



AE-249 - AEROELASTICIDADE

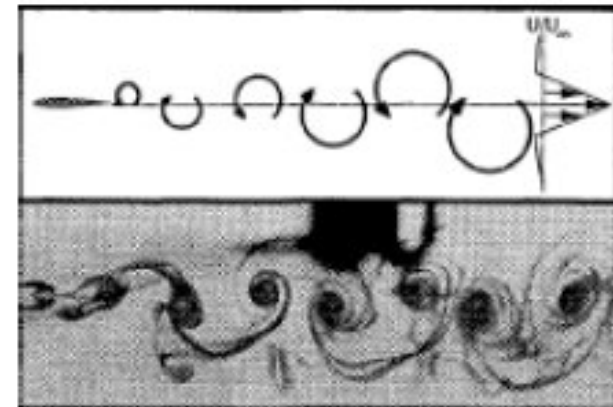
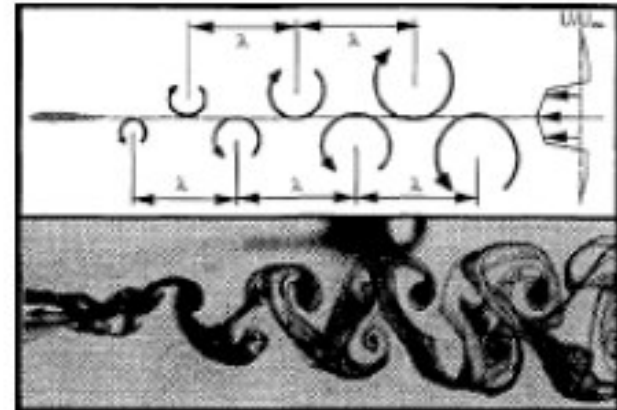
Aerodinâmica Não Estacionária

Movimentos arbitrários e resposta aerodinâmica

Modelo de Wagner

Wagner, Herbert: Über die Entstehung des Dynamischen Auftriebes von TragFlügeln, fev. 1925

- ❑ Assume-se como um primeiro exemplo um aerofólio bidimensional movimentando-se em arfagem;
- ❑ Este aerofólio oscilante gera uma esteira de vórtices alternados cujo potencial a eles associado modifica o carregamento aerodinâmico sobre o perfil;
- ❑ As forças aerodinâmicas portanto não dependem somente da posição instantânea do aerofólio, mas também da posição e intensidade deste esteira de vórtices;
- ❑ Ou seja, isto significa que as forças não dependem exclusivamente do movimento instantâneo, mas também de uma história do movimento desde o seu início.

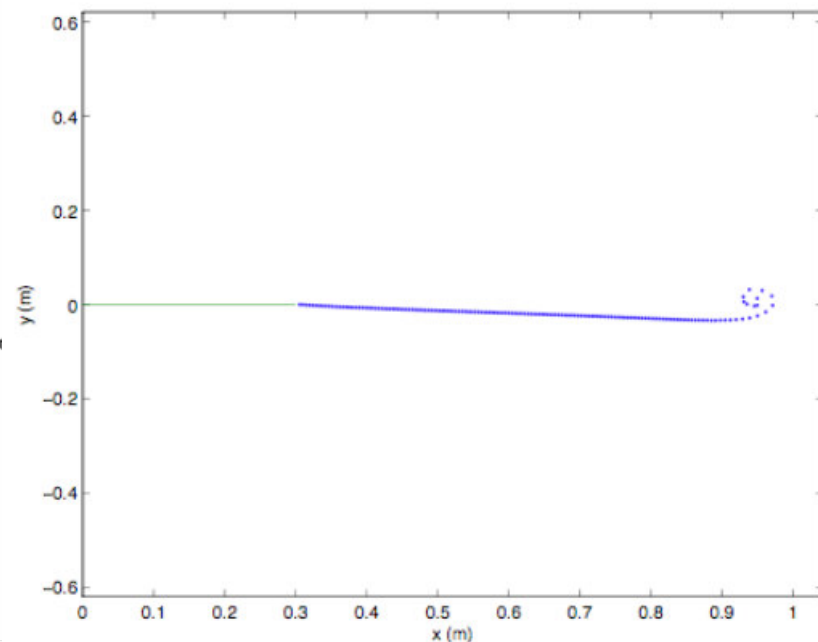
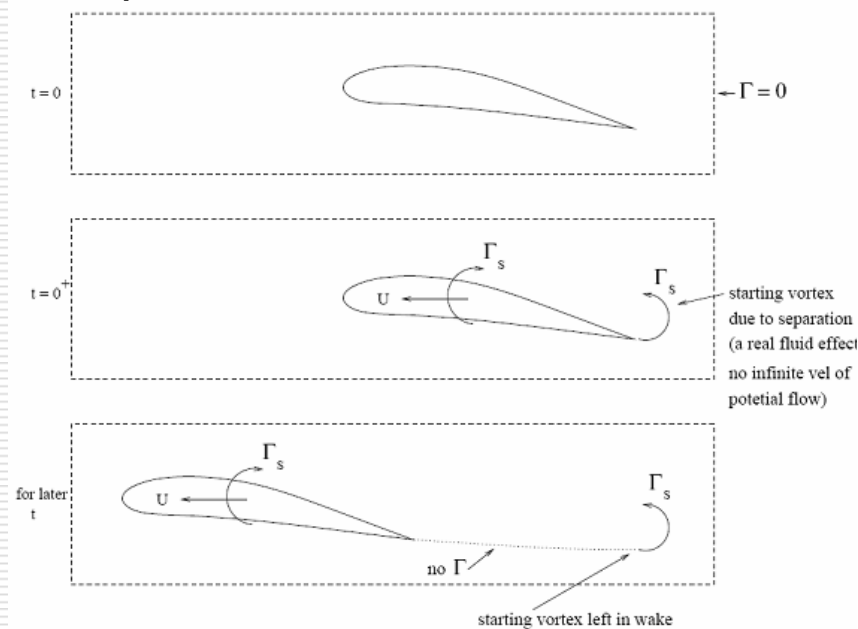


Modelo de Wagner I

- ❑ O efeito da esteira pode ser significativo, ponto de reduzir a magnitude das forças atuantes no aerofólio;
- ❑ Vórtice de partida – é o modelo aerodinâmico não estacionário mais simples;
- ❑ Supõem-se que uma placa plana que idealiza um aerofólio é submetida a uma variação súbita (impulsiva) em ângulo de ataque, quando a mesma encontra-se sujeita a um escoamento previamente estabelecido;
- ❑ Esta variação súbita no carregamento aerodinâmico gera um vórtice de partida suficientemente forte, a ponto de reduzir em 50% o carregamento instantâneo no aerofólio.
- ❑ Após um curto espaço de tempo, o seu efeito deixa de ser significativo uma vez que ele é **convectado** ao longo da esteira e seu potencial torna-se desprezível para o aerofólio.

Vórtice de partida

O conceito de vórtice de partida vem da aerodinâmica estacionária. Ele surge no início do movimento do aerofólio no sentido da direção de vôo. De forma análoga, quando o escoamento já está estabelecido ao variarmos o ângulo de ataque subitamente aparecerá um vórtice de partida.

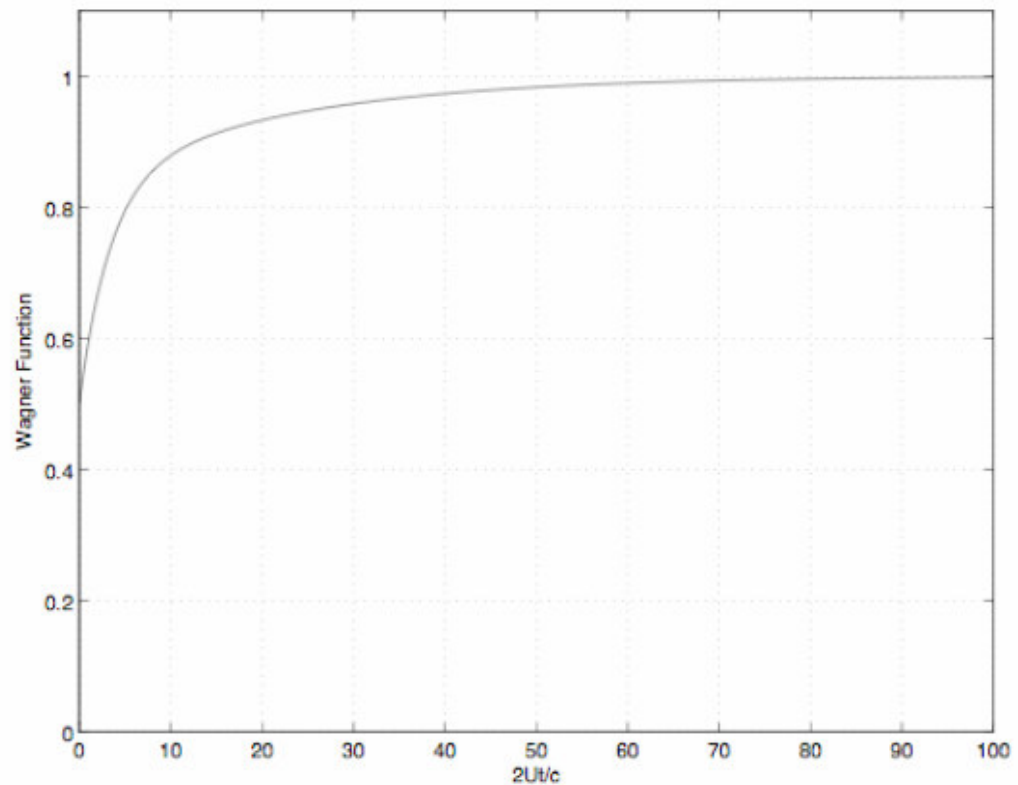


Modelo de Wagner II

- ❑ O efeito do vórtice de partida na sustentação de um aerofólio em escoamento estabelecido é modelado pela função de Wagner;
- ❑ Esta função indica que o carregamento aerodinâmico no início do movimento é metade do carregamento aerodinâmico e regime permanente;
- ❑ Este carregamento instantâneo cresce suavemente até alcançar o valor de regime permanente para o ângulo de ataque associado à entrada impulsiva.

Resposta indicial

- ❑ Função de Wagner:
- ❑ Resposta a uma variação súbita em ângulo de ataque do aerofólio.
- ❑ A função de Wagner é igual a 0,5 quando $t=0$ e cresce assintoticamente para 1.0.
- ❑ Esta resposta é também conhecida como resposta indicial do sistema.



Sustentação

- (ref. BAH e I.E.Garrick)
- A Função de Wagner $\phi(s)$ fornece o histórico de variação no tempo da sustentação, dada uma entrada degrau em ângulo de ataque do aerofólio;
- Ela é normalmente representada em função do tempo adimensionalizado definido como tempo reduzido e dado por:

$$s = V_0 t / b$$

- Este tempo reduzido pode ser entendido como uma distância em semi cordas.
- Sustentação:

$$L_c(s) = \frac{1}{2} \rho V_0^2 \frac{dCl}{d\alpha} \alpha_{ef} \cdot 2b \cdot \phi(s) = 2\pi \rho b V_0 \phi(s) Q$$

que é função do ângulo de ataque efetivo obtido da razão do downwash a $\frac{3}{4}$ da corda pela velocidade V_0 .

Ângulo de Ataque Efetivo

- No caso não estacionário, rearranjamos os termos circulatorios colocando a velocidade do escoamento não perturbado em evidência, chegando-se claramente à expressão para um ângulo de ataque efetivo:

$$\alpha_{ef} = \left[\alpha + \frac{\dot{h}}{V_0} + \frac{b}{V_0} \left(\frac{1}{2} - a \right) \dot{\alpha} \right] = \frac{Q}{V_0}$$

- Este ângulo de ataque representa bem como o carregamento de origem circulatoria (responsável pela sustentação em escoamento não perturbado) é dependente de todas velocidades e deslocamentos associados aos graus de liberdade.
- E a ação da função de deficiência de sustentação age sobre o ângulo de ataque efetivo, causando a diminuição proporcional da sustentação.

Generalização do Movimento

- A função de Wagner é uma resposta a uma entrada degraus, pode assim ser entendida como admitância indicial para o escoamento circulatório associado esta variação tipo degrau no downwash a $\frac{3}{4}$ da corda - Vamos entender esta definição por partes:
- Ao se aplicar uma entrada degrau a um sistema dinâmico, a resposta do sistema quando o mesmo é linear, é conhecida como a admitância indicial – $A(t)$.
- Ou seja, a forma da função $A(t)$ depende do sistema linear considerado; e a resposta do sistema uma força arbitrária $f(t)$ pode ser obtida uma vez que se conheça esta função.

Admitância Indicial

- A resposta no tempo a uma entrada degrau na força $\Delta f(t)$ aplicada em um instante de tempo $t+\Delta t$ é:

$$\Delta x(t, \tau + \Delta \tau) = \Delta f(\tau + \Delta \tau) A(t - \tau + \Delta \tau)$$

- Somando para todo o intervalo temporal, chega-se a integral de Duhamel:

$$x(t) \cong f(0) A(t) + \sum_{\tau=0}^{t-\Delta \tau} \Delta x(t, \tau + \Delta \tau)$$

$$x(t) = f(0) A(t) + \sum_{\tau=0}^{t-\Delta \tau} \frac{\Delta f(\tau + \Delta \tau)}{\Delta \tau} A(t - (\tau + \Delta \tau)) \Delta \tau$$

$$\Delta \tau \rightarrow 0 \Rightarrow x(t) = f(0) A(t) + \int_0^t \frac{df(\tau)}{d\tau} A(t - \tau) d\tau$$

Integral de Duhamel

- Que pode ser reescrita também na forma:

$$x(t) = f(0)A(t) + \int_0^t f(\tau) \frac{dA(t-\tau)}{d\tau} d\tau$$

- Chegou-se na forma acima após um rearranjo resolvendo a integral por partes.
- Note que se $A(t)$ é um degrau, a sua derivada no tempo será a função impulso $[A'(t)]$, e $f(t)$ é o termo forçante, que na realidade é a entrada do sistema dinâmico (no nosso caso será o downwash).
- Note que a equação acima é uma integral de convolução, também conhecida como chamamos anteriormente de integral de Duhamel.
- E do que se trata exatamente o conceito de convolução e por qual motivo se consegue obter a resposta de um sistema dinâmico dada uma entrada impulsiva?

Conceito de Convolução

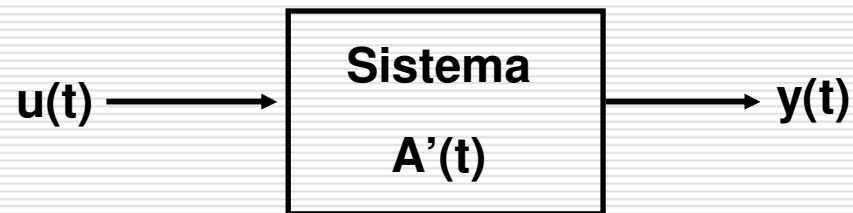
- ❑ É uma operação matemática formal, assim como a soma.
- ❑ Soma: toma dois números e gera um terceiro.
- ❑ Convolução: toma dois sinais (funções) para gerar um terceiro(a).
- ❑ O sinal de saída é o resultado da convolução do sinal de entrada com a resposta a impulso do sistema.

Conceito de Convolução

- Podemos estudar a convolução sob dois pontos de vista distintos:
 - do sinal de entrada: como cada ponto do sinal de entrada contribui para vários pontos do sinal de saída.
 - do sinal de saída: como cada ponto do sinal de saída recebeu contribuições de vários pontos do sinal de entrada.
- Estas duas perspectivas são formas diferentes de analisar a mesma operação matemática, e portanto são equivalentes:
- A primeira fornece uma idéia conceitual da convolução, enquanto que a segunda descreve a matemática da convolução.

Conceito de Convolução

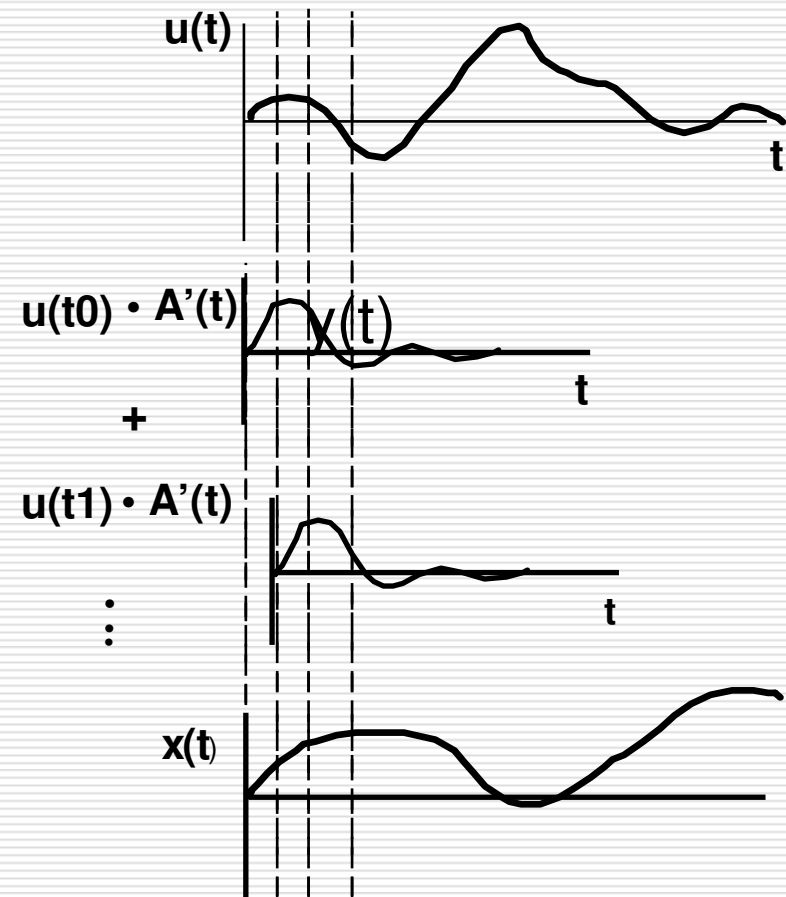
□ Convolução:



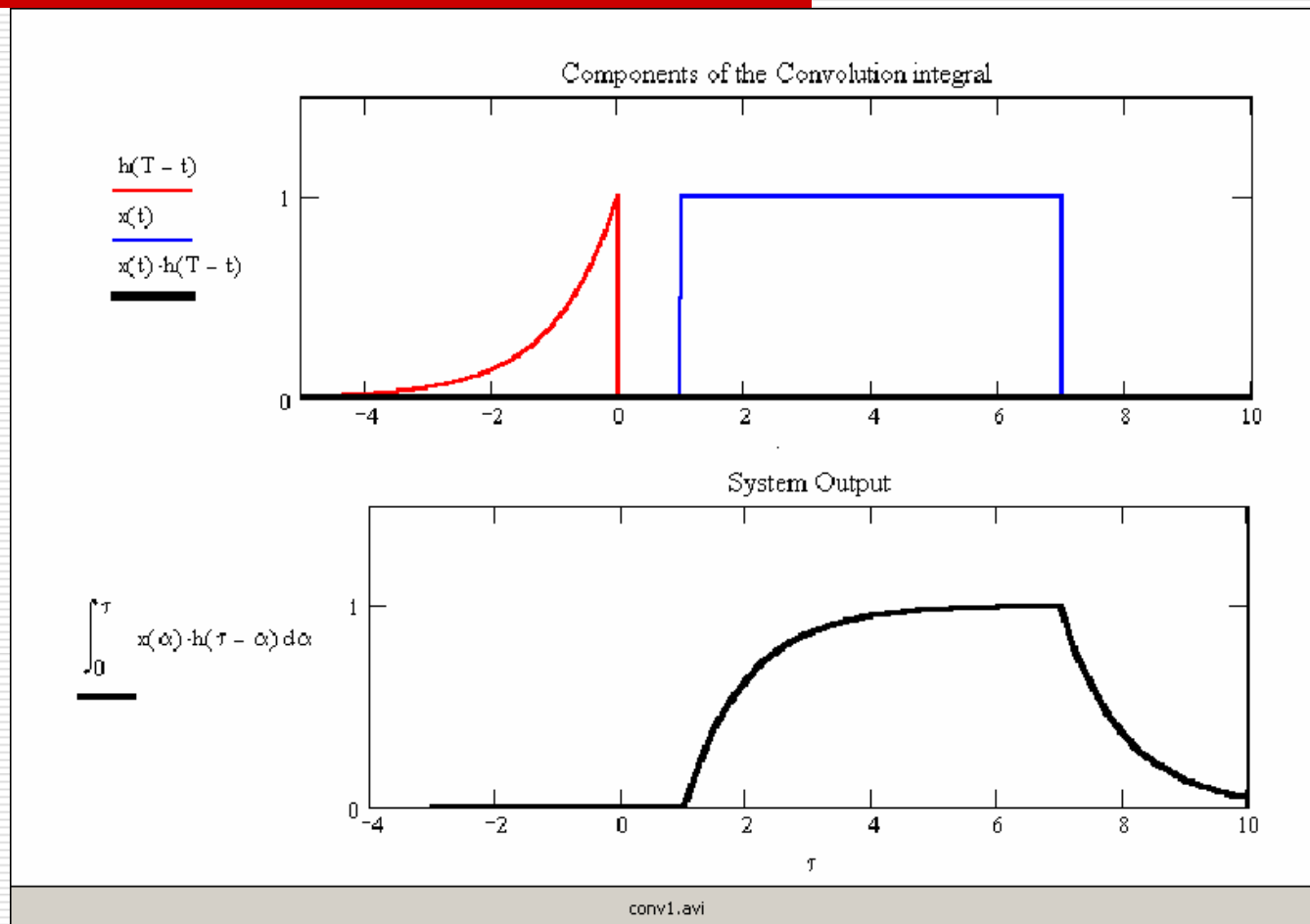
$$x(t) = \int_0^t A'(t-\tau) u(\tau) d\tau$$

$$A'(t) = \frac{dA(t)}{dt}$$

$A' = \text{impulso}; A = \text{degrau}$



Convolução de dois sinais



A Função de Wagner I

- E como é a função de Wagner?
- Em 1925, Wagner derivou uma função que modela a resposta do carregamento de natureza circulatória a uma variação súbita em ângulo de ataque, supondo escoamento incompressível, e função do tempo reduzido dado por:

$$\phi(s) = 1 - \int_0^\infty \frac{e^{-\sigma s}}{\sigma^2 \left[(K_0 - K_1)^2 + \pi^2 (I_0 - I_1)^2 \right]} d\sigma$$

$$s = V_0 t / b$$

Tempo reduzido

- ❑ O tempo reduzido é uma grandeza muito comum em aerodinâmica não estacionária e representa a distância percorrida pelo aerofólio penetrando no escoamento, em termos de semi-cordas.
- ❑ A aplicação da função de Wagner a uma simulação de um movimento arbitrário no domínio do tempo pode ser compreendida como uma sucessão de variações tipo degrau em ângulo de ataque e sua derivada no tempo.

A Função de Wagner II

- ❑ É uma função que não possui uma transformada de Laplace;
- ❑ É função do tempo, ou ainda um tempo reduzido, grandeza muito comum em aerodinâmica não estacionária que representa a distância percorrida pelo aerofólio penetrando no escoamento, em termos de semi-cordas;
- ❑ Generalização para movimento arbitrários: A aplicação da função de Wagner a uma simulação de um movimento arbitrário no domínio do tempo pode ser compreendida como uma sucessão de variações tipo degrau em ângulo de ataque e sua derivada no tempo.
- ❑ A aplicação da integral de Duhamel permitirá o cálculo do carregamento aerodinâmico, para um dado movimento arbitrário conhecido.

Carregamento para movimentos arbitrários

- A linearidade do escoamento não estacionário a pequenas perturbações, permite calcular uma resposta transiente através da integral de convolução:

$$L_C(s) = 2\pi\rho b V_0 \left[Q(0)\phi(s) + \int_0^s \frac{dQ}{d\sigma} \phi(s-\sigma) d\sigma \right]$$

$$L_C(s) = 2\pi\rho b V_0 \left[Q(s)\phi(0) + \int_0^s \frac{d\phi(s-\sigma)}{ds} Q(\sigma) d\sigma \right]$$

- Esta equação é a base da aerodinâmica não estacionária
- Inclui o efeito de toda a história do movimento no cálculo da força de sustentação de natureza circulatória.

Movimento Arbitrário

- Portanto, vamos nos basear na generalização do movimento fazendo uso da expressão que representa o downwash a $\frac{3}{4}$ da corda:

$$w(t) = \left[\dot{h} + V_0 \alpha + b \left(\frac{1}{2} - a \right) \dot{\alpha} \right] = Q(t) \quad \boxed{L_c(s) = 2\pi\rho V_0 b \phi(s) Q(t)}$$

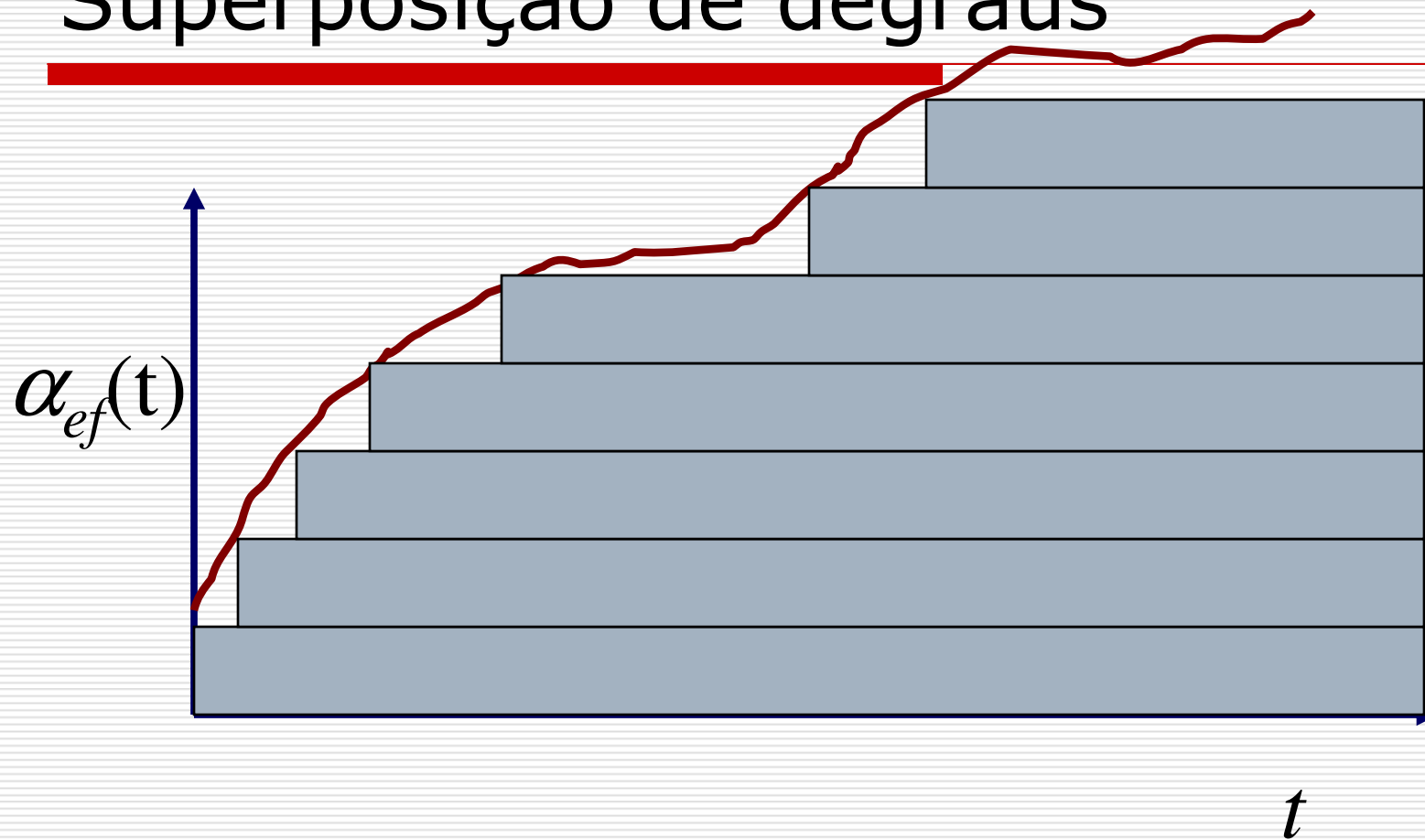
$$w(s) = \left[\frac{V_0}{b} \frac{dh}{ds} + V_0 \alpha(s) + \left(\frac{1}{2} - a \right) V_0 \frac{d\alpha}{ds} \right] = Q(s) \quad \text{função do tempo reduzido}$$

que será integrada no sentido de Duhamel fornecendo a sustentação da seção típica correspondente representada por:

$$l = \pi\rho b^2 \left[\ddot{h} + V_0 \dot{\alpha} - ba\ddot{\alpha} \right] + 2\pi\rho V_0 b \left[Q(0)\phi(s) + \int_0^s \frac{dQ}{d\sigma} \phi(s-\sigma) d\sigma \right]$$

para representar o movimento arbitrário.

Superposição de degraus



A altura de cada degrau é $(d\alpha_{ef}/dt)dt$

Aproximação de Jones

- A integral de Duhamel sugere o uso de uma transformada de Laplace, note é uma integral de convolução;
- Porém para que a função de Wagner seja Laplace-transformável, R.T.Jones (NACA Rept 681) apresentou uma aproximação para esta função no domínio do tempo (reduzido):

$$\phi(s) \cong 1 - 0.165e^{-0.0455s} - 0.355e^{-0.3s}$$

lembrando que s é o tempo reduzido dado por:

$$s = V_0 t / b$$

- Esta função permite agora a aplicação da transformada de Laplace.

Transformada de Laplace

- A transformada de Laplace de (versão mais adequada, resposta ao impulso – note que a função de Wagner está derivada no tempo)

$$l = \pi \rho b^2 \left[\ddot{h} + V_0 \dot{\alpha} - ba \ddot{\alpha} \right] + 2\pi \rho b V_0 \left[Q(s) \phi(0) + \int_0^s \frac{d\phi(s-\sigma)}{ds} Q(\sigma) d\sigma \right]$$

é:

$$\phi(0) = \frac{1}{2}$$

$$s = V_0 t / b$$

$$\bar{s} = \tilde{s} b / V_0 \Rightarrow \text{Variável de Laplace adimens.}$$

$$L_c(\tilde{s}) = 2\pi \rho b V_0 \left[\frac{1}{2} + L\left(\frac{d\phi(s)}{ds}\right) \right] Q(\tilde{s})$$

$$L_c(\tilde{s}) = 2\pi \rho b V_0 \left[\frac{1}{2} + \tilde{s} \phi(\tilde{s}) - \phi(0) \right] Q(\tilde{s}) = 2\pi \rho b V_0 \tilde{s} \phi(\tilde{s}) Q(\tilde{s})$$

Função de transferência aerodinâmica

- Lembrando que a aproximação de Jones dada por:

$$L(\phi_{ap}(s)) \quad \phi(\tilde{s}) \cong \frac{1}{\tilde{s}} - \frac{0.165}{\tilde{s} + 0.0455} - \frac{0.355}{\tilde{s} + 0.3}$$

- Tem-se a função de transferência relacionando a entrada Q (downwash) com a saída l (carregamento):

$$\frac{L_c(\tilde{s})}{Q(\tilde{s})} = 2\pi\rho b V_0 \left[\frac{0.5\bar{s}^2 + 0.2808\bar{s} + 0.01365}{\bar{s}^2 + 0.3455\bar{s} + 0.01365} \right]$$

- Note que é semelhante ao que temos da teoria de sistemas dinâmicos, é a função de transferência só que de natureza aerodinâmica!

Domínio do tempo

- Resposta aerodinâmica no espaço de estados:

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = Q(t) - 0.3455 \left(\frac{V_0}{b} \right) x_2 - 0.01365 \left(\frac{V_0}{b} \right)^2 x_1$$

$$L_c(t) = 2\pi\rho b V_0 \left[0.5Q(t) + 0.10805 \left(\frac{V_0}{b} \right) x_2 - 0.006825 \left(\frac{V_0}{b} \right)^2 x_1 \right]$$

onde pode-se observar os estados aumentados!

- Quando tratarmos de aproximações por funções racionais revisitaremos este assunto bem como veremos como aparecem os estados aumentados.

Movimentos Arbitrários: Relação com Theodorsen

- ❑ Método baseado na superposição de integrais de Fourier, associados a resultados obtidos para movimentos harmônicos simples, tal como a solução apresentada por Theodorsen;
- ❑ Pode-se assumir que $C(k)$ seria aplicável para oscilações divergentes, proporcionais a $e^{\lambda t}$ onde $\lambda = \mu + i\omega$, $\mu > 0$.

Ou seja:

$$k = \frac{\omega b}{V_0} - i \frac{\mu b}{V_0}$$

- ❑ No entanto esta generalização não é válida para movimentos convergentes, pois se $\mu < 0$, as integrais que definem $C(k)$ divergem;

Movimentos Arbitrários

- ❑ A parte não circulatória permanece inalterada, pois independe na natureza do movimento para ser definida, tal como se assumiu para a parte circulatória, um MHS para se associar a solução a funções analíticas especiais (Bessel).
- ❑ Pode-se estabelecer a partir do princípio da superposição, que um movimento qualquer, pode ser composto pela soma de infinitas componentes de movimentos harmônicos;
- ❑ Esta soma infinita é representada na realidade por uma integral, a integral de Fourier.
- ❑ A função de deficiência de sustentação de Theodorsen $C(k)$ pondera a velocidade normal induzida a $3/4$ da corda (downwash). Esta velocidade normal, pode por sua vez, ser representada por integrais de Fourier:

$$w_{3c/4}(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} f(\omega) e^{i\omega t} d\omega$$

De Theodorsen para Wagner

- Assim, podemos obter a resposta aerodinâmica para movimentos arbitrários através da transformada de Fourier da resposta a movimento harmônico simples, que depende da função de Theodorsen. (ref BAH). Vamos verificar!

- Lembrando que o downwash é : $w(t)_{3c/4} = - \left[\dot{h} + V_0 \alpha + b \left(\frac{1}{2} - a \right) \dot{\alpha} \right]$

- Pode-se representar o carregamento para movimentos quaisquer através da integral de Fourier dada por:

$$\begin{aligned}
 l(t) &= \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \bar{l}(\omega)_h \bar{h}(\omega) e^{i\omega t} d\omega + \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \bar{l}(\omega)_\alpha \bar{\alpha}(\omega) e^{i\omega t} d\omega = \\
 &= \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \left\{ -\pi \rho b^2 \omega^2 + 2\pi \rho V_0 b C(k)(i\omega) \right\} \bar{h}(\omega) e^{i\omega t} d\omega + \\
 &+ \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \left\{ \pi \rho b^2 (i\omega V_0 + b a \omega^2) + 2\pi \rho V_0 b C(k)(i\omega) \left(V_0 + b \left(\frac{1}{2} - a \right) \right) \right\} \bar{\alpha}(\omega) e^{i\omega t} d\omega
 \end{aligned}$$

De Theodorsen para Wagner

□ Onde: $\bar{h}(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} h(t) e^{i\omega t} d\omega$, $\bar{\alpha}(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} \alpha(t) e^{i\omega t} d\omega$

□ Sabendo que: $\frac{d^n(\cdot)}{dt^n} = \int_{-\infty}^{\infty} (i\omega)^n (\cdot) e^{i\omega t} d\omega$

□ Temos:

$$L(t) = \pi \rho b^2 \left[\frac{d^2 h}{dt^2} + V_0 \frac{d\alpha}{dt} - ba \frac{d^2 \alpha}{dt^2} \right] + \rho V_0 b \int_{-\infty}^{\infty} C(k) f(\omega) e^{i\omega t} d\omega$$

$$f(\omega) = i\omega \bar{h}(\omega) + V_0 \bar{\alpha}(\omega) + b \left(\frac{1}{2} - a \right) i\omega \bar{\alpha}(\omega) =$$

$$= \int_{-\infty}^{\infty} \left[\dot{h} + V_0 \alpha + b \left(\frac{1}{2} - a \right) \dot{\alpha} \right] e^{i\omega t} dt$$

Note que f é o downwash a $3/4$ da corda

De Theodorsen para Wagner

- Supondo que o downwash é uma função degrau unitário (lembre que Wagner definiu a sua função para este tipo de movimento):

$$w(t)_{3c/4} = - \left[\dot{h} + V_0 \alpha + b \left(\frac{1}{2} - a \right) \dot{\alpha} \right] = V_0 \alpha_0$$

$$f(\omega) = V_0 \alpha_0 \int_0^\infty e^{i\omega t} dt = \frac{V_0 \alpha_0}{i\omega}$$

- O carregamento circulatorio é dada por:

$$L_c(t) = \rho V_o^2 b \alpha_0 \int_{-\infty}^{\infty} \frac{C(k)}{i\omega} e^{i\omega t} d\omega$$

note que: $s = V_0 t / b$

De Theodorsen para Wagner

- Substituindo a tempo reduzido na integral:

$$L_C(t) = \rho V_o^2 b \alpha_0 \int_{-\infty}^{\infty} \frac{C(k)}{ik} e^{iks} dk$$

- Ficando o carregamento circulatorio como:

$$L(t) = \pi \rho b^2 \left[\frac{d^2 h}{dt^2} + V_0 \frac{d\alpha}{dt} - ba \frac{d^2 \alpha}{dt^2} \right] - 2\pi \rho V_o^2 b \alpha_0 \underbrace{\left[\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{C(k)}{ik} e^{iks} dk \right]}_{\Downarrow}$$

$$L_C(s) = \frac{1}{2} \rho V_o^2 2\pi \alpha \cdot 2b \cdot \phi(s) = 2\pi \rho V_o^2 b \alpha_0 \phi(s) \quad \Leftarrow \text{Função de Wagner}$$

De Theodorsen para Wagner

- Portanto, a função de Wagner é a transformada de Fourier da função de Theodorsen:

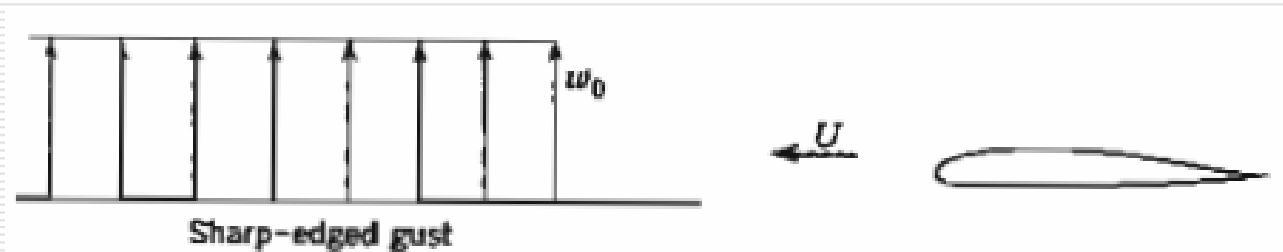
$$\phi(s) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{C(k)}{ik} e^{iks} dk$$

- Este resultado é importante e será útil para se fazer uma analogia com o problema do aerofólio movendo-se arbitrariamente.

O problema da rajada

- ❑ Küssner descreve o problema da entrada de um corpo (aerofólio) em uma rajada de canto vivo de intensidade w_0 , que representa a velocidade vertical da rajada;
- ❑ O encontro do aerofólio com a rajada pode ser representado através da condição de contorno a pequenas perturbações, onde no caso, ao invés de uma velocidade nula sobre o aerofólio, existirá a velocidade $w_0 = w_g$ que está relacionada a condição de contorno que descreve o aerofólio como:

$$\frac{\partial z_a}{\partial t} + V \frac{\partial z_a}{\partial x} = w_a(x, t) = -w_g(x, t)$$



Funções de Küssner e Sears

- Küssner e Schwartz (NACA-TM-991) tratam o problema do aerofólio em movimento, separando a velocidade normal induzida (downwash) em duas partes, uma devido a uma rajada de forma senoidal e a outra associada a uma rajada de canto vivo. (Na realidade este problema é conhecido como a solução geral de Küssner-Schwartz).
- Desta separação surgem duas funções, uma denominada $k_2(s)$ que corresponde à resposta indicial devido a uma onda unitária dada por:

$$H\left(\frac{V_0 t}{b} - x\right)$$

a qual representa a penetração em uma rajada de canto vivo.

- A outra função corresponde a uma onda associada à velocidade normal senoidal que se desloca do bordo de ataque ao bordo de fuga:

$$w_g = w_0 e^{i(\omega t - kx)}$$

Funções de Küssner e Sears

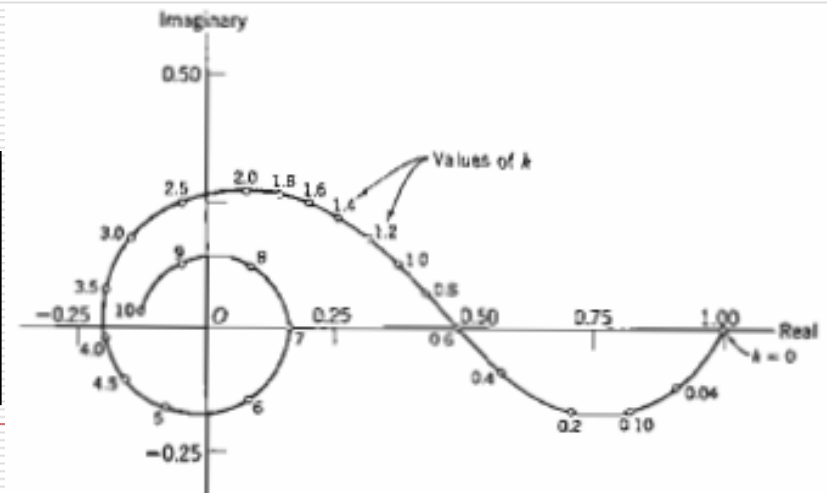
- A sustentação resultante desta velocidade normal senoidal à qual o aerofólio está submetido dada por: (solução de Schwartz)

$$L_s = 2\pi\rho V_0 w_0 e^{i(\omega t)} \left\{ C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g) \right\}$$

- Esta função ficou conhecida como função de Sears, pois a mesma foi tabelada no trabalho de Sears "*Some Aspects of Non-stationary Airfoil Theory and its Practical Applications*", Journal of the Aeronautical Sciences, Vol. 8, 1941, pp. 104-108.

$$S(k_g) = C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g)$$

O livro "*The Theory of Aeroelasticity*" de Y. C. Fung, páginas 407-412 é uma boa referência para conhecer as derivações de Kussner-Schwartz e Sears



Relação entre Küssner e Sears

- O problema da rajada harmônica está relacionado ao problema da rajada de canto vivo, assim como o problema de Theodorsen está relacionado ao problema de Wagner, isto é, através de uma transformada de Fourier.
- Vamos supor que excita uma rajada com velocidade vertical w_g , que:

$$w_g = \begin{cases} 0 & , \quad x' > 0 \\ w_0 & , \quad x' < 0 \end{cases}$$

- Fazendo a transformação entre os sistema fixo na atmosfera e o sistema fixo no corpo temos:

$$\begin{aligned} x' &= x + b - V_0 t & x + b &= x' + V_0 t \\ t &= t' & t &= t' \end{aligned}$$

Relação entre Küssner e Sears

- O encontro entre o bordo de ataque da rajada ocorre em $t=t'=0$, ou seja, quando $x' = x+b$. Assim, no sistema de coordenadas fixo no aerofólio temos:

$$w_g = \begin{cases} 0 & , \frac{x+b}{V_0} > t \\ w_0 & , \frac{x+b}{V_0} < t \end{cases}$$

$$w_g(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} w_g(x, t) e^{-i\omega t} dt$$

- Portanto, se quisermos obter a transformada de Fourier da função que descreve a rajada temos:

$$\begin{aligned} &= w_0 \int_{(x+b)/V_0}^{\infty} e^{-i\omega t} dt = \frac{w_0}{-i\omega} e^{-i\omega t} \Big|_{(x+b)/V_0}^{\infty} = \\ &= \frac{w_0}{i\omega} e^{-i\omega[(x+b)/V_0]} = \frac{w_0}{i\omega} e^{-ik} e^{-ikx/b} \end{aligned}$$

Relação entre Küssner e Sears

- Mas lembre-se, o downwash responsável pelo carregamento aerodinâmico a $1/4$ da corda é função da velocidade de rajada por:

$$\frac{\partial z_a}{\partial t} + V \frac{\partial z_a}{\partial x} = w_a(x, t) = -w_g(x, t)$$

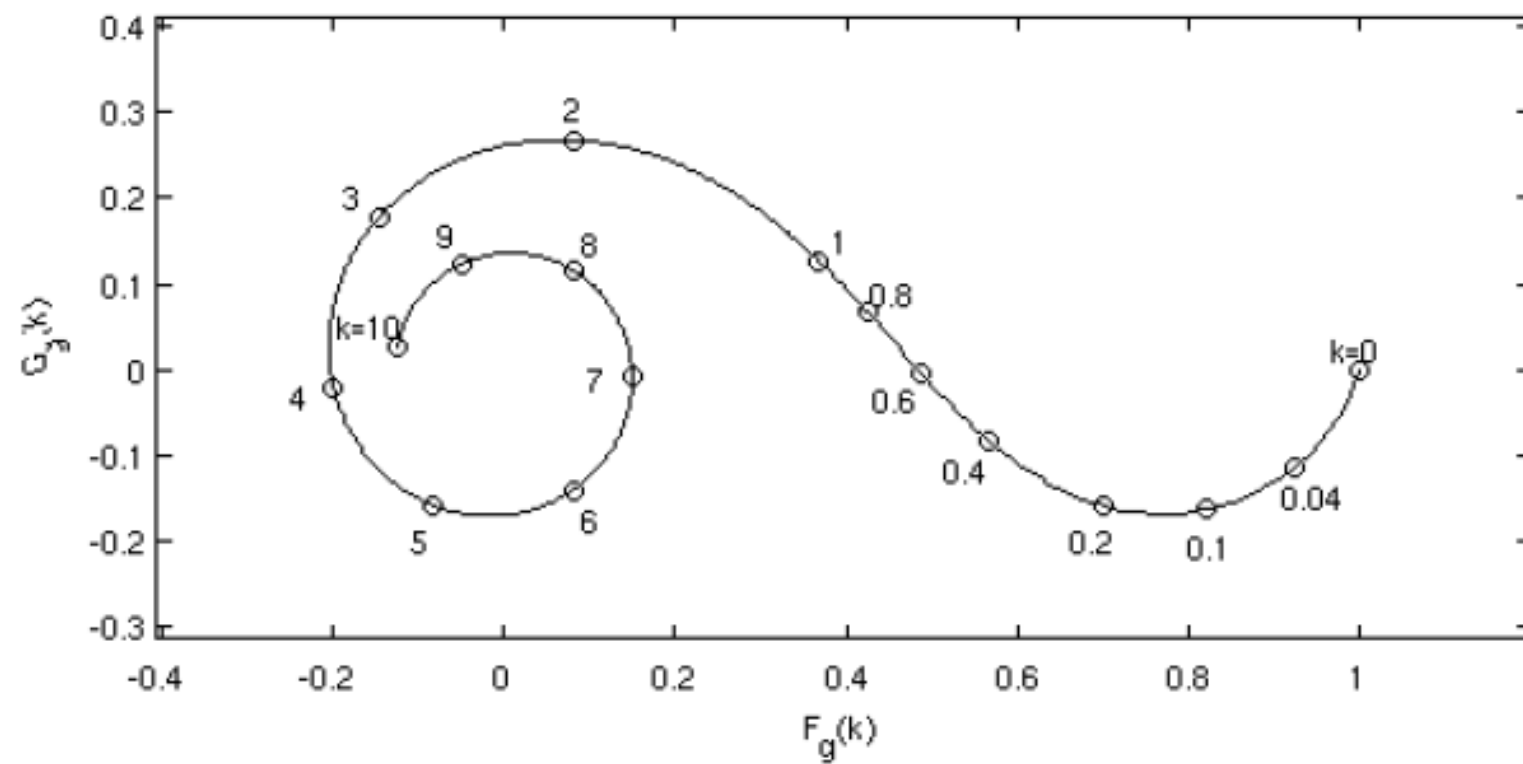
- E neste caso:

$$\bar{w}_a = -\frac{w_0}{i\omega} e^{-ik} e^{-ikx/b}, \quad \bar{w}_a = -i\omega \bar{h} - i\omega \bar{\alpha}(x - ba) - V_0 \bar{\alpha}$$

- Todavia, existe uma solução para o carregamento devido a uma rajada harmônica, conhecida como função de Sears, já apresentada anteriormente:

$$L_s = 2\pi\rho V_0 w_0 e^{i(\omega t)} \left\{ C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g) \right\}$$

Função de Sears



Relação entre Küssner e Sears

- O carregamento, reescrita no domínio da frequência é dada por:

$$\bar{L}_s = -2\pi\rho V_0 \frac{w_0}{i\omega} e^{-ik} e^{-ikx/b} \left\{ C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g) \right\}$$

- Realizando agora transformada para o domínio do tempo teremos $L(t)$:

$$\begin{aligned} L_s(t) &= \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \bar{L}(\omega) e^{i\omega t} d\omega = \\ &= \rho V_0 b w_0 \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\left\{ C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g) \right\}}{ik} e^{-ik} e^{-iks} dk \\ &= 2\pi\rho V_0 b w_0 \psi(s) = 2\pi\rho V_0 b w_0 k_2(s) \end{aligned}$$

Relação entre Küssner e Sears

□ Onde

$$\psi(s) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\left\{ C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g) \right\}}{ik} e^{ik(s-1)} dk$$

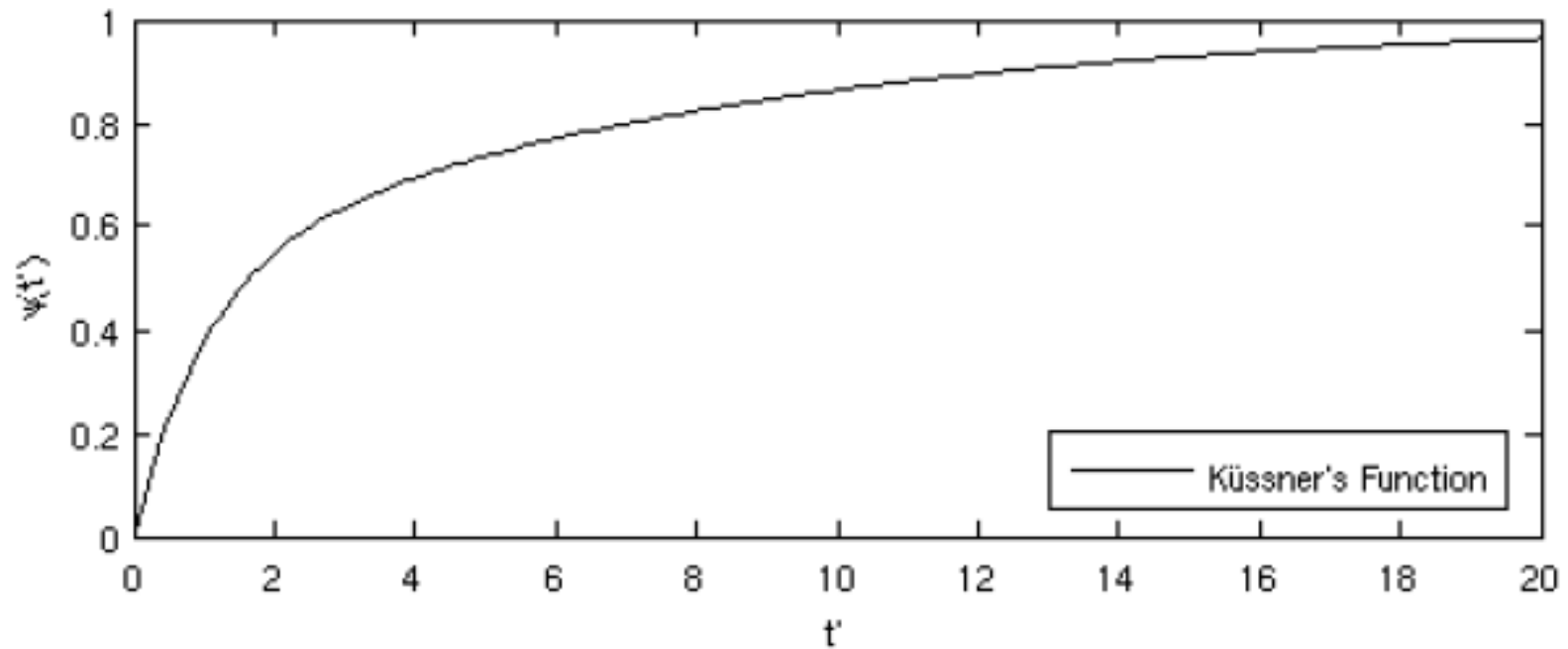
□ É a função de Küssner, que pode ser escrita também como:

$$\psi(s) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{S(k_g)}{ik} e^{ik(s-1)} dk$$

□ Análoga à expressão para a função de Wagner:

$$\phi(s) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{C(k)}{ik} e^{iks} dk$$

Função de Küssner



Funções de Küssner e Sears

- Enquanto que a dedução para a parcela referente a rajada de canto vivo é apresentada por Küssner em 1936, e a sustentação resultante é dada por:

$$L_s = 2\pi\rho V_0 w_0 k_2(s) \quad s = \frac{V_0 t}{b} \rightarrow \text{Representa o quanto a rajada penetra no aerofólio}$$

- Da mesma forma que a função de Wagner, a função de Küssner não pode ser escrita atrás de uma forma algébrica explícita. Portanto, ele também pode ser aproximada por:

$$k_2(s) = 1 - 0.500e^{-0.130s} - 0.500e^{-s}$$

- Novamente, as transformadas de Laplace das funções de Küssner e Sears, estão relacionadas entre si da mesma forma que as funções de Wagner e de Theodorsen estão.

Funções de Küssner e Sears

- Também se pode obter uma resposta geral ao carregamento devido a uma rajada arbitrária, através de uma integral de Duhamel:

$$L(s) = \pi \rho b V_0 \left[w_g(0) \psi(s) + \int_0^s \frac{dw_g(\sigma)}{d\sigma} \psi(s - \sigma) d\sigma \right]$$

- De onde se pode obter a resposta a uma turbulência, por exemplo, construída através da superposição de rajadas do tipo canto vivo (degraus).

Resumo (mudamos de s -> t')

□ Movimentos arbitrários:

$$l = \pi\rho b^2 \left[\ddot{h} + V_0 \dot{\alpha} - ba \ddot{\alpha} \right] + 2\pi\rho b V_0 \left[Q(t') \phi(0) + \int_0^{t'} \frac{d\phi(t'-\sigma)}{dt'} Q(\sigma) d\sigma \right], \quad \phi(0) = \frac{1}{2}$$

$$l(\tilde{s}) = 2\pi\rho b V_0 \left[\frac{1}{2} + L \left(\frac{d\phi(t')}{dt'} \right) \right] Q(\tilde{s}) \quad t' = V_0 t / b$$

$$\bar{s} = \tilde{s} b / V_0$$

$$l(\tilde{s}) = 2\pi\rho b V_0 \left[\frac{1}{2} + \tilde{s} \phi(\tilde{s}) - \phi(0) \right] Q(\tilde{s}) = 2\pi\rho b V_0 \tilde{s} \phi(\tilde{s}) Q(\tilde{s})$$

$\phi(\tilde{s}) \cong \frac{1}{\tilde{s}} - \frac{0.165}{\tilde{s} + 0.0455} - \frac{0.355}{\tilde{s} + 0.3}$	$\frac{l(\tilde{s})}{Q(\tilde{s})} = 2\pi\rho b V_0 \left[\frac{0.5\bar{s}^2 + 0.2808\bar{s} + 0.01365}{\bar{s}^2 + 0.3455\bar{s} + 0.01365} \right]$
--	--

Significado físico:

- De uma sucessão de degraus unitários pode-se construir a resposta a um movimento arbitrário, usando a integral de Duhamel, que representa a soma de vários degraus de amplitude infinitesimal e são somados ao longo do tempo.

E quanto as rajadas:

□ Küssner e Sears:

$$L(t') = \pi \rho b V_0 \left[w_g(0) \psi(t') + \int_0^s \frac{dw_g(\sigma)}{d\sigma} \psi(t' - \sigma) d\sigma \right]$$

$$\psi(\tilde{s}) \cong \frac{0.5}{\tilde{s} + 1} + \frac{0.5}{\tilde{s} + 0.13}$$

$$\psi(s) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{S(k_g)}{ik} e^{ik(s-1)} dk$$

$$S_g(k_g) = C(k_g) \left[J_0(k_g) - iJ_1(k_g) \right] + J_1(k_g)$$

□ De onde se obtêm a resposta a uma rajada qualquer.

Significado físico:

- Não é o aerofólio que se move, mas sim ocorre uma perturbação no escoamento médio de forma conhecida:
 - Sears - senóide
 - Küssner – degrau
- Podemos generalizar da mesma forma que fizemos com Wagner, usando uma integral de Duhamel