# 论鼓的振动模态解和定音鼓的发声机理

袁云鹏, 李兆彬<sup>1</sup> and 蒲天舒, 肖钰洋<sup>2</sup>

<sup>1</sup> 北京大学信息科学技术学院 <sup>2</sup> 北京大学物理学院

2022年11月21日

## 1 鼓膜振动

我们将鼓膜的振动近似地看作是一个有限大的圆形薄膜的二维振动,且不考虑周期力。 首先考虑一个矩形薄膜,其尺寸为  $L_x$  和  $L_y$ ,边缘固定,表面张力系数 T 始终恒定。假设 薄膜材料的面密度为  $\sigma$ 。薄膜发生振动时,考虑一面元 dxdy,如图1所示,在竖直方向上

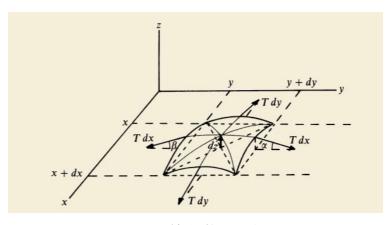


图 1: 鼓上微元受力

有 dz 大小的位移,因此微元四周受到表面张力 T 给面元恢复平衡的趋势。其中垂直 x 轴 方向的张力大小为 Tdx,它们的垂直分量为  $-T\sin\alpha$ dx 和  $-T\sin\beta$ dx。 $\alpha$  和  $\beta$  为表面张力与水平面的夹角,小量近似得:

$$\sin\alpha \approx \tan\alpha = (\frac{\partial z}{\partial y})_{y+\mathrm{d}y}$$

$$\sin\beta \approx \tan\beta = (\frac{\partial z}{\partial y})_y$$

因此这组张力的垂直分量有

$$F_y = -T dx \left[ \left( \frac{\partial z}{\partial y} \right)_{y+dy} - \left( \frac{\partial z}{\partial y} \right)_y \right] = -T dx \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} dy$$

同理,作用在面元上的垂直 y 轴方向的一组张力的垂直分量有

$$F_x = -T \mathrm{d}y \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \mathrm{d}x$$

则面元受到的竖直方向表面张力大小有  $F = F_x + F_y$ ,根据牛顿第二定律有

$$T dx dy \left( \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \right) = \sigma dx dy \frac{\partial^2 z}{\partial t^2}$$

两边除以 dxdy 得偏微分方程

$$\frac{\partial^2 z}{\partial t^2} = c^2 \left( \frac{\partial^2 z}{\partial^2 x} + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \right)$$

其中  $c = \sqrt{\frac{T}{\sigma}}$ , 作极坐标代换得

$$\frac{\partial^2 z}{\partial t^2} = c^2 \left( \frac{\partial^2 z}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial z}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 z}{\partial \theta^2} \right)$$

### 1.1 法一

对 z 进行分离变量得  $z = f(r)g(\theta)h(t)$ ,将上式代入二阶偏微分方程得

$$f(r)g(\theta)h''(t) = c^2 \left( f''(r)g(\theta)h(t) + \frac{1}{r}f'(r)g(\theta)h(t) + \frac{1}{r^2}f(r)g''(\theta)h(t) \right)$$

两边同时除以  $f(r)g(\theta)h(t)$  得

$$\frac{h''(t)}{h(t)} = c^2 \left( \frac{f''(r)}{f(r)} + \frac{1}{r} \frac{f'(r)}{f(r)} + \frac{1}{r^2} \frac{g''(\theta)}{g(\theta)} \right)$$

由于方程中右式仅与 t 相关,左式仅与 r、 $\theta$  相关,且 t、r、 $\theta$  是三个独立变量,则等式两边须等于同一个常数  $-\omega^2$ ,于是得到两个方程

$$h''(t) = -\omega^2 h(t)$$

$$\frac{f''(r)}{f(r)} + \frac{1}{r} \frac{f'(r)}{f(r)} + \frac{1}{r^2} \frac{g''(\theta)}{g(\theta)} = -\frac{\omega^2}{c^2}$$

解得

$$h(t) = H\sin(\omega t + \Phi)$$

其中 H、 $\Phi$  为常数,将化简后偏微分方程两边同乘  $r^2$  得

$$r^{2}\frac{f''(r)}{f(r)} + r\frac{f'(r)}{f(r)} + \frac{\omega^{2}}{c^{2}}r^{2} = -\frac{g''(\theta)}{g(\theta)}$$

由于方程中右式仅与r相关,左式仅与 $\theta$ 相关,且r、 $\theta$ 是两个独立变量,则等式两边仍须等于同一个常数,则可能为正弦函数或指数函数,而的周期为 $2\pi$ ,则常数的公因数为一整数n的平方,则有

$$g''(\theta) = -n^2 g(\theta)$$

解得

$$g(\theta) = G\sin(n\theta + \psi)$$

其中 G、 $\psi$  为常数,于是偏微分方程有

$$r^{2}\frac{f''(r)}{f(r)} + r\frac{f'(r)}{f(r)} + \frac{\omega^{2}}{c^{2}}r^{2} = n^{2}$$

两边同乘 f(r) 并除以  $r^2$  得

$$f''(r) + \frac{1}{r}f'(r) + \left(\frac{\omega^2}{c^2} - \frac{n^2}{r^2}\right)f(r) = 0$$

该方程的解为  $J_n(\frac{\omega r}{c})$  和  $Y_n(\frac{\omega r}{c})$  的线性组合,当 r 趋于 0 时,后者趋于- $\infty$ ,于是膜中心为一奇点,则解仅与  $J_n(\frac{\omega r}{c})$  有关<sup>1</sup>。

由z的变量分离得

$$z = AJ_n\left(\frac{\omega r}{c}\right)\sin(\omega t + \Phi)\sin(n\theta + \psi)$$

其中 A 为常数。则圆形薄膜的固有振动的频率有

$$f_{n,k} = \frac{j_{n,k}}{2\pi a}c$$

其中  $j_{n,k}$  为 n 阶 Bessel 函数的第 k 个零点,a 为鼓膜半径, $c=\sqrt{\frac{T}{\sigma}}$ 。 鼓的基频有

$$f_{0,1} = \frac{j_{0,1}}{2\pi a}c$$

### 1.2 法二

偏微分方程和边界条件有

$$\frac{\partial^2 z}{\partial t^2} = c^2 \left( \frac{\partial^2 z}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial z}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 z}{\partial \theta^2} \right)$$
 (1.1)

$$z|_{r=0}$$
 有界,  $z|_{r=a} = 0$  (1.2)

$$z|_{\theta=0} = z|_{\theta=2\pi}, \frac{\partial z}{\partial \theta}\Big|_{\theta=0} = \frac{\partial z}{\partial \theta}|_{\theta=2\pi}$$
 (1.3)

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>参见吴崇试, 高春媛. 数学物理方法 [M]. 北京大学出版社, 2019.

若方程有非零解

$$z(r,\theta,t) = v(r,\theta)e^{i\omega t} \tag{2}$$

代入偏微分方程(1.1)及边界条件(1.2)和(1.3),并令得下列偏微分方程本征值问题

$$\begin{split} \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial v}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^2}\frac{\partial^2 v}{\partial \theta^2} + k^2v &= 0\\ v|_{r=0} \, \text{\textit{ff}} \, \mathbb{R} \,, \quad v|_{r=a} &= 0\\ v|_{\theta=0} &= v|_{\theta=2\pi} \,, \, \frac{\partial v}{\partial \theta}\big|_{\theta=0} &= \frac{\partial v}{\partial \theta}\big|_{\theta=2\pi} \end{split}$$

再令  $v(r,\theta) = R(r)\Theta(\theta)$ , 分离变量, 分解为两个常微分方程的本征值问题

$$\theta''(\theta) + \lambda \theta(\theta) = 0 \tag{3.1}$$

$$\theta(0) = \theta(2\pi), \theta'(0) = \theta'(2\pi)$$
 (3.2)

和

$$\frac{1}{r}\frac{d}{dr}\left[r\frac{dR(r)}{dr}\right] + \left(k - \frac{\lambda}{r^2}\right)R(r) = 0 \tag{4.1}$$

$$R(0)$$
有界, $R(a) = 0$  (4.2)

其中本征值问题(3)的解为

本征值
$$\lambda_m = m^2, m = 0, 1, 2, 3, \dots$$
  
本征函数 $\Theta_m(\theta) = \begin{cases} \cos m\theta, & m = 0, 1, 2, \dots \\ \sin m\theta, & m = 1, 2, 3, \dots \end{cases}$ 

故本征值问题(4)中参数  $\lambda=m^2$  已知,本征值  $k^2$  待求将(4.1)式两端乘以  $rR^*(r)$  再积分得

$$k^{2} \int_{0}^{a} R(r)R^{*}(r)rdr = m^{2} \int_{0}^{a} R(r)R^{*}(r)\frac{dr}{r} + \int_{0}^{a} \frac{dR(r)}{dr}\frac{dR^{*}(r)}{dr}rdr$$

故一定有本征值  $k^2>0$ ,通过作变换 x=kr 将微分方程(4.1)化为 Bessel 方程,从而求得它的通解

$$R(r) = CJ_m(kr) + DN_m(kr)$$

考虑到边界条件(4.2)的要求,R(0)有界,故 D有界。又由于要求 R(a) = 0,得到

$$J_m(ka) = 0$$

将 m 阶 Bessel 函数的第 i 个正零点(由大到小排列)记作  $\mu_i^{(m)}, i=1,2,3,\ldots$ ,则本征值问题(4)的解是

本征值
$$k_{mi}^2 = (\frac{\mu_i^{(m)}}{a})^2, i = 1, 2, 3, \dots$$
  
本征函数 $R_{mi}(r) = J_m(k_{mi}r)$ 

于是求得圆形薄膜的固有振动的频率,其中  $\mu_i^{(m)}$  是 m 阶 Bessel 函数的第 i 个正零点。

## 2 定音鼓的发声机理简要分析

#### 2.1 综述

在定音鼓(timpani, or Kettledrum)的研究中,有几个重要的点需要强调。一是鼓上膜的振动模态,二是鼓腔内空气和膜共同振动,三是演奏时敲击的位置(影响哪种模态可以被激发)<sup>[1]</sup>。虽然空腔的形状和物理性质似乎也会改变频率,但研究表明这似乎不是一个非常重要的影响因素。

#### 2.2 鼓膜的影响

由第一部分的理论计算我们可以知道,膜为圆形的鼓上,其模态为 Bessel 函数(普通、球形)的线性叠加(当然,膜为矩形或方形的鼓面也是存在的,葡萄牙的女性就常常演奏一种名叫 adufe 的传统方形手鼓,但是我们暂时只研究圆形鼓面情况)。代入边界条件,通过求这些方程的数值解,可以得级数 n 不同时的振动模态<sup>2</sup>。

k	$\int J_0$	$J_1$	$J_2$	$J_3$	$J_4$
1	2.40483	3.83171	5.13562	6.38016	7.58834
2	5.52008	7.01559	8.41724	9.76102	11.06471
3	8.65373	10.17347	11.61984	13.01520	14.37254

表 1: 前几级 Bessel 函数的数值根

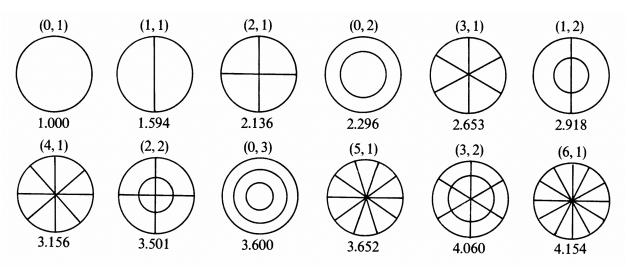


图 2: 前 14 个膜振动模态<sup>[1]</sup>。以  $f_{0,1}=\frac{j_{0,1}}{2\pi a}\sqrt{\frac{T}{\sigma}}=\frac{2.40483}{2\pi a}\sqrt{\frac{T}{\sigma}}$  为基频,其他模态  $(n,k)=\frac{f_{n,k}}{f_{0,1}}$ 

以 (1,1)=1.594 作基频,由上表作一些计算,(1,1):(2,1):(3,1)=1.00:1.34:1.66。但是实际测量发现经过调节后的定音鼓中的 (1,1)、(2,1) 和 (3,1) 模式的频率几乎为  $1:1.5:2^{[2]}$ 。(4,1)

<sup>2</sup>数值解仍旧参见吴书。

和 (5,1) 模式的比例通常为基本 (1,1) 模式的 2.44 倍和 2.90 倍(在 2.5 和 3 的半音范围内)。因此,1 至 5 级的模态频率比接近 2:3:4:5:6, 这就是定音鼓有一种"音高感"的部分原因,即鼓面的振动频率本身就近似是简单整数比。

## 2.3 空气的影响

上面我们把 (1,1) 作为基频,实际上这是图2中画出的第二个模态。那为什么 (0,1) 模态不是基频?实际上,在一个封闭的鼓腔内,(0,1) 的振动依赖于空气的压缩、膨胀而不是鼓面的振动 (从图中它是唯一没有图案的可以直观地看出这一点)。我们知道,空气自带质量,其惯性会降低振动频率,这种效应在振动模态的级数比较低时尤为明显。所以人耳难以觉察这个频率,反而是比它高一级的 (1,1) 频率成为了事实上的基频<sup>[3]</sup>。虽然也有理论认为,Timpani 鼓的底部小孔才是使 (0,1) 模式急剧衰减的重要因素,但这个理论已经被实验所否定。

还有关于 (1,1)、(2,1) 和 (3,1) 三者频率比的问题,之所以理论上膜的频率比和实际鼓的频率的测量值有较大差距,空气起了重要调音作用。我们可以粗略地说:

- (1) 腔内空气的弹性恢复力提高了同心模式 [(0,1)、(0,2)、(0,3) 等] 的频率;
- (2) 腔内空气的质量降低了其它模式 [(1,1),(2,1),(3,1) 等] 的频率; 理论推导见下。

先估算一下量级,考虑频度  $f=300~{\rm Hz}$ ,尺度  $a=0.25~{\rm m}$ , $v=300~{\rm m/s}$ ,故空气对应 波长较长,采取近场近似。对  $(0.{\rm k})$ :

$$\frac{\partial^2 z}{\partial t^2} = c^2 \left( \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \right) + \frac{\delta p}{\sigma}$$

$$\delta p = -\gamma \frac{p_0}{V_0} \delta V = -\gamma \frac{p_0}{V_0} S x_{0k} A_{0k}$$

其中

$$x_{0k} = \frac{\int J_0(x)x dx}{\int x dx} = \frac{2}{\mu_{0k}} J_1(\mu_{0k})$$

代入

$$z = A_{0k} J_0 \left( \omega_{0k} t/c \right) \sin(\omega t)$$

得到

$$\omega^{2} = \omega_{0k}^{2} + \gamma \frac{p_{0}S}{\sigma V_{0}} x_{0k}$$

$$\frac{\omega^{2}}{\omega_{0k}^{2}} - 1 = \frac{\gamma p_{0}\pi a^{4}x_{0k}}{TV_{0k}} \sim \frac{p_{0}a^{4}}{TV_{0}} \sim \frac{p_{0}a}{T}$$

对 (1,1), 将空气视作低速流体:

$$\frac{\Delta E_k}{E_k} = \frac{1/2 \left( \int \rho_a \omega z x \mathrm{d}x \mathrm{d}y \right)^2 / \rho V_0}{1/2 \int \sigma \omega^2 z^2 \mathrm{d}x \mathrm{d}y} = \frac{\rho_a a^4}{\sigma V_0} \frac{\left( \int J_1(x) x^2 \mathrm{d}x \right)^2}{\int J_1^2(x) x \mathrm{d}x}$$

$$1 - \frac{\omega^2}{\omega_{ok}^2} \sim \frac{\rho_a a^4}{\sigma V_0} \sim \frac{\rho_a a}{\sigma}$$

容易发现,对的不同 n 频率,同样有附加质量效应,随着 n 的增大,空气位移逐渐减小,附加质量逐渐减小。在较低的几个频率,空气的附加质量较大,于是通过控制定音鼓参数,可以调节其频率比率 (1,1):(2,1):(3,1)=1.00:1.34:1.66。调节附加质量后比值 (1,1):(2,1):(3,1)=1:1.5:2,此时构成协和音程。关于不同模态的表格参见图3。

除此之外,空气的一个重要作用是防止鼓上表面的振动通过它传递到下表面,后者形状和发声性质都未知,会引入其他的杂音。故空气层保证绝大多数能量都用于上表面振动发声,使鼓声从上表面向四周辐射开去,同时确保频率的"单一性、纯粹性"<sup>[4]</sup>。

Figure 3g is the set of frequencies that was reported by Benade for Duff's instrument which was tuned to C3 130.8 Hz. The letters (beginning with P for the principal tone) represent the sequence of modes starting with P=mode (1,1). Q=mode (2,1), R=mode (0,2), S=mode (3,1), T=mode (1,2), U=mode (4,1), V=mode (2,2), W=mode (0,3), X=mode (5,1) and Y=mode (6,1). The preferred modes are P, Q, S, U, X and Y. Modes R, V, and W are the more damped non-preferred modes and so their respective theoretical ratios are not shown.

Fig. 3g

Mode	Theoretical Ratio	Measured Ratio 1.00 (130.8 Hz)	
P	1.00		
Q	1.35	1.504	
R		1.742	
S	1.67	2.00	
T		2.245	
U	1.99	2.494	
V		2.800	
W		2.852	
X	2.30	2.979	
Y	2.61	3.462	

The missing fundamental effect might then give you the pitch C2 for the instrument under certain conditions and dynamic levels.  $\underline{^{15}}$ 

图 3: 不同模态[5]

### 2.4 打击点的影响

敲击边缘和中心对频率的激发存在一定的影响。例如敲击标准打击位置(从边缘起,到中央连线上的第一个四分点),可以保证 (1,1)、(2,1) 和 (3,1) 模态非常突出,而 (0,0) 仅仅和高级次的 (4,1) 差不多一样不显著,(0,2) 更是比 (5,1) 稍弱(见图4(a)(b))。打击中央点,虽然 (0,1)、(0,2) 较上次明显许多(图4(c)(d)),但两者衰减得也快。经过多次实验,研究者发现 (1,1)、(2,1) 等衰减最慢,故在 Timpani 的特例下,频率的激发几乎总是那么几个音高,故可以达到"定音"的效果。

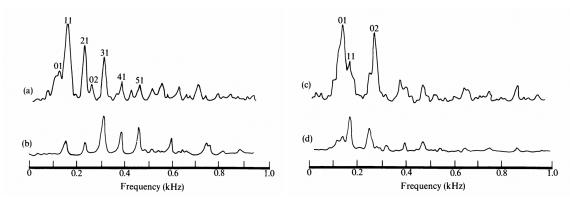


图 4: 打击点影响, (a): 敲击标准点后  $0.03 \, s$ ; (b): 敲击标准点后  $1 \, s$ ; (c): 敲击中央点后  $0.03 \, s$ ; (d): 敲击中央点后  $1 \, s$ .

### 2.5 其他可能的影响因素

空腔/鼓体的形状可以微调频率的高低,而包裹空腔的材质主要改变了音色。例如,形状相似的铜制的 Timpani 和合成材料制作的 Timpani 听起来差别巨大。膜的材料不同在声音性质层面可能也有些微的不同,例如小牛皮的音色更加悦耳,这可能与 (0,1) 频在小牛皮和其他材料上衰减速度不同有关。

## 3 固定音高乐器和无固定音高乐器的本质区别

在以上的讨论中,我们总是试图依据乐器的物理性质(材质、形状、边界条件等)来解出固定的振动模态。其实,不管是什么类型的乐器,它们都有自己一定的振动模态。但是,**固定音高乐器**一个重要的是特点是其模态在敲击(或者摩擦振动,这是弦乐器的情况)后保持一定,且除了泛音列和和声列之外不太会存在其他的杂波。而**无固定音高乐器**(如很多噪音乐器)一方面设计时并没有像固定音高乐器一样严格确定尺寸、边界形状等等,另一方面实际演奏时就存在各种振动频率的随机叠加,而且某些情形下,波的频率还会随时间而改变。波形非常复杂,故人听不出一个固定的音高。

所以,两者本质区别在于能否发出频率固定的简单振动波形,并且允许与之频率比成 近于简单整数比的其他固定频率波存在。

## 参考文献

- [1] Neville H Fletcher and Thomas D Rossing. *The physics of musical instruments*. Springer Science & Business Media, 2012.
- [2] Thomas D Rossing and Garry Kvistad. Acoustics of timpani: Preliminary studies. 1976.
- [3] Dave Benson. Music: A mathematical offering. Cambridge University Press, 2006.

- [4] Gareth Loy. Musimathics, Volume 1: The Mathematical Foundations of Music, volume 1. MIT press, 2011.
- [5] AH Benade. Fundamentals of musical acoustics. Oxford University Press, New York, 1976.