

液晶空间光调制器在 HTS 中的应用研究^{*}

——快速精确的解码方法

毕凤飞

(江苏悦达集团 技术中心 江苏 盐城 224002)

摘 要 :研究了液晶空间光调制器(LC - SLM)作为固定不动的编码模板应用于阿达玛变换光谱仪(HTS) ,提出了快速精确的解码方法 ,给出了由液晶空间光调制器编码模板所带来的均方根信噪比的改善。

关键词 :液晶空间光调制器 ;编码模板 ;阿达玛变换光谱仪 ;解码方法

中图分类号 :O413 **文献标识码** :A **文章编号** :1671 - 532X(2003)01 - 0035 - 03

阿达玛变换光谱仪(HTS)是在 20 世纪 60 年代末发展起来的 ,它是一种与傅里叶变换光谱仪平行的多路传输的调制光谱仪 ,Sloane、Harwit、Decker 等人在这方面做了大量的工作^[1]。它是在传统的光谱仪中 ,用编码模板代替入射狭缝或出射狭缝。通常用机械模板作为阿达玛变换光谱仪的编码模板 ,由于机械模板不仅扫描速度慢 ,而且还存在较大的机械误差 ,限制了其在分子光谱分析领域中的应用。为此 ,Tiloitta 等人在 1987 年首先用液晶空间光调制器(LC - SLM)作为编码模板 ,并设计了编码模板固定不动的阿达玛变换光谱仪 ,它为未来的光谱分析提供了没有“移动部分”的光谱仪 ,利用它对可见光谱、近红外光谱 ,以及可见的喇曼光谱的测量取得了很大的成功。1989 年 ,Bohlke 等人又把它加以改装后用于近红外喇曼光谱的测量 ,为近红外喇曼光谱的测量开辟了新的途径。本文从误差理论出发 ,提出了使用 LC - SLM 作为编码模板时的快速精确的解码方法 ,并由此推出了均方根信噪比的改善与 LC - SLM 编码模板的开关特性的关系。

1 快速精确的解码方法

设编码单元数为 n ,有 n 个待测的光谱成分 ,使用 n 个模板进行 n 次测量 ,第 i 次测量的误差为 e_i ,假定^[1] :

(1) e_i 是不依赖于探测光强的随机变量 (2) e_i 的期望值为零 (3) 各次测量的误差是相互独立的 ; (4) e_i 的均方差为 σ^2 。则有

$$E\{e_i\} = 0, E\{e_i \cdot e_j\} = 0, E\{e_i^2\} = \sigma^2 \quad i, j = 1, 2, \dots, n \quad i \neq j \quad (1)$$

式中 E 表示期望值或大量实验的平均值。基于前面对误差所作的假设 ,可以得到 ,对于 n 次测量的误差 $e_1, e_2, \dots, e_n$,当 n 很大时 ,有

$$\frac{1}{n} \sum_{i=1}^n e_i = 0 \quad (2)$$

文献表明 ,由 AND 公司的 Model 12A 型的扭曲向列相的液晶显示组件改装而成的 LC - SLM 的开关特性在可见光谱区(350 nm ~ 800 nm)的光谱响应是很平稳的。通光时的透射率的平均值为 32% ,不透明时的透射率的平均值为 1.5% ;PDLC(聚合物色散液晶)用作 LC - SLM 时 ,在近红外光谱区(10 000

^{*} 收稿日期 :2002 - 11 - 07

作者简介 :毕凤飞 (1965 -) ,江苏淮安人 ,江苏悦达集团工程师 ,硕士。

$\text{cm}^{-1} \sim 5500 \text{ cm}^{-1}$ 的开关特性也很平稳。通光时,透射率在 78% ~ 81% 之间变化,不透明时,透射率在 2% ~ 11% 之间变化。根据上述事实,显然,可以在一段光谱区域里把 LC-SLM 的开关特性当作常数,不同光谱区域常数不同。

假定液晶模板编码单元通光时的透射率为 T ,不透明时的透射率为 T_0 。模板编码单元的开和关按照 M 序列结构的左循环 S 矩阵 S_n 的每一行的阵元来进行,即对应的阵元为 1 时,模板的相应编码单元通光,对应的阵元为 0 时,模板的相应编码单元不透明。将 S_n 的阵元 1 变为 T ,阵元 0 变为 T_0 ,可以得到模板的实际编码矩阵 S'_n , S'_n 可以表示为

$$S'_n = TS_n + T_0(J_n - S_n) = (T - T_0)S_n + T_0J_n \quad (3)$$

式中 J_n 为阵元都为 1 的 n 阶矩阵, S 矩阵的性质和 M 序列结构的 S 矩阵的特性参见文献。设加到模板的编码单元的能量用信号矢量 ψ 表示, ψ 就是待测的实际光谱成分强度值矢量,用 η 表示测量值矢量,则有

$$\eta = S'_n\psi + e \quad (4)$$

仍然按照 S_n 作为模板的编码矩阵时的解码方法进行解码,并利用式(3)(4)得到实际光谱的估算

值(初步) $\hat{\psi}$ 为

$$\hat{\psi} = S_n^{-1}\eta = (T - T_0)\psi + \frac{2T_0}{n+1} \begin{vmatrix} 1 \\ \dots \\ 1 \end{vmatrix} \sum_{i=1}^n \psi_i + S_n^{-1}e \quad (5)$$

对(5)式等号两边的矢量的 n 个分量求和,可得到:

$$\sum_{i=1}^n (\hat{\psi})_i = \sum_{i=1}^n [(T - T_0)\psi]_i + \sum_{i=1}^n \left\{ \frac{2T_0}{n+1} \begin{vmatrix} 1 \\ \dots \\ 1 \end{vmatrix} \sum_{j=1}^n \psi_j \right\} + \sum_{i=1}^n (S_n^{-1}e)_i \quad (6)$$

对于(6)式各项计算,有

$$\left. \begin{aligned} \sum_{i=1}^n (\hat{\psi})_i &= \sum_{i=1}^n \hat{\psi}_i \\ \sum_{i=1}^n [(T - T_0)\psi]_i &= (T - T_0) \sum_{i=1}^n \psi_i \\ \sum_{i=1}^n \left\{ \frac{2T_0}{n+1} \begin{vmatrix} 1 \\ \dots \\ 1 \end{vmatrix} \sum_{j=1}^n \psi_j \right\}_i &= \frac{2nT_0}{n+1} \sum_{i=1}^n \psi_i \\ \sum_{i=1}^n (S_n^{-1}e)_i &= \frac{2}{n+1} \sum_{i=1}^n [(2S_n - J_n)e]_i = \frac{2n}{n+1} \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n e_i = 0 \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

将(7)式代入(6)式,有

$$\sum_{i=1}^n \psi_i = \frac{n+1}{(n+1)T + (n-1)T_0} \sum_{i=1}^n \hat{\psi}_i \quad (8)$$

$$\hat{\psi} = (T - T_0)\psi + \frac{2T_0}{(n+1)T + (n-1)T_0} \begin{vmatrix} 1 \\ \dots \\ 1 \end{vmatrix} \sum_{i=1}^n \hat{\psi}_i + S_n^{-1}e \quad (9)$$

则:

$$\frac{1}{T - T_0} \left(\hat{\psi} - \frac{2T_0}{(n+1)T + (n-1)T_0} \begin{vmatrix} 1 \\ \dots \\ 1 \end{vmatrix} \sum_{i=1}^n \hat{\psi}_i \right) = \psi + \frac{1}{T - T_0} S_n^{-1}e \quad (10)$$

设修正了的光谱估算值用 $\hat{\psi}_{\text{MODI}}$ 表示,令

$$\hat{\psi}_{\text{MODI}} = \frac{1}{T - T_0} \left(\hat{\psi} - \frac{2T_0}{(n+1)T + (n-1)T_0} \begin{vmatrix} 1 \\ \dots \\ 1 \end{vmatrix} \sum_{i=1}^n \hat{\psi}_i \right) \quad (11)$$

则有

$$\hat{\psi}_{\text{MODI}} = \psi + \frac{1}{T - T_0} S_n^{-1}e \quad (12)$$

$$\text{这时的平均均方差 } \epsilon \text{ 为 } \quad \epsilon = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n \epsilon_i = \left(\frac{1}{T - T_o} \right)^2 \epsilon_{\text{标准模板}} \quad (13)$$

$$\text{根据文献 [1] 有: } \quad \epsilon = \epsilon_i = \frac{4}{n} \left(\frac{1}{T - T_o} \right)^2 \sigma^2 \quad (14)$$

$$\text{均方根信噪比增益 } \Delta(\text{SNR})_{r.m.s.} \text{ 为: } \Delta(\text{SNR})_{r.m.s.} = \frac{\sqrt{n}}{2} (T - T_o) \quad (15)$$

如果假设 $T = 1, T_o = 0$ 则(12)(13)以及(15)式给出的 $\hat{\psi}_{\text{MODI}}, \epsilon, \epsilon_i$ 和 $\Delta(\text{SNR})_{r.m.s.}$ 与编码矩阵 S_n 的标准编码模板所对应的 $\hat{\psi}, \epsilon, \epsilon_i$ 和 $\Delta(\text{SNR})_{r.m.s.}$ 完全一样。

2 结语

(1) 使用 LC-SLM 作编码模板时, 仍按照标准编码模板先对测量值矢量 η 进行快速阿达玛变换, 得到光谱的估算值矢量(初步) $\hat{\psi} = S_n^{-1} \eta$ 。然后对估算值 $\hat{\psi}$ 进行修正, 由(11)式得到修正了的光谱估算值 $\hat{\psi}_{\text{MODI}}$, 此 $\hat{\psi}_{\text{MODI}}$ 即为实际光谱的最佳估算值。

(2) 根据我们给出的解码方法, 我们可以推出 LC-SLM 作为 HTS 的编码模板时均方根信噪比增益 $\Delta(\text{SNR})_{r.m.s.} = \sqrt{n}/2 (T - T_o)$, 可以看出, 与标准编码模板相比, 这时 $\Delta(\text{SNR})_{r.m.s.}$ 下降了。

(3) 利用(3)式和(11)式, 作者进行了计算机模拟, 证明所给出的解码方法是正确的。

参考文献:

[1] Harwit M, Sloane N J A. Hadamard Transform Optics[M]. New York: Academic Press, 1979.

Study of liquid crystal spatial light modulator application in Hadamard transform spectrometer

BI Feng-fei

(Technology Center of Jiangsu Yueda Group, Jiangsu Yancheng 224002, China)

Abstract This paper presents a study of liquid crystal spatial modulator (LC-SLM) used as a stationary encoding mask of Hadamard transform spectrometer (HTS). A fast and accurate decoding method is proposed and the improvement is given in r. m. s. signal-to-noise ratio produced by LC-SLM encoding mask.

Keywords LC-SLM; encoding mask; HTS; decoding method