2. RF-MOSFETモデリング

群馬大学大学院理工学府電子情報部門 客員教授青木均 2014/6/26

アウトライン

- RFモデリングで重要なポイント
 - 直流特性での着目点
 - ゲート抵抗
 - NQS (Non-Quasi-Static)効果
 - Extrinsic容量
 - 基板ネットワーク
 - 寄生インダクタンス
 - RFノイズ
- ・ RFアプリケーションでのデバイスモデリングフロー
- ・ Sパラメータによる効果的な解析
- ・ マルチフィンガーMOSFETのスケーラブルモデル
- BSIM4の主な新機能(BSIM3からの改良内容)
 - マルチフィンガー構造に対応
 - 改良型NQS(Non Quasi Static)モデル
 - IIR(Intrinsic Input Resistance)モデル
 - 基板抵抗ネットワークモデル



- ・伝達コンダクタンス(g_m)と出力コンダクタンス (g_{ds})を正確にモデリング
- ACのSパラメータ特性を無理に測定データと 合わせようとすると、直流特性がずれてしまう????





ゲート抵抗



N_f: フィンカー数 R_{sh}: シート抵抗 R_{cont}: コンタクト抵抗 N_{cont}: コンタクト数

NQS(Non-Quasi-Static)効果

QS(Quasi-Static)モデルはトランジットタイム(τ)を表現していない



Extrinsic容量



(CGBO)

Masanori Shimasue, Yasuo Kawahara, Takeshi Sano, and Hitoshi Aoki,

"An Accurate Measurement and Extraction Method of Gate to Substrate Overlap Capacitance," Proc. IEEE 2004 Int. Conference on Microelectronic Test Structures, pp. 293-296, March 2004.

基板ネットワーク







RFノイズモデル



RFノイズ特性











Sパラメータによる効果的な解析



高周波RDSモデリング精度



マルチフィンガーMOSFETの 構造と等価回路



マルチフィンガーMOSFETのチャネル長



マルチフィンガーMOSFETの スケーラブルモデル

.SUBCKT multi 11=D 22=G RG 21 2 (-100.0m / finger^2) + (441.4 / finger) + (5.108) RDS 31 3 ((49.23K / finger^2) + (7.692K / finger) + (115.5)) * 0.2e-6 / 0.18e-6 RSUB 4 0 1E-3 CGD 22 11 (1.00001E-019 * finger^2) + (1.091f * finger) + (1.00000E-019) CGS 22 3 ((-2.544a * finger^2) + (1.251f * finger) + (-1.102f)) * 0.2e-6 / 0.18e-6 CDS 1 31 ((-5.053a * finger^2) + (3.172f * finger) + (-10.00f)) * 0.18e-6 / 0.2e-6 LG 22 21 1E-012 LS 0 3 1E-13 LD 11 1 (-1.9291E-014 * finger) + (3.90408E-011)

M0 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=2E-012 PD=3.3E-006 PS=6.6E-006 M1 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M3 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M4 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M5 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M5 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M5 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M6 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M7 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M7 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M7 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M7 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=1E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 M7 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=2E-012 PD=3.3E-006 PS=6.6E-006 M7 1 2 3 4 FingerDependency L=0.2e-6 W=2.5E-006 AD=1E-012 AS=2E-012 PD=3.3E-006 PS=3.3E-006 PS

H₂₁モデリング結果



BSIM4の主な新機能

(BSIM3からの改良内容)

- ストレスモデル
- Well近接効果(Proximity Effect)モデル
- 酸化膜厚(<3nm)以下のゲート・トンネル電流モデル
- Gate Induced D/S Leak(GIDL/GISL)電流モデル
- HaloドープまたはポケットインプラントによるDITS(Drain Induced Threshold Shift)モデル
- 高誘電体ゲート絶縁膜構造
- 新モビリティモデル
- D/S非対称抵抗モデル
- D/S非対称接合ダイオード・モデル
- チャネル熱雑音モデルの改良
- マルチフィンガー構造に対応
- 改良型NQS(Non Quasi Static)モデル
- IIR(Intrinsic Input Resistance)モデル
- 基板抵抗ネットワークモデル





BSIM4 IIRモデル(1)

IIR(Intrinsic Input Resistance)

<u>rgateMod</u> = 0 (zero-resistance):



ゲート抵抗無し (RGATEMOD:OFF)

<u>rgateMod</u> = 1 (constant-resistance):



ジオメトリ依存型 ゲート抵抗モデル

$$Rgeltd = \frac{RSHG \cdot \left(XGW + \frac{W_{effel}}{3 \cdot NGCON}\right)}{NGCON \cdot \left(L_{drawn} - XGL\right) \cdot NF}$$

BSIM4 IIRモデル(2)

<u>rgateMod</u> = 2 (IIR model with variable resistance):



BSIM4 基板ネットワークモデル

```
RBODYMOD=0 (OFF)
```

```
RBODYMOD=1 (ON)
```





BSIM4 D/S抵抗モデル

$$\begin{array}{c} \text{RDSMOD=0} \text{ (Internal } R_{ds} \neq - \tilde{V} \text{)} \\ \\ \text{R}_{ds}(V) \\ R_{ds}(V) \\ R_{d$$

$$RDSMOD=1 (External R_d, R_s \in - F)$$

$$R_d(V) = \begin{cases} RDWMIN + RDW \cdot \\ [-PRWB \cdot V_{bd} + \frac{1}{1 + PRWG \cdot (V_{gd} - V_{fbsd})}] \end{cases} / ([1e6 \cdot W_{effij})^{WR} \cdot NF]$$

$$R_s(V) R_d(V)$$

$$R_{s}(V) = \left\{ \begin{bmatrix} RSWMIN + RSW \cdot \\ -PRWB \cdot V_{bs} + \frac{1}{1 + PRWG \cdot (V_{gs} - V_{fbsd})} \end{bmatrix} \right\} / \left[(1e6 \cdot W_{effej})^{WR} \cdot NF \right]$$

BSIM4 接合ダイオードモデル

•CVモデル

マルチフィンガー対応以外はBSIM3と同じ

•IVモデル ブレークダウンモデルが追加 $f_{breakdown} = 1 + XJBVS \cdot \exp\left(-\frac{q \cdot (BVS + V_{bs})}{NJS \cdot k_BTNOM}\right)$ DIOMOD=1(BSIM3と同じ、収束性が良い)



BSIM4 チャネル雑音モデル



Induced Gate Noise同様, 部分的にチャネルノイズと相関

演習問題

各寄生コンポーネントの値が既知で、全体のSパラメータが測定されたとき、 回路図中にある"MOSFET"のYパラメータを求めよう、ただしS<->Y<->Zの 変換は単にZ->Yのように表現する.





マルチフィンガーMOSFETの BSIM3モデリングフロー



Sパラメータによる効果的な解析例(1)

周波数:100MHz(L = 0.18 μ m、Wtot = 200 μ m)



(Vg=0-1V, Vd=2V)

(Vd=0-2V, Vg=0.6V)

C₁₂モデリング結果(128フィンガー)



<u>マルチフィンガーMOSFETの</u> 寄生抵抗スケーリング









Plot FingerDependency/MACR0_C/fingers/Cds_vs_Fingers (On)



出力抵抗R₂₂モデリング結果



S₂₁モデリング結果



GA_{max}モデリング結果



8フィンガーSパラメータモデリング結果

1.0

Plot rf_nmos_finB/Finger8_L018um/spar_vg/s11 (On)

Plot rf_nmos_fin8/Finger8_LØ18um/spar_vg/s12 (Off)



[E+0]

IMAG

s.s.21

sd.m.21

-1.5

-1.0

-0.5

0.0

REAL [E+0]



1.0

1.5







16フィンガーSパラメータモデリング結果



32フィンガーSパラメータモデリング結果

Plot rf_nmos_fin32/Finger32_L018um/spar_vg/s11 (On)

Plot rf_nmos_fin32/Finger32_LØ18um/spar_vg/s12 (Off)









Plot rf_nmos_fin32/Finger32_L018um/spar_vg/s22 (On)



64フィンガーSパラメータモデリング結果



128フィンガーSパラメータモデリング結果

Plot rf_nmos_fin128/Finger128_LØ18um/spar_vg/s11 (On)









sd.m.22 s.s.22

