

斜方晶の弾性歪エネルギー - の理論式

by *T.Koyama*

1. 弾性理論の基本式および変数の定義

広義のフックの法則を式(1)にて定義する。

$$\sigma_{ij} = C_{ijkl} e_{kl} \tag{1}$$

弾性定数には、式(2)の関係が成立する。

$$C_{ijkl} = C_{jikl}, C_{ijkl} = C_{ijlk}, C_{ijkl} = C_{klij} \tag{2}$$

これより、独立な弾性定数に基づき、式(1)を書き下すと以下のようになる。

$$\begin{pmatrix} \sigma_{11} \\ \sigma_{22} \\ \sigma_{33} \\ \sigma_{23} \\ \sigma_{31} \\ \sigma_{12} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} C_{1111} & C_{1122} & C_{1133} & C_{1123} & C_{1131} & C_{1112} \\ * & C_{2222} & C_{2233} & C_{2223} & C_{2231} & C_{2212} \\ * & * & C_{3333} & C_{3323} & C_{3331} & C_{3312} \\ * & * & * & C_{2323} & C_{2331} & C_{2312} \\ * & * & * & * & C_{3131} & C_{3112} \\ * & * & * & * & * & C_{1212} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_{11} \\ e_{22} \\ e_{33} \\ e_{23} \\ e_{31} \\ e_{12} \end{pmatrix} \tag{3}$$

なお * はマトリックスの対称要素を表す。したがって、独立な弾性定数は、最大 21 個である。次に結晶の対称性による独立な弾性定数の決定方法について考察する。
拘束歪を次式にて定義する。

$$e_{kl}^c = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_k}{\partial x_l} + \frac{\partial u_l}{\partial x_k} \right) \tag{4}$$

ここで、 u_i は変位場を表す。

また、物体の正味の变形に伴う力学的エネルギー - は次式にて与えられる。(なお、これは通常、相分解にて発生する弾性歪エネルギー - ではなく、実質的に拘束歪分だけ弾性変形した場合の力学的エネルギー - であるので注意が必要である。)

$$E_{str} = \frac{1}{2} C_{ijkl} e_{ij}^c e_{kl}^c \tag{5}$$

独立な弾性定数は、21 個であるので、弾性定数で式(5)を整理すると、右辺には 21 項現れることになる。しかし、実際の合金の相分解において、基本単位胞が斜方晶よりも複雑になることは希であるので、ここでは、斜方晶の弾性定数を持ちいて、式(5)を書き下す。まず、斜方晶の弾性定数は次式にて与えられる。

$$\begin{pmatrix} \sigma_{11} \\ \sigma_{22} \\ \sigma_{33} \\ \sigma_{23} \\ \sigma_{31} \\ \sigma_{12} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} C_{1111} & C_{1122} & C_{1133} & 0 & 0 & 0 \\ * & C_{2222} & C_{2233} & 0 & 0 & 0 \\ * & * & C_{3333} & 0 & 0 & 0 \\ * & * & * & C_{2323} & 0 & 0 \\ * & * & * & * & C_{3131} & 0 \\ * & * & * & * & * & C_{1212} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e_{11} \\ e_{22} \\ e_{33} \\ e_{23} \\ e_{31} \\ e_{12} \end{pmatrix} \tag{6}$$

これより、斜方晶における変形にともなう力学的エネルギー - は、式(7)にて与えられる。

$$\begin{aligned}
 E_{str} &= \frac{1}{2} C_{ijkl} e_{ij}^c e_{kl}^c \\
 &= \frac{1}{2} (C_{1111} e_{11}^c e_{11}^c + C_{1122} e_{11}^c e_{22}^c + C_{1133} e_{11}^c e_{33}^c + C_{2211} e_{22}^c e_{11}^c + C_{2222} e_{22}^c e_{22}^c + C_{2233} e_{22}^c e_{33}^c \\
 &\quad + C_{3311} e_{33}^c e_{11}^c + C_{3322} e_{33}^c e_{22}^c + C_{3333} e_{33}^c e_{33}^c + C_{1212} e_{12}^c e_{12}^c + C_{2121} e_{21}^c e_{21}^c + C_{1221} e_{12}^c e_{21}^c + C_{2112} e_{21}^c e_{12}^c \\
 &\quad + C_{1313} e_{13}^c e_{13}^c + C_{3131} e_{31}^c e_{31}^c + C_{1331} e_{13}^c e_{31}^c + C_{3113} e_{31}^c e_{13}^c \\
 &\quad + C_{2323} e_{23}^c e_{23}^c + C_{3232} e_{32}^c e_{32}^c + C_{2332} e_{23}^c e_{32}^c + C_{3223} e_{32}^c e_{23}^c) \\
 &= \frac{1}{2} C_{1111} e_{11}^c{}^2 + \frac{1}{2} C_{2222} e_{22}^c{}^2 + \frac{1}{2} C_{3333} e_{33}^c{}^2 + C_{1122} e_{11}^c e_{22}^c + C_{2233} e_{22}^c e_{33}^c + C_{3311} e_{33}^c e_{11}^c \\
 &\quad + 2C_{1212} e_{12}^c{}^2 + 2C_{2323} e_{23}^c{}^2 + 2C_{3131} e_{31}^c{}^2
 \end{aligned} \tag{7}$$

式(6)は簡易表記で、式(8)にて表されるので、

$$\begin{array}{c}
 \left. \begin{array}{l} \sigma_{11} \\ \sigma_{22} \\ \sigma_{33} \\ \sigma_{23} \\ \sigma_{31} \\ \sigma_{12} \end{array} \right\} = \begin{array}{cccccc} C_{11} & C_{12} & C_{13} & 0 & 0 & 0 \\ * & C_{22} & C_{23} & 0 & 0 & 0 \\ * & * & C_{33} & 0 & 0 & 0 \\ * & * & * & C_{44} & 0 & 0 \\ * & * & * & * & C_{55} & 0 \\ * & * & * & * & * & C_{66} \end{array} \left. \begin{array}{l} e_{11} \\ e_{22} \\ e_{33} \\ e_{23} \\ e_{31} \\ e_{12} \end{array} \right\}
 \end{array} \tag{8}$$

式(7)は最終的に式(9)にて与えられる。

$$\begin{aligned}
 E_{str} &= \frac{1}{2} C_{11} e_{11}^c{}^2 + \frac{1}{2} C_{22} e_{22}^c{}^2 + \frac{1}{2} C_{33} e_{33}^c{}^2 + C_{12} e_{11}^c e_{22}^c + C_{23} e_{22}^c e_{33}^c + C_{13} e_{33}^c e_{11}^c \\
 &\quad + 2C_{44} e_{23}^c{}^2 + 2C_{55} e_{31}^c{}^2 + 2C_{66} e_{12}^c{}^2
 \end{aligned} \tag{9}$$

2. 濃度場と拘束歪場による弾性歪エネルギー - の展開

濃度 c と拘束歪 e_{ij}^c を order parameter とし、 E_{str} を改めてこれらの変数にて展開する。

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & g(c) + \alpha_{11}(c - c_0)e_{11}^c + \alpha_{22}(c - c_0)e_{22}^c + \alpha_{33}(c - c_0)e_{33}^c \\
 & + \frac{1}{2}C_{11}e_{11}^{c^2} + \frac{1}{2}C_{22}e_{22}^{c^2} + \frac{1}{2}C_{33}e_{33}^{c^2} + C_{12}e_{11}^ce_{22}^c + C_{23}e_{22}^ce_{33}^c + C_{13}e_{33}^ce_{11}^c \\
 & + 2C_{44}e_{23}^{c^2} + 2C_{55}e_{31}^{c^2} + 2C_{66}e_{12}^{c^2}
 \end{aligned} \tag{1}$$

ここで $g(c)$ は鏡像応力に起因する歪エネルギー - である。また右辺第 2 項は濃度 c と拘束歪 e_{ij}^c の干渉項で、 α_{ii} はカップリング定数である。

さて、カップリング定数 α_{ii} を求めるために、完全緩和における歪場を想定する。すなわち、 δ_{ij} をディラックのデルタ関数として、 $e_{ij}^c = \varepsilon_{ij}\delta_{ij}$ にて与えられる。これを式(1)に代入する。

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & g(c) + \alpha_{11}(c - c_0)\varepsilon_{11} + \alpha_{22}(c - c_0)\varepsilon_{22} + \alpha_{33}(c - c_0)\varepsilon_{33} \\
 & + \frac{1}{2}C_{11}\varepsilon_{11}^2 + \frac{1}{2}C_{22}\varepsilon_{22}^2 + \frac{1}{2}C_{33}\varepsilon_{33}^2 + C_{12}\varepsilon_{11}\varepsilon_{22} + C_{23}\varepsilon_{22}\varepsilon_{33} + C_{13}\varepsilon_{11}\varepsilon_{33}
 \end{aligned} \tag{2}$$

ここで、歪場 $e_{ij}^c = \varepsilon_{ij}\delta_{ij}$ に対して E_{str} は瞬間的に極小値を取っていると仮定できるので（拡散の緩和時間に対して歪伝播の緩和時間は非常に短いと仮定できる。）、

$\frac{\partial E_{str}}{\partial \varepsilon_{11}} = 0$, $\frac{\partial E_{str}}{\partial \varepsilon_{22}} = 0$, $\frac{\partial E_{str}}{\partial \varepsilon_{33}} = 0$ が成立する。したがって、

$$\begin{aligned}
 \frac{\partial E_{str}}{\partial \varepsilon_{11}} = \alpha_{11}(c - c_0) + (C_{11}\varepsilon_{11} + C_{12}\varepsilon_{22} + C_{13}\varepsilon_{33}) = 0 \quad , \quad \alpha_{11} = -\frac{C_{11}\varepsilon_{11} + C_{12}\varepsilon_{22} + C_{13}\varepsilon_{33}}{c - c_0} \\
 \frac{\partial E_{str}}{\partial \varepsilon_{22}} = \alpha_{22}(c - c_0) + (C_{22}\varepsilon_{22} + C_{12}\varepsilon_{11} + C_{23}\varepsilon_{33}) = 0 \quad , \quad \alpha_{22} = -\frac{C_{22}\varepsilon_{22} + C_{12}\varepsilon_{11} + C_{23}\varepsilon_{33}}{c - c_0} \\
 \frac{\partial E_{str}}{\partial \varepsilon_{33}} = \alpha_{33}(c - c_0) + (C_{33}\varepsilon_{33} + C_{23}\varepsilon_{22} + C_{13}\varepsilon_{11}) = 0 \quad , \quad \alpha_{33} = -\frac{C_{33}\varepsilon_{33} + C_{23}\varepsilon_{22} + C_{13}\varepsilon_{11}}{c - c_0}
 \end{aligned} \tag{3}$$

さらに固有歪 ε_{ij} は格子ミスマッチ η_{ij} を用いて $\varepsilon_{ij} = \eta_{ij}(c - c_0)$ と表わすことが出来る。（固溶体の格子定数は Vegard 則に従うとした。）したがって、 α は最終的に次式にて与えられる。

$$\begin{aligned}
 \alpha_{11} = & -(C_{11}\eta_{11} + C_{12}\eta_{22} + C_{13}\eta_{33}) \\
 \alpha_{22} = & -(C_{22}\eta_{22} + C_{12}\eta_{11} + C_{23}\eta_{33}) \\
 \alpha_{33} = & -(C_{33}\eta_{33} + C_{23}\eta_{22} + C_{13}\eta_{11})
 \end{aligned} \tag{4}$$

さて、この α_{ii} 、および $\varepsilon_{ij} = \eta_{ij}(c - c_0)$ を式(2)に代入する。

$$\begin{aligned}
E_{str} &= g(c) - (C_{11}\eta_{11} + C_{12}\eta_{22} + C_{13}\eta_{33})\eta_{11}(c - c_0)^2 \\
&\quad - (C_{22}\eta_{22} + C_{12}\eta_{11} + C_{23}\eta_{33})\eta_{22}(c - c_0)^2 \\
&\quad - (C_{33}\eta_{33} + C_{23}\eta_{22} + C_{13}\eta_{11})\eta_{33}(c - c_0)^2 \\
&\quad + \left[\frac{1}{2}C_{11}\eta_{11}^2 + \frac{1}{2}C_{22}\eta_{22}^2 + \frac{1}{2}C_{33}\eta_{33}^2 + C_{12}\eta_{11}\eta_{22} + C_{23}\eta_{22}\eta_{33} + C_{13}\eta_{11}\eta_{33} \right] (c - c_0)^2 \\
&= g(c) \\
&\quad - (C_{11}\eta_{11} + C_{12}\eta_{22} + C_{13}\eta_{33})\eta_{11} \\
&\quad - (C_{22}\eta_{22} + C_{12}\eta_{11} + C_{23}\eta_{33})\eta_{22} \\
&\quad - (C_{33}\eta_{33} + C_{23}\eta_{22} + C_{13}\eta_{11})\eta_{33} \\
&\quad + \left[\frac{1}{2}C_{11}\eta_{11}^2 + \frac{1}{2}C_{22}\eta_{22}^2 + \frac{1}{2}C_{33}\eta_{33}^2 + C_{12}\eta_{11}\eta_{22} + C_{23}\eta_{22}\eta_{33} + C_{13}\eta_{11}\eta_{33} \right] (c - c_0)^2 \\
&= g(c) - \left[\frac{1}{2}C_{11}\eta_{11}^2 + \frac{1}{2}C_{22}\eta_{22}^2 + \frac{1}{2}C_{33}\eta_{33}^2 + C_{12}\eta_{11}\eta_{22} + C_{23}\eta_{22}\eta_{33} + C_{13}\eta_{11}\eta_{33} \right] (c - c_0)^2 \tag{5}
\end{aligned}$$

ところで、いま考えている歪場は完全緩和であるので、析出相に貯えられている弾性歪エネルギーは結局0にならなくてならない。したがって $g(c)$ は次式にて与えられる。

$$g(c) = \left[\frac{1}{2}C_{11}\eta_{11}^2 + \frac{1}{2}C_{22}\eta_{22}^2 + \frac{1}{2}C_{33}\eta_{33}^2 + C_{12}\eta_{11}\eta_{22} + C_{23}\eta_{22}\eta_{33} + C_{13}\eta_{11}\eta_{33} \right] (c - c_0)^2 \tag{6}$$

式(4),(6)を式(1)式に代入することによって最終的に弾性歪エネルギーは次式にて与えられる。

$$\begin{aligned}
E_{str} &= \frac{1}{2} \left[C_{11}\eta_{11}^2 + C_{22}\eta_{22}^2 + C_{33}\eta_{33}^2 + 2C_{12}\eta_{11}\eta_{22} + 2C_{23}\eta_{22}\eta_{33} + 2C_{13}\eta_{11}\eta_{33} \right] (c - c_0)^2 \\
&\quad - \left[C_{11}\eta_{11} + C_{12}\eta_{22} + C_{13}\eta_{33} \right] e_{11}^c + \left[C_{22}\eta_{22} + C_{12}\eta_{11} + C_{23}\eta_{33} \right] e_{22}^c + \left[C_{33}\eta_{33} + C_{23}\eta_{22} + C_{13}\eta_{11} \right] e_{33}^c \\
&\quad + \frac{1}{2}C_{11}e_{11}^{c^2} + \frac{1}{2}C_{22}e_{22}^{c^2} + \frac{1}{2}C_{33}e_{33}^{c^2} + C_{12}e_{11}^c e_{22}^c + C_{23}e_{22}^c e_{33}^c + C_{13}e_{33}^c e_{11}^c + 2C_{44}e_{23}^{c^2} + 2C_{55}e_{31}^{c^2} + 2C_{66}e_{12}^{c^2} \\
&\tag{7}
\end{aligned}$$

なお、式(7)を $ijkl$ を用いてまとめて書くと次式にて表現される。

$$E_{str} = \frac{1}{2} C_{ijkl} \eta_{ij} \eta_{kl} (c - c_0)^2 - C_{ijkl} e_{ij}^c \eta_{kl} (c - c_0) + \frac{1}{2} C_{ijkl} e_{ij}^c e_{kl}^c \tag{8}$$

3 . 立方晶、正方晶、六方晶における弾性歪エネルギー - 式
 斜方晶の弾性歪エネルギー - 式は次式にて与えられる。

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & \frac{1}{2} \mathbb{M} C_{11} \eta_{11}^2 + C_{22} \eta_{22}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11} \eta_{22} + 2C_{23} \eta_{22} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \left[(c - c_0)^2 \right. \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{22} + C_{13} \eta_{33}) e_{11}^c + (C_{22} \eta_{22} + C_{12} \eta_{11} + C_{23} \eta_{33}) e_{22}^c + (C_{33} \eta_{33} + C_{23} \eta_{22} + C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \left. \right] (c - c_0) \quad (1) \\
 & + \frac{1}{2} C_{11} e_{11}^{c^2} + \frac{1}{2} C_{22} e_{22}^{c^2} + \frac{1}{2} C_{33} e_{33}^{c^2} + C_{12} e_{11}^c e_{22}^c + C_{23} e_{22}^c e_{33}^c + C_{13} e_{33}^c e_{11}^c + 2C_{44} e_{23}^{c^2} + 2C_{55} e_{31}^{c^2} + 2C_{66} e_{12}^{c^2}
 \end{aligned}$$

これより、立方晶、正方晶、および六方晶の弾性歪エネルギー - 式は弾性定数の対称性からそれぞれ以下のように与えられる。

・立方晶および $\eta_{11} = \eta_{22} = \eta_{33} = \eta_0$ の場合

$C_{11} = C_{22} = C_{33}$, $C_{12} = C_{23} = C_{13}$, $C_{44} = C_{55} = C_{66}$ であるから、

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & \frac{3}{2} (C_{11} + 2C_{12}) \eta_0^2 (c - c_0)^2 - (C_{11} + 2C_{12}) (e_{11}^c + e_{22}^c + e_{33}^c) \eta_0 (c - c_0) \quad (2) \\
 & + \frac{1}{2} C_{11} (e_{11}^{c^2} + e_{22}^{c^2} + e_{33}^{c^2}) + C_{12} (e_{11}^c e_{22}^c + e_{22}^c e_{33}^c + e_{33}^c e_{11}^c) + 2C_{44} (e_{23}^{c^2} + e_{31}^{c^2} + e_{12}^{c^2})
 \end{aligned}$$

・正方晶および $\eta_{11} = \eta_{22}$ の場合

$C_{11} = C_{22}$, $C_{13} = C_{23}$, $C_{44} = C_{55}$ であるから、

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & \frac{1}{2} \mathbb{M} C_{11} \eta_{11}^2 + C_{11} \eta_{11}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11} \eta_{11} + 2C_{13} \eta_{11} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \left[(c - c_0)^2 \right. \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{11} + C_{13} \eta_{33}) e_{11}^c + (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{11} + C_{13} \eta_{33}) e_{22}^c + (C_{33} \eta_{33} + C_{13} \eta_{11} + C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \left. \right] (c - c_0) \\
 & + \frac{1}{2} C_{11} e_{11}^{c^2} + \frac{1}{2} C_{11} e_{22}^{c^2} + \frac{1}{2} C_{33} e_{33}^{c^2} + C_{12} e_{11}^c e_{22}^c + C_{13} e_{22}^c e_{33}^c + C_{13} e_{33}^c e_{11}^c + 2C_{44} e_{23}^{c^2} + 2C_{44} e_{31}^{c^2} + 2C_{66} e_{12}^{c^2} \\
 = & \frac{1}{2} \mathbb{M} 2C_{11} \eta_{11}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11}^2 + 4C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \left[(c - c_0)^2 \right. \\
 & - \mathbb{M} 2(C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{11} + C_{13} \eta_{33}) e_{11}^c + (C_{33} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \left. \right] (c - c_0) \\
 & + \frac{1}{2} C_{11} (e_{11}^{c^2} + e_{22}^{c^2}) + \frac{1}{2} C_{33} e_{33}^{c^2} + C_{12} e_{11}^c e_{22}^c + C_{13} (e_{22}^c e_{33}^c + e_{33}^c e_{11}^c) + 2C_{44} (e_{23}^{c^2} + e_{31}^{c^2}) + 2C_{66} e_{12}^{c^2} \quad (3)
 \end{aligned}$$

・六方晶および $\eta_{11} = \eta_{22}$ の場合

$C_{11} = C_{22}$, $C_{13} = C_{23}$, $C_{44} = C_{55}$, $C_{66} = (C_{11} - C_{12}) / 2$ であるから、

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & \frac{1}{2} \mathbb{M} 2C_{11} \eta_{11}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11}^2 + 4C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \left[(c - c_0)^2 \right. \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{11} + C_{13} \eta_{33}) (e_{11}^c + e_{22}^c) + (C_{33} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \left. \right] (c - c_0) \quad (4) \\
 & + \frac{1}{2} C_{11} (e_{11}^{c^2} + e_{22}^{c^2}) + \frac{1}{2} C_{33} e_{33}^{c^2} + C_{12} e_{11}^c e_{22}^c + C_{13} (e_{22}^c e_{33}^c + e_{33}^c e_{11}^c) \\
 & + 2C_{44} (e_{23}^{c^2} + e_{31}^{c^2}) + (C_{11} - C_{12}) e_{12}^{c^2}
 \end{aligned}$$

4 . 弾性ポテンシャルの理論式

定式化を簡単にするために、弾性率は定数とする。まず弾性歪エネルギー - は次式の斜方晶の弾性歪エネルギー - 式を用いる。

$$\begin{aligned}
 E_{str} = & \frac{1}{2} \mathbb{M} C_{11} \eta_{11}^2 + C_{22} \eta_{22}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11} \eta_{22} + 2C_{23} \eta_{22} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \lceil (c - c_0)^2 \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{22} + C_{13} \eta_{33}) e_{11}^c + (C_{22} \eta_{22} + C_{12} \eta_{11} + C_{23} \eta_{33}) e_{22}^c + (C_{33} \eta_{33} + C_{23} \eta_{22} + C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \lceil (c - c_0) \\
 & + \frac{1}{2} C_{11} e_{11}^{c^2} + \frac{1}{2} C_{22} e_{22}^{c^2} + \frac{1}{2} C_{33} e_{33}^{c^2} + C_{12} e_{11}^c e_{22}^c + C_{23} e_{22}^c e_{33}^c + C_{13} e_{33}^c e_{11}^c + 2C_{44} e_{23}^{c^2} + 2C_{55} e_{31}^{c^2} + 2C_{66} e_{12}^{c^2}
 \end{aligned}
 \tag{1}$$

式(1)を組成 c で微分する。

$$\begin{aligned}
 \mu_{str} = & \mathbb{M} C_{11} \eta_{11}^2 + C_{22} \eta_{22}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11} \eta_{22} + 2C_{23} \eta_{22} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \lceil (c - c_0) \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{22} + C_{13} \eta_{33}) e_{11}^c + (C_{22} \eta_{22} + C_{12} \eta_{11} + C_{23} \eta_{33}) e_{22}^c + (C_{33} \eta_{33} + C_{23} \eta_{22} + C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \lceil
 \end{aligned}
 \tag{2}$$

なお正方晶および六方晶($\eta_{11} = \eta_{22}$)では

$$\begin{aligned}
 \mu_{str} = & \mathbb{M} 2C_{11} \eta_{11}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 2C_{12} \eta_{11}^2 + 4C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \lceil (c - c_0) \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{11} + C_{13} \eta_{33}) (e_{11}^c + e_{22}^c) + (C_{33} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \lceil \\
 = & \mathbb{M} 2(C_{11} + C_{12}) \eta_{11}^2 + C_{33} \eta_{33}^2 + 4C_{13} \eta_{11} \eta_{33} \lceil (c - c_0) \\
 & - \mathbb{M} (C_{11} \eta_{11} + C_{12} \eta_{11} + C_{13} \eta_{33}) (e_{11}^c + e_{22}^c) + (C_{33} \eta_{33} + 2C_{13} \eta_{11}) e_{33}^c \lceil
 \end{aligned}
 \tag{3}$$

となる。

5 . 2次元計算の場合

正方晶および六方晶($\eta_{11} = \eta_{22}$, $\eta_{33} = 0$)では

$$\begin{aligned}\mu_{str} &= \mathbb{M}C_{11}\eta_{11}^2 + C_{11}\eta_{11}^2 + 2C_{12}\eta_{11}^2 \left[(c - c_0) - \mathbb{M}(C_{11}\eta_{11} + C_{12}\eta_{11})e_{11}^c + (C_{11}\eta_{11} + C_{12}\eta_{11})e_{22}^c \right] \\ &= 2(C_{11} + C_{12})\eta_{11}^2(c - c_0) - (C_{11} + C_{12})\eta_{11}(e_{11}^c + e_{22}^c)\end{aligned}\quad (1)$$

正方晶および六方晶($\eta_{22} = 0$)では

$$\mu_{str} = \mathbb{M}C_{11}\eta_{11}^2 + C_{33}\eta_{33}^2 + 2C_{13}\eta_{11}\eta_{33} \left[(c - c_0) - \mathbb{M}(C_{11}\eta_{11} + C_{13}\eta_{33})e_{11}^c + (C_{33}\eta_{33} + C_{13}\eta_{11})e_{33}^c \right] \quad (2)$$