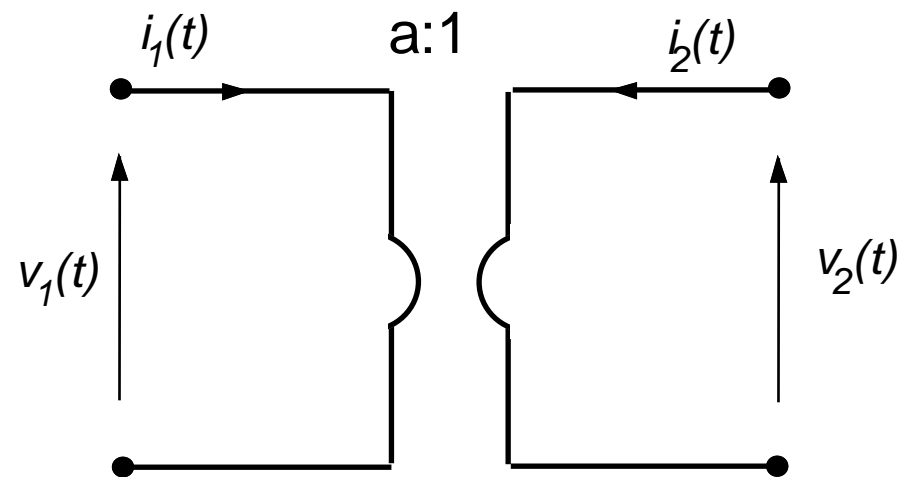


# Lez.23 Accoppiamento mutuo

## Doppio bipolo Trasformatore Ideale

È un doppio bipolo caratterizzato da un solo parametro  $a$ , detto rapporto di trasformazione



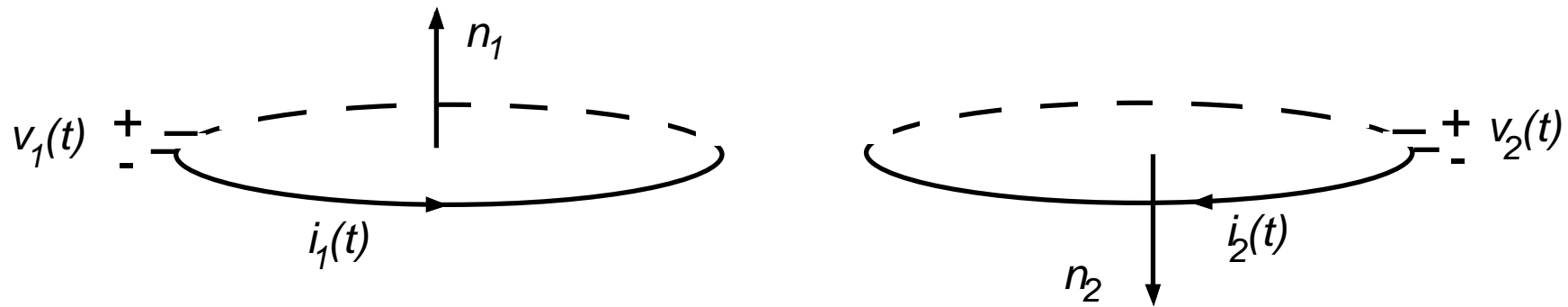
$$\begin{cases} \frac{v_1}{v_2} = a \\ \frac{i_1}{i_2} = -\frac{1}{a} \end{cases}$$

## Proprietà del Trasformatore ideale:

- 1) Elevatore di tensione e abbassatore di corrente se  $a < 1$ ;
- 2) Abbassatore di tensione ed elevatore di corrente se  $a > 1$ ;
- 3) Trasparente alle potenze;
- 4) Trasporto :  $R_{eq1} = a^2 R_2$ .
- 5) Trasporto nel dominio simbolico:  $z_{eq1} = a^2 z_2$

## Induttori accoppiati - Doppio bipolo accoppiamento mutuo

Una bobina di  $N_1$  spire, realizzata con conduttore ideale percorso da corrente  $i_1(t)$  è posta in vicinanza di una bobina analoga realizzata con  $N_2$  spire percorsa dalla corrente  $i_2(t)$



Se le bobine sono a distanza sufficiente, il campo magnetico generato dalla corrente in una spira non interagisce con l'altra e viceversa.

Il campo magnetico prodotto dalla corrente  $i_1(t)$  genererà un flusso concatenato con le  $N_1$  spire che dà luogo al flusso totale  $\varphi_1(t)$ .

Analoga considerazione potrà essere fatta per la seconda bobina.

Se i campi non interagiscono, usando la convenzione dell'utilizzatore:

$$\begin{cases} v_1 = \frac{d\varphi_1}{dt} \\ v_2 = \frac{d\varphi_2}{dt} \end{cases}$$

In linearità ( $\varphi_1 = L_1 i_1, \varphi_2 = L_2 i_2$ ) e tempo invarianza,

$$\begin{cases} v_1 = L_1 \frac{di_1}{dt} \\ v_2 = L_2 \frac{di_2}{dt} \end{cases}$$

Otteniamo le caratteristiche di due induttori.

Avvicinando le bobine, i campi interagiscono:

$$\begin{cases} \varphi_1 = \varphi_{11} + \varphi_{12} \\ \varphi_2 = \varphi_{21} + \varphi_{22} \end{cases}$$

Ad esempio, il flusso totale  $\varphi_1$  concatenato con il primo circuito è dato dalla somma di due contributi: quello di  $i_1(t)$  e quello di  $i_2(t)$ . Analogamente per il flusso totale  $\varphi_2$  concatenato con il circuito 2.

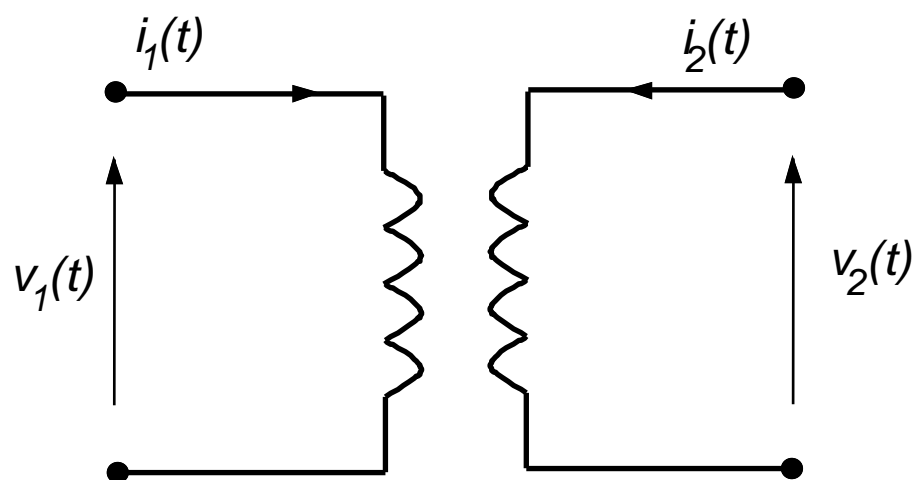
$$\begin{cases} \varphi_{11} = \varphi_1 |_{(i_1 \neq 0; i_2 = 0)} \\ \varphi_{12} = \varphi_1 |_{(i_1 = 0; i_2 \neq 0)} \end{cases} \quad \begin{cases} \varphi_{21} = \varphi_2 |_{(i_1 \neq 0; i_2 = 0)} \\ \varphi_{22} = \varphi_2 |_{(i_1 = 0; i_2 \neq 0)} \end{cases}$$

In linearità e tempo invarianza:

$$\begin{cases} v_1 = \frac{d}{dt} (L_{11} i_1) + \frac{d}{dt} (M_{12} i_2) \\ v_2 = \frac{d}{dt} (M_{21} i_1) + \frac{d}{dt} (L_{22} i_2) \end{cases} \quad \begin{cases} v_1 = L_{11} \frac{di_1}{dt} + M_{12} \frac{di_2}{dt} \\ v_2 = M_{21} \frac{di_1}{dt} + L_{22} \frac{di_2}{dt} \end{cases}$$

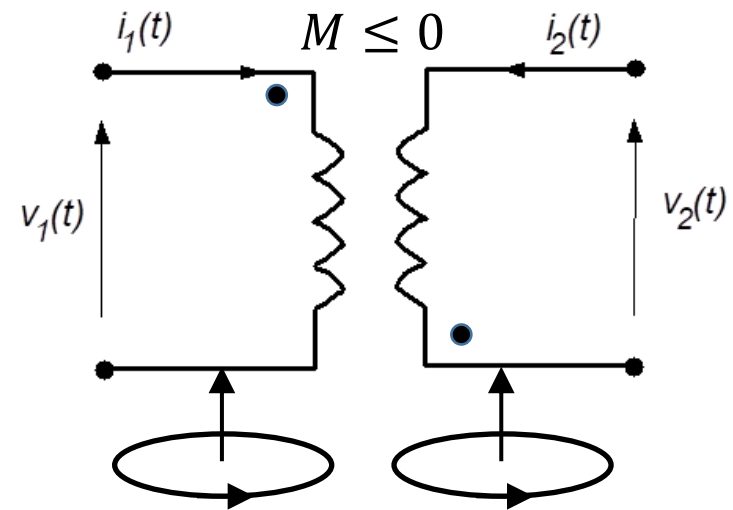
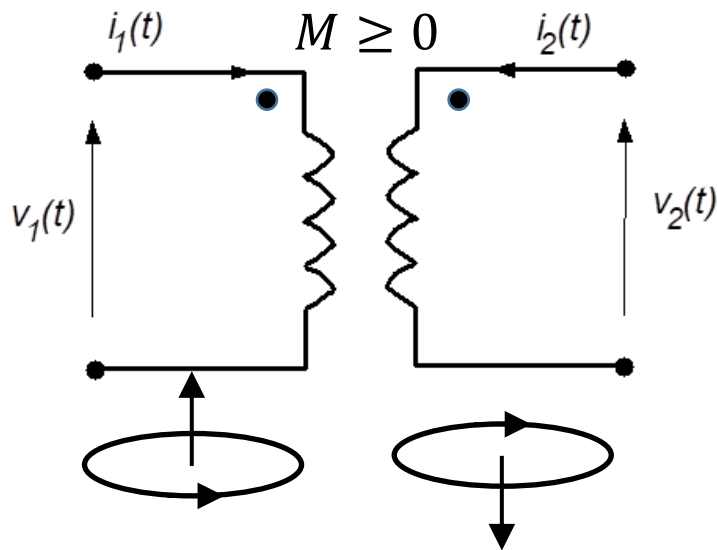
Il doppio bipolo accoppiamento mutuo è definito dal parametro  $L_{11}$  coefficiente di autoinduzione del primo avvolgimento,  $L_{22}$  coefficiente di autoinduzione del secondo avvolgimento,  $M_{12}$  coefficiente di mutua induzione del secondo avvolgimento sul primo e  $M_{21}$  coefficiente di mutua induzione del primo avvolgimento sul secondo

Il simbolo grafico è:



## Proprietà del doppio bipolo accoppiamento mutuo

- 1)  $L_{11} \geq 0$  e  $L_{22} \geq 0$ , il coefficiente di autoinduzione è positivo;
- 2)  $M_{12} = M_{21} = M$  per la proprietà di reciprocità (e per motivi energetici);
- 3)  $M$  può assumere segno qualsiasi perché dipende dalle convenzioni
- 4)  $M^2 \leq L_{11}L_{22}$  per questioni energetiche.





## Potenza ed energia del doppio bipolo accoppiamento mutuo

La potenza assorbita risulta:

$$p_a(t) = v_1 i_1 + v_2 i_2 = \left( L_{11} \frac{di_1}{dt} + M_{12} \frac{di_2}{dt} \right) i_1 + \left( M_{21} \frac{di_1}{dt} + L_{22} \frac{di_2}{dt} \right) i_2$$

Il differenziale  $dW(t)$  dell'energia è:

$$dW = (L_{11} di_1 + M_{12} di_2) + (M_{21} di_1 + L_{22} di_2)$$

Il differenziale dell'energia deve essere un differenziale esatto perché l'energia è una funzione di stato e la variazione di energia tra due stati diversi (ad esempio lo stato 1 e lo stato 2) non può dipendere dal cammino fatto per raggiungerli, ma solo dallo stato iniziale e finale.

Affinché il differenziale dell'energia sia esatto deve accadere che  $M_{12} = M_{21} = M$ . Solo in questo caso, infatti, può definirsi una funzione energia interna  $W(t)$  tale che  $dW = W'(t)dt$  e:

$$\int_1^2 dW = W(2) - W(1)$$

Per cui:

$$dW(t) = L_{11}di_1i_1 + Mdi_2i_1 + Mdi_1i_2 + L_{22}di_2i_2$$

$$dW(t) = d\left(\frac{1}{2}L_{11}i_1^2 + Mi_1i_2 + \frac{1}{2}L_{22}i_2^2\right)$$

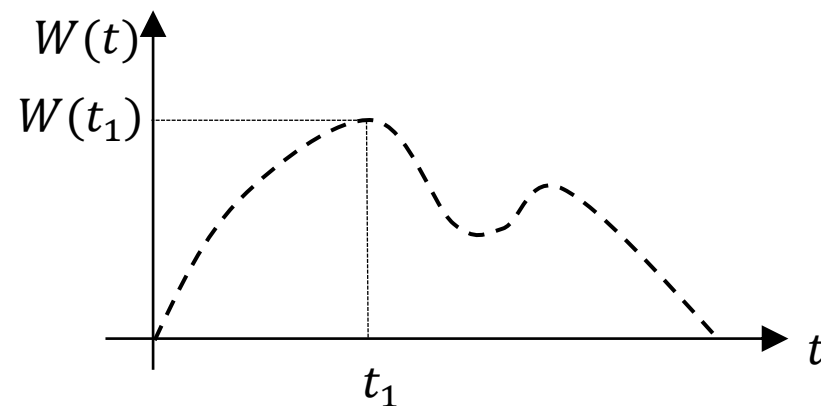
E l'energia interna del doppio bipolo è:

$$W(t) = \frac{1}{2}L_{11}i_1^2 + Mi_1i_2 + \frac{1}{2}L_{22}i_2^2$$

L'energia interna all'istante  $t$  del doppio bipolo accoppiamento mutuo dipende solo dal valore delle correnti  $i_1$  e  $i_2$  in quell'istante.

L'accoppiamento mutuo è un componente passivo. Esso può fornire tutta l'energia che ha precedentemente immagazzinato, ma non ne può fornire una quantità maggiore.

Per dimostrarlo, basta considerare una qualsiasi evoluzione delle correnti.



Ad esempio:

1) si parte da uno stato iniziale in cui le correnti sono nulle e l'energia interna è pertanto nulla ( $i_1(t_0) = 0; i_2(t_0) = 0$ );

2) si fa assorbire energia, passando ad un nuovo stato in cui  $i_1(t_1) = I_{10}$  e  $i_2(t_1) = I_{20}$  e l'energia è  $W(t_1) = \frac{1}{2}L_{11}I_{10}^2 + MI_{10}I_{20} + \frac{1}{2}L_{22}I_{20}^2$ ;

3) si fa evolvere liberamente il circuito e si verifica che, da questo momento, la massima energia erogabile si ha quando  $i_1(t_2) = i_2(t_2) = 0$ . Tale energia è non superiore a quella posseduta in  $t_1$ , pari a  $W(t_1)$ .

L'accoppiamento mutuo è un doppio bipolo *conservativo* perché l'energia assorbita dal componente viene immagazzinata nel campo magnetico sotto forma di energia interna per poi essere restituita al circuito.

L'energia immagazzinata (nel campo magnetico) è per definizione una

quantità positiva ( $W_\tau = \iiint_\tau \left( \frac{B^2}{\mu} \right) d\tau$ ) e dipende da  $i_1$  e  $i_2$ :

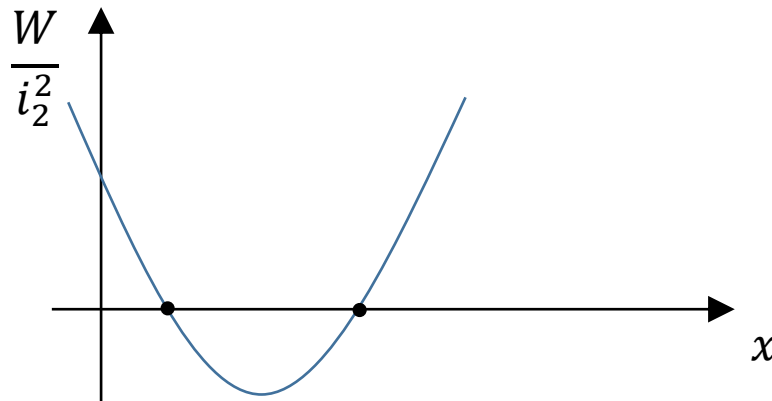
$$W(i_1, i_2) = \frac{1}{2} L_{11} i_1^2 + M i_1 i_2 + \frac{1}{2} L_{22} i_2^2 \geq 0$$

Può essere riscritta come

$$\frac{W(i_1, i_2)}{i_2^2} = \left[ \frac{1}{2} L_{11} \left( \frac{i_1}{i_2} \right)^2 + M \frac{i_1}{i_2} + \frac{1}{2} L_{22} \right] \geq 0$$

Posto  $x = \left( \frac{i_1}{i_2} \right)$ , l'espressione nel piano  $(W/i_2^2, x)$  è una parabola di equazione:

$$\frac{W}{i_2^2} = \frac{1}{2} L_{11} x^2 + M x + \frac{1}{2} L_{22}$$



Questa parabola non deve mai intersecare l'asse delle  $x$  perché non deve esistere una coppia di valori  $(i_1, i_2)$  della corrente in corrispondenza della quale l'energia immagazzinata è negativa. Ciò può accadere solo se

l'equazione  $\frac{1}{2}L_{11}x^2 + Mx + \frac{1}{2}L_{22} = 0$  ha radici complesse.

Considerando il discriminante dell'equazione ( $\Delta = M^2 - L_{11}L_{22}$ ), si ricava la condizione di fisica realizzabilità:

$$M^2 \leq L_{11}L_{22}$$

Tale condizione può essere espressa anche tramite il coefficiente di accoppiamento  $k$  definito come:

$$k = \frac{M}{\sqrt{L_{11}L_{22}}}$$

e si esprime con  $-1 \leq k \leq +1$

La condizione  $k = 1$  ( $M^2 = L_{11}L_{22}$ ) individua l'accoppiamento perfetto. In tal caso esiste una coppia di valori  $(i_1, i_2)$  per i quali l'energia immagazzinata  $W$  è nulla e ciò significa che è nullo in ogni punto dello spazio il campo magnetico associato al doppio bipolo. Esiste una coppia di correnti tali che è possibile annullare il campo prodotto dalla corrente in un avvolgimento, facendo circolare un'opportuna corrente nel secondo avvolgimento.

## Accoppiamento mutuo in regime sinusoidale

$$\begin{cases} \bar{V}_1 = j\omega L_{11} \bar{I}_1 + j\omega M \bar{I}_2 \\ \bar{V}_2 = j\omega M \bar{I}_1 + j\omega L_{22} \bar{I}_2 \end{cases}$$

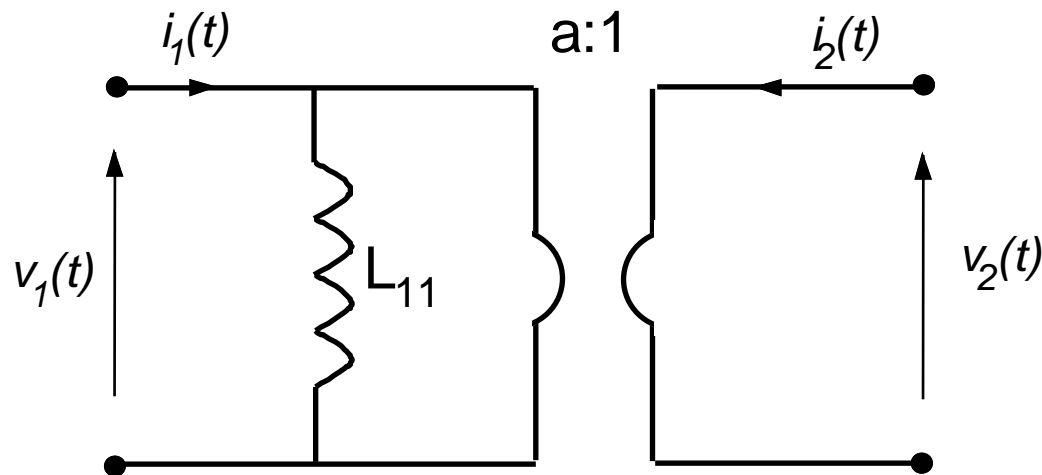
$$\begin{cases} \frac{\bar{V}_1}{j\omega L_{11}} = \bar{I}_1 + \frac{M}{L_{11}} \bar{I}_2 \\ \frac{\bar{V}_2}{j\omega M} = \bar{I}_1 + \frac{L_{22}}{M} \bar{I}_2 \end{cases}$$

Con accoppiamento perfetto ( $M^2 = L_{11}L_{22}$ ), i secondi membri sono uguali:

$$\frac{\bar{V}_1}{j\omega L_{11}} = \frac{\bar{V}_2}{j\omega M} \qquad \frac{\bar{V}_1}{\bar{V}_2} = \frac{L_{11}}{M} = \frac{M}{L_{22}} = a$$



$$\begin{cases} \bar{I}_1 = \frac{\bar{V}_1}{j\omega L_{11}} - \frac{1}{a} \bar{I}_2 \\ \frac{\bar{V}_1}{\bar{V}_2} = a \end{cases}$$



Un mutuo induttore ad accoppiamento magnetico perfetto è equivalente a un trasformatore ideale avente in parallelo alla prima porta un induttore di induttanza  $L_{11}$

Nell'ipotesi in cui sia  $L_{11} \rightarrow \infty$ , si ottiene un trasformatore ideale.

Se l'accoppiamento non è perfetto ( $M^2 < L_{11}L_{22}$ ), è possibile imporre le seguenti condizioni

$$\begin{cases} L_{11} = L'_{11} + L''_{11} \\ L_{22} = L'_{22} + L''_{22} \\ M^2 = L''_{11} L''_{22} \end{cases}$$

In modo da ricavare una coppia di valori  $L''_{11} L''_{22}$  tali che  $M^2 = L''_{11} L''_{22}$

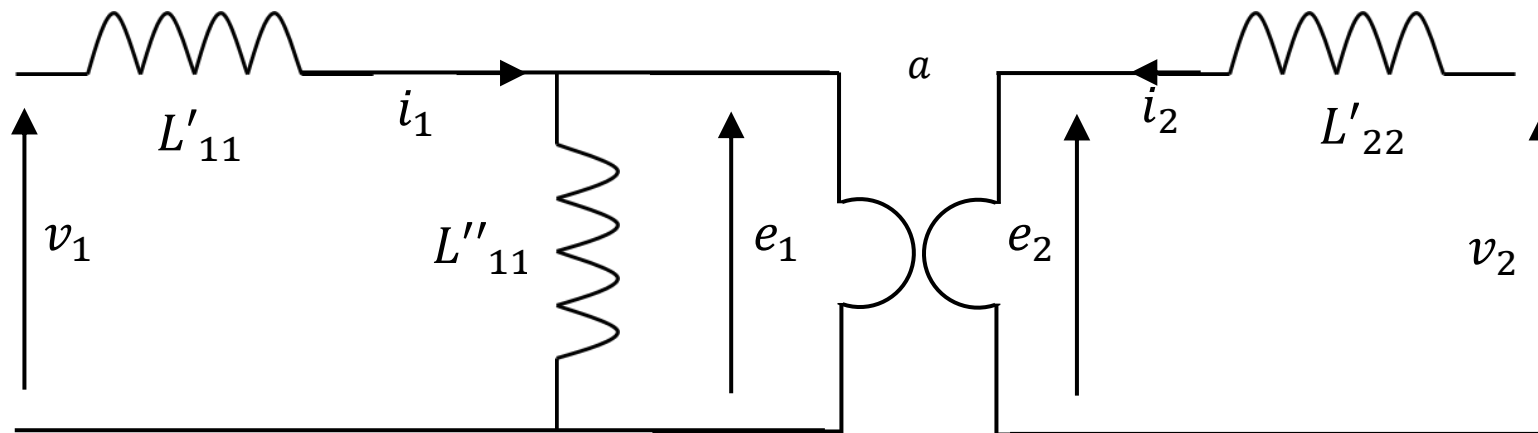
Potremo scrivere:

$$\begin{cases} \bar{V}_1 = j\omega L'_{11} \bar{I}_1 + (j\omega L''_{11} \bar{I}_1 + j\omega M \bar{I}_2) \\ \bar{V}_2 = j\omega L'_{22} \bar{I}_2 + (j\omega M \bar{I}_1 + j\omega L''_{22} \bar{I}_2) \end{cases}$$

I termini in parentesi descrivono un accoppiamento perfetto con

$$M^2 = L''_{11} L''_{22} \quad e \quad a = \frac{L''_{11}}{M} = \frac{M}{L''_{22}} \quad \begin{cases} \overline{E}_1 = j\omega L''_{11} \overline{I}_1 + j\omega M \overline{I}_2 \\ \overline{E}_2 = j\omega M \overline{I}_1 + j\omega L''_{22} \overline{I}_2 \end{cases}$$

Il circuito equivalente si ottiene poi aggiungendo  $j\omega L'_{11} \overline{I}_1$ ,  $j\omega L'_{22} \overline{I}_2$



Come si realizza, fisicamente, un accoppiamento perfetto?

Gli avvolgimenti devono essere realizzati in modo tale che siano trascurabili i termini  $L'_{11}$  e  $L'_{22}$ , ossia in modo che sia nullo il flusso disperso, cioè non esistano linee di campo che si concatenano con un avvolgimento e non con l'altro.

Se poi gli avvolgimenti sono realizzati su materiale con permeabilità magnetica estremamente elevata ( $\mu \rightarrow \infty$ ), per cui sia ha che  $L''_{11} \rightarrow \infty$ , allora si riesce ad ottenere un trasformatore ideale.