Таблица 1

Покомпонентный состав газов (%) б	бурых углей Ленского бассейна

Компонент (Курсивом выделены негорючие компоненты)	Состав, %
	предельные значения
	среднее содержание
CO ₂	<u>0,04-18,14</u>
	3,31
N_2	<u>52,47-87,75</u>
	77,46
O_2	<u>0,9-19,04</u>
	5,19
CO	<u>3,8-26,81</u>
	12,35
C_nH_m	<u>0,03-3,57</u>
	1,23
H_2	<u>0,01-0,26</u>
	0,07
Теплотворная способность газа кДж/м ³	2500

Список литературы

- 1. Литвиненко А.В. Лабораторноэкспериментальная установка для физического моделирования процесса подземной
 газификации углей в Южной Якутии//
 «Материалы III региональной научнопрактической конференции молодых ученых, аспирантов и студентов, посвященной
 10-летию технического института (филиал)
 Якутского государственного университета
 им. М.К. Аммосова в г. Нерюнгри (апрель
 2002 г.)»/ Под. ред. Н.Н. Гриб. г. Нерюнгри: 2003. 454 с.
- 2. Шишаков Н.В. Основы производства горючих газов. г.: Москва: Государственное энергетическое изд-во, 1948. 475 с.

ВЛИЯНИЕ ФОРСИРОВАННОГО ОХЛАЖДЕНИЯ ОТЛИВОК НА СТРУКТУРУ И СВОЙСТВА ШТАМПОВОЙ СТАЛИ 2X5МФНС

Б.М. Жолдошов, В.С. Муратов,

Е.А. Морозова

Самарский государственный технический университет Самара, Россия

Исследовано влияние скорости охлаждения после литья на структуру и свойства отливок из стали 2Х5МФНС. Химический состав исследуемой стали: 0,21%С, 1,16% Мп, 0,98%Si, 5,4%Cr,1,11%Ni, 1,2% V.Изучены три варианта охлаждения:

- №1 - форсированное — клинообразная отливка (основание клина - 80×80мм) после 10 минутной выдержки в форме извлекалась из нее и далее охлаждалась прерывистым погружением в воду. Схема охлаждения — 10 с в воде, 15 с на воздухе, 20 с в воде, 60 с на воздухе, 10 с в воде, на воздухе до 200°С;

- №2 охлаждение в тонкостенной форме на воздухе;
- №3 замедленное охлаждение клинообразной отливки в форме.

Сталь выплавлялась в индукционной печи емкостью 1 тонна. Температура плавки 1750°C, температура заливки в форму 1730°С. В литом состоянии твердость отливок составила: вариант №1 -52 и 56 HRC (структура мартенсит), вариант №2 – 46 HRC , вариант № 3 - 50 и 52 HRC (структура мартенсит, бейнит, аустенит остаточный). В вариантах №1 и №3 первое значение твердости соответствует образцам из массивной части клина, второе - из тонкого его окончания. Затем проводился отжиг отливок по режиму: 870°C, выдержка 15 мин; подстуживание на воздухе до 710 °C, выдержка 5 часов и далее охлаждение на воздухе.

После отжига твердость отливок составила: вариант № 1- 18 и 22 HRC, вариант № 3 - 15 и 20 HRC.Структура во всех вариантах обработки - сорбит.

Далее отливки подвергались упрочняющей термической обработке. Варьировались: температура закалки 980 °C и 1080 °C, температура отпуска 570 °C и 610 °C, реализовывался однократный или двукратный отпуск.

Исследования показали, что мартенситная структура в отливках стали 2X5МФНС имеет место даже при их замедленном охлаждении в форме. После отжига в форсированно охлажденных отливках отмечена более дисперсная сорбитная структура. Установлено, что после закалки и отпуска при температуре 610 °C форсированно охлажденные отливки имеют более высокий уровень прочности, чем медленно охлажденные. При температуре отпуска 570 °C ситуация противоположная.

РАЗРАБОТКА НОВОЙ ТЕХНОЛОГИИ ПОЛУЧЕНИЯ УГЛЕРОДНЫХ НАНОТРУБ И ЧИСТОГО ВОДОРОДА ПУТЕМ КАТАЛИТИЧЕСКОГО ПИРОЛИЗА УГЛЕВОДОРОДНОГО СЫРЬЯ В РЕАКТОРЕ НЕПРЕРЫВНОГО ДЕЙСТВИЯ

Э.М. Кольцова, Ю.В. Гаврилов, Н.Г. Дигуров, В.В. Скудин, Ю.П. Байчток, Е.А. Абубакарова, А.В. Женса, Т.В. Мещерякова

Российский химико-технологический университет им. Д.И.Менделеева <u>zhenja_A@bk.ru</u>, <u>kolts@muctr.ru</u>

Цель данной работы заключалась в создании установки, состоящей из двух блоков (блок синтеза, блок адсорбционной очистки), по получению путем каталитического пиролиза углеводородного сырья двух целевых продуктов: углеродных нанотруб, водорода (степень чистоты 99,95%).

Для выполнения этой цели были решены следующие задачи:

 разработана математическая модель кинетики синтеза углеродных нанотруб путем каталитического пиролиза метана;