

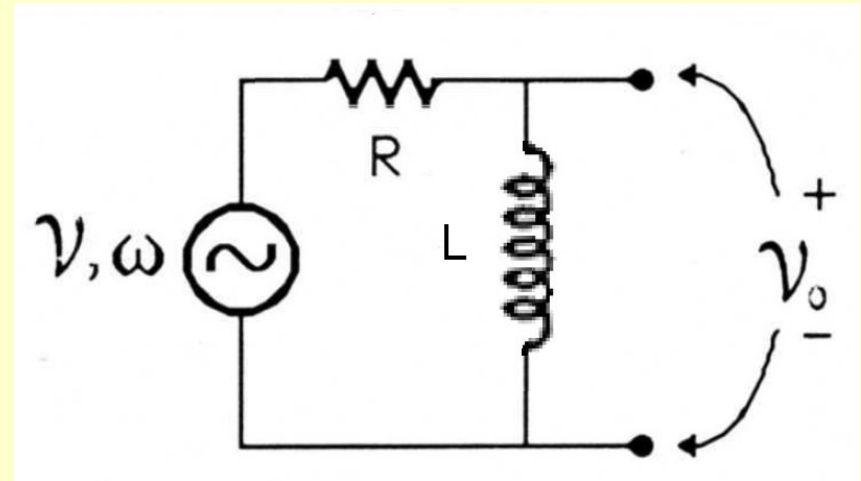
# Circuito RL

Applicando al circuito accanto la regola del partitore di tensione otteniamo

$$V_0 = V \frac{j\omega L}{R + j\omega L} = V \frac{1}{1 - j \frac{f_L}{f}}$$

con  $f_L = 1 / (2 \pi L/R)$  e  $f = \omega / 2 \pi$ .

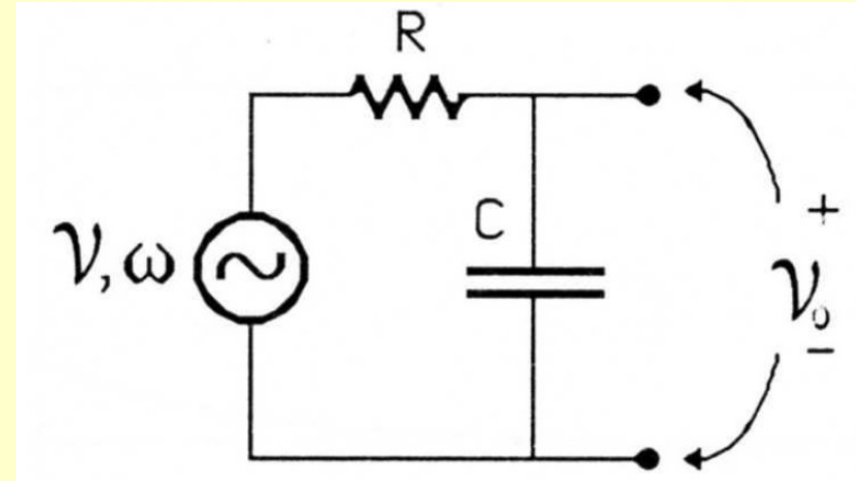
Si ottiene una relazione identica a quella per il circuito passa alto e quindi per il circuito RL valgono tutti i risultati ottenuti per il circuito CR.



# Filtro passa basso

Applicando al circuito accanto la regola del partitore di tensione otteniamo

$$V_0 = V \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R + \frac{1}{j\omega C}} = V \frac{1}{1 + j \frac{f}{f_H}}$$



con  $f_H = 1 / (2 \pi RC)$  frequenza di taglio superiore

Definiamo poi

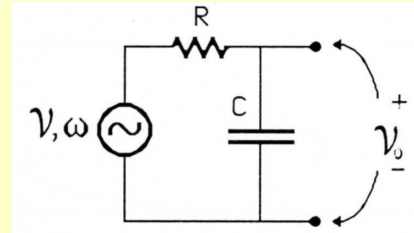
$$\mathcal{A}_H = \frac{V_0}{V} = |\mathcal{A}_H| \cdot \exp j\theta_H \longrightarrow$$

$$\begin{cases} |\mathcal{A}_H| = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{f}{f_H}\right)^2}} \\ \theta_H = -\text{atan} \frac{f}{f_H} \end{cases}$$

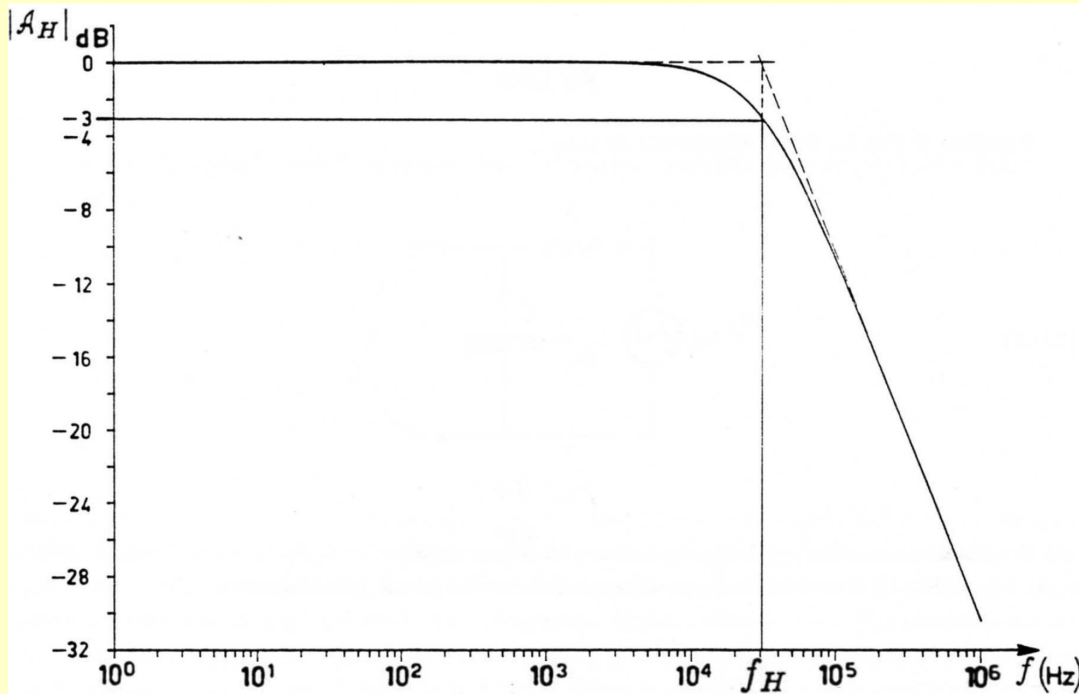
Esprimendo il  $|\mathcal{A}_H|$  in dB si ha

$$|\mathcal{A}_H|_{dB} = -10 \log \left( 1 + \left( \frac{f}{f_H} \right)^2 \right)$$

# Filtro passa basso



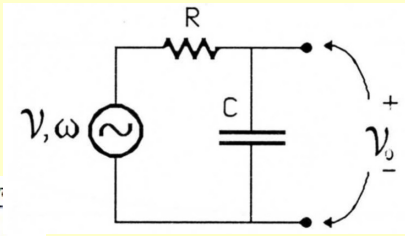
$$|\mathcal{A}_H|_{dB} = -10 \log \left( 1 + \left( \frac{f}{f_H} \right)^2 \right)$$



## Diagramma di ampiezza

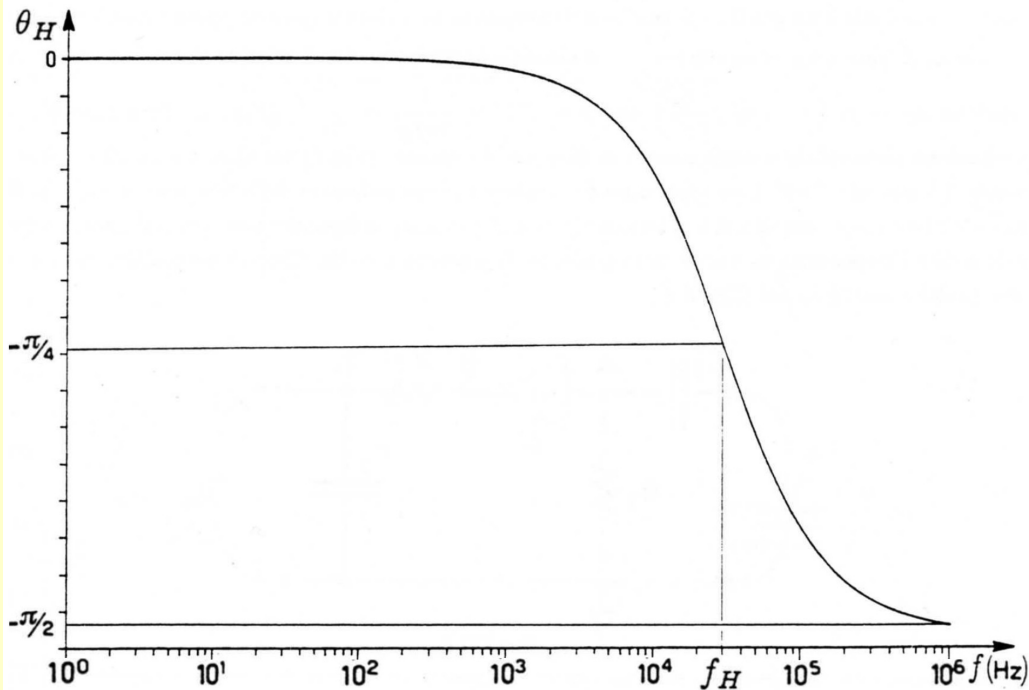
- pendenza alte frequenze =  
- 6 dB / ottava (= - 20 dB /decade)
- per  $f \ll f_H$   $|\mathcal{A}_H|_{dB} \approx 0 \rightarrow |v_o| \approx |v|$   
(resistenza trascurabile rispetto all'impedenza del condensatore)
- per  $f = f_H$   $|\mathcal{A}_H|_{dB} \approx -3 \text{ dB} \rightarrow |\mathcal{A}_H| \approx 1/\sqrt{2}$

# Filtro passa basso



Per quanto riguarda la fase, si ha:

$$\theta_H = - \operatorname{atan} \frac{f}{f_H}$$



## Diagramma di fase

- per  $f \ll f_H$   $\theta_H \rightarrow 0$  (in tali condizioni  $v = v_0$  in ampiezza e fase )
- per  $f \gg f_H$   $\theta_H \rightarrow -\pi / 2$   
(  $v_0$  è in ritardo di  $\frac{1}{4}$  di periodo rispetto a  $v$  )

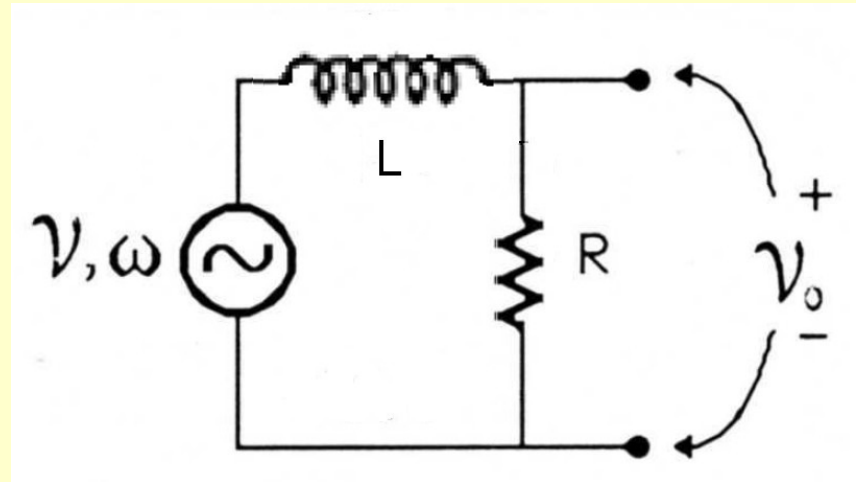
# Circuito LR

Applicando al circuito accanto la regola del partitore di tensione otteniamo

$$V_0 = V \frac{R}{R + j\omega L} = V \frac{1}{1 + j \frac{f}{f_H}}$$

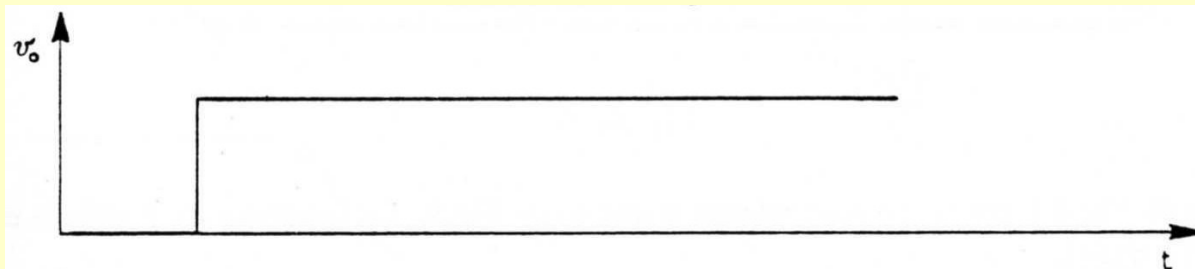
con  $f_H = 1 / (2 \pi L/R)$  e  $f = \omega / 2 \pi$ .

Si ottiene una relazione identica a quella per il circuito passa basso e quindi per il circuito LR valgono tutti i risultati ottenuti per il circuito RC.

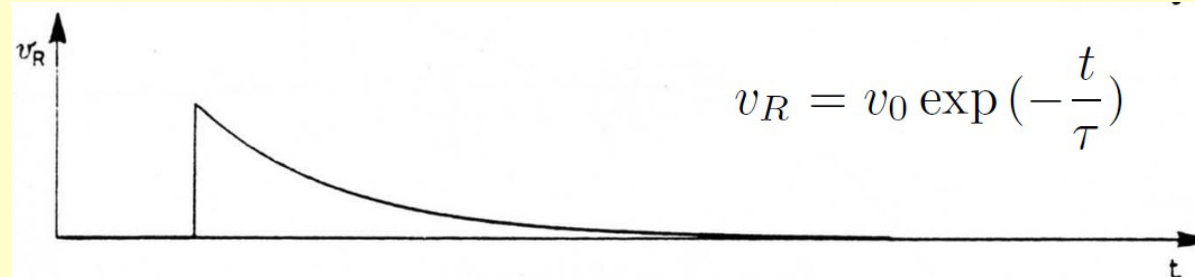
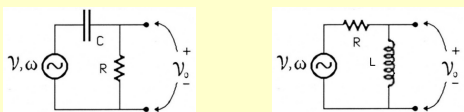


# Risposta di un filtro ad un segnale a gradino

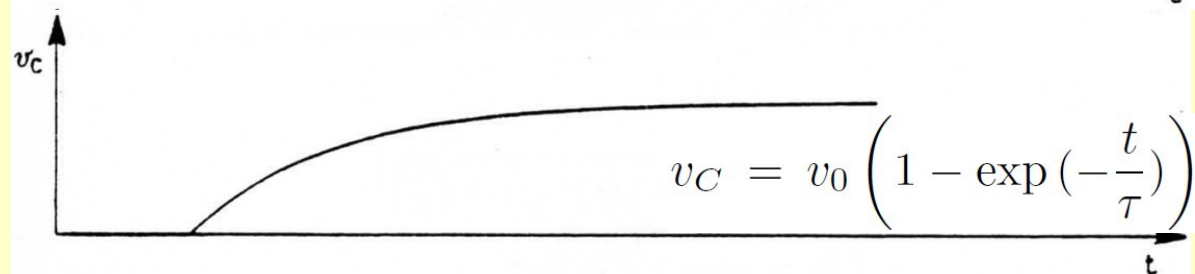
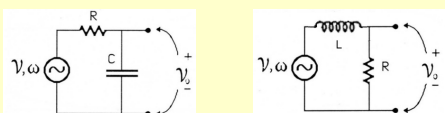
Tensione ingresso



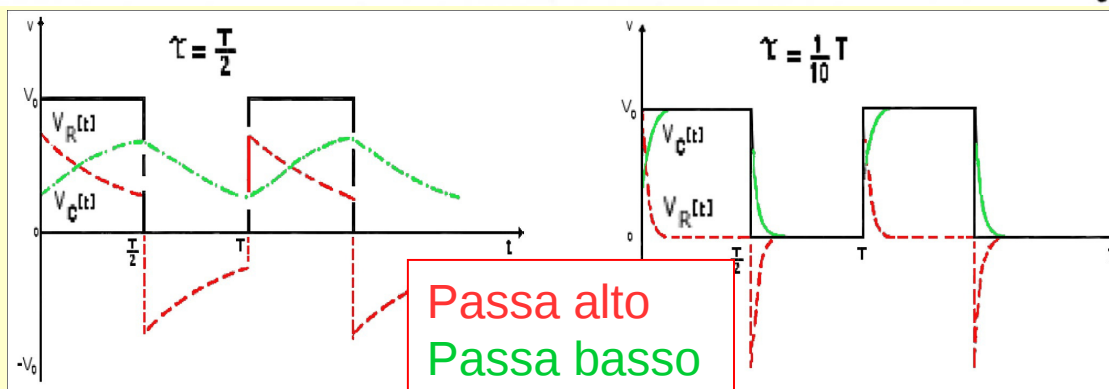
Filtro passa alto



Filtro passa basso



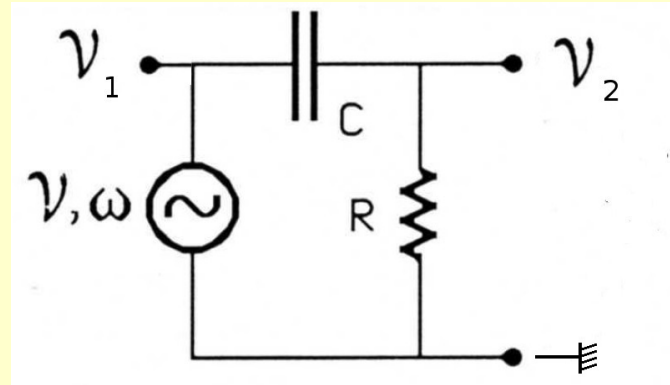
Risposta a una onda quadra



$$|t(90\%) - t(10\%)| = 2.2 \tau$$

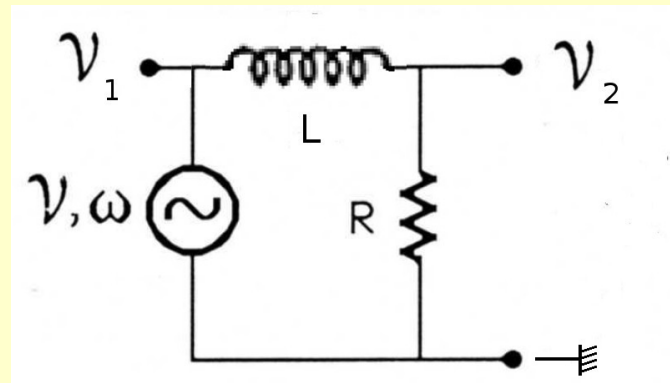
# Misure di banda passante

## Circuito CR



Si inviano i segnali prelevati ai capi del generatore e della resistenza ai canali 1 e 2 dell'oscillografo per misurarne l'ampiezza e la fase relative al variare della frequenza

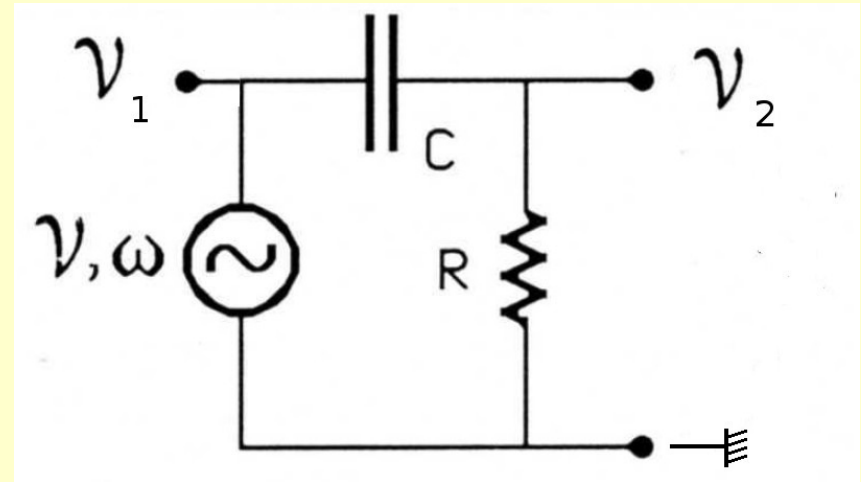
## Circuito LR



# Circuito CR

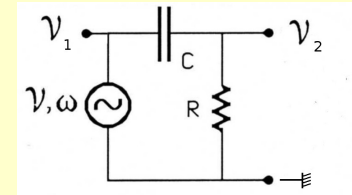
## Operazioni

- 1) misurare preliminarmente C con multimetro LCR
- 2) scegliere il valore di R in modo da avere una “frequenza di taglio inferiore” di circa 10 kHz
- 3) montare il circuito
- 4) studiare l'andamento in funzione di f (tra 100 Hz e 1 MHz, a passi 1,2,5,10) del rapporto tra le ampiezze dei segnali  $v_2$  e  $v_1$  e della loro differenza di fase
- 5) sostituito  $v_1$  con un generatore di onda quadra, misurare il tempo di discesa del segnale di uscita





# Circuito CR



## TABULATO

### Operazioni

- 1) misura  $C$  con multimetro LCR
- 2) scelta di  $R$
- 3) studio ampiezza e fase segnale di uscita
- 4) misura del tempo di discesa del segnale di uscita con onda quadra in ingresso

MISURE CON FILTRI

GRUPPO  
DATA  
POSTO

STRUMENTI UTILIZZATI

GENERATORE TENSIONE Ampiezza  $V=$   $\Delta V=$   
OSCILLOSCOPIO

CIRCUITO CR

SCHEMA CIRCUITO

MISURE PRELIMINARI CON MISURATORE RLC

Misura  $C_x$   $C_x=$   $\Delta C_x=$

Scelta  $R$   $R=$   $\Delta R=$

ANDAMENTO TENSIONE USCITA IN FUNZIONE DELLA FREQUENZA

$f$ ( )	$V_1$ (div)	$\Delta V_1$ (div)	$S_1(V/div)$	$V_2$ (div)	$\Delta V_2$ (div)	$S_2(V/div)$	$t$ (div)	$\Delta t$ (div)	$S_t$ (s/div)

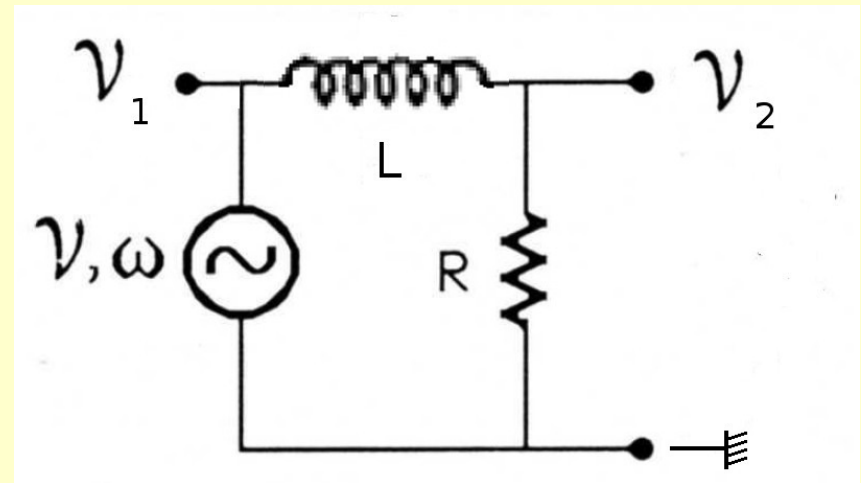
MISURA COSTANTE DI TEMPO

SEGNALE DI INGRESSO (ONDA QUADRA)				
FREQUENZA	$f$ ( )	$\Delta f$ ( )		
PERIODO	$T$ ( )	$\Delta T$ ( )		
AMPIEZZA	$V$ ( )	$\Delta V$ ( )		
SEGNALE IN USCITA				
AMPIEZZA	$V$ ( )	$\Delta V$ ( )		
$t$ (10%)				
$t$ (90%)				

# Circuito LR

## Operazioni

- 1) misurare preliminarmente  $L$  con multimetro LCR
- 2) scegliere il valore di  $R$  in modo da avere una "frequenza di taglio superiore" di circa 10 kHz
- 3) montare il circuito
- 4) studiare l'andamento in funzione di  $f$  (tra 100 Hz e 1 MHz, a passi 1,2,5,10) del rapporto tra le ampiezze dei segnali  $v_2$  e  $v_1$  e della loro differenza di fase
- 5) sostituito  $v_1$  con un generatore di onda quadra, misurare il tempo di salita del segnale di uscita



**CIRCUITO LR**

# Circuito LR

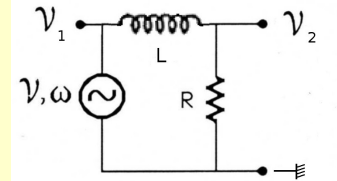
SCHEMA  
CIRCUITO**MISURE PRELIMINARI CON MISURATORE RLC**Misura  $L_x$ 

Lx=

 $\Delta L_x$ =

Scelta R

R=

 $\Delta R$ =**TABULATO****Operazioni**

- 1) misura L con multimetro LCR
- 2) scelta di R
- 3) studio ampiezza e fase segnale di uscita
- 4) misura del tempo di salita del segnale di uscita con onda quadra in ingresso

**ANDAMENTO TENSIONE USCITA IN FUNZIONE DELLA FREQUENZA**

f ( )	V1 (div)	$\Delta V1$ (div)	S1(V/div)	V2 (div)	$\Delta V2$ (div)	S2(V/div)	t (div)	$\Delta t$ (div)	St (s/div)

**MISURA COSTANTE DI TEMPO****SEGNALE DI INGRESSO (ONDA QUADRA)**

FREQUENZA	f ( )	$\Delta f$ ( )
PERIODO	T ( )	$\Delta T$ ( )
AMPIEZZA	V ( )	$\Delta V$ ( )

**SEGNALE IN USCITA**

AMPIEZZA	V ( )	$\Delta V$ ( )			
t (10 %)					
t (90 %)					

# Effetto Hall

Nastro conduttore omogeneo di dimensione infinita lungo x in cui scorre corrente I.

In assenza di campi magnetici:  
 1)  $V_A = V_C$ ,    2)  $I = j t w = qNv t w$   
 con N numero di portatori di carica q (elettroni) per unità di volume

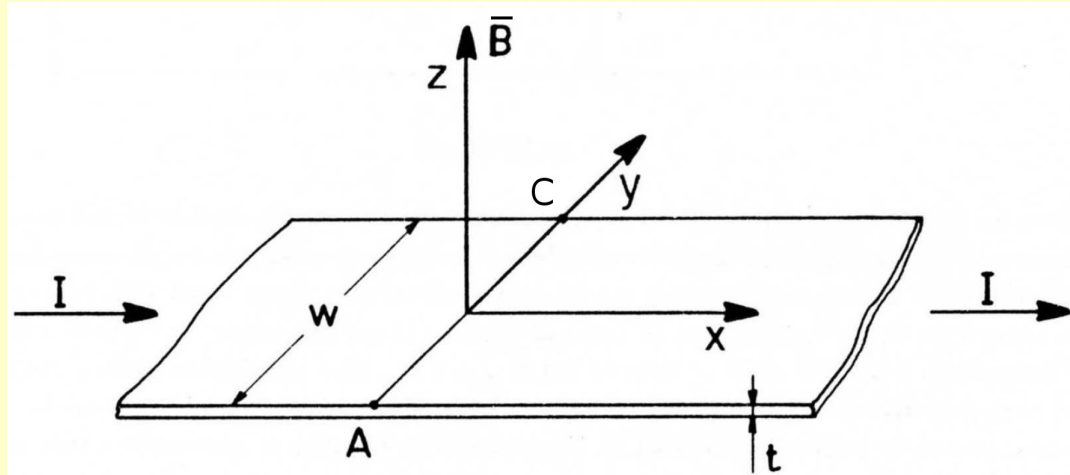
Se a  $t = 0$  si applica un campo di induzione magnetica

i portatori di carica sono sottoposti alla Forza di Lorentz diretta nel verso delle y negative, indipendentemente da q

In breve tempo ( $10^{-18}$  s) si ha accumulo di carica sulla parete destra del conduttore e creazione di un campo elettrico  $\vec{E}_H$  che compensa l'effetto della Forza di Lorentz

$$\vec{E}_H = -\vec{v} \wedge \vec{B} = -\frac{1}{qN} \vec{j} \wedge \vec{B} = \frac{IB}{qNtw} \text{vers } \vec{y}$$

che dà luogo a una ddp di Hall



$$\vec{B} = B \text{ vers } \vec{z}$$

$$\vec{F} = q\vec{v} \wedge \vec{B}$$

$$V_H = V_A - V_C = \int_A^C \vec{E}_H \cdot d\vec{y} = \frac{IB}{qNt}$$

# Effetto Hall

$$V_H = V_A - V_C = \int_A^C \vec{E}_H \cdot d\vec{y} = \frac{IB}{qNt}$$

Per  $B = 1 \text{ T}$  e un nastro di spessore  $t = 1 \text{ mm}$  percorso da  $I = 100 \text{ mA}$  si ha:

- Rame (Cu)

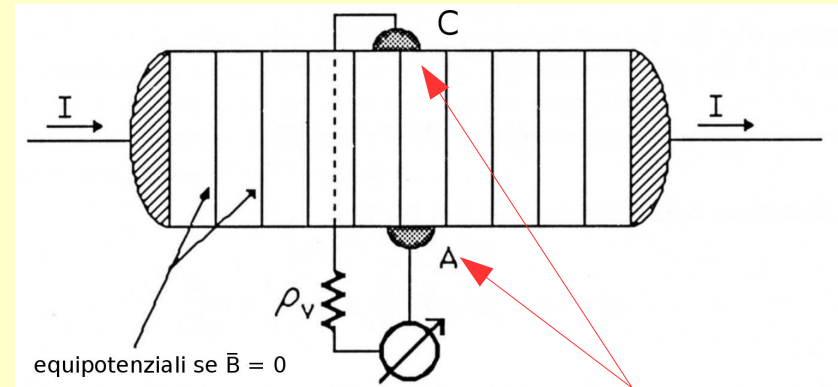
$N = 8.4 \cdot 10^{22} \text{ el/cm}^3 \rightarrow V_H = 3.7 \cdot 10^{-8} \text{ V}$

- Silicio (Si) drogato n (1 ppm Fosforo)

$N \approx 10^{16} \text{ el/cm}^3 \rightarrow V_H \approx 1 \text{ V}$

Noti quindi  $q$ ,  $N$  e  $t$ , dalla misura di  $V_H$  e  $I$  è possibile ottenere una misura della componente di  $B$  ortogonale al nastro ( $B_N$ )

In pratica si ha che  $V_H = k B_N + V_{\text{off}}$   
con  $V_{\text{off}}$  "tensione di offset" presente per  $B_N = 0$  a causa dell'asimmetria dei contatti

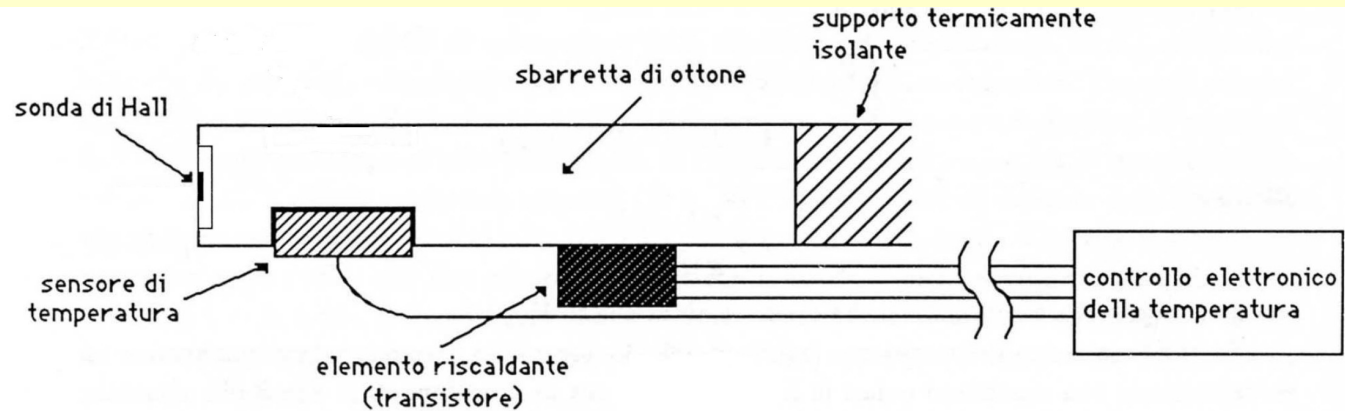


La determinazione di  $V_{\text{off}}$  richiede che  $B_N = 0$ , difficilmente realizzabile a causa del  $B$  terrestre. In pratica  $V_{\text{off}}$  viene ottenuta da due misure a  $180^\circ$  tra loro ( $V_0$  e  $V_\pi$ ) dalla relazione  $V_{\text{off}} = (V_0 + V_\pi)/2$

Per la misura di  $k$  è necessario di disporre di campi  $B$  noti (bobine di Helmholtz)

# Sonda di Hall

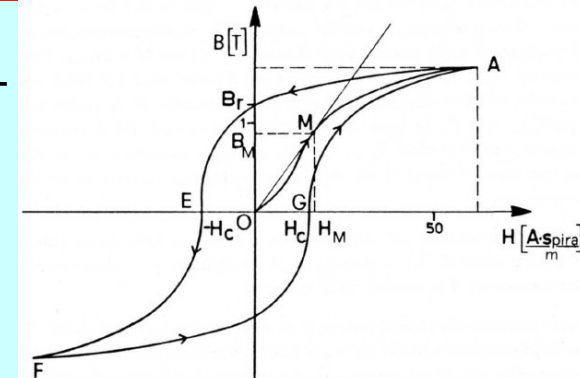
Sia  $k$  che  $V_{\text{off}}$  dipendono fortemente dalla temperatura della sonda. Per una misura precisa è quindi necessaria una termostatazione.



Per aumentare la sensibilità della sonda essa viene posta all'interno di un involucro di materiale ferromagnetico che ha la proprietà di “catturare” il maggior numero di linee di  $B$ .

Il notevole aumento della sensibilità ha i seguenti svantaggi:

- la risposta della sonda perde di linearità per campi  $> 10^{-4}$  T
- si evidenziano fenomeni di isteresi, ovvero per un fissato valore di  $B_N$  la tensione in uscita dipende non solo da  $B_N$  e da  $V_{\text{off}}$  ma anche dalla “storia precedente”, ovvero dalla massima ampiezza di  $B_N$  misurata precedentemente.



Più realisticamente avremo quindi:

$$V_H = k_H B_N + V_{\text{off}} + V_{\text{IS}} = V_H^* + V_{\text{off}} + V_{\text{IS}}$$

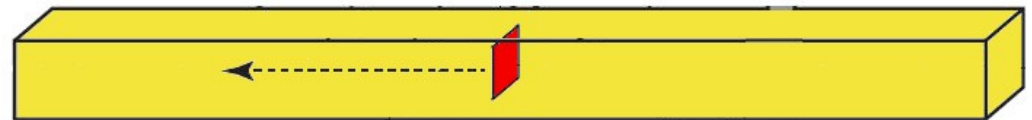
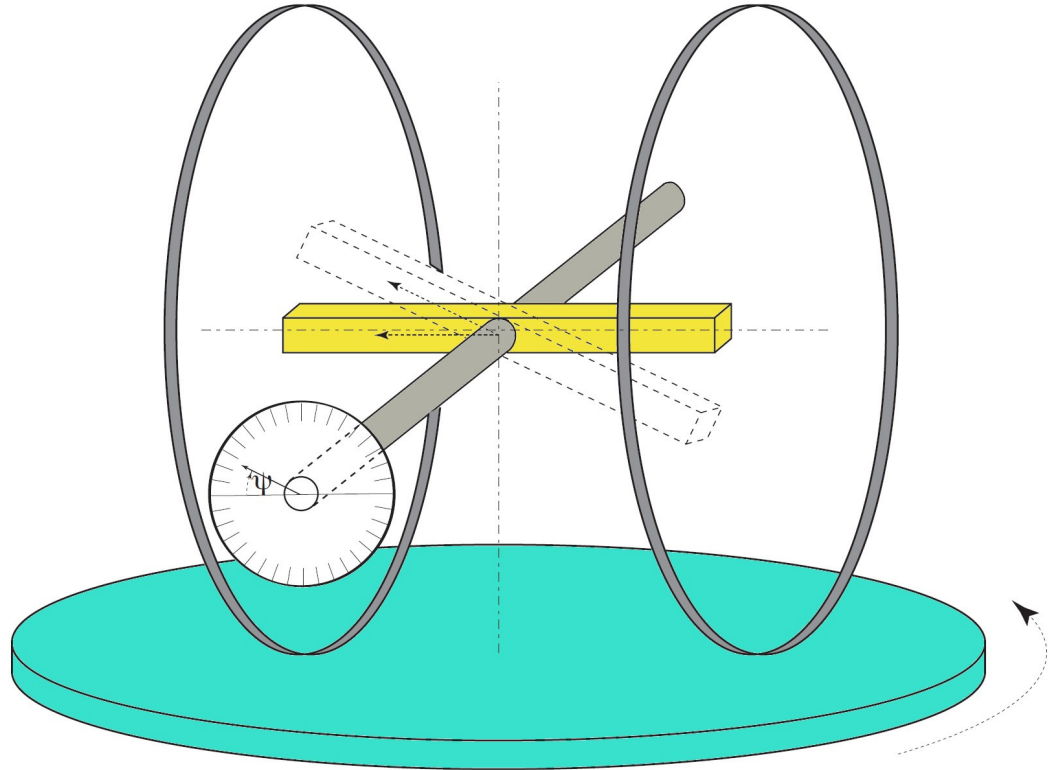
con  $V_{\text{IS}}$  dello stesso segno e proporzionale al campo  $B_N$  massimo in valore assoluto sperimentato precedentemente

# Bobine di Helmholtz

Per  $\psi = 0$  la sonda di Hall è in asse con le bobine di Helmholtz

Le due bobine, coassiali, con lo stesso numero di spire e attraversate dalla stessa corrente  $i$ , producono nel punto sull'asse equidistante da esse un campo di induzione:

$$B_{BH} = \frac{n \mu_0 i}{R \left(\frac{5}{4}\right)^{\frac{3}{2}}} = k_{BH} \cdot i$$

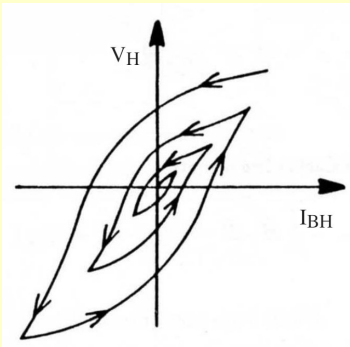


Con  $n = 120$ ,  $R = (0.313 \pm 0.005)$  m si ha  $k_{BH} = (3.45 \pm 0.06) 10^{-4} \text{ T A}^{-1}$ ,  
 $n = 60$ ,  $R = (0.313 \pm 0.005)$  m si ha  $k_{BH} = (1.72 \pm 0.03) 10^{-4} \text{ T A}^{-1}$

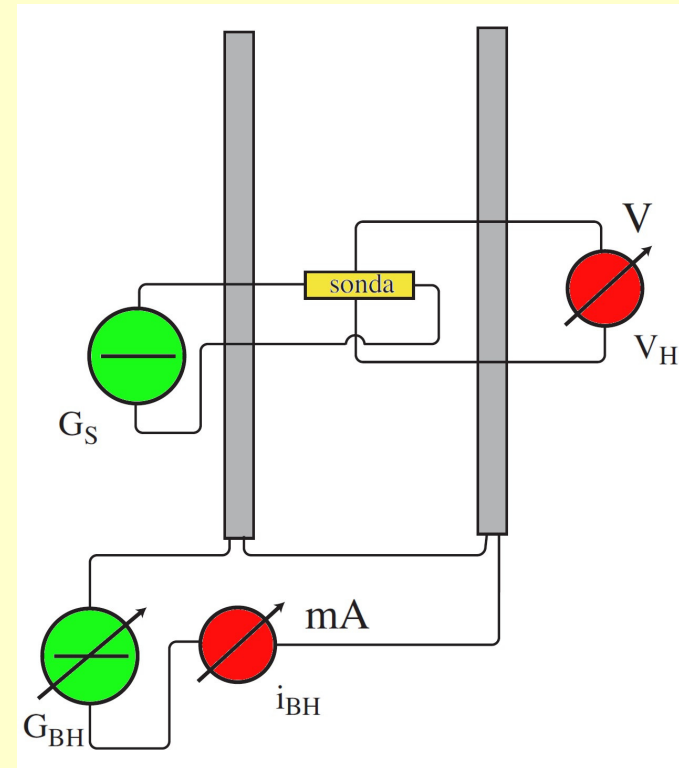
# Taratura della sonda di Hall

Montato il circuito, si orientano gli assi delle bobine e della sonda in direzione Est (minimo campo terrestre)

Taratura della sonda per correnti nelle bobine  $|i_{BH}|$  da 0 a 150 mA ( $B_{BH} = 2 - 5 \cdot 10^{-5} \text{ T}$ ). Verranno registrate le misure di tensione per correnti  $|i_{BH}|$  positive ( $V_H^+$ ) e negative ( $V_H^-$ ), facendo precedere ogni serie di correnti da un ciclo di smagnetizzazione per compensare l'isteresi.



Per ogni coppia di tensioni corrispondenti allo stesso valore di  $|i_{BH}|$



$$V_H^{+(-)} = (-) V_H^* + V_{off} + V_{IS}$$

$$V_H^+ - V_H^- = 2 V_H^* = 2 k_H B_{BH} \quad (i)$$

e questo ci permette di ottenere il valore del fattore  $k_H$ , che dovrebbe essere costante, per diversi valori di  $V^*$ , ovvero di  $B$ . L'incertezza su  $k_H$ , contiene un contributo dovuto all'incertezza sul raggio  $R$  ( $B_{BH} = B(R)$ ) che, essendo comune a tutte le misure, deve essere eliminato nello studio dell'andamento.



# Taratura della sonda di Hall

MISURA CAMPO MAGNETICO TERRESTRE CON SONDA DI HALL

GRUPPO

DATA

POSTO

STRUMENTAZIONE

ALIMENTATORE SONDA

ALIMENTATORE BOBINE

BOBINE HELMHOLTZ

N SPIRE

RAGGIO

VOLMETRO

AMPEROMETRO

## TABULATO 1

SCHEMA CIRCUITO

TARATURA

Significato simboli

$I_{BH}$

$V_H^+$

$V_H^-$

$I_{BH}$ ( )	$V_H^+$ ( )	$V_H^-$ ( )	$(V_H^+ - V_H^-) / 2$	$(V_H^+ + V_H^-) / 2$

## Procedura di taratura

- 1) posizionamento sonda verso est
- 2) esecuzione di un ciclo di smagnetizzazione partendo da  $i_{BH} = 50$  mA
- 3) impostazione di una serie di valori positivi di  $i_{BH}$ , a passi di 10 mA, fino a 150 mA e rilievo dei  $V_H^+$  corrispondenti
- 4) esecuzione di un ciclo di smagnetizzazione
- 5) come 3) ma per valori negativi di  $i_{BH}$  e rilievo dei  $V_H^-$  corrispondenti