

The World Leader in High Performance Signal Processing Solutions



ADC 的性能与指标







$$ENOB = \frac{SINAD - 1.76 \ dB}{6.02}$$

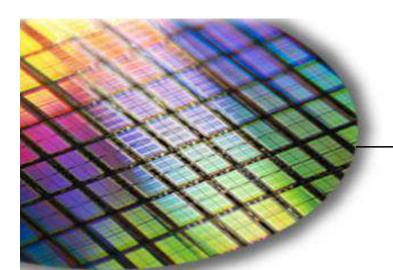




Agenda

- ◆信号的量化与量化噪声
- ◆ADC的性能指标





The World Leader in High Performance Signal Processing Solutions



信号的量化与量化噪声



ADC位数与量化电平

相关概念:

- 1. 转换位数,即,分辨率。用N表示;
- 2. 量化电平(Quantized Level)。用Q表示;
- 3. 输入模拟信号的满量程电压值。用FSR表示;
- 4. 最高有效位MSB;
- 5. 最低有效位LSB;

量化电平:
$$Q = \frac{FSR}{2^N}$$



相关数学公式:

$$\sigma^{2} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} (x_{i} - \bar{x})^{2}$$

$$\sigma = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} (x_i - \bar{x})^2}$$

$$RMS = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} x_i^2}$$

$$E\{f(x)\} = \int_{-\infty}^{\infty} f(x)p(x)dx$$

p(x)为函数f(x)的概率密度



Amplifiers Four rangement Processor

量化方法与量化误差

对于实际的ADC总是希望量化电平Q越小越好。实际上,量化电平Q的值总会有一个限度,因此,量化过程引入误差是不可避免的,通常定义其误差为:

误差 = 量化值 — 实际值

量化的方法基本上可分为两种方法,舍入法和截断法。

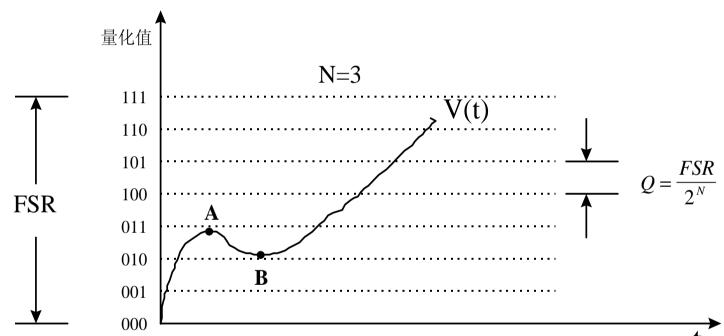
- ① 舍入法: 采用最靠近实际采样值的量化值来近似采样值。
- ② 截断法:采用不大于实际采样值的最大量化值来近似采样值。



Implifiers converses Processor

量化方法与量化误差(续...)

N=3的ADC,并且FSR为10V。考虑截断法和舍入法两种不同的量化方法对输入模拟信号进行量化



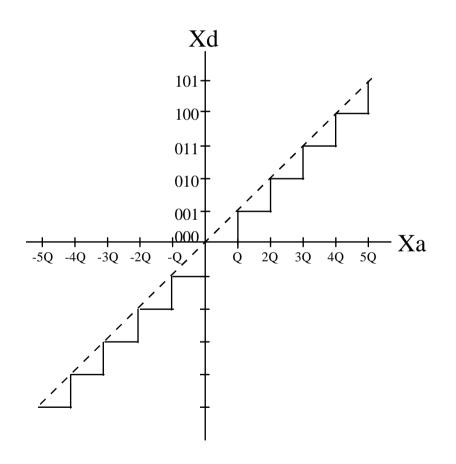
截断法:模拟信号的A、B两点量化后取值均为010,误差的范围为: (-Q~0):

舍入法: **A**点的取值为**011**,误差范围为 $(0 \sim Q/2)$; **B**点的取值为**010**,误差范围为 $(-Q/2 \sim 0)$ 。因此,舍入法量化的误差范围为 $(-Q/2 \sim Q/2)$ 。

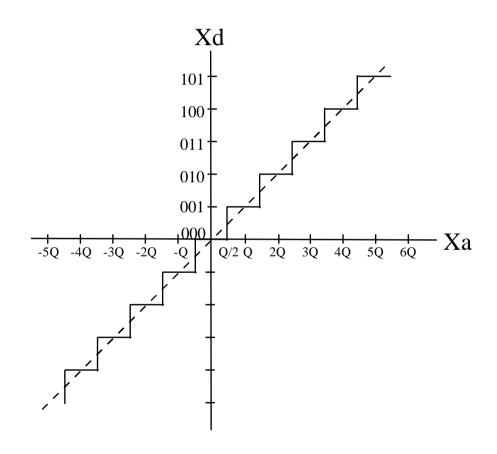




两种量化方法的输入/输出特性曲线:



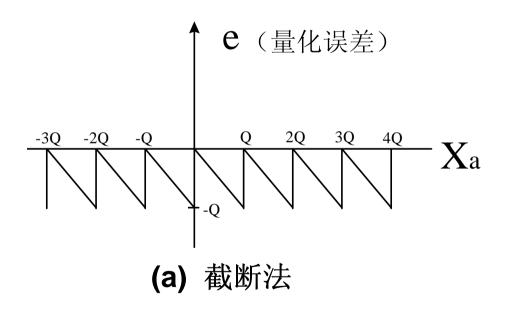
(a) 截断法输入/输出特性曲线

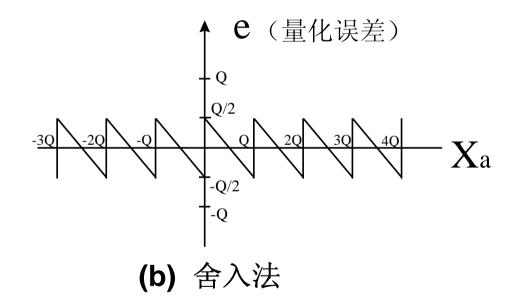


(b) 舍入法输入/输出特性曲线



量化误差与输入信号的关系曲线







Processor Processor

量化方法与量化误差(续...)

对ADC而言,输入信号的幅度在它的动态范围内可以是任意的数值,出现各种幅度的概率是随机的,并且是均等的。因而,一般可以认为量化误差是一个随机量

- 、并且均匀分布在(-Q~0)区域内(截断法)或(-Q/2~Q/2)区域内(舍入法)
- ,当变换位数取得足够大时,量化误差可以做得很小。

但实际量化时,变换位数N的取值总是有一个限度,因此带来了一定的误差。由于这种误差是在一定数值范围内随机出现的,类似于电噪声的概率特性。因此这种量化误差通常被称为量化噪声(Quantification Noise)。



类似于噪声,我们关心它的均值、均方差值,它们可以用概率统计的期望值公式来计算:

$$E\{f(x)\} = \int_{-\infty}^{\infty} f(x)p(x)dx$$

其中: p(x)为函数f(x)的概率密度。

所以, 计算量化噪声的平均值公式为:

$$\overline{e} = E\{e\} = \int_{-\infty}^{\infty} e \cdot p(x) dx$$

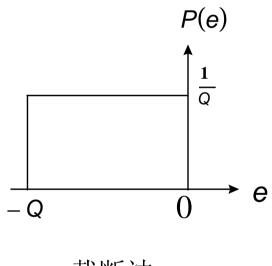
计算量化噪声的均方差值公式为:

$$\sigma_e^2 = E\left\{\left(e - \overline{e}\right)^2\right\} = \int_{-\infty}^{\infty} (e - \overline{e})^2 \cdot p(x) dx$$

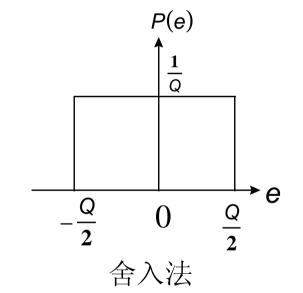


量化噪声的大小随模拟信号的大小呈周期性变化,而且两种量化方法的变化规律是类似的。在每一个周期内,产生不同大小的量化噪声的几率是均等的。

两种量化方法每个周期内量化噪声的概率分布:



截断法







对于量化噪声**e**来说,在每一个量化电平内,输入信号出现的概率是相等的,均值推导如下:

$$P(e) = \frac{1}{Q}$$

$$\begin{cases} -Q < e < 0 \\ -\frac{Q}{2} < e < \frac{Q}{2} \end{cases}$$
舍入法

所以,误差的平均值为:

$$\overline{e} = E\{e\} = \int_{-\infty}^{\infty} e \cdot p(e) de = \frac{1}{2Q} e^{2} \Big|_{-\infty}^{\infty}$$

或者 =
$$\frac{1}{2O}e^2 \begin{vmatrix} Q/2 \\ -Q/2 \end{vmatrix} = 0$$
 舍入法





从噪声的统计性质出发,应该更关注量化噪声的均方差值。由前面提到的均方差值的期望值计算公式,可以计算两种量化方法产生的量化噪声的均方差值。

对于截断法,有:

$$\sigma_e^2 = \int_{-\infty}^{\infty} \left(e + \frac{Q}{2} \right)^2 \cdot p(e) de = \int_{-\infty}^{\infty} \left(e^2 + eQ + \frac{Q^2}{4} \right) \cdot \frac{1}{Q} de$$
$$= \int_{-\infty}^{\infty} \left(\frac{e^2}{Q} + e + \frac{Q}{4} \right) de = \left(\frac{e^3}{3Q} + \frac{e^2}{2} + \frac{Qe}{4} \right) \Big|_{-Q}^{0} = \frac{Q^2}{12}$$

对于舍入法,有:

$$\sigma_e^2 = \int_{-\infty}^{\infty} e^2 \cdot p(e) de = \frac{1}{Q} \int_{-\infty}^{\infty} e^2 de = \frac{e^3}{3Q} \left| \frac{Q}{Q} \right|_{-\frac{Q}{2}}^{\frac{Q}{2}}$$
$$= \frac{Q^2}{3 \times 8} + \frac{Q^2}{3 \times 8} = \frac{Q^2}{12}$$





无论是截断法,还是舍入法,其量化噪声的均方差值的大小是一样的。

$$\sigma_e^2 = \frac{Q^2}{12}$$
 $\sigma_e = \sqrt{Q^2 / 12} = \frac{Q}{2\sqrt{3}} = 0.29Q$

这表明,即使模拟信号 本身是一个无噪声的信号,但经过量化后,相当于在输入信号的频率范围内,也就是在**Nyquist**频率($f_s/2$)内,数字信号包含着一个量化噪声,量化噪声的均方根值为

$$\frac{FSR}{2^{N} \cdot \sqrt{12}}$$





ADC的信噪比与有效位

信噪比

$$SNR_{dB} = 10 \log \left(\frac{\sigma_x^2}{\sigma_e^2} \right)$$

这里对输入信号作归一化处理,即FSR=1

$$\sigma_e^2 = \frac{Q^2}{12} = \frac{\frac{1}{2^{2N}}}{12} = \frac{1}{12 \times 2^{2N}}$$





所以

$$SNR_{dB} = 10\log \left[\frac{\sigma_x^2}{1/(12 \times 2^{2N})} \right] = 10\log(12 \times 2^{2N} \times \sigma_x^2)$$
$$= 10\log(2^{2N}) + 10\log(12 \times \sigma_x^2)$$

$$= 6.02N + 10\log(12 \times \sigma_x^2)$$





ADC的信噪比与有效位(续-₁-)

设归一化的
$$X_a(t)$$
为 $X_a = \frac{1}{2}\sin(\omega t + \theta)$ 。则, $\overline{X_a} = 0$

则信号的均方差值为:

$$\sigma_{x}^{2} = \frac{1}{2\pi} \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{4} Sin^{2} (\omega t + \theta) d\omega t = \frac{1}{8\pi} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{1 - Cos(2(\omega t + \theta))}{2} \right) d\omega t$$
$$= \frac{1}{16\pi} \omega t \Big|_{0}^{2\pi} - \frac{1}{32\pi} \int_{0}^{2\pi} Cos(2\omega t + 2\theta) d2\omega t$$
$$= \frac{1}{8}$$

带入到信噪比公式里:

$$SNR_{db} = 6.02N + 10\log(12 \times \sigma_x^2) = 6.02N + 10\log\frac{3}{2} = 6.02N + 1.761$$





模拟/数字变换的位数N和信噪比的对应换算

| N | 分辨率(量化电平) | SNR(dB) | 估算值(dB) |
|----|-----------|---------|---------|
| 6 | 1/64 | 37.88 | 36 |
| 8 | 1/256 | 49.92 | 48 |
| 10 | 1/1024 | 61.96 | 60 |
| 12 | 1/4096 | 74.0 | 72 |
| 16 | 1/65332 | 98.08 | 96 |





有效位:

从另一角度看,当从一个实际的模数/变换系统中测量出其信噪比SNR时,可以将实际系统中的电噪声、外界干扰和模拟电路的非线性畸变等因素都按量化噪声折算,可以推出系统实际达到的位数,即系统的有效位ENOB(Effective Number of Bits)。这就导出了如下公式,注意:这里的SNRACT表示从系统中实际测到的信噪比。

$$ENOB = \frac{SNR_{ACT} - 1.761}{6.02}$$

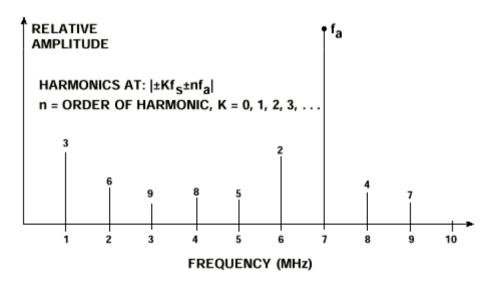




总谐波失真 (THD)

实际的**ADC**还会产生谐波,如下图所示,当以 f_s 的采样频率采模拟频率为 f_a 的信号时,会在 $|\pm Kf_s\pm nf_a|$ 的频率上产生谐波,式中**n**是谐波的次数,**K=0**,**1**,**2**,**3**……。

LOCATION OF HARMONIC DISTORTION PRODUCTS: INPUT SIGNAL = 7MHz, SAMPLING RATE = 20MSPS





谐波失真的存在当然也会影响ADC的性能,因此定义总谐波失真(THD)来确定谐波失真对ADC性能的影响。总谐波失真是指信号幅度的均方根值与其谐波的均方根值(一般只计算前5次谐波)的比值。

$$THD = 201g \frac{RMS_{signal}}{RMS_{(first 5th HD)}}$$

$$= 201g \frac{\sigma_{s}}{\sqrt{\sigma_{HD2}^{2} + \sigma_{HD3}^{2} + \sigma_{HD4}^{2} + \sigma_{HD5}^{2} + \sigma_{HD6}^{2}}}$$





信号与噪声加畸变比(SINAD或S/N+D)

$$SINAD = 201g \frac{RMS_{signal}}{RMS_{(noise+distortion)}}$$

$$=201g\frac{\sigma_{s}}{\sqrt{\sigma_{HD2}^{2}+\sigma_{HD3}^{2}+\sigma_{HD4}^{2}+\sigma_{HD5}^{2}+\sigma_{HD6}^{2}+\sigma_{N}^{2}}}$$



总谐波失真加噪声(THD+N)

$$THD + N = 201g \frac{RMS_{signal}}{RMS_{(first 5th HD + noise)}}$$

从定义上看来,THD+N和SINAD是类似的,实际上,如果测量噪声的带宽是一样的,即若确定测量THD+N的噪声也是在从直流到的带宽内,则THD+N与前面说的SINAD相等。



有效位(ENOB)

$$ENOB = \frac{SINAD - 1.76 \ dB}{6.02}$$

SINAD,ENOB都是输入信号频率的函数,而且还是输入信号幅度的函





$$SINAD = 20log \left(\frac{S}{N+D}\right) = -10log \left[10^{-SNR/10} + 10^{-THD/10}\right]$$







