

# Misure

## 1 Errori

**Incertezza Tipica:**  $\pm(\%lettura + \%fondo - scala)$

**Strumento di classe x:** lo strumento ha una precisione pari ad x% del fondo-scala

**Errore Qualunque (Derivate Parziali):**  $y = f(x_1, x_2, \dots) \rightarrow \delta y = \sum_i \left| \frac{\partial f(\vec{x})}{\partial x_i} \right|_{x=x_{mis}} \delta x_i$

**Errore Relativo:**  $y \text{ misura} \rightarrow \epsilon_r = \frac{\delta y}{y}$  ( $\epsilon_{r,\%} = 100 \cdot \epsilon_r$ )

**Somma/Differenza:**  $y = a \pm b \rightarrow \delta y = \delta a + \delta b$

**Prodotto/Divisione:**  $y = a \cdot b^{\pm 1} \rightarrow \epsilon_y = \epsilon_a + \epsilon_b$

**Potenza/Radice:**  $y = x^{\pm n} \rightarrow \epsilon_y = n^{\pm 1} \epsilon_x$

## 2 Attrezzature

**Quantizzazione su N bit:**  $N = \log_2(M)$

**Uscita Ricostruita:**  $y = \sum_{i=0}^{n-1} 2^i \cdot B_i$  ( $B = 0 \vee B = 1$ )    **MSB:**  $B_{n-1}$     **LSB:**  $B_0$

**Teorema del Campionamento (B banda del segnale):**  $f_c \geq 2 \cdot B$

**Errore di Lettura (Parallasse):** valore di una "tacchetta"

**Prodotto Banda Guadagno:**  $B \cdot t_{salita} = 0.35$  (varia col modello dell'oscilloscopio)

**Relazione Salita-Visualizzato:**  $t_{s,visualizzato}^2 = t_{s,segnale}^2 + t_{s,circuito}^2 + t_{s,oscilloscopio}^2$

**Valor-Medio:**  $v_m = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} v(t) dt$     **Valore Efficace:**  $v_{rms} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} v^2(t) dt}$

**Duty-Cycle:**  $D = \frac{t_{alto}}{T}$     **Sensibilità:**  $k_v = n \frac{mV}{div}$     **Lettura:**  $n_{div} = n \text{ div} \rightarrow V_{pp} = k_v \cdot n_{div}$

**Voltmetro a Doppia Rampa:**  $V_x = -\frac{T_2}{T_1} V_{rif}$     **Incertezza di Quantizzazione:**  $\delta f_q = \frac{1}{T_{mis}}$

**Scelta di  $T_1$ :**  $n(t)$  rumore di periodo  $T \rightarrow T_1 = T$  (spesso 50 Hz)

**Riscaldamento di un Resistore:**  $T_{fin} - T_{amb} = R_{termica} \cdot P_{dissipata}$

**Ponte di Wheatstone:** All'equilibrio, la ddp ai due nodi centrali è nulla

**Potenza  $P = \frac{v_{eff}^2}{R}$ ,** per segnali sinusoidali  $v_{eff} = \frac{A}{\sqrt{2}}$

**Valor-Medio Segnale Raddrizzato (Singola/Doppia Semionda):**  $v_m = \frac{2 \cdot V_p}{\pi} \neq v_{rms}$

**Valore Efficace Segnale Raddrizzato:**  $v_{eff} = \frac{V_p}{\sqrt{2}} = k_s \cdot \frac{2 \cdot V_p}{\pi}$

**Costante Strumentale:**  $k_s = 1.11$  (semionda doppia) /  $k_s = 2.22$  (semionda singola)

**Condensatore in ingresso:** Rimuove la componente continua, cioè il segnale viene scalato in basso per un valore pari al suo valor medio

# Elettronica

## 1 Segnali

**Signal-to-Noise Ratio:**  $SNR = \frac{P_{segnale}}{P_{rumore}} = \frac{v^2}{n^2}$

**SNR in dB:**  $SNR_{dB} = 10\log_{10}(SNR) = 20\log_{10}\left(\frac{v}{n}\right)$

**Errore di Quantizzazione:**  $\epsilon_q = \frac{S}{2^N + 1} = \frac{1}{2}LSB$ , con S dinamica del segnale

## 2 Diodi

**Diodo Reale:**  $i_D = I_s(e^{\frac{v_D}{nV_T}} - 1)$ , curva quasi verticale per  $v_D > V_\gamma$  (spesso  $\simeq 0.7 V$ )

**Diodo Ideale:**  $i_D > 0 \rightarrow v_D = 0, ON \mid v_D < 0 \rightarrow i_D = 0, OFF$  (nel circuito: generatore)

**Diodo Semi-Ideale:**  $i_D > 0 \rightarrow v_D = V_\gamma, ON \mid v_D < V_\gamma \rightarrow i_D = 0, OFF$  (nel circuito: corto)

**Resistenza di un Diodo (Piccolo Segnale):**  $g_D = \frac{1}{r_D} = \frac{I_D}{\eta V_T}$

## 3 Transistors

**Corrente di Gate:**  $i_G = 0$  sempre per NMOS e PMOS.

**Corrente di Drain (nMOS):**

$OFF \rightarrow i_D = 0 \mid ON \rightarrow i_D = \beta v_{DS}(v_{GS} - V_{TH} - \frac{v_{DS}}{2}) \mid SAT. \rightarrow i_D = \frac{\beta}{2}(v_{GS} - V_{TH})^2(1 + \lambda v_{DS})$

**Resistenze:**  $g_m = \sqrt{2I_D\beta} = \beta(v_{GS} - v_{TH}) \quad g_o = \lambda I_D$

## 4 Stadi Amplificatori

**Tensione Ideale:**  $R_{in} \rightarrow \infty, R_{out} \rightarrow 0$  **Corrente Ideale:**  $R_{in} \rightarrow 0, R_{out} \rightarrow \infty$

**Transconduttanza:** cioè  $i_{out} = g_m v_{gs}$ , **ideale** se  $R_{in} \rightarrow \infty, R_{out} \rightarrow \infty$

**Transresistenza:** cioè  $v_{out} = R_m i_s$ , **ideale** se  $R_{in} \rightarrow 0, R_{out} \rightarrow 0$

**Efficienza Amplificatore Potenza:**  $\eta = \frac{P_{out}}{P_{al} + P_{in}} \simeq \frac{P_{out}}{P_{al}}$

**Common Source:**  $A_v < 0, R_{in} \rightarrow \infty R_{out} = \text{finita}$

**Common Drain:**  $A_v < 1, R_{in} \rightarrow \infty R_{out} \simeq \frac{1}{g_m}$

**Common Gate:**  $A_v \simeq g_m(R \parallel r_o) R_{in} \simeq \frac{1}{g_m} R_{out} = R \parallel r_o$

**Sia PMOS che NMOS:** il Source è sempre dov'è la corrente, il Gate è sempre la sbarra, il Drain sempre il rimanente

## 5 Amplificatori Operazionali

**Relazione Fondamentale (ideale):**  $v_d = 0 \rightarrow v^+ = v^- \quad i^+ = i^- = 0$

**Amplificatore di Tensione:**  $A_v = 1 + \frac{R_2}{R_1}, R_{in} \rightarrow \infty, R_{out} \rightarrow 0$

**Amplificatore di Transconduttanza:**  $G_m = \frac{1}{R}$  (quella in retroazione),  $R_{in} \rightarrow \infty, R_{out} \rightarrow \infty$

**Amplificatore di Transresistenza:**  $R_m = R$  (quella in retroazione),  $R_{in} \rightarrow 0, R_{out} \rightarrow 0$

**Amplificatore di Corrente:**  $A_i = 1 + \frac{R_2}{R_1}, R_{in} \rightarrow 0, R_{out} \rightarrow \infty$

**Voltage-Follower:**  $v_{out} = v_{in}, R_{in} \rightarrow \infty, R_{out} \rightarrow 0$

**Invertente:**  $A_v = -\frac{R_2}{R_1}, R_{in} = R_1, R_{out} \rightarrow 0$

**Esponenziale:** Diodo su  $R_1$  **Logaritmico:** Diodo su  $R_2$  **Integratore:** Condensatore su  $R_2$

**Derivatore:** Condensatore su  $R_1$  (Per tutti e 4:  $R_{out} = 0$ )

**Sommatore Generalizzato:**  $v_{out} = \frac{\sum_{i=0}^M G_{i-} + G_f}{\sum_{i=0}^N G_{i+}} \sum_{i=1}^N \frac{G_{i+}}{G_f} v_{i+} - \sum_{i=1}^M \frac{G_{i-}}{G_f} v_{i-}$

(Non usare questa formula, meglio sovrapposizione e/o Millman)

**Common-Mode Rejection Ratio (CMRR):**  $\left| \frac{A_d}{A_{cm}} \right|, v_{cm} = \frac{v^+ + v^-}{2}, v_d = v^+ - v^-$

## 6 Limiti Amplificatori Operazionali

**Circuito Eq. in Linearità:**  $v_{out} = A_d v_d + A_{cm} v_{cm} + A_{ps} v_{ps}$

**Amplificazione Differenziale Finita:**  $A_v = \frac{\beta A_d}{1 + \beta A_d} \frac{1}{\beta} \rightarrow \frac{1}{\beta} = 1 + \frac{R_2}{R_1}$  se  $A_d \rightarrow \infty$

**Banda Amplificazione:**  $B = \beta f_T$  **Parametro Beta:**  $\beta = -\frac{v_d}{\hat{e}} = \frac{v_d}{A_d v_d + [\dots]_{eventualmente}}$

**Limitazioni:**  $\frac{V_{out,min}}{A_d} < v_d(t) < \frac{V_{out,max}}{A_d} \quad \& \quad Slew - Rate^- < \frac{dv_{out}}{dt} < Slew - Rate^+$

**Offset di Tensione:**  $V_{OFF}$  collegata al morsetto +

**Correnti di Polarizzazione:** Corrente  $I^+/I^- = I_{BIAS} + \frac{I_{OFF}}{2}$  ai due morsetti, uscente

$I_{BIAS} = \frac{I^+ + I^-}{2}, I_{OFF} = I^+ - I^-$

## 7 Comparatori

Ottenuti con retroazione positiva.

**Soglie (Invertente):**  $V_{S1} = V_S \frac{R_2}{R_2 + R_1} + V_{OH} \frac{R_1}{R_1 + R_2}$   $V_{S2} = V_{S1}$  ma con OL,  $V_S$  sul '+'

**Soglie (Non Invertente):**  $V_{S1} = V_S (1 + \frac{R_1}{R_2}) - V_{OL} \frac{R_1}{R_2}$ ,  $V_{S2} = V_{S1}$  ma con OH,  $V_S$  sul '-'

**Comparatori Reali:**  $V_{S1/2, reale} = V_{S1/2, ideale} - V_{OFF}$

## 8 Oscillatori

da fare