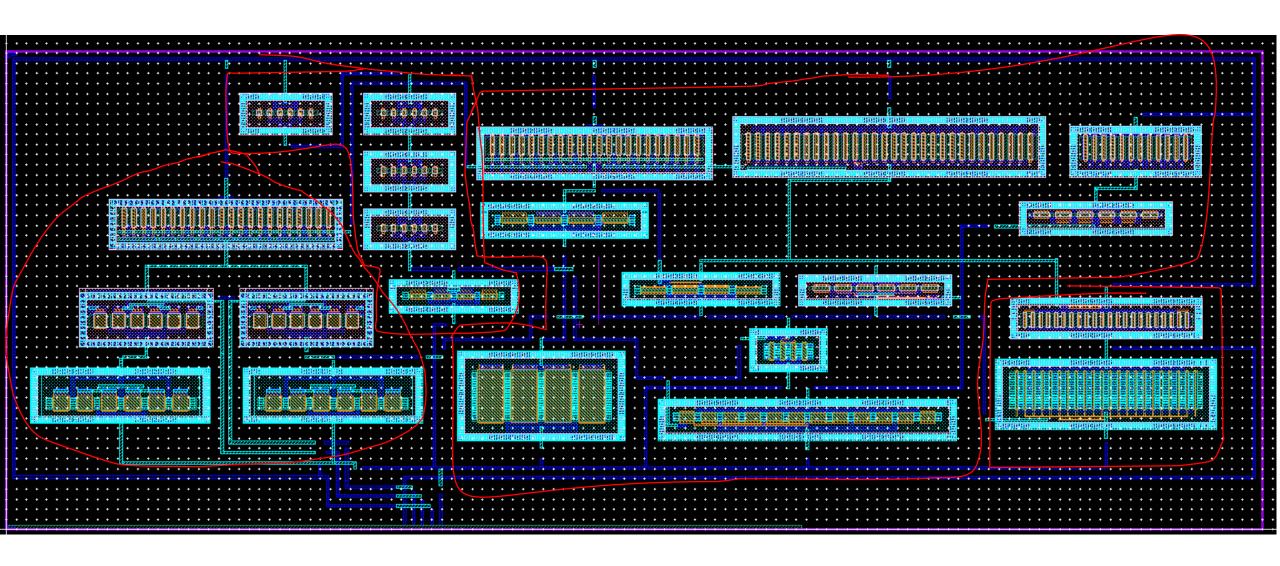
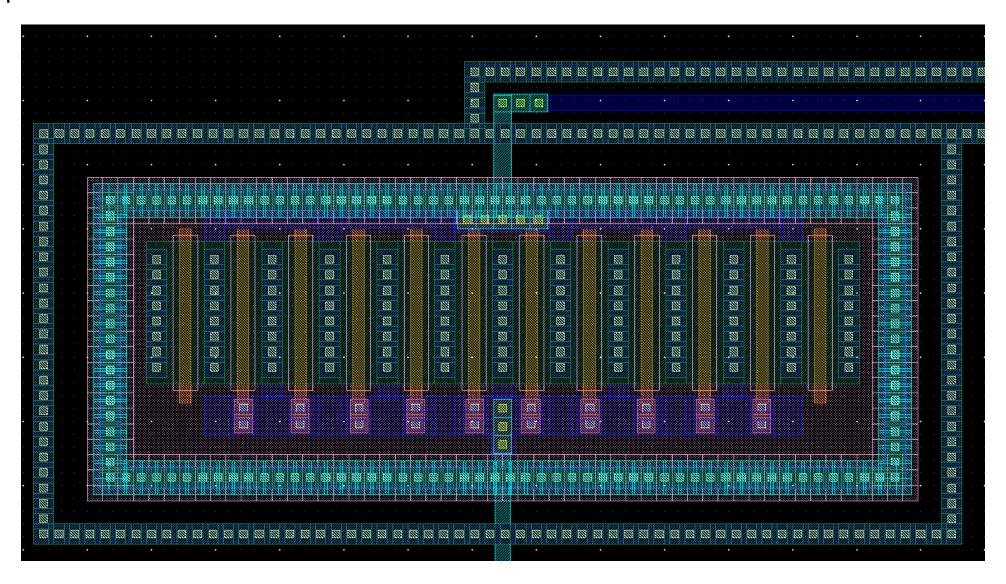
# 進捗報告

2023/05/29 B4 小島光

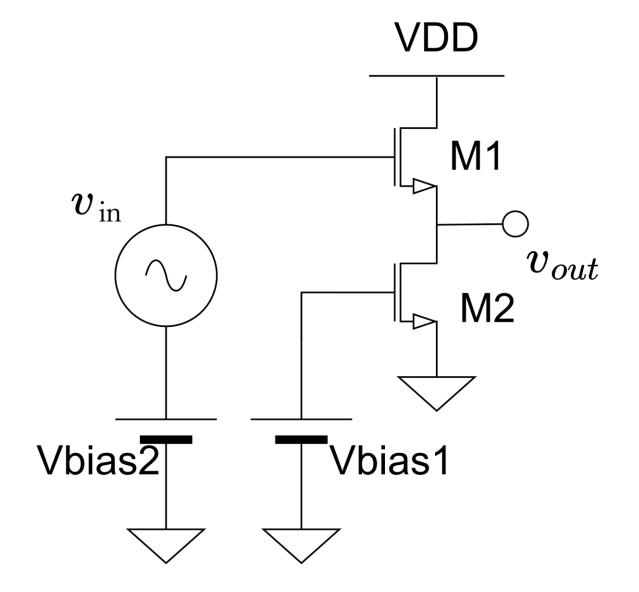
# Opアンプのレイアウト



### Opアンプのレイアウト



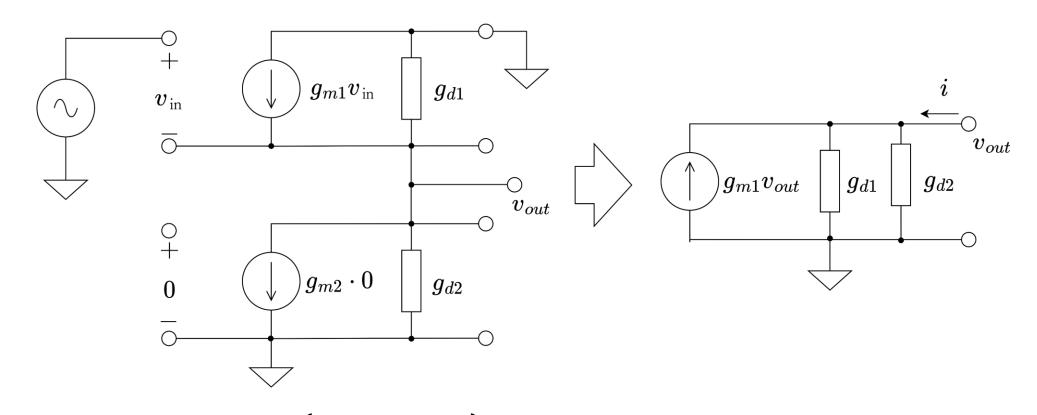
#### バッファ回路



単純なソースフォロワ回路 マッチングのために接続

M2は電流源 Vbias2は入力のオフセット

### バッファ回路

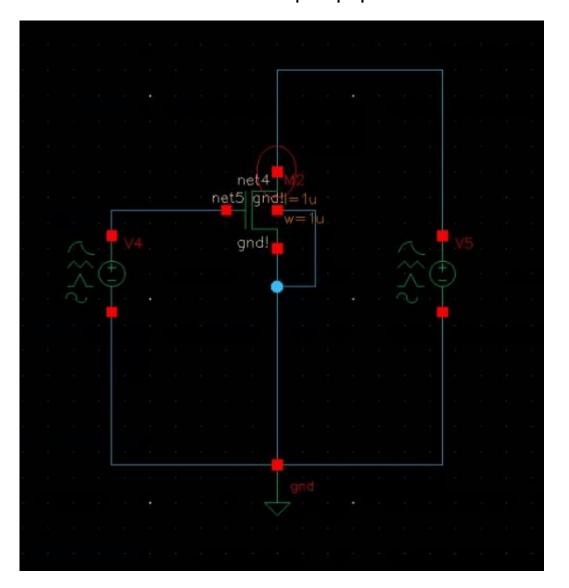


$$i + g_m v_{out} = (g_{d1} + g_{d2}) v_{out}$$

$$R = \frac{v_{out}}{i} = \frac{1}{g_m + g_{d1} + g_{d2}} \approx \frac{1}{g_m} = 50$$

 $\therefore g_m = 20 \text{ [mS]}$ 

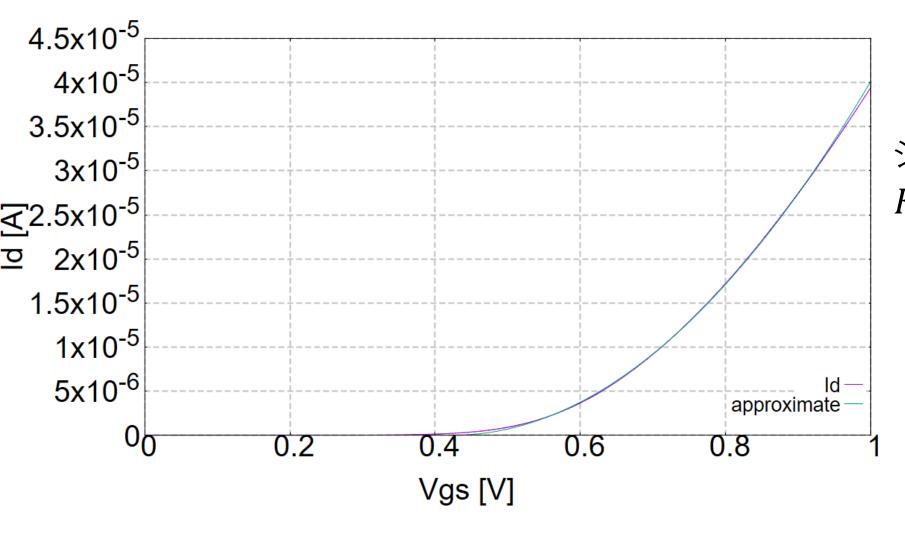
#### NMOS単体のシミュレーション



シミュレーション条件 
$$W=1\,[\mu m]$$
  $L=1\,[\mu m]$   $V_{ds}=0.9\,[V]$ 

$$0.4 \le v_{gs} \le 0.8$$
の範囲で  $I_d = K_1 \cdot \frac{W}{L} (v_{gs} - v_{th})^2 \cdot (1 + \lambda V_{ds})$  に最小二乗法を用いて近似

#### NMOS単体のシミュレーション



シミュレーション結果  $K_1 = 8.78 \times 10^{-5} [\text{S/V}]$   $V_{th} = 0.42 [\text{V}]$   $\lambda = 0.42 [\text{V}^{-1}]$ 

# $I_d$ と $g_m$ の関係

$$I_{d} = \frac{1}{2} \mu_{n} C_{ox} \frac{W}{L} \left( v_{gs} - V_{th} \right)^{2} \cdot (1 + \lambda V_{DS})$$

$$g_{m} \equiv \frac{\partial I_{d}}{\partial v_{gs}} = \mu_{n} C_{ox} \frac{W}{L} \left( v_{gs} - V_{th} \right) \cdot (1 + \lambda V_{DS})$$

$$\approx \sqrt{2K_{0} \frac{W}{L} I_{d}} \qquad (K_{0} \equiv \mu_{n} C_{ox})$$

### $I_d$ と $g_m$ の関係

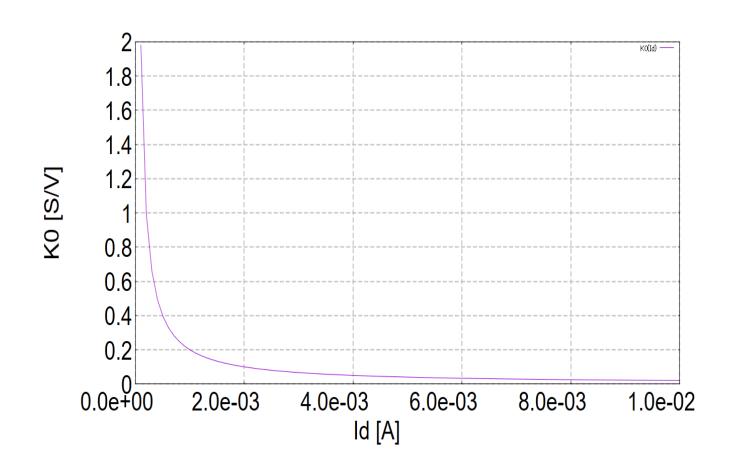
 $g_m$ の式を $K_0$ について解くと

$$K_0 = \frac{g_m^2}{2I_d} = \frac{(20 \times 10^{-3})^2}{2I_d} = \frac{2 \times 10^{-4}}{I_d}$$

仮に、電流源に1 [mA]流し続ける場合 $K_0 = 0.2 [S/V]$ が必要

 $W=1 [\mu m], L=1 [\mu m]$ の時 $K_1=8.78\times 10^{-5}$ だったので求められる形状比は

$$\frac{0.2}{8.78 \times 10^{-5}} \approx 2278$$



### $I_d$ と $g_m$ の関係

したがって、チャネル幅はチャネル長に対して約2300倍必要 現実的ではないので抵抗の使用などをこれから検討する