\dot{Z} = \underbrace{R}_{R \text{ のぶん}} + \underbrace{j\omega L}_{L \text{ のリアクタンスのぶん}} + \underbrace{\frac{1}{j\omega C}}_{C \text{ のリアクタンスのぶん}}$$

$$= R + j \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right) [\Omega]$$

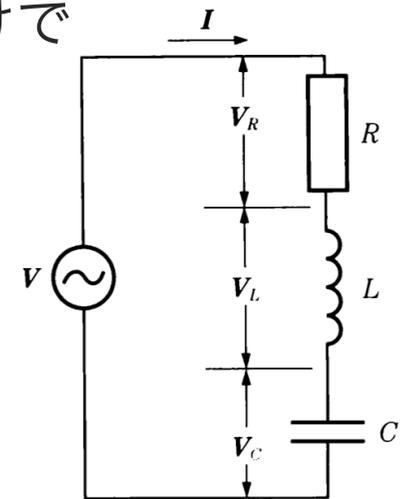


図 4.17

RLC直列回路のインピーダンス図

$$\dot{Z} = \dot{Z}_R + \dot{Z}_L + \dot{Z}_C = R + j \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right) \dots (4.76)$$

$$= |\dot{Z}| e^{j\theta} = |\dot{Z}| \angle \theta \dots$$

大きさ $|\dot{Z}| = \sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right)^2}$

偏角 $\theta = \tan^{-1} \frac{\omega L - \frac{1}{\omega C}}{R} \dots (4.77)$

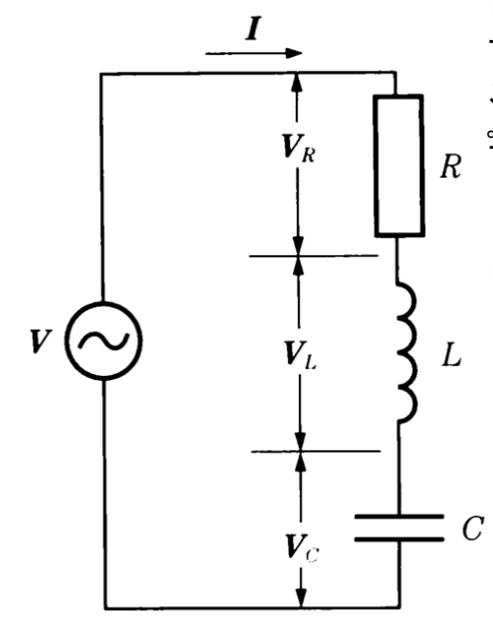
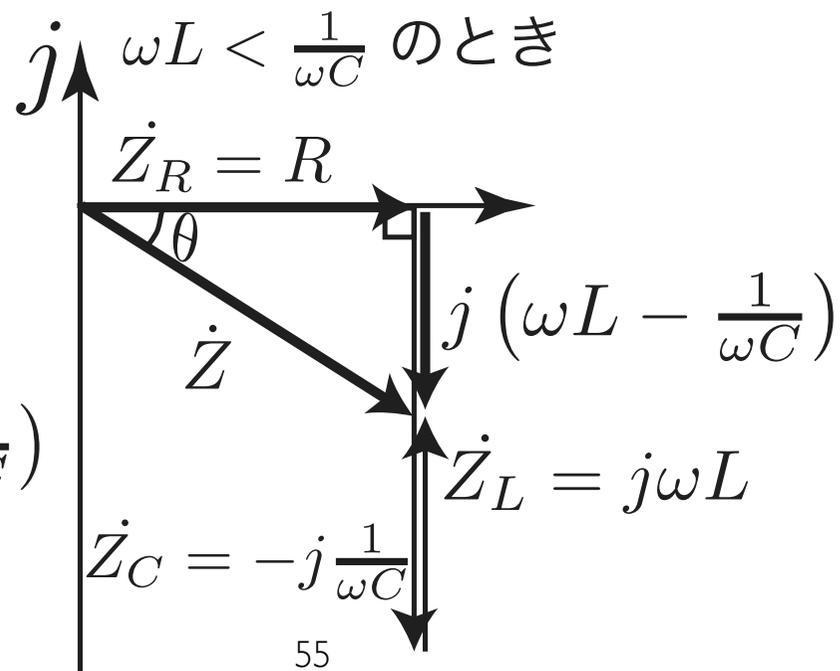
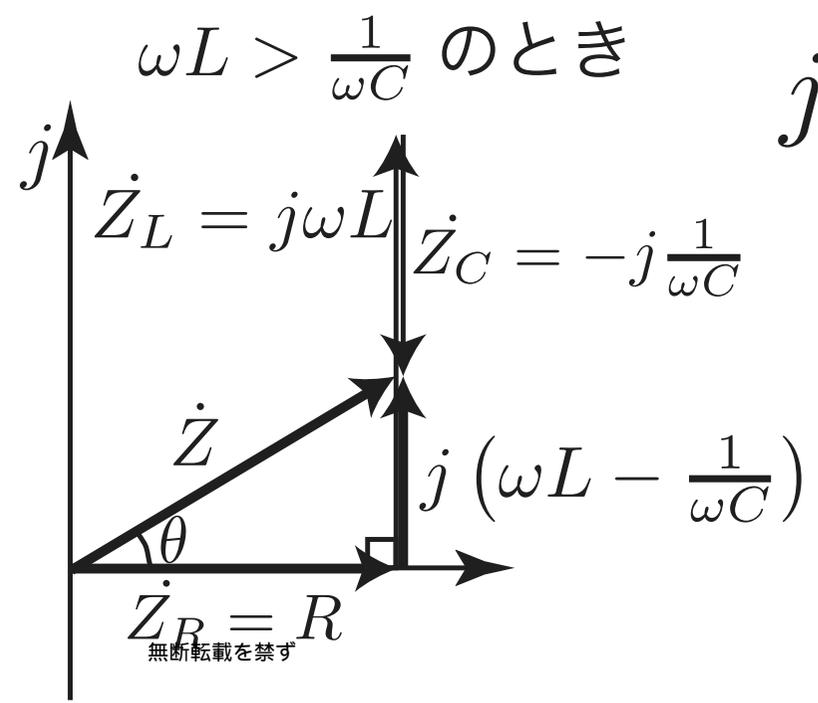


図 4.17

RLC直列回路の各素子の電圧降下から考えた場合 (p106)

R, L, C 各素子の電圧降下を $\dot{V}_R, \dot{V}_L, \dot{V}_C$ とし、全体にかかる電圧を \dot{V} とすると

$$\dot{V}_R = R\dot{I}, \dot{V}_L = j\omega L\dot{I}, \dot{V}_C = \frac{\dot{I}}{j\omega C} = -j\frac{\dot{I}}{\omega C}$$

$$\dot{V} = \dot{V}_R + \dot{V}_L + \dot{V}_C$$

$$= R\dot{I} + j\omega L\dot{I} - j\frac{1}{\omega C}\dot{I}$$

$$= \left[R + j \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right) \right] \dot{I} \dots (4.75)$$

$$\dot{Z} = R + j \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right) \dots (4.76) \text{ とすると}$$

$$\dot{V} = \dot{Z}\dot{I}$$

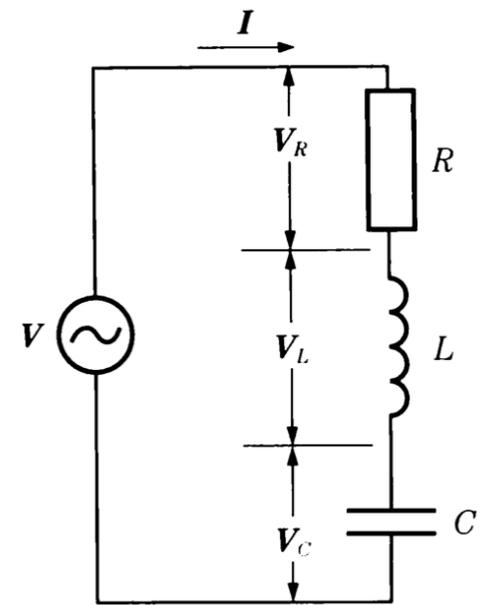


図 4.17

Source: ポイントで学ぶ電気回路, 三浦光著

RLC直列回路の複素インピーダンスのまとめ

想像上のもの

これらは合理的な計算をするために考えられた想像上のもの

複素インピーダンス \dot{Z} [Ω]

$$\dot{Z} = R + j \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right) = R + jX$$

$$|\dot{Z}| = \sqrt{R^2 + X^2} = \sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C} \right)^2}$$

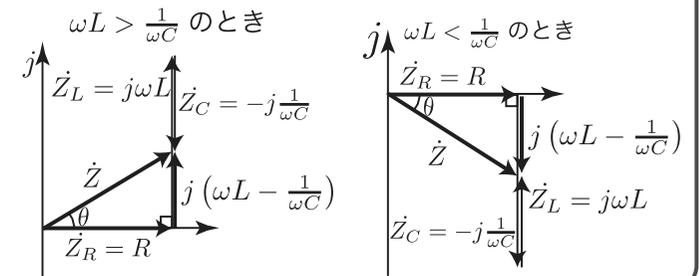
$$\theta = \tan^{-1} \left(\frac{X}{R} \right) = \tan^{-1} \left(\frac{\omega L - \frac{1}{\omega C}}{R} \right)$$

- ・オームの法則で使える
- ・実在する抵抗 R と想像上のリアクタンス X を混ぜる方法
- ・複素空間でインピーダンスを扱い R を実部、リアクタンス X を虚部として計算をする(実際には $\omega \rightarrow j\omega$ で計算)
- ・角周波数で X の値が変わる
- ・電流, 電圧間に位相差
 $R + jX$ の偏角で位相差が決まる
 正: 電流に対して電圧が進む
 負: 電流に対して電圧が遅れる

リアクタンス X [Ω]

$$X = X_L - X_C = \omega L - \frac{1}{\omega C}$$

- ・オームの法則で使える
- ・電流, 電圧間に位相差
 $X_L > X_C$: 誘導的
 電圧が電流より $\pi/2$ 進む
 電流が電圧より $\pi/2$ 遅れる
 $X_L < X_C$: 容量的
 電圧が電流より $\pi/2$ 遅れる
 電流が電圧より $\pi/2$ 進む
- ・角周波数で値が変わる



実在するもの

- ・抵抗 R
- ・コイル L (後で出る M)
(自己(相互)インダクタンス)
- ・コンデンサ C
(静電容量)
- ・ R のみオームの法則で使える
- ・これらは角周波数が変わっても値が変わらない

※抵抗等の基本素子、リアクタンスは複素インピーダンスにしてから複素インピーダンス同士で計算すること

無断転載を禁ず

マグロウヒル 6.8 (p76)

図 6-23 に示す直列回路において、電流の実効値が 5A であるという。電圧計をこの回路の両端子に繋げば、その読みは、いくらか。また、それぞれの回路素子につなげば、いくらを示すか。

電圧計=電子電圧計と解釈して
大きさだけが答えになる

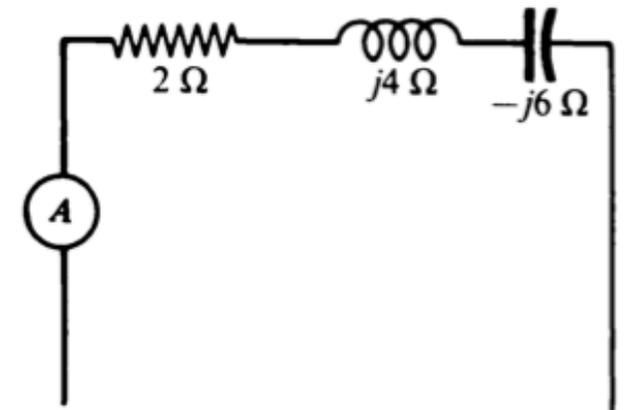


図 6 - 23

Source: マグロウヒル大学演習 電気回路, J. A.

Edminister

マグロウヒル 6.8の出題意図

図 6-23 に示す直列回路において、電流の実効値が 5A で
複素インピーダンスを求める

あるという。電圧計をこの回路の両端子に繋げば、その
オームの法則で複素電圧を求める

読みは、いくらか。また、それぞれの回路素子につなげ

各素子の電圧をオームの法則で求める
ば、いくらを示すか。

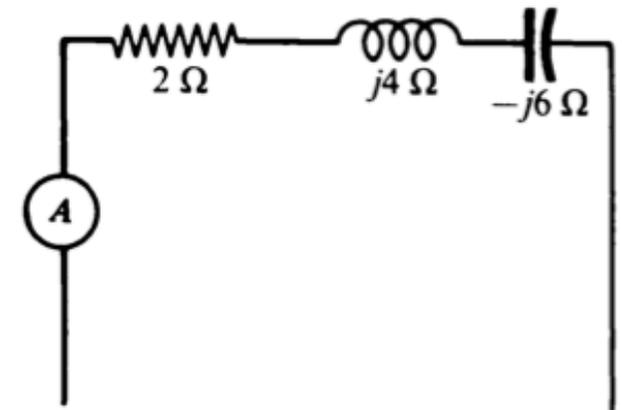


図 6 - 23

Source: マグロウヒル大学演習 電気回路, J. A.

電圧計=電子電圧計と解釈して
大きさだけが答えになる

6.8 図6-23に示す直列回路において、電流の実効値が5 Aであるという。電圧計をこの回路の両端子につなげば、その読みは、いくらか。また、それぞれの回路素子の両端につなげば、いくらを示すか。

日本大学理工学部電気工学科 電気回路I及び演習(門馬)

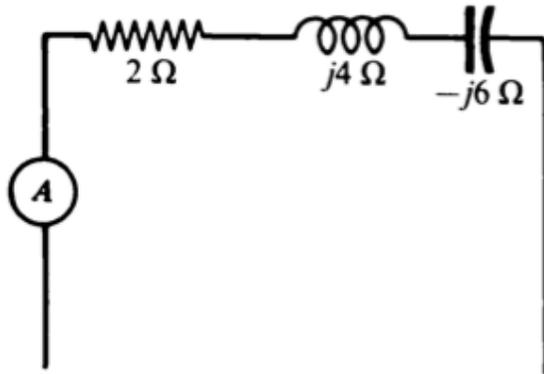


図 6 - 23

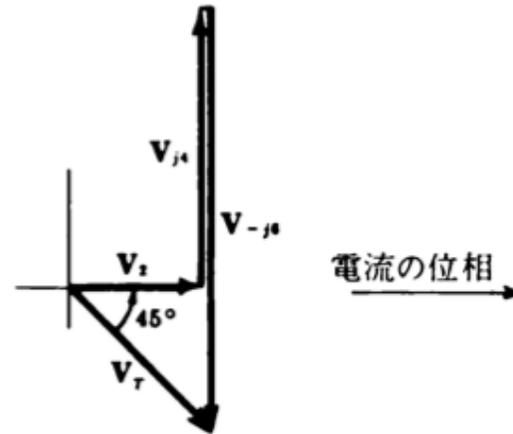


図 6 - 24

〔解〕 等価インピーダンスは、 $Z_{eq} = 2 + j4 - j6 = 2.83 \angle -45^\circ \Omega$ になる。したがって、電圧計の読みはそれぞれ $V_R = 5(2.83) = 14.14V$ 、 $V_L = 5(2) = 10V$ 、 $V_{j4} = 5(4) = 20V$ 、および $V_{-j6} = 5(6) = 30V$ になる。図6-24に示すフェーサ図は、各回路素子の電圧の合成を示している。

題意では大きさのみ示せば良いが $\dot{I} = 5 \angle 0^\circ$ として各々の位相を含めた複素電圧を求めると、 $\dot{Z}_R = 2 \angle 0^\circ$ 、 $\dot{Z}_L = j4 = 4 \angle 90^\circ$ 、 $\dot{Z}_C = -j6 = 6 \angle (-90^\circ)$ より

$$\dot{Z} = \dot{Z}_R + \dot{Z}_L + \dot{Z}_C = 2 + j4 - j6 \simeq 2.83 \angle (-45^\circ) [\Omega]$$

$$\dot{V} = \dot{I} \dot{Z} = 5 \angle 0^\circ \times 2.83 \angle (-45^\circ) \simeq 14.14 \angle (-45^\circ) [V]$$

$$\dot{V}_R = \dot{I} \dot{Z}_R = 5 \angle 0^\circ \times 2 \angle 0^\circ = 10 \angle 0^\circ [V]$$

$$\dot{V}_L = \dot{I} \dot{Z}_L = 5 \angle 0^\circ \times 4 \angle 90^\circ = 20 \angle 90^\circ [V]$$

$$\dot{V}_C = \dot{I} \dot{Z}_C = 5 \angle 0^\circ \times 6 \angle (-90^\circ) = 30 \angle (-90^\circ) [V]$$

4.5.1 RL の直列回路(p.98)

インピーダンス \dot{Z} については $\dot{Z}_1 = R$ と $\dot{Z}_2 = j\omega L$ の足し算と考えれば良い。全体のインピーダンス $\dot{Z} = R + j\omega L$ となる。

抵抗 R と自己インダクタンス L の電圧降下をそれぞれ \dot{V}_R, \dot{V}_L とすると

$$\dot{V}_R = RI[V]$$

$$\dot{V}_L = j\omega LI[V]$$

($\dot{V} - (\dot{V}_R + \dot{V}_L) = 0$:キルヒホッフの第二法則より)

$$\dot{V} = \dot{V}_R + \dot{V}_L$$

$$\dot{V} = (R + j\omega L)\dot{I} = \dot{Z}\dot{I} \dots (4.55), (4.57)$$

$$\dot{Z} = \frac{\dot{V}}{\dot{I}} = R + j\omega L[\Omega] \dots (4.56)$$

無断転載を禁ず

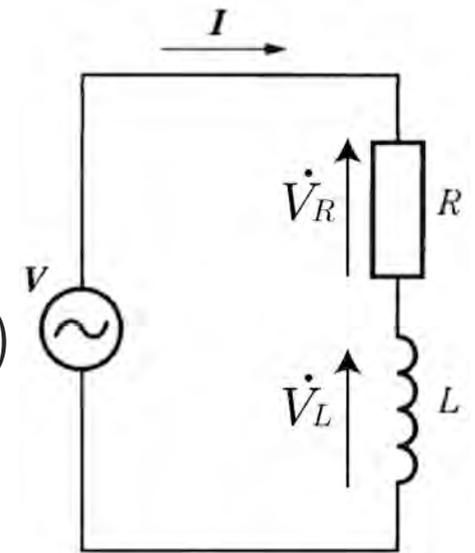


図 4.7

Source: ポイントで学ぶ電気回路,
三浦光著

4.5.1 RL の直列回路(p.98)

また \dot{Z} は大きさを $|\dot{Z}|$ 、偏角を θ とすると

$$\dot{Z} = |\dot{Z}|e^{j\theta} = |\dot{Z}|\angle\theta \dots (4.58)$$

$$|\dot{Z}| = \sqrt{R^2 + (\omega L)^2}$$

$$\theta = \tan^{-1} \frac{\omega L}{R}$$

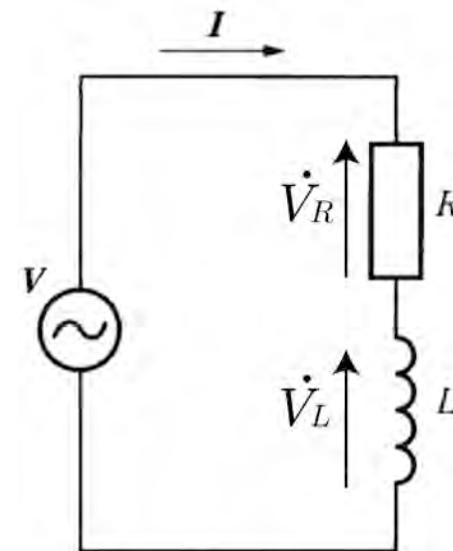


図 4.7

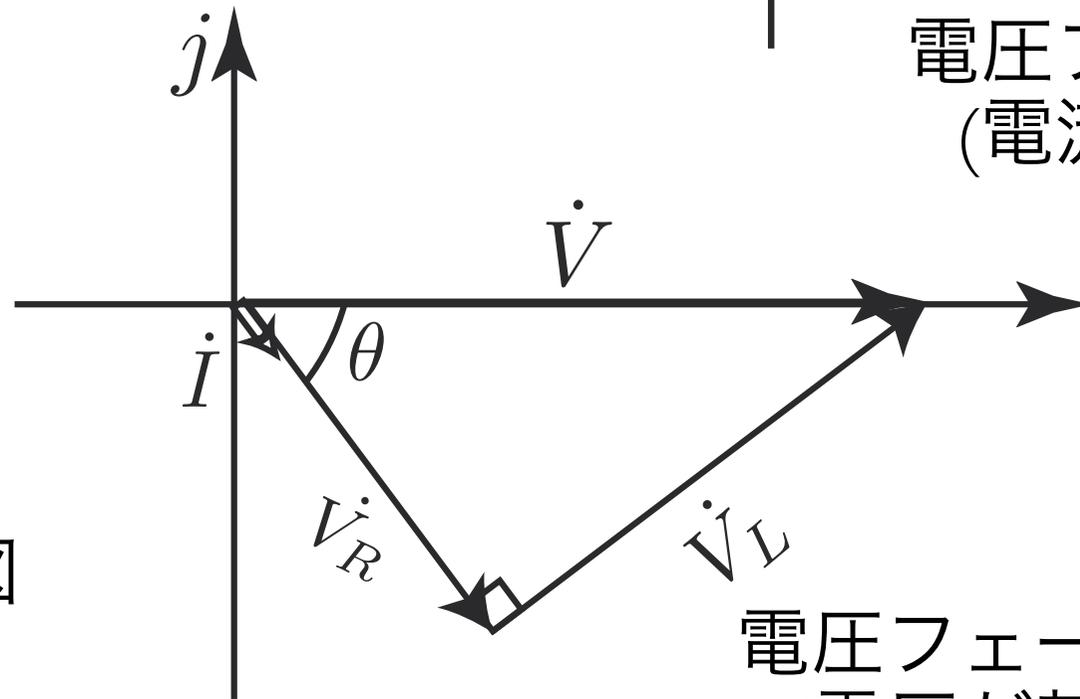
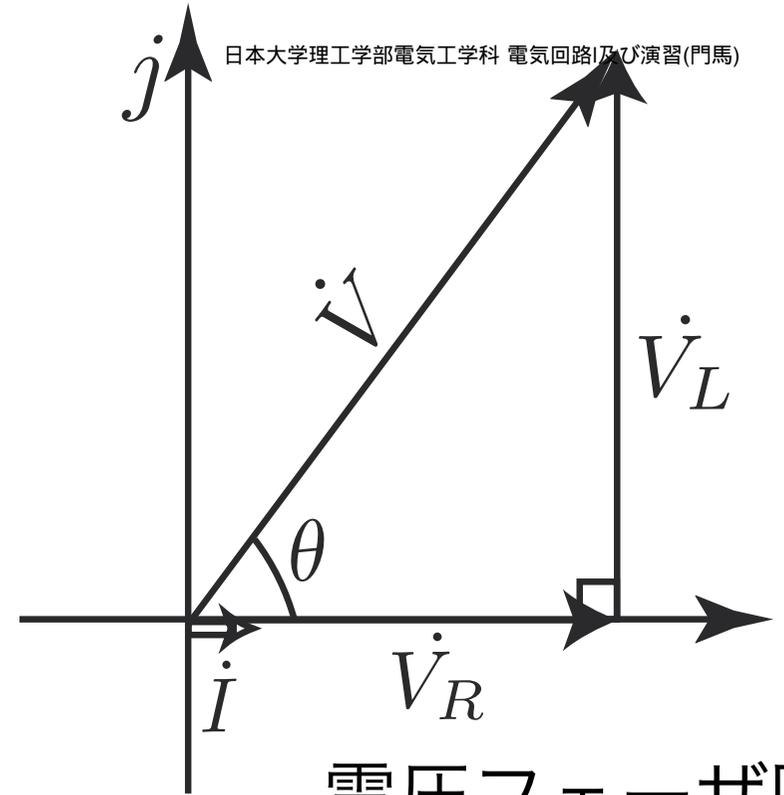
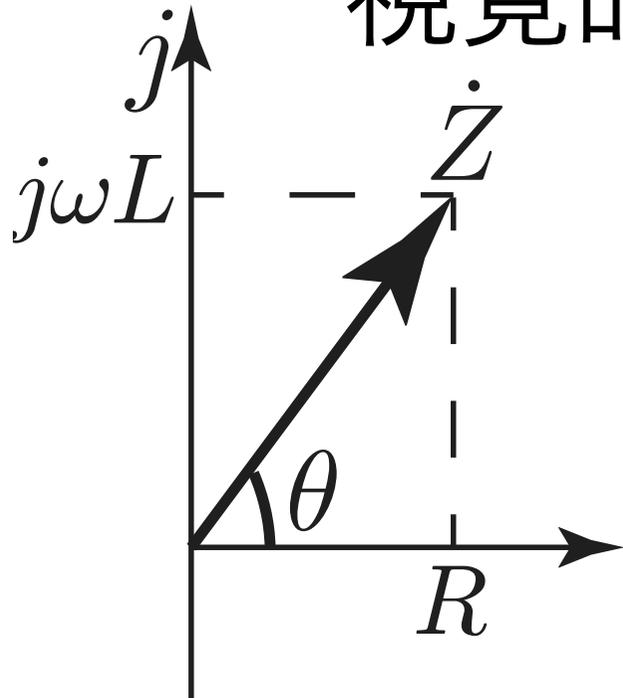
Source: ポイントで学ぶ電気回路, 三浦光著

で求まる。従って $\dot{V} = \dot{Z}I$ (式 (4.57)) に代入すると

$$\dot{V} = |\dot{Z}|\angle\theta \times \dot{I}$$

となり、 \dot{V} は \dot{I} を「 $|\dot{Z}|$ 倍して位相を θ 進めた」値になる。

インピーダンス図と 電圧フェーザ図による 視覚的な理解



※インピーダンス図
と電圧フェーザ図
は別の空間

無断転載を禁ず

例題4.3 (p.100)

RL 直列回路において $R = 3[\Omega]$, $L = 10[mH]$ である。角周波数 $\omega = 400[rad/s]$ で実効値が $I = 1.41[A]$ 、(位相 $\theta = 0$ ※断わりがない場合は 0 とする) の電流が流れるとき、加えられた複素電圧を求めよ。

例題4.3の出題意図

複素インピーダンスを求める
 RL 直列回路において $R = 3[\Omega], L = 10[mH]$ である。角
 $j\omega L$ が求まる
周波数 $\omega = 400[rad/s]$ で実効値が $I = 1.41[A]$ 、(位相
複素電流を求める
 $\theta = 0$ ※断わりがない場合は 0 とする) の電流が流れる
とき、加えられた 複素電圧 を求めよ。
式(4.55)を使う

回路の要素が与えられ、電圧か電流が未知な場合の解き方

1. 複素インピーダンスの式を立てる
2. 実部と虚部をそれぞれ簡単にする
3. 複素インピーダンスを極座標形式か指数関数形式に変換する
4. $\dot{V} = \dot{Z}\dot{I}$ から未知の値 (複素電圧、複素電流) を求める

回路の要素が与えられ、電圧か電流が未知な場合の解き方

1. 複素インピーダンスの式を立てる
2. 実部と虚部をそれぞれ簡単にする
3. 複素インピーダンスを極座標形式か指数関数形式に変換する
4. $\dot{V} = \dot{Z}\dot{I}$ から未知の値 (複素電圧、複素電流) を求める

例題4.3 解答例

$$\begin{aligned}\dot{Z} &= R + j\omega L = 3 + j400 \times 10 \times 10^{-3} \\ &= 3 + j4[\Omega] = 5e^{j53.1^\circ} [\Omega] = 5\angle 53.1^\circ [\Omega]\end{aligned}$$

複素電流は $\dot{I} = I\angle\theta = 1.41\angle 0^\circ$ より

$$\dot{V} = \dot{Z}\dot{I} = 5\angle 53.1^\circ \times 1.41\angle 0^\circ = 7.05\angle (53.1^\circ + 0) = 7.05\angle 53.1^\circ [V]$$

4.5.2 RCの直列回路(p.100)

インピーダンス \dot{Z} については $\dot{Z}_1 = R$ と $\dot{Z}_2 = \frac{1}{j\omega C} = -j\frac{1}{\omega C}$ の足し算と考えれば良い。全体のインピーダンス $\dot{Z} = R - j\frac{1}{\omega C}$ となる。抵抗 R と静電容量 C のコンデンサの電圧降下をそれぞれ \dot{V}_R, \dot{V}_C とすると、

$$\dot{V}_R = R\dot{I}, \dot{V}_C = \frac{1}{j\omega C}\dot{I}$$

キルヒホッフの第二法則より $\dot{V} - (\dot{V}_R + \dot{V}_C) = 0$ なので

$$\dot{V} = \dot{V}_R + \dot{V}_C = \left(R + \frac{1}{j\omega C} \right) \dot{I} = \dot{Z}\dot{I} \dots (4.57, 60)$$

$$\dot{Z} = \frac{\dot{V}}{\dot{I}} = R + \frac{1}{j\omega C} [\Omega] = R - j\frac{1}{\omega C} [\Omega] \dots (4.61)$$

$$= R + j \left(-\frac{1}{\omega C} \right) [\Omega]$$

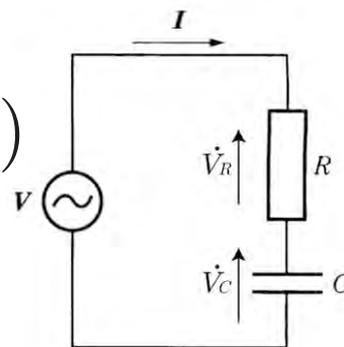


図 4.9

4.5.2 RC の直列回路(p.100)

また \dot{Z} は大きさを $|\dot{Z}|$ 、偏角を θ とすると

$$\dot{Z} = |\dot{Z}|e^{j\theta} = |\dot{Z}|\angle\theta \dots (4.62)$$

$$|\dot{Z}| = \sqrt{R^2 + \left(-\frac{1}{\omega C}\right)^2}$$

$$\theta = \tan^{-1} \frac{-\frac{1}{\omega C}}{R} = \tan^{-1} \frac{-1}{\omega CR}$$

で求まる。従って式 (4.57) に代入すると

$$\dot{V} = |\dot{Z}|\angle\theta \times \dot{I}$$

となり、 \dot{V} は \dot{I} を「 $|\dot{Z}|$ 倍して位相を θ 進めた (θ は負)、即ち $|\theta|$ 遅らせた」値になる。

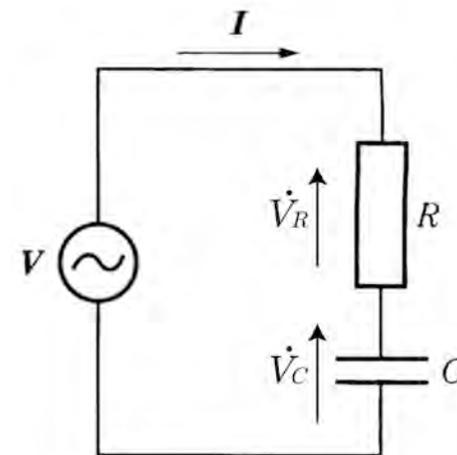
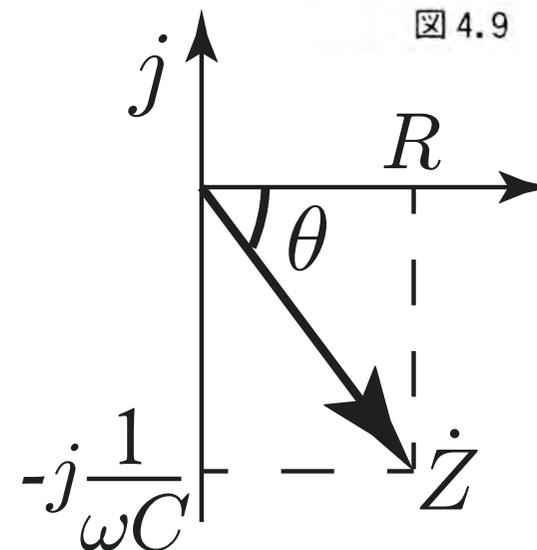
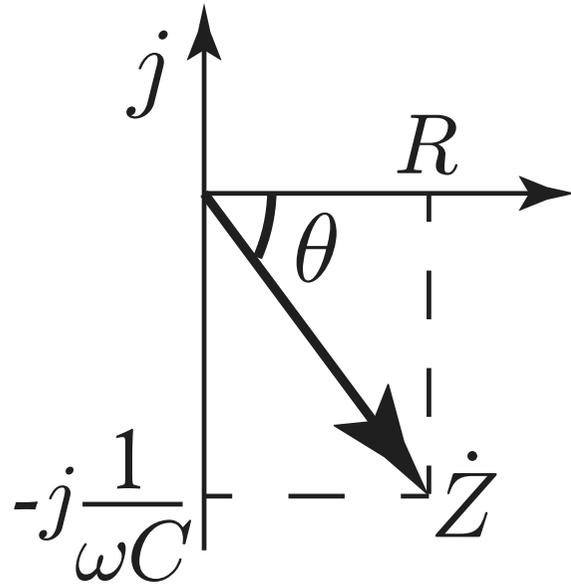


図 4.9



インピーダンス図と 電圧フェーザ図による 視覚的な理解



インピーダンス図
図4.10 (p.101)

※インピーダンス図
と電圧フェーザ図
は別の空間

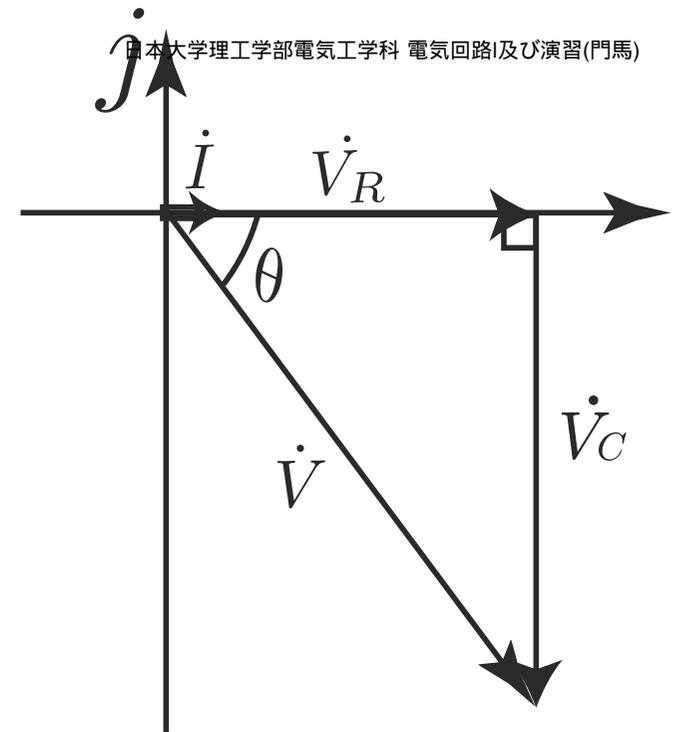
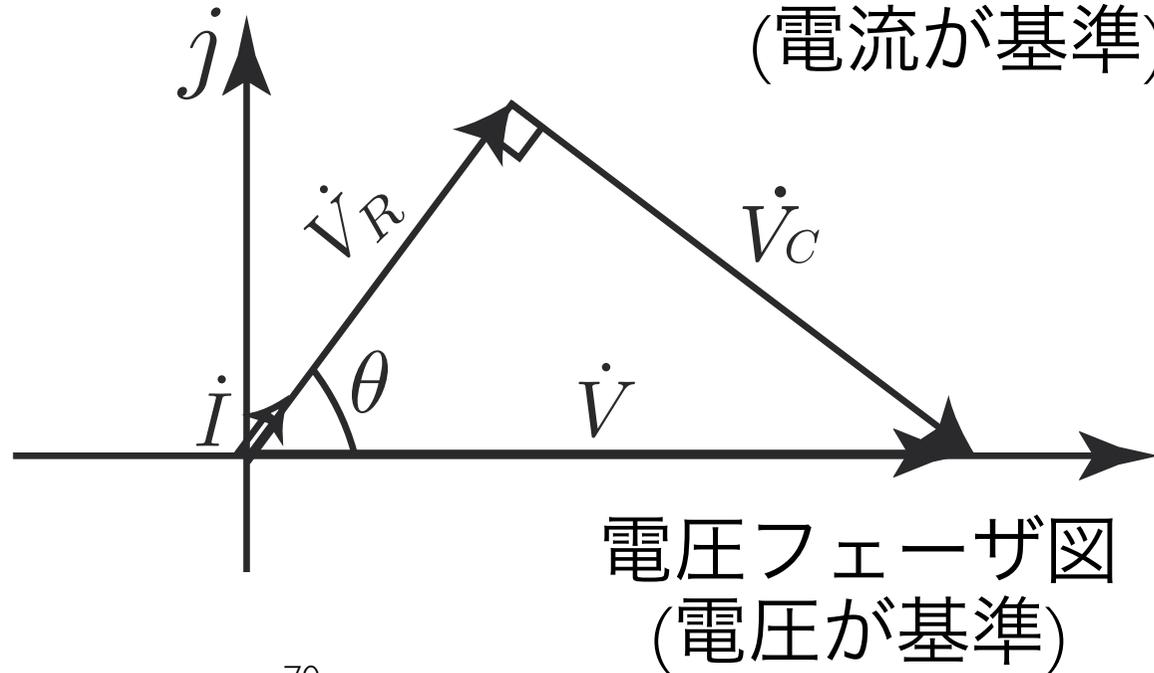


図4.11 電圧フェーザ図
(電流が基準)



電圧フェーザ図
(電圧が基準)

Q. 14

$$\dot{Z} = R + \frac{1}{j\omega C}$$

に対して $R = 10k[\Omega]$, $\omega = 2\pi f[\text{rad/s}]$,
 $f = 2k[\text{Hz}]$, $C = 0.01\mu[\text{F}]$ のとき \dot{Z} を求めよ

Q.14 解答

$$\begin{aligned}
 \dot{Z} &= R + \frac{1}{j\omega C} = 10 \times 10^3 + \frac{1}{j \times 2\pi \times 2 \times 10^3 \times 0.01 \times 10^{-6}} \\
 &= 10 \times 10^3 + (j\pi \times 0.04 \times 10^3 \times 10^{-6})^{-1} \\
 &= 10 \times 10^3 + (j\pi \times 0.04 \times 10^{-3})^{-1} \\
 &\simeq 10000 - j7958 [\Omega] \\
 &\simeq 12780 \angle -38.5^\circ [\Omega]
 \end{aligned}$$

- $10 [\text{Exp}] 3 [+][() [i][2\text{ndF}][\pi][\times] .04 [\text{Exp}][(-)] 3 [()] [2\text{ndF}][x^{-1}][=]$
- $[2\text{ndF}][\rightarrow \mathbf{r}\theta]$ で極座標系、 $[2\text{ndF}][\rightarrow \mathbf{xy}]$ で直交座標系