# Transistor MOS

 $Laborat\'orio\ de\ Eletr\^onica\ B\'asica\ IV\ -\ Segundo\ Semestre\ de\ 2010$ 

Professor: José Cândido Silveira Santos Filho

DANIEL LINS MATTOS RA: 059915 RAQUEL MAYUMI KAWAMOTO RA: 086003 TIAGO CHEDRAOUI SILVA RA: 082941

 $1\ de\ outubro\ de\ 2010$ 

Este experimento visa o estudo do transistor MOSFET (transistor de efeito de campo metal-óxido-semicondutor) ou simplesmente MOS, na qual é um dispositivo de três terminais empregado no projeto de circuitos integrados (CIs), que são circuitos fabricados sobre uma pastilha (chip) simples de silício. Um MOSFET é composto de um canal de material semicondutor (geralmente o silício) de tipo N ou de tipo P e é chamado, respectivamente, de NMOS ou PMOS. Para o presente experimento, serão determinadas, experimentalmente, as curvas características de um transistor MOS e, também, este será empregado como amplificador e como inversor lógico. Assim como nos demais experimentos anteriores, foi utilizado o protoboard para a montagem dos circuitos. E os principais componentes utilizados foram um CI 4007 (três pares CMOS) e um resistor de  $100\Omega$  e outro de  $10k\Omega$ .

## Parte Experimental

#### Curvas Características de um Transistor MOS

Para esta parte inicial do experimento, é feita uma análise das curvas, de corrente versus tensão, geradas pelos dados obtidos pelos dois circuitos – compostos por um resistor de  $100\Omega$  e um transistor NMOS – a serem montados. Para o primeiro circuito é traçada a curva  $I_DxV_{DS}$  e, para o segundo circuito, a curva  $I_DxV_{GS}$ .

Primeiramente, foi feita a montagem do circuito da figura 1 – composto por um resistor de  $100\Omega$  e um transistor NMOS. Foi utilizada a fonte de tensão DC, no modo independente, para gerar as tensões  $V_{DS}$  e  $V_{DD}$ . E utilizando-se dois multímetros, um deles servindo como amperímetro para medir  $I_D$  e o outro como voltímetro para medir  $V_{DS}$ , foi preenchida a tabela 1 com os dados obtidos pelas medições feitas.

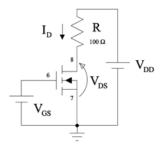


Figura 1: Circuito  $I_D x V_{DS}$ 

Tabela 1: Medidas de  $V_{DS}(V)$  e  $I_D(mA)$  , parametrizadas por  $V_{GS}$ 

$V_{GS}=1$ V		$V_{GS}=2V$		$V_{GS}=4V$		$V_{GS}=8V$	
$V_{DS}(V)$	$I_D(\mu A)$	$V_{DS}(V)$	$I_D(mA)$	$V_{DS}(V)$	$I_D(mA)$	$V_{DS}(V)$	$I_D(mA)$
0,1	0,00	0,3	0,15	0,6	1,50	1,5	7,00
0,2	0,00	0,6	0,19	1,2	2,50	3,0	10,90
0,3	0,00	0,9	0,19	1,8	2,60	4,5	11,90
0,4	0,00	1,2	0,19	2,4	2,65	6,0	12,00
0,5	0,00	1,5	0,19	3,0	2,70	7,5	12,10
1,0	0,00	2,0	0,19	3,6	2,70	8,0	12,15
2,0	0,00	3,0	0,22	4,0	2,70	9,0	12,15
3,0	0,00	4,0	0,22	5,0	2,73	10,0	12,15
4,0	0,00	5,0	0,22	6,0	2,73		
5,0	0,10	6,0	0,23	7,0	2,74		
6,0	0,10	7,0	0,23	8,0	2,74		
7,0	0,10	8,0	0,23	9,0	2,74		
8,0	0,10	9,0	0,23	10,0	2,74		
9,0	0,10	10,0	0,23				
10,0	0,10						

Em seguida, com os dados da tabela, foi traçado o gráfico, da figura 2, das curvas  $v_{DS}(V)xI_D(mA)$  do transistor NMOS, parametrizadas por  $V_{GS}$ , e, no próprio gráfico, foram indicadas as regiões de operação – triodo e saturação – do transistor. As características de cada região de operação de um transistor de enriquecimento do tipo n são apresentadas abaixo:

#### • Operação na região de corte:

Condições:

$$\sqrt{V_{GS}} \le V_t$$

### • Operação na região de triodo:

 ${\bf Condiç\~oes:}$ 

$$\sqrt{V_{GS}} \ge V_t$$

$$\sqrt{V_{GD}} \ge V_t \Leftrightarrow V_{DS} \le V_{GS} - V_t$$

Características i - v:

$$\sqrt{i_D} = k_n \frac{W}{L} \left[ (V_{GS} - V_t) V_{DS} - \frac{1}{2} V_{DS}^2 \right]$$

### • Operação na região de saturação:

Condições:

$$\sqrt{V_{GS}} \ge V_t$$

$$\sqrt{V_{GD}} \le V_t \Leftrightarrow V_{DS} \ge V_{GS} - V_t$$

Características i-v:

$$\sqrt{i_D} = k_n \frac{W}{L} \left[ (V_{GS} - V_t)^2 \right]$$

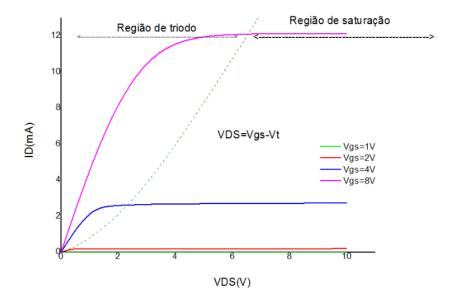


Figura 2: Curva característica de  $I_D \, x \, V_{DS}$ para o circuito da figura 1

Inicialmente, observa-se que na reta horizontal coincidente com o eixo das abscissas (correspondente a  $V_{GS}=V_t$ ) o transistor está em corte, não havendo um canal induzido e contínuo. As regiões de triodo ( $V_{DS} \leq V_{GS}-V_t$ ) e de saturação ( $V_{DS} \geq V_{GS}-V_t$ ) da figura 2 podem ser definidas segundo o gráfico teórico da figura 3. Para encontrar o limite entre as duas regiões (triodo e saturação), iguala-se  $V_{DS}=V_{GS}-V_t$ .

A figura 3 mostra um gráfico teórico com as regiões de um transistor MOSFET tipo n.

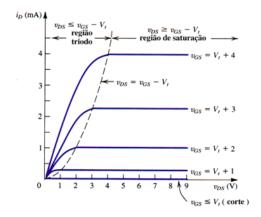


Figura 3: Características  $i_D - v_{DS}$ para um NMOS com o parâmretro  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L} = 1,0 mA/V^2$ 

Analisado o circuito da figura 1, faz-se a montagem do segundo circuito, conforme a figura 4. Como feito no circuito anterior, foi utilizado um multímetro como um amperímetro para medir a corrente  $I_D$  e variou-se  $V_{DD}$  até encontrar a medida de  $V_{GS}$ , medida por outro multímetro usado como voltímetro, estabelecida na tabela 2. As medidas de  $I_D$  foram anotadas na tabela 2.

Tabela 2: Medidas de  $I_D(mA)$ , parametrizadas por  $V_{GS}$ 

D (	// 1
Vds(V)	Id(mA)
1,0	0,0
2,0	0,2
3,0	0,97
4,0	2,2
5,0	3,7
6,0	5,33
7,0	7,45
8,0	9,8
9,0	11,9
10,0	14,0

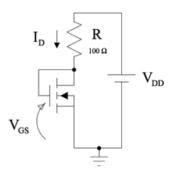


Figura 4:  $I_D x V_{GS}$ 

Com os dados da tabela 2, foi traçado a curva  $I_D(mA)xV_{GS}(V)$  .

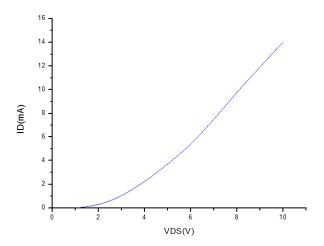


Figura 5: Curva característica de  $I_D(mA)xV_{GS}(V)$  para o circuito da figura  ${\bf 4}$ 

Pela análise do gráfico, pode-se concluir que o transistor encontra-se na região de saturação, ou seja, para o MOSFET operar na região de saturação, um canal tem de ser induzido –  $v_{GS} \geq V_t$ (canal induzido) – e estrangulado no final do dreno pelo aumento em  $v_{DS}$  até um valor que resulte na queda da tensão porta-dreno abaixo de  $V_t$ - $v_{GD} \leq V_t$  (estrangulamento do canal). Essa condição pode ser expressa explicitamente em termos de  $v_{DS}$  como:  $v_{DS} \ge v_{GS} - V_t$  (canal estrangulado).

Portanto, o MOSFET tipo enriquecimento canal n opera na região de saturação quando  $v_{GS}$ for maior que  $V_t$  e a tensão de dreno não cair abaixo da tensão na porta por mais de  $V_t$  volts.

A figura abaixo mostra o gráfico teórico para um transistor que se encontra no modo de saturação.

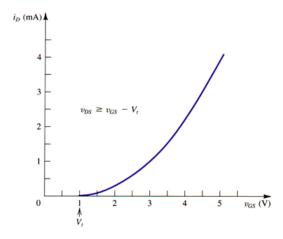


Figura 6: Curva característica  $i_D - v_{GS}$  para transistor NMOS na saturação ( $V_t = 1 \text{ V}, \mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$  $= 1,0mA/V^2$ 

Para determinar os valores dos parâmetros  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$  e  $V_t$  do transistor MOSFET, foi feito um ajuste da reta  $V_{GS} x \sqrt{I_D}$  – pelo método dos mínimos quadrados – usando-se os dados da tabela 2 e sabendo-se que, na saturação,  $\sqrt{I_D} = \sqrt{\frac{1}{2}\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}(V_{GS} - V_t)}$ . O resultado pra este ajuste encontra-se no gráfico a seguir.

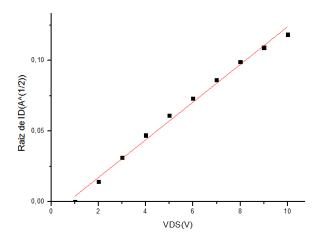


Figura 7: Curva característica  $V_{GS}x\sqrt{I_D}$ para o circuito da figura 4

Sabendo-se que a equação de  $\sqrt{I_D}$  é da forma de uma equação de reta y=ax+b , podese ver que o termo  $\sqrt{\frac{1}{2}\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}}$ na fórmula corresponde ao coeficiente angular da reta e que  $-\sqrt{\frac{1}{2}\mu_n C_{ox} \frac{W}{L} V_t}$  corresponde ao coeficiente linear. Portanto, tais coeficientes foram calculados para que seja possível descobrir os parâmetros  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$  e  $V_t$ . Os valores dos coeficientes angular e linear são, respectivamente, 0,01333 e 0,00943.

$$\begin{split} & \text{Logo:} \\ & \sqrt{\frac{1}{2}\mu_n C_{ox}\frac{W}{L}} = 0,01333 \Rightarrow \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} = 0,01333^2*2 \Rightarrow \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} = 3,553778*10^{-4} \\ & -\sqrt{\frac{1}{2}\mu_n C_{ox}\frac{W}{L}}V_t = -0,00943 \Rightarrow V_t = \frac{0,00943}{0,01333} \Rightarrow V_t = 0,704268 \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{V} \right] \text{ são, respectivamente } 3,6*10^{-4}, \text{ e} \\ & \text{Conclui-se que os valores de } \mu_n C_{ox}\frac{W}{L} \left[ \text{A}/V^2 \right] \text{ e de } V_t \left[ \text{A}/V^$$

Com base nos parâmetros determinados acima e nas curvas experimentais e teóricas do circuito da figura 1, pode-se concluir que há diferenças entre o transistor teórico e o transistor utilizado no experimento. Uma diferença da curva teórica para a experimental é que as escalas dos gráficos não são iguais devido a diferença no parametro  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$ , porém há uma semelhança quanto ao comportamento das curvas. Continuando a análise das curvas juntamente com os valores dos parâmetros encontrados, vê-se que o valor de  $V_t$  é o mesmo para ambos os graficos (teorico e experimental) mas o valor de  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$  é maior no transistor utilizado no experimento.

Além disso, de acordo com as figuras 5 e 6, esperava-se obter-se um valor de  $V_t$  próximo a 1V, e ao obter o valor de  $V_t = 0.71V$  foi encontrado um valor cujo erro é de 29%. Para  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$ , de acordo com os gráficos 5 e 6, como a ordem de grandeza da corrente é em miliampères e dado que  $V_{GS}-V_t$  apresenta uma ordem de grandeza em volts, esparasse que  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$  possuisse valor muito pequeno sendo ele entre as ordems de  $10^{-3}A/V^2$  e  $10^{-4}A/V^2$ .

Portanto, os valores obtidos são aceitáveis e comparáveis ao valores teóricos e práticos obtidos.

# Aplicações Analógicas

Para esta parte do experimento, foi montado o circuito amplificador da figura 8. Foi aplicado um sinal de entrada senoidal de 60 m Vpp e freqüência de 1kHz e foi monitorada as tensões  $v_{in}$ e  $v_{out}$  no osciloscópio, variando o offset  $V_{IN}$  da entrada, até que fosse observado um ganho de -10 para o amplificador. A curva encontrada para o amplificador encontra-se ilustrada abaixo e ela foi obtida quando o valor  $V_{in}$  foi de 2.87 V. Este valor foi comparado com o valor teórico para o mesmo ganho de -10.

Muitos projetos de circuitos analógicos envolvem amplificadores de um ou múltiplos estágios. Entre os amplificadores de um único estágio, um dos mais simples é o Fonte Comum, ilustrado na Figura 8. O mesmo apresenta um ganho inversor, ou seja, a tensão de saída possui sinal oposto à tensão de entrada. Isso pôde ser comprovado no osciloscópio, tal como mostra a imagem obtida dos sinais de entrada e saída mais abaixo. Essa montagem também sofre efeito Miller, ou seja, a capacitância de entrada pode ser elevada, levando o circuito a ter um pólo dominante em baixa freqüência. Essa última característica pode se tornar um problema se o circuito operar em altas freqüências, pois o ganho diminuirá a partir dessa freqüência de corte vista da entrada.

Nessa montagem (Amplificador Fonte Comum), que foi realizada em aula, é possível deduzir facilmente, a partir do modelo de pequenos sinais, que o ganho de malha é :

whether, a partit do inode to the pequenos smalls, que o gambo 
$$A_v = -\frac{Rr_0gm}{R+r_0}$$
  
Como geralmente  $r_0 \gg R$ , é possível aproximar o gambo  $A_v: A_v = -Rg_m$   
 $A_v = -10 = -10^4g_m$   
 $g_m = \mu_n C_{ox} \frac{W}{L} V_{ov} = 10^{-3}$   
 $V_{ov} = V_{IN} - V_t = \frac{10^{-3}}{\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}} = \frac{10^{-3}}{3,6*10^{-4}} = 2,78V$   
 $V_{IN} = V_{ov} + V_t = 2.78 + 0.71 = 3.49V$ 

Comparando-se o valor teórico calculado e o valor experimental obtido de  $V_{in}$ , pode-se ver que tais valores são próximos, com um erro de 17.8%. Tal erro pode ter sido acarretado pelas aproximações do ro tendendo a infinito e dos parametros  $\mu_n C_{ox} \frac{W}{L}$  e  $V_t$  calculados.

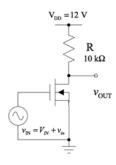


Figura 8: Amplificador

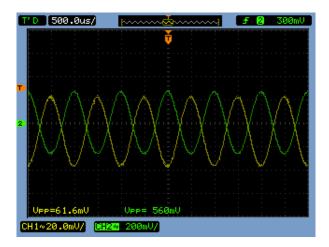


Figura 9: Curvas  $v_{in}$ e  $v_{out}$ 

## Aplicações Digitais

Inicialmente, foi montado o circuito inversor lógico, como esquematizado na figura 10.

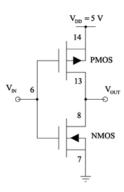


Figura 10: Circuito inversor lógico

Um inversor CMOS básico utiliza dois transistores MOSFETs do tipo enriquecimento casados: um  $Q_N$ , com um canal n e outro  $Q_P$ , com um canal p. O corpo de cada dispositivo está conectado à sua fonte e, portanto, nenhum efeito de corpo deve ser considerado.

Um inversor lógico funciona da seguinte maneira: quando a entrada está em nível alto  $(V_I = V_{DD})$ , a tensão de saída será de zero volts  $(V_I = 0 \text{ V})$ ; quando a entrada estiver em nível baixo (0V), a saída terá uma tensão igual a  $V_{DD}$ .

Na entrada do circuito foi aplicado um sinal senoidal com as seguintes características:  $V_{pp}=5V$ ,  $V_{offset}=2,5V$  e frequencia = 100 Hz.

A imagem ilustrada abaixo (figura 11), da curva característica de transferência deste inversor, foi obtida utilizando-se o modo de operação XY do osciloscópio.

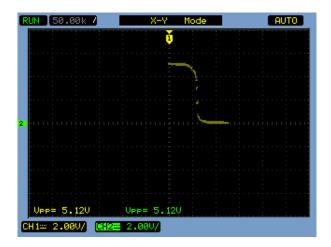


Figura 11: Característica de transferência de tensão do inversor CMOS

Observa-se que inicialmente, quando  $V_{in}$  está em nível baixo, o transistor canal n está em corte e a tensão de saída é aproximadamente  $V_{DD}=5\mathrm{V}$ . Já no outro extremo, com  $V_{in}$  em nível alto (próximo de VDD), o transistor canal p está em corte e a tensão de saída está em nível baixo,  $0\mathrm{V}$ . Percebe-se ainda, que quando  $V_{in}$  encontra-se muito próximo de  $\frac{V_{DD}}{2}$ , ambos os transistores estão na saturação e é nessa região (linear) que operam os amplificadores. Antes desse trecho, o transistor NMOS encontra-se em saturação e o PMOS na região de triodo, e depois desse trecho os papéis se invertem, com o NMOS em triodo e o PMOS em saturação. A figura 13, na qual esboça uma curva característica teórica de um inversor, mostra as regiões de operação dos transistores NMOS e PMOS casados.

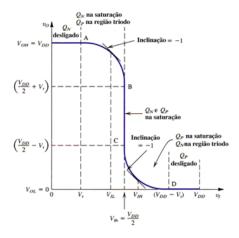


Figura 12: Característica de transferência de tensão do inversor CMOS (curva teórica)

Em seguida, foi aplicada na entrada uma forma de onda quadrada com as mesmas características anteriores ( $V_{pp}=5V,\,V_{offset}=2,5V$  e frequencia = 100 Hz ) e o osciloscópio foi retirado do modo XY e visualizou-se a entrada e a saída em função do tempo. Foram medidos os tempos de subida, de descida e de atraso da saída, todos ilustrados a seguir.

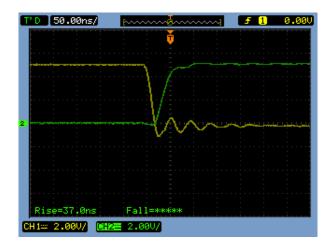


Figura 13: Tempo de subida



Figura 14: Tempo de descida

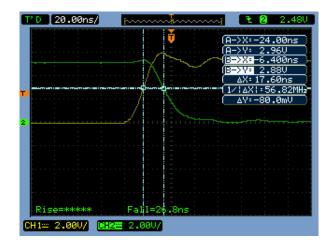


Figura 15: Tempo de atraso de low pra high

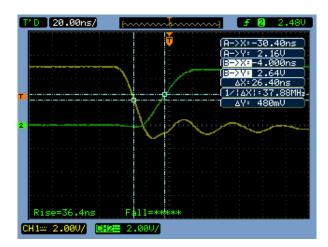


Figura 16: Tempo de atraso de high pra low

Foi obtido um valor de tempo de subida (tempo para o sinal mudar de um nível baixo de tensão  $(V_{out}=0~\rm V)$  para um alto  $(V_{out}=\rm VDD)$ ) de 37,0 ns e um tempo de descida (tempo para o sinal mudar de um nível alto (Vout = VDD) de tensão para um nível baixo de tensão (V=0 V)) de 26,8 ns. Caso a entrada fosse ideal e os dois transistores MOSFETs possuíssem exatamente as mesmas características, o tempo de subida e descida deveriam ser iguais devido à simetria do circuito.

Posteriormente, mediu-se o atraso de propagação que determina a velocidade de operação de um circuito digital e é influenciado pelo tempo de subida e descida, já que utiliza a diferença de tempo entre o momento em que a onda de entrada está no meio da transição entre o valor máximo e mínimo ou o contrário, e o momento em que a onda de saída também estiver no meio da transição. Assim, se o tempo de subida e descida da saída for alto, maior será o atraso de propagação.

A mudança de uma voltagem alta para uma baixa do sinal de entrada possui como atraso o tempo  $\det_{phl}=26,4\,ns$  enquanto que a mudança de um sinal baixo para um alto possui como atraso  $t_{plh}=17,0\,ns$ . Logo, o tempo de propagação vale a média entre ambos os atrasos, ou seja,  $t_p=21,7\,ns$ , implicando em uma freqüência máxima de operação de  $f_{max}=46,08\,MHz$ .