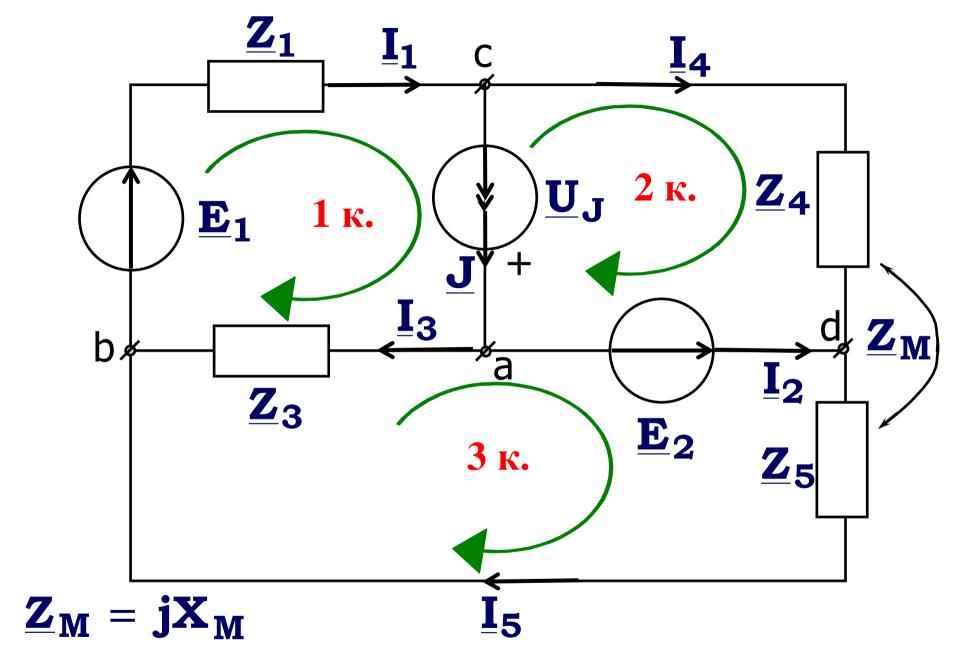
8 ЛЕКЦИЯ

Расчет линейных цепей с взаимной индуктивностью при гармонических токах и напряжениях

Расчет цепей с взаимной индуктивностью осуществляется при помощи законов Кирхгофа или метода контурных токов в комплексной форме, причем через каждый индуктивно связанный элемент должен проходить один свой контурный ток



ТПУ, ТОЭ, Носов Г.В., 2013 г.

Метод законов Кирхгофа:

b:
$$\underline{I}_1 - \underline{I}_3 - \underline{I}_5 = 0$$

a:
$$I_2 + I_3 - J = 0$$

d:
$$-\underline{I}_2 - \underline{I}_4 + \underline{I}_5 = 0$$

1 K:
$$\underline{Z}_1 \underline{I}_1 + \underline{Z}_3 \underline{I}_3 = \underline{E}_1 + \underline{U}_J$$

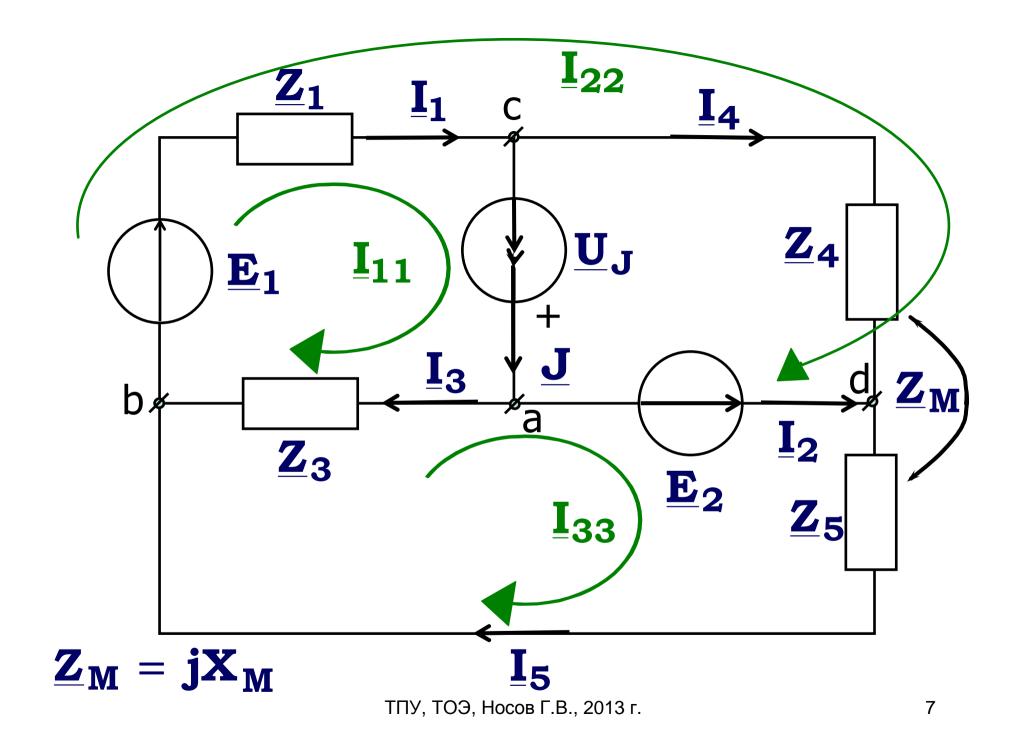
2 K:
$$(\underline{Z}_4 \underline{I}_4 \pm \underline{Z}_M \underline{I}_5) = -\underline{E}_2 - \underline{U}_J$$

$$3 \text{ K:} -\underline{Z}_3 \underline{I}_3 + (\underline{Z}_5 \underline{I}_5 \pm \underline{Z}_M \underline{I}_4) = \underline{E}_2$$

Решение уравнений, составленных по законам Кирхгофа, позволяет определить комплексные значения токов и напряжений в рассматриваемой цепи.

Причем

- знак "+" при согласном включении
- знак "-" при встречном включении



Метод контурных токов:

$$\underline{\mathbf{I}}_{11} = \underline{\mathbf{J}};$$

$$\underline{\mathbf{I}}_{22}(\underline{\mathbf{Z}}_{1} + \underline{\mathbf{Z}}_{3} + \underline{\mathbf{Z}}_{4}) - \underline{\mathbf{I}}_{33}\underline{\mathbf{Z}}_{3} + \\
+ \underline{\mathbf{I}}_{11}(\underline{\mathbf{Z}}_{1} + \underline{\mathbf{Z}}_{3}) \pm \underline{\mathbf{I}}_{33}\underline{\mathbf{Z}}_{M} = \underline{\mathbf{E}}_{1} - \underline{\mathbf{E}}_{2};$$

$$\underline{\mathbf{I}_{33}} (\underline{\mathbf{Z}_{3}} + \underline{\mathbf{Z}_{5}}) - \underline{\mathbf{I}_{22}} \underline{\mathbf{Z}_{3}} - \underline{\mathbf{I}_{11}} \underline{\mathbf{Z}_{3}} \pm \\ \pm \underline{\mathbf{I}_{22}} \underline{\mathbf{Z}_{M}} = \underline{\mathbf{E}_{2}}$$

Причем

- знак "+" при одинаковой ориентации относительно одноименных зажимов индуктивно связанных контурных токов
- знак "-" при различной ориентации относительно одноименных зажимов индуктивно связанных контурных токов

После определения I_{22} и I_{33} находим:

$$\underline{\mathbf{I}_1} = \underline{\mathbf{I}_{11}} + \underline{\mathbf{I}_{22}} \qquad \underline{\mathbf{I}_4} = \underline{\mathbf{I}_{22}}$$

$$\underline{I}_2 = \underline{I}_{33} - \underline{I}_{22}$$
 $\underline{I}_5 = \underline{I}_{33}$

$$\underline{\mathbf{I}_3} = \underline{\mathbf{I}_{11}} + \underline{\mathbf{I}_{22}} - \underline{\mathbf{I}_{33}}$$

$$\underline{\mathbf{U}}_{\mathbf{J}} = -\underline{\mathbf{E}}_{\mathbf{1}} + \underline{\mathbf{Z}}_{\mathbf{1}}\underline{\mathbf{I}}_{\mathbf{1}} + \underline{\mathbf{Z}}_{\mathbf{3}}\underline{\mathbf{I}}_{\mathbf{3}}$$

Баланс мощностей и векторные диаграммы в линейных цепях при гармонических напряжениях и токах

Баланс мощностей рассчитывается для проверки правильности расчетов и заключается в определении следующих величин

Комплекс полной вырабатываемой мощности (для примера):

$$\frac{\mathbf{S}_{B}}{\mathbf{S}_{B}} = \frac{\mathbf{E}_{1}\dot{\mathbf{I}}_{1} + \mathbf{E}_{2}\dot{\mathbf{I}}_{2} + \mathbf{U}_{J}\dot{\mathbf{J}} =$$

$$= \mathbf{P}_{B} + \mathbf{j}\mathbf{Q}_{B}, \quad \mathbf{B}\mathbf{A}$$

Где: $P_B > 0$ — активная вырабатываемая мощность, Вт Q_B — реактивная вырабатываемая мощность, вар

Где:
$$\underline{I}_1 = I_1 \cdot e^{j\beta_1} \qquad \underline{I}_2 = I_2 \cdot e^{j\beta_2}$$

$$\underline{J} = J \cdot e^{j\beta}$$

-комплексы действующих значений токов;

$$\dot{\boldsymbol{I}}_{1} = \boldsymbol{I}_{1} \cdot e^{\boldsymbol{j}(-\beta_{1})} \qquad \dot{\boldsymbol{I}}_{2} = \boldsymbol{I}_{2} \cdot e^{\boldsymbol{j}(-\beta_{2})}$$

$$\dot{\boldsymbol{J}} = \boldsymbol{J} \cdot e^{\boldsymbol{j}(-\beta)}$$

- сопряженные значения токов.

Активная потребляемая мощность:

$$\mathbf{P_{\Pi}} = \sum_{\mathbf{K}} \mathbf{I_{K}^2} \mathbf{R_{K}} = \mathbf{I_{1}^2} \mathbf{R_{1}} + \mathbf{I_{3}^2} \mathbf{R_{3}} + \mathbf{I_{4}^2} \mathbf{R_{4}} + \mathbf{I_{5}^2} \mathbf{R_{5}}, \quad \mathbf{B_{T}}$$

Где

$$\underline{Z}_1 = R_1 + jX_1$$
 $\underline{Z}_3 = R_3 - jX_3$
 $\underline{Z}_4 = R_4 + jX_4$
 $\underline{Z}_5 = R_5 + jX_5$

• комплексные сопротивления

Реактивная потребляемая мощность:

$$Q_{\Pi} = \sum \pm I_{\kappa}^{2} X_{\kappa} + Q_{M} = I_{1}^{2} X_{1} - I_{3}^{2} X_{3} + I_{4}^{2} X_{4} + I_{5}^{2} X_{5} + Q_{M}, \quad \text{Bap}$$

Реактивная мощность обусловленная взаимной индуктивностью:

$$Q_{\rm M} = \pm 2X_{\rm M}I_4I_5\cos(\beta_4-\beta_5)$$
, Bap

Где

- знак + согласное включение,
- знак - встречное включение

$$\underline{\mathbf{I}}_4 = \mathbf{I}_4 \mathbf{e}^{\mathbf{j}\beta_4}, \quad \underline{\mathbf{I}}_5 = \mathbf{I}_5 \mathbf{e}^{\mathbf{j}\beta_5}$$

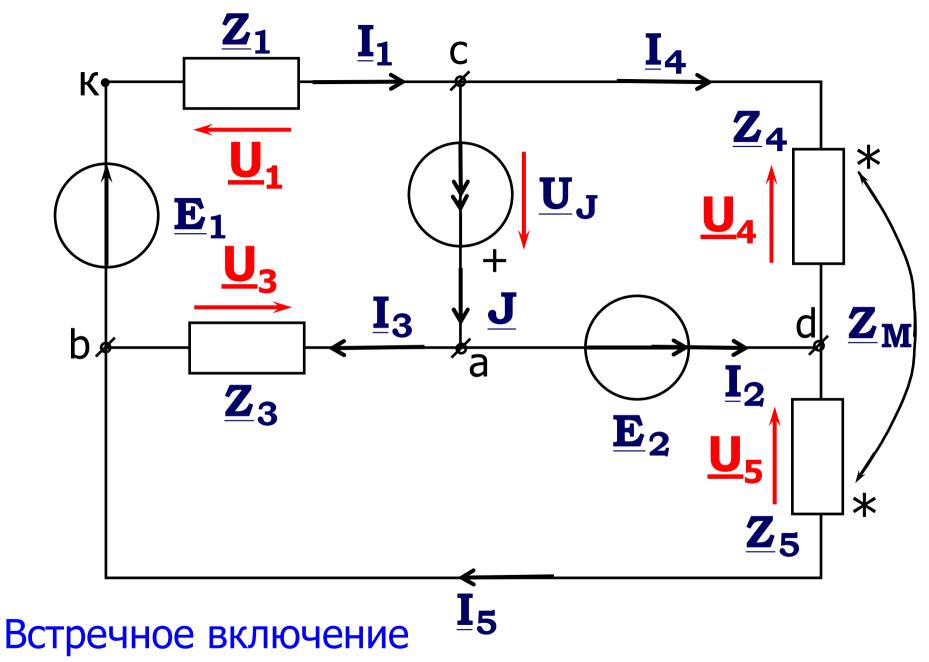
• индуктивно связанные токи

В результате относительные погрешности:

$$\delta_p = \frac{\left| P_B - P_\Pi \right|}{P_B} \cdot 100 < 3\%$$

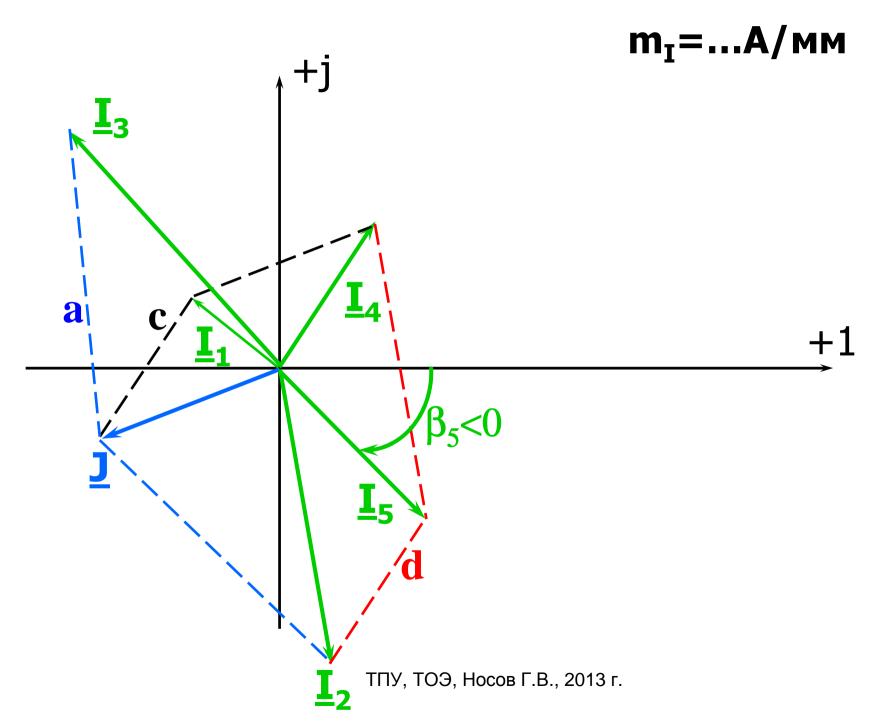
$$\delta_{\mathbf{Q}} = \frac{|\mathbf{Q}_{\mathbf{B}} - \mathbf{Q}_{\mathbf{\Pi}}|}{|\mathbf{Q}_{\mathbf{B}}|} \cdot \mathbf{100} < 3\%$$

Векторные диаграммы строятся для графической проверки правильности расчетов, причем построение начинается с лучевой диаграммы токов и затем совмещенной с ней строится топографическая диаграмма напряжений



$$\underline{E}_{1}$$
, \underline{E}_{2} , \underline{J}
 Z_{1} , Z_{3} , Z_{4} , Z_{5} , Z_{M}
 U_{J} , I_{1} , I_{2} , I_{3} , I_{4} , I_{5}

Выбираем масштаб тока $(m_{I}=...A/MM)$ и строим лучевую диаграмму токов: вектора токов направлены из начала координат под своими углами, при этом проверяем первый закон Кирхгофа для узлов рассматриваемой схемы.



- 2. Выбираем масштаб напряжения $(m_U = ... B/\text{мм})$ и строим в тех же осях топографическую диаграмму напряжений:
 - а) рассчитываем напряжения

$$\underline{\mathbf{U}}_1 = \underline{\mathbf{Z}}_1 \underline{\mathbf{I}}_1$$

$$\underline{\mathbf{U}}_{3} = \underline{\mathbf{Z}}_{3}\underline{\mathbf{I}}_{3}$$

 $U_4 = Z_4 I_4 - Z_M I_5 - встречное включение$

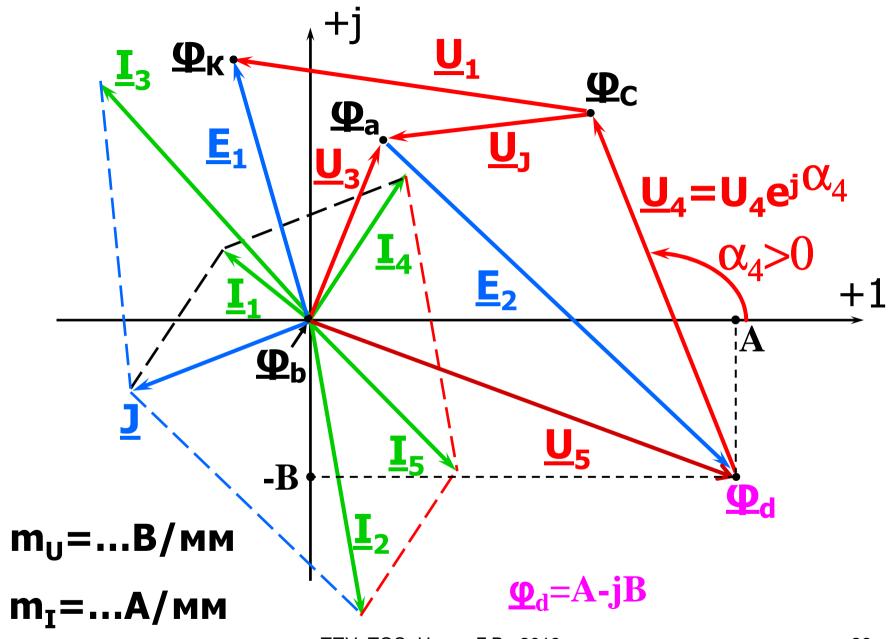
$$U_5 = Z_5 I_5 - Z_M I_4 - встречное включение$$

б) рассчитываем комплексные потенциалы точек схемы:

Ф_b=0 − принимаем произвольно;

$$\begin{split} &\underline{\phi}_k = \underline{\phi}_b + \underline{E}_1;\\ &\underline{\phi}_c = \underline{\phi}_k - \underline{U}_1;\\ &\underline{\phi}_a = \underline{\phi}_b + \underline{U}_3 = \underline{\phi}_c + \underline{U}_J - \text{проверка};\\ &\underline{\phi}_d = \underline{\phi}_c - \underline{U}_4 = \underline{\phi}_a + \underline{E}_2 - \text{проверка};\\ &\underline{\phi}_b = \underline{\phi}_d - \underline{U}_5 = 0 - \text{проверка} \end{split}$$

в) в одинаковом по осям (+1 u + 1)масштабе напряжения т на комплексной плоскости размещаем в алгебраической форме комплексные потенциалы точек; г) согласно схеме между потенциалами точек проводим стрелки напряжений и ЭДС, проверяя их длину и углы; д) по векторной диаграмме находим показание вольтметра.

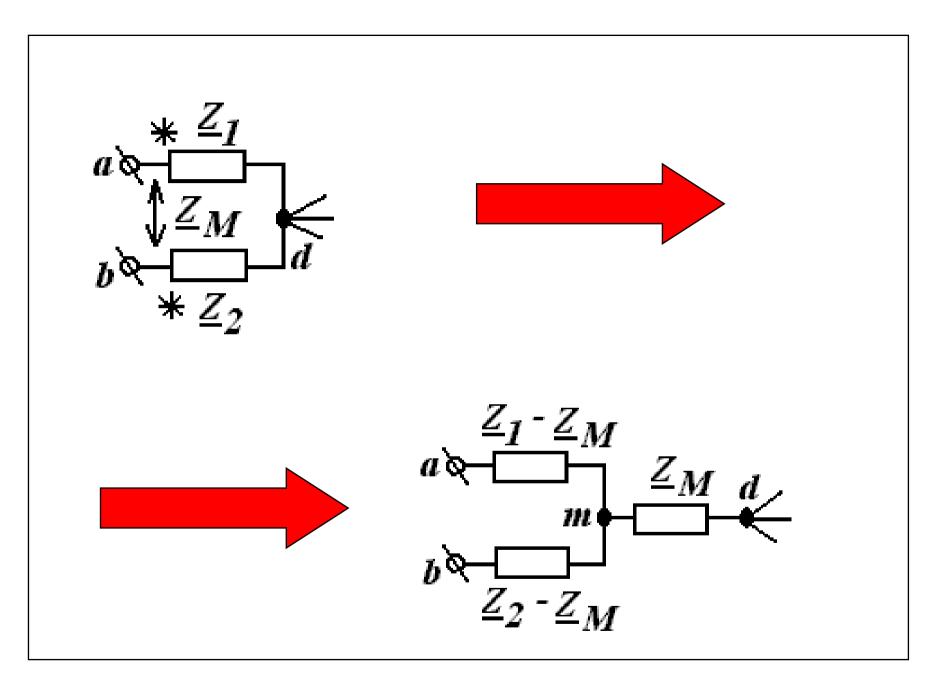


ТПУ, ТОЭ, Носов Г.В., 2013 г.

Развязка индуктивной связи

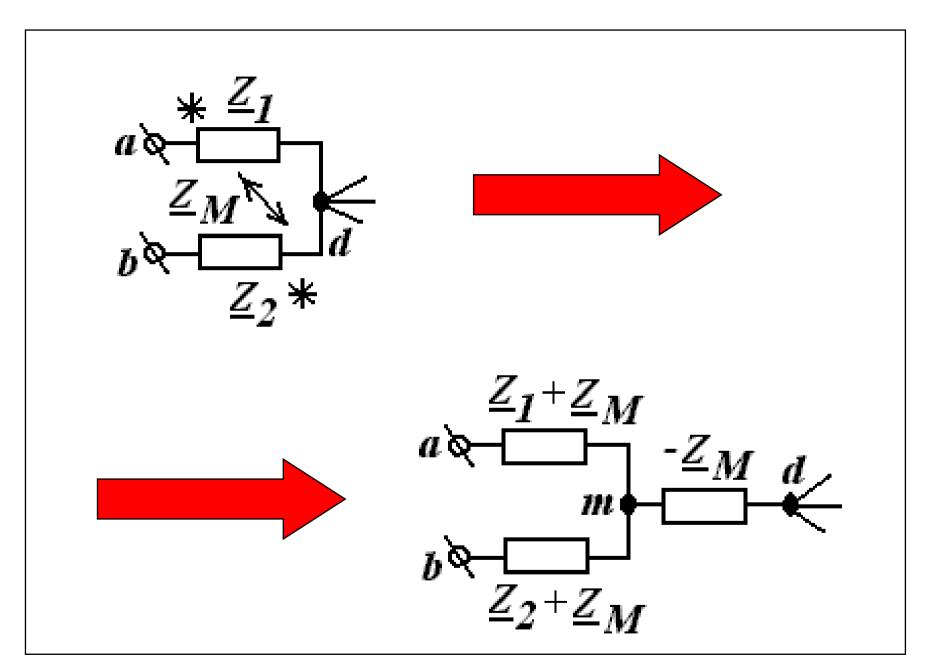
Развязка индуктивной связи применяется для ее исключения с целью упрощения расчетов и может быть доказана при помощи законов Кирхгофа в комплексной форме

1. Два индуктивно связанных комплексных сопротивления подходят одинаковым образом к общему узлу (d)



ТПУ, ТОЭ, Носов Г.В., 2013 г.

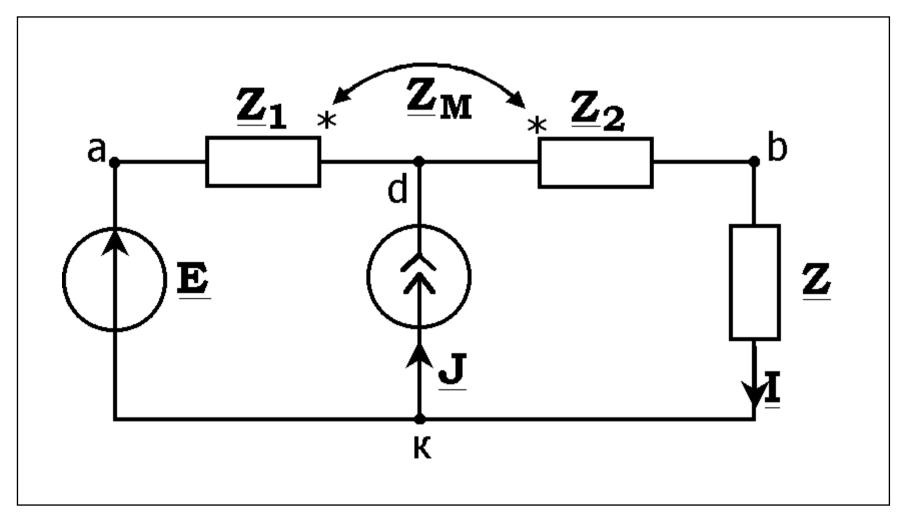
2. Два индуктивно связанных комплексных сопротивления подходят различным образом к общему узлу (d)



ТПУ, ТОЭ, Носов Г.В., 2013 г.

После развязки индуктивной связи для расчета цепи можно использовать любой известный метод в комплексной форме

Пример



ТПУ, ТОЭ, Носов Г.В., 2013 г.

Дано:

$$\underline{E} = Ee^{j\alpha} \qquad \underline{J} = Je^{j\beta}$$

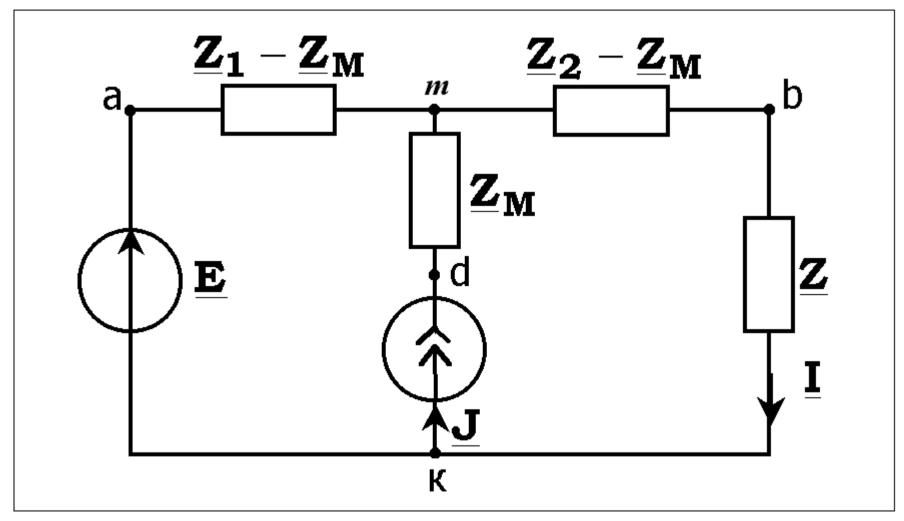
$$\underline{Z}_1 = R_1 + jX_1 \qquad \underline{Z}_2 = R_2 + jX_2$$

$$Z = R + jX \qquad \underline{Z}_M = jX_M$$

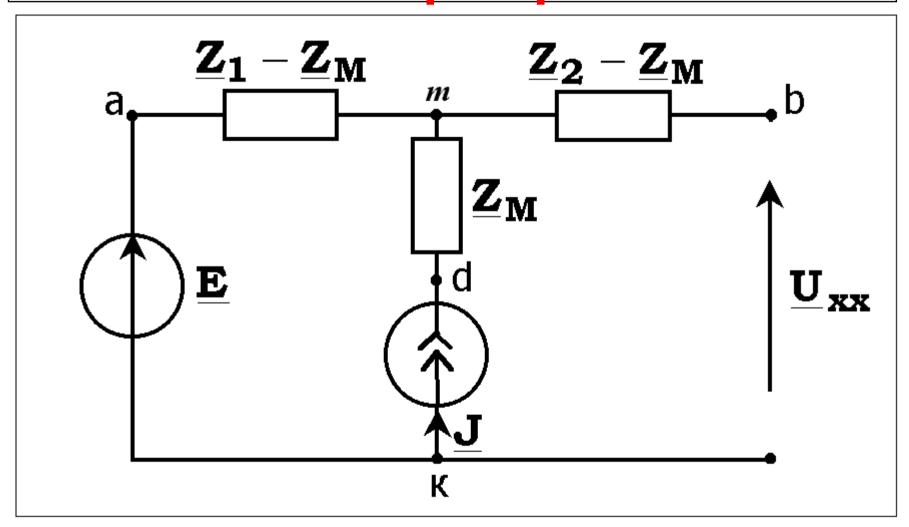
Определить:

$$\underline{I} = ?$$

После развязки:



Используем метод эквивалентного генератора



$$\underline{E}_{\Gamma} = \underline{U}_{xx} = \underline{E} + \underline{J} \cdot (\underline{Z}_1 - \underline{Z}_M) = E_{\Gamma} e^{j\alpha_{\Gamma}}$$

$$\underline{Z}_{\Gamma} = (\underline{Z}_{2} - \underline{Z}_{M}) + (\underline{Z}_{1} - \underline{Z}_{M}) =$$

$$= R_{\Gamma} + jX_{\Gamma} = Z_{\Gamma}e^{j\varphi_{\Gamma}}$$

$$\underline{I} = \frac{\underline{E}_{\Gamma}}{\underline{Z}_{\Gamma} + \underline{Z}} = Ie^{j\lambda}$$

Действующее значение тока:

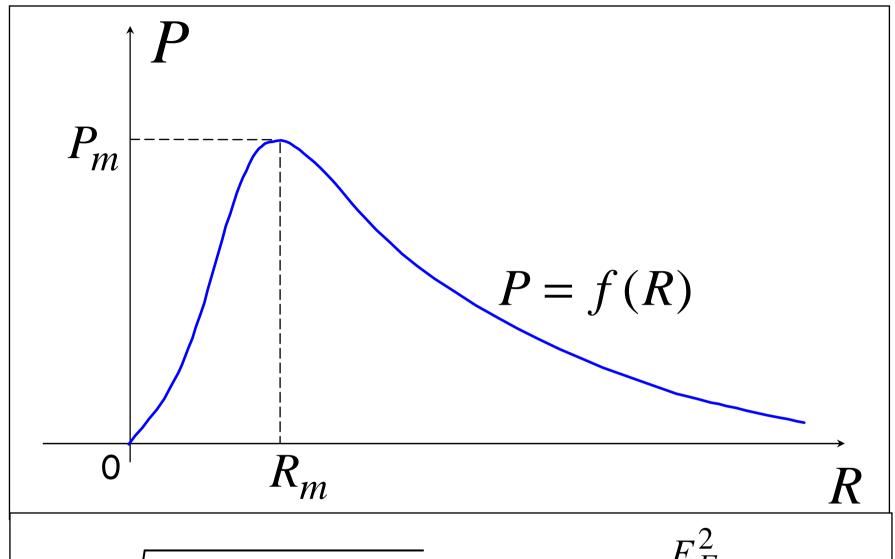
$$I = \frac{E_{\Gamma}}{\sqrt{(R_{\Gamma} + R)^2 + (X_{\Gamma} + X)^2}}$$

Активная мощность нагрузки Z:

$$P = I^{2}R =$$

$$= \frac{E_{\Gamma}^{2}R}{(R_{\Gamma} + R)^{2} + (X_{\Gamma} + X)^{2}} =$$

$$= f(R)$$



$$R_m = \sqrt{R_{\Gamma}^2 + (X_{\Gamma} + X)^2}; \qquad P_m = \frac{E_{\Gamma}^2}{2(R_m + R_{\Gamma})}$$