

Gammatone 滤波器的实现

Gammatone滤波器冲击响应：

$$g(t) = \frac{a t^{n-1} \cos(2\pi f_{ct} + \phi)}{e^{2\pi b t}}$$

其中:

- f_c ：中心频率
- b ：带宽， $1.019 \cdot \text{ERB}(f_c)$

中心频率处的增益和相移

$g(t)$ 可分解为两部分的乘积，即

$$g(t) = a \cdot r(t) \cdot s(t)$$
$$r(t) = t^{n-1} e^{-2\pi b t}$$
$$s(t) = \cos(2\pi f_{ct} + \phi)$$

时域相乘==频域卷积，即：

$$G(f) = a \cdot R(f) \cdot S(f)$$

可以分别计算 $R(f)$ 和 $S(f)$ ，即：

$$R(f) = \mathcal{F}\{t^{n-1} e^{-2\pi b t}\}$$
$$= \frac{(j2\pi)^{n-1}}{(j2\pi)^{n-1}} \frac{\partial^{n-1}}{\partial \omega^{n-1}} \mathcal{F}\{e^{-2\pi b t}\} = \frac{(j2\pi)^{n-1}}{(j2\pi)^{n-1}} \frac{\partial^{n-1}}{\partial \omega^{n-1}} \frac{1}{(2\pi b + j2\pi f)}$$
$$= \frac{(j2\pi)^{n-1}}{(j2\pi)^{n-1}} \frac{(j)^{n-1} (n-1)!}{(2\pi)^{n-1}} \frac{1}{(b + jf)^n}$$
$$= \frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n} \frac{1}{(1 + jf/b)^n}$$

$$S(f) = \mathcal{F}\{\cos(2\pi f_{ct} + \phi)\}$$
$$= e^{j\phi} \delta(f - f_c) + e^{-j\phi} \delta(f + f_c)$$

所以有

$$G(f) = a \cdot R(f) \cdot S(f)$$
$$= a \cdot \frac{e^{j\phi}}{(2\pi b)^n} \frac{(n-1)!}{(1 + j(f - f_c)/b)^n} + a \cdot \frac{e^{-j\phi}}{(2\pi b)^n} \frac{(n-1)!}{(1 + j(f + f_c)/b)^n}$$
$$= a \cdot \frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n} \left[e^{j\phi} \frac{1}{(1 + j(f - f_c)/b)^n} + e^{-j\phi} \frac{1}{(1 + j(f + f_c)/b)^n} \right]$$

对于中心频率处，有

$$\left. G(f) \right|_{f=f_c} = \left. a \cdot \frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n} \left[e^{j\phi} \frac{1}{(1 + j(f - f_c)/b)^n} + e^{-j\phi} \frac{1}{(1 + j(f + f_c)/b)^n} \right] \right|_{f=f_c}$$
$$= a \cdot \frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n} \left[e^{j\phi} + e^{-j\phi} \right] \frac{1}{(1 + 2f_c/b)^n}$$

$$a \frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n} \left[e^{j\phi} + e^{-j\phi} \right] \frac{1}{(1+2jQ)^n}$$

通常 $\cos(2\pi f_c t + \phi)$ 中的起始相位 ϕ 为0，即：

$$\begin{aligned} \text{Gain}(f=f_c) &= \frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n} \left[1 + \frac{1}{(1+j2Q)^n} \right] \\ &= \frac{6}{(2\pi b)^4} \left[1 + \frac{1}{(1+j2/b)^4} \right] \\ &= \frac{6}{(2\pi b)^4} \left[1 + \frac{1}{(1-4Q^2+4jQ)^2} \right] \\ &= \frac{6}{(2\pi b)^4} \left[1 + \frac{1}{1-8Q^2+16Q^4-16Q^2+2(1-4Q^2)4jQ} \right] \\ &= \frac{6}{(2\pi b)^4} \left[1 + \frac{1}{16Q^4-24Q^2+1+8jQ(1-4Q^2)} \right] \\ &= \frac{6}{(2\pi b)^4} \left[\frac{16Q^4-24Q^2+2+8jQ(1-4Q^2)}{16Q^4-24Q^2+1+8jQ(1-4Q^2)} \right] \\ &= \frac{3}{(2\pi b)^4} \frac{r_1 e^{j\phi_1}}{r_2 e^{j\phi_2}} \end{aligned}$$

其中

$$\begin{aligned} r_1 &= \sqrt{(16Q^4-24Q^2+2)^2 + (8Q-32Q^3)^2} \\ \phi_1 &= \arctan\left(\frac{8Q-32Q^3}{16Q^4-24Q^2+2}\right) \\ r_2 &= \sqrt{(16Q^4-24Q^2+1)^2 + (8Q-32Q^3)^2} \\ \phi_2 &= \arctan\left(\frac{8Q-32Q^3}{16Q^4-24Q^2+1}\right) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Gain}_{f_c} &= \frac{3}{(2\pi b)^4} \frac{\sqrt{(16Q^4-24Q^2+2)^2 + (8Q-32Q^3)^2}}{\sqrt{(16Q^4-24Q^2+1)^2 + (8Q-32Q^3)^2}} \\ \phi_{f_c} &= \arctan\left(\frac{8Q-32Q^3}{16Q^4-24Q^2+2}\right) - \arctan\left(\frac{8Q-32Q^3}{16Q^4-24Q^2+1}\right) \end{aligned}$$

根据Glassberg and Moore给出的ERB的公式

$$Q = \frac{f_c}{b} = \frac{f_c}{24.74 \cdot 37/100 f_c + 24.7} = \frac{1}{0.108 + 24.7/f_c}$$

随着中心频率的增大，Q越来越大，此时增益中 $\frac{1}{(1+2jQ)^n}$ 可以近似忽略，此时中心频率处：

$$\begin{aligned} G(f_c) &= \frac{a(n-1)!}{(2\pi b)^n} \\ \phi(f_c) &= 0 \end{aligned}$$

IIR 滤波器实现

$g(t)$ 可分解为两部分的乘积，即

$$g(t) = a \cdot r(t) \cdot s(t)$$

其中

```

r(t)&=t^{n-1}e^{-2\pi bt}\
s(t)&=cos(2\pi f_c t+\phi)\
\end{align}
$$

```

时域相乘==频域卷积，即：

```

$$
G(f)=a\times R(f)*S(f)
$$

```

可以分别计算 $R(f)$ 和 $S(f)$ ，即：

```

$$
\begin{equation}
\begin{aligned}
R(f)&=FT(t^{n-1}e^{-2\pi b t})\\
&=\frac{1}{(j2\pi)^{n-1}}\frac{\partial^{n-1}}{\partial f^{n-1}}FT(e^{-2\pi b t})\\
&=\frac{1}{(j2\pi)^{n-1}}\frac{\partial^{n-1}}{\partial f^{n-1}}\frac{1}{(2\pi b+j2\pi f)}\\
&=\frac{1}{(j2\pi)^{n-1}}\frac{(j)^{n-1}(n-1)!}{(2\pi)^n}\frac{1}{(b+jf)^n}\\
&=\frac{(n-1)!}{(2\pi b)^n}\frac{1}{(1+jf/b)^n}
\end{aligned}
\end{equation}
$$

```

```

$$
\begin{equation}
\begin{aligned}
S(f)&=FT\left(\cos(2\pi f_c t+\phi)\right)\\
&=e^{j\phi}\delta(f-f_c)+e^{-j\phi}\delta(f+f_c)
\end{aligned}
\end{equation}
$$

```

$R(f)$ 是低通滤波器，由 n 个一阶低通滤波器及联得到； $S(f)$ 的功能则是频率搬移，将低通滤波器转换为带通滤波器。在设计滤波器的时候，可以反过来，首先对输入信号降频 f_c ，然后在应用低通滤波器 $R(f)$ ，问题就变的简单了。

1. 降频

```

$$
\begin{equation}
\begin{aligned}
x'(t)&=IFT(X(f-f_c))=IFT\left(\int x(t)e^{-j2\pi(f-f_c)t}dt\right)\\
&=IFT\left(FT(e^{j2\pi f_c t}x(t))\right)\\
&=e^{j2\pi f_c t}x(t)
\end{aligned}
\end{equation}
$$

```

这里其实只考虑了单边谱，因此计算增益的时候应该 $\times 2$

2. 低通滤波器的设计

使用冲击响应不变法，对 $r(t)$ 进行采样，采样间隔为 T ，即：

```

$$
\begin{equation}
\begin{aligned}
r_d(i) &= r(iT) = (iT)^{n-1}e^{-2\pi b iT} = T^{n-1}i^{n-1}e^{-2\pi b iT}\label{eq1}
\end{aligned}
\end{equation}
$$

```

令 $k=e^{-2\pi b T}$ ，上式就可以简化为

```

$$
\begin{equation}
\begin{aligned}
r_d(i) &= T^{n-1}i^{n-1}k^i
\end{aligned}
\end{equation}
$$

```

因为

```

$$
\begin{equation}
\begin{aligned}
\end{aligned}
\end{equation}

```

$$Z(i\omega) = \sum_{i=0}^{\infty} z^{-i} = -z \frac{\partial}{\partial z} \sum_{i=0}^{\infty} z^{-i} = -z \frac{\partial}{\partial z} \sum_{i=0}^{\infty} (z^{-1})^i = -z \frac{\partial}{\partial z} \frac{1}{1-z^{-1}}$$

$$Z(k\omega) = \frac{1}{1-kz^{-1}}$$

$$\frac{\partial Z(k\omega)}{\partial z} = \frac{1}{(1-kz^{-1})^2} = \frac{1}{(1-kz^{-1})^2} \frac{\partial (1-kz^{-1})}{\partial z} = \frac{1}{(1-kz^{-1})^2} \cdot \frac{k}{z^2}$$

$$Z(i^2 k^2 \omega) = \frac{1}{1-k^2 z^{-1}} = \frac{1}{1-k^2 z^{-1}} \frac{\partial (1-k^2 z^{-1})}{\partial z} = \frac{1}{1-k^2 z^{-1}} \cdot \frac{2k^2}{z^2} = \frac{2k^2}{z^2(1-k^2 z^{-1})}$$

$$Z(i^3 k^3 \omega) = \frac{1}{1-k^3 z^{-1}} = \frac{1}{1-k^3 z^{-1}} \frac{\partial (1-k^3 z^{-1})}{\partial z} = \frac{1}{1-k^3 z^{-1}} \cdot \frac{3k^3}{z^2} = \frac{3k^3}{z^2(1-k^3 z^{-1})}$$

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{1-k^3 z^{-1}} \left[\frac{1}{1-k^2 z^{-1}} + \frac{2k^2 z^{-1}}{(1-k^2 z^{-1})^2} + \frac{1}{1-k^2 z^{-1}} \right] \frac{\partial (1-k^2 z^{-1})}{\partial z} \\ &= \frac{1}{1-k^3 z^{-1}} \left[\frac{1}{1-k^2 z^{-1}} + \frac{2k^2 z^{-1}}{(1-k^2 z^{-1})^2} + \frac{1}{1-k^2 z^{-1}} \right] \cdot \frac{2k^2}{z^2} \\ &= \frac{1}{1-k^3 z^{-1}} \left[\frac{1}{1-k^2 z^{-1}} + \frac{2k^2 z^{-1}}{(1-k^2 z^{-1})^2} + \frac{1}{1-k^2 z^{-1}} \right] \cdot \frac{2k^2}{z^2} \end{aligned}$$

$$Z(r_d(i)) = Z \left[\frac{1}{(n-1)!} \left(\frac{2\pi b}{T} \right)^n T^3 i^3 k^3 \right] = \frac{6T^3}{(2\pi b)^4} Z(i^3 k^3 \omega)$$

$$= \frac{6T^3}{(2\pi b)^4} \frac{1}{(1+4kz^{-1}+k^2 z^{-2})} \left[\frac{1}{1-4kz^{-1}+6k^2 z^{-2}-4k^3 z^{-3}+k^4 z^{-4}} \right]$$

$$Z(r_d(i)) = c \frac{1}{(1+4kz^{-1}+k^2 z^{-2})} \left[\frac{1}{1-4kz^{-1}+6k^2 z^{-2}-4k^3 z^{-3}+k^4 z^{-4}} \right]$$

最终得到Gammatone滤波器的公式

$$y(n) = c \left[\underbrace{x(n-1) + 4kx(n-2) + k^2 x(n-3)}_{\text{text}{x part}} + \underbrace{4ky(n-1) - 6k^2 y(n-2) + 4k^3 y(n-3) - k^4 y(n-4)}_{\text{text}{y part}} \right]$$

iii. 滤波结果升频

$$y'(t) = \text{Real} \left[\text{IFT} \left(Y(f+f_c) \right) \right] = \text{Real} \left[\text{IFT} \left(\int y(t) e^{-j2\pi(f+f_c)t} dt \right) \right]$$

$$= \text{Real} \left[\text{IFT} \left(\text{FT} \left(e^{-j2\pi f_c t} y(t) \right) \right) \right]$$

$$= \text{Real} \left[e^{-j2\pi f_c t} y(t) \right]$$

升频后信号的实部即为最终结果。

滤波器中心频率增益归一

因为实现过程中将带通滤波器转换为低通滤波器，因此只需要对低通滤波器0频处的增益归一为1/2即可。
因此，归一化系数应该是

$$\begin{aligned} \text{scale} &= \frac{1}{Z(r_d(i)|z=1)/2} = \frac{1}{c \frac{1}{\frac{1}{1+4kz^{-1}}+k^2z^{-2}}} \frac{1}{1-4kz^{-1}+6k^2z^{-2}-4k^3z^{-3}+k^4z^{-4}} \bigg|_{z=1} \frac{1}{2} \\ &= \frac{1}{c^2(1+4k+k^2)} \end{aligned}$$

误差

低通滤波器经移频之后，左右两部分可能存在overlap，从而使得带通滤波器中心频率处的增益略大于低通滤波器0频处的增益。误差系数为

$$\begin{aligned} &\frac{\sqrt{(16Q^4-24Q^2+2)^2+(8Q-32Q^3)^2}}{\sqrt{(16Q^4-24Q^2+1)^2+(8Q-32Q^3)^2}} \approx 1 \end{aligned}$$