

## HỆ PHƯƠNG TRÌNH BIÊN PHÂN THEO BIÊN ĐỘ – PHA Ở HỆ DAO ĐỘNG Á TUYẾN NHIỀU BẬC TỰ DO

NGUYỄN VĂN ĐÌNH

### § MỞ ĐẦU

Trong [1, 2] đã đề xuất và xây dựng phương pháp lập hệ phương trình biên phân theo biên độ-pha, của chế độ cân bằng cho hệ thống số á tuyến một bậc tự do.

Trong bài báo này mở rộng kết quả thu được cho trường hợp nhiều bậc tự do ở chế độ dao động trong đó vắng mặt một số tần số như là có một số tần số (pháp) ở trạng thái cân bằng.

### § I. HỆ KHẢO SÁT VÀ HỆ TRUNG BÌNH THEO BIÊN ĐỘ-PHA

Cho hệ dao động á tuyến, mô tả – ở tọa độ pháp – bởi hệ phương trình vi phân

$$\begin{aligned} \ddot{x}_i + \bar{P}_i^2 \dot{x}_i &= \varepsilon \bar{F}_i(X, \dot{X}, \dot{Y}, \ddot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t), \\ \ddot{y}_k + Q_k^2 \dot{y}_k &= \varepsilon G_k(X, \dot{X}, \dot{Y}, \ddot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t), \\ \ddot{x}_\alpha + p_\alpha^2 \dot{x}_\alpha &= \varepsilon \bar{f}_\alpha(X, \dot{X}, \dot{Y}, \ddot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t), \\ \ddot{y}_\gamma + b_\gamma^2 \dot{y}_\gamma &= \varepsilon g_\gamma(X, \dot{X}, \dot{Y}, \ddot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t). \end{aligned} \quad (1.1)$$

$i = 1, 2, \dots, N; k = 1, 2, \dots, M; \alpha = 1, 2, \dots, n; \gamma = 1, 2, \dots, m$

trong đó:  $\varepsilon$  – tham số bé;  $t$  – biến thời gian; dấu  $\ddot{\cdot}$  trên các chữ – ký hiệu đạo hàm theo thời gian;  $X = (X_1, X_2, \dots, X_N)$ ,  $Y = (Y_1, Y_2, \dots, Y_M)$ ,  $x = (x_1, x_2, \dots, x_n)$ ,  $y = (y_1, y_2, \dots, y_m)$  – các tọa độ pháp;  $P_i, Q_k, p_\alpha, q_\gamma$  – các tần số riêng;  $\Omega = (\Omega_1, \Omega_2, \dots, \Omega_s)$ ,  $\omega = (\omega_1, \omega_2, \dots, \omega_n)$  – các tần số kích động;  $F_i, G_k, f_\alpha, g_\gamma$  – các hàm biều diễn dưới dạng tổng hữu hạn Phuriê của  $\Omega_t, \omega_t$  chu kỳ  $2\pi$  với hệ số là đa thức của các tọa độ và tốc độ pháp. Giả thiết:  $Q_k, q_\gamma$  – các tần số không cộng hưởng;  $P_i, p_\alpha$  – các tần số thỏa mãn các hệ thức cộng hưởng sau:

$$\sum_{i=1}^N d_i^{(\chi)} P_i + \sum_{e=1}^s l_e^{(\chi)} \Omega_e = 0, \quad (\chi = 1, 2, \dots, \zeta), \quad (1.2)$$

$$p_\alpha = \frac{m_\alpha}{n_\alpha} \omega_\alpha, \quad (\alpha = 1, 2, \dots, n),$$

trong đó:  $P_i \approx \bar{P}_i$ ,  $p_\alpha \approx \bar{p}_\alpha$ ,  $d_i^{(\chi)}$ ,  $l_e^{(\chi)}$  – các hệ số nguyên (tương ứng mỗi trị số  $\chi$ , các hệ số này không đồng thời triệt tiêu và có tổng trị số tuyệt đối nhỏ hơn một số nào đó);  $m_\alpha, n_\alpha$  – hai số dương nguyên tố cùng nhau. Viết hệ (1.1) dưới dạng:

$$\begin{aligned} \ddot{X}_i + P_i^2 X_i &= \varepsilon F_i(X, \dot{X}, Y, \dot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t), \\ \ddot{Y}_k + Q_k^2 Y_k &= \varepsilon G_k(X, \dot{X}, Y, \dot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t), \\ \ddot{x}_\alpha + p_\alpha^2 x_\alpha &= \varepsilon f_\alpha(X, \dot{X}, Y, \dot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t), \\ \ddot{y}_\gamma + q_\gamma^2 y_\gamma &= \varepsilon g_\gamma(X, \dot{X}, Y, \dot{Y}, x, \dot{x}, y, \dot{y}, \Omega_t, \omega_t). \end{aligned} \quad (1.4)$$

trong đó:  $F_i = \tilde{F}_i + (P_i^2 - \tilde{P}_i^2) X_i$ ;  $f_\alpha = \tilde{f}_\alpha(p_\alpha^2 - \tilde{p}_\alpha^2)x_\alpha$  (1.5)

Giả thiết các hàm  $f_\alpha$  thỏa mãn các tính chất ở hệ cộng hưởng thông số, cụ thể là các số hạng không chứa  $x_\alpha$ ,  $\dot{x}_\alpha$  (có được bằng cách cho  $x_\alpha = \dot{x}_\alpha = 0$ ) không phải là acmōnic thứ nhất của  $p_\alpha$  với hệ số là đa thức bậc chẵn đối với các tọa độ và tốc độ pháp  $X, \dot{X}$  và bậc chẵn đối với từng cặp tọa độ và tốc độ pháp khác. Dưới dạng khai triển, chúng ta có,

$$f_\alpha = (\Delta_\alpha + f_\alpha^{(11)}) x_\alpha + (h_\alpha + f_\alpha^{(12)}) \dot{x}_\alpha + \frac{1}{2} f_\alpha^{(2)}, \quad (\alpha = 1, 2, \dots, n), \quad (1.6)$$

trong đó:  $\Delta_\alpha$ ,  $h_\alpha$ ,  $f_\alpha^{(11)}$ ,  $f_\alpha^{(12)}$  — các hàm không chứa  $x_\alpha$ ,  $\dot{x}_\alpha$  trong ứng không chứa và chỉ chứa các số hạng là acmōnic thứ hai của  $p_\alpha$  với các hệ số là đa thức bậc chẵn đối với các tọa độ và tốc độ pháp  $X, \dot{X}$  và bậc chẵn đối với từng cặp tọa độ và tốc độ pháp khác;  $f_\alpha^{(2)}$  — các hàm gồm các số hạng chứa  $x_\alpha$ ,  $\dot{x}_\alpha$  từ bậc hai trở lên và những số hạng không chứa  $x_\alpha$ ,  $\dot{x}_\alpha$  nhưng không phải là acmōnic thứ nhất đã nói trên của  $p_\alpha$ .

Đưa vào các biến biến độ — pha ( $R_i, E_i$ ), ( $S_k, \Phi_k$ ), ( $r_\alpha, \psi_\alpha$ ), ( $\sigma_\gamma, \varphi_\gamma$ ) theo các hệ thức:

$$\begin{aligned} \dot{X}_i &= R_i \cos(P_i t - E_i), \quad X_i = -P_i R_i \sin(P_i t - E_i), \\ \dot{Y}_k &= S_k \cos(Q_k t - \Phi_k), \quad Y_k = -Q_k S_k \sin(Q_k t - \Phi_k), \\ \dot{x}_\alpha &= r_\alpha \cos(p_\alpha t - \psi_\alpha), \quad x_\alpha = -p_\alpha r_\alpha \sin(p_\alpha t - \psi_\alpha), \\ \dot{y}_\gamma &= \sigma_\gamma \cos(q_\gamma t - \varphi_\gamma), \quad y_\gamma = -q_\gamma \sigma_\gamma \sin(q_\gamma t - \varphi_\gamma). \end{aligned} \quad (1.7)$$

Dễ dàng lập được và nhận thấy hệ phương trình trung bình có dạng:

$$\begin{aligned} \dot{R}_i &= \frac{-\varepsilon}{P_i} \langle F_i \sin(P_i t - E_i) \rangle = \frac{\varepsilon}{P_i} \tilde{F}_i(R, E, S^2, r^2, \sigma^2), \\ R_i E_i &= \frac{E_i}{P_i} \langle F_i \cos(P_i t - E_i) \rangle = \frac{\varepsilon}{P_i} \tilde{F}_i(R, E, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \dot{S}_k &= \frac{-\varepsilon}{Q_k} \langle G_k \sin(Q_k t - \Phi_k) \rangle = \frac{\varepsilon}{Q_k} \tilde{S}_k G_k(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \\ S_k \dot{\Phi}_k &= \frac{\varepsilon}{Q_k} \langle G_k \cos(Q_k t - \Phi_k) \rangle = \frac{\varepsilon}{Q_k} \tilde{S}_k G_k(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \quad (1.8) \\ \dot{r}_\alpha &= \frac{-\varepsilon}{p_\alpha} \langle f_\alpha \sin(p_\alpha t - \psi_\alpha) \rangle = \frac{\varepsilon}{2p_\alpha} \tilde{r}_\alpha f_\alpha(R^2, S^2, r^2, \xi_\alpha, \sigma^2), \\ r_\alpha \dot{\psi}_\alpha &= \frac{\varepsilon}{p_\alpha} \langle f_\alpha \cos(p_\alpha t - \psi_\alpha) \rangle = \frac{\varepsilon}{2p_\alpha} \tilde{r}_\alpha f_\alpha(R^2, S^2, r^2, \xi_\alpha, \sigma^2), \\ \dot{\sigma}_\gamma &= \frac{-\varepsilon}{q_\gamma} \langle g_\gamma \sin(q_\gamma t - \varphi_\gamma) \rangle = \frac{\varepsilon}{q_\gamma} \tilde{\sigma}_\gamma g_\gamma(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \sigma_\gamma \dot{\varphi}_\gamma &= \frac{\varepsilon}{q_\gamma} \langle g_\gamma \cos(q_\gamma t - \varphi_\gamma) \rangle = \frac{\varepsilon}{q_\gamma} \tilde{\sigma}_\gamma g_\gamma(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \end{aligned}$$

trong đó:  $\langle \cdot \rangle$  — ký hiệu trung bình theo thời gian; các hàm có dấu ~ phụ thuộc vào biến ghi trong móc vòng ( ) với quy ước:  $R^2$  — bậc chẵn đối với các biến  $R_1, R_2, \dots, R_N$ ;  $S^2, r^2, \sigma^2$  — bậc chẵn đối với từng biến  $S_k, r_\alpha, \sigma_\gamma$ .

Theo cấu trúc (1.6), có thể viết khai triển:

$$\begin{aligned}\tilde{f}_\alpha &= \tilde{h}_\alpha p_\alpha - (\tilde{B}_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \cos 2\psi_\alpha + (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \sin 2\psi_\alpha + r_\alpha \tilde{f}_\alpha^{(2)}, \\ \tilde{f}_\alpha' &= \tilde{\Delta}_\alpha + (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \cos 2\psi_\alpha + (\tilde{B}_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \sin 2\psi_\alpha + r_\alpha \tilde{f}_\alpha^{(2)},\end{aligned}\quad (1.8)$$

trong đó:

$$\begin{aligned}\tilde{h}_\alpha &= \tilde{h}_\alpha(R^2, S^2, r_{-\alpha}^2, \sigma^2) = \langle h_\alpha \rangle; \quad \tilde{\Delta}_\alpha = \tilde{\Delta}_\alpha(R^2, S^2, r_{-\alpha}^2, \sigma^2) = \langle \Delta_\alpha \rangle, \\ \tilde{B}_\alpha &= \tilde{B}_\alpha(R^2, S^2, r_{-\alpha}^2, \sigma^2) = \langle f_\alpha^{(11)} \cos 2p_\alpha t \rangle; \quad \tilde{B}'_\alpha = \tilde{B}'_\alpha(R^2, S^2, r_{-\alpha}^2, \sigma^2) = \langle f_\alpha^{(11)} \sin 2p_\alpha t \rangle, \\ \tilde{C}_\alpha &= \tilde{C}_\alpha(R^2, S^2, r_{-\alpha}^2, \sigma^2) = \langle f_\alpha^{(12)} \cos 2p_\alpha t \rangle; \quad \tilde{C}'_\alpha = \tilde{C}'_\alpha(R^2, S^2, r_{-\alpha}^2, \sigma^2) = \langle f_\alpha^{(12)} \sin 2p_\alpha t \rangle,\end{aligned}$$

là các hàm không phụ thuộc  $r_\alpha$ , bậc chẵn đối với các biến  $R$  và đối với từng biến  $S$ ,  $r$ ,  $\sigma$  khác;

$$\begin{aligned}r_\alpha^2 \tilde{f}_\alpha^{(2)}(R^2, S^2, r^2, \psi_\alpha, \sigma^2) &= \langle f_\alpha^{(2)} \sin(p_\alpha t - \psi_\alpha) \rangle; \\ r_\alpha^2 \tilde{f}_\alpha'^{(2)} &= \langle f_\alpha^{(2)} \cos(p_\alpha t - \psi_\alpha) \rangle\end{aligned}$$

## §2. CHẾ ĐỘ KHẢO SÁT, HỆ BIẾN PHÂN, CÁC ĐIỀU KIỆN ỔN ĐỊNH

Giả thiết tồn tại chế độ dao động trong đó có mặt các tần số  $P, Q$  nhưng vẫn mặt các tần số  $p, q$  nghĩa là các tọa độ  $X, Y$  dao động trong khi các tọa độ  $x, y$  ở trạng thái cân bằng. Khi đó có thể viết hệ (1.8) dưới dạng:

$$\begin{aligned}\dot{R}_i &= \frac{\varepsilon}{P_i} \tilde{F}_i(R, E, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \dot{E}_i &= \frac{\varepsilon}{P_i R_i} \tilde{F}'_i(R, E, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \dot{S}_k &= \frac{\varepsilon}{Q_k} \tilde{S}_k G_k(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \dot{\Phi}_k &= \frac{\varepsilon}{Q_k} \tilde{G}_k(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \dot{r}_\alpha &= \frac{\varepsilon}{2p_\alpha} r_\alpha \{ \tilde{h}_\alpha p_\alpha - (\tilde{B}_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \cos 2\psi_\alpha + (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \sin 2\psi_\alpha + r_\alpha \tilde{f}_\alpha^{(2)} \}, \\ \dot{r}_\alpha \dot{\psi}_\alpha &= \frac{\varepsilon}{2p_\alpha} r_\alpha \{ \tilde{\Delta}_\alpha + (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \cos 2\psi_\alpha + (\tilde{B}_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \sin 2\psi_\alpha + r_\alpha \tilde{f}_\alpha^{(2)} \}, \\ \dot{\sigma}_\alpha &= \frac{\varepsilon}{q_\gamma} \sigma_\gamma g_\gamma(R^2, S^2, r^2, \sigma^2), \\ \dot{\sigma}_\gamma \dot{\psi}_\gamma &= \frac{\varepsilon}{q_\gamma} \sigma_\gamma \tilde{g}_\gamma'(R^2, S^2, r^2, \sigma^2).\end{aligned}\quad (2.1)$$

Chế độ dao động dừng nói trên tương ứng nghiệm:

$$r_{\alpha_0} = 0, \sigma_{\gamma_0} = 0, (\alpha = 1, 2, \dots, n; \gamma = 1, 2, \dots, m) \quad (2.2)$$

và  $R_0, E_0, S_0$  thỏa mãn hệ phương trình:

$$\begin{aligned} \tilde{F}_i(R_0, E_0, S_0^2, O, O) &= 0, \\ \tilde{F}'_i(R_0, E_0, S_0^2, O, O) &= 0, (i = 1, 2, \dots, N), \\ G_k(R_0^2, S_0^2, O, O) &= 0, (k = 1, 2, \dots, M). \end{aligned} \quad (2.3)$$

Các góc lệch pha  $\Psi_\alpha, \Psi_\gamma$  là bất kỳ các góc lệch pha  $\Phi_{k_0}$  được xác định bởi hệ thức

$$\Phi_{k_0} = \frac{\epsilon}{Q_k} \int_0^1 \tilde{G}'_k(R_0^2, S_0^2, O, O) dt + \Phi_{k_0}(O), (k = 1, 2, \dots, M) \quad (2.4)$$

trong đó:  $\Phi_{k_0}(O)$  — giá trị ban đầu của  $\Phi_{k_0}$ .

Tính ổn định của chế độ dao động dừng liên quan đến quy luật biến thiên của các biến  $R, E, S, \Phi, r, \sigma$  lân cận các giá trị  $R_0, E_0, S_0, \Phi_0, r_0, \sigma_0 = 0$ . Do đó, theo cách thông thường lập hệ biến phân của chế độ dao động (thực sự) dừng và cách lập hệ biến phân của chế độ cân bằng đã tiến hành ở [2], có chú ý đến cấu trúc của về phái hệ (2.1) và các hệ thức (2.2 – 2.4), hệ biến phân của chế độ dao động đang được khảo sát là:

$$\begin{aligned} \dot{\delta R_i} &= \frac{\epsilon}{P_i} \left\{ \sum_{j=1}^N \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial R_j} \delta R_j + \sum_{j=1}^N \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial E_j} \delta E_j + \sum_{e=1}^M \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial S_e} \delta S_e \right\}, \\ \dot{\delta E_i} &= \frac{\epsilon}{P_i R_0} \left\{ \sum_{j=1}^N \frac{\partial \tilde{F}'_i}{\partial R_j} \delta R_j + \sum_{j=1}^N \frac{\partial \tilde{F}'_i}{\partial E_j} \delta E_j + \sum_{e=1}^M \frac{\partial \tilde{F}'_i}{\partial S_e} \delta S_e \right\}, \\ \dot{\delta S_k} &= \frac{\epsilon}{Q_k} S_{k_0} \left\{ \sum_{j=1}^N \frac{\partial \tilde{G}_k}{\partial R_j} \delta R_j + \sum_{e=1}^M \frac{\partial \tilde{G}_k}{\partial S_e} \delta S_e \right\}, \\ \dot{\delta \Phi_k} &= \frac{\epsilon}{Q_k} \left\{ \sum_{j=1}^N \frac{\partial \tilde{G}'_k}{\partial R_j} \delta R_j + \sum_{e=1}^M \frac{\partial \tilde{G}'_k}{\partial S_e} \delta S_e \right\}, \\ \dot{\delta r_\alpha} &= \frac{\epsilon}{2p_\alpha} \delta r_\alpha \left\{ \tilde{h}_{\alpha p_\alpha} - (\tilde{B}_\alpha^2 + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \cos 2\Psi_\alpha + (\tilde{E}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \sin 2\Psi_\alpha \right\}, \\ \dot{\Psi_\alpha} &= \frac{\epsilon}{2p_\alpha} \left\{ \tilde{\Delta}_\alpha + (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \cos 2\Psi_\alpha + (\tilde{B}_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) \sin 2\Psi_\alpha \right\}, \\ \dot{\delta \sigma_\gamma} &= \frac{\epsilon}{Q_\gamma} \delta \sigma_\gamma \cdot \tilde{g}_\gamma, \\ \dot{\Psi_\gamma} &= \frac{\epsilon}{Q_\gamma} \tilde{g}_\gamma, \end{aligned} \quad (2.5)$$

trong đó các đạo hàm riêng và các hàm  $\tilde{h}_\alpha, \tilde{\Delta}_\alpha, \tilde{B}_\alpha, \tilde{B}'_\alpha, \tilde{C}_\alpha, \tilde{C}'_\alpha$  và  $\tilde{g}_\gamma, \tilde{g}'_\gamma$  được tính tại các giá trị  $R_0, E_0, S_0, r_0 = 0, \sigma_0 = 0$ . Các điều kiện đủ để có ổn định tiệm cận là:

1. Phương trình đặc trưng:

$$\begin{vmatrix} \frac{\varepsilon}{P_i} \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial R_j} - \lambda \delta_{ij} & \frac{\varepsilon}{P_i} \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial E_j} & \frac{\varepsilon}{P_i} \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial S_e} \\ \frac{\varepsilon}{P_i R_{io}} \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial R_j} & \frac{\varepsilon}{P_i R_{io}} \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial E_j} - \lambda \delta_{ij} & \frac{\varepsilon}{P_i R_{io}} \frac{\partial \tilde{F}_i}{\partial S_e} \\ \frac{\varepsilon}{Q_k} \frac{\partial \tilde{G}_k}{\partial R_j} & 0 & \frac{\varepsilon}{Q_k} \frac{\partial \tilde{G}_k}{\partial S_e} - \lambda \delta_{ke} \end{vmatrix} = 0 \quad (2.6)$$

có các nghiệm  $\lambda$  với phần thực âm:  $\operatorname{Re}(\lambda) \leq 0$  (2.7)

trong đó:  $\delta_{ij}$ ,  $\delta_{ke}$  — các ký hiệu Crôneke.

$$2. \quad \tilde{g}_\gamma \leq 0, \quad (\gamma = 1, 2, \dots, m) \quad (2.8)$$

$$3. \quad \tilde{h}_\alpha \leq 0, \quad (\alpha = 1, 2, \dots, n) \quad (2.9)$$

$$\tilde{h}_\alpha^2 \tilde{p}_\alpha^2 + \tilde{\Delta}_\alpha^2 - (\tilde{B}'_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha)^2 - (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}'_\alpha)^2 \geq 0, \quad (\alpha = 1, 2, \dots, n) \quad (2.10)$$

Như đã nhận xét ở [2], có thể thay điều kiện (2.10) bởi điều kiện là hệ phương trình đại số:

$$(\tilde{B}'_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) u_\alpha - (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}'_\alpha) v_\alpha = h_\alpha p_\alpha, \quad (2.11)$$

$$(\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}'_\alpha) u_\alpha + (\tilde{B}'_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha) v_\alpha = -\Delta_\alpha,$$

có nghiệm  $u_\alpha$ ,  $v_\alpha$  thỏa mãn bất đẳng thức:

$$\frac{1}{p_\alpha^2} = \frac{1}{u_\alpha^2 + v_\alpha^2} \leq 1 \quad (2.12)$$

với quy ước là khi:  $(\tilde{B}'_\alpha + p_\alpha \tilde{C}_\alpha)^2 + (\tilde{B}_\alpha - p_\alpha \tilde{C}'_\alpha)^2 = 0$ , chúng ta xem như  $\frac{1}{p_\alpha^2} \leq 1$

nghĩa là xem như (2.12) thỏa mãn.

Cùng như đã chú ý ở [3], khi (2.7) thỏa mãn, các biến  $\delta R$ ,  $\delta S$  tiến tới không theo luật mũ nên biến phân  $\delta \Phi_k$  của góc lệch pha  $\Phi_{k_0}$  tiến tới giá trị hằng.

### § 3. VÍ DỤ

Để minh họa, xét hệ dao động hai bậc tự do mô tả bởi hệ phương trình vi phân:

$$\ddot{x}_1 + p_1^2 x_1 = \varepsilon(h_1 \dot{x}_1 - k_1 \dot{x}_1^3 + \Delta_1 x_1 + m_1 x_1 \dot{x}_2^2 + n_1 \dot{x}_1 \dot{x}_2^2 + 2f x_1 \cos 2pt), \quad (3.1)$$

$$\ddot{x}_2 + p_2^2 x_2 = \varepsilon(h_2 \dot{x}_2 - k_2 \dot{x}_2^3 + \Delta_2 x_2 + m_2 x_2 \dot{x}_1^2 + n_2 \dot{x}_2 \dot{x}_1^2),$$

trong đó:  $p_1$ ,  $p_2$  — các tần số riêng không nội cộng hưởng;  $\Delta_1$ ,  $\Delta_2$ ,  $h_1$ ,  $k_1$ ,  $m_1$ ,  $n_1$ ,  $f$ ,  $h_2$ ,  $k_2$ ,  $m_2$ ,  $n_2$  — các hằng số.

Hệ phương trình trung bình theo biến độ - pha là:

$$\begin{aligned} \dot{r}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} r_1 \left( h_1 p_1 - \frac{3}{4} k_1 p_1^3 r_1^2 + \frac{1}{2} n_1 p_1 r_2^2 + f \sin 2\varphi_1 \right), \\ \dot{r}_1 \dot{\varphi}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} r_1 \left( \Delta_1 + \frac{1}{2} m_1 r_2^2 + f \cos 2\varphi_1 \right), \\ \dot{r}_2 &= \frac{\varepsilon}{2p_2} r_2 \left( h_2 p_2 - \frac{3}{4} k_2 p_2^3 r_2^2 + \frac{1}{2} n_2 p_2 r_1^2 \right), \\ \dot{r}_2 \dot{\varphi}_2 &= \frac{\varepsilon}{2p_2} r_2 \left( \Delta_2 + \frac{1}{2} m_2 r_1^2 \right). \end{aligned} \quad (3.2)$$

Chế độ cân bằng tương ứng nghiệm  $r_{10} = r_{20} = 0$  ( $\varphi_1, \varphi_2$  - bất kỳ) và có hệ biến phân:

$$\begin{aligned} \dot{\delta r}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} \delta r_1 (h_1 p_1 + f \sin 2\varphi_1), \quad \dot{\varphi}_1 = \frac{\varepsilon}{2p_1} (\Delta_1 + f \cos 2\varphi_1), \\ \dot{\delta r}_2 &= \frac{\varepsilon}{2p_2} \delta r_2 h_2 p_2, \quad \dot{\varphi}_2 = \frac{\varepsilon}{2p_2} \Delta_2. \end{aligned} \quad (3.3)$$

Các điều kiện ổn định tiệm cận là:

$$h_1 < 0, \quad h_1^2 p_1^2 + \Delta_1^2 - f^2 > 0, \quad h_2 < 0. \quad (3.4)$$

Chế độ dao động của riêng tọa độ  $x_1$  tương ứng nghiệm  $r_{20} = 0$  với  $r_{10}$ ,  $\varphi_{10}$  xác định từ hệ phương trình:

$$h_1 p_1 - \frac{3}{4} k_1 p_1^3 r_{10}^2 + f \sin 2\varphi_{10} = 0, \quad \Delta_1 + f \cos 2\varphi_{10} = 0. \quad (3.5)$$

Hệ biến phân là:

$$\begin{aligned} \dot{\delta r}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} r_{10} \left( -\frac{3}{2} k_1 p_1^3 r_{10} \delta r_1 + 2f \cos 2\varphi_{10} \delta \varphi_1 \right), \quad \dot{\delta \varphi}_1 = \frac{-\varepsilon}{p_1} f \sin 2\varphi_{10} \cdot \delta \varphi_1, \\ \dot{\delta r}_2 &= \frac{\varepsilon}{2p_2} \delta r_2 \left( h_2 p_2 + \frac{1}{2} n_2 p_2 r_{10}^2 \right), \quad \dot{\varphi}_2 = \frac{\varepsilon}{2p_2} \left( \Delta_2 + \frac{1}{2} m_2 r_{10}^2 \right) \end{aligned} \quad (3.6)$$

và điều kiện ổn định tiệm cận là:

$$k_1 > 0, \quad f \sin 2\varphi_{10} > 0, \quad h_2 p_2 + \frac{1}{2} h_2 p_2 r_{10}^2 < 0. \quad (3.7)$$

Chế độ dao động của riêng tọa độ  $x_2$  tương ứng nghiệm  $r_{10} = 0$  với  $r_{20}$ ,  $\varphi_{20}$  xác định từ hệ phương trình:

$$h_2 - \frac{3}{4} k_2 p_2^2 r_{20}^2 = 0, \quad \varphi_{20} = \frac{\varepsilon}{2p_2} \Delta_2 t + \varphi_{20}(0). \quad (3.8)$$

Hệ biến phân là:

$$\begin{aligned} \dot{\delta r}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} \delta r_1 \left( h_1 p_1 + \frac{1}{2} n_1 p_1 r_{20}^2 + f \sin 2\varphi_1 \right), \\ \dot{\varphi}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} \left( \Delta_1 + \frac{1}{2} m_1 r_{20}^2 + f \cos 2\varphi_1 \right), \\ \dot{\delta r}_2 &= \frac{-3\varepsilon}{4} r_{20}^2 p_2^2 \delta r_2, \quad \dot{\delta \varphi}_2 = 0 \end{aligned} \quad (3.9)$$

và điều kiện ổn định là:

$$h_1 p_1 + \frac{1}{2} m_1 p_1 r_{20}^2 < 0, \quad (3.10)$$

$$\left( h_1 p_1 + \frac{1}{2} m_1 p_1 r_{20}^2 \right)^2 + \left( \Delta_1 + \frac{1}{2} m_1 r_{20}^2 \right)^2 - f^2 > 0.$$

Chế độ dao động của toàn hệ (của cả hai tần số) tương ứng các giá trị  $r_{10}$ ,  $\varphi_{10}$ ,  $r_{20}$ ,  $\varphi_{20}$  xác định từ hệ phương trình:

$$h_1 p_1 - \frac{3}{4} k_1 p_1^3 r_{10}^2 = \frac{1}{2} m_1 p_1 r_{20}^2 + f \sin 2\varphi_{10} = 0,$$

$$\Delta_1 + \frac{1}{2} m_1 r_{20}^2 + f \cos 2\varphi_{10} = 0,$$

$$h_2 p_2 - \frac{3}{4} k_2 p_2^3 r_{20}^2 + \frac{1}{2} m_2 p_2 r_{10}^2 = 0, \quad (3.11)$$

$$\varphi_2 = \frac{\varepsilon}{2p_2} \left( \Delta_2 + \frac{1}{2} m_2 r_{10}^2 \right) t + \varphi_{20}(0).$$

Hệ phương trình biến phân có dạng quen biết:

$$\begin{aligned} \dot{\delta r}_1 &= \frac{\varepsilon}{2p_1} \left\{ \left( h_1 p_1 - \frac{9}{4} k_1 p_1^2 r_{10}^2 + \frac{1}{2} m_1 p_1 r_{20}^2 + f \sin 2\varphi_{10} \right) \delta r_1 + \right. \\ &\quad \left. + 2f r_{10} \cos 2\varphi_{10} \delta \varphi_1 + m_1 p_1 r_{20} r_{10} \delta r_2 \right\}, \end{aligned} \quad (3.12)$$

$$\dot{\delta \varphi}_1 = \frac{\varepsilon}{2p_1} - 2f \sin 2\varphi_{10}, \delta \varphi_1 + m_1 r_{20} \delta r_2,$$

$$\dot{\delta r}_2 = \frac{\varepsilon}{2p_2} \left\{ m_2 p_2 r_{10} r_{20} \delta r_1 + \left( h_2 p_2 - \frac{9}{4} k_2 p_2^2 r_{20}^2 + \frac{1}{2} m_2 p_2 r_{10}^2 \right) \delta r_2 \right\},$$

$$\dot{\delta \varphi}_2 = \frac{\varepsilon}{2p_2} m_2 r_{10} \delta r_1,$$

và từ đó có thể dễ dàng lập phương trình đặc trưng để tìm ra các điều kiện ổn định tiềm cận.

Qua ví dụ có thể thấy rõ là khi khảo sát chế độ dao động trong đó vắng mặt một số tần số, việc sử dụng biến biến độ - pha sẽ vẫn giữ được nhiều thuận lợi nếu chú ý đến những đặc điểm của hệ biến phân trong trường hợp này.

## KẾT LUẬN

Trong bài báo hoàn toàn sử dụng các biến biến độ pha, hệ phương trình biến phân được thực sự thiết lập và trong các tần số vắng mặt, ngoại các tần số không cộng hưởng còn có các tần số cộng hưởng thông số.

*Địa chỉ  
Trường Đại học Bách khoa  
Hà Nội*

Nhận ngày 5/3/1984

## TÀI LIỆU THAM KHẢO

1. NGUYỄN VĂN ĐÌNH. Về một phương pháp lập hệ phương trình biến phan theo biên độ - pha của chế độ cân bằng. Tạp chí CƠ HỌC Số 2, 1984.
2. NGUYỄN VĂN ĐÌNH. Hệ phương trình biến phan theo biên độ - pha của chế độ cân bằng ở hệ thống số. Tạp chí CƠ HỌC, Số 4, 1984.
3. МАЛКИН И.Г. Некоторые задачи теории квазилинейных колебаний. Госуд. Изд. Москва, 1956.

## РЕЗЮМЕ

СИСТЕМА УРАВНЕНИЙ В ВАРИАЦИЯХ ПО АМПЛИТУДЕ-ФАЗЕ В КВАЗИЛИНЕЙНЫХ КОЛЕБАТЕЛЬНЫХ СИСТЕМАХ С МНОГИМИ СТЕПЕНЬМИ СВОБОДЫ

Распространяются полученные в [1, 2] результаты для квазилинейной колебательной системы с многими степенями свободы. Были составлена система уравнений в вариациях по амплитуде-фазе и условия устойчивости колебательного режима, при котором отсутствуют некоторые нерезонансные и параметрические резонансные частоты.

## BÀI TOÁN CHUYÊN ĐỘNG CỦA TÀU HAI THÂN TRÊN SÓNG ĐIỀU HÒA

(Tiếp trang 12)

4. MIKIO TAKAKI «On the hydrodynamic forces and moments acting on the two-dimensional bodies oscillating in shallow water». Report of research institute for applied mechanics. Vol. 24 № 1 - 78, 1977.
5. Ship motion and sea load.
6. ДУБРОВСКИЙ В. А. Исследование волнового сопротивления катамарана. Судостроение. № 7, 1972.
7. «ПРОЧНОСТИ СУДОВ». Внешние силы, действующие на двухкорпусное судно на волнении: Л., Судостроение, 1975.
8. ХАСКИНД М. Д. Гидродинамическая теория качки корабля. Изд. Наука, Москва, 1973.

## SUMMARY

### ABOUT MOTIONS OF A CATAMARAN IN REGULAR WAVES

In this paper, the author uses Khaskind method with Frank Close Fit method to calculate motions and loads for a ship and a catamaran at zero speed in regular waves of arbitrary frequency and direction. The hydrodynamical interaction between the two hulls of a catamaran has been taken into consideration. Comparisons with model tests have given good agreement.