УДК 669.14:691.87:620.172:006.354 Группа В09

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

**СТАЛЬ АРМАТУРНАЯ**

**МЕТОДЫ ИСПЫТАНИЯ НА РАСТЯЖЕНИЕ**

**ГОСТ 12004-81**

ИПК ИЗДАТЕЛЬСТВО СТАНДАРТОВ

Москва

Группа В09

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

**СТАЛЬ АРМАТУРНАЯ**

**Методы испытания на растяжение ГОСТ**

 Reinforcing-bar steel. 12004-81

 Tensile test methods

Дата введения 01.07.83

Настоящий стандарт устанавливает методы испытаний на растяжение при температуре ()С арматурной стали номинальным диаметром от 3,0 до 80 мм (проволоки, стержни и арматурные канаты) круглого и периодического профиля, предназначенной для армирования обычных и предварительно напряженных железобетонных конструкций для определения механических свойств:

полного относительного удлинения при максимальной нагрузке;

относительного удлинения после разрыва;

относительного равномерного удлинения после разрыва;

относительного сужения после разрыва;

временного сопротивления;

предела текучести (физического);

пределов текучести и упругости (условных);

модуля упругости (начального).

Термины, обозначения и определения приведены в приложении 1.

**1. МЕТОДЫ ОТБОРА ОБРАЗЦОВ**

Для испытания на растяжение применяются образцы арматуры круглой или периодического профиля с необработанной поверхностью номинальным диаметром от 3,0 до 80 мм. Допускается проводить испытания образцов горячекатаной стержневой арматуры номинальным диаметром более 20 мм на обточенных образцах цилиндрической формы с головками по возможности с сохранением на головках поверхности проката. Форма, размеры и требования к обработке рабочей части образцов по ГОСТ 1497-84.

Вытачивать образцы следует так, чтобы продольные оси стержня и образца были параллельны. При диаметре стержня до 40 мм включительно продольные оси стержня и образца могут совпадать, при диаметре стержней от 45 до 60 мм и от 70 до 80 мм расстояние от оси стержня до оси образца должно соответственно составлять 1/8 и 1/4 *d* (черт. 1)

 d до 40 мм d от 45 до 60 мм d от 70 до 80 мм

Черт. 1

**(Измененная редакция, Изм. № 2).**

1.2. Допускается перед испытанием проводить правку образца плавным давлением на него или легкими ударами молотка по образцу, лежащему на подкладке. Подкладка и молоток должны быть из более мягкого материала, чем образец.

Недопустимость правки образцов должна быть оговорена в НТД на арматурную сталь.

1.3. Полная длина образца арматуры выбирается в зависимости от рабочей длины образца и конструкции захвата испытательной машины.

Рабочая длина образца должна составлять:

для образца с номинальным диаметром до 20 мм включительно - не менее 200 мм;

для образца с номинальным диаметром свыше 20 мм - не менее 10*d*;

для арматурных канатов всех диаметров - не менее 350 мм.

Начальная расчетная длина для образцов стержневой арматуры и проволоки должна быть установлена по нормативно-технической документации на готовую продукцию, а для образцов арматурных канатов должна составлять 300 мм.

**(Измененная редакция, Изм № 1, 2).**

1.4. Начальную площадь поперечного сечения необработанных образцов арматуры периодического профиля Fо, мм2, вычисляют по формуле



где *т* - масса испытуемого образца кг;

*l* - длина испытуемого образца, м;

*р* - плотность стали, 7850 кг/м3.

1.5. Для обточенных и круглых образцов арматуры номинальным диаметром от 3,0 до 40,0 мм определяют площадь поперечного сечения измерением диаметра по длине образца в трех сечениях: в середине и по концам рабочей длины; в каждом сечении в двух взаимно перпендикулярных направлениях. Площадь поперечного сечения образца вычисляют как среднюю арифметическую величину этих шести измерений.

1.6. Площадь поперечного сечения каната определяют как сумму площадей поперечного сечения отдельных проволок, составляющих канат.

Допускается использовать номинальную площадь сечения канатов, указанную в нормативно-технической документации на канаты.

**(Измененная редакция, Изм. № 1).**

1.7. Начальную расчетную длину *l0* измеряют с погрешностью не более 0,5 мм.

1.8. Диаметры круглых и обточенных образцов арматуры номинальным диаметром от 3,0 до 40,0 мм измеряют штангенциркулем по ГОСТ 166-89 или микрометром по ГОСТ 6507-90.

1.9. Массу испытываемых образцов арматуры периодического профиля номинальным диаметром менее 10 мм определяют с погрешностью не более 1,0 г, образцов арматуры диаметром от 10 до 20 мм - с погрешностью не более 2,0 г, а образцов диаметром более 20 мм - с погрешностью не более 1 % от массы образца.

Образцы арматурной стали взвешивают на весах по ГОСТ 29329-92, а длину образца измеряют металлической линейкой по ГОСТ 427-75.

**2. АППАРАТУРА**

2.1. Применяют машины всех систем при условии их соответствия требованиям настоящего стандарта и ГОСТ 1497-84.

2.2. При проведении испытаний должны соблюдаться требования:

надежное центрирование образца;

плавность нагружения;

средняя скорость нагружения при испытании до предела текучести не должна быть более 10 МПа (1 кгс/мм2) в секунду; за пределом текучести скорость нагружения может быть увеличена так, чтобы скорость перемещения подвижного захвата машины не превышала 0,1 рабочей длины испытуемого образца в минуту; шкала силоизмерителя испытательной машины не должна превышать пятикратного ожидаемого значения наибольшей нагрузки *Р* для испытываемого образца арматуры;

конструкция захватов испытательной машины должна исключать возможность поворота концов каната вокруг оси образца.

2.3. Измерительные приборы должны ссответствовать требованиям настоящего стандарта и ГОСТ 18957-73.

2.4. При определении условных пределов упругости и текучести с помощью тензометра относительная длина деления шкалы тензометра не должна превышать:

0,005 % базы тензометра при определении ;

0,05 % базы тензометра при определении .

**3. ПРОВЕДЕНИЕ ИСПЫТАНИЙ И ОБРАБОТКА РЕЗУЛЬТАТОВ**

3.1. Величину относительного удлинения , % вычисляют по формуле

.

В зависимости от величины начальной расчетной длины образца к букве добавляют индекс. Например, при начальной расчетной длине, равной 5*d*, - , при 100 мм -  и т.д.

Для обточенных образцов определение относительного удлинения по ГОСТ 1497-84.

3.1.1. Конечную расчетную длину образца *l*к, включающую место его разрыва, определяют следующим способом.

Перед испытанием образец на длине, больше рабочей длины образца, размечается на n равных частей при помощи меток, наносимых делительной машиной, скобками или керном. Расстояние между метками для арматуры диаметром 10 мм и более не должно превышать величину *d* и быть кратным 10 мм. Для арматуры диаметром менее 10 мм расстояние между метками принимается равным 10 мм. Допускается при разметке образцов расстояние между метками принимать более 10 мм и превышающим величину *d*, но не более величины начальной расчетной длины *l*0.

Если число интервалов *n*, соответствующее начальной длине образца, получается дробным, его округляют до целого в большую сторону.

После испытания части образца тщательно складывают вместе, располагая их по прямой линии. От места разрыва в одну сторону откладывается *n*/2 интервалов и ставят метку *а*. Если величина *n*/2 оказывается дробной, то ее округляют до целого числа в большую сторону. Участок от места разрыва до первой метки при этом считается как целый интервал.

От метки *а* откладывают в сторону разрыва *n* интервалов и ставят метку *b* (черт. 2). Отрезок *ab* равен полученному по месту разрыва конечной расчетной длине *l*к.

Если место разрыва ближе к краю захвата машины чем величина *n*/2 (черт. 3), то полученную после разрыва конечную расчетную длину *l*к определяют следующим образом:

от места разрыва до крайней метки *q* у захвата определяют число интервалов, которое обозначают *т*/2. От точки *q* к месту разрыва откладывают *т* интервалов и ставят метку *с*. Затем от метки *с* откладывают *n*/2 - *т*/2 интервалов и ставят метку *е*.

Конечную расчетную длину образца *l*к, мм, вычисляют по формуле

,

где *cq* и *ce* - соответственно длина участка образца между точками *с* и *q* и *с* и *e*.

Если место разрыва находится на расстоянии от захвата, меньшем чем длина двух интервалов или 0,3 *l*0 - для образцов диаметром менее 10 мм, величина расчетной длины не может быть достоверно определена и проводят повторное испытание.

Черт. 2

**(Измененная редакция, Изм. № 2).**

3.2а. Конечную расчетную длину образца lк арматурных канатов определяют с помощью тензометров, навешиваемых на канат линеек или специальных приборов, позволяющих измерять деформацию образца до разрушения. Перед установкой тензометра, линеек или других приборов к образцу прикладывают начальную нагрузку, составляющую 0,1 - 0,15 % от ожидаемого разрывного усилия.

**(Введен дополнительно, Изм. № 1).**

3.2. Относительное равномерное удлинение  определяется во всех случаях вне участка разрыва на начальной расчетной длине, равной 50 или 100 мм. При этом расстояние от места разрыва до ближайшей метки начальной расчетной длины для арматуры диаметром 10 мм и более не должно быть менее 3*d* и более 5*d*, а для арматуры диаметром менее 10 мм - от 30 до 50 мм.

Черт. 3

3.2.1. Для определения величины относительного равномерного удлинения  конечная расчетная длина *l*и определяется по меткам (см. черт. 2 и 3).

Величину относительного равномерного удлинения , %, вычис­ляют по формуле



3.2.2. Конечные расчетные длины *l*к и *l*и измеряют с погрешностью не более 0,5 мм.

3.2.3. Относительное удлинение и относительное равномерное удлинение после разрыва вычисляют с округлением до 0,5 %. При этом доли до 0,25 % отбрасывают, а доли 0,25 % и более принимают за 0,5%.

3.3. Полное относительное удлинение при максимальной нагрузке  может быть определено одним из способов:

с помощью тензометров или иных специальных приборов позволяющих измерять деформации образца вплоть до разрушения;

суммированием остаточной деформации после разрушения образца с упругими деформациями при максимальной нагрузке по формуле



3.4. Относительное сужение после разрыва определяется на круглых образцах проволоки и стержневой арматуры, а также на обточенных образцах цилиндрической формы в соответствии с требованиями ГОСТ 1497-84.

3.5. Временное сопротивление , МПа (кгс/мм2), вычисляют с погрешностью не более 5 МПа (0,5 кгс/мм2) по формуле



3.6. Предел текучести , МПа (кгс/мм2), вычисляют с погрешностью не более 5 МПа (0,5 кгс/мм2) по формуле



3.7. Условный предел упругости определяют исходя из величины допуска *i* на условно-мгновенную пластическую деформацию, равную от 0,02 до 0,1 % расчетной длины по тензометру включительно. При этом к букве  добавляют индекс, соответствующий принятому допуску *i*. Например, при допуске, равном 0,05 %, условный предел упругости обозначается  и т.д.

3.7.1. Условные пределы упругости и текучести могут быть определены аналитическим и графическим способами.

Тензометр на образец устанавливают после приложения начальной нагрузки, соответствующей 0,05-0,10 ожидаемой величины временного сопротивления .

При испытании арматурных канатов предварительно проводят не менее чем двукратное нагружение - разгружение в интервале 0,1 - 0,35 ожидаемого разрывного усилия.

Нагрузка прикладывается равными или пропорциональными этапами, так чтобы до нагрузки, соответствующей искомому пределу, было не менее 8-10 этапов нагружения, считая от начальной нагрузки.

При достижении суммарной нагрузки, соответствующей 0,7-0,9 искомого предела, рекомендуется уменьшить величину этапа нагружения в два или четыре раза.

Выдержка при постоянной нагрузке на каждом этапе нагружения без учета времени приложения нагрузки должна быть не более 10 с.

3.7.2. Условный предел текучести  определяют аналитическим способом. Вычисляют величину остаточной деформации = 0,2 % базы тензометра; затем определяют среднюю величину упругой деформации  на одном этапе нагрузки, исходя из величины средней деформации, найденной на этапах нагружения в интервале 0,10-0,40 предполагаемого усилия, соответствующего пределу текучести, а для арматурных канатов в интервале 0,10-0,40 временного сопротивления.

Нагрузка *Р*0,2, при которой будет обеспечено равенство , соответствует условному пределу текучести  в МПа (кгс/мм2), который вычисляется с погрешностью не более 5 МПа (0,5 кгс/мм2) по формуле

.

Условные пределы упругости определяются в том же порядке: вычисляют величину остаточной деформации, например для  равную =0,02% базы тензометра, используя среднюю величину упругой деформации  на одном этапе, определяют нагрузку *Р*0,02, соответствующую удлинению .

Условный предел упругости , МПа (кгс/мм2), вычисляют с погрешностью не более 5 МПа (0,5 кгс/мм2) по формуле



3.7.3. Графический способ определения условных пределов текучести и упругости: строится диаграмма растяжения «нагрузка - удлинение». По оси ординат откладывают нагрузку, а по оси абсцисс - соответствующее удлинение (черт. 4).

На диаграмме проводится прямая, параллельная участку пропорциональной зависимости Р -  на расстоянии от прямой части диаграммы вправо по оси абсцисс в направлении, равном заданной величине допуска на условно-мгновенную пластическую деформацию для условных пределов упругости или текучести. Сила, соответствующая пределу упругости или текучести, определяется точкой пересечения этой прямой с диаграммой растяжения.

При определении условного предела текучести и условного предела упругости графическим способом диаграмму растяжения Р -  строят в таком масштабе, при котором 0,1 % деформации образца соответствовал участок оси ординат длиной не менее 10 мм, а нагрузке, примерно соответствующей условному пределу текучести, - участок оси абсцисс не менее 100 мм.

Допускается определение условного предела текучести  по машинной диаграмме по ГОСТ 1497-84 с проведением периодических контрольных испытаний с помощью тензометров.

Объем, периодичность и методика проведения испытаний должны быть установлены по нормативно-технической документации на готовую продукцию.

Черт. 4

Примеры определения условных пределов упругости и текучести приведены в приложениях 2 и 3.

**(Измененная редакция, Изм. № 2).**

3.8. Для стержней и проволоки начальный модуль упругости равен отношению приращения напряжений в интервале от 0,1 до 0,35*Р*max к относительному удлинению образца в том же интервале нагружения.

Начальный модуль упругости *Е*н определяется с погрешностью не более 1 % по формуле



При этом в интервале от 0,1 до 0,35*Р*max должно быть не менее трех последовательных этапов нагружения.

3.8.1. Для арматурных канатов начальный модуль упругости определяется по формуле п. 3.8 после двукратного нагружения и разгружения в интервале 0,1 и 0,35*Р*max.

3.9. За результат испытания принимаются механические свойства, полученные при испытании каждого образца. Количество образцов для испытаний указывается в нормативно-технической документации на арматурную сталь.

3.10. Результаты испытаний не учитываются в следующих случаях:

при разрыве образца по нанесенным меткам, если при этом какая-либо характеристика механических свойств по своей величине не отвечает установленным требованиям;

при разрыве образца в захватах испытательной машины;

при обнаружении ошибок в проведении испытаний или записи результатов испытаний.

*ПРИЛОЖЕНИЕ 1*

*Справочное*

**ТЕРМИНЫ, ОБОЗНАЧЕНИЯ И ОПРЕДЕЛЕНИЯ**

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| Термин  | Условное обозначение | Единица измерения | Определение |
| 1. Номинальный ди­­аметр образца | d | мм | Для стержневой арматуры равен номи­наль­ному диаметру равновеликих по площади поперечного сечения круглых стержней;для упрочненной вытяжки стержневой арматурной стали равен номинальному диаметру стержней до их вытяжки;для арматурной проволоки равен номинальному диаметру проволоки до нанесения на нее периодического профиля;для арматурных канатов равен их номинальному диаметру |
| 2. Начальная пло­­щадь попе­реч­но­го сечения образ­ца | *F*0 | мм2 | Площадь поперечного сечения образца до его испытания |
| 3. Рабочая длина образца | *l*1 | мм | Часть образца между зажимными устройствами испытательной машины |
| 3а. Начальная рас­­четная длина | *l*0 | мм | Расчетная длина до начала испытания образца, на базе которой проводится измерение удлинений |
| 4. Полная длина образца | *l*п | мм | Длина образца, равная рабочей длине плюс участок для закрепления стержней в захватах |
| 5. Конечная рас­чет­ная длина | *l*к | мм | Расчетная длина, измеренная после разрыва образца на участке, включающем место разрыва |
| 6. Конечная рас­четная длина, не включающая место разрыва | *l*и | мм | Расчетная длина, измеренная после разрыва образца на участке, не включающем место разрыва |
| 7. Расчетная дли­на по тензометру | *l*т | мм | Участок рабочей длины образца, равный базе тензометра |
| 8. Осевая растя­ги­вающая нагрузка | *Р* | Н (кгс) | Нагрузка, действующая на образец в данный момент испытания |
| 9. Напряжение |  | Н/мм2 (кгс/мм2) | Напряжение, определяемое отношением нагрузки *Р* к площади поперечного сечения *F*0 |
| 10. Полное отно­сительное удли­не­ние при макси­маль­ной нагрузке |  | % | Отношение приращения расчетной длины образца определяемое в момент начала снижения наибольшей нагрузки предшествующей разрушению к начальной расчетной длине выраженное в процентах от начальной расчетной длины |
| 11. Относитель­ное удлинение пос­ле разрыва |  | % | Отношение приращения расчетной длины образца, в пределах которой произошел разрыв, к начальной расчетной длине, выраженное в процентах от начальной расчетной длины |
| 12. Относитель­ное равномерное уд­линение после разрыва |  | % | Отношение приращения расчетной длины образца после разрыва на участке, не включающем место разрыва, к начальной расчетной длине, выраженное в процентах от начальной расчетной длины |
| 13. Относительно сужение после разрыва |  | % | Отношение разности начальной и мини­маль­ной площадей поперечного сечения образца после разрыва к начальной площади поперечного сечения, выраженное в процентах |
| 14. Временное соп­ротивление |  | Н/мм2 (кгс/мм2) | Напряжение, соответствующее наиболь­шей нагрузке *Р*max, предшествующей разрушению образца |
| 15. Предел теку­чес­ти (физический) |  | Н/мм2 (кгс/мм2) | Напряжение, соответствующее наименьшей нагрузке Рт, при которой образец деформируется без заметного ее увеличения |
| 16. Предел упру­гости (условный) |  | Н/мм2 (кгс/мм2) | Напряжение, при котором условно-мгновенная пластическая деформация достигает заданной величины расчетной длины по тензометру |
| 17. Предел теку­чести (условный) |  | Н/мм2 (кгс/мм2) | Напряжение, при котором условно-мгновенная пластическая деформация достигает 0,2 % расчетной длины по тензометру |
| 18. Модуль упру­гости (начальный) | *Е*н | Н/мм2 (кгс/мм2) | Отношение приращения напряжения к соответствующему приращению упругой деформации на начальном этапе нагружения |

**(Измененная редакция, Изм. № 1).**

*ПРИЛОЖЕНИЕ 2*

*Рекомендуемое*

**ПРИМЕР ОПРЕДЕЛЕНИЯ УСЛОВНОГО ПРЕДЕЛА УПРУГОСТИ И УСЛОВНОГО ПРЕДЕЛА ТЕКУЧЕСТИ ДЛЯ СТЕРЖНЕВОЙ АРМАТУРЫ И ПРОВОЛОКИ**

**1. Аналитический метод**

1.1. Образец горячекатаной арматурной стали марки А-IV периодического профиля номинальным диаметром 14 мм. Полная длина образца 400 мм. Начальная площадь сечения F0 = 150 мм2.

1.2. Испытание проводят с измерением тензометрами деформаций по двум диаметрально противоположным ребрам образца. База одного тензометра *l*т = 100 мм, а сумма баз двух тензометров 2*l*т = 200 мм.

1.3. Величина остаточной деформации при определении условного предела текучести равна 0,2 % от суммарной базы тензометров или 0,4 мм при длине 200 мм. Величина остаточной деформации при определении предела упругости равна 0,02 % от суммарной базы тензометров или 0,04 мм при длине 200 мм.

1.4. На образец после его установки в захваты испытательной машины прикладывается начальная нагрузка, равная 1000 кг, которая составляет примерно 0,08*Р*max. Устанавливают тензометры и проводят дальнейшее нагружение образца этапами по 1000 кг до 7000 кг, что составляет 0,7*Р*0,2 , и далее по 500 кг до общего удлинения образца порядка 1,0 %, что в данном случае соответствует нагрузке 11500 кг.

Результаты замеров нагрузок и деформаций записывают в таблице испытаний (см. таблицу).

Как видно из таблицы, в диапазоне от 1000 до 4000 кг одному этапу нагрузки в 1000 кг соответствует суммарная деформация 6х10 мм. Определение условных пределов упругости и условного предела текучести аналитическим способом проводится с помощью данных, приведенных в таблице.

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| Номер п/п | Нагрузка *Р*, (кгс) | Отсчет по шкале тензометра, мм | Суммарная деформация  | Приращение деформации на одном этапе 10-2, мм | Упругая деформация  | Условно-мгновенная деформация  |
|  |  | левый | правый |  |  |  |  |
| 1 | 9800 (1000) | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 2 | 19600 (2000) | 2,5 | 3,0 | 5,5 | 5,5 | 6,0 | 0,5 |
| 3 | 29400 (3000) | 6,0 | 6,0 | 12,0 | 6,5 | 12,0 | 0 |
| 4 | 39200 (4000) | 9,0 | 9,0 | 18,0 | 6,0 | 18,0 | 0 |
| 5 | 49000 (5000) | 12,0 | 12,0 | 24,0 | 6,0 | 24,0 | 0 |
| 6 | 58800 (6000) | 15,0 | 15,0 | 30,0 | 6,0 | 30,0 | 0 |
| 7 | 68600 (7000) | 18,0 | 18,0 | 36,0 | 6,0 | 36,0 | 0 |
| 8 | 73500 (7500) | 20,0 | 19,0 | 39,0 | 3,0 | 39,0 | 0 |
| 9 | 78400 (8000) | 22,0 | 21,0 | 43,0 | 4,0 | 42,0 | 1,0 |
| 10 | 83300 (8500) | 24,0 | 23,5 | 47,5 | 4,5 | 45,0 | 2,5 |
| 11 | 88200 (9000) | 26,5 | 25,5 | 52,0 | 4,5 | 48,0 | 4,0 |
| 12 | 93100 (9500) | 28,0 | 29,0 | 57,0 | 5,0 | 51,0 | 6,0 |
| 13 | 98000 (10000) | 37,0 | 40,0 | 77,0 | 20,0 | 54,0 | 23,0 |
| 14 | 102900 (10500) | 52,0 | 55,0 | 107,0 | 30,0 | 57,0 | 50,0 |
| 15 | 107800 (11000) | 74,0 | 77,0 | 151,0 | 44,0 | 60,0 | 91,0 |
| 16 | 112700 (11500) | 98,0 | 102,0 | 200,0 | 49,0 | 63,0 | 137,0 |
| 17 | 117600 (12000) | - | - | - | - | - | - |

По данным опыта величина остаточной деформации 0,04 мм соответствует нагрузке, равной 9000 кгс, т.е. *Р*0,02 - 9000 кгс. Следовательно, условный предел упругости равен:



Величина остаточной деформации, соответствующая условному пределу текучести, в данном случае составляет 0,4 или 4010-2 мм.

Как видно из таблицы, величина остаточной деформации 0,4 мм несколько больше величины деформации при нагрузке 1000 кгс и меньше, чем  при нагрузке 10500 кгс. Поэтому *Р*0,2 определяем по интерполяции







**2. Графический метод**

2.1. По данным измерений деформаций, приведенным в таблице, строим график *Р*- . По оси ординат откладываем нагрузку, а по оси абсцисс - соответствующее удлинение  (см. черт. 4). На графике проводим прямые, параллельные участку пропорциональной зависимости диаграммы Р - , на расстоянии от прямой части диаграммы в направлении оси абсцисс, равном для условного предела текучести 0,4 мм и для предела упругости 0,04 мм. В точках пересечения этих линий диаграммой растяжения определяем нагрузки *Р*0,2 и *Р*0,02, соответствующие условным пределам текучести и упругости .









*ПРИЛОЖЕНИЕ 3*

*Рекомендуемое*

**ПРИМЕР ОПРЕДЕЛЕНИЯ УСЛОВНОГО ПРЕДЕЛА ТЕКУЧЕСТИ АРМАТУРНЫХ КАНАТОВ**

1. Испытанию подвергают образец каната номинальным диаметром 15 мм и начальной площадью поперечного сечения 141,6 мм2. Измеряют деформацию тензометрами по двум диаметрально противоположным сторонам образца. Цена деления шкалы тензометра 0,01 мм. База тензометра 300 мм. Допуск на величину остаточной деформации при определении условного предела текучести 0,2 % от базы тензометра 300 мм составляет 0,6 мм. Учитывая, что замер деформации производят с двух сторон образца, заданное удвоенное отклонение составит 0,6х2 = 1,2 мм.

2. К испытываемому образцу после его установки в захваты испытательной машины прикладывают начальную нагрузку, равную 2000 кгс, которая соответствует примерно 0,1 от ожидаемого разрывного усилия *Р*max = 23000 кгс. Устанавливают тензометр, снимают начальные отсчеты и проводят двукратное нагружение - разгружение образца в интервале 0,10 - 0,35 *Р*max. Затем образец нагружают от 0,10 до 0,35 *Р*max одной ступенью нагружения, от 0,35 до 0,8 *Р*max не менее семи ступеней. Результаты замеров нагрузок и деформаций на каждом этапе нагружения записывают в таблицу.

Далее производится обработка показаний тензометров.

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| Нагрузка *Р*, (кгс) | Отсчет по шкале тензометра, мм | Сумма отсчетов по двум тен­зо­метрам 10-2, мм | Полная деформация , 10-2, мм | Упругая деформация , 10-2, мм | Условно-мгновенная пластическая деформация , 10-2, мм |
|  | левый | правый |  |  |  |  |
| 19600 (2000) | 8 | 7 | 15 | 0 | 0 | 0 |
| 78400 (8000) | 72 | 68 | 140 | 125 | 125 | 0 |
| 19600 (2000) | 8 | 7 | 15 | 0 | 0 | 0 |
| 78400 (8000) | 68 | 67 | 135 | 120 | 120 | 0 |
| 19600 (2000) | 8 | 7 | 15 | 0 | 0 | 0 |
| 39200 (4000) | 28 | 27 | 55 | 40 | 40 | 0 |
| 58800 (6000) | 48 | 47 | 95 | 80 | 80 | 0 |
| 78400 (8000) | 68 | 67 | 135 | 120 | 120 | 0 |
| 98000 (10000) | 88 | 87 | 175 | 160 | 160 | 0 |
| 117600 (12000) | 108 | 107 | 215 | 200 | 200 | 0 |
| 127200 (14000) | 127 | 128 | 255 | 240 | 240 | 0 |
| 137000 (15000) | 141 | 140 | 281 | 266 | 260 | 6 |
| 146800 (16000) | 154 | 154 | 308 | 293 | 280 | 13 |
| 150600 (17000) | 168 | 168 | 336 | 321 | 300 | 21 |
| 160400 (18000) | 185 | 184 | 369 | 354 | 320 | 34 |
| 170200 (19000) | 203 | 202 | 405 | 390 | 340 | 50 |
| 175100 (19500) | 217 | 218 | 435 | 420 | 350 | 70 |
| 184900 (20000) | 230 | 230 | 460 | 445 | 360 | 85 |
| 194700 (20500) | 254 | 253 | 507 | 492 | 370 | 122 |
| 204500 (21000) | 293 | 293 | 586 | 571 | 380 | 191 |

3. Заданное отклонение от пропорциональной зависимости между напряжением и деформацией несколько больше полученной при нагрузке 20500 кгс и меньше чем при нагрузке 20000 кгс.

Поэтому *Р*0,2 определяем по интерполяции





**ИНФОРМАЦИОННЫЕ ДАННЫЕ**

1. РАЗРАБОТАН И ВНЕСЕН Министерством металлургии СССР

РАЗРАБОТЧИКИ: С.А. Мадатян, Т.И. Мамедов, И.Н. Суриков, В.М. Скубко, В.С. Гуменюк

2. УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 15.12.81 № 5419

3. ВЗАМЕН ГОСТ 12004-66

4. ССЫЛОЧНЫЕ НОРМАТИВНО-ТЕХНИЧЕСКИЕ ДОКУМЕНТЫ

|  |  |
| --- | --- |
| Обозначение НТД, на который дана ссылка | Номер пункта, подпункта |
| ГОСТ 166-89 | 1.8 |
| ГОСТ 427-75 | 1.9 |
| ГОСТ 1497-84 | 1.1; 2.1; 3.1; 3.4; 3.7.3 |
| ГОСТ 6507-90 | 1.8 |
| ГОСТ 18957-73 | 2.3 |
| ГОСТ 29329-92 | 1.9 |

5. Ограничение срока действия снято по решению Межгосударственного Совета по стандартизации, метрологии и сертификации (ИУС 4-94)

6. ПЕРЕИЗДАНИЕ (декабрь 1995 г.) с Изменениями № 1, 2, утвержденными в июне 1985 г., августе 1990 г. (ИУС 9-85, 11-90)