Вестник Белорусского государственного университета транспорта: Наука и транспорт. 2016. № 1 (32)

УДК 622.692

Л. А. СОСНОВСКИЙ, доктор технических наук, Белорусский государственный университет транспорта, А. Н. КОЗИК, кандидат технических наук, ОАО «Гомельтранснефть Дружба», С. В. ТОКАРЬ, ООО «НПО ТРИ-БОФАТИКА», В. В. ВОРОБЬЕВ, кандидат технических наук, ОАО «Гомельтранснефть Дружба», Е. А. СИГАЙ, Белорусский государственный университет транспорта, А. А. ПРОХОРЕНКО, ОАО «Гомельтранснефть Дружба», Гомель

ВЗАИМОСВЯЗЬ ДИНАМИЧЕСКОЙ ПРОЧНОСТИ С ДАННЫМИ УЗВ-КОНТРОЛЯ СВАРНЫХ СОЕДИНЕНИЙ

Поставлена и решена задача о поиске (по результатам экспериментов) корреляционной связи между ударной вязкостью КС с функцией *У* отклика УЗВ дефектоскопа и риском р эксплуатации сварных соединений.

Образцы для испытаний на ударную вязкость вырезали из нефтепроводной трубы и испытывали на динамическую прочность. Типы образцов и схемы их испытаний даны в таблице 1. Для исключения влияния наплыва сварного шва на результаты испытаний, криволинейные образцы были сошлифованы с наружной и внутренней стороны трубы на 0,5 мм с каждой из сторон, таким образом, что они стали прямолинейными. Единые размеры всех образов были получены совместной шлифовкой на плоскошлифовальном станке с магнитной плитой. Рабочие, размеры сечения образца составляют 7×8,3 мм = 58,1 мм² = 0,58 см². Для имитации дефекта типа «подрез» сделаны надрезы глубиной 0,3; 0,5; 0,7; 1,0 мм. Надрезы выполнены на строгальном станке с помощью резца.

Результаты испытаний сведены в таблицу 1.

В ходе УЗВ контроля были получены функции отклика *Y* (по оси ординат) вдоль толщины (ось абсцисс) стенки трубы (рисунок 1). Для анализа на рисунке 2, в качестве примера, показаны четыре реализации функции отклика *Y*, с оцифровкой координатных осей. Как видно, каждая реализация существенно различна по величине *Y*: она изменяется в 3–5 и более раз.

Схема испытаний	Тип образца		шт.	Обознач.	Динам. прочн. КС, Дж/см ²	Средн. ариф. КС, Дж/см ²	Станд. откл. S _{KC} , Дж/см ²	Дисперсия <i>D</i> _{КС} , (Дж/см ²) ²
КС ₂	Основной металл без надреза		20	KC(Me)	38,0439,93	39,04	0,50	0,25
	Основной	0,3	5	KCV _{0,3} (Me)	27,8728,77	28,23	0,36	0,13
	металл	0,5	5	$KCV_{0,5}(Me)$	25,7628,92	27,62	1,16	1,36
	с надрезом,	0,7	5	$KCV_{0,7}(Me)$	22,5727,54	25,59	2,35	5,53
	ММ	1,0	5	$KCV_{1,0}(Me)$	22,4923,49	23,17	0,39	0,15
KC ₂	Сварное соединение без надреза		53	KC(Ss)	16,7029,03	25,85	2,52	6,35
	Сварное	0,3	30	$KCV_{0,3}(Ss)$	9,7126,07	15,71	4,57	20,88
	соединение	0,5	30	$KCV_{0,5}(Ss)$	7,6023,54	14,12	5,46	29,86
	с надрезом,	0,7	30	KCV _{0,7} (Ss)	6,1217,79	9,70	3,04	9,24
	ММ	1,0	30	$KCV_{1,0}(Ss)$	5,6221,08	10,27	3,58	12,83
KC ₁	Сварное соединение без надреза		54	KC(Ss-)	9,1229,78	26,43	3,83	14,69
	Сварное	0,3	30	KCV/0,3(Ss-)	8,6328,05	21,60	4,87	23,71
	соединение	0,5	30	KCV/0,5(Ss-)	12,7927,99	20,92	4,00	15,97
	с надрезом,	0,7	30	KCV/0,7(Ss-)	7,4626,20	15,93	4,09	16,71
	ММ	1,0	30	KCV/1,0(Ss-)	8,6318,47	13,67	2,89	8,36

Таблица 1 – Типы образцов, схемы и результаты испытаний



Рисунок 1 – Функции УЗВ отклика (Y) по толщине (h) стенки трубы (Аххх – нумерация испытанных образцов)



Будем рассматривать функции отклика (см. рисунки 1 и 2) как случайные реализации УЗВ-испытаний. Тогда нетрудно вычислить средние значения, СКО и дисперсии для сварных соединений и основного металла (рисунки 3–8). Все количественные параметры сведены в таблицу 2.



Рисунок 3 – Средние арифметические значения $\overline{Y}(Ss)$ образцов со сварным соединением (n = 110)



нок 4 – Стандартные отклонения $S_{\gamma}(SS)$ для образцов сварным соединением (n = 110)



единением (n = 110)



образцов из основного металла (n = 43)





Таблица 2 – Параметры функции отклика

a)

20

٥Ŀ

0

0,02

0,04

Тип образца	Y, minmax	$\overline{\overline{Y}}$	$\overline{S_Y}$	$\overline{D_Y}$
Сварное соединение без надреза	0,0126–0,9930	0,1672	0,1080	0,0130
Основной металл без надреза	0,0126–0,6787	0,1508	0,0912	0,0089

Из таблицы 2 можно сделать следующие выводы: максимальные значения УЗВ отклика для сварного соединения и основного металла существенно отличаются (~32%). Это свидетельствует о существовании несплошностей (дефектов) металла в сварном шве. То же самое

> Hacrocrb Частость ∞ 12 8 4 2 4 0 0 $\overline{Y}(Ss)$ 0 0,1 0,2 0,3 0,1 0,2 0,3 Y(Me) 0 в) 20 z) 12 Hacrocrb 16 настость 12 ۶ 4 2 0 0 $S_{\rm r}(Ss)$ 0,25 0,05 0,15 0 0,1 0 0,05 0,1 0,15 $S_{r}(Me) = 0,25$ д) 30 e) 10 Hacrocrb 722 70 Hactocrb 15 4 10 2 5

б)

10

Рисунок 9 – Гистограммы и плотности нормального распределения параметров функции отклика (*a*, *б* – средние арифметические; *в*, *г* – стандартные отклонения; *д*, *е* – дисперсия) сварных соединений (*a*, *в*, *д*) и основного металла (*б*, *г*, *e*)

 $D_r(Ss) = 0.07$

0

0

0.02

 $D_r(Me)$

0.07

0,04

можно сказать и об остальных параметрах: СКО – ~10 %, стандартное отклонение – ~16 %; дисперсия – ~32 %.

Статистический анализ графиков УЗВ отклика для всех велся по нормальному распределению. Построены гистограммы и плотности нормального распределения параметра УЗВ отклика (рисунок 9).

Построены зависимости функции УЗВ отклика от риска (рисунки 10 и 11). С ростом величины функции УЗВ отклика растет и риск. Но зависимость не линейная, при КС_{погт} = 10 Дж/см² рост риска заметно выше, чем при КС_{погт} = 7 Дж/см².



Рисунок 10 – Зависимость функции УЗВ отклика от риска для схемы испытаний КС₂



Рисунок 11 – Зависимость функции УЗВ отклика от риска для схемы испытаний КС₁

Получено 11.05.2016

Заключение. Впервые традиционные и стандартные показание УЗВ дефектоскопа, описываемые простейшим заключением да – нет (т.е. годен – не годен), предложено представлять в виде функции У отклика УЗВ дефектоскопа. Эта функция численно определяется колебаниями показаний датчика в связи со случайным многообразием структуры металла шва, обусловленными физическими и технологическими дефектами любой природы. Разработана методика и программа расчетной оценки среднего значения \overline{Y} и среднеквадратического отклонения СКО (У) случайных величин отклика У в предположении, что вероятность распределения P(Y) значений У подчиняется нормальному закону. Это предположение в первом приближении подтверждено по соответствующим статистическим критериям. Таким образом, информативность показаний УЗВ дефектоскопа возрастает многократно.

Впервые экспериментально установлена взаимосвязь показаний стандартного УЗВ дефектоскопа (функции отклика Y) с риском эксплуатации сварных соединений $\rho(KC_{ss})$ для соответствующего уровня ударной вязкости КС. Основная закономерность такова: с ростом величины функции отклика Y растет и риск ρ эксплуатации сварных соединений, а ударная вязкость КС, напротив, снижается. При этом уровень риска в значительной мере зависит от нормированного значения KC.

Список литературы

1 Степнов, М. Н. Статистическая обработка результатов механических испытаний / М. Н. Степнов. – М. : Машиностроение, 1972. – 232 с.

2 Степнов, М. Н. Статистические методы обработки результатов статистических испытаний : справ. / М. Н. Степнов. – М. : Машиностроение, 1985. – 231 с.

З Сопротивление материалов деформированию и разрушению : справ. пособ. : в 2 ч. / В. Т. Трощенко [и др.]; под ред. В. Т. Трощенко. – Киев : Наукова думка, 1993. – Ч. 1. – 288 с.; Ч. 2. – 701 с.

4 Сосновский, Л. А. Рассеяние свойств. Сопротивление материалов деформированию и разрушению : под общ. ред. В. Т. Трощенко. В 2 ч. Ч. 2 / Л. А. Сосновский. – Киев : Наукова думка, 1994. – С. 3–96.

5 Сосновский, Л. А. L-Риск (механотермодинамика необратимых повреждений) / Л. А. Сосновский. – Гомель : Бел-ГУТ, 2004. – 317 с.

6 Надежность. Риск. Качество : [моногр.] / Л. А. Сосновский [и др.] ; науч. ред. Л. А. Сосновский. – Гомель : БелГУТ, 2012. – 358 с.

L. A. Sosnovskiy, A. N. Kozik, S. V. Tokar, V. V. Vorobyov, Y. A. Sihai, A. A. Prokhorenko. Relationship of dynamic strength data ultrasonic testing of welded joints.

Posed and solved the problem of finding (based on experiments) correlation between toughness KC to Y response function of ultrasonic flaw detector and the risk of exploitation ρ welded joints.