

12. Въпрос

Комплексна форма на основните закони за електрически вериги. Мощности при синусоидални режими.

Комплексна форма на основните закони за електрически вериги

При анализа на синусоидални режими в линейни електрически вериги най-често се използва метода с комплексни образи, при което синусоидално изменящите се токове и напрежения се заменят с техните **комплексни образи**, а реалните резистори, бобини и кондензатори с **комплексни съпротивления**. Процесите във веригата се описват с уравнения, получени на базата на **основните закони за електрически вериги в комплексна форма**.

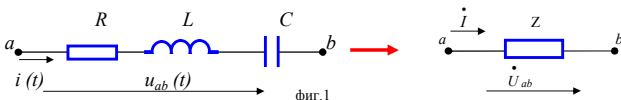
1. Закон на Ом

а) Закон на Ом за пасивен участък

Законът на Ом за пасивен участък (фиг.1) от ел. верига се записва в комплексен вид като:

$$\dot{I} = \frac{\dot{U}_{ab}}{Z} = \frac{\dot{V}_a - \dot{V}_b}{Z}$$

където \dot{I} и \dot{U} са съответно комплексите на тока и напрежението в анализирания участък, а $Z = R + j(\omega L - \frac{1}{\omega C})$ е комплексното му съпротивление. Потенциалите на възлите **a** и **b** са означени с \dot{V}_a и \dot{V}_b . **Посоката на тока е от възел "a" към възел "b"** и поради това разглеждаме напрежението $\dot{U}_{ab} = \dot{V}_a - \dot{V}_b$.



За участъка от фиг.1 в сила са съотношенията:

$$\begin{aligned} i(t) &= i_m \sin(\omega t + \psi_i); & \dot{I} &= I e^{j\psi_i}; \\ u(t) &= u_m \sin(\omega t + \psi_u); & \dot{U} &= U e^{j\psi_u}; \\ u_m &= z I_m; \quad \psi_u = \psi_i + \varphi; & \dot{I} &= \frac{\dot{U}}{Z}; \quad Z = R + j(\omega L - \frac{1}{\omega C}) \\ z &= \sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}; & Z &= \frac{\dot{U}}{\dot{I}} = \frac{U e^{j\psi_u}}{I e^{j\psi_i}} = \frac{U}{I} e^{j(\psi_u - \psi_i)} = z e^{j\varphi}; \\ \varphi &= \arctg \frac{(\omega L - \frac{1}{\omega C})}{R} \end{aligned}$$

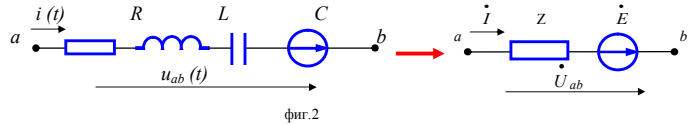
$$\dot{I} = \frac{\dot{U}}{Z}; \quad Z = R + j(\omega L - \frac{1}{\omega C})$$

б) Обобщен закон на Ом

Обобщеният закон на Ом се отнася за активен клон на ел. верига (фиг.2). Той се записва в комплексен вид като:

$$\dot{I} = \frac{\dot{U}_{ab} + \dot{E}}{Z} = \frac{\dot{V}_a - \dot{V}_b + \dot{E}}{Z}$$

където \dot{I} , \dot{U} и \dot{E} са съответно комплексите на тока, напрежението и електродвижещото напрежение в анализирания участък, а $Z = R + j(\omega L - \frac{1}{\omega C})$ е комплексното му съпротивление. Потенциалите на възлите **a** и **b** са означени с \dot{V}_a и \dot{V}_b . **Посоката на тока е от възел "a" към възел "b"** и поради това разглеждаме напрежението $\dot{U}_{ab} = \dot{V}_a - \dot{V}_b$. Знакът пред \dot{E} е плюс, тъй като посоките на тока и на източника на е.д.н. съвпадат. Ако посоките бяха различни знакът щеше да е минус.



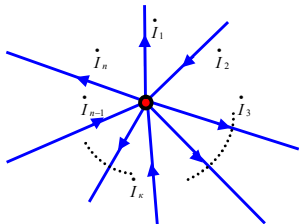
2. Закони на Кирхоф

Всички електрически вериги (линейни и нелинейни), при произволен характер на изменение на токовете и напреженията **се подчиняват на законите на Кирхоф!**

При синусоидален режим законите на Кирхоф могат да се записват в **комплексен вид** относно комплексите на токовете и напреженията.

а) I Закон на Кирхоф

$\sum_{k=1}^n \dot{I}_k = 0$ **Алгебричната сума** на токовете в даден възел е нула. (Сумата от влизащите е равна на сумата на излизащите от възела токове.)



Пример

$$-\dot{I}_1 + \dot{I}_2 - \dot{I}_3 + \dots + \dot{I}_k + \dots + \dot{I}_{n-1} - \dot{I}_n = 0$$

б) II Закон на Кирхоф

$$\sum_{k=1}^m \dot{I}_k Z_k = \sum_{k=1}^m \dot{E}_k$$

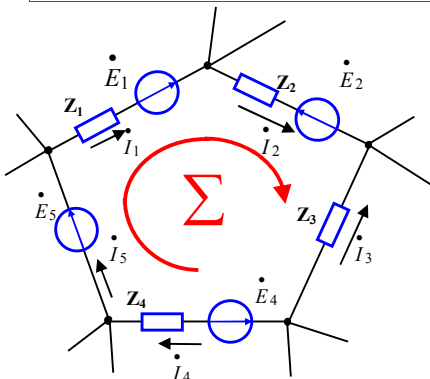
Алгебричната сума на напреженията за даден контур е равна на **алгебричната сума** на напреженията на източниците на е.д.н. в контура.

или

(Алгебричната сума на напреженията в произволен затворен контур е нула.)

Пример

$$\dot{I}_1 Z_1 + \dot{I}_2 Z_2 - \dot{I}_3 Z_3 + \dot{I}_4 Z_4 = \dot{E}_1 - \dot{E}_2 - \dot{E}_4 + \dot{E}_5$$

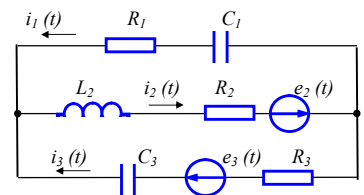


Пример 1. Анализ на синусоидални режими с използване на законите на Кирхоф (Метод с клонови токове).

Да се определят токовете $i_1(t)$, $i_2(t)$ и $i_3(t)$ за веригата от фиг.3 ако е известно:

$$\begin{aligned} e_2(t) &= 71 \sin(1000t + 45^\circ) V \\ e_2(t) &= 113 \sin(1000t + 90^\circ) V \end{aligned}$$

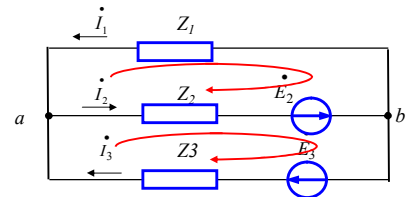
$$\begin{aligned} R_1 &= R_2 = 5 \Omega, \quad R_3 = 10 \Omega, \\ L_2 &= 10 \text{ mH}, \\ C_1 &= 200 \mu F, \quad C_3 = 125 \mu F. \end{aligned}$$



фиг.3

Решение

1. Определяме комплексните напрежения на източниците и комплексните съпротивления на веригата (фиг.4):



фиг.4

$$\dot{E}_2 = E_2 e^{j\psi_{e2}} = \frac{e_{2m}}{\sqrt{2}} e^{j\psi_{e2}} = \frac{71}{\sqrt{2}} e^{j45^\circ} = \frac{71}{\sqrt{2}} e^{j45^\circ}$$

$$50(\cos 45^\circ + j \sin 45^\circ) = 50(\frac{\sqrt{2}}{2} + j \frac{\sqrt{2}}{2}) = (35.5 + j35.5) V$$

$$\dot{E}_3 = E_3 e^{j\psi_{e3}} = \frac{e_{3m}}{\sqrt{2}} e^{j\psi_{e3}} = \frac{80}{\sqrt{2}} e^{j90^\circ} = \frac{80}{\sqrt{2}} e^{j90^\circ}$$

$$80(\cos 90^\circ + j \sin 90^\circ) = 80(0 + j) = j80 V$$

$$\omega = 1000 = 10^3 \text{ rad/s}$$

$$Z_1 = R_1 - j \frac{1}{\omega C_1} = 5 - j \frac{1}{10^3 \cdot 200 \cdot 10^{-6}} = (5 - j5) \Omega$$

$$Z_2 = R_2 + j\omega L_2 = 5 + j \cdot 10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-3} = (5 + j10) \Omega$$

$$Z_3 = R_3 - j \frac{1}{\omega C} = 10 - j \frac{1}{10^3 \cdot 125 \cdot 10^{-6}} = (5 - j8) \Omega$$

2. Определяме брой клонове и брой възли във веригата:

брой възли $n=2$,
брой клонове $m=3$

3. Записваме система уравнения по метода с клонови токове:

- $n-I=I$ уравнения по I закон на Кирхоф
- $k=m-n+I=2$ уравнения по II закон на Кирхоф

за възел "а":
$$-I_1 + I_2 - I_3 = 0$$

за двата контура:
$$\begin{cases} -I_1 Z_1 - I_2 Z_2 = -E_2 \\ I_2 Z_2 + I_3 Z_3 = E_2 + E_3 \end{cases}$$

4. Заместваме със стойности и решаваме системата:

$$\begin{cases} -I_1 + I_2 - I_3 = 0 \\ -I_1(5 - j5) - I_2(5 + j10) = -(35,5 + j35,5) \\ I_2(5 + j10) + I_3(10 - j8) = (35,5 + j35,5) + j80 \end{cases}$$

5. Получаваме комплексите на трите тока:

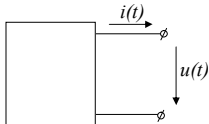
$$\begin{aligned} \dot{I}_1 &= (6,71 - j1,375) = 6,853e^{-j11,58^\circ} A \\ \dot{I}_2 &= (6,41 + j2,34) = 6,82e^{j20,04^\circ} A \\ \dot{I}_3 &= (-0,3 + j3,71) = 3,73e^{j94,65^\circ} A \end{aligned}$$

6. Тогава моментните стойности на токовете са:

$$\begin{aligned} i_1(t) &= I_1 \sqrt{2} \sin(\omega t + \psi_1) = 6,85\sqrt{2} \sin(1000t - 11,58^\circ) A \\ i_2(t) &= I_2 \sqrt{2} \sin(\omega t + \psi_2) = 6,82\sqrt{2} \sin(1000t + 20,04^\circ) A \\ i_3(t) &= I_3 \sqrt{2} \sin(\omega t + \psi_3) = 3,73\sqrt{2} \sin(1000t + 94,65^\circ) A \end{aligned}$$

Мощности при синусоидални режими.

Нека разгледаме участък от верига, като двуполусник (фиг.5), на изводите на който има напрежение $u(t)$ и ток $i(t)$.



$$\begin{aligned} u(t) &= u_m \sin(\omega t + \psi_u), \\ i(t) &= i_m \sin(\omega t + \psi_i) = i(t) = i_m \sin(\omega t + \psi_u - \varphi), \end{aligned}$$

за удобство приемаме $\psi_u = 0$ и тогава:

$$\begin{aligned} u(t) &= u_m \sin \omega t \\ i(t) &= i_m \sin(\omega t - \varphi) \end{aligned}$$

Фиг.5

За този двуполусник можем да дефинираме:

1. Моментна мощност - $p(t)$

Моментната мощност $p(t)$ се определя като:

$$\begin{aligned} p(t) &= u(t)i(t) = u_m \sin \omega t i_m \sin(\omega t - \varphi) = u_m i_m \sin \omega t \sin(\omega t - \varphi) = \\ &= u_m i_m \sin \omega t [\sin \omega t \cos \varphi - \cos \omega t \sin \varphi] = \\ &= u_m i_m [\sin^2 \omega t \cos \varphi - \sin \omega t \cos \omega t \sin \varphi] = \frac{u_m i_m}{2} [(1 - \cos 2\omega t) \cos \varphi - \sin 2\omega t \sin \varphi] \\ &= U I [\cos \varphi - (\cos 2\omega t \cos \varphi + \sin 2\omega t \sin \varphi)] = U I [\cos \varphi - \cos(2\omega t - \varphi)] \end{aligned}$$

(U и I са ефективните стойности на напрежението и тока)

2. Активна мощност - P

Под активна мощност P се разбира средната стойност на моментната мощност $p(t)$ за време равно на периода T :

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T p(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^T U I [\cos \varphi - \cos(2\omega t - \varphi)] dt =$$

$U I \cos \varphi - \frac{1}{T} U I \int_0^T \cos(2\omega t - \varphi) dt$ - интеграл на хармонична функция

$$\Rightarrow P = U I \cos \varphi$$

$\cos \varphi$ се нарича фактор на мощността.

Единицата за измерване е ват. $[P] = W$

Активната мощност физически представлява енергията, която се отделя за единица време във вид на топлина за участъка от верига с активно съпротивление R . Действително:

$$P = U I \cos \varphi = I^2 z \cos \varphi = I^2 R$$

(От триъгълника на съпротивленията е известно, че $R = z \cos \varphi$)

3. Реактивна мощност - Q

$$Q = U I \sin \varphi$$

Реактивната мощност Q е енергия, която се обменя между източника и консуматора (за време равно на периода T се предава 2 пъти от генератора към консуматора и обратно)

Единицата за измерване е вар (волт-ампер реактивни). $[Q] = VAR$

$$Q = U I \sin \varphi = I^2 z \sin \varphi = I^2 X$$

(От триъгълника на съпротивленията е известно, че $X = z \sin \varphi$, $X = X_L - X_C$)

4. Пълна мощност - S

$$S = U I$$

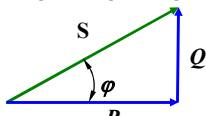
Пълната мощност S характеризира тази мощност, която източника би отдавал на потребителя при $\cos \varphi = 1$

Единицата за измерване е волт-ампер $[S] = VA$

Между активната и реактивната мощности съществува следното съотношение:

$$S^2 = P^2 + Q^2$$

Графически тази връзка се изразява с триъгълника на мощностите (фиг.6)



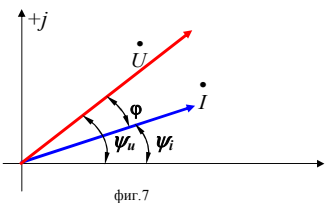
Фиг.6

5. Комплексна мощност - \dot{S}

Ако комплексите на напрежението и тока (фиг.7), са съответно:

$$\begin{aligned} \dot{U} &= U e^{j\psi_u} \\ \dot{I} &= I e^{j\psi_i} \end{aligned}$$

Спрегнатата стойност на тока е $\dot{I}^* = I e^{-j\psi_i}$.



Фиг.7

Нека разгледаме произведението:

$$\begin{aligned} \dot{S} &= \dot{U} \cdot \dot{I}^* = U e^{j\psi_u} \cdot I e^{-j\psi_i} = UI e^{j(\psi_u - \psi_i)} = UI e^{j\varphi} = \\ &= UI \cos \varphi + UI \sin \varphi = P + jQ \end{aligned}$$

Произведението $\dot{S} = \dot{U} \cdot \dot{I}^* = P + jQ$ се нарича комплексна мощност. Съответно активната и реактивната мощности могат да се получат като:

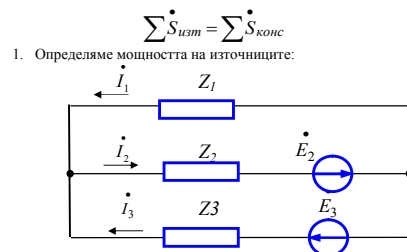
$$P = \text{Re}[\dot{S}]$$

$$Q = \text{Im}[\dot{S}]$$

Пример2. За веригата от **Пример1** да се направи баланс на мощностите:

Решение

Да се направи баланс на мощностите означава да се направи проверка дали мощността на източниците е равна на мощността на консуматорите.



Тогава мощността на източниците $\sum \dot{S}_{izm} = \dot{S}_{E_2} + \dot{S}_{E_3}$

$$\dot{E}_2 = (35,5 + j35,5)V \quad \dot{I}_2 = (6,41 + j2,34)A$$

$$\dot{E}_3 = j80V \quad \dot{I}_3 = (-0,3 + j3,71)A$$

(Знакът е минус защото токът и напрежението имат различни посоки)

$$\dot{S}_{E_2} = -\dot{E}_2 \cdot \dot{I}_2 = (35,5 + j35,5)(6,41 - j2,34)$$

$$\dot{S}_{E_3} = \dot{E}_3 \cdot \dot{I}_3 = j80 \cdot (-0,3 - j3,72)$$

$$\sum \dot{S}_{izm} = (606,4 + j120)VA$$

2. Определяме мощността на консуматорите:

$$\sum \dot{S}_{кonc} = Z_1 \dot{I}_1^2 + Z_2 \dot{I}_2^2 + Z_3 \dot{I}_3^2 =$$

$$(5 - j5)(6,71^2 + 1,375^2) + (5 + j10)(6,41^2 + 2,34^2) + (10 - j8)(0,3^2 + 3,72^2) = (606,4 + j120)VA$$

Следователно се получава баланс на мощностите, а именно:

$$\sum \dot{S}_{izm} = \sum \dot{S}_{кonc} = (606,4 + j120)VA$$

3. Можем да определим и активната и реактивната мощности:

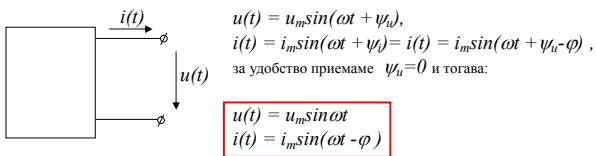
$$P = \operatorname{Re}[S] = 606,4W$$

$$Q = \operatorname{Im}[S] = 120WAr$$

13. Въпрос

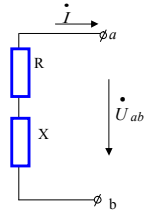
Еквивалентни схеми на пасивен двуполосник от последователен и паралелен тип при синусодален режим. Взаимно преминаване.

Ако разгледаме участък от верига, като пасивен двуполосник, на изходите на който има напрежение $u(t)$ и ток $i(t)$.



Този двуполосник може се представи със заместващи схеми от последователен и от паралелен тип.

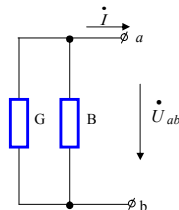
Заместваща схема от последователен тип



$$\dot{I} = \frac{\dot{U}_{ab}}{Z}$$

където: $Z = R + jX$

Заместваща схема от паралелен тип



$$\dot{I} = Y \cdot \dot{U}_{ab}$$

където: $Y = G - jB$

В сила са съотношенията:

От единия вид заместваща схема може да се преmine към другия по следния начин:

$$\begin{aligned} G &= \frac{R}{R^2 + X^2}, & R &= \frac{G}{G^2 + B^2}, \\ B &= \frac{X}{R^2 + X^2}, & X &= \frac{B}{G^2 + B^2} \end{aligned}$$

Доказателство:

$$Y = \frac{1}{Z} = \frac{1}{R + jX} = \frac{1}{(R + jX)(R - jX)} = \frac{R}{R^2 + X^2} - j \frac{X}{R^2 + X^2} = G - jB$$

$$\Rightarrow G = \frac{R}{R^2 + X^2}, \quad B = \frac{X}{R^2 + X^2}$$

Аналогично:

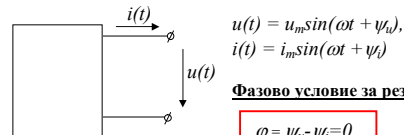
$$Z = \frac{1}{Y} = \frac{1}{G - jB} = \frac{1}{(G - jB)(G + jB)} = \frac{G}{G^2 + B^2} + j \frac{B}{G^2 + B^2} = R + jX$$

$$\Rightarrow R = \frac{G}{G^2 + B^2}, \quad X = \frac{B}{G^2 + B^2}$$

14. Въпрос

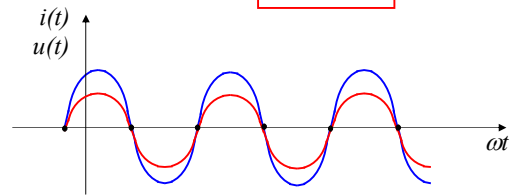
Резонанс. Напрежителен резонанс в R, L, C двуполосник от последователен тип

Резонансът е такова състояние на една пасивна ел. верига, включваща поне 1 бобина и поне 1 кондензатор, при което входният ток и входното напрежение съвпадат по фаза.



Фазово условие за резонанс

$$\varphi = \psi_u - \psi_i = 0$$



По отношение на външната верига двуполосникът има поведение на активно съпротивление.

Реактивната мощност на двуполосника при това е равна на нула - т.е. между генератора и консуматора няма енергийни колебания. Такива колебания се осъществяват само между консервативните елементи, като общата сума от електричката и магнитна енергии, съсредоточени в консервативните елементи на веригата има неизменна големина във времето.

Резонанс може да се постигне или чрез:

- изменение на параметрите на веригата или
- изменение на честотата на входния сигнал.

Амплитудата на входния сигнал не оказва влияние върху резонансните явления.

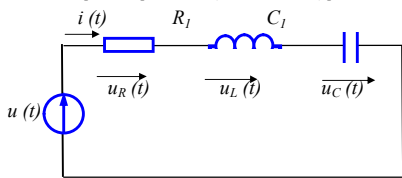
При определени условия обаче резонансните хармонични колебания могат да имат много по-голяма амплитуда от амплитудата на входния сигнал.

Различават се два вида резонансни режими:

- напрежителен (последователен) резонанс
- токов (паралелен) резонанс

Напрежителен резонанс в R, L, C двуполосник от последователен тип

Резонанс в схема на последователно свързани резистор, бобина и кондензатор (фиг.8) се нарича напрежителен (последователен) резонанс.



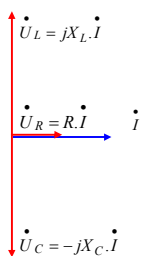
фиг.8

$$\begin{aligned} u(t) &= u_R(t) + u_L(t) + u_C(t) \\ \Rightarrow \dot{U} &= \dot{U}_R + \dot{U}_L + \dot{U}_C = \\ &= I \dot{R} + I j\omega L + I \left(-\frac{1}{j\omega C}\right) = \\ &= I \left(R + j\omega L - \frac{1}{j\omega C}\right) = \\ &= I Z = I (R_{екв} + jX_{екв}) \end{aligned}$$

За да има веригата поведение на активно съпротивление е необходимо $Z = R_{екв} + jX_{екв}$, т.е. реактивното съпротивление:

$$\varphi = 0 \Rightarrow X_{екв} = 0 \text{ - условие за напрежителен резонанс}$$

На фиг.9 е показана векторната диаграма при напрежителен резонанс:



$$\dot{U} = \dot{U}_R + (\dot{U}_L + \dot{U}_C) = \dot{U}_R$$

(напреженията на бобината и кондензатора са равни по големина $U_L = U_C$ и обратни по посока).

Те могат да бъдат и много по-големи от входното напрежение $U_{ек} = U_R$

От условието $X_{екв} = 0$, следва че:

$$X_{екв} = X_L - X_C = 0$$

$\Rightarrow X_L = X_C$, където ω_p е резонансната честота за веригата от фиг.8

$$\Rightarrow \omega_p L = \frac{1}{\omega_p C}$$

Резонансната честота може да се определи като $\omega_p = \frac{1}{\sqrt{LC}}$. В точката на резонанса съпротивлението на участъка е минимално $Z = R$ и съответно тока при напрежителен резонанс е максимален: $\dot{I}_p = \frac{\dot{U}}{Z} = \frac{\dot{U}}{R}$.

Характеристично съпротивление е съпротивлението $\rho = \sqrt{\frac{L}{C}}$, определено по следния начин:

$$X_L = X_C = \omega_p L = \frac{1}{\sqrt{LC}} \cdot L = \sqrt{\frac{L}{C}} = \rho$$

Качествен фактор е величината $Q = \frac{\rho}{R}$, която показва колко пъти напрежението върху реактивните елементи L и C е по-голямо от входното напрежение:

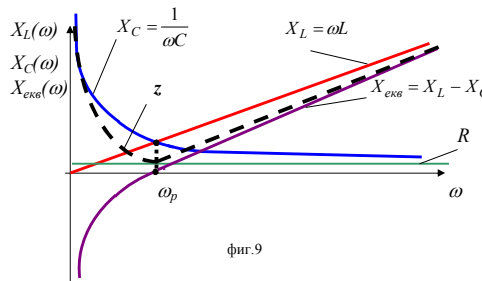
$$Q = \frac{U_L}{U_{ек}} = \frac{U_C}{U_{ек}} = \frac{\omega_p L I}{R I} = \frac{\omega_p L}{R} = \frac{1/\omega_p C}{R} = \frac{\rho}{R}$$

Честотни характеристики

Зависимостта на даден параметър от честотата е честотна характеристика. За да получим честотните характеристики ще разгледаме как се променят параметрите на веригата при изменение на честотата ω от нула към безкрайност ($\omega = 0 \rightarrow \infty$).

При този анализ приемаме, че амплитудата на входното напрежение не зависи от честотата ($U_m = \text{const}$), както и че $R = \text{const}$, $L = \text{const}$, $C = \text{const}$.

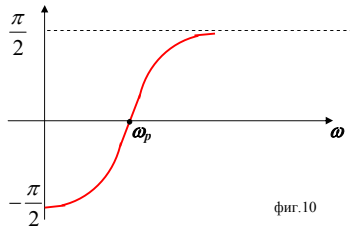
На фиг.9 са показани честотните зависимости на съпротивленията във веригата.



фиг.9

$$\begin{aligned} X_L &= \omega L; & X_C &= \frac{1}{\omega C} \\ X_{екв} &= \omega L - \frac{1}{\omega C} \\ z &= \sqrt{R^2 + X_{екв}^2} \\ \omega &= \omega_p \Rightarrow X_{екв} = 0, \quad z = R \\ \omega < \omega_p &\Rightarrow \text{вх. съпрот. има} \\ &\quad \text{капацитивен характер} \\ \omega > \omega_p &\Rightarrow \text{вх. съпрот. има} \\ &\quad \text{индуктивен характер} \end{aligned}$$

$\varphi(\omega)$ На фиг.10 е показана **фазочестотната характеристика**



$$\varphi = \arctg \frac{\omega L - \frac{1}{\omega C}}{R}$$

фиг.10

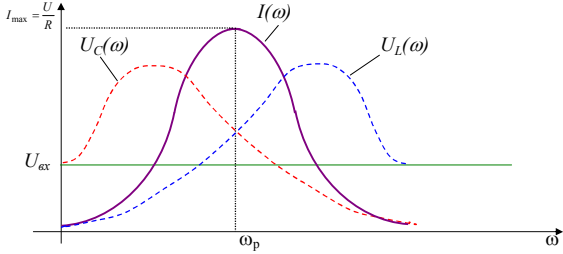
Ефективни стойности на напреженията U_L, U_C и тока I в зависимост от честотата

За двууплошника от фиг.8 може да се определи ефективната стойност на тока I и напреженията U_L, U_C :

$$I(\omega) = \frac{U}{z(\omega)} = \frac{U}{\sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}}$$

$$U_L = I(\omega)\omega L = \frac{U\omega L}{\sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}}; U_C = I(\omega)\frac{1}{\omega C} = \frac{U}{\omega C \sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}}$$

Тези зависимости са показани на фиг.11.



фиг.11

Нека разгледаме как се изменят тези величини при промяната на ω .

- $\omega = 0 \Rightarrow X_C = \frac{1}{\omega C} \rightarrow \infty \Rightarrow I = 0, U_C = U_{ех}$. Следователно не протича ток, а входното напрежение е приложено върху кондензатора.
- $\omega = 0 \div \omega_p \Rightarrow X_C \downarrow, X_L \uparrow$ токът нараства

3. $\omega = \omega_p \Rightarrow X_C = X_L \Rightarrow X_{ехв} = 0, I_p = I_{max} = \frac{U}{R}$ токът е максимален- има резонанс

4. $\omega = \omega_p \div \infty \Rightarrow X_L = \omega L \rightarrow \infty \Rightarrow I = 0, U_L = U_{ех}$ Следователно не протича ток, а входното напрежение е приложено върху обината.

Съпоставяне на резонансните качества на отделни контури

За да се съпоставят резонансните качества на отделните контури, честотната характеристика $I(\omega)$ се представя в **относителни единици** $F_I(\frac{\omega}{\omega_p}) = \frac{I}{I_p}$, където

$$I_p = \frac{U}{R}, I = \frac{U}{z}, z = \sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}$$

Можем да изразим импеданса z като функция зависеща от отношението $\frac{\omega}{\omega_p}$.

$$\text{Комплексното съпротивление } Z = R + j(\omega L - \frac{1}{\omega C}) = R + j(\frac{\omega}{\omega_p} \omega_p L - \frac{\omega_p L}{\omega \omega_p C})$$

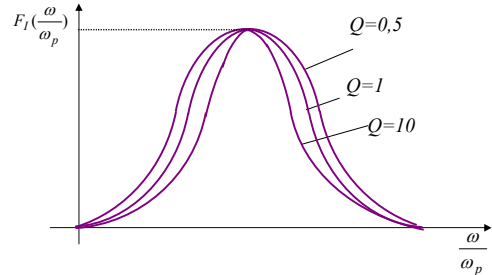
Но както вече знаем характеристикното съпротивление е $\rho = \omega_p L = \frac{1}{\omega_p C}$. Тогава

$$Z = R + j(\frac{\omega}{\omega_p} \rho - \frac{\omega_p \rho}{\omega}) = R + j\rho(\frac{\omega}{\omega_p} - \frac{\omega_p}{\omega})$$

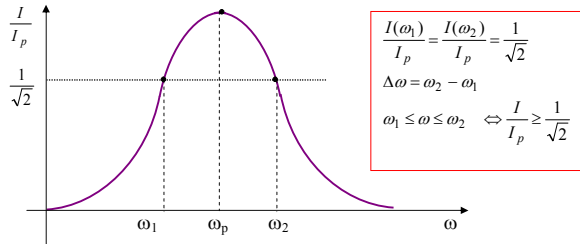
$$\Rightarrow z = \sqrt{R^2 + \rho^2(\frac{\omega}{\omega_p} - \frac{\omega_p}{\omega})^2} = R \sqrt{1 + Q^2(\frac{\omega}{\omega_p} - \frac{\omega_p}{\omega})^2}$$

Тогава честотната характеристика $F_I(\frac{\omega}{\omega_p})$ се определя като

$$F_I(\frac{\omega}{\omega_p}) = \frac{I}{I_p} = \frac{U}{z} \frac{R}{U} = \frac{R}{z} = \frac{1}{R \sqrt{1 + Q^2(\frac{\omega}{\omega_p} - \frac{\omega_p}{\omega})^2}}$$



Извод: Резонансната крива на тока зависи изключително много от Q фактора на веригата. Колкото по-малко е съпротивлението R в контура, т.е. колкото Q фактора е по-голям толкова кривата на тока е по-остра (пикообразна). На фиг.12 са показани граничните честоти ω_1 и ω_2 , за които ефективната стойност на тока става $\frac{1}{\sqrt{2}}$. Те определят честотната лента



фиг.12

В точките на гранични честоти ω_1 и ω_2 , отделената в резистора мощност е равна на половината от максималната мощност отделена при резонанс.

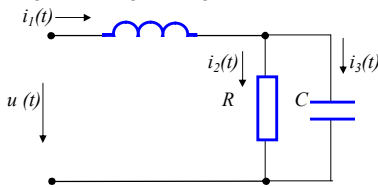
Доказателство

$$P(\omega_p) = I_p^2 R$$

$$P(\omega_1) = I(\omega_1)^2 R = (\frac{I_p}{\sqrt{2}})^2 R = \frac{I_p^2}{2} R = \frac{P(\omega_p)}{2}$$

Пример за определяне на резонансен параметър: Да се определи стойността на кондензатора C (фиг.13) за която във веригата има напрежителен резонанс.

$f = 160\text{Hz}, R = 10\Omega, L = 5\text{mH}$



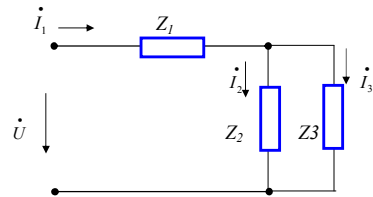
фиг.13

Решение

За да има резонанс във веригата е необходимо еквивалентното реактивно съпротивление да бъде нула, т.е

$$X_{ехв} = 0$$

Определяме еквивалентното съпротивление на веригата:



фиг.14

$$\omega = 2\pi f = 2\pi \cdot 160 \approx 1000 = 10^3 \text{ rad/s}$$

$$Z_1 = j\omega L = j \cdot 10^3 \cdot 5 \cdot 10^{-3} = j5\Omega$$

$$Z_2 = R = 10\Omega$$

$$Z_3 = -j \frac{1}{\omega C} = -jX_C$$

$$Z_{ехв} = Z_1 + \frac{Z_2 Z_3}{Z_2 + Z_3}$$

$$\Rightarrow Z_{ехв} = j5 + \frac{10(-jX_C)}{10 - jX_C} = j5 + \frac{10(-jX_C)(10 + jX_C)}{(10 - jX_C)(10 + jX_C)}$$

$$= j5 + \frac{10(-jX_C)(10 + jX_C)}{100 + X_C^2} = j5 - j \frac{100X_C}{100 + X_C^2} + \frac{10X_C^2}{100 + X_C^2} =$$

$$= \frac{10X_C^2}{100 + X_C^2} + j(5 - \frac{100X_C}{100 + X_C^2}) = R_{ехв} + jX_{ехв}$$

$$\text{където } R_{ехв} = \frac{10X_C^2}{100 + X_C^2}; X_{ехв} = (5 - \frac{100X_C}{100 + X_C^2})$$

$$\text{но за да има резонанс } X_{ехв} = (5 - \frac{100X_C}{100 + X_C^2}) = 0$$

$$\Rightarrow 5(100 + X_C^2) - 100X_C = 0$$

$$\Rightarrow 5X_C^2 - 100X_C + 500 = 0$$

$$\Rightarrow X_C^2 - 20X_C + 100 = 0$$

$$\Rightarrow X_C = \frac{20 \pm \sqrt{400 - 400}}{2} = 10\Omega$$

$$\Rightarrow C = \frac{1}{\omega X_C} = \frac{1}{10^3 \cdot 10} = 10^{-4} \text{ F} = 100 \cdot 10^{-6} \text{ F} = 100 \mu\text{F}$$