



**ЭНЦИКЛОПЕДИЯ  
НЕОРГАНИЧЕСКИХ  
МАТЕРИАЛОВ**

**В двух томах**



**ЧЛЕНЫ РЕДКОЛЛЕГИИ  
ЭНЦИКЛОПЕДИИ  
НЕОРГАНИЧЕСКИХ  
МАТЕРИАЛОВ:**

ФЕДОРЧЕНКО И. М.  
(ответственный редактор)

БРАУН М. П.

ВОЛОЩЕНКО М. В.

ГРИДНЕВ В. Н.

ГРИНЕНКО Ю. А.

ЕРЕМЕНКО В. Н.

КАЗАНЦЕВ Б. А.

(ответственный секретарь)

ЛАЗАРЕНКО Е. К.

ЛАРИКОВ Л. Н.

МОВЧАН Б. А.

ПАНАСЮК В. В.

САМСОНОВ Г. В.

СКОРОХОД В. В.

ТРЕСВЯТСКИЙ С. Г.

ТРЕФИЛОВ В. И.

(заместитель ответственного  
редактора)

ТРОЩЕНКО В. Т.

# ЭНЦИКЛОПЕДИЯ НЕОРГАНИЧЕСКИХ МАТЕРИАЛОВ

2

МОЛИБДЕН — ЯШМА

ГЛАВНАЯ РЕДАКЦИЯ  
УКРАИНСКОЙ СОВЕТСКОЙ ЭНЦИКЛОПЕДИИ  
КИЕВ — 1977

540(03)

30 107-000  
9 M222(04)-77 470-77

© ГЛАВНАЯ РЕДАКЦИЯ УСЭ, 1977

# M

**МОЛИБДЕН** (Molybdaenum; от греч. μόλυβδος — свинец), Mo — химический элемент VI группы *периодической системы элементов*; ат. и. 42, ат.м. 95,94. Светло-серый тугоплавкий металл. В соединениях проявляет степени окисления +2, +3, +4, +5, +6. Природный М.— смесь стабильных изотопов  $^{92}\text{Mo}$  (15,86%),  $^{94}\text{Mo}$  (9,12%),  $^{95}\text{Mo}$  (15,70%),  $^{96}\text{Mo}$  (16,50%),  $^{97}\text{Mo}$  (9,45%),  $^{98}\text{Mo}$  (23,75%) и  $^{100}\text{Mo}$  (9,62%). Получены 10 радиоактивных изотопов. Осн. минерал М.— молибденит (молибденовый блеск) до 18 в. не отличали от графита и свинцового блеска из-за их внешнего сходства. М. открыл (1778) швед. химик К.-В. Шееле, выделивший при обработке молибдена азотной к-той молибденовую к-ту. Металлический М. впервые получил (1782) швед. химик П. Гельм восстановлением трехокиси молибдена углеродом. Пром. применение М. относится к началу 20 в. (произв. молибденовых сталей). Содержание его в земной коре  $1,1 \cdot 10^{-4}\%$ . Известны около 20 минералов молибдена. Из них наиболее часто встречаются в природе: молибденит, повеллит  $\text{CaMoO}_4$ , молибдит  $\text{Fe}_2(\text{MoO}_4)_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ , вульфенит  $\text{PbMoO}_4$ , молибошеелит  $\text{Ca}(\text{W}, \text{Mo})\text{O}_4$ , чилагит  $\text{Pb}(\text{Mo}, \text{W})\text{O}_4$ , кеклинит  $\text{Bi}_2(\text{MoO}_4)\text{O}_2$ , линдгренит  $\text{Cu}_3(\text{MoO}_4)_2(\text{OH})_2$ , ильземанит  $\text{MoO}_3 \cdot \text{SO}_3 \cdot 5\text{H}_2\text{O}$ , ураномолибдат  $\text{UO}_2 \cdot \text{UO}_3 \cdot 2\text{MoO}_3$ , эозит  $3\text{PbO} \times \text{V}_2\text{O}_4 \cdot \text{MoO}_3$ , белонезит  $\text{MgMoO}_4$  и патерзит  $\text{CoMoO}_4$ . Пром. значение имеют молибденит, повеллит, молибдит и вульфенит. Кристаллическая решетка М. объемноцентрированная кубическая с периодом  $a = 3,1466 \text{ \AA}$ . Атомный радиус  $1,39 \text{ \AA}$  (для координационного числа 12); ионный радиус  $\text{Mo}^{4+}$  составляет  $0,68 \text{ \AA}$ , ионный радиус  $\text{Mo}^{6+}$  равен  $0,62 \text{ \AA}$ . Плотность

(т-ра  $20^\circ \text{C}$ )  $10,22 \text{ g/cm}^3$ ;  $t_{\text{пл}} 2620^\circ \text{C}$ ;  $t_{\text{кип}}$  около  $4830^\circ \text{C}$ . Темп. плавления  $6,6 \pm 0,7 \text{ ккал/г-атом}$ ; темп. сублимации  $155,55 \text{ ккал/г-атом}$ . Атомная теплоемкость (т-ра  $25^\circ \text{C}$ )  $5,867$  и (т-ра  $1200^\circ \text{C}$ )  $7,430 \text{ ккал/г-атом} \cdot \text{град}$ ; удельная теплоемкость изменяется соответственно от  $0,061$  до  $0,077 \text{ ккал/г} \cdot \text{град}$ . Коэф. теплопроводности (в интервале т-р  $927$ — $1627^\circ \text{C}$ ) от  $0,259$  до  $0,159 \text{ ккал/см} \cdot \text{сек} \cdot \text{град}$ , при т-ре  $-183^\circ \text{C}$  равен  $0,438 \text{ ккал/см} \cdot \text{сек} \cdot \text{град}$ . Средний температурный коэффиц. линейного расширения в интервале т-р  $0^\circ \text{C}$  — температура плавления составляет  $\alpha_{\text{ср}} \cdot 10^6 = 5,05 + 0,31 \cdot 10^{-3} t + + 0,36 \cdot 10^{-6} t^2$ . Удельное электрическое сопротивление увеличивается от  $5,20 \cdot 10^{-6}$  (т-ра  $20^\circ \text{C}$ ) до  $81,40 \times \times 10^{-6} \text{ ом} \cdot \text{см}$  (т-ра  $2620^\circ \text{C}$ ), температурный коэффиц. электр. сопротивления (в интервале т-р  $20$ — $2620^\circ \text{C}$ )  $0,00479$ . Т-ра перехода в сверхпроводящее состояние  $0,90$ — $0,98 \text{ K}$ . Работа выхода электронов  $4,15$ — $4,37 \text{ эв}$ . ТермоЭДС от  $10$  (т-ра  $480^\circ \text{C}$ ) до  $30 \text{ мв}$  (т-ра  $1030^\circ \text{C}$ ). М. парамагнетен. Мех. свойства его зависят от предшествующей мех. и термической обработки и чистоты металла. М. высокой чистоты с низким содержанием примесей внедрения пластичен. Прочность М. на растяжение увеличивается с возрастанием степени деформации от  $52,5 \text{ кгс/мм}^2$  для прутка диаметром  $6,2 \text{ мм}$  до  $250 \text{ кгс/мм}^2$  для проволоки диаметром  $0,02 \text{ мм}$ . Прочность на растяжение: спеченного штабика ( $0,02\% \text{ O}_2$ ;  $0,04\% \text{ N}_2$ ) —  $50 \div 100 \text{ кгс/мм}^2$ ; слитка дуговой плавки ( $0,003\% \text{ O}_2$ ;  $0,001\% \text{ N}_2$ ;  $0,0003\% \text{ H}_2$ ) —  $57,1 \text{ кгс/мм}^2$ ; монокристаллического М. ( $0,0008\% \text{ O}_2$ ;  $0,0006\% \text{ N}_2$ ;  $0,0004\% \text{ H}_2$ ) —  $31 \text{ кгс/мм}^2$ ; микротвердость соответственно  $150$ — $200$ ;  $170$ — $200$  и  $160$ — $170 \text{ кгс/мм}^2$ . Твердость поли-

## МОЛИБДЕНА СПЛАВЫ

кристаллического М. при т-рах — 189,5; 20 и 1857° С равна соответственно 373; 159,2 и 12,6 кгс/мм<sup>2</sup>. Модуль норм. упругости понижается от 32 300 кгс/мм<sup>2</sup> при комнатной т-ре до 28 040 кгс/мм<sup>2</sup> при т-ре 870° С. Коэффиц. сжимаемости  $0,347 \cdot 10^{-6}$  см<sup>2</sup>/кг. Переходные металлы V, VI группы периодической системы и титан образуют с М. непрерывный ряд твердых растворов, металлы VII, VIII группы, цирконий и гафний — металлические соединения. С переходными элементами III группы соединений или образования твердых растворов не наблюдается. Диаграммы состояния М. с элементами I, II группы и непереходными металлами III группы не изучены, иногда указывается на отсутствие соединений или растворимости металлов. Бериллий, цинк, бор, алюминий, галлий и германий образуют с М. соединения. Неметаллические элементы IV—VI групп также образуют соединения, наиболее важные из них — карбиды, силициды, нитриды и сульфиды. При низкой т-ре М. не взаимодействует с воздухом и кислородом, окисление начинается при т-ре 400° С и сильно зависит от зернистости порошка. Реагирует с галогенами, причем чем меньше их атомная масса, тем взаимодействие сильнее. Фтор действует на М. при комнатной т-ре, йод не взаимодействует даже при нагреве. Соляная и серная к-ты в холодном состоянии не действуют на М., реакция начинается при т-ре 110° С. Азотная к-та и «царская водка» действуют уже в холодном состоянии, быстро — при нагревании. Гидроокиси натрия и калия в холодном состоянии не реагируют с М., в расплавленном состоянии растворяют его на воздухе медленно, при наличии окислителей — быстро. В большинстве пром. месторождений молибдена содержание молибдена не превышает 1%. Руды обогащают главным образом флотацией, доводя содержание MoS<sub>2</sub> до 85—90%. Разложение молибденовых концентратов может быть осуществлено окислением кислородом под давлением в щелочном растворе, азотной кислотой, растворами гипохлорита натрия, хлорированием и др. Основной

промышленный способ — окислительный обжиг. Огарок, содержащий MoO<sub>3</sub>, служит исходным материалом для выплавки ферромолибдена. Чистую трехокись MoO<sub>3</sub> получают возгонкой или гидрометаллургическим способом, обрабатывая огарок аммиаком, едким натром или содой. Трехокись восстанавливают до металла водородом, углеродом, углеродсодержащими газами или металлотермическим восстановлением (алюминием, кремнием). В промышленном производстве применяют в основном восстановление водородом, получая молибденовый порошок, к-рый превращают в компактные заготовки методами порошковой металлургии или плавкой. М. получают также термической диссоциацией дисульфида молибдена, термической диссоциацией и восстановлением галогенидов молибдена, электролизом расплавленных сред и др. М. производят в виде штабиков, проволочки, пластин, лент, фольги, жести и слитков. Около 75% производимого М. используют для легирования чугуна и сталей (конструкционных, инструментальных, быстрорежущих, нержавеющих, для штампов, антикоррозионных и жаропрочных). М. и молибдена сплавы применяют в электровакуумной, авиационной и ракетной технике, в производстве рентгеновских трубок, нагревательных элементов высокотемпературных печей. Покрытие молибденом (см. Молибденование) поверхности металлических изделий повышает твердость, поверхностную прочность, коррозионную стойкость и др. Из соединений М. в технике используют дисульфид MoS<sub>2</sub> — эффективный смазочный материал для трущихся частей механизмов (область использования от — 40 до 350° С); молибдат Na<sub>2</sub>MoO<sub>4</sub> — в производстве красок и лаков; трисульфид MoS<sub>3</sub>, двуокись MoO<sub>2</sub> и трехокись MoO<sub>3</sub> — катализаторы в хим. и нефтяной пром-сти, в частности при гидрировании углей и нефти.

Лит.: Переильман Ф. М., Зорыкин А. Я. Молибден и вольфрам. М., 1968; Зеликман А. Н. Молибден. М., 1970; Молибден. Пер. с англ. М., 1959; Агте К., Вацек И. Вольфрам молибден. Пер. с чеш. М.—Л., 1964. С. В. Шабанова.

**МОЛИБДЕНА СПЛАВЫ** — сплавы на основе молибдена. Отличаются

**жаропрочностью**, высокими модулями упругости ( $32\ 500\ \text{кгс}/\text{см}^2$ ) и сдвигом ( $13\ 800\text{--}15\ 300\ \text{кгс}/\text{мм}^2$ ), относительно малым коэффициентом расширения, высокой коррозионной стойкостью в расплавах и парах щелочных металлов (лития, натрия, церия) и на воздухе, относительно малорасторвимы в минеральных кислотах. Недостаток сплавов — высокая твердотекучесть (более  $100^\circ\text{C}$ ) в литом и рекристаллизованном состоянии, что обусловлено в основном примесями внедрения и характером распределения их в структуре. Растворимость примесей внедрения в М. с., как и в элементах VIa группы периодической системы, минимальна по сравнению с растворимостью других тугоплавких металлов. М. с. преимущественно малолегированы. Основные легирующие элементы — титан, цирконий, ниобий, вольфрам и рений, образующие с молибденом **твердые растворы** (табл.). Они повышают жаропрочность и пластичность сплавов. Азот малорасторвим ( $0,0002\%$ ) в твердом молибдене и не оказывает на сплав вредного влияния.

Наиболее вредной примесью является кислород, который образует с молибденом легколетучие и хрупкие окислы, располагающиеся на границах зерен, что приводит к ослаблению межзеренной связи и к резкому снижению пластичности и проч-

ности сплавов. Уменьшение содержания кислорода от 0,02 (при производстве методами порошковой металлургии и при вакуумном спекании) до 0,001% (при электроннолучевой зонной вакуумной плавке) приводит к понижению температуры перехода от  $> +200$  до  $-196^\circ\text{C}$ . Легирование М. с. редкоземельными элементами очищает сплавы от кислорода, затрудняет образование сегрегаций примесей внедрения по границам зерен. Твердотекучесть гарнисажных сплавов при введении лантана понижается до  $20^\circ\text{C}$ , при добавлении иттрия до  $-35^\circ\text{C}$ . Углерод ( $0,06\text{--}0,1\%$ ) способствует повышению пластичности сплавов в литом, кованом и рекристаллизованном состоянии по сравнению с нелегированным металлом. Элементы VIII группы периодической системы вызывают перераспределение углерода в сплаве, предотвращают образование его сегрегаций на границах зерен и изменяют размеры карбидных включений. Прочность и пластичность М. с. улучшаются введением добавок иридия, железа, никеля и др. элементов VIII группы (около 0,05—0,12%). Введение вольфрама значительно повышает жаропрочность сплавов. Твердотекучесть сплавов, рекристаллизации

#### Химический состав молибдена сплавов

Марка сплава	Содержание элементов, %				
	Mo	Ti	Zr	C	Прочие
МЧВП	Основа	—	—	0,06—0,1	—
ЦМ1	»	—	—	0,01—0,03	—
МЛТ	»	0,5	—	0,01—0,02	0,05 La
ЦМ6	»	—	0,1—0,2	<0,04	0,001—0,003 В
ЦМ3	»	—	0,3	0,025	—
ТСМ3	»	—	—	0,06—0,1	0,05—0,1 Ni
ВМ1	»	0,4	0,08—0,25	0,01	$\leq 0,6$ W
ВМ2	»	0,2	0,25—0,4	0,02	$\leq 0,2$ W
ЦМ2А	»	0,1	0,1	0,004	—
ЦМ5	»	—	0,4—0,6	0,04—0,07	—
ВМ1Д	»	0,15	0,08—0,15	0,02	—
ТСМ4	»	—	0,15—0,25	0,02—0,04	0,05—0,1 Ni
ВМ3	»	0,8—1,3	0,3—0,6	0,25—0,5	1,0—1,8 Nb
ЦМВ30	»	—	—	0,01	30 W
МР47ВП	»	—	—	—	47 Re

## МОЛИБДЕНИРОВАНИЕ

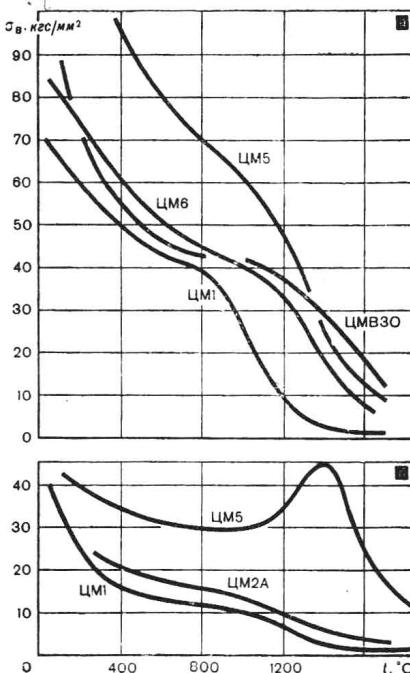
М. с. 1000—1600° С. При повышении т-ры значительная прочность сохраняется (рис.). М. с. выплавляют, как правило, в вакуумных дуговых или электроннолучевых печах. Полуфабрикаты изготавливают в виде прутков, профилей, труб, листов, фольги и проволоки. Слитки литого металла подвергают горячему прессованию при т-ре 1500° С, промежуточному отжигу в интервале т-р 1200—1500° С (в зависимости от состава сплава) и последующему деформированию прокаткой или волочением. Из М. с. изготавливают поковки массой до 1,1 т. При оптимальном режиме прокатки т-ра хладноломкости при изгибе близка к т-ре жидкого азота. М. с. как жаропрочные конструкционные материалы применяют для изготовления головных частей и сопел ракет, вкладышей сопел, упорных колец силовых установок, рулей передних кромок крыльевых сверхзвуковых самолетов, радиационных щитков и деталей крепления, эксплуатируемых при высокой т-ре, деталей и узлов турбин. Применение жаропрочных М. с. в ракетных двигателях позволяет повысить рабочую т-ру на 200—300° С, увеличить их мощность. Жаропрочные М. с. используют и в атомной энергетике.

Lit.: Тугоплавкие материалы в машиностроении. Справочник. М., 1967; Мальцев М. В. Металлография тугоплавких редких и радиоактивных металлов и сплавов. М., 1971; Сплавы молибдена. М., 1975; Молибден. Пер. с англ. М., 1962; Агте К., Вацек И. Вольфрам и молибден. Пер. с чеш. М.—Л., 1964; Титц Т., Уильсон Дж. Тугоплавкие металлы и сплавы. Пер. с англ. М., 1969. В. Н. Минаков.

**МОЛИБДЕНИРОВАНИЕ** — диффузионное насыщение поверхности металлических изделий молибденом или нанесение на них покрытий из чистого молибдена. Диффузионное М. обычно осуществляют газо- и жидкофазным способами. При газофазном способе молибден переносится газообразными галогенидами молибдена (хлоридами, фторидами и т. п.), при жидкофазном — анионами молибдена, к-рые осаждаются на поверхности катода — изделия. При газофазном способе (способе порошков) используют чистые молибденово-

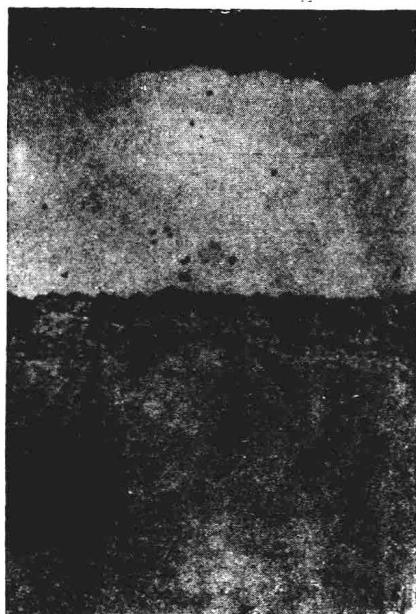
ые порошки или порошки ферромолибдена, через к-рые пропускают чистый водород, или смесь водорода с хлорной кислотой либо смеси этих порошков с инертными наполнителем (напр., окисью алюминия) и галоидным активатором (напр.,  $\text{NH}_4\text{Cl}$ ). Насыщение проводят в герметичных контейнерах с плавким затвором (в воздушной среде) либо без плавкого затвора (в разреженной или защитной среде). Для М. прибегают также к электролизу расплава молибдата  $\text{Na}_2\text{MoO}_4$ , или его восстановлению, продувая через ванну чистый водород либо диссоциированный аммиак. Процесс осуществляют при температуре 1000—1300° С, продолжительность его от 6 до 24 ч. Хим. и фазовый состав, а также структура диффузионного слоя зависят от материала основы, активности насыщающей среды и режима процесса. Так, при насыщении поверхности стальных изделий в

Зависимость предела прочности на растяжение сплавов молибдена в деформированном (а) и рекристаллизованном (б) состоянии (отжиг при температуре 2000° С в течение 1 ч) от температуры.



диффузионной зоне могут образовываться *твердый раствор* молибдена в альфа-железе, молибдениды  $\text{Fe}_2\text{Mo}$  и  $\text{Fe}_7\text{Mo}_6$ , сложный карбид  $\text{Fe}_2\text{Mo}_2\text{C}$ . *Микротвердость* слоя молибденидов невелика (220—600 кгс/мм<sup>2</sup>), зависит от режима насыщения и последующей термообработки, микротвердость сложного карбида  $\text{Fe}_2\text{Mo}_2\text{C}$  около 1200 кгс/мм<sup>2</sup>. После диффузионного М. *жаростойкость*, *коррозионная стойкость* и *твёрдость* поверхности стальных изделий изменяются, как правило, незначительно. Диффузионное М. является, как правило, промежуточной операцией химико-термической обработки, предшествующей, например, *азотированию*, *цементации*, *силицированию* и *борированию*. Так, азотирование молибденированного железа при т-рах 510° С (за 4 ч) и 540° С (за 25 ч) дало возможность повысить твердость поверхности до 1300 HV (до т-ры 500° С она изменилась незначительно). Диффузионное М. иногда применяют для изменения св-в поверхности изделия в нужном направлении: напр., М. изделий из

Микроструктура молибденового покрытия (A), полученного детонационным напылением на никелевый сплав (B),  $\times 340$ .



нержавеющей стали марки Х18Н9Т увеличивает ее прочность и стойкость в жидком литии в 2,5—3 раза. Для напесения покрытий из чистого молибдена используют гл. обр. газотермическое напыление, а также осаждение из газовой фазы в результате восстановления водородом галогенидов молибдена при т-ре 800—1000° С, пиролиза его галогенидов ( $\text{MoCl}_4$ ,  $\text{MoCl}_5$ ,  $\text{MoBr}_5$ ) при т-ре 1300—1500° С в вакууме или аргоне или карбонила Mo (CO)<sub>5</sub> в среде водорода или без него при т-ре 350—650° С. Кроме того, применяют электронно-лучевое испарение молибдена с последующей его конденсацией на покрываемой поверхности. Скорость осаждения (3—5 мкм/мин) регулируют составом газовой фазы и т-рой материала основы. Режим осаждения определяет такие св-ва покрытий, как плотность, твердость, чистоту, прочность сцепления с материалом основы, а также структуру. Молибденовые покрытия (толщиной обычно 20—200 мкм) осаждают на жаропрочные и тугоплавкие сплавы ниобия, tantalа, вольфрама и рения. Последующие силицирование, алитирование, комплексное диффузионное насыщение таких покрытий позволяют получать слои, обладающие высокой жаростойкостью. Напыление молибденовых газопламенных покрытий, плазменных покрытий или детонационных покрытий (рис.) используют гл. обр. для получения подслоя, что дает возможность увеличить прочность сцепления с материалом основы других напыленных покрытий — карбидных, окисных и др. М. применяют в электро- и радиотехнике, электронике, ядерной технике, ракетостроении и др.

*Лит.:* Минкевич А. Н. Химико-термическая обработка металлов и сплавов. М., 1965; Дубинин Г. Н. [и др.]. Молибденование для повышения стойкости стали Х18Н9Т в жидком литии. «Металловедение и термическая обработка металлов», 1970, № 10; Самсонов Г. В., Эпик А. П. Тугоплавкие покрытия. М., 1973; Получение покрытий высокотемпературным распылением. М., 1973; Осаждение из газовой фазы. Пер. с англ. М., 1970.

А. П. Эпик.

**МОЛИБДЕНИТ**,  $\text{MoS}_2$  — минерал класса сульфидов. Синоним: молибденовый блеск. Хим. со-

## МОЛИБДЕНИТ

став (%): Mo — 60; S — 40. Обычно содержит примесь рения (до 0,33%), а также незначительные количества селена, теллура, висмута, осмия и золота. Структура слоистая, сингония гексагональная, вид симметрии дигексагонально-бирамидалльный. Образует обычно чешуйчатые и листоватые агрегаты. Кристаллы характеризуются таблитчатым габитусом, реже они короткоизометрические, бочонкоподобные. Главные формы кристаллов: {0001}, {1010}, {1011}. Редко встречаются двойники по {0001}, а также параллельные сростки. Отмечаются поликристаллические двойники. М. изредка образует скрытокристаллические почковидные агрегаты. Спайность весьма совершенная по {0001} (см. *Спайность минералов*). Плотность 4,7—5,0 г/см<sup>3</sup>. Твердость 1. Цвет (см. *Цвет минералов*) свинцово-серый; черта серая с зеленоватым оттенком. Блеск металлический (см. *Блеск минералов*). Непрозрачный. Эластичный. Проводник электричества, при нагревании его электропроводность увеличивается. На плоскости {0001} электропроводность в 10<sup>3</sup> раз выше, чем вдоль оси с. Установлены фотоэлектрический эффект и сильная магнитная анизотропия.

В ИК-лучах прозрачный. Одноосный, отрицательный. Показатели преломления  $n_g = 4,336$ ;  $n_p = 2,035$ ;  $n_g - n_p = 2,301$ . В отраженном свете серовато-белый. Сильно анизотропный. Наблюдается цветной эффект *анизотропии* в серовато-желтых и синеватых тонах. М. чаще всего связан с гидротермальными средне- и высокотемпературными жилами и kontaktово-метасоматическими образованиями. В парагенезисе с ним встречаются кварц, вольфрамит, пирит и др. Иногда М. содержится в кислых изверженных породах и *пегматитах*. Изредка выделения его связаны с низкотемпературными гидротермальными процессами. М. получают взаимодействием серы или сероводорода с горячей молибденовой к-той, нагреванием смеси молибдата аммония с избытком серы, сплавлением молибдата аммония с серой и поташем. М. — единственная пром. молибденовая руда. Очищенный М. (дисульфид молибдена) применяют как добавку в смазки, антифрикционные и фрикционные материалы для снижения коэффициента трения и стабилизации этого процесса. М. используют также в электротехнике и хим. произв., приборостроении.

Лит.: Минералы. Справочник, т. 1. М., 1960; Бетехтин А. Г. Курс мине-

### Химический состав, термическая обработка и свойства молибденовых сталей

Марка стали	Содержание элементов, %					
	C	Mn	Si	Cr	Mo	Прочие
30ХМА	0,26—0,33	0,40—0,70	0,17—0,37	0,80—1,10	0,15—0,25	≤0,4 Ni
40ХНМА	0,36—0,44	0,50—0,80	0,17—0,37	0,60—0,90	0,15—0,25	1,25—1,75 Ni
38ХМЮА	0,35—0,42	0,30—0,60	0,17—0,37	1,35—1,85	0,15—0,25	≤0,4 Ni, 0,70—1,10 Al
18Х2Н4МА	0,15—0,22	0,40—0,70	0,17—0,37	1,45—1,75	0,20—0,30	3,25—3,75 Ni
25Х1МФ	0,22—0,29	0,40—0,70	0,17—0,37	1,50—1,80	0,25—0,35	0,15—0,30 V
5ХНМ	0,50—0,60	0,50—0,80	≤0,35	0,50—0,80	0,15—0,30	1,40—1,80 Ni

ралогии. М., 1961; Лаваренко Е. К.  
Курс минералогии. М., 1971.

С. А. Галий.

**МОЛИБДЕНОВАЯ СТАЛЬ** — сталь, легированная молибденом. Используется с начала 20 в. Различают М. с. (табл.) конструкционную (улучшающую, цементуемую), инструментальную и с особыми физ. и хим. свойствами (жаропрочную, нержавеющую, магнитную). Молибден частично растворяется в *феррите*, а также образует карбиды типа  $(\text{Mo}, \text{M})\text{C}$ ,  $(\text{Mo}, \text{M})_2\text{C}$ ,  $(\text{Mo}, \text{M})_{23}\text{C}_6$  и  $(\text{Mo}, \text{M})_6\text{C}$ , где М — атомы железа или легирующих элементов, замещающие часть атомов молибдена. Карбид  $(\text{Mo}, \text{M})_{23}\text{C}_6$  образуется преимущественно в сталях, легированных, кроме молибдена, хромом. Молибден значительно увеличивает прокаливаемость, измельчает природное зерно металла, благоприятно влияет на мн. эксплуатационные характеристики стали. В конструкционных улучшаемых сталях (0,3—0,5% С) он способствует улучшению на большую глубину, повышению стойкости против отпуска, уменьшению склонности к отпускной хрупкости второго рода. Достаточно небольшого (0,2—0,3%) количества молибдена, чтобы избежать отпускной хрупкости при медленном охлаждении после отпуска марганцевой, хромистой и хромоникелевой сталей. Молибденовые улучшаемые стали характеризуются

## МОЛИБДЕНОВАЯ СТАЛЬ

также более высокой вязкостью при низкой т-ре. Наиболее широко применяют улучшаемые стали марок 30ХМА, 40ХНМА и 38ХМЮА. Сталь марки 38ХМЮА упрочняют азотированием. Из конструкционных улучшаемых М. с. изготавливают высоконагруженные болты, шпильки, валы, оси, шестерни и др. изделия. В конструкционных низкоуглеродистых цементуемых сталях молибден, подобно хрому, значительно повышает содержание углерода в поверхностной зоне. Однако макс. концентрация углерода в них несколько ниже, чем в хромистой стали, и достигает 1,9% при содержании молибдена около 3%. Молибденовая цементуемая сталь менее склонна к образованию карбидов по границам зерен, чем хромистая. Чаще всего молибден добавляют в цементуемые стали вместе с хромом и никелем (сталь марки 18Х2Н4МА). Легирование хромоникелевых сталей молибденом повышает стойкость переохлажденного аустенита, а следовательно, и прокаливаемость (критический диаметр достигает 100 мм и более), вследствие чего их закаливают на воздухе для уменьшения коробления. Из конструкционной цементуемой стали марки 18Х2Н4МА

Термическая обработка	$\sigma_T, \text{кг}/\text{мм}^2$	$\sigma_E, \text{кг}/\text{мм}^2$	$\delta, \%$	$\Phi, \%$	$a_{H1}, \text{мкг}/\text{мм}^2$	$H_B$
Закалка в масле при т-ре 850—880° С; отпуск при т-ре 560° С; охлаждение на воздухе	≥ 75	≥ 95	≥ 12	≥ 50	≥ 9	—
Закалка в масле при т-ре 830—860° С; отпуск при т-ре 500—600° С; охлаждение на воздухе	≥ 85	≥ 100	≥ 12	≥ 55	≥ 10	~ 350
Закалка в масле при т-ре 930—950° С; отпуск при т-ре 600—675° С; охлаждение на воздухе	≥ 85	≥ 100	≥ 15	≥ 50	≥ 9	~ 350
Закалка на воздухе при т-ре 950° С; отпуск при т-ре 200° С; охлаждение на воздухе	≥ 85	≥ 115	≥ 10	≤ 45	≥ 10	—
Закалка в масле при т-ре 880—900° С; отпуск при т-ре 640—660° С; охлаждение на воздухе	≥ 75	≥ 90	≥ 14	≥ 50	≥ 6	—
Закалка в масле при т-ре 800—860° С; отпуск при т-ре 500—580° С; охлаждение на воздухе	—	≥ 120	≥ 10	≥ 40	≥ 4	~ 350

## МОЛИБДЕНОВЫЙ ПОРОШОК

изготавливают высоконагруженные изделия (напр., зубчатые колеса, коленчатые валы, оси). В инструментальных сталях молибден улучшает **красностойкость**, прокаливаемость, износостойкость, повышает стойкость их против отпуска, жаропрочность, устраняет отпускную хрупкость. Молибденовые низколегированные стали (марок 5ХНМ, 5ХГМ) применяют для изготовления горячих штампов, закалку к-рых даже при относительно больших размерах осуществляют в масле или в струе сжатого воздуха. Из стали марки Х12М изготавливают холодные штампы, накатные ролики, валки, глазки для калибрования и др. Молибден (от 0,6 до 1,0, а иногда до 2%) добавляют в быстрорежущую сталь для значительного повышения производительности резания, им заменяют часть вольфрама. По сравнению с вольфрамовыми у молибденово-вольфрамовых быстрорежущих сталей худшие технологические (большая склонность к росту зерна, к обезуглероживанию), но лучшие мех. св-ва. Из молибденовых быстрорежущих сталей изготавливают режущий инструмент. Повышенная жаропрочность молибденовых жаропрочных сталей обусловлена тем, что молибден повышает т-ру рекристаллизации феррита и способствует образованию тонкодисперсных спец. карбидов (напр.,  $\text{Mo}_2\text{C}$ ) при рабочей т-ре 450–600° С. Трубы паронагревателей, паропроводов и коллекторов энергетических установок, арматуру паровых котлов и турбин, эксплуатируемых при т-ре 500–580° С и подверженных ползучести, но малонагруженных, изготавливают из низкоуглеродистых молибденовых, хромомолибденовых и хромомолибденованадиевых сталей марок 15М, 12ХМ, 12МФ и 25Х1МФ. Детали и узлы, эксплуатируемые при больших напряжениях и т-ре, изготавливают из сложнолегированных сталей мартенситного класса марки 15Х11МФ. Для получения оптимальной жаропрочности молибденовые жаропрочные стали подвергают нормализации или закалке с последующим старением (см. Старе-

ние металлов). В аустенитных сталях молибден повышает жаропрочность вследствие выделения интерметаллидов (при ~ 6% Mo). Эти стали применяют для изготовления изделий, эксплуатируемых в нагруженном состоянии до температуры 800° С. Нержавеющие стали марок X17Н13М2Т и X18Н12М3Т стойки против коррозии в органических и серной к-тах, в морской воде, а особенно против воздействия хлоридов, что сказывается прежде всего в уменьшении точечной коррозии. Из низкоуглеродистых (менее 0,06% С) аустенитных сталей марок 0Х23Н28М2Т и 0Х23Н28М3Д3Т изготавливают сварные конструкции и узлы, стойкие против действия горячих фосфорной и серной к-т. Недостаток этих сталей — большая чувствительность к межкристаллитной коррозии, зависящая от содержания углерода. В магнитных сталях (марки ЕХ9К15М) молибден увеличивает коэрцитивную силу.

Лит.: Металловедение и термическая обработка стали и чугуна. Справочник. М., 1956; Шмыков А. А. Справочник термиста. М., 1961; Журавлев В. Н., Николаева О. И. Машиностроительные стали. М., 1968; Гудремон Э. Специальные стали, т. 2. Пер. с нем. М., 1966. А. В. Бильченко.

**МОЛИБДЕНОВЫЙ ПОРОШОК** — мелкие частицы молибдена различной формы. М. п. содержит примеси (0,001–0,002%) калия, натрия, вольфрама, алюминия, кальция, железа, никеля, хрома, кремния, магния и меди. Содержание углерода — 0,001–0,01%, азота — 0,002–0,003%, кислорода — 0,05–0,2%. Насыпная масса М. п. (при свободной насыпке) 0,9–1,4 г/см<sup>3</sup>, масса утряски 1,6–2,2 г/см<sup>3</sup>, уд. поверхность 1,0–1,5 м<sup>2</sup>/г, размер частиц 0,1–6,0 мкм. Произво. М. п. основано на восстановлении чистой трехокиси молибдена (получаемой термическим разложением парамолибдата аммония) водородом. Процесс протекает в две стадии:  $\text{MoO}_3 + \text{H}_2 = \text{MoO}_2 + \text{H}_2\text{O}$ ,  $\Delta H_{298}^0 = -20,3 \text{ ккал/моль}$ ;  $\text{MoO}_2 + 2\text{H}_2 = \text{Mo} + 2\text{H}_2\text{O}$ ,  $\Delta H_{298}^0 = +22,5 \text{ ккал/моль}$ . Первая стадия восстановления (т-пература до 650° С) — экзотермическая, при к-рой значения констант равновесия реакции столь велики ( $K_p = 1,7 \cdot 10^6$  при

т-ре 400° С), что реакция практически необратима и может протекать в сильно увлажненном водороде. Вторая стадия (т-ра 850—950° С) протекает с поглощением тепла, значения констант равновесия реакции низкие ( $K_p = 0,55$  при т-ре 927° С), поэтому полное восстановление возможно лишь при использовании хорошо осущенного водорода. Восстановление проводят в многотрубных печах с непрерывным автоматическим продвижением лодочек вдоль труб; для первой стадии восстановления используют также барабанные вращающиеся печи. В зависимости от режима продвижения лодочек в выгружаемом из печи порошке содержание кислорода составляет 0,4—1,5%. Иногда вводят третью стадию восстановления (т-ра 1000—1100° С), что позволяет снизить содержание кислорода до 0,05—0,2%. Средний размер частиц порошка определяется в основном условиями (т-рой) первой стадии восстановления. Менее распространены способы получения порошка восстановлением молибдена из галогенидов водородом и термической диссоциацией карбонила молибдена. Восстановление галогенидов водородом в «факеле» дает возможность получить высокодисперсные порошки, восстановление в «кипящем слое» приводит к образованию порошков с частицами сферической формы размером 100—500 мкм. Из М. п. методами порошковой металлургии или плавкой (дуговой, электронолучевой) изготавливают заготовки металлического молибдена.

*Lit.: Зеликман А. Н. Молибден. М., 1970; Цветные металлы. Свойства. Сортамент. Применение. М., 1973; Агте К., Валек И. Вольфрам и молибден. Пер. с чеш. М.—Л., 1964.*

А. Н. Зеликман.

**МОНЁЛЬ-МЕТАЛЛ** [по имени канадского изобретателя и промышленника А. Монеля (A. Monell)] — сплав никеля с медью, легированный железом, марганцем и др. элементами. Разработан (1905) в Канаде. В СССР изготавливают М.-м. марки НМЖМц 28-2,5-1,5 (27 — 29% Cu, 2 — 3% Fe, 1,2—1,8% Mn, остальное никель). М.-м. характеризуется высокой прочностью и хорошей пластичностью в холодном и горячем состояниях, значительной коррозионной стойкостью (в воде, на воздухе,

во мн. кислотах и крепких щелочах). Удельная плотность 8,8 г/см<sup>3</sup>; предел прочности на растяжение 50 кгс/мм<sup>2</sup>; относительное удлинение 35%; HB = 135 ÷ 210. Полуфабрикаты из М.-м. изготавливают в виде листов, плит, лент, прутков и проволоки. М.-м. используют для изготовления деталей в хим., газовой, нефтяной пром-сти, судо-, машино- и аппаратостроении.

*Lit.: Смирин А. П., Смиринина Н. А., Белова А. В. Промышленные цветные металлы и сплавы. М., 1974; Воробьева Г. Я. Коррозионная стойкость материалов в агрессивных средах химических производств. М., 1975.*

З. А. Климак.

**МОНОКОРУНД** — искусственный корунд в виде монокристаллов гексагональной системы; разновидность электрокорунда. Отличается от корунда более совершенным строением. Содержит в зерне около 97%  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$ . Твердость по Моосу 9. Плотность 3,99 г/см<sup>3</sup>. Т-ра плавления 2050° С. Показатели преломления:  $n_0 = 1,768$ ;  $n_e = 1,760$ . М. получают из бокситов окисульфидным методом, сплавляя их в электр. печи с сернистым железом и восстановителем (антрацитом или коксом). Образующийся в расплаве раствор окиси алюминия при остывании кристаллизуется в виде правильно развитых кристаллов корунда. Оптимальным для получения М. является содержание в расплаве 4—7% сульфидов алюминия и менее 3% сульфидов кальция. М. используют преимущественно как абразивный материал, реже — для изготовления огнепрочных и электроизоляционных изделий. М. выпускают зернистостью от № 5 до № 80 в соответствии с ГОСТом 3647—71.

*Lit.: Филоненко Н. Е., Лавров И. В. Петрография искусственных абразивов. М.—Л., 1958; Применение и обработка синтетического корунда. М., 1966.*

Е. П. Михацук.

**МОНОКРИСТАЛЛ** (от греч. μόνος — один, единственный) — кристалл, в объеме которого атомы (ионы), расположены периодически в соответствии с типом кристаллической решетки. В природе встречаются М. некоторых минералов (каменной соли, кварца, алмаза и др.) с различ-

## МОНООКИСЬ КРЕМНИЯ

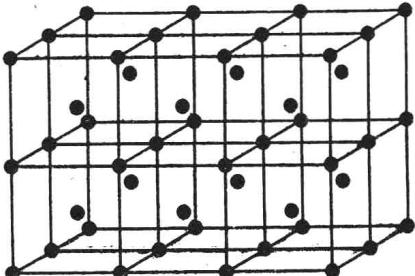
ной степенью совершенства. М. мн. веществ выращивают искусственно — кристаллизацией из газовой, жидкой или твердой фазы. Если М. выращивают в условиях, когда препятствий свободному росту по всем направлениям нет, он принимает форму полизэдра, симметрия к-рого связана с типом кристаллической решетки. Применяя спец. методы, выращивают достаточно совершенные М. любой необходимой формы. Реальные М. содержат точечные дефекты (*вакансии*, междуузельные атомы, атомы примесей и т. д.), что приводит к некоторым отклонениям от строгой периодичности в пространственном расположении атомов, а также линейные и плоские дефекты, вызывающие еще более значительные отклонения от идеальной (совершенной) структуры (см. *Дефекты в кристаллах*). Стого периодическим расположением атомов (рис.) обладали бы лишь идеальные М. По степени совершенства реальные М. подразделяют на немозаичные (почти идеальные) и мозаичные. Наиболее совершенные немозаичные М. содержат только точечные дефекты; в менее совершенных немозаичных М. есть дислокации и ограниченные частичными дислокациями дефекты упаковки. Дифракция рентгеновских лучей на таких М. описывается динамической теорией рассеяния. Мозаичные М., состоящие из блоков мозаики, несколько разориентированных по отношению друг к другу (на углы до нескольких десятков минут), при малых размерах блоков ( $10^{-5}$  см и менее) рассеивают рентгеновские лучи в соответствии с кинематической теорией рассеяния. Увеличение углов разориентации между блоками до величины порядка десятков градусов приводит к поликристаллическому состоянию (см. *Поликристалл*). Мн. параметры, характеризующие св-ва М. (температурный коэффиц. линейного расширения, магнитная проницаемость, модуль упругости и др.), в общем не одинаковы по различным кристаллографическим направлениям. Характер анизотропии свойств М. определяется симметрией кристаллической

решетки и может быть проанализирован в тензорной форме. Многие св-ва М. (электрические, оптические, прочностные и др.) в значительной степени зависят от его совершенства и содержащихся в нем примесей. М. обладают особыми физ. св-вами. Так, М. алмаза и боразона отличаются высокой твердостью, М. кварца является пьезоэлектрическим материалом. Под влиянием внешних воздействий (света, т-ры, давления, мех. напряжений и др.) М. изменяют свои св-ва. Наиболее совершенные М. применяют в полупроводниковой технике, квантовой электронике, вычислительной технике и др. Лит.: Козлова О. Г. Рост и морфология кристаллов. М., 1972; Сомов А. И., Тихоновский М. А. Электрические композиции. М., 1975; Хонигман Б. Рост и форма кристаллов. Пер. с нем. М., 1981; Лейбфрид Г. Микроскопическая теория механических и тепловых свойств кристаллов. Пер. с нем. М.—Л., 1983; Най Дж. Физические свойства кристаллов. Пер. с англ. М., 1987; Лодиц Р., Паркер Р. Рост монокристаллов. Пер. с англ. М., 1974.

Л. В. Тихонов.

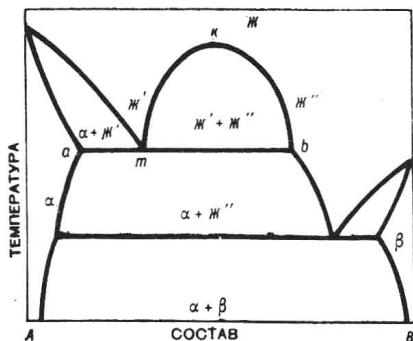
**МОНООКИСЬ КРЕМНИЯ**,  $\text{SiO}$  — низшее соединение кремния с кислородом. Аморфный порошок желтовато-коричневого цвета. Плотность  $2,24 \text{ г/см}^3$ ;  $\Delta H_{298}^0 = -99\,500 \pm 5000 \text{ кал/моль}$ ;  $S_{298}^0 = 11,1 \pm 1,5 \text{ э. е.}$  Твердая М. к. находится в метастабильном состоянии. Термодинамически стабильна в виде пара при т-ре около  $1400^\circ\text{C}$ . В паровой фазе монокиси обнаружен димер  $\text{Si}_2\text{O}_2$ . В компактном состоянии М. к. устойчива по отношению к кислороду вследствие образования защитной поверхностной пленки из двуокиси кремния. При взаимодействии М. к. с водой ( $\text{SiO} + \text{H}_2\text{O} \rightarrow \text{SiO}_2 + \text{H}_2$ )

Идеальное расположение атомов в монокристалле с объемноцентрированной кубической решеткой.



пленка из двуокиси кремния также препятствует дальнейшему протеканию реакции. М. к. растворима в щелочах ( $\text{SiO} + 2\text{M}\ddot{\text{O}}\text{H} \rightarrow \text{H}_2 + \text{M}_2\text{SiO}_3$ ), кислотостойка, полностью растворима только в плавиковой кислоте с добавками окислителей. В виде тонких ( $2000 \div 9000 \text{ \AA}$ ) пленок, полученных испарением компактнойmonoокиси (или микротерогенной смеси  $\text{Si} + \text{SiO}_2$ ), обладает высокой стабильностью электрофиз. характеристик. Однако воспроизводимость ее параметров зависит от условий осаждения, в частности от скорости напыления и величины  $p_{\text{O}_2}$  в камере, которые влияют на состав конечного продукта. Дизэлектрическая проницаемость  $4,1 \div 5,8$ ; дизэлектрические потери —  $\text{tg } \delta = 0,001 \div 0,005$  ( $f = 1 \text{ кГц}$ ); емкость  $\sim 10^4 \text{ нФ/см}^2$ , температурный коэффи. емкости  $2,5 \cdot 10^{-4} \div 5,2 \cdot 10^{-5}$  (температура  $20 \div 170^\circ\text{C}$ ); электр. прочность  $(1,5 \div 3,7) \cdot 10^6 \text{ в/см}$ ; сопротивление утечки на постоянном токе  $R_S > 5 \cdot 10^9 \text{ ом}$ . М. к. получают возгонкой смеси кремния и двуокиси кремния в вакууме при т-ре  $1250 \div 1300^\circ\text{C}$ , а также восстановлением двуокиси кремния углем ( $\text{SiO}_2 + \text{C} \rightarrow \text{SiO} + \text{CO}$ ) или карбидом кремния ( $\text{SiO}_2 + \text{SiC} \rightarrow \text{Si} + \text{SiO} + \text{CO}$ ) в дуговой печи. Тонкие monoокисные пленки применяют для создания оптических покрытий, в качестве пассивирующего слоя (см. Пассивирование) и диэлектрика в тонкопленочных микроЭлектронных устройствах. Порошок

Диаграмма состояния двухкомпонентной системы с монотектикой.



## МОНОТЕКТИКА

М. к. с добавками окиси алюминия и окиси магния используют как абразивный материал.

Лит.: Гельд П. В., Есин О. А. Процессы высокотемпературного восстановления. Свердловск, 1957; Торопов Н. А., Барзаковский В. П. Высокотемпературная химия силикатных и других окисных систем. М.—Л., 1963.

Я. А. Угай.

**МОНОТЕКТИКА** (от греч. μόνος — один и τρήτος — расплавленный), монотектическое превращение — реакция распада в двухкомпонентных системах жидкой фазы на твердую и жидкую иного состава. В ходе монотектической реакции из жидкой фазы  $\text{Ж}'_m$  при отводе тепла образуется твердая фаза  $\alpha_a$  и жидккая фаза  $\text{Ж}''_b$  (рис.). Если давление постоянно, эта обратимая реакция протекает изотермически и осуществляется в сплавах, составы к-рых на *диаграмме состояния* лежат в пределах монотектической горизонтали  $ab$ . При охлаждении расплавов, составы которых определяются отрезком  $mb$ , монотектической реакции предшествует распад однородной жидкости на жидкости  $\text{Ж}'$  и  $\text{Ж}''$ . Их состав описывается бинодальной кривой  $mkb$ . При монотектической температуре, соответствующей изотерме  $ab$ , в равновесии находятся жидкости состава точек  $m$  и  $b$  ( $\text{Ж}'_m$  и  $\text{Ж}''_b$ ) и твердая фаза состава точки  $a$  ( $\alpha_a$ ). В процессе кристаллизации из жидкого расплава состава точки  $m$  выделяются дендритообразные кристаллы твердой фазы  $\alpha$ . При медленной (равновесной) кристаллизации сплавов, составы к-рых лежат в интервале отрезка  $mb$ , происходит разделение жидкого расплава на два несмешивающихся слоя составов точек  $m$  и  $b$ , в каждом из к-рых дальнейшее затвердевание происходит обособленно. Ниже монотектической т-ры из жидкости  $\text{Ж}''$  происходит выделение фазы  $\alpha$  с последующей кристаллизацией жидкости по эвтектическому (как изображено на рис.) или др. типу. В трехкомпонентной системе при постоянном давлении монотектическое равновесие устанавливается между дву-

## МОНОТЕКТОИД

мя жидкостями и двумя твердыми фазами. См. также *Монотектоид*.

Лит.: Аносов В. Я., Погодин С. А. Основные начала физико-химического анализа. М.—Л., 1947; Штейнберг С. С. Металловедение, т. 1. Свердловск — М., 1952; Петров Д. А. Тройные системы. М., 1953; Райз Ф. Диаграммы фазового равновесия в металлургии. Пер. с англ. М., 1960. А. К. Шурина.

**МОНОТЕКТОИД** (от греч. μόνος — один, τριχτός — расплавленный и εἶδος — вид), монотектоидное превращение — реакция распада в двухкомпонентных системах твердой фазы на две другие твердые фазы отличного состава, одна из к-рых при повышенной т-ре дает ряд *твердых растворов* с исходной фазой. В ходе монотектоидной реакции из твердой фазы  $\beta_m$  при отводе тепла образуются твердые фазы  $\alpha_a$  и  $\beta_b$  (рис.). Монотектоидная реакция обратима и, если давление постоянно, протекает изотермически при монотектоидной т-ре, изображаемой на *диаграмме состояния* изотермой  $ab$ . При охлаждении расплавов, составы к-рых определяются отрезком  $mb$ , монотектоидной реакции предшествует распад однородного твердого раствора  $\beta$  на твердые растворы  $\beta'$  и  $\beta''$ . Их состав описывается бинодальной кривой  $mkb$ . Находящиеся в равновесии фазы имеют составы точек  $a$ ,  $m$  и  $b$  ( $\alpha_a$ ,  $\beta_m$  и  $\beta_b$ ). Структура сплава, образовавшаяся в результате монотектоидного превращения, аналогична структуре *этектоида*, отличаясь от нее лишь тем, что у исходной фазы  $\beta_m$  и одной из образующихся фаз  $\beta_b$  однотипны кристаллические решетки.

Лит.: Петров Д. А. Тройные системы. М., 1953. А. К. Шурина.

**МОНТМОРИЛЛОНИТ** [от назв. города Монморион (Montmorillon) во Франции] — минерал класса *силикатов*; магниевая разновидность монтмориллонит-бейделлитового изоморфного ряда. Состав ряда изменяется от силиката кальция, натрия, магния и железа собственно монтмориллонита —  $(\text{Ca}, \text{Na})_2 (\text{Mg}, \text{Fe})_2 \times (\text{OH})_2 [\text{Si}_4\text{O}_{10}] \cdot n \text{H}_2\text{O}$  до алюмо-

силиката натрия, кальция, алюминия и магния бейделлита —  $(\text{Na}, \text{Ca})(\text{Al}, \text{Mg})_2(\text{OH})_2 [\text{AlSi}_3\text{O}_{10}] \cdot n \text{H}_2\text{O}$ . Употребляется также как групповое название минералов со структурой монтмориллонита. В результате изоморфных (см. *Изоморфизм*) замещений образуются разности: ионитролит —  $\text{Fe}_2(\text{OH})_2 \times [\text{Si}_4\text{O}_{10}] \cdot n \text{H}_2\text{O}$ , сапонит —  $\text{Mg}_3(\text{OH})_2 [\text{Si}_4\text{O}_{10}] \cdot n \text{H}_2\text{O}$ , сокопит —  $(\text{Al}, \text{Zn})_2(\text{OH})_2 [\text{Si}_4\text{O}_{10}] \times n \text{H}_2\text{O}$ , волконский —  $(\text{Mg}, \text{Ca}, \text{Cr}, \text{Al})_3(\text{OH})_2 [\text{Si}_4\text{O}_{10}] \times n \text{H}_2\text{O}$  и гекторит —  $(\text{Mg}, \text{Li})_2(\text{OH})_2 [\text{Si}_4\text{O}_{10}] \cdot n \text{H}_2\text{O}$ . Хим. состав (%):  $\text{SiO}_2$  — 33,00  $\div$  56,00;  $\text{Al}_2\text{O}_3$  — 0,14  $\div$  29,90;  $\text{CaO}$  — 0,16  $\div$  3,52;  $\text{Na}_2\text{O}$  — 0,11  $\div$  3,04;  $\text{MgO}$  — 0,23  $\div$  31,61;  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  — 0,03  $\div$  29,46;  $\text{FeO}$  — 0,19  $\div$  0,95;  $\text{H}_2\text{O}$  — 11,96  $\div$  26,00. Спингония моноклинная. Кристаллическая структура слоистая, состоит из трехслойных пакетов, содержащих два кремнекислородных тетраэдрических слоя, разделенных октаэдрическим слоем. Связь между пакетами очень слабая, вследствие чего молекулы воды и др. полярных жидкостей, а также обменные катионы могут входить в межпакетное пространство, вызывая расширение решетки по оси  $c$ , что определяет специфические св-ва минерала. Между силикатными слоями находятся адсорбированные обменные катионы (кальция, магния, натрия и т. д.), к-рые компенсируют излишний отрицательный заряд, возникший в результате замещений в его кристаллической решетке  $\text{Si}^{+4}$  на  $\text{Al}^{3+}$ ,  $\text{Al}^{3+}$  на  $\text{Mg}^{2+}$ ,  $\text{Fe}^{2+}$ ,  $\text{Zn}^{2+}$ ,  $\text{Ni}^{2+}$ .

Диаграмма состояния двухкомпонентной системы с монотектоидом.

