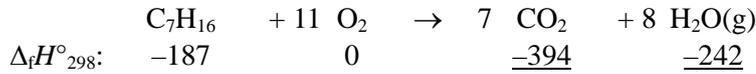


### 3. 化学反応と熱力学

#### 3.1 燃料の基本特性

[発熱量]

**ex** ヘプタン( $C_7H_{16}$ ;  $\Delta_f H^\circ_{298} = -187 \text{ kJ mol}^{-1}$ )

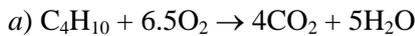


- ・ 燃焼エンタルピー  $\Delta_c H^\circ_{298} = 7 \times (-394) + 8 \times (-242) - (-187) = -4507 \text{ kJ mol}^{-1}$
- ・ (低位)発熱量  $Q_c = -\Delta_c H^\circ_{298} [H_2O(g)] = 4507 \text{ kJ mol}^{-1}$
- ・ 必要酸素 1 モルあたり  $\frac{Q_c}{n_{O_2}} = \frac{4507}{11} = 410 \text{ kJ mol}^{-1}$
- ・  $M$  (分子量) =  $12 \times 7 + 16 = 100$
- 質量あたり  $\frac{Q_c}{M} = \frac{4507}{100} = 45.1 \text{ kJ g}^{-1} [= \text{MJ kg}^{-1}]$

#### 演習 3.1

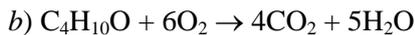
以下の燃料の  $\frac{Q_c}{n_{O_2}}$ ,  $\frac{Q_c}{M}$  を求めよ。ただし  $\Delta_f H^\circ_{298}[CO_2] = -394 \text{ kJ mol}^{-1}$ ,  $\Delta_f H^\circ_{298}[H_2O(g)] = -242 \text{ kJ mol}^{-1}$  である。

	化学式	$\Delta_f H^\circ_{298} [\text{kJ mol}^{-1}]$
a) ブタン	$C_4H_{10}$	-126
b) ジエチルエーテル	$C_4H_{10}O$ ( $C_2H_5OC_2H_5$ )	-252



$$\Delta_c H^\circ_{298} = 4 \times (-394) + 5 \times (-242) - (-126) = -2660, \quad M = 12 \times 4 + 10 = 58$$

$$\frac{Q_c}{n_{O_2}} = \frac{2660}{6.5} = 409 \text{ kJ mol}^{-1}, \quad \frac{Q_c}{M} = \frac{2660}{58} = 45.9 \text{ kJ g}^{-1}$$



$$\Delta_c H^\circ_{298} = 4 \times (-394) + 5 \times (-242) - (-252) = -2534, \quad M = 12 \times 4 + 16 + 10 = 74$$

$$\frac{Q_c}{n_{O_2}} = \frac{2534}{6} = 422 \text{ kJ mol}^{-1}, \quad \frac{Q_c}{M} = \frac{2534}{74} = 34.2 \text{ kJ g}^{-1}$$

#### <レポート課題 5>

ジメトキシメタン [ $CH_3O-CH_2-OCH_3$ ], トリメトキシメタン [ $(CH_3O)_3CH$ ] の低位発熱量  $Q_c$  と  $Q_c / n_{O_2}$ ,  $Q_c / M$  を求めよ。

\*  $\Delta_f H^\circ_{298}$  は NIST Chemistry WebBook (<http://webbook.nist.gov/chemistry/>) などで検索せよ。

[断熱火炎温度]

- ・  $Q_c / n_{O_2} \dots$  ほぼ一定 (表 3.1)  $\propto$  当量混合気の体積あたりの発熱量 ( $\propto$  火炎温度)
- ・  $T_b \dots$  ほぼ一定 (表 3.1)  $\sim 2300 \text{ K}$
- ・ 断熱火炎温度 = 定圧・断熱火炎の温度 = 定圧・断熱 ( $H, P$  一定) 平衡状態の温度

## 演習 3.2

- a) 水素の低位発熱量を求めよ. [ \*  $\Delta_f H^\circ_{298}(\text{H}_2)$  は定義により 0 ]
- b) 298 K, 1 atm の  $\text{H}_2:\text{O}_2$  当量混合気の定圧火炎温度  $T_b$  を, 水蒸気のみ定圧熱容量  $C_{p,m}^\circ = 33.6 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$  (298 K) から推算せよ.
- c)  $C_{p,m}^\circ$  の温度依存性を考慮すると  $T_b$  は  $Q_c = \int_{298}^{T_b} C_{p,m}^\circ dT = H_m^\circ(T_b) - H_m^\circ(298)$  で求められる. 図 3.1 の  $H_m^\circ(T) - H_m^\circ(298)$  から  $T_b$  を求めよ.
- d) 3500 K において水素の燃焼反応の圧平衡定数は  $\frac{p(\text{H}_2\text{O})}{p(\text{H}_2) \cdot [p(\text{O}_2)]^{1/2}} = 0.522 \text{ kPa}^{-1/2}$  である.  
 $\text{H}_2:\text{O}_2$  当量混合気が 3500 K の平衡状態になったとき  $p(\text{H}_2\text{O}) = 57.8 \text{ kPa}$  であった. 他の化学種は存在しないとして  $p(\text{H}_2), p(\text{O}_2)$  および全圧を求めよ.

- a)  $\text{H}_2 + 0.5\text{O}_2 \rightarrow \text{H}_2\text{O}, \quad Q_c = 1 \times 0 + 0.5 \times 0 - 1 \times (-242) = 242 \text{ kJ mol}^{-1}$
- b)  $\Delta T = 242 \times 1000 / 33.6 = 7202, \quad T_b = 298 + 7202 = 7500 \text{ K}$
- c)  $H_m^\circ(T) - H_m^\circ(298) = 242 \text{ kJ mol}^{-1}$  となる温度  $\rightarrow \sim 5000 \text{ K}$
- d)  $x = p(\text{O}_2)$  とすると  $p(\text{H}_2) = 2x$ , よって  $\frac{57.8}{2x \cdot x^{1/2}} = 0.522 \rightarrow x^{3/2} = \frac{57.8}{2 \cdot 0.522} \rightarrow x = 14.5$   
 よって  $p(\text{H}_2) = 29.0 \text{ kPa}, p(\text{O}_2) = 14.5 \text{ kPa},$  全圧 = 101.3 kPa

- ・ 平衡状態で  $\text{H}_2, \text{O}_2$  も存在
- ・ ( $\text{H}_2, \text{O}_2, \text{H}_2\text{O}$  のみの) 平衡組成の  $H$  (図 3.2: equil. mix.)  
 $\rightarrow$  断熱定圧平衡 ( $H, P$  一定) 温度  $\sim 3500 \text{ K}$
- ・ すべての化学種  $\rightarrow$  断熱火炎温度 = **3075 K** (表 3.2; OH, H etc. も存在)

## 〈レポート課題 6〉

- a) NASA CEA2\* を用いて以下の燃料の燃料-空気当量混合気の断熱火炎温度 (定圧断熱平衡状態温度) を計算せよ.

	化学式
エタン	$\text{C}_2\text{H}_6$
シクロペンタン	$\text{C}_5\text{H}_{10}$
酸化エチレン	$\text{C}_2\text{H}_4\text{O}$

- b) NASA CEA2\* を用いてメタン( $\text{CH}_4$ )-酸素当量混合気の断熱火炎温度を以下の束縛条件下で計算せよ. (入力例  $\rightarrow$  表 3.3)

オプション

- [1] 生成物が  $\text{H}_2\text{O}(\text{g}), \text{CO}_2$  のみ
- [2] "  $\text{H}_2\text{O}(\text{g}), \text{CO}_2, \text{CO}, \text{O}_2$  のみ
- [3] "  $\text{H}_2\text{O}(\text{g}), \text{CO}_2, \text{CO}, \text{O}_2, \text{H}_2$  のみ
- [4] すべての生成物を考慮

\* NASA CEA2 のダウンロードと使用法は <http://www.frad.t.u-tokyo.ac.jp/~miyoshi/nugc2015/> 参照.

## 3.2 化学平衡

## [熱力学関数]

- ・ 発熱量, 逆反応の反応速度定数

NASA 多項式

- ・ CEA (~1993), Chemkin : 7 係数多項式
- ・ CEA (1994~) : 9 係数多項式

$$\frac{C_p^\circ}{R} = [a_1 T^{-2} + a_2 T^{-1} + a_3 + a_4 T + a_5 T^2 + a_6 T^3 + a_7 T^4] \quad (3.1)$$

$H, S \leftarrow$  定義から

$$\frac{H^\circ}{RT} = \frac{1}{T} \left[ b_1 + \int \frac{C_p^\circ}{R} dT \right] \quad (3.2)$$

$$\frac{S^\circ}{R} = b_2 + \int \frac{C_p^\circ}{RT} dT \quad (3.3)$$

### [平衡定数]

・ 反応  $A + B + \dots \leftrightarrow X + Y + \dots$  について

$$\Delta G^\circ = -RT \ln K \quad (3.4)$$

$$K = \exp\left(-\frac{\Delta G^\circ}{RT}\right) = \exp\left(-\frac{\Delta H^\circ}{RT} + \frac{\Delta S^\circ}{R}\right) \quad (3.5)$$

ここで  $\Delta H^\circ = [H^\circ(X) + H^\circ(Y) + \dots] - [H^\circ(A) + H^\circ(B) + \dots]$

$\Delta S^\circ = [S^\circ(X) + S^\circ(Y) + \dots] - [S^\circ(A) + S^\circ(B) + \dots]$

$$K \text{ は平衡定数 } K = \frac{\frac{p(X)}{p^\circ} \frac{p(Y)}{p^\circ} \dots}{\frac{p(A)}{p^\circ} \frac{p(B)}{p^\circ} \dots}$$

$p^\circ$  は標準圧力

伝統的には  $p^\circ = 1 \text{ atm} \equiv 101,325 \text{ Pa}$

IUPAC では  $p^\circ = 1 \text{ bar} \equiv 10^5 \text{ Pa}$

$$K_c = \frac{c(X)c(Y)\dots}{c(A)c(B)\dots} = K \left(\frac{RT}{p^\circ}\right)^{-\Delta n} \quad (3.6)$$

$\Delta n$ : 反応による分子数変化

### [逆反応の反応速度定数]

・ 反応  $A + B + \dots \rightarrow X + Y + \dots$  の速度定数  $k$  と逆反応  $X + Y + \dots \rightarrow A + B + \dots$  の速度定数  $k_{\text{rev}}$

$$\frac{k}{k_{\text{rev}}} = K_c \quad (3.7)$$

### 演習 3.3

a) NASA CEA2 の多項式から計算された以下の値を用いて, 1000 K における反応



の濃度平衡定数  $K_c = \frac{c(\text{H}_2)c(\text{OH})}{c(\text{H}_2\text{O})c(\text{H})}$  を求めよ.

( $T = 1000 \text{ K}$ )	$H^\circ / RT$	$S^\circ / R$
H <sub>2</sub> O	-26.0	28.0
H	28.0	16.8
H <sub>2</sub>	2.5	20.0
OH	7.0	26.4

b) 1000 K における反応速度定数,  $k_3 = 3.2 \times 10^3 \text{ m}^3 \text{ mol}^{-1} \text{ s}^{-1}$  から逆反応 ( $\text{H}_2 + \text{OH} \rightarrow \text{H}_2\text{O} + \text{H}$ ) の反応速度定数  $k_3$  を求めよ.

$$\begin{aligned}
 a) \Delta H^\circ / RT &= [2.5 + 7.0] - [-26.0 + 28.0] = 7.5, \quad \Delta S^\circ / R = [20.0 + 26.4] - [28.0 + 16.8] = 1.6 \\
 K &= \exp(-7.5 + 1.6) = \mathbf{2.7 \times 10^{-3}} \\
 b) \Delta n &= 0 \text{ であるので } K_c = K. \quad (3.7) \text{ から } k_{-3} = k_3 / K_c = 3.2 \times 10^3 / 2.7 \times 10^{-3} \\
 &= \mathbf{1.2 \times 10^6 \text{ cm}^3 \text{ mol}^{-1} \text{ s}^{-1}}
 \end{aligned}$$

### 3.3 分子統計力学

分子の構造, 振動周波数, etc. → 熱力学関数

[定圧熱容量]

$$\begin{aligned}
 \cdot \frac{C_{p,m}^\circ}{R} &= 1 \dots \frac{C_{p,m}^\circ - C_{v,m}^\circ}{R} \\
 &+ \frac{3}{2} \dots 3 \text{次元並進} \\
 &+ \frac{3}{2} \dots 3 \text{次元回転} \quad \text{または} \quad \frac{2}{2} \dots 2 \text{次元回転 (直線分子)} \\
 &+ \text{最大 } N_v \dots \text{振動: } N_v = 3n_{\text{atom}} - 6 \text{ (非直線分子) または } 3n_{\text{atom}} - 5 \text{ (直線分子)} \\
 \cdot \text{振動の寄与のみ温度依存} &\rightarrow 0 (T \rightarrow 0), \rightarrow N_{\text{vib}} (T \rightarrow \infty) \quad [\text{図 3.3}] \\
 \cdot j \text{番目の振動の周波数を } \nu_j, &x_j = \frac{h\nu_j}{k_B T} \text{ とすると振動の寄与は}
 \end{aligned}$$

$$\frac{C_{\text{vib}}^\circ}{R} = \sum_{j=1}^{N_v} \frac{x_j^2 \exp(x_j)}{[\exp(x_j) - 1]^2} \quad (3.8)$$

#### 演習 3.4

- a) ブタン ( $\text{C}_4\text{H}_{10}$ ) の  $\frac{C_{p,m}^\circ}{R}$  の  $T \rightarrow 0, T \rightarrow \infty$  の極限值を推定せよ.
- b)  $\text{N}_2$  の振動周波数を  $\nu$  とすると  $h\nu/k_B = 3354 \text{ K}$  である.  $T = 1000 \text{ K}, 3000 \text{ K}$  における  $\text{N}_2$  の  $\frac{C_{p,m}^\circ}{R}$  を求めよ.

$$\begin{aligned}
 a) T \rightarrow 0 \text{ で } C_{p,m}^\circ / R &= 1 + 1.5 + 1.5 = \mathbf{4}. \\
 N_v &= 3 \times 14 - 6 = 36 \text{ だから } T \rightarrow \infty \text{ で } C_{p,m}^\circ / R = 4 + 36 = \mathbf{40}. \\
 b) T = 1000 \text{ K での } x &= 3354 / 1000 = 3.354, C_{\text{vib}}^\circ / R = 0.422, C_{p,m}^\circ / R = 3.5 + 0.422 = \mathbf{3.922}. \\
 T = 3000 \text{ K での } x &= 3354 / 3000 = 1.118, C_{\text{vib}}^\circ / R = 0.902, C_{p,m}^\circ / R = 3.5 + 0.902 = \mathbf{4.402}.
 \end{aligned}$$

#### <レポート課題 7>

- ・ 感想
- ・ わかりにくかった所 / わかった所
- ・ レポートの自己評価 (100点満点)