### Національний технічний університет України «Київський політехнічний інститут імені Ігоря Сікорського» Кафедра мікроелектроніки

### **3BIT**

про виконання лабораторної роботи №1 з дисципліни: «Напівпровідникова електроніка» Тема роботи: «Дослідження випрямляючих напівпровідникових діодів»

(підпис)	(дата здачі)
(підпис)	(дата здачі)

#### 1. МЕТА РОБОТИ

Теоретичне вивчення і практичне дослідження випрямляючих діодів; визначення фізичних та основних технічних параметрів германійових та кремнійових діодів із їх вольт-амперних характеристик.

### 2. ЗАВДАННЯ

- 1. Вивчити структуру параметрів (паспортних даних) досліджуваного підкласу діодів. Ознайомитися із вимірювальним стендом та використовуваними приладами.
- 2. Зібрати схему для дослідження вольт-амперної характеристики випрямляючих діодів .
- 3. Виміряти вольт-амперні характеристики германієвого та кремнієвого діодів при кімнатній температурі. Результати вимірювань записати в таблиці.
- 4. \*Провести температурні дослідження ВАХ германієвого та кремнієвого діодів при температурі +70 о С (для прямої та зворотної полярності напруги).
  - 5. Побудувати графіки вольт-амперних характеристик діодів.
- 6. Графічно визначити дифузійний потенціал  $\phi_0$ , опір бази  $r_b$  та струм виродження І вир для кожного з діодів. Оцінити тепловий струм германієвого діода.
- 7. За побудованими графіками характеристик визначити основні параметри діодів.
- 8. \*\*Побудувати графіки залежностей статичного та динамічного опорів діодів від прикладеної напруги (або вирахувати статичний та диференційний опори посередині прямої та зворотної гілок ВАХ кожного діоду і порівняти їх між собою).
- 9. Провести аналіз результатів досліджень, і зробити висновки з виконаної роботи.

### 3. СХЕМА ВИМІРЮВАННЯ

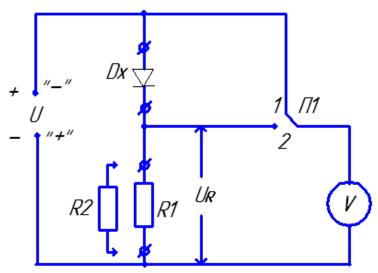


Рис. 1. Схема для вимірювання ВАХ діода. При знятті зворотної гілки ВАХ змінюється полярність джерела живлення та номінал резистора R (величина резистора для прямої гілки  $R_1$ =5 кОм; для зворотної  $R_2$  = 100 кОм).

# 4. РЕЗУЛЬТАТИ ДОСЛІДЖЕНЬ

## 4.1 Результати вимірювань

U[B]	$U_R[B]$	$U_d[B]$	$I_d[A]$	$I_d[MA]$
0,69	0,61	0,08	0,00012	0,122
3,52	3,37	0,15	0,00067	0,674
5,23	5,05	0,18	0,00101	1,01
6,45	6,35	0,1	0,00127	1,27
7,52	7,33	0,19	0,00147	1,466
9,48	9,27	0,21	0,00185	1,854
11,9	11,7	0,2	0,00234	2,34
13,5	13,1	0,4	0,00262	2,62
14,6	14,3	0,3	0,00286	2,86
16,7	16,5	0,2	0,0033	3,3
18,7	18,3	0,4	0,00366	3,66
21,6	21,4	0,2	0,00428	4,28
22,4	22	0,4	0,0044	4,4
23	22,6	0,4	0,00452	4,52
23,7	23,3	0,4	0,00466	4,66
25,4	25,1	0,3	0,00502	5,02
27	26,7	0,3	0,00534	5,34
29,3	29,1	0,2	0,00582	5,82
31	30,7	0,3	0,00614	6,14
32,5	32,3	0,2	0,00646	6,46
33,3	33	0,3	0,0066	6,6
34,5	34,2	0,3	0,00684	6,84
35	34,7	0,3	0,00694	6,94
36,2	35,3	0,9	0,00706	7,06
38	37,5	0,5	0,0075	7,5
38,3	38,2	0,1	0,00764	7,64
39,4	39,2	0,2	0,00784	7,84
40,6	39,8	0,8	0,00796	7,96
42,9	42,6	0,3	0,00852	8,52

44	43,6	0,4	0,00872	8,72
47	46,9	0,1	0,00938	9,38
48,9	48,6	0,3	0,00972	9,72
49,1	48,8	0,3	0,00976	9,76
50,27	49,9	0,37	0,00998	9,98

Табл. 4.1. BAX германієвого (Ge) діода

(умови досліджень: пряме зміщення,  $R_I = 5 \ \kappa O$ м,  $T_I = 20 \ ^{\circ}C$ )

Розрахунок напруги  $U_D$  на германієвому діоді проводиться за формулою:

$$U_D = U - U_R$$
;

$$U_{D1} = 0.69 - 0.61 = 0.08;$$
  $U_{Dmax} = U_{max} - U_{Rmax};$ 

Розрахунок струму  $I_{D_i}$  що протікає через діод проводиться за формулою:

$$I_D = \frac{U_R}{R}$$
;

Знайдемо струм для прямого зміщення, R = 5 кОм (Ge):

$$I_{D1} = \frac{U_{R1}}{R} = \frac{0.69}{5 \cdot 10^3} = 0.122 \text{ MA}; \quad I_{Dmax} = \frac{U_{Rmax}}{R};$$

Занесемо отримані значення до таблиці 4.1.

U[B]	$U_R[B]$	$U_d[B]$	$I_d[A]$	$I_d$ [м $A$ ]
0,6	0,54	0,06	0,0000054	0,0054
1,07	0,89	0,18	0,0000089	0,0089
1,21	0,95	0,26	0,0000095	0,0095
1,4	0,96	0,44	0,0000096	0,0096
1,54	1	0,54	0,00001	0,01
2,54	1,32	1,22	0,0000132	0,0132
3,1	1,4	1,7	0,000014	0,014
4,8	1,76	3,04	0,0000176	0,0176
5,38	1,82	3,56	0,0000182	0,0182
6,5	1,9	4,6	0,000019	0,019
7,3	1,93	5,37	0,0000193	0,0193
8,5	1,95	6,55	0,0000195	0,0195
10	2,03	7,97	0,0000203	0,0203
11,1	2,08	9,02	0,0000208	0,0208

12,03         2,12         9,91         0,0000212         0,00           13,65         2,34         11,31         0,0000234         0,00           14,1         2,43         11,67         0,0000243         0,00           16,6         3,24         13,36         0,0000324         0,00           17,3         3,55         13,75         0,0000355         0,00           18,4         4,02         14,38         0,0000445         0,00           20,2         4,95         15,25         0,0000445         0,00           21,8         5,75         16,05         0,0000455         0,00           22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000625         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,0000855         0,00           26,6         8,55         18,05         0,0000955         0,00           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,00           29,2         10,1         19,1         0,000118         0,1           34,	$\overline{212}$
14,1         2,43         11,67         0,0000243         0,00           16,6         3,24         13,36         0,0000324         0,00           17,3         3,55         13,75         0,0000355         0,00           18,4         4,02         14,38         0,0000402         0,00           19,35         4,45         14,9         0,0000445         0,00           20,2         4,95         15,25         0,0000495         0,00           21,8         5,75         16,05         0,0000625         0,00           22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000625         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,00008         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000855         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,000118         0,1           34,3	
16,6         3,24         13,36         0,0000324         0,00           17,3         3,55         13,75         0,0000355         0,00           18,4         4,02         14,38         0,0000402         0,00           19,35         4,45         14,9         0,0000445         0,00           20,2         4,95         15,25         0,0000495         0,00           21,8         5,75         16,05         0,0000625         0,00           22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000625         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,0000855         0,00           26,6         8,55         18,05         0,0000915         0,00           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,00           29,2         10,1         19,1         0,0001067         0,10           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3	234
17,3       3,55       13,75       0,0000355       0,00         18,4       4,02       14,38       0,0000402       0,00         19,35       4,45       14,9       0,0000445       0,00         20,2       4,95       15,25       0,0000495       0,00         21,8       5,75       16,05       0,0000625       0,00         22,6       6,25       16,35       0,0000625       0,00         23,1       6,45       16,65       0,0000645       0,00         24,4       7,25       17,15       0,0000725       0,00         25,7       8       17,7       0,00008       0,0         26,6       8,55       18,05       0,0000955       0,00         28,42       9,61       18,81       0,0000961       0,00         29,2       10,1       19,1       0,000101       0,1         30,1       10,67       19,43       0,0001067       0,10         32,2       11,8       20,4       0,000118       0,1         34,3       13,1       21,2       0,00014       0,         35,7       14       21,7       0,00014       0,         37       14,75 <td< td=""><td>243</td></td<>	243
18,4         4,02         14,38         0,0000402         0,00           19,35         4,45         14,9         0,0000445         0,00           20,2         4,95         15,25         0,0000495         0,00           21,8         5,75         16,05         0,0000625         0,00           22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000645         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,000085         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000855         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000144         0,           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	324
19,35         4,45         14,9         0,0000445         0,00           20,2         4,95         15,25         0,0000495         0,00           21,8         5,75         16,05         0,0000575         0,00           22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000645         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,0           25,7         8         17,7         0,0000855         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000855         0,0           27         9,15         17,85         0,0000915         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,000147         0,1           37         1	355
20,2       4,95       15,25       0,0000495       0,00         21,8       5,75       16,05       0,0000575       0,00         22,6       6,25       16,35       0,0000625       0,00         23,1       6,45       16,65       0,0000645       0,00         24,4       7,25       17,15       0,0000725       0,00         25,7       8       17,7       0,00008       0,0         26,6       8,55       18,05       0,0000855       0,0         27       9,15       17,85       0,0000915       0,0         28,42       9,61       18,81       0,0000961       0,0         29,2       10,1       19,1       0,000101       0,1         30,1       10,67       19,43       0,0001067       0,10         32,2       11,8       20,4       0,000118       0,1         34,3       13,1       21,2       0,000131       0,1         35,7       14       21,7       0,00014       0,         37       14,75       22,25       0,0001475       0,1	402
21,8         5,75         16,05         0,0000575         0,00           22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000645         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,00008         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000855         0,0           27         9,15         17,85         0,0000915         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,0001475         0,1           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	445
22,6         6,25         16,35         0,0000625         0,00           23,1         6,45         16,65         0,0000645         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,00008         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000855         0,0           27         9,15         17,85         0,0000915         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,00014         0,           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	495
23,1         6,45         16,65         0,0000645         0,00           24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,0           25,7         8         17,7         0,00008         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000915         0,0           27         9,15         17,85         0,0000915         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,00014         0,           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	575
24,4         7,25         17,15         0,0000725         0,00           25,7         8         17,7         0,00008         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000955         0,0           27         9,15         17,85         0,0000915         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,16           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,000147         0,1           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	525
25,7         8         17,7         0,00008         0,0           26,6         8,55         18,05         0,0000855         0,0           27         9,15         17,85         0,0000915         0,0           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,0           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,00014         0,           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	545
26,6     8,55     18,05     0,0000855     0,00       27     9,15     17,85     0,0000915     0,00       28,42     9,61     18,81     0,0000961     0,00       29,2     10,1     19,1     0,000101     0,1       30,1     10,67     19,43     0,0001067     0,10       32,2     11,8     20,4     0,000118     0,1       34,3     13,1     21,2     0,000131     0,1       35,7     14     21,7     0,00014     0,       37     14,75     22,25     0,0001475     0,1	725
27         9,15         17,85         0,0000915         0,00           28,42         9,61         18,81         0,0000961         0,00           29,2         10,1         19,1         0,000101         0,1           30,1         10,67         19,43         0,0001067         0,10           32,2         11,8         20,4         0,000118         0,1           34,3         13,1         21,2         0,000131         0,1           35,7         14         21,7         0,00014         0,           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	08
28,42     9,61     18,81     0,0000961     0,0000961       29,2     10,1     19,1     0,000101     0,1       30,1     10,67     19,43     0,0001067     0,1       32,2     11,8     20,4     0,000118     0,1       34,3     13,1     21,2     0,000131     0,1       35,7     14     21,7     0,00014     0,       37     14,75     22,25     0,0001475     0,1	855
29,2     10,1     19,1     0,000101     0,1       30,1     10,67     19,43     0,0001067     0,1       32,2     11,8     20,4     0,000118     0,1       34,3     13,1     21,2     0,000131     0,1       35,7     14     21,7     0,00014     0,       37     14,75     22,25     0,0001475     0,1	915
30,1     10,67     19,43     0,0001067     0,16       32,2     11,8     20,4     0,000118     0,1       34,3     13,1     21,2     0,000131     0,1       35,7     14     21,7     0,00014     0,       37     14,75     22,25     0,0001475     0,1	961
32,2     11,8     20,4     0,000118     0,1       34,3     13,1     21,2     0,000131     0,1       35,7     14     21,7     0,00014     0,       37     14,75     22,25     0,0001475     0,1	01
34,3     13,1     21,2     0,000131     0,1       35,7     14     21,7     0,00014     0,       37     14,75     22,25     0,0001475     0,1	067
35,7         14         21,7         0,00014         0,           37         14,75         22,25         0,0001475         0,1	18
37 14,75 22,25 0,0001475 0,14	31
	14
20.2 16.2 22.1 0.000162 0.1	475
39,3   16,2   23,1   0,000162   0,1	62
40,8 17,07 23,73 0,0001707 0,1	707
42,8 18,3 24,5 0,000183 0,1	83
48,5	88
44,1 19,02 25,08 0,0001902 0,19	902
45,25 19,86 25,39 0,0001986 0,19	986
46,5 20,7 25,8 0,000207 0,2	07
48,3 21,7 26,6 0,000217 0,2	17
50,01 22,85 27,16 0,0002285 0,2	285

Табл. 4.2. BAX германієвого (Ge) діода

(умови досліджень: зворотне зміщення,  $R_1 = 100 \ \kappa O$ м,  $T_1 = 20 \ ^{\circ}C$ )

Розрахунок напруги  $U_D$  на германієвому діоді проводиться за формулою:

$$U_D = U - U_R;$$
 
$$U_{D1} = 0.6 - 0.54 = 0.06; \quad U_{Dmax} = U_{max} - U_{Rmax};$$

Розрахунок струму  $I_{D_i}$  що протікає через діод проводиться за формулою:

$$I_D = \frac{U_R}{R};$$

Знайдемо струм для зворотного зміщення, R = 100 кОм (Ge):

$$I_{D1} = \frac{U_{R1}}{R} = \frac{0.6}{100 \cdot 10^3} = 0.0054 \text{ mA}; \quad I_{Dmax} = \frac{U_{Rmax}}{R};$$

Занесемо отримані значення до таблиці 4.2.

U[B]	$U_R[B]$	$U_d[B]$	$I_d[A]$	$I_d[MA]$
0,64	0,19	0,45	0,000038	0,038
1,6	1,16	0,44	0,000232	0,232
2,8	2,2	0,6	0,00044	0,44
3,3	2,75	0,55	0,00055	0,55
4,25	3,68	0,57	0,000736	0,736
6,78	6,17	0,61	0,001234	1,234
7,05	6,42	0,63	0,001284	1,284
8,09	7,45	0,64	0,00149	1,49
10,3	9,7	0,6	0,00194	1,94
11,3	10,73	0,57	0,002146	2,146
12,8	12	0,8	0,0024	2,4
14,5	13,8	0,7	0,00276	2,76
15,3	14,4	0,9	0,00288	2,88
16,1	15,3	0,8	0,00306	3,06
17,08	16,42	0,66	0,003284	3,284
20,7	20,1	0,6	0,00402	4,02
22,9	21,9	1	0,00438	4,38
23,3	22,5	0,8	0,0045	4,5
26,2	25,5	0,7	0,0051	5,1
27,7	27	0,7	0,0054	5,4

29,1	28,4	0,7	0,00568	5,68
30,7	29,9	0,8	0,00598	5,98
31,06	30,36	0,7	0,006072	6,072
33,6	32,9	0,7	0,00658	6,58
34,1	33,3	0,8	0,00666	6,66
35,2	34,5	0,7	0,0069	6,9
37,1	36,4	0,7	0,00728	7,28
38,9	38,2	0,7	0,00764	7,64
42,1	41,3	0,8	0,00826	8,26
44,6	43,9	0,7	0,00878	8,78
46,3	45,6	0,7	0,00912	9,12
47	46,2	0,8	0,00924	9,24
48,5	47,7	0,8	0,00954	9,54
49,3	48,5	0,8	0,0097	9,7
50,7	50	0,7	0,01	10

Табл. 4.3. ВАХ кремнієвого (Si) діода

(умови досліджень: пряме зміщення,  $R_I = 5 \kappa O M$ ,  $T_I = 20 \degree C$ )

Розрахунок напруги  $U_D$  на кремнієвому діоді проводиться за формулою:

$$U_D = U - U_R;$$
  $U_{D1} = 0.64 - 0.19 = 0.45; \quad U_{Dmax} = U_{max} - U_{Rmax};$ 

Розрахунок струму  $I_D$ , що протікає через діод проводиться за формулою:

$$I_D = \frac{U_R}{R};$$

Знайдемо струм для прямого зміщення, R = 5 кОм (Si):

$$I_{D1} = \frac{U_{R1}}{R} = \frac{0.19}{5 \cdot 10^3} = 0.038 \text{ mA};$$

Занесемо отримані значення до таблиці 4.3.

U[B]	$U_R[B]$	$U_d[B]$	$I_d[A]$	$I_d[MA]$
0,6	0,01	0,59	1E-07	0,0001
1,5	0,02	1,48	2E-07	0,0002
3,12	0,02	3,1	2E-07	0,0002
4,42	0,01	4,41	1E-07	0,0001

5,4	0,02	5,38	2E-07	0,0002
6,3	0,02	6,28	2E-07	0,0002
7,72	0,02	7,7	2E-07	0,0002
9,47	0,02	9,45	2E-07	0,0002
10,06	0,02	10,04	2E-07	0,0002
11,3	0,0002	11,2998	2,2E-09	2,2E-06
12,8	0,0004	12,7997	3,5E-09	3,5E-06
13,9	0,0004	13,8996	3,8E-09	3,8E-06
14,5	0,42	14,08	4,2E-06	0,0042
16,5	0,0004	16,4996	4,4E-09	4,4E-06
17,9	0,46	17,44	4,6E-06	0,0046
18,3	0,48	17,82	4,8E-06	0,0048
20,21	0,51	19,7	5,1E-06	0,0051
21,3	0,52	20,78	5,2E-06	0,0052
22,5	0,0006	22,4995	5,5E-09	5,5E-06
24,6	0,0006	24,5994	6E-09	6E-06
27,7	0,65	27,05	6,5E-06	0,0065
28,9	0,7	28,2	7E-06	0,007
30,02	0,75	29,27	7,5E-06	0,0075
31,5	0,8	30,7	8E-06	0,008
32,6	0,85	31,75	8,5E-06	0,0085
33,3	0,86	32,44	8,6E-06	0,0086
34,5	0,97	33,53	9,7E-06	0,0097
40,1	1	39,1	0,00001	0,01
41,35	1,02	40,33	1E-05	0,0102
42,3	0,0012	42,2989	1,2E-08	1,2E-05
43,5	0,0012	43,4988	1,2E-08	1,2E-05
45,6	0,0012	45,5988	1,2E-08	1,2E-05
47,7	0,0012	47,6988	1,2E-08	1,2E-05
48,9	0,0013	48,8988	1,3E-08	1,3E-05
49,3	0,0013	49,2987	1,3E-08	1,3E-05
50,03	0,0014	50,0287	1,4E-08	1,4E-05

Табл. 4.4. BAX кремнієвого (Si) діода

(умови досліджень: зворотне зміщення,  $R_I = 100 \ \kappa O$ м,  $T_I = 20 \ ^{\circ}C$ )

Розрахунок напруги  $U_D$  на кремнієвому діоді проводиться за формулою:

$$U_D = U - U_R;$$
 
$$U_{D1} = 0.6 - 0.01 = 0.59; \quad U_{Dmax} = U_{max} - U_{Rmax};$$

Розрахунок струму  $I_{D_i}$  що протікає через діод проводиться за формулою:

$$I_D = \frac{U_R}{R}$$
;

Знайдемо струм для зворотного зміщення, R = 100 кОм (Si):

$$I_{D1} = \frac{U_{R1}}{R} = \frac{0.6}{100 \cdot 10^3} = 0.0001 \text{ mA}; \quad I_{Dmax} = \frac{U_{Rmax}}{R};$$

Занесемо отримані значення до таблиці 4.4.

### 4.2 Побудування графіків:

У наступному графічному зображенні вольт-амперної характеристики діодів були "викресленні" точки значення яких  $\epsilon$  аномальним та не підходить для нашого аналізу, тому ми не врахували їх при проведенні лінії залежності.



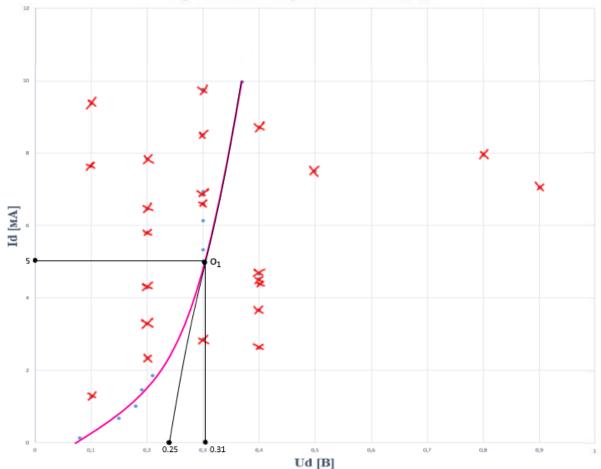


Рис. 1. Гілка ВАХ для германієвого діода (Ge) при прямому зміщенні.

Опір бази  $r_b$  та струм виродження  $I_{\text{вир}}$  для германієвого діода:

Використовуючи апроксимацію Шоклі знайдемо дифузійний потенціал та опір бази.

$$\varphi_T = \frac{k \cdot T}{q},$$

де  $k=1,381\cdot 10^{-23} \left[\frac{\mathcal{J}_{\mathcal{H}}}{K}\right]$  - стала Больцмана, T=290 [K] - температура навколишнього середовища,  $q=1,602\cdot 10^{-19}$  [Kn] - електричний заряд;

Підставимо отримані дані у формулу:

$$\varphi_T = \frac{1,381 \cdot 10^{-23} \cdot 290}{1,6 \cdot 10^{-19}} = 25 \text{ mB};$$

На графіку у точці  $O_1$  отримаємо опір бази  $r_b$ . З точки  $O_1$  опускається перпендикуляр на вісь струмів та напруг. Визначається струм  $I_d=5\,$  мА і відповідна напруга  $U_d=0.31\,$  В. Дотична проведена до т.  $O_1$  пересікаючи вісь струмів визначає  $\phi_0=0.27\,$  В. Отже, опір бази  $r_b$  буде рівний:

$$r_b pprox rac{U_{
m np} - arphi_{
m o}}{I_{
m np}} = rac{0.31 - 0.27}{5 \cdot 10^{-3}} = 8 \; {
m Om};$$

Визначивши г<sub>ь</sub> знайдемо струм виродження:

$$I_{\text{вир}} = \frac{\varphi_T}{r_h} = \frac{25 \cdot 10^{-3}}{8} = 3,12 \text{ MA},$$

де  $\varphi_T$  - температурний потенціал електрона, він рівний 25 *мВ*.

Знайдемо максимальну похибку прямого зміщення германієвого діода для отриманих значень напруги та струму відповідно:

$$\delta_{U_d} = \frac{8,52 - 7,96}{8,52} \cdot 100\% = 1,6\%;$$
 
$$\delta_{I_d} = \frac{0,674 - 0,122}{0,674} \cdot 100\% = 0,8189\%;$$



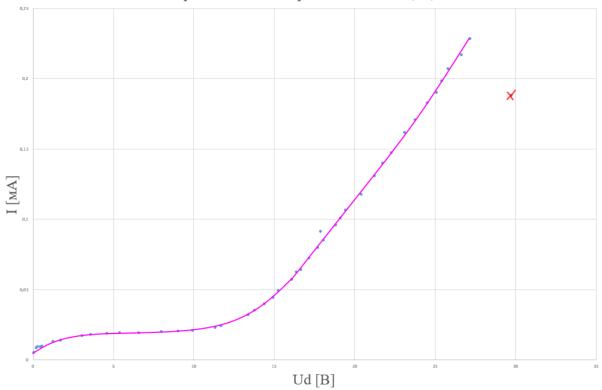


Рис. 2. Гілка ВАХ для германієвого діода (Ge) при зворотньому зміщенні.

Знайдемо максимальну похибку зворотнього зміщення германієвого діода для отриманих значень напруги та струму відповідно:

$$\delta_{U_d} = \frac{0.18 - 0.06}{0.18} \cdot 100\% = 0.666\%;$$
 
$$\delta_{I_d} = \frac{0.0089 - 0.0054}{0.0089} \cdot 100\% = 0.3932\%$$



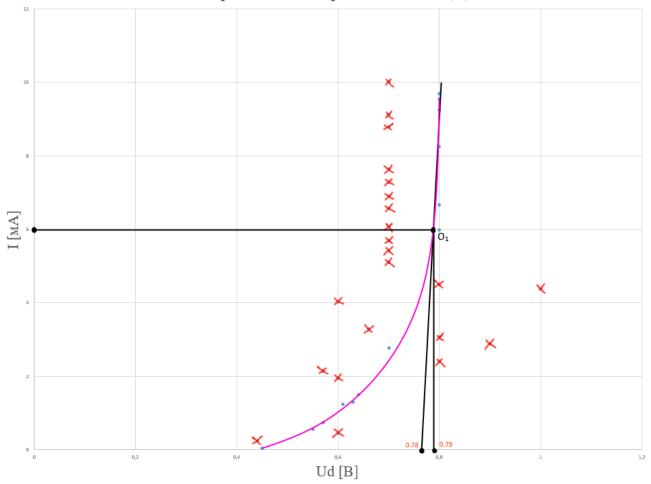


Рис. 3. Гілка ВАХ для кремнієвого діода (Si) при прямому зміщенні.

Опір бази  $r_b$  та струм виродження  $I_{\text{вир}}$  для кремнієвого діода:

Використовуючи апроксимацію Шоклі знайдемо дифузійний потенціал та опір бази.

$$\varphi_T = \frac{k \cdot T}{q},$$

де  $k=1,381\cdot 10^{-23} [\frac{\mathcal{I}\!\!\!/\!\!\!/\!\!\!/}{K}]$ - стала Больцмана, T=290~[K] - температура навколишнього середовища,  $q=1,602\cdot 10^{-19}~[K\pi]$  - електричний заряд;

На графіку у точці  $O_1$  отримаємо опір бази  $r_b$ . З точки O опускається перпендикуляр на вісь струмів та напруг. Визначається струм  $I_d$ = 6 мA і

відповідна напруга  $U_d$ = 0,79 В. Дотична проведена до т.  $O_1$  пересікаючи вісь струмів визначає  $\phi_0$ = 0,683 В. Отже, опір бази  $r_b$  буде рівний:

$$r_b pprox rac{U_{
m np} - arphi_{
m o}}{I_{
m np}} = rac{0.79 - 0.683}{6 \cdot 10^{-3}} = 17.83 \; {
m Om}.$$

Визначивши  $r_b$  знайдемо струм виродження:

$$I_{\text{вир}} = \frac{\varphi_T}{r_h} = \frac{25 \cdot 10^{-3}}{17,83} = 1,4 \text{ мA},$$

де  $\varphi_T$  - температурний потенціал електрона, він рівний 25 мВ.

Знайдемо максимальну похибку прямого зміщення кремнієвого діода для отриманих значень напруги та струму відповідно:

$$\delta_{U_d} = \frac{0.8 - 0.57}{0.8} \cdot 100\% = 0.2875\%;$$

$$\delta_{I_d} = \frac{9,98 - 9,76}{9,98} \cdot 100\% = 0,8362\%;$$

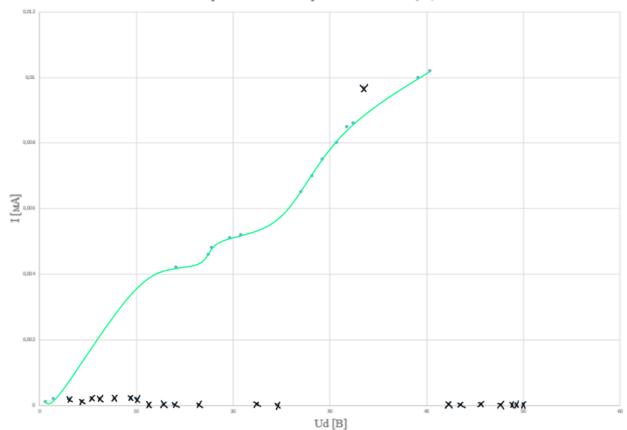


Рис. 4. Гілка ВАХ для кремнієвого діода (Si) при зворотному зміщенні. Знайдемо максимальну похибку зворотного зміщення кремнієвого діода для отриманих значень напруги та струму відповідно:

$$\delta_{U_d} = \frac{1,48 - 0,59}{1,48} \cdot 100\% = 0,6013\%;$$
 
$$\delta_{I_d} = \frac{0,0046 - 4 * 10^{-6}}{0,0046} \cdot 100\% = 0,999\%;$$

### 5. РОЗРАХУНКИ.

5.1. Із вольт-амперної характеристики, використовуючи апроксимацію Шоклі для високого рівня інжекції, визначаємо (див. побудову на графіках ВАХ):

Основні	$\varphi_0$ , [B]	r <sub>b</sub> ,[Ом]	$I_{\text{вир}}$ , $[MA]$	Напівпровідниковий
параметри			<b>т</b> вир, [ <i>M2</i> <b>1</b> ]	матеріал діода
для діода D1:	0,27	8	3,12	Германій (Ge)
для діода D2:	0,683	17,83	1,4	Кремній (Si)

Табл. 5. Отримані дані

### 6. ВИСНОВОК.

У ході виконання даної лабораторної роботи, було проведено попереднє теоретичне вивчення та практичне дослідження випрямних діодів: їх фізичні властивості та основні технічні параметри германієвих і кремнієвих діодів виходячи з їх ВАХ.