

《信号检测与估计》作业四 *

施念 1120161302

一 第 5 章 噪声中的信号处理

1. 在功率谱密度 $G_n(\omega) = \frac{N_0}{2}$ 的加性高斯白噪声 $n(t)$ 背景下, 假设 H_j 下的接受信号为

$$H_j : z(t) = s_j(t) + n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

其中, 信号 $s_j(t)$ 的能量为

$$E_j = \int_0^T s_j^2(t) dt$$

采用正交级数展开法时, 先建立 N 维似然比检验 $\Lambda[z_N]$, 再取 $N \rightarrow \infty$ 的极限获得 $\Lambda[z_N]$ 。如果在获得前 N 个系数 z_k 的联合概率密度函数 (似然函数) $p(r_n|H_j)$ 后, 先取 $N \rightarrow \infty$ 的极限, 求得似然函数 $p(z(t)|H_j)$, 再建立似然比检验, 结果是一样的。请证明似然函数 $p(z(t)|H_j)$ 可以表示为

$$p[z(t)|H_j] = F \exp \left\{ -\frac{1}{N_0} \int_0^T [z(t) - s_j(t)]^2 dt \right\}$$

其中

$$F = \lim_{N \rightarrow +\infty} \left(\frac{1}{\pi N_0} \right)^{N/2}$$

证明:

设一组正交函数集为 $\{f_k(t)\}$, 则在 $\{f_k(t)\}$ 下, 有

$$\begin{aligned} z(t) &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N z_i f_i(t) \\ s(t) &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N s_i f_i(t) \\ n(t) &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N n_i f_i(t) \\ \int_0^T f_k(t) f_l(t) dt &= \delta_{k-l} \end{aligned}$$

*习题 2.27 2.28 3.1 3.2 3.5

因此, 有

$$\begin{aligned}
z_k &= \int_0^T z(t) f_k(t) dt \\
\mathbb{E}[z_k | H_j] &= s_{jk} \\
\text{Var}[z_k | H_j] &= \frac{N_0}{2} \\
\int_0^T z^2(t) dt &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N z_i^2 \\
\int_0^T z(t) s_j(t) dt &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N z_i s_{ji} \\
\int_0^T s_j^2(t) dt &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N s_i^2
\end{aligned}$$

对于似然函数 $p(z(t)|H_j)$, 有

$$\begin{aligned}
p(z(t)|H_j) &= \lim_{N \rightarrow +\infty} p(z_1, z_2, \dots, z_N | H_j) \\
&= \left(\frac{1}{\pi N_0} \right)^{N/2} \exp \left[-\frac{1}{N_0} \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N (z_i - s_{ji})^2 \right] \\
&= \left(\frac{1}{\pi N_0} \right)^{N/2} \exp \left[-\frac{1}{N_0} \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{i=1}^N (z_i^2 - 2z_i s_{ji} + s_{ji}^2) \right] \\
&= \left(\frac{1}{\pi N_0} \right)^{N/2} \exp \left\{ -\frac{1}{N_0} \int_0^T [z^2(t) - 2z(t)s_j(t) + s_j^2(t)] dt \right\} \\
&= \left(\frac{1}{\pi N_0} \right)^{N/2} \exp \left\{ -\frac{1}{N_0} \int_0^T [z(t) - s_j(t)]^2 dt \right\} \\
&= \text{Exp} \left\{ -\frac{1}{N_0} \int_0^T [z(t) - s_j(t)]^2 dt \right\}
\end{aligned}$$

证毕

2. 如果二元通信系统在两个假设下的接收信号分别为

$$H_0 : z(t) = B \cos(\omega_2 t + \theta) + n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

$$H_1 : z(t) = A \cos(\omega_1 t) + B \cos(\omega_2 t + \theta) + n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

式中, A, B, ω_1, ω_2 和 θ 均为已知的常数。噪声 $n(t)$ 是功率谱密度 $G_n(\omega) = \frac{N_0}{2}$ 的高斯白噪声。设计似然比门限为 λ_0 的最佳检测系统。信号 $B \cos(\omega_2 t + \theta)$ 对接收机性能有什么影响?

解：设

$$\begin{aligned}
s_0(t) &= B \cos(\omega_2 t + \theta) \\
s_1(t) &= A \cos(\omega_1 t) + B \cos(\omega_2 t + \theta) \\
\int_0^T s_0^2(t) dt &= E_0 \\
\int_0^T s_1^2(t) dt &= E_1 \\
\alpha(t) &= A \cos(\omega_1 t) \\
\beta(t) &= B \cos(\omega_2 t + \theta)
\end{aligned}$$

因此，似然比

$$\Lambda(z) = \frac{p[z(t)|H_1]}{p[z(t)|H_0]} = \exp\left\{-\frac{1}{N_0} \int_0^T [-2z(t)\alpha(t) + \alpha^2(t) + 2\alpha(t)\beta(t)] dt\right\} \underset{H_0}{\overset{H_1}{\gtrless}} \lambda_0$$

整理后可得：

$$\int_0^T \alpha(t)z(t) dt \underset{H_0}{\overset{H_1}{\gtrless}} \frac{N_0}{2} \ln \lambda_0 + \frac{1}{2}(E_1 - E_0)$$

即对输入 $z(t)$ 信号，将其与 $s_1(t) - s_0(t) = \alpha(t)$ 信号进行相乘后积分，每隔 T 时刻进行抽样判决，判决门限为 $\frac{N_0}{2} \ln \lambda_0 + \frac{1}{2}(E_1 - E_0)$ ，大于判决门限判为发送 $s_1(t)$ ，否则判为 $s_0(t)$ 。（相关接收机）

讨论信号 $B \cos(\omega_2 t + \theta)$ 对接收机性能有什么影响：

设在正交函数集中， $f_1(t) = K[s_1(t) - s_0(t)] = \sqrt{2}\alpha(t)/A$ ，则有

$$\begin{aligned}
l &= \int_0^T \alpha(t)z(t) dt = \frac{A}{\sqrt{2}} \int_0^T f_1(t)z(t) dt = \frac{Az_1}{\sqrt{2}} \\
z(t)|_{H_0} &= \lim_{N \rightarrow +\infty} \sum_{k=1}^N z_k f_k(t) = (s_{01} + n_1)f_1(t) + M \\
z(t)|_{H_1} &= (s_{11} + n_1)f_1(t) + M
\end{aligned}$$

上式中，

$$\begin{aligned}
M &= \sum_2^{+\infty} z_k f_k(t) \\
s_{11} &= \int_0^T s_1(t)f_1(t) dt = \frac{\sqrt{2}}{A} \int_0^T [\alpha(t) + \beta(t)]\alpha(t) dt \\
s_{01} &= \int_0^T s_0(t)f_1(t) dt = \frac{\sqrt{2}}{A} \int_0^T \alpha(t)\beta(t) dt
\end{aligned}$$

因此，有：

$$\begin{aligned}
l|_{H_0} &= \frac{Az_1}{\sqrt{2}} = \frac{A(s_{01} + n_1)}{\sqrt{2}} \\
l|_{H_1} &= \frac{Az_1}{\sqrt{2}} = \frac{A(s_{11} + n_1)}{\sqrt{2}}
\end{aligned}$$

即：

$$l|H_0 \sim N\left(\frac{As_{01}}{\sqrt{2}}, \frac{N_0}{4}\right)$$

$$l|H_1 \sim N\left(\frac{As_{11}}{\sqrt{2}}, \frac{N_0}{4}\right)$$

因此信噪比（偏移系数） d^2 为：

$$\begin{aligned} d^2 &= \frac{[E(l|H_1) - E(l|H_0)]^2}{\text{var}(l|H_0)} \\ &= \frac{[A(s_{11} - s_{01})]^2/2}{N_0/4} \\ &= \frac{[\int_0^T \alpha^2(t)dt]^2}{N_0/4} \\ &= \frac{A^2T}{N_0} \end{aligned}$$

与 $\beta(t) = B \cos(\omega_2 t + \theta)$ 无关，因此其对接收机性能并没有什么影响。

从“两个高斯分布的信号根据门限来判别的过程”这个角度分析，经过计算（和上面基本相同）发现，门限和两个高斯分布的均值之间的距离均与 $\beta(t)$ 无关，因此在判决（积分）时得到的 $P(H_1|H_1) P(H_0|H_0)$ 不受 $\beta(t)$ 的影响。从完全统计量的角度来看，观测量在 $s_1(t) - s_0(t) = \alpha(t)$ 这个向量上的投影决定了判决的结果，与 $\beta(t)$ 无关。

3. 在高斯白噪声中检测像 $\sqrt{\frac{2E_s}{T}} \sin(\omega_0 t + \theta)$ 这样一类确知信号时，其中相位 θ 是已知的，但不一定为 0。假设为雷达类型的问题，则

$$H_0 : z(t) = n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

$$H_1 : z(t) = \sqrt{\frac{2E_s}{T}} \sin(\omega_0 t + \theta) + n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

其中， E_s 为信号的能量， ω_0 和 θ 已知；噪声 $n(t)$ 是功率谱密度 $G_n(\omega) = \frac{N_0}{2}$ 的高斯白噪声。

- (1) 如果在相关运算中，把相位 θ 作为 0 来处理，但实际接收信号的 θ 可能不等于 0，求作为 θ 函数的检测概率，并把它同 $\theta = 0$ 的情况作比较。
- (2) 证明检测概率可能小于虚警概率，这取决于 θ 的数值。

解：

- (1) 在接收信号时，判决规则为：

$$l(z) = \int_0^T s(t)z(t)dt \underset{H_0}{\overset{H_1}{\geq}} \frac{N_0 T}{2} \ln \lambda_0 + \frac{1}{2} E_s = \gamma$$

其中，发射信号 $s(t) = \sqrt{\frac{2E_s}{T}} \sin(\omega_0 t)$ （无相位延迟）。

在正交函数集 $\{f_k(t)\}$ 上, 取 $f_1(t) = \frac{s(t)}{\sqrt{E_s}}$, 则有

$$\begin{aligned} l(z) &= \int_0^T s(t)z(t)dt \\ &= \int_0^T \sqrt{E_s}f_1(t)z(t)dt \\ &= \sqrt{E_s}z_1 \end{aligned}$$

因此, 有

$$\begin{aligned} l|H_1 &= \sqrt{E_s}(s_1 + n_1) \\ &= \int_0^T s(t)s(t) \cos \theta dt + \sqrt{E_s}n_1 \\ &= E_s \cos \theta + \sqrt{E_s}n_1 \\ &\sim N(E_s \cos \theta, N_0 E_s/2) \\ l|H_0 &= \sqrt{E_s}n_1 \\ &\sim N(0, N_0 E_s/2) \end{aligned}$$

因此检测概率为:

$$P_D = P(H_1|H_1) = \int_{\gamma}^{+\infty} p(l|H_1)dl = Q\left(\frac{\gamma - E_s \cos \theta}{\sqrt{N_0 E_s/2}}\right)$$

特殊的, 当 $\theta = 0$ 时

$$P_D = Q\left(\frac{\gamma - E_s}{\sqrt{N_0 E_s/2}}\right)$$

(2) 由 (1) 可知, 虚警概率为

$$P_F = P(H_1|H_0) = \int_{\gamma}^{+\infty} p(l|H_0)dl = Q\left(\frac{\gamma}{\sqrt{N_0 E_s/2}}\right)$$

当 $P_D < P_F$ 时,

$$\gamma - E_s \cos \theta < \gamma$$

即在

$$\cos \theta > 0$$

$$2k\pi - \frac{\pi}{2} < \theta < 2k\pi + \frac{\pi}{2}, \quad k = 0, \pm 1, \pm 2, \dots, \pm N$$

检测概率小于虚警概率, 这取决于 θ 。

4. 考虑在高斯噪声背景中检测高斯信号的问题。设

$$\begin{aligned} H_0 : z(t) &= n(t), & 0 \leq t \leq T \\ H_1 : z(t) &= s(t) + n(t), & 0 \leq t \leq T \end{aligned}$$

其中 $n(t)$ 和 $s(t)$ 分别是零均值的高斯噪声和高斯信号, 其带宽限于 $|\omega| < \Omega = 2\pi B$, 功率谱密度分别为 $N_0/2$ 和 $S_0/2$ 。假设以 π/Ω 的间隔取 $2BT$ 个样本的方式进行统计检测, 试求似然比检测系统。

解：因为采样频率

$$f_s = \frac{1}{T_s} = \frac{\Omega}{\pi} = 2B$$

所以采样所得的样本之间相互独立。

对第 k 次采样，有

$$p(z_k|H_0) = \left(\frac{1}{2\pi N_0 B} \right)^{\frac{1}{2}} \exp \left(-\frac{1}{2N_0 B} z_k^2 \right)$$

$$p(z_k|H_1) = \left[\frac{1}{2\pi(N_0 + S_0)B} \right]^{\frac{1}{2}} \exp \left[-\frac{1}{2(N_0 + S_0)B} z_k^2 \right]$$

设似然比检测门限为 λ , $N = 2BT$, 则

$$p(z|H_0) = \left(\frac{1}{2\pi N_0 B} \right)^{\frac{N}{2}} \exp \left(-\frac{1}{2N_0 B} \sum_{k=1}^N z_k^2 \right)$$

$$p(z|H_1) = \left[\frac{1}{2\pi(N_0 + S_0)B} \right]^{\frac{N}{2}} \exp \left[-\frac{1}{2(N_0 + S_0)B} \sum_{k=1}^N z_k^2 \right]$$

因此似然比检测系统的判决准则为

$$\frac{P(z|H_1)}{P(z|H_0)} = \left(\frac{N_0}{N_0 + S_0} \right)^{\frac{N}{2}} \exp \left[\frac{S_0}{2(S_0 + N_0)N_0 B} \sum_{k=1}^N z_k^2 \right] \underset{H_0}{\overset{H_1}{\geq}} \lambda$$

即

$$l(z) = \sum_{i=1}^{2BT} z_k^2 \underset{H_0}{\overset{H_1}{\geq}} \left[\ln \lambda + BT \ln \left(1 + \frac{S_0}{N_0} \right) \right] \frac{2(S_0 + N_0)N_0 B}{S_0} = \gamma$$

5. 考虑简单二元随机相位信号的检测问题，两个假设分别为

$$H_0 : z(t) = n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

$$H_1 : z(t) = \sqrt{\frac{2E_s}{T}} \cos(\omega_0 t + \theta) + n(t), \quad 0 \leq t \leq T$$

其中 E_s 是信号 $s(t) = \sqrt{\frac{2E_s}{T}} \cos(\omega_0 t + \theta)$ 的能量； ω_0 是已知的常数； $n(t)$ 是功率谱密度 $G_n(\omega) = \frac{N_0}{2}$ 的高斯白噪声。假定相位 θ 是概率密度函数为

$$p(\theta) = \frac{\exp(v \cos \theta)}{2\pi I_0(v)}, \quad -\pi \leq \theta \leq \pi$$

的随机变量。若采用奈曼-皮尔逊准则，证明最佳检测系统如图题 3-5 所示。（注意，经过计算以及查找资料，发现书本上的图有错，下支路中线性滤波器应为 $h(t) = \sqrt{\frac{T}{2}} \cos \omega_0(T - t)$ ，之后的增益系数应为 $\frac{4E_s}{N_0}$ ）

解：

对于该系统，假设

$$\begin{cases} y_1(t) = \int_0^T z(t) \cos \omega_0 t dt \\ y_2(t) = \int_0^T z(t) \sin \omega_0 t dt \end{cases}$$

其似然比函数为

$$\begin{aligned}
\Lambda(x) &= \frac{p(z; \theta|H_1)}{p(z|H_0)} \\
&= \frac{\int_{-\pi}^{\pi} p(z|H_1; \theta) p(\theta) d\theta}{p(z|H_0)} \\
&= \frac{\int_{-\pi}^{\pi} \left(\frac{1}{N_0\pi}\right)^{\frac{N}{2}} \exp\left\{-\frac{1}{N_0} \int_0^T [z(t) - s(t)]^2 dt\right\} p(\theta) d\theta}{\left(\frac{1}{N_0\pi}\right)^{\frac{N}{2}} \exp\left\{-\frac{1}{N_0} \int_0^T z^2(t) dt\right\}} \\
&= \int_{-\pi}^{\pi} \exp\left\{-\frac{1}{N_0} \int_0^T [-2z(t)s(t) + s^2(t)] dt\right\} p(\theta) d\theta \\
&= \int_{-\pi}^{\pi} \exp\left\{-\frac{1}{N_0} \left[\int_0^T -2z(t)s(t) dt + E_s\right]\right\} p(\theta) d\theta \\
&= \int_{-\pi}^{\pi} \exp\left\{-\frac{1}{N_0} \left[\int_0^T -2z(t)s(t) dt + E_s\right]\right\} p(\theta) d\theta \\
&= \exp\left(\frac{E_s}{N_0}\right) \int_{-\pi}^{\pi} \exp\left\{\frac{2}{N_0} \sqrt{\frac{2E_s}{T}} [y_1(t) \cos \theta - y_2(t) \sin \theta]\right\} p(\theta) d\theta \\
&= \frac{\exp(E_s/N_0)}{2\pi I_0(v)} \int_{-\pi}^{\pi} \exp\{M [y_1(t) \cos \theta - y_2(t) \sin \theta] + v \cos \theta\} d\theta \\
&= \frac{K}{2\pi I_0(v)} \int_{-\pi}^{\pi} \exp\left\{M \left[\left(y_1(t) + \frac{v}{M}\right) \cos \theta - y_2(t) \sin \theta\right]\right\} d\theta \\
&= \frac{K}{2\pi I_0(v)} \int_{-\pi}^{\pi} \exp[A(t) \cos(\theta + \varphi)] d\theta \\
&= \frac{K}{I_0(v)} I_0(A(t))
\end{aligned}$$

上式中,

$$K = \exp(E_s/N_0)$$

$$M = \frac{2}{N_0} \sqrt{\frac{2E_s}{T}}$$

$$A^2(t) = [My_1(t) + v]^2 + [My_2(t)]^2 = M^2 [y_1^2(t) + y_2^2(t)] + 2Mvy_1(t) + v^2$$

根据贝塞尔函数 $I_0(x)$ 的单调性, 将 v^2 减去, 因此判决准则为

$$M^2 [y_1^2(t) + y_2^2(t)] + 2Mvy_1(t) \underset{H_0}{\overset{H_1}{\gtrless}} \lambda_0$$

其中, λ_0 根据奈曼-皮尔逊准则获得。

观察给的检测系统, 上支路输出为 $2Mvy_1(t)$

下支先经过一个匹配滤波器，在经过一个包络平方检波器得到匹配滤波器包络的平方。
线性滤波器输出为

$$\begin{aligned} y(t) &= \sqrt{\frac{2}{T}} \int_0^t \cos \omega_0(T-t+\tau) z(\tau) d\tau \\ &= \sqrt{\frac{2}{T}} \left[\cos \omega_0(T-t) \int_0^t z(\tau) \cos \omega_0 \tau d\tau + \sin \omega_0(T-t) \int_0^t z(\tau) \sin \omega_0 \tau d\tau \right] \end{aligned}$$

经过平方检波器后输出为 $\frac{2}{T} [y_1^2(t) + y_2^2(t)]$ ，经过增益后输出

$$M^2 [y_1^2(t) + y_2^2(t)]$$

该检测系统将上下支路相加之后即是之前所求的 $A^2(t) - v^2$ ，将其和门限比较。符合之前的推倒，此系统为最佳检测系统。

证毕