

## RUMORE TERMICO

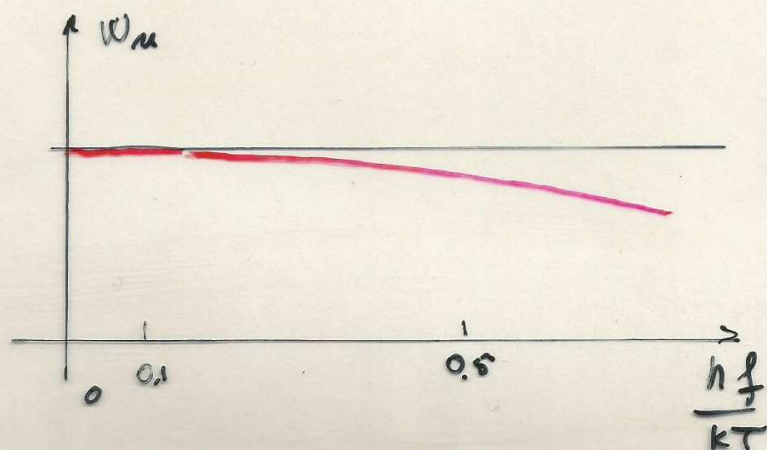
$$N = W_n(f) df$$

LA POTENZA DISPONIBILE DI RUMORE TERMICO  
È DATA DALLA FORMULA DI NYQUIST

$$N = \frac{hf}{e^{\frac{hf}{kT}} - 1} df$$

$$h = 6.62 \cdot 10^{-34} \text{ j / Hz} \quad (\text{PLANCK})$$

$$k = 1.38 \cdot 10^{-23} \text{ j / }^\circ\text{K} \quad (\text{BOLTZMANN})$$



$$W_n = kT$$

$$\text{se } \frac{hf}{kT} < 0.1$$

## SORGENTI DI RUMORE TERMICO

Il rumore termico deriva dal moto casuale di particelle cariche (agitazione termica)

Le sue proprietà derivano da considerazioni di meccanica quantistica e il modello statistico è un processo casuale gaussiano ergodico a valor medio nullo

Il rumore termico si manifesta come una fluttuazione della tensione misurabile ai capi di una resistenza o come rumore di fondo captato da un'antenna .

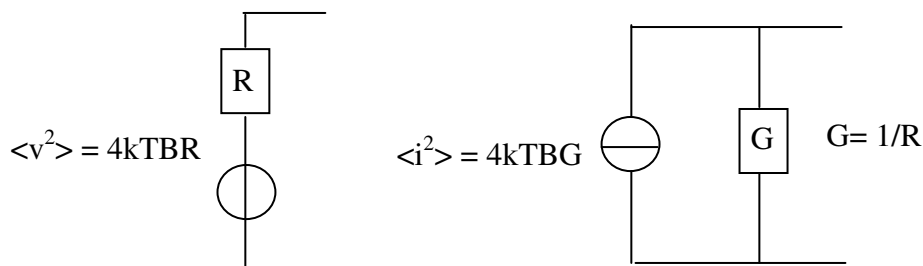
All'aumentare della temperatura i moti di agitazione termica aumentano

Il valor quadratico medio della tensione di rumore misurabile in una banda B ai capi di una resistenza R è

$$\langle v^2 \rangle = 4 kT B R$$

$k = 1.38 \cdot 10^{-23} \text{ J/}^\circ\text{K}$  Costante di Boltzman

Il modello di sorgente è costituito da un generatore di tensione o di corrente ed una resistenza R



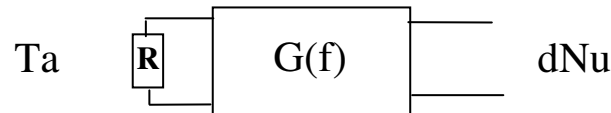
La potenza disponibile da questi generatori è indipendente dalla resistenza

$$N = k T B$$

Se  $T = T_0 = 290^\circ\text{k}$      $k T_0 = 4 \cdot 10^{-21} \text{ W/Hz}$

## RUMORE NEI RICEVITORI

Sia  $G(f)$  il guadagno del blocco funzionale che ha in ingresso una resistenza rumorosa a temperatura  $T_a$



La potenza in uscita nella banda  $df$  è

$$dNu = k T_a df G(f) + W_{\text{int}}(f) df$$

$W_{\text{int}}(f)$  è la densità spettrale del rumore generato internamente

## RUMORE IMPULSIVO

Il principale rumore dei dispositivi elettronici è il rumore impulsivo dovuto ai portatori di carica

che generano contributi impulsivi al segnale di rumore in tempi  $t_j$  casuali per cui

$$s_n(t) = q \sum_j \delta(t - t_j)$$

$q$  è la carica dell'elettrone  $q = 1.6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$

La probabilità di avere  $k$  contributi in un intervallo di tempo  $dT$  è espressa dalla distribuzione di Poisson

$$P(k) = \frac{\lambda^k e^{-\lambda}}{k!}$$

$\lambda$  che rappresenta il valor medio può essere visto come  $\alpha dT$  con  $\alpha$  corrispondente al numero di impulsi per unità di tempo

Il valor medio di  $s_n(t)$  risulta pertanto  $\langle s_n(t) \rangle = q \alpha = I$  corrente media che attraversa il dispositivo

e la varianza  $\sigma_n^2 = 2 q I B$  con  $B$  banda in cui valuto il rumore

La potenza di rumore complessiva somma della potenza di rumore termico e di quello impulsivo

$$dNu = (4kT_a / R) G(f) df + 2q I G(f) df = (4kT_a / R) G(f) df + (4kT_e / R) G(f) df$$

## POTENZA DI RUMORE



Si può scrivere

$$W_{\text{int}}(f) df = k T_e(f) G(f) df$$

Si può pensare di riportare il rumore generato dalla rete all'ingresso aumentando di  $T_e$  la temperatura della resistenza di ingresso

$$dN_u = k[T_a + T_e(f)] G(f) df$$

Scriviamo il rapporto in uscita fra potenza del rumore effettivo nella banda  $df$  e quella che si avrebbe sempre nella banda  $df$  senza tener conto della rumorosità del dispositivo

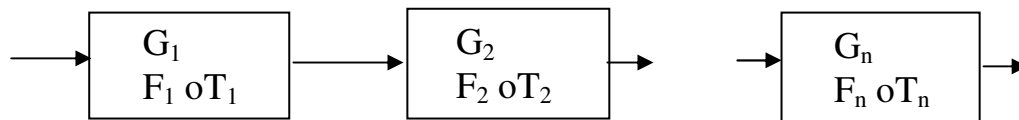
$$\frac{dN_u}{dN_{ui}} = \frac{k [T_a + T_e] G(f) df}{k T_a G(f) df}$$

se  $T_a = T_o$  questo rapporto viene chiamato CIFRA DI RUMORE del ricevitore e si indica con  $F$

Si ricava anche la relazione fra  $F$  e  $T_e$

$$\frac{T_o + T_e}{T_o} = F \quad T_e = T_o(F - 1)$$

Se il ricevitore è costituito da blocchi interconnessi



$$F = F_1 + \frac{F_2 - 1}{G_1} + \dots + \frac{F_n - 1}{G_1 G_2 \dots G_{n-1}}$$

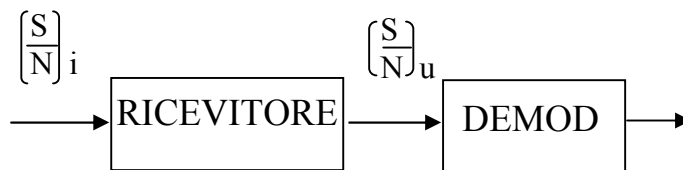
$$T = T_1 + \frac{T_2}{G_1} + \dots + \frac{T_n}{G_1 G_2 \dots G_{n-1}}$$

## RAPPORTO SEGNALE RUMORE IN RICEZIONE

La qualità del segnale ricevuto dipende non solo dalla potenza del segnale ma anche dalla potenza di rumore o meglio dal rapporto segnale rumore

Se trasmetto una potenza  $P_T$  che subisce una attenuazione  $L_{tr}$

$$\frac{P_R}{kT_a B} = \left( \frac{S}{N} \right)_i = \frac{P_T}{L_{tr} kT_a B}$$



All'uscita della sezione RF del ricevitore (all'ingresso del demodulatore) il rapporto S/N è diverso in quanto al rumore di ingresso si è aggiunto il rumore degli stadi del ricevitore

$$\left( \frac{S}{N} \right)_u = \frac{P_R G}{k(T_a + T_e) B G}$$

Se l'ingresso è a temperatura ambiente  $T_o$  si può utilizzare la cifra di rumore per esprimere il legame rapporti segnale rumore all'ingresso e all'uscita del ricevitore

$$F = \frac{k[T_o + T_e]GB}{kT_o GB} = \frac{N_u}{N_i} \frac{1}{G} \quad G = \frac{S_u}{S_i} \quad F = \frac{\left( \frac{S}{N} \right)_i}{\left( \frac{S}{N} \right)_u}$$

poichè  $F$  è funzione della  $f$   $N_u = \int_0^\infty F(f) kT_o G(f) df$

$$\bar{F} = \frac{\int_0^\infty F(f) G(f) df}{\int_0^\infty G(f) df} \quad N_u = kT_o \bar{F} \int_0^\infty G(f) df \quad B_n \text{ è la banda}$$

$$N_u = kT_o \bar{F} G_{max} B_n$$

equivalente di rumore

