# 相位阶跃变化型太赫兹波带片

鞠智鹏<sup>1,2</sup>,李德华<sup>1,2</sup>,周 薇<sup>1</sup>,马建军<sup>1,2</sup>,李乾坤<sup>1,2</sup>,屈 操<sup>1,2</sup>

(1. 山东科技大学太赫兹研究中心,山东 青岛 266590;

2. 青岛市太赫兹技术重点实验室,山东 青岛 266590)

摘 要:对相位阶跃变化型太赫兹波带片衍射效率进行了理论研究。根据标量衍射理论,相位阶跃变化 型波带片可以完成对高斯光束太赫兹波的聚焦。相位阶跃变化型波带片的衍射规律与薄透镜聚焦的规 律相似。对其在光轴以及焦平面上太赫兹强度分布及衍射效率进行了模拟,通过与相位连续变化型,台 阶型波带片的衍射效率进行对比分析,结果表明相位阶跃变化型波带片具有更好的衍射效率和性能。计 算了一种相位阶跃变化型太赫兹波带片的加工尺寸,适合微机械加工法,有很好的应用价值。 关键词:相位阶跃; 衍射光学; 太赫兹; 波带片 中图分类号:O434.3 文献标志码:A 文章编号: 1007-2276(2013)06-1519-04

# Phase-stepped-changing Terahertz zone plate

Ju Zhipeng<sup>1,2</sup>, Li Dehua<sup>1,2</sup>, Zhou Wei<sup>1</sup>, Ma Jianjun<sup>1,2</sup>, Li Qiankun<sup>1,2</sup>, Qu Cao<sup>1,2</sup>

(1. Terahertz Science and Technology Research Center, Shandong University of Science and Technology, Qingdao 266590, China; 2. Qingdao Key Laboratory of Terahertz Technology, Qingdao 266590, China)

Abstract: Diffraction efficiency investigation of zone plate with stepped phase for terahertz frequencies was presented in this paper. According to Rayleigh-Sommerfeld diffraction theory, the zone plate with phase stepped changing can focus Gaussian beam with high diffraction efficiency. Diffraction law of the phase-stepped-changing zone plate was similar to thin lens. Simulations of intensity distribution and diffraction efficiency in phase-stepped-changing, phase-continuous-changing and phase-correcting Fresnel zone plate were conducted and compared. Results show that the focusing performance and the diffraction efficiency of phase-stepped-changing zone plate is better. A phase-stepped-changing zone plate is calculated. It can be produced by micro-mechanical method.

Key words: phase-stepped-changing; diffraction optics; terahertz; zone plate

收稿日期:2012-10-10; 修订日期:2012-11-15

基金项目:国家自然科学基金(61071016/F010608);青岛市科技计划项目(10-3-4-2-5-jch); 山东科技大学研究生科技创新基金(YCB110086)

作者简介: 鞠智鹏(1987-), 男, 硕士生, 主要从事太赫兹波带片的研究。Email: jzp370784@163.com

导师简介:李德华(1963-),男,教授,博士,主要从事太赫兹辐射源、脉冲整形以及调制器方面的研究。 Email:jcbwl@sdust.edu.cn\_

## 0 引 言

波带片具有聚焦和成像功能,是常用的衍射器 件之一。与传统透镜、抛物面镜等器件相比,波带片 具有设计和结构简单、质量小、体积小、成本低等优 点,因此,已经被广泛应用于空间光学,远程光通信, 图像识别和图像处理等领域。近 20 年来,随着太赫 兹技术的发展<sup>[1-3]</sup>,人们已经研制了适用于太赫兹波 段的波带片<sup>[3-5]</sup>。由于太赫兹波带片使用的材料及加 工尺寸与传统光学、微波波段波带片不同,太赫兹波 带片的加工也遇到了困难。光刻法无法达到太赫兹 波段刻槽深度的要求,而机械法加工精度不够。针对 太赫兹波带片这一加工问题,文中设计了易于加工 的相位阶跃变化型波带片,模拟了其衍射性能,并与 相位连续变化型<sup>[6-7]</sup>和台阶型<sup>[8]</sup>波带片的衍射性能进 行了比较分析。

### 1 结构设计

根据波动衍射理论<sup>19</sup>,将波带片设计为一组同心 圆环,相邻圆环(第一个环带除外)发出的次波到焦 点光程相差波长的 N 倍, N 为阶跃系数。以 N=3 为 例,如图 1 所示,环带的外边缘半径为 r<sub>n</sub>, n 为波带序 数,f 为预设焦距, H 为波带片中心厚度, m 为任意环 带与第一环带相差的波长个数,波带片的环带外边 缘与焦点之间的距离为 f+mλ。相位阶跃变化型波带 片第 2,3,4 个环带外边缘与焦点的距离分别为 f+λ, f+4λ,f+7λ,而在同一环带中,通过改变各点厚度,使得 各点发出的次波到达焦点时光程相等,从而使得各次 波在焦点处相位相同,起到对太赫兹波会聚的作用。



图 1 相位阶跃变化型波带片剖面结构示意图 Fig.1 Profile of phase-stepped-changing zone plate

通过图 1 可知,波带片环带外边缘半径 r 与其 焦距 f 和预设波长 λ 的关系满足

$$\mathbf{r}_{\mathrm{n}} = \sqrt{2\mathrm{m}f\lambda + (\mathrm{m}\lambda)^2} \tag{1}$$

当入射波为平面波时,每个环带中距离波带片 中心为r处的厚度z满足

$$nd+f+m\lambda=nz+\sqrt{r^2+(f+d-z)^2}$$
 (2)

式中:n为材料的折射率。求解公式(2):

$$z(r)=d\frac{(n-1)f+mn\lambda}{n^2-1}$$
-

$$\frac{\sqrt{(n-1)^{2}f^{2}+(n^{2}-1)^{2}r^{2}+m^{2}\lambda^{2}-2(n-1)m\lambda f}}{n^{2}-1}$$
 (3)

得到太赫兹波带片各环带中各点厚度随 r 的变 化关系。

## 2 聚焦性能

模拟选用材料为聚丙烯(折射率 n=1.475,厚度 H=5 mm,直径 D=52 mm),波带片焦距 f=100 mm,预 设太赫兹波长 λ=0.328 2 mm,忽略吸收和反射损耗。 根据瑞利-索末菲标量衍射理论,图 2 所示平面波上 各点均可看作次波源,次波源所发出的平面次波在 场点 P<sub>1</sub>处引起的复振幅为<sup>[10]</sup>:

$$U(P_{1}) = \frac{1}{jI} \sum_{s} U(P_{0}) \frac{\exp(jkr_{01})}{r_{01}} \cos(n, r_{01}) dS \quad (4)$$

式中: $U(P_0)$ 为波面上  $P_0$ 点的复振幅; $r_0$  为次波源到 场点的向量  $r_0$  的模;n 为次波源波面上法向单位向 量;k 为波数;dS 为次波中心面元面积。



图 2 太赫兹波带片衍射示意图 Fig.2 Diffraction diagram of terahertz zone plate

假设 P<sub>0</sub>点坐标为(rsinθ, rcosθ, 0), 像点 P<sub>1</sub>坐标 为(x, y, d),波带片厚度为 z,

$$\mathbf{r}_{01} = \sqrt{(\mathbf{d} - \mathbf{z})^2 + (\mathbf{r}\cos\theta - \mathbf{y})^2 + (\mathbf{r}\cos\theta - \mathbf{x})^2}$$
(5)

$$\cos(n, r_{01}) = (d-z)/r_{01}$$
 (6)

假定从 P<sub>0</sub>点发出的次波传播距离 d 时振幅为 1,位相值为 0,那么传播到 P<sub>1</sub>点处复振幅及位相值 分别为:

$$A=d/(az+r_{01})$$
 (7)

$$\omega = 2\pi (az + r_{01})/\lambda \tag{8}$$

像点  $P_1$ 处的复振幅为各次波面复振幅矢量和,即

$$U(P_{1}) = \frac{1}{j\lambda} \sum_{r=0}^{r_{n}} \sum_{\theta=0}^{2\pi} Ae^{j\theta} \cos(n, r_{01}) r dr d\theta \qquad (9)$$

场点 P1 处的太赫兹波的强度为:

$$I=U(P_1)U^*(P_1)$$
 (10)

取不同 P<sub>1</sub> 点得到的衍射波面决定像面上复振幅分 布,由此计算波面各处光强分布。波带片衍射效率按 下式计算,式中 a 为焦斑半径。

$$\eta = \frac{\int_{0}^{a} |\mathbf{U}(\mathbf{P}_{1})|^{2} 2\pi r dr}{\int_{0}^{D/2} |\mathbf{U}(\mathbf{P}_{0})|^{2} 2\pi r dr}$$
(11)

根据公式(10),对相位阶跃变化型、相位连续变 化型、八台阶、四台阶和二台阶波带片沿 z 轴的太赫 兹波强度分布以及在焦平面上的强度分布进行仿 真,结果如图 3~4 所示。









图 4 太赫兹波入射时沿轴向的光强分布

Fig.4 Intensity distribution along r-axis for a THz wave incidence

图 3 为沿轴向太赫兹强度的分布,可以看出八 台阶、四台阶、相位连续变化型波带片、相位阶跃变 化型波带片、二台阶的主焦点位置的坐标值依次增 大。相位阶跃变化型、相位连续变化型、八台阶、四台 阶、二台阶波带片主焦点处的太赫兹强度依次减小。 图 4 为焦平面上沿径向太赫兹强度的分布,五种波 带片焦斑半径均为 a=0.795 9 mm。

由图 3,图 4 和公式(11)得出中心最大场强及衍 射效率如表 1 所示。相位阶跃变化型波带片衍射效 率与相位连续变化型波带片基本一致。八台阶、四台 阶和二台阶波带片的衍射效率分别为相位阶跃变化 型波带片的 94.6%、80.8%、40.5%,可见相位阶跃变 化型波带片具有良好的聚焦性能。

#### 表1 不同波带片的聚焦性能

#### Tab.1 Focusing properties of different zone plate

Zone plate	Maximum intensity/a.u.	Main focus /mm	Diffraction efficiency
Phase-stepped-changing	3.857 2×10 <sup>3</sup>	104.700 0	0.814 5
Phase-continuous- changing	3.813 6×10 <sup>3</sup>	104.700 0	0.814 7
Two-stepped	1.543 7×10 <sup>3</sup>	104.800 0	0.329 9
Four-stepped	3.094 1×10 <sup>3</sup>	104.500 0	0.658 2
Eight-stepped	3.627 4×10 <sup>3</sup>	104.400 0	0.7709

### 3 加工尺寸

上文模拟的相位阶跃变化型波带片各环带中 各点的厚度随r的变化关系如图5所示。除第一环 带外,随着波带序数的增加,环带周期和刻槽深度 逐渐减小。



图 5 波带片各环带中各点的环带厚度与半径的变化关系

Fig.5 Relation between thickness and radius at different points on zone plate

相位阶跃变化型波带片加工尺寸如表 2 所示。波 带序数为 n,环带周期  $\tau$ =r<sub>n+1</sub>-r<sub>n</sub>,刻槽深度 h=H-z。最小 环带周期  $\tau$ =3.4418 mm,最小刻槽深度 h=0.6863 mm, 不同槽深最小差值 0.036 mm,加工尺寸比相同半径 的相位连续变化型波带片大一个数量级。微机械加 工 (MEM)精度在 10<sup>-3</sup> mm,能对该型波带片加工制 作。波带序数 n=4,简化了加工过程。

## 表 2 相位阶跃变化型波带片设计尺寸

#### Tab.2 Size of phase-stepped-changing zone plate

Band ordinal	Ring radius/mm	Ring cycle/mm	Edge thickness/mm	Groove depth/mm
1	8.108 5	8.108 5	4.3137	0.686 3
2	16.256 8	8.1483	2.981 2	2.018 8
3	21.558 2	5.301 4	3.0191	1.980 9
4	25.8297	3.441 8	3.054 9	1.945 1

## 4 结 论

在太赫兹波段,同时具有大数值孔径和短焦距 的透镜制作比较困难,而太赫兹波带片可以很好地 解决这个问题。文中设计了相位阶跃变化型波带片, 模拟分析了太赫兹波入射时波带片的衍射性能,结 果表明相位阶跃变化型波带片具有良好的聚焦性 能。其加工尺寸适用于微机械加工法,有很好的应用 价值。

#### 参考文献:

 [1] Lu Yimin, Wang Jiachun, Lin Zhidan. Continuous THz transmission imaging experiment of 337 μm laser [J]. Infrared and Laser Engineering, 2010, 39 (2): 232-235.(in Chinese) 陆益敏, 汪家春, 林志丹. 337µm 连续太赫兹激光透射成 像[J], 红外与激光工程, 2010, 39(2): 232-235.

- [2] Guo Lantao, Mu Kaijun, Dong Chao, et al. Terahertz spectroscopy and imaging techniques [J]. Infrared and Laser Engineering, 2013, 42(1): 51-56. (in Chinese) 郭澜涛, 牧凯军, 邓朝, 等. 太赫兹波谱与成像技术 [J]. 红 外与激光工程, 2013, 42(1): 51-56.
- [3] Wang S, Yuan T, Walsby E D, et al. Characterization of Tray binary lenses[J]. Optics Letters, 2002, 27(13): 1183-1185.
- [4] Walsby E D, Durbin S M, Cumming D R S, et al. Analysis of silicon terahertz diffractive optics [J]. Current Applied Physics, 2004, 4(2-4): 102-105.
- [5] Walsby E D, Alton J, Worrall C. et al. Imprinted diffractive optics for terahertz radiation [J]. Optics Letters, 2007, 32(9): 1141-1143.
- [6] Li Dehua, Zhao Yang. Terahertz zone plates with continuous phase [J]. High Power Laser and Particle Beams, 2010(6): 1301-1305.(in Chinese)
  李德华,赵阳.相位连续变化型太赫兹波带片 [J].强激光 与粒子束, 2010(6): 1301-1305.
- [7] Li Dehua, Zhao Yang, Sun Qingzhen, et al. Diffractive properties of Terahertz zone plates with continuous phase [J] High Power Laser and Particle Beams, 2010 (8): 2021 – 2025. (in Chinese)
- [8] Wiltse J C. Zone plate designs for terahertz frequencies[C] // SPIE, 2005, 5790:167-179.
- [9] Alan K, Diane H, David B. Efficiency consideration for diffractive optical element [C]// SPIE, 1995, 2577: 114-122.
- [10] Goodman J W. Introduction to Fourier Optics [M]. Beijing: Science Press, 1976: 42-44. (in Chinese)
  顾德门 J W. 傅里叶光学导论 [M]. 北京:北京科学出版 社, 1976: 42-44