



# *Sommario*

**Reti due porte, rappresentazione generale, reciprocità e simmetria**

**Rappresentazioni tipiche Z, Y, H, G, T, T'**

**Per ogni rappresentazione: eccitazione standard, schema equivalente, reciprocità e simmetria**

**Formule di passaggio fra rappresentazioni**

**Connessione di reti due porte**

# Rappresentazione esterna

*Talvolta si usano dispositivi elettrici di cui sono note solo le **caratteristiche esterne***

*Per tali dispositivi occorre disporre di metodi di rappresentazione circuitale, utili per determinare il comportamento del dispositivo se inserito in un circuito più ampio*

*Nel caso di dispositivi lineari, la rappresentazione è effettuata in un dominio trasformato ( fasori o Laplace )*

## Problemi

*Definire i metodi di rappresentazione*

*Determinare la rappresentazione noto lo schema interno*

*Determinare metodi di analisi per circuiti contenenti dispositivi caratterizzati esternamente (e componenti elementari)*

# Reti due porte

*Il caso più comune di dispositivi elettrici è costituito dalle reti due porte*

*Porta: una coppia di morsetti tali che la corrente che entra in uno è uguale alla corrente che esce dall'altro*

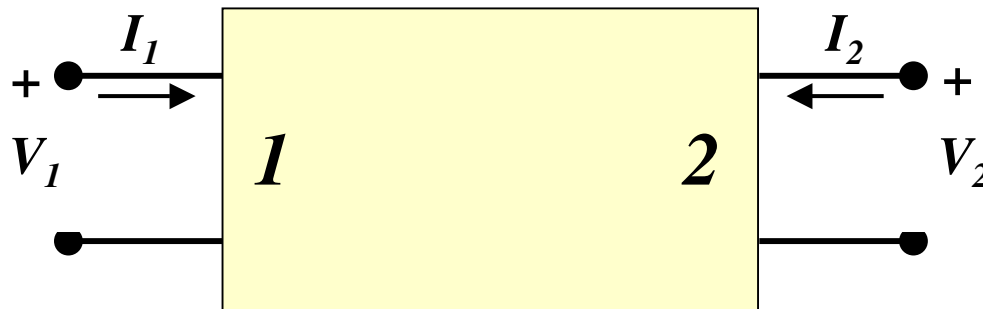


*Grandezze elettriche esterne (o di porta)*

# Reti due porte

*Il caso più comune di dispositivi elettrici è costituito dalle reti due porte*

*Si dimostra che una rete due porte lineare e omogenea si può rappresentare con **due relazioni lineari e omogenee***



$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

*Rappresentazione generale*

*Grandezze elettriche esterne (o di porta)*

<i>Tensioni</i>	$V_1$	$V_2$
<i>Correnti</i>	$I_1$	$I_2$

*Notazione vettoriale*

$$[V] = \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} ; [I] = \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

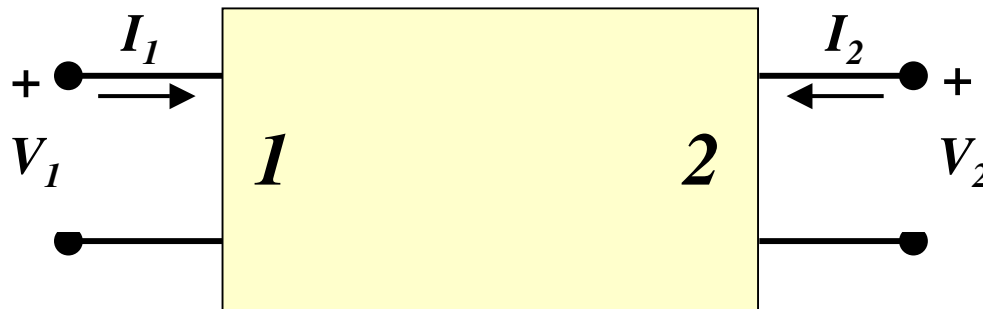
$$[A] [V] + [B] [I] = [0]$$

$$[A] = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} \\ a_{21} & a_{22} \end{bmatrix}$$

# Reti due porte

*Il caso più comune di dispositivi elettrici è costituito dalle reti due porte*

*Si dimostra che una rete due porte lineare e omogenea si può rappresentare con **due relazioni lineari e omogenee***



$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

*Rappresentazione generale*

*Grandezze elettriche esterne (o di porta)*

<i>Tensioni</i>	$V_1$	$V_2$
<i>Correnti</i>	$I_1$	$I_2$

*Notazione vettoriale*

$$[V] = \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} ; [I] = \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

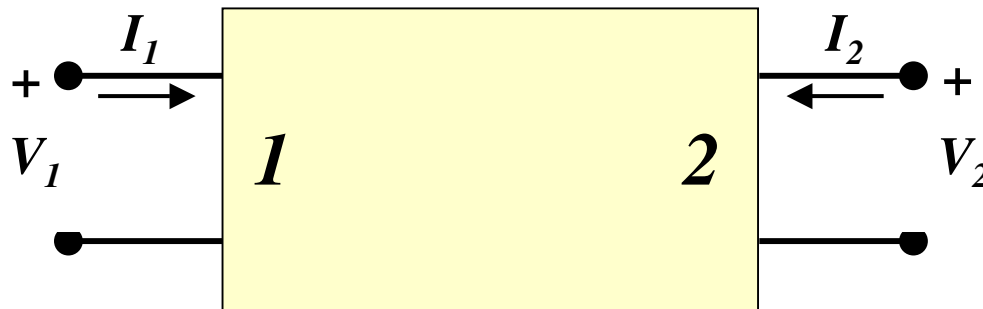
$$[A] [V] + [B] [I] = [0]$$

$$[B] = \begin{bmatrix} b_{11} & b_{12} \\ b_{21} & b_{22} \end{bmatrix}$$

# Reti due porte

*Il caso più comune di dispositivi elettrici è costituito dalle reti due porte*

*Si dimostra che una rete due porte si può rappresentare con **due relazioni lineari e omogenee linearmente indipendenti***



$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

*Rappresentazione generale*

*Grandezze elettriche esterne (o di porta)*

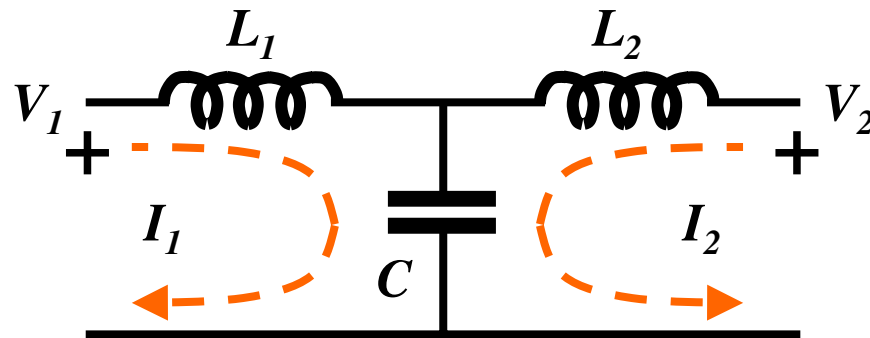
Tensioni	$V_1$	$V_2$
Correnti	$I_1$	$I_2$

*La matrice dei coefficienti ha **rango due***

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & | & b_{11} & b_{12} \\ a_{21} & a_{22} & | & b_{21} & b_{22} \end{bmatrix}$$

*Esiste un minore di ordine due diverso da zero*

# Esempio



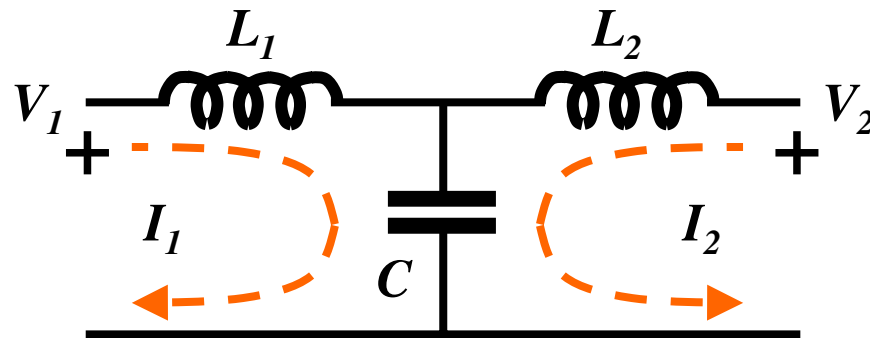
$$\begin{cases} V_1 = s L_1 I_1 + \frac{1}{s C} (I_1 + I_2) \\ V_2 = s L_2 I_2 + \frac{1}{s C} (I_1 + I_2) \end{cases}$$

- Equazioni alle maglie
- Trasformate di Laplace

$$\begin{cases} s C V_1 = s^2 L_1 C I_1 + (I_1 + I_2) \\ s C V_2 = s^2 L_2 C I_2 + (I_1 + I_2) \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} s C & 0 \\ 0 & s C \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -(1 + s^2 L_1 C) & -1 \\ -1 & -(1 + s^2 L_2 C) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

# Esempio



$$\begin{cases} V_1 = s L_1 I_1 + \frac{1}{s C} (I_1 + I_2) \\ V_2 = s L_2 I_2 + \frac{1}{s C} (I_1 + I_2) \end{cases}$$

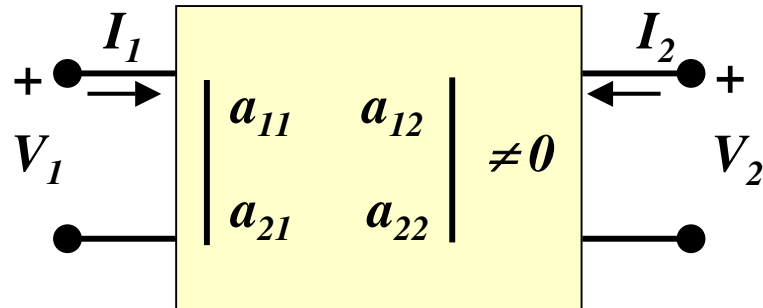
- Equazioni alle maglie
- Trasformate di Laplace

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} \\ a_{21} & a_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_{11} & b_{12} \\ b_{21} & b_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} sC & 0 \\ 0 & sC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -(1 + s^2 L_1 C) & -1 \\ -1 & -(1 + s^2 L_2 C) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$



# Rappresentazioni comuni

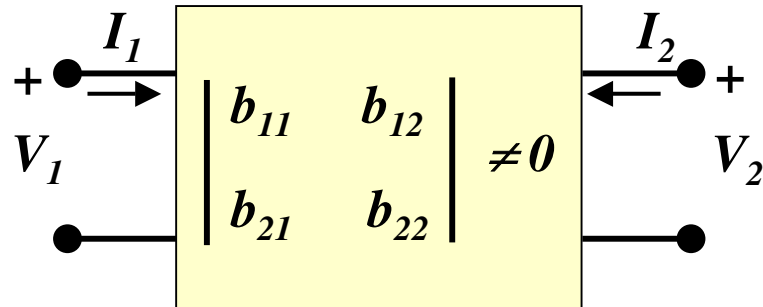


$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

impedenze [ Z ]

# Rappresentazioni comuni



$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

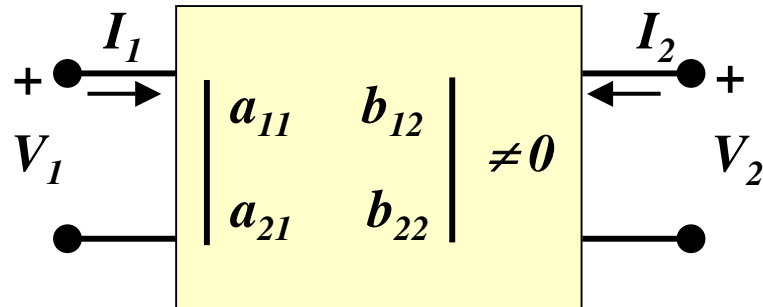
$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*impedenze* [ Z ]

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*ammettenze* [ Y ]

# Rappresentazioni comuni



$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*impedenze* [ Z ]

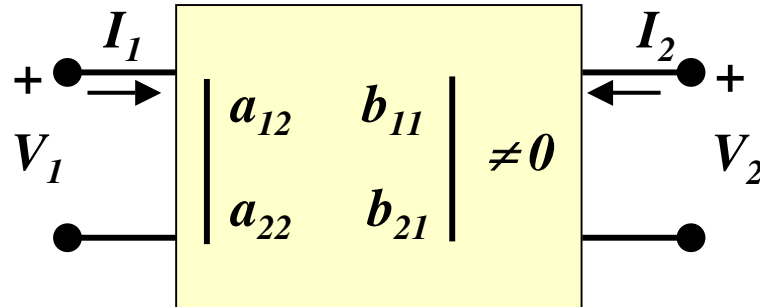
$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*ammettenze* [ Y ]

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ H ]

# Rappresentazioni comuni



$$\begin{cases} a_{11} V_1 + a_{12} V_2 + b_{11} I_1 + b_{12} I_2 = 0 \\ a_{21} V_1 + a_{22} V_2 + b_{21} I_1 + b_{22} I_2 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*impedenze* [ Z ]

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*ammettenze* [ Y ]

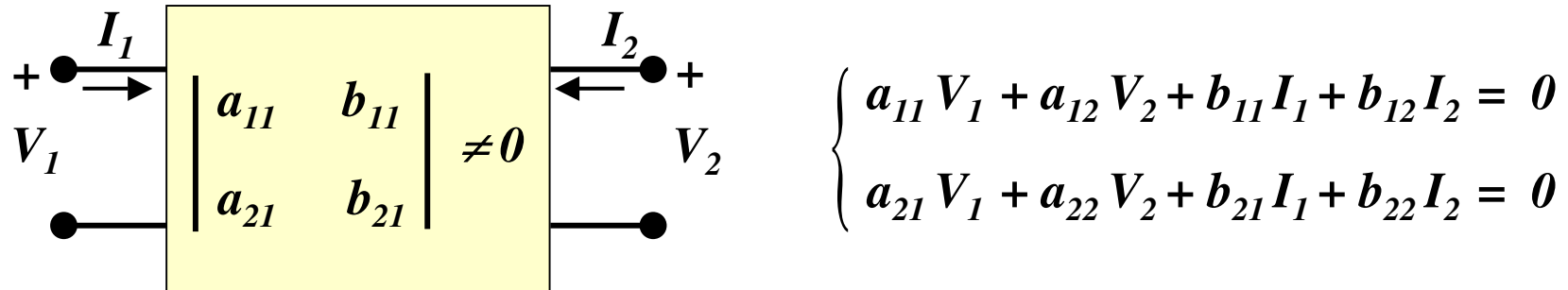
$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ H ]

$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ G ]

# Rappresentazioni comuni



$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*impedenze* [ Z ]

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*ammettenze* [ Y ]

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ H ]

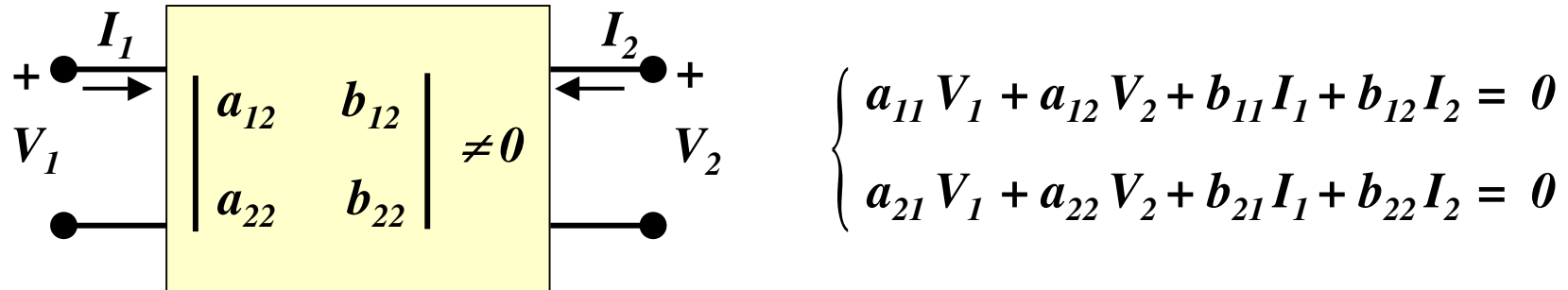
$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

*trasmissione inversa* [ T ]

$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ G ]

# Rappresentazioni comuni



$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*impedenze* [ Z ]

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*ammettenze* [ Y ]

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ H ]

$$\begin{cases} V_2 = A' V_1 + B' I_1 \\ -I_2 = C' V_1 + D' I_1 \end{cases}$$

*trasmissione diretta* [ T' ]

$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

*trasmissione inversa* [ T ]

$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

*ibrida* [ G ]

# Rappresentazioni comuni



*Per ogni rete esiste almeno una rappresentazione comune*

*Per qualche rete una o più rappresentazioni comuni possono non esistere*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*impedenze [ Z ]*

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*ammettenze [ Y ]*

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*ibrida [ H ]*

$$\begin{cases} V_2 = A' V_1 + B' I_1 \\ -I_2 = C' V_1 + D' I_1 \end{cases}$$

*trasmissione diretta [ T' ]*

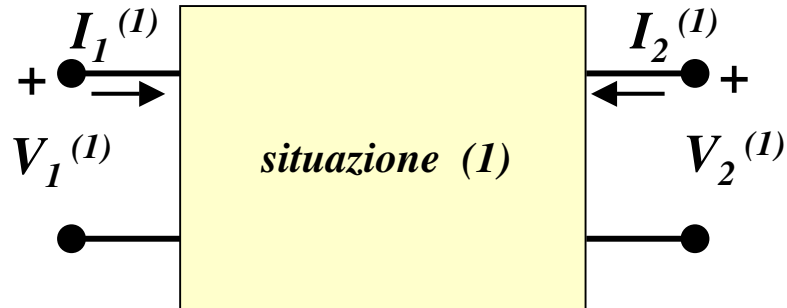
$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

*trasmissione inversa [ T ]*

$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

*ibrida [ G ]*

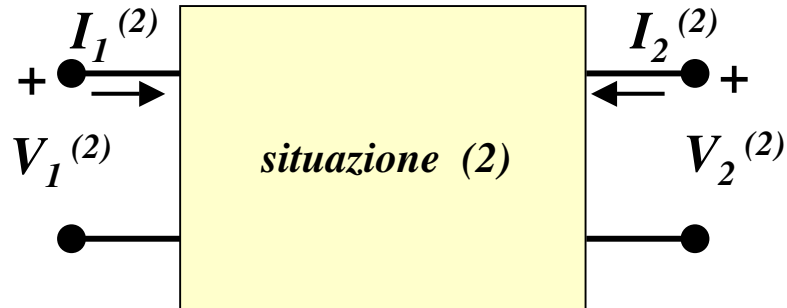
# Reciprocità



*Si consideri una rete due porte in due situazioni differenti, indicate rispettivamente con gli apici (1) e (2)*

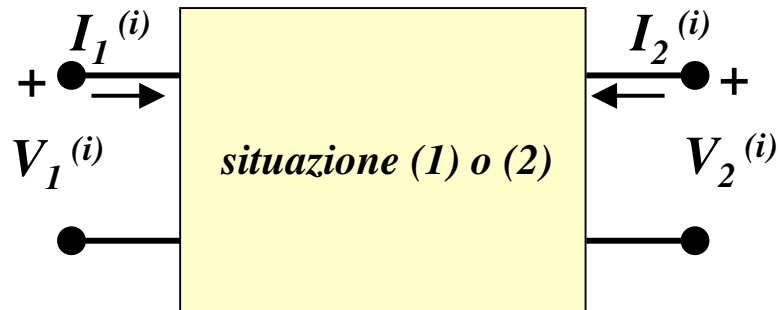


# Reciprocità



*Si consideri una rete due porte in due situazioni differenti, indicate rispettivamente con gli apici (1) e (2)*

# Reciprocità



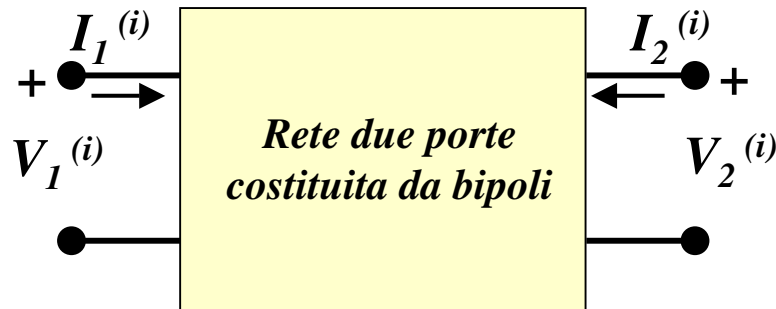
Se vale la relazione

$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = \\ = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

la rete è **reciproca**

( *reciprocità di Lorentz* )

# Reciprocità



Se non vale la relazione

$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = \\ = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

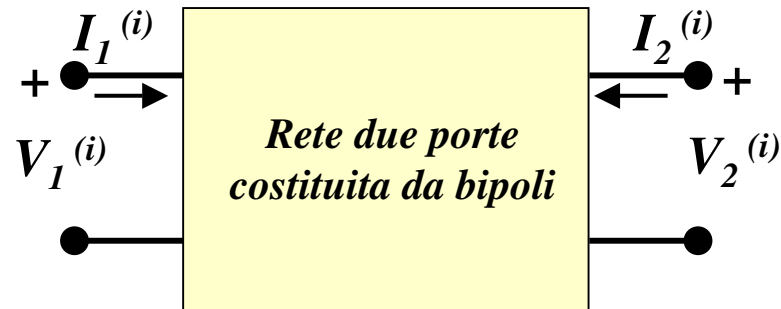
la rete è **non reciproca**

$$\sum_R V_k^{(1)} I_k^{(2)} = 0$$

**Teorema di Tellegen:** date due reti (1) e (2) aventi lo stesso grafo, è uguale a zero la somma dei termini  $V_k^{(1)} I_k^{(2)}$ , ove a somma è estesa a tutti gli  $R$  rami presenti

Nel caso presente la somma è estesa a tutti i rami della rete, e cioè a tutti i bipoli interni alla rete, più le due porte esterne 1 e 2.

# Reciprocità



Se non vale la relazione

$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = \\ = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

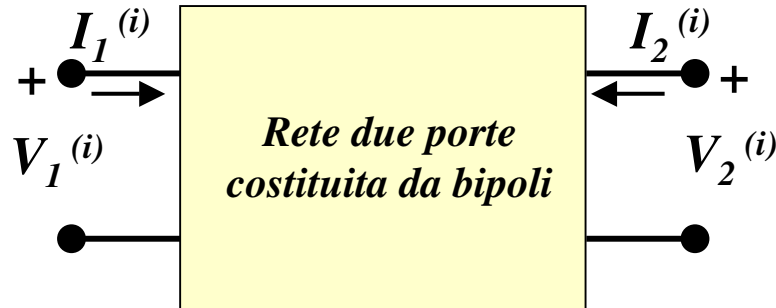
la rete è **non reciproca**

$$\sum_R V_k^{(1)} I_k^{(2)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(1)} I_k^{(2)} + V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = 0$$

Si può separare la somma di Tellegen a tutti gli  $R_i$  bipoli interni alla rete, più le due porte esterne 1 e 2.

# Reciprocità



Se non vale la relazione

$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

la rete è **non reciproca**

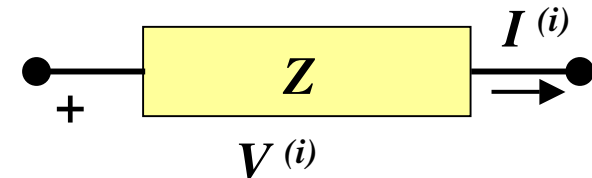
$$\sum_R V_k^{(1)} I_k^{(2)} = 0 \quad \sum_R V_k^{(2)} I_k^{(1)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(1)} I_k^{(2)} + V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(2)} I_k^{(1)} + V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)} = 0$$

Somme sui bipoli interni

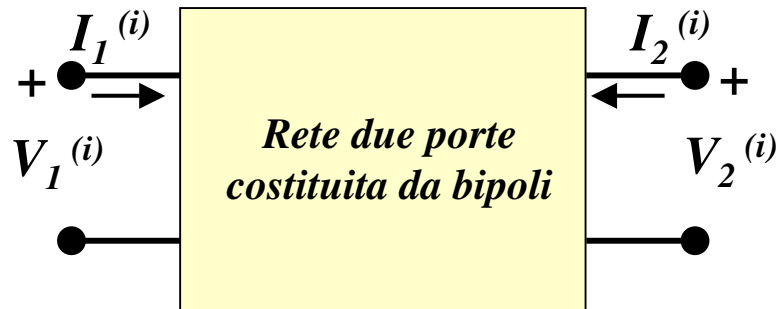
Somme sulle porte esterne



$$V^{(1)} I^{(2)} = Z I^{(1)} I^{(2)} = I^{(1)} Z I^{(2)} = V^{(2)} I^{(1)}$$

Ogni bipolo di impedenza  $Z$  è reciproco

# Reciprocità



Se non vale la relazione

$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

la rete è **non reciproca**

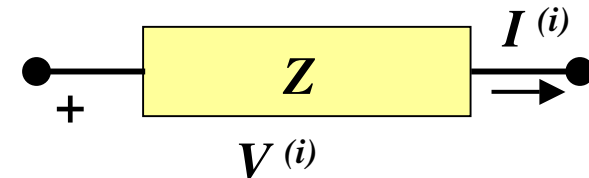
$$\sum_R V_k^{(1)} I_k^{(2)} = 0 \quad \sum_R V_k^{(2)} I_k^{(1)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(1)} I_k^{(2)} + V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(2)} I_k^{(1)} + V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)} = 0$$

Sottraendo membro a membro

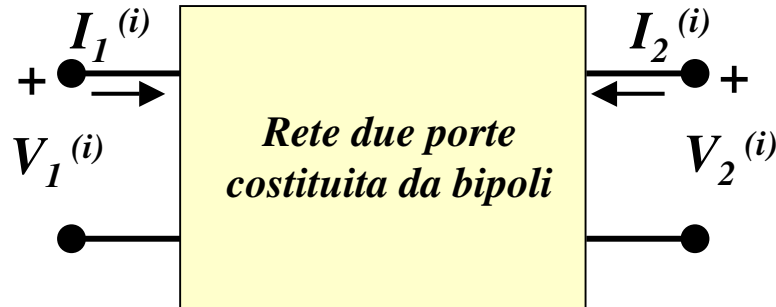
$$\sum_{R_i} V_k^{(1)} I_k^{(2)} + V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = \sum_{R_i} V_k^{(2)} I_k^{(1)} + V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$



$$V^{(1)} I^{(2)} = Z I^{(1)} I^{(2)} = I^{(1)} Z I^{(2)} = V^{(2)} I^{(1)}$$

Ogni bipolo di impedenza **Z** è **reciproco**

# Reciprocità



***Una rete due porte  
costituita da bipoli è  
reciproca***

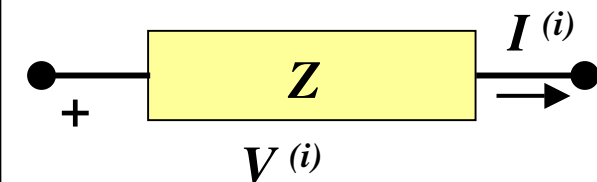
$$\sum_R V_k^{(1)} I_k^{(2)} = 0 \qquad \sum_R V_k^{(2)} I_k^{(1)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(1)} I_k^{(2)} + V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = 0$$

$$\sum_{R_i} V_k^{(2)} I_k^{(1)} + V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)} = 0$$

*Essendo i bipoli reciproci, le due sommatorie sono uguali*

$$\cancel{\sum_{R_i} V_k^{(1)} I_k^{(2)}} + V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = \cancel{\sum_{R_i} V_k^{(2)} I_k^{(1)}} + V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

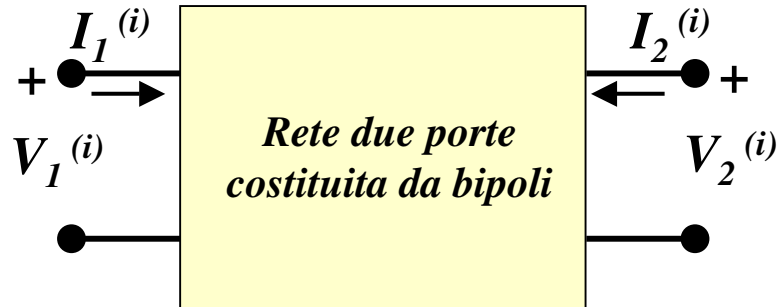


$$V^{(1)} I^{(2)} = Z I^{(1)} I^{(2)} =$$

$$= I^{(1)} Z I^{(2)} = V^{(2)} I^{(1)}$$

***Ogni bipolo di impedenza Z  
è reciproco***

# Reciprocità

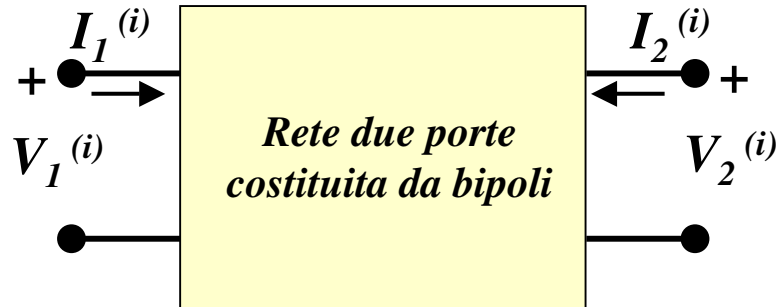


*Una rete due porte  
costituita da bipoli è  
reciproca*

*Altre proprietà*



# Reciprocità

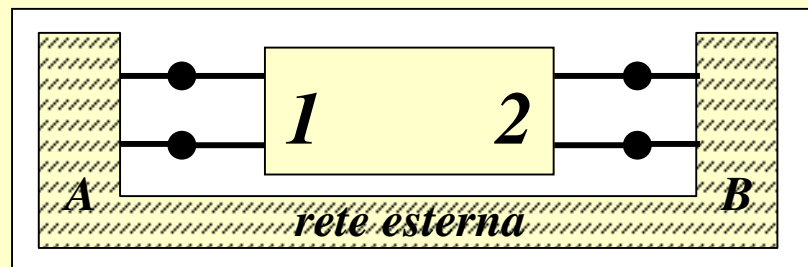


*Una rete due porte costituita da bipoli è reciproca*

## Altre proprietà

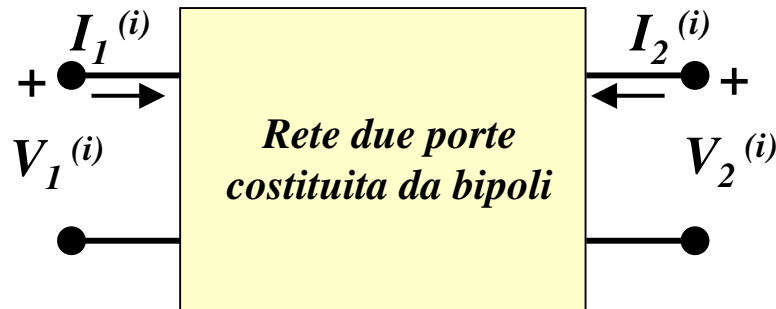
*Generatori controllati e nullori sono reti due porte non reciproche*

*Induttori accoppiati e trasformatori ideali sono reti due porte reciproche*



*Il comportamento di una qualunque rete esterna non cambia rovesciando la rete due porte*

# Reciprocità

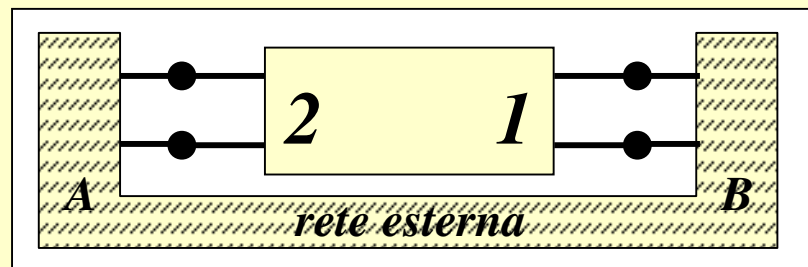


*Una rete due porte  
costituita da bipoli è  
reciproca*

## Altre proprietà

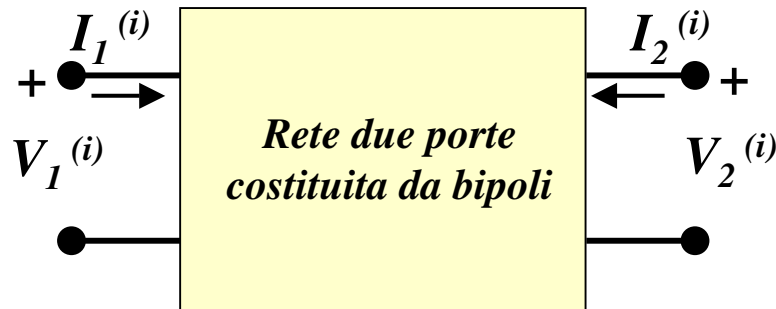
*Generatori controllati e nullori sono reti due porte non reciproche*

*Induttori accoppiati e trasformatori ideali sono reti due porte reciproche*



*Il comportamento di una qualunque rete esterna non cambia rovesciando la rete due porte . La rete due porte è*  
***simmetrica***

# Reciprocità



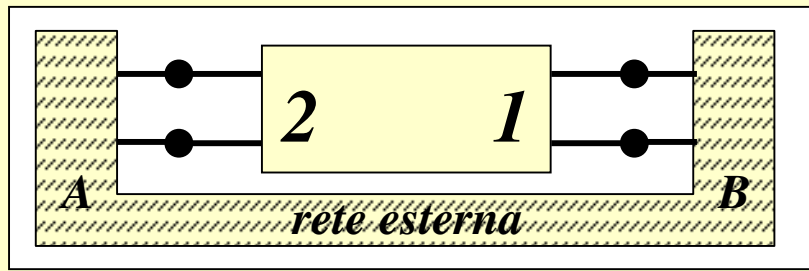
***Una rete due porte  
costituita da bipoli è  
reciproca***

## Altre proprietà

***Generatori controllati e nullori sono reti due porte non reciproche***

***Induttori accoppiati e trasformatori ideali sono reti due porte reciproche***

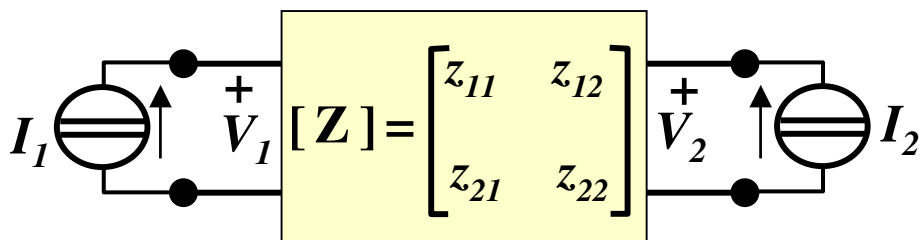
***Una rete due porte simmetrica è reciproca ( non è vero il viceversa )***



*Il comportamento di una qualunque rete esterna non cambia rovesciando la rete due porte . La rete due porte è*  
***simmetrica***

***Una rete due porte costituita da bipoli e da altre reti due porte reciproche è reciproca***

# Rappresentazione $[Z]$



$$[Z] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

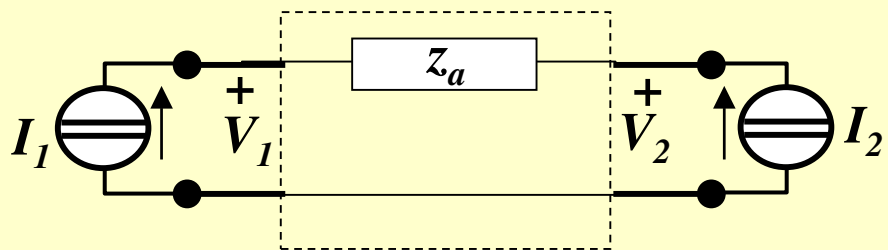
*alimentazione di riferimento*

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Non vi deve essere nessun legame fra le grandezze indipendenti*

*Se ciò non fosse vero,  
 la rappresentazione  $[Z]$  non esisterebbe per la rete considerata*

*Esempi*

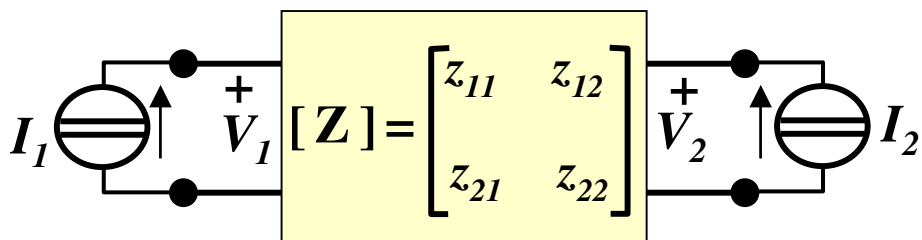


*La costituzione interna della rete impone  $I_1 = -I_2$*

*Pertanto i due generatori esterni non sono indipendenti poiché devono soddisfare la relazione imposta*

*La rappresentazione  $[Z]$  non esiste per la rete considerata*

# Rappresentazione $[Z]$



$$[Z] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

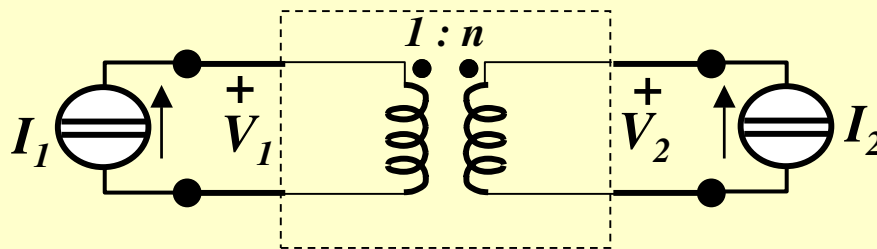
*alimentazione di riferimento*

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Non vi deve essere nessun legame fra le grandezze indipendenti*

*Se ciò non fosse vero,  
 la rappresentazione  $[Z]$  non esisterebbe per la rete considerata*

*Esempi*

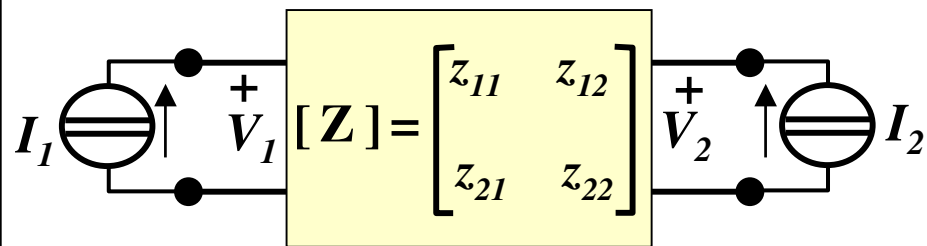


*Il trasformatore ideale impone  $I_1 = -n I_2$*

*Pertanto i due generatori esterni non sono indipendenti poiché devono soddisfare la relazione imposta*

*La rappresentazione  $[Z]$  non esiste per il trasformatore ideale*

# Rappresentazione $[Z]$



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

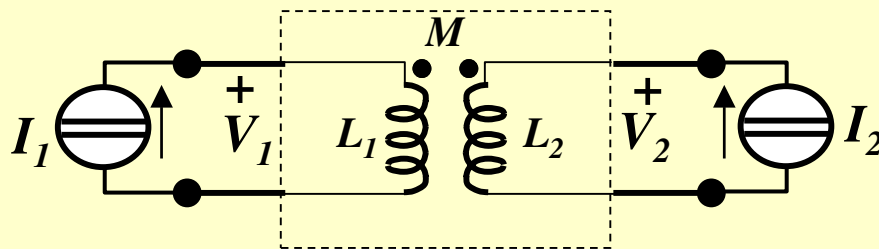
$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Non vi deve essere nessun legame fra le grandezze indipendenti*

*Se ciò non fosse vero,*

*la rappresentazione  $[Z]$  non esisterebbe per la rete considerata*

*Esempi*



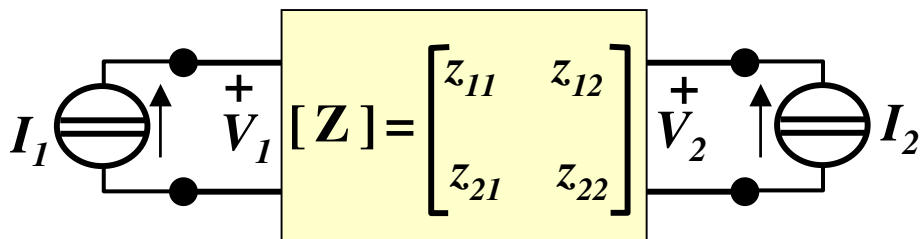
*Per le induttanza accoppiate  
non vi è nessun legame fra  $I_1$  e  $I_2$*

$$\begin{cases} V_1 = s L_1 I_1 + s M I_2 \\ V_2 = s M I_1 + s L_2 I_2 \end{cases}$$

*Pertanto*

$$[Z] = \begin{bmatrix} s L_1 & s M \\ s M & s L_2 \end{bmatrix}$$

# Rappresentazione $[Z]$



$$[Z] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix}$$

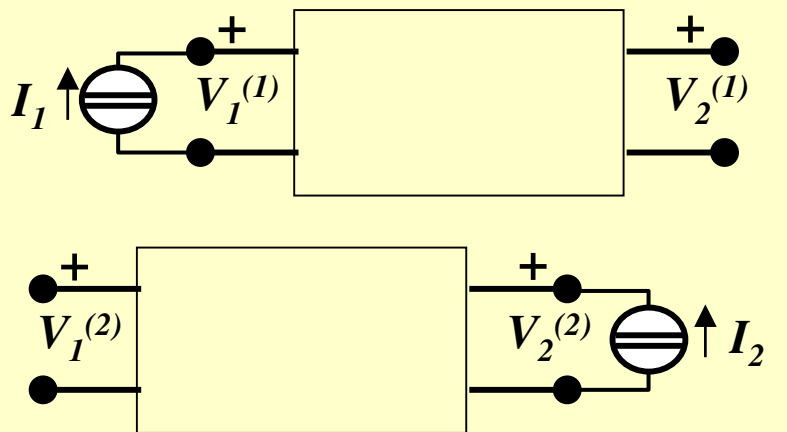
$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Calcolo della matrice  $[Z]$ , noto lo schema interno della rete due porte*

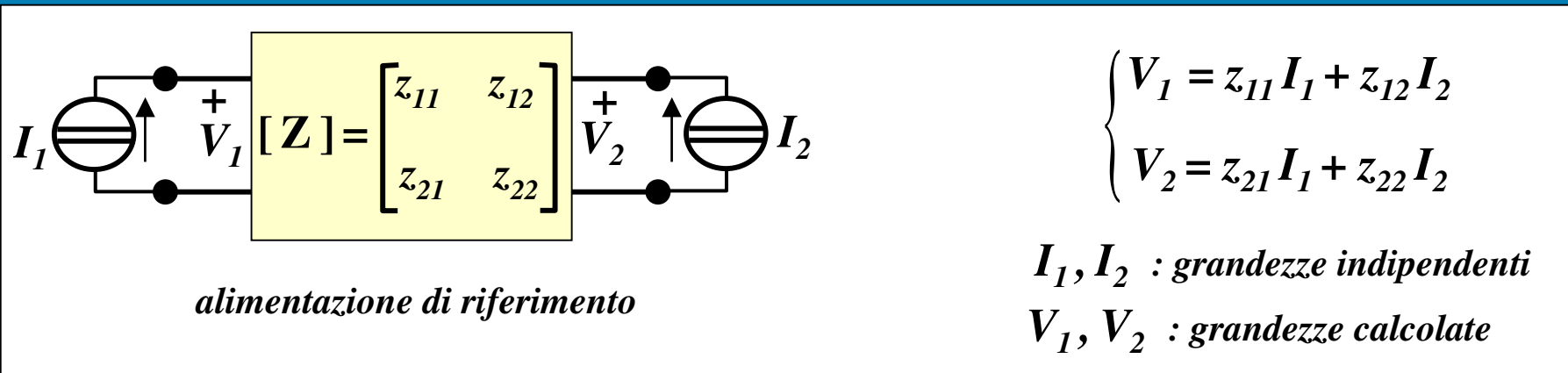
*Dallo schema relativo all'alimentazione di riferimento, per la sovrapposizione degli effetti, si ha*



$$I_2 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(1)} = z_{11} I_1 & ; z_{11} = V_1^{(1)} / I_1 \\ V_2^{(1)} = z_{21} I_1 & ; z_{21} = V_2^{(1)} / I_1 \end{cases}$$

$$I_1 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(2)} = z_{12} I_2 & ; z_{12} = V_1^{(2)} / I_2 \\ V_2^{(2)} = z_{22} I_2 & ; z_{22} = V_2^{(2)} / I_2 \end{cases}$$

# Rappresentazione $[Z]$



*Calcolo della matrice  $[Z]$ , noto lo schema interno della rete due porte*

*Interpretazione circuitale degli elementi*

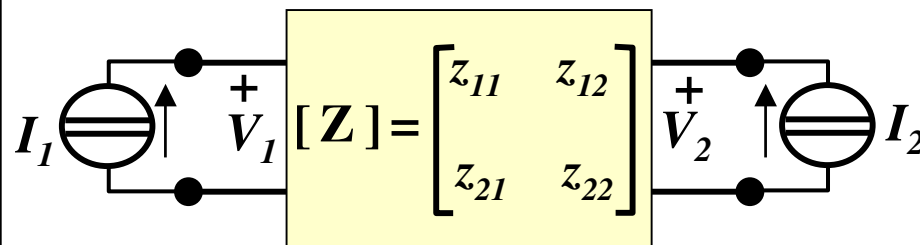
$z_{11}$ : impedenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è aperta
$z_{21}$ : impedenza di trasferimento fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è aperta
$z_{12}$ : impedenza di trasferimento fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è aperta
$z_{22}$ : impedenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è aperta

$$I_2 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(1)} = z_{11}I_1 & ; z_{11} = V_1^{(1)}/I_1 \\ V_2^{(1)} = z_{21}I_1 & ; z_{21} = V_2^{(1)}/I_1 \end{cases}$$

$$I_1 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(2)} = z_{12}I_2 & ; z_{12} = V_1^{(2)}/I_2 \\ V_2^{(2)} = z_{22}I_2 & ; z_{22} = V_2^{(2)}/I_2 \end{cases}$$



# Rappresentazione $[Z]$



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Calcolo della matrice  $[Z]$ , noto lo schema interno della rete due porte*

*Interpretazione circuitale degli elementi*

$z_{11}$ : impedenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è aperta
$z_{21}$ : impedenza di trasferimento fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è aperta
$z_{12}$ : impedenza di trasferimento fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è aperta
$z_{22}$ : impedenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è aperta

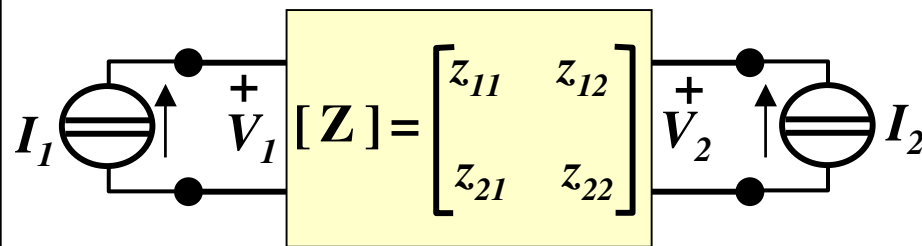
*Si noti che:*

*Gli elementi della matrice  $[Z]$  hanno tutti la dimensione di impedenza  
Ogni elemento è definito lasciando sempre una porta a circuito aperto*

*Pertanto*

$[Z]$  è detta *matrice delle impedenze a circuito aperto*

# Rappresentazione $[Z]$



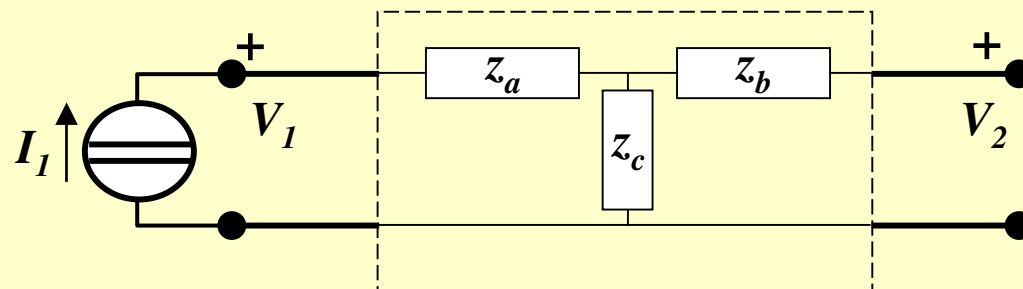
*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11}I_1 + z_{12}I_2 \\ V_2 = z_{21}I_1 + z_{22}I_2 \end{cases}$$

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

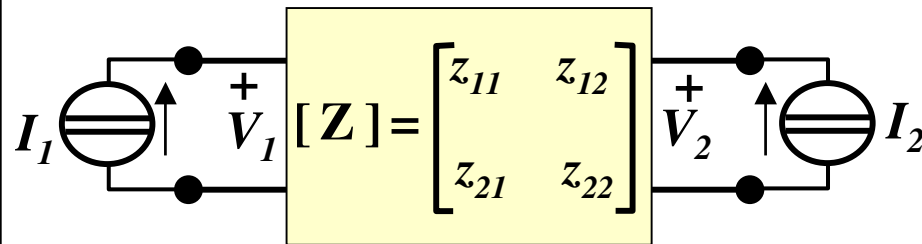
*Esempio tipico : matrice  $[Z]$  della “rete a T”*



$$z_{11} = V_1 / I_1 = z_a + z_c$$

$$z_{21} = V_2 / I_1 = z_c$$

# Rappresentazione $[Z]$



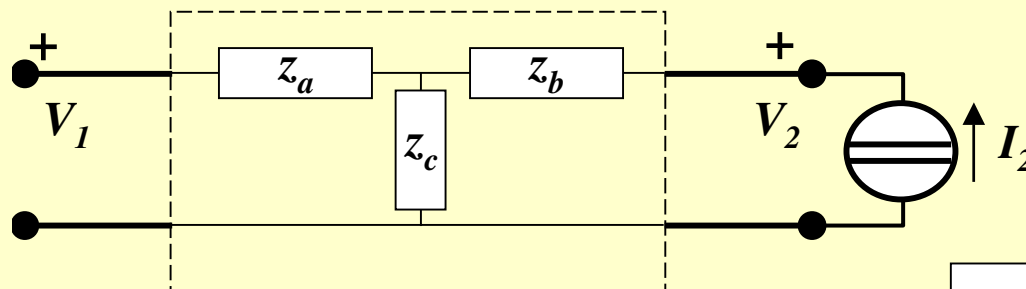
*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11}I_1 + z_{12}I_2 \\ V_2 = z_{21}I_1 + z_{22}I_2 \end{cases}$$

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Esempio tipico : matrice  $[Z]$  della "rete a T"*



$$z_{11} = V_1 / I_1 = z_a + z_c$$

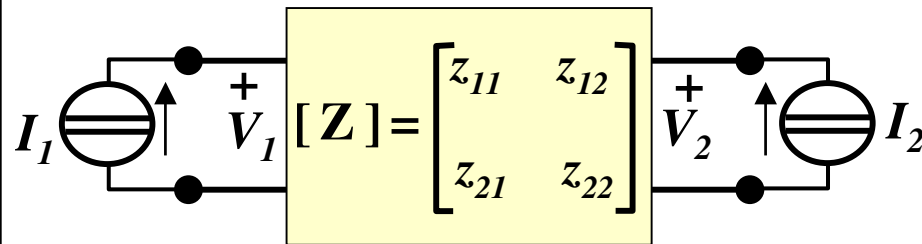
$$z_{12} = V_1 / I_2 = z_c$$

$$z_{21} = V_2 / I_1 = z_c$$

$$z_{22} = V_2 / I_2 = z_b + z_c$$

$$[Z] = \begin{bmatrix} z_a + z_c & z_c \\ z_c & z_b + z_c \end{bmatrix}$$

# Rappresentazione $[Z]$



alimentazione di riferimento

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

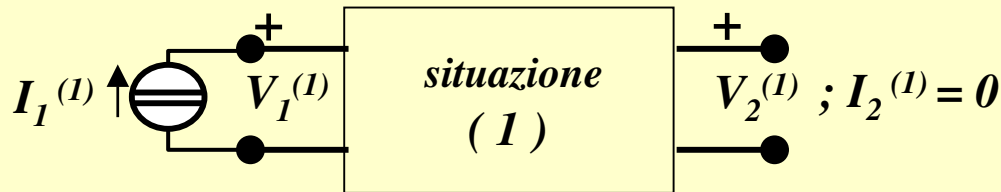
$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

**Matrice  $[Z]$  : reciprocità e simmetria**

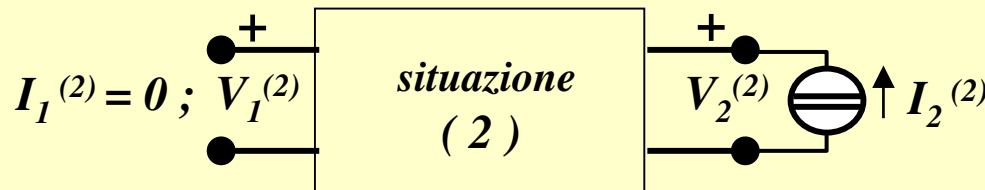
$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)} \Rightarrow$$

**Rete due porte reciproca**



$$V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)}$$

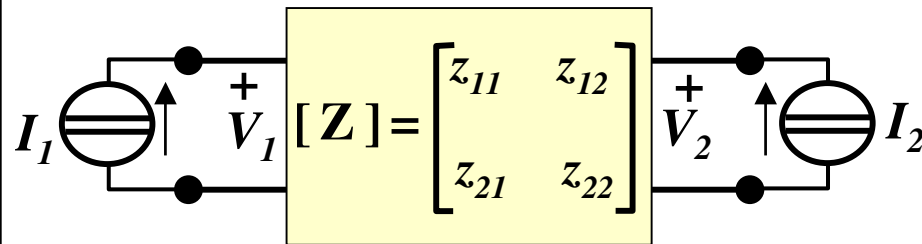
$$V_2^{(1)} = z_{21} I_1^{(1)} ; V_1^{(2)} = z_{12} I_2^{(2)}$$



$$z_{21} I_1^{(1)} I_2^{(2)} = z_{12} I_2^{(2)} I_1^{(1)}$$

$$z_{21} = z_{12}$$

# Rappresentazione $[Z]$



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

**Matrice  $[Z]$  : reciprocità e simmetria**

***Rete due porte simmetrica***

*La definizione di  $[Z]$  è simmetrica rispetto alle porte (grandezze indipendenti dello stesso tipo, una per porta)*

*Pertanto, in una rete simmetrica, la matrice  $[Z]$  deve essere invariante rispetto allo scambio degli indici 1 e 2*

$$z_{11} = z_{22} ; z_{21} = z_{12}$$

***Rete due porte reciproca***

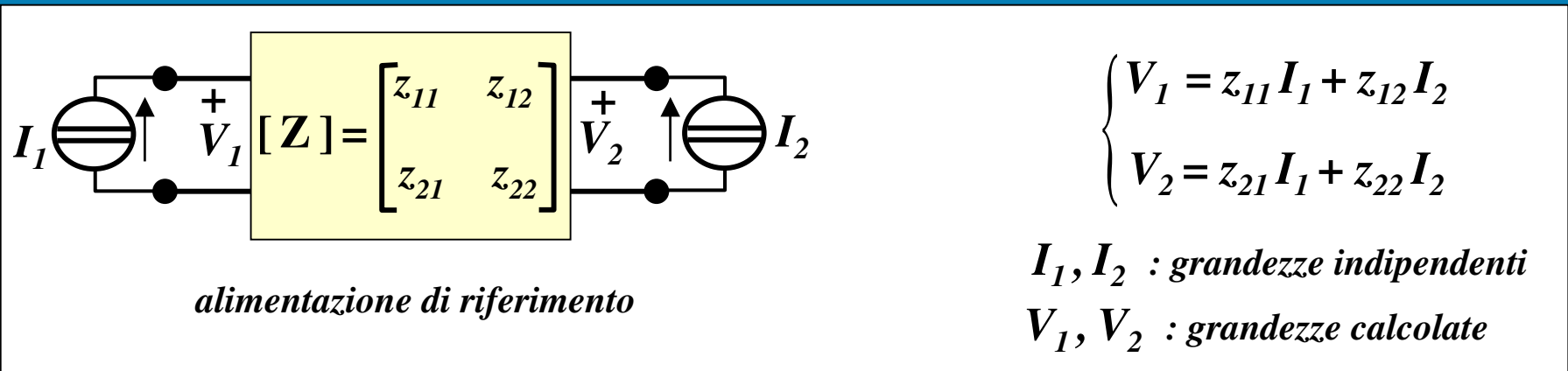
$$V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)}$$

$$V_2^{(1)} = z_{21} I_1^{(1)} ; V_1^{(2)} = z_{12} I_2^{(2)}$$

$$z_{21} I_1^{(1)} I_2^{(2)} = z_{12} I_2^{(2)} I_1^{(1)}$$

$$z_{21} = z_{12}$$

# Rappresentazione $[Z]$



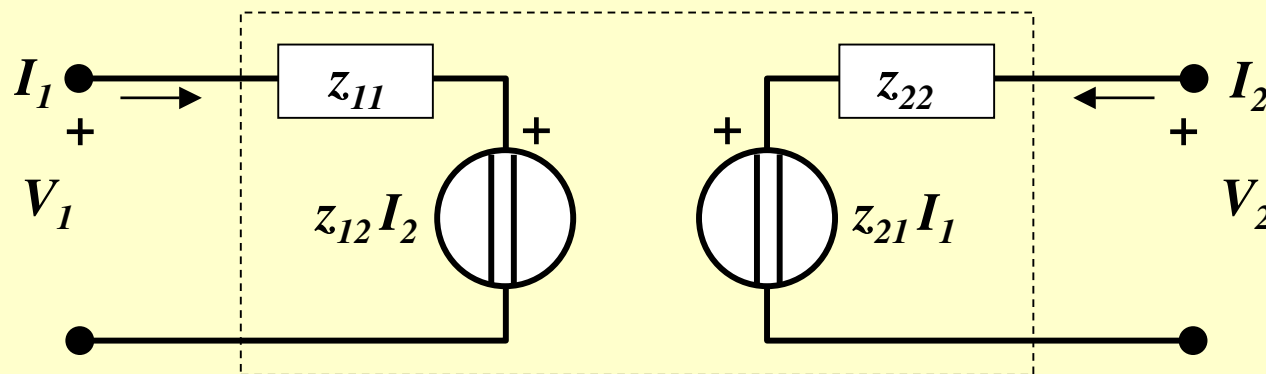
*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

*$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti*  
 *$V_1, V_2$  : grandezze calcolate*

*Matrice  $[Z]$  : schema equivalente*

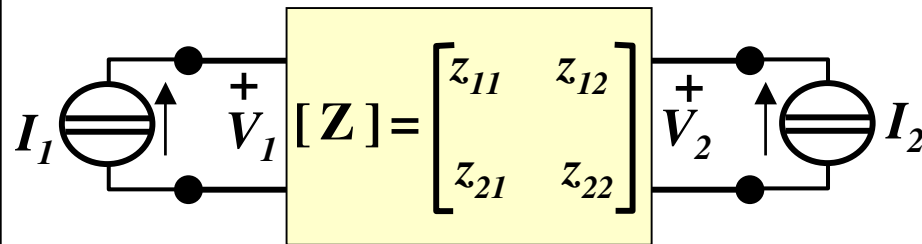
*La rappresentazione  $[Z]$  può essere interpretata circuitalmente*



*Le impedenze di ingresso sono poste in serie alle porte*

*Si utilizzano due generatori di tensione controllati in corrente*

# Rappresentazione $[Z]$



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} V_1 = z_{11} I_1 + z_{12} I_2 \\ V_2 = z_{21} I_1 + z_{22} I_2 \end{cases}$$

$I_1, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Matrice  $[Z]$  : formule di passaggio*

$$\Delta = z_{11} z_{22} - z_{12} z_{21}$$

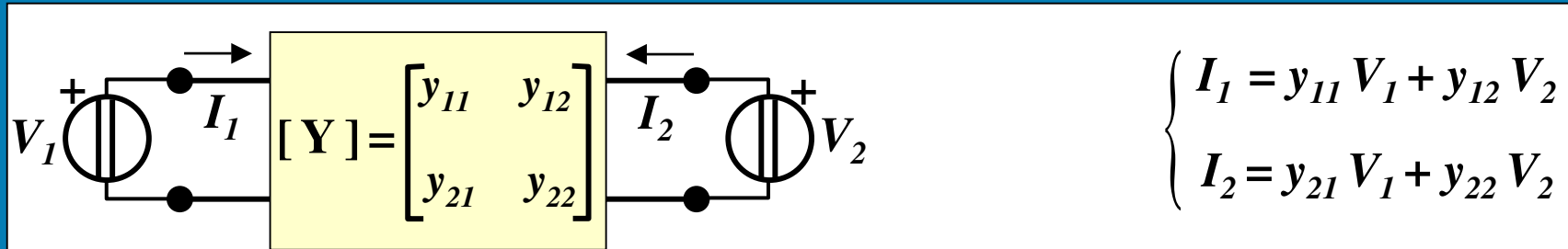
$$[\mathbf{Y}] = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{\Delta} \begin{bmatrix} z_{22} & -z_{12} \\ -z_{21} & z_{11} \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{T}] = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \frac{1}{z_{21}} \begin{bmatrix} z_{11} & \Delta \\ 1 & z_{22} \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{H}] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{z_{22}} \begin{bmatrix} \Delta & z_{12} \\ z_{21} & 1 \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{G}] = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{z_{11}} \begin{bmatrix} 1 & z_{12} \\ z_{21} & \Delta \end{bmatrix}$$

# Rappresentazione [Y]



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti

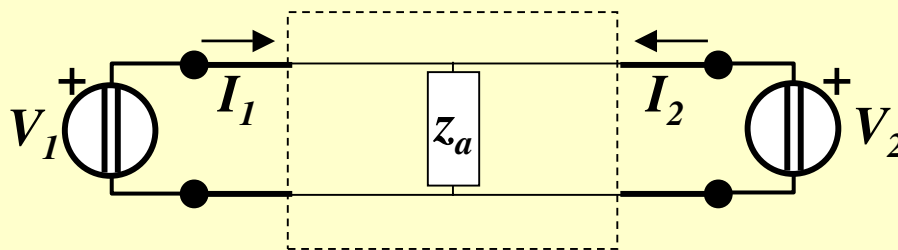
$I_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Non vi deve essere nessun legame fra le grandezze indipendenti*

*Se ciò non fosse vero,*

*la rappresentazione [Y] non esisterebbe per la rete considerata*

*Esempi*



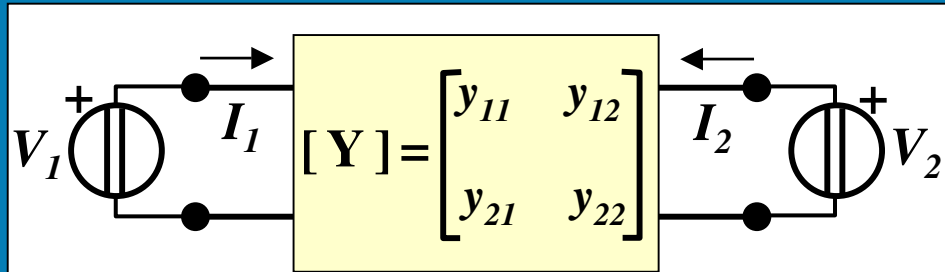
*La costituzione interna della rete impone  $V_1 = V_2$*

*Pertanto i due generatori esterni non sono indipendenti poiché devono soddisfare la relazione imposta*

*La rappresentazione [Y] non esiste per la rete considerata*



# Rappresentazione [Y]



*alimentazione di riferimento*

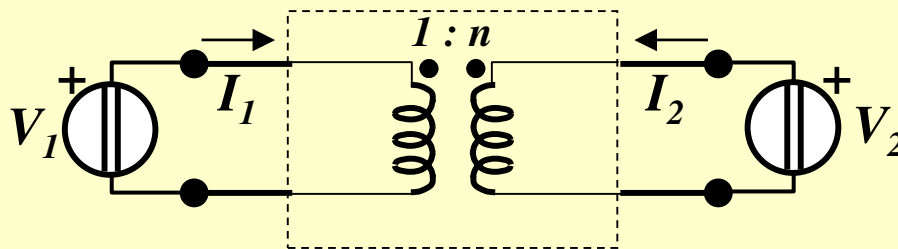
$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Non vi deve essere nessun legame fra le grandezze indipendenti*

*Se ciò non fosse vero,  
la rappresentazione [Y] non esisterebbe per la rete considerata*

*Esempi*

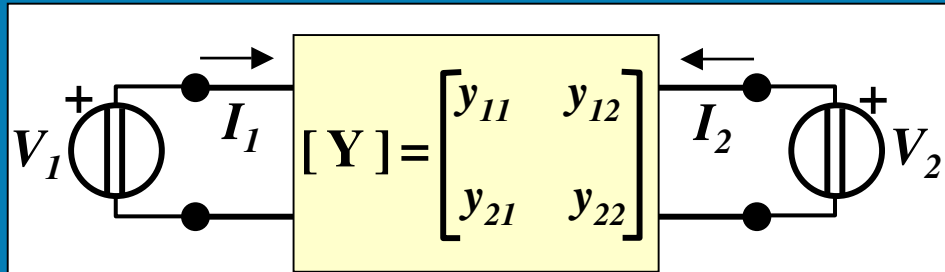


*Il trasformatore ideale impone  $V_2 = n V_1$*

*Pertanto i due generatori esterni non sono indipendenti poiché devono soddisfare la relazione imposta*

*La rappresentazione [Y] non esiste per il trasformatore ideale*

# Rappresentazione [Y]



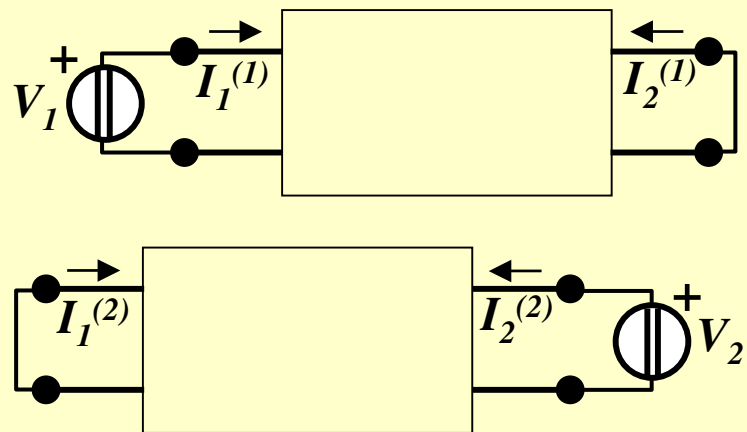
*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Calcolo della matrice [Y], noto lo schema interno della rete due porte*

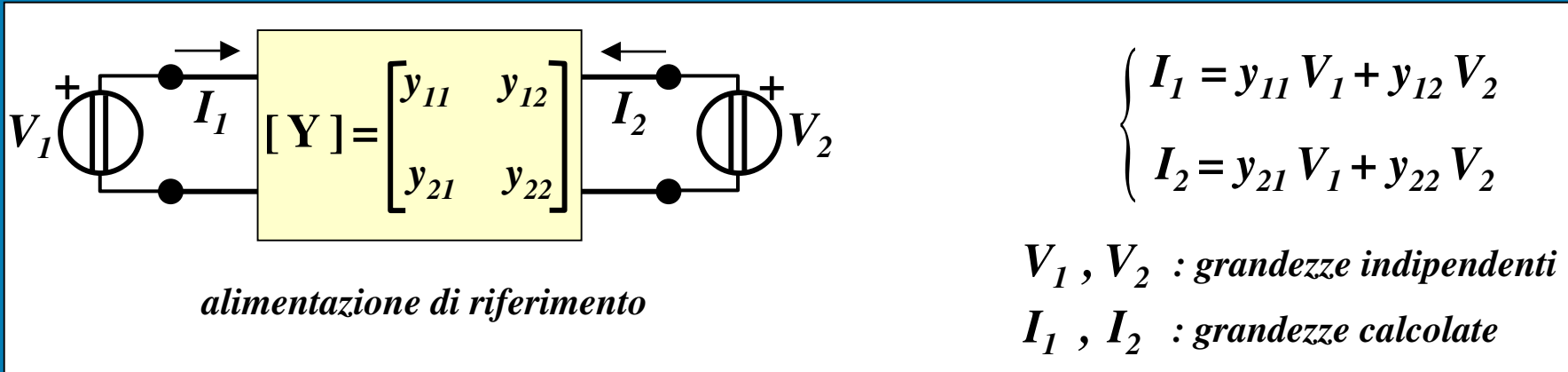
*Dallo schema relativo all'alimentazione di riferimento, per la sovrapposizione degli effetti, si ha*



$$V_2 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(1)} = y_{11} V_1 ; y_{11} = I_1^{(1)} / V_1 \\ I_2^{(1)} = y_{21} V_1 ; y_{21} = I_2^{(1)} / V_1 \end{cases}$$

$$V_1 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(2)} = y_{12} V_2 ; y_{12} = I_1^{(2)} / V_2 \\ I_2^{(2)} = y_{22} V_2 ; y_{22} = I_2^{(2)} / V_2 \end{cases}$$

# Rappresentazione [Y]



*Calcolo della matrice [Y], noto lo schema interno della rete due porte*

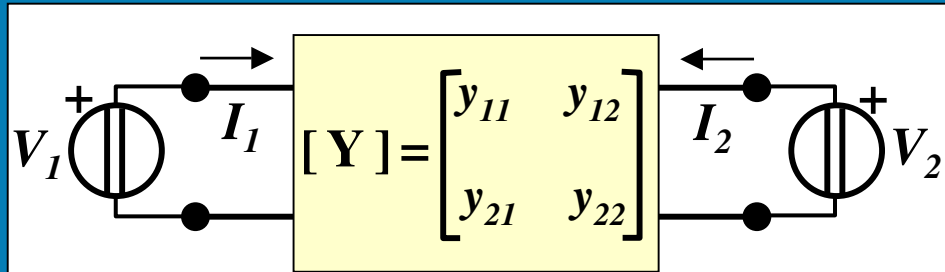
*Interpretazione circuitale degli elementi*

$y_{11}$ : ammettenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è in corto
$y_{21}$ : ammettenza di trasferimento fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è in corto
$y_{12}$ : ammettenza di trasferimento fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è in corto
$y_{22}$ : ammettenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è in corto

$$V_2 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(1)} = y_{11} V_1 ; y_{11} = I_1^{(1)} / V_1 \\ I_2^{(1)} = y_{21} V_1 ; y_{21} = I_2^{(1)} / V_1 \end{cases}$$

$$V_1 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(2)} = y_{12} V_2 ; y_{12} = I_1^{(2)} / V_2 \\ I_2^{(2)} = y_{22} V_2 ; y_{22} = I_2^{(2)} / V_2 \end{cases}$$

# Rappresentazione [Y]



$$[Y] = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Calcolo della matrice [Y], noto lo schema interno della rete due porte*

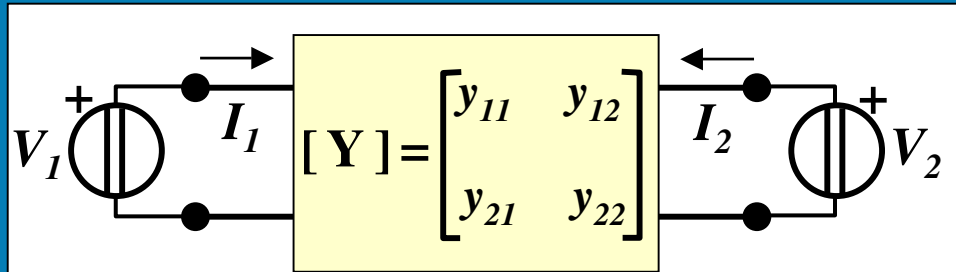
*Interpretazione circuitale degli elementi*

- $y_{11}$  : ammettenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è in corto
- $y_{21}$  : ammettenza di trasferimento fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è in corto
- $y_{12}$  : ammettenza di trasferimento fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è in corto
- $y_{22}$  : ammettenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è in corto

*Si noti che:*  
 Gli elementi della matrice [Y] hanno tutti la dimensione di ammettenza  
 Ogni elemento è definito ponendo sempre una porta in corto circuito

*Pertanto*  
 [Y] è detta **matrice delle ammettenze in corto circuito**

# Rappresentazione [Y]

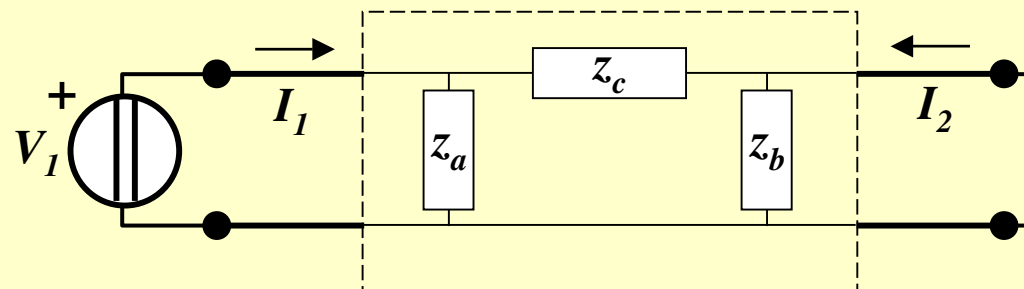


*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, I_2$  : grandezze calcolate

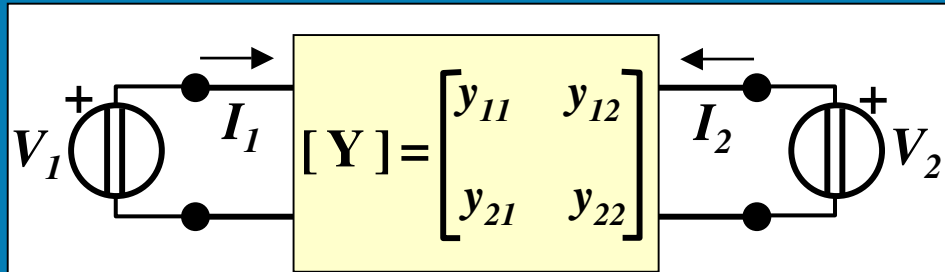
*Esempio tipico : matrice [Y] della "rete a Π"*



$$\begin{aligned} y_a &= 1/z_a \\ y_b &= 1/z_b \\ y_c &= 1/z_c \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} y_{11} &= I_1/V_1 = y_a + y_c \\ y_{21} &= I_2/V_1 = -y_c \end{aligned}$$

# Rappresentazione [Y]

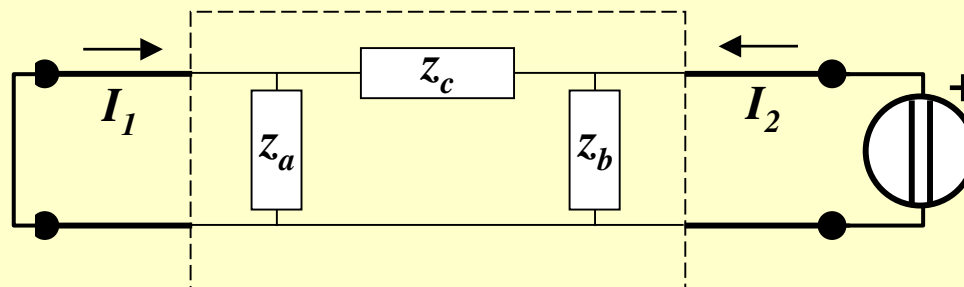


*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, I_2$  : grandezze calcolate

## Esempio tipico : matrice [Y] della "rete a $\Pi$ "



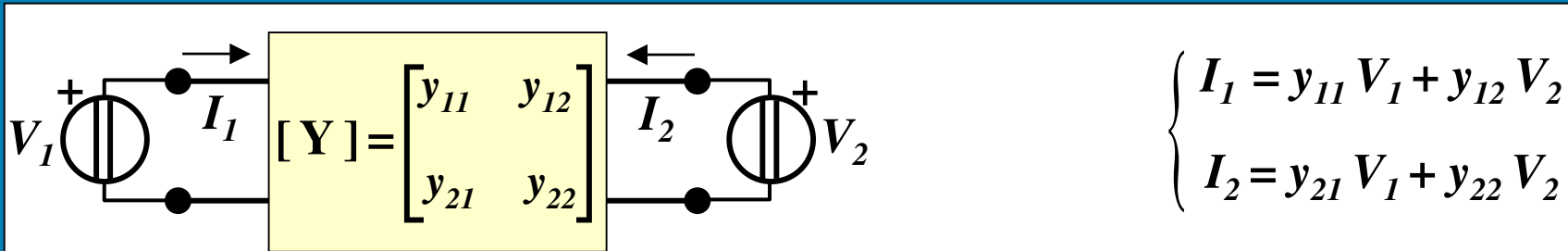
$$\begin{aligned} y_a &= 1/z_a \\ y_b &= 1/z_b \\ y_c &= 1/z_c \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} y_{11} &= I_1/V_1 = y_a + y_c \\ y_{21} &= I_2/V_1 = -y_c \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} y_{12} &= V_1/I_2 = -y_c \\ y_{22} &= V_2/I_2 = y_b + y_c \end{aligned}$$

$$[Y] = \begin{bmatrix} y_a + y_c & -y_c \\ -y_c & y_b + y_c \end{bmatrix}$$

# Rappresentazione [Y]



alimentazione di riferimento

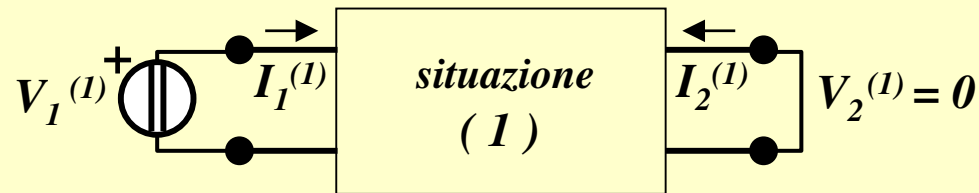
$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti

$I_1, I_2$  : grandezze calcolate

Matrice [Y] : reciprocità e simmetria

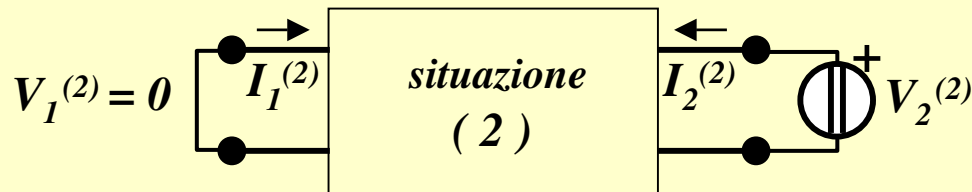
$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)} \Rightarrow$$

Rete due porte reciproca



$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} = V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

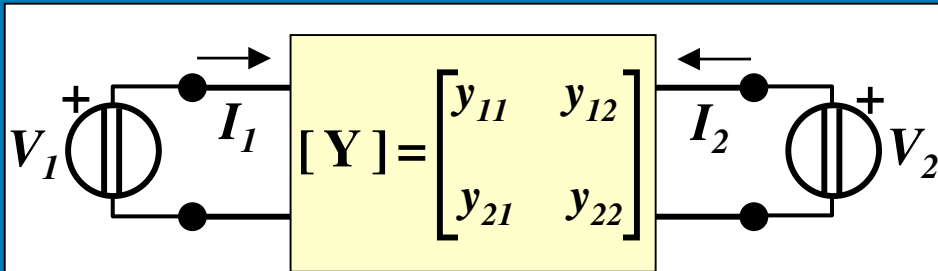
$$I_1^{(2)} = y_{12} V_2^{(2)} ; I_2^{(1)} = y_{21} V_2^{(1)}$$



$$y_{12} V_1^{(1)} V_2^{(2)} = y_{21} V_2^{(2)} V_1^{(1)}$$

$$y_{21} = y_{12}$$

# Rappresentazione $[Y]$



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} I_1 = y_{11} V_1 + y_{12} V_2 \\ I_2 = y_{21} V_1 + y_{22} V_2 \end{cases}$$

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti

$I_1, I_2$  : grandezze calcolate

## Matrice $[Y]$ : reciprocità e simmetria

### Rete due porte simmetrica

*La definizione di  $[Y]$  è simmetrica rispetto alle porte (grandezze indipendenti dello stesso tipo, una per porta)*

*Pertanto, in una rete simmetrica, la matrice  $[Y]$  deve essere invariante rispetto allo scambio degli indici 1 e 2*

$$y_{11} = y_{22} ; y_{21} = y_{12}$$

### Rete due porte reciproca

$$V_1^{(1)} I_1^{(2)} = V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

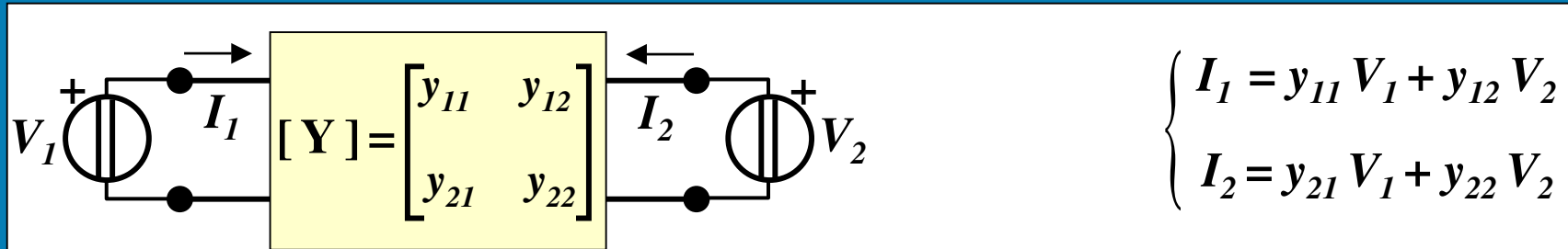
$$I_1^{(2)} = y_{12} V_2^{(2)} ; I_2^{(1)} = y_{21} V_2^{(1)}$$

$$y_{12} V_1^{(1)} V_2^{(2)} = y_{21} V_2^{(2)} V_1^{(1)}$$

$$y_{21} = y_{12}$$



# Rappresentazione [Y]



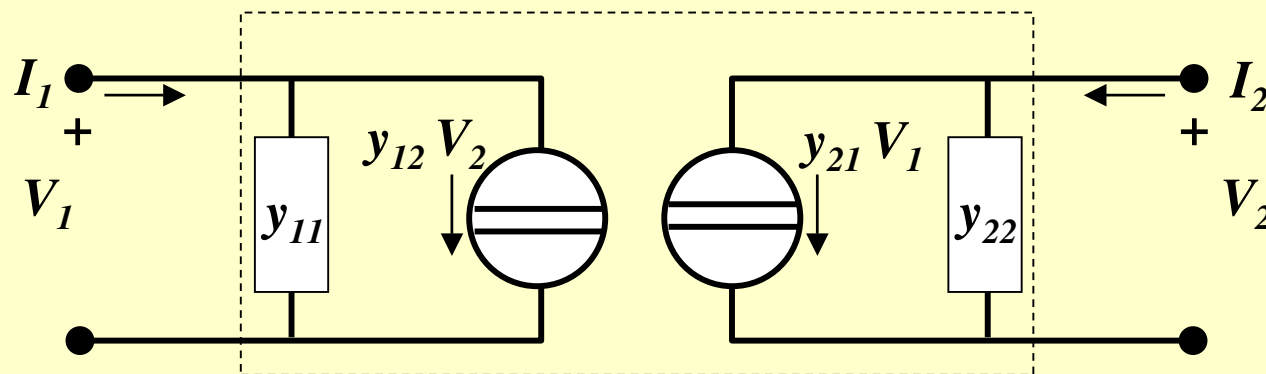
*alimentazione di riferimento*

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti

$I_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Matrice [Y] : schema equivalente*

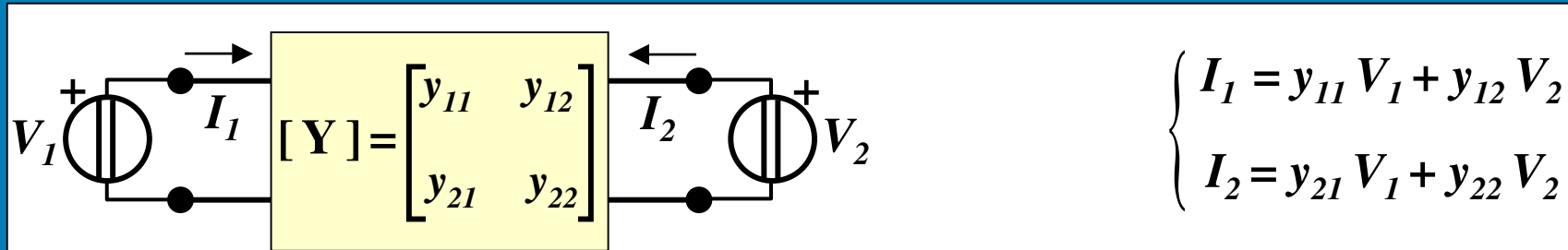
*La rappresentazione [Y] può essere interpretata circuitalmente*



*Le ammettenze di ingresso sono poste in parallelo alle porte*

*Si utilizzano due generatori di corrente controllati in tensione*

# Rappresentazione [Y]



*alimentazione di riferimento*

$V_1, V_2$  : grandezze indipendenti

$I_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Matrice [Y] : formule di passaggio*

$$\Delta = y_{11}y_{22} - y_{12}y_{21}$$

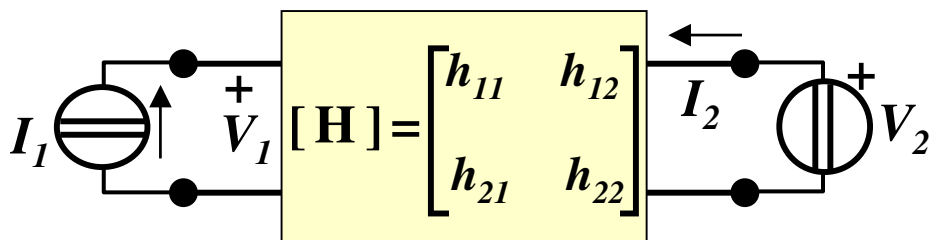
$$[\mathbf{Z}] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{\Delta} \begin{bmatrix} y_{22} & -y_{12} \\ -y_{21} & y_{11} \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{T}] = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \frac{-1}{y_{21}} \begin{bmatrix} y_{22} & 1 \\ \Delta & y_{11} \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{H}] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{y_{11}} \begin{bmatrix} 1 & -y_{12} \\ y_{21} & \Delta \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{G}] = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{y_{22}} \begin{bmatrix} \Delta & y_{12} \\ -y_{21} & 1 \end{bmatrix}$$

# Rappresentazione [H]



$$[H] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix}$$

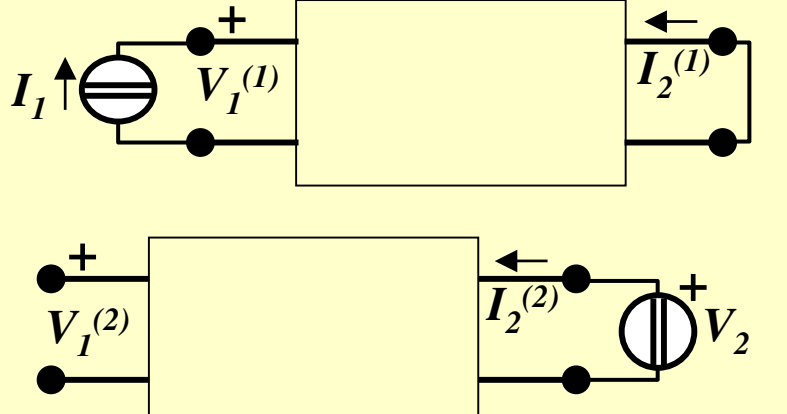
$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$I_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Calcolo della matrice [H], noto lo schema interno della rete due porte*

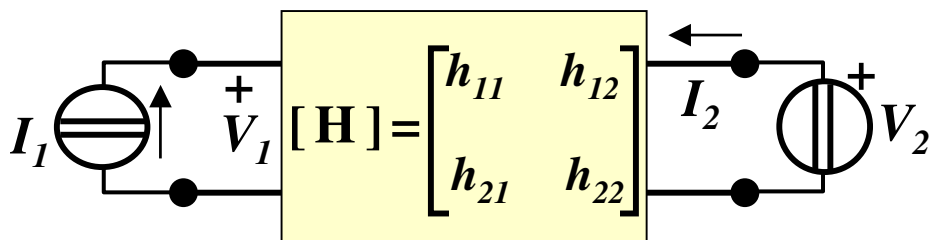
*Dallo schema relativo all'alimentazione di riferimento, per la sovrapposizione degli effetti, si ha*



$$V_2 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(1)} = h_{11} I_1 & ; h_{11} = V_1^{(1)} / I_1 \\ I_2^{(1)} = h_{21} I_1 & ; h_{21} = I_2^{(1)} / I_1 \end{cases}$$

$$I_1 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(2)} = h_{12} V_2 & ; h_{12} = V_1^{(2)} / V_2 \\ I_2^{(2)} = h_{22} V_2 & ; h_{22} = I_2^{(2)} / V_2 \end{cases}$$

# Rappresentazione [H]



$$[H] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*I<sub>1</sub>, V<sub>2</sub> : grandezze indipendenti*  
*V<sub>1</sub>, I<sub>2</sub> : grandezze calcolate*

*alimentazione di riferimento*

*Calcolo della matrice [H], noto lo schema interno della rete due porte*

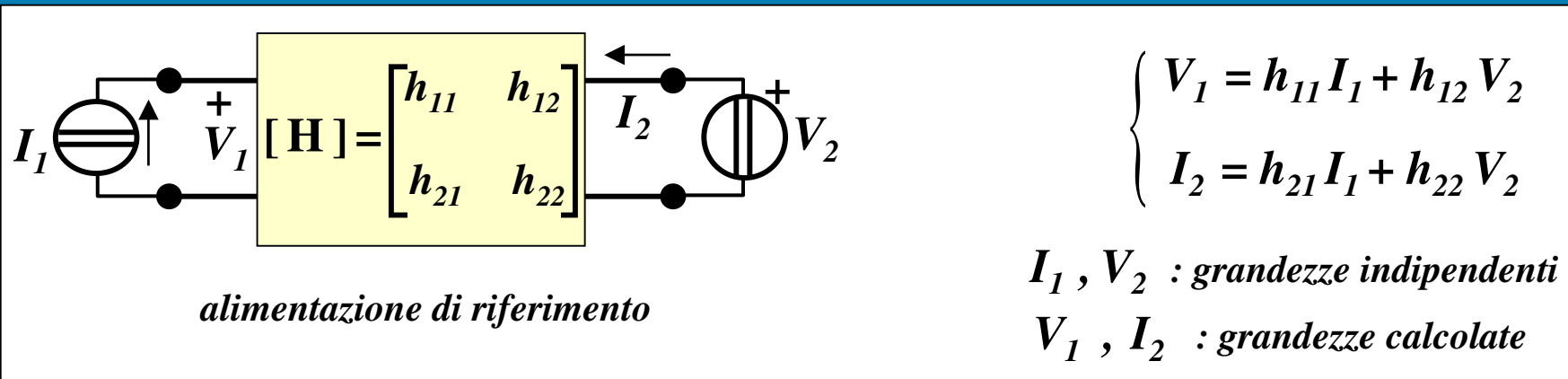
*Interpretazione circuitale degli elementi*

<i><math>h_{11}</math> : impedenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è in corto</i>
<i><math>h_{21}</math> : rapporto di correnti fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è in corto</i>
<i><math>h_{12}</math> : rapporto di tensioni fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è aperta</i>
<i><math>h_{22}</math> : ammettenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è aperto</i>

$$V_2 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(1)} = h_{11} I_1 & ; h_{11} = V_1^{(1)} / I_1 \\ I_2^{(1)} = h_{21} I_1 & ; h_{21} = I_2^{(1)} / I_1 \end{cases}$$

$$I_1 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(2)} = h_{12} V_2 & ; h_{12} = V_1^{(2)} / V_2 \\ I_2^{(2)} = h_{22} V_2 & ; h_{22} = I_2^{(2)} / V_2 \end{cases}$$

# Rappresentazione [H]



*Calcolo della matrice [H], noto lo schema interno della rete due porte*

*Interpretazione circuitale degli elementi*

$h_{11}$  : impedenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è in corto

$h_{21}$  : rapporto di correnti fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è in corto

$h_{12}$  : rapporto di tensioni fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è aperta

$h_{22}$  : ammettenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è aperto

*Si noti che:*

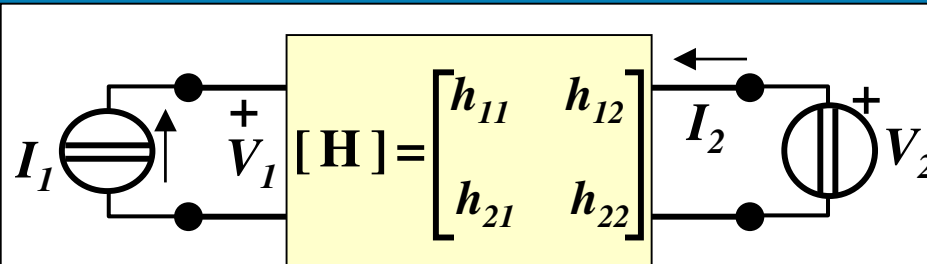
*Gli elementi della matrice [H] sono differenti (impedenza, ammettenza, rapporto di tensioni e di correnti)*

*Gli elementi sono definiti ponendo la porta 1 aperta, e la 2 in corto circuito*

*Pertanto*

[H] è detta **matrice ibrida**

# Rappresentazione [H]



$$[H] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$I_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, I_2$  : grandezze calcolate

Matrice [H]

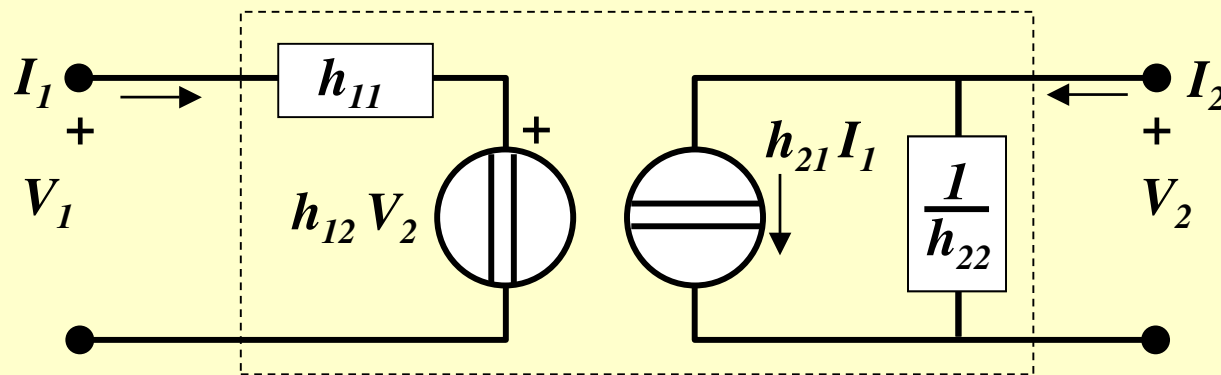
Reciprocità

$$h_{21} = -h_{12}$$

$$; h_{11} h_{22} - h_{12} h_{21} = 1$$

Simmetria

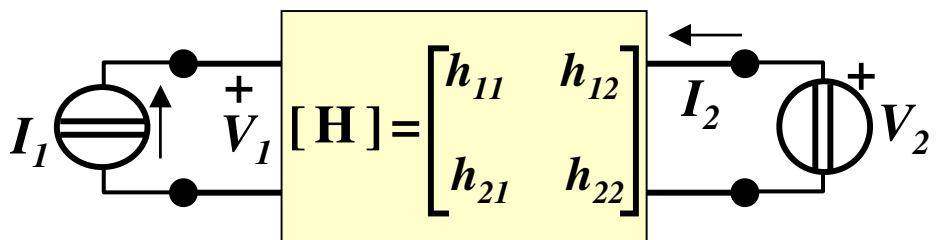
Schema equivalente della rappresentazione [H]



Impedenze di ingresso  
 poste in serie e  
 parallelo alle porte

Si utilizzano due  
 generatori controllati  
 di tipo diverso

# Rappresentazione [H]



$$[H] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} V_1 = h_{11} I_1 + h_{12} V_2 \\ I_2 = h_{21} I_1 + h_{22} V_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$I_1, V_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, I_2$  : grandezze calcolate

*Matrice [Y] : formule di passaggio*

$$\Delta = h_{11} h_{22} - h_{12} h_{21}$$

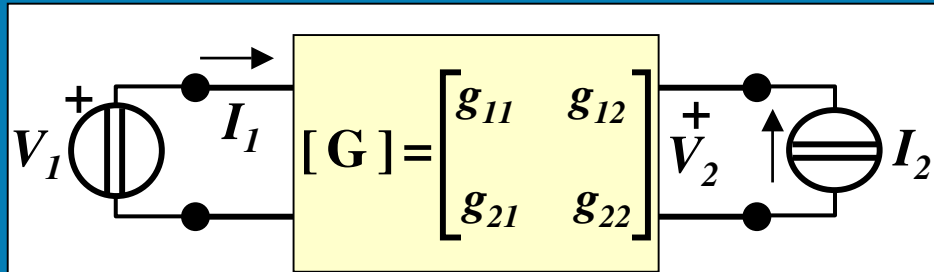
$$[Z] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{h_{22}} \begin{bmatrix} \Delta & h_{12} \\ -h_{21} & 1 \end{bmatrix}$$

$$[T] = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \frac{-1}{h_{21}} \begin{bmatrix} \Delta & -h_{11} \\ h_{22} & 1 \end{bmatrix}$$

$$[Y] = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{h_{11}} \begin{bmatrix} 1 & -h_{12} \\ h_{21} & \Delta \end{bmatrix}$$

$$[G] = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{\Delta} \begin{bmatrix} h_{22} & -h_{12} \\ -h_{21} & h_{11} \end{bmatrix}$$

# Rappresentazione [G]



$$[G] = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix}$$

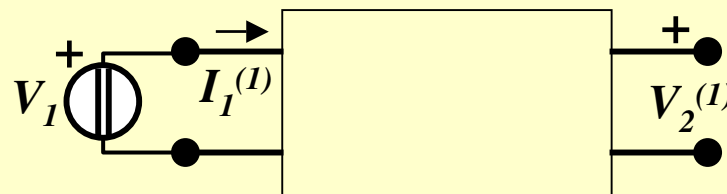
$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$V_1, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, V_2$  : grandezze calcolate

**Calcolo della matrice [G], noto lo schema interno della rete due porte**

*Dallo schema relativo all'alimentazione di riferimento, per la sovrapposizione degli effetti, si ha*

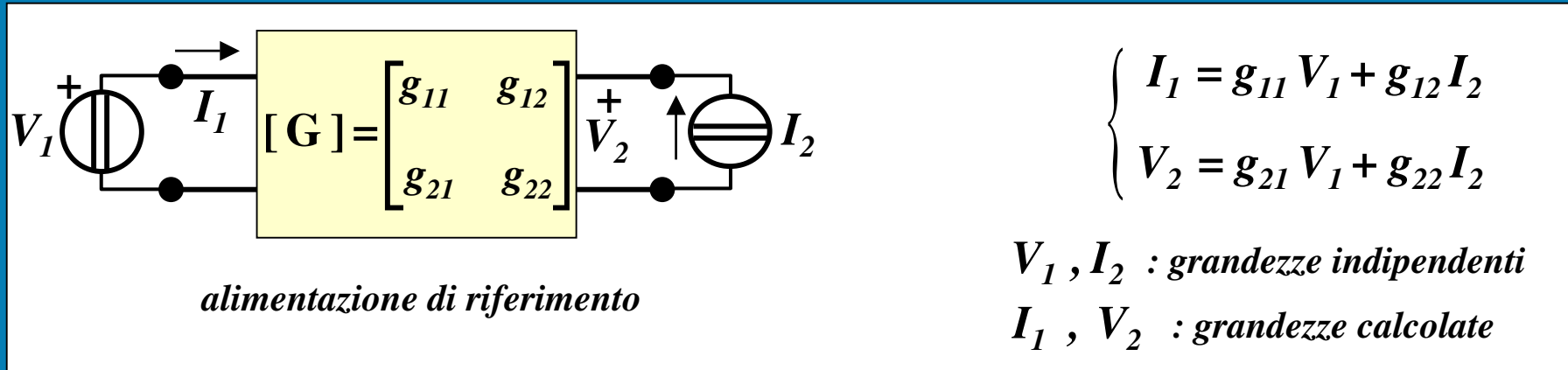


$$I_2 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(1)} = g_{11} V_1 & ; g_{11} = I_1^{(1)} / V_1 \\ V_2^{(1)} = g_{21} V_1 & ; g_{21} = V_2^{(1)} / V_1 \end{cases}$$


$$V_1 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(2)} = g_{12} I_2 & ; g_{12} = I_1^{(2)} / I_2 \\ V_2^{(2)} = g_{22} I_2 & ; g_{22} = V_2^{(2)} / I_2 \end{cases}$$



# Rappresentazione [G]



*Calcolo della matrice [G], noto lo schema interno della rete due porte*

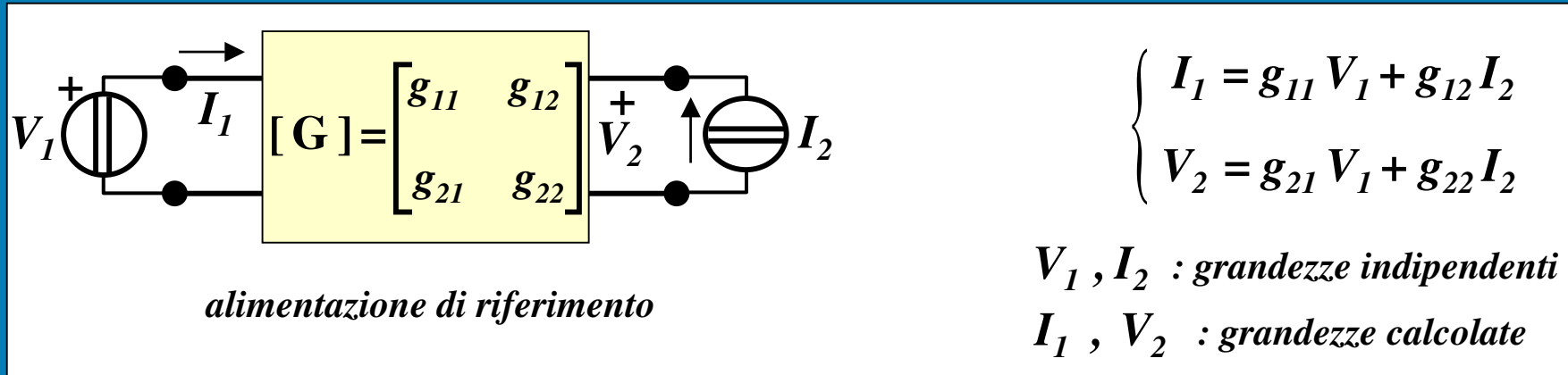
*Interpretazione circuitale degli elementi*

$g_{11}$ : ammettenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è aperta
$g_{21}$ : rapporto di tensioni fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è aperta
$g_{12}$ : rapporto di correnti fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è in corto
$g_{22}$ : impedenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è in corto

$$I_2 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(1)} = g_{11} V_1 ; g_{11} = I_1^{(1)} / V_1 \\ V_2^{(1)} = g_{21} V_1 ; g_{21} = V_2^{(1)} / V_1 \end{cases}$$

$$V_1 = 0 \quad \begin{cases} I_1^{(2)} = g_{12} I_2 ; g_{12} = I_1^{(2)} / I_2 \\ V_2^{(2)} = g_{22} I_2 ; g_{22} = V_2^{(2)} / I_2 \end{cases}$$

# Rappresentazione [G]



*Calcolo della matrice [G], noto lo schema interno della rete due porte*

*Interpretazione circuitale degli elementi*

- |  |
|--|
| $g_{11}$ : ammettenza di ingresso alla porta 1 quando la porta 2 è aperta        |
| $g_{21}$ : rapporto di tensioni fra le porte 1 e 2, quando la porta 2 è aperta   |
| $g_{12}$ : rapporto di correnti fra le porte 2 e 1, quando la porta 1 è in corto |
| $g_{22}$ : impedenza di ingresso alla porta 2 quando la porta 1 è in corto       |

*Si noti che:*

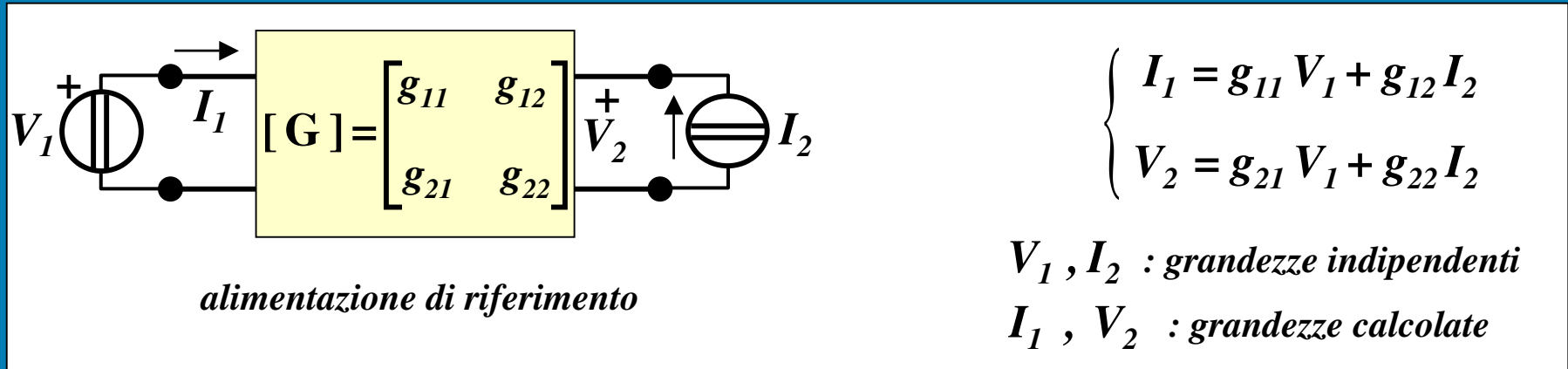
*Gli elementi della matrice [G] sono differenti (impedenza, ammettenza, rapporto di tensioni e di correnti)*

*Gli elementi sono definiti ponendo la porta 1 in corto circuito, e la 2 aperta*

*Pertanto*

[G] è detta **matrice ibrida**

# Rappresentazione [G]



Matrice [G]

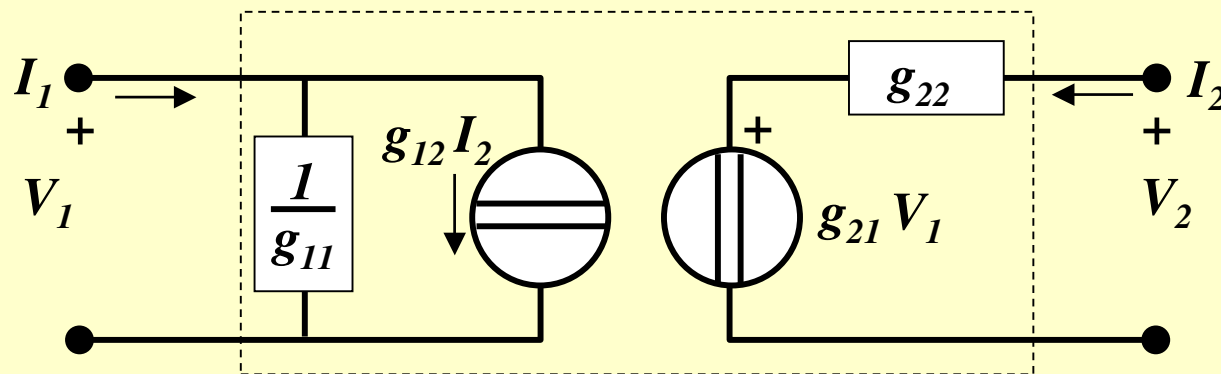
Reciprocità

$$g_{21} = -g_{12}$$

$$; g_{11} g_{22} - g_{12} g_{21} = 1$$

Simmetria

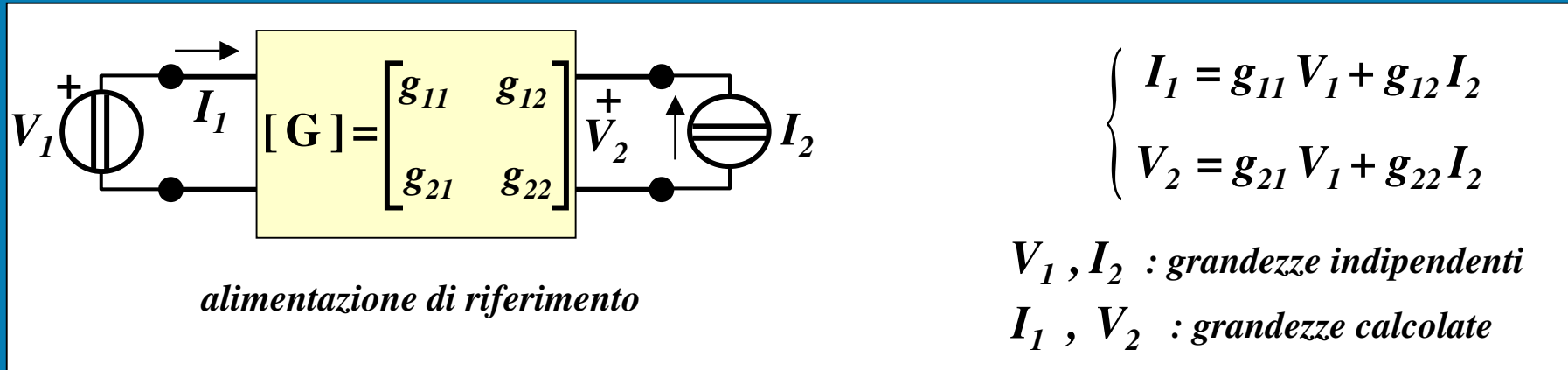
Schema equivalente della rappresentazione [G]



Impedenze di ingresso  
 poste in parallelo e in  
 serie alle porte

Si utilizzano due  
 generatori controllati  
 di tipo diverso

# Rappresentazione [G]



*alimentazione di riferimento*

$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

$V_1, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, V_2$  : grandezze calcolate

*Matrice [Y] : formule di passaggio*

$$\Delta = g_{11} g_{22} - g_{12} g_{21}$$

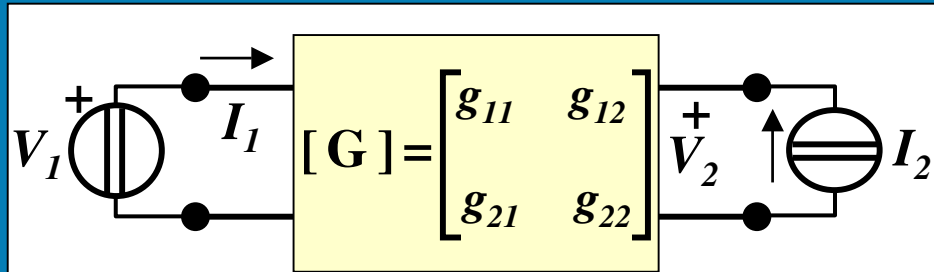
$$[\mathbf{Z}] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{g_{11}} \begin{bmatrix} 1 & -g_{12} \\ g_{21} & \Delta \end{bmatrix}$$

$$[\mathbf{T}] = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} =$$

$$[\mathbf{Y}] = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix} =$$

$$[\mathbf{H}] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} =$$

# Rappresentazione [G]



$$[G] = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} I_1 = g_{11} V_1 + g_{12} I_2 \\ V_2 = g_{21} V_1 + g_{22} I_2 \end{cases}$$

*alimentazione di riferimento*

$V_1, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $I_1, V_2$  : grandezze calcolate

Matrice [Y] : formule di passaggio

$$\Delta = g_{11} g_{22} - g_{12} g_{21}$$

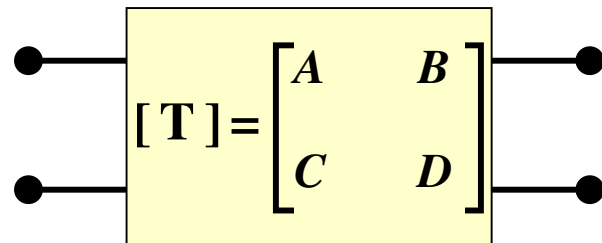
$$[Z] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{g_{11}} \begin{bmatrix} 1 & -g_{12} \\ g_{21} & \Delta \end{bmatrix}$$

$$[T] = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \frac{1}{g_{21}} \begin{bmatrix} 1 & g_{22} \\ g_{11} & \Delta \end{bmatrix}$$

$$[Y] = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{g_{22}} \begin{bmatrix} \Delta & g_{12} \\ -g_{21} & 1 \end{bmatrix}$$

$$[H] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{\Delta} \begin{bmatrix} g_{22} & -g_{12} \\ -g_{21} & g_{11} \end{bmatrix}$$

# Matrice di trasmissione



$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

$V_2, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, I_1$  : grandezze calcolate

*La rappresentazione mediante la matrice di trasmissione è molto utilizzata poiché dà conto delle alterazioni introdotte dalla rete due porte sulle tensioni e sulle correnti da una porta all'altra*

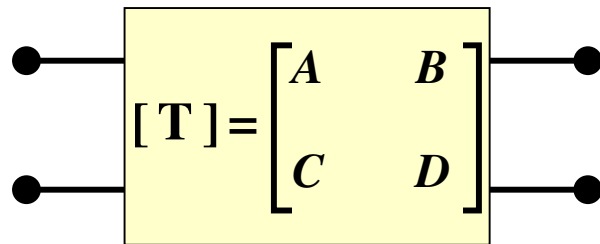
*Non esiste però una alimentazione di riferimento semplice, poiché non è possibile imporre sia la corrente sia la tensione a una sola porta, lasciando libera l'altra.*

*Con tale matrice si può passare dalla coppia tensione corrente alla porta 2, alla analoga coppia alla porta 1*

$$[V_2, I_2] \Rightarrow [V_1, I_1]$$

*Pertanto, o si considera la rappresentazione [T] come una rappresentazione puramente formale, oppure si ricorre ad una alimentazione di riferimento di tipo attivo che fa uso del nullore*

# Matrice di trasmissione



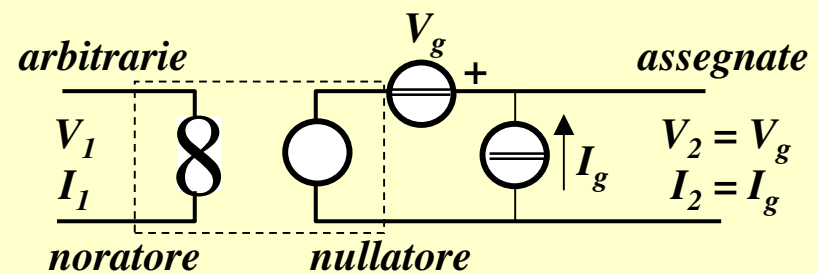
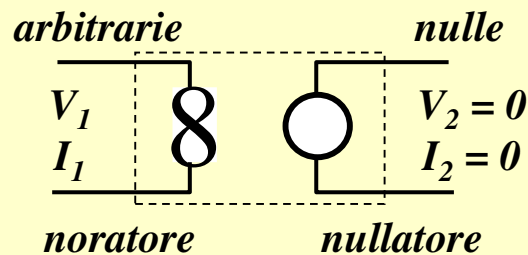
$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

$V_2, I_2$  : grandezze indipendenti

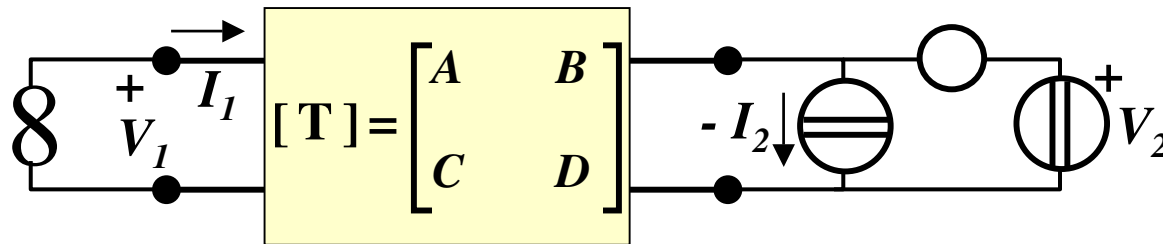
$V_1, I_1$  : grandezze calcolate

*Il nullore è un elemento attivo due porte, tale da imporre tensioni e correnti nulle a una porta, e del tutto arbitrarie all'altra porta*

*Mediante un generatore ideale di tensione e uno di corrente si possono assegnare valori dati alla porta del nullatore*



# Matrice di trasmissione



*alimentazione di riferimento*

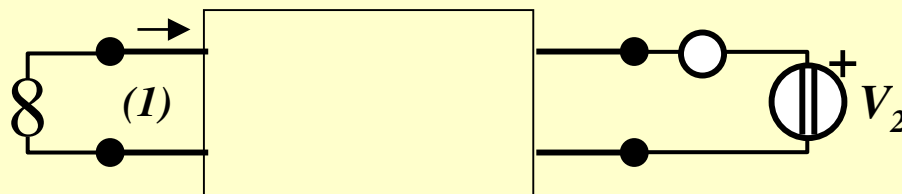
$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

$V_2, I_2$  : grandezze indipendenti

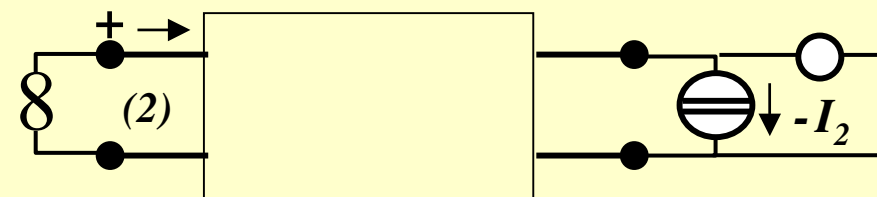
$V_1, I_1$  : grandezze calcolate

*Calcolo della matrice [T], noto lo schema interno della rete due porte*

*Dallo schema relativo all'alimentazione di riferimento, per la sovrapposizione degli effetti, si ha*



$$I_2 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(1)} = A V_2 \\ I_1^{(1)} = C V_2 \end{cases}$$

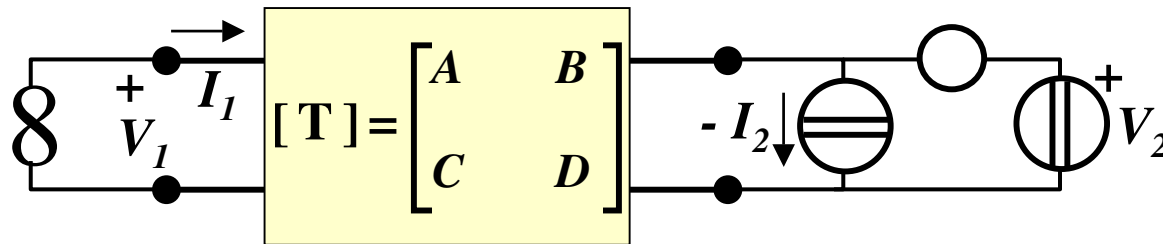


$$V_2 = 0 \quad \begin{cases} V_1^{(2)} = B (-I_2) \\ I_1^{(2)} = D (-I_2) \end{cases}$$

$A, B, C, D$  : funzioni di trasferimento



# Matrice di trasmissione



alimentazione di riferimento

$$\begin{cases} V_1 = A V_2 - B I_2 \\ I_1 = C V_2 - D I_2 \end{cases}$$

$V_2, I_2$  : grandezze indipendenti

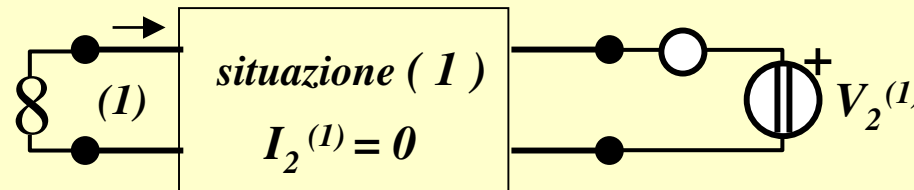
$V_1, I_1$  : grandezze calcolate

Matrice [T] : reciprocità

$$\Rightarrow V_1^{(1)} I_1^{(2)} + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = V_1^{(2)} I_1^{(1)} + V_2^{(2)} I_2^{(1)}$$

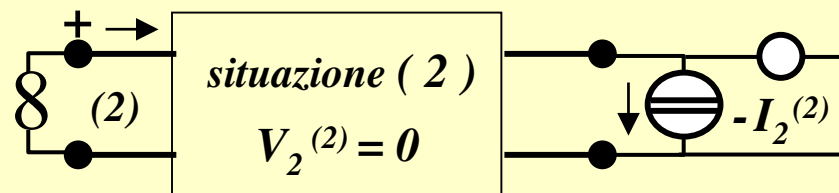
$$-A D + 1 = -B C$$

$$A V_2^{(1)} [-D I_2^{(2)}] + V_2^{(1)} I_2^{(2)} = [-B I_2^{(2)}] C V_2^{(1)}$$



$$V_1^{(1)} = A V_2^{(1)}$$

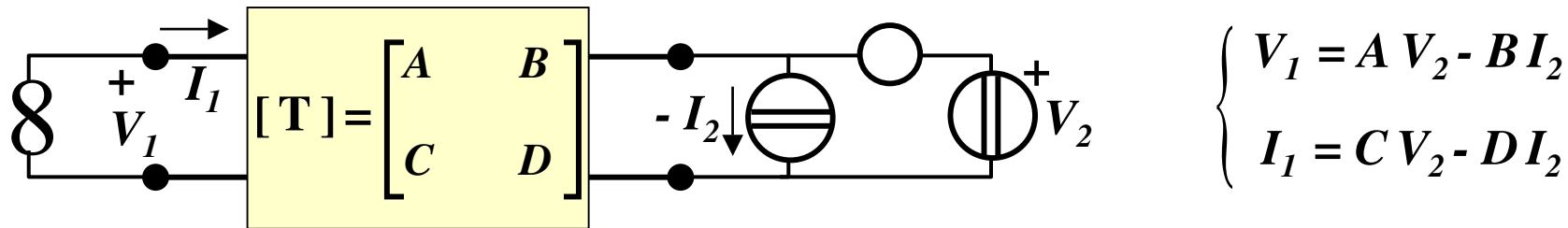
$$I_1^{(1)} = C V_2^{(1)}$$



$$V_1^{(2)} = -B I_2^{(2)}$$

$$I_1^{(2)} = -D I_2^{(2)}$$

# Matrice di trasmissione



*alimentazione di riferimento*

$V_2, I_2$  : grandezze indipendenti  
 $V_1, I_1$  : grandezze calcolate

**Matrice [T] : reciprocità**

$$A D - B C = 1$$

*simmetria*

$$A D - B C = 1$$

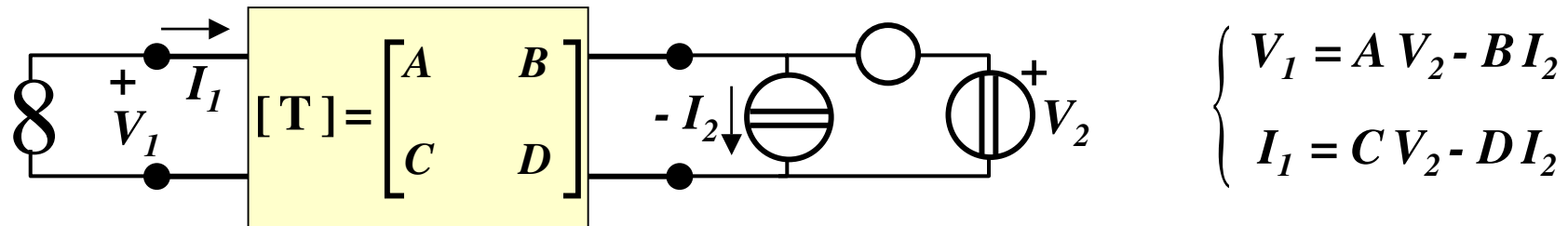
$$A = D$$

*Le formule di trasformazione della matrice [T] in altre matrici sono poco utilizzate, essendo più usuale la determinazione della matrice [T] a partire dalle altre*

*La matrice [T] è detta matrice di trasmissione inversa.*

*La matrice [T'] , matrice di trasmissione diretta, è molto meno utilizzata*

# Matrice di trasmissione



*alimentazione di riferimento*

$V_2, I_2$  : grandezze indipendenti

$V_1, I_1$  : grandezze calcolate

*Matrice [Z] : formule di passaggio*

$$\Delta = AD - BC$$

$$[Z] = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{C} \begin{bmatrix} A & \Delta \\ 1 & D \end{bmatrix}$$

$$[H] = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{D} \begin{bmatrix} B & \Delta \\ -1 & C \end{bmatrix}$$

$$[Y] = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{B} \begin{bmatrix} D & -\Delta \\ -1 & A \end{bmatrix}$$

$$[G] = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{A} \begin{bmatrix} C & -\Delta \\ 1 & B \end{bmatrix}$$

## Connessione serie - serie

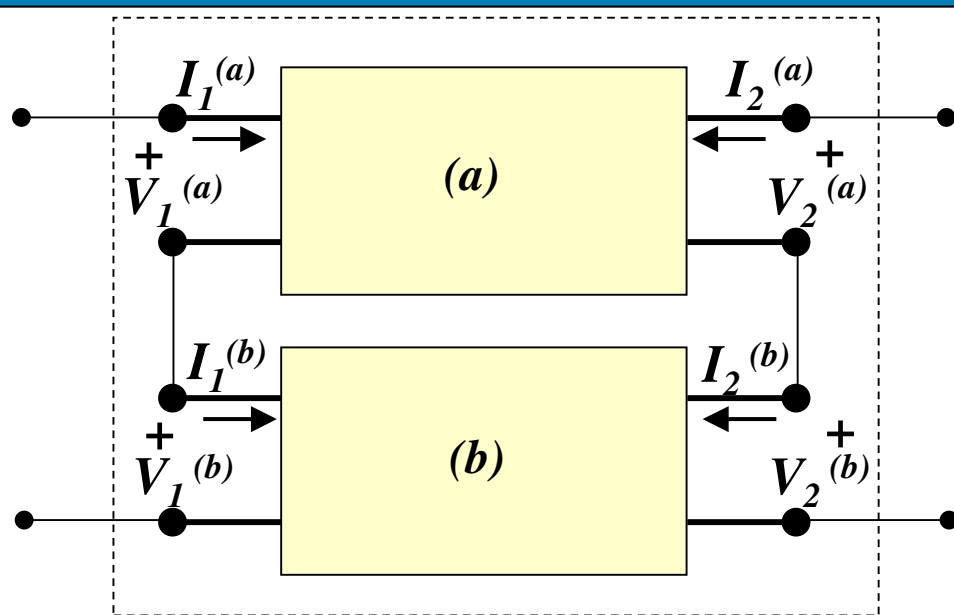
*Le reti due porte possono essere connesse fra loro in vari modi*

*Le connessioni elementari consistono nel collegamento di due reti due porte in modo da ottenere una rete due porte più complessa*

*Il problema principale consiste nel determinare la rappresentazione della rete complessa a partire da rappresentazioni delle reti iniziali*

*Occorre anche verificare che le reti iniziali si comportino ancora come reti due porte dopo la connessione  
( *prove di validità* )*

# Connessione serie - serie



$$\begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(a)} & z_{12}^{(a)} \\ z_{21}^{(a)} & z_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(b)} & z_{12}^{(b)} \\ z_{21}^{(b)} & z_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

Notazioni  
matriciali

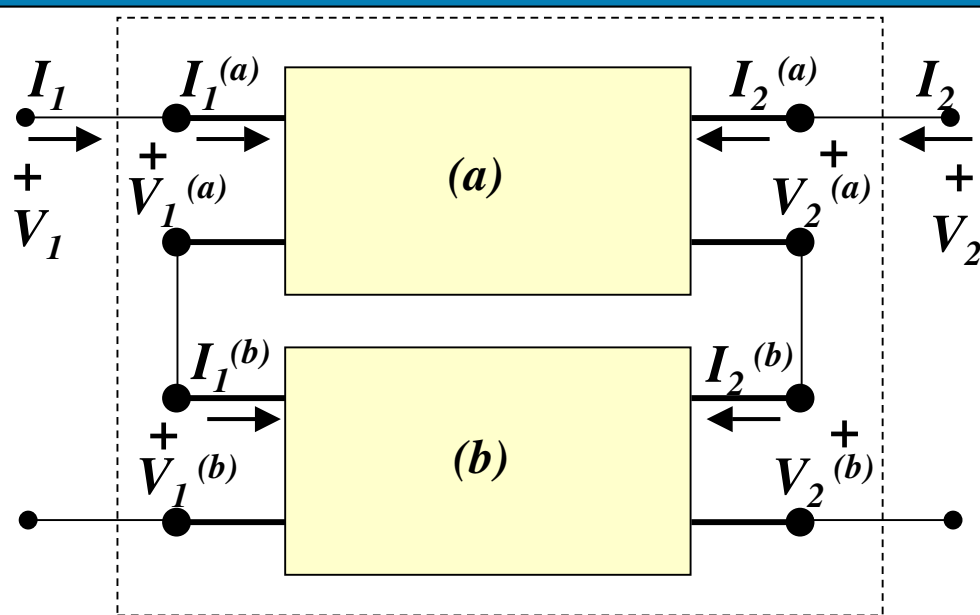
$$\begin{bmatrix} V^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} V^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I^{(b)} \end{bmatrix}$$

*Le due reti due porte (a) e (b) possono essere connesse in modo da porre in serie le due porte (1) e (2) rispettivamente, ottenendo una connessione detta serie - serie*

*Si ottiene così una rete due porte globale, che occorre caratterizzare opportunamente*

# Connessione serie - serie



$$\begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(a)} & z_{12}^{(a)} \\ z_{21}^{(a)} & z_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(b)} & z_{12}^{(b)} \\ z_{21}^{(b)} & z_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

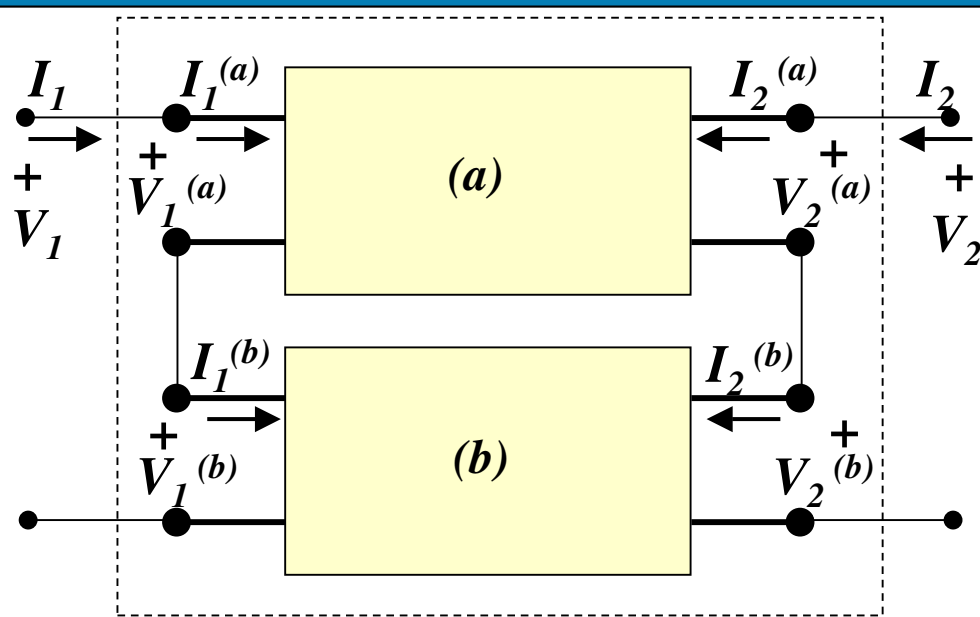
Notazioni  
matriciali

$$\begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z^{(a)} \\ Z^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix}$$

Dette  $V_1, I_1, V_2, I_2$  le tensioni di porta della rete globale, la connessione serie serie impone le seguenti relazioni fra le grandezze elettriche

$$\begin{cases} V_1 = V_1^{(a)} + V_1^{(b)} \\ V_2 = V_2^{(a)} + V_2^{(b)} \\ I_1 = I_1^{(a)} = I_1^{(b)} \\ I_2 = I_2^{(a)} = I_2^{(b)} \end{cases}$$

# Connessione serie - serie



$$\begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(a)} & z_{12}^{(a)} \\ z_{21}^{(a)} & z_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(b)} & z_{12}^{(b)} \\ z_{21}^{(b)} & z_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

Notazioni matriciali

$$\begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z^{(a)} \\ Z^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix}$$

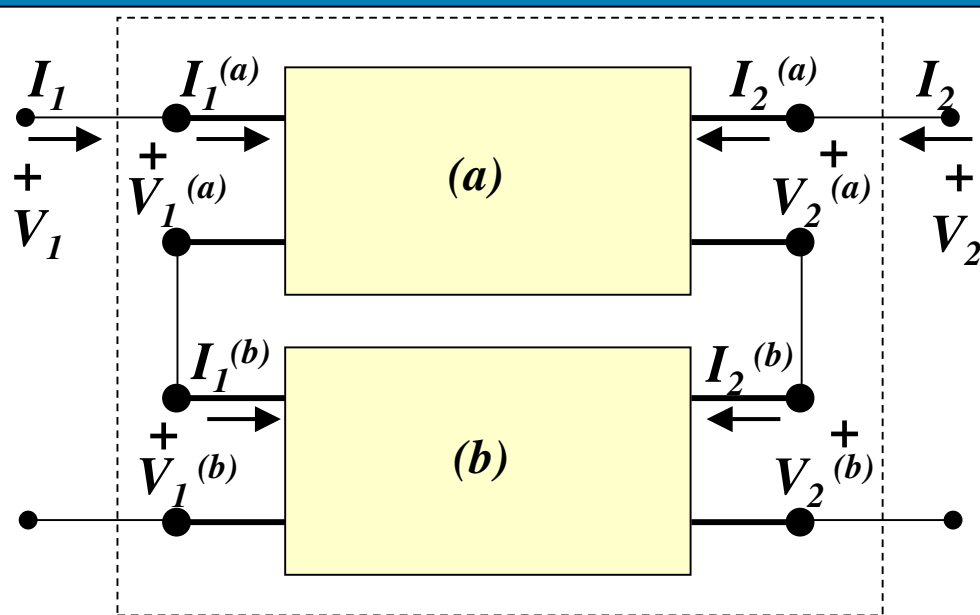
$$\begin{aligned} [V] &= [V^{(a)}] + [V^{(b)}] = [Z^{(a)}][I^{(a)}] + [Z^{(b)}][I^{(b)}] = \\ &= [Z^{(a)}][I] + [Z^{(b)}][I] = \left\{ [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}] \right\} [I] = [Z][I] \end{aligned}$$

$$[I] = [I^{(a)}] = [I^{(b)}]$$

Pertanto si ha

$$[Z] = [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}]$$

# Connessione serie - serie



$$\begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(a)} & z_{12}^{(a)} \\ z_{21}^{(a)} & z_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11}^{(b)} & z_{12}^{(b)} \\ z_{21}^{(b)} & z_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

Notazioni  
matriciali

$$\begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z^{(a)} \\ Z^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix}$$

*Nella connessione serie serie, la matrice  $[Z]$  della rete globale è uguale alla somma delle matrici  $[Z^{(a)}]$  e  $[Z^{(b)}]$  delle reti iniziali*

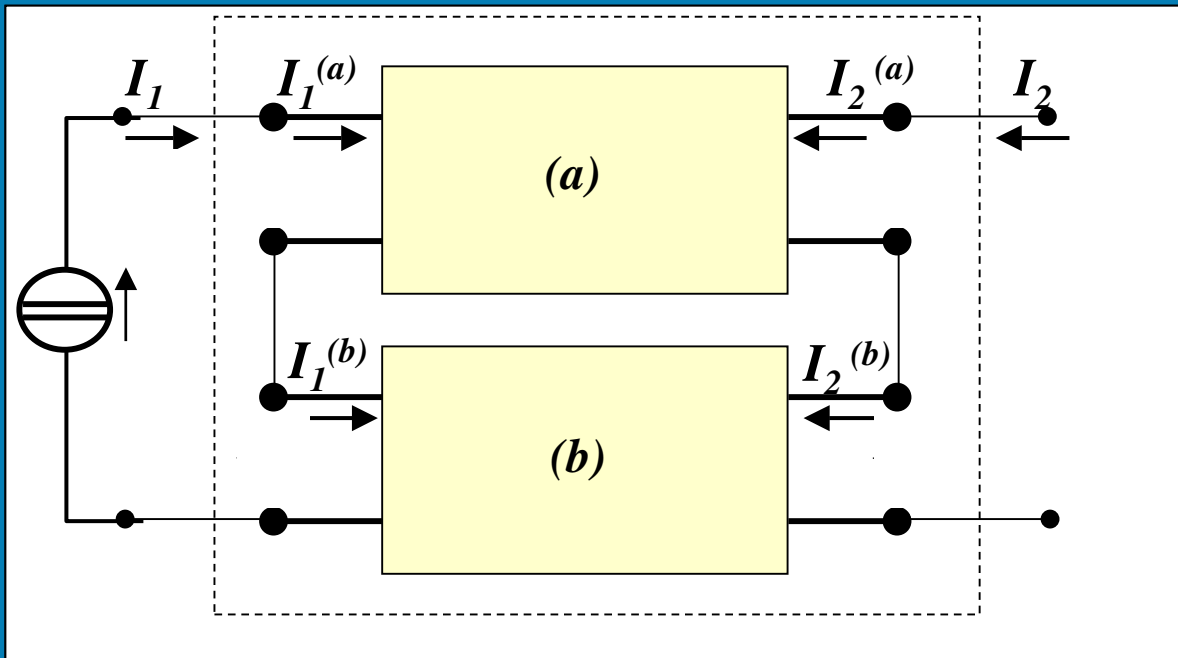
*Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità*

*Pertanto si ha*

$$[Z] = [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}]$$



# Connessione serie - serie



## Prove di validità

Lasciando aperta la porta 2, si deve avere  $I_2 = I_2^{(a)} = I_2^{(b)} = 0$

In particolare, la prova di validità è soddisfatta, se risulta

$$I_2^{(b)} = 0$$

In caso contrario, le reti due porte (a) e (b) non si comportano come tali dopo la connessione

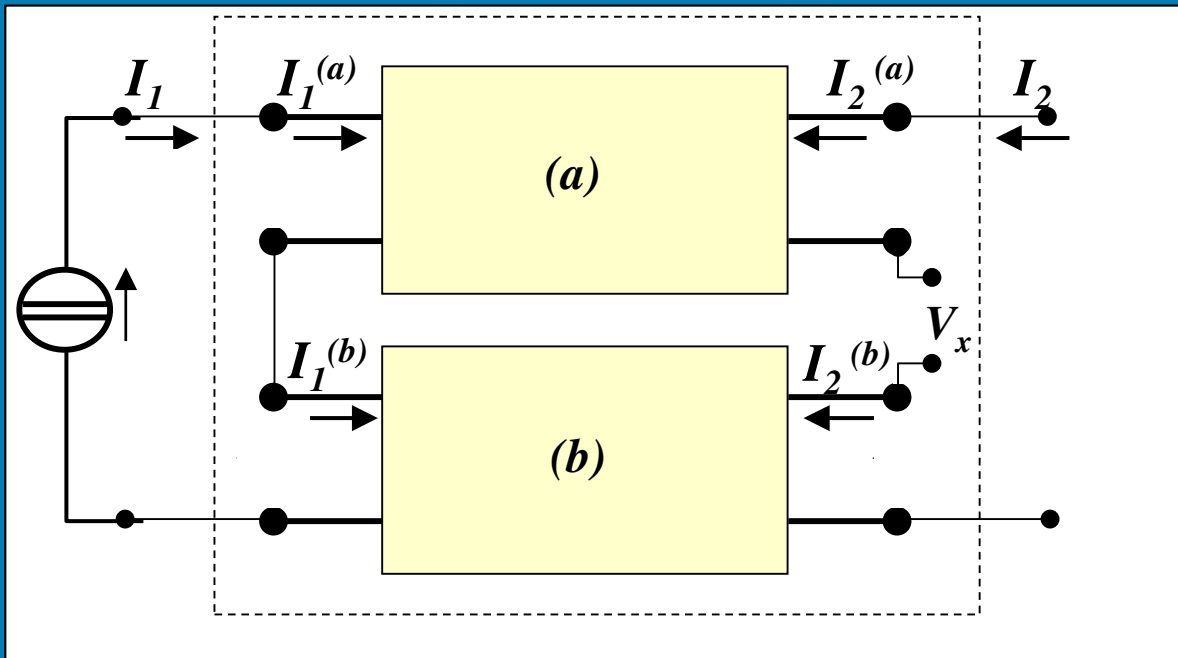
Nella connessione serie serie, la matrice  $[Z]$  della rete globale è uguale alla somma delle matrici  $[Z^{(a)}]$  e  $[Z^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Z] = [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}]$$

# Connessione serie - serie



## Prove di validità

Lasciando aperta la porta 2, si deve avere  $I_2 = I_2^{(a)} = I_2^{(b)} = 0$

In alternativa, la prova di validità è soddisfatta, se, interrompendo la connessione serie alla porta due, si ottiene

$$V_x = 0$$

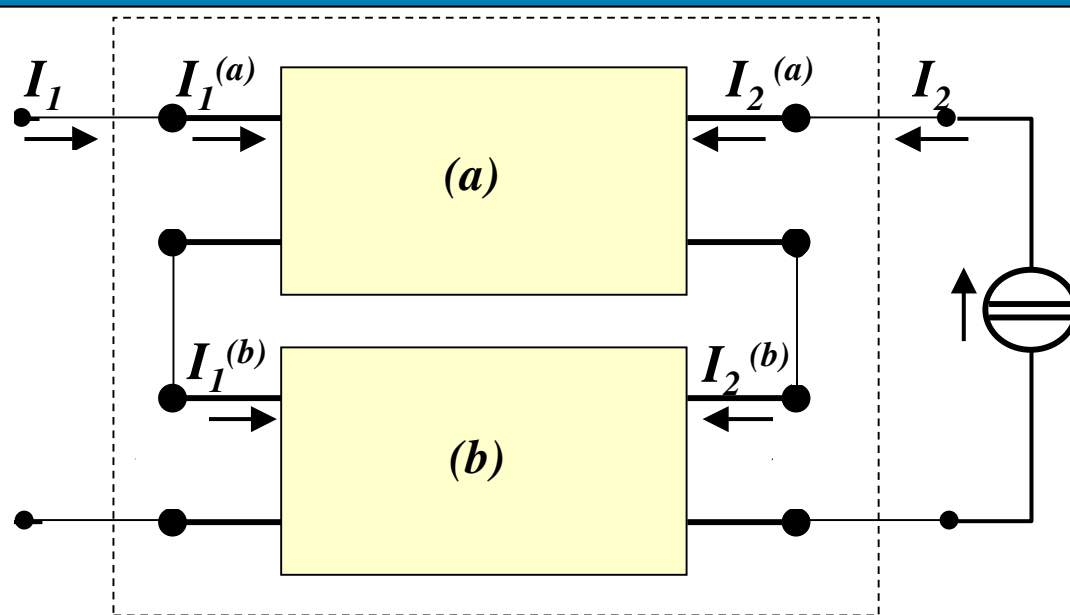
Nella connessione serie serie, la matrice  $[Z]$  della rete globale è uguale alla somma delle matrici  $[Z^{(a)}]$  e  $[Z^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Z] = [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}]$$

# Connessione serie - serie



## Prove di validità

Analogamente, lasciando aperta la porta 1, si deve avere

$$I_1^{(b)} = 0$$

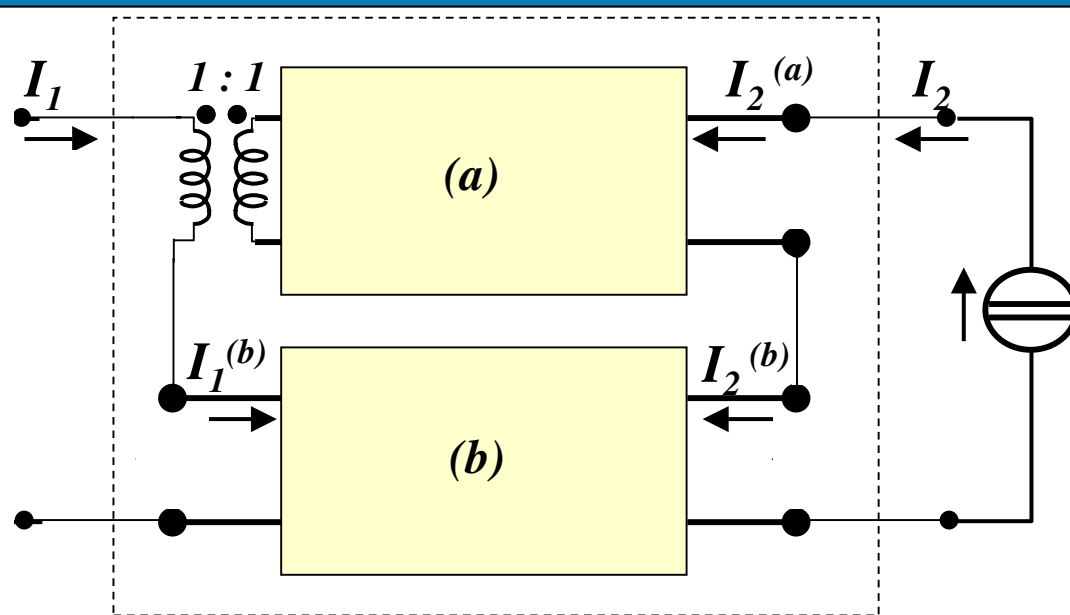
Nella connessione serie serie, la matrice  $[Z]$  della rete globale è uguale alla somma delle matrici  $[Z^{(a)}]$  e  $[Z^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Z] = [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}]$$

# Connessione serie - serie



## Prove di validità

Analogamente, lasciando aperta la porta 1, si deve avere

$$I_1^{(b)} = 0$$

La prova di validità è sempre soddisfatta, se si inserisce un trasformatore ideale di rapporto 1 : 1 in cascata a una delle reti due porte iniziali

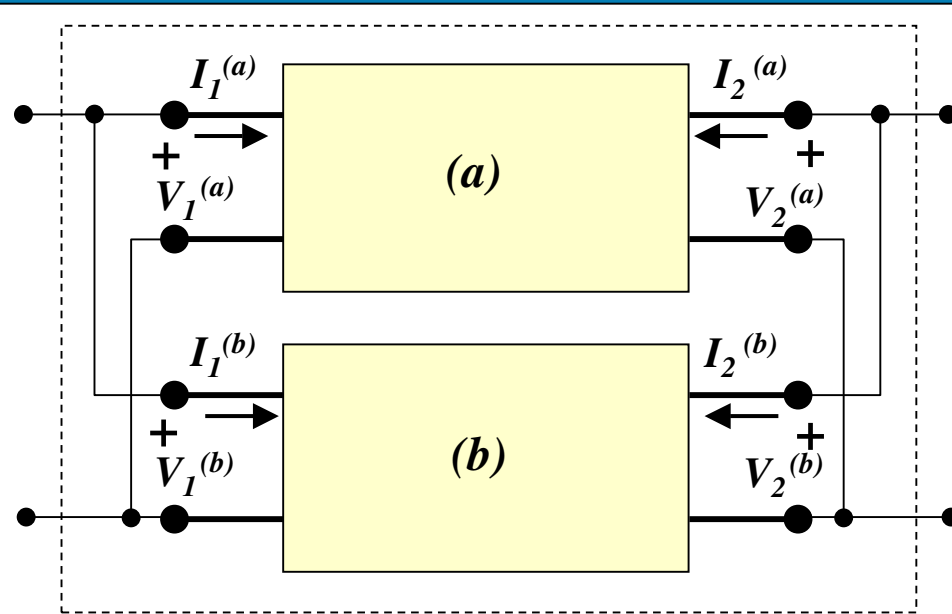
Nella connessione serie serie, la matrice  $[Z]$  della rete globale è uguale alla somma delle matrici  $[Z^{(a)}]$  e  $[Z^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Z] = [Z^{(a)}] + [Z^{(b)}]$$

# Connessione parallelo - parallelo



$$\begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(a)} & y_{12}^{(a)} \\ y_{21}^{(a)} & y_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(b)} & y_{12}^{(b)} \\ y_{21}^{(b)} & y_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

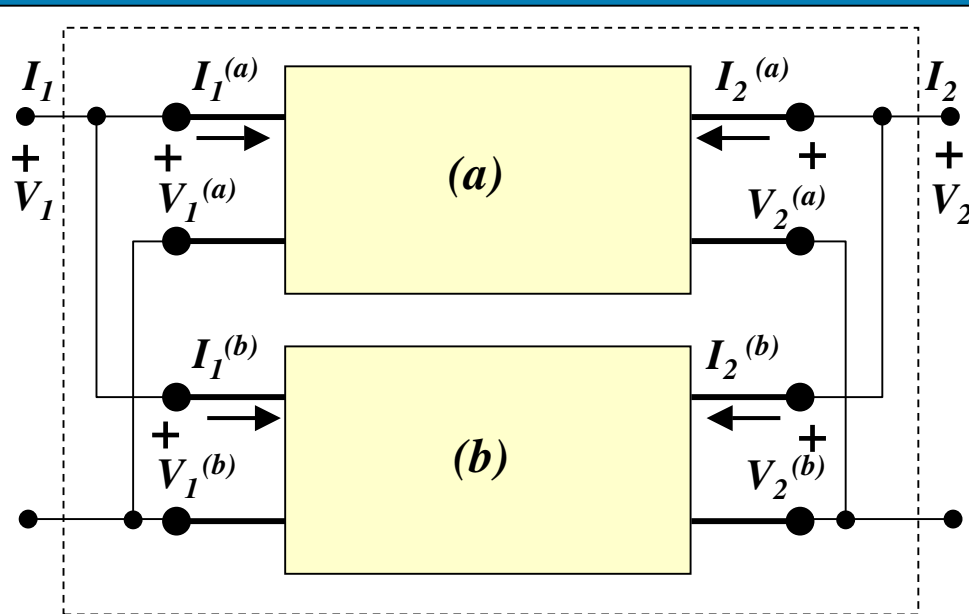
Notazioni  
matriciali

$$\begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y^{(a)} \\ Y^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix}$$

*Le due reti due porte (a) e (b) possono essere connesse in modo da porre in parallelo le due porte (1) e (2) rispettivamente, ottenendo una connessione detta parallelo - parallelo*

*Si ottiene così una rete due porte globale, che occorre caratterizzare opportunamente*

# Connessione parallelo - parallelo



$$\begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(a)} & y_{12}^{(a)} \\ y_{21}^{(a)} & y_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(b)} & y_{12}^{(b)} \\ y_{21}^{(b)} & y_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

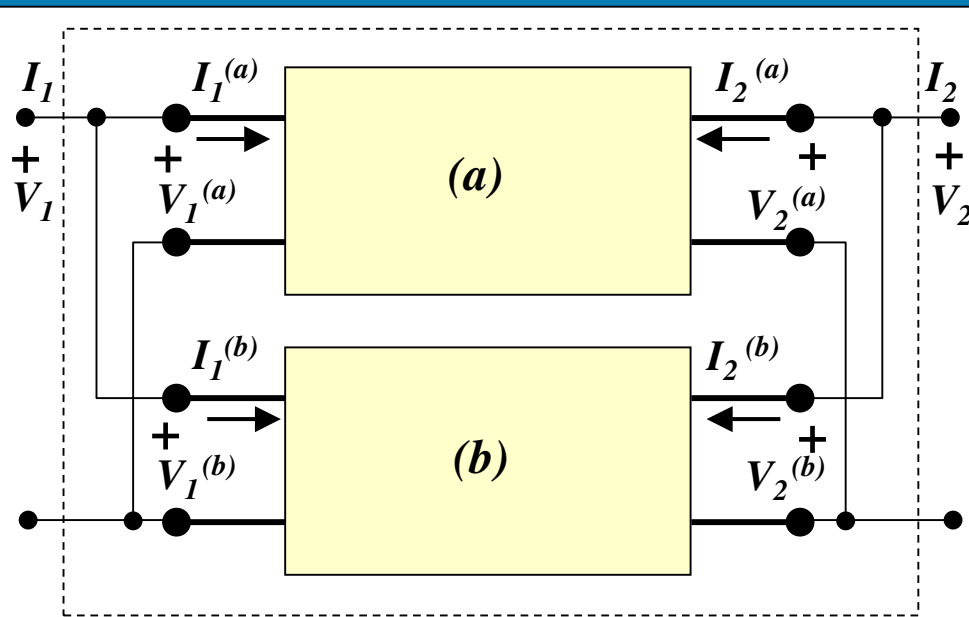
Notazioni matriciali

$$\begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y^{(a)} \\ Y^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix}$$

Dette  $V_1, I_1, V_2, I_2$  le tensioni di porta della rete globale, la connessione parallelo parallelo impone le seguenti relazioni

$$\begin{cases} I_1 = I_1^{(a)} + I_1^{(b)} \\ I_2 = I_2^{(a)} + I_2^{(b)} \\ V_1 = V_1^{(a)} = V_1^{(b)} \\ V_2 = V_2^{(a)} = V_2^{(b)} \end{cases}$$

# Connessione parallelo - parallelo



$$\begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(a)} & y_{12}^{(a)} \\ y_{21}^{(a)} & y_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(b)} & y_{12}^{(b)} \\ y_{21}^{(b)} & y_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

Notazioni matriciali

$$\begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y^{(a)} \\ Y^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix}$$

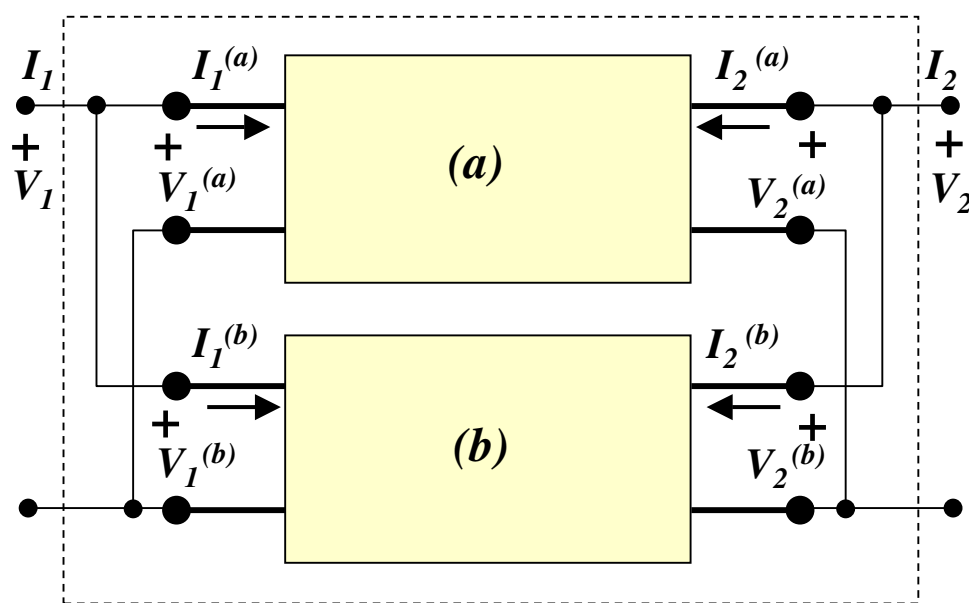
$$\begin{aligned} [I] &= [I^{(a)}] + [I^{(b)}] = [Y^{(a)}][V^{(a)}] + [Y^{(b)}][V^{(b)}] = \\ &= [Y^{(a)}][V] + [Y^{(b)}][V] = \left\{ [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}] \right\} [V] = [Y][V] \end{aligned}$$

$$[V] = [V^{(a)}] = [V^{(b)}]$$

Pertanto si ha

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$

# Connessione parallelo - parallelo



$$\begin{bmatrix} I_1^{(a)} \\ I_2^{(a)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(a)} & y_{12}^{(a)} \\ y_{21}^{(a)} & y_{22}^{(a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ V_2^{(a)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} I_1^{(b)} \\ I_2^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11}^{(b)} & y_{12}^{(b)} \\ y_{21}^{(b)} & y_{22}^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ V_2^{(b)} \end{bmatrix}$$

Notazioni  
matriciali

$$\begin{bmatrix} I^{(a)} \\ I^{(b)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y^{(a)} \\ Y^{(b)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V^{(a)} \\ V^{(b)} \end{bmatrix}$$

*Nella connessione parallelo parallelo, la matrice  $[Y]$  della rete globale è pari alla somma delle matrici  $[Y^{(a)}]$  e  $[Y^{(b)}]$  delle reti iniziali*

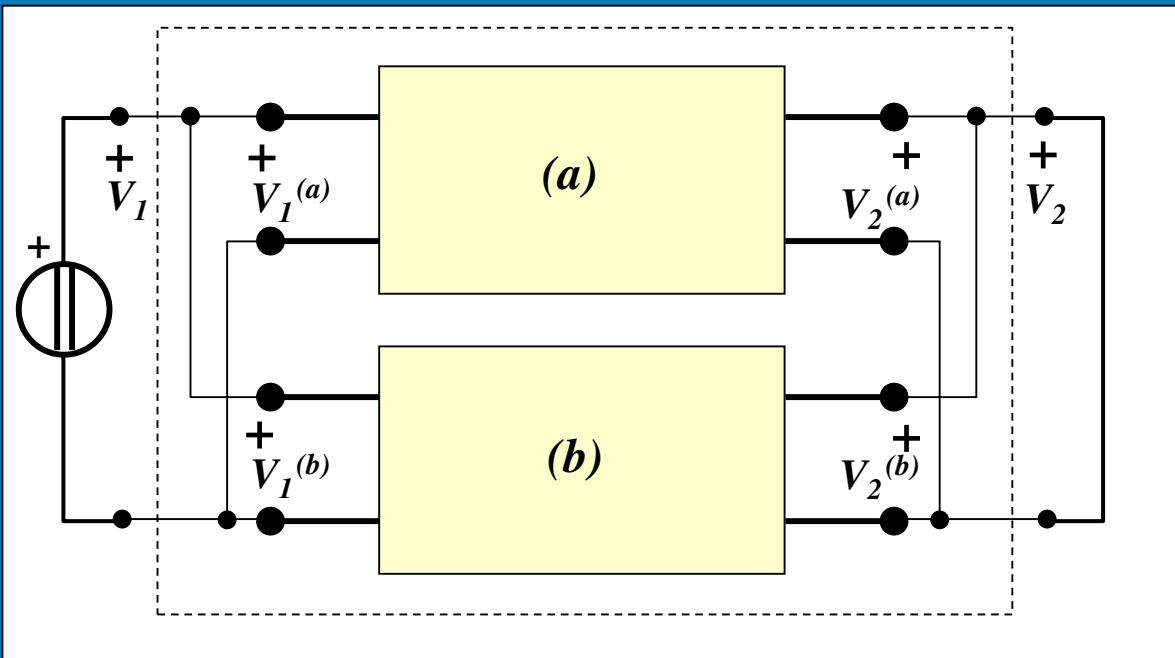
*Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità*

*Pertanto si ha*

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$



# Connessione parallelo - parallelo



## Prove di validità

Se la porta 2 è in corto circuito, si ha  $V_2 = V_2^{(a)} = V_2^{(b)} = 0$

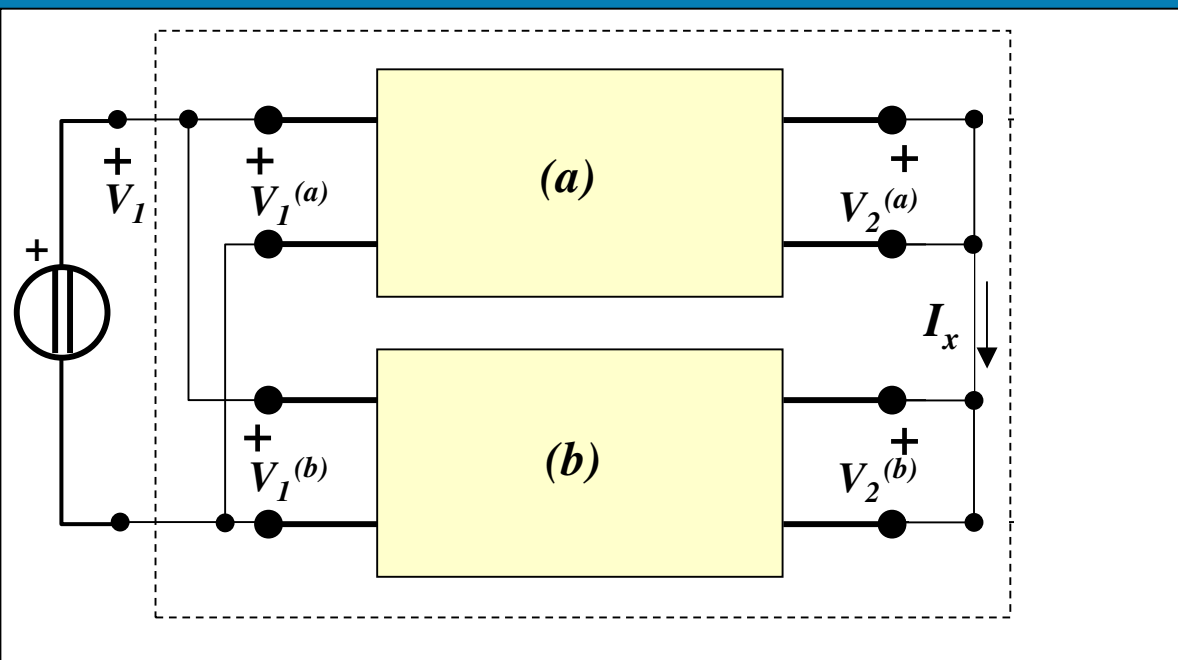
Nella connessione parallelo parallelo, la matrice  $[Y]$  della rete globale è pari alla somma delle matrici  $[Y^{(a)}]$  e  $[Y^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$

# Connessione parallelo - parallelo



## Prove di validità

Se la porta 2 è in corto circuito, si ha  $V_2 = V_2^{(a)} = V_2^{(b)} = 0$

La chiusura alla porta 2 può essere modificata nel modo indicato.

La prova di validità è soddisfatta, se risulta

$$I_x = 0$$

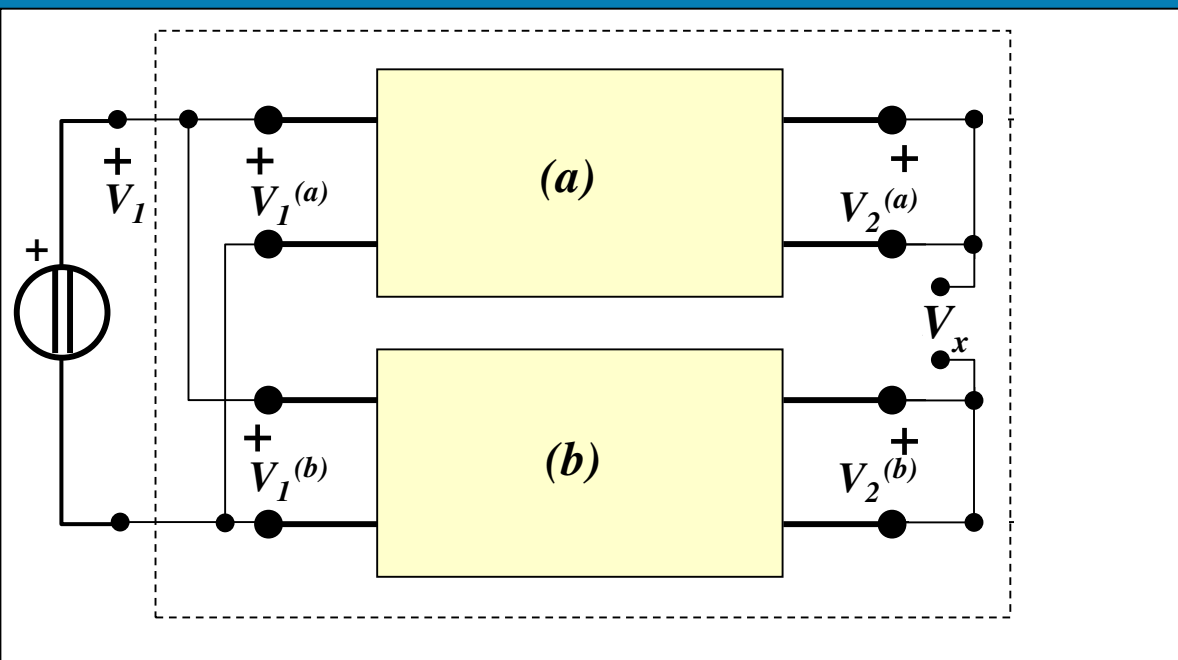
Nella connessione parallelo parallelo, la matrice  $[Y]$  della rete globale è pari alla somma delle matrici  $[Y^{(a)}]$  e  $[Y^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$

# Connessione parallelo - parallelo



## Prove di validità

Se la porta 2 è in corto circuito, si ha  $V_2 = V_2^{(a)} = V_2^{(b)} = 0$

In alternativa, la prova di validità è soddisfatta, se, interrompendo la connessione indicata, si ottiene

$$V_x = 0$$

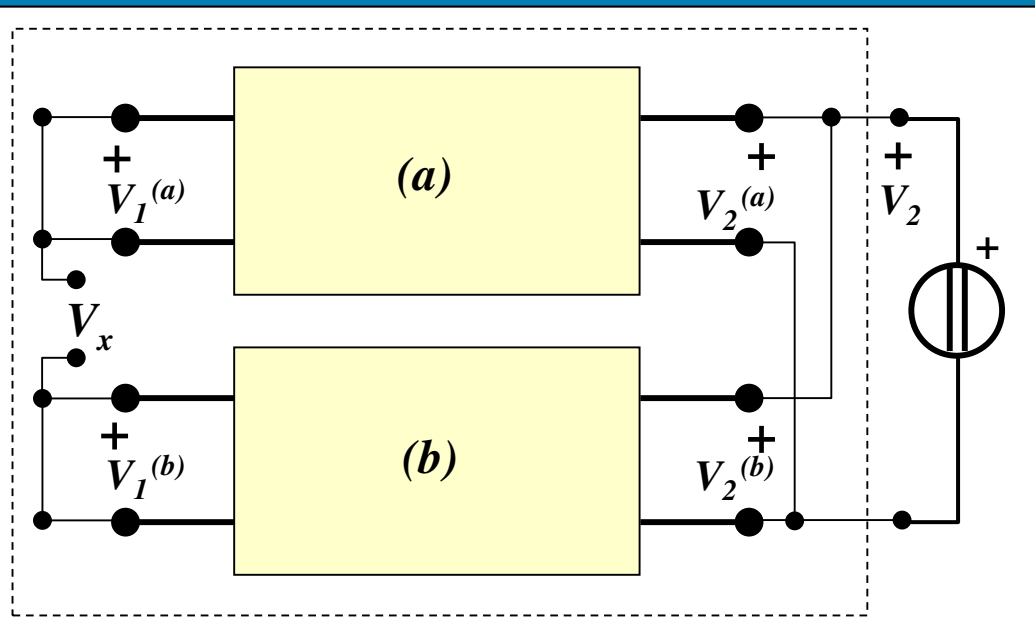
Nella connessione parallelo parallelo, la matrice  $[Y]$  della rete globale è pari alla somma delle matrici  $[Y^{(a)}]$  e  $[Y^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$

# Connessione parallelo - parallelo



## Prove di validità

Analogamente, ponendo in corto circuito la porta 1, si deve avere

$$V_x = 0$$

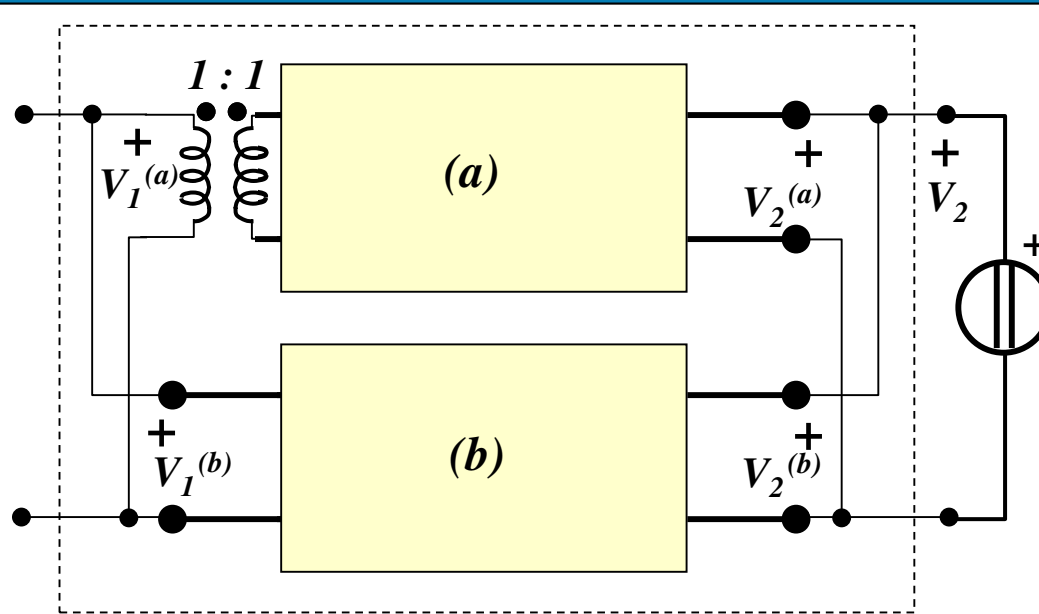
Nella connessione parallelo parallelo, la matrice  $[Y]$  della rete globale è pari alla somma delle matrici  $[Y^{(a)}]$  e  $[Y^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$

# Connessione parallelo - parallelo



## Prove di validità

Analogamente, ponendo in corto circuito la porta 1, si deve avere

$$V_x = 0$$

La prova di validità è sempre soddisfatta, se si inserisce un trasformatore ideale di rapporto 1 : 1 in cascata a una delle reti due porte iniziali

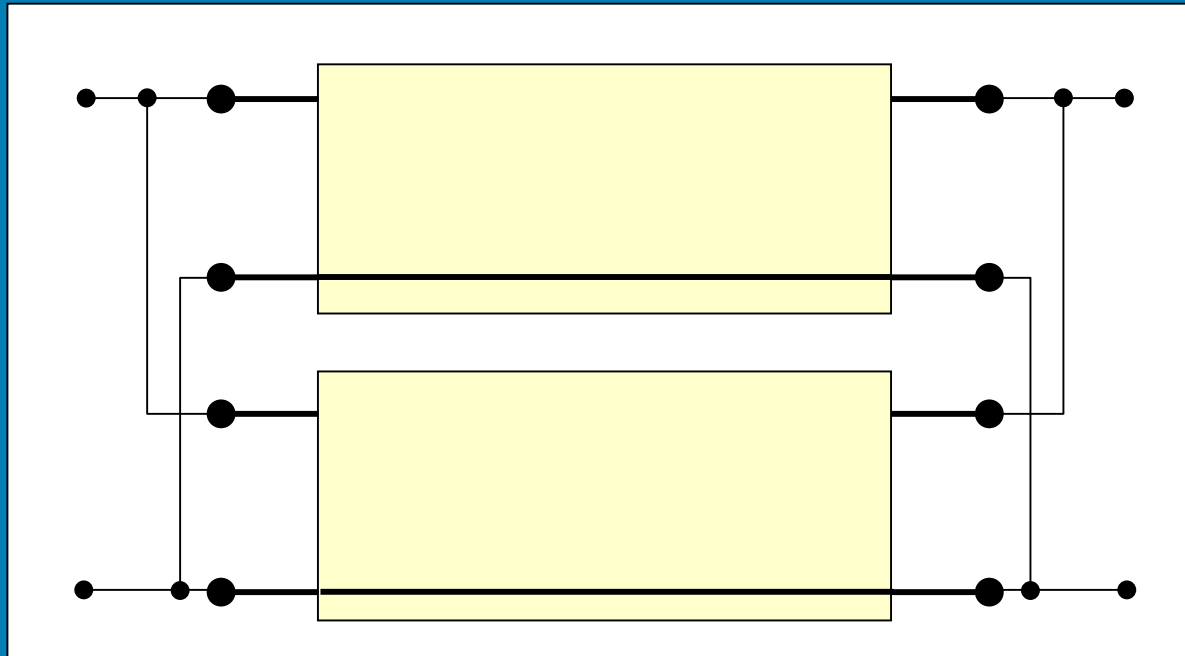
Nella connessione parallelo parallelo, la matrice  $[Y]$  della rete globale è pari alla somma delle matrici  $[Y^{(a)}]$  e  $[Y^{(b)}]$  delle reti iniziali

Relazione valida se sono soddisfatte le prove di validità

Pertanto si ha

$$[Y] = [Y^{(a)}] + [Y^{(b)}]$$

# Esempi

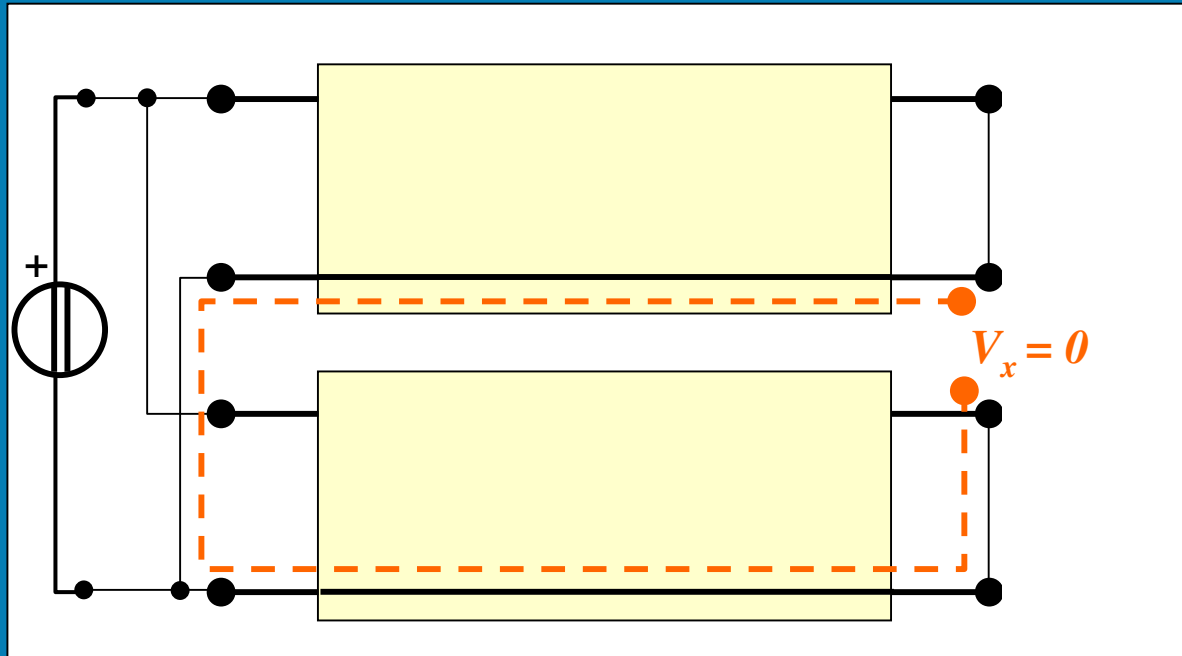


*Una rete due porte si dice **sbilanciata** se è presente una connessione diretta fra i morsetti bassi delle porte*

*Tale rete è detta anche **rete a tre terminali***

*La connessione parallelo parallelo di due reti a tre terminali soddisfa sempre le condizioni di validità*

# Esempi

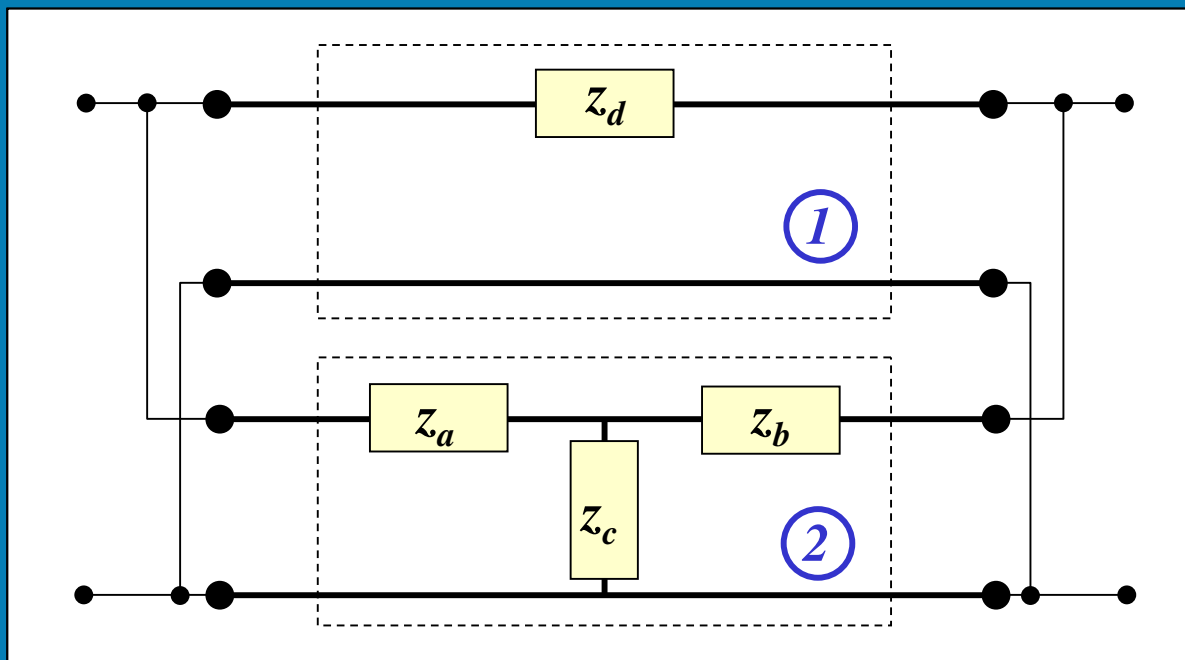


Una rete due porte si dice *sbilanciata* se è presente una connessione diretta fra i morsetti bassi delle porte

Tale rete è detta anche *rete a tre terminali*

La connessione parallelo parallelo di due reti a tre terminali soddisfa sempre le condizioni di validità

# Esempi



Rete a “*T derivato*”

Connessione parallelo parallelo

$$y_d = 1 / z_d$$

$$[Y_1] = \begin{bmatrix} y_d & -y_d \\ -y_d & y_d \end{bmatrix}$$

$$[Z_2] = \begin{bmatrix} z_a + z_c & z_c \\ z_c & z_b + z_c \end{bmatrix}$$

$$\Delta [Z_2] = z_a z_b + z_b z_c + z_c z_a$$

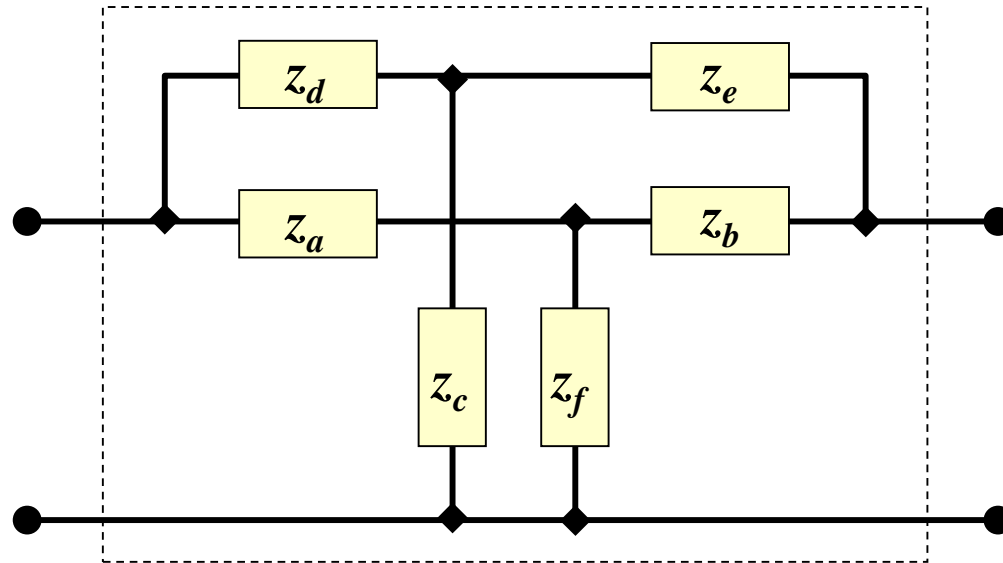
$$[Y_2] = [Z_2]^{-1} = \frac{1}{\Delta [Z_2]} \begin{bmatrix} z_b + z_c & -z_c \\ -z_c & z_a + z_c \end{bmatrix}$$

Rete totale

$$[Y_T] = [Y_1] + [Y_2]$$



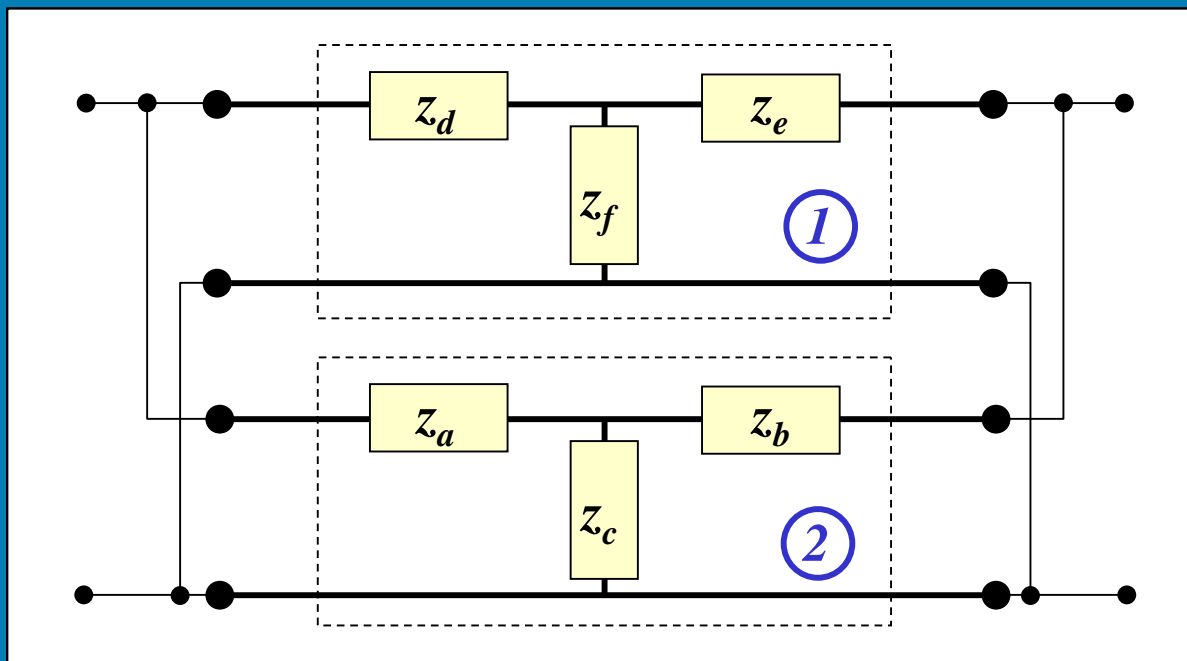
# Esempi



Rete a “*doppio T*”

Connessione parallelo parallelo

# Esempi



Rete a “doppio T”

Connessione parallelo parallelo

$$[Z_1] = \begin{bmatrix} z_d + z_f & z_f \\ z_f & z_e + z_f \end{bmatrix}$$

$$[Z_2] = \begin{bmatrix} z_a + z_c & z_c \\ z_c & z_b + z_c \end{bmatrix}$$

$$\Delta [Z_1] = z_d z_e + z_e z_f + z_f z_d$$

$$\Delta [Z_2] = z_a z_b + z_b z_c + z_c z_a$$

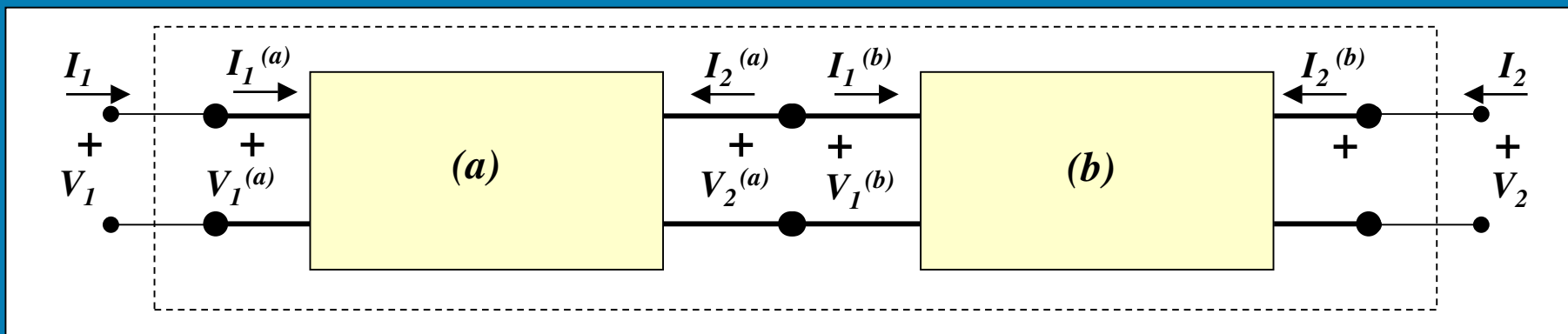
Rete totale

$$[Y_T] = [Y_1] + [Y_2]$$

$$[Y_1] = [Z_1]^{-1} = \frac{1}{\Delta [Z_1]} \begin{bmatrix} z_e + z_f & -z_f \\ -z_f & z_d + z_f \end{bmatrix}$$

$$[Y_2] = [Z_2]^{-1} = \frac{1}{\Delta [Z_2]} \begin{bmatrix} z_b + z_c & -z_c \\ -z_c & z_a + z_c \end{bmatrix}$$

# Connessione in cascata



Dette  $V_1, I_1, V_2, I_2$  le tensioni di porta della rete globale, si ha

$$\begin{cases} V_1 = V_1^{(a)}; V_2 = V_2^{(b)} \\ I_1 = I_1^{(a)}; I_2 = I_2^{(b)} \end{cases}$$

Dalla connessione si ha

$$\begin{cases} V_2^{(a)} = V_1^{(b)} \\ -I_2^{(a)} = I_1^{(b)} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} V_1 \\ I_1 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} V_1^{(a)} \\ I_1^{(a)} \end{bmatrix} = [T^{(a)}] \begin{bmatrix} V_2^{(a)} \\ -I_2^{(a)} \end{bmatrix} = [T^{(a)}] \begin{bmatrix} V_1^{(b)} \\ I_1^{(b)} \end{bmatrix} = \\ &= [T^{(a)}][T^{(b)}] \begin{bmatrix} V_2^{(b)} \\ -I_2^{(b)} \end{bmatrix} = [T] \begin{bmatrix} V_2 \\ -I_2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

Nella connessione in cascata, la matrice  $[T]$  della rete globale è pari al prodotto delle matrici  $[T^{(a)}]$  e  $[T^{(b)}]$  delle reti iniziali