

## ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

# СОСУДЫ И АППАРАТЫ ИЗ ЦВЕТНЫХ МЕТАЛЛОВ

НОРМЫ И МЕТОДЫ РАСЧЕТА НА ПРОЧНОСТЬ. ОБЩИЕ ТРЕБОВАНИЯ

> ГОСТ 26158—84 (СТ СЭВ 4007—83)

> > Издание официальное



### ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ Москва

РАЗРАБОТАН Министерством химического и нефтяного машиностроения

#### **ИСПОЛНИТЕЛИ**

А. А. Холодило, Б. С. Кротов, Р. В. Модестова, С. В. Степанов

ВНЕСЕН Министерством химического и нефтяного машинострое-

Член Коллегии А. М. Васильев

УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 18 апреля 1984 г. № 1337

Редактор В. П. Огурцов Технический редактор Н. В. Келейникова Корректор В. Ф. Малютина

Сдань в наб. 29,04.84 Пода, в печ. 12,07.84 0.75 усл. п. в. 0.75 усл. кр.-отт, 0.62 уч.-вад. л. Тир., 12,000

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов. 123640; Москва, ГСЛ, Новопресвенский вер., 3 Тим. «Московский почетамк», Москва, Лаини пер., 6, Зак. 510



### ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

## СОСУДЫ И АППАРАТЫ ИЗ ЦВЕТНЫХ МЕТАЛЛОВ

Нормы и методы расчета на прочность. Общне требования

Vessels and apparatus of non-ierrous metals. Norms and methods of strength calculation. General requirements. ΓΟCT 26158-84

[CT C3B 4007-83]

OKCTY 3603

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 18 апреля 1984 г. № 1337 срок введения установлен

c 01.01.85

 Настоящий стандарт распространяется на сосуды и авпараты из илюминия, меди и их сплавов, предназначенные для работы в химической, пефтеперерабатывающей и смежных отраслях промышленности.

Стандарт устанавливает нормы и общие требования к методам расчета на прочности конструктивных элементов сосудов и анцаратов, работающих при статических нагрузках под внутренним избыточным давлением и под действием осевых и поперечных усилий и изгибающих моментов, а также устанавливает значения допускаемых напряжений, модулей продольной упругости материалов, коэффициентов прочности сварных и паяных швов.

Нормы рассчитаны на условия, устанавливаемые «Правилами устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением», утвержденными Госгортехнадзором СССР, и при условии, что отклонения от геометрической формы и неточности изготовления рассчитываемых элементов сосудов и анпаратов не провышают допусков, установленных пормативно-технической до-кументацией на сосуды и аппараты из алюминия, меди и их сплавов.

Стандарт полностью соответствует СТ СЭВ 4007-83.

- 2. Расчетную температуру определяют по ГОСТ 14249—80, разд. 1.
- 3. Рабочее, расчетное и пробное давление определяют по ГОСТ 14249—80, разд. 1:
- За расчетные усилия и моменты принимают действующие в состоянии нагружения (например, при эксплуатации, испытании или монтаже) усилия и моменты, возникающие в результа-

Издание официальное

Перепечатка поспрещена

© Издательство стандартов, 1984

2 - 510



те действия собственного веса, присоединительных трубопроводов, снеговой и других временных нагрузок. Расчетные усилия и моменты от ветровой нагрузки и сейсмических воздействий определяют по ГОСТ 24756—81.

- Допускаемые напряжения и коэффициенты запаса прочности
- 5.1. Допускаемые напряжения при расчете сосудов и авпаратов по предельным нагрузкам для алюминия, медя и их сплавов должны соответствовать приведенным в обязательном приложении 1.
- Допускаемое напряжение [σ], МПа (кгс/см²), для материалов, не приведенных в приложении 1, определяют по формуле

$$[\sigma] = \frac{\sigma_0}{n_{\rm g,N}}$$
; (1)

где σ<sub>в</sub> — минимальное значение временного сопротивления при расчетной температуре, МПа (кгс/см²);

- п<sub>віч</sub> коэффициент запаса прочности по временному сопротивлению при отсутствии данных о пределе длительной прочности.
- 5.3. При палични данных о пределе длятельной прочности при расчетной температуре допускаемое напряжение для цветных металлов, за исключением алюминиевых литейных сплавов, допускается определять по формуле

$$|s| \cdot \min \left\{ \frac{s_{l,0}}{n_l}; \frac{s_n}{n_n}; \frac{s_n}{n_n} \right\}, \tag{2}$$

где  $\sigma_{1,0}$  — минимальное значение условного вредела текучести при  $1\,\%$  -ном остаточном удлинении при расчетной температуре, МНа (кгс/см²);

 $n_{\tau}$  -- коэффициент запаса прочности по условному пределу текучести;

 n<sub>в</sub> — коэффициент запаса прочности по временному сопротивлению при наличии данных о пределе длительной прочности;

«преднее значение предела длительной прочности за время т часов при расчетной температуре, МПа (кгс/см²);

п<sub>д</sub> — коэффициент запаса прочности по пределу длительной прочности.

- 5.4. При отсутствии данных об условном пределе текучести при 1% ном остаточном удлинении используют значение условного предела текучести при 0.2% ном остаточном удлинении.
- 5.5. Коэффициенты запаса прочности для различных материалов, используемые при расчетах в зависимости от условий нагружения, должны соответствовать приведенным в таблице.

		Ke	эффеци	ент запа	са проч	(ности
Материал	Условия нагружения				M <sub>B</sub> RAB ⊂	
льятерная	а словая нагружевия	*aN	W <sub>D</sub>	N <sub>T</sub>	10° %	10° 4
Алюминиевые литейные сила-	Рабочие условия Бидравлические испы-	7,0	_		-	
Bld	тания	3,5				
Алюморий.	Рабочие условия Гидравлические испы-	3,5	2,4	1,5	1.7	1,5
медь и их сплавы	тания			1,1	-	
	Пневматические ислы- тания		_	1,2	_	

- 5.6. Для сосудов и аппаратов, работающих при многократных нагрузках, а также для некоторых специальных элементов, например, фланцевых соединений, допускаемые напряжения необходимо определять по соответствующим техническим документам на сосуды и аппараты из алюминия, меди и их сплавов, утвержденным в установленном порядке.
- 5.7. Механические характеристики, необходимые для определения долускаемых напряжений при температуре 20°С, для материалов, не приведенных в приложении і, определяют в соответствии со стандартами или техническими условиями на цветные металлы.
- 5.8. При расчетных температурах ниже 20°С допускаемые напряжения принимают такими же, как и при температуре 20°С, если допускается применение материала при данной температуре.
- 5.9. Для расчета элементов сосудов и аппаратов в зоне теплового воздействия от сварки и пайки значения механических характеристик цветных металлов и их оплавов, упрочненных в холодном состоянии, следует принимать соответствующими их отожженному состоянию, поскольку нагрев при сварке и пайке, как правило, снимает упрочнение. Тепловое воздействие можно не учитывать, если установлено, что оно не влияет на механические характеристики материала.
- 5.10. Коэффициенты запаса прочности при расчете сосудов и аппаратов на устойчивость по нижним критическим напряжениям в предслах упругости п<sub>у</sub> принимают равными;
  - 2,4 для рабочих условий;
  - 1,8 для условий испытания и монтажа.
- 5.11. Расчетные значения модулей продольной упругости для алюминия, меди и их сплавов в зависимости от температуры

должны соответствовать приведенным в обязательном приложении 2.

5.12. Толщины стенок или допускаемые нагрузки для коиструктивных элементов определяют по соответствующим стандартам на стальные сосуды и аппараты (ГОСТ 14249—80, ГОСТ 24755—81) с допускаемыми напряжениями и коэффициентами запаса прочности по чл. 5.1—5.11, с коэффициентами прочности сварных и паяных швов по п. 6 и прибавками по л. 7 настоящего стандарта.

6. Коэффициенты прочности сварных и пая-

- 6.1. При расчете на прочность сварных и паяных соединений в расчетную формулу вводят коэффициент прочности сварного или паяното шва ф. Числовые значения этих коэффициентов должны соответствовать приведенным в обязательном приложении 3.
- 6.2. Если значения механических характеристик наплавленного металла меньше значений механических характеристик основного металла, то в расчете на прочность в зоне шва применяют значения механических характеристик наплавленного металла с учетом коэффициента прочности сварного или паяного шва.

6.3. Для бесшовных элементов сосудов и аппаратов коэффи-

циент прочности  $\phi = 1$ .

7. Прибавки к толщине стенки

 7.1. При расчете сосудов и аппаратов необходимо учитывать прибавку с, м(см), к толщинам стенок, определяемую по формуле

$$c = c_1 + c_2 + c_3, \tag{3}$$

где  $c_1$  — прибавка для компенсации коррозии или эрозии, **м(см)**;  $c_2$  — прибавка для компенсации минусового допуска, **м(см)**;

са — технологическая прибавка, м (см).

7.2. Исполнительную толацину стенки s, м (см), определяют по формуле

$$s \geqslant s_R^- + c,$$
 (4)

где  $s_R$  — расчетная толщина стенки, м(см).

- 7.3. При поверочном расчете величину прибавки вычитают из номинального значения исполнительной толщины стенки сосуда. Если известна фактическая толщина стенки (случай расчета существующего анпарата), то при поверочном расчете вычитают только величниу прибавки на коррозию или эрозию.
- 7.4. Технологическая прибавка с<sub>3</sub> учитывает уменьшение толщины стемки при таких технологических операциях, как глубокая вытяжка, прессование, гибка труб.

Технологическая прибавка  $c_3$  не включает в себя округление расчетной толицины до стандартной толицины листа.

Прибавки  $c_2$  и  $c_3$  учитывают в тех случаях, когда их суммарная величина превышает 5% номинальной толщины листа.
7.5. Обоснование всех прибавок к расчетным толщинам долж-

 7.5. Обоснование всех прибавок к расчетным толщинам должно быть приведено в технической документации на сосуды и аппараты.



### ДОПУСКАЕМЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ ДЛЯ АЛЮМИНИЯ, МЕДИ И ИХ СПЛАВОВ

Таблица 1 Допускаемые напряжения для алюминия и его сплавов

Расчетная тем-	Допускаемое напряжение (о), МПа (10 <sup>—1</sup> (о), кгс/см²) для алюминия и его сплавов марок						
пература, °С	ASSM. ASS	АДООМ. АДОМ. АДІМ	АМцСМ	AMF2M, AMF3M	AMr6M. AMr6M		
20 30 40 50 60 70 80 90 100 110	17,0 17,0 16,0 16,0 15,0 14,0 14,0 13,0	17,0 16,7 16,3 16,0 15,6 15,3 14,9 14,5 14,0	34,0 33,4 32,7 32,0 31,3 30,5 29,7 28,5 27,0 25,3	48,5 48,5 48,5 48,5 48,1 47,6 46,8 45,6 44,0 42,1	74,0 73,9 73,6 73,0 72,1 70,9 69,4 67,0 64,0 60,4		
120 130 140 150	13,0 12,0 11,0 11,0	12,9 12,3 11,7 11,0	23,3 21,1 18,7 16,0	39,8 37,2 34,3 31.0	56.2 51.4 46.0 40.0		

Примечация:

 Допускаемые напряжения приведены для толщин листов и плит алюминия марок A85M, A8M не более 0,03 м (3 см), остальных марок — не более 0,06 м (6 см).

 Для промежуточных значений расчетных температур стенки допускаемые напряжения определяют линейной интерполяцией с округлением результатов до 0,1 МПа (1 кгс/см²) в сторону меньшего значения.

Таблица 2 Допускаемые напряжения для меди и ее сплавов

Расчетная	Допускаемое наприжение (о), МПа (10 <sup>-1</sup> (о), кгс/см <sup>о</sup> ) для мел и ее сплавов марок					у для медн
температура. "С	M2	мз	МЭр	Л63, ЛС 59—1	ЛО 62—1	JUKMst 59-1-1
20 30 40 50 60	51,5 50.8 50,1 49,3 48,7	53,8 52,0 50,4 49,0 47,8	54,3 53,3 52,2 51,2 50,2	70,0 69,5 69,0 68,3 67,5	108,0 108,0 107,0 106,0 105,0	136,0 135,5 133,7 132,0 130,2

#### Продолжение табл. 2

Расчетная	Допускаемое напряжение [□]. МЛа (10 <sup>— 1</sup> [□], кгс/см <sup>1</sup> ) для мед и ее сплавов марок					і) для медн
температура, С	M2	M3.	МЗр	Л63, ЛС 59—1	дО 62—1	лжмц 59—1—1
70 80 90 100 110 120 130 140 150 160 170 180 190 200 210 220 230 240 250	47,9 47,3 46,6 45,9 45,3 44,7 44,0 43,4 42,8 42,2 41,6 41,0 40,4 39,8	46.8 45.9 45.2 44.5 44.0 43.5 42.5 42.1 41.6 41.1 40.5 39.8 39.0 36.9 35.7 34.2 32.5	49, 2 48, 3 47, 3 46, 4 45, 5 44, 6 43, 7 42, 9 42, 1 41, 3 40, 4 39, 7 38, 9 38, 1 36, 9 35, 8 34, 7 33, 6 32, 5	66,8 66,1 65,4 64,7 63,9 63,2 62,4 61,5 60,0 58,0 56,0 54,0 52,0 50,0 46,0 42,0 38,0 34,0 30,0	104,0 103,0 102,0 100,5 99,7 98,7 97,5 96,5 95,5 94,4 93,4 93,3 92,5 90,0 80,0 70,0 60,0 50,0 40,0	128,5 126,9 125,5 124,0 122,5 121,9 120,6 119,7 118,8 117,0 114,4 111,0 105,8 96,6 85,2 69,0 51,0 30,0

Примечания:

1. Допускаемые напряжения приведены для толщии листов от 0,003 до 0,010 м (от 0,3 до 1,0 см).

2. Для промежуточных значений расчетных температур стенки допускаемые напряжения определяют линейной интерполяцией с округлением результатор по 0.1 м (ст. ст. ст. ст.) тов до 0,1 МПа (1 кгс/см<sup>2</sup>) в сторону меньшего значенкя.

### РАСЧЕТНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ МОДУЛЕЙ ПРОДОЛЬНОЙ УПРУГОСТИ ДЛЯ АЛЮМИНИЯ, МЕДИ И ИХ СПЛАВОВ

Табляца I Расчетиме значения модулей продольной упругости для алюминия и его сплавов

Расчетная температура.	Расчетное значение модуля продольной упругости 10 <sup>-6</sup> E, МПа (10 <sup>-6</sup> E, кгс/см²) для алюминия и его сплавов марок				
*C	А85М, А8М. АД00М, АД0М, АД1М	AMr2M. AMr3M. AMr5M, AMr6M	АМцСм		
20 50 100 150	0,72 0,71 0,69 0,67	0,73 0,72 0,70 0,68	0,74 0,73 0,72 0,70		

Таблица 2 Расчетиме значения модулей продольной упругости для меди и се сплавов

Расчеткая	F.	acterane 3)	(ичение мод <sup>В</sup> Е, кислем <sup>а</sup> )	уля продольно ) для нели и с	й упругаети (0 е сплавов мар	-5 <sub>В, МПа</sub> ох
температура, °С	M2. M3	M30	.Л63	лс 59—1	ЛО 62—1	ЛЖМа 591
20 50 100 150 200 250	1,24 1,22 1,21 1,19 1,17 1,15	1,27 1,26 1,24 1,22 1,20 1,18	1,09 1,08 1,06 1,04 1,02 1,01	1,05 1,04 1,02 1,00 0,98 0,97	1.12 1.11 1.09 1.08 1.06 1.04	1,06 1,05 1,03 1,01 0,99 0,97

ПРИЛОЖЕНИЕ 3 Обязательное

### КОЭФФИЦИЕНТЫ ПРОЧНОСТИ СВАРНЫХ И ПАЯНЫХ ШВОВ ДЛЯ АЛЮМИНИЯ, МЕДИ И ИХ СПЛАВОВ

Табляца ! Коэффициенты прочиссти сварных швов для алюминия и его сплавов

Вил, сварного шва и способ сварни	Коэффициент прочности сварного шва
Стыковой двусторовиний односторовиний с тех-	
нологической подкладкой, выполняемые сваркой в защитном газе или плазменной сваркой; угло-	
ов с двусторовини сплошным проваром тавро-	
ого соединения, выполняемый сваркой в запінт-	
OM Fase	0,90
Стыковой односторопний, тавровый с одно-	
горонним сплошным проваром, выполняемые варкой в защитном газе	0,85
Стыковой с двусторонним сплошным проваром, ыполняемый ручной дуговой сваркой	0,80
Стыковой односторонний, тавровый, выполняе- ные всеми остальными способами сварки	0,75

Таблица 2 Коэффициенты прочности сварных и паяных швов для меди и ее сплавов

Вид сваржого шва или паяного соодинения и способ сварки	Коэффициент прочвости сварного или важного шва
Стыковой с двусторонням сплошным проваром, стыковой с подваркой корня шва, стыковой односторонний с технологической подкладкой, вы- полаяемые автоматической дуговой сваркой не- плавищимся влектродом в защетном газе Стыковой с двусторонним сплошным проваром, стыковой с подваркой корня шва, стыковой односторонний с технологической подкладкой, выполняемые ручной или полуавтоматической сваркой открытой дугой неплавящимся электро-	0.92
дом или автоматической свиркой под флюсом Стыковой с двусторонним сплошным прова-	0,90
ром, выполняемый ручной дуговой сваркой Стыковой односторожний с технологической подкладкой, выполняемый ручной дуговой свар-	0,85
кой Паяное внахлестку	0,80 0,85