ГАЗИФИКАЦИЯ ТВЕРДЫХ ТОПЛИВЛекция 4. Гетерогенные реакции газификации твердых топлив.

Лектор:

Доцент НОЦ И.Н. Бутакова Слюсарский Константин Витальевич

Входной контроль

- Что такое гетерогенная реакция?
- Как скорость реакции зависит от температуры?
- Как скорость реакции зависит от степени конверсии?
- Какие режимы гетерогенных реакций сущестуют?
- Какие существуют методы определения характеристик гетерогенных химических реакций?

Гетерогенные реакции газификации

Гетерогенные реакции – это химические реакции, действующие вещества в которых находятся в различной фазе.

При газификации твердых топлив основными гетерогенными химическими реакциями являются процессы пиролиза и реакции углерода топлива с компонентами газообразной окислительно-восстановительной среды.

Основные гетерогенные реакции газификации следующие:

Топливо =
$$C_xH_y + CO_2 + CO + H_2 + H_2O$$

 $C + O_2 = CO_2$
 $2C + O_2 = 2CO$
 $C + H_2O = CO + H_2$
 $C + 2H_2O = CO_2 + 2H_2$
 $C + CO_2 = 2CO$
 $C + 2H_2 = CH_4$

Механизм реакций пиролиза

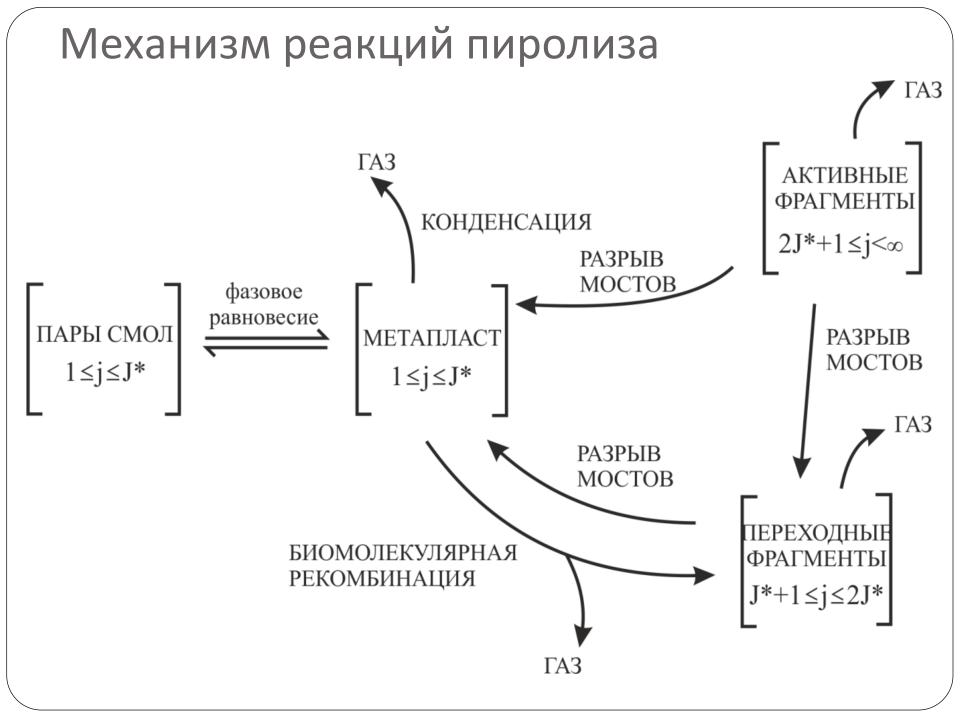
Пиролиз – процесс термического разложения органической части топлива при нагреве.

Пиролизом обычно называют широкий спектр процессов, включающих возгонку летучих, процессы термодеструкции органической части топлива и пр., а не только процессы разложения топлива в условиях отсутствия и/или недостатка кислорода.

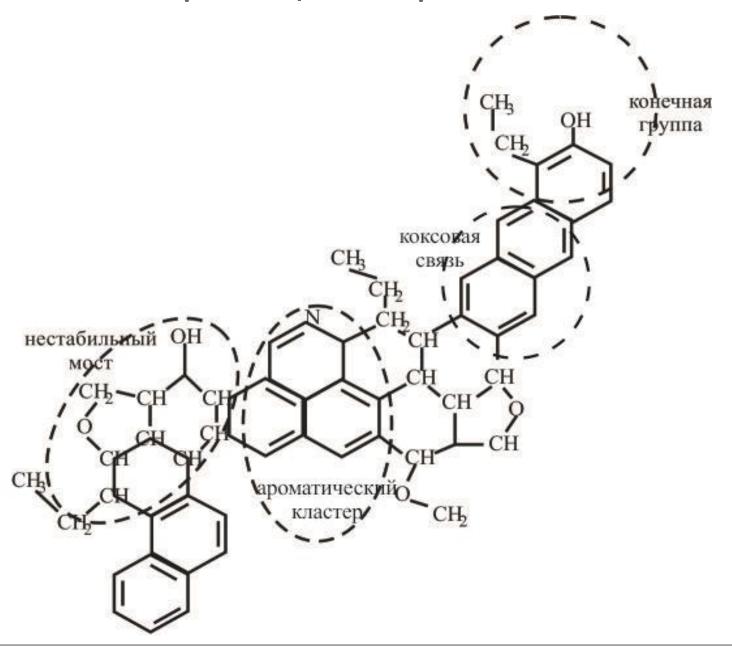
$$C_x H_y O_z + \frac{x - z}{2} O_2 \to x \cdot CO + \frac{y}{2} H_2$$

$$C_x H_y O_z + (x - z) CO_2 \to x \cdot CO + \frac{y}{2} H_2$$

$$C_x H_y O_z + (x - z) H_2 O \to x \cdot CO + \left(\frac{x + y}{2 - z}\right) H_2$$



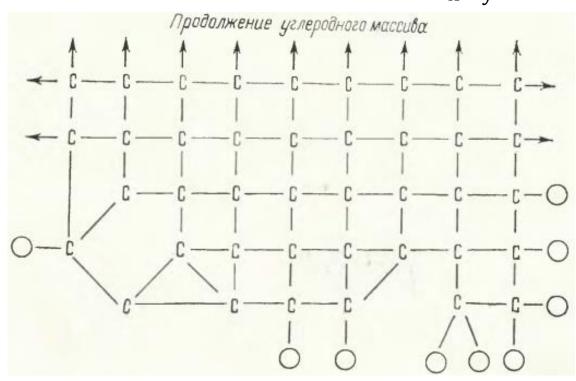
Механизм реакций пиролиза



Механизм окисления углерода

Горение углерода протекает в несколько ступеней:

- Адсорбция кислорода: C + 0,5 О2 = C(O)
- 2. Химические реакции углерода с кислородом: $C(O) = C_x O_v$
- 3. Десорбция продуктов реакции: $C_xO_v = CO + CO_2$



Температурная зависимость скорости гетерогенных реакций

В общем виде, уравнение для зависимости скорости гетерогенной химической реакции от температуры может быть записано как:

$$r = A_0 \cdot e^{\frac{-E}{RT}} \cdot p_a \cdot f(\alpha)$$

$$k_i = k^* \exp\left[-\frac{E_i}{RT} \left(1 - \frac{T}{T^*}\right)\right]$$

В зависимости от количества одновременно учитываемых реакций, выделяют три метода расчета:

$$\frac{dY}{dt} = (Y_0 - Y)A_k T^b \exp\left(-\frac{E_k}{RT}\right) \quad y200b \xrightarrow{k_1} (1 - Y_1)\kappa \kappa \kappa c + Y_1 nemy ue$$

$$y200b \xrightarrow{k_2} (1 - Y_2)\kappa \kappa \kappa c + Y_2 nemy ue$$

$$1 - \frac{V}{V^*} = \int_0^\infty \exp\left(-k_0 \int_0^t e^{-E/RT} dt\right) f(E) dE$$

Методы расчета скорости реакции

Методы расчета:

1. Простой реакции:

$$\frac{dY}{dt} = (Y_0 - Y)A_k T^b \exp\left(-\frac{E_k}{RT}\right)$$

2. Двух параллельных реакций:

уголь
$$\longrightarrow$$
 $(1-Y_1)$ кокс $+Y_1$ летучие
уголь \longrightarrow $(1-Y_2)$ кокс $+Y_2$ летучие

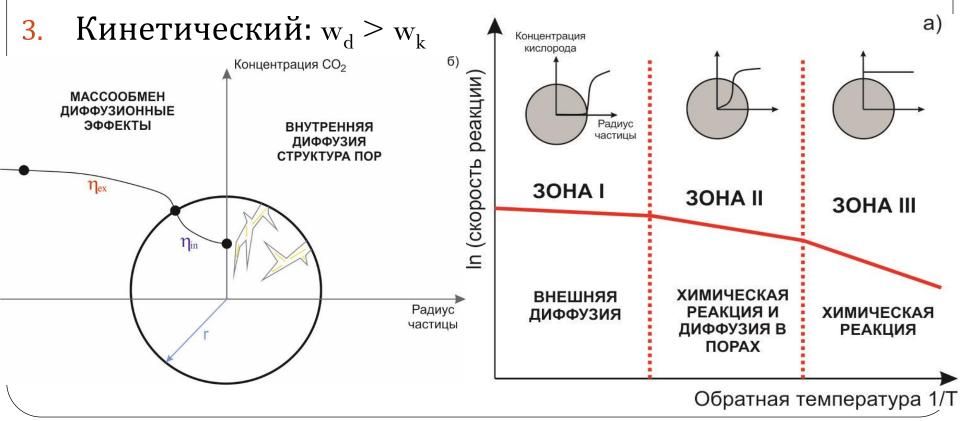
3. Распределенной энергии активации;

$$1 - \frac{V}{V^*} = \int_0^\infty \exp\left(-k_0 \int_0^t e^{-E/RT} dt\right) f(E) dE$$

Режимы протекания химических реакций

Режим реакции определяется соотношением скорости диффузии w_d исходных веществ к реакционной поверхности и скоростью реакции w_{ν} :

- 1. Внешнедиффузионный: $w_d < w_k$
- 2. Смешанный (внутреннидиффузионный): $w_d \approx w_k$



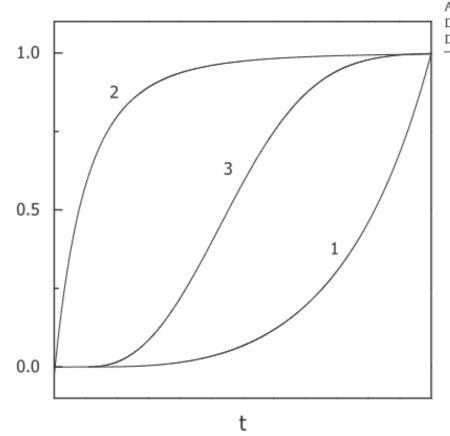
Кинетические функции

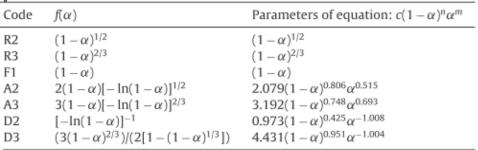
Вид кинетической функции определяется физико-химическими особенностями процесса газификации. Определяется режимом протекания процесса.

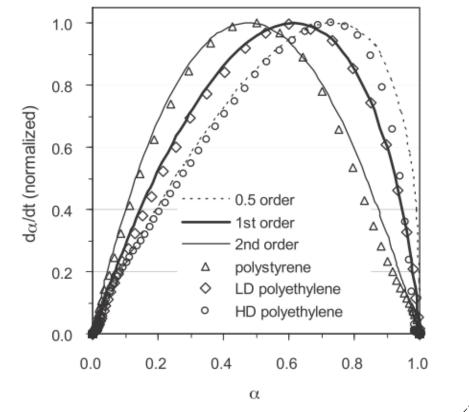
$$f(\alpha) = \alpha^m (1 - \alpha)^n [-\ln(1 - \alpha)]^p$$

$f(\alpha)$	$g(\alpha)$
$4\alpha^{3/4}$	$\alpha^{1/4}$
$3\alpha^{2/3}$	$\alpha^{1/3}$
$2\alpha^{1/2}$	$\alpha^{1/2}$
$2/3\alpha^{-1/2}$	$\alpha^{3/2}$
$1/2\alpha^{-1}$	α^2
$1-\alpha$	$-\ln(1-\alpha)$
$4(1-\alpha)[-\ln(1-\alpha)]^{3/4}$	$[-\ln(1-\alpha)]^{1/4}$
$3(1-\alpha)[-\ln(1-\alpha)]^{2/3}$	$[-\ln(1-\alpha)]^{1/3}$
$2(1-\alpha)[-\ln(1-\alpha)]^{1/2}$	$[-\ln(1-\alpha)]^{1/2}$
$3/2(1-\alpha)^{2/3}[1-(1-\alpha)^{1/3}]^{-1}$	$[1-(1-\alpha)^{1/3}]^2$
$3(1-\alpha)^{2/3}$	$1 - (1 - \alpha)^{1/3}$
$2(1-\alpha)^{1/2}$	$1 - (1 - \alpha)^{1/2}$
$[-\ln(1-\alpha)]^{-1}$	$(1-\alpha)\ln(1-\alpha)+\alpha$

Зависимость скорости реакции от кинетической функции







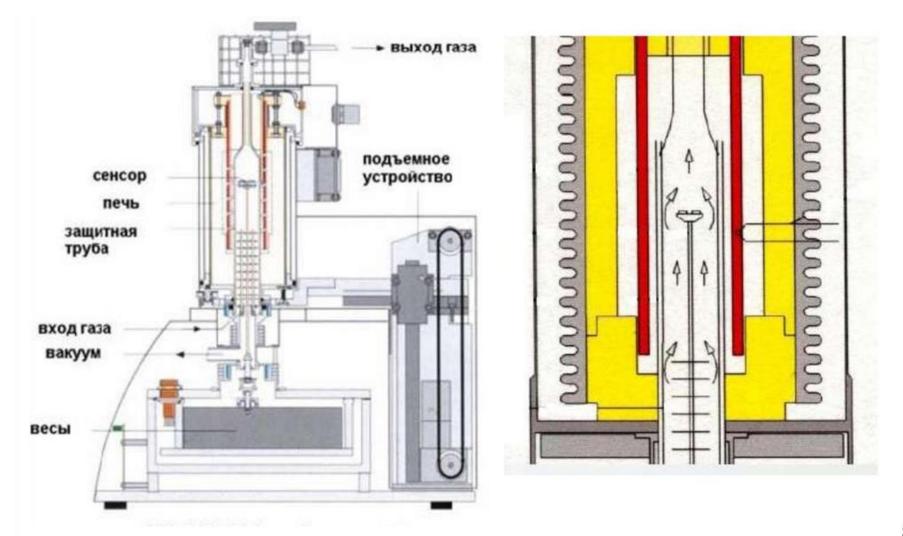
Вид частицы топлива

Группы коксовых остатков	Группа 1	Группа 2	Группа 3
Схематичное изображение			
Тип структуры	Ценосфера	Мезосфера	Инертоид
Форма коксового остатка	Сферическая	Сфероидальная неправильная	Прямоугольная неправильная
Пористость	> 80 %	> 50 %	< 50 %
Форма пор	Сферическая	Произвольная	Сферическая растянутая
Толщина стенки	< 5 мкм	Произвольная	> 5 мкм
Доминирующий структура в угле	Витринит	Смесь витринита и инертинита	Инертинит
Степень набухания	> 1,3	< 1,0	< 0,9

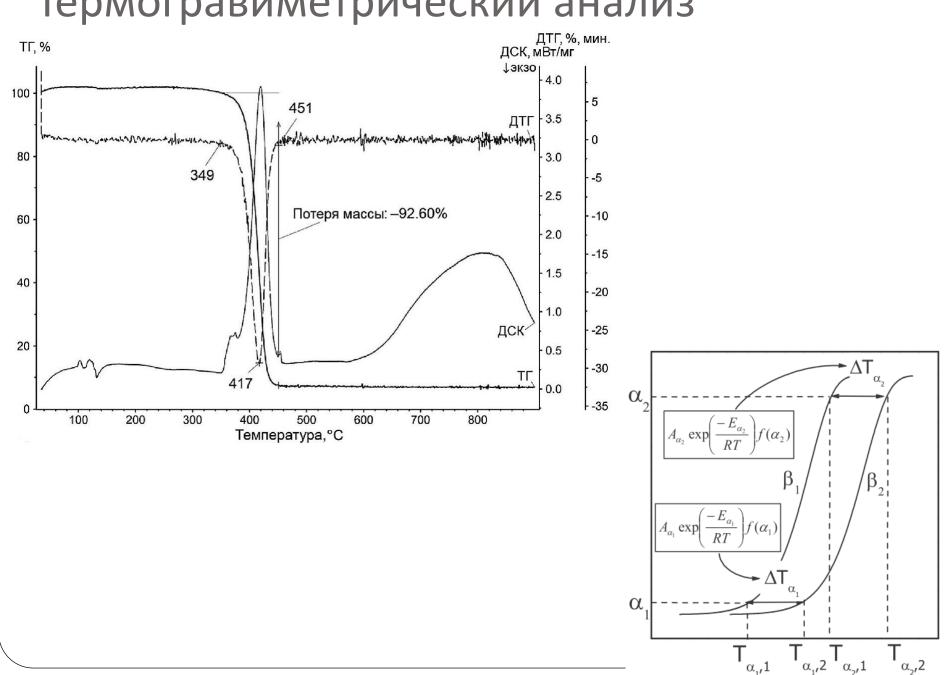
Экспериментальные методы исследования кинетики химических реакций

- 1. Экспериментальное определение скорости реакции.
- 2. Решение обратной задачи химического реагирования на основе экспериментальных данных.

Термогравиметрический анализ



Термогравиметрический анализ



Обработка результатов термического анализа

Основные уравнение: $\frac{d\alpha}{dt} = A \exp\left(\frac{-E}{RT}\right) f(\alpha)$

Ур-е кинетической функции:
$$g(\alpha) \equiv \int_0^\alpha \frac{d\alpha}{f(\alpha)} = A \int_0^t \exp\left(\frac{-E}{RT}\right) dt$$

Дифференциальный метод: $\ln\left(\frac{\mathrm{d}\alpha}{\mathrm{d}t}\right)_{\alpha,i} = \ln\left[f(\alpha)A_{\alpha}\right] - \frac{E_{\alpha}}{RT_{\alpha,i}}$

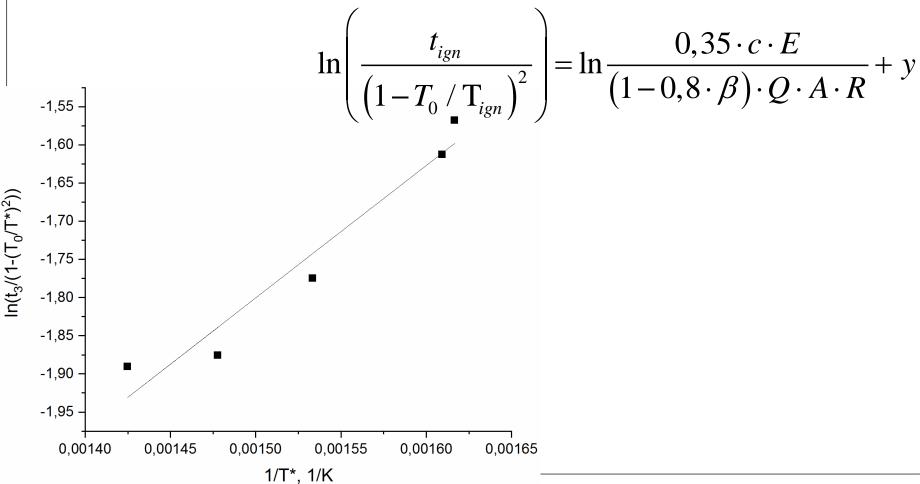
Интегральный метод:
$$\ln t_{\alpha,i} = \ln \left[\frac{g(\alpha)}{A_{\alpha}} \right] + \frac{E_{\alpha}}{RT_i}$$

Конечная форма интегрального метода:

$$\ln\left(\frac{\beta_i}{T_{\alpha,i}^B}\right) = Const - C\left(\frac{E_{\alpha}}{RT_{\alpha}}\right)$$

Решение обратной задачи теплопроводности и зажигания

Основные уравнение: $c\rho \frac{\partial T}{\partial t} = \lambda \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{Q \cdot A}{c} \cdot \exp\left(\frac{-E}{RT}\right)$ Расчет времени зажигания:



Спасибо за внимание!