Фаза заноса — это фаза, при которой спортсмен, не прилагая почти никаких усилий подъезжает вперед к корме, для нового гребка (фаза отдыха).

Следующая фаза – захват. Гребец разворачивает весла в воздухе и вставляет их в воду, чтобы начать движение с усилием ногами (фаза подготовки).

Проводка заключается в выполнении основного движения с максимальным усилием из этих фаз. Спортсмен придает лодке ускорение и двигает ее вперед, благодаря точке опоры на воде.

И заключительная фаза — вынос весел. Закончив гребок, спортсмен вновь начинает фазу отдыха, то есть подъезжает вперед для нового гребка, расслабляясь и позволяя лодке как бы «прокатиться» под ним.

Н. В. Пузан

(ГГТУ имени П. О. Сухого, Гомель) Науч. рук. **Н. В. Иноземцева**, канд. техн. наук, доцент

ВЛИЯНИЕ ПАРАМЕТРОВ ПРОЦЕССА НА ВРЕМЯ ДЕФОРМАЦИИ ПРИ ПЛАКИРОВАНИИ ОБРАТНЫМ ВЫДАВЛИВАНИЕМ

Процесс нанесения на металлическую основу покрытия путем совместной пластической деформации основы и плакирующего материала является достаточно перспективным, вследствие высокой производительности и малой энергоемкости. Проблемы надежности соединения между слоем покрытия и основой достаточно актуальны, так как именно качество этого соединения во многом обеспечивает эксплуатационные характеристики получаемого материала. В результате исследований получены аналитические зависимости для параметров, входящих в условие схватывания [1]:

$$t_{\mathcal{A}} \geq t_{a} \geq t_{p}$$

где t_{∂} — длительность совместной пластической деформации, с; t_{a} — длительность активации поверхности менее деформируемой основы в зоне соединения, с; t_{p} —длительность релаксации остаточных напряжений в покрытии, с.

Длительность совместной пластической деформации определяется по зависимости:

$$t_{\partial} = \frac{l_{\partial}}{v_{n}},$$

где l_{∂} – длина очага деформации, м; $v_{_{n}}$ – скорость процесса деформирования металла, м/с;

Для выбора определенных параметров процесса необходимо изучить их степень влияния на условие достижения адгезии. В практических целях наиболее приемлемо использовать наиболее влиятельные параметры процесса на условие достижения адгезии. Для зависимостей, входящих в t_o , необходимо выбрать численные данные для параметров v_n , ε , T. Диапазоны параметров выбираются в соответствии с технологическими рекомендациями следующие: $v_n = [0,2...12] \text{мм/c}$; $\varepsilon = 2...20\%$; $T_o = [20...700]^o C$. Степень деформации ε определяется по зависимости: $\varepsilon = \left(\frac{d1}{d0}\right)^2$, где d0 = 40 мм — наружный диаметр заготовки, d1 — диаметр заготовки после выдавливания. Изменяя величину d1 = [5..38] мм, степень деформации меняется в пределах $\varepsilon = [2...20]\%$.

Так как величина характерного размера R для процесса обратного выдавливания пропорциональна величине d1, то изменение d1 вызовет изменения для R, т.е. $R = \frac{d1}{2}\sqrt{2}$.

Для ступенчатого изменения параметров выбраны следующие величины: $v1 = 0.2 \cdot 10^{-3}$ м/с; $v2 = 3 \cdot 10^{-3}$ м/с; $v3 = 5.8 \cdot 10^{-3}$ м/с; $v4 = 8.6 \cdot 10^{-3}$ м/с; $v5 = 12 \cdot 10^{-3}$ м/с.

$$\varepsilon 1 = 2,0\%$$
; $\varepsilon 2 = 7,0\%$; $\varepsilon 3 = 12,0\%$; $\varepsilon 4 = 17,0\%$; $\varepsilon 5 = 20,0\%$.

$$d1 = 5$$
 мм; $d2 = 13$ мм; $d3 = 21$ мм; $d4 = 29$ мм; $d5 = 38$ мм.

При анализе в качестве постоянных параметров выбраны $v_{_n}=2,2\cdot 10^{_{-3}}\, \text{м}\,/\,c;\; \varepsilon=12\,\%;\; T_{_0}=20^{^0}\, C.$

Используя формулы для времени деформации и выбранные величины параметров, построены графики (рисунок 1) – (рисунок 4).

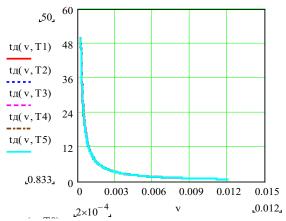


Рисунок 1 — Зависимость времени деформации t_{∂} от V_n и T_{θ} при $\varepsilon = const$

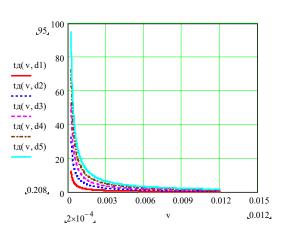


Рисунок 2 — Зависимость времени деформации t_{∂} от V_n и $\mathcal E$ при $T_0 = \mathrm{const}$

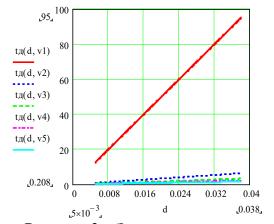


Рисунок 3 — Зависимость времени деформации t_{∂} от ${\cal E}$ и ${\cal V}_{_n}$ при $T_0={\rm const}$

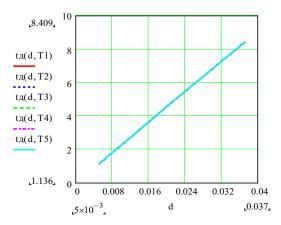


Рисунок 4 — Зависимость времени деформации t_{∂} от $\mathcal E$ и T_{θ} при $v_{_{n}}=const$

Анализ графиков показывает, что наибольшее влияние на время деформации оказывает скорость деформации v_n . По степени воздействия за ним следует степень деформации $\mathcal E$. С ростом v_n значение t_∂ уменьшается, а с ростом $\mathcal E$ значение t_∂ увеличивается. Изменением величин скорости и степени деформации можно добиться получения условия схватывания.

Литература

1. Селивончик, Н. В. Разработка критерия получения соединения покрытия с основой при плакировании обратным выдавливанием /

- Н. В. Селивончик, Ю. Л. Бобарикин // Материалы, технологии, инструменты. -2002. T.7, № 3. C. 33-37.
- 2. Кочергин, К. А. Сварка давлением / К. А. Кочергин. Л. : Машиностроение, 1972.-216 с.
- 3. Каракозов, Э. С. Диффузионная сварка титана / Э. С. Каракозов, Л. М. Орлова, В. В. Пешков. М. : Металлургия, 1977. 272с.

А. П. Сазанков

(ИММС НАН Беларуси, Гомель) Науч. рук. С. В. Шилько, канд. техн. наук, доцент

ВЛИЯНИЕ ВЛАГИ НА МЕХАНИЧЕСКИЕ СВОЙСТВА СТЕКЛОПЛАСТИКОВ НА ПРИМЕРЕ ДВУХ- И ТРЕХКОМПОНЕНТНЫХ ЛАМИНАТОВ

Введение. Полимерные композиты, включая стеклопластики, в большей или меньшей степени гигроскопичны. В результате диффузии воды, инициированной гидрофильными компонентами, на поверхности раздела «наполнитель — связующее» возникает высокое осмотическое давление, что приводит к образованию трещин вблизи волокон и снижению прочности.

Разупрочнение стеклопластиков во влажном состоянии связано также с пористостью композита, обусловленной неравномерным распределением армирующего материала в связующем, попаданием воздуха при формовании ламината, низкой адгезией компонентов и пластификацией материала [1, 2].

Целью исследования являлась оценка степени разупрочнения стеклопластиков под действием влаги.

Методика эксперимента. В работе исследовались прочностные характеристики двухкомпонентных ламинатов (полиэфирное связующее + армирующий наполнитель в виде стекломата), представленные материалами различного состава №№ 7–14, и трехкомпонентных ламинатов (микросферотекстолитов), в состав которых вводились стеклянные микросферы [3, 4] для уменьшения плотности (материалы №№ 1а–6, 15). Испытуемые образцы вырезались из листовых заготовок ламинатов, изготовленных на технологической базе ОАО «Полоцк-Стекловолокно».