**文章编号:**1007-2780(2023)06-0842-08

# 基于反射偏振膜的增强现实2D/3D兼容显示

饶凤斌,冀清霖,李强,邓 欢<sup>\*</sup> (四川大学电子信息学院,四川成都 610065)

摘要:为了将2D/3D兼容显示技术应用于增强现实设备中,本文提出了一种基于透镜阵列全息光学元件和反射偏振膜的增强现实2D/3D兼容显示系统。该系统利用反射偏振膜将投影光源进行反射或透射。反射光束载有2D显示片源,以此实现2D显示;透射光束载有3D显示片源,经透镜阵列全息光学元件调制后实现3D显示。反射偏振膜和透镜阵列 全息光学元件对环境光均有较好的透过率,从而保证系统具有增强现实的光学透过性能。实验结果表明,所提增强现实 2D/3D兼容显示系统能够在2D显示模式和3D显示模式之间进行自由切换,并且其环境光对比度高于显示标准要求的标准值3:1。

**关 键 词:**2D/3D兼容显示;增强现实显示;反射偏振膜;全息光学元件;环境光对比度 **中图分类号:**TN27 **文献标识码:**A **doi:**10.37188/CJLCD.2022-0433

# Augmented reality 2D/3D compatible display using reflective polarizer

RAO Feng-bin, JI Qing-lin, LI Qiang, DENG Huan\*

(College of Electronics and Information Engineering, Sichuan University, Chengdu 610065, China)

**Abstract:** In order to apply two-dimensional (2D)/three-dimensional (3D) compatible display technology into augmented reality display devices, this paper proposed an augmented reality 2D/3D compatible display system based on lens array holographic optical element and reflective polarizer. By using reflective polarizer to reflect or transmit the projection light, the reflected light loaded with 2D image source is used to realize 2D display, and the transmitted light loaded with 3D image source is used to realize 3D display after being modulated by lens array holographic optical element. Both reflective polarizer and lens array holographic optical element transmittance, which makes the display system own optical see-through property for augmented reality application. The experimental results indicate that the proposed augmented reality 2D/3D compatible display system can switch freely between 2D and 3D display modes, and the ambient contrast ratio of the system is higher than 3:1, which is the standard value of display.

**Key words:** 2D/3D compatible display; augmented reality; reflective polarizer; holographic optical element; ambient contrast ratio

收稿日期:2022-12-31;修订日期:2023-01-06.

基金项目:国家自然科学基金(No. 62275179, No. U21B2034);四川省科技计划项目(No. 2022YFG0326) Supported by National Natural Science Foundation of China (No. 62275179, No. U21B2034); Sichuan Science and Technology Program (No. 2022YFG0326)

<sup>\*</sup>通信联系人,E-mail:huandeng@scu.edu.cn

# 1引言

3D显示能够将物体的深度和视差信息真实 地再现出来,给观看者带来逼真的视觉体验,是 最贴近人类视觉习惯的显示方式,在医疗、军事、 教育、娱乐等领域有着重要的应用价值<sup>[1]</sup>。2D/ 3D兼容显示可以根据不同的用户需求,在具有 立体感的3D图像和高分辨率2D图像间自由切 换,扩大了应用范围<sup>[2]</sup>。增强现实显示技术能够 将虚拟物体与真实世界联系在一起,使得用户在 正常观看真实世界场景的同时还能够和虚拟物 体进行交互<sup>[3]</sup>。因此将2D/3D兼容显示应用于 增强现实显示技术中,可以实现虚拟物体和真实 场景的有效融合,进一步提升用户的观看体验, 满足更多的视觉需求。

自从2D/3D兼容显示技术提出以来,许多研 究人员开展了相关的研究。一部分研究通过改 变显示器背光来实现 2D/3D 兼容显示。韩国首 尔大学的Lee教授团队采用聚合物分散液晶,通 过电压控制聚合物分散液晶的散射或透射状态, 实现了 2D 和 3D 显示模式的切换<sup>[2]</sup>。随后,该团 队通过在准直透镜和聚合物分散液晶之间插入 一个附加透镜阵列,形成更高密度的点光源阵 列,提高了2D/3D切换时的3D图像分辨率<sup>[4]</sup>。 而为了进一步简化系统,该团队提出了利用两组 交错排列的发光二极管阵列作为系统背光,与带 有针孔阵列的漫射膜结合实现了 2D/3D 兼容显 示[5]。本研究团队将反射偏振片和针孔阵列有效 结合,利用偏振复用技术实现高背光利用率的 2D/3D兼容显示<sup>[6]</sup>。合肥工业大学的王梓利用 发光二极管改造背光模组的导光板,通过切换背 光光源实现了 2D/3D 兼容显示<sup>[7]</sup>。另一部分研 究则通过改变透镜阵列来实现2D/3D兼容显示。 韩国首尔大学的Lee教授团队提出使用凹面半 反射镜阵列,将背投屏与凹面半反射镜阵列结合 作为显示屏,利用不同投影仪投影不同的图像至 背投屏或凹面半反射镜阵列上,对应实现2D或 3D显示<sup>[8]</sup>。台湾交通大学的黄乙白教授团队采 用偏振依赖液晶透镜阵列,通过控制显示器背光 的偏振态,利用偏振依赖液晶透镜阵列对于不同 偏振态的光束进行会聚或透过,实现了2D和3D 显示模式的切换<sup>[9]</sup>。上述 2D/3D 兼容显示技术 方案均不能现实增强现实显示的功能,而目前只 有少数研究人员开展了增强现实2D/3D兼容显 示的研究工作。

在增强现实显示中,光学组合器是最核心的 光学器件。全息光学元件(Holographic optical element,HOE)因其具有高衍射效率和环境光透 过率且体积轻薄,受到了诸多研究者的青睐[10-12]。 韩国首尔大学的Lee教授团队采用HOE记录了 透镜阵列和散射屏,利用角度复用技术和光学棱 镜实现了 2D/3D 兼容透明屏显示。但其是通过 将HOE一分为二来实现的,即一半HOE区域用 于实现 2D 显示, 另一半区域用于实现 3D 显示, 导致光学透明窗口利用率低[13]。之后该团队通 过记录两种不同节距的透镜阵列,根据投影像素 与透镜阵列节距大小的比值不同来实现 2D/3D 兼容透明屏显示,但该方案需要使用两个投影 仪,导致系统体积增加<sup>[14]</sup>。本研究团队在2019年 采用透镜阵列全息光学元件(Lens array holographic optical element, LAHOE) 与聚合物分散液 晶相结合,通过切换施加在聚合物分散液晶上的 电压,使聚合物分散液晶在透射和散射两种状态 下切换,散射光线显示2D图像,而透过的光线经 过LAHOE调制后重建出3D图像,从而实现2D 和 3D 两种不同显示模式的切换。但该系统的 2D显示模式不能够实现增强现实显示,且系统 较为复杂,所使用的聚合物分散液晶需要施加较 高电压才能实现光线调制状态的切换[15]。随后, 在2021年本团队记录了包含透镜阵列和散射屏 功能的复合HOE并与液体透镜结合,通过角度 复用的方式实现了增强现实2D/3D兼容显示。 该系统通过泵入和抽出液体实现液体透镜曲率 变化,导致系统的两种显示模式之间的实时切换 存在挑战<sup>[16]</sup>。

本文提出了基于反射偏振膜的增强现实 2D/3D兼容显示系统。该系统将反射偏振膜与 LAHOE结合在一起,利用反射偏振膜对水平或垂 直偏振光分别呈现透射或反射的性质,反射光束 用于 2D显示,透射光束经 LAHOE 调制后实现 3D显示,环境光则能透过反射偏振膜和 LAHOE, 保证系统的 2D和 3D显示模式均具有较好的光 学透过特性。该系统结构简单,光学组合器利用 率高,不需要复杂的机械运动和额外的附加电 源,可根据观看者的显示需求,实时调整投影片 源和投影光束的偏振态来实现增强现实 2D 和 3D显示模式之间的自由切换。

## 2 系统结构及2D/3D兼容显示原理

#### 2.1 系统结构

本文提出了基于反射偏振膜的增强现实 2D/3D兼容显示系统,系统结构如图1所示,主要 由投影仪、偏振控制器、反射偏振膜以及LAHOE 组成。偏振控制器位于投影仪前,用于控制投射 光束的偏振状态。反射偏振膜和LAHOE两者 紧密贴合,组成增强现实2D/3D兼容显示系统的 主要部分,用于承接投影图像。反射偏振膜对于 水平和垂直偏振态的光束具有不同的调制作用, 从而对投影仪投射的光束进行透射或反射。在 反射状态下,投影仪投射2D图像,在反射偏振膜 上实现 2D 显示;而在透射状态下,投影仪投射 3D片源,LAHOE对3D片源进行调制,基于集成 成像3D显示的光场重构方式重建出3D图像。 由于反射偏振膜和LAHOE的光学透视特性,可 以实现虚拟 2D 和 3D 图像与真实场景的融合。 通过偏振控制器对投影光束偏振状态的实时控 制并同步切换对应的2D或3D片源,可实现增强 现实2D和3D显示模式的自由切换。



图1 基于反射偏振膜的增强现实2D/3D兼容显示系统 示意图

Fig. 1 Diagram of the proposed augmented reality 2D/ 3D compatible display system based on reflective polarizer

#### 2.2 本系统的 2D/3D 兼容显示原理

本系统的偏振相关特性主要由反射偏振膜 决定,其光学调制特性如图2(a)和2(b)所示,包 含反射偏振态和透射偏振态。本文用垂直偏振 方向表示反射偏振态,水平偏振方向表示透射偏 振态。反射偏振膜对于垂直偏振方向的偏振光, 其反射率达到最大值;对于水平偏振方向的偏振 光,入射光将直接透射穿过反射偏振膜<sup>[17]</sup>。



Fig. 2 Modulation of reflective polarizer on different polarized lights

该系统的 3D 显示模式主要由 LAHOE 来实 现。HOE 本质是一种体积全息图,能够实现 一个或多个光学元件对光线的调制功能并且具 有高衍射效率和环境光透过率。该系统所用的 HOE 能够实现透镜阵列对光线的调制功能,即 LAHOE,其记录和再现过程如图 3 所示。图 3(a) 为LAHOE的记录过程示意图,平行光经过透镜阵 列后生成球面波阵列作为信号光入射至全息材 料上,而参考光以球面波的形式从另一侧入射至 全息材料上,两束光在全息材料内相遇并发生干 涉,经过干涉曝光及后处理,即可得到 LAHOE。 图 3(b)为 LAHOE 的再现过程示意图,满足布拉 格条件的探照光入射到 LAHOE 上,LAHOE 就 能够通过衍射再现出球面波阵列波前。如果探照 光载有 3D 片源,即微图像阵列,那么微图像阵列





会受到球面波阵列调制,从而重构出3D图像。 而对于不满足布拉格条件的环境光,将直接透过 LAHOE而不会受到调制。在3D显示模式下,如 图 4(a) 所示, 投影机光线通过偏振控制器调制, 投射出水平偏振态的投影图像光束并载有微图像 阵列信息。满足LAHOE的布拉格衍射条件的 投影光束在透射穿过反射偏振膜后,经LAHOE 调制,衍射再现出透镜阵列波前,如图4(a)中的 红色光线所示。此时LAHOE具有透镜阵列的光 场调控功能,其中的每一块单元区域都可看成是 一个透镜单元,与投影仪投射的图像元一一对应 并按照透镜对光线的调制方式将图像元光线进 行会聚和发散,同名点像素的光线在空间中叠加 并形成 3D 体像素,从而重建出 3D 图像。不满足 布拉格衍射条件的环境光将直接透过 LAHOE, 环境光中的水平偏振光束则继续透射穿过反射 偏振膜并进入观察者视野,如图4(a)中的蓝色光 线所示,以此实现光学透视式集成成像3D显示。





Fig. 4 Schematic diagram of augmented reality 2D/3D display

在 2D 显示模式下,如图 4(b)所示,偏振控制 器使投影图像光束转换成垂直偏振态,满足 2D 显示模式下的偏振条件,在反射偏振膜上发生漫 反射,如图 4(b)中的绿色光线所示,从而在反射 偏振膜上观察到 2D 图像。位于反射偏振膜后方 的 LAHOE 不参与光线调制。环境光中水平偏 振光束将直接透射穿过 LAHOE 和反射偏振膜, 如图 4(b)中的蓝色光线所示,从而在 2D 显示模 式下实现透明显示。

#### 2.3 显示系统的环境光对比度

光学透视式显示器作为一种透明设备,对显 示亮度有着严格的要求。为此,我们对本系统在 2D和3D显示模式下的环境光对比度(Ambient contrast ratio, ACR)进行定量分析。一般显示系统的环境光对比度被定义为<sup>[18-19]</sup>:

$$ACR = \frac{L_{on} + L_{ambient} \cdot T}{L_{off} + L_{ambient} \cdot T}, \qquad (1)$$

其中:L<sub>on</sub>(L<sub>off</sub>)原表示显示设备开(关)状态下的亮度,在本文所提出的光学透视式显示系统中表示投影设备开(关)状态下的亮度,即LAHOE发生(未发生)衍射下的亮度,单位为cd/m<sup>2</sup>;L<sub>ambient</sub>为环境亮度;T为反射偏振膜和LAHOE的组合透过率。

环境照明条件通常用照度(lx)来衡量,但为了 进行比较,需将照度转换为亮度,即将式(1)中的 *L*<sub>ambient</sub>除以一个因子π。例如,在一个普通的客厅 里,照度约为100 lx,转换为亮度是30 cd/m<sup>2</sup>;而在 一个普通的办公室里,亮度约为150 cd/m<sup>2</sup>。在户 外,阴天亮度可达300 cd/m<sup>2</sup>,晴天可达3000 cd/m<sup>2</sup>。 即使对于高对比度的显示器来说(*L*<sub>on</sub>/*L*<sub>off</sub>>100), 环境光也会覆盖掉显示内容,使图像无法识别。

在增强现实显示中,显示标准要求可识别图像的最小ACR为3:1,具有足够可读性的ACR为5:1,而具有吸引人的显示质量的ACR要超过10:1<sup>[3]</sup>。因此,对于透过率*T*>90%的LAHOE来说,在办公室照明条件下,通过投影设备显示后显示的图像亮度应至少为550 cd/m<sup>2</sup>,以达到ACR=5:1。目前,LAHOE的显示图像亮度为500 cd/m<sup>2</sup>,适合在室内使用。而要在一个阳光明媚的环境下实现ACR=10:1(约3000 cd/m<sup>2</sup>),若不考虑所有光学损耗,显示器需要提供至少30000 cd/m<sup>2</sup>的亮度,这给高亮度微显示器和低损耗光学组合器的设计带来了很大的挑战。

在 3D 显示模式下,有两部分光将进入人眼 视区:环境光和系统设备发出的光。其中环境光 在经过反射偏振膜和LAHOE后,发生多次反射 和透射,这里只计算环境光发生两次反射的光 线,即如图 5(a)中黄色光线所示的 $R_1$ 和 $R_2$ 。系 统设备的光线为投影设备发出的光  $L_{projector}$ ,经过 反射偏振膜发生透射时会损失小部分的光,其余 全部透射后到达LAHOE上,发生布拉格衍射后 再次透过反射偏振膜,即图 5(a)中红色光线所示 的 $L_1$ 和 $L_{diffraction}$ 。因此,最后进入人眼的光包含  $R_1$ 、 $R_2$ 、 $L_1$ 和 $L_{diffraction}$ 。此时 3D 显示模式下的 ACR 可表示为:

$$ACR_{3D} = \frac{R_1 + R_2 + L_1 + L_{diffraction}}{R_1 + R_2}, \quad (2)$$

其中,R<sub>1</sub>、R<sub>2</sub>、和L<sub>1</sub>分别表示为:

$$R_1 = L_{\text{ambient}} \cdot \left(1 - R_{\text{rp}}\right) \cdot \left(1 - R_{\text{LAHOE}}\right), \quad (3)$$

$$R_2 = L_{\text{ambient}} \cdot R_{\text{rp}} \cdot R_{\text{LAHOE}} , \qquad (4)$$

$$L_1 = L_{\text{projector}} \cdot R_{\text{drs}} , \qquad (5)$$

其中:R<sub>m</sub>表示反射偏振膜对环境光的反射率,R<sub>LAHOE</sub> 表示 LAHOE 对环境光的反射率,R<sub>dm</sub>表示反射 偏振膜对于水平偏振光发生漫反射的反射率。



Fig. 5 ACR analysis of augmented reality 2D/3D compatible display system

在 2D 显示模式下,同样有两部分光进入人 眼。环境光部分与 3D 显示模式下一致,但是由 于 2D 显示在反射偏振膜上进行,投影设备发出 的偏振光 *L*<sub>projector</sub>将直接经过反射偏振膜并发生漫 反射,形成 *L*<sub>2</sub>,如图 5(b)中的绿色光线所示,因此 最后进入人眼视区的光由 *R*<sub>1</sub>、*R*<sub>2</sub>和 *L*<sub>2</sub>构成。此时 2D 显示模式下的 ACR 可表示为:

ACR<sub>2D</sub> = 
$$\frac{R_1 + R_2 + L_2}{R_1 + R_2}$$
, (6)

L<sub>2</sub>可表示为:

$$L_2 = L_{\text{projector}} \bullet R_{\text{drc}} , \qquad (7)$$

其中R<sub>dre</sub>表示反射偏振膜对于垂直偏振光发生漫反射的反射率。

#### 3 实验验证

实验中采用 LitiHolo 的光敏聚合物作为全息 材料,LAHOE 具体记录方式在2.2节中已提出, 实验光路如图 6(a)所示。全息材料在曝光记录 后只需通过紫外固化,将曝光剩余的光敏聚合物 单体消耗掉即可完成 LAHOE 的制备。全息材料 在 532 nm 达到最佳衍射效率时对应的曝光能量 为30 mJ/cm<sup>2</sup>,利用该全息材料所制作的LAHOE 具有90%以上的透射率和衍射效率。为验证方 法可行性,搭建了如图6(b)所示的增强现实2D/ 3D兼容显示系统。



(a) LAHOE记录装置图 (a) Experimental setup of the recording process of LAHOE



(b) 增强现实2D/3D兼容显示系统实验装置图
 (b) Experimental setup of the proposed augmented reality 2D/3D compatible display system
 图 6 实验装置图

Fig. 6 Experimental setups

实验制作的 LAHOE 的有效曝光面积为 46 mm×46 mm,参考光和信号光光强约为 1 mW/cm<sup>2</sup>,曝光时间为 30 s,所记录透镜阵列焦 距为 3.3 mm,节距为 1 mm。在 3D 显示模式下 测得的衍射效率为 89%。

增强现实 2D/3D 兼容显示系统的显示效果 如图 7 所示。图 7(a)~(c)分别为 2D 和 3D 显示 模式下使用的片源。当系统处于 2D 显示模式 时,在反射偏振膜上可以观察到"公路"的 2D 图 片,对应显示效果如图 7(b)所示。图 7(d)为 3D 显示模式下分别在"左上"、"右上"、"左下"和"右 下"4个不同方向的视图,对比不同的视图可以清 楚地看到字母"A"和"R"间的水平和垂直视差。 可以发现当系统分别处于 2D 和 3D 显示模式下 时,都能看见位于偏振反射膜和 LAHOE 后方的 玩具小车,验证了本系统的增强现实 2D/3D 兼容 显示功能。

由于HOE具有独特的波长选择性,在利用

LAHOE实现 3D 显示时,其最大衍射效率对应的 探照光波长只与记录时参考光和信号光的波长 一致;对于其他波长的探照光,其衍射效率会降 至最低。实验中参考光和信号光的波长均为 532 nm,因此该系统在 3D 模式下只能实现单色 显示。由于 HOE 体积轻薄,可通过将 RGB 三种 颜色对应波长的信号光和参考光分别记录得 到的 LAHOE 叠加在一起,实现彩色 3D 图像 显示。



(a) 2D片源 (a) 2D image source



(b) 2D显示结果 (b) 2D display result





(c) 3D片源 (c) 3D image source

(d) 重构3D图像的不同视图(d) Different perspectives of the reconstructed 3D images

图7 增强现实2D/3D兼容显示系统显示效果



在测试ACR时,由于采取的是投影方式来 实现2D和3D显示,因此投影距离会影响显示亮 度。随着投影距离增加,亮度会随之减弱,故固 定投影距离为160 mm,分别在5种不同的环境光 条件下测试ACR。图8是在不同环境光条件下 投影白图时反射偏振膜反射率和透射率的变化 曲线图。其中反射率为反射偏振膜发生漫反射 后150 mm处的接收值,反射率越高,2D显示图 像对比度则越低。图9是显示系统在2D和3D 显示模式下的ACR。随着环境光亮度的增加, ACR逐渐减小,但仍大于3:1,说明该系统能够 实现环境光对比度较好的增强现实2D/3D兼容 显示。



图 8 反射偏振膜在不同显示模式下的反射率和透过率

Fig. 8 Reflectivity and transmittance of the reflective polarizer in different display modes



- 图 9 增强现实 2D/3D 兼容显示系统在不同显示模式下的 ACR 曲线
- Fig. 9 ACR curves of the augmented reality 2D/3D compatible display system in different display mode

### 4 结 论

本文提出了一种增强现实2D/3D兼容显示

系统,通过结合LAHOE和反射偏振膜,利用反 射偏振膜对水平和垂直偏振方向的光束不同的 光学调制特性,对应实现2D和3D显示功能,且 通过偏振控制器对入射光偏振方向实时改变并 同步切换显示片源,实现了2D和3D显示模式的 自由切换。基于LAHOE和反射偏振膜对环境 光的透射作用,在2D和3D显示模式下均能满足 增强现实的光学透视效果。实验结果表明,所提 方法实现了增强现实 2D/3D兼容显示,实验系统 具有一定的光学透视特性,其 2D 和 3D 显示模式 下的 ACR 值均大于显示规则要求的标准值 3:1。 该系统体积小,既能实现 2D/3D 兼容显示又具有 较好的光学透视特性和环境光对比度,为增强现 实技术的发展开辟了更广阔的空间。

#### 参考文 献:

- [1] 王琼华,邓欢.集成成像 3D 拍摄与显示方法[J]. 液晶与显示, 2014, 29(2):153-158.
  WANG Q H, DENG H. 3D pickup and display method of integral imaging [J]. *Chinese Journal of Liquid Crystals and Displays*, 2014, 29(2): 153-158. (in Chinese)
- [2] PARK J H, KIM H R, KIM Y, et al. Depth-enhanced three-dimensional-two-dimensional convertible display based on modified integral imaging [J]. Optics Letters, 2004, 29(23): 2734-2736.
- [3] XIONG J H, HSIANG E L, HE Z Q, *et al.* Augmented reality and virtual reality displays: emerging technologies and future perspectives [J]. *Light: Science & Applications*, 2021, 10(1): 216.
- [4] PARK J H, KIM J, KIM Y, et al. Resolution-enhanced three-dimension/two-dimension convertible display based on integral imaging [J]. Optics Express, 2005, 13(6): 1875-1884.
- [5] CHO S W, PARK J H, KIM Y, et al. Convertible two-dimensional-three-dimensional display using an LED array based on modified integral imaging [J]. Optics Letters, 2006, 31(19): 2852-2854.
- [6] DENG H, XIONG Z L, XING Y, et al. A high optical efficiency 3D/2D convertible integral imaging display [J]. Journal of the Society for Information Display, 2016, 24(2): 85-89.
- [7] WANG Z, WANG A T, WANG S L, et al. High optical efficiency lensless 2D-3D convertible integral imaging display using an edge-lit light guide plate [J]. Journal of Display Technology, 2016, 12(12): 1706-1709.
- [8] HONG J, KIM Y, PARK S G, *et al.* 3D/2D convertible projection-type integral imaging using concave half mirror array [J]. *Optics Express*, 2010, 18(20): 20628-20637.
- [9] CHOU P Y, WU J Y, HUANG S H, *et al.* Hybrid light field head-mounted display using time-multiplexed liquid crystal lens array for resolution enhancement [J]. *Optics Express*, 2019, 27(2): 1164-1177.
- [10] HONG K, YEOM J, JANG C, *et al.* Full-color lens-array holographic optical element for three-dimensional optical see-through augmented reality [J]. *Optics Letters*, 2014, 39(1): 127-130.
- [11] JANG C, HONG K, YEOM J, *et al.* See-through integral imaging display using a resolution and fill factorenhanced lens-array holographic optical element [J]. *Optics Express*, 2014, 22(23): 27958-27967.
- [12] LEE S, JANG C, CHO J, *et al.* Viewing angle enhancement of an integral imaging display using Bragg mismatched reconstruction of holographic optical elements [J]. *Applied Optics*, 2016, 55(3): A95-A103.
- [13] YEOM J, JEONG J, JANG C, et al. Three-dimensional/two-dimensional convertible projection screen using seethrough integral imaging based on holographic optical element [J]. Applied Optics, 2015, 54(30): 8856-8862.
- [14] HONG K, YEOM J, JANG C, *et al.* Two-dimensional and three-dimensional transparent screens based on lensarray holographic optical elements [J]. *Optics Express*, 2014, 22(12): 14363-14374.
- [15] ZHANG H L, DENG H, LI J J, et al. Integral imaging-based 2D/3D convertible display system by using holographic optical element and polymer dispersed liquid crystal [J]. Optics Letters, 2019, 44(2): 387-390.
- [16] JI Q L, DENG H, ZHANG H L, et al. Optical see-through 2D/3D compatible display using variable-focus lens and multiplexed holographic optical elements [J]. Photonics, 2021, 8(8): 297.
- [17] LI Q, HE W, DENG H, et al. High-performance reflection-type augmented reality 3D display using a reflective polarizer [J]. Optics Express, 2021, 29(6): 9446-9453.
- [18] SINGH R, UNNI K N N, SOLANKI A, et al. Improving the contrast ratio of OLED displays: an analysis of various

techniques [J]. Optical Materials, 2012, 34(4): 716-723.

[19] CHEN H W, TAN G J, WU S T. Ambient contrast ratio of LCDs and OLED displays [J]. Optics Express, 2017, 25(26): 33643-33656.

#### 作者简介:



**饶凤斌**(1998一),男,贵州安顺人,硕 士研究生,2020年于四川大学获得学 士学位,主要从事集成成像3D显示方 面的研究。E-mail;raofengbin@stu.scu. edu.cn



邓 欢(1985一),女,四川内江人,博 士,教授,2012年于四川大学获得博士 学位,主要从事集成成像3D显示、AR 显示和光场显示方面的研究。E-mail: huandeng@scu.edu.cn