

**Università di Padova - Scuola di Ingegneria**

**Massimo Guarnieri**

**Elettrotecnica**

**Capitolo 5**

**Reti di bipoli**

# Analisi di una rete elettrica

Per una rete di  $\ell$  porte (=lati), consiste nella determinazione di:

$\ell$  tensioni di lato  $\{v\}$  +  $\ell$  correnti di lato  $\{i\}$  =  $2\ell$  incognite

sapendo come è fatta la rete = conoscendo topologia e tipologia

Strumenti:

$\ell$  equazioni tipologiche (una per bipolo o per porta) +

$\ell$  equazioni topologiche ( $n-1$  LKC e  $m$  LKT) =

$2\ell$  vincoli

Quindi il problema sembra ben posto, ...

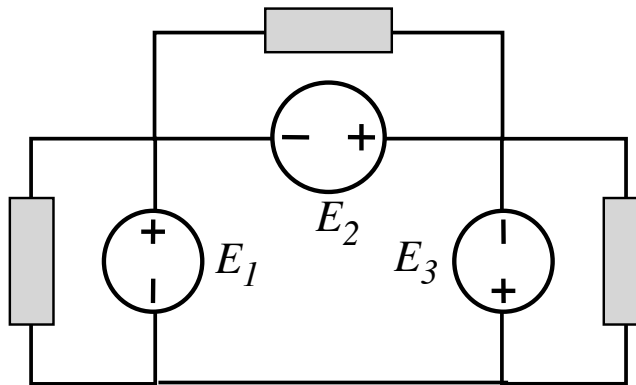
ma in realtà nasconde varie insidie e difficoltà

# Esistenza della soluzione

Perché la soluzione esista bisogna che le  $2\ell$  equazioni siano **indipendenti e compatibili**. Questo non avviene nel caso di **strutture singolari (patologiche) di rete**.

- Primo caso - **equazioni dipendenti**: i vincoli reali sono meno di  $2\ell$  sicché la soluzione (almeno in qualche tensione o corrente) è indeterminata → **la rete è indeterminata**.

Esempio



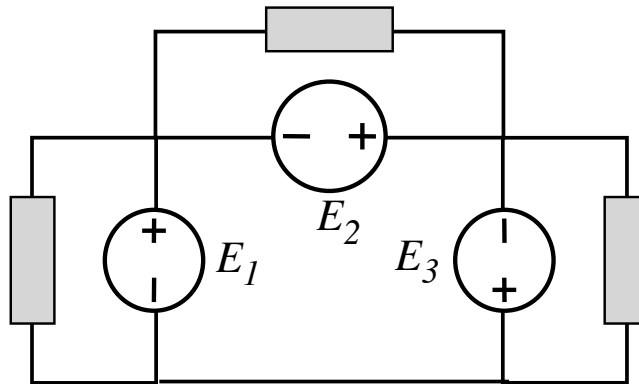
Se  $E_1=100\text{ V}$ ,  $E_2=50\text{ V}$ ,  $E_3=-150\text{ V}$ , questi valori verificano la equazione LKT all'anello interno:  $E_1+E_2+E_3=0$ , per cui le 4 equazioni non sono tra loro indipendenti → è indeterminata la corrente dell'anello interno, e quindi quelle dei tre generatori

# Esistenza della soluzione

Perché la soluzione esista bisogna che le  $2\ell$  equazioni siano **compatibili** e **indipendenti**. Questo non avviene nel caso di strutture singolari (patologiche) di rete.

- Secondo caso - **equazioni incompatibili**: i vincoli sono incompatibili e la soluzione non esiste  $\rightarrow$  la **rete è impossibile**

Esempio



Se  $E_1=200\text{ V}$ ,  $E_2=50\text{ V}$ ,  $E_3=-150\text{ V}$ , questi valori **incompatibili** con la equazione LKT all'anello interno:  $E_1+E_2+E_3=0$ , non possono coesistere  $\rightarrow$  la soluzione non esiste, ovvero tale rete non può esistere. Similmente, un generatore di tensione con  $E \neq 0$  non può essere cortocircuitato, come già visto.

# Reti lineari e non-lineari

Se le equazioni sono **compatibili ed indipendenti**, la rete ammette soluzione. **A noi interessa analizzare solo queste reti**

Però resta ancora un problema: le equazioni tipologiche di bipolo,  $f(v,i)=0$  o  $F[v(t),i(t)]=0$ , possono essere non lineari.

Se le **equazioni tipologiche sono lineari**

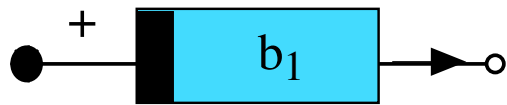
→ Il sistema è lineare produce soluzione unica in tutte le correnti e le tensioni

Se le **equazioni tipologiche sono non-lineari**

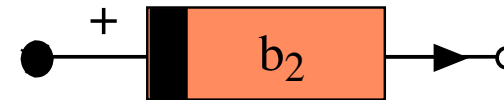
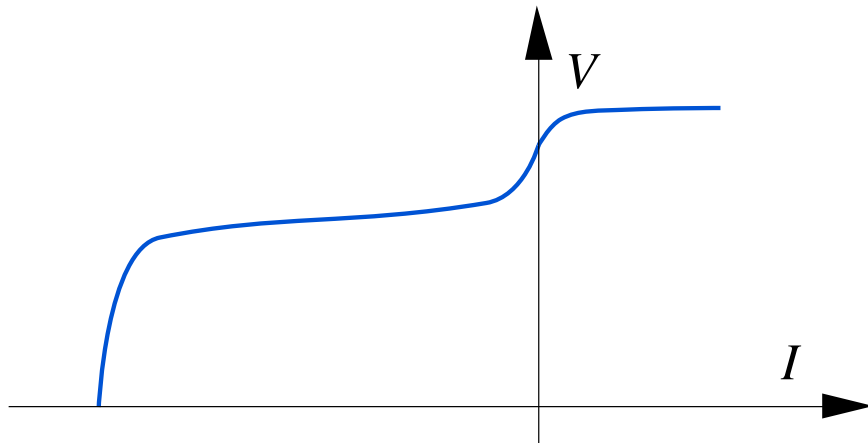
→ Il sistema è non lineare e alcune correnti e/o tensioni possono presentare soluzioni multiple

# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli -1

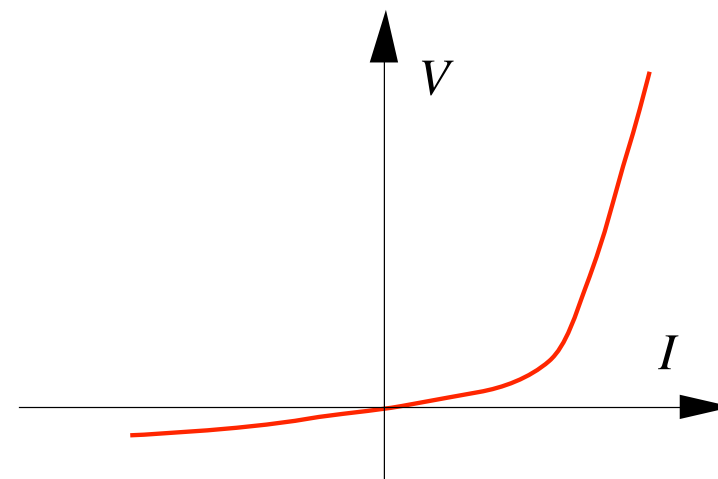
Caso semplicissimo di **analisi di rete non lineare**: rete in regime stazionario costituita da due bipoli  $b_1$  e  $b_2$  di caratteristiche statiche note



batteria ricaricabile (a piena carica)

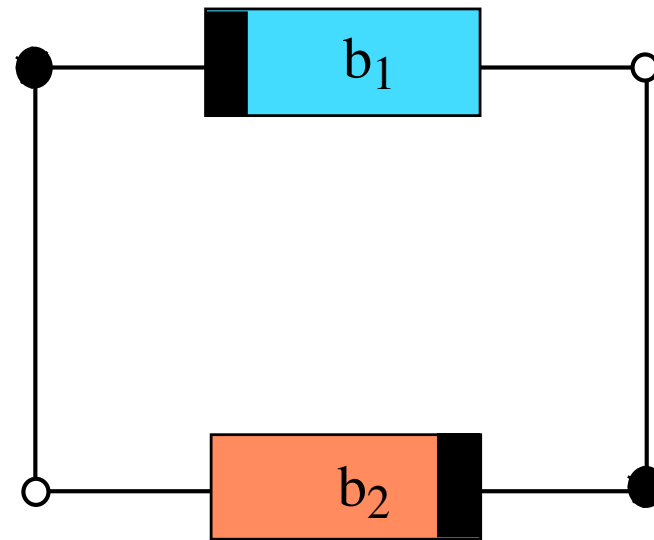
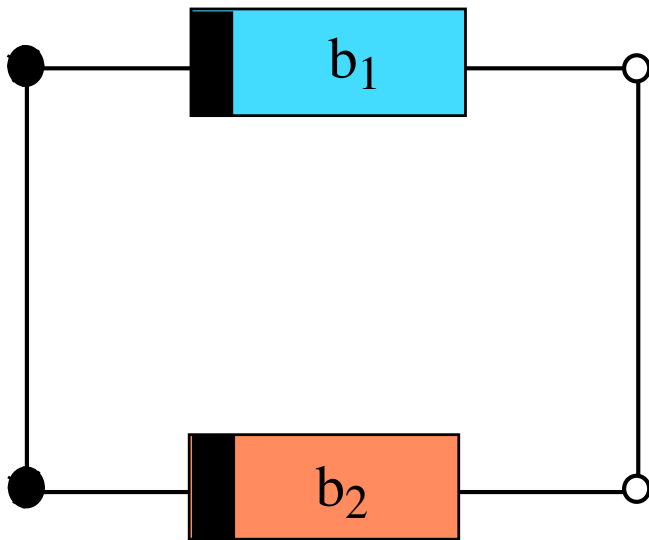


resistore convesso



# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli -2

Con essi si possono costruire due reti



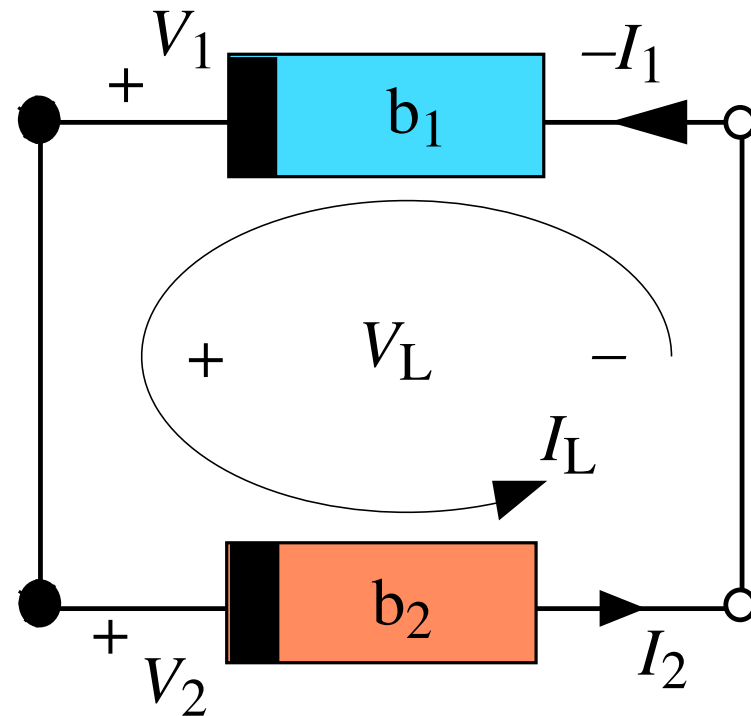
# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli -3

## metodo grafico

con i riferimenti posti, valgono le equazioni della LKC e LKT (= vincoli tipologici)

$$I_1' = -I_1 = I_2 = I_L$$

$$V_1 = V_2 = V_L$$

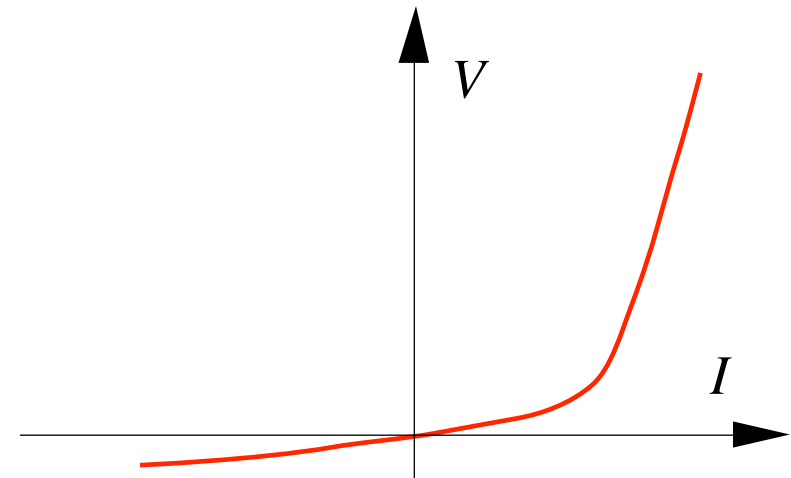
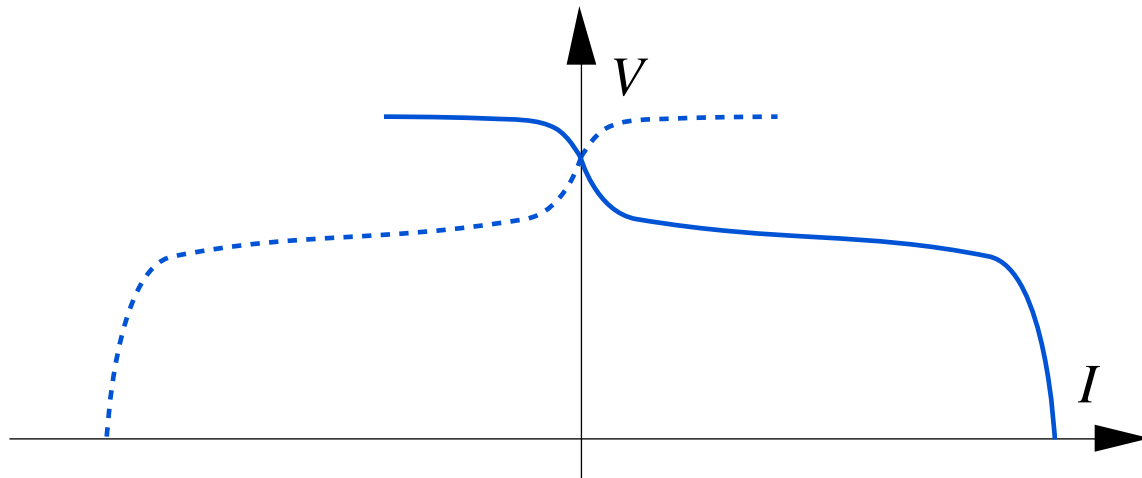
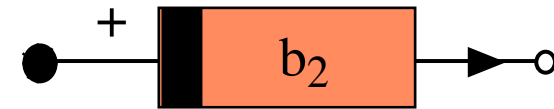
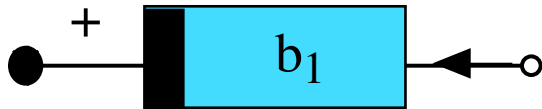


$(I_L, V_L)$  è il punto di lavoro comune ai due bipoli



# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli -4

Rovesciamento del riferimento di  $I_1$



Queste caratteristiche statiche esprimono graficamente le caratteristiche tipologiche dei bipoli, ossia i vincoli tipologici della rete

# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli -5

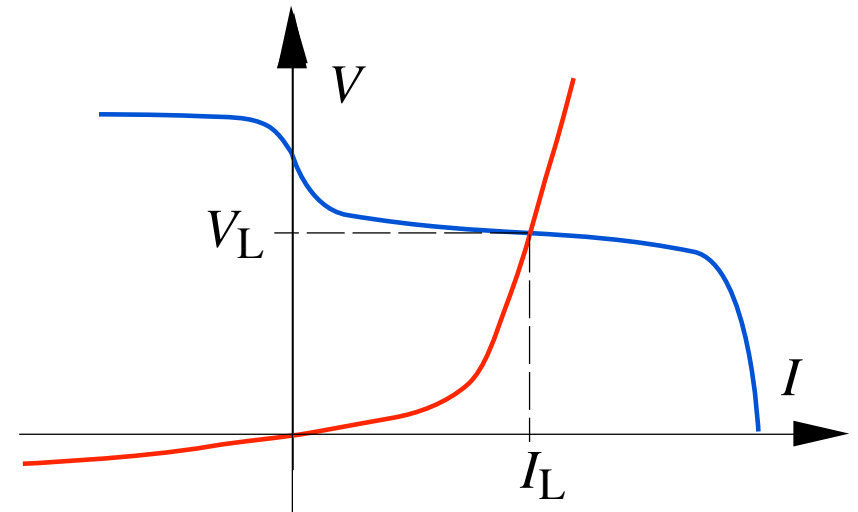
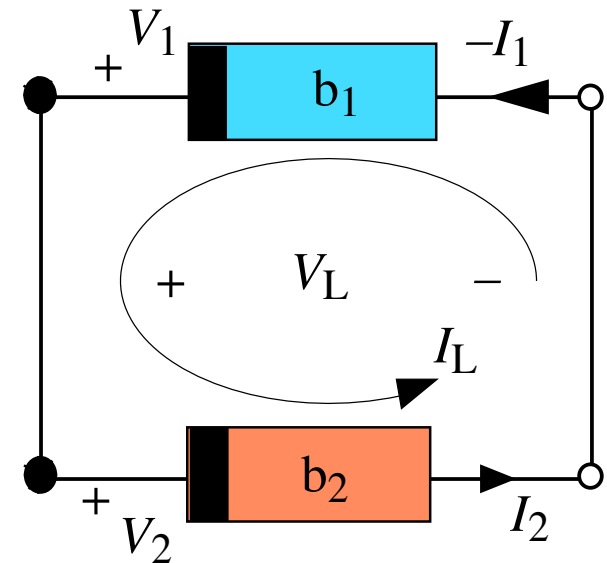
I vincoli topologici impongono che i due bipoli abbiano lo stesso punto di lavoro

$$I_1' = -I_1 = I_2 = I_L$$

$$V_1 = V_2 = V_L$$

Quindi bisogna cercare sulle caratteristiche statiche punti con la stessa corrente e la stessa tensione

→ Si trova immediatamente sovrapponendo le due caratteristiche e cercandone l'intersezione

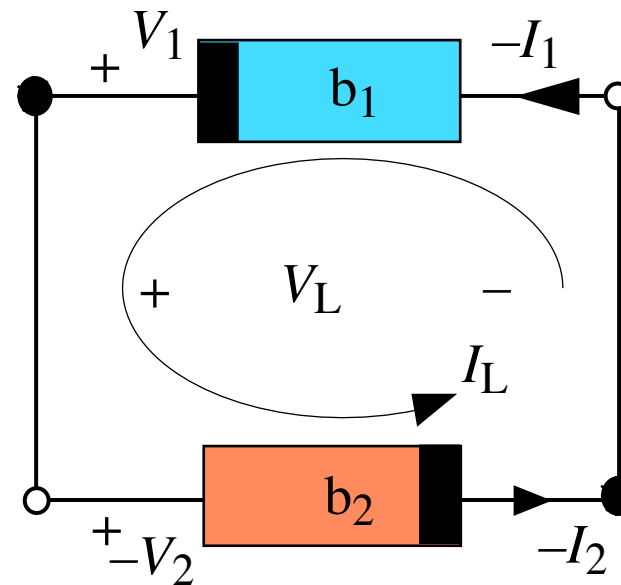


# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli - 6

## Note:

- se le due caratteristiche sono entrambe monotone e la soluzione esiste, questa è unica
- Il metodo grafico è semplice ed intuitivo, ma poco preciso e poco adatto a reti più complesse.

Esercizio: risolvere la seconda rete costruibile con gli stessi bipoli.

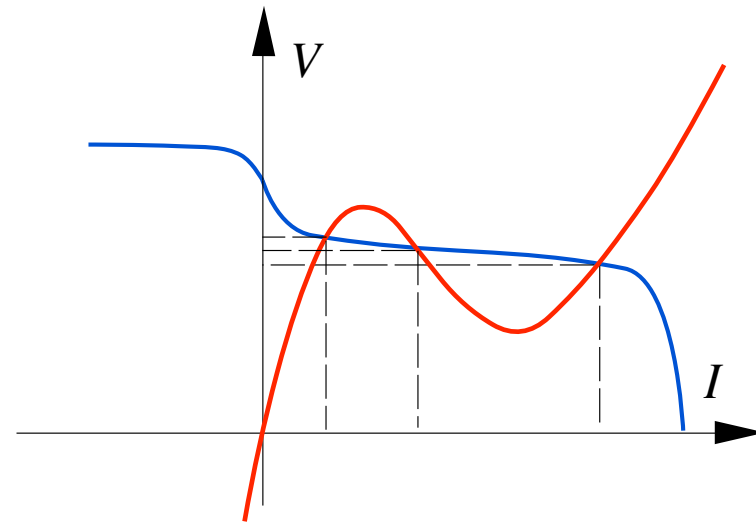
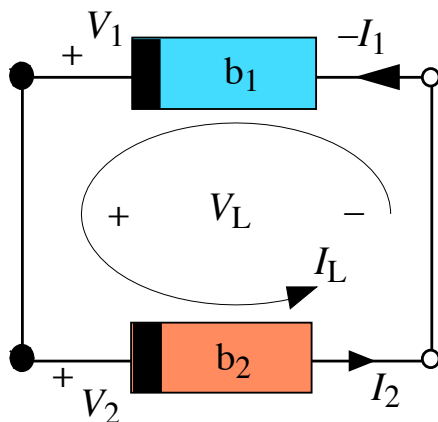


# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli - 7

## Soluzioni multiple

Se una caratteristica non è monotona possono apparire più intersezioni → più punti di lavoro teoricamente possibili (in quanto tutti compatibili con il modello reti usato).

Esempio: il bipolo  $b_2$  è un tubo a scarica → alimentato dalla batteria può presentare tre punti di lavoro ( $I, V$ )



Problema: quale sarà il punto di lavoro di una rete reale, rappresentata da questo modello? → questo modello è inadeguato a dirlo, ne serve uno più ricco di informazioni

# Punto di lavoro di rete di 2 bipoli - 8

## metodi numerici per reti non lineari

Si usano le equazioni tipologiche

in forma analitica:  $V_1=f_1(-I_1)$  e  $V_2=f_2(I_2)$

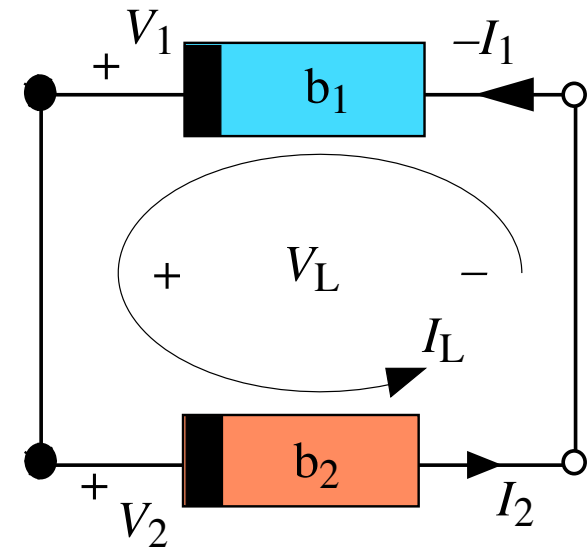
che possono essere sostituite nelle equazioni topologiche  $-I_1=I_2$  e  $V_1=V_2$  ottenendo:

$$f_1(I_2)=f_2(I_2)$$

ossia, ponendo  $I_2=x$

$$f_1(x)-f_2(x)=0 \rightarrow f(x)=0$$

essendo  $f$  la funzione ottenuta dalla differenza di  $f_1$  e  $f_2$ . Il problema è così ridotto alla ricerca dello zero di una funzione, per la quale esistono vari metodi numerici, tipicamente iterativi



# Reti di soli bipoli

**Consideriamo ora proprietà  
che valgono per le reti di soli bipoli**

# Teoremi di non amplificazione delle tensioni e correnti

Se in una rete di bipoli nell'istante  $t$  un solo bipolo eroga potenza e tutti gli altri ne assorbono, tensione e corrente del bipolo erogante hanno moduli massimi tra tutte le tensioni e correnti dei bipoli della rete.

Ovvero, detti  $ab$  i nodi cui si appoggia il bipolo erogante e  $rs$  quelli generici di tutti gli altri bipoli che assorbono:

$$|v_{ab}| \geq |v_{rs}| \quad \forall r,s$$

$$|i_{ab}| \geq |i_{rs}| \quad \forall r,s$$

n.b.: il bipolo che eroga può essere un generatore (bipolo attivo) o un bipolo passivo in condizioni di erogare; i bipoli che assorbono possono essere bipoli passivi e/o generatori

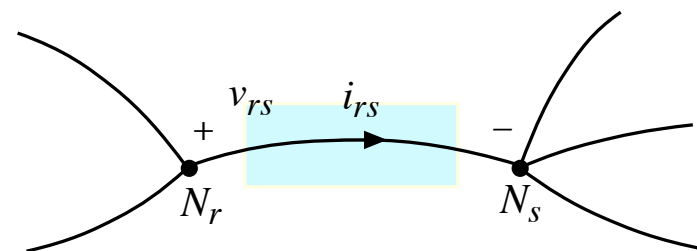
# Dimostrazione per la tensione -1

Dimostrazione del teorema di non amplificazione delle tensioni

Usiamo la convenzione degli utilizzatori

Bipolo erogante:  $p_{ab} = v_{ab} i_{ab} < 0$

altri bipoli:  $p_{rs} = v_{rs} i_{rs} > 0 \quad rs \neq ab$

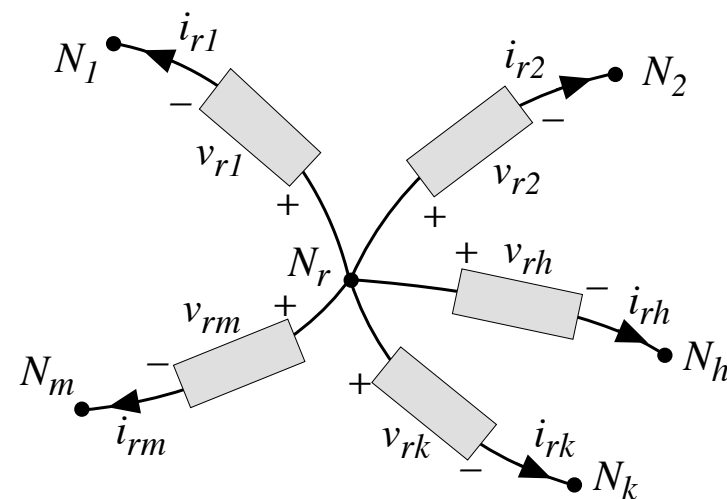


LKC nel nodo  $r \neq a, b$ :

$$i_{r1} + i_{r2} + \dots + i_{rh} + i_{rk} + \dots + i_{rm} = 0$$

→ Esiste almeno una corrente positiva  
e una negativa:

$$i_{rh} > 0 \quad e \quad i_{rk} < 0$$





## Dimostrazione per la tensione -2

La potenze di tali lati è:  $p_{rh} = v_{rh} i_{rh} > 0$  e  $p_{rk} = v_{rk} i_{rk} > 0$

→  $v_{rh} > 0$  e  $v_{rk} < 0$

LKT:  $v_{rh} = u_r - u_h$  e  $v_{rk} = u_r - u_k$

→  $u_r > u_h$  e  $u_r < u_k$

→ un nodo come  $r$ , toccato solo da bipoli che assorbono potenza, ha potenziale elettrico intermedio tra quello di altri nodi

→ i potenziali massimo e minimo stanno nei nodi  $a$  e  $b$ , toccati anche dall'unico bipolo che eroga, ossia  $u_A$  e  $u_B$  sono i potenziali massimo e minimo:

$$\begin{aligned} & |u_a - u_b| \geq |u_r - u_s| \quad \forall r, s \\ \rightarrow & |v_{ab}| \geq |v_{rs}| \quad \forall r, s \end{aligned}$$

# Teorema di sostituzione

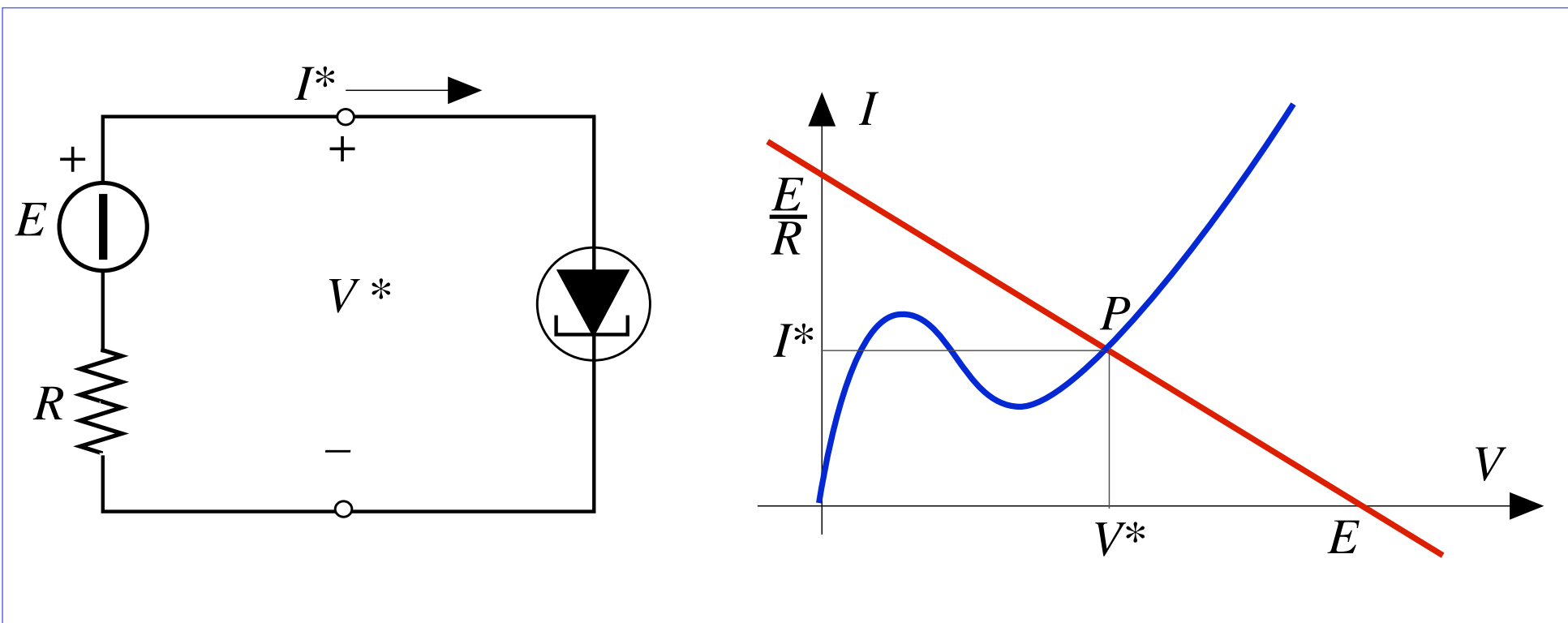
Data una rete a soluzione unica per tutte le tensioni e le correnti

- si consideri il bipolo che costituisce il generico lato  $a_k$ , avente corrente  $i_k$  e tensione  $v_k$
- si sostituisca tale lato con: un GIT avente tensione impressa  $e^* = v_k$ ; oppure con un GIC avente c.i.  $j^* = i_k$
- se la rete così modificata ha pure soluzione unica per tutte le tensioni e tutte le correnti

**→ tensioni e correnti sono uguali a quella della rete originale**

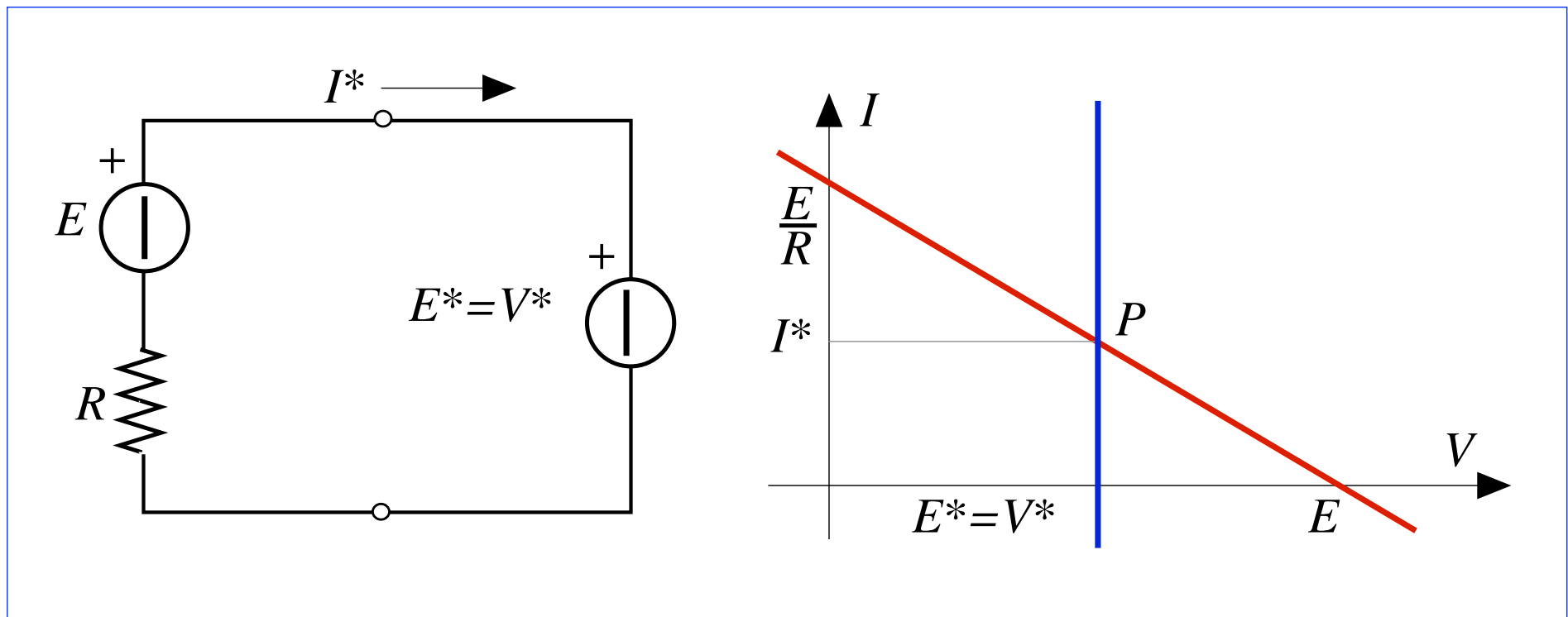
# Applicazione -1

Applichiamo il teorema di sostituzione a questa rete GIT e diodo tunnel, che ha soluzione unica, in 4 modi diversi



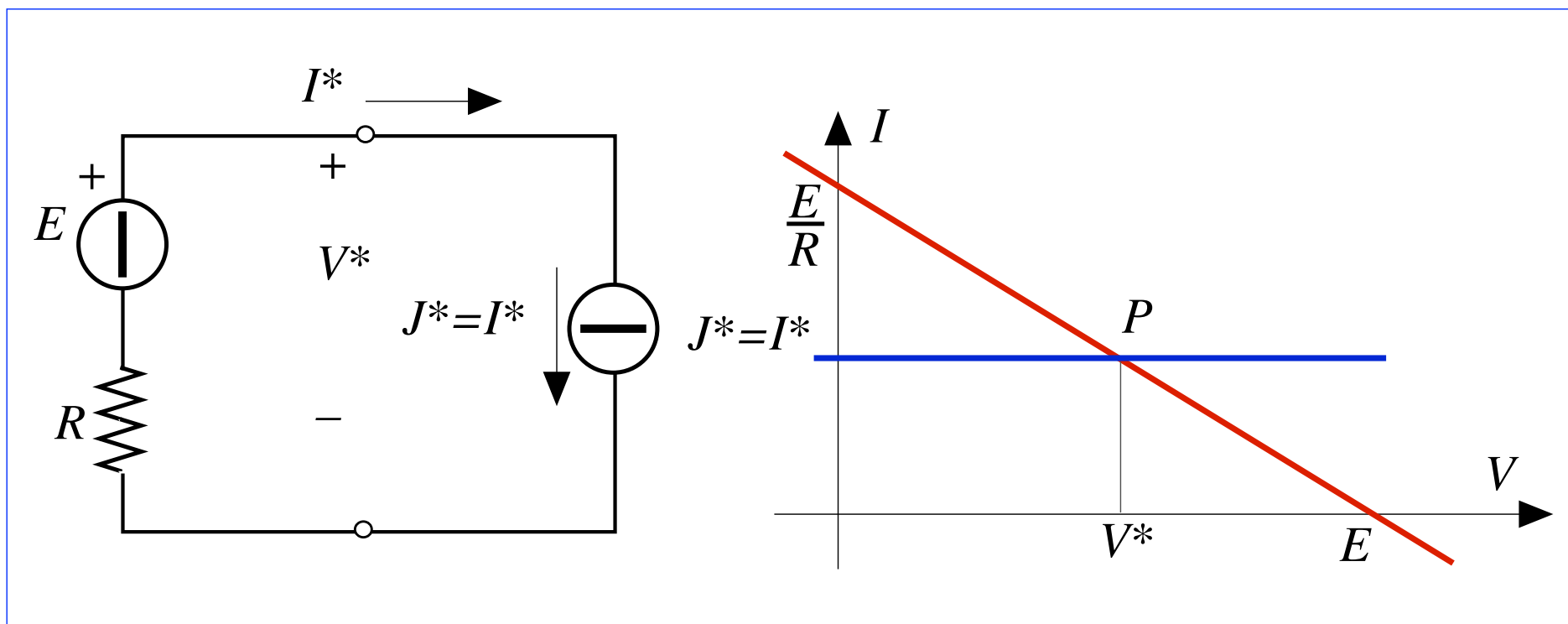
## Applicazione -2

Sostituzione del diodo tunnel con  $E^*$  → soluzione unica  
→ la sostituzione è lecita= si ottiene lo stesso punto di lavoro



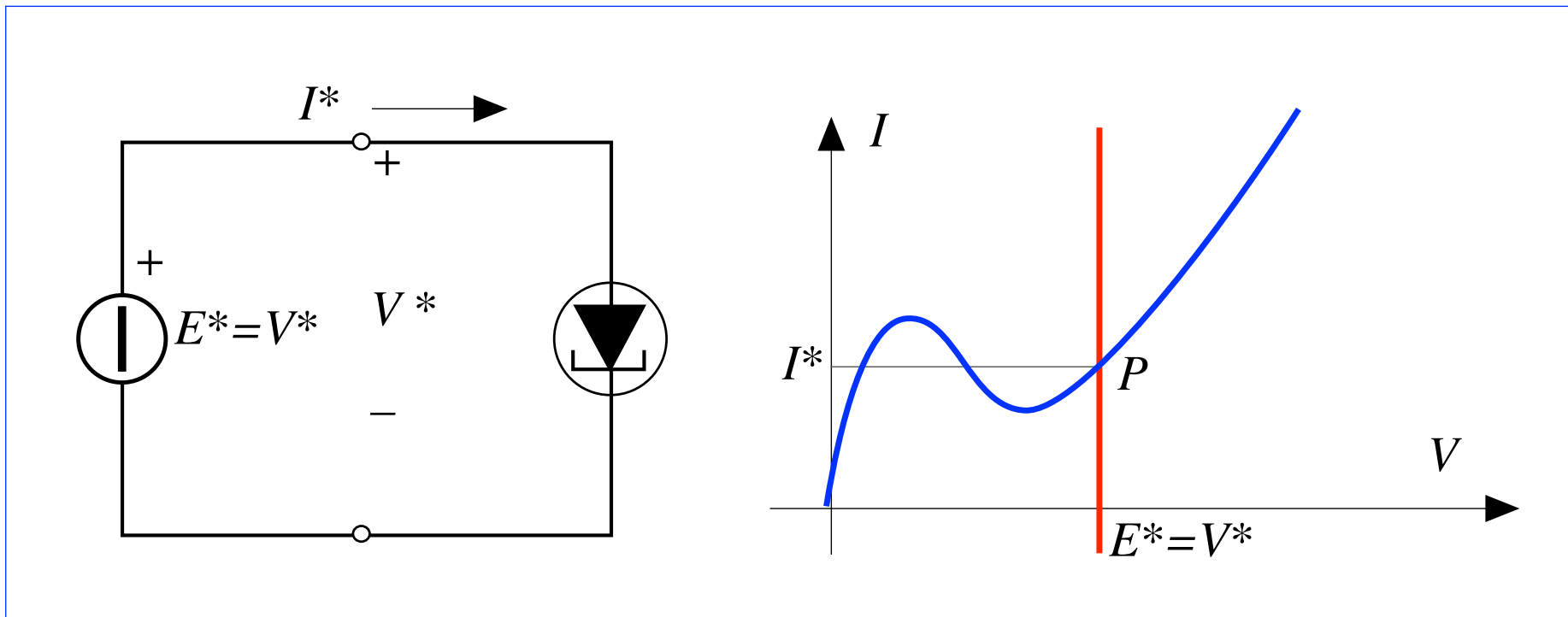
## Applicazione -3

Sostituzione del diodo tunnel con  $J^*$  → soluzione unica  
→ la sostituzione è lecita= si ottiene lo stesso punto di lavoro



# Applicazione -4

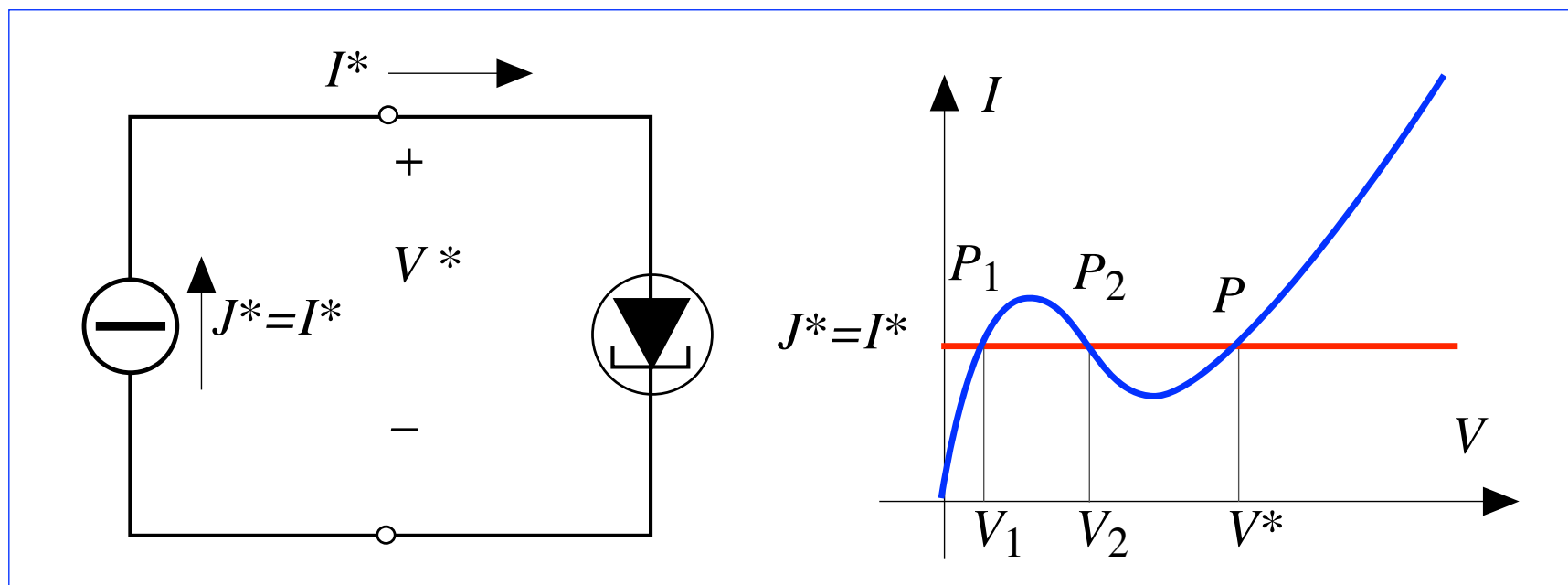
Sostituzione del GIT con  $E^* \rightarrow$  soluzione unica  
 $\rightarrow$  la sostituzione è lecita= si ottiene lo stesso punto di lavoro



# Applicazione -5

Sostituzione del GIT con  $J^* \rightarrow$  soluzione multipla

$\rightarrow$  la sostituzione è illecita perché i punti di lavoro possono essere diversi



## Applicazione -6

Se:

$$\frac{E_1}{R_1} = \frac{E_2}{R_2} \quad \rightarrow \quad V_3 = 0$$

### Applicazione della sostituzione

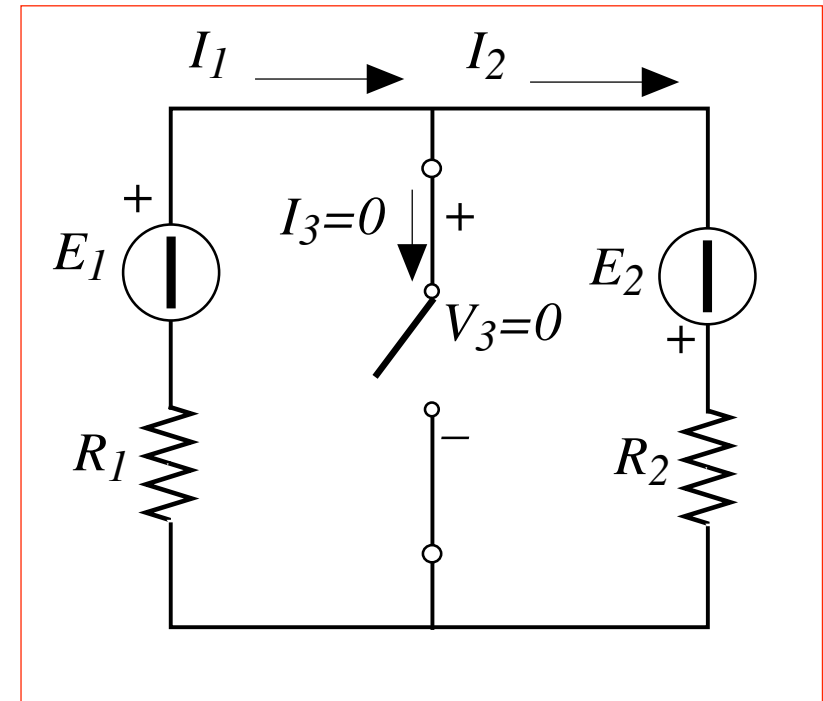
l'interruttore aperto può essere sostituito con un GIT avente tensione impressa

$$E^* = V_3 = 0$$

Ma un GIT con  $E=0$  è un cortocircuito (= interruttore chiuso).

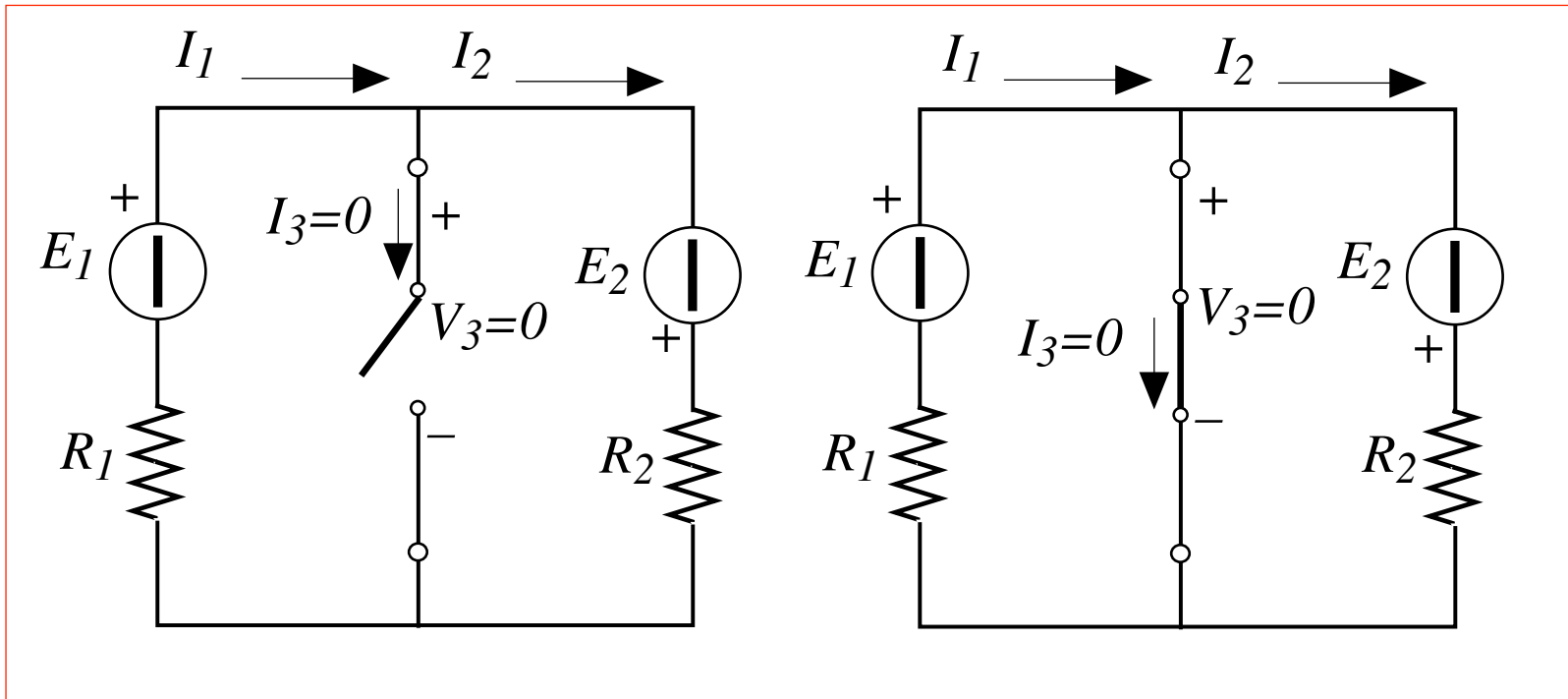
La sostituzione non muta le correnti e tensioni della rete:

in particolare rimane  $I_3=0$ .  $\rightarrow$



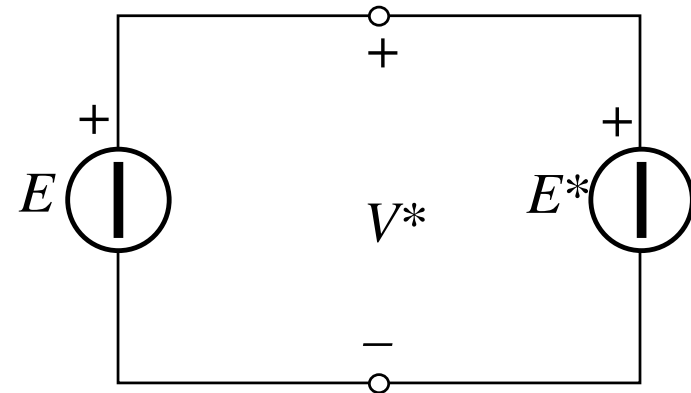
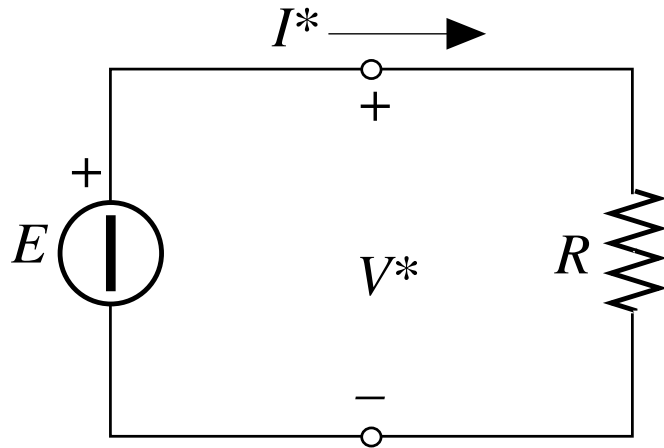


## Applicazione -7



Quindi: in una rete a soluzione unica un interruttore aperto con tensione nulla può essere chiuso, e viceversa, un interruttore chiuso con corrente nulla può essere aperto, senza che nessuna tensione e corrente cambi

# Sostituzione illecita in rete lineare



Questa è una sostituzione illecita, perché nella rete originale (a sinistra)  $I^* = E/R$ , mentre la rete con sostituzione (a destra) è indeterminata (ha corrente indeterminata).