Преходни процеси в линейни електрически вериги

Л11

(29.11.2022z.)

Лектор: проф. д-р Илона Ячева

кат. "Теоретична Електротехника", Технически Университет-София

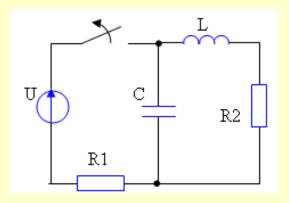


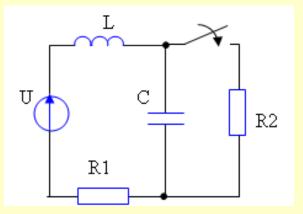
Преходни процеси в линейни ел.вериги

<u>Преходен процес</u>- процес, който възниква и се развива при <u>прехода на ел.верига от едно стационарно състояние в друго</u>.

Този преход може да е следствие от:

- включване или изключване на източници на енергия
- промяна в характеристиките на действащите електродвижещи величини
- изменение в топологията на веригата
- промяна в големините на параметрите на отделните елементи





Комутация - Самият момент на промяна се нарича комутация

Преходни процеси в линейни ел.вериги

Преходен процес- процес, който възниква и се развива при **прехода** на ел.верига от едно стационарно състояние в друго.

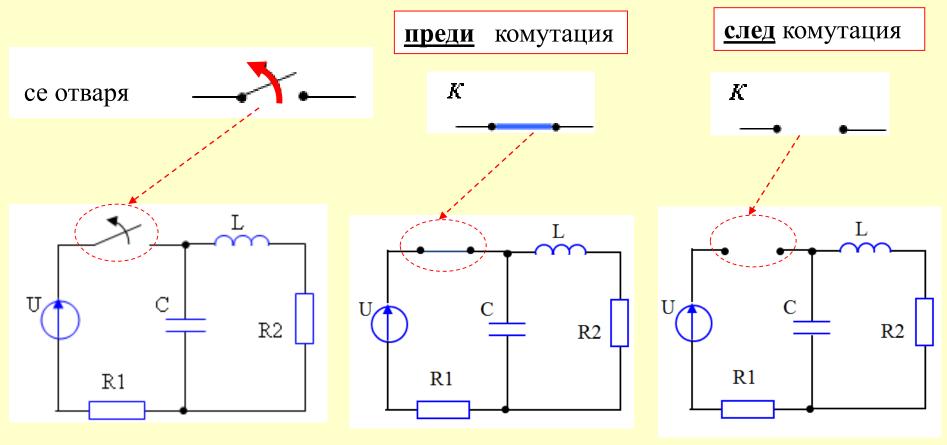
Комутация - Самият момент на промяна се нарича комутация.

За осъществяването на комутацията в електрическите вериги се използва **ключ** – идеален елемент, който:



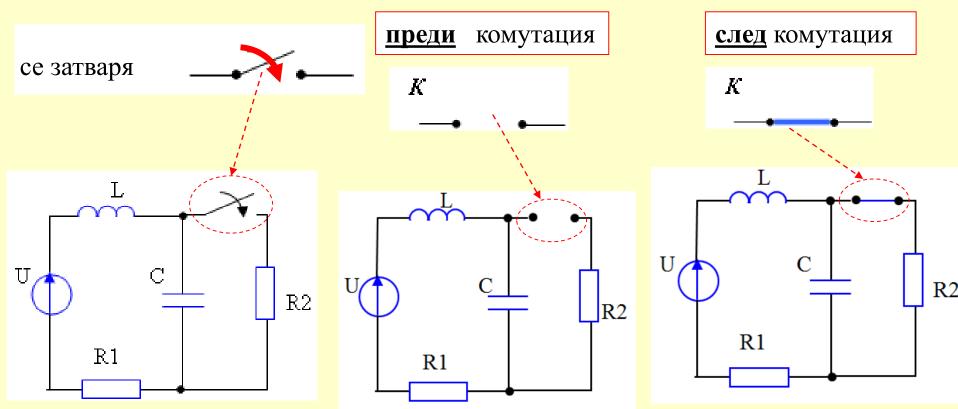
Комутация - Самият момент на промяна се нарича комутация

За осъществяването на комутацията в електрическите вериги се използва **ключ** – идеален елемент, който:

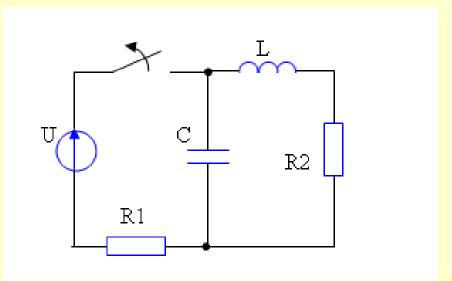


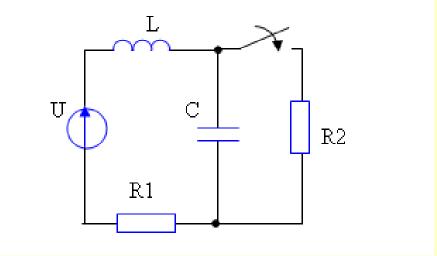
Комутация - Самият момент на промяна се нарича комутация

За осъществяването на комутацията в електрическите вериги се използва **ключ** – идеален елемент, който:



Преходният процес не се извършва мигновено, поради запасената във веригата ел.магнитна енергия.



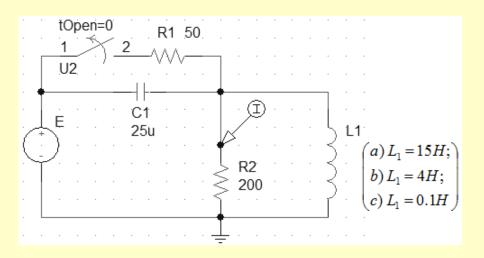


- Теоретично този процес продължава безкрайно дълго.
- **Практически** протича много бързо от части от секундата (десети, стотни и дори милионни) и рядко до няколко секунди.

Значение - имат важно значение, въпреки бързото си протичане :

- Възможни са <u>големи пренапрежения</u> и значителни <u>увеличения на амплитудите на токовете</u> в определени участъци на веригата. При наличие на нелинейни елементи във веригата, е възможно да превишават *до 20 пъти* стационарните си стойности.
- В някои случаи, след промяната във веригата, е възможно установяването на повече от един режим. Тогава изследването на преходния процес дава отговор на въпроса кой от възможните режими ще се установи.



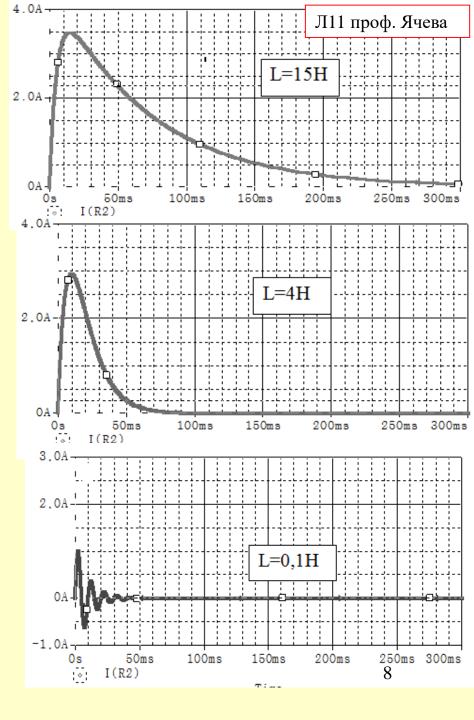


Параметрите на схемата са:

$$E=200V, R1=50\Omega, R2=200\Omega,$$

$$C = 25\mu F$$
, a) $L = 15H$;

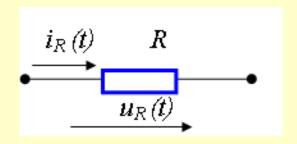
- α) L=1311
- б) L=4Н;
- в) L=0,1H.



Анализ на преходния процес - При всички случаи анализът се свежда до решаване на линейни диференциални уравнения с постоянни коефициенти.

• <u>Напреженията и токовете</u> на отделните елементи във веригата по време на преходния процес се определят съответно като:





$$u_R(t) = Ri_R(t)$$

$$\Rightarrow i_R(t) = \frac{u_R(t)}{R}$$

Анализ на преходния процес - При всички случаи анализът се свежда до решаване на линейни диференциални уравнения с постоянни коефициенти.

• Напреженията и токовете на отделните елементи във веригата по време на преходния процес се определят съответно като:

2. Напрежение и ток през бобина

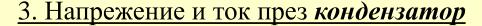
$$\begin{array}{c}
i_L(t) & L \\
 & u_L(t)
\end{array}$$

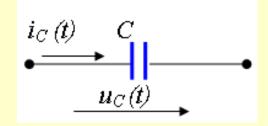
$$u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$$

$$\Rightarrow i_L(t) = \frac{1}{L} \int u_L(t) dt$$

Напрежения и токове на отделните елементи по време на преходния процес

• Напреженията и токовете на отделните елементи във веригата по време на преходния процес се определят съответно като:





$$i_C(t) = C \frac{du_C(t)}{dt}$$

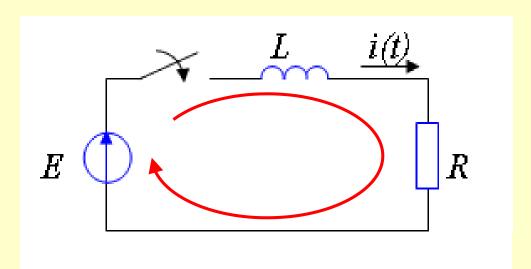
$$\Rightarrow u_C(t) = \frac{1}{C} \int i_C(t) dt$$

Процесите, протичащи във веригата по време на преходния процес се описват със *система уравнения по законите на Кирхоф*, съответстваща на топологията на веригата <u>след комутацията.</u>

Елемент	Напрежение	ток
R	$u_R(t) = R.i_R(t)$	$i_R(t) = \frac{u_R(t)}{R}$
L	$u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$	$i_L(t) = \frac{1}{L} \int u_L(t) dt$
С	$u_C(t) = \frac{1}{C} \int i_C(t) d$	$i_C(t) = C \frac{du_C(t)}{dt}$

Пример 1:

Включване на реална бобина към източник на постоянно напрежение Е



След затваряне на ключа съгласно закона на Кирхоф

$$u_{R}(t) + u_{L}(t) = E$$

$$u_{R}(t) = Ri(t);$$

$$u_{L}(t) = L \frac{di}{dt}$$

$$u_R(t) = R.i(t)$$

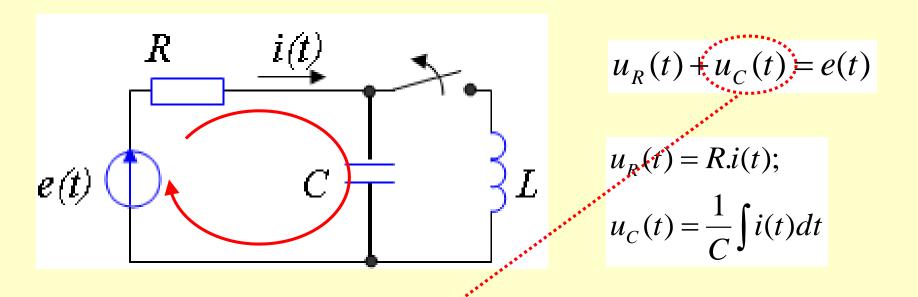
$$\mathbf{u}_{L}^{i,i}(t) = L \frac{di}{dt}$$

Следователно преходният процес се описва с уравнението:

$$R.i(t) + L\frac{di}{dt} = E$$

Пример 2: Промяна на топологията на дадена верига

• След отваряне на ключа бобината не участва във веригата



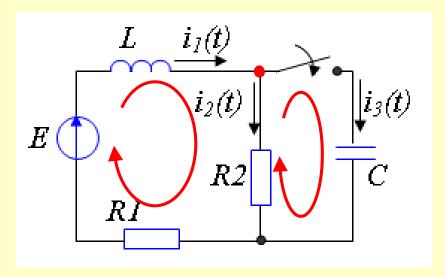
• Следователно преходийят процес се описва с уравнението:

$$R.i(t) + \frac{1}{C}\int i(t)dt = e(t)$$

$$R.\frac{di(t)}{dt} + \frac{1}{C}i(t) = e'(t)$$

Пример 3: Промяна на топологията на дадена верига

• След затваряне на ключа във веригата, паралелно на R2 се включва кондензатор с капацитет C.



като отчетем, че:

$$u_{R1}(t) = R_1 . i_1(t); \quad u_{R2}(t) = R_2 . i_2(t);$$

$$u_C(t) = \frac{1}{C} \int i_3(t) dt; \quad u_L(t) = L \frac{di_1}{dt}$$

$$i_{1}(t) - i_{2}(t) - i_{3}(t) = 0$$

$$u_{R1}(t) + u_{L}(t) + u_{R2}(t) = E$$

$$u_{C}(t) - u_{R2}(t) = 0$$

Преходният процес се описва със системата уравнения:

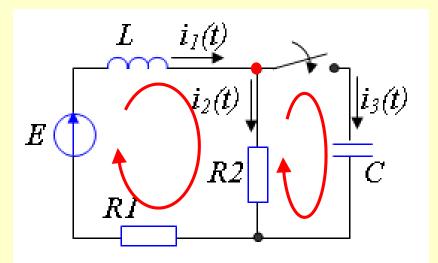
$$i_{1}(t) - i_{2}(t) + i_{3}(t) = 0$$

$$R_{1} \cdot i_{1}(t) + L \frac{di_{1}}{dt} + R_{2} \cdot i_{2}(t) = E$$

$$\frac{1}{C} \int i_{3}(t)dt - R_{2} \cdot i_{2}(t) = 0$$
₁₅

Пример 3: Промяна на топологията на дадена верига

Преходният процес се описва със системата уравнения:



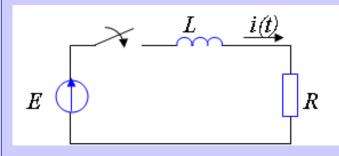
$$\begin{split} & i_1(t) - i_2(t) - i_3(t) = 0 \\ & R_1 \cdot i_1(t) + L \frac{di_1}{dt} + R_2 \cdot i_2(t) = E \\ & \frac{1}{C} \int i_3(t) dt - R_2 \cdot i_2(t) = 0 \end{split}$$

От тази система може <u>да се изведе уравнение</u>, за който и да е от токовете или напреженията във веригата. Например за тока $i_1(t)$ се получава:

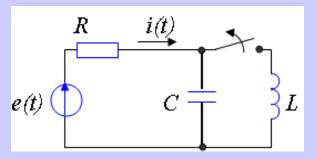
$$R_2LC\frac{d^2i_1}{dt^2} + (R_1R_2C + L)\frac{di_1}{dt} + (R_1 + R_2)i_1(t) = 0$$

Ред веригата на ДУ, описващо преходния процес

• Верига от първи ред

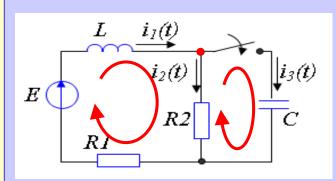


$$R.i(t) + L\frac{di}{dt} = E$$



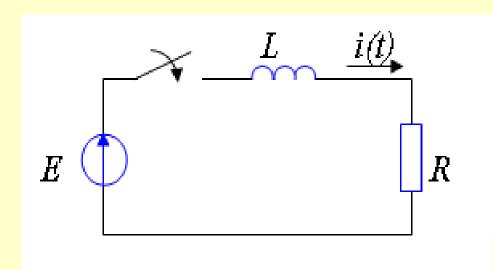
$$R.\frac{di(t)}{dt} + \frac{1}{C}i(t) = e'(t)$$

Верига от втори ред



$$R_2 LC \frac{d^2 i_1}{dt^2} + (R_1 R_2 C + L) \frac{d i_1}{dt} + (R_1 + R_2) i_1(t) = 0$$

Решение на уравнението, описващо преходния процес



$$R.i(t) + L\frac{di}{dt} = E$$

$$i(t) = ?$$

От математиката е известно, че решението на ДУ е сума от:

- пълното решение на хомогенното ДУ
- частното решение на нехомогенното ДУ

$$i(t) = i_{ce}(t) + i_{cm}(t)$$

Решението на ДУ е сума:

$$i(t) = (i_{ce}(t) + (i_{cm}(t))$$

$$R.i(t) + L\frac{di}{dt} = E$$

пълното решение на **хомогенното** ДУ

частното решение на **нехомогенното** ДУ

Хомогенното ДУ

$$R.i(t) + L\frac{di}{dt} = 0$$

- описва процеса, който се развива в резултат само на предварително запасената енергия.
- Този процес се нарича <u>свободен</u> процес и съответно решението на хомогенното ДУ се означава като $i_{cs}(t)$

Хомогенното ДУ се получава от уравнението, описващо преходния процес, ако <u>източниците на енергия се приемат за нула.</u>

Решението на ДУ е сума:

$$i(t) = (i_{ce}(t) + (i_{cm}(t))$$

$$R.i(t) + L\frac{di}{dt} = E$$

пълното решение на **хомогенното** ДУ

частното решение на **нехомогенното** ДУ

Частното решение на **нехомогенното ДУ**

$$R.i(t) = E$$

- описва процеса, който се установява във веригата след като измененията в режима вече са приключили
- Този процес се нарича <u>стационарен процес</u> и съответно частното решение на нехомогенното ДУ се означава като *E*

Частното решение на нехомогенното $\underline{\mathcal{I}}\underline{\mathcal{Y}}$ се получава от уравнението, описващо преходния процес, като производните на токовете и напреженията се приемат за нули.

Всяка величина (ток и напрежение) по време на преходния процес

се определя като сума от две компоненти – свободна и стационарна

$$x(t) = x_{cs}(t) + x_{cm}(t)$$

пълното решение на **хомогенното** ДУ

Свободен процес, който се развива в резултат на предварително запасената енергия (източниците на енергия се приемат за нула)

- Компонентата се определя от корените на **характеристичното уравнение**, което съответства на хомогенното ДУ.

частното решение на **нехомогенното** ДУ

Стационарен процес, който се установява във веригата след като измененията в режима вече са приключили

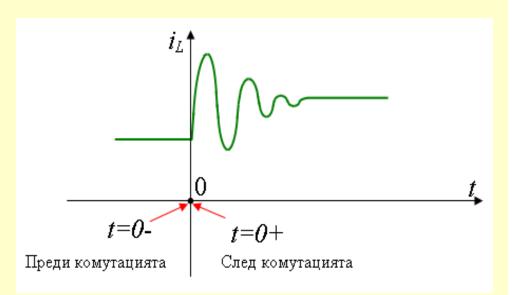
- Компонентата се определя от анализа на веригата дълго след комутацията.

- формулирани са при условие, че енергийните източници във веригата не доставят безкрайно голяма мощност.

I закон на комутацията:

Токът през бобината <u>не може</u> да се изменя със скок в момента на комутацията

$$i_L(0-) = i_L(0+) = i_L(0)$$



Доказателство:

Ако
$$i_L(0-) \neq i_L(0+)$$

$$\Rightarrow \frac{di_L}{dt}\bigg|_{t=0} \to \infty \quad _{\mathbf{H}} \quad u_L = L \frac{di_L}{dt} \to \infty$$

Тогава
$$p_L = u_L . i_L = L \frac{di_L}{dt} . i_L$$



→ ∞ Невъзможно

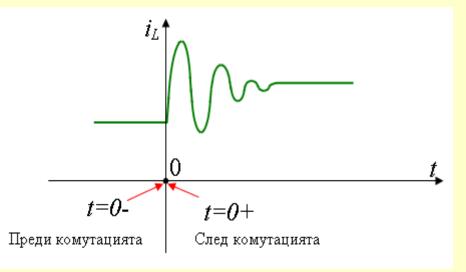
- формулирани са при условие, че енергийните източници във веригата не доставят безкрайно голяма мощност.

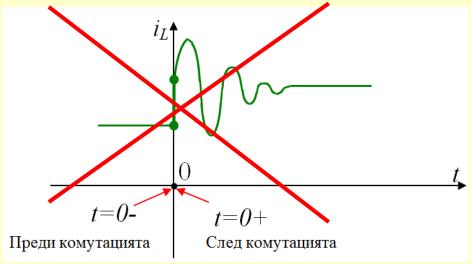
<u> I закон на комутацията:</u>

Токът през бобината не може да се изменя със скок в момента на комутацията

$$i_L(0-) = i_L(0+) = i_L(0)$$

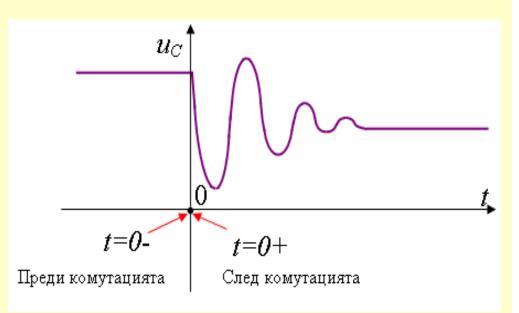






II закон на комутацията: Напрежението на кондензатора не може да се изменя със скок в момента на комутацията

$$u_C(0-) = u_C(0+) = u_C(0)$$

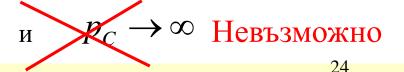


<u>Доказателство:</u>

Aко $u_C(0-) \neq u_C(0+)$

$$\Rightarrow \frac{du_C}{dt}\bigg|_{t=0} \to \infty_{\mathbf{H}} \quad i_C = C \frac{du_C}{dt} \to \infty$$

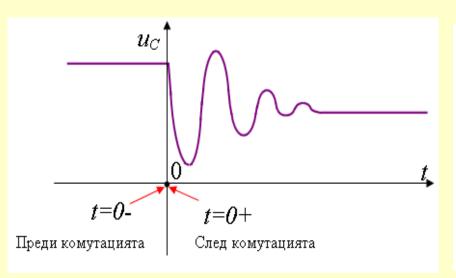
Тогава
$$p_C = u_C.i_C = u_C.C \frac{du_C}{dt}$$

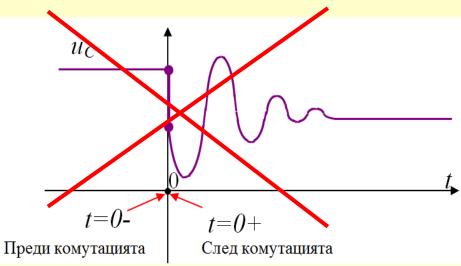


II закон на комутацията: Напрежението на кондензатора <u>не може</u> да се изменя със скок в момента на комутацията

$$u_C(0-) = u_C(0+) = u_C(0)$$

HHY



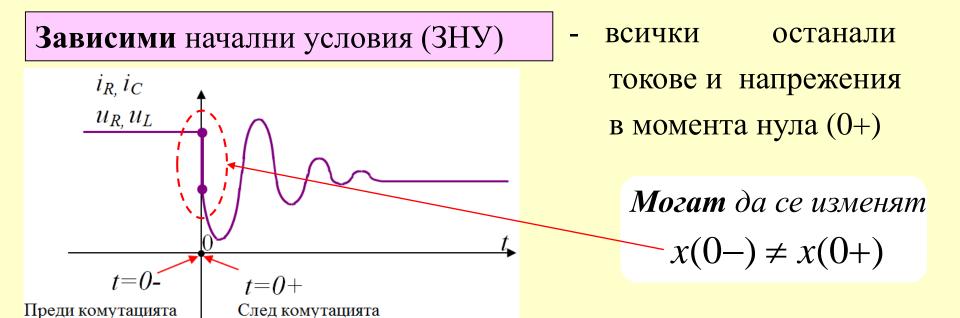


Независими начални условия (ННУ)

$$i_L(0-) = i_L(0+) = i_L(0)$$

 $u_C(0-) = u_C(0+) = u_C(0)$

ННУ не зависят от структурата на веригата след комутацията, а се определят от *веригата преди комутацията* за момента t = 0-



ЗНУ се определят чрез независимите начални условия на базата на системата ДУ записана за веригата след комутация в момента t = 0+.

Класически метод за анализ на преходни процеси

1.Определят се ННУ
$$i_L(0-)=i_L(0+)=?$$
 от веригата $u_C(0-)=u_C(0+)=?$ комутация

от веригата преди

2.Съставя се система ДУ, които описват преходните процеси във веригата след комутация, като се използват законите на Кирхоф или някои друг от познатите методи

В тази система за напреженията или токовете на бобините и кондензаторите се записва съответно:

3.Търси се общия интеграл на хомогенното ДУ, като се решава характеристичното уравнение:

$$P(k) = 0$$

4. Определя се свободната съставка напрежение

 $X_{ce}(t)$ на търсения ток или

За верига от първи ред:

един реален отрицателен корен:

$$\kappa < 0 \rightarrow x_{ce}(t) = A.e^{kt}$$

За верига от втори ред:

а) два различни реални **отрицателни** корена k_1 и k_2

$$x_{ce}(t) = A_1 \cdot e^{k_1 t} + A_2 \cdot e^{k_2 t}$$

- Апериодичен процес $k_1 < 0$ $k_2 < 0$

б) два равни реални **отрицателни** корена $k_1 = k_2 = k$

$$x_{ce}(t) = (A_1 + A_2 t).e^{kt}$$
 - Критично-апериодичен процес

k<0

 $\alpha < 0$

в) два комплексно спрегнати корена с <u>отрицателна</u> реална част $k_{12} = \alpha \pm j \beta$

$$x_{ce}(t) = (A_1 \cos \beta t + A_2 \sin \beta t).e^{\alpha t}$$
 - Псевдо-периодичен процес

5. Определя се стационарната компонента $\mathcal{X}_{cm}(t)$ на търсения ток или напрежение, като се анализира стационарния режим за веригата дълго след комутацията $t \to \infty$

6. Определя се търсената величина:

$$x(t) = x_{cm}(t) + x_{ce}(t)$$

7. Определят се интеграционните константи, участващи в израза на търсеното решение: една константи (A) за верига от първи ред и две (A_1, A_2) за верига от втори ред. Определянето става на базата на началните условия.

