上一节课程内容

§3-6 激光器的频率特性 和稳频与模式选择原理

- 一、非均匀谱线增宽多模振荡
- 二、均匀谱线增宽多模振荡
- 三、稳频原理
- 四、模式选择技术

上一章内容简介

第三章: 激光放大器与振荡器

- §3.1 受激跃迁产生的吸收与放大
 - ---粒子布居数反转
- §3.2 产生粒子数反转的几种量子系统
- §3.3.行波激光放大器
- §3.4 再生谐振放大器·振荡阈值条件
- §3.5 激光振荡器
- §3-6 激光器的频率特性和稳频与模式选择原理

下一章内容简述

第四章 激光器调制

- §4-1 调制的基本概念
- §4-2 电光调制
- §4-3 声光调制
- §4-4 直接调制

本章需要回答的问题

- ◆激光调制有何意义?
- ◆调制的种类?
- ◆调制的方法?
- ◆调制的特点?

第四章 激光器调制

§4-1 调制的基本概念

- 1. 频率调制和相位调制(统称角度调制)
- 2. 强度调制
- 3. 振幅调制
- 4. 其他调制

§4-1 调制的基本概念

◆为什么要调制?

调Q、锁模、通讯、显示、测距等。

◆激光调制:就是把激光作为载波携带低频信号。

激光作为载波,所需传播的(电、光、声、磁等)信号叠加到载波上,使载波的参数(强度或者振幅、频率、相位)按照所加信号的规律变化,达到传播信号的目的。

§4-1 调制的基本概念

◆调制的方法:

◆内调制:直接调制(改变泵蒲驱动电流)

间接调制(腔内调制元件)

◆外调制:腔外加调制器

(调制速度高,带宽大)

◆按性质分:调幅;调频;调相位;

强度调制等

1. 振幅调制

$$E(t) = A_c (1 + m_a \cos \omega_m t) \cos(\omega_c t + \varphi_c)$$

$$= A_c \cos(\omega_c t + \varphi_c) + \frac{m_a}{2} A_c \cos[(\omega_c + \omega_m)t + \varphi_c]$$

$$+\frac{m_a}{2}A_c\cos[(\omega_c-\omega_m)t+\varphi_c]$$

其中调制信号

$$a(t) = A_m \cos \omega_m t$$

调幅系数:

$$m_a = \frac{A_m}{A_c}$$

2. 频率调制和相位调制 (统称角度调制)

$$E(t) = A_c \cos[\omega_c t + m \sin \omega_m t + \varphi_c]$$

か 为调相(频)系数

3. 强度调制

强度为

$$I(t) = \frac{A_c^2}{2} [1 + K_p a(t)] \cos^2(\omega_c t + \varphi_c)$$

$$a(t) = A_m \cos(\omega_m t)$$

◆ 当然还有脉冲调制;脉冲编码调制

调制具体方法:

- ◆电-机械调制:机械斩波器---KHz量级
- ◆电-光调制:电光效应---折射率变化,光场调制变化-----电压高
- ◆声-光调制:透明介质的光学常数发生周期变化, 光衍射和偏转-----GHz量级,电压低
- ◆其他调制:磁光调制(法拉第效应);干涉调制;。。

第四章 激光器调制

- §4-2 电光调制
 - 1. 电光调制的物理基础
 - (a)电致折射率变化
 - (b) 电光相位延迟
 - (c)光偏振态的变化
 - 2. 电光强度调制
 - (a)纵向电光调制
 - (b)横向电光调制
 - 3. 电光相位调制
 - 4.评价调制器质量的几个指标

§4-2 电光调制

- 某些晶体: LiNbO,KDP
 - +外加电场

-----双折射现象

1. 电光调制的物理基础

◆晶体折射率:

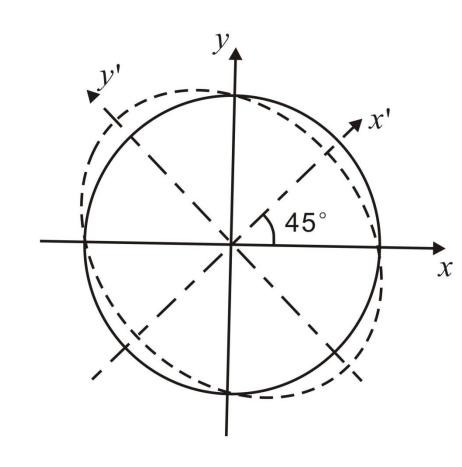
$$n = n_0 + \gamma E + hE^2 + \dots$$

- ◆ y 线性电光系数(Pockels效应)
- ◆ h 二次电光效应(Kerr效应)

(1)电致折射率变化

一般折射率椭球

$$\frac{x^2}{n_x^2} + \frac{y^2}{n_y^2} + \frac{z^2}{n_z^2} = 1$$



◆加电场后

$$\Delta(\frac{1}{n^2})_i = \sum_{j=1}^3 \gamma_{ij} E_j$$

今对KDP晶体(负单 $n_o > n_e$):

 只有 $\gamma_{41}; \gamma_{52}; \gamma_{63}$ 不为零

◆外电场Ez=E; Ex=Ey=0时

$$\frac{x^2}{n_o^2} + \frac{y^2}{n_o^2} + \frac{z^2}{n_e^2} + 2\gamma_{63}yzE_z = 1$$

● 旋转45度变换主轴化后

$$\frac{x^{2}}{n_{x'}^{2}} + \frac{y^{2}}{n_{y'}^{2}} + \frac{z^{2}}{n_{z'}^{2}} = 1$$

$$n_{x'} = n_o - \frac{1}{2} n_o^3 \gamma_{63} E_z$$
 $n_{y'} = n_o + \frac{1}{2} n_o^3 \gamma_{63} E_z$
 $n_{z'} = n_e$

● 电致折射率变化(单轴变为双轴晶体)

$$\Delta n = n_{y'} - n_{x'} = n_o^3 \gamma_{63} E_z$$

1. 电光调制的物理基础(2)电光相位延迟

(2)电光相位延迟

纵向电光效应:电场方向与通光方向一致

横向电光效应:电场方向与通光方向垂直

KDP纵向电光效应情况:

$$n_{y'} > n_{x'}$$

$$\upsilon_{x'} = \frac{c}{n_{x'}}$$

$$\upsilon_{y'} = \frac{c}{n_{y'}}$$

1. 电光调制的物理基础(2)电光相位延迟

◆两个方向的光波通过晶体后产生一个位相差

$$\Delta \varphi = \varphi_{n_{y'}} - \varphi_{n_{x'}} = \frac{2\pi L}{\lambda} (n_{y'} - n_{x'})$$

$$= \frac{2\pi}{\lambda} n_o^3 \gamma_{63} V = \frac{\pi V}{V_{1/2}}$$

$$V_{1/2} = \frac{\lambda}{2n_o^3 \gamma_{63}}$$

其中:沿Z轴加的电压 V=Ez*L

1. 电光调制的物理基础(2)电光相位延迟

◆半波电压(

$$\Delta \varphi = \pi$$

$$\Delta \varphi = \pi$$
): $V_{\frac{1}{2}} = \frac{\lambda}{2n_o^3 \gamma_{63}}$

越小,需要的调制功率越小;

$$V_{\frac{1}{2}}$$

$$\gamma_{63}$$

1. 电光调制的物理基础(3)光偏振态的变化

(3)光偏振态的变化

一般合成的出射光振动是一个椭圆偏振光

$$\frac{E_{x}^{2}}{A_{1}^{2}} + \frac{E_{y}^{2}}{A_{2}^{2}} - \frac{2E_{x}E_{y}}{A_{1}A_{2}}\cos\Delta\varphi = \sin^{2}\Delta\varphi$$

A1, A2是投影在x, y轴上的振幅

1. 电光调制的物理基础(3)光偏振态的变化

lack 当晶体未加电场, $\Delta arphi = 0$ 或者 $2q\pi$

(q=0,1,2,...),出射的光是与入射光偏振方向一

 $\frac{\mathbf{E}_{x}^{2}}{A_{1}^{2}} + \frac{E_{y}^{2}}{A_{2}^{2}} - \frac{2E_{x}E_{y}}{A_{1}A_{2}} = 0 \qquad \left[\left(\frac{E_{x}}{A_{1}} - \frac{E_{y}}{A_{2}} \right)^{2} = 0 \right]$

$$(\frac{E_{x'}}{A_1} - \frac{E_{y'}}{A_2})^2 = 0$$

◆当 $V = V_{1/4}$ 时(相当与四分之一波

片), $\Delta \varphi = (2q+1)\frac{\pi}{2}$,得到椭圆偏振光或者

圆偏振光

$$\frac{E_{x'}^{2}}{A_{1}^{2}} + \frac{E_{y'}^{2}}{A_{2}^{2}} = 1$$

1. 电光调制的物理基础(3)光偏振态的变化

◆当
$$V = V_{1/2}$$
 时(二分之一波

片),
$$\Delta \varphi = (2q+1)\pi$$
 ,出射光是线偏振

光,相对于入射光旋转一个20角,如果A1=A2

$$\theta = 45^{\circ}$$

2. 电光强度调制

(1)纵向电光调制

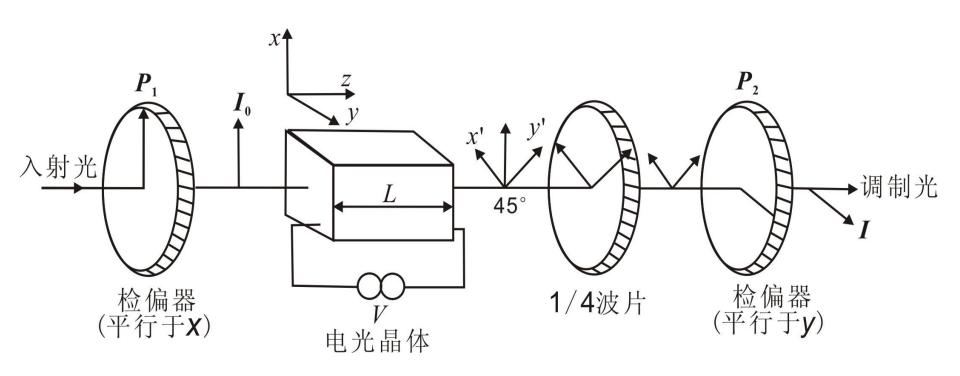


图 纵向电光强度调制

2. 电光强度调制(1)纵向电光调制

◆光进入晶体后分解为沿 \mathbf{x}' , \mathbf{y}' 方向的两个分量 (振幅为入射振幅的 $1/\sqrt{2}$),相位相同:

$$E_{x'} = A\cos\omega_c t$$
$$E_{y'} = A\cos\omega_c t$$

或者

$$E_{x}(t) = A * \exp[i\omega_{c}t]$$

$$E_{y}(t) = A * \exp[i\omega_{c}t - i\Delta\varphi]$$

2. 电光强度调制(1)纵向电光调制

◆入射光强

$$I_i \propto 2A^2$$

◆出射光强

$$I \propto 2A^2 \sin^2(\frac{\Delta \varphi}{2})$$

◆透射率

$$T = \sin^2(\frac{\Delta\varphi}{2}) = \sin^2(\frac{\pi V}{2V_{\pi}})$$

◆对于KDP晶体

$$V_{\frac{\lambda}{2}} = V_{\pi} = \frac{\lambda}{2n_o^3 \gamma_{63}}$$

2. 电光强度调制(1)纵向电光调制

◆电光调制输出特性曲线:

$$V = V_{\pi/2} + V_m \sin \omega_m t$$

$$\Delta \varphi = \pi \frac{V}{V_{\pi}} = \frac{\pi}{2} + \pi \frac{V_{m}}{V_{\pi}} \sin \omega_{m} t$$

$$T = \frac{I}{I_m} = \sin^2(\frac{\Delta \varphi}{2})$$

$$= \frac{1}{2} [1 + \sin(\Delta \varphi_m \sin \omega_m t)]$$

$$\Delta \varphi_m = \pi \frac{V_m}{V_{\pi}}$$

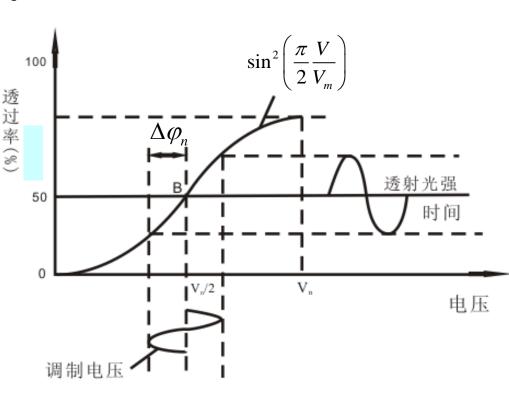


图1.2-6 电光调制特性曲线

调制信号不宜过大; 简单,但半波电压高。

2. 电光强度调制(2)横向电光调制

(2)横向电光调制

半波电压小,但结构复杂,加工精度高,温 度变化灵敏

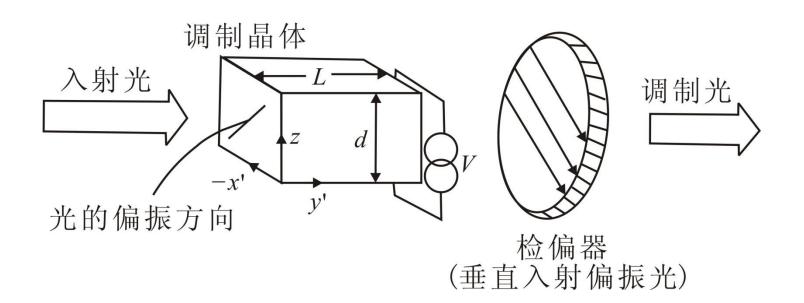


图 横向电光调制示意图

3. 电光相位调制

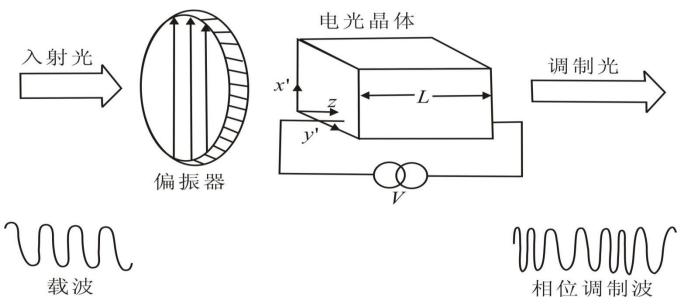


图 电光相位调制原理图

起偏器偏振方向平行于晶体的感应主轴x'(或者y'),入射晶体后,只有沿x'(或者y')方向的偏振,外电场不改变出射光偏振状态,仅改变相位。

3. 电光相位调制

$$\Delta \varphi_{x'} = -\frac{\omega_c}{c} \Delta n_{x'} L$$

$$n_{x'} = n_o - \frac{1}{2} n_o^3 \gamma_{63} E_z$$

$$E_z = E_m \sin \omega_m t$$

$$\upsilon = \frac{c}{n_x}$$

3. 电光相位调制

$$\Rightarrow$$

$$E_{out} = A_c \cos(\omega_c t - \frac{\omega_c}{\upsilon} L)$$

$$= A_c \cos(\omega_c t - \frac{\omega_c}{c} n_o L + m_\varphi \sin \omega_m t)$$

其中相位调制系数:

$$m_{\varphi} = \frac{\pi n_o^3 \gamma_{63} E_m L}{\lambda}$$

4.评价调制器质量的几个指标

◆半波电压:与电光系数成反比,与晶体长度、厚度及光波波长有关。几伏到几百伏。

- ◆透射率要高
- ◆消光比要大:晶体质量与加工精度有关。

第四章 激光器调制

§4-3 声光调制

- 1. 物理基础
- 2. 声光调制器的典型结构原理
- 3. 声光互作用的两种类型
 - (a) Raman-Nath型声光调制器
 - (b) Bragg型声光调制器
- 4. 声光调制器的工作原理和调制带宽

§4-3 声光调制

1. 物理基础

- ◆ 声波:弹性波,激起介质中各质点沿声波传播方向振动,介质的密度呈疏密相同的交替变化。
- ◆介质折射率发生相应的周期变化。形成相位光栅(光栅间距或者常数=声波波长)。
- ◆导致衍射光(强度、频率、方向等)变化。

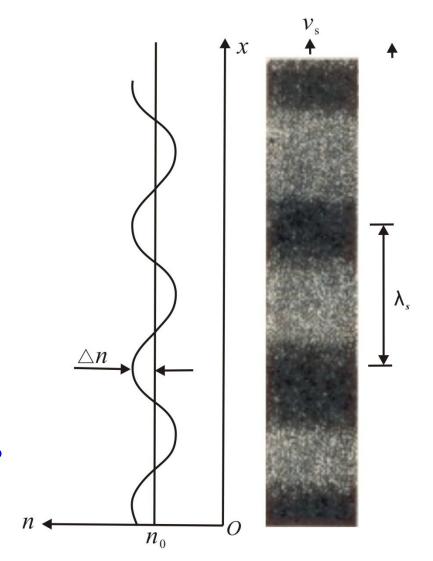


图: 超声行波在介质中的传播

1. 物理基础

◆声光介质中质点随时间的位移

行波:
$$a(x,t) = A\sin(\omega_s t - k_s x)$$

驻波:

$$a(x,t) = 2A\cos(2\pi \frac{x}{\lambda_s})\sin(2\pi \frac{t}{T_s})$$

- ◆声波角频率 ω_s , 波矢 k_s , 速度 v_s , 运动的声光栅是静止的。
- ◆光弹性效应:超声波(机械应力波)作用在声光介质 上会使介质产生机械形变,从而引起折射率发生变化。

1. 物理基础

◆行波时:

$$n(x,t) = n_o + \Delta n \cos(\omega_s t - k_s x)$$

$$\Delta n(x,t) = \Delta n \cos(\omega_s t - k_s x)$$

$$= -\frac{1}{2} n_o^3 PS \cos(\omega_s t - k_s x)$$

$$\Delta n = -\frac{1}{2} n_o^3 PS$$

P是光弹性系数,S是弹性应变场振幅

1. 物理基础

◆驻波时: $\Delta n(x,t) = 2\Delta n \sin \omega_s t \sin k_s x$

◆声驻波在一个周期 内出现两次介 质 疏密层,则光 通 过该介质后,调制 光的调制频 率将 为声频的两倍。

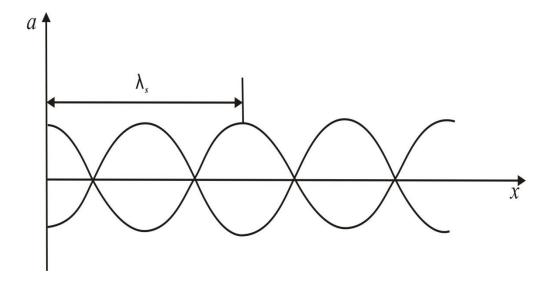


图:超声驻波

2. 声光调制器的典型结构原理

- ◆四部分组成:
- (1)驱动电源:电声换能器工作
- (2) 声光介质:
 - (a)介质的品质因素要大

$$M = n^6 P^2 / \rho v^3$$

 n, P, υ, ρ , 是折射率,光弹性系数,声速,密度。

(b) 对声波的吸收要小

吸收系数

$$\alpha \propto f_0^2$$

f。声频

2. 声光调制器的典型结构原理

(3) 换能器:将电信号转化为超声信号的元件

- ◆压电晶体:石英, LiNbO3
- ◆压电半导体:CdS, ZnO等
- ◆依赖于声光介质(声阻匹配)

(4) 吸声或者反射材料

◆超声行波用吸声材料;超声驻波用反射材料

(a) Raman-Nath型声光调制器

◆超声频率较低,光波垂直于声场传播方向,光 声相互作用长度L较短时

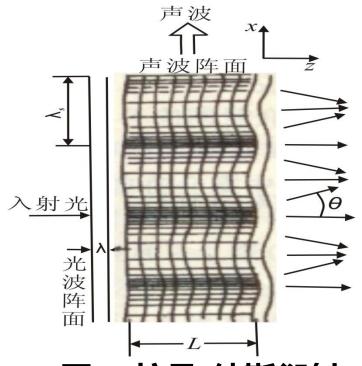


图: 拉曼-纳斯衍射

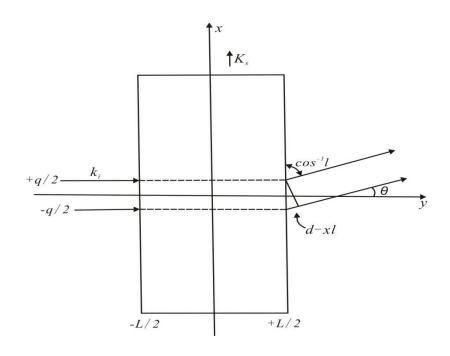


图:垂直入射情况

◆光衍射角

$$\theta_m$$

$$\theta_{m} = \pm m \frac{\lambda}{\lambda_{s}} \qquad m = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$$

$$m = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$$

◆衍射光强度:
$$I_m \propto J_m^2(\Delta \varphi) \Delta \varphi = \Delta n \frac{2\pi}{\lambda} L$$

$$\Delta \varphi = \Delta n \frac{2\pi}{\lambda} L$$

$$\omega = \omega_i \pm m\omega_s \approx \omega_i$$

声频
$$\omega_{\rm s}=10^9 Hz$$

声频
$$\omega_s = 10^9 Hz$$
 光频 $\omega_i = 10^{14} Hz$,

(b) Bragg型声光调制器

声波频率较高,L较大,不是垂直入射。

当入射光与声波面间夹角满足一定条件 只出现0级和+1级(或者-1级)的衍射光--

-----布拉格衍射

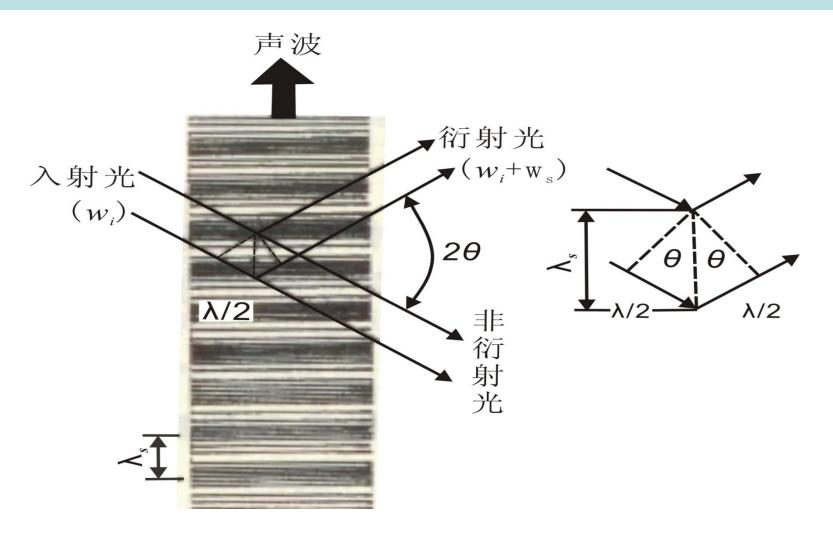


图: 布拉格声光衍射

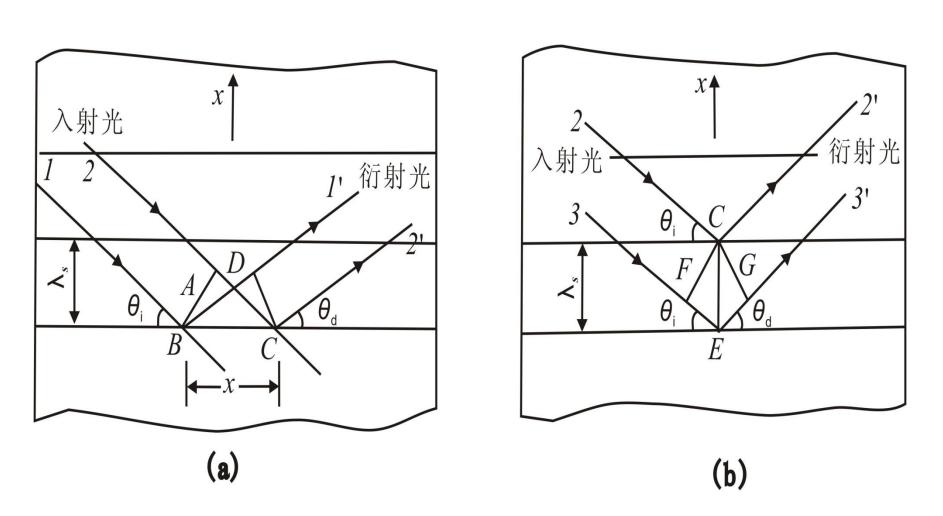


图: 产生布拉格衍射条件的模型

$$\sin \theta_B = \frac{\lambda}{2n\lambda_s}$$

》衍射光与入射光之比:
$$\eta_s = \frac{I_1}{I_i} = \sin^2\left[\frac{\Delta\varphi}{2}\right]$$

$$\Delta \varphi = \Delta n \frac{2\pi}{\lambda} L$$

$$\Delta n = -\frac{1}{2}n^3 PS = -\frac{1}{2}n^3 P\sqrt{\frac{2I_s}{\rho v_s^3}}$$

P是光弹性系数,S是弹性应变场振幅

◆所以

$$\eta_s = \sin^2\left[\frac{\pi}{\sqrt{2}\lambda}\sqrt{\frac{L}{H}}MP_a\right]$$

$$I_s = \frac{P_a}{LH}$$

◆其中 $I_s = \frac{P_a}{I.H}$ 是超声强度, Pa超声驱动功

率,L,H是换能器长度和宽度。

◆结论:L大,H小,Pa大,M大,则衍射强

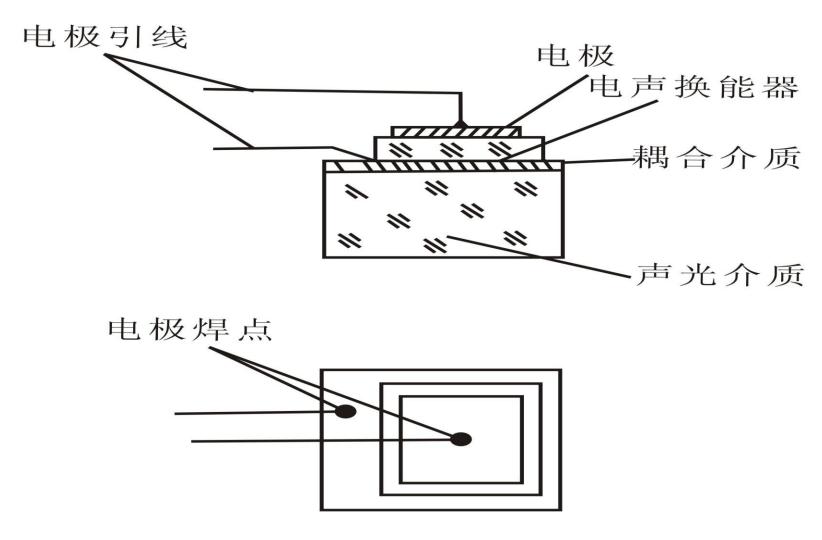
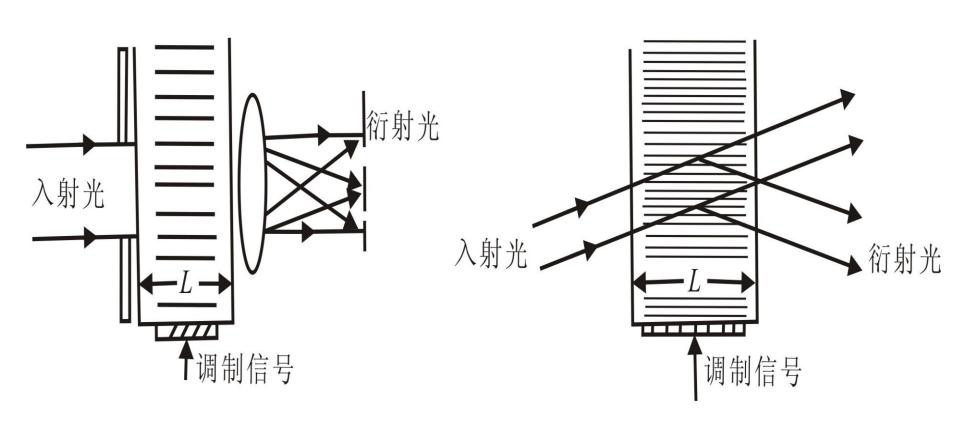


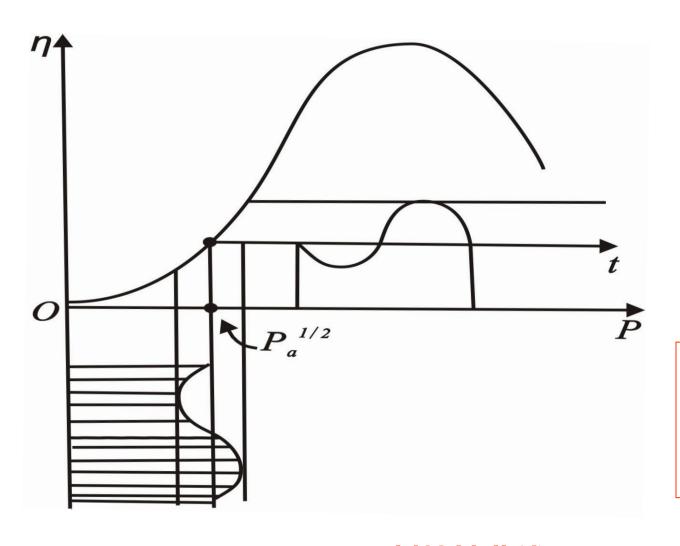
图: 声光调制器结构



(a)拉曼-纳斯型

(b)布拉格型

图 声光调制器



超声 偏置

 $P_a^{1/2}$

图: 调制特性曲线

◆由布拉格方程

$$\sin \theta_B = \frac{\lambda}{2n\lambda_s} = \frac{\lambda}{2n\nu_s} f_s$$

◆得:
$$\Delta f_s = \frac{2n\upsilon_s\cos\theta_B}{\lambda}\Delta\theta_B$$

- ◆ ω_0 , n, L 分别为光束腰半径,折射率,声束宽度。
- ◆结论: L大,调制带宽小

$$\Delta\theta_{B} \approx \delta\theta_{i} + \delta\phi_{s}$$

$$\delta\theta_{i} \approx \frac{2\lambda}{\pi n \omega_{0}}$$

$$\delta\phi_{s} = \frac{\lambda_{s}}{L}$$

第四章 激光器调制

§4-4 直接调制

- 1. 半导体激光器直接调制原理
- 2. 半导体发光二极管的调制特性

§4-4 直接调制

把要传递的信息转变为电流信号注入半导体 光源(LD,LED),获得已调制的信号。光通信, 包括视频话音。

1. 半导体激光器直接调制原理

2. 半导体发光二极管的调制特性

1. 半导体激光器直接调制原理

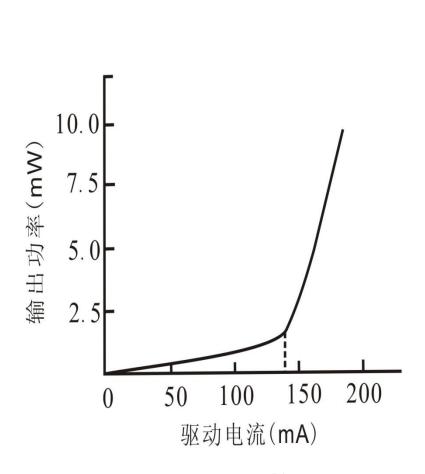


图: 半导体激光器 的输出特性

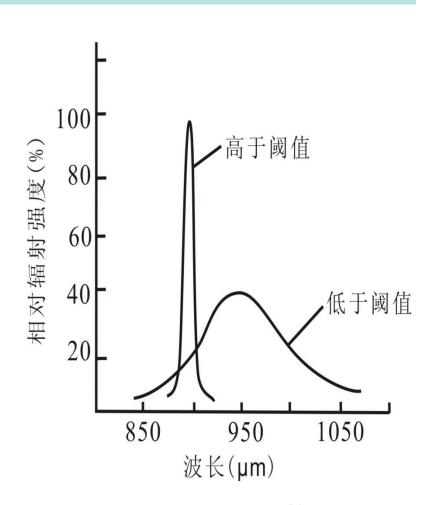
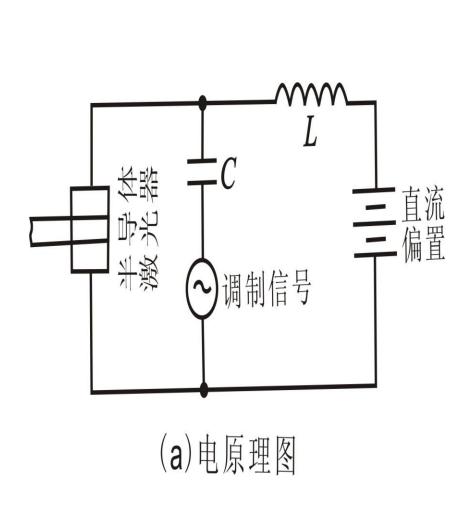
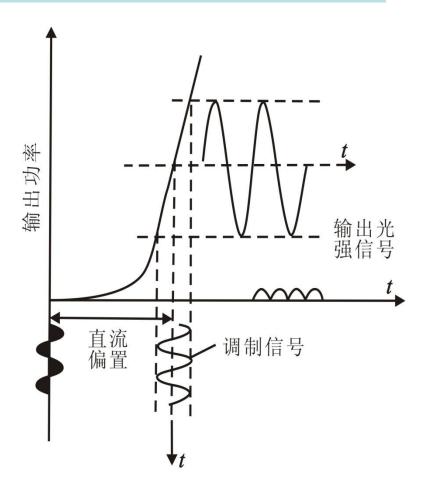


图: 半导体激光器 的光谱特性

1. 半导体激光器直接调制原理





(b)调制特性曲线

图: 半导体激光器调制