

□

**Università di Padova - Scuola di Ingegneria**

**Massimo Guarnieri**

**Elettrotecnica**

**Capitolo 12**

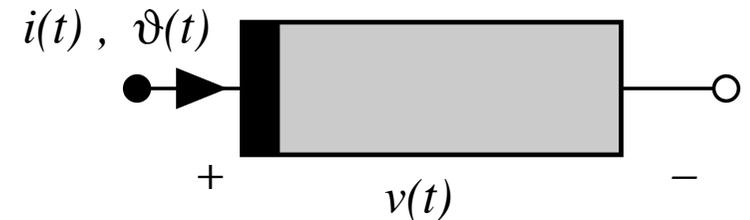
**Bipoli dinamici**

# Grandezze elettriche ausiliarie

Per descrivere i bipoli dinamici sono utili due grandezze elettriche ausiliarie:

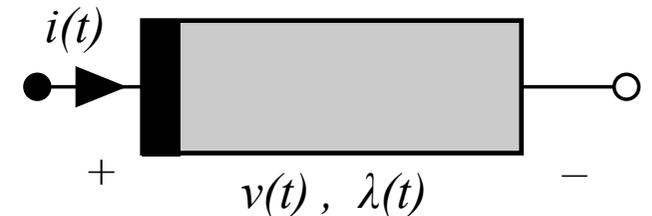
▪ Integrale di corrente:

$$\vartheta(t) = \int_{-\infty}^t i(t') dt' \quad [\text{As}] \quad \rightarrow \quad i = \frac{d\vartheta}{dt}$$



▪ Integrale di tensione:

$$\lambda(t) = \int_{-\infty}^t v(t') dt' \quad [\text{Vs}] \quad \rightarrow \quad v = \frac{d\lambda}{dt}$$



n.b.:

- $-\infty$  significa “da quando quella  $i(t)$  o quella  $v(t)$  è apparsa”
- dalle relazioni alle derivate si ottiene anche  $d\vartheta = i dt$  e  $d\lambda = v dt$

# Formulazione pratica

Spezzando l'intervallo temporale in due parti,  $(-\infty, t_0)$  e  $(t_0, t)$ , esse possono essere riscritte nelle seguenti forme, che considerano i valori  $\vartheta(t_0)$  e  $\lambda(t_0)$  dei precedenti integrali valutati nell'istante istante  $t_0$  (in genere  $t_0=0$ )

- Integrale di corrente: 
$$\vartheta(t) = \vartheta(t_0) + \int_{t_0}^t i(t') dt'$$

- Integrale di tensione: 
$$\lambda(t) = \lambda(t_0) + \int_{t_0}^t v(t') dt'$$

Sono molto più pratiche, perché evitano di dover integrare ogni volta da  $-\infty$ , note che siano  $\vartheta(t_0)$  e  $\lambda(t_0)$

# Discontinuità?

Vedremo che in certi casi è necessario assumere che  $\lambda(t)$  e  $\vartheta(t)$  possano essere discontinue in  $t_0$ : allora le cose si complicano un po', ma per ora possiamo ignorare tali evenienze

→ per ora assumiamo che non esistano discontinuità di  $\lambda(t)$  e  $\vartheta(t)$

# Bipoli dinamici ideali

Sono governati da una semplice equazione funzionale

$$F[v(t), i(t)] = 0$$

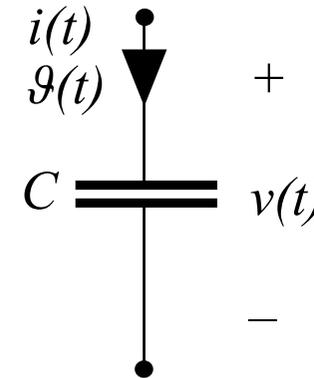
contente una derivata temporale prima o un integrale

Non vale la pena di considerare le caratteristiche esterne  $v-i$ , perché esse variano con la dinamica imposta a tensione e corrente

# Condensatore ideale

**Definizione:** è il bipolo che, convenzionato da utilizzatore, verifica le equazioni:

$$i = C \dot{v} \quad , \quad v = \frac{1}{C} i = S i$$



sono equazioni lineari algebriche ove

$C$  : capacità [F]

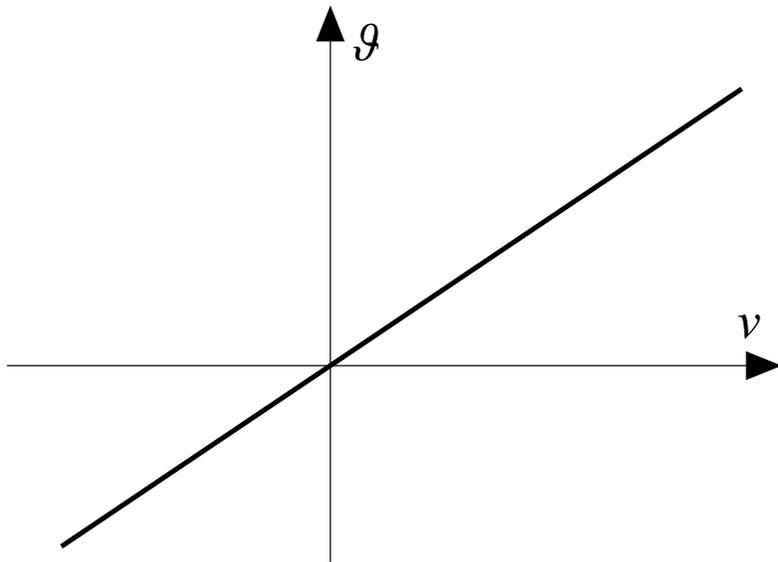
$S=1/C$  : elastanza [ $F^{-1}$ ] (usata pochissimo)

nel **condensatore ideale**  $C$  (e  $S$ ) è costante.

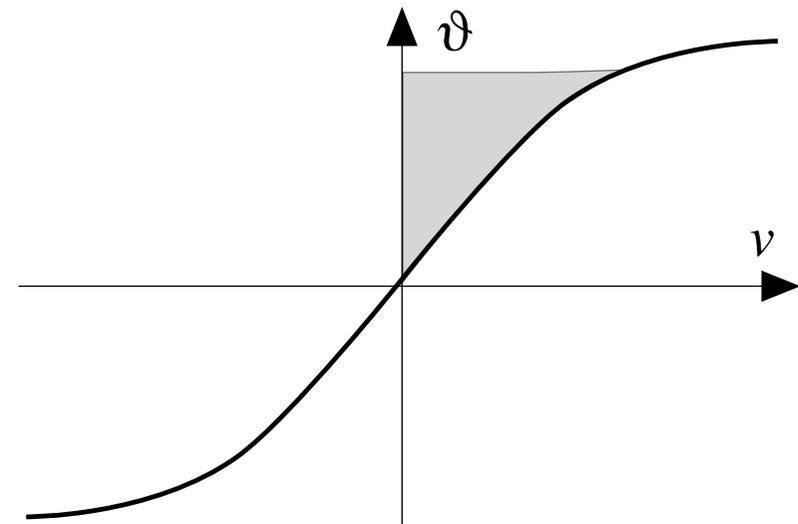
# Caratteristica esterna $v$ - $\vartheta$

Esiste una sola caratteristica esterna  $v$ - $\vartheta$

Condensatore ideale  $\vartheta = C v$   
 $C = \text{costante}$



Condensatore non ideale  $\vartheta = \mathcal{G}(v)$   
 $C = \text{variabile con } \vartheta \text{ e } v$



# Comportamento energetico -1

**Lavoro elettrico infinitesimo** entrante nel condensatore ideale nell'intervallo  $dt$ :

$$d\mathcal{L} = p dt = v i dt = v d\vartheta = v d(Cv) = vC dv$$

**Lavoro elettrico finito** entrante in  $(t_o, t^*)$ , ossia tra l'istante  $t_o$  in cui  $\mathcal{G}_o = \mathcal{G}(t_o)$  e  $v_o = v(t_o)$  e l'istante  $t^*$  in cui  $\mathcal{G}^* = \mathcal{G}(t^*)$  e  $v^* = v(t^*)$ :

$$\Delta\mathcal{L} = \int_{t_o}^{t^*} p dt = \int_{v_o}^{v^*} C v dv = \left[ \frac{C}{2} v^2 \right]_{v_o}^{v^*} = \frac{C}{2} v^{*2} - \frac{C}{2} v_o^2$$

## Comportamento energetico -2

$\Delta\mathcal{L}$  è una funzione di stato di  $v$  (ossia dei suoi valori istantanei  $v_0$  e  $v^*$ ): nel processo opposto, quando  $v$  ritorna da  $v^*$  a  $v_0$ , entra il lavoro  $\Delta\mathcal{L}'$  opposto a  $\Delta\mathcal{L}$ , ossia il lavoro prima assorbito è reso (erogato).

→ il lavoro scambiato  $\Delta\mathcal{L}$  è conservativo, ovvero

→ il lavoro elettrico assorbito  $\Delta\mathcal{L}$  dal condensatore è immagazzinato in **energia capacitiva**  $w_C$ :

$$\Delta\mathcal{L} = \Delta w_C$$

che poi può essere resa

Eseguendo questa sola conversione energetica, il condensatore ideale è un **bipolo perfetto**: un **accumulatore perfetto**

Inoltre, potendo erogare il lavoro precedentemente accumulato (e non più di questo) il condensatore è un **bipolo passivo**

# Comportamento energetico -3

Il lavoro assorbito è accumulato per poter essere reso successivamente

$$\Delta\mathcal{L} = \Delta w_C$$

**In Fisica la potenzialità di compiere lavoro è energia immagazzinata, è una forma di energia potenziale**

**lavoro assorbito = incremento di energia immagazzinata,**

**lavoro erogato = decremento di energia immagazzinata.**

In questo caso l'energia immagazzinata si chiama capacitiva

Come per ogni energia potenziale ne va definito il livello zero.

# Energia capacitiva del condensatore ideale

L'energia capacitiva si pone nulla quando il condensatore è a riposo:

se  $v=0$  e  $\mathcal{Q}=0 \rightarrow w_C=0$

Si ha quindi :

$$w_C = \left[ \frac{C}{2} v^2 \right]_0^v = \frac{C}{2} v^2 = \frac{1}{2} v \vartheta = \frac{1}{2C} \vartheta^2$$

$w_C$  è una **funzione di stato** di  $v$  e  $\mathcal{Q}$  che sono le **variabili di stato**

$w_C$  è una funzione pari (non dipende dal riferimento di  $v$ )

$w_C$  è sempre positiva,  $w_C > 0$ , se  $v \neq 0$  e  $\mathcal{Q} \neq 0$

La corrente  $i$  non è una variabile energetica (non è una variabile di stato)

n.b.: l'accumulo di tutto il lavoro entrante in energia si verifica anche se  $C$  non è costante, basta che esistano le relazioni  $\mathcal{Q}=\mathcal{Q}(v)$  e  $v=v(\mathcal{Q})$  monotone ed invertibili  
in tal caso il **condensatore è perfetto ma non ideale** e le espressioni di  $w_C$  risultano diverse e più complesse

# Equazione differenziale $v-i$

Per studiare un condensatore inserito in rete le precedenti relazioni non bastano: dobbiamo considerare anche la corrente.

Per ottenere l'equazione controllata in tensione:  
dall'equazione  $\mathcal{Q} = C v$  del **condensatore ideale**  
e  $i = d\mathcal{Q}/dt$  si ottiene:

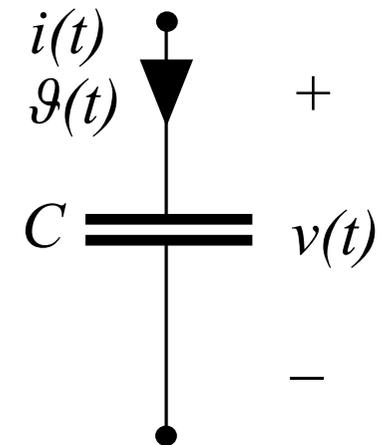
$$i = C \frac{dv}{dt}$$

è un'equazione funzionale del tipo:

$$F[v(t), i(t)] = i - C dv/dt = 0$$

è un'equazione differenziale lineare

ad essa non corrisponde una sola caratteristica esterna  $v-i$



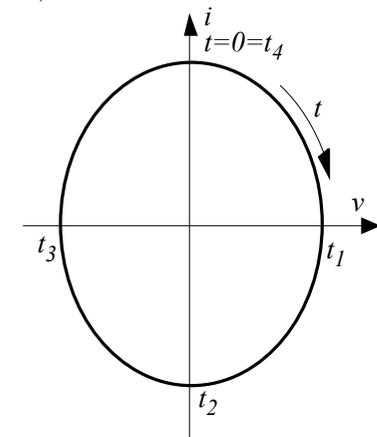
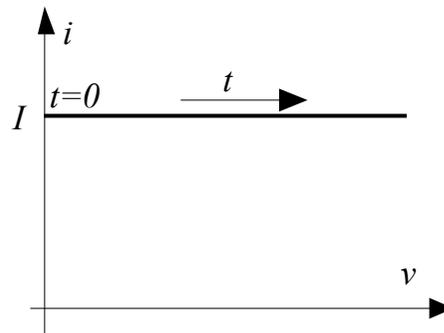
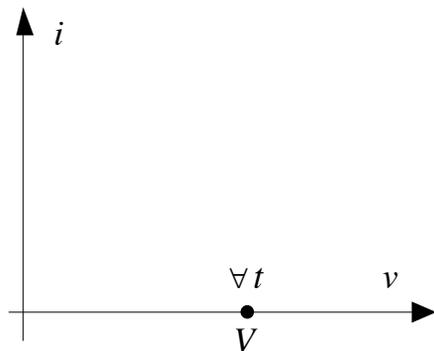
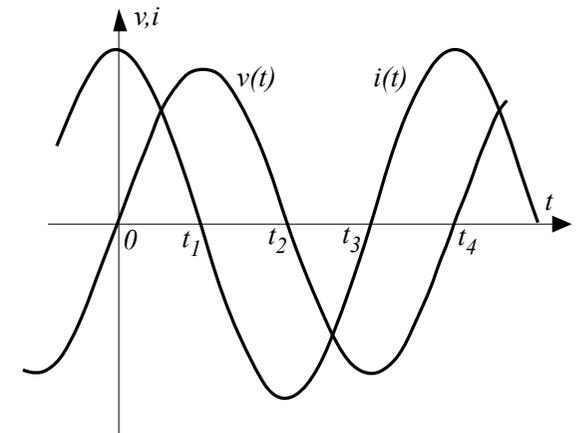
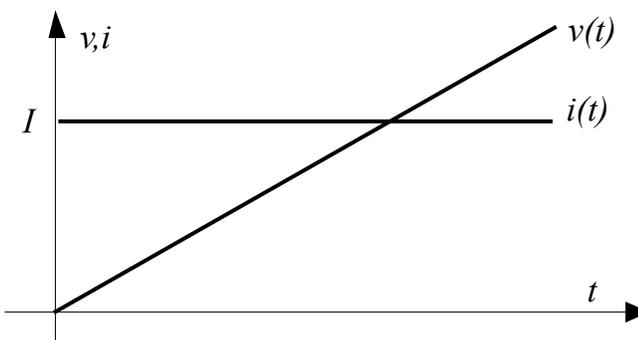
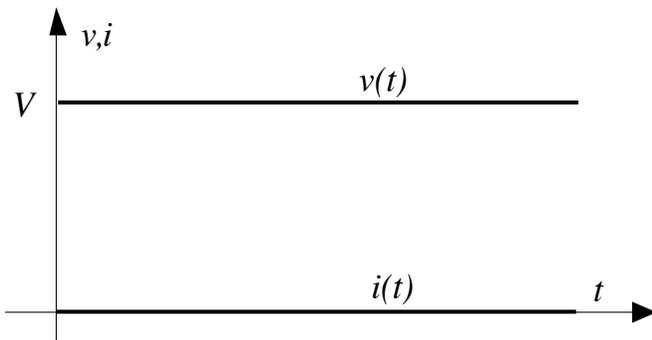
# Caratteristiche esterne $v-i$

Cambiano con il regime di  $v-i$ : da  $i = C dv/dt$

$$v = V \rightarrow i \equiv 0$$

$$v = Kt \rightarrow i = CK = I$$

$$v = V_M \text{sen } \omega t \rightarrow i = \omega C V_M \text{cos } \omega t$$



# Equazione integrale $v-i$

Per ottenere l'equazione controllata in corrente (inversa di  $i = Cdv/dt$ ): dall'equazione  $v = \mathcal{Q} / C$  del **condensatore ideale** e dalla definizione di  $\mathcal{Q}$  discende:

$$v(t) = \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i(t') dt'$$

se è nota  $v(t_o) = \mathcal{Q}(t_o) / C$ , è preferibile la seguente:

$$v(t) = \frac{1}{C} \left[ \mathcal{Q}(t_o) + \int_{t_o}^t i(t') dt' \right] = v(t_o) + \frac{1}{C} \int_{t_o}^t i(t') dt'$$

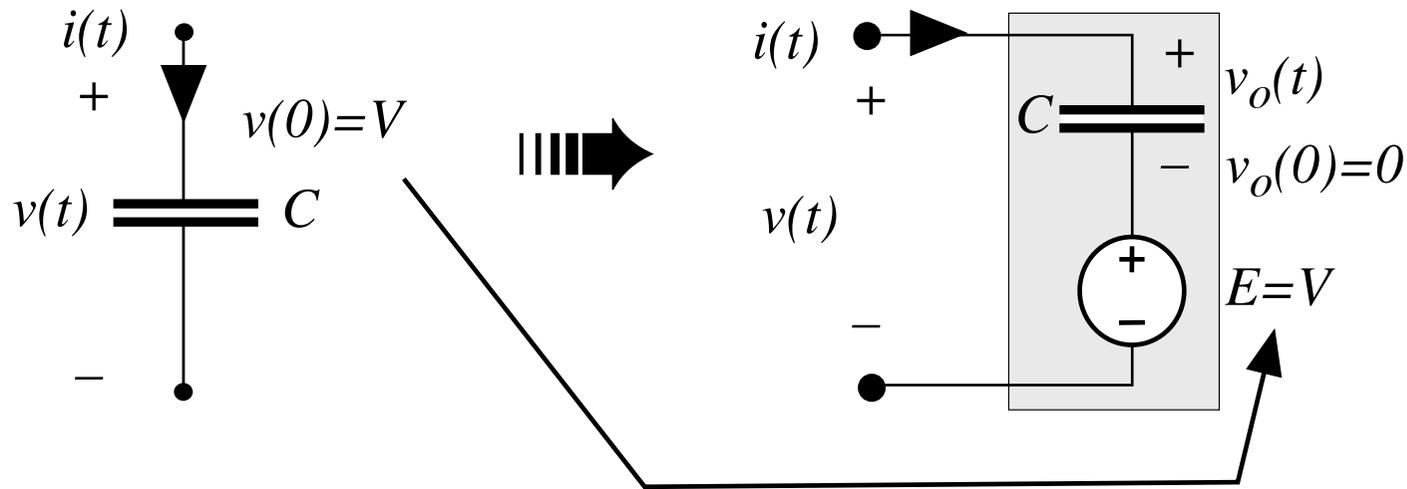
- $v(t_o)$  e  $\mathcal{Q}(t_o)$  sono i **valori iniziali** (n.b.: delle variabili di stato)
- se il condensatore è carico in  $t_o$ , ossia  $v(t_o) \neq 0$ , la relazione non è lineare.

# Circuito equivalente linearizzato

Quando servono relazioni lineari, può essere usato uno schema equivalente del condensatore carico, ove il condensatore è scaricato (=linearizzato) e compare un generatore ideale di tensione costante per tener conto del valore iniziale  $v(0)=V$

$$v(t) = v(0) + \frac{1}{C} \int_0^t i(t') dt'$$

$$v_o(t) = \frac{1}{C} \int_0^t i(t') dt'$$

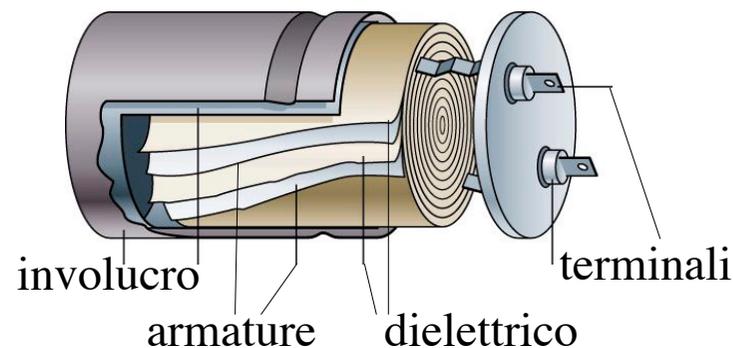
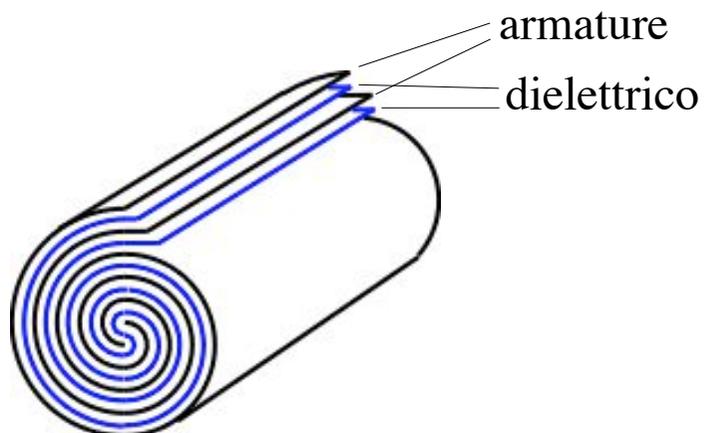


# Condensatori reali

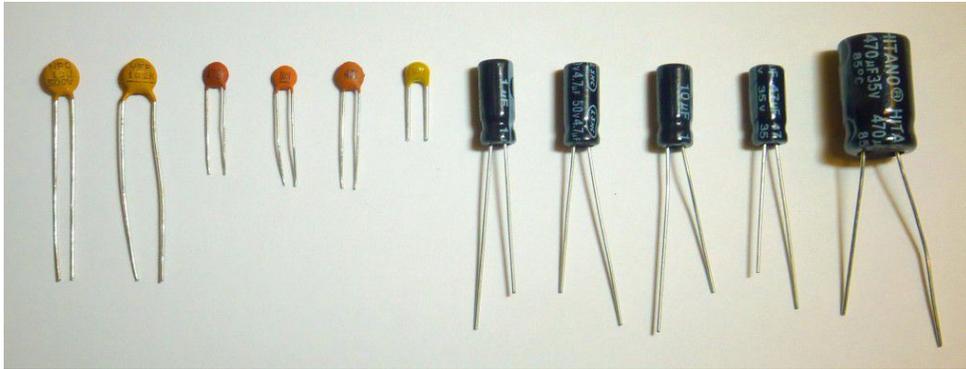
I condensatori reali più comuni sono di tipo dielettrico, ovvero costituiti da due armature metalliche separate da un mezzo isolante dielettrico (di solito molto sottile). Quando tra le due armature è applicata la tensione  $v$ , esse recano le cariche opposte  $+q$  e  $-q$  che corrispondono all'integrale di corrente,  $\mathcal{Q} = +q = -(-q)$ :

$$\rightarrow q = C v$$

$C$  dipende dalla geometria e dalle proprietà del mezzo dielettrico



# Condensatori reali

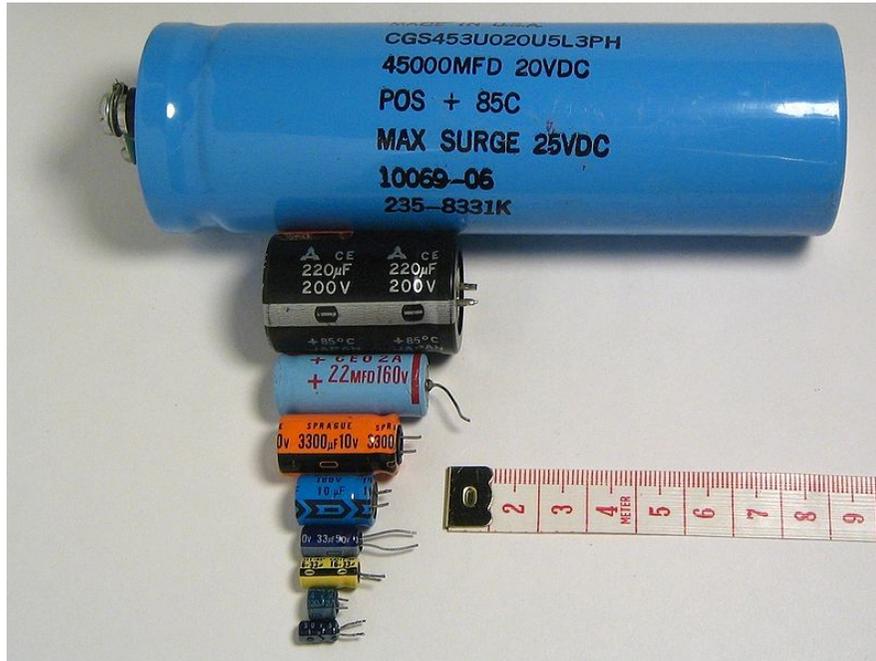


Condensatori per tensioni di alcuni volt, adatti ad applicazioni di segnale. Le capacità vanno dai picofarad ai microfard.



Condensatori per centinaia e migliaia di volt, per apparecchi di maggiore potenza. Le capacità vanno dai picofarad ai microfard.

# Condensatori reali

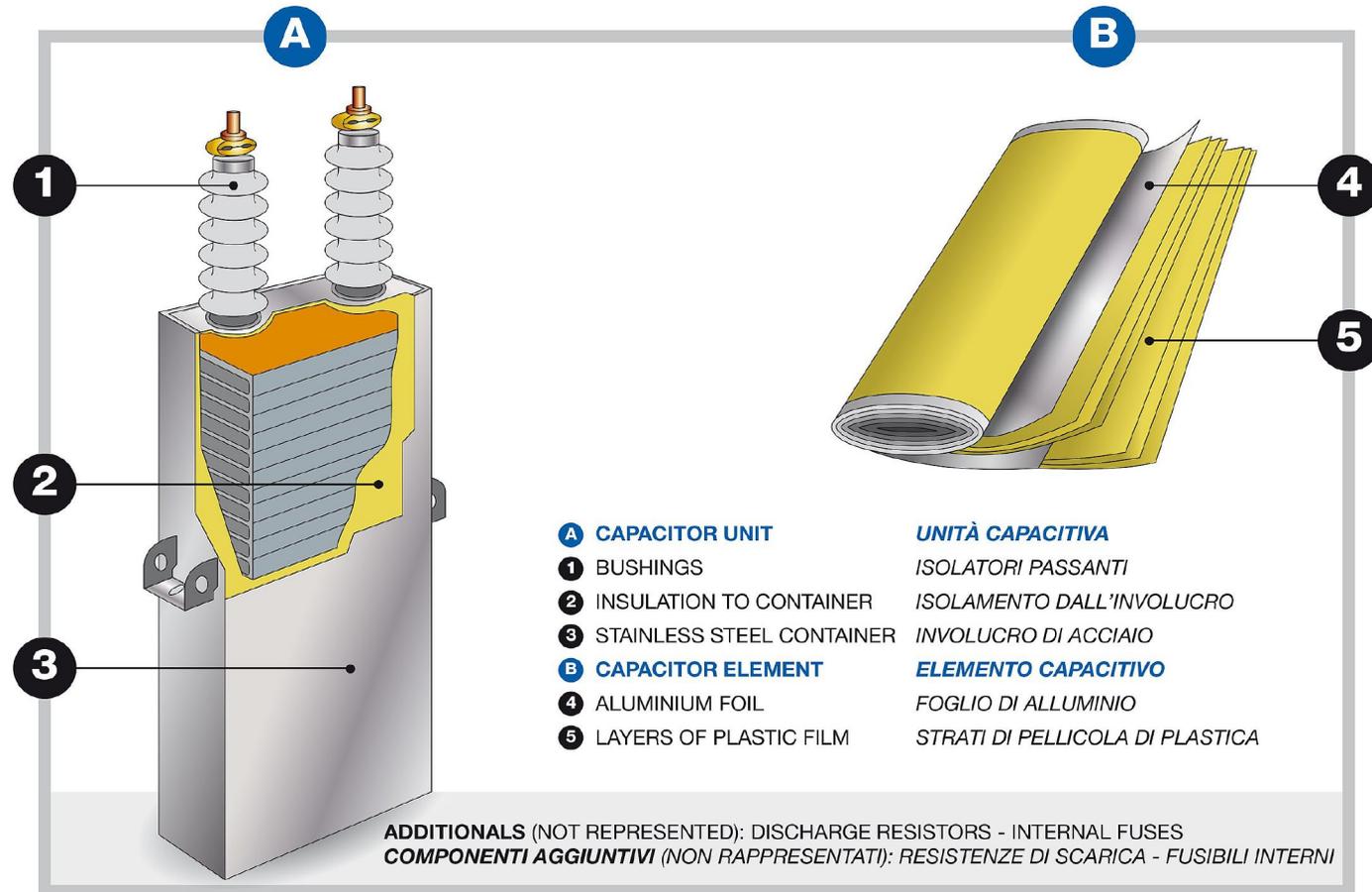


**Condensatori elettrolitici** con capacità di  $10^{-6} \div 10^0$  F per tensioni di  $10^0 \div 10^2$  V.



**Supercondensatori (o ultracondensatori)** con capacità di  $10^2 \div 10^3$  F, per tensioni di  $10^0 \div 10^1$  V

# Condensatori reali



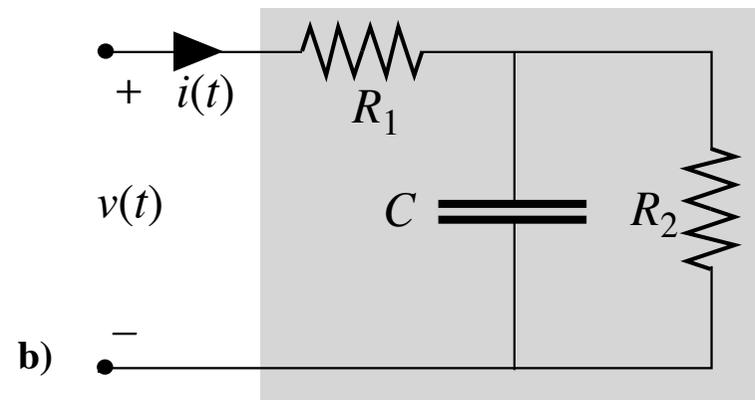
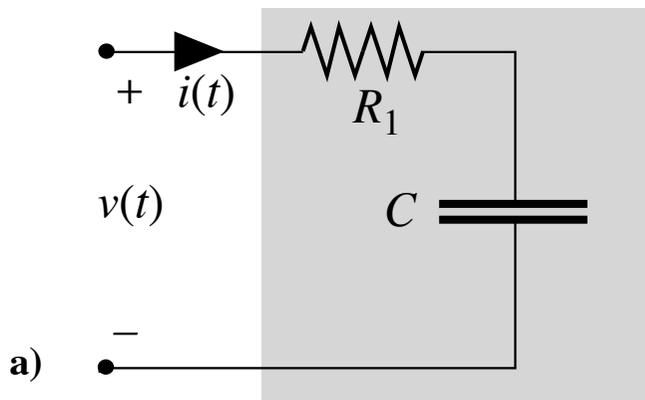
Condensatore per alte tensioni ( $10^3 \div 10^4$  V) da  $10^{-8} \div 10^{-6}$  F

# Perdite nei condensatori reali

I condensatori reali non sono perfetti (e nemmeno ideali) e sono sedi di dissipazioni, oltre che di accumulo di energia. Vi si verificano:

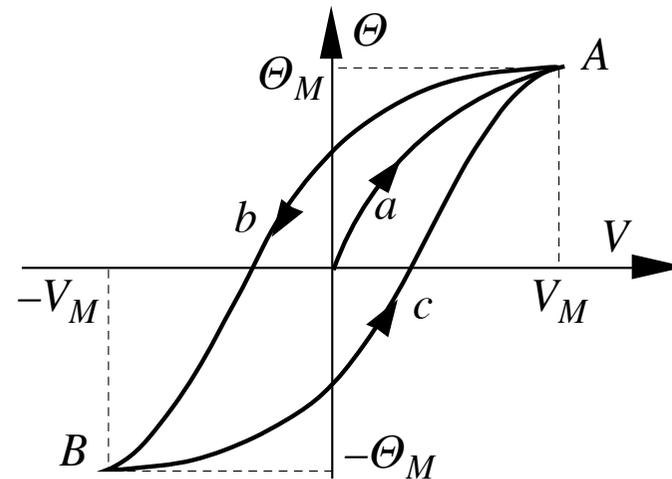
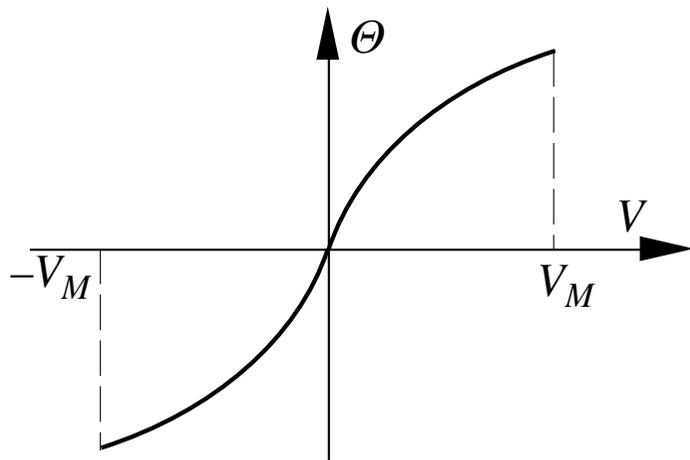
- 1) perdite ohmiche nelle armature e nei terminali (non hanno resistività nulla), quando è presente corrente
- 2) perdite ohmiche nel dielettrico (non ha resistività infinita), quando è presente tensione

Se ne tiene conto con schemi equivalenti comprendenti resistori ( $R_1$  in serie e  $R_2$  in parallelo, rispettivamente)



# Perdite nei condensatori reali

Nel funzionamento in alta frequenza possono comparire perdite per isteresi nel dielettrico, dovute alla perdita di linearità e comparsa di isteresi nella caratteristica  $\mathcal{D}-v$  (mentre a bassa frequenza il comportamento si presenta ideale). Le perdite per unità di volume in ogni ciclo sono proporzionali all'area del ciclo di isteresi e se ne può tenere conto con un resistore in parallelo a  $C$ , come la precedente  $R_2$ .



# Induttore ideale

**Definizione:** è il bipolo che, convenzionato da utilizzatore, verifica le equazioni:

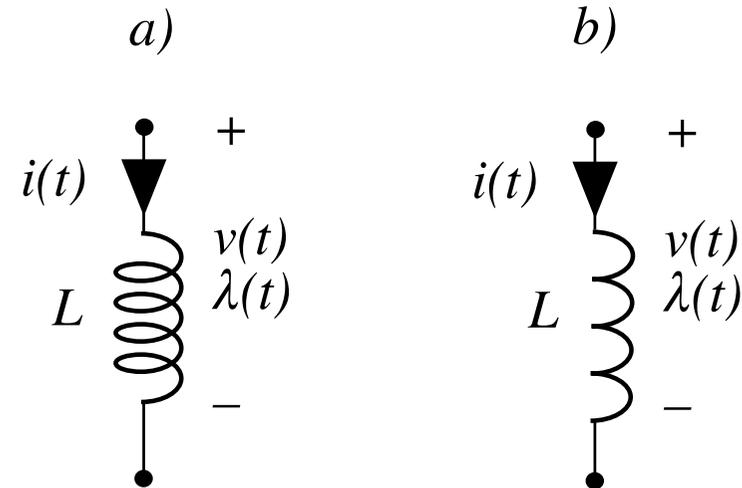
$$\lambda = L i \quad , \quad i = \frac{1}{L} \lambda = \Gamma \lambda$$

sono equazioni lineari algebriche ove

$L$ : induttanza [H]

$\Gamma=1/L$ : inertanza [ $H^{-1}$ ] (poco usata)

nell'**induttore ideale**  $L$  (e  $\Gamma$ ) è costante.

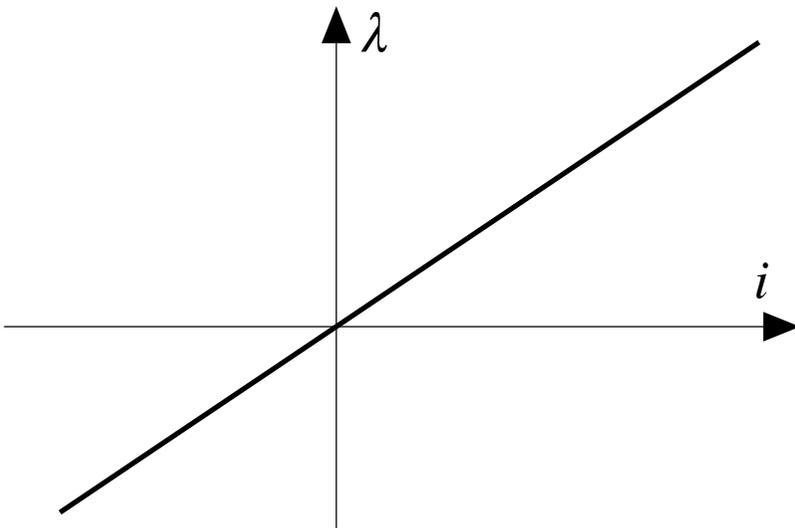


# Caratteristica esterna $i$ - $\lambda$

Esiste una sola caratteristica esterna  $i$ - $\lambda$

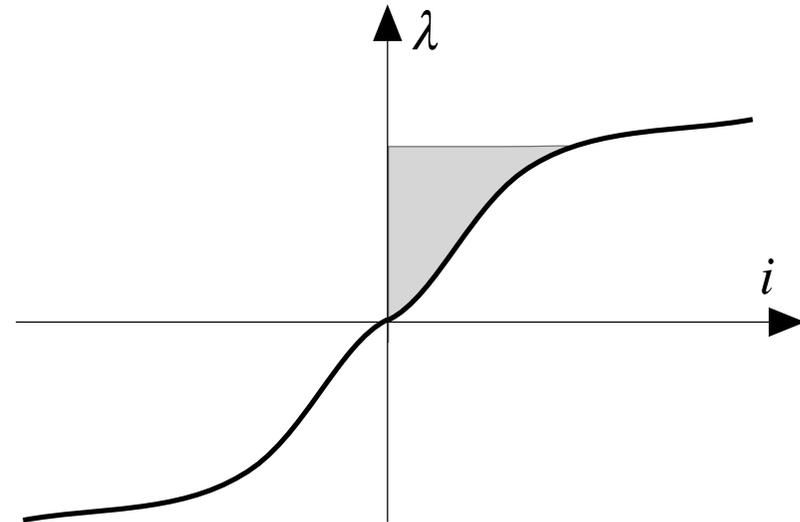
Induttore ideale  $\lambda = L i$

$L = \text{costante}$



Induttore non ideale  $\lambda = \lambda(i)$

$L = \text{variabile con } \lambda \text{ e } i$



# Comportamento energetico -1

**Lavoro elettrico infinitesimo** entrante nell'induttore ideale nell'intervallo  $dt$ :

$$d\mathcal{L} = p dt = i v dt = i d\lambda = i d(Li) = i L di$$

**Lavoro elettrico finito** entrante in  $(t_o, t^*)$ , ossia tra l'istante  $t_o$  in cui  $\lambda_o = \lambda(t_o)$  e  $i_o = i(t_o)$  e l'istante  $t^*$  in cui  $\lambda^* = \lambda(t^*)$  e  $i^* = i(t^*)$ :

$$\Delta\mathcal{L} = \int_{t_o}^{t^*} p dt = \int_{i_o}^{i^*} L i di = \left[ \frac{L}{2} i^2 \right]_{i_o}^{i^*} = \frac{L}{2} i^{*2} - \frac{L}{2} i_o^2$$

## Comportamento energetico -2

$\Delta\mathcal{L}$  è una funzione di stato di  $i$  (ossia dei suoi valori istantanei  $i_0$  e  $i^*$ ): nel processo opposto, quando  $i$  ritorna da  $i^*$  a  $i_0$ , entra il lavoro  $\Delta\mathcal{L}'$  opposto a  $\Delta\mathcal{L}$ , ossia il lavoro prima assorbito è reso (erogato).

→ il lavoro scambiato  $\Delta\mathcal{L}$  è conservativo, ovvero

→ il lavoro elettrico assorbito  $\Delta\mathcal{L}$  dall'induttore è immagazzinato in **energia induttiva**  $w_L$ :

$$\Delta\mathcal{L} = \Delta w_L$$

che poi può essere resa.

Eseguendo questa sola conversione energetica, l'induttore ideale è un **bipolo perfetto: un accumulatore perfetto**

Inoltre, potendo erogare il lavoro precedentemente accumulato (e non più di questo) l'induttore è un **bipolo passivo**

## Comportamento energetico -3

Il lavoro assorbito è accumulato per poter essere reso successivamente

$$\Delta\mathcal{L} = \Delta w_L$$

**In Fisica la potenzialità di compiere lavoro è energia immagazzinata, è una forma di energia potenziale**

**lavoro assorbito = incremento di energia immagazzinata,**

**lavoro erogato = decremento di energia immagazzinata.**

In questo caso l'energia immagazzinata si chiama induttiva

Come per ogni energia potenziale ne va definito il livello zero.

# Energia induttiva dell'induttore ideale

L'energia induttiva si pone nulla quando l'induttore è a riposo:

se  $i=0$  e  $\lambda=0 \rightarrow w_L=0$

Si ha quindi :

$$w_L = \left[ \frac{L}{2} i^2 \right]_0^i = \frac{L}{2} i^2 = \frac{1}{2} i \lambda = \frac{1}{2L} \lambda^2$$

$w_L$  è una **funzione di stato** di  $i$  e  $\lambda$  che sono le **variabili di stato**

$w_L$  è una funzione pari (non dipende dal riferimento di  $i$ )

$w_L$  è sempre positiva,  $w_L > 0$ , se  $i \neq 0$  e  $\lambda \neq 0$

La tensione  $v$  non è una variabile energetica (non è una variabile di stato)

n.b.: l'accumulo di tutto il lavoro entrante in energia si verifica anche se  $L$  non è costante, basta che esistano le relazioni  $\lambda = \lambda(i)$  e  $i = i(\lambda)$  monotone ed invertibili  
in tal caso l'**induttore è perfetto ma non ideale** e le espressioni di  $w_L$  risultano diverse e più complesse

# Equazione differenziale $i-v$

Per studiare un induttore inserito in rete le precedenti relazioni non bastano: dobbiamo considerare anche la tensione.

Per ottenere l'equazione controllata in corrente:

dall'equazione  $\lambda = L i$  dell'**induttore ideale**

e  $v = d\lambda / dt$  si ottiene:

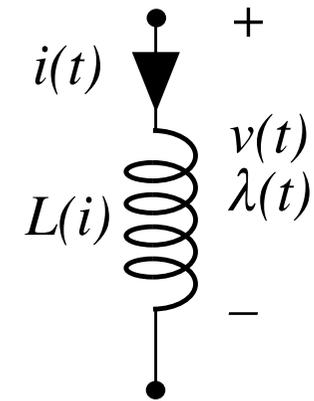
$$v = L \frac{di}{dt}$$

è un'equazione funzionale del tipo:

$$F[v(t), i(t)] = v - L di/dt = 0$$

è un'equazione differenziale lineare

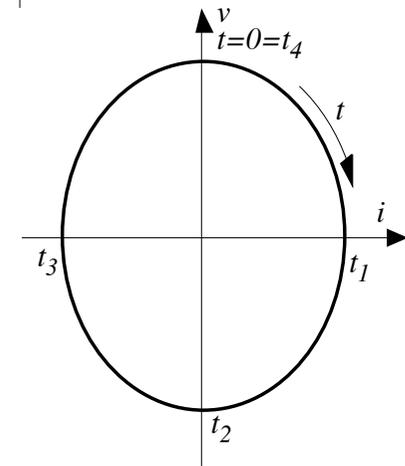
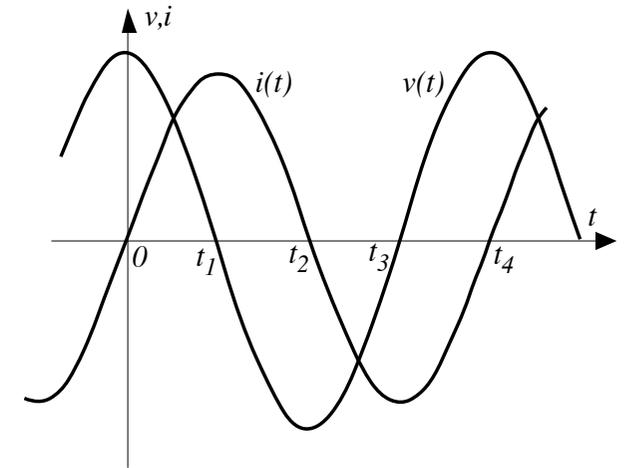
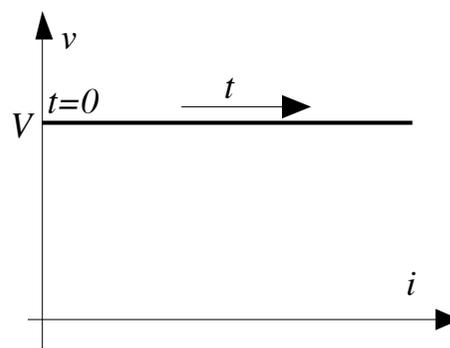
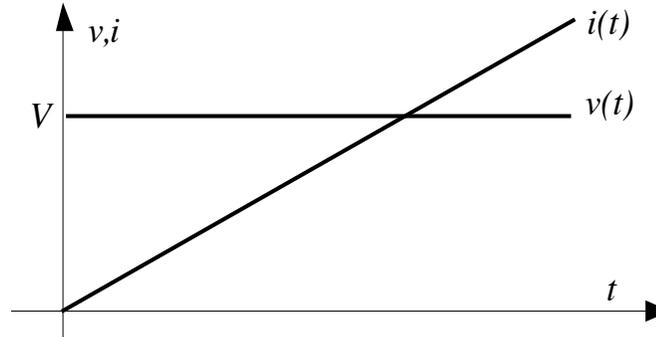
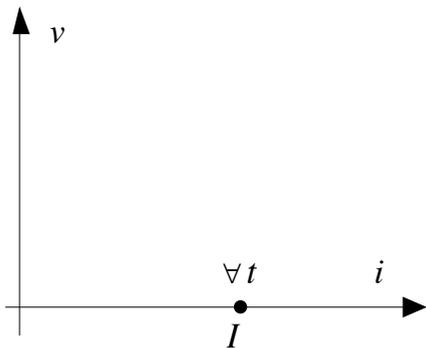
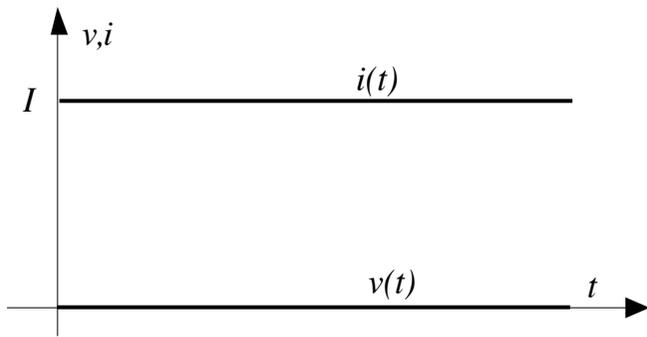
ad essa non corrisponde una sola caratteristica esterna  $i-v$



# Caratteristiche esterne $i-v$

Cambiano con il regime di  $i-v$ : da  $v = L di/dt$

$$i = I \rightarrow v \equiv 0 \quad i = Kt \rightarrow v = LK = V \quad i = I_M \sin \omega t \rightarrow v = \omega L I_M \cos \omega t$$



# Equazione integrale $i-v$

Per ottenere l'equazione controllata in tensione (inversa di  $v = L di/dt$ ): dall'equazione  $i = \lambda / L$  dell'**induttore ideale** e dalla definizione di  $\lambda$  discende:

$$i(t) = \frac{1}{L} \int_{-\infty}^t v(t') dt'$$

se è nota  $i(t_o) = \lambda(t_o)/L$ , è preferibile la seguente:

$$i(t) = \frac{1}{L} \left[ \lambda(t_o) + \int_{t_o}^t v(t') dt' \right] = i(t_o) + \frac{1}{L} \int_{t_o}^t v(t') dt'$$

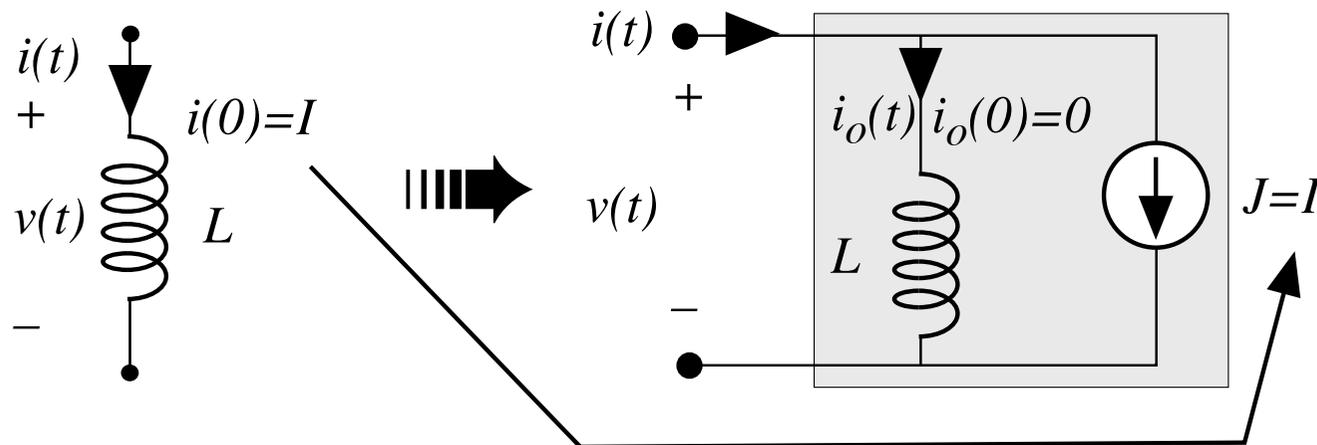
- $i(t_o)$  e  $\lambda(t_o)$  sono i **valori iniziali** (n.b.: delle variabili di stato)
- se l'induttore è carico in  $t_o$ , ossia  $i(t_o) \neq 0$ , la relazione non è lineare.

# Circuito equivalente linearizzato

Quando servono relazioni lineari, può essere usato uno schema equivalente dell'induttore carico, ove l'induttore è scaricato (=linearizzato) e compare un generatore ideale di corrente costante per tener conto del valore iniziale  $i(0)=I$

$$i(t) = i(0) + \frac{1}{L} \int_0^t v(t') dt'$$

$$i_o(t) = \frac{1}{L} \int_0^t v(t') dt'$$

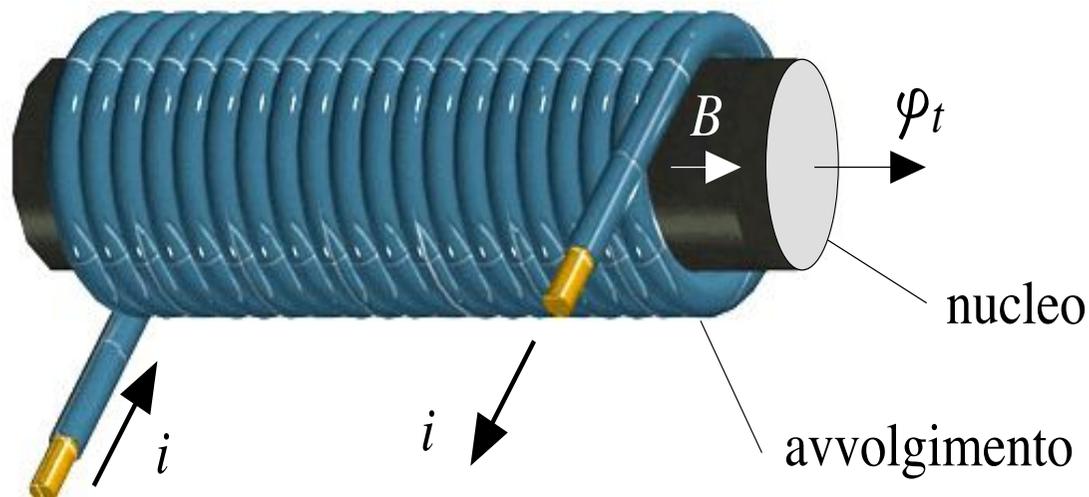


# Induttori reali

Gli induttori reali più comuni sono di tipo magnetico, ovvero costituiti da un avvolgimento (circuito induttore) realizzato con un conduttore di sezione più o meno sottile. Quando vi è applicata la corrente  $i$ , esso produce il flusso di induzione magnetica concatenato  $\varphi_c$  (che è un multiplo del flusso sulla sezione  $\varphi_t$ ) e corrisponde all'integrale di tensione,  $\lambda = \varphi_c$ :

$$\rightarrow \quad \varphi_c = L i$$

$L$  dipende dalla geometria e dalle proprietà del mezzo ove si sviluppa  $\varphi_c$



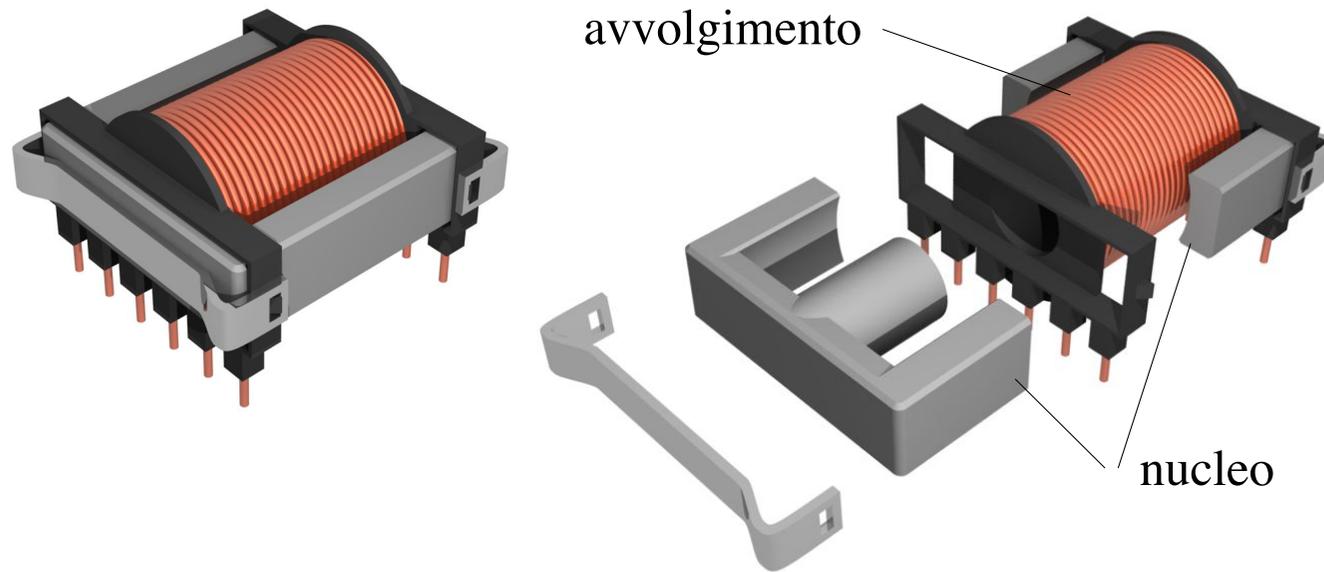
# Induttori reali



Circuiti induttori ad asse rettilineo (solenoidi) e circolare (toroidi) con induttanze di frazioni di mH per correnti dell'ordine di  $10^0 \div 10^1$  A.

L'avvolgimento è avvolto su un nucleo in ferrite, dotato di alta permeabilità, che canalizza ed intensifica il flusso di induzione

# Induttori reali



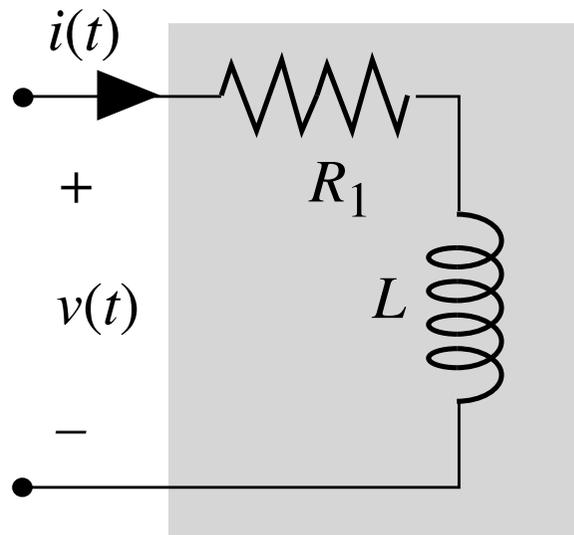
Induttore con nucleo ferromagnetico e sua vista esplosa.  
Le parti grigie costituiscono il nucleo in ferrite ad elevata permeabilità magnetica

# Perdite negli induttori reali

Gli induttori reali non sono perfetti (e nemmeno ideali) e sono sedi di dissipazioni, oltre che di accumulo di energia. Vi si verificano anzitutto:

- 1) perdite ohmiche nell'avvolgimento (non ha resistività nulla), quando è presente corrente

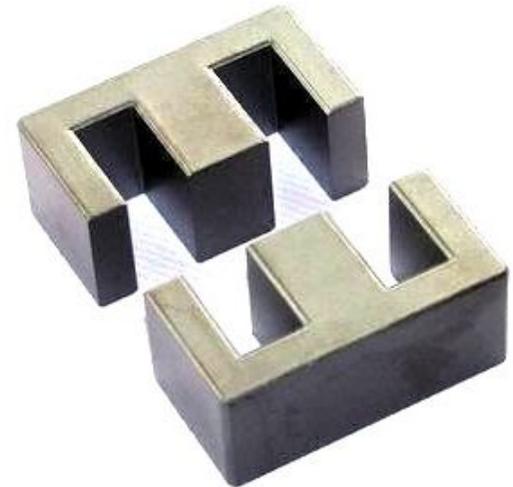
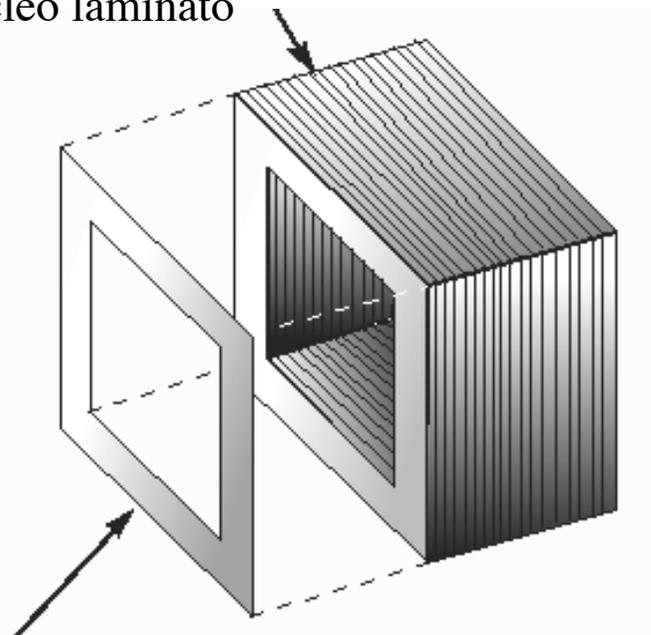
Se ne tiene conto con uno schema equivalente comprendente il resistore  $R_1$



# Perdite negli induttori reali

Negli induttori con nucleo ferromagnetico (realizzato con lamierini ferro-silicio o ferriti) si manifestano anche perdite per **isteresi magnetica** e per **correnti parassite**, chiamate complessivamente **perdite nel nucleo** o **perdite nel ferro**.

nucleo laminato



# Perdite negli induttori reali

Le **perdite per isteresi magnetica** per unità di volume in ogni ciclo sono proporzionali all'area del ciclo di isteresi.

Delle **perdite nel ferro** complessive si può tenere conto introducendo un resistore  $R_2$  di opportuno valore in parallelo ad  $L$ .

