

# 1 Lezione del 17-10-24

## 1.1 Condensatori

Introduciamo un nuovo dipolo: il **condensatore** o *capacitore*. Si indica come:



ed è costituito da due armature di materiale conduttore, inframezzate da un **dielettrico**.

Il verso di percorrenza nei condensatori, come nei resistori, è irrilevante. La loro funzione è quella di accumulare energia, secondo la legge:

$$q(t) = C \cdot v(t)$$

dove  $C$  è la **capacità**, misurata in Farad (F).

Nota la superficie delle armature e la distanza fra di esse, si può calcolare la capacità come:

$$C = \varepsilon \cdot \frac{s}{d}$$

Nel caso di dielettrici, si indica con  $\varepsilon_0$  la costante dielettrica introdotta e si scrive:

$$C = \varepsilon \cdot \varepsilon_0 \cdot \frac{s}{d}$$

Si ricorda che il Farad è un'unità di misura molto grande, e solitamente si usano i sottomultipli:

Simbolo	Ordine
mF	$10^{-3}$
$\mu$ F	$10^{-6}$
nF	$10^{-9}$
pF	$10^{-12}$

Diciamo che il condensatore ideale è:

- **Lineare:** dalla legge  $q(t) = C \cdot v(t)$ ;
- **Tempo-invariante:** trascurando cambi di temperatura, si comportano come i resistori;
- **Con memoria:** visto che legano tensione a carica, dobbiamo prendere la corrente come derivata della carica:

$$i(t) = \frac{dq(t)}{dt} = \frac{d}{dt}(C \cdot v(t)) = C \frac{dv(t)}{dt}$$

Possiamo quindi integrare:

$$v(t) = \int_{-\infty}^t \frac{1}{C} \cdot i(\tau) d\tau = \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i(\tau) d\tau = \frac{1}{C} \left[ \int_{-\infty}^{t_0} i(\tau) d\tau + \int_{t_0}^t i(\tau) d\tau \right] = v(t_0) + \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i(\tau) d\tau$$

Abbiamo quindi che la tensione sul condensatore dipende dalle tensioni precedenti  $v(t_0)$ , ergo è un componente con memoria.

- **Passivo:** anche qui possiamo definire  $p(t)$  e derivare:

$$p(t) = v_C(t)i_C(t) = v_C(t) \cdot C \frac{dv_C(t)}{dt}$$

da cui si ottiene che  $p(t)$  ha qualsiasi segno. Vediamo quindi l'energia:

$$w(t) = \int_{-\infty}^t p(\tau) d\tau = \int_{-\infty}^t C v_C(\tau) \frac{dv_C(\tau)}{d\tau} d\tau = C \int_{-\infty}^t v_C(\tau) dv_C(\tau) = C \left[ \frac{1}{2} v_C^2(\tau) \right]_{-\infty}^t$$

da cui si ha, risolvendo:

$$w(t) = \frac{1}{2} C v_C^2(t) - \frac{1}{2} C v_C^2(-\infty)$$

Assumendo  $v_C^2(-\infty) = 0$ , cioè condensatore inizialmente scarico, si ha  $w(t) \geq 0$ , ergo è un componente passivo. Solo nel caso in cui parte da carico il condensatore può (temporaneamente) erogare energia.

Notiamo un caso particolare: se siamo in continua,  $i_C(t) = \frac{C dv_C(t)}{dt} = 0$  e il condensatore si comporta come un **aperto**.

## 1.2 Induttori

Introduciamo un nuovo dipolo: l'**induttore** o *induttanza*. Si indica come:



ed è costituito da spire di materiale ferromagnetico avvolte attorno a un dielettrico.

La loro funzione è ancora quella di accumulare energia, secondo la legge:

$$\phi(t) = L \cdot i_L(t)$$

dove  $L$  è l'**induttanza**, misurata in Henry (H), e  $\phi$  è il **flusso magnetico**, misurata in Weber (Wb). L'induttanza dipende dalla geometria dell'induttore, e ad esempio in un solenoide di  $N$  spire di superficie  $s$  su una lunghezza  $l$  è:

$$L = \mu \cdot \frac{S}{l} \cdot N^2 = \mu_0 \cdot \mu_r \frac{S}{l} N^2$$

Vediamo quindi le proprietà:

- **Lineare:** sempre per la legge  $\phi(t) = L \cdot i_L(t)$ ;
- **Tempo-invariante:** il flusso interno dipende solo dalla corrente;
- **Con memoria:** possiamo derivare la legge:

$$v_L(t) = \frac{d\phi(t)}{dt} = \frac{d(Li_L(t))}{dt} = L \frac{di_L(t)}{dt} = v_L(t)$$

e ricavare e derivare la corrente  $i_L(t)$ :

$$i_L(t) = \frac{1}{L} \int_{-\infty}^t v_L(\tau) d\tau = i_L(t_0) + \frac{1}{L} \int_{t_0}^t v_L(\tau) d\tau$$

da dove si ricava che, come il capacitore, l'induttore ha memoria di uno stato iniziale a  $t_0$ .

- **Passivo:** ritroviamo la potenza:

$$p(t) = v_C(t)i_C(t) = L \frac{di_C(t)}{dt} \cdot i_L(t)$$

da cui si ottiene che  $p(t)$  ha qualsiasi segno. Vediamo quindi l'energia:

$$w(t) = \int_{-\infty}^t p(\tau) d\tau = \int_{-\infty}^t L \frac{di_L(\tau)}{d\tau} \cdot i_L(\tau) d\tau = L \int_{-\infty}^t i_L(\tau) di_L(\tau)$$

da cui si ha:

$$w(t) = \frac{1}{2} L i_L^2(t) - \frac{1}{2} L i_L^2(-\infty)$$

Come prima, assumendo  $i_L^2(\infty) = 0$ , cioè induttore inizialmente scarico, si ha  $w(t) \geq 0$ , e che l'induttore è un componente passivo (salvo parta da carico).

Vediamo qui un caso particolare: se siamo in continua,  $v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} = 0$ , ergo l'induttore si comporta come un cortocircuito.

### 1.2.1 Induttori mutuamente accoppiati

Si possono avere due induttanze accoppiate fra di loro attraverso l'effeto del magnetico generato da entrambe sulle reciproche spire, cioè:

$$\begin{cases} \phi_1(t) = \phi_{1.1} \pm \phi_{1.2} = L_1 \cdot i_1(t) \pm M i_2(t) \\ \phi_2(t) = \dots = L_2 \cdot i_2(t) \pm M i_1(t) \end{cases}$$

dove  $M$  prende il nome di **coefficiente di mutua induzione**. Si ha quindi, derivando:

$$\begin{cases} v_1(t) = L_1 \frac{di_1(t)}{dt} \pm M \frac{di_2(t)}{dt} \\ v_2(t) = L_2 \frac{di_2(t)}{dt} \pm M \frac{di_1(t)}{dt} \end{cases}$$

Gli induttori mutuamente accoppiati vengono detti **quadripoli** o **doppi dipoli**, in quanto hanno effettivamente 4 poli.

Si calcola la potenza semplicemente sommando le potenze sulle singole induttanze:

$$\begin{aligned} p(t) &= v_1(t)i_1(t) + v_2(t)i_2(t) \\ &= \left( L_1 \frac{di_1(t)}{dt} \pm M \frac{di_2(t)}{dt} \right) \cdot i_1(t) + \left( L_2 \frac{di_2(t)}{dt} \pm M \frac{di_1(t)}{dt} \right) \cdot i_2(t) \\ &= L_1 i_1(t) \frac{di_1(t)}{dt} + L_2 i_2(t) \frac{di_2(t)}{dt} \pm M \left( i_1(t) \frac{di_2(t)}{dt} + \frac{i_2(t) di_1(t)}{dt} \right) \end{aligned}$$

E l'energia integrando la potenza:

$$\begin{aligned} w(t) &= \int_{-\infty}^t p(\tau) d\tau \\ &= L_1 \int_{-\infty}^t i_1(\tau) \frac{di_1(\tau)}{d\tau} d\tau + L_2 \int_{-\infty}^t i_2(\tau) \frac{di_2(\tau)}{d\tau} d\tau \pm M \int_{-\infty}^t \left[ i_1(\tau) \frac{di_2(\tau)}{d\tau} + i_2(\tau) \frac{di_1(\tau)}{d\tau} \right] d\tau \\ &= L_1 \cdot \frac{1}{2} i_1^2(t) + L_2 \cdot \frac{1}{2} i_2^2(t) \pm M \int_{-\infty}^t \frac{d(i_1(\tau) \cdot i_2(\tau))}{d\tau} d\tau = L_1 \cdot \frac{1}{2} i_1^2(t) + L_2 \cdot \frac{1}{2} i_2^2(t) \pm M i_1(t) i_2(t) \end{aligned}$$

Si può dimostrare che  $M \leq \sqrt{L_1 L_2}$ , e nel caso  $M = \sqrt{L_1 L_2}$  si parla di **accoppiamento ideale**. Nel caso peggiore si ha quindi:

$$w = \frac{1}{2} L_1 i_1^2(t) + \frac{1}{2} L_2 i_2^2(t) - \sqrt{L_1 L_2} i_1(t) i_2(t) = \frac{1}{2} \left( \sqrt{L_1} i_1(t) - \sqrt{L_2} i_2(t) \right)^2 \geq 0$$

ergo, salvo caricamenti iniziali, le induttanze mutuamente accoppiate sono componenti **passivi**.