

# ÜBER EIN RANDWERTPROBLEM DES AKUSTISCHEN SCHWINGUNGSFELDES IN EINER ROHRLEITUNG. II

A. HOFFMANN

Lehrstuhl für Strömungslehre,  
Technische Universität, H-1521 Budapest

Eingegangen am 8. November 1982

Vorgelegt von Prof. T. Szentmártony

## Summary

A generalization of the boundary value problem solved in paper (4) is given here. The generalization lies in prescribing at the beginning of the tube at the point ( $x=0$ ) a timely periodical speed and at the open end of the tube ( $x=l$ ) a timely periodical pressure. The mathematical model of the problem is a system of partial differential equations with the appropriate initial and limiting conditions. The adoption of the Duhamel-theorems and the solving of two very simple convolution integral equations lead to the solving of this system.

In einer vorher veröffentlichten Arbeit [4] habe ich die analytische Lösung eines Problems der Aeroakustik behandelt; bzw. die Bestimmung des räumlich-eindimensionalen linearisierten Druckfeldes  $p(x, t)$  und Geschwindigkeitfeldes  $c(x, t)$  einer Gassäule in einer Rohrleitung.

Die linearisierte Eulersche Bewegungsgleichung und die Kontinuitätsgleichung liefert das hyperbolische partielle Differentialgleichungssystem

$$L_1[c, p] \equiv \frac{\partial c}{\partial t} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} = 0 \quad (1)$$

$$L_2[c, p] \equiv \frac{\partial c}{\partial x} + \frac{1}{\rho a^2} \frac{\partial p}{\partial t} = 0$$

wobei  $t$  die Zeit,  $\rho$  die Dichte und  $a$  die Schallgeschwindigkeit des Gases bedeuten.

Als Anfangsbedingungen habe ich

$$c(x, 0) = 0, \quad p(x, 0) = p_0. \quad (2')$$

und als Randbedingungen

$$c(0, t) = A \sin \omega t, \quad p(l, t) = p_0 + \Delta p(t) \quad (2'')$$

mit  $\Delta p(t) = B(\cos \omega t - 1)$  angenommen.

D. h. in einem geradlinigen Rohr von Länge  $l$  ( $0 \leq x \leq l$ ) wird die Gassäule an der Stelle  $x=0$  mit der vorgeschriebener Geschwindigkeit  $c(0, t) = A \sin \omega t$  durch einen Kolben, oder eine Membran erregt. Am Ende des Rohres herrsche

der Druck  $p(l, t) = p_0 + \Delta p(t)$  des angekoppelten Systems. Zur Zeit  $t = 0$  sei die Geschwindigkeit der Gassäule  $c(x, 0) = 0$ , und  $p(x, 0) = p_0$  der atmosphärische Druck (d. h.  $\Delta p(0) = 0$ ).

In der vorliegenden Arbeit wird die Randwertaufgabe (1), (2) verallgemeinert, bzw. sei die Geschwindigkeit an der Stelle  $x = 0$  eine stetige, stückweise glatte, ungerade, periodische Funktion mit der Periode  $T_1$ ; der Druck am Ende des Rohres ( $x = l$ ) sei eine stetige, stückweise glatte, periodische Funktion mit der Periode  $T_2$ . Damit ergibt sich die folgende Randwertaufgabe:

Das hyperbolische partielle Differentialgleichungssystem ist:

$$L_1[c, p] = 0 \quad (3)$$

$$L_2[c, p] = 0$$

Die Anfangsbedingungen sind

$$c(x, 0) = 0, \quad p(x, 0) = p_0. \quad (4)$$

und die Randbedingungen können in der Form

$$c(0, t) = F(t) = \sum_{k=1}^{\infty} B_k \sin \omega_k t$$

$$\omega_k = \frac{2k\pi}{T_1} \quad (5)$$

$$p(l, t) = f(t) = \alpha_0 + \sum_{k=1}^{\infty} (\alpha_k \cos v_k t + \beta_k \sin v_k t)$$

$$v_k = \frac{2k\pi}{T_2}$$

dargestellt werden.

Aus den Bedingungen (4), (5) folgt

$$p(l, 0) = p_0 = \alpha_0 + \sum_{k=1}^{\infty} \alpha_k$$

Daher kann die zweite Bedingung (5) in der Form

$$p(l, t) = p_0 + \sum_{k=1}^{\infty} [\alpha_k (\cos v_k t - 1) + \beta_k \sin v_k t] \quad (6)$$

dargestellt werden.

In den Nachfolgenden wird diese Form verwendet.

Nehmen wir die Lösung der Randwertaufgabe (3), (4), (5), (6) in der folgenden Form an:

$$c = \sum_{k=0}^{\infty} c_k(x, t), \quad p = \sum_{k=0}^{\infty} p_k(x, t) \quad (7)$$

Dabei ist

$$c_0(x, t) = 0, \quad p_0(x, t) = p_0$$

Die Funktionen

$$c_k(x, t), \quad p_k(x, t) \quad (k = 1, 2, \dots)$$

sollen die Randwertaufgabe

$$L_1 [c_k, p_k] = 0, \quad L_2 [c_k, p_k] = 0 \quad (8)$$

$$(k = 1, 2, \dots)$$

$$c_k(x, 0) = 0, \quad p_k(x, 0) = 0 \quad (9)$$

$$c_k(0, t) = B_k \sin \omega_k t \quad (10)$$

$$p_k(l, t) = \alpha_k (\cos v_k t - 1) + \beta_k \sin v_k t$$

befriedigen.

Zur Herstellung der Lösung soll das Duhamel-Prinzip verwendet werden. Man nehme die Lösung in folgender Form an:

$$c_k = c_k^1 + \int_0^t \varphi_k(\tau) c_k^2(x, t - \tau) d\tau = c_k^1 + c_k^* \quad (11)$$

$$p_k = p_k^1 + \int_0^t \varphi_k(\tau) p_k^2(x, t - \tau) d\tau = p_k^1 + p_k^* \quad (12)$$

Die Funktionen  $c_k^1, p_k^1$  sollen das partielle Differentialgleichungssystem

$$L_1 [c_k^1, p_k^1] = 0, \quad L_2 [c_k^1, p_k^1] = 0 \quad (13)$$

die Anfangsbedingungen

$$c_k^1(x, 0) = 0, \quad p_k^1(x, 0) = 0 \quad (14)$$

und die Randbedingungen

$$c_k^1(0, t) = B_k \sin \omega_k t, \quad p_k^1(l, t) = 0 \quad (15)$$

befriedigen. In [3] ist die Lösung dieses Problems angegeben:

$$c_k^1(x, t) = B_k \left[ \left( \cos \frac{\omega_k}{a} x + \operatorname{tg} \frac{\omega_k}{a} l \sin \frac{\omega_k}{a} x \right) \sin \omega_k t + \right. \\ \left. + \frac{2\omega_k a}{l} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{\sin \frac{\omega_n}{a} x \sin \omega_n t}{\omega_k^2 - \omega_n^2} \right] \quad (16)$$

$$p_k^1(x, t) = \rho a B_k \left[ \left( \operatorname{tg} \frac{\omega_k}{a} l \cos \frac{\omega_k}{a} x - \sin \frac{\omega_k}{a} x \right) \cos \omega_k t + \right. \\ \left. + \frac{2\omega_k a}{l} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{\cos \frac{\omega_n}{a} x \cos \omega_n t}{\omega_k^2 - \omega_n^2} \right] \quad (17)$$

$\omega_n \neq \omega_k$

wo

$$\omega_n = \left( n + \frac{1}{2} \right) a \frac{\pi}{l}$$

Die Funktionen

$$c_k^*(x, t) = \int_0^t \varphi_k(\tau) c_k^2(x, t - \tau) d\tau \quad (18)$$

$$p_k^*(x, t) = \int_0^t \varphi_k(\tau) p_k^2(x, t - \tau) d\tau$$

müssen also die Randwertaufgabe

$$L_1[c_k^*, p_k^*] = 0, \quad L_2[c_k^*, p_k^*] = 0 \quad (19)$$

$$c_k^*(x, 0) = 0, \quad p_k^*(x, 0) = 0 \quad (20)$$

$$c_k^*(0, t) = 0, \quad p_k^*(l, t) = \alpha_k (\cos v_k t - 1) + \beta_k \sin v_k t \quad (21)$$

befriedigen.

Um diese Bedingung zu erfüllen, nehmen wir an, daß die Funktionen  $c_k^2, p_k^2$  Lösungen der folgenden Randwertaufgabe sein:

$$L_1[c_k^2, p_k^2] = 0, \quad L_2[c_k^2, p_k^2] = 0 \quad (22)$$

$$c_k^2(x, 0) = 0, \quad p_k^2(x, 0) = 0 \quad (23)$$

$$c_k^2(0, t) = 0, \quad p_k^2(l, t) = -\rho a B_k \cos \omega_k t \quad (24)$$

Das Problem (22), (23), (24) wird nun weiter verteilt.

Wir setzen

$$c_k^2 = c_k^{21} + c_k^{22}, \quad p_k^2 = p_k^{21} + p_k^{22} \quad (25)$$

und es sollen die Funktionen  $c_k^{2i}, p_k^{2i}$  Lösungen des nachfolgenden Randwertproblem-Systems sein:

$$L_1[c_k^{2i}, p_k^{2i}] = 0, \quad L_2[c_k^{2i}, p_k^{2i}] = 0 \quad (i = 1, 2) \quad (26)$$

$$c_k^{21}(x, 0) = 0, \quad p_k^{21}(x, 0) = 0 \quad (27)$$

$$c_k^{21}(0, t) = B_k \sin \omega_k t, \quad p_k^{21}(l, t) = -\rho a B_k \cos \omega_k t$$

mit

$$\begin{aligned} c_k^{22}(x, 0) &= 0, & p_k^{22}(x, 0) &= 0 \\ c_k^{22}(0, t) &= -B_k \sin \omega_k t, & p_k^{22}(l, t) &= 0 \end{aligned} \quad (28)$$

Die Lösungen des Randwertproblem-Systems (26), (27), (28) sind aber schon bekannt ([3], [4]):

$$\begin{aligned} c_k^{2i} &= B_k \left[ \left( \cos \frac{\omega_k}{a} x - c_{2i} \sin \frac{\omega_k}{a} x \right) \sin \omega_k t - \right. \\ &\quad \left. - \sum_{n=0}^{\infty} k_{ni} \sin \frac{\omega_n}{a} x \sin \omega_n t \right] \end{aligned} \quad (29)$$

$$\begin{aligned} p_k^{2i} &= -\rho a B_k \left[ \left( c_{2i} \cos \frac{\omega_k}{a} x + \sin \frac{\omega_k}{a} x \right) \cos \omega_k t + \right. \\ &\quad \left. + \sum_{n=0}^{\infty} k_{ni} \cos \frac{\omega_n}{a} x \cos \omega_n t \right] \end{aligned} \quad (30)$$

( $i = 1, 2$ )

$$c_{21} = \frac{1}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} - \operatorname{tg} \frac{\omega_k}{a} l$$

$$c_{22} = -\operatorname{tg} \frac{\omega_k}{a} l$$

Somit erhalten wir nach (25)

$$c_k^2 = -B_k \left[ \frac{\sin \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} \sin \omega_k t + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \sin \frac{\omega_n}{a} x \sin \omega_n t \right] \quad (31)$$

$$p_k^2 = -\rho a B_k \left[ \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} \cos \omega_k t + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \cos \frac{\omega_n}{a} x \cos \omega_n t \right] \quad (32)$$

wobei

$$k_n = k_{n1} + k_{n2} = \frac{2a}{l} (-1)^n \frac{\omega_n}{\omega_k^2 - \omega_n^2} \quad (\omega_k \neq \omega_n)$$

gilt.

Mit diesen Funktionen (31), (32) können wir nun die Funktionen  $c^*(x, t)$ ,  $p^*(x, t)$  (18) darstellen.

Wir setzen

$$\varphi_k(\tau) = \varphi_{k\alpha}(\tau) + \varphi_{k\beta}(\tau) \quad (33)$$

zur Bestimmung von  $\varphi_{k\alpha}(\tau)$ ,  $\varphi_{k\beta}(\tau)$  liefert die Gleichung (21) entsprechende Integralgleichungen von Faltungstyp bezüglich  $\varphi_{k\alpha}$ ,  $\varphi_{k\beta}$ :

$$\begin{aligned} \int_0^t \varphi_{k\alpha}(\tau) p_k^2(l, t-\tau) d\tau &= -\rho a B_k \int_0^t \varphi_{k\alpha}(\tau) \cos \omega_k(t-\tau) d\tau = \\ &= \alpha_k (\cos v_k t - 1) \end{aligned} \quad (34)$$

und

$$\begin{aligned} \int_0^t \varphi_{k\beta}(\tau) p_k^2(l, t-\tau) d\tau &= -\rho a B_k \int_0^t \varphi_{k\beta}(\tau) \cos \omega_k(t-\tau) d\tau = \\ &= \beta_k \sin v_k t \end{aligned} \quad (35)$$

Die Lösungen dieser Integralgleichungen sind

$$\begin{aligned} \varphi_{k\alpha}(\tau) + \varphi_{k\beta}(\tau) = \varphi_k(\tau) &= \frac{1}{\rho a B_k} \left[ \omega_k^2 \left( \alpha_k \tau - \frac{\beta_k}{v_k} \right) + \right. \\ &\left. + \frac{v_k^2 - \omega_k^2}{v_k} (\alpha_k \sin v_k \tau - \beta_k \cos v_k \tau) \right] \end{aligned} \quad (36)$$

Nun können die Funktionen  $c_k^*$ ,  $p_k^*$  mit Hilfe der Formeln (18) berechnet werden.

$$\begin{aligned} c_k^* &= \frac{1}{\rho a} \left\{ \frac{\omega_k \sin \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} \left[ \frac{1}{v_k} (\beta_k (1 - \cos v_k t) + \alpha_k \sin v_k t) - \alpha_k t \right] + \right. \\ &+ \sum_{n=0}^{\infty} k_n \sin \frac{\omega_n}{a} x \left[ \omega_k^2 \left( \frac{\beta_k}{v_k} \frac{1 - \cos \omega_n t}{\omega_n} - \right. \right. \\ &\left. \left. - \alpha_k \left( \frac{t}{\omega_n} - \frac{\sin \omega_n t}{\omega_n^2} \right) \right) \right] + \\ &+ \frac{\omega_k^2 - v_k^2}{v_k (\omega_n^2 - v_k^2)} (\alpha_k (\omega_n \sin v_k t - v_k \sin \omega_n t) - \\ &\left. \left. - \beta_k \omega_n (\cos v_k t - \cos \omega_n t) \right) \right] \end{aligned} \quad (37)$$

$$\begin{aligned}
p_k^* &= \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} [\alpha_k (\cos v_k t - 1) + \beta_k \sin v_k t] + \\
&+ \sum_{n=0}^{\infty} k_n \cos \frac{\omega_n}{a} x \left[ \omega_k^2 \left( \frac{\beta_k \sin \omega_n t}{v_k \omega_n} - \alpha_k \frac{1 - \cos \omega_n t}{\omega_n^2} \right) + \right. \\
&+ \left. \frac{\omega_k^2 - v_k^2}{v_k (\omega_n^2 - v_k^2)} (\alpha_k v_k (\cos v_k t - \cos \omega_n t) + \right. \\
&+ \left. \left. \beta_k (v_k \sin v_k t - \omega_n \sin \omega_n t) \right) \right] \\
k_n &= \frac{2a}{l} (-1)^n \frac{\omega_n}{\omega_k^2 - \omega_n^2}, \quad \omega_k \neq \omega_n
\end{aligned} \tag{38}$$

Es ist leicht einzusehen daß die Funktionen (37), (38) die Anfangs- und Randbedingungen (20), (21) befriedigen.

Die Funktionen  $c_k^*$ ,  $p_k^*$  können wir noch vereinfachen.

Im Falle  $c_k^*$  gilt nämlich

$$g(x) = \frac{\sin \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} + \omega_k \sum_{n=0}^{\infty} \frac{k_n}{\omega_n} \sin \frac{\omega_n}{a} x \equiv 0 \tag{39}$$

Auf Grund der Anfangsbedingung (23) und der Funktion (32) gilt

$$g'(x) = \frac{\omega_k}{a} \left( \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \cos \frac{\omega_n}{a} x \right) \equiv 0 \tag{40}$$

und somit  $g(x) = \text{const.}$ , da aber  $g(0) = 0$  ist folgt  $g(x) \equiv 0$ .

Bezüglich der Funktion  $p_k^*$  gilt

$$G(x) = \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} + \omega_k^2 \sum_{n=0}^{\infty} \frac{k_n}{\omega_n^2} \cos \frac{\omega_n}{a} x \equiv 1 \tag{41}$$

Es ist nämlich

$$G''(x) = -\frac{\omega_k^2}{a^2} \left( \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \cos \frac{\omega_n}{a} x \right) \equiv 0 \quad (42)$$

und nach den obigen Überlegungen auch  $G'(x) \equiv 0$ , d. h.  $G(x) = \text{const.}$ , da aber  $G(l) = 1$ , folgt  $G(x) \equiv 1$ .

Somit können die Funktionen  $c_k^*$ ,  $p_k^*$  in der folgenden Form angegeben werden:

$$\begin{aligned} c_k^* = & \frac{1}{\rho a} \left\{ \frac{\omega_k \sin \frac{\omega_k}{a} x}{v_k \cos \frac{\omega_k}{a} l} (\alpha_k \sin v_k t - \beta_k \cos v_k t) + \right. \\ & + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \sin \frac{\omega_n}{a} x \left[ \frac{\omega_k^2}{\omega_n} \left( \alpha_k \frac{\sin \omega_n t}{\omega_n} - \beta_k \frac{\cos \omega_n t}{v_k} \right) + \right. \\ & + \frac{\omega_k^2 - v_k^2}{v_k (\omega_n^2 - v_k^2)} (\alpha_k (\omega_n \sin v_k t - v_k \sin \omega_n t) - \\ & \left. \left. - \beta_k \omega_n (\cos v_k t - \cos \omega_n t)) \right] \right\} \end{aligned} \quad (43)$$

$$\begin{aligned} p_k^* = & -\alpha_k + \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} (\alpha_k \cos v_k t + \beta_k \sin v_k t) + \\ & + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \cos \frac{\omega_n}{a} x \left[ \frac{\omega_k^2}{\omega_n} \left( \frac{\beta_k}{v_k} \sin \omega_n t + \alpha_k \frac{\cos \omega_n t}{\omega_n} \right) + \right. \\ & + \frac{\omega_k^2 - v_k^2}{\omega_n^2 - v_k^2} (\alpha_k (\cos v_k t - \cos \omega_n t) + \\ & \left. + \beta_k (\sin v_k t - \frac{\omega_n}{v_k} \sin \omega_n t)) \right]. \end{aligned} \quad (44)$$

Es ist leicht einzusehen, daß die Funktionen (43), (44) das Differentialgleichungssystem (19) befriedigen da nach (43), (44)



$$L_2[c_k^*, p_k^*] = \frac{1}{\rho a^2} \frac{\omega_k^2 - v_k^2}{v_k} (\alpha_k \sin v_k t - \beta_k \cos v_k t) \left( \frac{\cos \frac{\omega_k}{a} x}{\cos \frac{\omega_k}{a} l} + \sum_{n=0}^{\infty} k_n \cos \frac{\omega_n}{a} x \right) = 0 \quad \text{ist.}$$

### Zusammenfassung

Die vorliegende Arbeit ist die Verallgemeinerung des im Beitrag [4] gelösten Randwertproblems. Die Verallgemeinerung besteht darin, daß am Anfang des Rohres an der Stelle  $x=0$  eine zeitlich periodische Geschwindigkeit und am offenen Rohrende ( $x=l$ ) ein zeitlich periodischer Druck vorgeschrieben wird. Das mathematische Modell des Problems ist ein partielles Differentialgleichungssystem mit entsprechenden Anfangs- und Randbedingungen. Die Anwendung des Duhamel-Prinzips und die Lösung zweier sehr einfachen Integralgleichungen vom Faltungstyp führen zur Lösung dieses Systems.

### Literatur

1. GOLDSTEIN, M. E.: Aeroacoustics. McGraw Hill, N. Y. — London, 1976.
2. SZENTMÁRTONY, T.: Folyadékmechanikája I. (Mechanik der Flüssigkeiten), Manuskript, Budapest, Tankönyvkiadó, 1967.
3. HOFFMANN, A. — FÉNYES, T.: Rechenverfahren zur Untersuchung von Wellengleichungen in Rohrleitungen. Period. Polyt. Mech. 26 1982.
4. HOFFMANN, A.: Über ein Randwertproblem des akustischen Schwingungsfeldes in einer Rohrleitung I. Period. Polyt. Mech. 26 1982.

Dr. Andor HOFFMANN, H-1521 Budapest