

уравнения и его адекватности получено уравнение, адекватно описывающее факторное пространство ($F_p = \frac{629}{811} < 1$)

$$y = \sigma_T, \text{ МПа} = 578 - 33x_1 + 53x_2. \quad (19)$$

Фактор $H_p(x_1)$ характеризует степень изменения свойств малоуглеродистых и низколегированных марганцовистых сталей различного способа выплавки. С ростом H_p снижается прочность стали, но влияние его на $y = \sigma_T$ все же меньше, чем исходный предел текучести стали (x_2). Прочность стали 20Х2НМФА после проведения отпуска зависит от исходной прочности заготовок. При исходном значении $\sigma_T = 743$ МПа она снижается до 524 МПа.

Список литературы

1. Земзин, В.Н. Термическая обработка и свойства сварных соединений / В.Н. Земзин, Р.З. Шрон. – М.: Машиностроение, 1978. – 368 с.

2. Вознесенский В.А. Статистические методы планирования эксперимента в технико-экономических исследованиях / В.А. Вознесенский. – М.: Финансы и статистика, 1981. – 264 с.

УДК 621.791.053–024.78:621.785

Е.С. ГОЛУБЦОВА, д-р техн. наук (БНТУ),
Н.Б. БАЗЫЛЕВ, канд. физ.-мат. наук (ИТМО НАН Беларуси),
Н.Б. КАЛЕДИНА (БГТУ)

ВЛИЯНИЕ СКОРОСТИ ОХЛАЖДЕНИЯ, КОЛИЧЕСТВА ТЕПЛОТЫ, ТОЛЩИНЫ СВАРИВАЕМОГО ЛИСТА И ТЕМПЕРАТУРЫ ПРЕДВАРИТЕЛЬНОГО ПОДОГРЕВА НА ПЛОЩАДЬ ПОПЕРЕЧНОГО СЕЧЕНИЯ СВАРНОГО ШВА

В работе приведены результаты исследований влияния четырех факторов (скорости охлаждения, погонной энергии, толщины листа

и температуры подогрева) на площадь поперечного сечения сварного шва.

Уровни этих факторов и кодированные значения этих уровней приведены в таблице 1.

Таблица 1 – Уровни и коды факторов

Факторы Уровни	Скорость охлаждения $W_{6/5}$, °C/c	Количество теплоты q , кДж/м	Толщина ли- ста δ , мм	Температура подогрева, °C
Код	x_1	x_2	x_3	x_4
Нижний (-1)	5,0	1800	8	-40
Основной (0)	6,8	2075	14	+40
Верхний (+1)	8,6	2350	20	+120

Для проведения эксперимента был выбран некомпозиционный четырехфакторный план Бокса-Бенкина, поскольку была выдвинута гипотеза, что факторное пространство адекватно описывается полиномом второго порядка [1]. Опыты проводились в случайном порядке.

Матрица плана и результаты эксперимента приведены в таблице 2, где x_1, x_2, x_3, x_4 – кодированные уровни факторов, N – число опытов (строк в матрице), y_j – экспериментальные значения площади поперечного сечения. Ошибка воспроизводимости опытов ($S_y - 3 \text{ мм}^2$) определялась по результатам трех параллельных опытов при нулевых (основных) уровнях факторов (опыты 25–27).

Кодирование уровней факторов проводилось по формуле

$$x_i = \frac{\tilde{x}_i - 0,5(\tilde{x}_{i\max} + \tilde{x}_{i\min})}{0,5(\tilde{x}_{i\max} - \tilde{x}_{i\min})}, \quad (1)$$

где x_i – кодированный уровень i -го фактора, а $\tilde{x}_i, \tilde{x}_{i\max}, \tilde{x}_{i\min}$ – текущее, максимальное и минимальное значений i -го фактора в натуральных единицах.

Таблица 2 – Матрица плана Бокса-Бенкина и результаты эксперимента

N	x_1	x_2	x_3	x_4	x_1x_2	x_1x_3	x_1x_4	x_2x_3	x_2x_4	x_3x_4	x_1^2	x_2^2	x_3^2	x_4^2	y_b
1	-	-	0	0	+	0	0	0	0	0	+	+	0	0	80
2	+	-	0	0	-	0	0	0	0	0	+	+	0	0	30
3	-	+	0	0	-	0	0	0	0	0	+	+	0	0	65
4	+	+	0	0	+	0	0	0	0	0	+	+	0	0	5
5	-	0	-	0	0	+	0	0	0	0	+	+	0	0	70
6	+	0	-	0	0	-	0	0	0	0	+	0	+	0	7
7	-	0	+	0	0	-	0	0	0	0	+	0	+	0	112
8	+	0	+	0	0	+	0	0	0	0	+	0	+	0	48
9	0	-	-	0	0	0	0	+	0	+	0	+	0	0	42
10	0	+	-	0	0	0	0	-	0	-	0	+	+	0	28
11	0	-	+	0	0	0	0	-	0	-	0	+	+	0	100
12	0	+	+	0	0	0	0	+	0	+	0	+	+	0	55
13	0	0	-	-	0	0	0	0	0	0	0	0	+	+	102
14	0	0	+	-	0	0	0	0	0	0	0	0	+	+	141
15	0	0	-	+	0	0	0	0	0	0	0	0	+	+	26
16	0	0	+	+	0	0	0	0	0	0	0	0	+	+	70
17	-	0	0	-	0	0	+	0	0	0	+	0	0	+	154
18	+	0	0	-	0	0	-	0	0	0	+	0	0	+	50
19	-	0	0	+	0	0	-	0	0	0	+	0	0	+	40
20	+	0	0	+	0	0	+	0	0	0	+	0	0	+	20
21	0	-	0	-	0	0	0	0	+	0	0	+	0	+	123
22	0	+	0	-	0	0	0	0	-	0	0	+	0	+	77
23	0	-	0	+	0	0	0	0	-	0	0	+	0	+	36
24	0	+	0	+	0	0	0	0	+	0	0	+	0	+	22
25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	58
26	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	61
27	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	64
Σ	-36	-16	251	-43	-10	-1	84	-31	32	5	681	663	801	861	1686

Коэффициенты уравнения регрессии рассчитывали по формулам [2]:

$$b_0 = \frac{\sum_{n=1}^{n_0} y_{0n}}{n_0} = \frac{58 + 61 + 64}{3} = 61; \quad (2)$$

$$b_i = A \sum_{n=1}^N x_{in} y_n; \quad (3)$$

$$b_{ij} = D \sum_{n=1}^N x_{in} x_{jn} y_n; \quad (4)$$

$$b_{ii} = B \sum_{n=1}^N x_{in}^2 y_n + C \sum_{i=1}^k \sum_{n=1}^N x_{in}^2 y_n - \frac{\sum_{i=1}^{n_0} y_{0i}}{n_0 p}; \quad (5)$$

Значения коэффициентов A , B , C , D , p брали из таблицы 15 [2]. Для числа факторов $k = 4$; $A = 1/12$; $B = 1/8$; $C = -1/48$; $D = 1/4$; $p = 2$.

Дисперсии для определения значимости коэффициентов уравнения регрессии вычисляли по формулам:

$$S_{b_0}^2 = \frac{S_y^2}{n_0}; \quad (6)$$

$$S_{b_i}^2 = A S_y^2; \quad (7)$$

$$S_{b_{ij}}^2 = D S_y^2; \quad (8)$$

$$S_{b_{ii}}^2 = \left(B + \frac{1}{p^2 n_0} \right) S_y^2, \quad (9)$$

где S_y^2 – дисперсия параметра оптимизации (площади сечения), определяемая по формуле:

$$S_y^2 = \frac{\sum_{i=1}^{n_0} (y_{i0} - \bar{y}_0)^2}{(n_0 - 1)}, \quad (10)$$

где y_{i0} и \bar{y}_0 – текущее и среднее значение параметра оптимизации в опытах 25–27 (таблица 2).

Доверительные интервалы для коэффициентов уравнения регрессии определяли по формулам:

$$\Delta b_0 = \pm t \sqrt{S_{b_0}^2} ; \quad (11)$$

$$\Delta b_i = \pm t \sqrt{S_{b_i}^2} ; \quad (12)$$

$$\Delta b_{ij} = \pm t \sqrt{S_{b_{ij}}^2} ; \quad (13)$$

$$\Delta b_{ii} = \pm t \sqrt{S_{b_{ii}}^2} , \quad (14)$$

где t – критерий Стьюдента, берущийся из таблиц (обычно при $\alpha = 0,05, f = 27N$). В нашем случае $t = 2,05$.

После обработки по указанным формулам получили соответственно доверительные интервалы для коэффициентов: $\Delta b_0 = 3,55$, $\Delta b_i = 1,8$, $\Delta b_{ij} = 3,075$, $\Delta b_{ii} = 2,81$.

После исключения незначимых коэффициентов ($b_{13} = -0,25$, $b_{34} = 1,25$) уравнение регрессии запишем в таком виде:

$$y = 61 - 30x_1 - 14x_2 + 21x_3 - 36x_4 - 3x_1x_2 + 21x_1x_4 - 8x_2x_3 + 8x_2x_4 - 8x_1^2 - 10x_2^2 + 7x_3^2 + 15x_4^2. \quad (15)$$

Адекватность этого уравнения проверяли по критерию Фишера

$$F = \frac{S_{ay}^2}{S_y^2} \quad (16)$$

где дисперсия адекватности S_{ay}^2 определяется по формуле

$$S_{ay}^2 = \frac{SS_{\text{ост}} - SS_y}{N - m - (n_0 - 1)}. \quad (17)$$

Здесь $SS_{\text{ост}} = \sum_{n-1}^N (y_p - y_3)^2$; $SS_y = \sum_1^{n_0} (y_{0n} - \bar{y}_0)^2$; m – число значимых коэффициентов в уравнении (15). Для нашего случая $m = 13$, $n_0 = 3$, $SS_{\text{ост}} = 191$, $SS_y = 18$. Следовательно, $S_{ay}^2 = \frac{191-18}{27-13-1} = \frac{173}{12} = 14,417$, а $F_p = \frac{14,417}{9} = 1,6$, что меньше табличного $F_{\text{кр}} = 19,4$ (при $\alpha = 0,05$; $f_1 = 12$; $f_2 = 2$), т.е. уравнение (15) адекватно описывает факторное пространство.

Анализ уравнения (15) показывает, что наибольшее влияние на площадь поперечного сечения сварного шва (y) оказывает температура подогрева (x_4), затем скорость охлаждения (x_1), толщина листа δ (x_3) и величина погонной энергии (x_2).

Максимальная площадь сечения $y_{\text{max}} = 200 \text{ мм}^2$ получена при $x_1 = -1$, $x_2 = -1$, $x_3 = 1$, $x_4 = -1$, т.е. при скорости охлаждения $w_{6/5} = 5 \text{ }^\circ\text{C/c}$, $q = 1800 \text{ кДж/м}$, $S = 20 \text{ мм}$ и температуре подогрева $40 \text{ }^\circ\text{C}$.

Минимальная площадь сечения (около нуля) получена при $x_1 = 1$, $x_2 = 1$, $x_3 = -1$, $x_4 = 1$, т.е. при скорости охлаждения $w_{6/5} = 8,6 \text{ }^\circ\text{C/c}$, $q = 2350 \text{ кДж/м}$, $S = 8 \text{ мм}$ и температуре подогрева $120 \text{ }^\circ\text{C}$.

Таким образом, пользуясь уравнением (15), можно прогнозировать величину площади поперечного сечения шва при тех или иных уровнях скорости охлаждения, количестве подвозимого тепла q , толщине листа и температуры предварительного подогрева.

Список литературы

1. Жарский, И.М. Планирование и организация эксперимента: Учеб. пособие / И.М. Жарский, Б.А. Каледин, И.Ф. Кузьмицкий. – Минск: БГТУ, 2003. – 179 с.

2. Каледин, Б.А. Планирование эксперимента в порошковой металлургии / Б.А. Каледин. – Ч. I, II. – Минск: БПИ, 1982. – 102 с.