

광굴절 매질을 이용한 링 발진기에 관한 연구

김희덕, 김은수, 양인응
 광운대학교 전자공학과

A Study on Ring Oscillator Using Photorefractive Medium

Hee-Deog Kim, Eun-Soo Kim, In-Rung Young
 Department of Electronics, Kwang-Woon University

Abstract

This paper described a theory of ring oscillation under the unidirectional oscillation condition using contradirectional two-wave mixing in photorefractive crystals, investigated and compared with ring oscillator using transmissive TWM. Despite the gain bandwidth of photorefractive TWM, ring oscillator can oscillate over a most range of cavity detuning unlike for conventional ring laser.

I. 서론

비선형 광학의 한 분야로서 최근에, 2광파 혼합으로 나타나는 비가역 에너지전달을 이용한 발진에 대한 연구가 활발히 전개되고있다. 그예로 1982년 White 및 Cronin-Golomb 등은 단방향 발진기(Unidirectional Oscillator)를 실험적으로 구성 하였고, 1983년 Laeri 등은 2광파 혼합에 의한 링 발진 기를 이용하여 범 증폭 실험을 하였다[1]. 최근에, Pochi.Yeh, Amnon Yariv 및 Sze Keung Kwong 등이 미소 한 주파수 차이가 있는 전송형 2광파 혼합을 이용하여 발진에 대한 이론을 서로 다른 접근법으로 제시하였고 실험적으로 입증하였다[2,3,4]. 반사형 2광파 혼합에 대해서도 발진에 응용하는 연구가 시작 되었으나, 아직 발진 이론은 보도되지 않았다. 1983년 Pochi.Yeh가 반사형 2광파 혼합을 분석 하면서 링 발진기에서의 단 방향 발진을 예언하였다[5].

따라서, 본 논문에서는 반사형 홀로그래픽 2광파 혼합을 이용하여, 광의 진행 방향이 단방향일 때 조건하에서 링 발진 이론을 기술하고, 전송형 2광파 혼합을 이용한 링 발진 이론과 비교 및 검토해본다.

II. 이 론

II-1. 2 광파 혼합

먼저 광굴절 결정체내에 두 가간섭 빔(Coherent Beam) 사이에 상호작용을 검토하여 본다. 두 빔을 상호작용시키는 방법에는 전송형(그림 1,a) 및 반사형(그림 1,b)이 있으며, 이들은 근본적인 차이가 있다[5].

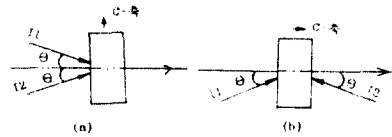


그림 1. 2광파 혼합 구성도
 (a) 전송형 2광파 혼합
 (b) 반사형 2광파 혼합

2광파 혼합으로 나타나는 비가역 에너지 전달을 링 발진기에 응용하기 시작하였으며, 전송형 2광파 혼합을 이용하여 단일빔으로 단방향 링 발진기 (그림 2,a)를 White 등이 처음으로 실험으로 구성하였고, 그후 단방향 링 발진기에 대한 일반적인 이론이 보도되었다. 따라서, 여기서는 반사형 2광파 혼합을 사용한 링 발진기(그림2,b)에 관하여 단방향 발진 이론을 전개한다.

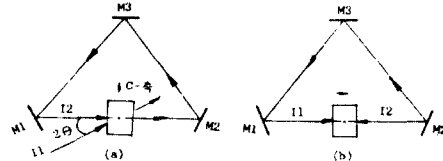


그림 2. 단방향 링 발진기
 (a) 전송형 2광파 혼합 링 발진기
 (b) 반사형 2광파 혼합 링 발진기

그림 2,b 의 링 공진기내에 광굴절 결정체에서의 서로 반대 방향으로 전파하는 거의 속회편 2광파 혼합을 분석 해본다. 공진기 내에서의 두파의 전계를 다음으로 놓는다.

$$E_j = A_j(z) \exp[i(k_j z - \omega_j t)] + C.C. \quad j = 1, 2, \quad (1)$$
 광굴절 매질에서 ($z = 0 \sim L$), $\omega_1 \neq \omega_2$ 인 두 파는 다음과 같은 세기 유도 식차를 발생시킨다.

$$n = n_0 + n_1 \exp(i\phi) A_1 A_2 \exp[iKz - \Omega t] / 2I_0 + C.C \quad (2)$$

$$L = I_1 + I_2 = |A_1|^2 + |A_2|^2 \quad (3)$$

n_1 는 실수이고 양수이며, ϕ 는 실수이다. $k=2k$, $\Omega = \omega_1 - \omega_2$ 이다. 여기서, ϕ 및 n_1 는 각각 다음으로 쓸 수 있다.

$$\phi = \phi_0 + \tan^{-1}(\Omega \tau) \quad (4)$$

$$n_1 = 2\delta n_0 / [1 + (\Omega \tau)^2]^{1/2} \quad (5)$$

여기서, τ 는 홀로그래픽 격자를 형성시키는 데 걸리는 시상수, δn_0 및 광 유도 지수 변화의 포화값이고 ϕ_0 는 빔 조사시의 결정체의 Nonlocal Response에 관련된 상수 위상 변이이다.

이제, n 에 대한 식(2)와 스칼라 파동 방정식 및 Standard Slowly Varying Field Approximation을 적용하여, 다음 결합파 방정식을 얻을 수 있다.

$$(d/dz)I_1 = \gamma(I_1 I_2) / (I_1 + I_2), \quad (6)$$

$$(d/dz)I_2 = \gamma'(I_1 I_2) / (I_1 + I_2) \quad (7)$$

$$(d/dz)\phi = -\gamma'^2 / (I_1 + I_2), \quad (d/dz)\phi_0 = \gamma'^2 I_1 / (I_1 + I_2) \quad (7)$$

$$\gamma = (2\pi n_1 / \lambda) \sin \phi, \quad \gamma' = (\pi n_1 / \lambda) \cos \phi \quad (8)$$

식(6)의 해를 구하고 흡수계수 α 가 있다고 가정할 때, 두파에 대한 전송도는 다음과 같다.

$$T_1 = I_1(L) / I_1(0) = (1+m) \exp(-\alpha L) / (1+m \exp(-\gamma L)) \quad (9.a)$$

$$T_2 = I_2(L) / I_2(0) = (1+m) \exp(-\alpha L) / (m + \exp(\gamma L)) \quad (9.b)$$

양의 γ 에 대해 $T_1 > 1$ 이고, $T_2 < 1$ 임을 알 수 있다. 그림 2.b로부터 빔 I1이 흡수 손실을 극복할 정도로 증폭되고, 빔 I2는 소멸되는 특성을 이용하여, 단방향 발진조건을 찾을 수 있다.

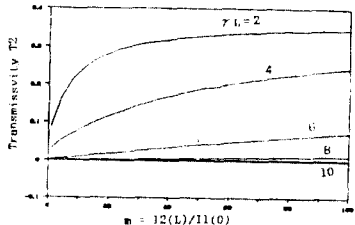


그림 3. 결침 강세 γL 에 대한 m 함수로서의 전송도 T_2

그림 3으로부터 T_2 가 0으로 접근되는 $\gamma L > 6$ 인 영역에서 확실하게 단방향성이 일어날 수 있도록 링 발진기를 구성할 수 있다.

위상 ϕ_0 와 ϕ 는 식(7)로부터 직접적으로 적분될 수 있다.

식(7)에 식(9), (10)을 대입하고 적분하면 다음과 같다.

$$\Delta\phi = \phi(L) - \phi(0) = -\frac{\gamma'}{\gamma} \text{Log} \left[\frac{1+m}{m + \exp(\gamma L)} \right] - \gamma' L \quad (10)$$

여기서 발진이 되는 빔 I1에 대하여 광굴절 매질을 통과하는 위상변이는 다음과 같다.

$$2\pi n_0 L / \lambda + \phi(L) - \phi(0) \quad (11)$$

$\Delta\phi$ 는 부가적인 광굴절 위상 변이이다.

II-2 발진 주파수와 세기

기본 이득매질과 같이 광굴절 2광파 혼합의 대역폭은 매우 좁다. 단지 확산으로만 동작되는 광굴절 결정체(예, BaTiO)를 사용할 때 결합상수는 식(4), (5) 및 (8)에 따라 다음과 같이 된다.

$$\gamma = \gamma_0 / [1 + (\Omega \tau)^2] \quad (12)$$

여기서 $\gamma_0 = 4\pi \delta n_0 / \lambda$ 인 축퇴 2광파 혼합인 경우에 결합상수이다.

패러메트릭 2광파 혼합 이득을 다음과 같이 정의한다.

$$G_1 = T_1 = I_1(L) / I_1(0) = (1+m) \exp(-\alpha L) / (1+m \exp(-\gamma L)) \quad (13)$$

따라서, $G_1 > 1$ 인 증폭이 될 조건은 $\gamma > \alpha$ 이고

$$m > (1 - \exp(-\alpha L)) / (\exp(-\alpha L) - \exp(\gamma L)) \text{ 일 때이다.}$$

반사형 2광파 혼합을 이용하여 단방향 발진을 확실히

일으킬 수 있고, 발진 빔의 주파수가 Detuning 범

을 예상할 수 있다. 이러한 현상들은 광굴절 결합으로

나타난 부가적인 위상변이 식(10)로서 설명될 수 있다.

이 위상 변이를 발진 주파수 Detuning의 함수로서 몇가지 m 값에 대하여 그림 4에 주어졌다.

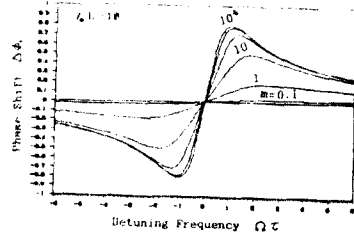


그림 4. m 값에 대한 주파수 Detuning 함수로서 위상변이 이 위상 변이는 주파수 Detuning 차 $\Omega \tau = \pm 1$ 에 대하여 $+\pi$ 에서 $-\pi$ 까지 변화됨을 볼 수 있다. 이러한 위상변이가 링 발진기에서 2π 정수배의 왕복 위상변이를 필요 하는 발진에 대한 원인이 된다.

II-3. 발진 조건

그림 2.b와 같은 반사형 단방향 발진기내에 발진 빔의 세기가 형성되면 발진세기의 이득이 포화가 되어 결국 정상상태가 된다.

정상상태시 발진조건으로 왕복 빔 크기 및 왕복위상도 최초의 상태가 되어야 된다. 링 발진기에서 적절한 경계 조건을 적용하면 빔 세기에 관한 발진조건은 다음과 같다.

$$I_1(0) = R I_1(L) \quad (14)$$

여기서 L 은 상호작용 길이이고 R 은 미러 각각에 대한 반사율 곱이다. 발진 빔에 대한 위상에 관한 발진 조건은 다음과 같다.

$$\Delta\phi + \int k ds = 2N\pi, \quad N = \text{정수} \quad (15)$$

여기서, 적분은 왕복 빔 경로 구간이다.

식(14)은 다음과 같이 G1에 대한 정의로 쓸 수 있다.

$$G1 \cdot R = 1 \quad (16)$$

Cavity-detuning Parameter $\Delta\gamma$ 를 다음으로 정의한다.

$$\Delta\gamma = 2N\pi - \int k ds \quad (17)$$

N' 는 $\Delta\gamma$ 가 $-\pi$ 에서 $+\pi$ 사이 놓이도록 한 정수이다.

이때, 위상에 대한 발진 조건식은 다음으로 쓸 수 있다.

$$\Delta\phi_s = \Delta\gamma + 2M\pi, \quad M = \text{정수} \quad (18)$$

다시 말해서, 발진은 캐비티 Detuning이 공굴절 위상 변이로서 보상될 수 있을 때 단지 일어날 수 있다.

식(16)의 G1에 대해 식(13)을 대입하고, 식(8)를 사용하므로 다음을 얻는다.

$$\Delta\phi_s = \frac{\gamma'}{\gamma} \text{Log}(\text{Rexp}(-\alpha L)) \quad (19)$$

순수 확산인 경우 $\phi = \pi/2$ 인 경우 ϕ 에 대한 식(4) 및 (8)을 이용하여 식(19)로부터 다음을 얻을 수 있다.

$$\Omega\tau = \frac{2\Delta\phi_s}{\alpha L - \text{Log} R} = \frac{2(\Delta\gamma + 2M\pi)}{\alpha L - \text{Log} R} \quad (20)$$

식(13)의 G1에 대하여 식(16)을 대입하면 정상상태시 m 값을 구할 수 있다.

$$m = \frac{I2(L)}{I1(0)} = \frac{1 - \text{Rexp}(-\alpha L)}{\text{Rexp}(-\alpha L) - \exp(-\gamma L)} \quad (21)$$

m 은 정상상태시의 두 입사 세기이다. 식(21)로부터 임계 발진 조건과 I2빔의 전송도 T2가 거의 0으로 접근 되는 단방향 발진 조건은 다음이다.

$$\gamma L > \alpha L - \text{Log} R \quad \text{그리고} \quad \gamma L > 6 \quad (22)$$

식(22)로부터 단일 방향으로 발진시킬 임계조건은 $\gamma L > 6$ 임을 알 수 있고, 식(22)에 식(13)을 대입하면 유한 스펙트럼 영역을 얻는다.

$$|\Omega\tau| < \left(\frac{\gamma L - 6}{6} \right)^{1/2} \quad (23)$$

여기서 γ 는 $\Omega = \omega_1 - \omega_2 = 0$ 일 때 이득이다. 이 식은 정상 상태시 스펙트럼 영역을 정의 해준다.

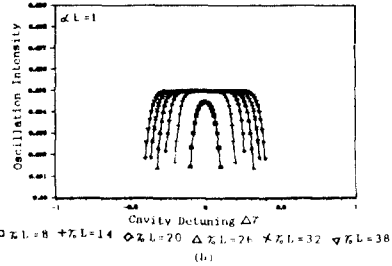
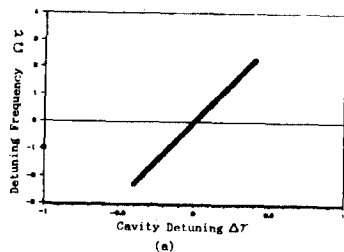


그림 5. 캐비티 Detuning함수로의 Detuning주파수와 세기
(a) Detuning 주파수
(b) 발진 세기

그림 5, a와 b는 캐비티 Detuning 함수로서 각각 주파수 Detuning과 발진세기를 보였다. γL 값이 매우 큰 값에 대하여 대부분의 캐비티 Detuning $\Delta\gamma$ 에서도 단방향 발진이 일어날 수 있는 반면에 γL 값이 작은 영역에서는 캐비티 Detuning $\Delta\gamma = 0$ 부근에서 단지 단방향 발진이 일어남을 알 수 있다. 전송형 단방향 발진기와 비교할 때 반사형 단방향 발진기는 동일한 γL 에 대하여 캐비티 Detuning 폭이 전송형보다 좁은 영역에서 단방향 발진이 일어남을 알 수 있다.

III. 결 론

서로 반대 방향으로 전파하는 반사형 홀로그래픽 2광파 혼합을 이용한 단방향 링 발진 조건을 제시하여 발진 이론을 유도했다.

전송형 단방향 링 발진 이론과 비교를 하면, 두 형 사이 2광파 결합방정식이 다르므로써 공굴절 위상변이가 반대로 나타났고, 캐비티 Detuning 길이가 증가함에 따라 전송형은 Detuning 주파수가 감소하지만 반사형은 증가하였으며, 링 발진기내에 형성되는 빔 세기는 서로 비슷하지만 전송형은 캐비티 Detuning $\Delta\gamma$ 값이 큰 범위에서도 발진이 되는 반면, 반사형은 보다 작은영역에서 단지 단방향 발진이 일어났다.

기존 레이저 매질을 이용한 링 발진기가 정확한 캐비티 길이를 요구한다면 공굴절 매질을 사용한 발진기는 임의 캐비티 길이에서도 발진됨을 알 수 있다.

참 고 문 헌

1. F. Laeri, Opt. Commun., 47,387(1983).
2. P. Yeh, J. Opt. Soc. Am., B2,1924(1985).
3. Amnon. Yariv Opt. Lett., 10,454(1985).
4. Sze-Keung Kwong Appl. Phys. Lett., 47,460(1985).
5. P. Yeh, Opt. Commun., 45,32(1983).