ПРОЕКИТРОВАНИЕ И ПРОИЗВОДСТВО ИЗДЕЛИЙ ИНТЕГРАЛЬНОЙ ЭЛЕКТРОНИКИ

ДИФФУЗИЯ ПРИМЕСЕЙ

Цель процесса диффузии

Внедрение атомов легирующего элемента в крис-

таллическую решётку полупроводника для образо-

вания области с противоположным относительно

исходного материала типом проводимости. Обра-

зованная область оказывается ограниченной p-n-пе-

реходом.

Количество вводимой примеси должно:

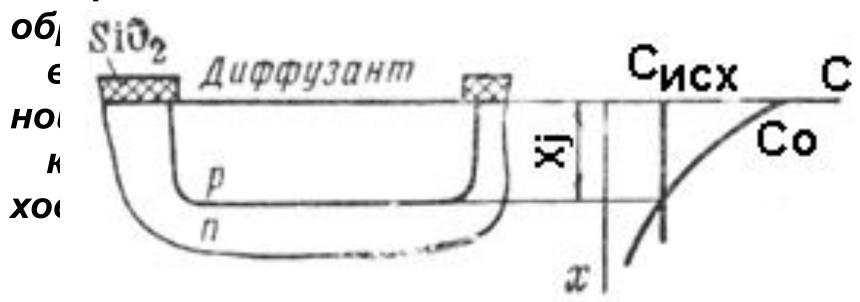
- Компенсировать влияние примеси в исходном материале;
- Создавать избыток примеси для обеспечения про-

Образование р-п-перехода

Концентрация введённой примеси монотонно убы-

вает в направлении от поверхности, через которую

происходит диффузия, вглубь кристалла. Переход



Особенности формирования конфигу-рации диффузионных областей

- 1. Размеры диффузионных областей в плане опре-
- деляются размерами окна в слое окисла кремния
- (т.к. скорость диффузии в SiO₂ на несколько поряд-
- ков ниже, чем в кремнии);
- 2. Диффузия примеси происходит изотропно, т.е.
- боковые стенки p-n-перехода всегда расположены
- под слоем окисла, а размеры диффузионных 4

Термины и определения

Диффузия в полупроводниках – процесс после-

довательного перемещения атомов примеси в кристаллической решётке,

обусловленный тепловым движением.

В полупроводниках существует два вида диф-

фузии:

- Самодиффузия – диффузия в кристалле, находящемся в состоянии химического равновесия однородный химический состав и распределе-

Диффузия в технологии ИИЭ

Для формирования р-п-переходов используется химическая диффузия примесных (растворенных) атомов, которые вводятся в кристаллическую решетку для изменения её электрофизических свойств.

Модель диффузии

При повышенной температуре атомы в узлах

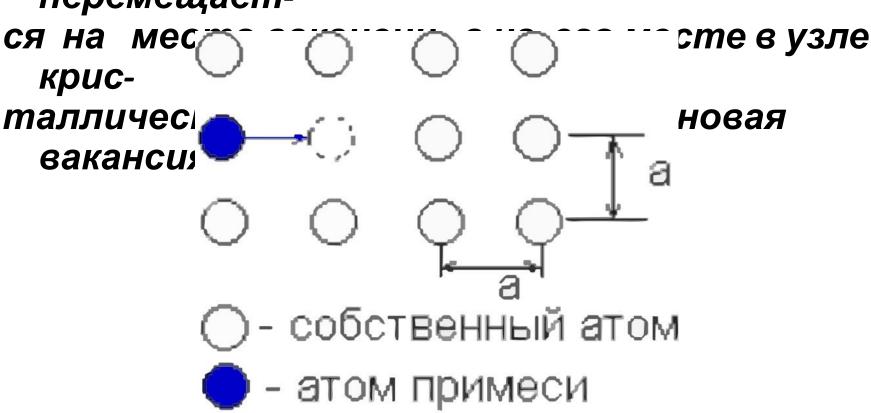
- решётки колеблются вблизи равновесного поло-
- жения. Перемещение примеси в решётке происхо-
- дит посредством последовательных скачков, осу-
- ществляемых в трёх направлениях.

Основные механизмы диффузии:

- Вакансионный;
- Межузельный;
- Эстафетный;

Диффузия по вакансиям

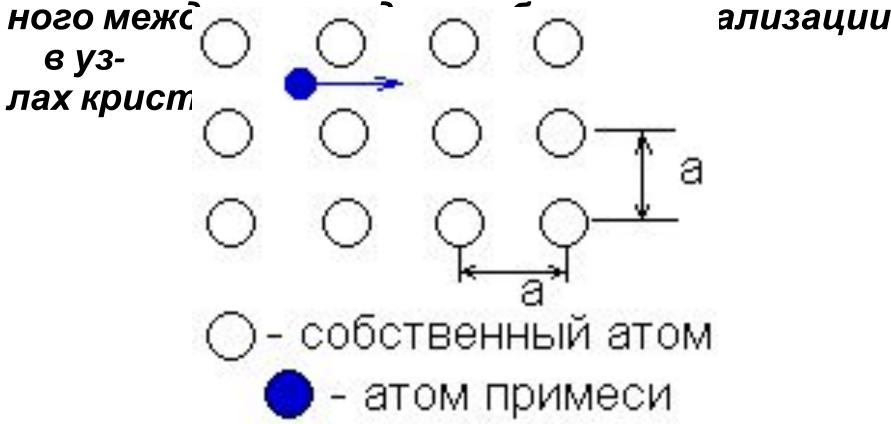
Механизм диффузии, при котором мигрирующий атом (примесный или собственный) перемещает-



вакансия

Диффузия по междоузлиям

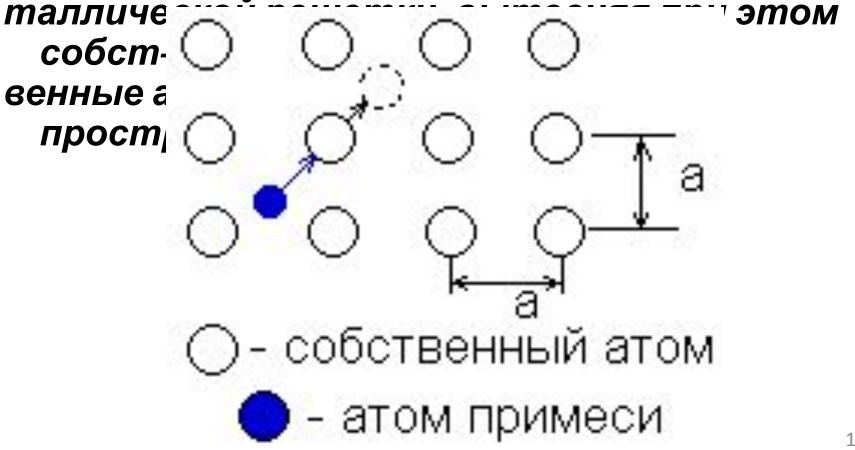
Данный механизм сопровождается переходом мигрирующего атома (как правило примесного) из од-



Эстафетный механизм

В отличие от междоузельного механизма диффу-

зии, примесные атомы внедряются в узлы крис-



Краудионный механизм диффузии

Данный механизм тесно связан с эстафетным. При этом междоузельный атом, расположенный посередине меж-ду двумя узлами решетки, перемещается в направлении одного из них, смещая его из положения в узле решетки. Вытесненный атом становится междоузельным и зани-маег д пределение.

собственный атом - атом примеси

Диссоциативный механизм диффузии

Данный механизм связан с распадом комплексов молекул и диффузией составляющих их компонент (атомов или ионов) в кристаллической решетке.

Количественные закономерности диффузии

В связи с малой толщиной диффузионных областей по сравнению с размерами в плане задачу диффузии рассматривают как одномерную O(X,t) Первый закон Фика O(X,t)

Ј – скорость переноса вещества через сечение еди- ничной площади (диффузионный поток) [м²×с¹²],

С – концентрация растворенного вещества,

х – ось координат, совпадающая с направлением потока вещества,

D – коэффициент диффузий [$M^2 \times C^{-1}$];

t – время.

Уравнение Аррениуса

$$D = D_o \exp(-E_o/kT)$$

- k = 1,38×10⁻²³ Дж/К постоянная Больцмана;
- Т абсолютная температура процесса;
- Е_а энергия активации процесса диффузии;
- D, коэффициент, зависящий от рода

Диффузионные параметры различных элементов в кремнии

Эле- мент	D при 1473 K, м ² /с	$\mathbf{D_0}$, $\mathbf{M^2/c}$	Е _а ·10 ⁻¹⁹ , Дж	Тип проводи- мости
В	2,8·10 ⁻¹⁶	(5-10,5)·10 ⁻⁴	5,6-5,92	р
Al	1,5·10 ⁻¹⁵	(4,8-8,0)·10 ⁻⁴	5,28	р
Ga	$(2,5-4,1)\cdot 10^{-16}$	3,6·10 ⁻⁴	5,6-6,56	р
In	8,3·10 ⁻¹⁷	16,0·10 ⁻⁴	6,24	р
Р	2,8·10 ⁻¹⁶	10,5.10-4	5,92	n
As	2,7·10 ⁻¹⁷	0,32·10 ⁻⁴	5,76	n
Sb	2,2·10 ⁻¹⁷	5,6.10-4	6,24	n

Второй закон Фика

Описывает изменение концентрации растворенного вещества во времени

1. При низкой концентрации примеси и малых Хj ко-эффициент диффузии не зависит от концент $\frac{\partial^2 C(x,t)}{\partial t} = D \frac{\partial^2 C(x,t)}{\partial x^2}$

2. В случае высокой концентрации примеси и больших Xj коэффициент диффузии зависит

от концентрации:
$$\frac{\partial}{\partial t} \left[D \left(\frac{\partial C(x,t)}{\partial x} \right) \right]$$

Диффузия из неограниченного источника

Начальные условия:

$$C(x, 0) = 0.$$

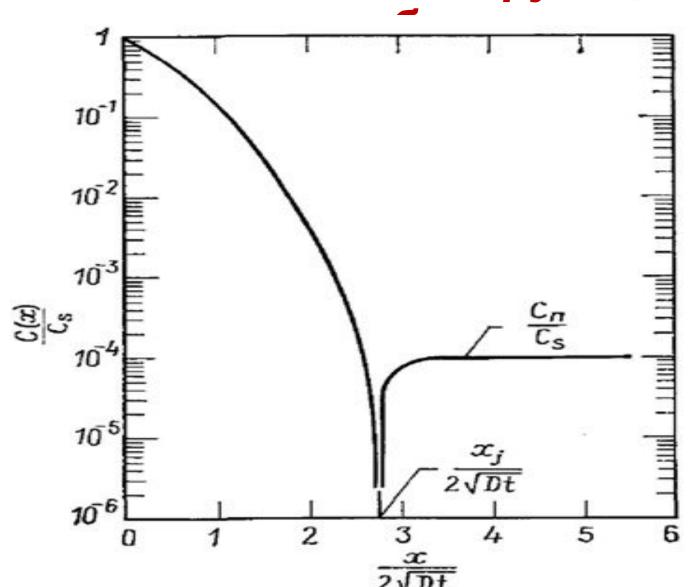
Граничные условия:

$$C(0, t) = C_0;$$
 $C(x>>0, t)=0.$ Решение 2 Жкона Фиказfrc $\left(\frac{x}{2\sqrt{Dt}}\right)$

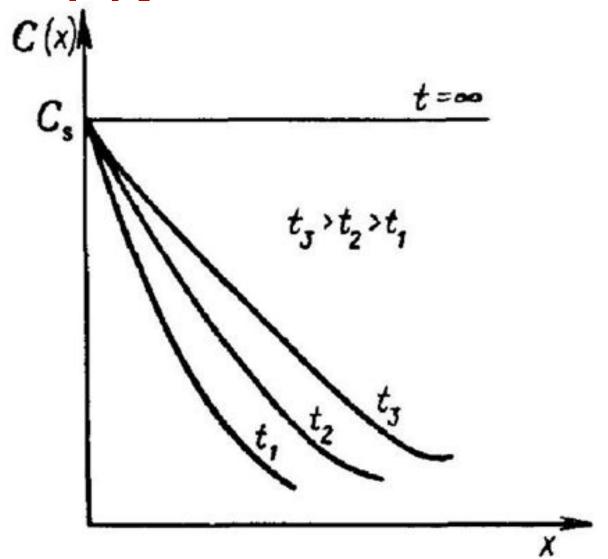
где erfc(z) – дополнительная функция ошибок.

Количест
$$S = \int_{0}^{t} Jdt = 2C_{0}\sqrt{Dt/\pi}$$

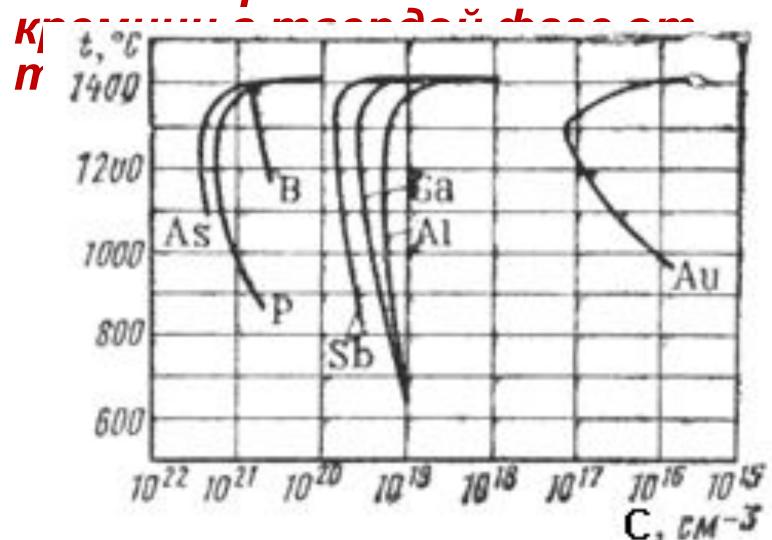
Нормированное распределение дополнительной функции



Распределение примеси при диффузии из бесконечного



Зависимость предельной растворимости некоторых элементов в



Диффузия из ограниченного источника

Начальные условия:

$$C(x, 0) = 0.$$

Граничные условия:

$$\int_{0}^{\infty} C(x,t) dx = S,$$

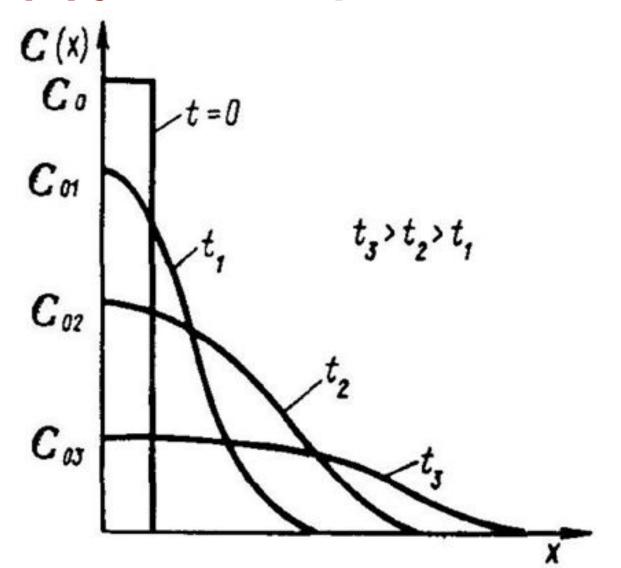
$$C(x,\infty) = 0$$

Решение 2 закона Фика:

$$C(x,t) = \frac{S}{\sqrt{\pi Dt}} \exp\left(-\frac{x^2}{4Dt}\right)$$

где S - количество атомов примеси на единицу площади (доза)

Распределение примеси при диффузии из ограниченного



Особенности применения чистых легирующих элементов

Использовать чистые легирующие элемен-

ты в качестве источников примеси в про-

цессе диффузии затруднительно:

- Бор является тугоплавким элементом и при температуре диффузии имеет нич-тожно малую упругость пара;
- Фосфор при нагреве легко воспламеня-ется;

Способы диффузионного

В качестве источников примеси применяют различные соединения (ангидриды, галогениды, гидриды легирующего элемента (т. н.

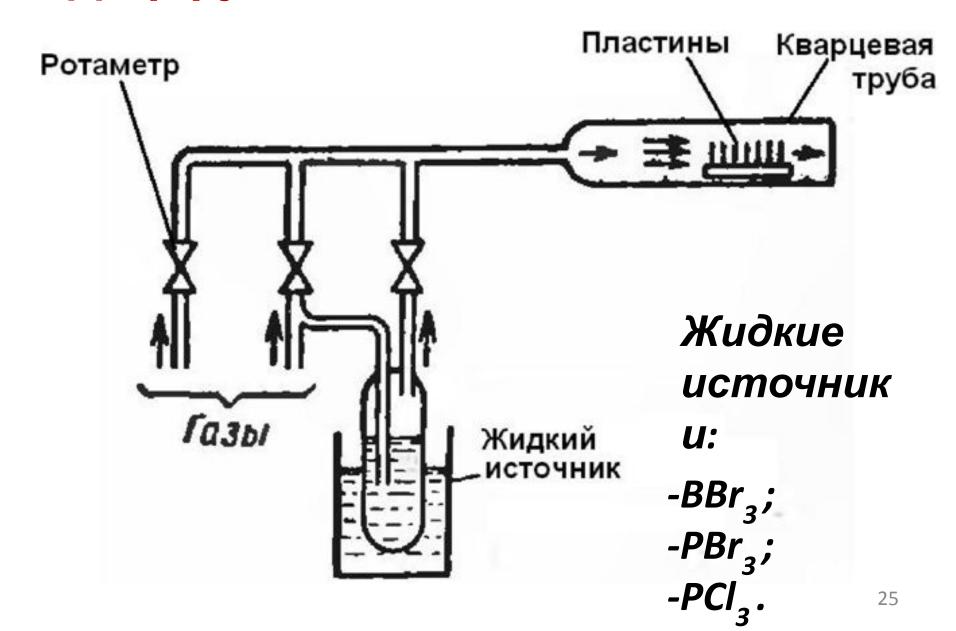
диффузанты).

По способу нанесения диффузанта процессы раз-

личают:

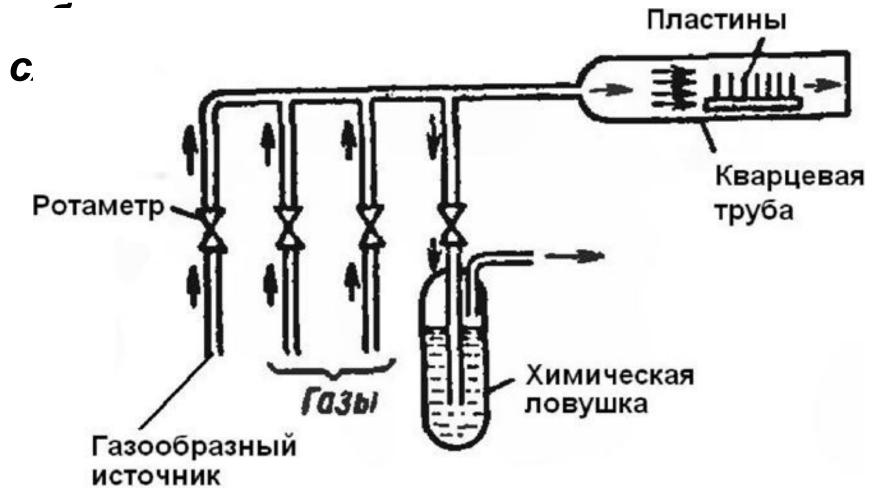
- 1. Нанесение диффузанта на пластины в ходе диффузии (внешний источник):
 - твёрдый источник;
 - жидкий источник;
 - газообразный источник.

Диффузия из жидкого источника



Диффузия из газообразного источника

Источником примеси является



Особенности диффузии из газообразных источников

- Метод характеризуется высокой техноло-
- гичностью, воспроизводимостью и легкос-
- тью управления концентрацией примеси;
- Недостатком метода является высокая
- токсичность гидридов, что требует тща-

uu afana maduumaa naauuuu ua au wada

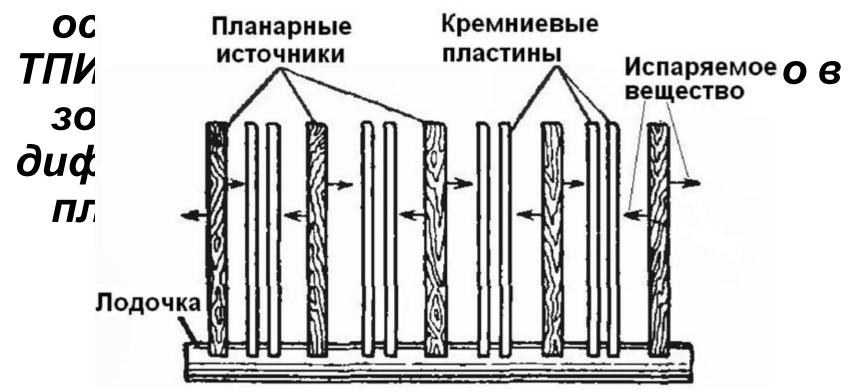
тельной герметизации элементов установ-

Диффузия из твёрдого источника

Твёрдый планарный источник (ТПИ) – пласти-

на, содержащая твёрдый диффузант (B,O,

или Р,О,) и инертную тугоплавкую



Акцепторные ТПИ

Представляют собой кремниевую пласти-

ну с нанесенным слоем В₂О₃ либо пластину

нитрида бора, обработанную в сухом кис-

лороде при температуре 1200°C:

$$4BN+3O_2 \rightarrow 2B_2O_3+2N_2$$

Донорные ТПИ

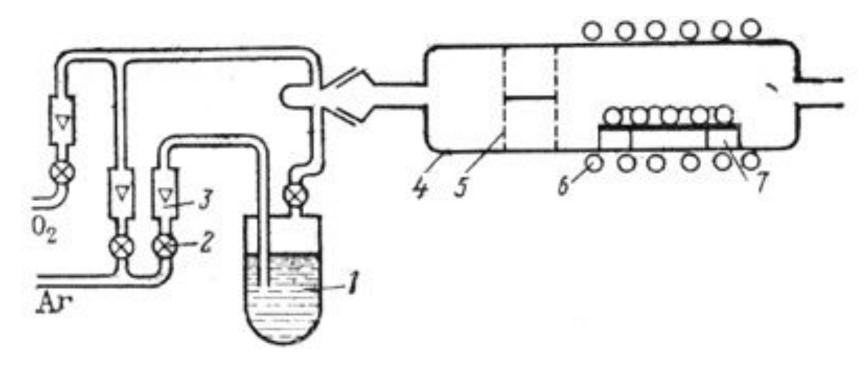
Примером может служить пластина ме-

тафосфата алюминия, который в диапа-

зоне температур 700 – 1200 °C разлагается по реакции:

$$AI(PO_3)_3 \rightarrow AIPO_4 + P_2O_5$$

Технология диффузии из внешнего источника



1 – источник жидкого диффузанта, 2 – вен-

тиль, 3 – ротаметр, 4 – кварцевая труба, 5 – газосмеситель, 6 – нагреватель, 7 – квар-цевая кассета с

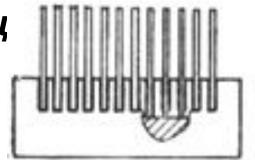
Особенности устройства реактора

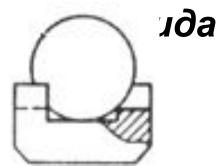
- Диффузия проводится в кварцевой трубе, снабженной резистивным нагревателем;
- В зоне диффузии длиной 40 60 см поддер-
- живается температура до 1250 °C с точ-
- ностью ± 0,25 0,5 °C;
- При температурах более 1200 °C 🕏

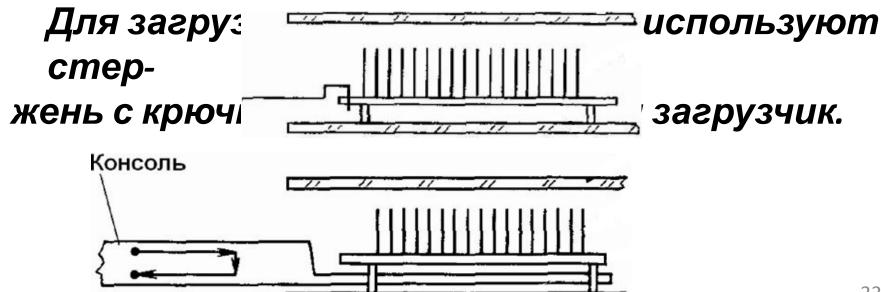
Загрузка - выгрузка пластин

Для групповой загрузки пластин применяют кассе-

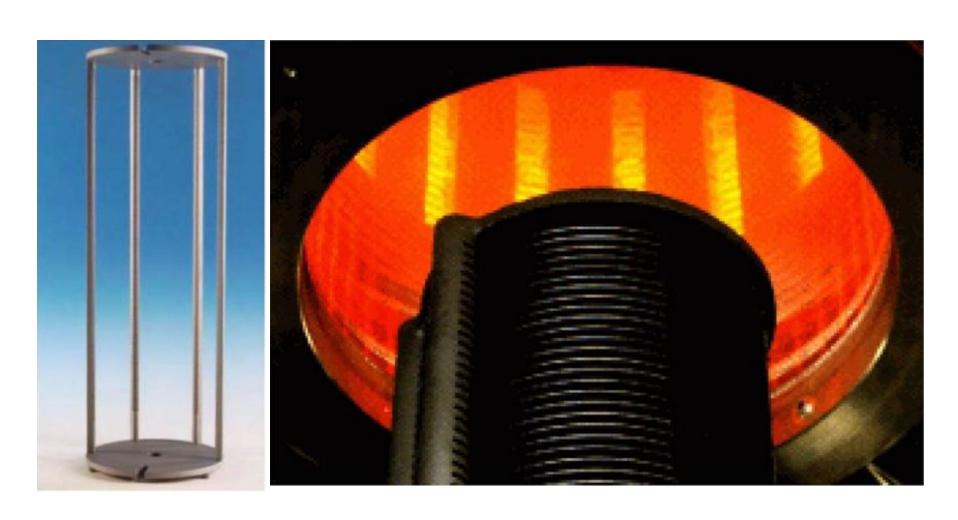
ты из кварц кремния.







Загрузка – выгрузка в вертикальном реакторе



Подача диффузанта

Для насыщения парами диффузанта транспортирующий газ (N₂, Ar) пропускает-ся над жидкостью либо барботируется через нее.

Питатель источника диффузанта, как правило помещают в термостат. Расход транспортного газа составляет 0,5 — 1,5 л/ч.

При постоянном расходе транспортирующего газа концентрация диффузанта³⁵в

Технологические процесс загонки примеси

Перед загонкой примеси стенки трубы и пустые

кассеты насыщают примесью при температуре диф-

фузии (для исключения обеднения рабочей смеси в ра-

бочем процессе).

Операционный цикл:

- 1. Продувка реактора азотом с расходом до 150 л/ч;
- 2. Вывод реактора на заданную температуру (2 3 ч);
- 3. Загрузка кассеты с пластинами и прогрев ее в тече-

ние 10 мин с подачей азота;

Температурно-временная диаграмма процесса диффузии тпи

		-				_
Стадии процесса	Загрузка	Выдержка	Нагрев	Диффузия	Охлаждение	Выгрузка
Атмосфера	Азот + кислород		Азот		Азот + кислород	
Температура диффузии ос						
Температура рабочей						
ператур						
Е Первоначальный уровень					\	

Влияние окисляющей среды на процесс диффузии

Растущая в процессе диффузии плёнка SiO₂ предохраняет по-

верхность кремния от эрозии и нежелательных химических ре-

акций, что повышает воспроизводимость параметров диффу-

зионных областей.

Стадии окислительного процесса:

1. Взаимодействие диффузанта с кислородом в газовой фазе с выделением ангидрида легирующего элемента:

$$BBr_3 + O_2 \rightarrow B_2O_3 + Br_2; \quad B_2H_6 + O_2 \rightarrow B_2O_3 + H_2O;$$

 $POCl_3 + O_2 \rightarrow P_2O_3 + Cl_2; \quad PH_3 + O_2 \rightarrow P_2O_5 + H_2O;$

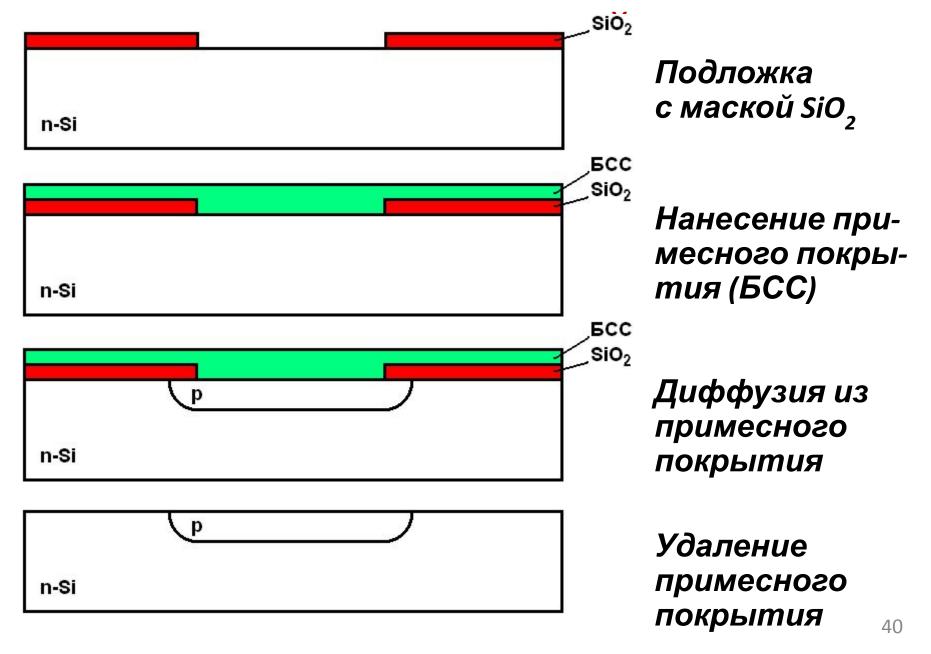
- 2. Диффузия ангидрида через растущий окисел к границе раздела Si-SiO₂;
- 3. Взаимодействие молекул ангидрида с кремнием и выделение атомарной примеси:

Легирование без добавления кислорода

- Коэффициент диффузии ангидрида в окисле крайне
- мал. Поэтому при достижении плёнкой SiO₂ толщи-
- ны, достаточной для защиты кремния, подачу кис-
- лорода прекращают. В этом случае выделение ато-
- марного фосфора или бора из диффузанта будет
- происходить за счёт термической диссоциации:

$$PH_3 \rightarrow H_2 + P$$
.

Диффузия из примесных



Особенности диффузии из примесных покрытий

Концентрация примеси в кремнии зависит от:

- концентрации примеси в покрытии;
- толщины покрытия;

Методы нанесения примесного покрытия:

- Из растворных композиций;
- Химическим осаждением из газовой фазы;
- Распылением в вакууме.

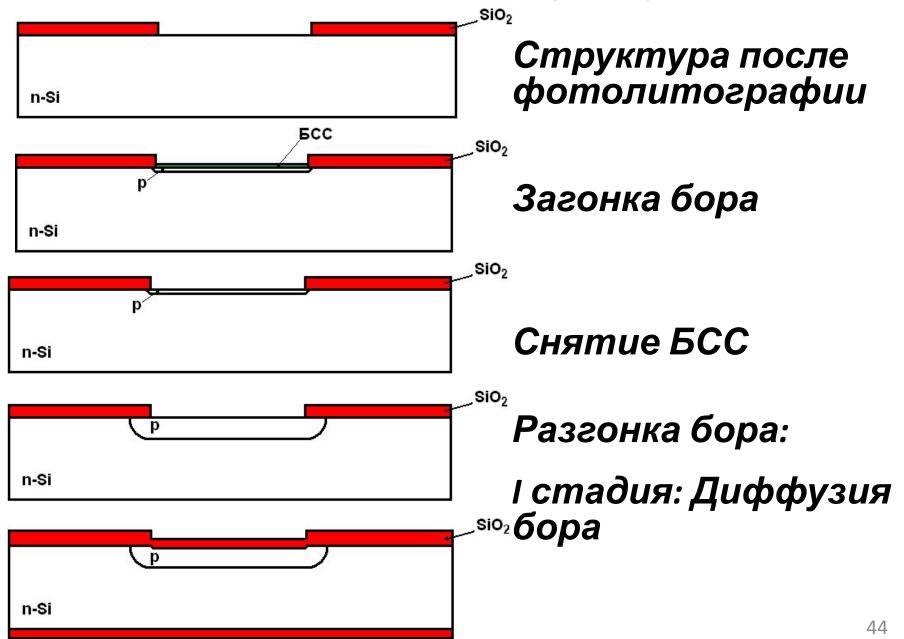
Достоинства диффузии из поверхностных источников

- Пределы поверхностной концентрации в пределах от 10^{16} до 10^{20} см⁻³;
- Высокая воспроизводимость параметров диффузионных слоев в т.ч. на пластинах больших диаметров;
- Возможность одновременного внедрения примесей различного типа.

Технология разгонки примеси

- 1. Загрузка кассеты с пластинами в реактор, нагре-
- тый до температуры 850°C, и прогрев ее в течение
- 10 мин в среде азота;
- 2. Подъём температуры в реакторе до требуемой температуры диффузии (1050 1200 °C) в среде
 - пемпературы диффузии (1050 1200 °C) в среде N₂;
- 3. Выдержка при постоянной температуре в тече-
- ние контролируемого времени в среде азота (про-
- цесс разгонки);
- 4. Снижение температуры в реакторе до 1000₃°

Эволюция структуры



Особенности многостадийной диффузии

- Диффузия примеси продолжается на всех высокотемпературных операциях (диффузия, окисление и т.д.);
- Данный эффект учитывается введением в рас-пределение Гаусса вместо множителя Dt сум-мы:

$$C(x,t) = \frac{S}{\sqrt{\pi \sum_{i=1}^{n} D_i t_i}} \exp \left[-\frac{x^2}{4\sum_{i=1}^{n} D_i t_i} \right]$$

i – порядковый номер операции, t_i – время ее выполнения, n – число операций, связанных с нагревом пластины.