沟槽型发射极SiGe异质结双极 晶体管新结构研究^{*}

刘静 武瑜 高勇

(西安理工大学电子工程系,西安 710048)

(2014年3月26日收到;2014年4月25日收到修改稿)

提出了一种沟槽型发射极 SiGe 异质结双极晶体管新结构.详细分析了新结构中沟槽型发射极的引入对 器件性能的影响,并对其机理进行研究.新型发射极结构通过改变发射极电流路径使电阻分区并联,在不增 大结电容的前提下,有效减小发射极电阻,提高器件的频率特性.结果表明,新结构器件的截止频率和最大振 荡频率分别增加至 100.2 GHz 和 134.4 GHz,更重要的是沟槽型发射极结构的引入,在提高器件频率特性的同 时,不会降低器件的电流增益,也不会增加结电容,很好实现了频率特性、电流增益和结电容之间的折中.对 沟槽型发射极进行优化设计,改变侧墙高度和侧墙宽度.沟槽型发射极电阻不受侧墙高度改变的影响,频率 性能不变;侧墙宽度增加,频率性能降低.

关键词: SiGe 异质结双极晶体管, 沟槽型发射极, 发射极电阻
 PACS: 85.30.Pq, 85.30.De, 73.40.Lq
 DOI: 10.7498/aps.63.148503

1引言

近几年, SiGe 异质结双极晶体管 (SiGe HBT) 性能的改善从未间断. 21世纪初 SiGe HBT 的频率 就已经超过 300 GHz. 在 2010年, 其最大振荡频率 (f_{max}) 就已经达到了 500 GHz, 有朝"THz" 迈进的 趋势^[1-6]. 这些成果驱使 SiGe HBT 技术向通信系 统、医疗、公共安全、图像系统等应用方向不断扩 展. SiGe HBT 性能的不断进步, 主要基于以下几 个方面: 1) 新型器件结构的提出; 2) 器件寄生参 数的调整; 3) 材料特性的提高; 4) 器件工艺的改善 等^[7-14]. 随着器件尺寸的缩小, SiGe HBT 高频特 性更加优化, 性能更好. 但其复杂的工艺和昂贵的 成本, 也严重阻碍了器件的发展, 迫使人们将研究 转向其他方向. 诸多成果表明, 器件特征尺寸的减 小, 会影响基区渡越时间 τ_{b} 、基极电阻 R_{b} 、集电极 电阻 R_{c} 、发射结电容 C_{ie} 和集电结电容 C_{ic} 等参数, 尤其是针对如何减少*C*_{jc}的研究尤为活跃^[15,16]. 在不完全依赖于减小器件尺寸的前提下,寻找一种成本低廉、制作工艺简单的方法,是进一步提高 SiGe HBT 频率特性的有效途径.在大尺寸SiGe HBT中,发射极电阻*R*_e在常规技术中是一个不怎 么被重视的参数,很少有学者在此领域有深度探 索.随着器件尺寸的减小,其他参数优化逐渐接近 瓶颈,*R*_e对发射结电容充电时间的影响越来越重 要,直接影响SiGe HBT的频率特性,如何减小*R*_e 逐渐成为提高频率的新途径.

本文提出了一种沟槽型发射极SiGe HBT结构,可以有效降低R_e.通过改变传统发射极I型或 T型结构,引入沟槽型发射极,很好地解决了发射 极尺寸与R_e的矛盾.采用沟槽型发射极结构,器 件无须完全依靠减小发射极宽度W_e来增大频率,即使在较大尺寸下,仍可以达到比传统结构更优的 频率特性.新型发射极结构通过改变发射极电流路 径使电阻分区并联,得到较小R_e.同时,发射极横

^{*} 国家自然科学基金(批准号: 61204094)、高等学校博士学科点专向科研基金(批准号: 20106118120003)、陕西省工业攻关(批准号: 2014K08-30)和陕西省教育厅科学研究计划(批准号: 11JK0924)资助的课题.

[†]通讯作者. E-mail: jingliu@xaut.edu.cn

^{© 2014} 中国物理学会 Chinese Physical Society

向尺寸不变,即结电容不增加情况下, *R*_e 减小,频 率增大.这种新型器件,结构简单、工艺复杂度大幅 度降低.本文对传统发射极和沟槽型发射极 SiGe HBT 理论分析基础上,基于 ISE 软件对器件进行 特性分析,并对其关键结构参数进行优化设计.

2 新结构器件与工艺

沟槽型发射极SiGe HBT新结构横截面如 图1(a)所示,新器件基于一个拥有多晶硅外基区 的SiGe HBT 传统结构,与CMOS 工艺技术完全兼 容. SiGe HBT 传统结构的基本工艺步骤在文献 [17—19]中已有深入研究. 新结构器件中N型外延 层形成的集电区采用选择离子注入集电极(SIC) 技术. 这种 SIC 技术是 Si 基 HBT 有别于 III-V 基区 HBT的最明显的特征之一,它无须采用其他外置 途径(如离子注入损伤或集电区削薄)就能有效减 小非本征电容 $C_{cb}^{[20,21]}$. P型掺杂的SiGe基区通 过非选择性UHV/CVD外延生长,能带工程参与 的SiGe基区, Ge 分布形成的内建电场能有效抑制 空穴注入发射极. 多晶硅采用硼离子注入, 形成 外基区,突出的外基区作为硅基区的延伸,能减小 基极电阻 R_b和基极集电极叠加电容. 工艺上采用 CVD 淀积原位掺杂磷多晶硅形成发射极, 靠近基 区的发射区掺杂浓度较低, 沟槽型结构掺杂浓度 高. 高温下退火激活杂质, 实现沟槽型发射极结构. 重掺杂的多晶硅发射极可以在几乎不影响 Re 的情 况下允许较窄的发射极条宽,并且暴露的外基区和 集电区能够实现很小的基极、集电极接触电阻. 文 章提出的沟槽型结构,主要是指发射极中间的"缺 口",新型发射极结构中金属电极深入发射极侧墙 内壁,更紧密地贴合发射极.传统工艺方法是原位 掺杂的多晶硅直接淀积形成图1 (b) 中所示的传统 T或I型发射极.

3 新结构机理分析

SiGe HBT 中, 信号从发射极向集电极传送时 产生的时间延迟是造成器件频率响应的原因, 这个 延迟时间的长短决定了器件的频率特性. 器件截止 频率 *f*_T 与渡越时间 *τ*_{ec} 关系可表示为

$$\tau_{\rm ec} = \frac{1}{2\pi f_{\rm T}} = \tau_{\rm e} + \tau_{\rm ed} + \tau_{\rm b} + \tau_{\rm scr} + \tau_{\rm c}, \quad (1)$$

$$\tau_{\rm e} = (R_{\rm e} + R_{\rm j})(C_{\rm je} + C_{\rm jc}),$$
 (2)

$$f_{\rm max} = \sqrt{\frac{f_{\rm T}}{8\pi R_{\rm b}C_{\rm jc}}},\tag{3}$$

其中, $\tau_{\rm b}$ 为基区渡越时间, $\tau_{\rm ed}$ 为发射结能带不连续 引起的延迟, $\tau_{\rm e}$ 为发射极渡越时间, $\tau_{\rm scr}$ 集电结空 间电荷区渡越时间, $\tau_{\rm c}$ 集电结电容充电时间; $C_{\rm je}$, $C_{\rm jc}$ 分别为发射结、集电结势垒电容,发射区扩散电 阻 $R_{\rm j} = k_{\rm B}T/qI_{\rm C}$.



图 1 SiGe HBT 工艺 (a) 沟槽型发射极; (b) 传统型 发射极

(1) 式中 τ_{ec} 为发射极到集电极的全部时间延迟.从(2) 式可以看出, $R_e(C_{je} + C_{jc})$ 是发射极渡越时间 τ_e 的组成部分. $R_e(C_{je} + C_{jc})$ 通过影响 τ_e 使频率特性改变.为了获得较高的 f_T ,一个有效的方法就是减小结电容 (如 C_{je} 和 C_{jc}).一般做法是减小发射区结面积,从而降低单位时间内通过的载流子数.结面积减小时,结电容减小, τ_e 降低, f_T 性能更好.然而减小结面积的另一个结果就是 W_e 减小,电阻率增大, R_e 升高,渡越时间增加,从而又牵制频率特性的提高, f_{max} 进而也受到影响.这就限制了发射结面积尺寸的设定,结电容和 R_e 之间 存在不可调和的矛盾.所以如何在不增大结电容的情况下降低 R_e ,解决 R_e 与C之间的矛盾,便成了关键问题.

图2为新型SiGe HBT中"沟槽型发射极"的 放大图,传统发射极的放大图如图3所示. 由 图2可以看出,新结构的改变主要体现在以下两 个方面: 1)发射极沟槽型设计,侧墙内部与金属电极紧密连接; 2)发射极宽度比侧墙宽度大.





图 2 所示的沟槽型发射极包含3 种类型的电流 路径.我们可将沟槽区看作5 块多晶硅的分块组合, 自上而下分别为左右对称的顶层电阻 *R*₃、左右对 称的侧墙电阻 *R*₂ 和底层电阻 *R*₁.当电流通过时, 从电极出发形成3种电流路径.第1种电流路径左 右对称,由虚线表示,自上而下流经顶层电阻 *R*₃、 侧墙电阻 *R*₂和底层电阻 *R*₁.第2种电流路径是从 侧墙内壁两个电极出发,流经 *R*₂,最终通向底层 *R*₁,由实线表示.第3种电流路径仅仅流经底层多 晶硅 *R*₁,由短虚线表示.三条电流路径相关电阻如 (4)—(6)式所示:

$$R_A = R_3 + R_2 + R_1, (4)$$

$$R_B = R_2 + R_1, (5)$$

$$R_C = R_1. (6)$$

很显然,第3种电流通过的电阻最小,仅仅通过了底层的多晶硅,第2种次之.当电流同时开通

时,有效R。相当于3个电阻并联,得到下式:

$$R_{\rm e} = \left(2 \times \frac{1}{R_A} + 2 \times \frac{1}{R_B} + \frac{1}{R_C}\right)^{-1}.$$
 (7)

此模型建立在足够大的发射极宽度下,保持沟 槽型状态,多晶硅发射极侧墙内壁的金属电极才能 更好地保持接触.当发射极宽度过窄使沟槽形状 闭合时,多晶硅发射极就变回传统的发射极结构. 如图 3 所示,传统发射极电流路径只有对称的一种, 自上而下经过 *R*₃, *R*₂ 和 *R*₁(即 *R*_A). 这样拟合的传 统发射极电阻公式为

$$R_{\rm e} = \left(2 \times \frac{1}{R_A}\right)^{-1}.\tag{8}$$

(7)和(8)式,沟槽型结构的电阻远小于传统发 射极电阻. 在新型发射极SiGe HBT结构中,沟槽 型结构在满足电荷平衡条件时,增加的金属电极使 发射极电流支路增加,即*R*。被并联减小了. 由于 这种结构对发射极电流重新排布的关系,不需要减 小截面积,因而发射极宽度不变,器件的结电容几 乎不受影响.

要使 R_e保持较小的阻值,就要保证沟槽型发 射极形状不变,使发射极维持足够大的宽度,金属 电极才能够接触到侧墙内壁.当发射极宽度过小时 (即小于两倍的侧墙宽度),多晶硅发射极就完全闭 合为传统 T 型.

4 器件特性分析

本文基于国际通用器件模拟软件 ISE 对沟槽 型发射极 SiGe HBT 进行仿真分析, 建立了能精 确反映器件特性的关键物理参数模型, 主要包 括 SiGe 材料迁移率模型、SiGe 异质结能带结构模 型、能带窄化和高场饱和模型等.为了充分显示 沟槽型结构的优越性能,同时还给出了传统发射 极结构的模拟结果.传统发射极与沟槽型发射 极在同发射极宽度下比较,选择离子注入集电区 掺杂浓度为7×10¹⁶ cm⁻³,次集电区掺杂浓度为 7×10¹⁸ cm⁻³, SiGe基区掺杂浓度为3×10¹⁸ cm⁻³, 外基区掺杂浓度为5×10²⁰ cm⁻³, 多晶发射区掺杂 浓度为1×10²⁰ cm⁻³.

图4为两种HBT的Gummel曲线,其中(a)为 传统发射极SiGe HBT,(b)为沟槽型发射极SiGe HBT.传统结构与沟槽型结构SiGe HBT发射区 掺杂类型为n型,浓度相同.沟槽型侧墙厚度为 0.04 μm,发射极宽度为0.10 μm,两者相比,只是 发射极结构不同,其余参数完全相同.



图 4 两种结构晶体管 Gummel 曲线 (a) 传统发射极 SiGe HBT; (b) 沟槽型发射极 SiGe HBT

由图4可以看出, 传统发射极 HBT 和沟槽型 HBT 的最大电流增益β分别为90.3和94.88. 新型 发射极结构与传统结构相比, 两者β均在90以上, 且沟槽型SiGe HBT 的β略有增加, 但幅度很小. SiGe HBT 注入效率主要依靠发射结处的能带不连续, 电子从n型Si导带到p型SiGe基区导带需要越 过的势垒高度小于空穴从p型SiGe基区价带到n 型Si发射区价带, 因此两者都有很高的注入效率. 两个结构相比, 各处掺杂浓度和发射极宽度均未改 变, 所以电流增益变化不大.

图 5 (a) 和 (b) 分 别 给 出 了 传 统 发 射 极 SiGe HBT 和 沟 槽 型 发 射 极 SiGe HBT 的 $f_{\rm T}$ 和 $f_{\rm max}$ 的 曲线. 器件尺寸为 0.6 μ m × 0.5 μ m, 发射 极 宽度 为 0.10 μ m. 从图中可以看出,传统发射 极 SiGe HBT 的 $f_{\rm T}$ 和 $f_{\rm max}$ 分别为 93.73 GHz 和 127.8 GHz, 沟 槽 型 SiGe HBT 的 $f_{\rm T}$ 和 $f_{\rm max}$ 分别为 100.2 GHz 和 134.4 GHz. 截止频率和最高振荡频率均同比 提高. 由 (2) 式可知,在同等器件尺寸和掺杂下的 SiGe HBT,结电容几乎不受影响, $R_{\rm e}$ 成为决定器 件频率特性的关键参数. SiGe HBT 中的发射极为 沟槽型结构时,发射极电流导通路径改变,发射极电阻 R_e减小,频率特性提高.



图 5 两种 SiGe HBT 的频率特性 (a) 传统型; (b) 沟槽型

图 6显示了沟槽型和传统发射极 SiGe HBT 频 率特性随发射极宽度We变化的对比曲线,侧墙 厚度为0.04 µm. 由图中可以看出, 沟槽型发射极 SiGe HBT 的特征频率和最高振荡频率均高于传统 发射极 SiGe HBT. 例如在 W。为 0.12 um 条件下, 沟槽型发射极 SiGe HBT 的 fT 为 98.66 GHz, 传统 发射极 SiGe HBT 的 fr 为 91.51 GHz. 新结构器件 的另一优点就是在器件尺寸不变的情况下,修改发 射极结构的同时不改变We,可以保证结电容不受 影响,同时也能减小Re,缩短延迟时间,提高频率 特性. 无须完全依赖减小器件尺寸来提高频率. 在 沟槽型发射极基础上,减小We使电阻升高而增加 的R_e也可以通过沟槽型结构抵消,保持较好的频 率特性. 在工艺上大大减小了复杂度, 缩小了成本. 当发射极宽度缩减至0.08 µm, 沟槽型发射极的缺 口闭合,变为传统发射极结构.其频率特性就不再 遵循之前的单调性规律,与传统结构的频率特性曲 线重合.因此,为了获得较好的频率特性,要保证 沟槽型发射极缺口不能闭合,至少要大于两倍的侧 墙厚度.

SiGe HBT 的传统方式是在保持 $f_{\rm T}$ 不变的条件下,减小 $W_{\rm e}$ 来降低结电容,提高 $f_{\rm max}$.工艺上 $W_{\rm e}$ 变小时,在减小结电容的同时会增大 $R_{\rm e}$. $W_{\rm e}$ 减小,虽然结电容减小频率特性提高,但 $R_{\rm e}$ 增大又会影响频率特性的优化.由(4)式可知, $f_{\rm max}$ 受 $f_{\rm T}$, $C_{\rm jc}$ 和 $R_{\rm b}$ 三重影响,最终的结果必然导致 $f_{\rm T}$ 和 $f_{\rm max}$ 无法协调.所以,沟槽型发射极是很好的方法.

5 新型发射极优化设计

沟槽型结构中, 侧墙高度和侧墙宽度是影响器 件特性的关键参数. 如图 2 可知, 三种类型的发射 极电流有两条均经过侧墙电阻. 侧墙高度变化时, 即发射极纵向厚度变化时, 都会对发射极电阻产生 影响. 模拟中固定发射极浓度不变, 发射极侧墙高 度从 0.10 μm 变化到 0.22 μm, 侧墙宽度从 0.03 μm 变化到 0.09 μm 时, 考察器件特性的变化.

增加侧墙高度的原因是为了在SiGe基区上方 容纳更厚的多晶硅外基区,从而更好地减小*R*_b, 同时要保证*R*_e不受影响.我们进行了改变侧墙 高度的实验,模拟的侧墙宽度为0.04 μm,保持*W*_e 不变,考察高度分别为0.10 μm, 0.13 μm, 0.16 μm, 0.19 μm和0.122 μm.表1显示了三组不同*W*_e在 不同侧墙高度下的频率特性.*W*_e为0.08 μm时, SiGe HBT 为传统发射极结构.从表1和图7均可 以看出,对于0.08 μm的传统发射极SiGe HBT,*f*_T 随着侧墙厚度的增加呈线性增大,*f*_{max}线性减小. *W*_e为0.14 μm和0.16 μm时,器件是保持开放的 沟槽型结构.当侧墙高度增加时,频率特性保持 不变.

对沟槽型发射极SiGe HBT, 侧墙高度的增加 对 R_e 无影响. 从侧墙内壁出发的电流通路, 电阻 R_2 处于分散的方式, 侧墙高度变化对 R_e 影响不大. R_e 主要取决于开口的宽度和底层多晶硅, 当 W_e 和侧墙宽度不再变化时, R_e 保持不变. 对传统发射 极 SiGe HBT, 侧墙高度的增加使 R_e 规律减小, 由 于 W_e 保持不变, 结电容不会变化, R_e 的减小使发 射结延迟时间减小, 截止频率几乎线性增加. 仿真 结果表明, 沟槽型发射极 SiGe HBT 的 R_e 是不受 侧墙高度影响的.



图 6 两种 SiGe HBT 结构频率特性对比曲线 (a) 传统 型; (b) 沟槽型

沟槽型发射极的开口宽度对 R_e 有影响.为了 保持 R_e 的低阻状态,发射极要维持一定的"裂缝", 改变发射极多晶硅的侧墙宽度是一个可取的方法. 如图 8 所示,发射极为沟槽型时, f_T 与 f_{max} 均随着 侧墙宽度的增加而减小.在一定的 W_e 下,侧墙宽 度的增加使 R_e 增大.当宽度增加至"裂缝"闭合, 就回归传统发射极结构,频率特性明显降低.

表1	侧墙高度变化时的频率特性	
----	--------------	--

	$f_{ m T}/{ m GHz}$			$f_{ m max}/$	GHz	
侧墙高度/μm	$W_{\rm e}=0.08~\mu{\rm m}$	$W_{\rm e}=0.14\;\mu{\rm m}$	$W_{\rm e}=0.16~\mu{\rm m}$	$W_{\rm e}=0.08~\mu{\rm m}$	$W_{\rm e}=0.14~\mu{\rm m}$	$W_{\rm e}=0.16~\mu{\rm m}$
0.10	95.80	97.05	95.36	123.3	144.44	151
0.13	96.04	97.05	95.36	122.8	144.44	151
0.16	96.25	97.05	95.36	122.3	144.44	151
0.19	96.44	97.05	95.36	121.8	144.44	151
0.22	96.59	97.05	95.36	121.2	144.44	151



图 7 $W_{e} = 0.08 \ \mu m$ 时传统发射极频率特性 (a) 截止 频率; (b) 最大振荡频率



图 8 侧墙宽度变化时的频率特性 (a) 截止频率;(b) 最大振荡频率

6 结 论

SiGe HBT 具有高电流增益、高频率特性的优 点. 但发射极宽度减小使 R_e 增大限制了其在高频 领域的进一步突破. 论文针对这一问题, 将新型发 射极结构与传统SiGe HBT 相结合,提出了沟槽型 发射极 SiGe HBT. 详细分析了新结构器件的机理, 研究了沟槽型发射极结构的引入对器件频率特性 的改善. 基于沟槽型发射极的SiGe HBT, 在不影 响结电容的前提下减小了R_e,改善了器件的频率 特性. 因此沟槽型发射极 SiGe HBT 很好地实现了 小R。和低结电容两者的折中. 侧墙高度和侧墙宽 度是影响器件性能的关键参数,论文对两个参数进 行优化设计. 传统发射极频率特性随侧墙高度线性 增长,沟槽型发射极不受R。侧墙高度的影响,仅 与开口宽度、底层多晶硅有关. 频率特性随着侧墙 宽度的增加而降低,为了得到较好的频率特性,适 当选择宽度窄的沟槽型发射极.

参考文献

- Rieh J S, Jagannathan B, Greenberg D R, Meghelli M, Rylyakov A, Guarin F, Zhi J Y, Ahlgren D C, Freenman G, Cottrell P, Harame D 2004 *IEEE Trans. Microw. Theory* 52 2390
- [2] Hadi R A, Grzyb J, Heinemann B, Pfeiffer U R 2013 IEEE J. Solid-St. Circ. 48 2002
- [3] Jiahui Y, Cressler J D 2011 IEEE Trans. Electr. Dev. 58 1655
- [4] Pekarik J J, Adkisson J W, Camillo C R, Cheng P, Divergilio A W, Gray P B, Jain V, Kaushal V, Khater M H, Liu Q, Harame D L 2012 *IEEE Bipolar/BiCMOS Circuits and Technology Meeting* Portland, OR, United States, Sept. 30–Oct. 3, 2012 p1
- Jia S M, Yang R X, Guo H J 2011 7th International Conference on Wireless Communication, Networking and Mobile Computing, Wuhan, China, Sept. 23–25, 2011 p1
- [6] Chevalier P, Meister T F, Heinemann B, Van H S, Liebl W, Fox A, Sibaja H A, Chantre A 2011 IEEE Bipolar/BiCMOS Circuits and Technology Meeting, Atlanta, GA, United States, Oct. 9–11, 2011 p57
- [7] Schroter M, Wedel G, Heinemann B, Jungemann C, Krause J, Chevalier P, Chantre A 2011 *IEEE Trans. Electr. Dev.* 58 3687
- [8] Chevalier P, Barbalat B, Rubaldo L, Vandelle B, Dutartre D, Bouillon P, Jagueneau T, Richard C, Saguin F, Margain A, Chantre A 2005 Proceedings of the Bipolar/BiCMOS Circuits and Technology Meeting, Santa Barbara, CA, United States, Oct. 9–11, 2005 p120

- [9] Dacquay E, Tomkins A, Yau K H K, Laskin E, Chevalier P, Chantre A, Sautreuil B, Voinigescu S P 2012 *IEEE Trans. Microw. Theory* 60 813
- [10] Chevalier P, Fellous C, Rubaldo L, Pourchon F, Pruvost S, Beerkens R, Saguin F, Zerounian N, Barbalat B, Lep-illiet S, Dutartre D, Celi D, Telliez I, Gloria D, Aniel F, Danneville F, Chantre A 2005 *IEEE J. Solid-St. Circ.* 40 2025
- [11] Xu X B, Zhang H M, Hu H Y 2011 Acta Phys. Sin. 60 118501 (in Chinese) [徐小波, 张鹤鸣, 胡辉勇 2011 物理学 报 60 118501]
- [12] Zhang J X, Guo H X, Guo Q, Wen L, Cui J W, Xi S B, Wang X, Deng W 2013 Acta Phys. Sin. 62 048501 (in Chinese) [张晋新, 郭红霞, 郭旗, 文林, 崔江维, 席善斌, 王 信, 邓伟 2013 物理学报 62 048501]
- [13] Misra, P K, Qureshi S 2013 IEEE J. Electr. Dev. Society 1 92
- [14] Liu J, Guo F, Gao Y 2014 Acta Phys. Sin. 63 048501
 (in Chinese) [刘静, 郭飞, 高勇 2014 物理学报 63 048501]
- [15] Peng C, Liu Q, Camillo C R, Liedy B, Adkisson J, Pekarik J, Gray P, Kaszuba P, Moszkowicz L, Zetterlund B, Macha K, Tallman K, Khater M, Harame D 2012 *IEEE Bipolar/BiCMOS Circuits and Technology Meeting*, Portland, OR, United States, Sept. 30–Oct. 3, 2012 p1

- [16] Fox A, Heinemann B, Barth R, Marschmeyer S, Wipf C, Yamamoto Y 2011 *IEEE Bipolar/BiCMOS Circuit*s and Technology Meeting Atlanta, GA, United States, Oct. 9–11, 2011 p70
- [17] Jagnnathan B, Khater M, Pagette F, Rieh J S, Angell D, Chen H, Florkey J, Golan F, Greenberg D R, Groves R, Jeng S J, Johnson J, Mengistu E, Schonenberg K T, Schnabel C M, Smith P, Stricker A, Ahlgren D, Freeman G, Stein K, Subbanna S 2002 *IEEE Electr. Dev. Lett.* 23 258
- [18] Jia X Z, Hu H Y, Zhang H M, Dai X Y 2005 Chin. Phys. 14 1439
- [19] Rieh J S, Greenberg D, KHater M, Schonenberg K T, Jeng S J, Pagette F, Adam T, Chinthakindi A, Florkey J, Jagannathan B, Johnson J, Krishnasamy R, Sanderson D, Schnabel C, Smith P, Stricker A, Sweeney S, Vaed K, Yanagisawa T, Ahlgren D, Stein K, Freeman G 2004 *IEEE Radio Frequency Integrated Circuits Symposium*, Hsinchu, China, June 6–8, 2004 p395
- [20] Chen W L, Chau H F, Tutt M, Ho M C, Kim T S, Henderson T 1997 *IEEE Electr. Dev. Lett.* 18 355
- [21] Yang Y, Tong X, Yang L T, Guo P F, Fan L, Yeo Y C 2010 IEEE Electr. Dev. Lett. 31 752

Research on SiGe heterojunction bipolar transistor with a trench-type emitter^{*}

Liu Jing[†] Wu Yu Gao Yong

(Department of Electronic Engineering, Xi' an University of Technology, Xi'an 710048, China) (Received 26 March 2014; revised manuscript received 25 April 2014)

Abstract

A novel SiGe heterojunction bipolar transistor (HBT) with a trench-type emitter is presented. Effects of the trenchtype emitter on device performance are analyzed in detail, and current transport mechanism of the novel device is studied. The emitter resistances are parallel partitions by changing current path. Under the precondition without increasing the junction capacitance, the resistances of the new emitter are reduced effectively, and the frequency characteristics of the device are improved. Results show that the cutoff frequency and the maximum oscillation frequency of the new device are increased to 100.2 GHz and 134.4 GHz, respectively. More important is that the frequency characteristics are improved by the introduction of the trench-type emitter, while the current gain is not reduced and the junction capacitance is also not increased. A good trade-off is achieved among frequency, current gain, and junction capacitance. The trench-type emitter is designed to be optimal. With the change in sidewall height, no effects are found on the emitter resistances, and the frequency characteristics do not change, while the frequency characteristics are reduced when the sidewall width is increased.

Keywords: SiGe HBT, trench-type emitter, emitter resistance

PACS: 85.30.Pq, 85.30.De, 73.40.Lq

DOI: 10.7498/aps.63.148503

^{*} Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant No. 61204094), the Specialized Research Fund for the Doctoral Program of Higher Education of China (Grant No. 20106118120003), the Industrial Research Projects of Shanxi, China (Grant No. 2014K08-30), and the Specialized Scientific Research of the Education Bureau of Shaanxi, China (Grant No. 11JK0924).

[†] Corresponding author. E-mail: jingliu@xaut.edu.cn