基于高迁移率透明导电氧化物的高速、 低插入损耗硅基光波导移相器研究

聂立霞^{1,2},张燕^{1,2},鲜仕林^{1,2},秦俊^{1,2},王会丽^{1,2},毕磊^{1,2*}
 ¹电子科技大学国家电磁辐射控制材料工程技术研究中心,四川成都 611731;
 ²电子科技大学电子科学与工程学院,四川成都 611731

摘要 硅基光波导移相器是硅基光电子系统的重要组成部分。透明导电氧化物(TCO)薄膜的介电常数受栅极电 压作用会产生调谐,有望应用于下一代高速、低插入损耗且兼容 CMOS 的硅基光波导移相器中。TCO 较高的光吸 收系数限制了其在移相器中的应用。提出了一种基于高迁移率的透明导电氧化物的低插入损耗硅基光波导移相 器,并证明了 TCO 材料迁移率与其损耗密切相关。通过理论计算和数值仿真,设计了一种基于高迁移率氧化镉 (CdO)材料(μ=300 cm² · V⁻¹ · s⁻¹)的硅基光波导移相器。所得器件在 1550 nm 波长实现 π 相移时,器件长度为 127 μm,插入损耗为 1.4 dB,调制带宽可达到 300 GHz。为发展高速硅基光波导移相器件提供了新思路。 关键词 光学器件;移相器;电光效应;透明导电氧化物

中图分类号 O436 文献标识码 A

doi: 10.3788/LOP56.152302

High-Speed and Low-Insertion-Loss Silicon Waveguide Phase Shifter Based on High Mobility Transparent Conductive Oxides

Nie Lixia^{1,2}, Zhang Yan^{1,2}, Xian Shilin^{1,2}, Qin Jun^{1,2}, Wang Huili^{1,2}, Bi Lei^{1,2*}

 $^{-1}$ National Engineering Research Center of Electromagnetic Radiation Control Materials,

University of Electronic Science and Technology of China, Chengdu, Sichuan 611731, China;

² School of Electronic Science and Engineering, University of Electronic Science and Technology of China,

Chengdu, Sichuan 611731, China

Abstract Silicon-based optical waveguide phase shifters are key components in silicon-based photoelectronic systems. Transparent conductive oxide (TCO) films are expected to be applicable to the next generation of silicon-based optical waveguide phase shifters with high modulation speed, low insertion loss, and CMOS-compatibility due to their tunable permittivity under a gate voltage. However, the high optical absorption coefficient of the TCO has limited their application in electro-optic phase shifters. We propose a compact and low-insertion-loss silicon-based optical waveguide phase shifter based on TCOs with high electron mobility. We demonstrate that the mobility of the TCO material is closely related to their insertion loss. Based on theoretical calculations and numerical simulations, we propose a silicon-based optical waveguide phase shifter based on high-mobility cadmium oxide (CdO, $\mu = 300 \text{ cm}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$) materials. For π -phase shift at 1550 nm, this CdO-based phase shifter shows a low-insertion loss of 1.4 dB, device length of 127 μ m, and modulation bandwidth of 300 GHz. It provides a new strategy for the development of high-speed silicon-based optical waveguide phase shifters.

Key words optical devices; phase shifters; electro-optical effect; transparent conductive oxides

OCIS codes 230.0250; 060.5060; 230.2090; 310.7005

收稿日期: 2019-01-28; 修回日期: 2019-02-21; 录用日期: 2019-03-07

* E-mail: bilei@uestc.edu.cn

基金项目:国家自然科学基金面上项目(61475031)、国家自然科学基金优青项目(51522204)、科技部重点研发计划 (2016YFA0300802)

1 引 言

近年来,硅基光电子技术以其高速数据传输带 宽、低功耗及与互补金属氧化物半导体(CMOS)工 艺兼容等优点支撑了集成光通信和光互连系统的发 展[1-3]。移相器作为硅基光电子芯片的重要器件,可 应用于基于相位调制的光波导调制器等硅基光电子 器件中,如激光雷达相控阵系统等[4]。目前,硅基光 波导移相器的移相机制主要有自由载流子色散效应 (FCD)、热光效应(TO)和电光效应(EO)。其中,电 光效应调制器通常采用硅基集成的电光材料实现移 相调制。但由于硅为中心对称晶体,不具备线性电 光效应^[5],因此,需研究LiNbO₃^[6]等非CMOS兼容 电光材料的异质集成技术[7];基于等离子色散效应 的硅基光波导移相器主要通过调制硅基光波导中硅 材料的载流子浓度实现相位调制,其调制速度可达 数 GHz^[8] 至数十 GHz^[9],但这类移相器往往需要毫 米级的长度才能获得 π 相移^[10];基于热光效应的相 位调制器虽能实现高效相位调制,但由于基于欧姆 加热的调制机制,此器件的响应时间通常在微秒量 级,调制速度最高仅为 MHz 量级^[11]。因此,发展高 速、低损耗、与 CMOS 兼容的硅基光波导移相器成 为硅光电子领域的迫切需求。

透明导电氧化物(TCO)薄膜由于在电场作用 下具有较大的折射率变化以及良好的 CMOS 兼容 性,成为硅基光波导调制器的研究热点。典型的 TCO 材料包括氧化铟锡(ITO)、氧化锌(ZnO)、氧 化锡(SnO)和氧化镉(CdO)^[12-13]等。通常,控制 TCO 薄膜的生长条件可调控其载流子浓度为 $10^{16} \sim 10^{21} \text{ cm}^{-3}$,其电子迁移率也会因工艺条件和 TCO 薄膜种类的不同而在 $10 \sim 1000 \text{ cm}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 范围内变化^[14]。基于 TCO 材料的电光调制器的工作机理,是通过施加栅 电压调节 TCO 的自由载流子浓度,从而实现对其 折射率的调控。一种调制方式是通过调控载流子浓 度,使TCO薄膜的介电常数实部接近零(ENZ)。 由电磁场边界条件知,在 ENZ 区域的 TCO 材料可 实现电场的局域增强,从而实现结构的较强光吸收 和高效电光调制。到目前为止,大部分基于 TCO 的电光调制器是基于 TCO 材料在接近 ENZ 状态 下有较强的光电吸收而制成的[15-17];很少有利用 TCO 薄膜实部变化实现光学相位调控的报道,这主 要是由于 ITO 等 TCO 薄膜材料的光吸收系数偏 高,虽可有效实现相位调控,但由于器件的插入损耗

较高,达不到实际应用标准。例如,Sinatkas 等^[18] 报道了 Si-HfO₂-ITO 组成的金属-氧化物-半导体 (MOS)电容结构光波导移相器,通过数值仿真计算 得到实现幅度为π的相移时,器件长度为176 μm, 同时调制速度可突破100 GHz,但插入损耗高达 3.4 dB,很难达到器件的应用要求。因此,研究不同 TCO 薄膜光学参数对移相器性能的影响,实现具有 低插入损耗的高速 TCO 电光移相材料和光波导电 光移相器件是该领域的重要课题。

本文结合 Drude 模型、Thomas-Fermi 理论和 数值仿真,通过研究4种 TCO 薄膜(ITO、ZnO、 SnO和CdO)材料的光学参数对硅基光波导电光移 相器件性能的影响,探索了 TCO 材料的性能参数, 如有效质量、迁移率、带隙和介电常数等随电子浓度 的变化关系及对移相器性能的影响。结果表明:当 电子浓度变化相同时,介电常数实部变化量从小到 大的顺序为 ITO、SnO、ZnO、CdO,介电常数虚部变 化量从小到大的顺序为 CdO、ITO、SnO、ZnO。基 于有限元仿真,研究了4种 TCO 薄膜硅基光波导 移相器的性能。在实现 π 相位变化时,基于 CdO 材 料的移相器器件长度最短,为127 μm,同时单位吸 收系数最低, 仅为 0.01107 dB/µm, 插入损耗为 1.4 dB。研究结果证明,TCO 材料电子迁移率对其 光波导移相器件长度、调制带宽和插入损耗有重要 影响,采用高迁移率 TCO 材料(如 CdO 薄膜)可以 研制出高性能的硅基光波导移相器。

2 电控 TCO 材料的折射率调制和移 相机理

TCO的介电常数可由 Drude 模型可得[19-20],即

$$\varepsilon(\omega) = \varepsilon_{\infty} - \frac{\omega_{p}^{2}}{\omega(\omega + i\gamma)}, \qquad (1)$$

$$\omega_{\rm p}^2 = \frac{Ne^2}{\varepsilon_0 m^*}, \qquad (2)$$

式中:e 为电子电荷; m^* 为电子有效质量; ε_0 和 ε_∞ 分别为真空介电常数和高频介电常数; ω 为光波的 角频率;阻尼系数 $\gamma = e/(m^* \cdot \mu), \mu$ 为电子迁移 率; ω_p 为等离子体共振频率,与材料的电子浓度 N 直接相关。

在 TCO 的 MOS 电容结构中,外加正向偏置电 压后,TCO 与电介质界面处的电子浓度会逐渐累 积。累积层电子浓度可由经典的 Thomas-Fermi 理 论获得^[21]。本文采用界面单层模型和界面多层模 型两种近似模型分析 TCO 材料介电常数的分布。

2.1 界面单层模型分析方法

界面单层模型是将 TCO 薄膜沿厚度方向分为 两层折射率均匀的材料,即折射率随外场变化的界 面累积层和折射率不随外场变化的块体层。通过将 TCO 界面累积层的载流子浓度等效成一个合理的 近似值,可使其满足对 Thomas-Fermi 模型界面电 荷分布的一级近似^[16]。再通过等效累积层的电子 浓度和 Drude 模型,就可得到 TCO 界面等效层的 介电常数。

$$n_{\rm acc} = \frac{\varepsilon_0 \varepsilon_i}{qt} \cdot \frac{V_{\rm g}}{d_{\rm acc}}, \qquad (3)$$

$$d_{\rm acc} = \frac{\pi}{\sqrt{2}} \cdot \sqrt{\frac{\kappa_{\rm B} T \varepsilon_0 \varepsilon_s}{N_0 q^2}}, \qquad (4)$$

式中: $\kappa_{\rm B}$ 为玻尔兹曼常数; q 为质子电荷; t 为电介 质层厚度: $\epsilon_{\rm s}$ 为 TCO 的相对静态介电常数: $\epsilon_{\rm i}$ 为电 介质的静态介电常数; T 为室温; $V_{\rm g}$ 为外加栅极电 压; $n_{\rm acc}$ 和 $d_{\rm acc}$ 分别为注入的载流子浓度和等效累积 层厚度; $N_{\rm o}$ 为 TCO 的初始载流子掺杂浓度。

2.2 界面多层模型分析方法

界面多层模型与界面单层模型相似,首先将 TCO 材料分为界面累积层和块体层,不同之处在 于前者将界面累积层进一步分为多层结构,其中 各层的电子浓度满足 Thomas-Fermi 理论在该层 位置时的平均值。如果以 TCO-电介质的界面为 坐标原点,则当 TCO 材料累积层某处与坐标原点 纵向距离为 y 时,其注入的电子浓度随厚度变化 的函数为^[21]

$$n(y) = N_0 \exp(\varphi_s/\varphi_T) =$$

$$N_0 \operatorname{sec}^2\left[(y - t_{\operatorname{acc}})/(\sqrt{2}L_{\mathrm{D}})\right], \qquad (5)$$

式中: φ_T 和 φ_s 分别为室温下的热势能和 TCO-电 609 cm² · V⁻¹ 表1 4种 TCO 材料的光学性能参数

介质界面的表面势, $\varphi_{\rm T} = \kappa_{\rm B} T/q$;德拜长度 $L_{\rm D} = \sqrt{\epsilon_{\rm 0} \epsilon_{\rm s} \varphi_{\rm T}/(qN_{\rm 0})}$ 。

 $t_{acc} = \sqrt{2} L_{D} \arccos \left[\exp(-\varphi_s / \varphi_T) \right]$, (6) 式中: t_{acc} 为界面累积层厚度,通常为 1~3 nm,取决 于初始掺杂浓度。TCO 界面的表面势 φ_s 与外加栅 电压的关系满足

$$V_{\rm g} = \varphi_{\rm s} + \frac{q N_0 \sqrt{2} L_{\rm D} t}{\varepsilon_0 \varepsilon_{\rm i}} \left\{ \arccos \left[\exp(-\frac{\varphi_{\rm s}}{\varphi_{\rm T}}) \right] - \exp\left(\frac{\varphi_{\rm s}}{\varphi_{\rm T}}\right) \sqrt{1 - \exp\left(\frac{-2\varphi_{\rm s}}{\varphi_{\rm T}}\right)} \right\}.$$
(7)

对于低于电介质击穿电压的栅电压,通过(7)式 可计算得到 φ_s ,它取决于初始掺杂浓度;再联合 (5)、(6)式可解出界面电子浓度随坐标变化的曲线, 从而由 Drude 模型得到界面 TCO 的介电常数。

3 结果与讨论

首先通过 Drude 模型计算了 4 种 TCO(ITO、 ZnO、SnO 和 CdO)材料的介电常数随载流子浓度 的变化关系。这 4 种 TCO 材料的基本光学性能参 数,如带隙、有效质量、迁移率、高频介电常数和相对 静态介电常数等见表 1^[22-28],其中 m_e 为电子质量。 值得注意的是,这些参数值因工艺条件不同而异,例 如,可以通过热处理和沉积技术有效提高 TCO 的 迁移率,同时可以保证其具有较高的导电性和透明 性^[29-30],但这并不影响本文模型的普适性。这 4 种 TCO 材料中,CdO 的迁移率明显高于其他 3 种,掺 杂浓度约为 10²⁰ cm⁻³ 时,CdO 的迁移率通常高于 200 cm² · V⁻¹ · s^{-1[31]};掺杂少量 Sn⁴⁺ 后,当电子 浓度 为 4.7 × 10²⁰ cm⁻³ 时,其迁移率可达 609 cm² · V⁻¹ · s^{-1[22]}。

TCO	Dand non /oV	Effective mass	Mobility μ /		Static dielectric	Defenence	
material	Dand gap / ev	m * $/m_{ m e}$	$m^*/m_{\rm e}$ (cm ² • V ⁻¹ • s ⁻¹)		constant $\epsilon_{\rm s}$	Reference	
CdO	2.4	0.18	300	5.40	18.1	[23]	
ITO	3.8	0.35	50	4.00	9.3	[16]	
SnO	3.6	0.30	50	3.90	12.5	[24]	
ZnO	3.4	0.28	35	3.85	8.3	[25]	

Table 1 Optical performance parameters of four kinds of TCO materials

通过 Drude 模型计得到 ITO、CdO、SnO 和 ZnO 的介电常数与电子浓度的关系,如图 1 所示。 随着电子浓度增加,4 种 TCO 材料介电常数的实部 变小(负),虚部变大。相比于其他材料,CdO 材料 介电常数实部随载流子浓度变化最快,介电常数虚 部随载流子浓度上升最慢,并且虚部数值较 ITO、

SnO和ZnO小。因此,基于CdO材料的电光移相 器更有可能在同样器件长度下累积更多的相移,同 时保持最小的吸收系数。

基于上述 TCO 材料的光学参数特性,设计了 硅基光波导移相器,其结构如图 2(a)所示^[18]。硅基 脊型波导的结构尺寸为 W = 180 nm, H = 250 nm,



图 1 4 种材料的介电常数与电子浓度的关系。(a)实部;(b)虚部

Fig. 1 Permittivity as a function of electron concentration for four kinds of materials. (a) Real parts; (b) imaginary parts

h = 30 nm,波导底包层为 3 μ m 厚的 SiO₂。电介质 为高静态介电常数二氧化铪 HfO₂ 材料 ($\epsilon_i = 25$)^[32],厚度为 5 nm,在硅波导上沉积的 TCO 薄膜 厚度为 10 nm,顶部包层尺寸为 w (HfO₂) = 500 nm,d (HfO₂) = 200 nm。TCO-HfO₂-Si 波导 MOS 电容结构部分的截面如图 2(b)所示,其中 TCO 材料可分为截面电荷累积层 TCO_{acc}和折射率 不变的块体层 TCO,前者厚度通常为 1~3 nm,光 频介电常数 $\epsilon(y)$ 为坐标 y 的函数。当在 TCO 和表 面掺杂硅之间给定栅压 V_g 时,界面 HfO₂-TCO 上 电子累积,会造成累积层材料的介电常数变化相对 块体层逐渐下降。通过 Drude 模型,并结合(3)~ (6)式,可以计算出不同偏压下,TCO-HfO₂ 界面处 介电常数的空间分布。为了便于比较4种 TCO材

料对移相器的影响,本文统一规定初始载流子浓度为 10¹⁹ cm^{-3[18]},在该条件下,4种 TCO 均处于介电态, 介电实部接近其高频介电常数,虚部值约为 10⁻²,基 本属于无损状态;而且这个状态 TCO 薄膜离满足金 属态条件不远。以基于 CdO 材料的光波导器件为 例,在栅极电压下,其介电常数的实部和虚部分别如 图 2(c)和图 2(d)所示。随着电压的升高,CdO 截面 累积层电子浓度升高,介电常数的绝对值增大。在距 离 TCO-Si 界面0~0.3 nm 厚度范围内,CdO 的介电 常数呈指数变化,因此可实现有效的相位调制。

通过 COMSOL 建模仿真,计算了不同栅极电 压 V_g 作用下,产生 2π 相移时,光波导移相器的长 度 L_{2π}和对应器件插入损耗 i_{loss, 2π}随外加电压的变 化关系,如图3所示。图3(a)和(b)为基于(3)、(4)



图 2 硅基光波导移相器。(a)基于 TCO 材料的硅基光波导移相器结构;(b) HfO₂/TCO 界面介电常数分布; CdO 薄膜截面累积层在栅电压下的(c)介电常数实部和(d)介电常数虚部与坐标的关系

Fig. 2 Silicon-based optical waveguide phase shifter. (a) Structure of proposed TCO-based optical waveguide phase shifter;
(b) permittivity distribution of HfO₂/TCO interface;
(c) real and
(d) imaginary parts of permittivity on gate voltage of cross-section cumulative layer of CdO film as functions of coordinate



图 3 实现 2π移相时,TCO移相器的器件长度 L_{2π}、吸收系数 α 和器件插入损耗 i_{loss, 2π} 随外加电压的变化关系。(a)(b)单层模型;(c)(d)多层模型

Fig. 3 Device length $L_{2\pi}$, absorption coefficient α , and insertion loss $i_{loss, 2\pi}$ of proposed TCO-based phase shifter as functions of gate voltage for achieving 2π -phase shift. (a)(b) Single-layer model; (c)(d) multi-layer model

式得到的单层模型仿真结果,图 4(c)和(d)是对基 于(5)~(7)式得到的多层模型仿真结果。由图 3 (a)可知,栅电压 Vg 增大,产生 2π 相移的波导长度 变短,单位长度的波导损耗增加,这是界面层折射率 绝对值逐渐变大造成的。进一步分析器件插入损 耗,由图 3(b)和(d)可知,栅电压 Vg 不论过高还是 过低都会导致较高的插入损耗,器件存在插入损耗 最低的最优工作电压 $V_{g, out}$,其范围为 0.5~4 V。 器件插入损耗随电压的变化关系可以通过图 3(a) 和(c)解释,当施加高电压时,器件的有效折射率降 低,产生 2π 相移的器件长度变小,但 TCO 材料的 吸收系数急剧上升,造成器件插入损耗升高;相反, 在较低的电压下,器件单位长度的吸收系数较低,但 需要较长的器件长度来实现 2π 相移,故图 3(c)和 (d)的插入损耗曲线呈 U 型。进一步分析不同材料 对器件移相和插入损耗的影响,基于 SnO 和 ITO 移相器的 iloss, 2 变化最接近,这是因为 SnO 和 ITO 有类似的光学参数,而基于 SnO 的插入损耗略高于 ITO,这是因为其有效质量小于 ITO,阻尼系数略 高;具有最低迁移率的 ZnO 的插入损耗远高于其他 3种材料。由于 CdO 材料的高迁移率,基于 CdO 的移相器的插入损耗低于基于其他 TCO 材料的移 相器,并且插入损耗最低点小于3 dB。

进一步对比图 3(a)和(b),以及图 3(c)和(d)可知,器件长度和插入损耗与外加电压趋势类似。但

图 3(b)和(d)存在 3 个明显差异:1) 多层模型获得 的最低插入损耗略高于简化模型;2) 多层模型中图 3(d)对应于最低插入损耗的外加电压低于图 3(b); 3) 多层模型中图 4(d)中的插入损耗较低的电压范 围比图 3(b)窄。这是由于在多层模型中,TCO 界 面介电常数随栅电压呈指数变化,越靠近界面,变化 越大,界面介电常数等效平均得到的该结构的有效 折射率比其实际分布得到的有效折射率偏大;即对 累积层剖分越细,界面介电常数的实际分布,相同有效折 射率对应的栅电压相应变小。

为说明基于不同 TCO 材料移相器的模式特征,本文研究了其光波导器件模式的电磁场分布。 图 4(a)、(b)分别为基于 CdO 移相器电场调控下横 磁(TM)模场归一化的 $|E|^2$ 分布图。 $|E|^2$ 在不加 电压的情况下[图 4(a)]和在最优工作电压 $V_{g, opt} =$ 1.4 V下[图 4(b)]的整体分布类似;而基于 CdO 的 光波导移相器的差异在于 CdO 附近的电场分布,插 图为累积层附近的 $|E|^2$ 。随着栅极电压的增加, TCO 的介电常数实部逐渐下降,电场在 TCO 界面 层逐渐增强,整个结构的有效折射率逐渐下降,从而 产生相移。图 4 (c)、(d)分别为基于 CdO 光波导移 相器在最优工作电压时 TM 模式横向磁场 H_x 和 纵向电场 E_y 的分布图;图 4 (e)、(f)分别为当 TCO材料为SnO和CdO时,其电场 E_y 沿图4(c)



图 4 基于 TCO 移相器的性能对比分析。基于 CdO 移相器的电场调控下 $|E|^2$ 的分布,(a) $V_g = 0$ 和(b) $V_g = 1.4$ V;在栅 电压为 1.4 V时 TM 模式的场分布,(c) H_x 和(d) E_y ;(e)基于 SnO 材料和(f)基于 CdO 材料的波导移相器电场分量 在不同电压下沿着图 4(c)中心白色虚线的分布;基于 4 种 TCO 材料的光波导移相器在最优工作电压下,累积层 TCO_{sec}的介电常数分布,(g)实部和(h)虚部

Fig. 4 Performance comparative analysis of TCO-based phase shifters. Distributions of $|\mathbf{E}|^2$ of CdO-based phase shifter at gate voltages of (a) $V_g = 0$ V and (b) $V_g = 1.4$ V; distributions of (c) H_x and (d) E_y of TM mode at gate voltage of 1.4 V; distributions of electric-field component along central white dot line in Fig. 4(c) at different gate voltages for (e) SnO-based and (f) CdO-based waveguide phase shifters; (g) real and (h) imaginary parts of permittivity of accumulation layer TCO_{acc} of waveguide phase shifters based on four different materials at optimal gate voltages

中心纵向虚线的分布,而 $V_{g, opt} = 1.2 V 和 V_{g, opt} =$ 1.4 V分别对应基于 SnO 和 CdO 器件在产生单位 移相时,使器件插入损耗最低的栅电压。尽管电场 分量在该结构中的整体分布类似,但施加电压后基 于 CdO 移相器的 E_y 的变化量高于基于 SnO 移相 器。表明产生同样的相移,基于 SnO 的移相器需要 的器件长度比基于 CdO 的移相器更长。比较了最 优工作电压下,4 种 TCO 材料在 TCO/HfO₂ 界面 处介电常数的实部和虚部随坐标 y 的变化,如图 4 (g)和(h)所示。其中,基于 CdO 移相器的界面介 电常数实部变化高于其他 3 种材料,并且其介电 常数虚部的数值始终保持最低。因此,基于 CdO 的移相器可实现最短的器件尺寸,同时拥有最低 的插入损耗。可以发现,随着电压增加,基于 TCO 的移相器的介电常数实部从大到小的顺序为 CdO、SnO、ITO 和 ZnO,虚部从大到小的顺序为 ZnO、SnO、ITO 和 CdO。结合表 1 可知:实部下降 的速度与静态介电常数的大小保持一致,静态介 电常数越大,电子累积速度越快,故单位长度器件 移相越大;而虚部数值与电子迁移率直接相关,高 迁移率材料的吸收系数低,单位长度器件的传输 损耗也越低。

4种 TCO 移相器在上述两种计算模型下的性能参数如表 2所示,包括产生 2 π 移相时,器件对应的栅电压、器件长度和调制效率 $V_{\pi}L$ 。其中, $V_{\pi}L$ 为实现 π 相移时器件工作电压和长度的乘积,数值越小表示器件性能越优。由表 2 可知,材料迁移率对器件插入损耗有显著影响。如基于迁移率为 35 cm² • V⁻¹ • s⁻¹的 ZnO 材料的光波导移相器插入损耗为CdO的6~7倍,器件长度也是其2倍。

表 2 基于不同 TCO 材料的硅波导移相器在产生 2π 相移时的性能参数

Table 2 Performance parameters of silicon-based waveguide phase shifters based on different TCO

materials when generating 2π -phase shift

TCO	Single-layer model				Multi-layer model			
material	$i_{ m loss, 2\pi}/ m dB$	$V_{ m g, \ opt}/{ m V}$	$L/\mu{ m m}$	$V_{\pi}L$ /(V • cm)	$i_{ m loss,\ 2\pi}/ m dB$	$V_{ m g, \ opt}/{ m V}$	$L/\mu{ m m}$	$V_{\pi}L$ /(V • cm)
CdO	2.37	2.0	155	0.016	2.803	1.4	253	0.018
ITO	6.9	1.6	323	0.026	8.034	1.2	437	0.028
SnO	7.9	1.6	242	0.019	9.250	1.2	377	0.022
ZnO	12.6	1.4	254	0.018	14.80	0.8	511	0.020

ITO 移相器长度较基于 SnO 移相器长度偏大,而 ITO 的插入损耗却略低于 SnO 的原因是 ITO 的 吸收系数低于 SnO。V_πL 基本在 0.02 左右波动, 差异不大。综上可知,基于 CdO 移相器的性能 最优。

基于上述仿真结果,器件结构参数对移相器性 能的影响如图 5 所示。仿真了 TCO 薄膜厚度和 Si 波导高度、宽度不同时,基于 CdO 移相器插入损耗 的差异。图 5(a)为改变 CdO 薄膜厚度时,器件插 入损耗 *i*_{loss,2}m随栅电压 *V*g 的变化,较厚的 CdO 层 会给整个器件带来额外的损耗,厚度每增加 10 nm, 整个器件会额外增加约 0.3 dB 的损耗。这是因为



界面累积层的介电常数变化并不随 CdO 厚度变化, 为得到更低的插入损耗,TCO 应尽量薄。图 5(b) 为器件插入损耗 *i*loss, 2π 随硅波导高度和宽度的变化 关系。随着硅波导宽度增加,器件的插入损耗升高, 且硅波导越高,插入损耗增加越快;当硅波导宽度小 于 150 nm 时,器件最低插入损耗低于2.7 dB,但随 着硅波导宽度继续减小,TM 模式出现截止。硅波 导越宽或越高,TM 模场逐渐局域在硅波导中,模场 与 CdO 的相互作用逐渐减弱,限制因子下降,从而 造成器件长度变大,器件插入损耗增加。因此,在保 证 TM 模场不截止和加工条件允许的情况下,硅波 导的宽度和高度应尽量小。



图 5 器件结构参数对移相器性能的影响。(a) CdO 厚度;(b)硅波导的宽度和高度 Fig. 5 Influences of device structural parameters on phase shifter performance. (a) CdO thickness;

(b) width and height of silicon-based waveguide

最后探讨了基于 TCO 材料的硅基光波导移相器的调制速度。移相器调制速度的主要影响因素为器件的电阻器电容器(RC)响应时间 τ^[33],其中基于 TCO-HfO₂-Si 的 MOS 结构的电容为

$$C \approx C_{\rm acc} = \Delta Q / \Delta V,$$
 (8)

$$\frac{C}{A} = \Delta N \cdot t_{\rm acc} \cdot e / \Delta V, \qquad (9)$$

式中:C 为基于 TCO 移相器的电容,其值近似等于 TCO 累积层的电容 C_{acc} ; A 为 TCO 移相器的 MOS 电容结构的横截面面积。电压变化 ΔV 时,累积层 电子变化 ΔN ,总电荷改变量为 ΔQ 。

该结构的电阻为 TCO 薄膜和硅波导材料电阻

$$R = R_{\rm Si} + R_{\rm TCO} = \left(\rho_{\rm Si}t_{\rm Si} + \rho_{\rm TCO}t_{\rm TCO}\right)/A, (10)$$

$$\tau = RC = \left(\rho_{\rm Si}H + \rho_{\rm TCO}t_{\rm TCO}\right) \cdot \frac{C}{A}, (11)$$

式中:*H*和*t*_{TCO}分别为 Si和 TCO 薄膜的厚度;*R*_{si}和 *R*_{TCO}分别为该 MOS 结构中的 Si 波导和 TCO 薄 膜带来的电阻,当掺杂的硅载流子浓度为10¹⁸ cm⁻³ 时^[18],硅的电阻率 ρ_{si} =0.03 $\Omega \cdot cm;\rho_{TCO}$ 为 TCO 薄 膜的电阻率。以 CdO 为例,当载流子浓度为 10¹⁹ cm⁻³时,计算可得 CdO 的电阻率 ρ_{cdo} = 0.002 $\Omega \cdot cm$ 。将 *C*/*A*=0.044 F·m⁻²代入(11)式 得到 RC 响应时间 τ =3 ps,对应的调制速度可达 300 GHz。

对比基于自由载流子的色散效应(FCD)和热光效应(TO),电光移相器因调制速度仅受 RC 响应时间的影响,与 TO 的欧姆加热和 FCD 基于载流子扩散的机制^[33-35]不同。所以,TCO 移相器的调制速度高于其他 3 种移相器,其理论值均可达到 300 GHz。这与基于 TCO 材料的光吸收调制器的结论一致^[36]。与其他移相器相比,TCO 移相器的长度较短,电压较低,而损耗比 FCD 和 TCO 移相器略高,但其损耗问题可以通过制备更高迁移率的 TCO 材料来解决。因此,TCO 移相器在尺寸、调制带宽、功耗和 CMOS 兼容性上都具有一定优势。该器件结构基于硅光波导平台,通过投影曝光或电子束曝光制备硅波导结构,而实现调制部分的 MOS 电容结构可通过溅射沉积 TCO 薄膜和原子层沉积 HfO₂来实现。

4 结 论

提出了一种基于 TCO 材料的低损耗硅基光波 导移相器件,并基于 Drude 模型、Thomas-Fermi 理 论和有限元仿真,分析了基于不同 TCO 材料(ITO、 CdO、SnO 和 ZnO)的光波导移相器性能参数与材 料迁移率、有效质量和静态介电常数之间的关系。 结果表明,TCO 材料的迁移率对移相器的插入损耗 影响最大。数值仿真结果表明,具有高迁移率的 TCO 材料,如 CdO,适合应用于高速、低插入损耗 硅基光波导移相器。基于 CdO 的高调制速度移相 器拥有最佳的性能:当 π 移相时,其插入损耗为 1.4 dB,器件长度为 127 μ m,理论调制带宽可达 300 GHz。本研究证明了 TCO 材料迁移率对光波 导移相器的重要影响,为发展基于 TCO 材料的高 速、低插入损耗的硅基光波导移相器提供了新思路。

参考文献

- Soref R. The past, present, and future of silicon photonics[J]. IEEE Journal of Selected Topics in Quantum Electronics, 2006, 12(6): 1678-1687.
- [2] Liu A S, Jones R, Liao L, et al. A high-speed silicon optical modulator based on a metal-oxidesemiconductor capacitor [J]. Nature, 2004, 427 (6975): 615-618.
- [3] Subbaraman H, Xu X C, Hosseini A, et al. Recent advances in silicon-based passive and active optical interconnects [J]. Optics Express, 2015, 23 (3): 2487-2511.

- [4] Zhuang DW, Han XC, Li YX, et al. Silicon-based optoelectronic integrated optical phased array [J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2018, 55(5): 050001.
 庄东炜,韩晓川,李雨轩,等. 硅基光电子集成光控 相控阵的研究进展[J]. 激光与光电子学进展, 2018, 55(5): 050001.
- [5] Chmielak B, Waldow M, Matheisen C, et al.
 Pockels effect based fully integrated, strained silicon electro-optic modulator [J]. Optics Express, 2011, 19(18): 17212-17219.
- [6] Liang F C, Li M, Wu D M. Optimized design of low driving and high modulation X-cut LiNbO₃ electro-optical modulator[J]. Acta Optica Sinica, 2018, 38 (7): 0713001.
 梁凤超,李敏,吴东岷.低驱动、高调制 X-Cut 铌酸 锂电光调制器的优化设计[J].光学学报, 2018, 38 (7): 0713001.
- [7] Rao A, Patil A, Malinowski M, et al. Electro-optic and second-order nonlinear effects in thin film lithium niobate on silicon [C] // 2017 IEEE Photonics Society Summer Topical Meeting Series (SUM), July 10-12, 2017, San Juan, Puerto Rico. New York: IEEE, 2017: 151-152.
- [8] Green W M J, Rooks M J, Sekaric L, et al. Ultracompact, low RF power, 10 Gb/s silicon Mach-Zehnder modulator [J]. Optics Express, 2007, 15 (25): 17106-17113.
- [9] Feng N N, Liao S R, Feng D Z, et al. High speed carrier-depletion modulators with 1. 4 V-cm V_πL integrated on 0.25 μm silicon-on-insulator waveguides [J]. Optics Express, 2010, 18(8): 7994-7999.
- [10] Soref R, Bennett B. Electrooptical effects in silicon
 [J]. IEEE Journal of Quantum Electronics, 1987, 23
 (1): 123-129.
- [11] Yaacobi A, Sun J, Moresco M, et al. Integrated phased array for wide-angle beam steering[J]. Optics Letters, 2014, 39(15): 4575-4578.
- [12] Coutts T J, Young D L, Li X N. Characterization of transparent conducting oxides [J]. MRS Bulletin, 2000, 25(8): 58-65.
- [13] Kim J, Naik G V, Emani N K, et al. Plasmonic resonances in nanostructured transparent conducting oxide films [J]. IEEE Journal of Selected Topics in Quantum Electronics, 2013, 19(3): 4601907.
- [14] Walsh A, da Silva J L F, Wei S H. Multi-component transparent conducting oxides: progress in materials modelling [J]. Journal of Physics: Condensed

Matter, 2011, 23(33): 334210.

- [15] Sorger V J, Lanzillotti-Kimura N D, Ma R M, et al. Ultra-compact silicon nanophotonic modulator with broadband response[J]. Nanophotonics, 2012, 1(1): 17-22.
- [16] Yi F, Shim E, Zhu A Y, et al. Voltage tuning of plasmonic absorbers by indium tin oxide[J]. Applied Physics Letters, 2013, 102(22): 221102.
- [17] Baek J, You J B, Yu K. Free-carrier electrorefraction modulation based on a silicon slot waveguide with ITO[J]. Optics Express, 2015, 23 (12): 15863-15876.
- [18] Sinatkas G, Pitilakis A, Zografopoulos D C, et al. Transparent conducting oxide electro-optic modulators on silicon platforms: a comprehensive study based on the drift-diffusion semiconductor model[J]. Journal of Applied Physics, 2017, 121 (2): 023109.
- [19] Feigenbaum E, Diest K, Atwater H A. Unity-order index change in transparent conducting oxides at visible frequencies [J]. Nano Letters, 2010, 10(6): 2111-2116.
- [20] Cai X Y, Wang X W, Li R X, et al. Controllable modulation of surface plasmon resonance wavelength of ITO thin films [J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2018, 55(5): 051602.
 蔡昕旸,王新伟,李如雪,等. ITO 薄膜表面等离子 体共振波长的可控调节[J].激光与光电子学进展, 2018, 55(5): 051602.
- [21] Fardad S, Ramos E A, Salandrino A. Accumulationlayer surface plasmons in transparent conductive oxides [J]. Optics Letters, 2017, 42 (10): 2038-2041.
- [22] Yan M, Lane M, Kannewurf C R, et al. Highly conductive epitaxial CdO thin films prepared by pulsed laser deposition [J]. Applied Physics Letters, 2001, 78(16): 2342-2344.
- [23] Koffyberg F P. Electron concentration and mobility in semimetallic CdO [J]. Canadian Journal of Physics, 1971, 49(4): 435-440.
- [24] van Daal H J. The static dielectric constant of SnO₂
 [J]. Journal of Applied Physics, 1968, 39(9): 4467-4469.
- [25] Ellmer K, Mientus R. Carrier transport in polycrystalline transparent conductive oxides: a comparative study of zinc oxide and indium oxide[J]. Thin Solid Films, 2008, 516(14): 4620-4627.

- [26] Calnan S, Tiwari A N. High mobility transparent conducting oxides for thin film solar cells [J]. Thin Solid Films, 2010, 518(7): 1839-1849.
- [27] Wood M G, Campione S, Serkland D K, et al. High-mobility transparent conducting oxides for compact epsilon-near-zero silicon integrated optical modulators [C] // Frontiers in Optics 2017, September 18-21, 2017, Washington, D.C., United States. Washington, D.C.: OSA, 2007: JW3A.46.
- [28] Sachet E, Shelton C T, Harris J S, et al. Dysprosium-doped cadmium oxide as a gateway material for mid-infrared plasmonics [J]. Nature Materials, 2015, 14(4): 414-420.
- [29] Exarhos G J, Zhou X D. Discovery-based design of transparent conducting oxide films [J]. Thin Solid Films, 2007, 515(18): 7025-7052.
- [30] Koida T, Fujiwara H, Kondo M. Structural and electrical properties of hydrogen-doped In₂O₃ films fabricated by solid-phase crystallization [J]. Journal of Non-Crystalline Solids, 2008, 354: 2805-2808.
- [31] Coutts T J, Young D L, Li X, et al. Search for improved transparent conducting oxides: a fundamental investigation of CdO, Cd₂SnO₄, and Zn₂SnO₄ [J]. Journal of Vacuum Science &. Technology A: Vacuum, Surfaces, and Films, 2000, 18(6): 2646-2660.
- [32] Babicheva V E, Boltasseva A, Lavrinenko A V. Transparent conducting oxides for electro-optical plasmonic modulators [J]. Nanophotonics, 2015, 4 (1): 165-185.
- [33] Wang J T, Zhou L J, Zhu H K, et al. Silicon highspeed binary phase-shift keying modulator with a single-drive push-pull high-speed traveling wave electrode[J]. Photonics Research, 2015, 3(3): 58-62.
- [34] Han J H, Boeuf F, Fujikata J, et al. Efficient low-loss InGaAsP/Si hybrid MOS optical modulator [J]. Nature Photonics, 2017, 11(8): 486-490.
- [35] Harris N C, Ma Y J, Mower J, et al. Efficient, compact and low loss thermo-optic phase shifter in silicon[J]. Optics Express, 2014, 22(9): 10487-10493.
- [36] Lu Z L, Zhao W S, Shi K F. Ultracompact electroabsorption modulators based on tunable epsilon-near-zero-slot waveguides [J]. IEEE Photonics Journal, 2012, 4(3): 735-740.