# Семинар №6 по дисциплине «Электроника»

## Тема: Фрагменты схем на МОП-транзисторах

| 1.1.1. Теоретическое введение                   | 1 |
|---|---|
| Общий подход к решению                          | 1 |
| Модель МОП-транзистора                          | 1 |
| Использование МОП-транзистора в программе SPICE | 4 |
| 1.1.2. Задание для работы                       | 6 |
| 1.1.3. Варианты задания                         | 7 |

# 1.1.1. Теоретическое введение

### Общий подход к решению

Общий подход к решению задач, где анализируется схема из нескольких элементов:

1) составить необходимые уравнения по правилам Кирхгофа (не нужна полная система) и закону Ома;

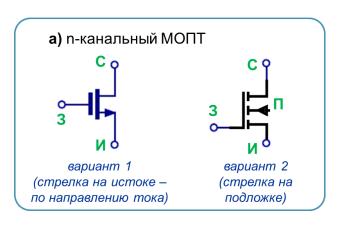
**внимание:** при составлении уравнений не забывать напряжения на транзисторе ( $V_{\text{БЭ}}$ ,  $V_{\text{БК}}$ ,  $V_{\text{КЭ}}$ ) с правильным знаком;

- 2) уменьшать количество неизвестных за счёт:
  - а. дополнительных уравнений связи между токами и напряжениями в самом транзисторе;
  - b. исключить заведомо малые величины, примеры:
  - \* пренебречь 10-омным сопротивлением транзистора по сравнению с килоомным резистором,
  - \* пренебречь напряжением открытого p-n-перехода по сравнению с 20-вольтовым источником напряжения,
  - \* принять коэффициент  $\alpha=1; \beta\to\infty; I \delta=0$  в случае, если ток базы не нужен,
  - \* принять токи утечки равными нулю, если не требуется настолько большая точность, и. т. п.

## Модель МОП-транзистора

МОП-транзистор (МОПТ) является одним из важнейших типов транзисторов в современных электронных схемах.

**Обозначение.** Варианты обозначения n- и p-канального  $MO\Pi$ -транзистора показаны на рис. 1.



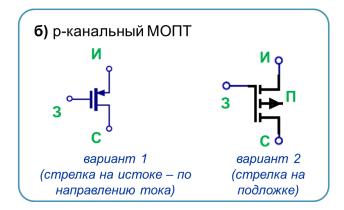


Рис. 1. Варианты обозначения n- и p-канального МОП-транзистора. Здесь S (Source) – исток, G (gate) – затвор, D (Drain) – сток

**Условие открытия.** При подаче достаточно большого напряжения на затвор n-канального МОП-транзистора в подзатворной области образуется плотный слой подвижных электронов – «канал». При напряжении  $V_{\rm 3H} > V_{\rm nop}$  электронный канал считается сформировавшимся, а n-МОП-транзистор — открытым. Соответствующее условие для p-канального МОПТ:  $V_{\rm 3H} < V_{\rm nop}$  (учитывая, что обычно  $V_{\rm 3H}$  и  $V_{\rm nop}$  меньше нуля).

Мнемоническое правило (см. рис. 2) для запоминания:

- для n-MOПТ пороговое напряжение положительное, напряжение затвор исток открытого транзистора должно быть ещё более положительным;
- для р-МОПТ пороговое напряжение отрицательное, напряжение затвористок открытого транзистора должно быть ещё более отрицательным.

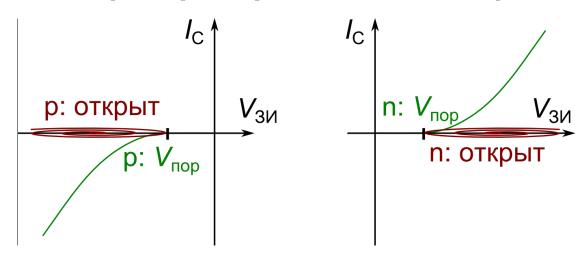


Рис. 2. К условию открытия МОП-транзистора

**Модель для большого сигнала.** В зависимости от напряжения стока  $V_{\rm CU}$  МОПТ работает в различных режимах (крутой и пологой областях) и описывается различными уравнениями. Условной границей между режимами работы называется напряжение насыщения  $V_{\rm CU, hac} = V_{\rm 3U} - V_{\rm nop}$ . В усилительных каскадах телекоммуникационной аппаратуры и в элементах вычилительной техники МОП-транзисторы чаще всего находятся в пентодной области.

n-МОПТ находится в пентодной области (или пологой области, режиме насыщения), если  $V_{\text{CM}} > V_{\text{3M}} - V_{\text{пор}}$ , и в триодной области (или крутой области), если  $V_{\text{CM}} < V_{\text{3M}} - V_{\text{пор}}$ . Для p-МОПТ в соотвествующих условиях знаки меняются на противоложные.

Мнемоническое правило (см. рис. 3) для запоминания:

- для n-MOПТ напряжение насыщения открытого транзистора положительное, напряжение сток—исток должно быть ещё более положительным;
- для р-МОПТ напряжение насыщения открытого транзистора отрицательное, напряжение сток—исток должно быть ещё более отрицательным.

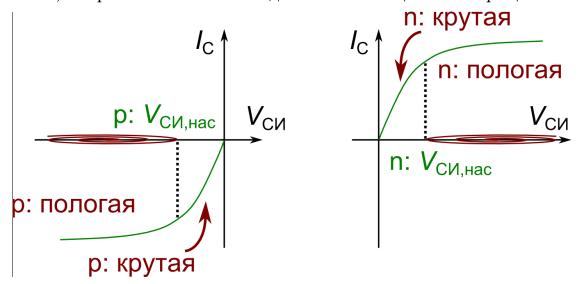


Рис. 3. К определению режимов МОП-транзистора

B триодной области модель МОПТ включает в себя управляемый источник тока с квадратической зависимостью от приложенного напряжения стока  $V_{\rm CH}$ :

$$I_{\rm C} = \frac{1}{2} \mu_n C_{ox} \frac{W}{L} \left[ 2 \left( V_{3\rm M} - V_{\rm nop} \right) V_{\rm CM} - V_{\rm CM}^2 \right] \qquad (n)$$

$$I_{\rm C} = -\frac{1}{2} \mu_p C_{ox} \frac{W}{L} \left[ 2 \left( V_{3\rm M} - V_{\rm nop} \right) V_{\rm CM} - V_{\rm CM}^2 \right] \qquad (p)$$

<u>В пентодной области</u> модель МОПТ включает в себя управляемый источник тока с почти линейной зависимостью от приложенного напряжения стока  $V_{\rm CH}$  (почти постоянного тока для транзисторов с большой длиной канала):

$$I_{\rm C} = \frac{1}{2} \mu_n C_{ox} \frac{W}{L} (V_{\rm 3M} - V_{\rm nop})^2 (1 + \lambda V_{\rm CM}) \qquad (n)$$

$$I_{\rm C} = -\frac{1}{2} \mu_p C_{ox} \frac{W}{L} (V_{\rm 3M} - V_{\rm nop})^2 (1 - \lambda V_{\rm CM}) \qquad (p)$$

**Вольт-амперные характеристики МОПТ**, построенные на основе описанных уравнений, проиллюстрированы на рис.4.

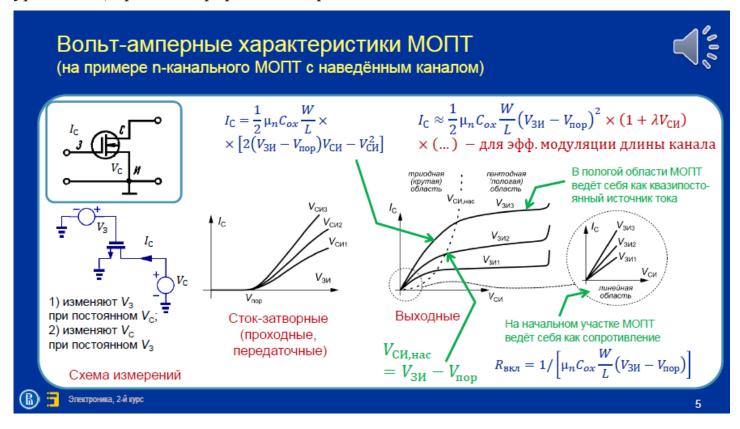


Рис. 4.К измерению ВАХ МОП-транзистора

### Использование МОП-транзистора в программе SPICE



Рис. 5. Размещение экземпляра МОПТ на рабочем поле, подключение модели

Табл. 1. Сокращённый набор параметров модели МОПТ в программе SPICE

| Физ.         | Название | Описание параметра                   | ед.                | Значение  | Пример    |  |
|--------------|----------|--------------------------------------|--------------------|-----------|-----------|--|
| обозн.       | парам.   | Описание нараметра                   | изм.               | по умолч. | пример    |  |
| $V_{ m nop}$ | VTO      | Threshold voltage /                  | В                  | 0         | 0,3       |  |
| •            |          | Пороговое напряжение                 |                    |           |           |  |
| μ            | UO       | Zero-field mobility /                | $cm^2/(B \cdot c)$ | 0         | 100       |  |
|              |          | Подвижность носителей при малом поле | - / ( - )          | _         |           |  |
| $t_{ox}$     | TOX      | Gate oxide thickness /               | M                  | 0         | 2,5 ·10-9 |  |
|              |          | Толщина подзатворного оксида         | 141                | O         |           |  |
| λ            | LAMBDA   | Channel modulation coef. /           | V-1                | 0         | 0,25      |  |
|              |          | Коэф. модуляции длины канала         | v ·                | U         | 0,20      |  |

Тип модели: <u>nmos</u> или <u>pmos</u>.

Пример описания модели диода (скобки не обязательны):

.model a123 nmos (uo=360 tox=0.3e-9 vt0=0.3 lambda=0.01)

Формула пересчёта:  $C_{ox} = \varepsilon \varepsilon_0 / t_{ox}$ 

При моделировании семейств вольт-амперных характеристик (ВАХ) МОПТ: сток-затворных  $I_{\rm C}(V_{\rm 3H})@V_{\rm CH}=$  const и выходных  $I_{\rm C}(V_{\rm CH})@V_{\rm 3H}=$  const используется команда (директива) . DC, содержащая 2 секции: для двух задействованных источников напряжения  $V_{\rm CH}$  и  $V_{\rm 3H}$ , например, для семейства сток-затворных характеристик:

Для вывода на график тока стока МОП-транзистора используется выражение id(M1), где M1 – название экземпляра транзистора.

# 1.1.2. Задание для работы

Задание 1. МОП-транзистор включён по схеме с ОЗ, заданы потенциалы выводов (по варианту). Определите режим работы транзистора.

#### Задание 2.

#### - ручной расчёт:

а) В другом МОП-транзисторе, включённом по схеме с общим истоком и находящемся в режиме насыщения, известен ток стока  $I_{C1}$  и напряжение стока  $V_{CU1}$ . Определите значение тока стока при напряжении  $V_{CU2}$ . Примечание: ширина затвора транзистора не задана; все остальные параметры транзистора не меняются.

### - проверка в **SPICE**:

- **б)** сформируйте модель транзистора с использованием параметров по варианту, длины и ширины канала (с учётом W/L = 50); задайте название модели свою фамилию; подключите модель к экземпляру транзистора;
- в) постройте линию  $cmo\kappa$ -затворной BAX МОПТ при напряжении стока  $V_{\text{СИ1}}$ ; подберите  $V_{\text{3И}}$ , при котором  $I_{\text{C}} = I_{\text{C1}}$ ; Примечание: стройте сток-затворную BAX в диапазоне напряжения затвора от 0 до  $+2 \cdot V_{\text{пор}}$  В (для n-МОПТ) и до  $-2 \cdot V_{\text{пор}}$  В (для p-МОПТ).
- **г)** постройте линию *выходной ВАХ* при напряжении  $V_{3\text{И}}$ , найденном в п. в); проверьте, что новое значение тока совпадает с результатом, полченным вручную.
  - Примечание: стройте выходную BAX в диапазоне напряжения стока от 0 до +5 В (для n-МОПТ) и до -5 В (для p-МОПТ)

# 1.1.3. Варианты задания

для БИТ-203

|    |                          |                 | общие параметры   |  |                    |  |
|----|--------------------------|-----------------|-------------------|--|--------------------|--|
| Nº | ФИО                      | <i>V</i> пит, В | <i>L</i> ,<br>мкм | µ <sub>n</sub> ,<br>см <sup>2</sup> /<br>(В·с) | <i>tox</i> ,<br>нм |  |
| 1  | 2                        | 3               | 4                 | 5  | 6                  |  |
| 1  | Абзяппарова Лэйла        | 2.5             | 0.25              | 188  | 5                  |  |
| 2  | Баймухаметова Диля       | 2.5             | 0.25              | 208  | 5                  |  |
| 3  | Ботов Михаил             | 1.8             | 0.18              | 194  | 3.6                |  |
| 4  | Ведерникова<br>Анастасия | 2.5             | 0.25              | 204  | 5                  |  |
| 5  | Волошин Андрей           | 2.5             | 0.25              | 381  | 5                  |  |
| 6  | Ефремов Виктор           | 1.8             | 0.18              | 353  | 3.6                |  |
| 7  | Карапетян Андрей         | 2.5             | 0.25              | 370  | 5                  |  |
| 8  | Клюев Никита             | 2.5             | 0.25              | 344  | 5                  |  |
| 9  | Масляков Александр       | 2.5             | 0.25              | 378  | 10                 |  |
| 10 | Мушаилов Эрсель          | 1.8             | 0.18              | 317  | 7.2                |  |
| 11 | Пискун Артём             | 1.8             | 0.18              | 323  | 7.2                |  |
| 12 | Посмитный Семен          | 1.8             | 0.18              | 264  | 3.6                |  |
| 13 | Руснак Владислава        | 1.8             | 0.18              | 177  | 7.2                |  |
| 14 | Старилова Елизавета      | 2.5             | 0.25              | 213  | 5                  |  |
| 15 | Старкова Элина           | 2.5             | 0.25              | 201  | 10                 |  |
| 16 | Хобов Артем              | 2.5             | 0.25              | 307  | 10                 |  |
| 17 | Червякова Элина          | 1.8             | 0.18              | 179  | 7.2                |  |
| 18 | Чураков Артём            | 1.8             | 0.18              | 237  | 7.2                |  |
| 19 | Шин Владимир             | 2.5             | 0.25              | 383  | 5                  |  |
| 20 |                          | 2.5             | 0.25              | 335  | 5                  |  |
| 21 |                          | 2.5             | 0.25              | 380  | 10                 |  |
| 22 |                          | 1.8             | 0.18              | 337  | 7.2                |  |
| 23 |                          | 2.5             | 0.25              | 219  | 5                  |  |
| 24 |                          | 2.5             | 0.25              | 283  | 10                 |  |
| 25 |                          | 2.5             | 0.25              | 237  | 10                 |  |
| 26 |                          | 2.5             | 0.25              | 157  | 5                  |  |
| 27 |                          | 2.5             | 0.25              | 394  | 5                  |  |
| 28 |                          | 1.8             | 0.18              | 370  | 7.2                |  |
| 29 |                          | 2.5             | 0.25              | 296  | 10                 |  |
| 30 |                          | 2.5             | 0.25              | 361  | 10                 |  |

| для задачи 1 |                         |                       |  |                  |                  |                  |
|--------------|-------------------------|-----------------------|--|------------------|------------------|------------------|
| тип<br>МОПТ  | V <sub>пор</sub> ,<br>В | λ,<br>Β <sup>-1</sup> |  | <i>V</i> з,<br>В | <i>V</i> с,<br>В | <i>V</i> и,<br>В |
| 7            | 8                       | 9                     |  | 10               | 11               | 12               |
| р            | -0.40                   | 0.1                   |  | -0.03            | 0.10             | 0.90             |
| p            | -0.48                   | 0.2                   |  | -1.9             | -2.25            | -0.50            |
| n            | 0.31                    | 0.2                   |  | -0.79            | -0.8             | -1.70            |
| p            | -0.40                   | 0.1                   |  | -0.86            | -0.63            | 0.40             |
| р            | -0.38                   | 0.25                  |  | 0.35             | 1.21             | 1.70             |
| р            | -0.36                   | 0.2                   |  | -0.07            | 0.17             | 0.70             |
| n            | 0.38                    | 0.1                   |  | 0.85             | 0.64             | 0.30             |
| р            | -0.48                   | 0.2                   |  | 0.18             | 0.64             | 0.70             |
| n            | 0.40                    | 0.25                  |  | 0.93             | 0.7              | -0.30            |
| n            | 0.32                    | 0.2                   |  | -0.41            | -0.68            | -0.80            |
| р            | -0.31                   | 0.1                   |  | 0.24             | 0.51             | 0.60             |
| n            | 0.32                    | 0.15                  |  | -0.03            | 0.01             | -0.80            |
| р            | -0.27                   | 0.25                  |  | 0.57             | 0.66             | 1.30             |
| n            | 0.40                    | 0.25                  |  | -1               | -1.41            | -1.50            |
| n            | 0.43                    | 0.2                   |  | 2.56             | 2.08             | 1.90             |
| p            | -0.45                   | 0.05                  |  | 0.67             | 1.05             | 1.30             |
| p            | -0.27                   | 0.3                   |  | -0.54            | -0.65            | 0.20             |
| p            | -0.32                   | 0.15                  |  | 0.37             | 0.32             | 1.10             |
| n            | 0.48                    | 0.25                  |  | 2                | 1.83             | 1.00             |
| p            | -0.40                   | 0.2                   |  | -0.31            | -0.32            | 0.60             |
| p            | -0.40                   | 0.3                   |  | 0.38             | 0.31             | 1.30             |
| n            | 0.36                    | 0.3                   |  | -0.58            | -1.13            | -1.90            |
| р            | -0.38                   | 0.1                   |  | -2.48            | -2.91            | -1.20            |
| n            | 0.48                    | 0.05                  |  | -0.08            | -0.6             | -1.00            |
| р            | -0.48                   | 0.25                  |  | -2.38            | -2.26            | -1.30            |
| p            | -0.38                   | 0.3                   |  | 1.12             | 1.38             | 1.70             |
| n            | 0.40                    | 0.15                  |  | 1.51             | 1.11             | 1.10             |
| р            | -0.31                   | 0.2                   |  | -0.78            | -0.76            | 0.10             |
| n            | 0.43                    | 0.2                   |  | -0.69            | -1.09            | -1.40            |
| р            | -0.50                   | 0.2                   |  | -2.61            | -2.19            | -1.70            |

| для задачи 2 |                  |                       |                   |                           |      |  |  |
|--------------|------------------|-----------------------|-------------------|---------------------------|------|--|--|
| тип<br>МОПТ  | $V_{ m nop}$ , B | λ,<br>Β <sup>-1</sup> | <i>I</i> с,<br>мА | <i>I</i> с, <i>V</i> си1, |      |  |  |
| 13           | 14               | 15                    | 16                | 17                        | 18   |  |  |
| n            | 0.50             | 0.15                  | 1.67              | 1.1                       | 2    |  |  |
| n            | 0.38             | 0.2                   | 1.25              | 1.3                       | 2.1  |  |  |
| р            | -0.31            | 0.05                  | -1.20             | -0.9                      | -2.1 |  |  |
| n            | 0.45             | 0.1                   | 1.25              | 0.9                       | 2.1  |  |  |
| n            | 0.45             | 0.05                  | 1.67              | 1.2                       | 2.1  |  |  |
| n            | 0.34             | 0.05                  | 1.20              | 0.9                       | 2    |  |  |
| p            | -0.50            | 0.15                  | -1.67             | -1.1                      | -2.1 |  |  |
| n            | 0.38             | 0.15                  | 1.25              | 1                         | 2    |  |  |
| p            | -0.43            | 0.15                  | -1.25             | -1.1                      | -2   |  |  |
| p            | -0.34            | 0.05                  | -0.90             | -1.2                      | -1.9 |  |  |
| n            | 0.27             | 0.2                   | 0.90              | 0.9                       | 2.2  |  |  |
| p            | -0.29            | 0.3                   | -1.20             | -0.9                      | -2.2 |  |  |
| n            | 0.34             | 0.05                  | 0.90              | 0.9                       | 1.9  |  |  |
| р            | -0.50            | 0.25                  | -1.25             | -1.1                      | -2.2 |  |  |
| р            | -0.38            | 0.1                   | -1.67             | -1.3                      | -2.3 |  |  |
| n            | 0.40             | 0.25                  | 1.67              | 1.2                       | 2.2  |  |  |
| n            | 0.36             | 0.2                   | 0.90              | 1.3                       | 2.1  |  |  |
| n            | 0.32             | 0.05                  | 0.90              | 0.9                       | 2.2  |  |  |
| p            | -0.48            | 0.3                   | -1.25             | -1.1                      | -2.2 |  |  |
| n            | 0.38             | 0.2                   | 1.25              | 1.3                       | 2    |  |  |
| n            | 0.50             | 0.05                  | 1.67              | 1.1                       | 1.9  |  |  |
| p            | -0.32            | 0.25                  | -1.20             | -1                        | -2   |  |  |
| n            | 0.50             | 0.25                  | 1.25              | 1.2                       | 2.2  |  |  |
| p            | -0.45            | 0.15                  | -1.67             | -1                        | -2.1 |  |  |
| n            | 0.50             | 0.25                  | 1.25              | 1.3                       | 2.1  |  |  |
| n            | 0.38             | 0.1                   | 1.25              | 1.2                       | 1.9  |  |  |
| p            | -0.50            | 0.2                   | -1.25             | -0.9                      | -2.1 |  |  |
| n            | 0.36             | 0.3                   | 1.20              | 0.9                       | 1.9  |  |  |
| p            | -0.43            | 0.1                   | -1.67             | -1                        | -2.1 |  |  |
| n            | 0.45             | 0.2                   | 1.25              | 0.9                       | 2    |  |  |