

Концентрационные зависимости составов трёхкомпонентных вакуумных конденсатов на плоской подложке

В.М. Андронов, И.П. Гребенник, С.В. Дукаров*

Харьковский государственный университет,

Украина, 310077 Харьков, пл. Свободы 4.

**Научный физико-технологический центр, г. Харьков.*

Представлен способ описания концентрационных зависимостей трёхкомпонентных вакуумных конденсатов в ортогональных координатах. Рассмотрены случаи получения сплавов при различных вариантах размещения трех испарителей и конденсации слоев на плоской подложке. Для определенных вариантов размещения испарителей показана возможность получения квазибинарных сечений трёхкомпонентных сплавов широкого интервала составов.

Наводиться спосіб описування концентраційних залежностей трьохкомпонентних вакуумних конденсатів в ортогональних координатах. Розглянуто випадки одержання сплавів при різних варіантах розташування трьох випарників і конденсації шарів на плоскій підкладці. Для певних варіантів розташування випарників показано можливість одержання квазібінарних перетинів трьохкомпонентних сплавів широкого інтервалу складів.

УДК 539.216.2

Известно, что концентрации трехкомпонентных вакуумных конденсатов, как и двойных сплавов переменного состава, определяются законами распределения на подложке толщин компонентов, которые в свою очередь зависят от типа испарителей, геометрии испарения и массы испаряемых веществ [1,2]. Эти данные позволяют рассчитывать концентрации c_i ($i = 1,2,3$) компонентов в любой точке подложки (x,y) . Однако, при построении концентрационных зависимостей в концентрационном треугольнике используемые косоугольные координаты c_i иногда бывает целесообразно заменить на декартовы z,t , как это сделано в работе [3]. Здесь показано, что при получении тройных сплавов путем испарения и конденсации из двух испарителей соответствующие концентрации укладываются на прямые линии $z = At + B$ и представляют собой квазибинарные сечения тройной диаграммы. При этом параметры прямых A и B не зависят от законов распределения толщины конденсатов и могут быть заранее заданы массами испаряемых веществ.

Представляет интерес распространить способ описания концентрационных зависимостей в ортогональной системе на другие варианты получения трехкомпонентных вакуумных конденсатов. В работе рассматриваются случаи использования трех испарителей при различных вариантах их размещения.

Пусть тройные сплавы получены путем испарения из k испарителей ($k = 1,2,3$) компонентов $i = 1,2,3$ с массами m_{ik} и конденсации на плоскую протяженную подложку. Тогда в точке M на подложке, отстоящей от проекций испарителей на ее плоскость на расстояниях r_k , концентрации c_i тройных сплавов могут быть рассчитаны из выражений

$$c_i = \frac{\sum_k \rho_i l_{ik}}{\sum_k \sum_i \rho_i l_{ik}} \quad (1)$$

Здесь $l_{ik} = \frac{1}{\rho_i} m_{ik} L_k(r)$ — толщины пленки компонента i , испаренного из испарителя k и сконденсирован-

ного в точке (x, y) , m_{ik} , ρ_i — массы и плотности компонентов, $L_i(r)$ — функции распределения, конкретный вид которых зависит от типа испарителя и геометрии напыления.

Для анализа концентрационных зависимостей введем, как в [3], декартову систему координат $z - t$ (рис.1), разместив ее так, чтобы начало координат совпадало с одной из вершин концентрационного треугольника (например, 1). Тогда координаты z, t точки N внутри концентрационного треугольника связаны с концентрациями c_i соответствующего этой точке тройного сплава формулами

$$z = c_2 \sin 60^\circ, \quad t = 1 - c_1 - c_2 \cos 60^\circ \quad (2)$$

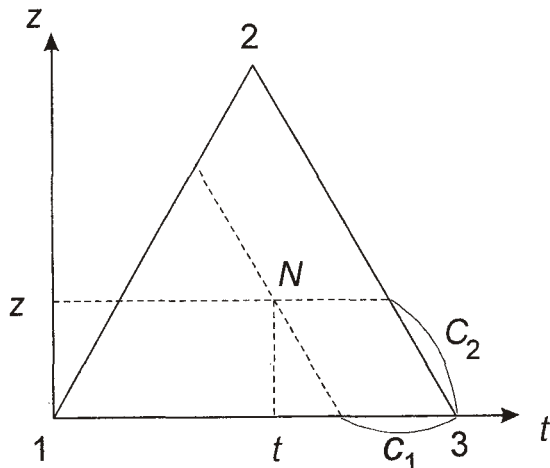


Рис.1 Взаимное расположение декартовых $z - t$ и косоугольных c_i координат концентрационного треугольника.

Рассчитав значения c_1, c_2 по (1) в различных точках подложки и определив из (2) соответствующие им величины z, t можно затем построить зависимость $z = f(t)$.

Расчеты c_1, c_2 целесообразно производить, преобразовав выражения (1) к виду

$$c_1 = \frac{1}{1 + \alpha + \beta}, \quad c_2 = \frac{\alpha}{1 + \alpha + \beta}, \quad (3)$$

$$\text{где } \alpha = \frac{\sum m_{2k} L_k}{\sum m_{1k} L_k}, \quad \beta = \frac{\sum m_{3k} L_k}{\sum m_{1k} L_k} \quad (4)$$

В этих обозначениях формулы (2) для z, t приобретают вид

$$z = \frac{\sqrt{3}}{2} \frac{\alpha}{1 + \alpha + \beta}, \quad t = \frac{\alpha + 2\beta}{2(1 + \alpha + \beta)}. \quad (5)$$

Как видно из (5), $z = f(t)$ весьма сложным образом зависит от L_k . В первом приближении можно аппроксимировать зависимость $z = f(t)$ для близких точек M' и M'' на подложке линейной функцией. Тогда записав соответствующие этим точкам на подложке выражения для $(z', t'), (z'', t'')$, получим параметры A, B прямой $z = At + B$ в виде

$$A = \sqrt{3} \frac{(\alpha'' - \alpha') + (\alpha''\beta' - \alpha'\beta'')}{(\alpha'' - \alpha') + 2(\beta'' - \beta') - (\alpha''\beta' - \alpha'\beta'')}, \quad (6)$$

$$B = -\sqrt{3} \frac{(\alpha''\beta' - \alpha'\beta'')}{(\alpha'' - \alpha') + 2(\beta'' - \beta') - (\alpha''\beta' - \alpha'\beta'')}$$

Таким образом, в отличие от [3], в общем случае при использовании трех испарителей распределение концентрации трехкомпонентного сплава уже не описывается прямой в координатах $z - t$, а параметры A, B аппроксимированных участков функции $z = f(t)$ существенно зависят от L_k .

Рассмотрим конкретные варианты концентрационных зависимостей при различных схемах расположения испарителей и подложки.

1 Испарители размещены в вершинах равностороннего треугольника, $m_{ik} = 0$ при $i \neq k$ (случай испарения чистых компонентов).

При использовании плоских направленных испарителей малой площади [2], расположенных на расстояниях R от подложки, выражения (4) преобразуются к виду

$$\alpha = \frac{m_{22} L_2}{m_{11} L_1}, \quad \beta = \frac{m_{33} L_3}{m_{11} L_1}, \quad (7)$$

$$\text{где } L_k = \frac{R^2}{\pi(R^2 + r_k^2)^2}$$

При аппроксимации концентрационной зависимости трехкомпонентного сплава прямой $z = At + B$ параметры прямой описываются формулами

$$A = \sqrt{3} \frac{m_{11} m_{22} (\bar{\alpha}'' - \bar{\alpha}') + m_{22} m_{33} (\bar{\alpha}'' \bar{\beta}' - \bar{\alpha}' \bar{\beta}'')}{m_{11} m_{22} (\bar{\alpha}'' - \bar{\alpha}') + 2 m_{11} m_{33} (\bar{\beta}'' - \bar{\beta}') - m_{22} m_{33} (\bar{\alpha}'' \bar{\beta}' - \bar{\alpha}' \bar{\beta}'')}, \quad (8)$$

$$B = -\sqrt{3} \frac{m_{22} m_{33} (\bar{\alpha}'' \bar{\beta}' - \bar{\alpha}' \bar{\beta}'')}{m_{11} m_{22} (\bar{\alpha}'' - \bar{\alpha}') + 2 m_{11} m_{33} (\bar{\beta}'' - \bar{\beta}') - m_{22} m_{33} (\bar{\alpha}'' \bar{\beta}' - \bar{\alpha}' \bar{\beta}'')}$$

Здесь введены обозначения $\bar{\alpha} = L_2/L_1, \bar{\beta} = L_3/L_1$

Как видно из (8), постоянство величин A и B можно обеспечить, если $\alpha = \beta$. Этому условию отве-

чают трехкомпонентные сплавы, расположенные вдоль прямых на подложке, совпадающих с медианами равностороннего треугольника 1-2-3 со стороной D (рис. 2). Так, например, если 1,2,3 - точки, в которые проектируются испарители, а ось x совпадает с медианой треугольника 1-2-3, то в этом случае для точки M на подложке имеем

$$r_1 = x, r_2 = r_3 = \sqrt{\frac{D^2}{4} + \left(\frac{D\sqrt{3}}{4} - x\right)^2}, \quad \alpha = \beta$$

Получающиеся вдоль этого направления сплавы, как и в случае [3], представляют собой квазибинарные сечения тройной диаграммы, причем прямая в координатах $z - t$ характеризуется параметрами

$$A = \sqrt{3} \frac{m_{11}m_{22}}{m_{11}m_{22} + 2m_{11}m_{33}}, \quad B = 0. \quad (9)$$

Таким образом вдоль трех медиан треугольника можно получить сплавы, концентрационные зависимости которых в координатах $z - t$ линейны.

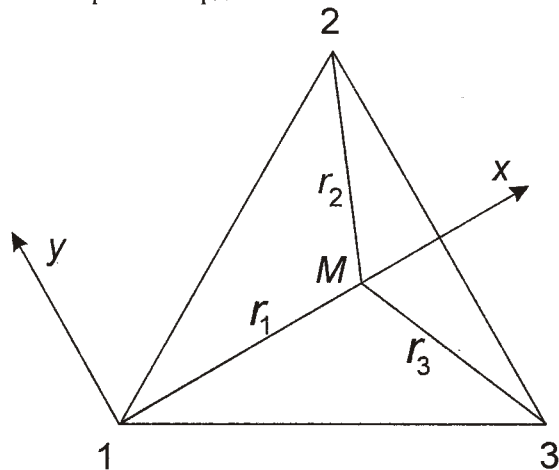


Рис. 2. Проекция испарителей (1,2,3) на плоскость подложки. Ось x совпадает с одной из медиан.

2. Испарители $k=1,2,3$ размещены в плоскости, перпендикулярной подложке.

Пусть испарители расположены на равных расстояниях от плоскости подложки R и на расстояниях $D/2$ друг от друга. В этом случае имеем $r_1 = x, r_2 = D/2 - x, r_3 = D/2 - x$ (прямая проходит через проекции 1-2-3 испарителей в плоскости подложки, начало координат совпадает с точкой 1),

$$\alpha = \left[\frac{R^2 + x^2}{R^2 + (D/2 - x)^2} \right]^2, \quad \beta = \left[\frac{R^2 + x^2}{R^2 + (D/2 - x)^2} \right]^2,$$

а выражения для A, B имеют тот же вид, что и (6).

Можно распространить такой же подход и к другим вариантам размещения испарителей и испаряемых материалов.

Выводы

При испарении чистых компонентов из трех испарителей в общем случае концентрационные зависимости трехкомпонентных сплавов весьма сложным образом зависят от функций распределения конденсатов на подложке. При использовании декартовой системы координат они могут быть аппроксимированы линейными функциями и представляют собой наборы квазибинарных сечений, положение которых определяется величинами $\alpha', \alpha'', \beta', \beta''$

Подбор экспериментальных параметров в $L_k(r)$ позволяет создать условия, когда $\beta'' - \beta' \cong \alpha''\beta' - \alpha'\beta''$ и тогда, введя $p = \frac{\alpha'' - \alpha'}{\beta'' - \beta'}$, имеем

$$A = \sqrt{3} \frac{m_{22}(pm_{11} + m_{33})}{pm_{11}m_{22} + 2m_{11}m_{33} - m_{22}m_{33}}, \quad (10)$$

$$B = -\sqrt{3} \frac{m_{22}m_{33}}{pm_{11}m_{22} + 2m_{11}m_{33} - m_{22}m_{33}},$$

т.е. $A \cong \text{const}, B \cong \text{const}$

Таким образом, подбирая экспериментальные условия можно получать линейные зависимости $z = f(t)$ для трехкомпонентных сплавов широкого интервала составов.

1. С.А. Векшинский, *Новый способ металлографического изучения сплавов*, ОГИЗ-Гостехиздат Москва Ленинград (1944).
2. *Технология тонких пленок*. Справочник, т. 1 Советское радио, Москва (1997).
3. В.М. Андронов, И.П. Гребенник, С.В. Дукаров *Труды украинского вакуумного общества*, т.2, 55 (1996).

Concentration dependencies of contents of ternary vacuum condensates on flat substrates

V.M. Andronov, I.P. Grebennik, S.V. Dukarov

A method describing the concentration dependencies of ternary vacuum condensates in orthogonal coordinates is outlined. Various mutual dispositions of three evaporators for condensation of layers on a flat substrate are discussed. With certain dispositions a possibility to obtain quasi-binary cross sections of ternary alloys in a broad range of contents is predicted.