

# Риназов Иван Васильевич

## Введение



• Все ящики не описать

• Рас-иваем только линейные и стационарные

Линейность: 
$$\left. \begin{array}{l} x_1(t) \rightarrow y_1(t) \\ x_2(t) \rightarrow y_2(t) \end{array} \right\} \Rightarrow \alpha x_1(t) + \beta x_2(t) \rightarrow \alpha y_1(t) + \beta y_2(t)$$

Стационарность:  $x(t) \rightarrow y(t) \Rightarrow x(t+\Delta t) \rightarrow y(t+\Delta t)$

Чёрный ящик описывается:

- схемой
- набором параметров H

Любая сх-ма, составленная из RLC, явл-я линейной и стационарной.

## Топологические эл-ты

Ветвь - участок эл. цепи, вдоль к-рого протекает один и тот же  $I$ . Может состоять из  $\geq 1$  идеализированных двухполюсника.

Узел - место соединения ветвей

Кустарный -  $> 2$  ветвей

Четверный - 2 ветви

Контур - любой замкнутый путь, проходящий по нескольким ветвям цепи.

Характериз. направлением обхода, каждая ветвь / узел пропущ. 1 раз

Опас. нам можно записать:

Компонентные гр-ы - свойства цепи, опред. её компонентами

Топологические гр-ы - свойства цепи, опред. только её топологией

## Правила Кирхгофа

- Закон сохр-я заряда
- Провода не накапливают заряд (узлы)

## I закон Кирхгофа

Алг. сумма мгновенных значений токов всех ветвей, входящих в каждый из узлов в любой момент времени, равна 0.

$$\sum_i i_k = 0.$$

- Потенциальность э. поля
- Консервативность э. поля
- Поток вектора  $\vec{B}$  во времени в цепи не изменяется (несущая среда эл.-об.)

## II закон Кирхгофа

Алг. сумма мгновенных значений напряжений всех ветвей, входящих в любой контур обходящий цепь, равна 0.

## Теорема об эквивалентном генераторе

Ток произвольной ветви линейной эл. цепи не изменится, если абстрактный двухполюсник, к к-му подключена данная ветвь, заменить эквивалентным линейтизированным источником энергии, к-рый может быть представлен последовательной (Тевенин) или параллельной (Нортон) схемой замены. При этом ЭДС идеального источника напряжения равна напряжению холостого хода абстрактного двухполюсника, ток идеального источника тока равен току КЗ абстрактного двухполюсника, а внутреннее сопротивление и проводимость экв. источника равны соответственно комплексным входным сопротивл. и проводимости абстрактного двухполюсника.



Парал. - Нортон



Послед. - Тевенин



$$I = \frac{\mathcal{E}}{R_1 + R_2}; \quad U_{xx} = -I R_2 = -\frac{\mathcal{E} R_2}{R_1 + R_2}$$

напряжения  
тока

Законен идеализированный исл. ЭДС на перемычку или идеализированный исл. ток на разрыв цепи, считаем сопротивление цепи, найденный выходное сопротивление генератора.

Это работает только с независимыми источниками. Для зависимых придется составить сис-му уравнений (разберись с этим)

### Частотный анализ характеристик цепи

$$I \cos(\omega t) \rightarrow \boxed{\begin{array}{c} \text{линейный} \\ \text{тепловыделение} \end{array}} \rightarrow k(\omega) \cdot \cos(\omega t + \varphi(\omega))$$

ЛНВ



$k(\omega)$  - АЧХ



$\varphi(\omega)$  - ФЧХ

### Самое полное описание цепи!

Трёхмерный подход - переходим к комплексам



$$z = |z| \cos \arg z + i |z| \sin \arg z \quad (\varphi = \arg z)$$

$$e^{ix} = 1 + ix - \frac{x^2}{2} - \frac{ix^3}{6} + \frac{x^4}{24} + \dots$$

$$e^{ix} = \cos x + i \sin x$$

$$z = |z| e^{i \arg z}$$

$$\cos x = \frac{e^{ix} + e^{-ix}}{2}$$

$$\sin x = \frac{e^{ix} - e^{-ix}}{2i}$$

$$\cos \omega t + i \sin \omega t \rightarrow \boxed{\text{ЛНВ}} \rightarrow k(\omega) \cos(\omega t + \varphi(\omega)) + (\dots) i \sin(\dots)$$

①   
 $I = \frac{U}{R} \quad \tilde{I} = \frac{\tilde{U}}{R}$

②   
 $I = C \frac{dU}{dt} \quad \tilde{I} = C \frac{d(e^{j\omega t})}{dt} = j\omega C \tilde{U} = \frac{\tilde{U}}{\frac{1}{j\omega C}}$   
*интеграл*

③   
 $U = L \frac{dI}{dt} \quad \tilde{U} = j\omega L \tilde{I}, \quad \tilde{I} = \frac{\tilde{U}}{j\omega L}$

Импеданс - комплексное сопротивление ( $Z$ )

$j = i$  в радиотехнике

Комплексная проводимость -  $Y$

**Линейные цепи 1 порядка**

① Непрерывная RC - цепь



$$\tilde{I} = \frac{\tilde{U}_{\text{вых}}}{R + \frac{1}{j\omega C}}$$

$$\tilde{U}_{\text{вых}} = \tilde{I} \cdot \frac{1}{j\omega C} = \frac{\tilde{U}_{\text{en}}}{j\omega RC + 1}$$

$$\tilde{U}_{\text{вых}} = \frac{\tilde{U}_{\text{en}}(1 - j\omega RC)}{1 + \omega^2 R^2 C^2}$$

Что будет, если на вход подать  $\cos \omega t$ ?

$$U_{\text{вых}} = \text{Re}(\tilde{U}_{\text{вых}}) = (\cos \omega t + \sin \omega \cdot \omega RC) \cdot (1 + \omega^2 R^2 C^2)^{-1}$$

**Анализировать** сигнал:  $\cos \omega t + i \sin \omega t$

$$K(\omega) = \frac{\tilde{U}_{\text{вых}}}{\tilde{U}_{\text{en}}} = \frac{1 - j\omega RC}{1 + \omega^2 R^2 C^2}$$

$$\frac{\tilde{U}_{\text{вых}}}{\tilde{U}_{\text{en}}} = \frac{A_0 \cdot e^{j(\omega t + \varphi)}}{B_0 \cdot e^{j\omega t}} = \frac{A_0}{B_0} \cdot e^{j(\omega t + \varphi - \omega t)} = \frac{A_0}{B_0} e^{j\varphi}$$

Поиграем с  $Z$  - сгруппируем фазы - аргументы, посмотрим отношение амплитуд

Чтобы найти  $u$ , нужно из  $K(\omega)$  вычислить его действ. часть и без комплексного комплексной части вычислить  $u$  (это  $e^{j\varphi}$ ).

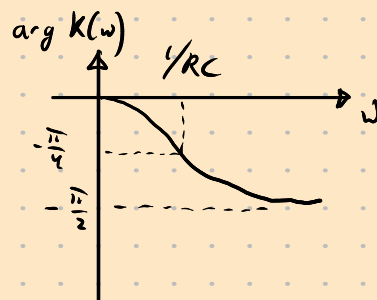
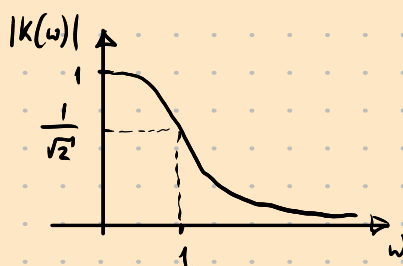
$$K(\omega) = \frac{1 - j\omega RC}{1 + \omega^2 R^2 C^2} = \frac{\frac{1 - j\omega RC}{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}}}{\frac{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}}{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}}} \Rightarrow |K(\omega)| = (1 + \omega^2 R^2 C^2)^{-1/2}$$

$$|1 - j\omega RC| = \sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}$$

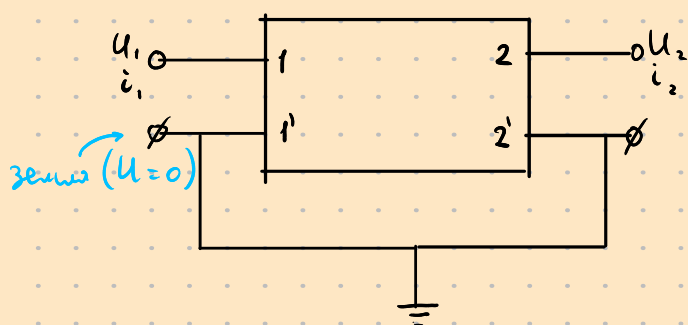




$$\arg K = \varphi = -\arctg \omega RC$$



## линейный четырёхполюсник



- $u_1, u_2$  - относительно земли
- Не накапливает заряд
- По выводу земли течёт ток
- Выходит изв. перемещение (или 2) можно  
в много способов (выбор плоскости в 4х мерном  
пространстве) - тогда 2 ЛК  $u_1, u_2, i_1, i_2$ .

## Система 2 параметров (для безэнергетических (только R) цепей!)

Система из 2 линейных ур-ний, описывающих четырёхполюсник, например:

$$\begin{cases} i_1 = f_1(u_1, u_2) \\ i_2 = f_2(u_1, u_2) \end{cases}$$

Т.е. четырёхполюсник задается двумя характеристиками  $f_1$  и  $f_2$ .

Пример для  $f_1$  и  $f_2$  см.

• Непрерывны

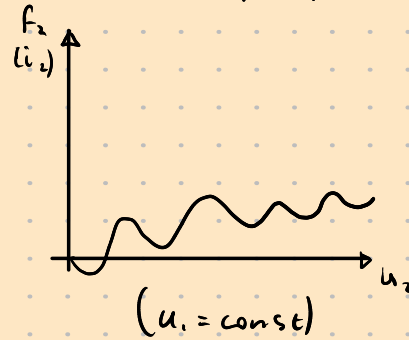
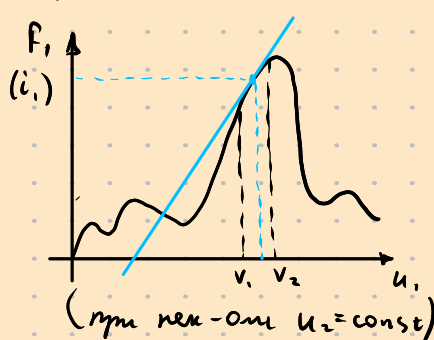
• Прогр.  $\neq \infty$

Т.е. мы можем исследовать в окрестности рабочей точки.

$$di_1 = \frac{\partial f_1}{\partial u_1} du_1 + \frac{\partial f_1}{\partial u_2} du_2 \quad di_2 = \frac{\partial f_2}{\partial u_1} du_1 + \frac{\partial f_2}{\partial u_2} du_2$$

$= \text{const}$  при фикс.  $u_1$  и  $u_2$

При  $u_1 = \text{const}$ ,  $u_2 = \text{const}$  получаем 4 константы, характ. четырёхполюсника.



Физ. смысл производных:

1.  $\frac{\partial i_1}{\partial u_1} = g_{11}$  - входная проводимость

3.  $\frac{\partial i_2}{\partial u_1} = g_{21}$  - прямая пробожная проводимость

2.  $\frac{\partial i_1}{\partial u_2} = g_{12}$  - обратная пробожная проводимость

4.  $\frac{\partial i_2}{\partial u_2} = g_{22}$  - выходная проводимость

## Аналитический сигнал (выполает $L$ и $C$ - инерционность)

Вещный сигнал - зависит нек-ой ЛК  $u$  и  $i$  от времени. При преобр-ии Фурье обязательно получится симметричный спектр (он симметричен относительно  $\omega$  относительно до комплексного сопряжения, а мнимая часть  $= 0$ ).

Это неудобно - приходится работать с кривой  $\sin$  и  $\cos$ .

Добавим к сигналу комплексную добавку - тангенс, это левая (правая) часть спектра сигнала обнуляется.



Выходит аналитический сигнал. Получается два провода - один с действ. частью сигнала, другой - с мнимой. Используя аналит. сигнал, можно рас-ивать инерционные цепи. Сигнал будет позан как бы бесконечно долго и длится бесконечно долго.



$$\tilde{x}(t) = A_0 \cdot e^{j(\omega t + \varphi)} = A_0 \cdot e^{j\varphi} \cdot e^{j\omega t} \quad \text{— аналитический сигнал. } |e^{j\omega t}| = 1$$

$$A_0(\omega), \varphi(\omega). \quad A_0(\omega) \cdot e^{j\varphi(\omega)} \text{ — комплексная амплитуда}$$

$$e^{j\omega t} \text{ — комплексная вращающаяся экспонента.}$$

## $Y$ - параметры (комплексные)

$$\tilde{I}_1 = Y_{11} \cdot \tilde{U}_1 + Y_{12} \tilde{U}_2$$

$$\tilde{I}_2 = Y_{21} \tilde{U}_1 + Y_{22} \tilde{U}_2$$

При поиске  $Y_{1x}$   $\tilde{U}_2$  замыкают (закоррективают выход), аналогично для  $Y_{2x}$ .

$$\begin{pmatrix} \tilde{I}_1 \\ \tilde{I}_2 \end{pmatrix} = Y \cdot \begin{pmatrix} \tilde{U}_1 \\ \tilde{U}_2 \end{pmatrix}$$

Если взять  $I_1$  и  $I_2$  как независимые, найдем их значения:

$$du_1 = \frac{\partial u_1}{\partial i_1} di_1 + \frac{\partial u_1}{\partial i_2} di_2$$

- здесь коэффициент это сопротивление

$$du_2 = \frac{\partial u_2}{\partial i_1} di_1 + \frac{\partial u_2}{\partial i_2} di_2$$

Сделаем на основании, получим:

$$u_1 = Z_{11} I_1 + Z_{12} I_2$$

$$u_2 = Z_{21} I_1 + Z_{22} I_2$$

$$\begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = Z \times \begin{pmatrix} I_1 \\ I_2 \end{pmatrix}$$

Следовательно:  $Z_{11} = \frac{Y_{22}}{|Y|}$

$$Z_{12} = - \frac{Y_{12}}{|Y|}$$

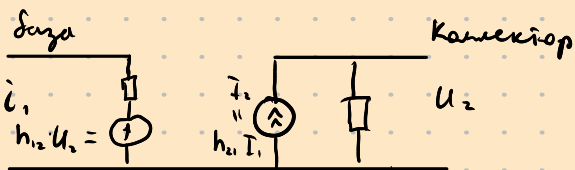
$$Z_{21} = - \frac{Y_{21}}{|Y|}$$

$$Z_{22} = \frac{Y_{11}}{|Y|}$$

**H - параметры**

$$\begin{cases} u_1 = h_{11} I_1 + h_{12} u_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} u_2 \end{cases}$$

- полезно для динамических транзисторов



- аналогичная динамическая транзисторная схема

Эквивалент

$h_{21}$  - передача по напряжению (ср.)

$h_{11}$  - входное сопротивление

$h_{12}$  -

(ср.)

$h_{22}$  - выходная проводимость (ср.)

(ср.) - средняя величина

Следовательно:  $h_{11} = \frac{|Z|}{Z_{22}}$

$$h_{12} = - \frac{Z_{12}}{Z_{22}}$$

$$h_{21} = - \frac{Z_{21}}{Z_{22}}$$

$$h_{22} = \frac{1}{Z_{22}}$$

