

Repaso de Clase 14

- Ondas de choque >>> Superficies de discontinuidad que se propagan en el fluido
- Conservación de flujo de masa, impulso y energía
- Relaciones de Rankine-Hugoniot
- Choques con o sin flujo de masa

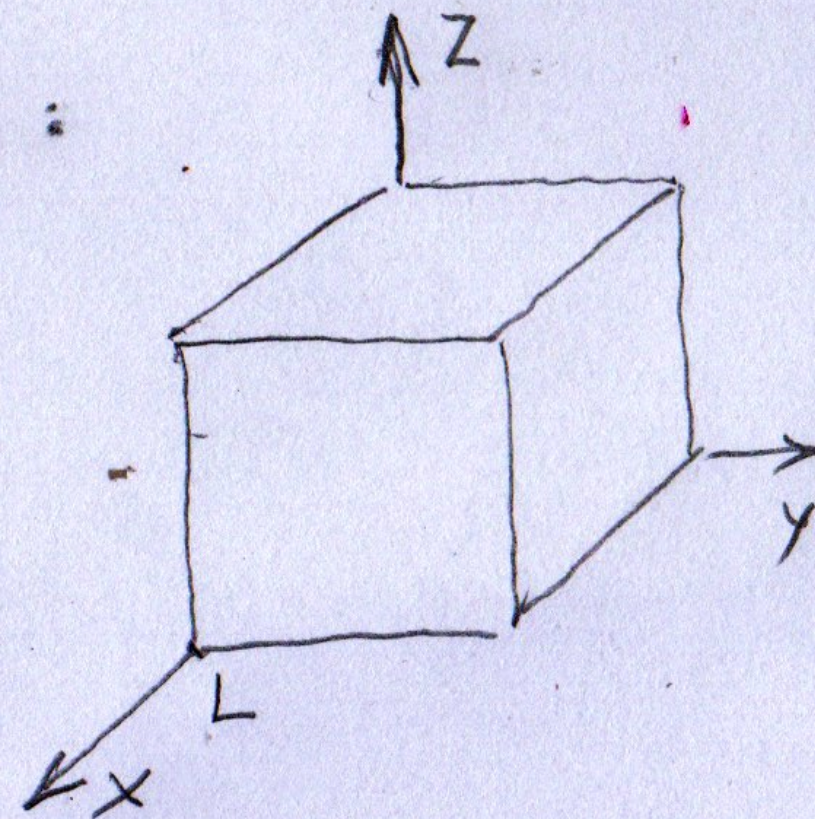
Flujos turbulentos

- La dinámica de flujos es descrita por ecuaciones en derivadas parciales. Es decir, son sistemas con infinitos grados de libertad.

- Los GL son descritos por las autofunciones del recinto. Por ejemplo los modos de Fourier en el caso de un cubo:

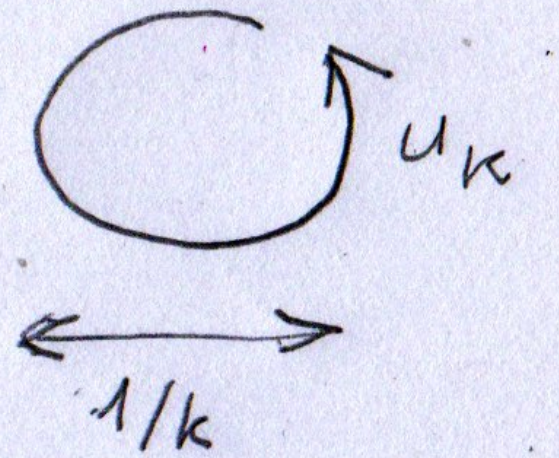
$$\underline{u}(\underline{r}, t) = \sum_{\underline{k}} \underline{u}_{\underline{k}}(t) e^{i \underline{k} \cdot \underline{r}}$$

$$\underline{k} = \frac{2\pi}{L} (n_x, n_y, n_z)$$



- En fenómenos lineales cada GL evoluciona independientemente de las demás.
- Los efectos no lineales acoplan GL.
- La turbulencia es fuertemente no lineal y $Re \gg 1$. Los GL están fuertemente acoplados.

- Un modo $\underline{k}$ puede asociarse con vórtices de tamaño $\lambda = \frac{1}{|\underline{k}|}$, velocidad azimutal u_k y periodo. $\tau_k \sim \frac{1}{k u_k}$



- La turbulencia es la superposición de vórtices de todos los tamaños y con todas las orientaciones.

- La ecuación de Navier-Stokes para flujos incompresibles en el espacio de Fourier resulta:

$$\rho \left[\partial_t \underline{u} + (\underline{u} \cdot \nabla) \underline{u} \right] = -\rho \underline{f} - \nabla p + \mu \nabla^2 \underline{u}$$

⇓ transformo Fourier

$$\partial_t \underline{u}_{\underline{k}} = \underline{f}_{\underline{k}} + \underline{N}_{\underline{k}} - \nu k^2 \underline{u}_{\underline{k}}$$

NOTA: En el caso incompresible no necesito una ecuación para p , ya que:

$$\nabla \cdot \underline{u} = 0 \rightarrow \nabla \cdot (\underline{N}) \rightarrow \rho \nabla \cdot [(\underline{u} \cdot \nabla) \underline{u}] = -\nabla^2 p \quad \text{Ec. Poisson para } p$$

Espectro de energía

Vimos que el balance de energía de un flujo incompresible resulta (ver clase 7)

$$\underbrace{\frac{d}{dt} \int_V d^3r \frac{\rho |\underline{u}|^2}{2}}_E = \underbrace{- \oint_{S_V} d\underline{S} \cdot (\dots)}_{=0} - \underbrace{2\mu \int_V d^3r \frac{|\nabla \times \underline{u}|^2}{2}}_{\text{Disipación viscosa}} + \underbrace{\int_V d^3r \rho \underline{u} \cdot \underline{f}}_{\text{Potencia de } \underline{f}}$$

Según el teorema de Parseval:

$$E = \rho \int_V d^3r \frac{|\underline{u}|^2}{2} = \rho \int d^3k \frac{|\underline{u}_k|^2}{2}$$

Si podemos suponer que la distribución de energía es isótropa en el espacio de Fourier (distribución de vórtices en todas las direcciones:

$$E = \rho \int d^3k \frac{|\underline{u}_k|^2}{2} = \rho \int dk \underbrace{4\pi k^2 \frac{|\underline{u}_k|^2}{2}}_{E_k : \text{espectro}}$$

• En 1941 el matemático ruso Andrei Kolmogorov propuso lo siguiente para describir turbulencia incompresible:

- estacionariedad
 - homogeneidad
 - isotropía

El número de vórtices es independiente del tiempo, de la posición y de la orientación

- Supone que $\underline{f}_k$ se concentra en escalas macro (bajo k)

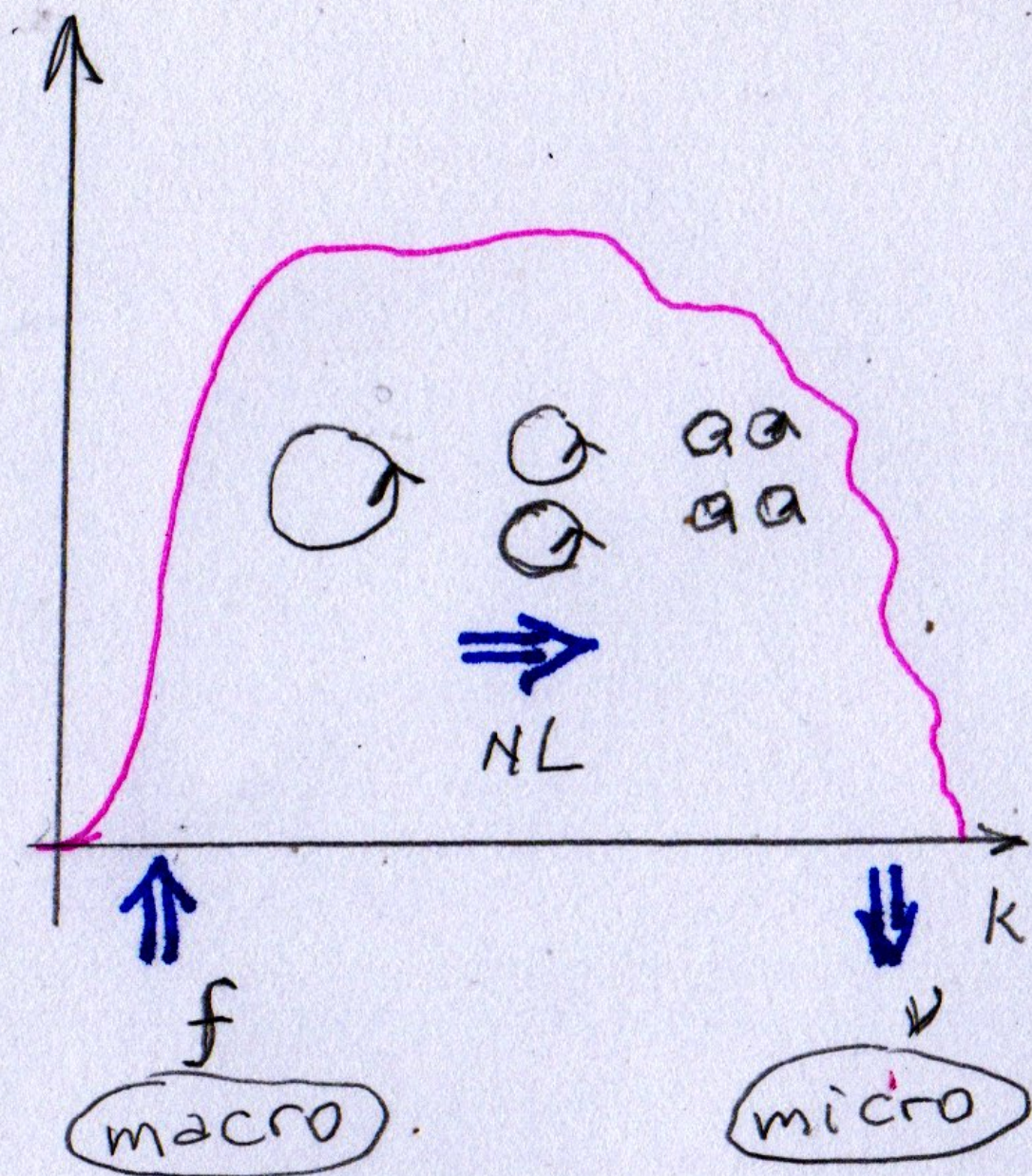
- los esfuerzos viscosos se concentran en la escala micro (alto k) $\rightarrow \partial_t \underline{u}_k = \dots - \nu k^2 \underline{u}_k$

- Las NL no alteran la energía del sistema, sino que solo la redistribuyen en espacio k .

- Con estos supuestos, podemos construir una descripción para turbulencia homogénea, estacionaria e isótropa.

Cascada de energía

- Podemos interpretar el espectro $E_k \cdot dk$ como la energía en vórtices con tamaños entre k y $k+dk$.
- En las escalas macro inyectamos energía a través de $\underline{f}$.
- En escalas intermedias, la energía se transporta debido al fraccionamiento de vórtices en vórtices más chicos.
- En escalas micro, la energía de esos vórtices se disipa por fricción viscosa.
- En turbulencia fuerte, estimamos el tiempo de fraccionamiento $\tau_k^{NL} \sim \tau_k \sim \frac{1}{k u_k}$



- Kolmogorov (1941) propone que en el límite $Re \rightarrow \infty$ el transporte NL de energía es independiente de la viscosidad ν .
Podemos obtener la forma funcional del espectro?
- Veamos que es posible hacerlo con un simple análisis dimensional. Como $\rho = \text{cte}$, trabajemos con la energía por unidad de masa.
- Definimos la tasa de inyección de energía $\varepsilon = \frac{\text{energía}}{\text{masa} \times \text{tiempo}}$ que es la potencia entregada por $\underline{f}$.
- En estado estacionario, $\varepsilon = \text{cte}$, y coincide con la tasa de disipación y con la de transferencias NL de k a $k+dk$, $\forall k$.

Espectro de Kolmogorov (1941)

- Procedamos entonces con nuestro análisis dimensional, proponiendo:

$$E_k = E_k(k, \varepsilon)$$

es decir, que el espectro depende de la tasa de inyección ε y por supuesto de k .

- Y siguiendo a Kolmogorov, no depende de ν .

$$[E] = \frac{L^2}{T^2} \rightarrow [E_k] = \frac{L^3}{T^2} \quad \left. \begin{matrix} n=2 \\ k=2 \end{matrix} \right\} \rightarrow n-k+1=1$$

$$\varepsilon = \frac{L^2}{T^3}$$

$$[k] = \frac{1}{L}$$

$$[u_k] = \frac{L}{T}$$

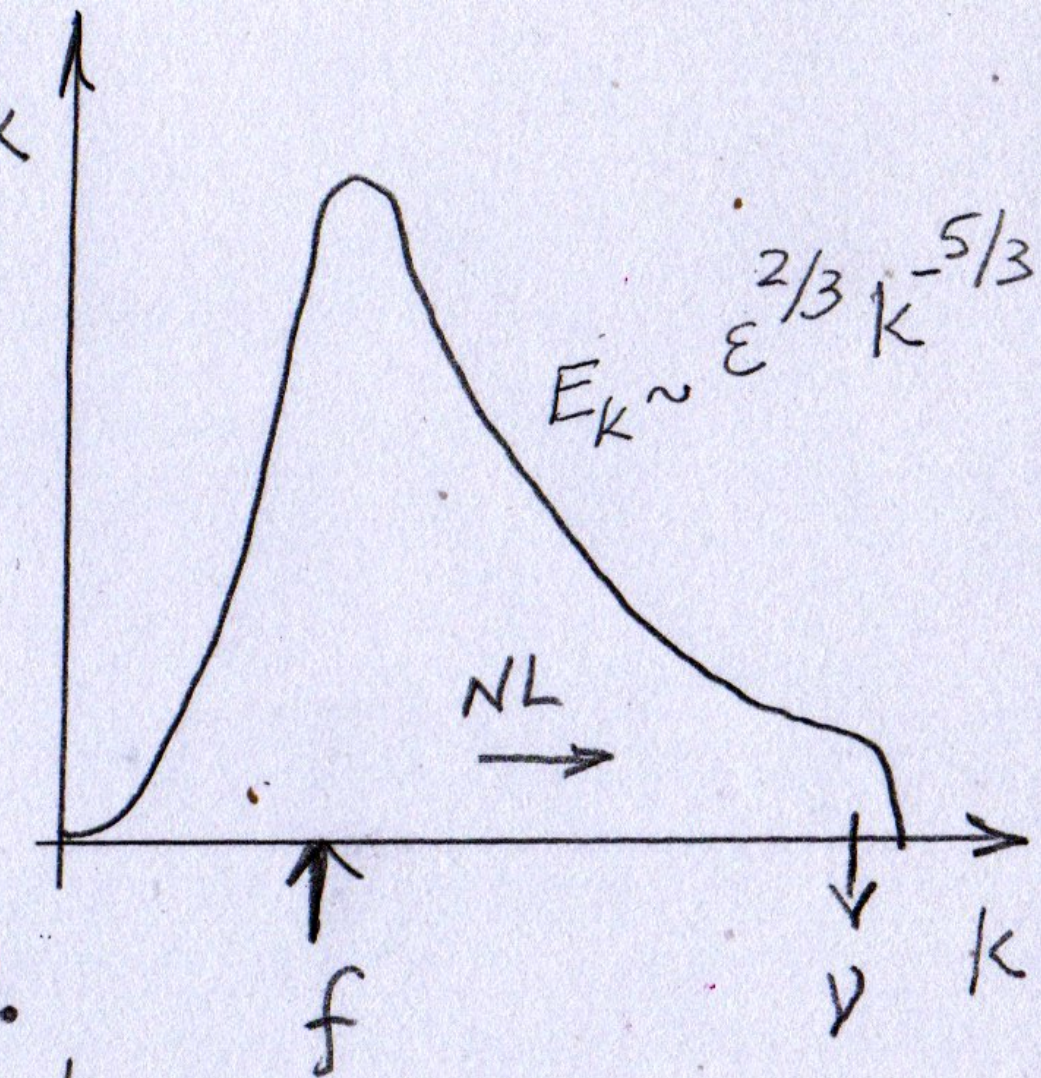
$$E_k \sim k^\alpha \varepsilon^\beta$$

$$\frac{L^3}{T^2} \sim \left(\frac{1}{L}\right)^\alpha \left(\frac{L^2}{T^3}\right)^\beta \rightarrow \begin{matrix} \textcircled{L} & 3 = -\alpha + 2\beta \\ \textcircled{T} & 2 = 3\beta \end{matrix}$$

$$\left. \begin{matrix} \beta = \frac{2}{3} \\ \alpha = -5/3 \end{matrix} \right\} \rightarrow E_k \sim \varepsilon^{2/3} k^{-5/3} \quad \text{Espectro de Kolmogorov}$$

- Este espectro ha sido confirmado ampliamente por experimentos, flujos naturales y simulaciones.

- Se confirma el hecho anti-intuitivo de que la tasa de disipación ε es indep ν . Al cambiar ν , no cambia ε sino k_ν .



- Para determinar la escala de disipación k_ν :

$$k_\nu = k_\nu(\varepsilon, \nu) \quad k_\nu \sim \varepsilon^a \nu^\beta$$

$$\frac{1}{L} \sim \left(\frac{L^2}{T^3}\right)^a \left(\frac{L}{T}\right)^b$$

$$\begin{matrix} \textcircled{L} & -1 = 2a + 2b \\ \textcircled{T} & 0 = 3a + b \end{matrix} \rightarrow \begin{matrix} a = 1/4 \\ b = -3/4 \end{matrix} \rightarrow k_\nu \sim \left(\frac{\varepsilon}{\nu^3}\right)^{1/4}$$

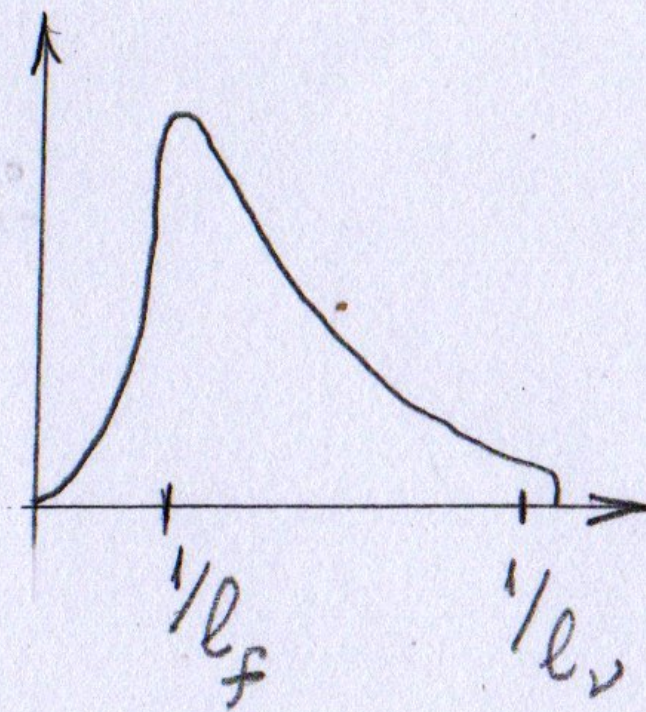
FIN DEL CURSO

Turbulencia y número de Reynolds

Un comentario final. Los sistemas turbulentos siempre corresponden a $Re \gg 1$

Para el sistema global, la long. característica es l_f y la vel. U_f .

Entonces: $Re = \frac{U_f l_f}{\nu}$



Vimos que $k_\nu \sim \frac{1}{l_\nu} \sim \left(\frac{\varepsilon}{\nu^3}\right)^{1/4}$

$\varepsilon \sim \frac{U_f^2}{l_f / U_f} \sim \frac{U_f^3}{l_f} \rightarrow \frac{1}{l_\nu} \sim \left(\frac{U_f^3}{l_f \nu^3}\right)^{1/4}$

Es decir que: $\frac{1}{l_\nu^4} \sim \frac{U_f^3}{l_f \nu^3} \cdot \frac{l_f^3}{l_f^3} \sim \frac{Re^3}{l_f^4}$

$\therefore \frac{l_f}{l_\nu} \sim Re^{3/4} \gg 1$

La separación entre las escalas de forzado y disipación es muy grande

