



ПО ЗАРУБЕЖНЫМ ЖУРНАЛАМ*

SCHWEISS- & PRÜFTECHNIK(Австрия), 2004. — № 1
(нем. яз.)**Felber S.** Стали для трубопроводов, с. 2–7.**Aufrecht G.** Гармонизация неразрушающего контроля, с. 10.**Настольная** установка типа LR, с. 10.(Австрия), 2004. — № 2
(нем. яз.)**Felber S.** Сварка трубопроводов, с. 19–24.**Lorenz H., Killing R.** Синергетическая настройка установок для сварки ВИГ, с. 25–27.**Сокращение** времени сварки в арктических условиях на одну четверть, с. 28.**Новые** требования к испытаниям газопроводов, с. 30.**sudura**(Румыния), 2004. — № 1
(рум. яз.)**Gongalves V., Napoleao M.** Контактная точечная сварка оцинкованной стали. Ч. 2. Подвод тепла и механические испытания, с. 5–10.**Nicoara D. et al.** Электромагнитные гармонические заграждения при использовании оборудования для ультразвуковой сварки, с. 11–15.**Culda I.** Интегральная система при автоматизированном расчете технологий дуговой сварки плавлением в среде защитного газа, с. 16–22.*TRANSACTION of JWRI (Япония), 2003. — Vol. 32, № 1 (англ. яз.)*INTERNATIONAL SYMPOSIUM OF JWRI
30th ANNIVERSARY
(Physics, Processes, Instruments & Measurements)*Международный симпозиум, посвященный 30-летию деятельности Японского института по соединениям и сварке:***Murphy B.** Повторная интерпретация разброса измерений температуры сварочной дуги и наличия местного термодинамического равновесия в дугах, с. 1–9.**Pekkari B.** Заботы об окружающей среде подгоняют разработку процессов сварки и их применения, с. 11–18.**Nakata K.** Новые материалы нуждаются в новых способах соединения, с. 19–24.**Miyamoto Y., Kirihara S.** Развитие «умных» способов обработки для новых видов соединений и материалов, с. 25–28.**Terasaki H.** Влияние анодного теплопереноса на проплавление шва при дуговой сварке ТИГ, с. 29–31.**Tanaka M. et al.** Численное исследование стационарного процесса сварки ТИГ, с. 33–34.**Murakami T. et al.** Разнородное нахлесточное соединение стали с алюминием с помощью дуговой высокотемпературной пайки МИГ, с. 35–37.**Fujie M.** Дуговая сварка МИГ магниевого сплава, с. 39–40.**Kim Y. G. et al.** Влияние направленного вниз давления инструмента при сварке трением с перемешиванием литого сплава ADC12 под давлением, с. 41–42.**Park H.-S. et al.** Сварка трением с перемешиванием меди и медных сплавов, с. 43–46.**Mori M. et al.** Применение нагрева миллиметрового диапазона при сканировании α -глинозема и γ -глинозема, с. 47–49.**Tsumura T., Serizawa H.** Разработка системы данных с искусственным интеллектом для сварки и соединения, с. 51–53.**Asakura Y., Tfrfhashi Y.** Определение геометрических характеристик профиля углового шва, выполненного бессвинцовным припоем и его применение для контроля, с. 55–58.

* Раздел подготовлен сотрудниками научной библиотеки ИЭС им. Е. О. Патона. Более полно библиография представлена в Сигнальной информации (СИ) «Сварка и родственные технологии», издаваемой в ИЭС и распространяемой по заказам (заказ по тел. (044) 227-07-77, НТБ ИЭС).

Takahashi Y. et al. Исследование микроадгезионного соединения при комнатной температуре, с. 59–62.**Nishikawa H. et al.** Основные характеристики дуги полого катода как сварочного источника, с. 63–66.**Katayama S., Mizutani M.** Пояснение явления лазерной сварки и механизм образования пор, с. 67–69.**Naito Y. et al.** Характеристики проплавления и поведение факела при лазерно-дуговой гибридной сварке, с. 71–74.**Kawahito Y., Katayama S.** Контроль и адаптивное управление процессом лазерной точечной сварки, с. 75–78.**Lu S. et al.** Конвекция Марангони и проплавление при сварке А-ТИГ, с. 79–82.**Abe N. et al.** Обработка материалов диодными лазерами высокой мощности, с. 83–86.**Tsukamoto M. et al.** Образование пленки гидроксиапатита методом аэрозольного напыления, с. 87–90.**Bhadeshia H.K.D.H. et al.** Сварные соединения кремнистых бейнитовых сталей, с. 91–96.**Babu S. S. et al.** Расчет на научной основе микроструктуры металла шва, с. 97–105.**Ikeuchi K.** Роль микро- и наноразмерных подходов к процессам соединения и металлургии сварки, с. 107–112.**Takahashi M. et al.** Микроструктура и механические свойства металла швов высокопрочной стали класса 950 МПа, с. 113–114.**Takahashi M. et al.** Разработка микроструктуры поверхности раздела анодного соединения между алюминием и боросиликатным стеклом, с. 115–117.**Kitagawa Y. et al.** Характеристика ударного разрушения изделия из дуплексной нержавеющей стали, с. 119–120.**Yamamoto N. et al.** Влияние легирующих элементов на прочность раздела при сварке трением сплавов алюминия со сталью, с. 121–124.**Koizumi S. et al.** Влияние поверхностной обработки на прочность поверхности раздела диффузионного соединения олова в твердой фазе, с. 125–126.**Shibayanagi T., Maeda M.** Местные параметры микроструктуры поликристаллических материалов и расчет микроструктуры поверхности, с. 127–130.**Maeda M. et al.** Микроструктура поверхности раздела диффузионного соединения нитрида кремния в твердой фазе с использованием алюминиевой фольги, с. 131–132.**Maeda M., Shibayanagi T.** Микроструктура поверхности раздела алюминиевого сплава A7075 после сварки трением с перемешиванием, с. 133–134.**Jie Zhang et al.** Микроструктура поверхности раздела и реакционные фазы соединения $\text{Si}_3\text{N}_4/\text{Si}_3\text{N}_4$, выполненного высокотемпературной пайкой с помощью припоя $\text{Cu}-\text{Zn}-\text{Ti}$, с. 135–138.**Hafez K. M., Naka M.** Применение ультразвуковых волн в процессе высокотемпературной пайки глинозема меди с помощью припоя $\text{Zn}-\text{Sn}$, с. 139–142.**El-Sayed M. H. et al.** Ультразвуковая пайка алюминия с нержавеющей сталью, с. 143–146.**Takase H., Naka M.** Структура поверхности раздела и прочность паяных соединений $\text{Si}_3\text{N}_4/\text{Si}_3\text{N}_4$ с использованием припоя $\text{Ni}-\text{Si}-\text{Ti}$, с. 147–148.**Matsumoto T. et al.** Разработка соответствующей системы капельницы для измерения термофизических свойств, с. 149–150.**Liu H. et al.** Место разрушения сварных соединений из сплавов AA2017-T351 и AA6061-T6, выполненных сваркой трением с перемешиванием, с. 151–154.**Shen P. et al.** Смачивание монокристаллов $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$ жидким алюминием, с. 155–158.**Kirihara S. et al.** Контроль микроволнового излучения фотонных кристаллов с помощью изменения решетки, с. 159–161.**Morisada Y. et al.** Микроструктура и стойкость к окислению алмазных частиц с миллимикронным покрытием SiC , с. 163–165.



Ye F., Ohmori A. Фазовый состав и фотокаталитическая активность покрытий из TiO₂-Fe₃O₄ методом плазменного напыления, с. 167–174.

Nakade K. et al. Нанесение газотермических покрытий TiO₂ с помощью нанопорошков и их фотокаталитические свойства, с. 175–178.

Kanazawa T., Ohmori A. Нанесение фотокаталитических покрытий TiO₂ на полиэтилентерефталат с помощью плазменного напыления, с. 179–181.

Miyano Y. et al. Биообработка нержавеющей стали с помощью бактерий, с. 183–187.

Nowak A. S., Kaszynska M. Заданные уровни безопасности при проектировании и оценке мостов, с. 189–196.

Boitout F., Bergheau J.-M. Численное моделирование сварки в Европе — современные возможности и будущие направления, с. 197–206.

Murakawa H. Теоретическое прогнозирование и контроль сварочных деформаций крупных конструкций с учетом позиционирования и зазоров между частями, с. 207–213.

Murakawa H. Моделирование контактной сварки для выбора максимальных сварочных режимов и контроля процесса, с. 215–218.

Deng D. Теоретическое прогнозирование и контроль сварочных деформаций крупных конструкций с учетом позиционирования и зазоров между частями, с. 219–222.

Serizawa H. Теоретическое прогнозирование образования горячих трещин при сварке и их контроль, с. 223–226.

Kim Y.-C. et al. Свойства при разрушении и усталостные свойства крупногабаритных конструкционных элементов, изготовленных с помощью сварочной установки новейшей разработки, с. 227–230.

Sakino Y. et al. Способность к удлинению сварных швов в соединениях балок с колоннами, с. 231–234.

Sakino Y. et al. Мониторинг накопления нагрузок от движения транспорта на элементы мостов с помощью разрушаемых образцов для испытаний, с. 235–238.

Miyano Y. et al. Фундаментальные исследования по биообработке углеродистой стали железоокислительными бактериями, с. 239–242.



2004. — Vol. 83, № 1
(англ. яз.)

Still J. R. Водородные разрушения ферритных сварных швов, с. 26–29.

Hilkes J. et al. Электроды для сварки стали с 9 % никеля, с. 30–37.

Johnsen M. R. Выставка по сварке, организованная в Чикаго Американским сварочным обществом, с. 38–40.

WELDING RESEARCH SUPPLEMENT

Dave V. R. et al. Характер границ зерен в сплаве 690 и склонность к образованию трещин сварных швов нержавеющей стали, с. 1–5.

Kusko C. S. et al. Влияние микроструктуры на распространение усталостных трещин сварных швов нержавеющей стали, с. 6–14.

Rathod M. J., Kutsuna M. Соединение сплава алюминия 5052 и низкоуглеродистой стали с помощью лазерной сварки прокаткой, с. 16–26.

Choi et J.-H. et al. Механизмы образования дефектов типа оксидных включений в процессе высокочастотной контактной сварки, с. 27–31.

Flom Y., Wang L. Допуски на дефекты в паяных нахлесточных соединениях, с. 32–38.

Разработано в ИЭС

ГОРЕЛКА И ТЕХНОЛОГИИ ГАЗОЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ СВАРКИ СТАЛЕЙ В УЗКУЮ РАЗДЕЛКУ

Разработана горелка специальной конструкции, предназначенная для сварки в узкий (16 мм) и глубокий зазор (до 90 мм) сталей толщиной до 90 мм и более.

Техническая характеристика горелки

Максимальный сварочный ток, А	400
Толщина свариваемого металла (при односторонней сварке), мм	до 90
Оптимальная ширина разделки, мм	16...20
Расход защитного газа, л/мин	12
Диаметр электродной проволоки, мм	1,0...2,3

Многослойная сварка в узкую разделку глубиной до 90 мм выполняется с попечными колебаниями электрода. В качестве защитного газа используется CO₂ или смесь Ar + CO₂.

Предложенные технологии позволяют сократить расход сварочных материалов, электроэнергии, продолжительность сварки, повысить механические свойства сварного соединения и служебные характеристики конструкции.

Область применения: тяжелое, химическое машиностроение, судостроение и др.



Контакты: 03680, Украина, Киев-150, ул. Боженко, 11
ИЭС им. Е. О. Патона.

Тел./факс: (38044) 220 17 39 E-mail: savitsky@paton.kiev.ua