

非線型振動の摺動論

堀 源一郎 東大・理 天文学教室

1. 正準変換を利用した一般摺動論¹⁾ は非正準系にも適用できるよう一般化されたが²⁾ それをさらに改良した摺動論に基づいて Duffing の問題を論ずる。Duffing の微分方程式

$$\ddot{x} + x + \alpha x^3 + \gamma \dot{x} = \beta \cos \omega t, \quad (\omega \neq 1) \quad (1)$$

は、 x, \dot{x}, t をそれぞれ z_1, z_2, z_3 で表わすと

$$\begin{aligned} \dot{z}_j &= Z_j^{(0)}(z) + Z_j^{(1)}(z), \quad (j=1, 2) \\ \dot{z}_3 &= 1, \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (2)$$

ここで

$$Z_1^{(0)}(z) = z_2, \quad Z_2^{(0)}(z) = -z_1, \quad Z_1^{(1)}(z) = 0, \quad Z_2^{(1)}(z) = -\alpha z_1^3 - \gamma z_2 + \beta \cos \omega z_3, \quad (3)$$

と書かれろ。 α, β, γ は 1 次の微小量である。 $\omega \approx 1$ のレゾナンスは後に論じ、まず $\omega \neq 1$ とする。

2. 変換 $z_1, z_2, z_3 \rightarrow \zeta_1, \zeta_2, \zeta_3$

$$\begin{aligned} z_j &= \zeta_j + T_j^{(0)}(\zeta) + T_j^{(1)}(\zeta) + \dots, \quad (j=1, 2) \\ z_3 &= \zeta_3 \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (4)$$

とし、新変数 ζ によって (2) が

$$\begin{aligned} \dot{\zeta}_j &= Z_j^{*(0)}(\zeta) + Z_j^{*(1)}(\zeta) + Z_j^{*(2)}(\zeta) + \dots, \quad (j=1, 2) \\ \dot{\zeta}_3 &= 1 \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (5)$$

と書き換えられたとしよう。 $T_j^{(1)}, T_j^{(2)}, \dots$ を適当に選んで
(5) を解ける形に使ってゆく。以後諸関数の引数は省略なので
明記しない。

3. 0次の $Z_1^{*(0)}, Z_2^{*(0)}$ は次によつて求められる：

$$Z_1^{*(0)} = Z_1^{(0)} = \zeta_2, \quad Z_2^{*(0)} = Z_2^{(0)} = -\zeta_1. \quad (6)$$

4. 1次以降に進む前に次の補助方程式によつてパラメータを導入する：

$$\left. \begin{aligned} \frac{d\zeta_j}{dt} &= Z_j^{*(0)}, \quad (j=1, 2) \\ \frac{d\zeta_3}{dt} &= 1. \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

その一般解は、 $c > 0, c'$ さてに關して定数として、

$$\zeta_1 = c \cos \tau, \quad \zeta_2 = -c \sin \tau, \quad \zeta_3 = \tau + c' \quad (8)$$

と与えられる。ただしでは附加定数 c'' を含むと考える。

5. 二つと三つの諸量 $T_1^{(0)}, T_2^{(0)}, Z_1^{*(0)}, Z_2^{*(0)}$ は一般論によつて次の4式をえたすように求められる：

$$\left. \begin{aligned} -\frac{dT_1^{(0)}}{d\tau} + T_2^{(0)} &= Z_1^{*(0)} \\ -\frac{dT_2^{(0)}}{d\tau} - T_1^{(0)} + Z_2^{(0)} &= Z_2^{*(0)} \end{aligned} \right\} \quad (9)$$

$$\frac{dZ_1^{*(0)}}{d\tau} = Z_2^{*(0)}, \quad \frac{dZ_2^{*(0)}}{d\tau} = -Z_1^{*(0)} \quad (10)$$

ここで (10) は $Z_1^{*(0)}$, $Z_2^{*(0)}$ が ζ_1, ζ_2 の線型結合であることを示す。これは Averaging Principle (平均原理) の帰結である。実際 (9) の式 1 を τ で微分して式 2 と (10) を使之ば

$$\frac{d^2 T_1^{(0)}}{d\tau^2} + T_1^{(0)} = Z_2^{(0)} - 2Z_2^{*(0)} \quad (11)$$

を得る。ここで (3) の式 4 から

$$Z_2^{(0)} = -\alpha \zeta_1^3 - \gamma \zeta_2 + \beta \cos \omega \zeta_3 \quad (12)$$

である。(8) によって $Z_2^{(0)}$ を τ で表わしたとき, $\cos \tau, \sin \tau$ の項を集めてそれを $\langle Z_2^{(0)} \rangle$ と記せば, (10) によって

$$Z_2^{*(0)} = \frac{1}{2} \langle Z_2^{(0)} \rangle = -\frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_1 - \frac{\gamma}{2} \zeta_2 \quad (13)$$

と述べたことにがるが、この選択が平均原理に適っていふ。このとき (11) は

$$\frac{d^2 T_1^{(0)}}{d\tau^2} + T_1^{(0)} = Z_2^{(0)} - \langle Z_2^{(0)} \rangle \quad (14)$$

となり、今や安心して積分できて

$$T_1^{(0)} = \frac{\alpha}{32} (\zeta_1^3 - 3\zeta_1 \zeta_2^2) + \frac{\beta}{1-w^2} \cos \omega \zeta_3 \quad (15)$$

を得る。この後の具体的計算には, $\zeta_1^n \zeta_2^m$ ($n, m = 0, 1, 2, \dots$) に対して $\langle \zeta_1^n \zeta_2^m \rangle$ の値と

$$\frac{d^2 X}{d\tau^2} + X = \zeta_1^n \zeta_2^m - \langle \zeta_1^n \zeta_2^m \rangle$$

をえたす X の値とを一度求めておけば何度でも利用できる。²⁾

$T_1^{(0)}$ と $Z_2^{*(0)}$ とが求めれば、(9), (10) から $T_2^{(0)}$, $Z_1^{*(0)}$ も求まつて

$$T_2^{(1)} = \frac{3\alpha}{32} (7\zeta_1^2\zeta_2 + 3\zeta_2^3) - \frac{\gamma}{2}\zeta_1 - \frac{\beta\omega}{1-w^2} \sin\omega\zeta_3, \quad (16)$$

$$Z_1^{*(1)} = \frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_2 - \frac{\gamma}{2} \zeta_1. \quad (17)$$

と + 3.

6. 2 次の諸量 $T_2^{(2)}$, $T_2^{(2)}$, $Z_1^{*(2)}$, $Z_2^{*(2)}$ は次の諸式をえたすよう
に求められる:

$$\left. \begin{aligned} & -\frac{d T_1^{(2)}}{d \tau} + T_2^{(2)} + \bar{\Psi}_1^{(2)} = Z_1^{*(2)}, \\ & -\frac{d T_2^{(2)}}{d \tau} - T_1^{(2)} + \bar{\Psi}_2^{(2)} = Z_2^{*(2)} \end{aligned} \right\} \quad (18)$$

$$\frac{d Z_1^{*(2)}}{d \tau} = Z_2^{*(1)}, \quad \frac{d Z_2^{*(2)}}{d \tau} = -Z_1^{*(1)}, \quad (19)$$

ここに $\bar{\Psi}_1^{(2)}$, $\bar{\Psi}_2^{(2)}$ は 1 次の諸量から計算されるもので

$$\left. \begin{aligned} \bar{\Psi}_1^{(2)} &= - \sum_{j=1}^2 Z_j^{*(1)} \cdot \frac{\partial T_1^{(1)}}{\partial \zeta_j} \\ \bar{\Psi}_2^{(2)} &= \sum_{j=1}^2 \left(\frac{\partial Z_2^{(1)}}{\partial \zeta_j} \cdot T_j^{(1)} - Z_j^{*(1)} \frac{\partial T_2^{(1)}}{\partial \zeta_j} \right) \end{aligned} \right\} \quad (20)$$

と与えられる。具体的には

$$\left. \begin{aligned} \bar{\Psi}_1^{(2)} &= \frac{9\alpha^2}{256} c^2 (-3\zeta_1^2\zeta_2 + \zeta_2^3) + \frac{3\alpha\gamma}{64} (\zeta_1^3 - 3\zeta_1\zeta_2^2), \\ \bar{\Psi}_2^{(2)} &= \frac{3\alpha^2}{256} (-8\zeta_1^5 + 9\zeta_1^3\zeta_2^2 - 15\zeta_1\zeta_2^4) + \frac{3\alpha\gamma}{64} (4\zeta_1^2\zeta_2 + 7\zeta_2^3) \\ &+ \frac{\gamma^2}{4} \zeta_1 - \frac{3\alpha\beta}{1-w^2} \zeta_1^2 \cos\omega\zeta_3 + \frac{\beta\gamma\omega}{1-w^2} \sin\omega\zeta_3 \end{aligned} \right\} \quad (21)$$

である。

(19) は (10) と同じ形で平均原理の要請であるから、2
次の諸量は 1 次の場合と同様の過程で決められる。つまり

ます (13) に対応して

$$Z_2^{*(2)} = \frac{1}{2} \left\langle \dot{\Phi}_2^{(2)} + \frac{d\Phi_1^{(2)}}{dt} \right\rangle = -\frac{69\alpha^2}{2048} c^4 \zeta_1 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^2 \zeta_2 + \frac{\gamma^2}{8} \zeta_1, \quad (22)$$

が得る(1), 次へ

$$\begin{aligned} T_1^{(2)} &= \frac{3\alpha^2}{24576} (-97\zeta_1^5 + 130\zeta_1^3\zeta_2^2 + 103\zeta_1\zeta_2^4) + \frac{3\alpha\gamma}{2048} (-35\zeta_1^2\zeta_2 \\ &+ 9\zeta_2^3) - \frac{3\alpha\beta}{4(1-\omega^2)} \left[\frac{2c^2}{1-\omega^2} \cos \omega \zeta_3 - \frac{2(3+\omega^2)}{9-10\omega^2+\omega^4} (\zeta_1^2-\zeta_2^2) \cos \omega \zeta_3 \right. \\ &\left. + \frac{16\omega}{9-10\omega^2+\omega^4} \zeta_1\zeta_2 \sin \omega \zeta_3 \right] + \frac{\beta\gamma\omega}{(1-\omega^2)^2} \sin \omega \zeta_3, \end{aligned} \quad (23)$$

$$Z_1^{*(2)} = \frac{69\alpha^2}{2048} c^4 \zeta_2 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^2 \zeta_1 - \frac{\gamma^2}{8} \zeta_2 \quad (24)$$

を得る ($T_2^{(2)}$ は省略).

7. 新運動方程式 (5) は

$$\begin{aligned} \dot{\zeta}_1 &= \zeta_2 + \frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_2 - \frac{\gamma}{2} \zeta_1 + \left(\frac{69\alpha^2}{2048} c^4 - \frac{\gamma}{8} \right) \zeta_2 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^2 \zeta_1, \\ \dot{\zeta}_2 &= -\zeta_1 - \frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_1 - \frac{\gamma}{2} \zeta_2 - \left(\frac{69\alpha^2}{2048} c^4 - \frac{\gamma}{8} \right) \zeta_1 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^2 \zeta_2, \\ \dot{\zeta}_3 &= 1, \end{aligned} \quad (25)$$

となり、ここで

$$c^2 = \zeta_1^2 + \zeta_2^2 \quad (26)$$

である. (25) は预期の通り積分できる形となつていい. 実際, (25) の第 1, 2 式から

$$\frac{dc^2}{dt} = -\gamma c^2 + \frac{75\alpha\gamma}{256} c^4 \quad (27)$$

および

$$\frac{d}{dt} \tan^{-1} (\zeta_1/\zeta_2) = \frac{d\tau}{dt} = 1 + \frac{3\alpha}{8} c^2 + \frac{69\alpha^2}{2048} c^4 - \frac{\gamma^2}{8} \quad (28)$$

を得るが、これらの解は求積 (quadrature) に帰着される。

すなわち (27) を積分すれば

$$\left| \frac{75\alpha}{256} - \frac{1}{c^2} \right| = \left| \frac{75\alpha}{256} - \frac{1}{c_0^2} \right| e^{\gamma(t-t_0)} \quad (29)$$

となり、 c は t の既知関数となるので (28) より

$$\tau = \tau_0 + \int_{t_0}^t \left(1 + \frac{3\alpha}{8} c^2 + \frac{69\alpha^2}{2048} c^4 - \frac{\gamma^2}{8} \right) dt \quad (30)$$

とてが求められる。されば (8) から ζ_1, ζ_2 が t で表わされる（積分定数は c_0, τ_0 ）。

このとき $x (= \zeta_1)$ は、 $\zeta_3 = t$, (15), (23) から

$$\begin{aligned} x &= \zeta_1 + T_1^{(1)} + T_1^{(2)} \\ &= \zeta_1 + \frac{\alpha}{32} (\zeta_1^3 - 3\zeta_1\zeta_2^2) + \frac{\beta}{1-w^2} \cos \omega t \\ &\quad + \frac{3\alpha^2}{24576} (-97\zeta_1^5 + 130\zeta_1^3\zeta_2^2 + 103\zeta_1\zeta_2^4) + \frac{3\alpha\gamma}{2048} \times \\ &\quad \times (-35\zeta_1^2\zeta_2 + 9\zeta_2^3) - \frac{3\alpha\beta}{4(1-w^2)} \left[\frac{2c^2}{1-w^2} \cos \omega t \right. \\ &\quad \left. - \frac{2(3+w^2)}{9-10w^2+w^4} (\zeta_1^2 - \zeta_2^2) \cos \omega t + \frac{16\omega}{9-10w^2+w^4} \zeta_1\zeta_2 \sin \omega t \right] \\ &\quad + \frac{\beta\gamma w}{(1-w^2)^2} \sin \omega t \end{aligned} \quad (31)$$

と求められる。(31) は Duffing 方程式 (1) の一般解 (2 次までの) である。

8. (1) で $\gamma \dot{x}$ が抵抗を表わすなら $\gamma > 0$ で、このとき c_0 の大小にかかわらず (29) によって $t \nearrow \infty$ で $c \searrow 0$. ゆえに $\beta_1, \beta_2 \rightarrow 0$ で、(31) は最終的に

$$x = \frac{\beta}{1-\omega^2} \cos \omega t + \frac{\beta \gamma \omega}{(1-\omega^2)^2} \sin \omega t \quad (32)$$

と強制項のみにはる。 (32) は 2 次の近似で (1) を満足する特別解であり、いわゆる“最終運動”を示している。抵抗の効果は (32) 右辺第 2 項の存在として現れ、 x と強制振動との位相のずれをもたらすこととはよく知られている。

次に $\gamma < 0$ の場合（負の抵抗）、(29) より $t \nearrow \infty$ で何はともあれ

$$\left| \frac{75\alpha}{256} - \frac{1}{c^2} \right| \searrow 0 \quad (33)$$

である。ゆえに $\alpha < 0$ (バネが soft) とすると $c \nearrow \infty$ ということになる。自由振動の振幅がいくらでも大きくなることだから、高次の運動がより大きな効果をもつことになるので、2 次の理論で結論することなどできがない。また他方で $\alpha > 0$ (バネが hard) とすると (33) は

$$c \rightarrow (256/75\alpha)^{1/2} \quad (34)$$

を示すことになるが、 c はオーダー 0 の量と暗々埋め込めて論を進めてきたので、この場合も (34) を鵜呑みにするわけにはいかない。問題提起に留めておく。

9. 以下 $\omega \approx 1$ のレゾナンスを論ずる。 $Z_1^{*(0)}$, $Z_2^{*(0)}$ は先と同様に (6) で与えられる。次に 1 次に進むに、今や (12) の $\cos \omega \zeta_2$ は $\omega \approx 1$ のために ζ_1 , ζ_2 と同じく critical term となるので $Z_1^{*(0)}$, $Z_2^{*(0)}$ に取り込まなければならぬ。その際、 $\omega \approx 1$ たゞ $\omega = 1$ とは限りないので (10) を要請することはできない。したがつて (11) も使はず、もとに戻つて (9) から得られると

$$\frac{d^2 T_1^{(0)}}{d\tau^2} + T_1^{(0)} = Z_2^{(0)} - Z_2^{*(0)} - \frac{d Z_1^{*(0)}}{d\tau} \quad (35)$$

に基づいて考えると、平均原理から

$$Z_2^{*(0)} + \frac{d Z_1^{*(0)}}{d\tau} = \langle Z_2^{(0)} \rangle \quad (36)$$

が要請される。 (12) を考慮すると

$$\begin{aligned} Z_2^{*(0)} &= \frac{1}{2} \langle -\alpha \zeta_1^3 - \gamma \zeta_2 \rangle + \frac{\beta}{1+\omega} \cos \omega \zeta_3 \\ &= -\frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_1 - \frac{\gamma}{2} \zeta_2 + \frac{\beta}{1+\omega} \cos \omega \zeta_3, \end{aligned} \quad (37)$$

$$Z_1^{*(0)} = \frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_2 - \frac{\gamma}{2} \zeta_1 + \frac{\beta}{1+\omega} \sin \omega \zeta_3 \quad (38)$$

である。もし $\omega = 1$ なら (37) の右辺は $\frac{1}{2} \langle Z_2^{(0)} \rangle$ で (10) が満足されることに注意しよう。つまり (37), (38) は (10) の一般化となつていい。 (36) によつて (35) は安心して積分できて

$$T_1^{(0)} = \frac{\alpha}{32} (\zeta_1^3 - 3\zeta_1 \zeta_2^2) \quad (39)$$

また

$$T_2^{(0)} = \frac{3\alpha}{32} (7\zeta_1^2 \zeta_2 + 3\zeta_2^3) - \frac{\gamma}{2} \zeta_1 + \frac{\beta}{1+\omega} \sin \omega \zeta_3, \quad (40)$$

となる。

10. 2次に進むと、(18) τ" $\bar{\Psi}_1^{(2)}$, $\bar{\Psi}_2^{(2)}$ は

$$\begin{aligned}\bar{\Psi}_1^{(2)} &= \frac{9\alpha^2}{256} c^2 (-3\zeta_1^2\zeta_2 + \zeta_2^3) + \frac{3\alpha\gamma}{64} (\zeta_1^3 - 3\zeta_1\zeta_2^2) \\ &+ \frac{3\alpha\beta}{32(1+w)} [2\zeta_1\zeta_2 \cos w\zeta_3 - (\zeta_1^2 - \zeta_2^2) \sin w\zeta_3], \\ \bar{\Psi}_2^{(2)} &= \frac{3\alpha^2}{256} (-8\zeta_1^5 + 9\zeta_1^3\zeta_2^2 - 15\zeta_1\zeta_2^4) + \frac{3\alpha\gamma}{64} (4\zeta_1^2\zeta_2 + 7\zeta_2^3) \\ &+ \frac{\gamma^2}{4} \zeta_1 - \frac{27\alpha\beta}{32(1+w)} \zeta_2^2 \cos w\zeta_3 - \frac{\beta}{16(1+w)} (21\alpha\zeta_1\zeta_2 + 8\gamma) \sin w\zeta_3\end{aligned}\quad \left. \right\} \quad (41)$$

で与えられる。1次と同じ過程で

$$Z_2^{*(2)} + \frac{dZ_1^{*(2)}}{d\tau} = \langle \bar{\Psi}_2^{(2)} + \frac{d\bar{\Psi}_1^{(2)}}{d\tau} \rangle \quad (42)$$

から、途中の計算は省略するが、次の結果を得る ($T_2^{(2)}$ は省く):

$$\begin{aligned}Z_2^{*(2)} &= -\frac{69\alpha^2}{2048} c^4 \zeta_1 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^2 \zeta_2 + \frac{\gamma^2}{8} \zeta_1 + \frac{\beta}{1+w} \left[-\frac{\gamma}{2(1+w)} \sin w\zeta_3 \right. \\ &- \frac{27\alpha}{64(1+w)} c^2 \cos w\zeta_3 + \frac{69\alpha}{128(3-w)} \left\{ (\zeta_1^2 - \zeta_2^2) \cos w\zeta_3 \right. \\ &\left. \left. - 2\zeta_1\zeta_2 \sin w\zeta_3 \right\} \right],\end{aligned}\quad (43)$$

$$\begin{aligned}Z_1^{*(2)} &= \frac{69\alpha^2}{2048} c^4 \zeta_2 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^2 \zeta_1 - \frac{\gamma^2}{8} \zeta_2 + \frac{\beta}{1+w} \left[\frac{\gamma}{2(1+w)} \cos w\zeta_3 \right. \\ &- \frac{27\alpha}{64(1+w)} c^2 \sin w\zeta_3 + \frac{69\alpha}{128(3-w)} \left\{ -2\zeta_1\zeta_2 \cos w\zeta_3 \right. \\ &\left. \left. - (\zeta_1^2 - \zeta_2^2) \sin w\zeta_3 \right\} \right].\end{aligned}\quad (44)$$

$$\begin{aligned}T_1^{(2)} &= \frac{3\alpha^2}{24576} (-97\zeta_1^5 + 130\zeta_1^3\zeta_2^2 + 103\zeta_1\zeta_2^4) + \frac{3\alpha\gamma}{2048} (-35\zeta_1^2\zeta_2 + 9\zeta_2^3) \\ &+ \frac{3\alpha\beta}{128} \cdot \frac{13+4w}{(1+w)(3+4w+w^2)} [(\zeta_1^2 - \zeta_2^2) \cos w\zeta_3 + 2\zeta_1\zeta_2 \sin w\zeta_3].\end{aligned}\quad (45)$$

11. 新運動方程式は

$$\left. \begin{aligned} \dot{\zeta}_1 &= \zeta_2 + \frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_2 - \frac{\gamma}{2} \zeta_1 + \frac{\beta}{1+w} \sin \omega \zeta_3 + \zeta_1^{*(2)} \\ \dot{\zeta}_2 &= -\zeta_1 - \frac{3\alpha}{8} c^2 \zeta_1 - \frac{\gamma}{2} \zeta_2 + \frac{\beta}{1+w} \cos \omega \zeta_3 + \zeta_2^{*(2)} \\ \dot{\zeta}_3 &= 1 \end{aligned} \right\} \quad (46)$$

(書かれた) (8) を省みて ζ_1, ζ_2 の代りに c, τ を使えば

$$\begin{aligned} \dot{c} &= -\frac{\gamma}{2} c - \frac{\beta}{1+w} \sin(\tau - \omega \zeta_3) + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^3 \\ &+ \frac{\beta}{1+w} \left[\frac{\gamma}{2(1+w)} \cos(\tau - \omega \zeta_3) + \frac{3(77+5w)\alpha}{128(1+w)(3-w)} c^2 \sin(\tau - \omega \zeta_3) \right] \end{aligned} \quad (47)$$

$$\begin{aligned} \dot{\tau} &= 1 + \frac{3\alpha}{8} c^2 - \frac{\beta}{(1+w)c} \cos(\tau - \omega \zeta_3) + \frac{69\alpha^2}{2048} c^4 - \frac{\gamma^2}{8} + \frac{\beta}{1+w} \times \\ &\times \left[-\frac{\gamma}{2(1+w)c} \sin(\tau - \omega \zeta_3) + \frac{3(31-4w)\alpha}{128(1+w)(3-w)} c \cos(\tau - \omega \zeta_3) \right] \end{aligned} \quad (48)$$

となる。 τ と ζ_3 が今や $\tau - \omega \zeta_3$ の組合せでのみ現わる $\zeta_3 = \tau$ に注意しよう。を $= \tau$

$$\theta = \tau - \omega \zeta_3 = \tau - \omega t \quad (49)$$

と置き、2次の項では $w = 1$ と近似して

$$\dot{c} = -\frac{\gamma}{2} c - \frac{\beta}{1+w} \sin \theta + \frac{75\alpha\gamma}{512} c^3 + \frac{\beta\gamma}{8} \cos \theta + \frac{123\alpha\beta}{512} c^2 \sin \theta, \quad (50)$$

$$\begin{aligned} \dot{\theta} &= 1 - \omega + \frac{3\alpha}{8} c^2 - \frac{\beta}{(1+w)c} \cos \theta + \frac{69\alpha^2}{2048} c^4 - \frac{\gamma^2}{8} \\ &- \frac{\beta\gamma}{8c} \sin \theta - \frac{15\alpha\beta}{512} c \cos \theta. \end{aligned} \quad (51)$$

が得られる。非レゾナンスの場合と異なって (50), (51) を求積で解くことは難かしいが、原方程式 (1) が非自律系であつ

たのに対し (50), (51) は自律系であって 1 階遞減されていき.

12. (50), (51) の平衡解を

$$c = c_0, \quad \theta = \theta_0. \quad (52)$$

とすばり、これから (49) によって

$$\zeta_1 = c_0 \cos(\omega t + \theta_0), \quad \zeta_2 = -c_0 \sin(\omega t + \theta_0) \quad (53)$$

となり、したがって (39), (45) から、2 次項では $\omega = 1$ として、

$$\begin{aligned} x = \zeta_1 + \frac{\alpha}{32} (\zeta_1^3 - 3\zeta_1\zeta_2^2) + \frac{3\alpha^2}{24576} (-97\zeta_1^5 + 130\zeta_1^3\zeta_2^2 + 103\zeta_1\zeta_2^4) \\ + \frac{3\alpha\gamma}{2048} (-35\zeta_1^2\zeta_2 + 9\zeta_2^3) + \frac{51\alpha\beta}{2048} [(\zeta_1^2 - \zeta_2^2) \cos \omega t \\ + 2\zeta_1\zeta_2 \sin \omega t] \end{aligned} \quad (54)$$

が得られる。これは $2\pi/\omega$ を周期とする周期解であり、特別解である。

平衡解の条件は

$$\left. \begin{aligned} -\frac{\gamma}{2} c_0 - \frac{\beta}{1+\omega} \sin \theta_0 + \frac{75\alpha\gamma}{512} c_0^3 + \frac{\beta\gamma}{8} \cos \theta_0 + \frac{123\alpha\beta}{512} c_0^2 \sin \theta_0 &= 0, \\ 1 - \omega + \frac{3\alpha}{8} c_0^2 - \frac{\beta}{(1+\omega)c_0} \cos \theta_0 + \frac{69\alpha^2}{2048} c_0^4 - \frac{\gamma^2}{8} \\ - \frac{\beta\gamma}{8c_0} \sin \theta_0 - \frac{15\alpha\beta}{512} c_0 \cos \theta_0 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (55)$$

で与えられる。まず大勢を見るために 2 次項を省略すると

$$\frac{\gamma}{2} c_0 + \frac{\beta}{2} \sin \theta_0 = 0, \quad 1 - \omega + \frac{3\alpha}{8} c_0^2 - \frac{\beta}{2c_0} \cos \theta_0 = 0. \quad (56)$$

したがって式1式から

$$\sin \theta_0 = -\frac{\gamma}{\beta} c_0, \quad \cos \theta_0 = \pm \sqrt{1 - \frac{\gamma^2}{\beta^2} c_0^2} \quad (57)$$

これを式2式に代入すれば

$$\omega = 1 + \frac{3\alpha}{8} c_0^2 \mp \sqrt{\frac{\beta^2}{4c_0^2} - \frac{\gamma^2}{4}} \quad (\text{複号は } \theta_0, \pi - \theta_0 \text{ に対する}) \quad (58)$$

を得る。 (58)は“レスポンス式”とよばれている。これを図示したもののが“レスポンス曲線”である。

図 1

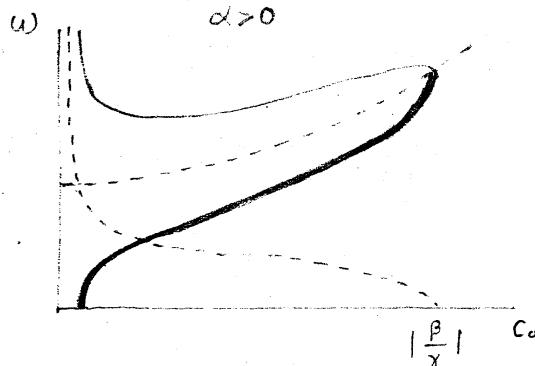
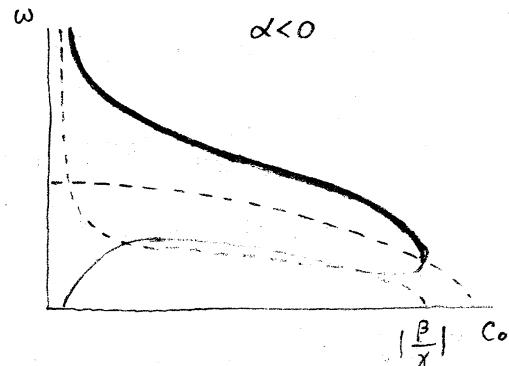


図 2



13. 平衡解の安定性を論じよう。1次で論ずるとして

$$\dot{c} = -\frac{\gamma}{2} c - \frac{\beta}{2} \sin \theta, \quad \dot{\theta} = 1 - \omega + \frac{3\alpha}{8} c^2 - \frac{\beta}{2c} \cos \theta, \quad (59)$$

を

$$c = c_0 + \xi, \quad \theta = \theta_0 + \eta \quad (60)$$

を代入すれば、(59)を省みて

$$\left. \begin{aligned} \dot{\xi} &= -\frac{\gamma}{2} \xi - \frac{\beta}{2} \cos \theta_0 \cdot \eta \\ \dot{\eta} &= \left(\frac{3\alpha}{8} c_0 + \frac{\beta}{2c_0^2} \cos \theta_0 \right) \xi - \frac{\gamma}{2} \eta \end{aligned} \right\} \quad (61)$$

を得る。(61)の解が $\xi, \eta \propto e^{\lambda t}$ となると、 λ に対する特性方程式は

$$(\lambda + \frac{\gamma}{2})^2 + \frac{\beta}{2} \cos \theta_0 \left(\frac{3\alpha}{4} c_0 + \frac{\beta}{2c_0} \cos \theta_0 \right) = 0 \quad (62)$$

で与えられる。

$\alpha > 0$ (バネ hard, 図1) で $\beta \cos \theta_0 > 0$ とすると, c_0 は約束で正で $\lambda = -(\gamma/2) + (\text{純虚数})$ となり, $\gamma > 0$ (抵抗) なら安定はもちろん $\gamma \rightarrow 0$ となって平衡解に漸近する。 $\alpha < 0$ (バネ soft, 図2) で $\beta \cos \theta_0 < 0$ でも同じことになる。これらの場合、平衡解はいわゆる “最終運動” に通じるもので、その意義は単なる特別解に留まらない。

$\beta > 0$ と定めると上記の $\beta \cos \theta_0$ の正負は $\cos \theta_0$ のそれと同じであるから、安定平衡解は $\alpha > 0$ なら $\cos \theta_0 > 0$ で (57) オ 2 式の符号は +, (58) 右辺の符号は - で、図1では下側の太線に対応する。同様に考えて $\alpha < 0$ なら図2の上側太線が安定平衡解である。

以上は (59) による 1 次の理論だが、その本質は (50), (51) に基づく 2 次の理論にも受けつがれる。(56) の代りに (55) を使ってレスポンス式、レンポンス曲線が改良される。大勢はすでに把握されているので、パラメーター α , β , γ が数値的に与えられたとき、レスポンス曲線を図示するのは容易である。

1) Hori, G. 1966, Publ. Astro. Soc. Japan, 18, 287

2) Hori, G. 1971, Publ. Astro. Soc. Japan, 23, 567