

电路分析与电子技术基础

互感电路

(5.3.1 ~ 5.3.4)

n 互感电路

✓ 互感电路 (5.3.1 ~ 5.3.2)

✓ 互感电路计算 (5.3.3)

✓ 变压器 (5.3.4)

✓ 互感电路

ü 磁路基本概念：

若一个线圈的自身电流发生变化，会引起线圈磁通变化。

ü 电磁感应定律：

若穿过线圈的磁力线（磁通）发生变化，则线圈中会感应出电动势。

ü 自感现象：

由于线圈自身电流或磁通变化，在线圈中感应出电动势。

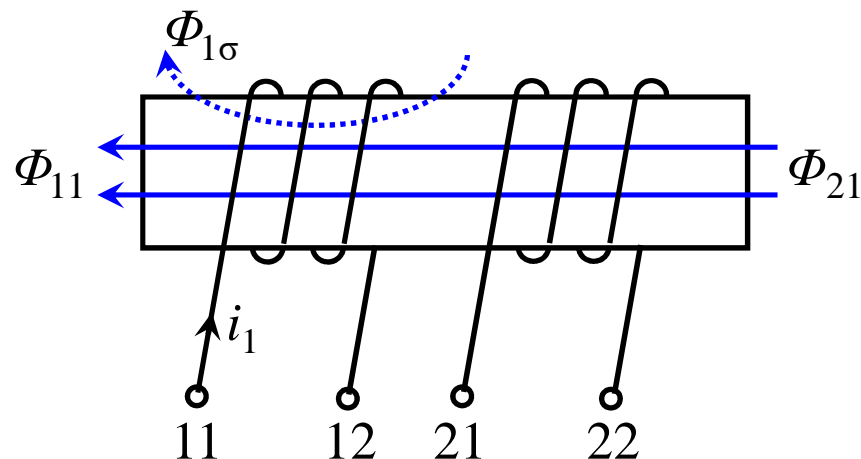
ü 互感现象：

在两个线圈非常靠近时，若其中某个线圈的电流或磁通变化，会导致另一个线圈的磁力线发生变化，从而在另一个线圈中感应出电动势。

ü 电磁耦合

（广泛存在于电气工程中，可用于电路能量的传递和电路信号的变换）

Ø 互感电路（基本参数：磁通）



ü 两个位置靠近的线圈 1、2：
（匝数分别为 N_1 、 N_2 ）

ü 自磁通 Φ_{11} ：由线圈 1 中的电流 i_1 产生（方向符合右手螺旋法）。

$$\text{自感系数：} L_1 = \frac{N_1 \Phi_{11}}{i_1} = \frac{\Psi_{11}}{i_1} \quad (\Psi_{11} \text{ 自感磁链})$$

ü 互感磁通 Φ_{21} ：自磁通 Φ_{11} 中穿越线圈 2 的部分。

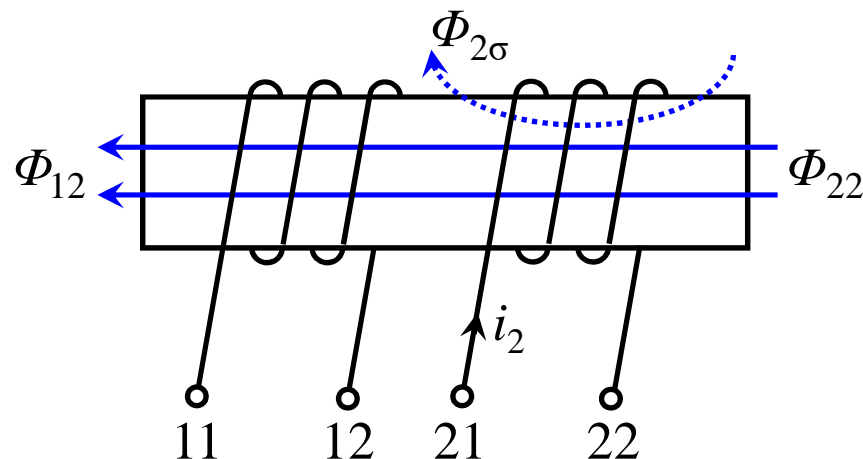
$$\text{互感系数：} M_{21} = \frac{N_2 \Phi_{21}}{i_1} = \frac{\Psi_{21}}{i_1} \quad (\text{单位：H, 亨利}) \quad (\Psi_{21} \text{ 互感磁链})$$

ü 漏磁通 $\Phi_{1\sigma}$ ：自磁通 Φ_{11} 中只穿越线圈 1 的部分。

$$\text{漏感系数：} L_{1\sigma} = \frac{N_1 \Phi_{1\sigma}}{i_1} = \frac{\Psi_{1\sigma}}{i_1} \quad (\Psi_{1\sigma} \text{ 漏感磁链})$$

ü 磁通关系： $\Phi_{11} = \Phi_{21} + \Phi_{1\sigma}$

Ø 互感电路（基本参数：磁通）



Ü 单独定义线圈 2 电流 i_2 ：
（匝数分别为 N_1 、 N_2 ）。

Ü 自磁通 Φ_{22} ：由线圈 2 中的电流 i_2 产生（方向符合右手螺旋法）。

$$\text{自感系数: } L_2 = \frac{N_2 \Phi_{22}}{i_2} = \frac{\Psi_{22}}{i_2} \quad (\Psi_{22} \text{ 自感磁链})$$

Ü 互感磁通 Φ_{12} ：自磁通 Φ_{22} 中穿越线圈 1 的部分。

$$\text{互感系数: } M_{12} = \frac{N_1 \Phi_{12}}{i_2} = \frac{\Psi_{12}}{i_2} \quad (\text{单位: H, 亨利}) \quad (\Psi_{12} \text{ 互感磁链})$$

Ü 漏磁通 $\Phi_{2\sigma}$ ：自磁通 Φ_{22} 中只穿越线圈 2 的部分。

$$\text{漏感系数: } L_{2\sigma} = \frac{N_2 \Phi_{2\sigma}}{i_2} = \frac{\Psi_{2\sigma}}{i_2} \quad (\Psi_{2\sigma} \text{ 漏感磁链})$$

Ü 磁通关系: $\Phi_{22} = \Phi_{12} + \Phi_{2\sigma}$

Ø 互感电路（基本参数：磁通）

ü 针对两个相对静止的线圈，互感系数是相等的：

$$M_{21} = M_{12} = M$$

ü 耦合系数：用于衡量两个线圈之间的耦合程度。

$$K = \sqrt{\frac{\Phi_{21}}{\Phi_{11}}} \cdot \sqrt{\frac{\Phi_{12}}{\Phi_{22}}} = \sqrt{\frac{\Psi_{21}}{\Psi_{11}}} \cdot \sqrt{\frac{\Psi_{12}}{\Psi_{22}}} = \sqrt{\frac{M}{L_1}} \cdot \sqrt{\frac{M}{L_2}} = \frac{M}{\sqrt{L_1 L_2}}$$

全耦合 ($K = 1$)

无耦合 ($K = 0$)

紧耦合 ($K \rightarrow 1$)

松耦合 ($K \rightarrow 0$)

ü 耦合系数一般小于 1（存在漏磁通）。

互感电路（互感电压）

以线圈 1 为基准，线圈 2 的互感电压：

$$u_{21} = N_2 \frac{d\Phi_{21}}{dt} = \frac{d\Psi_{21}}{dt} = M \frac{di_1}{dt}$$

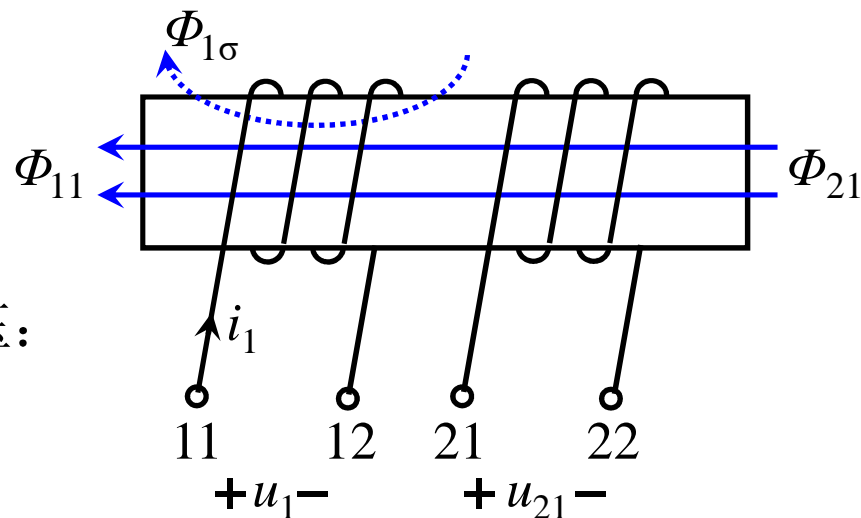
若以线圈 2 为基准，则线圈 1 的互感电压：

$$u_{12} = N_1 \frac{d\Phi_{12}}{dt} = \frac{d\Psi_{12}}{dt} = M \frac{di_2}{dt}$$

针对正弦交流电路的相量形式表达式：

$$\begin{aligned} \dot{U}_{21} &= j\omega M \dot{I}_1 = jX_M \dot{I}_1 \\ \dot{U}_{12} &= j\omega M \dot{I}_2 = jX_M \dot{I}_2 \end{aligned}$$

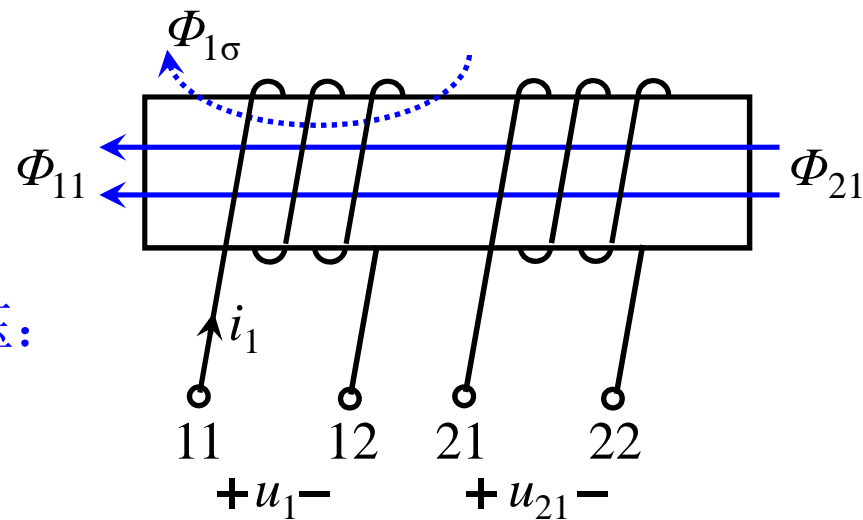
（互感电抗： $X_M = \omega M$ ）



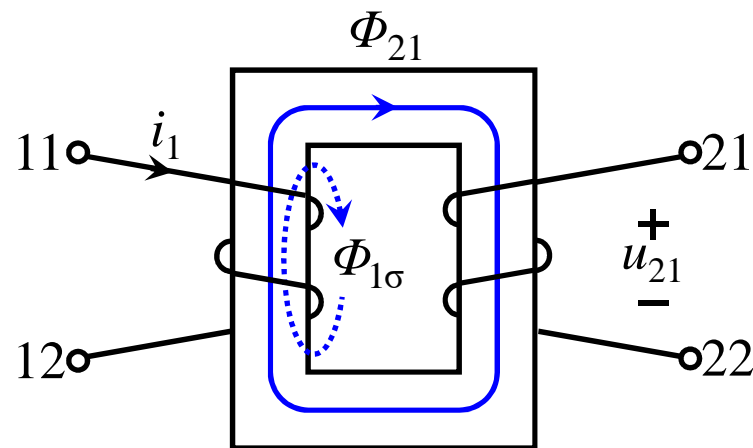
Ø 互感电路（互感电压）

ü 以线圈 1 为基准，线圈 2 的互感电压：

$$u_{21} = N_2 \frac{d\Phi_{21}}{dt} = \frac{d\Psi_{21}}{dt} = M \frac{di_1}{dt}$$



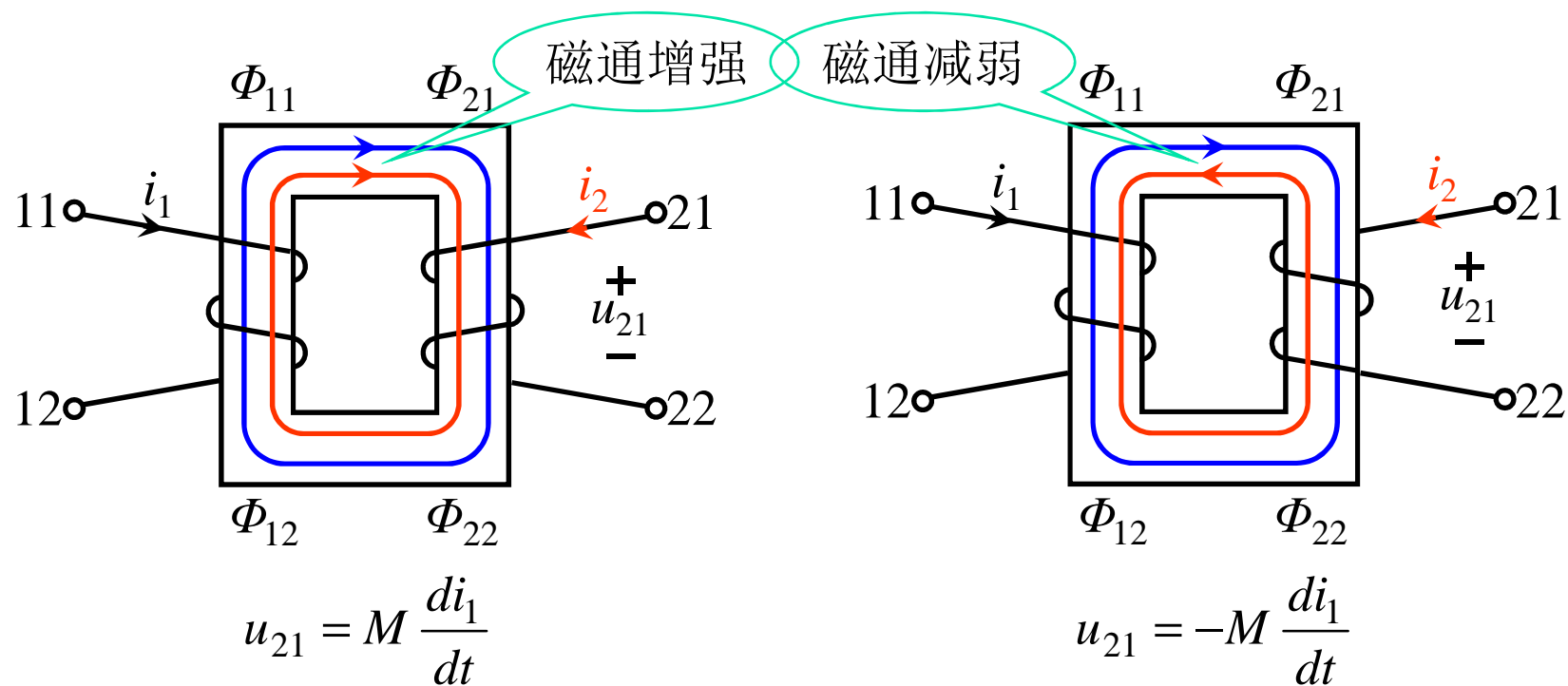
$$u_{21} = N_2 \frac{d\Phi_{21}}{dt} = \frac{d\Psi_{21}}{dt} = M \frac{di_1}{dt}$$



互感电压的方向，与互感元件的绕向结构有关。

Ø 互感电路（同名端）

ü 同名端：用于标记绕向结构，方便判断互感电压的方向。

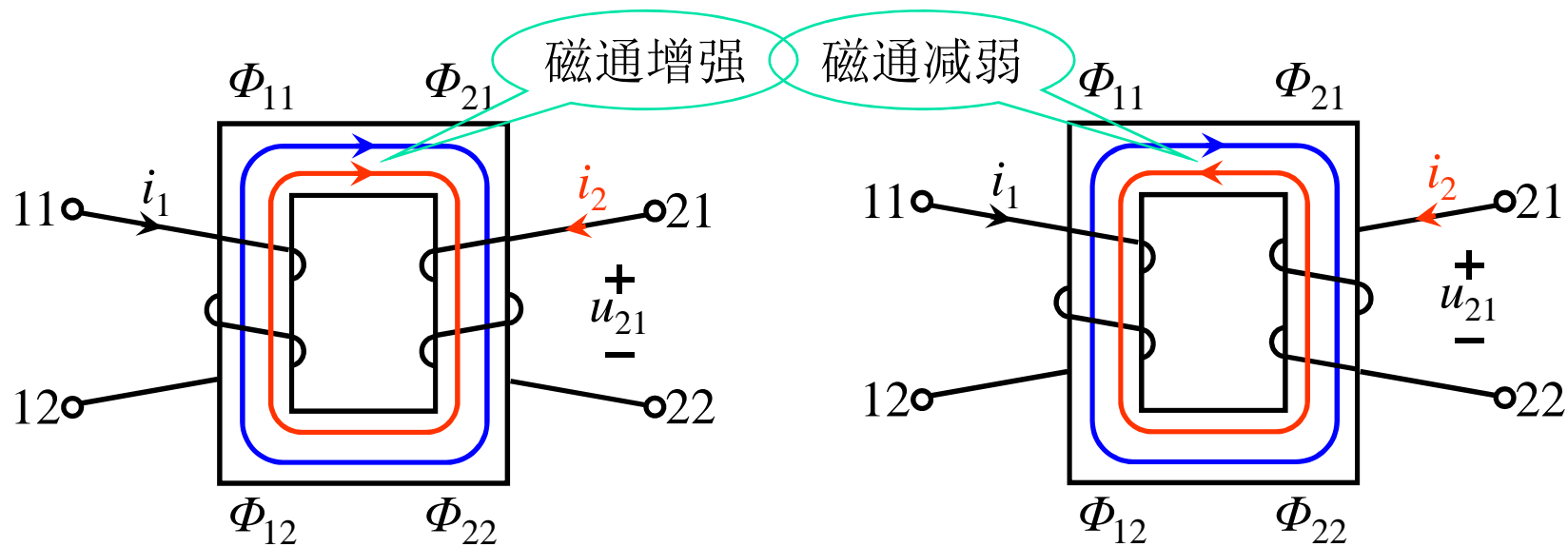


ü 标记方法：在另一线圈的某一端加入电流，从磁通关联的角度看。

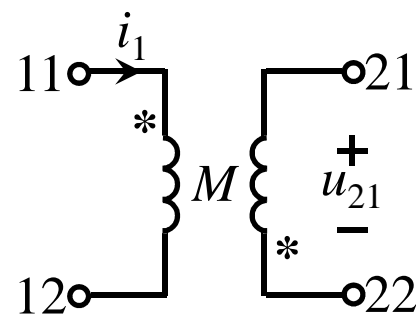
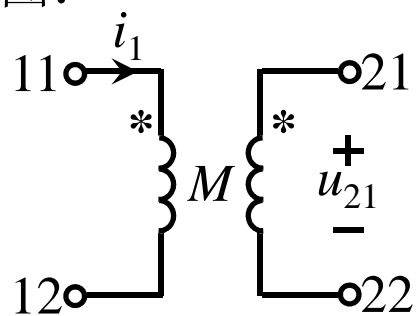
互感电压的方向，与互感元件的绕向结构有关。

∅ 互感电路（同名端）

ü 同名端：使磁通增强的两个电流端。

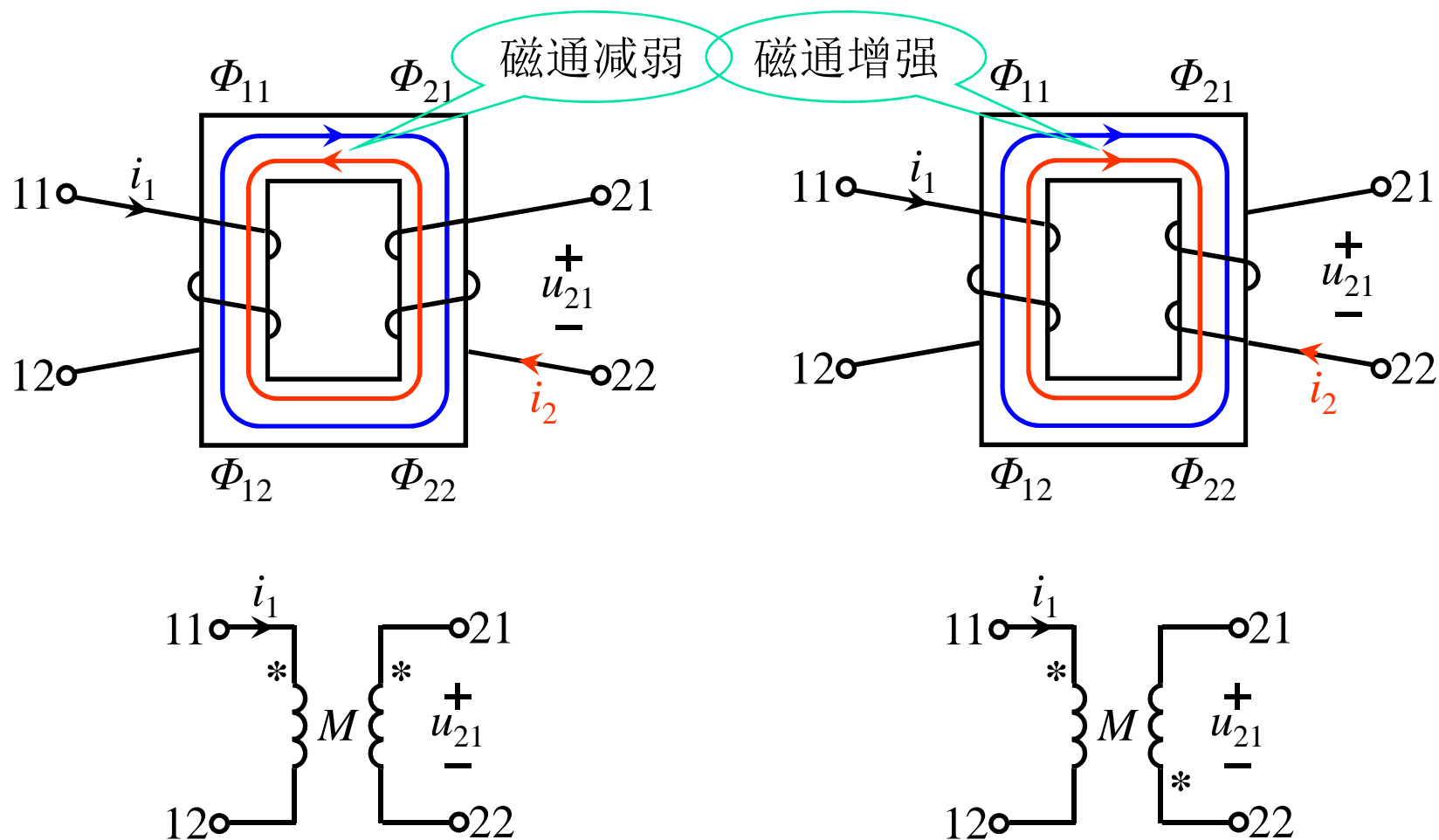


ü 符号图：



互感电路（同名端）

同名端：省略了线圈、绕向、电流等的判断，方便判断互感电压的方向。

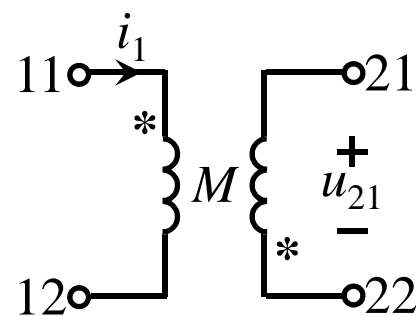
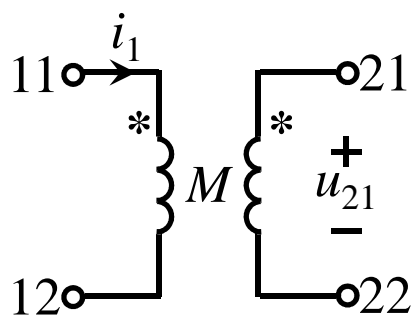


Ø 互感电路（同名端）

ü 若：

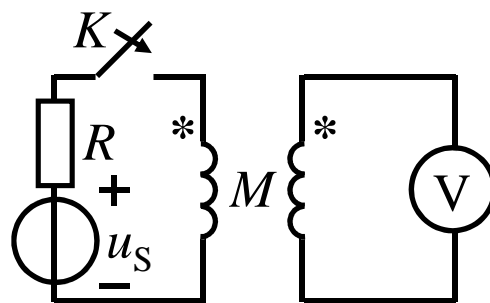
- （1）参考电流方向为流入同名端；
 - （2）互感电压的参考方向从同名端指向非同名端；
- 则：互感电压表达式为正，否则为负。

ü 两个以上线圈的同名端表示方法（书 P211 图5.3.4）。



Ø 互感电路（同名端）

ü 同名端的实验测量法。



- (1) 合上开关 K ；
- (2) 若电压表指示正值，说明图示同名端正确。

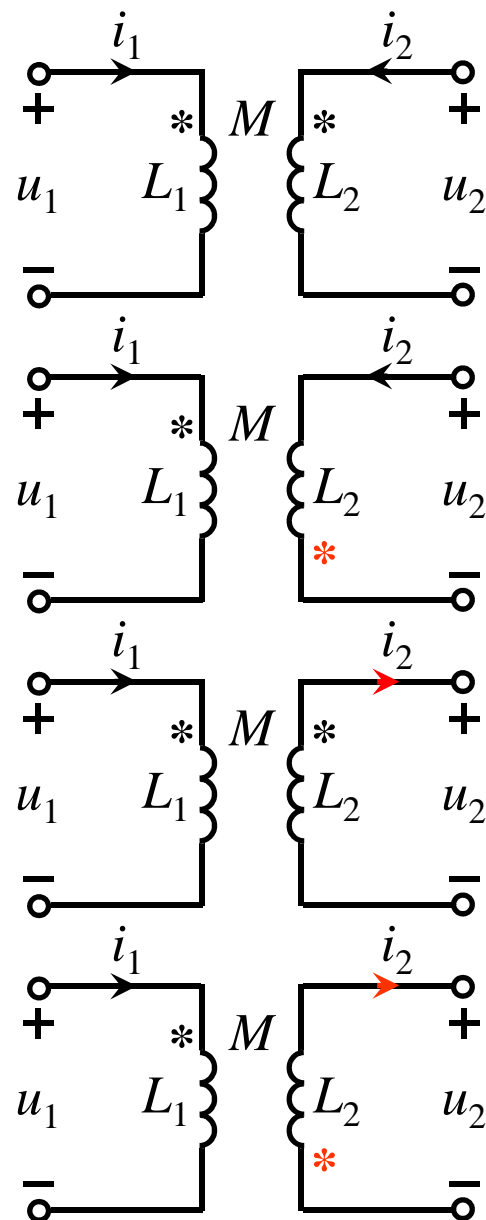
∅ 互感电路（感应电压）

$$\begin{cases} u_1 = u_{L1} + u_{M1} = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} \\ u_2 = u_{L2} + u_{M2} = L_2 \frac{di_2}{dt} + M \frac{di_1}{dt} \end{cases}$$

$$\begin{cases} u_1 = u_{L1} + u_{M1} = L_1 \frac{di_1}{dt} - M \frac{di_2}{dt} \\ u_2 = u_{L2} + u_{M2} = L_2 \frac{di_2}{dt} - M \frac{di_1}{dt} \end{cases}$$

$$\begin{cases} u_1 = u_{L1} + u_{M1} = L_1 \frac{di_1}{dt} - M \frac{di_2}{dt} \\ u_2 = u_{L2} + u_{M2} = -L_2 \frac{di_2}{dt} + M \frac{di_1}{dt} \end{cases}$$

$$\begin{cases} u_1 = u_{L1} + u_{M1} = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} \\ u_2 = u_{L2} + u_{M2} = -L_2 \frac{di_2}{dt} - M \frac{di_1}{dt} \end{cases}$$



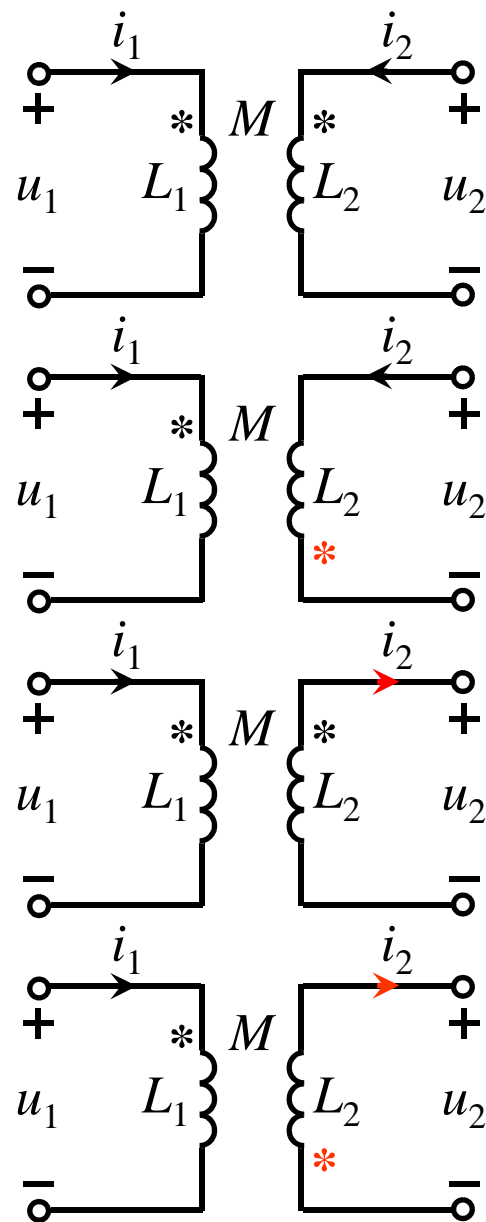
Ø 互感电路（感应电压）

$$\begin{cases} u_1 = u_{L1} + u_{M1} = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} \\ u_2 = u_{L2} + u_{M2} = L_2 \frac{di_2}{dt} + M \frac{di_1}{dt} \end{cases}$$

Ü 相量形式表达式

$$\dot{U}_1 = j\omega L_1 \dot{I}_1 + j\omega M \dot{I}_2 = jX_{L1} \dot{I}_1 + jX_M \dot{I}_2$$

$$\dot{U}_2 = j\omega L_2 \dot{I}_2 + j\omega M \dot{I}_1 = jX_{L2} \dot{I}_2 + jX_M \dot{I}_1$$



互感电路（感应电压）

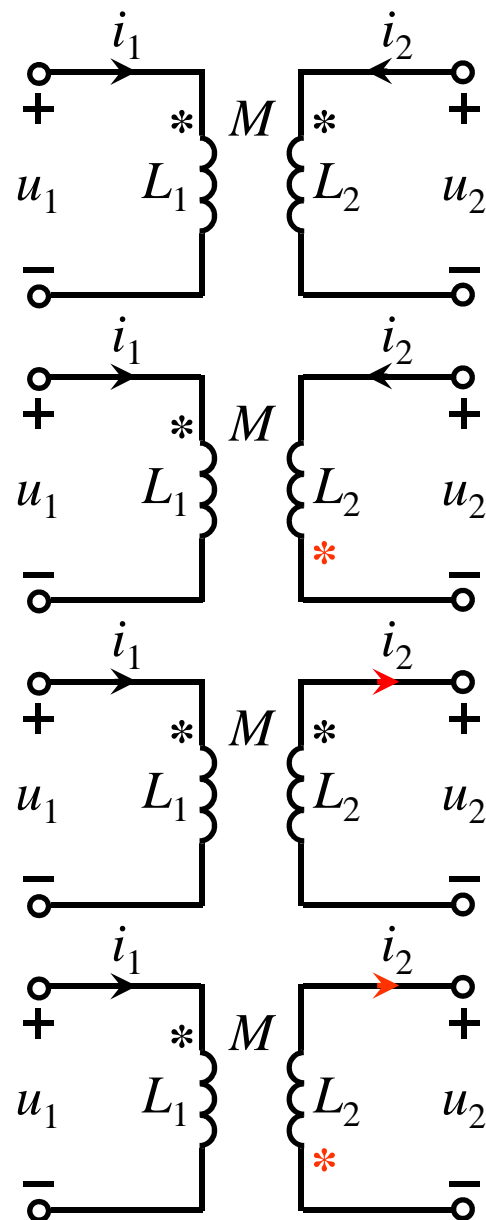
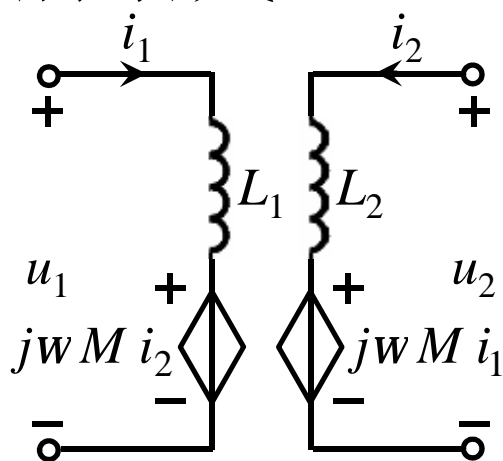
$$\begin{cases} u_1 = u_{L1} + u_{M1} = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} \\ u_2 = u_{L2} + u_{M2} = L_2 \frac{di_2}{dt} + M \frac{di_1}{dt} \end{cases}$$

相量形式表达式

$$\dot{U}_1 = j\omega L_1 \dot{I}_1 + j\omega M \dot{I}_2 = jX_{L1} \dot{I}_1 + jX_M \dot{I}_2$$

$$\dot{U}_2 = j\omega L_2 \dot{I}_2 + j\omega M \dot{I}_1 = jX_{L2} \dot{I}_2 + jX_M \dot{I}_1$$

受控源表示形式



✓ 互感电路计算

ü 互感线圈的串并联方式。

ü 互感电路的等效变换。

ü 互感电路计算。

Ø 互感线圈串联（顺向）

ü （右图所示）两个互感耦合线圈。

线圈 1 电阻 R_1 ，自感 L_1 ；

线圈 2 电阻 R_2 ，自感 L_2 ；

两线圈互感系数 M （顺向串联）。

ü 由电路，得：

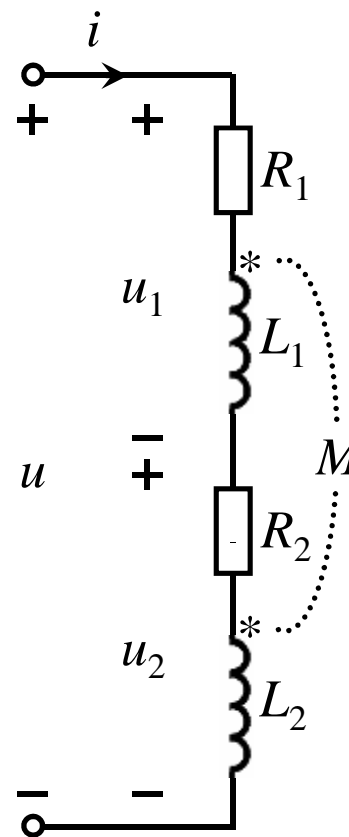
$$U = U_1 + U_2$$

$$= R_1 I + j\omega L_1 I + j\omega M I + R_2 I + j\omega L_2 I + j\omega M I$$

所以，电路等效阻抗为：

$$Z = R_1 + R_2 + j\omega(L_1 + L_2 + 2M)$$

即，等效电感为： $L = L_1 + L_2 + 2M$



磁通增强

互感线圈串联（反向）

（右图所示）两个互感耦合线圈。

线圈 1 电阻 R_1 ，自感 L_1 ；

线圈 2 电阻 R_2 ，自感 L_2 ；

两线圈互感系数 M （反向串联）。

由电路，得：

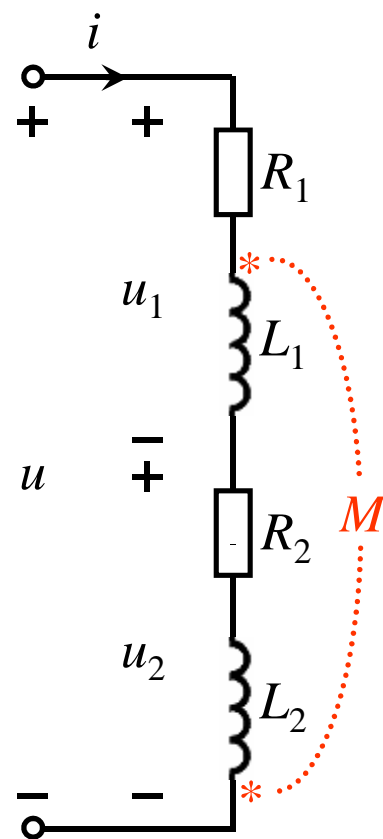
$$U = U_1 + U_2$$

$$= (R_1 + j\omega L_1) I + (R_2 + j\omega L_2) I - j\omega M I$$

所以，电路等效阻抗为：

$$Z = R_1 + R_2 + j\omega(L_1 + L_2 - 2M)$$

即，等效电感为： $L = L_1 + L_2 - 2M$



提供了一种测量互感系数的方法。

磁通减弱

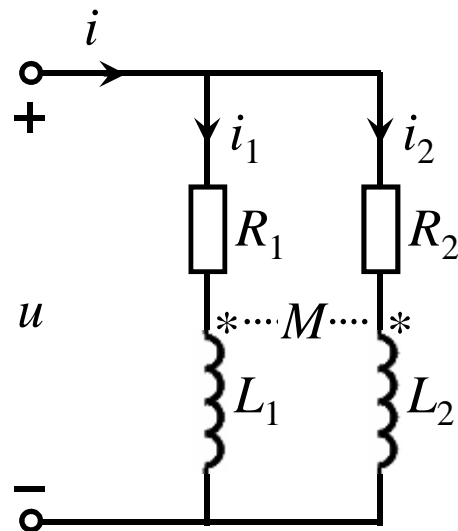
Ø 互感线圈并联（顺向）

ü （右图所示）两个互感耦合线圈。

线圈 1 电阻 R_1 ，自感 L_1 ；

线圈 2 电阻 R_2 ，自感 L_2 ；

两线圈互感系数 M （顺向并联）。



ü 由电路，得：

$$U = I_1(R_1 + j\omega L_1) + j\omega M I_2 = Z_1 I_1 + Z_M I_2$$

$$U = I_2(R_2 + j\omega L_2) + j\omega M I_1 = Z_2 I_2 + Z_M I_1$$

可求出电流 i_1 、 i_2 分别关于电压 u 的函数关系式，且：

$$I = I_1 + I_2 = \frac{Z_1 + Z_2 - 2Z_M}{Z_1 Z_2 - Z_M^2} U$$

所以，电路等效阻抗为：
$$Z = \frac{Z_1 Z_2 - Z_M^2}{Z_1 + Z_2 - 2Z_M}$$

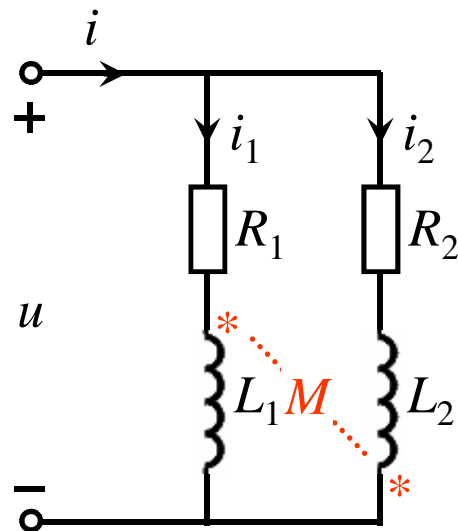
互感线圈并联（反向）

（右图所示）两个互感耦合线圈。

线圈 1 电阻 R_1 ，自感 L_1 ；

线圈 2 电阻 R_2 ，自感 L_2 ；

两线圈互感系数 M （反向并联）。



由电路，得：

$$U = I_1(R_1 + j\omega L_1) - j\omega M I_2 = Z_1 I_1 - Z_M I_2$$

$$U = I_2(R_2 + j\omega L_2) - j\omega M I_1 = Z_2 I_2 - Z_M I_1$$

可求出电流 i_1 、 i_2 分别关于电压 u 的函数关系式，且：

$$I = I_1 + I_2 = \frac{Z_1 + Z_2 + 2Z_M}{Z_1 Z_2 - Z_M^2} U$$

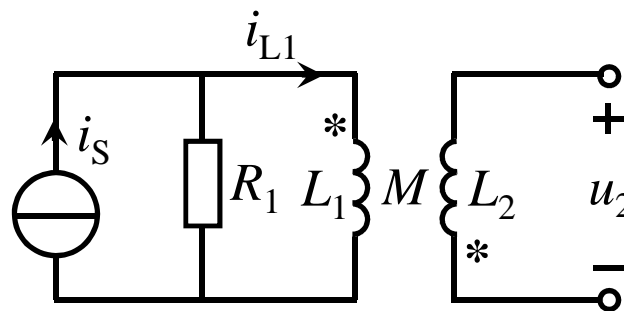
所以，电路等效阻抗为：
$$Z = \frac{Z_1 Z_2 - Z_M^2}{Z_1 + Z_2 + 2Z_M}$$

【例3.1】

右图所示电路（各元件参数已知）

定义： $i_S = \sqrt{2}I_S \sin \omega t$

求：开路电压 u_2 。



解： u_2 中只包含互感电压。

（ u_1 呢？）

以电流 i_S 为参考相量： $\dot{I}_S = I_S \angle 0^\circ$

$$\text{则： } \dot{I}_{L1} = \dot{I}_S \frac{R_1}{R_1 + j\omega L_1}$$

$$\dot{U}_2 = \dot{U}_{2M} = -j\omega M \dot{I}_{L1}$$

例： $R_1 = 1\Omega$ ， $X_{L1} = 1\Omega$ ， $X_{L2} = 2\Omega$ ， $X_M = 0.5\Omega$ ， $I_S = 10\text{A}$

则： $\dot{I}_{L1} = 5\sqrt{2} \angle -45^\circ \text{A}$ $\dot{U}_2 = -2.5\sqrt{2} \angle 45^\circ \text{V}$

所以： $u_2 = 5 \sin(\omega t - 135^\circ) \text{V}$

Ø 互感电路的等效变换（去耦法）

ü （右图所示）同名端相连的互感电路。

ü 由电路，得：

$$U_{13} = j\omega L_1 I_1 + j\omega M I_2$$

$$U_{23} = j\omega L_2 I_2 + j\omega M I_1$$

由于 $I_3 = I_1 + I_2$ ，所以上式可改写为：

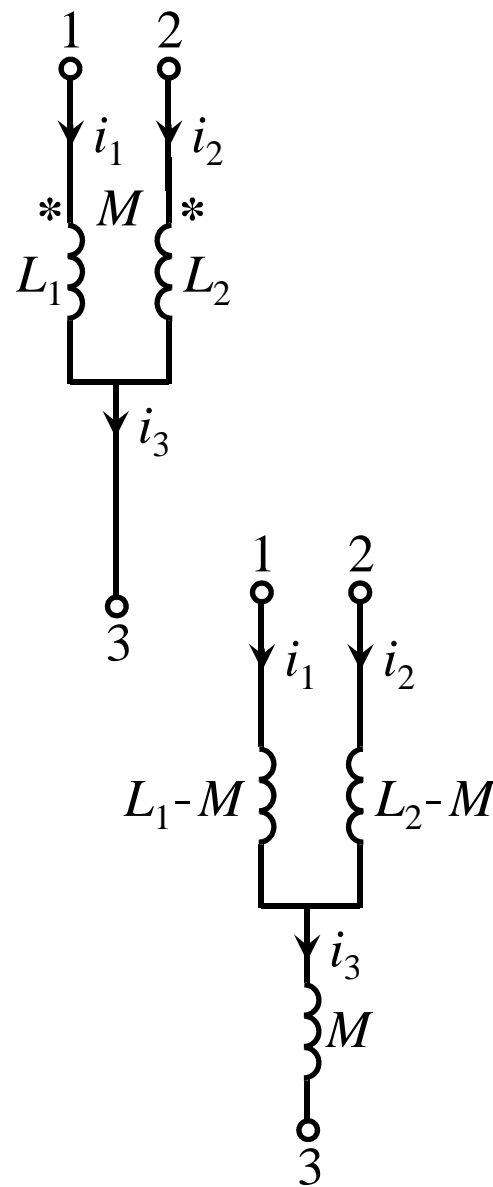
$$U_{13} = (j\omega L_1 - j\omega M) I_1 + j\omega M I_3$$

$$U_{23} = (j\omega L_2 - j\omega M) I_2 + j\omega M I_3$$

所以，电路可等效为右图所示。

互感消去法

等效电路与电流的参考方向无关。



Ø 互感电路的等效变换（去耦法）

ü （右图所示） 异名端相连的互感电路。

ü 由电路，得：

$$U_{13} = j\omega L_1 I_1 - j\omega M I_2$$

$$U_{23} = j\omega L_2 I_2 - j\omega M I_1$$

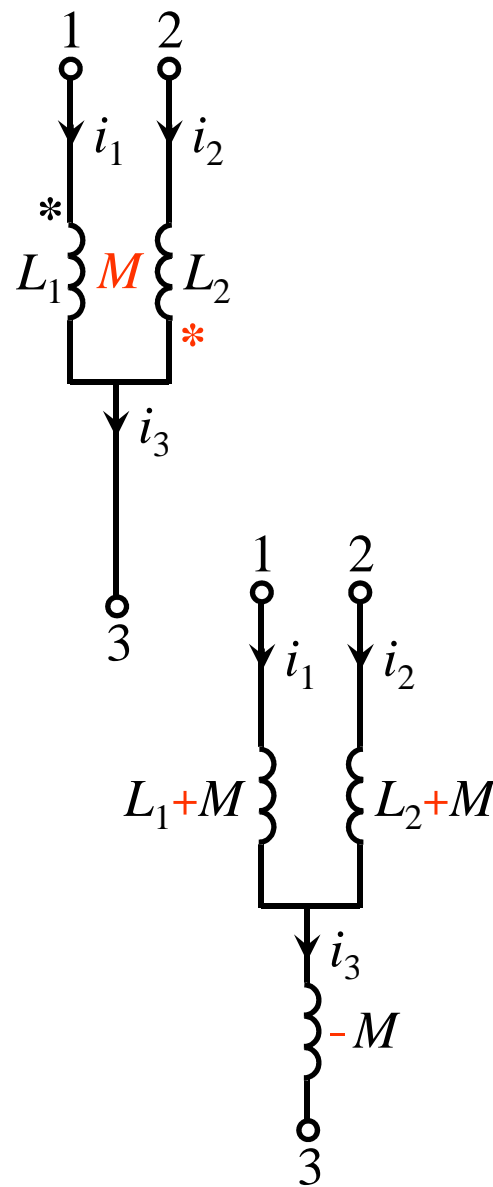
由于 $I_3 = I_1 + I_2$ ，所以上式可改写为：

$$U_{13} = (j\omega L_1 + j\omega M) I_1 - j\omega M I_3$$

$$U_{23} = (j\omega L_2 + j\omega M) I_2 - j\omega M I_3$$

所以，电路可等效为右图所示。

等效电路与同名端的连接方式有关。



【例3.2】

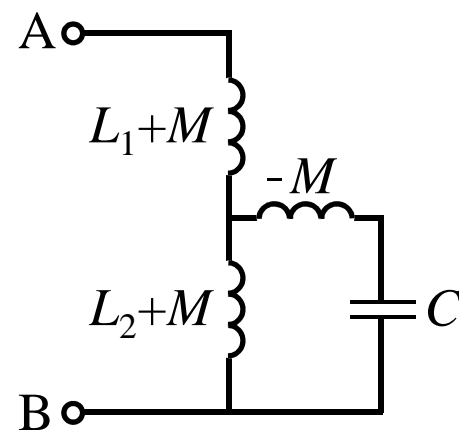
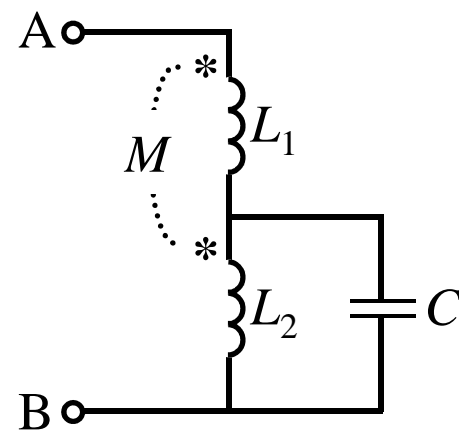
右图所示电路。

求：AB 端口的等效阻抗。

解：根据去耦法等效原电路（如右下图所示）。

等效阻抗为：

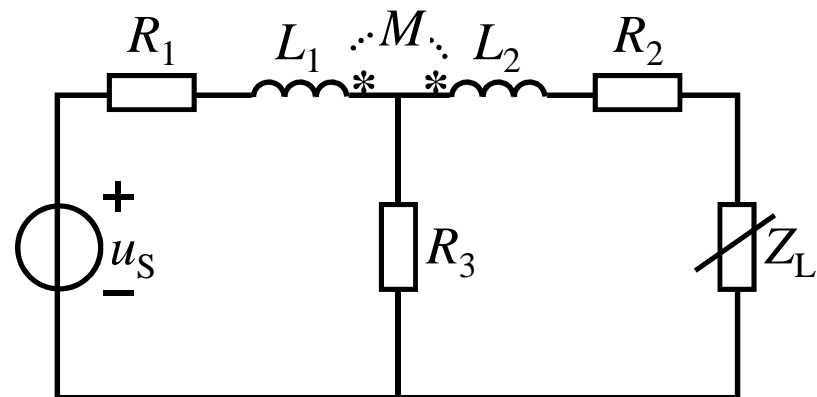
$$Z_{AB} = j\omega(L_1 + M) + j\omega(L_2 + M) // (-j\omega M - j\frac{1}{\omega C})$$



【例3.3】

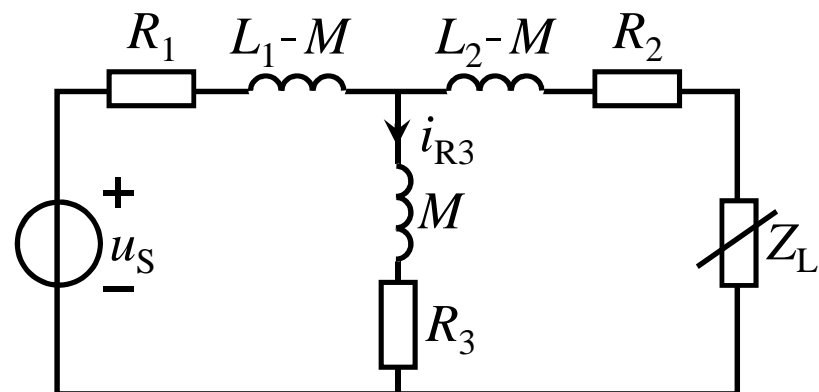
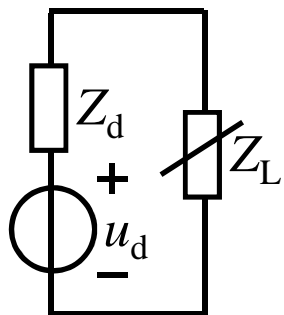
右图所示电路。

求：最大输出功率时的负载 Z_L 。



解：根据去耦法等效原电路（如右下图所示）。

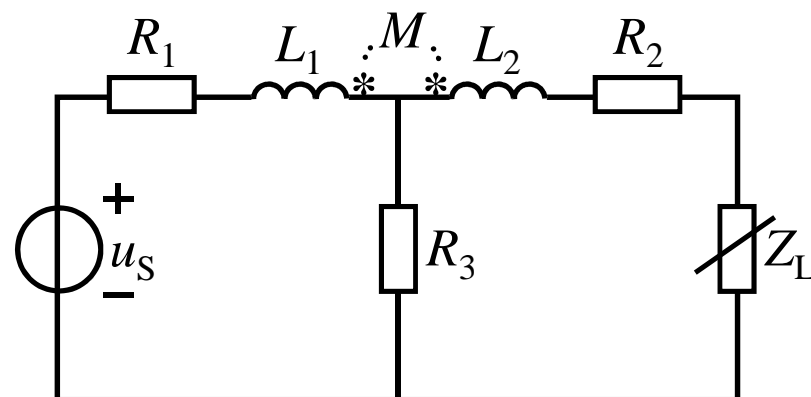
此电路的戴维宁等效如下图所示。



根据最大功率传输定理，当 $Z_L = Z_d^*$ 时，负载上获得最大功率。

右图所示电路。

求：最大输出功率时的负载 Z_L 。



解：根据右图求戴维宁等效电压：

$$U_d = (j\omega M + R_3) I_{R3}$$

$$I_{R3} = \frac{U_S}{R_1 + j\omega L_1 + R_3}$$

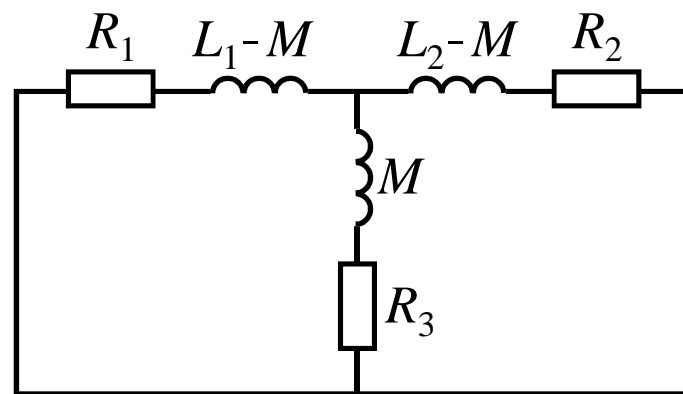
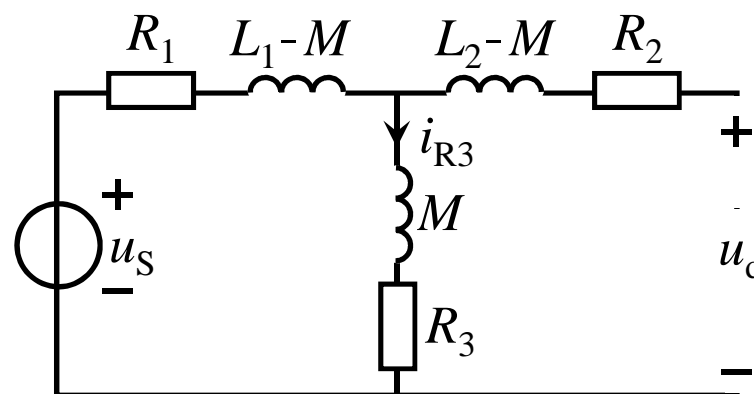
根据右下图求戴维宁等效内阻：

$$Z_d = R_2 + j\omega(L_2 - M) + [R_1 + j\omega(L_1 - M)] // [j\omega M + R_3]$$

$$= R_d + jX_d$$

所以，当 $Z_L = R_d - jX_d$ 时，

$$\text{可得最大输出功率：} P_{\max} = \frac{U_d^2}{4R_d}$$



【例3.4】

右图所示电路。

求： P_{ab} 及电路的总功率 P 。

解：根据去耦法等效原电路（右下图）。

$$Z_1 = R_1 + j(X_{L1} - X_M)$$

$$Z_2 = R_2 + j(-X_C + X_M)$$

$$Z_3 = j(X_{L2} - X_M)$$

$$Z_{21} = R_2 - jX_C$$

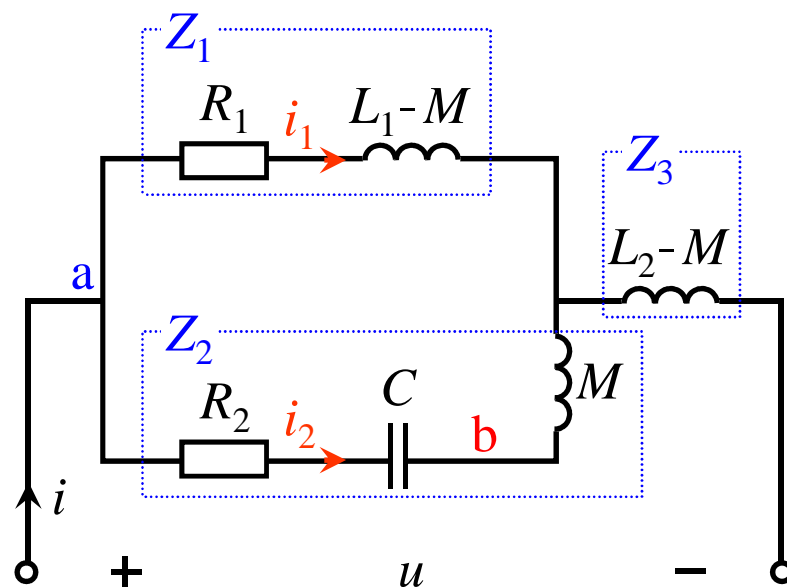
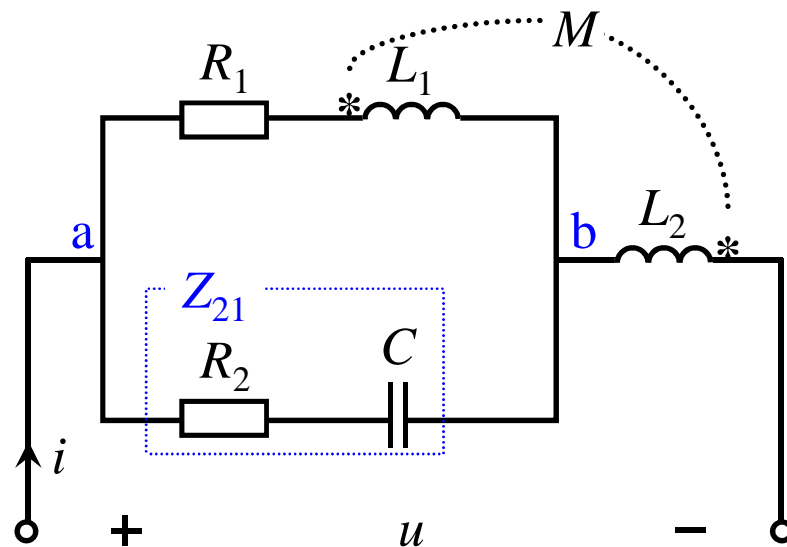
据电路，有： $\dot{I} = \frac{\dot{U}}{Z_1 // Z_2 + Z_3}$

可推导出： $\dot{I}_1 = \dot{I} \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2}$, $\dot{I}_2 = \dot{I} \frac{Z_1}{Z_1 + Z_2}$

$$\dot{U}_{ab} = \dot{I}_2 \cdot Z_{21}$$

所以： $P_{ab} = \dot{U}_{ab} \dot{I} \cos(\dot{U}_{ab}, \dot{I})$

$$P = \dot{U} \dot{I} \cos(\dot{U}, \dot{I})$$



【例3.5】

右图所示电路。

已知： U 、 R 、 L_1 、 L_2 、 M ；

调节 C 使电路发生电流谐振。

求： C 及电流表的读数。

解：根据去耦法等效原电路（右下图）。

当电路发生电流（并联）谐振时：

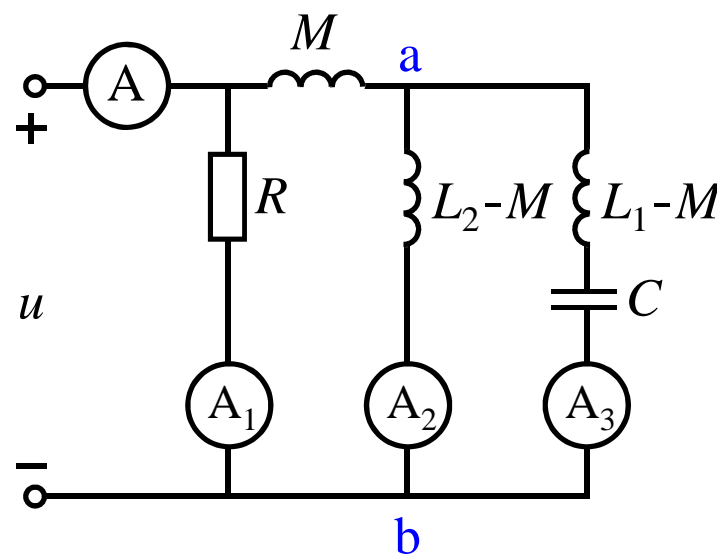
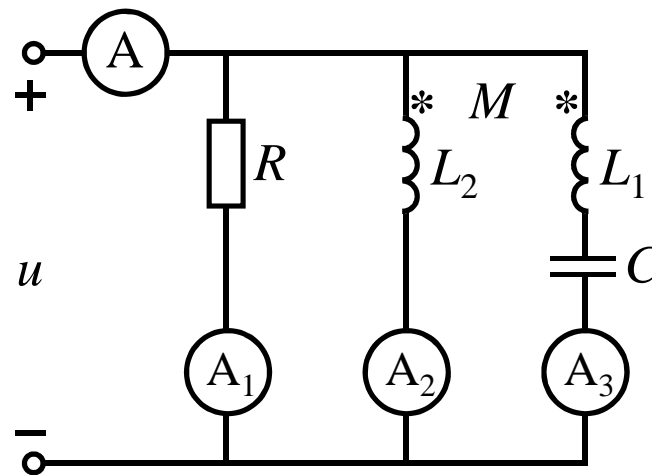
$$\frac{1}{j\omega(L_2 - M)} + \frac{1}{j\omega(L_1 - M) + \frac{1}{j\omega C}} = 0$$

由此，可求得 C 。

由于发生了电流谐振（ ab 断路）：

$$I_A = I_{A1} = \frac{U}{R}, \quad I_{A2} = I_{A3} = \frac{U}{\omega(L_2 - M)}$$

$a \sim b$ 对外等效断路



【例3.6】

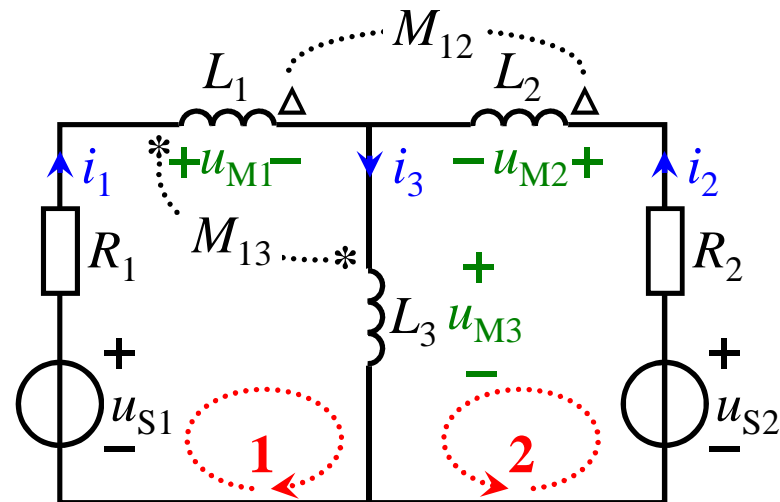
分析右图所示电路。

解：定义各支路电流。

并，以此得各互感电压方向。

定义两个回路。

列回路方程（支路电流法）：



$$\dot{I}_1(R_1 + j\omega L_1) + \dot{I}_3(j\omega L_3) = \dot{U}_{S1} - \dot{U}_{M1} - \dot{U}_{M3}$$

$$\dot{I}_2(R_2 + j\omega L_2) + \dot{I}_3(j\omega L_3) = \dot{U}_{S2} - \dot{U}_{M2} - \dot{U}_{M3}$$

$$\dot{I}_3 = \dot{I}_1 + \dot{I}_2$$

其中： $\dot{U}_{M1} = \dot{I}_2(-j\omega M_{12}) + \dot{I}_3(j\omega M_{13})$

$$\dot{U}_{M2} = \dot{I}_1(-j\omega M_{21})$$

$$\dot{U}_{M3} = \dot{I}_1(j\omega M_{31})$$

为便于分析复杂互感电路，一般采用支路电流法、回路电流法求解。

【例3.7】

分析右图所示电路。

已知：互感关系

解：定义三个回路。

定义三个电感电流（可得各互感电压方向）。

列回路方程：

$$\dot{I}_{m1}(R_1 + jX_{L1} + R_4) - \dot{I}_{m3}(R_4) = \dot{U}_S - \dot{U}_{M1}$$

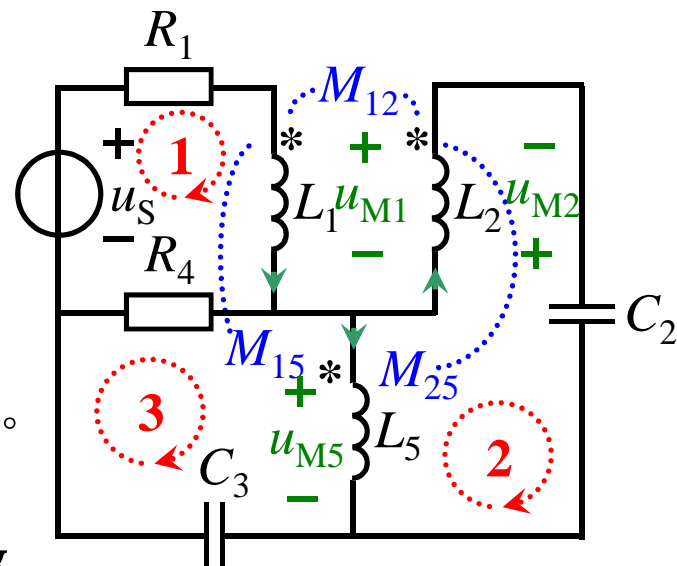
$$\dot{I}_{m2}(jX_{L5} + jX_{L2} - jX_{C2}) - \dot{I}_{m3}(jX_{L5}) = \dot{U}_{M5} - \dot{U}_{M2}$$

$$\dot{I}_{m3}(R_4 + jX_{L5} - jX_{C3}) - \dot{I}_{m1}(R_4) - \dot{I}_{m2}(jX_{L5}) = -\dot{U}_{M5}$$

其中： $\dot{U}_{M1} = \dot{I}_{m2}(-jX_{M12}) + (\dot{I}_{m3} - \dot{I}_{m2})(jX_{M15})$

$$\dot{U}_{M2} = \dot{I}_{m1}(-jX_{M21}) + (\dot{I}_{m3} - \dot{I}_{m2})(-jX_{M25})$$

$$\dot{U}_{M5} = \dot{I}_{m1}(jX_{M51}) + \dot{I}_{m2}(-jX_{M52})$$



为便于分析复杂互感电路，一般采用支路电流法、回路电流法求解。

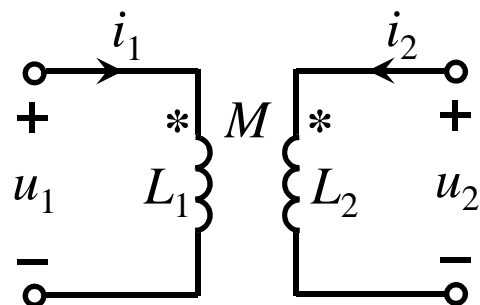
书 P214 例 5.3.1 ~ 5.3.2 采用的书写格式...

✓ 变压器

ü 变压器：

利用互感耦合，完成从一个电路向另一个电路传送信号或电能的器件。

ü 基本符号：



ü 原边（变压器的一次侧）：接信号源或电源的线圈；

副边（变压器的二次侧）：接负载的线圈。

ü 两线圈间以空气为磁介质相耦合，两个电路之间没有直接的电气连接。

ü 变压器是电子线路中常见的电磁耦合电路，能变换交流电压和电流。

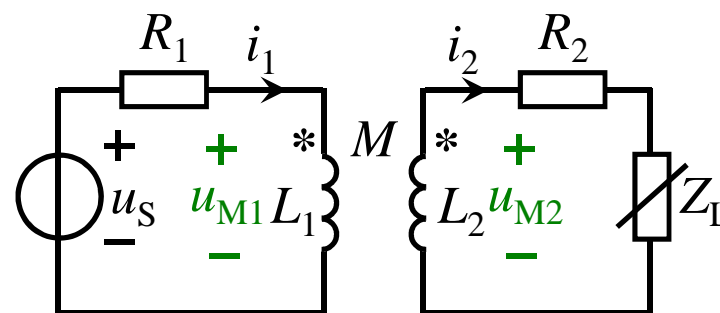
Ø 空心变压器

ü 空心变压器由两个绕在同一个非铁磁材料芯柱上的线圈组成。
(原理线路图如右所示)。

ü 由电路, 得:

$$\dot{I}_1(R_1 + j\omega L_1) - \dot{I}_2(j\omega M) = \dot{U}_S$$

$$\dot{I}_2(R_2 + j\omega L_2 + R + jX) - \dot{I}_1(j\omega M) = 0$$



$$\text{令: } Z_{11} = R_1 + j\omega L_1 \quad Z_{22} = (R_2 + R) + j(\omega L_2 + X)$$

$$\text{则: } \dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_S}{Z_{11} + \frac{(\omega M)^2}{Z_{22}}}, \quad \dot{I}_2 = \frac{j\omega M}{Z_{22}} \dot{I}_1$$

$$\text{所以, 输入阻抗为: } Z_{\text{in}} = \frac{\dot{U}_S}{\dot{I}_1} = Z_{11} + \frac{(\omega M)^2}{Z_{22}}$$

Ø 空心变压器

右图，空心变压器的等效图（从一次侧）。

若空载（即二次侧开路），输入阻抗为 Z_{11} 。

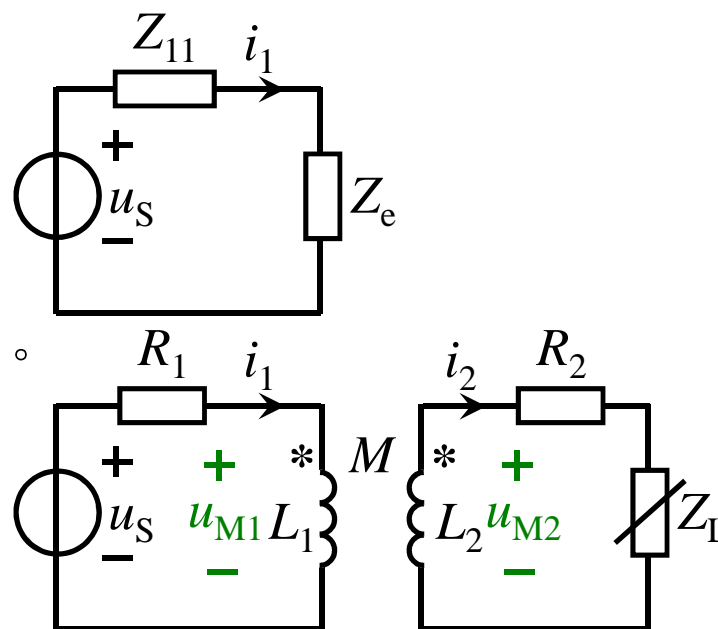
接入负载后，（从一次侧看）相当于引入：

$$\text{额外阻抗: } Z_e = \frac{(wM)^2}{Z_{22}}$$

（又称二次侧归算到一次侧的归算阻抗，
表示空心变压器二次侧电路对一次侧电路的影响。）

$$Z_e = \frac{(wM)^2}{Z_{22}} = \frac{(wM)^2}{R_{22} + jX_{22}} = \frac{(wM)^2 R_{22}}{R_{22}^2 + X_{22}^2} - j \frac{(wM)^2 X_{22}}{R_{22}^2 + X_{22}^2} = R_e + jX_e$$

$$Z_{in} = \frac{U_S}{I_1} = Z_{11} + \frac{(wM)^2}{Z_{22}}$$



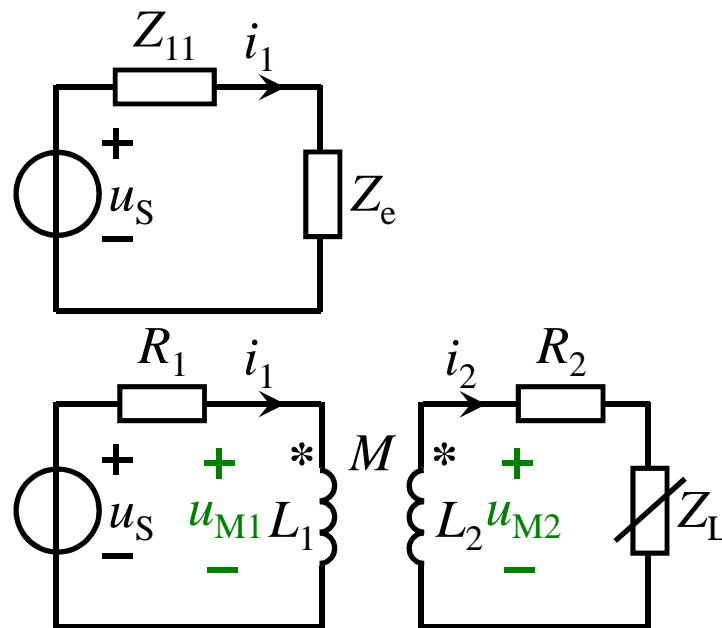
∅ 空心变压器

电源输出功率:

$$\begin{aligned}\tilde{S}_1 &= \dot{U}_S \dot{I}_1^* \\ &= \dot{I}_1^* (Z_{11} + Z_e) \dot{I}_1 \\ &= I_1^2 [(R_1 + R_e) + j(X_{L1} + X_e)] \\ P &= I_1^2 (R_1 + R_e)\end{aligned}$$

副边获得功率: $P_2 = I_1^2 R_e = I_1^2 \frac{(wM)^2 R_{22}}{R_{22}^2 + X_{22}^2} = I_2^2 (R_2 + R)$

$$Z_e = \frac{(wM)^2}{Z_{22}} = \frac{(wM)^2}{R_{22} + jX_{22}} = \frac{(wM)^2 R_{22}}{R_{22}^2 + X_{22}^2} - j \frac{(wM)^2 X_{22}}{R_{22}^2 + X_{22}^2} = R_e + jX_e$$



【例3.8】

分析右下图所示电路。

已知： $L_1 = 0.025\text{H}$, $R_1 = 50\Omega$, $L_2 = 0.1\text{H}$, $R_2 = 200\Omega$, $M = 0.045\text{H}$,
 $U_S = 100\text{V}$, $\omega = 105\text{rad/s}$, $Z_L = (1000 + j500)\Omega$ 。

求： 传输效率。

解： 以电压源为参考相量 $\dot{U}_S = 100\angle 0^\circ \text{V}$

并定义： $Z_{11} = R_1 + j\omega L_1$

$$Z_{22} = (R_2 + R) + j(\omega L_2 + X)$$

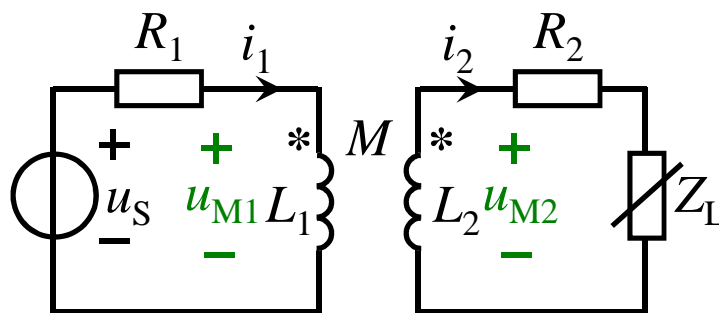
$$\text{则： } \dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_S}{Z_{11} + \frac{(\omega M)^2}{Z_{22}}} = 0.153\angle -65.8^\circ \text{A}$$

$$\dot{I}_2 = \frac{j\omega M}{Z_{22}} \dot{I}_1 = 0.0652\angle -59.28^\circ \text{A}$$

$$\tilde{S}_1 = \dot{U}_S^* \dot{I}_1 = 15.31\angle 65.8^\circ \text{VA} = 6.28\text{W} + j13.96 \text{var}$$

$$\tilde{S}_2 = I_2^2 Z_L = 4.25\text{W} + j2.13 \text{var}$$

$$\text{所以： } h = \frac{P_2}{P_1} \times 100\% = 67.7\%$$



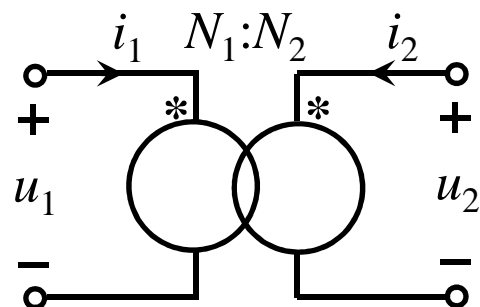
Ø 理想变压器

ü 理想变压器的绕组绕在高导磁率材料上。

ü 基本条件：

- (1) 忽略原边和副边的电阻（本身不消耗能量）；
- (2) 无漏磁通（耦合系数等于 1）；
- (3) 磁路材料的导磁率为无穷大（电感 L_1 、 L_2 ，互感 M 均为无穷）。

ü 符号：



Ø 理想变压器（磁通关系）

ü 理想变压器无漏磁通（耦合系数等于 1）。

ü 穿过一个线圈的磁通，必然全部穿过另一个线圈：
$$\begin{cases} \Phi_{11} = \Phi_{21} \\ \Phi_{22} = \Phi_{12} \end{cases}$$

ü 若两绕组产生的磁通是相互增强的，则：

$$\begin{cases} \Phi_1 = \Phi_{11} + \Phi_{12} = \Phi_{11} + \Phi_{22} \\ \Phi_2 = \Phi_{22} + \Phi_{21} = \Phi_{22} + \Phi_{11} \end{cases}$$

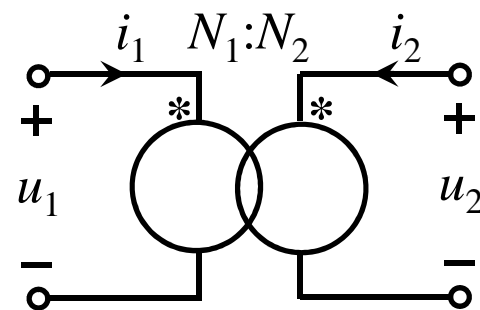
即，总磁通相等。

ü 定义： $\Phi_0 = \Phi_1 = \Phi_2$ ，两绕组的公共磁通。

理想变压器（电压关系）

右图所示理想变压器：

$$\begin{cases} u_1 = N_1 \frac{d\Phi_1}{dt} = N_1 \frac{d\Phi_0}{dt} \\ u_2 = N_2 \frac{d\Phi_2}{dt} = N_2 \frac{d\Phi_0}{dt} \end{cases}$$



针对正弦交流电路，磁通 Φ_0 是角频率 ω 的正弦函数，有：

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = N_1 j\omega \dot{\Phi}_0 \\ \dot{U}_2 = N_2 j\omega \dot{\Phi}_0 \end{cases}$$

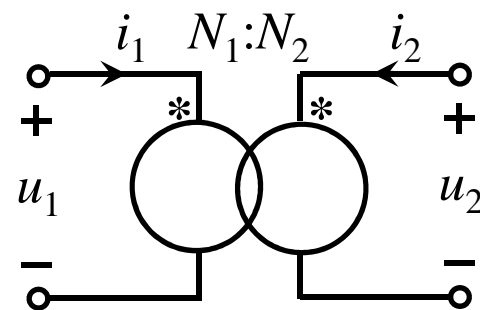
两绕组电压之比： $\frac{u_1}{u_2} = \frac{N_1}{N_2} = n$ 或 $\frac{\dot{U}_1}{\dot{U}_2} = \frac{N_1}{N_2} = n$ ，且 \dot{U}_1 、 \dot{U}_2 同相。

（ n ：理想变压器的变比）

定义： $\Phi_0 = \Phi_1 = \Phi_2$ ，两绕组的公共磁通。

Ø 理想变压器（电流关系）

ü 右图所示理想变压器： $u_1 = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt}$



ü 针对理想变压器，电感 L_1 、 L_2 ，互感 M 均为无穷：

$$\frac{di_1}{dt} = -\frac{M}{L_1} \cdot \frac{di_2}{dt}$$

$$\text{由于：} L_1 = \frac{N_1 \Phi_{11}}{i_1}, \quad M = \frac{N_2 \Phi_{21}}{i_1} = \frac{N_2 \Phi_{11}}{i_1}$$

$$\text{有：} \frac{di_1}{dt} = -\frac{N_2}{N_1} \cdot \frac{di_2}{dt}$$

ü 针对正弦交流电路： $j\omega \dot{I}_1 = -\frac{N_2}{N_1} \cdot j\omega \dot{I}_2$

两绕组电流之比： $\frac{\dot{I}_1}{\dot{I}_2} = -\frac{N_2}{N_1} = -\frac{1}{n}$ ，且 \dot{I}_1 、 \dot{I}_2 反相。

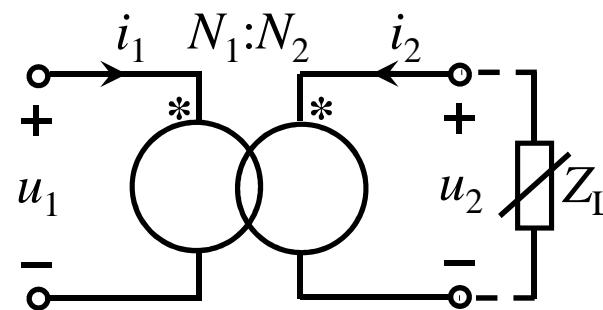
Ø 理想变压器（特点）

ü 电压、电流变换： $U_1 = nU_2$ $I_1 = -\frac{1}{n}I_2$

ü 阻抗变换： $Z_1 = \frac{U_1}{I_1} = \frac{nU_2}{-\frac{1}{n}I_2} = n^2 \frac{U_2}{-I_2} = n^2 Z_L$

（ Z_1 ：原边入端阻抗； Z_L ：负载。）

ü 不消耗能量： $\tilde{S} = U_1^* I_1 + U_2^* I_2 = nU_2^* \left(-\frac{1}{n}I_2\right) + U_2^* I_2 = 0$

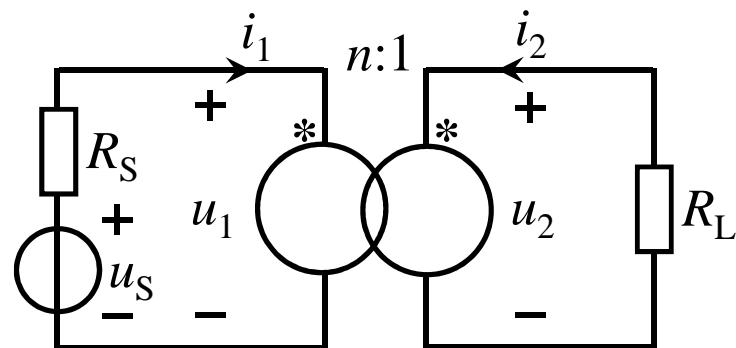


理想变压器可以看作：一个对外具有两个连接端口的元件。

【例3.9】

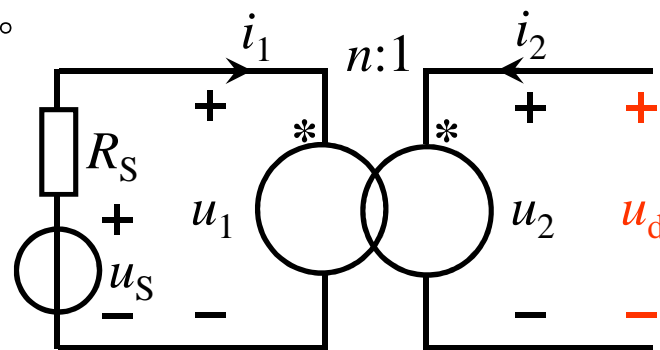
右图所示电路（电路各参数已知）。

求：当理想变压器的变比 n 为多少时，负载 R_L 获得最大功率。

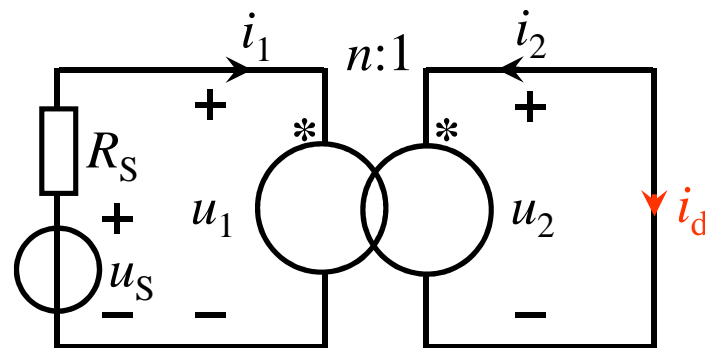


解：按开路短路法，求原电路的戴维宁等效。

$$(1) \text{ 开路: } \begin{cases} i_2 = 0 & i_1 = -\frac{1}{n} i_2 = 0 \\ u_1 = u_S & u_d = u_2 = \frac{1}{n} u_S \end{cases}$$



$$(2) \text{ 短路: } \begin{cases} u_2 = 0 & u_1 = n u_2 = 0 \\ i_1 = \frac{u_S}{R_S} & i_d = -i_2 = n i_1 = n \frac{u_S}{R_S} \end{cases}$$



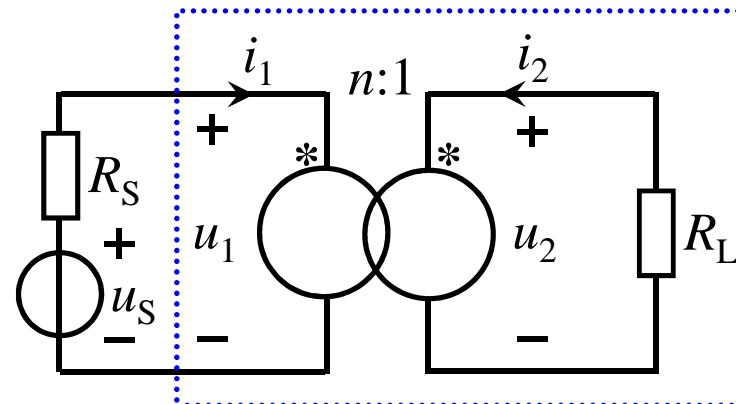
$$(3) \text{ 最大输出功率时: } R_L = R_d = \frac{u_d}{i_d} = \frac{R_S}{n^2}$$

$$\text{所以, 当 } n = \sqrt{\frac{R_S}{R_L}} \text{ 时, } P_{\max} = \frac{u_d^2}{4R_d}$$

【复例3.9】

右图所示电路。

求：当理想变压器的变比 n 为多少时，负载 R_L 获得最大功率。



解：将虚框内电路等效： $R'_L = n^2 R_L$

由于理想变压器不消耗功率，所以：
当 $R_S = R'_L$ 时，输出最大功率。

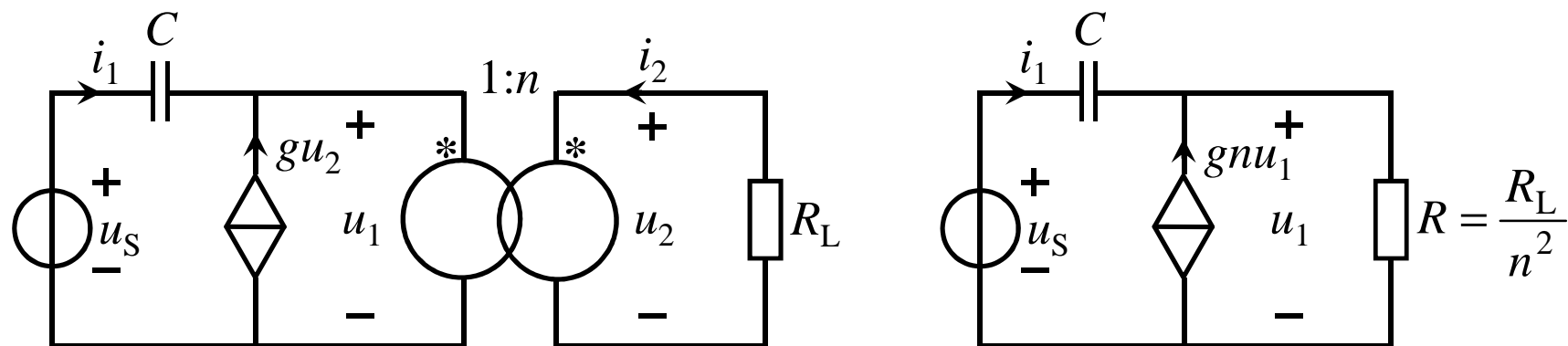
$$\text{所以：} n = \sqrt{\frac{R_S}{R_L}}$$

$$P_{\max} = \frac{U_S^2}{4R_S}$$

$$n = \sqrt{\frac{R_S}{R_L}} \quad P_{\max} = \frac{U_d^2}{4R_d} \quad R_d = \frac{R_S}{n^2} \quad U_d = \frac{U_S}{n}$$

【例3.10】

分析下图所示电路。



解：等效电路如右上图所示。

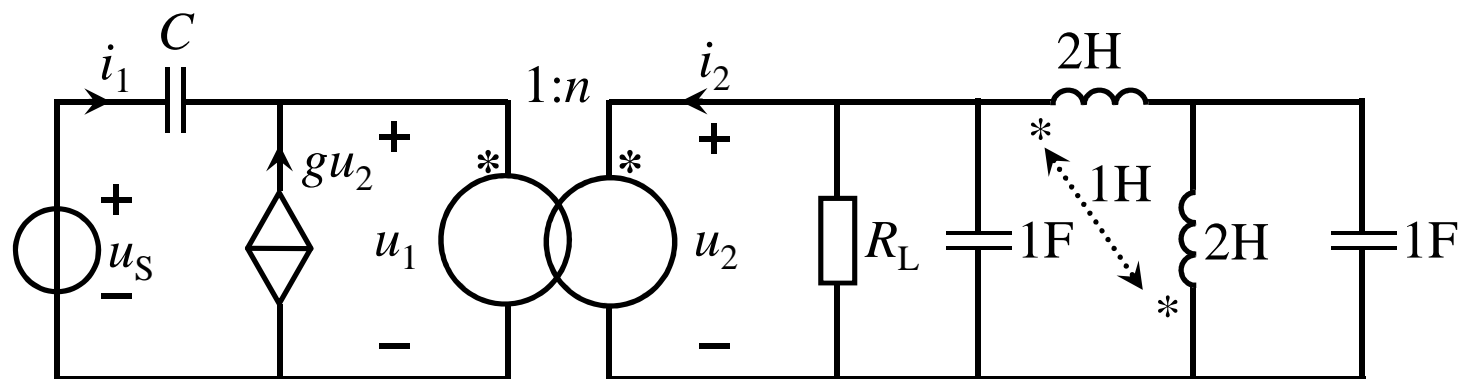
根据节点电压法，有：
$$\dot{U}_1(G + jB_C) = \dot{U}_S \cdot jB_C + gn\dot{U}_1$$

可求得：
$$\dot{U}_1 = \dot{U}_S \frac{jB_C}{G - gn + jB_C}$$

所以：
$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_S - \dot{U}_1}{jX_C}, \quad P = \frac{U_1^2}{R}$$

【例3.11】

分析下图所示电路。 $(u_S = U_S \sin t)$



解：去耦（右图）

串联谐振（右图）

×

并联谐振（右图）

✓ 本节作业

ü 习题 5 (P249)

34、38 (互感电路)

所有的题目，需要有解题过程（不是给一个答案即可）。

✓ 本节作业

ü 习题 5 (P250)

42、44 (变压器)

所有的题目，需要有解题过程（不是给一个答案即可）。