

ОЦЕНКА ИЗМЕНЕНИЯ НАПРЯЖЕННОГО СОСТОЯНИЯ В ЭЛЕМЕНТАХ СВАРНЫХ СТАЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ ПРИ ЭКСПЛУАТАЦИИ В АГРЕССИВНЫХ СРЕДАХ

Твардовский И.А., Гилодо А.Ю., Купченко Ю.В.

(Одесская Государственная Академия Строительства и Архитектуры)

В реальных условиях эксплуатации несущие элементы сварных стальных конструкций подвергаются влиянию как внешних нагрузок, так и разнообразных агрессивных сред. При этом присутствие напряжений в конструкции увеличивает скорость протекания коррозионных процессов.

Под влиянием нагрузок, температур, агрессивных сред значительно понижается надежность и долговечность несущих конструкций в результате химического или физико-химического взаимодействия агрессивных сред с металлом. Для стальных конструкций должны быть обеспечены длительная эксплуатация и продолжительный межремонтный период с учетом действия нагрузок, а также влияния коррозийной среды. Такие условия эксплуатации требуют правильного выбора параметров конструкции.

В связи с повышением надежности и долговечности, понижением материалоемкости конструкций большое внимание необходимо уделять условиям их эксплуатации еще на стадии проектирования. В этой связи разработка новых алгоритмов расчета напряжено-деформированного состояния и долговечности конструкций, которые поддаются общему воздействию нескольких факторов, является актуальной задачей. Наибольший интерес представляет общий случай равномерной электрохимической коррозии, когда скорость коррозии есть функция напряжений $V=f(\sigma; t)$, которые, в свою очередь, изменяются со временем. За параметр, который характеризует коррозийный процесс, принимается глубина коррозии.

Математическую модель коррозионного влияния в обобщенной форме можно представить в следующем виде:

$$\frac{dh}{dt} = -\nu_0 \psi(\sigma),$$

где h – геометрический параметр сечения, который изменяется со временем; t – время; v_0 - скорость коррозии при отсутствии напряжений; σ - напряжение, $\psi(\sigma)$ - функция напряжения.

Полную картину работы сварных соединений с учетом фактора уменьшения рабочего сечения сварных швов в результате коррозионных процессов можно получить на базе экспериментальных исследований. Для изучения изменения во времени прочностных свойств сварных швов, подвергшихся коррозии, предусмотрено:

- определение прочностных свойств сварных швов, находящихся наряду с обычными условиями под воздействием различных агрессивных сред с определенным временным интервалом;
- установление соотношения резервов прочности несущих элементов и сварных швов под воздействием различных агрессивных сред .

В качестве воздействующих сред использовались:

- обычная вода, периодически смачивающая поверхность сварного соединения, включая соединяемые элементы;
- морская вода, периодически смачивающая поверхность сварного соединения, включая соединяемые элементы;
- кислотная среда (раствор соляной кислоты), также периодически смачивающая поверхность сварного соединения, включая соединяемые элементы;
- щелочная среда (каустическая сода), также периодически смачивающая поверхность сварного соединения, включая соединяемые элементы.

Для испытаний использовались сварные соединения арматурных стержней $\varnothing 12 \text{ мм}$ и длиной по 250 мм на стальной пластине толщиной $\delta=4 \text{ мм}$ и размером $50 \times 100 \text{ мм}$. Длина сварных швов была предварительно рассчитана на разрыв соединения по сварному шву.

Временные интервалы составляли: $\Delta t=10$ суток; $\Delta t=30$ суток; $\Delta t=100$ суток; (эксперимент продолжается для временного интервала $\Delta t=1000$ суток).

Полученные данные при разрыве опытных образцов, подверженных обработке агрессивными средами на протяжении $\Delta t=10$ суток, существенных изменений не показали. При исследовании образцов, подверженных обработке на протяжении $\Delta t=30$ суток, получено уменьшение прочностных свойств сварных швов, подверженных принудительной коррозии, по отношению к обычным

на 5...8%, а для временного интервала $\Delta t=100$ суток уменьшение прочностных свойств составило уже 10...15%.

Определение резервов прочности соединяемых элементов и сварных швов определялось исходя из процента уменьшения площади рабочего сечения соответствующих элементов и сварных швов.

Методика определения процента уменьшения площади рабочего сечения для испытуемых образцов была основана на изучении состояния сечений, получаемых в результате механического среза.

Анализ результатов приведен в таблице 1.

На основании приведенных результатов составлены графики изменения толщины коррозионного слоя в зависимости от опытного режима принудительного воздействия агрессивных сред; зависимости уменьшения площади рабочего сечения от толщины (глубины) коррозионного слоя - резерва прочности материала и резерва прочности сварных соединений.

Опытные данные по сварным швам.

Таблица 1

№ п/п	Наимено вание параметр ов воздейств ия	$\Delta t=10$ сут			$\Delta t=30$ сут			$\Delta t=100$ сут		
		$\frac{P_i}{P_0}$	$\delta, \text{мм}$	$\frac{S_i}{S_0}$	$\frac{P_i}{P_0}$	$\delta, \text{мм}$	$\frac{S_i}{S_0}$	$\frac{P_i}{P_0}$	$\delta, \text{мм}$	$\frac{S_i}{S_0}$
1	Без воздейств аgres. среды	1	-	1	1	-	1	1	-	1
2	Обычная вода	1	-	1	0,97	0,34	0,87	0,9 2	0,6	0,7 7
3	Морская вода	1	-	1	0,95	0,42	0,84	0,8 9	0,8	0,7 1
4	Соляная кислота	0,99	0,1	0,96	0,92	05	0,81	0,8 1	1,2	0,5 8

Примечание:

P_i/P_0 – соотношение усилия разрыва в сварном шве, подвергшемся действию агрессивной среды, к усилию разрыва сварного шва в обычных условиях

δ – глубина коррозионного слоя

S_i/S_o – соотношение рабочей площади сварного шва, подвергшегося действию агрессивной среды, к рабочей площади сварного шва в обычных условиях

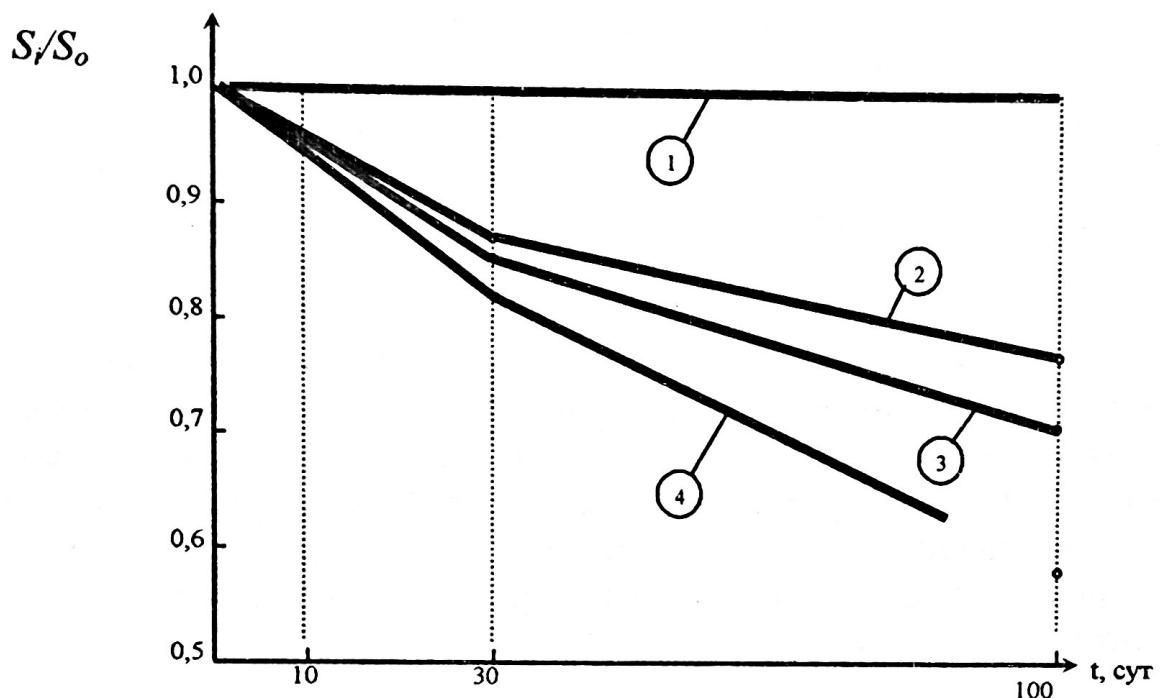


График зависимости S_i/S_o от времени t

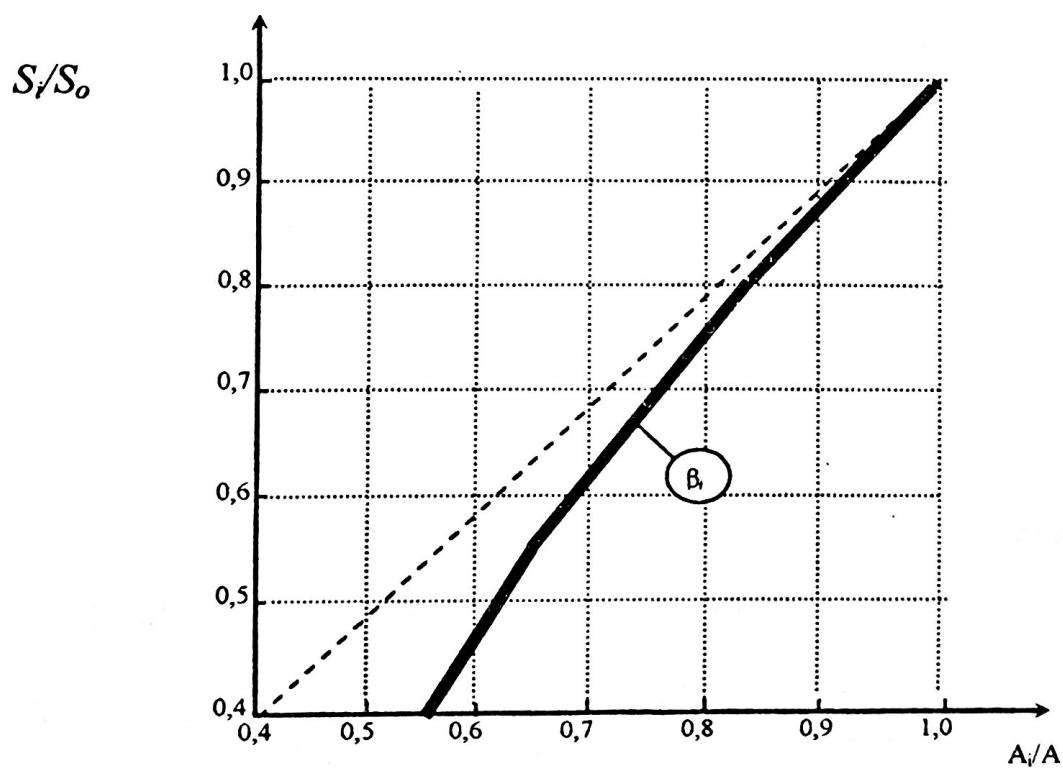


График изменения параметра соотношения уменьшения прочностных свойств сварного шва по отношению к уменьшению прочностных свойств свариваемых элементов

Согласно данных последнего графика видно, что, например, при соотношении рабочей площади арматурного стержня, подвергшегося действию агрессивной среды, к рабочей площади арматурного стержня в обычных условиях $A_i/A_o = 0.56$ показатели коррозионного износа сварных швов $S_i/S_o = 0.4$ (соотношение рабочей площади сварного шва, подвергшегося действию агрессивной среды, к рабочей площади сварного шва в обычных условиях). Т.е. уменьшение площади поперечного сечения сварных швов происходит более интенсивно, чем уменьшение площади основных несущих элементов.

Вывод: Скорость протекания коррозионных процессов безусловно важный фактор, однако не является решающим при определении соотношения резервов прочности свариваемых элементов и самих сварных швов. Резерв прочности соединяемых элементов и сварных швов определяется исходя из процента уменьшения площади рабочего сечения соответствующих элементов и сварных швов, при этом уменьшение площади поперечного сечения сварного шва происходит значительно интенсивней, чем основного несущего элемента.

ЛИТЕРАТУРА

1. Г.А. Николаев, В.А. Винокуров Сварные конструкции. - М., Высш. шк., 1990. - 446 с.
2. Е.В. Горохов, Я. Брудка, М. Лубиньски и др.; Под ред. Е.В. Горохова. Долговечность стальных конструкций в условиях реконструкции – М.: Стройиздат, 1994. – 488 с.
3. В.П. Королев Теоретические основы инженерных расчетов стальных конструкций на коррозионную стойкость и долговечность. Научные труды ДГАСА. Вып. 1-95. - Макеевка, 1995, 110 с.