Appunti di Misure Elettriche

Appendice 7 - Voltmetri numerici

Voltmetri numerici ad integrazione	1
Introduzione	
Voltmetri a doppia rampa	
Legame tra risoluzione e tempo di misurazione	
Voltmetro a doppia rampa con fase di runup a durata ridotta	
Voltmetro con fase di rundown multirampa	

Voltmetri numerici ad integrazione

INTRODUZIONE

Si progetta lo strumento in funzione di:

- ♦ Accuratezza
- ♦ Tempo richiesto per effettuare la misurazione
- ♦ Complessità circuitale
- ♦ Automazione della misurazione
- ♦ Costo dello strumento
- ♦ Evoluzione tecnologica

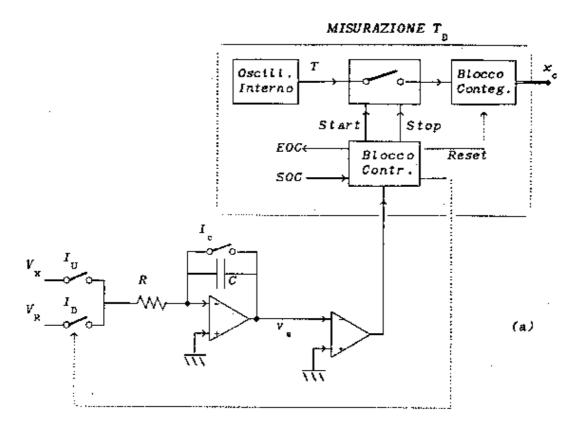
Se si richiede il risultato in forma numerica è ovviamente necessaria una conversione della tensione incognita in un valore numerico

VOLTMETRI A DOPPIA RAMPA

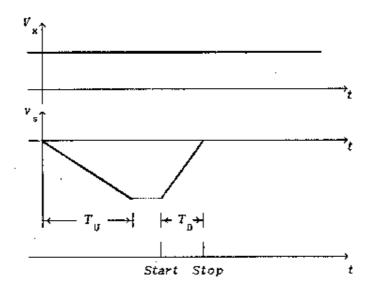
In questo tipo di voltmetri si realizza la conversione tra la tensione di ingresso e un intervallo temporale. Per questa conversione si fa uso di un integratore e di un contatore

Nell'attività di integrazione vi sono due momenti: si carica un condensatore tramite la tensione da convertire Vx e successivamente si scarica usando una tensione di riferimento Vr. Viene valutato il tempo necessario alla scarica del condensatore.

La figura seguente mostra uno schema a blocchi semplificato del dispositivo:



La figura seguente mostra invece gli andamenti del segnale V_X in ingresso e del segnale V_S in uscita dall'integratore (e quindi in ingresso al comparatore):



Prima di iniziare è necessario ripristinare le condizioni iniziali scaricando C tramite l'interruttore Ic e azzerando i contatori

Con Ic aperto, a t=0 si chiude l'interruttore Iu, dando inizio alla carica di C e dunque alla conversione di Vx (supposta positiva). Durante questa fase, detta *fase di runup*, non viene ancora dato il segnale di *start*.

Dopo un tempo Tu, fissato a priori, la rampa raggiunge il valore:

$$V_{S}(T_{u}) = -\frac{1}{RC}V_{U}T_{u}$$

All'istante T_u, il blocco di controllo provvede all'apertura di Iu, alla chiusura di Id e all'avvio dell'impulso di *start*. In tal modo, all'ingresso dell'integratore si trova adesso Vr con polarità opposta a Vx e il condensatore prende a scaricarsi. Questa *fase è detta di rundown* ed avrà termine quando la tensione ai capi di C vale 0, dopo un tempo Td ottenibile dalla relazione:

$$V_{S}(T_{u} + T_{d}) = V_{S}(T_{u}) - \frac{1}{RC}V_{r}T_{d} = 0$$

L'annullamento di V_S , rivelato dal comparatore seguente all'integratore, causa il segnale di *stop* e dunque la fine del conteggio.

Il valore della tensione incognita V_X viene dedotto dalla misura di T_d , necessario alla scarica del C, infatti avremo:

$$V_{X} = -V_{r} \frac{T_{d}}{T_{u}} = -V_{r} \frac{N_{d}}{N_{u}}$$
 $(N_{d} \pm 1)$

dove N_u e N_d rappresentano il numero di impulsi conteggiati con cadenza T_c durante i due intervalli di tempo T_u e T_d .

Essendo V_r nota, V_x può esser espressa in forma codificata solo in funzione di N_u e N_d indipendentemente da C, R e Tc. *L'accuratezza* del voltmetro dipende dunque solo dalla stabilità di V_r e dalla linearità delle rampe.

E' anche possibile ottenere rapporti di tensione chiudendo Id su una tensione incognita V_y anziché su V_r . Si ottiene:

$$\frac{V_x}{V_v} = -\frac{N_d}{N_u}$$

Legame tra risoluzione e tempo di misurazione

Mentre T_u (*runup*) non presenta errori di quantizzazione perché la durata di questo intervallo viene scelta pari a un multiplo di T_c (sincronizzata), T_d (*rundown*) presenta errore di quantizzazione. Questo errore si propaga nella valutazione di Vx, che viene valutata con risoluzione Δ_V finita. Si ottiene:

$$\Delta_{V} = \frac{|V_{r}|}{N_{u}} = \frac{|V_{x}|}{N_{d}} = \frac{FS}{N_{Dmax}}$$

Fissati dunque un fondo scala FS e un numero massimo di conteggi N_{Dmax} , il valore del passo di quantizzazione Δ_V rimane fissato indipendentemente da V_r e N_u .

Al contrario per un dato FS, Δ_V diminuisce all'aumentare del numero massimo dei conteggi previsto per il *rundown*.

Se vogliamo determinare il legame tra Δ_V e durata della misurazione basta considerare $T_{mis} \approx T_d + T_u$ in prima approssimazione, e avremo:

$$T_{\text{mis}} \approx T_{\text{d}} + T_{\text{u}} = (N_{\text{u}} + N_{\text{d}})T_{\text{c}} = \frac{|V_{\text{r}}| + |V_{\text{x}}|}{FS}N_{\text{D max}}T_{\text{c}}$$

3

Autore: Sandro Petrizzelli

Il valore massimo di questa quantità, a seconda del valore della tensione di ingresso, è

$$T_{\text{mismax}} = \max_{V_x} T_{\text{mis}} \cong \left(\frac{|V_r|}{FS} + 1\right) N_{D \text{max}} T_c$$

In base a questa espressione, fissati FS e N_{Dmax} , $T_{mis,max}$ può essere ridotto scegliendo piccoli valori di $|V_r|$, ma così facendo diminuisce anche la pendenza della rampa, aumentando l'incertezza nella determinazione dell'attraversamento per lo zero di Vc.

Spesso occorre scegliere |V_r|=FS e avremo:

$$\begin{split} T_{\text{mis}} & \cong \left(\frac{\left|V_{x}\right|}{FS} + 1\right) N_{D \text{ max}} T_{c} \\ T_{\text{mis max}} & \cong 2N_{D \text{ max}} T_{c} \cong 2\frac{FS}{\Delta_{V}} T_{c} \end{split}$$

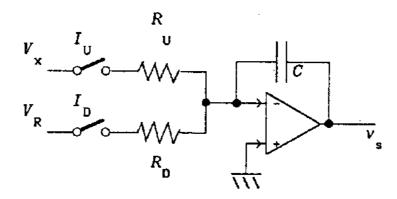
L'ultima equazione mostra che, a parità degli altri parametri, $T_{mis,max}$ e Δ_V sono tra loro inversamente proporzionali. In particolare se b rappresenta il numero di bit con cui viene espresso il risultato, si ha:

$$N_{Dmax} = \begin{cases} 2^b \\ 10^c \end{cases}$$
 e avremo: $T_{mismax} \cong \begin{cases} 2 \cdot 2^b \cdot T_c \\ 2 \cdot 10^c \cdot T_c \end{cases}$

Il legame tra T_{mis} e numero di bit è approssimativamente esponenziale.

VOLTMETRO A DOPPIA RAMPA CON FASE DI RUNUP A DURATA RIDOTTA

Per ridurre T_{mis} di un voltmetro a doppia rampa senza degradarne la risoluzione può essere adottata la soluzione circuitale seguente:



R_u e R_d rappresentano le resistenze di carica e di scarica del condensatore e avremo:

$$V_{x} = -V_{r} \frac{R_{u}}{R_{d}} \frac{N_{d}}{N_{u}}$$

Scegliendo $R_u < R_d$ si ottiene una riduzione del tempo di *runup* anche se adesso il risultato della misurazione dipende dal valore del rapporto tra queste due resistenze.

Autore: Sandro Petrizzelli

Esistono tecnologie in grado di garantire realizzazioni integrate di un rapporto di resistenze con caratteristiche adeguate.

Avremo:

$$\Delta_{V} = \frac{|V_{r}| R_{u}}{N_{u} R_{d}} = \frac{|V_{x}|}{N_{d}} = \frac{FS}{N_{D max}}$$

che presenta le stesse caratteristiche precedenti.

T_{mis} è adesso fornita dalla relazione seguente:

$$T_{\text{mis}} \cong (N_{\text{u}} + N_{\text{d}})T_{\text{c}} = \frac{(R_{\text{u}}/R_{\text{d}})V_{\text{r}}| + |V_{\text{x}}|}{FS}N_{\text{Dmax}}T_{\text{c}}$$

la quale conferma che, a parità di altri parametri, T_{mis} può essere ridotto scegliendo (R_u/R_d)<1

VOLTMETRO CON FASE DI RUNDOWN MULTIRAMPA

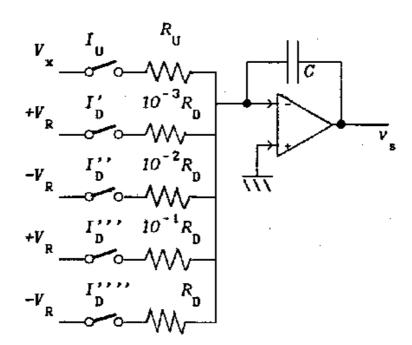
Una riduzione consistente del T_{mis} è ottenibile utilizzando, per la fase di rundown, rampe di diversa pendenza.

Supponiamo che il valore della tensione incognita sia rappresentato con 4 cifre decimali

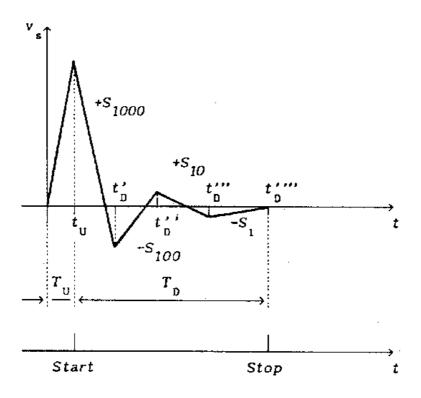
Nei voltmetri che abbiamo visto sino a ora si scelgono i vari parametri circuitali (Vr, Ru, Rd,...) in modo da ottenere la risoluzione richiesta e supponendo la rampa generata di pendenza unitaria. Si predisponga invece l'integratore in modo da generare 4 rampe con le seguenti pendenze:

$$\pm S_1 = 1$$
, $\pm S_{10} = 10$, $\pm S_{100} = 100$, $\pm S_{1000} = 1000$

Lo schema di principio è riportato in figura seguente:



L'andamento della forma d'onda in uscita dall'integratore risulta essere il seguente:



Durante la fase di *runup*, viene chiuso solo l'interruttore Iu e, nell'ipotesi di Vx<0, parte la prima rampa di pendenza positiva.

Autore: SANDRO PETRIZZELLI

e-mail: sandry@iol.it

sito personale: http://users.iol.it/sandry
succursale: http://digilander.iol.it/sandry1