

01:03:05.03

О МЕЖФАЗНОЙ ЭНЕРГИИ ТВЕРДОЕ ТЕЛО-РАСПЛАВ РАЗНОРОДНЫХ МЕТАЛЛОВ

© М.П. Дохов

Полученная ранее формула для расчета удельной свободной поверхностной энергии однокомпонентных твердых тел распространена на случай контакта расплава легкоплавкого металла с твердым тугоплавким металлом. Дано объяснение расхождению между вычисленными и экспериментальными данными.

Расчету межфазной энергии на границе контакта разнородных металлов посвящен ряд работ [1,2].

В настоящей работе применен термодинамический метод, разработанный нами для системы твердое тело-собственный расплав, к расчету межфазной энергии твердое тело (*A*) — расплав тела (*B*), $\sigma_{A/B}$.

В [3] нами получена формула для расчета поверхностной энергии однокомпонентного твердого тела на границе с собственным насыщенным паром:

$$\sigma_{\text{TP}(A)} = \sigma_{\text{ЖП}(A)} \left[\left(\frac{2 - 3 \cos \theta + \cos^3 \theta}{4} \right)^{1/3} + \cos \theta \right], \quad (1)$$

где $\sigma_{\text{ЖП}(A)}$ — поверхностная энергия расплава, из которого возникло твердое тело; θ — угол смачивания твердого тела собственным расплавом.

Сравним выражение (1) с уравнением Юнга для случая контакта тугоплавкого вещества с расплавом легкоплавкого вещества

$$\sigma_{A/B} = \sigma_{\text{TP}(A)} - \sigma_{\text{ЖП}(B)} \cos \theta_1. \quad (2)$$

Здесь $\sigma_{A/B}$ — межфазная энергия твердого тела (*A*) на границе с расплавом тела (*B*); $\sigma_{\text{TP}(A)}$ — поверхностная энергия твердого тела (*A*), определяемая формулой (1); $\sigma_{\text{ЖП}(B)}$ — поверхностная энергия жидкости (*B*); θ_1 — контактный угол в случае неравновесных систем и краевой угол — в случае термодинамического равновесия между твердым телом (*A*) и расплавом (*B*).

Межфазные энергии некоторых твердых металлов на границе с расплавами легкоплавких металлов ($\text{мДж}/\text{м}^2$)

Твердый металл	Fe	Ni			Cu			Ag
$\sigma_{\text{TP}(A)}$	2012	1947			1482			1001
Жидкий металл	Sn	Sn	Pb	Cd	Sn	Pb	Cd	Bi
$\sigma'_{\text{TP}(A)}$	2664	2557	2510	2513	1908	1860	1864	1277
$\sigma_{\text{ЖП}(B)}$	544	544	468	642	544	468	642	382
θ_1 , град	72	48	40	9	31	27	13	30
$\sigma_{\text{ЖП}(B)} \cos \theta_1$	168	364	358	634	466	417	625	331
$\sigma_{A/B}$	2496	2193	2152	1879	1442	1443	1239	946
$\sigma_{A/B}$ (эксп.)	640	470	540	280	200	180	140	250

Подставляя (1) в (2), получим:

$$\sigma_{A/B} = \sigma_{\text{ЖП}(A)} \left[\left(\frac{2 - 3 \cos \theta + \cos^3 \theta}{4} \right)^{1/3} + \cos \theta \right] - \sigma_{\text{ЖП}(B)} \cos \theta_1. \quad (3)$$

Поскольку формула (1) определяет поверхностную энергию однокомпонентного твердого тела в тройной точке, при расчете $\sigma_{A/B}$ по формуле (3) поверхностную энергию $\sigma_{\text{TP}(A)}$ необходимо привести к температуре, при которой измерен угол смачивания данного твердого тела расплавом другого тела, $\sigma'_{\text{TP}(A)}$.

В порядке проверки правильности формулы (3) в таблице приведены результаты расчетов $\sigma_{A/B}$ некоторых тугоплавких металлов в контакте с жидкими легкоплавкими металлами.

Поверхностные энергии жидких Fe, Ni, Cu, Ag при температурах плавления металлов взяты из [4–6] и приняты равными: 1860, 1800, 1370, 926 мДж/м² соответственно.

Углы смачивания тугоплавких металлов собственными расплавами рассчитаны нами в [7] и оказались для всех перечисленных металлов одинаковыми и равными $\theta = 21^\circ$. Углы смачивания легкоплавких металлов и их поверхностные энергии в жидком состоянии заимствованы из [6]. Для пересчета поверхностной энергии твердого металла к температуре, при которой измерены краевые углы смачивания, использованы данные температурного коэффициента

поверхностной энергии твердого металла, приведенные в [8]. Для железа, никеля и меди $\frac{d\sigma_m}{dT} = -0.5 \text{ мДж}/\text{м}^2 \cdot \text{К}$, а для серебра $\frac{d\sigma_{Tl}}{dT} = -0.4 \text{ мДж}/\text{м}^2 \cdot \text{К}$.

Из таблицы видно, что вычисленные нами значения $\sigma_{A/B}$ примерно на полпорядка выше, чем экспериментальные значения $\sigma_{A/B}$ (эксп.). Такое несовпадение расчетных данных с экспериментальными, на наш взгляд, объясняется тем, что $\sigma_{A/B}$, найденные в работе [6], сильно занижены. Покажем это на примере системы Fe-Sn.

Поверхностная энергия жидкого железа по экспериментальным данным равна 1860 мДж/м². Поверхностная энергия твердого железа при температуре плавления всегда больше поверхности энергии расплавленного железа при температуре кристаллизации. Если учесть, что краевой угол жидкого олова на твердом железе измерен при температуре $T \sim 600 \text{ К}$, поверхность энергия твердого железа при этой температуре еще больше, чем при температуре плавления.

При $\theta < \frac{\pi}{2}$, как следует из уравнения Юнга, $\sigma_{A/B}$ будет равняться разности поверхности энергии твердого железа и произведения поверхности энергии жидкого олова на косинус краевого угла. Эта разность не равна 640 мДж/м², как в работе [6], а равна 2496 мДж/м², как показано в таблице. Правда, автор работы [6] утверждает, что под действием паровой фазы расплава поверхность энергия подложки уменьшается. Однако в работе нет разъяснений механизма столь глубокого уменьшения поверхности энергии под воздействием паровой фазы расплава. В теоретических расчетах не представляется возможным учет такого уменьшения поверхности энергии твердого тела.

Аналогичное объяснение справедливо и для других рассмотренных нами металлических систем.

В заключение отметим, что несмотря на некоторые недостатки, связанные с необходимостью знания температурного коэффициента поверхности энергии твердого тела, предлагаемый нами метод расчета отличается простотой и надежностью.

Список литературы

- [1] Карадаев А.А., Задумкин С.Н. // Поверхностные явления в расплавах и возникающих из них твердых фазах. Нальчик: Каб-Балк. книжн. изд-во, 1965. С. 79–84.
- [2] Miedema A.R., Broeder F.J.A. // Z. Metallkunde. 1979. Bd. 70. N. 1. S. 1–20.
- [3] Дохов М.П. // ЖФХ. 1981. Т. 55. N 5. С. 1324–1327.
- [4] Китиков В.К., Хоконов Kh. B. // J. Appl. Phys. 1983. V. 54. N 3. P. 1346–1350.

- [5] Ниженеко В.И., Флока Л.И. // Поверхностное натяжение жидкых металлов и сплавов. М.: Металлургия, 1981. 208 с.
- [6] Taylor J.W. J. Nuclear Energy. 1955. V. 2. N 1. P. 15-30.
- [7] Дохов М.П. // Металлы. 1994. N 2. С. 16-21.
- [8] Хоконов Х.Б., // Поверхностные явления в расплавах и возникающих из них твердых фазах. Кишинев: Штиинца, 1974. С. 190-261.

Кабардино-Балкарская
государственная
сельскохозяйственная академия
Нальчик

Поступило в Редакцию
13 февраля 1996 г.