文章编号: 1001-3806(2017)03-0328-04

# 双金属层表面等离子体共振传感器灵敏度优化

王志国<sup>1</sup>, 尹 亮<sup>1,2</sup>, 林承友<sup>1,2\*</sup>, 宣佳彬<sup>1</sup>, 叶 青<sup>2</sup>

(1.北京化工大学理学院,北京100029;2.中国科学院上海光学精密机械研究所上海市全固态激光器与应用技术重 点实验室,上海 201800)

**摘要:**为了优化表面等离子体共振传感器的灵敏度,基于薄膜光学理论,分析了银-金双金属层表面等离子体共振 传感器的反射率和灵敏度随金属薄膜厚度变化的规律。发现在满足共振角反射率小于1%的条件下,银膜和金膜厚度 存在一定的取值范围;在此厚度范围内,传感器的灵敏度随着金属薄膜(银膜与金膜)厚度的增大而提高,灵敏度增量最 大可达5°/RIU。结果表明,在保证一定共振角反射率的前提下,可通过增加双金属层中金属薄膜的厚度提高双金属层 表面等离子体共振传感器的灵敏度。

关键词: 传感器技术; 表面等离子体共振; 双金属层; 灵敏度 中图分类号: TP212.1 **文献标志码:** A **doi**:10.7510/jgjs.issn.1001-3806.2017.03.005

# Sensitivity optimization of bimetallic film surface plasmon resonance sensor

WANG Zhiguo<sup>1</sup>, YIN Liang<sup>1,2</sup>, LIN Chengyou<sup>1,2</sup>, XUAN Jiabin<sup>1</sup>, YE Qing<sup>2</sup>

(1. College of Science, Beijing University of Chemical Technology, Beijing 100029, China; 2. Shanghai Key Laboratory of All Solid-state Laser and Applied Techniques, Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Chinese Academy of Sciences, Shanghai 201800, China)

Abstract: To optimize the sensitivity of surface plasmon resonance (SPR) sensors, the reflectivity and sensitivity variances of bimetallic film SPR sensors with the change of silver-gold film thickness were studied based on thin film theory. The thickness of silver film and gold film had a certain range under the condition that resonance angle reflectivity was less than 1%. In the range of thickness, the sensitivity of bimetallic film SPR sensor increases with the increase of the thickness of silver film (or gold film). The increment of sensitivity was up to  $5^{\circ}$ /RIU. The results indicate that the sensitivity of bimetallic film SPR sensor can be improved by increasing the thickness of bimetallic film under the premise of certain resonance angle reflectivity.

Key words: sensor technique; surface plasmon resonance; bimetallic film; sensitivity

# 引 言

自 1983 年 NYLANDER 首次将 Kretschmann 棱镜 耦合型表面等离子体共振(surface plasmon resonance, SPR)传感器应用于生物分子检测<sup>[1]</sup>,棱镜型 SPR 传 感器以其灵敏度高和可实时检测等优点在生物医药、 食品安全、物理化学、环境检测等领域<sup>[24]</sup>得到了广泛 关注。而作为描述传感器特性的重要参量,灵敏度一 直是棱镜型 SPR 传感器特性研究的热点。

棱镜型 SPR 传感器的灵敏度一般与传感器结构 参量(如棱镜折射率、金属介电常数和厚度)及入射条

作者简介:王志国(1990-),男,硕士研究生,现主要从事 表面等离子体共振传感器的研究。

\*通讯联系人。E-mail:cylin@mail.buct.edu.cn 收稿日期:2016-05-03;收到修改稿日期:2016-05-13 件(如入射光波长)有关。研究表明,棱镜折射率越低,SPR 传感器灵敏度越高<sup>[5]</sup>。金属介电常数为纯虚数时表面等离子波耦合作用最强,并且对于每个入射光波长,金属厚度存在一个最佳值<sup>[6]</sup>。在特定波长范围内,入射光波长越小,SPR 传感器灵敏度越高<sup>[7]</sup>。近期研究发现,通过改变 SPR 传感器的结构可以提高灵敏度。如周期性金属结构<sup>[8]</sup>、光栅结构<sup>[9]</sup>、光纤结构<sup>[10]</sup>以及在金属表面加载介质层构成波导结构等均可实现灵敏度的提高<sup>[11-12]</sup>。2008年,ABDULHALIM等人发现在金属层上加载硅介质可以提高传感器的灵敏度<sup>[13]</sup>,并于 2010年通过计算多层膜的场分布,解释了灵敏度提高的物理机制<sup>[14]</sup>。

银-金双金属层结构 SPR 传感器通过在银薄膜表面上增镀金薄膜,可使 SPR 传感器同时具有单层银膜 传感器高分辨率以及单层金膜传感器稳定化学特性的 优点。2002 年,WU 等人分析比较了单层银膜、单层金 膜和双金属结构的灵敏度特性<sup>[15]</sup>。2006 年,ONG 和

基金项目:国家自然科学基金资助项目(11547183);上海 市全固态激光器与应用技术重点实验室开放基金资助项目 (ADL-2014003)

YUAN 等人通过优化金属层的厚度,从理论和实验上 证实了双金属层结构可获得较高的灵敏度和结构稳定 性<sup>[16-17]</sup>。2011 年,CHEN 等人发现将银-金双金属层应 用于商业 SPR 仪器中,获得了更高的品质因子以及更 稳定的性能<sup>[18]</sup>。2014 年,KIM 等人在银-金双金属层 上加入周期性小孔研制了一种完美吸收的表面等离子 体晶体结构传感器<sup>[19]</sup>。但目前为止,对双金属层结构 SPR 传感器灵敏度随金属厚度变化的规律研究尚鲜见 相关报道。

本文中基于薄膜光学理论,首先通过分析银-金双 金属层 SPR 传感器的反射率随银-金薄膜厚度的变化 规律,得到了共振角处反射率小于0.01 时银和金薄膜 厚度的取值范围;其次,通过研究该厚度取值范围内传 感器灵敏度的变化规律,提出了一种优化双金属结构 SPR 传感器灵敏度的方法。

## 1 双金属层 SPR 传感器理论模型

双金属层 SPR 传感器的结构如图 1 所示。考虑入 射光波长为 633nm 的情况, BK7 玻璃棱镜折射率  $n_0 =$ 1.51509, 银膜的介电常数  $\varepsilon_{Ag} = -17.81 + 0.676i^{[16]}$ , 金膜的介电常数  $\varepsilon_{Au} = -10.98 + 1.464i$ , 待测样品折 射率为  $n_s = 1.33$ , 图中  $\theta_i = \theta_r$  分别代表光波的入射角 以及反射角。



Fig. 1 Schematic of bimetallic film Kretschmann SPR sensor

根据薄膜光学理论,双金属层 SPR 传感器结构可 视为图 2 所示的等效双层膜模型,其中银膜的折射率 和厚度分别为 n<sub>1</sub> 和 d<sub>1</sub>,金膜的折射率和厚度分别为 n<sub>2</sub> 和 d<sub>2</sub>。

考虑 p 偏振光入射的情况,基于菲涅耳公式,可得 到入射界面与出射界面电场强度( $E_0 = E_3$ )及磁场强 度( $H_0 和 H_3$ )之间的关系式:

$$\begin{bmatrix} E_0 \\ H_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\delta_1 & i\sin\delta_1/\eta_1 \\ i\eta_1 in\delta_1 & \cos\delta_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos\delta_2 & i\sin\delta_2/\eta_1 \\ i\eta_2 in\delta_2 & \cos\delta_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_3 \\ H_3 \end{bmatrix}$$
(1)





由于入射介质的等效导纳  $Y = H_0/E_0$ ,并且  $H_3/E_3 = \eta_3$ ,则:

$$E_{0}\begin{bmatrix}1\\Y\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\cos\delta_{1} & \sin\delta_{1}/\eta_{1}\\i\eta_{1}\sin\delta_{1} & \cos\delta_{1}\end{bmatrix} \times \begin{bmatrix}\cos\delta_{2} & \sin\delta_{2}/\eta_{1}\\i\eta_{2}\sin\delta_{2} & \cos\delta_{2}\end{bmatrix}\begin{bmatrix}1\\\eta_{3}\end{bmatrix}E_{3}$$
(2)

因此,双层膜系的特征矩阵可以写成:

$$\begin{bmatrix} 1\\ Y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\delta_1 & i\sin\delta_1/\eta_1 \\ i\eta_1 \sin\delta_1 & \cos\delta_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos\delta_2 & i\sin\delta_2/\eta_1 \\ i\eta_2 \sin\delta_2 & \cos\delta_2 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1\\ \eta_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B\\ C \end{bmatrix}$$
(3)

式中,B与C为表征薄膜系统光学特性的参量。

而整个薄膜系统对入射光波的能量反射率为:

$$R = \left| \frac{\eta_0 B - C}{\eta_0 B + C} \right|^2 \tag{4}$$

式中, $\eta_0$  是入射介质的导纳。

另外,在角度调制情况下,若 $\theta_e$ 代表 SPR 传感器 最低反射率对应的角度(称为共振角),则传感器的灵 敏度  $S_{\theta}$  通常定义为共振角的变化值  $\Delta \theta_e$  与样品折射 率射率的变化值  $\Delta n_s$  的比值,即:

$$S_{\theta} = \Delta \theta_{\rm c} / \Delta n_{\rm s} \tag{5}$$

## 2 理论模拟结果与分析

### 2.1 双金属层厚度的优化

反射谱共振峰棱镜型 SPR 传感器实现有效检测的前提条件是表面等离子体共振峰明显,即共振峰峰 值反射率尽可能小,因此,本文中首先研究了不同金属 厚度下,银-金双金属层 SPR 传感器共振角处的反射率 *R*<sub>e</sub>,如图 3 所示。其中银膜厚度 *d*<sub>1</sub> 和金膜厚度 *d*<sub>2</sub> 取



Fig. 3 Contour map of reflectivity  $R_{\rm c}$  at resonance angle vs. silver-gold thickness

值范围均为 0nm ~ 50nm。在保证共振峰峰值尽可能 低(*R*<sub>e</sub> < 0.01)的前提下,银-金双金属层厚度取值存在 一个范围,如图 3 中阴影部分所示,代表 *R*<sub>e</sub> < 0.01 的 区域。

图 4 为满足  $R_c < 0.01$  条件时,双金属层中金膜厚 度取值带宽  $\Delta d_2$  随银膜厚度  $d_1$  的变化曲线以及双金 属层中银膜厚度取值带宽  $\Delta d_1$  随金膜厚度  $d_2$  的变化 曲线。由图可知,  $\Delta d_2$  随银膜厚度  $d_1$  的增大而减小, 而  $\Delta d_1$  随金膜厚度  $d_2$  的增大几乎保持不变。例如,当  $d_1$  从 0nm 增加到 40nm 时,  $\Delta d_2$  从 5. 1nm 减小到 2.9nm;  $\pi d_2$  从 0nm 增加到 40nm 时,  $\Delta d_1$  始终维持在 4.5nm 左右。



Fig. 4 a—thickness bandwidth of Au film  $\Delta d_2$  vs. thickness of Ag film  $d_1$ when  $R_c < 0.01$  b— thickness bandwidth of Ag film  $\Delta d_1$  vs. thickness of Au film  $d_2$  when  $R_c < 0.01$ 

#### 2.2 双金属层 SPR 的灵敏度特性

为了研究银-金双金属层传感器的灵敏度特性,本 文中计算出了该结构传感器灵敏度随银膜厚度 d<sub>1</sub> 和 金膜厚度  $d_2$  变化的等高线图,如图 5 所示。其中  $d_1$ 和  $d_2$  的取值范围与图 3 中一致,虚线框部分与图 3 阴 影部分一致,代表  $R_c$  < 0.01 的薄膜厚度区域。



Fig. 5 Contour map of sensitivity S of bimetallic film SPR sensor vs. thicknesses of Ag and Au films (  $d_1$  –  $d_2$  )

由图 5 可知,当双金属层 SPR 传感器中金属薄膜 厚度变化时,传感器灵敏度变化范围为:40°/RIU ~ 170°/RIU(这里用°/RIU 作为灵敏度的单位,它表示在 1 个折射率变化单位内共振角的变化值)。由于共振 角处反射率越高 SPR 传感器性能越差,因此,仅考虑 满足 R<sub>e</sub> <0.01 条件下传感器的灵敏度特性,即图 5 中 虚线框区域。从图 5 虚线框区域可以看出,在同一银 膜(或金膜)厚度下,传感器灵敏度随着金膜(或银膜) 厚度的增加而升高(2°/RIU ~ 5°/RIU),因此,可以通 过选择 R<sub>e</sub> <0.01 虚线框区域部分上边缘线对应的双 金属膜厚度值,提高双金属层 SPR 传感器的灵敏度。

图 6 中给出了在样品折射率为 1.325 和 1.335 时,两种不同银-金薄膜厚度组合下双金属层 SPR 传感 器的共振峰曲线。其中第 1 组银-金薄膜厚度组合为 30nm~14.1nm(双金属层结构 I),可实现共振角处 反射率最小值。第 2 组取银膜厚度 30nm 时,图 5 中 虚线框区域上边缘线对应的银-金厚度组合 30nm~ 16.1nm(双金属层结构 II)。当折射率改变时,共振角 的变化值如表 1 所示。双金属层结构 I,当样品折射 率从 1.325 变为 1.335 时,共振角从 70.0096°变为了



Fig. 6 Relationship between reflectivity of bimetallic film SPR sensors and  $\theta$  with two different thickness combinations

Table 1  $\theta_c$  and  $S_{\theta}$  of two configurations  $S_{\theta}/(\circ \cdot$ configurations  $\theta_{c,1}/(\circ)$  $\theta_{c,2}/(\circ)$  $RIU^{-1}$ ) bimetallic layer I 70.0096 71.3538 134.4231  $(d_1 = 30 \text{ nm}, d_2 = 14.1 \text{ nm})$ bimetallic layer II 70.275 71.6538 137.8846  $(d_1 = 30 \text{nm}, d_2 = 16.1 \text{nm})$ 

71.3538°,对应的灵敏度值为 134.4231°/RIU;双金属 层结构 II,对应相同的样品折射率变化,共振角从 70.275°变为71.6538°,对应的灵敏度为 137.8846°/ RIU。相比双金属层结构 I,双金属层结构 II 的 SPR 传感器在保证共振峰反射率峰值小于 0.01 的前提下, 通过适当提高金膜厚度,灵敏度提高了 3.4615°/RIU。 由此可见,在保证传感器低共振角反射率特性的前提 下,可通过适当提高金属薄膜的厚度来提高传感器的 灵敏度。

#### 3 结 论

在保证共振峰反射率 *R*。<0.01 前提下,银-金双 金属层 SPR 传感器的银膜和金膜厚度取值存在一定 的取值范围,并且金膜厚度的取值范围随着传感器中 银膜厚度的增大而减小,而银膜厚度的取值范围随传 感器中金膜厚度的增大几乎保持不变;同时,双金属层 SPR 传感器的灵敏度随金属薄膜(金膜与银膜)厚度 的增加而提高。因此,可通过适当提高双金属层 SPR 传感器中的金属薄膜的厚度来实现其灵敏度的优化。

#### 参考文献

- NYLANDER C, BO L, LIND T. Gas detection by means of surface plasmon resonance [J]. Sensors and Actuators, 1982, 3(82): 79-88.
- [2] MALIC L, CUI B, VERES T, et al. Enhanced surface plasmon resonance imaging detection of DNA hybridization on periodic gold nanoposts[J]. Optics Letters, 2007, 32(21): 3092-3094.
- [3] SHANKARAN D R, GOBI K V, MIURA N. Recent advancements in surface plasmon resonance immunosensors for detection of small molecules of biomedical, food and environmental interest[J]. Sensors and Actuators: Chemical, 2007, B121(1): 158-177.
- [4] HOMOLA J. Present and future of surface plasmon resonance biosensors [J]. Analytical and Bioanalytical Chemistry, 2003, 377 (3): 528-539.
- [5] GUPTA G, KONDOH J. Tuning and sensitivity enhancement of surface plasmon resonance sensor[J]. Sensors and Actuators: Chemical,

2007, B122(2): 381-388.

- [6] LECARUYER P, CANVA M, ROLLAND J. Metallic film optimization in a surface plasmon resonance biosensor by the extended Rouard method[J]. Applied Optics, 2007, 46(12): 2361-2369.
- [7] HOMOLA J, KOUDELA I, YEE S S. Surface plasmon resonance sensors based on diffraction gratings and prism couplers: sensitivity comparison[J]. Sensors and Actuators: Chemical, 1999, B54(1/ 2): 16-24.
- [8] ALLEYNE C J, KIRK A G, MCPHEDRAN R C, et al. Enhanced SPR sensitivity using periodic metallic structures [J]. Optics Express, 2007, 15(13): 8163-8169.
- [9] HU C. Surface plasmon resonance sensor based on diffraction grating with high sensitivity and high resolution [J]. Optik—International Journal for Light and Electron Optics, 2011, 122(21): 1881-1884.
- [10] SHUKLA S, SHARMA N K, SAJAL V. Sensitivity enhancement of a surface plasmon resonance based fiber optic sensor using ZnO thin film: a theoretical study [J]. Sensors and Actuators: Chemical, 2015, B206(23): 463-470.
- [11] BENKABOU F, CHIKHI M. Theoretical investigation of sensitivity enhancement in dielectric multilayer surface plasmon sensor [J]. Physica Status Solidi: Applied Research, 2014, A211(3): 700-704.
- [12] FU Y L, KONG L G, FU J, et al. Surface plasmon resonance optical sensor by using a Ag-SnO<sub>2</sub> thin film layer[J]. Laser Technology, 2007, 31(3):250-252 (in Chinese).
- [13] LAHAV A, AUSLENDER M, ABDULHALIM I. Sensitivity enhancement of guided-wave surface-plasmon resonance sensors [J]. Optics Letters, 2008, 33(21): 2539-2541.
- [14] SHALABNEY A, ABDULHALIM I. Electromagnetic fields distribution in multilayer thin film structures and the origin of sensitivity enhancement in surface plasmon resonance sensors [J]. Sensors and Actuators: Physical, 2010, A159(1): 24-32.
- [15] WU S, HO H. Sensitivity improvement of the surface plasmon resonance optical sensor by using a gold-silver transducing layer[C]// Proceedings of Electron Devices Meeting. New York, USA: IEEE, 2002: 63-68.
- [16] ONG B H, YUAN X, TJIN S C, et al. Optimised film thickness for maximum evanescent field enhancement of a bimetallic film surface plasmon resonance biosensor[J]. Sensors and Actuators: Chemical, 2006, B114(2): 1028-1034.
- [17] YUAN X, ONG B, TAN Y, et al. Sensitivity-stability-optimized surface plasmon resonance sensing with double metal layers [J]. Journal of Optics, 2006, A8(11): 959-963.
- [18] CHEN Y, ZHENG R, ZHANG D, et al. Bimetallic chips for a surface plasmon resonance instrument [J]. Applied Optics, 2011, 50 (3): 387-391.
- [19] KIM S. Nearly perfect absorption by bimetallic surface plasmonic crystal and its application as sensor[J]. IEEE Photonics Technology Letters, 2014, 26(12): 1259-1262.