

## Ê TÍNH TOÁN CÁC DẠNG RIÊNG TRONG HỆ NHIỀU BẬC TỰ DO CÓ CÁC THAM SỐ BIẾN ĐỒI

NGUYỄN VĂN KHANG, VŨ VĂN KHIÊM

### §1. MỞ ĐẦU

Nhiều bài toán dao động của cơ cấu và máy dẫn tới các phương trình vi phân  
iển đổi [1 - 5]. Trong [2] đã áp dụng phương pháp dao động có điều kiện để  
tính toán của hệ một bậc tự do. Việc áp dụng phương pháp này tính toán  
của hệ nhiều bậc tự do mô tả bởi hệ phương trình vi phân tuyến tính hệ số  
còn ít được nghiên cứu.

Trong bài báo này trình bày việc áp dụng phương pháp dao động có điều kiện  
để xác định các tần số riêng suy rộng, ma trận dạng riêng suy rộng của các  
tính hệ số biến đổi. Sau đó áp dụng ma trận dạng riêng suy rộng để tính  
động của hệ có về phải. Phương pháp trình bày ở đây thuận tiện khi sử  
dụng tính điện tử.

### 1. C TẦN SỐ RIÊNG VÀ MA TRẬN DẠNG RIÊNG SUY RỘNG

Lết hệ phương trình vi phân tuyến tính thuần nhất

$$\underline{M}(t) \ddot{\underline{q}} + \underline{C}(t) \dot{\underline{q}} = 0 \quad (2.1)$$

ở  $\underline{M}(t), \underline{C}(t)$  là các ma trận tuần hoàn của  $t$  với chu kỳ  $T$ . Giả thiết rằng hai  
này là các ma trận thực, đối xứng và xác định dương với  $t \in [0, T]$ .

Khi giải phương trình (2.1) ta áp dụng phương pháp dao động có điều kiện  
để dùng dạng nghiệm:

$$q_i = E_i(t) \sin \Phi(t) \quad (i = 1, \dots, n) \quad (2.2)$$

$$\Phi(t) = \int_0^t \Omega(\tau) d\tau + \gamma, \quad \dot{\Phi}(t) = \Omega(t) \quad (2.3)$$

Thay hàm biến thức (2.2) ta được

$$\dot{q}_i = E_i(t) \dot{\Phi}(t) \cos \Phi(t) + E_i(t) \sin \Phi(t)$$

$$\ddot{q}_i = (E_i - E_i \dot{\Phi}^2) \sin \Phi(t) + (2E_i \dot{\Phi} + E_i \ddot{\Phi}) \cos \Phi(t)$$

Theo [2] ta chọn điều kiện phụ :

$$2\dot{E}_i(t)\dot{\Phi}(t) + E_i(t)\ddot{\Phi}(t) = 0 \quad (i = 1, \dots, n) \quad (2.4)$$

Khi đó :

$$\ddot{q}_i = (\dot{E}_i - E_i \dot{\Phi}^2) \sin \Phi(t) \quad (i = 1, \dots, n) \quad (2.5)$$

Từ các điều kiện (2.4) ta suy ra :

$$\frac{dE_i}{E_i} = -\frac{d\Omega}{2\Omega} \quad (i = 1, \dots, n) \quad (2.6)$$

Tích phân lên ta nhận được

$$E_i(t) = d_i \Omega(t)^{-0,5} \quad (i = 1, \dots, n) \quad (2.7)$$

$d_i$  là các hằng số tích phân.

Thay biểu thức (2.7) vào (2.2) và (2.5) ta có :

$$q_i = d_i \Omega(t)^{-0,5} \sin \Phi = a_i(t) \sin \Phi(t) \quad (2.8)$$

$$\ddot{q}_i = -d_i \Omega(t)^{-0,5} \tilde{\Omega}^2(t) \sin \Phi = -a_i(t) \tilde{\Omega}^2(t) \sin \Phi(t) \quad (2.9)$$

Khi đó :

$$a_i(t) = d_i \Omega(t)^{-0,5} \quad (2.10)$$

$$\tilde{\Omega}^2(t) = \Omega^2 - 0,75\Omega^{-2}\dot{\Omega}^2 + 0,5\Omega^{-1}\ddot{\Omega} \quad (2.11)$$

Chú ý rằng nếu

$$\left| 0,5 \frac{\dot{\Omega}}{\Omega^3} - 0,75 \left( \frac{\dot{\Omega}}{\Omega^2} \right)^2 \right| \ll 1 \quad (2.12)$$

$$\tilde{\Omega}^2(t) \approx \Omega^2(t)$$

Thay các biểu thức (2.8) và (2.9) vào phương trình (2.1) ta nhận được hệ phương trình đại số :

$$[\underline{C}(t) - \tilde{\Omega}^2(t) \underline{M}(t)] \underline{a}(t) = 0 \quad (2.13)$$

Hệ phương trình (2.13) có nghiệm không tầm thường khi :

$$|\underline{C}(t) - \tilde{\Omega}^2(t) \underline{M}(t)| = 0 \quad (2.14)$$

Giải hệ phương trình (2.14) ta được các hàm  $\tilde{\Omega}^2(t)$ . Các hàm này được gọi là tần số riêng suy rộng. Giả sử phương trình (2.14) có các nghiệm đơn. Khi đó ta vào ký hiệu :

$$v_i(t) = \frac{a_i(t)}{a_1(t)} \quad (i = 1, \dots, n) \quad (2.15)$$

Thay nghiệm  $\tilde{\Omega}^2(t)$  của phương trình (2.14) vào hệ phương trình (2.13) giải ra được  $v_1^{(1)}(t), v_2^{(1)}(t), \dots, v_n^{(1)}(t)$ . Cho i biến thiên từ 1 đến n ta được ma trận

$$\underline{V}(t) = \begin{bmatrix} v_1^{(1)} & v_1^{(2)} & \dots & v_1^{(n)} \\ v_2^{(1)} & v_2^{(2)} & \dots & v_2^{(n)} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ v_n^{(1)} & v_n^{(2)} & \dots & v_n^{(n)} \end{bmatrix} \quad (2.16)$$

Ma trận  $\underline{V}(t)$  được gọi là ma trận dạng riêng suy rộng ứng với hệ phương trình (2.1).

Bằng cách chứng minh tương tự như trong [6], ta có thể chứng minh tính chất giao của các vectơ  $\vec{v}^{(i)}$ :

$$\vec{v}^{(1)T} \underline{M} \vec{v}^{(k)} = 0 \quad \text{khi } k \neq 1 \quad (2.17)$$

$$\vec{v}^{(1)T} \underline{C} \vec{v}^{(k)} = 0 \quad \text{khi } k \neq 1 \quad (2.18)$$

### § 3. DAO ĐỘNG CỦA HỆ CÓ VỀ PHẢI

Bây giờ ta xét hệ phương trình vi phân tuyến tính có về phải:

$$\underline{M}(t) \vec{q} + \underline{C}(t) \vec{q} = \vec{f}(t) \quad (3.1)$$

thiết  $\underline{M}(t)$ ,  $\underline{C}(t)$ ,  $\vec{f}(t)$  tuần hoàn theo t với chu kỳ T. Các ma trận  $\underline{M}(t)$  và  $\underline{C}(t)$  là ma trận thực đối xứng và xác định dương với  $t \in [0, T]$

Thực hiện phép biến đổi

$$\vec{q} = \underline{V}(t) \vec{p} \quad (3.2)$$

đó  $\underline{V}(t)$  là ma trận dạng riêng suy rộng của phương trình (2.1). Đạo hàm biến (3.2) ta được :

$$\dot{\vec{q}} = \underline{V}(t) \dot{\vec{p}} + \dot{\underline{V}}(t) \vec{p} \quad (3.3)$$

$$\ddot{\vec{q}} = \underline{V}(t) \ddot{\vec{p}} + 2\dot{\underline{V}}(t) \vec{p} + \ddot{\underline{V}}(t) \vec{p} \quad (3.4)$$

(3.2) và (3.4) vào phương trình (3.1) :

$$\underline{M} \ddot{\vec{p}} + 2\underline{M} \dot{\vec{p}} + \underline{M} \vec{p} + \underline{C} \vec{p} = \vec{f}(t) \quad (3.5)$$

nhân trái phương trình (3.5) với  $\underline{V}^T$ :

$$\underline{V}^T \underline{M} \ddot{\vec{p}} + 2\underline{V}^T \underline{M} \dot{\vec{p}} + \underline{V}^T \underline{M} \vec{p} + \underline{V}^T \underline{C} \vec{p} = \underline{V}^T \vec{f}(t) \quad (3.6)$$

Bây giờ giới hạn xét trường hợp khi ma trận dạng riêng suy rộng  $\underline{V}(t)$  là ma trận biến thiên chậm:

$$\underline{V}(t) = \underline{V}_0 + \epsilon \underline{V}_1(t) \quad (3.7)$$

Khi đó nếu bỏ qua các vô cùng bé bậc một, phương trình (3.6) có dạng:

$$\underline{V}^T \underline{M} \ddot{\vec{p}} + \underline{V}^T \underline{C} \vec{p} \approx \underline{V}^T \vec{f}(t) \quad (3.8)$$

Theo tính chất trực giao (2.17) và (2.18) ta có :

$$\underline{V}^T \underline{M} \underline{V} = \begin{bmatrix} m_1^*(t) & 0 & \dots & 0 \\ 0 & m_2^*(t) & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & m_n^*(t) \end{bmatrix}$$

$$\underline{V}^T \underline{C} \underline{V} = \begin{bmatrix} c_1^*(t) & 0 & \dots & 0 \\ 0 & c_2^*(t) & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \dots & c_n^*(t) \end{bmatrix}$$

Hệ phương trình (3.8) bây giờ có dạng

$$m^*(t) \ddot{p}_i + c_i^*(t) p_i = h_i(t) \quad (i = 1, \dots, n) \quad (3.9)$$

đó  $h_i(t)$  là các thành phần của vecto

$$\vec{h}(t) = V^T \vec{v}(t) \quad (3.10)$$

Các đại lượng  $p_i$  ( $i = 1, \dots, n$ ) được gọi là các tọa độ chính suy rộng.

Để giải các phương trình vi phân tuyến tính hệ số biến đổi tuần hoàn (3.9) ta sử dụng phương pháp dao động có điều kiện hoặc phương pháp WKB [1 - 3].

Chú ý rằng các lập luận ở trên có thể mở rộng cho trường hợp  $\underline{M}(t)$ ,  $\underline{C}(t)$  và không tuần hoàn.

#### § 4. THÍ DỤ

Để làm ví dụ ta xét hệ phương trình vi phân dao động dạng:

$$\begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3 + 0,2\sin t & 3 + 0,2\sin t \\ 3 + 0,2\sin t & 5 + 0,2\sin t \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2\cos t \\ 4e\cos t \end{bmatrix} \quad (4.1)$$

Phương trình tần số (2.14) bây giờ có dạng

$$\begin{bmatrix} (3 + 0,2\sin t) - 2\tilde{\Omega}^2 & 3 + 0,2\sin t \\ 3 + 0,2\sin t & (5 + 0,2\sin t) - 2\tilde{\Omega}^2 \end{bmatrix} = 0$$

Khai triển ta được

$$2\tilde{\Omega}^4 - 2(4 + 0,2\sin t)\tilde{\Omega}^2 + 3 + 0,2\sin t = 0 \quad (4.2)$$

Phương trình (4.2) có hai nghiệm:

$$\tilde{\Omega}_1^2 = \frac{1}{2} (4 + 0,2\sin t + \sqrt{\Delta}) \quad (4.3)$$

$$\tilde{\Omega}_2^2 = \frac{1}{2} (4 + 0,2\sin t - \sqrt{\Delta}) \quad (4.4)$$

đó

$$\Delta = 10 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t \quad (4.5)$$

Biết các tần số riêng suy rộng, ta dễ dàng tính được ma trận dạng riêng ống:

$$\underline{v}(t) = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ v_1(t) & v_2(t) \end{bmatrix}$$

Trong đó:

$$v_1(t) = \frac{1 + \sqrt{\Delta}}{3 + 0,2\sin t}, v_2(t) = \frac{1 - \sqrt{\Delta}}{3 + 0,2\sin t}$$

Do các hàm  $v_1(t)$ ,  $v_2(t)$  là các hàm biến thiên chậm nên ta có thể biến đổi hệ<sup>h</sup>  
trong trình vi phân (4.1) về dạng vế trái tách rời nhau.

Thực hiện các phép tính

$$\underline{v}^T \underline{M} \underline{v} = \begin{bmatrix} m_{11}^*(t) & 0 \\ 0 & m_{22}(t) \end{bmatrix}, \quad \underline{v}^T \underline{C} \underline{v} = \begin{bmatrix} c_{11}(t) & 0 \\ 0 & c_{22}^*(t) \end{bmatrix}, \quad \underline{v}^T \vec{f} = \begin{bmatrix} h_1(t) \\ h_2(t) \end{bmatrix}$$

nhận được

$$m_{11}^*(t) = 4 + \frac{1 + \sqrt{\Delta}}{9 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t}$$

$$m_{22}^*(t) = 4 \left( 1 + \frac{1 - \sqrt{\Delta}}{9 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t} \right)$$

$$c_{11}^*(t) = 2\sqrt{\Delta} + 2(5 + 0,2\sin t) \left( 1 + \frac{1 + \sqrt{\Delta}}{9 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t} \right)$$

$$c_{22}^*(t) = -2\sqrt{\Delta} + 2(5 + 0,2\sin t) \left( \frac{1 - \sqrt{\Delta}}{9 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t} \right)$$

$$h_1(t) = 2 \left( 1 + 2 \frac{1 + \sqrt{\Delta}}{3 + 0,2\sin t} \right) \cos t$$

$$h_2(t) = 2 \left( 1 + 2 \frac{1 - \sqrt{\Delta}}{3 + 0,2\sin t} \right)$$

Để thu được các phương trình đơn giản hơn, ta thực hiện một số phép biến đổi gần đúng. Trước hết chú ý rằng

$$\frac{1}{9 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t} = \frac{1}{9 \left( 1 + \frac{1,2}{9} \sin t + \frac{0,04}{9} \sin^2 t \right)} \approx \frac{1}{9} \left( 1 - \frac{0,4}{3} \sin t \right)$$

$$\sqrt{\Delta} = \sqrt{10 + 1,2\sin t + 0,04\sin^2 t} \approx \sqrt{10} + 0,06\sqrt{10}\sin t$$

Đó ta nhận được biểu thức gần đúng của các khối lượng suy rộng

$$m_{11}(t) = 4 \left( \frac{10 + \sqrt{10}}{9} = \frac{20 + 11\sqrt{10}}{1350} \sin t \right)$$

$$m_{22}(t) = \left( \frac{10 - \sqrt{10}}{9} = \frac{20 - 11\sqrt{10}}{1350} \sin t \right)$$

Bằng cách tương tự chúng ta nhận được các biểu thức gần đúng :

$$c_{11}^*(t) = \frac{100 + 28\sqrt{10}}{9} + \frac{200 + 56\sqrt{10}}{675} \sin t,$$

$$c_{22}^*(t) = \frac{100 - 28\sqrt{10}}{9} + \frac{200 - 56\sqrt{10}}{675} \sin t,$$

$$h_1(t) = \frac{10 + 4\sqrt{10}}{3} \cos t - \frac{10 + \sqrt{10}}{225} \sin 2t,$$

$$h_2(t) = \frac{10 - 4\sqrt{10}}{3} \cos t - \frac{10 - \sqrt{10}}{225} \sin 2t.$$

Cuối cùng các phương trình chuyển động đã đơn giản hóa trong các tọa độ chính suy rộng có dạng:

$$4 \left( \frac{10 + \sqrt{10}}{9} - \frac{20 + 11\sqrt{10}}{1350} \sin t \right) p_1 + \left( \frac{100 + 28\sqrt{10}}{9} + \frac{200 + 56\sqrt{10}}{675} \sin t \right) p_1 \\ = \frac{10 + 4\sqrt{10}}{3} \cos t - \frac{10 + \sqrt{10}}{225} \sin 2t \quad (4.7)$$

$$4 \left( \frac{10 - \sqrt{10}}{9} - \frac{20 - 11\sqrt{10}}{1350} \sin t \right) p_2 + \left( \frac{100 - 28\sqrt{10}}{9} + \frac{200 - 56\sqrt{10}}{1350} \sin t \right) p_2 \\ = \frac{10 - 4\sqrt{10}}{3} \cos t - \frac{10 - \sqrt{10}}{225} \sin 2t \quad (4.8)$$

## § 5. KẾT LUẬN

Ở đây phát triển phương pháp dao động có điều kiện tính toán dao động của các hệ tuyến tính mô tả bởi hệ phương trình vi phân tuyến tính hệ số tuần hoàn không đổi, các tần số riêng suy rộng là các hàm số, mà trận dạng riêng suy rộng cũng là ma trận hàm.

Dựa trên các thuật toán trình bày ở đây dễ dàng thiết lập các chương trình tính toán trên máy tính điện tử. Hệ chương trình này đã được xây dựng ở Tô Cơ học ứng dụng, Đại học Bách khoa Hà Nội.

*Địa chỉ  
Trường Đại học Bách khoa Hà Nội*

*Nhận ngày 23-2-1989*

## TÀI LIỆU THAM KHẢO

- 1. ВУЛЬФСОН И.И., КОЛОВСКИЙ М.З. Нелинейные задачи динамики машин. Изд «Машиностроение», Денинград, 1968.
- 2. ВУЛЬФСОН И.И. Динамические расчеты цикловых механизмов. Изд. «Машиностроение», Ленинград 1976.
- 3. ВУЛЬФСОН И.И. Вибрационность приводов машин разветвленной и кольцевой структуры. Изд. «Машиностроение», Ленинград 1986.
- 4. NGUYỄN VĂN KHANG. Dynamische Stabilität und periodische Schwingungen in Mechanismen. Diss. B, TH Karl-marx-Stadt 1986.
- 5. DRESIG V., VULFSON I. I. Dynamik der Mechanismen, VEB Deutscher Verlag der Wissenschaften, Berlin 1988.
- 6. NGUYỄN VĂN KHANG. Các phương pháp số tính dao động. Trong tập « Dao động cơ học và ứng dụng trong kỹ thuật ». Hội Cơ học Việt Nam, Hà Nội 1983.

## ZUSAMMENFASSUNG

### ZUR MODALEN BERECHNUNG FÜR SYSTEME MIT MEHREREN FREIHEITSGRADEN MIT ZEITLICH VERÄNDERLICHEN PARAMETERN

In dieser Arbeit wird die Methode des fiktiven Oszillators zur Bestimmung der verallgemeinerten Frequenzen und der verallgemeinerten Modalmatrix für Systeme mit zeitlich veränderlichen Parametern angewendet. Für den wichtigen Fall langsamer Veränderlichkeit der Modalmatrix ist es möglich, die Entkopplung der Bewegungsgleichungen vorzunehmen.