文章编号:1001-9014(2004)05-0431-05

一种新颖的蝴蝶结形缺陷接地结构微带线

刘海文^{1,2}, 李征帆¹, 孙晓玮², 程知群², 钱 蓉², 张 丹² (1.上海交通大学电子工程系,上海 200030;2.中国科学院上海微系统与信息技术研究所,上海 200050)

摘要:提出一种新颖的蝴蝶结形缺陷接地结构(DGS)微带线,分析了该成带线的带阻特性和慢波特性,同时考虑气带线损耗,建立了该微带线的等效电路模型及其参数提取,并分析了蝴蝶结形 DGS 结构变化对阻带特性的影响,最后将该 DGS 结构应用于紧凑结构低通滤波器的设计,模拟结果与实验结果吻合较好,验证了所提结构的可靠性, 关键 词:缺陷接地结构;微带线;阻带;慢波结构;低通滤波器 中图分类号:TN45;TN713 文献标识码:A

NOVEL BUTTERFLY SHAPE DEFECTED GROUND STRUCTURE FOR MICROSTRIPLINE

LIU Hai-Wen^{1,2}, LI Zheng-Fan¹, SUN Xiao-Wei² CHENG Zhi-Qun², QIAN Rong², ZHANG Dan²

(1. Department of Electronic Engineering, Shanghai Jiao Tong University, Shanghai 200030, China

2. Shanghai Institute of Microsystem and Information Technology, Chinese Academy of Sciences,

Shanghai 200050, China)

Abstract: A novel butterfly shape defected ground structure for microstrip line was proposed. Its band-gap characteristics and slow-wave characteristics were discussed. Including the transmission loss, equivalent circuit modeling for the proposed microstrip line was built and its parameters were extracted. The effects of DGS dimensions on stop-band characteristics were presented. Furthermore, a compact DGS low-pass filter was designed and measured. The validity of the DGS filter is verified by the agreement between simulated and measured results.

Key words; defected ground structure; microstrip line; stop band; slow-wave structure; low-pass filter

引言

自 1999 年韩国学者 J. I. Park 等人^{11.2} 提出缺 陷接地结构(Defected Ground Structure,简称 DGS) 以来,DGS 结构逐渐成为微波毫米波电路设计领域 的一个研究热点.和光子带隙结构(Photonic Bandgap,简称 PBG)类似,DGS 结构也是通过在电路的 接地板上刻蚀出缺陷图案,以改变电路衬底材料有 效介电常数的分布,从而改变微带线的有效电感和 有效电容,使得由 DGS 结构构成的微带线具有慢波 特性和带阻特性. 然而,PBG 结构在光学领域中由 于其尺寸极小造成加工难度很大,因而应用受限;而 在微波毫米波电路中,PBG 结构往往达到厘米级甚 至分米级,尺寸过大,在单片集成电路实际应用中也 面临一定的困难³⁻⁶。

和 PBG 结构比较, DGS 结构仅由 1 个缺陷单元 构成, 它的带隙中心频率仅由该缺陷单元结构决定, 而 PBG 结构是由若干个缺陷单元组成的缺陷阵列 构成, 它的带隙中心频率由缺陷阵列间距、排列方式 和几何结构等诸多因素决定.因此, DGS 结构具有 结构简单, 易于电磁场理论分析和等效电路建模分 析, 更适于集成电路实际应用的显著优点.近几年, 国内外学者已将 DGS 结构广泛应用于微波毫米波 电路设计, 如提高天线性能、抑制高次谐杂波⁷、增 加功率放大器和振荡器的输出功率^[8,9]、降低振荡 器的相位噪声^[10]、构造凑致结构电路^[11]等方面.

经典 DGS 结构的缺陷单元,其图案由 2 个正方 形和它们之间的 1 个长方形缝隙组成,形状酷似

收稿日期:2003-06-17,修回日期:2004-06-20

Received date: 2003 - 06 - 17, revised date: 2004 - 06- 20

基金项目:国家863高科技计划资助项目(2002AA135270);中国科学院重大资助项目(KGCX1-SW-10);上海市应用材料研究与发展基金资助项目(0109)

作者简介:刘海文(1975-),男,湖南邵阳人,博士研究生.主要从事研究微波集成电路.



图 1 蝴蝶结形 DGS 结构微带线示意图 Fig. 1 Schematic view of microstrip line with butterflyshaped DGS

"哑铃"状^[2].本文提出用扇形取代正方形,构造出 形如蝴蝶结形的 DGS 缺陷单元,并应用于微带线的 设计.该 DGS 缺陷单元具有 3 个调整要素,即扇形 半径 L、扇形夹角 θ 和连接 2 个扇形的缝隙宽度 g. 本文首先分析了蝴蝶结形 DGS 结构微带线的带阻 特性和慢波特性,对该微带线进行等效电路建模和 参数提取,并分析了蝴蝶结形 DGS 结构改变对阻带 特性的影响.文末给出了 DGS 结构在低通滤波器的 应用实例.

1 蝴蝶结形 DGS 结构微带线的设计

本文提出的蝴蝶结形 DGS 结构微带线如图 1 所示. 虚线部分为蝴蝶结形 DGS 结构,用普通光刻 工艺刻蚀在介质下面的接地板上. 蝴蝶结形 DGS 结 构由扇形半径 L、扇形夹角 θ 和连接 2 个扇形的缝 隙宽度 g 决定,该缝隙的高度固定为 w. 选取介质材 料厚度 h 为 0.254 mm,介电常数 ε_r 为 2.22. 介质上 面是 50 Ω 的微带线,线宽 w 为 0.8 mm.

2 蝴蝶结形 DGS 结构微带线的特性分析

DGS 结构是通过在电路的接地板上刻蚀出缺 陷图案的,由于这些缺陷的存在,改变了电路衬底材



图 2 蝴蝶结形 DGS 结构微带线的传输特性(a) 8 参数 的幅度特性(b) 8 参数的相位特性

Fig. 2 Transmission characteristics of the microstrip line with butterfly-shaped DGS (a) magnitude of simulated S-parameters (b) phase of simulated S-parameters

料有效介电常数的分布,从而改变了微带线的电磁场分布,微带线的有效电感和有效电容,进而使得由 DGS 构成的微带线表现出慢波特性和带阻特性.

2.1 DGS 微带线的传输特性

和 PBG 结构的复杂缺陷阵列相比,仅有一个缺 陷单元的 DGS 结构微带线表现出明显的带阻特性. 图 1 中的蝴蝶结形 DGS 结构,取其扇形半径 *L* 为 1.5mm、扇形夹角 θ 为 60°,缝隙的宽度 g 为0.4mm. 采用 Ansoft 公司的 Ensemble 8.0 电磁场仿真软件中 的 MOM 算法对该蝴蝶结形 DGS 结构微带线传输特 性进行模拟计算,结果如图 2 所示.

图 2(a)给出了蝴蝶结形 DGS 结构微带线具有 良好的带阻特性,图 2(b)给出其相移特性,表明该

表1 不同尺寸 DGS 微带线的带阻特性对比(ε, =2.22, h = 0.254mm)

Table 1	Comparative Study	for stop-band	characteristics	of DGS micros	trip line with	different dimensions
A MILTAN A	comparative oraci	tor orop bane	enne werer forred	or boo meetoo	and and and	different differention

DCS D:	$L = 1.5 mm$, $\theta = 60^{\circ}$			$g = 0.4 \mathrm{mm}, \theta = 60^{\circ}$		L = 1.5 mm, g = 0.4 mm	
DG5 Dimensions	$g = 0.2 \mathrm{mm}$	g = 0.4 mm	g = 0.6mm	$L = 1 \mathrm{mm}$	$L = 3 \mathrm{mm}$	$\theta = 30^{\circ}$	$\theta = 90^{\circ}$
$f_a(GHz)$	25.48	33.50	40.71	47.82	12.30	44.51	24.46
$f_c(GHz)$	15.30	18.36	20.40	25.46	7.35	24.45	13.31
$S_{21max}(dB)$	-25.8	-24.5	-23.2	- 22.7	-22.6	-23.0	-25.8
$L_{r}(nH)$	0.6652	0.6065	0.5843	0.4479	1.3922	0,4545	0.8710
C_r (\mathbf{p}^{F})	0.0587	0.0372	0.0262	0.0247	0.1203	0.0281	0.0503
$R_r(\Omega)$	2172	1675	1380	1279	1365	1358	1856



图 3 DGS 结构微带线的传输损耗 Fig. 3 Transmission loss of the microstrip line with DGS



图 4 DGS 结构微带线的等效电路模型 Fig. 4 Equivalent circuit model for the microstrip line with

DGS



图 5 DGS 结构微带线的模拟结果

Fig. 5 Simulated results for the microstrip line with DGS

微带线结构是一个慢波结构,可用于构造紧凑的微 波毫米波电路结构.

图 2(a)中,设透射波 S_{21} 的幅度为 T,反射波 S_{22} 的幅度为 R,则对于一入射波,由能量守恒定理可知,它的传输损耗(Loss)可以表示为

$$Loss = 1 - T^2 - R^2.$$
(1)

基于图 2(a)提供的数据,该微带线传输损耗情况如图 3 所示.由图中可以看出,40GHz 以下,损耗小于 0.2.

2.2 DGS 结构微带线的等效电路模型及其参数提取

将蝴蝶结形 DGS 缺陷单元看成二部分,一部分



图 6 缝隙的宽度 g 对阻带特性的影响

Fig. 6 Effect of gap distance (g) on stop-band characteristics



图 7 扇形半径 L 对阻带特性的影响

Fig. 7 Effect of sector's radius (L) on stop-band characteristics



图 8 扇形夹角 θ 对阻带特性的影响

Fig. 8 Effect of sector's angle (θ) on stop-band characteristics

是蝴蝶结中2个扇形构成的缺陷面积,它的作用等效为微带线的有效电感,另一部分是蝴蝶结中两个扇形之间缝隙构成的缺陷面积,它的作用等效为微带线的有效电容.这就是文献¹¹提出的用 *LC* 电路 来等效 DGS 微带线的模型,但是,该模型没有将微带线损耗考虑进去,因此,在带隙中心频率*f*。处,电磁场仿真结果与电路仿真结果误差较大.为了更好的将 DGS 结构应用于电路 CAD 中,本文将微带线损耗这一因素考虑进来,提出用 *LCR* 电路模型来等



图 9 低通滤波器示意图 Fig. 9 Schematic view of proposed low-pass filter



图 10 低通滤波器的传输特性 Fig. 10 Transmission characteristics of the proposed lowpass filter

效 DGS 结构微带线,如图 4 所示,LC 表示产生带阻 特性的谐振网络,R 反映微带线损耗.由图 2(a)的 电磁场仿真结果与原型滤波器模型拟合^[2],可以得 到

$$C_r = \frac{f_c}{2Z_0} \cdot \frac{1}{2\pi (f_0^2 - f_c^2)},$$
(2)

$$L_r = \frac{1}{4\pi^2 f_0^2 C_r}.$$
 (3)

其中, f_0 和 f_e 分别为带隙中心频率和 – 3dB 处频率, Z_0 取为 50 Ω .

采用 Agilent 公司的 ADS2002 电路仿真软件优 化 *R*,优化目标是使 *LCR* 电路模拟结果和图 2(a)的 电磁场模拟结果(EM)在带隙中心频率处的|*S*₂₁|相 等.经计算,*R*优化值为 1675Ω.结果如图 5 所示,两 种模拟结果吻合较好,验证了所提模型的有效性.

2.3 DGS 结构改变对阻带特性的影响

下面我们来考察蝴蝶结形 DGS 结构各要素,即 扇形半径 L、扇形夹角 θ 和连接两个扇形的缝隙宽 度 g 对阻带特性的影响.

1) 缝隙宽度 g 的影响

基于图1所示的蝴蝶结形 DGS 结构,取其扇形

半径 L 为 1.5 mm、扇形夹角 θ 为 60°. 改变缝隙的宽 度 g,分别取 g = 0.2 mm, 0.4 mm 和 0.6 mm, 对应的 DGS 结构微带线传输特性如图 6 所示,此时,对应的 带隙中心频率 f_0 分别为 25.48 GHz, 33.50 GHz 和 40.71 GHz. 由此可见, g 对带隙中心频率 f_0 影响较 大,并且,随着 g 的增加, f_0 相应提高.这是因为,缝 隙的宽度 g 增加,等效于微带线的有效电容减小,对 于 LC 谐振网络而言,其谐振频率(即阻带带隙中心 频率)也相应的提高.

2)扇形半径L的影响

基于图 1 所示的蝴蝶结形 DGS 结构,取其缝隙 宽度 g 为 0.4mm、扇形夹角 θ 为 60°.改变扇形半径 L,分别取 L = 1mm, 1.5mm 和 3mm,对应的 DGS 结 构微带线传输特性如图 7 所示,此时,对应的带隙中 心频率 f_0 分别为 44.51GHz, 33.50GHz 和 24. 46GHz.由此可见, L 对带隙中心频率 f_0 影响也比较 大,并且,随着 L 的增加 f_0 相应降低.这是因为,扇 形半径 L增加,缺陷面积增大,这等效于微带线的有 效电感增加,对于 LC 谐振网络而言,其谐振频率 (即阻带带隙中心频率)也相应的降低.

3) 扇形夹角 θ 的影响

基于图 1 所示的蝴蝶结形 DGS 结构,取其扇形 半径 L 为 1.5mm、缝隙宽度 g 为 0.4mm.改变扇形 夹角 θ ,分别取 θ = 30°,60°和 90°,对应的 DGS 结构 微带线传输特性如图 8 所示,此时,对应的带隙中心 频率 f_0 分别为 47.82GHz,33.50GHz 和 12.30GHz. 由此可见, θ 对带隙中心频率 f_0 影响显著,并且,随 着 θ 的增加 f_0 相应降低.这是因为,扇形半径 θ 增 加,缺陷面积增大,这等效于微带线的有效电感增 加,对于 LC 谐振网络而言,其谐振频率(即阻带带 隙中心频率)也相应的降低.

综上所述,可以通过改变蝴蝶结形 DGS 结构的 L,θ和g,来实现不同要求的带隙中心频率.不同尺 寸的 DGS 的带阻特性总结于表 1 所列.由表 1 可看 出,DGS 结构尺寸对阻带深度影响不大.

3 应用实例

我们利用蝴蝶结形 DGS 结构设计制作了一个 低通滤波器,如图 9 所示.所用介质材料和 DGS 结 构和图 1 所示一致.图 9 中 2 个 DGS 结构尺寸均取 为:扇形半径 L = 1.5 mn、扇形夹角 $\theta = 60^{\circ}$,缝隙的 宽度 g = 0.4 mm.而微带线为一个十字形结构,由传 输线理论可知,小于 1/4 导引波长的开路短截线表 现为容性.这里, α 取为 0.8 mm, b 取为 1.75 mm. 该 滤波器传输特性的电磁场模拟结果和实测结果如图 10 所示,在 0.1~7.9GHz 低通频带内,具有良好的 低通滤波特性,带内波纹起伏小于0.01dB. 而在 8~ 40GHz 高阻频带内、在 35GHz 附近, $|S_{21}|$ 最大值为 –15dB. 通过合理设计 DGS 结构和十字形短截线的 尺寸,可以使得阻带内 $|S_{21}|$ 更小,从而满足实际应 用.测试设备:HP8722D 矢量网络分析仪(工作频段 为 0.5~40GHz)与计算机主机、Cascade 探针台、 XJ4810 图示仪.

4 结语

本文提出一种新颖蝴蝶结形 DGS 结构的微带 线,分析了该微带线的传输特性,建立该微带线的等 效电路模型,并分析了蝴蝶结形 DGS 结构参数对阻 带特性的影响.最后,将蝴蝶结形 DGS 结构应用于 低通滤波器的设计.DGS 结构的阻带特性和慢波特 性,可用于谐波抑制、去嗓、构造紧凑和新颖电路结 构等方面,因此,DGS 结构在微波毫米波单片集成 电路(MMIC)、低温共烧陶瓷(LTCC)多层微波电路 等领域中具有广泛的应用前景.

REFERENCES

- [1] Park J I, Kim C S, Kim J, et al. Modeling of a photonic bandgap and its application for the low-pass filter design [A]. Asia-Pacific Microwave Conference. Singapore: 1999, 2: 331-334.
- [2] Dal A, Park J S, Kim C S, et al. A design of the low-pass filter using the novel microstrip defected ground structure
 [J]. IEEE Trans. Microwave Theory and Techniques. 2001,

49(1): 86--93.

- [3] YAN Dun-Bao, YUAN Nai-Chang, FU Yun-Qi, et al. Research on 1-D and 2-D PBG structure based on FDTD method[J]. J. Infrared Millim. Waves(闫敦豹、袁乃昌、付云起,等. 基于 FDTD 的 1-D 和 2-D PBG 结构的研究. 红外 与毫米波学报), 2002, 21(4): 281-284.
- [4] LIU Hai-Wen, LI Zheng-Fan, SUN Xiao-Wei, et al. A novel photonic band-gap microstrip structures for low-pass filters of wide stop-band[J]. Microwave and Optical Tech. Letters, 2003, 37(6): 470-472.
- [5] Rumsey I, May M P, Kelly P K. Photonic bandgap structure used as filters in microstrip circuits [J]. *IEEE Micro*wave and Guided Wave Letters, 1998, 8(10): 336-339.
- [6] Kim T, Seo C. A novel photonic bandgap structure for lowpass filter of wide stopband [J]. *IEEE Microware and Guided Wave Letters*, 2000, 10(1): 13-15.
- [7] Insik Chang, Bomson Lee. Design of defected ground structures for harmonic control of active microstrip antenna [J]. *IEEE Antennas and Propagation Society International Sympo*sium, 2002, 2(2): 852-855.
- [8] Lim J S, Kim H S, Ahn D, et al. A power amplifier with efficiency improved using defected ground structure [J]. *IEEE Microwave and Wireless Components Letters*, 2001, 11 (4): 170---172.
- [9] LIU Hai-Wen, SUN Xiao-Wei, CHENG Zhi-Qun, et al. A VCO with output power improved using defected ground structure [J]. Microwave and Optical Tech. Letters, 2003, 38 (4): 260-263.
- [10] Lee Y T, Lim J K, Park J S, et al. A novel phase noise reduction technique in oscilator using defected ground structure[J]. IEEE Microwave and Wireless Components Letters, 2002, 12(2): 39-41.
- [11] LIM J S, PARK J S, LEE Y T, et al. Application of defected ground structure in reducing the size of amplifiers
 [J]. IEEE Microneave and Wireless Components Letters, 2002, 12(7): 261-263.

(上接第 430 页) 叶绿素 Ch1 散射对反射率 R 的影 响可用线性项 Ch1 来表示; 悬浮物的影响可用线性 项 SS(当 SS < 100mg/L) 或对数线性项 ln(SS + 1) 来 表示.

污染物浓度对水面反射率影响大致地可划分为:叶绿素散射作用主要体现在 704nm 以上波段,吸收作用主要体现在 400 ~ 520nm 和 575 ~ 690nm 波段,悬浮物的散射作用在 500 ~ 800nm 表现比较明显.

REFERENCES

 [1] Nanjing Institute of Geography and Lake, Chinese Academy of Sciences. *Review of Chinese Lakes* [M]. Beijing: Science Press (中国科学院南京地理与湖泊研究所. 中国湖泊概 论. 北京:科学出版社), 1989.

- [2] JIN Xiang-Can, LIU Hong-Liang, TU Qing-Ying. et al. The Eutrophic State of Chineses Lakes [M]. Beijing: Chinese Environmental Science Press (金相如,刘鸿亮,屠清瑛, 等.北京:中国湖泊富营养化,中国环境科学出版社), 1990.
- [3] Shanghai Institute of Technical Physics, Chinese Academy of Sciences. Symposium of Water and Continuable Develompent[C].(中科院上海技术物理所.水与可持续发展论 文集), 1999.
- [4] WEI Fu-Sheng. Manual of Water and Waste Water Monitoring Methods [M]. Beijing: Chinese Environmental Science Press (魏复盛.水和废水监测方法指南.北京:中国环境 科学出版社), 1990.
- [5] Chinese National Standard. The Environmental Quality Standard of Surface Water[S]. (中华人民共和国国家标 准. 地面水环境质量标准), GB3838-2002.
- [6] National Environmental Bureau. Technical Criterion of Environmental Quality Reports[R]. (国家环保局环监字(91) 092 号文.环境质量报告书编写技术规定), 1991.