Міністерство освіти і науки України Національний технічний університет України «Київський Політехнічний Інститут імені Ігоря Сікорського» Кафедра конструювання електронно-обчислювальної апаратури

Звіт

3 виконання лабораторної роботи №3

з дисципліни "Аналогова електроніка"

Виконали:

студент групи ДК-62

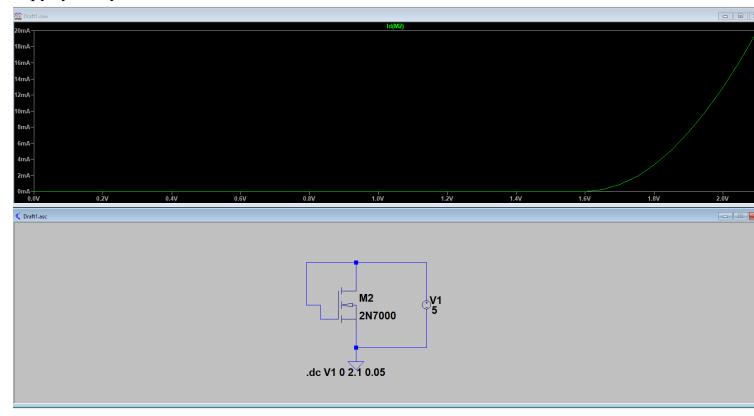
Наталич М.Я.

Перевірив:

доц. Короткий €. В.

1. Дослідження залежності $I_c(U_{3B})$ для n-канального польового МДН транзистора 2N7000.

Було проведно симуляцію роботи моделі польового МДН транзистора 2N7000 в режимі лінійного підвищєння напруги затвор-виток та отримано таку залежність струму стоку:



Для розрахунку порогової напруги оберемо струм стоку 4 мА, який протікає при напрузі на затворі 1.81В.

Струм, що в 4 рази більший за нього, тобто, 12 мA, протікає при напрузі стоку 1,98B.

Тоді порогова напруга буде дорівнювати:

$$U_{\pi} = 2U_{3B1} - U_{3B2}$$

 $U_{\Pi} = 2 * 1.81 - 1.98 = 1.64B,$

що цілком відповідає графіку залежності.

Якщо підставити отриману порогову напругу в формулу $I_c = \frac{b}{2} (U_{3B} - U_{\Pi})^2$, то можна отримати:

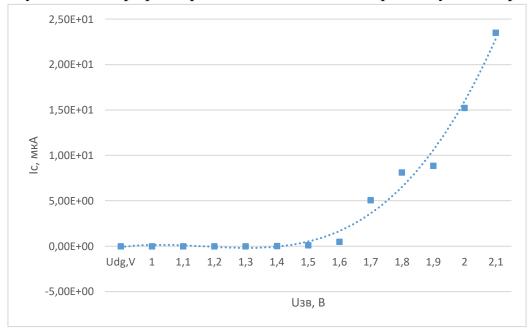
$$12 * 10^{-3} = \frac{b}{2} (1,98 - 1,64)^{2}$$
$$12 * 10^{-3} = \frac{b}{2} * 0,1156$$

$$b = \frac{12 * 10^{-3} * 2}{0.1156} = 207 * 10^{-3}$$

Таку ж залежність було відзнято на реальному транзисторі. Отримали такі результати:

| Udg,V | Ic,mA |
|-------|-------|
| 1 | 0 |
| 1,1 | 0 |
| 1,2 | 0 |
| 1,3 | 0 |
| 1,4 | 0,02 |
| 1,5 | 0,11 |
| 1,6 | 0,5 |
| 1,7 | 5,06 |
| 1,8 | 8,12 |
| 1,9 | 8,86 |
| 2 | 15,24 |
| 2,1 | 23,5 |

На малюнку наведено графік отриманої залежності з апроксимуючою кривою:



3 залежності видно, що істотний струм стоку починає протікати при напрузі 1,4÷1,6В, а залежність досить непогано апроксимується квадратичною функцією, що в цілому відповідає очікуванням. Похибку в визначенні порогової напруги може бути викликана технологічними особливостями виготовлення польових транзисторів — порогова напруга для деяких транзисторів може коливатися в межах 0,5÷5В.

Для експериментальних даних коефіцієнт b:

$$I_{c} = \frac{b}{2} (U_{3B} - U_{\Pi})^{2}$$

$$15,24 * 10^{-3} = \frac{b}{2} (2 - 1,58)^{2}$$

$$15,24 * 10^{-3} = \frac{b}{2} * 0,1764$$

$$b = \frac{15,24 * 10^{-3} * 2}{0.1764} = 172,789 * 10^{-3}$$

Отримали величину одного порядку, тому модель можна вважати вірною. Відхилення можна пояснити так само: технологічні процеси у деяких транзисторів дають відхилення передавальної провідності до 5 разів.

3. Дослідження підсилювача з загальним витоком на польовому МДН транзисторі 2N7000

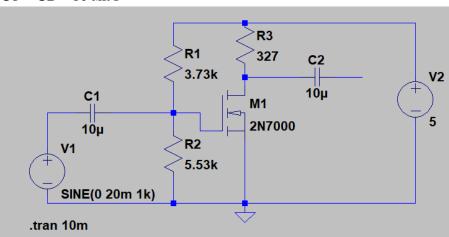
Було проведено симуляцію схеми підсилювача з загальним витоком з наступними параметрами компонентів:

R1 = 3.73 кОм

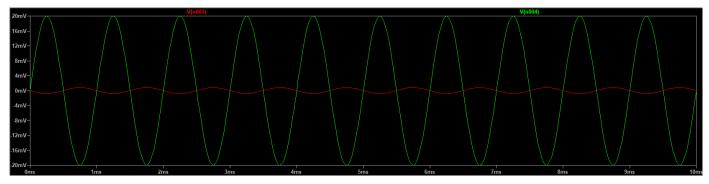
R2 = 5.53 кОм

R3 = 327 Om

C1 = C2 = 10 мкФ



На виході підсилювача при синусоїдальному вхідному сигналі амплітудою 20 мВ нелінійних спотворень не відбувається, що свідчить про коректний підбір робочої точки.



Таку ж схему було складено в лабораторії та досліджено при таких же вхідних сигналах. Отримали наступні результати:

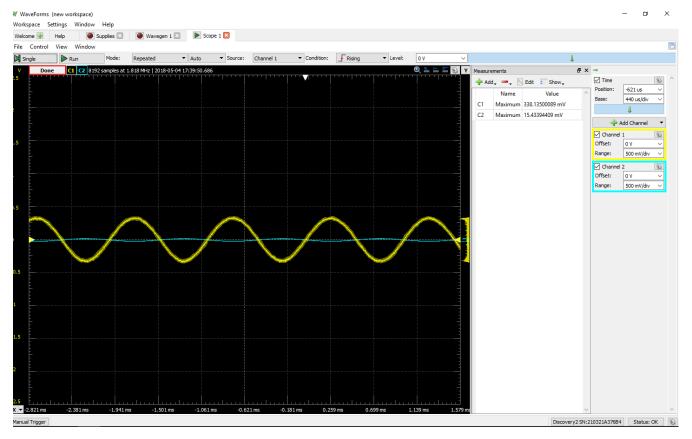
Для перевірки робочої точки напругу генератора сигналу виставили рівною нулю. Отримали такі параметри робочої точки спокою:

 $U_{{}^{3}{}^{8}0}=2,01B$

 $U_{Bc0} = 2,52B$

 $I_{c0} = 7,5 \text{mA}$

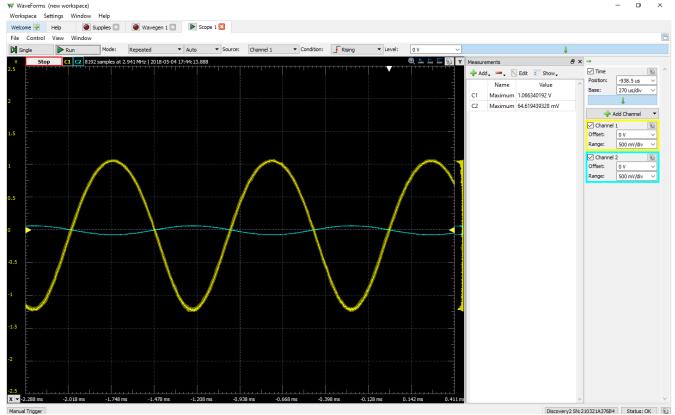
На вхід підсилювача подали сигнал, аналогічний вхідному в симуляції. На виході отримали синусоїдальний сигнал без нелінійних спотворень, обернений по фазі на 180 градусів:



Коефіцієнт підсилення за напругою визначили як відношення амплітуди вихідного сигналу до амплітуди вхідного:

$$K_U = \frac{U_{\text{BUX}}}{U_{\text{BX}}} = \frac{-340 \text{ MB}}{15 \text{ MB}} = -22,66$$

Для знаходження максимальної амплітуди вхідного сигналу напругу на вході підвищували до тих пір, поки на виході не з'явились нелінійні спотворення. Такою напругою виявилась 70÷90 мВ. Спотворення виглядали так:



Для експериментального визначення передавальної провідності робочу точку транзистора змістили на 0,06B змінюючи опори на: R1=3,73 kOm, R2=5,53 kOm. Струм спокою виріс з 7,5 мА до 11,3 мА.

Тоді $\Delta U_{3B} = 0,06B$, а $\Delta I_c = 3,8$ мА.

$$g_m = \frac{\Delta I_c}{\Delta U_{\scriptscriptstyle 3B}} = \frac{3.8 * 10^{-3}}{0.06} = 63.33 \text{ MC}$$

3 технічної документації на $2N7000~g_m$ має складати мінімум 100~mС, що підтверджує коректність проведеного дослідження.

Зі знайденої передавальної провідності можна знайти теоретичний коефіцієнт підсилення за напругою:

$$K_U = \frac{U_{\text{BMX}}}{U_{\text{DY}}} = -g_m R_3 = -63,33 * 10^{-3} * 327 = -20,7$$

Отримали число, що майже збігається з експериментальними даними.

Висновки

В даній лабораторній роботі провели експериментальне дослідження поведінки польового транзистору в різних режимах роботи: відзняли статичну вихідну та передавальну характеристики, розрахували коефіцієнт крутизни b, порівняли їх з даними симуляцій. Також було складено схему підсилювача з загальним витоком і досліджено його роботу при різних вхідних параметрах. Експериментально та теоретично визначили коефіцієнт підсилення та передавальну провідність.