

Fe, Co, Ni の磁気エネルギー -

物質・材料研究機構 小山敏幸

参考文献[Y-Y.Chuang, R. Schmid and Y. A. Chang, Metall. Trans. A , 16A(1985), 153-165.]にしたがって、Fe, Ni, Co の磁気エネルギー - について簡単に説明する。詳細は上記論文を参照されたい。

1 . 変数設定

$C_m(T)$: 磁気比熱
T_c	: キュリ - 温度
cfm	: Completely ferromagnetic state
cpm	: Completely paramagnetic state
eqm	: Equilibrium magnetic state (T_c 以下では強磁性状態。しかし cfm ではない。 T_c 以上では常磁性状態、しかし cpm ではない。)
$\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T)$: $cfm \rightarrow eqm$ における磁気エントロピー - 変化
$\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T)$: $cfm \rightarrow eqm$ における磁気エンタルピー - 変化
$\Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T)$: $cfm \rightarrow eqm$ における自由エネルギー - 変化
p	: 常磁性状態の C_m における指数因子 (bcc の場合 $p = 1$ で、fcc の場合 $p = 2$)
k_f	: 強磁性状態の C_m における比例係数
k_p	: 常磁性状態の C_m における比例係数
f_S	: T_c 以上における磁気エントロピー - 成分の割合
f_H	: T_c 以上における磁気エンタルピー - 成分の割合

2 . 磁気自由エネルギー - の計算

完全に磁気規則化した状態 (完全強磁性) をエネルギー - の基準にとった場合の各種熱力学量について導出しよう。(なお、エネルギー - 基準をこのように取る理由は、各種熱力学量も計算において、温度 0(K)からの積分が行われるからである。)

まず、キュリ - 温度 T_c 以上および以下における磁気比熱の関数形を、

$$C_m(T) = k_f \frac{T}{T_c} \exp \left\{ -4 \left(1 - \frac{T}{T_c} \right) \right\}, \quad (T < T_c) \quad (1a)$$

$$C_m(T) = k_p \frac{T}{T_c} \exp \left\{ 8p \left(1 - \frac{T}{T_c} \right) \right\}, \quad (T > T_c) \quad (1b)$$

のように近似する。磁気エントロピー - は、

$$\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T) = \int_{T'=0}^{T'=T} \frac{C_m(T')}{T'} dT' \quad (2)$$

にて定義されるので、式(1)を代入することによって、

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= \int_{T'=0}^{T'=T} \frac{1}{T'} k_f \frac{T'}{T_c} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \frac{k_f}{T_c} \int_{T'=0}^{T'=T} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' = \frac{k_f}{T_c} \left[\frac{T_c}{4} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} \right]_0^T \\
&= \frac{k_f}{4} \left[\exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - \exp\{-4\} \right], \quad (T \leq T_c)
\end{aligned} \tag{3a}$$

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \int_{T'=T_c}^{T'=T} \frac{1}{T'} k_p \frac{T'}{T_c} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{T_c} \int_{T'=T_c}^{T'=T} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{T_c} \left[-\frac{T_c}{8p} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} \right]_{T_c}^T \\
&= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \left[-\exp\left\{8p\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} + 1 \right] \\
&= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \left[1 - \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} \right], \quad (T \geq T_c)
\end{aligned} \tag{3b}$$

と計算される。次に、エンタルピー - は、

$$\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T) = \int_{T'=0}^{T'=T} C_m(T') dT' \tag{4}$$

にて定義されるので、式(1a,b)を代入することによって、

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= \int_{T'=0}^{T'=T} k_f \frac{T'}{T_c} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \frac{k_f}{T_c} \int_{T'=0}^{T'=T} T' \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \frac{k_f}{T_c} \left\{ \left[T' \frac{T_c}{4} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} \right]_0^T - \int_{T'=0}^{T'=T} \frac{T_c}{4} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \right\} \\
&= \frac{k_f}{T_c} \left\{ \frac{T_c}{4} T \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - \frac{T_c}{4} \left[\frac{T_c}{4} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} \right]_0^T \right\} \\
&= \frac{k_f}{T_c} \left\{ \frac{T_c}{4} T \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - \frac{T_c^2}{16} \left[\exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - \exp\{-4\} \right] \right\} \\
&= \frac{k_f}{4} \left(T - \frac{T_c}{4} \right) \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} + \frac{k_f T_c}{16} \exp\{-4\}, \quad (T \leq T_c)
\end{aligned} \tag{5a}$$

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \int_{T'=T_c}^{T'=T} k_p \frac{T'}{T_c} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{T_c} \int_{T'=T_c}^{T'=T} T' \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{T_c} \left\{ \left[\frac{T' \frac{T_c}{-8p} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\}}{-8p} \right]_{T_c}^T \right. \\
&\quad \left. - \int_{T'=T_c}^{T'=T} \frac{T_c}{-8p} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} dT' \right\} \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{T_c} \left\{ -\frac{T_c}{8p} T \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} + \frac{T_c^2}{8p} \right. \\
&\quad \left. + \frac{T_c}{8p} \left[\frac{T_c}{-8p} \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T'}{T_c}\right)\right\} \right]_{T_c}^T \right\} \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{T_c} \left\{ -\frac{T_c}{8p} T \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} + \frac{T_c^2}{8p} \right. \\
&\quad \left. - \frac{T_c^2}{(8p)^2} \left[\exp\left\{8p\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - 1 \right] \right\} \tag{5b} \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p T_c}{8p} \left(1 + \frac{1}{8p}\right) - \frac{k_p}{8p} \left(T + \frac{T_c}{8p}\right) \exp\left\{8p\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\}, \quad (T \geq T_c)
\end{aligned}$$

自由エネルギー - は、

$$\Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) = \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T) - T \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T) \tag{6}$$

にて定義されるので、以上から、

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= \frac{k_f}{4} \left(T - \frac{T_c}{4}\right) \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} + \frac{k_f T_c}{16} \exp\{-4\} \\
&\quad - T \frac{k_f}{4} \left[\exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - \exp\{-4\} \right] \\
&= -\frac{k_f T_c}{16} \exp\left\{-4\left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} + \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4}\right) \exp\{-4\}, \quad (T \leq T_c)
\end{aligned} \tag{7a}$$

$$\begin{aligned}
& \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) - T \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) \\
&\quad + \frac{k_p T_c}{8p} \left(1 + \frac{1}{8p}\right) - \frac{k_p}{8p} \left(T + \frac{T_c}{8p}\right) \exp\left\{8p \left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - T \frac{k_p}{8p} \left[1 - \exp\left\{8p \left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\}\right] \\
&= \frac{k_f}{4} \left(T_c - \frac{T_c}{4}\right) \exp\left\{-4 \left(1 - \frac{T_c}{T_c}\right)\right\} + \frac{k_f T_c}{16} \exp\{-4\} - T \left\{\frac{k_f}{4} \left[\exp\left\{-4 \left(1 - \frac{T_c}{T_c}\right)\right\} - \exp\{-4\}\right]\right\} \\
&\quad + \frac{k_p T_c}{8p} \left(1 + \frac{1}{8p}\right) - \frac{k_p}{8p} \left(T + \frac{T_c}{8p}\right) \exp\left\{8p \left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} - T \frac{k_p}{8p} \left[1 - \exp\left\{8p \left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\}\right] \\
&= \frac{3k_f T_c}{16} + \frac{k_f T_c}{16} \exp\{-4\} - \frac{k_f T}{4} + \frac{k_f T}{4} \exp\{-4\} + \frac{k_p}{8p} \left(T_c + \frac{T_c}{8p} - T\right) - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} \exp\left\{8p \left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} \\
&= \frac{3k_f T_c}{16} + \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4}\right) \exp\{-4\} - \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p}\right) T + \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p + 1) - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} \exp\left\{8p \left(1 - \frac{T}{T_c}\right)\right\} \\
&\hspace{20em}, (T \geq T_c) \quad (7b)
\end{aligned}$$

となる。

ここで、 T_c 以上における磁気エントロピー - 成分の割合を f_S 、および、 T_c 以上における磁気エンタルピー - 成分の割合を f_H とすると、

$$\begin{aligned}
f_H &= \frac{\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) - \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)}{\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)} \\
f_S &= \frac{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) - \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)}{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)}
\end{aligned} \quad (8)$$

と定義され、

$$\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) = \frac{k_f}{4} \left[\exp\left\{-4 \left(1 - \frac{T_c}{T_c}\right)\right\} - \exp\{-4\}\right] = \frac{k_f}{4} [1 - \exp\{-4\}]$$

であるので、

$$\begin{aligned}
f_S &= \frac{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) - \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)}{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)} = 1 - \frac{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)}{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)} \\
\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) &= (1 - f_S) \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) \\
\frac{k_f}{4} [1 - \exp\{-4\}] &= (1 - f_S) \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) \\
\therefore k_f &= \frac{4(1 - f_S)}{1 - \exp\{-4\}} \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)
\end{aligned} \quad (9)$$

が得られ、また、

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \left[1 - \exp \left\{ 8p \left(1 - \frac{T}{T_c} \right) \right\} \right] \\
\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) &= \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \left[1 - \exp \left\{ 8p \left(1 - \frac{\infty}{T_c} \right) \right\} \right] = \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \\
\therefore f_s &= \frac{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) - \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)}{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)} = \frac{k_p}{8p} \frac{1}{\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)} \\
k_p &= 8p f_s \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)
\end{aligned} \tag{10}$$

となる。温度無限における磁気エントロピ - は、通常、

$$\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) = C_\alpha R \ln(\beta + 1) \tag{11}$$

と近似することが出来、特に、Fe, Ni, Co のについては、すでに

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ S_{Ni(fcc)}^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) &= 0.476R \ln(0.606 + 1) \\
\Delta^\circ S_{Co(fcc)}^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) &= 0.634R \ln(1.75 + 1) \\
\Delta^\circ S_{Fe(bcc)}^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) &= 0.960R \ln(2.216 + 1)
\end{aligned}$$

と導出されている。したがって、これらの値を用いることによって、 k_f, k_p を求めることができる。

さて、次に完全常磁性状態から磁氣的平衡状態への自由エネルギー - 変化量 $\Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T)$ を求めよう。磁氣的平衡状態の自由エネルギー - について、

$$\begin{aligned}
{}^\circ G^{eqm}(T) &= {}^\circ G^{cfm}(T) + \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) \\
{}^\circ G^{eqm}(T) &= {}^\circ G^{cpm}(T) + \Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T)
\end{aligned} \tag{12}$$

が成立するので、

$$\begin{aligned}
&{}^\circ G^{cpm}(T) - {}^\circ G^{cfm}(T) \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) - T \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty) \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p T_c}{8p} \left(1 + \frac{1}{8p} \right) - T \left[\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \right] \\
&= \Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) - T \Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c) + \frac{k_p}{8p} \left(T_c + \frac{T_c}{8p} - T \right) \\
&= \frac{k_f}{4} \left(T_c - \frac{T_c}{4} \right) \exp \left\{ -4 \left(1 - \frac{T_c}{T_c} \right) \right\} + \frac{k_f T_c}{16} \exp \{-4\} - T \left\{ \frac{k_f}{4} \left[\exp \left\{ -4 \left(1 - \frac{T_c}{T_c} \right) \right\} \right] - \exp \{-4\} \right\} \\
&\quad + \frac{k_p}{8p} \left(T_c + \frac{T_c}{8p} - T \right) \\
&= \frac{3k_f T_c}{16} + \frac{k_f T_c}{16} \exp \{-4\} - \frac{k_f T}{4} + \frac{k_f T}{4} \exp \{-4\} + \frac{k_p}{8p} \left(T_c + \frac{T_c}{8p} - T \right) \\
&= \frac{3k_f T_c}{16} + \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp \{-4\} - \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T + \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p + 1)
\end{aligned} \tag{13}$$

となることを考慮すると、 $\Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T)$ は、

$$\begin{aligned}
\therefore {}^\circ G^{cfm}(T) + \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) &= {}^\circ G^{cpm}(T) + \Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T) \\
\Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T) &= \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) - \{ {}^\circ G^{cpm}(T) - {}^\circ G^{cfm}(T) \} \\
&= \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) - \left\{ \begin{aligned} &\frac{3k_f T_c}{16} + \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} \\ & - \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T + \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) \end{aligned} \right\} \\
&= \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) + \left\{ \begin{aligned} & - \frac{3k_f T_c}{16} - \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} \\ & + \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) \end{aligned} \right\}
\end{aligned} \tag{14}$$

と表されることがわかる。式(14)に式(7a,b)を代入することによって、

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T) &= \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) + \left\{ \begin{aligned} & - \frac{3k_f T_c}{16} - \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} \\ & + \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) \end{aligned} \right\} \\
&= -\frac{k_f T_c}{16} \exp\left\{-4 \left(1 - \frac{T}{T_c} \right)\right\} + \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} + \left\{ \begin{aligned} & - \frac{3k_f T_c}{16} - \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} \\ & + \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) \end{aligned} \right\} \\
&= -\frac{k_p T_c}{(8p)^2} (1+8p) + \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T - \frac{k_f T_c}{16} \left[3 + \exp\left\{-4 \left(1 - \frac{T}{T_c} \right)\right\} \right], \quad (T \leq T_c)
\end{aligned} \tag{15a}$$

$$\begin{aligned}
\Delta^\circ G^{cpm \rightarrow eqm}(T) &= \Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T) + \left\{ -\frac{3k_f T_c}{16} - \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} + \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) \right\} \\
&= \frac{3k_f T_c}{16} + \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} - \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T + \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} \exp\left\{ 8p \left(1 - \frac{T}{T_c} \right) \right\} \\
&\quad + \left\{ -\frac{3k_f T_c}{16} - \frac{k_f}{4} \left(T + \frac{T_c}{4} \right) \exp\{-4\} + \left(\frac{k_f}{4} + \frac{k_p}{8p} \right) T - \frac{k_p T_c}{(8p)^2} (8p+1) \right\} \\
&= -\frac{k_p T_c}{(8p)^2} \exp\left\{ 8p \left(1 - \frac{T}{T_c} \right) \right\}, \quad (T \geq T_c)
\end{aligned} \tag{15b}$$

を得る。例えば、Fe-Cr 合金の磁性に起因する過剰エネルギー - は、

$$\Delta G^{\alpha, cpm \rightarrow eqm} = -\frac{k_p^\alpha T_c^\alpha}{64} \exp\left[3\left(1 - \frac{T}{T_c^\alpha}\right)\right] \quad (T \geq T_c^\alpha)$$

$$\Delta G^{\alpha, cpm \rightarrow eqm} = -\frac{9k_p^\alpha T_c^\alpha}{64} + \frac{k_f^\alpha}{4} + \frac{k_p^\alpha}{8} T - \frac{k_f^\alpha T_c^\alpha}{16} \exp\left[4\left(1 - \frac{T}{T_c^\alpha}\right)\right] \quad (T \leq T_c^\alpha)$$

にて与えられている[Y-Y.Chuang, J-C. Lin, and A. Chang : CALPHAD, Vol.11(1987), 57.]。ここで、

$$k_f^\alpha = \frac{4(1 - f_s^\alpha)}{1 - e^{-4}} C^\alpha R \log(\beta^\alpha + 1), \quad k_p^\alpha = 8f_s^\alpha C^\alpha R \log(\beta^\alpha + 1)$$

であり、

$$T_c^\alpha = 1043c_1 - 310c_2 + [1207.3 - 321.2(c_2 - c_1)]c_1c_2, \quad (0.0 \leq c_2 \leq 0.858)$$

$$\beta^\alpha = 2.216c_1 - 0.4c_2 + 0.2525c_1c_2, \quad (0.0 \leq c_2 \leq 0.858)$$

$$T_c^\alpha = -1873.1c_1 + 310c_2, \quad (0.858 \leq c_2 \leq 1.0)$$

$$\beta^\alpha = -2.417c_1 + 0.4c_2, \quad (0.858 \leq c_2 \leq 1.0)$$

$$C^\alpha = 0.96c_1 + 1.0c_2, \quad (0.0 \leq c_2 \leq 1.0), \quad f_s^\alpha = 0.285$$

である。

3 . 各種変数の値

Fe, Ni, および Co における各種変数の値は、以下ようになる。

	Ni(fcc)	Co(fcc)	Fe(fcc)	Fe(bcc)
$T_c (K)$	631	1396	80	1043
k_f	6.84	19.46	13.9	27.17
k_p	3.15	8.96	6.4	21.27
p	2	2	2	1
$\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)$ (J/mol · K)	1.678	4.775	3.41	6.669
$\Delta^\circ S^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)$ (J/mol · K)	1.875	5.336	3.81	9.328
$\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)$ (J/mol)	814.0	5122	210	5344
$\Delta^\circ H^{cfm \rightarrow eqm}(\infty)$ (J/mol)	946.1	5953	244	8463
$\Delta^\circ G^{cfm \rightarrow eqm}(T_c)$ (J/mol)	-245	-1544	-63	-1612
f_H	0.1395	0.1395	0.1395	0.3685
f_S	0.105	0.105	0.105	0.285
β	0.606	1.75	0.57	2.216

また、cpm 状態における純 Fe(bcc)の結晶安定性について、

$${}^\circ G_{Fe}^{\alpha, cpm} - {}^\circ G_{Fe}^{\gamma, cpm} = 4690.7 - 52.2743T + 7.3476T \ln T - 0.0030282T^2 \quad (16)$$

$$, (500K < T < 1810K)$$

が成立する。