(华东地质学院)

提要:根据三维干涉条纹峰值强度面方程,导出了广角大场景平面全息图光栅 结构的最高空间频率的一般表达式;并就广角大场景全息照相实验中记录参数 (α<sub>R</sub>,β)的合理选取等问题进行了分析讨论,给出了相应的实验结果。

Theoretical analysis of highest space-frequency formula on holographic grating structure with wide angle and great scene

 Yin Jianping
 Lu Junfa

 (Suzhou University, Suzhou)
 (East China Geology Institute, Nanjing)

Abstract: According to the equation on peak intensity plane of 3-D interference fringe, a general formula on the highest space-frequency of holographic grating structure with wide angle and great scene is derived, analyses on reasonable choice of recording parameter  $(a_R^*, \beta)$  in the holographic experiment of wide angle and great scene is discussed, and the corresponding experimental results are given.

44.5 (Ⅱ)由,由0-30 些
→、100-30 世
→、100-30 世

(苏州大学)

大场景或大景深全息照相已见报道<sup>(1, 21</sup>)。 目前场景面积已达数个平方米,景深达数米, 但视场角一般小于 90°。

众所周知,平面全息图光栅结构的最高 空间频率与被摄场景的大小、全息图的类型 以及记录光路的几何结构有关。就离轴全息 照相而言,记录介质有限的分辨率,不仅影响 再现像的分辨率,而且直接限制了被摄场景 的视场角。然而在大场景全息照相中,由于 全息台几何尺寸有限,为了获得场景面积尽 可能大的全息图,往往会遇到大视场角的全 息记录问题。理论分析及实验表明,改变传 统记录光路的几何结构,采用参、物光束异面 入射记录光路,并合理选取记录参数(a<sup>\*</sup><sub>k</sub>,β), 即可克服因记录介质分辨率有限而导致场景 视场角受限的困难,实现广角大场景全息照 相。本文从干涉条纹峰值强度面方程出发, 导出了广角大场景平面全息图光栅结构的最 高空间频率表式,并初步获得了场景面积为 100×230 cm<sup>2</sup>,景深为 230 cm 和视场角达 120°的广角大场景全息图。

、推 导

## 2.1 参、物光束异面入射情形

收稿日期: 1986年10月22日;收到修改稿日期: 1987年1月19日。 设全息图光栅结构的空间周期矢量为 A,参、物光波的波矢分别为

$$K_{R} = \frac{2\pi}{\lambda} \left( \cos \alpha_{R} \boldsymbol{e}_{\boldsymbol{x}} + \cos \beta_{R} \boldsymbol{e}_{\boldsymbol{y}} + \cos \gamma_{R} \boldsymbol{e}_{\boldsymbol{z}} \right)$$
$$K_{0} = \frac{2\pi}{\lambda} \left( \cos \alpha_{0} \boldsymbol{e}_{\boldsymbol{x}} + \cos \beta_{0} \boldsymbol{e}_{\boldsymbol{y}} + \cos \gamma_{0} \boldsymbol{e}_{\boldsymbol{z}} \right)$$
(1)

则由三维干涉条纹峰值强度面方程 ( $K_{R}-K_{0}$ )· $\Lambda=2\pi$ 

得到

 $(\cos \alpha_{R} - \cos \alpha_{0}) \Lambda_{x} + (\cos \beta_{R} - \cos \beta_{0}) \Lambda_{y}$  $+ (\cos \gamma_{R} - \cos \gamma_{0}) \Lambda_{z} = \lambda$ (3)

《东地桥条院》:39

(2)

式中  $\Lambda_{ax}$ ,  $\Lambda_{y}$  与  $\Lambda_{a}$  分别为矢量  $\Lambda$  的 三 个 分量。由于通常物光波的波矢  $K_{0}$  在 xOy 平面 及 (即全息台平面)内,而全息干版在 xOz 平面 (即垂直于全息台面的平面)内,如图 1 所示, 故有  $\gamma_{0} = \frac{\pi}{2}$ ,  $\Lambda_{y} = \infty$ , 代入(3) 式得到

 $(\cos \alpha_R - \cos \alpha_0) \Lambda_a + \cos \gamma_R \Lambda_s = \lambda$  (4) 如果分别令  $\Lambda_a = 0, \Lambda_s = 0, 则由(4) 式 得 干$  $涉条纹面在 <math>x_s z$ 方向上的空间周期为,



相应的空间频率分量为

$$\begin{aligned} f_{s} &= \frac{1}{\lambda} (\cos \alpha_{R} - \cos \alpha_{0}) \\ f_{s} &= \frac{1}{\lambda} \cos \gamma_{R} \end{aligned} \end{aligned}$$
 (6)  
 租 据 空间 频率 矢 量  
 
$$f = f_{s} e_{s} + f_{s} e_{s} \qquad (7) \end{aligned}$$

得平面全息图光栅结构沿全息图平面(即 xOy平面)的空间频率

$$f = \frac{1}{\lambda} \left[ \left( \cos \alpha_R - \cos \alpha_0 \right)^2 + \cos^2 \gamma_R \right]^{1/2}$$
(8)

设 β 为参考光波矢  $K_R$  与全息台平面的 夹角,则有  $\beta = \frac{\pi}{2} - \gamma_R$ , 再令物光波矢  $K_0$  与 y 轴的最大夹角为  $\theta_{2M}$ , 参考光波矢  $K_R$  在全 息台平面的分量  $K_R^*$  与  $\alpha$  轴、y 轴的夹角分 别为  $\alpha_R^{**}$  与  $\alpha_R^*$ ,则有

$$\left. \begin{array}{c} \cos \alpha_{R} = \cos \alpha_{R}^{**} \cos \beta \\ \cos \gamma_{R} = \sin \beta \end{array} \right\}$$
(9)

$$\begin{array}{c} \alpha_0 = \frac{\pi}{2} - \theta_{2M} \\ \alpha_R^{**} = \frac{\pi}{2} + \alpha_R^* \end{array}$$
 (10)

得到广角大场景平面全息图光栅结构的最高 空间频率的一般表达式

$$= \frac{1}{\lambda} [(\sin \alpha_R^* \cos \beta + \sin \theta_{2M})^2 + \sin^2 \beta]^{1/2}$$

相应的被摄场景视场角为 $\theta_{M} \leq 2(\theta_{2M} + \alpha_{R}^{*})$ (当 $\alpha_{R}^{*} \leq 35^{\circ}$ 时)。

当  $\alpha_n^* = 0$  时,由(11)式得参考光束异面 正入射情形下广角大场景全息图光栅结构的 空频表式

 $f_{\max}^{(1)} = \frac{1}{\lambda} [\sin^2 \theta_{2M} + \sin^2 \beta]^{1/2} \quad (12)$ 相应的场景视场角为  $\theta_M \leq 2\theta_{2M_0}$ 

**2.2 参、物光束共面入射情形**(作为特例)

2.2.1 参、物光束共面非对称入射情形 设 $\beta=0, \alpha_n^* \neq \theta_{2M}$ ,则由(11)式得到

 $f_{m_{x}x}^{(2)} = \frac{1}{\lambda} (\sin \alpha_{R}^{*} + \sin \theta_{2M})$  (13) 相应的被摄场景视场角为 $\theta_{M} \leq \theta_{2M} + \alpha_{Ro}^{*}$  此 外,如果令全息图法线(即 y 轴)与干涉条纹 面的夹角为  $\delta$ ,则有

$$\begin{array}{c} \boldsymbol{\alpha}_{R}^{\bullet} = \frac{\theta_{M}}{2} + \delta \\ \theta_{2M} = \frac{\theta_{M}}{2} - \delta \end{array}$$

$$(14)$$

代入(13)式得到另一表式

$$f_{\max}^{(2)} = \left(\frac{2}{\lambda}\right) \sin\left(\frac{\theta_M}{2}\right) \cos\delta \qquad (15)$$

2.2.2 参考光束正入射情形 设 β=0, α<sub>n</sub><sup>\*</sup>=0,则由(11)式得

$$f_{\max}^{(3)} = \left(\frac{1}{\lambda}\right) \sin \theta_{2M} \tag{16}$$

相应的被摄场景视场角为  $\theta_{M} \leqslant \theta_{2M}$ 。

2.2.8 参、物光束共面对称入射情形

设 β-0, α<sub>n</sub><sup>\*</sup>=θ<sub>2M</sub>=θ<sub>M/</sub>2(相当于δ=0), 则由(11)式或(15)式得到

$$f_{\max}^{(4)} = \left(\frac{2}{\lambda}\right) \sin\left(\frac{\theta_{M}}{2}\right) \tag{17}$$

相应的场景视场角为 $\theta_{M} = \theta_{2M} + \alpha_{R}^{*} = 2\theta_{2M}$ 。 由此可见,上述(13)、(15)、(16)与(17)

式分别与文献结果一致。

## 三、分 析

设 λ = 632.8 nm,  $\alpha_R^* = \beta = 20^\circ$ ,则由 (11)、(12)、(13)、(16)及(17)式计算得广角 大场景全息图,一般平面全息图光栅结构最 高空间频率与场景视场角  $\theta_u$  的关系曲线,如 图 2 所示。我国天津 I 型全息干版的极限分 辨率  $f_0 \ge 3000 \text{ oy/mm}$ ,如果允许全息图光栅 结构的最高空间频率  $f_{max} = \frac{f_0}{2} = 1500 \text{ cy/}$ mm,则由图 2 知,传统的参、物光束共面记 录光路所能获得的被援场景视场角 $\theta_u$  < 71.5°;而采用参、物光束异面入射记录光路 所能获得的场景视场角 $\theta_u$  达 110°,甚至大 于 130°(当 $\alpha_R^* = 0$ ,  $\beta \le 20^\circ$ 时)。因此,为实 现 $\theta_M \ge 110^\circ$ 的广角大场景全息照相,必须采 用图 1 所示的改进型记录光路。

当 α<sub>n</sub><sup>\*</sup>=0, 而β=15°、30°、45° 时, 由(12) 式计算得参考光束异面正入射情形下, 广角 大场景全息图光栅结构的最高空间频率曲





图 4(a)与(b)分别为  $\alpha_R^* = 20^\circ$ ,  $\beta = 10^\circ$ ,

20°、30°、40°及 $\beta = 20°, \alpha_n^* = 0°$ 、10°、20°、30°、40°时,由(11)式计算所得的结果。

由上述计算结果可知,采用图1所示的 全息记录光路,不仅可以有效地压缩全息图 的带宽,使被摄场景的视场角得以扩展,而且 克服了同轴全息图再现时,零级光对全息像 的干扰。然而,当 $\alpha_{R}^{*}$ ,或 $\beta>30^{\circ}$ 时,不仅被 摄场景的视场角将显著减小, 而且将同时导 致全息图干涉条纹对比度的严重下降,从而 影响全息图的衍射效率与信噪比。此外,当 β角较小时,虽能进一步扩展视场角,可望  $\theta_{M} \ge 150^{\circ}$ , 但考虑到再现时能使零级与全息 像足以分开, β角又不宜取得太小。因此, 在 实验中必须谨慎选取记录参数(an, B), 使 场景视场角、全息图衍射效率及全息像的方 便观察得以理想的兼顾。 分析及实验表明, 当采用天津 I 型全息干版时,为获得 $\theta_{M} \ge$ 110°的广角大场景全息图,选取 $\alpha_R^*=0^\circ\sim$ 30°, β=15°~30° 较为适宜。

## 四、实 验

作者曾采用十束与参考光等光程的物光 分区照明场景的物光程补偿法(拍摄光路图 从略),选取记录参数  $\alpha_R^* \approx \beta \approx 20^\circ$ ,获得了场 景面积为  $100 \times 230$  cm<sup>2</sup>,景深为 230 cm 和视 场角达  $120^\circ$  的广角大场景全息图。 实验结 果如图 6 所示,图 5 为照相机直接对场景拍 摄的普通照片。实验所用光源为 L=150 cm, P=60 mW 的 He-Ne 激光器,相干长度约为 20 cm,记录介质为天津 I 型全息干版。

图 6(a)与(b)分别为相机对场景的左前 与右前部分拍摄的再现像照片,而图 6(c)与











图 6

(d)分别为相机对场景的后部及右中部拍摄的再现像照片。

作者感谢幸良梁、夏建刚和胡祖元同志的帮助。

1 Gates J W. J. Scient. Instrum., 1968; 1 (10): 989

- 2 Bjelkhagen H I. Proc. SPIE, 1977; 120: 122
- 3 于美文 et al. 光学全息及信息处理,国防工业出版社,

1984:6 高高高层网站营业长国总全层设计

• 144 •