

Постановлением Госстроя СССР от 24 марта 1969 г. № 33 в «Технические условия определения нагрузок от судов на причальные сооружения» (СН 144—60) внесены и с 1 июля 1969 г. введены в действие следующие изменения:

1. Примечание 4 к п. 1 изложено в следующей редакции: «4. Нагрузки от судов, вызванные воздействием течения, волнения и тягуна, определяются в зависимости от местных условий специальным расчетом».

2. В п. 2 «а» исключено слово «ветрового».

3. Пункт 3 изложен в следующей редакции: «3. Нагрузки от судов на причальные сооружения входят в основные сочетания нагрузок».

4. Последний абзац п. 8 изложен в следующей редакции: «Длина прямолинейной вставки для пассажирских, грузовых и рыбопромысловых судов определяется в соответствии с проектом судна, а при отсутствии данных может быть приближенно принята равной $0,4L$ ».

5. В п. 12 исключены: таблица 1 и ссылки на нее; слова «морских и» в первом абзаце; слова «для морских судов — по п. 6 и» во втором абзаце.

6. Первая фраза примечания 1 к п. 19 изложена в следующей редакции: «При отсутствии данных об условиях швартовки для прикордонных тумб принимаются: $\alpha = 30^\circ$, $\beta = 30^\circ$ ».

7. Примечание 4 к табл. 4 исключено.

8. Пункт 27 изложен в следующей редакции: «27. Энергия, передаваемая корпусом судна при ударе причальному сооружению и отбойным устройством, определяется по формуле

$$E' = \frac{k}{2g} W v_n^2, \quad (14)$$

где W — расчетное водоизмещение судна (в грузу или порожнем) в т;

v_n — скорость подхода судна, нормальная к лицевой поверхности сооружения, определяемая по п. 31, в м/сек;

k — коэффициент, учитывающий поглощение и рассеивание кинетической энергии подходящего судна, а также влияние массы сооружения и присоединенной массы воды, определяемый по таблице 5а или иными обоснованными методами.

Таблица 5а

Коэффициент k

№ п. п.	Тип причального сооружения	Значение коэффициента k для судов			
		речных	Морских при подходе		
			лагом	под углом со скоростью v в м/сек	
			0,25	0,05	
1	Сооружения со сплошной вертикальной стеной	0,2	0,5	0,3	0,6
2	Набережные эстакады и оторочки-эстакады	0,3	0,6	0,4	0,7
3	Пирсы сквозной конструкции и рядовые палы	0,4	0,7	0,5	0,9
4	Головные и крайние палы	—	0,9	0,9	1,5

Примечание. Для промежуточных значений скоростей подхода значения k определяются интерполяцией.

9. Пункт 28 изложен в следующей редакции: «28. Для определения силы удара судна о сооружение предварительно назначается тип отбойных устройств и схема их расположения.

По деформативным характеристикам отбойных устройств (график нагрузка—деформация), определяемым по паспортным данным или опытным путем, и деформативным характеристикам сооружения, определяемым по правилам строительной механики, строится кривая (рис. 3 — график 1) зависимости между нагрузкой и суммарной деформацией отбойных устройств и сооружения. На основе графика 1 строится интегральный график 2 зависимости между энергией E' и суммарной де-

¹ См. «Бюллетень строительной техники», 1969, № 6, стр. 27.

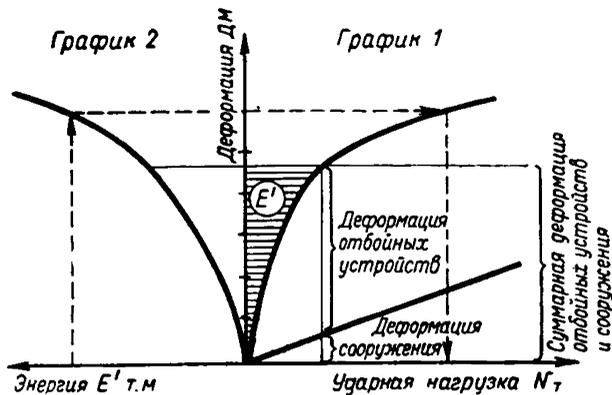


График зависимости ударной нагрузки (1) и энергии (2) от суммарной деформации отбойных устройств и сооружений

формацией (значения E' на графике 2 равны площадям, заключенным между кривой и осью деформаций графика 1).

По энергии, определенной по формуле (14), при помощи графика находится соответствующая суммарная деформация, значение которой позволяет при помощи графика 1 определить величину ударной нагрузки.

10. Пункт 29 исключен.

11. Пункт 30 изложен в следующей редакции: «30. При определении числа отбойных устройств, воспринимающих ударную нагрузку, следует учитывать угол между диаметральной плоскостью судна и линией кордона, который при отсутствии специальных обоснований следует принимать не более: а) при подходе лагом — 3° ; б) при подходе под углом — 20° .

Примечание. Для морских судов предельная величина этого угла, а также способ подхода судов к сооружению (лагом или под углом) регламентируется обязательным постановлением по каждому порту. Подход судов водоизмещением в грузу более 30 000 т осуществляется, как правило, лагом».

12. Пункт 31 и таблица 6 изложены в следующей редакции: «31. Скорости подхода судов v_{II} , нормальные к лицевой поверхности сооружения, при отсутствии дополнительных требований об их ограничении, рекомендуются принимать по табл. 6, независимо от способа подхода.

Таблица 6
Скорости подхода судов v_{II}

№ п. п.	Географический район и условия акватории	Скорости подхода v_{II} в м/сек для судов водоизмещением в грузу в т				
		1500 и менее	3000	10 000	30 000	50 000 и более
<i>Морские суда</i>						
1	Защищенная акватория в районах по пп. 6а и 6б	0,15	0,13	0,10	0,08	0,07
2	Незащищенная акватория в районах по п. 6а. . .	0,20	0,18	0,15	0,10	0,09
3	Незащищенная акватория в районах по п. 6б. . .	0,25	0,23	0,20	0,15	0,12
4	<i>Речные суда</i>					
	(независимо от районов и условий акватории) . .	0,20	0,17	0,10	—	—

Примечания: 1. При наличии волнения с высотой волны 1,5 м и более или течения с нормальной к линии кордона скоростью 0,3 м/сек и более, не учитываемых специальным расчетом, значения скоростей подхода в поз. 2 и 3 таблицы необходимо увеличивать на 50%.

2. Для промежуточных значений водоизмещений судов значения v_{II} определяются интерполяцией».

13. Второй абзац п. 34 изложен в следующей редакции: «Для деревянных отбойных устройств в продольном и вертикальном направлениях принимается $f_m = 0,4$; для резиновых элементов: в продольном направлении $f_m = 0,6$, в вертикальном направлении $f_m = 0,4$ ».

14. Приложение II исключено.