## PUESTA A TIERRA EN INSTALACIONES DE ALTA TENSIÓN

Parte 5 – Modelado del terreno

FERNANDO BERRUTTI AÑO 2015

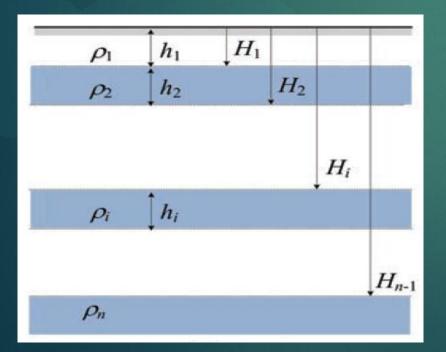
## Importancia de la medida de resistividad del suelo

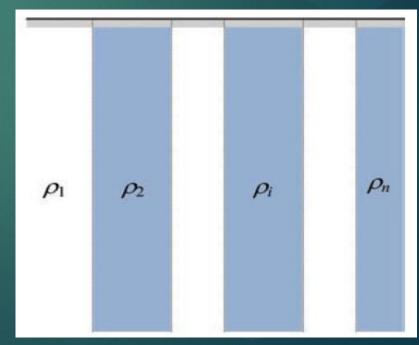
► El modelo de resistividad de suelo es la base del diseño de cualquier sistema de tierras, y conlleva una importante incertidumbre.

- La resistividad varía con la profundidad (estratificación horizontal), y ocasionalmente hay variaciones laterales (estratificación vertical).
- Afectación por condiciones estacionales: temperatura, humedad, salinidad.

## Importancia de la medida de resistividad del suelo

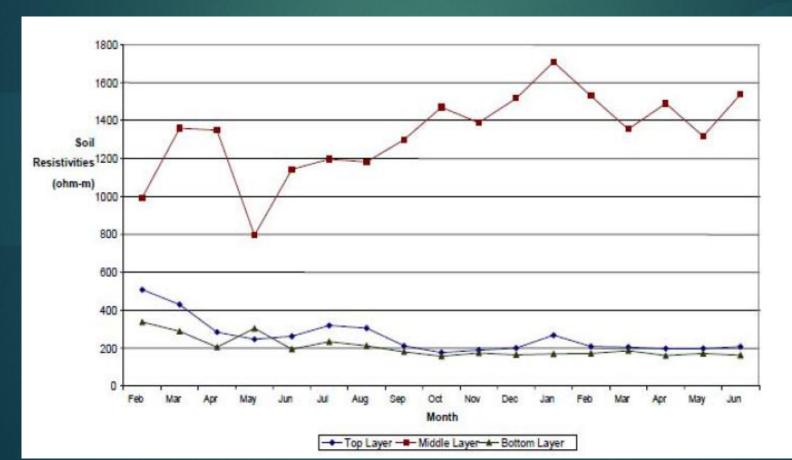
A partir de las medidas y determinación de modelo estratificado se obtiene un modelo de <u>resistividad homogénea</u>.





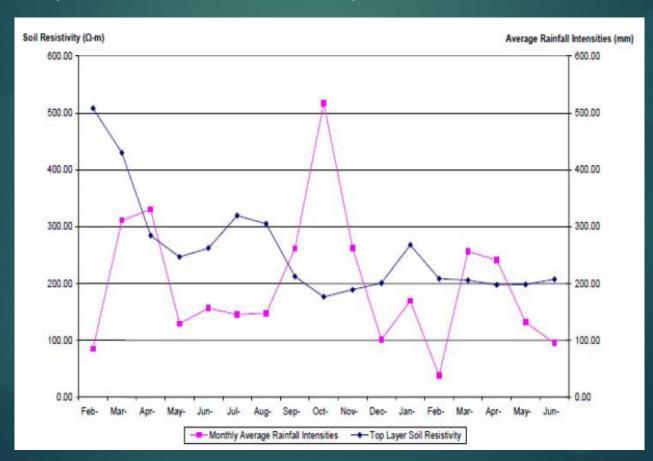
# Variación de resistividad en el tiempo

Ejemplo de resistividad en suelo de tres capas medida en un lapso de 18 meses.



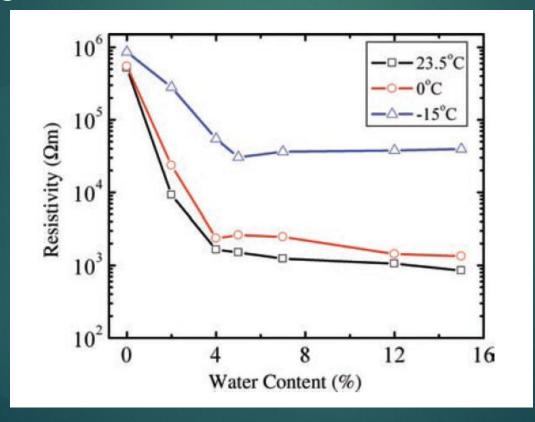
# Variación de resistividad con las precipitaciones

Efecto sobre la capa superior de precipitaciones en un lapso de 18 meses.



# Variación de resistividad con contenido de agua

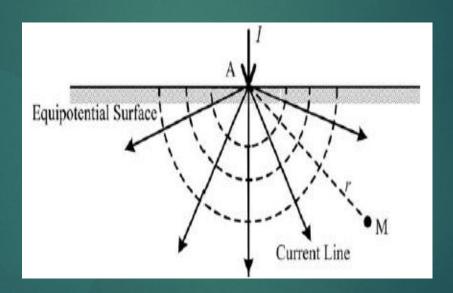
Efecto de la temperatura y el contenido de agua sobre la resistividad de la arena.



#### Medida de resistividad

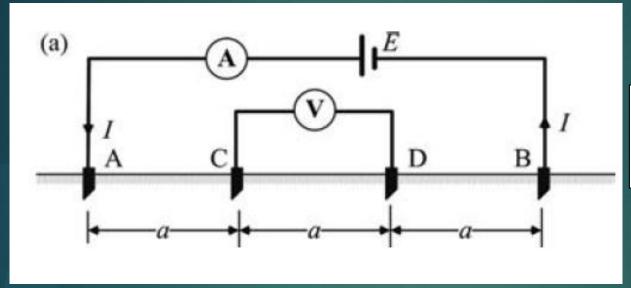
Potencial generado por la inyección de corriente en un suelo de resistividad ρ:

$$V = \frac{\rho I}{2\pi r}$$



A partir de esta consideración teórica, se puede fundamentar la medición por el método de Wenner.

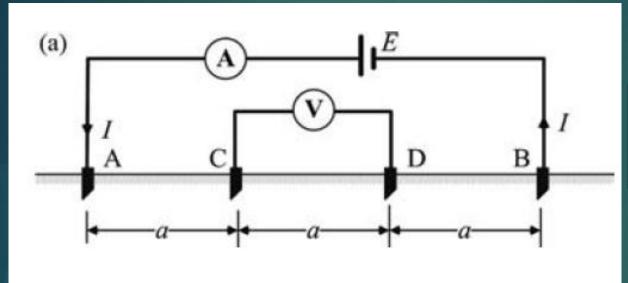
#### Medida de resistividad Wenner en suelo uniforme



$$V = \frac{\rho I}{2\pi r}$$

- Se inyecta corriente entre los terminales A-B y se mide la diferencia de potencial C-D.
- La distancia entre todos los electrodos es a.
- ▶ El telurímetro devuelve la medida  $R = V_{CD}/I$ .

#### Medida de resistividad Wenner e<u>n suelo uniforme</u>



$$V = \frac{\rho I}{2\pi r}$$

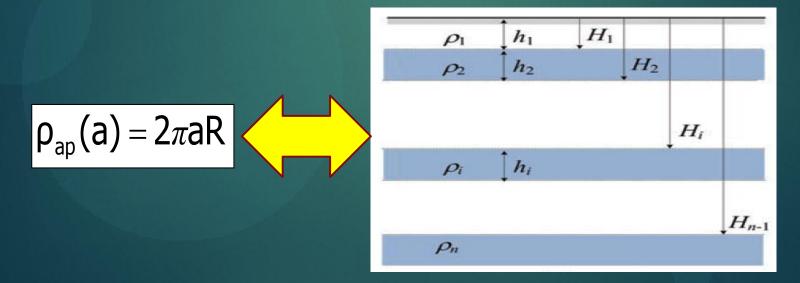
$$V_{C} = \frac{\rho I}{2\pi} \left( \frac{1}{a} - \frac{1}{2a} \right) = \frac{\rho I}{2\pi} \frac{1}{2a}$$

$$V_{D} = \frac{\rho I}{2\pi} \left( \frac{1}{2a} - \frac{1}{a} \right) = -\frac{\rho I}{2\pi} \frac{1}{2a}$$

$$V_{CD} = \frac{\rho I}{2\pi} \frac{1}{a} \quad \Rightarrow \quad \rho = 2\pi a \frac{V_{CD}}{I}$$

### Medida de resistividad Wenner en suelo genérico

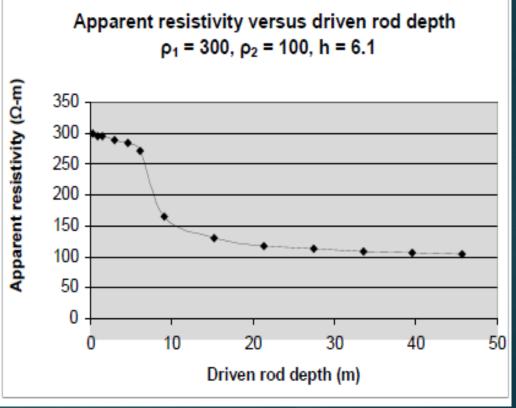
- ¿Qué sucede en el caso que se tomen medidas en un suelo general?
- ¿Qué significado tiene la expresión de la resistividad?



### Medida de resistividad Wenner en suelo genérico

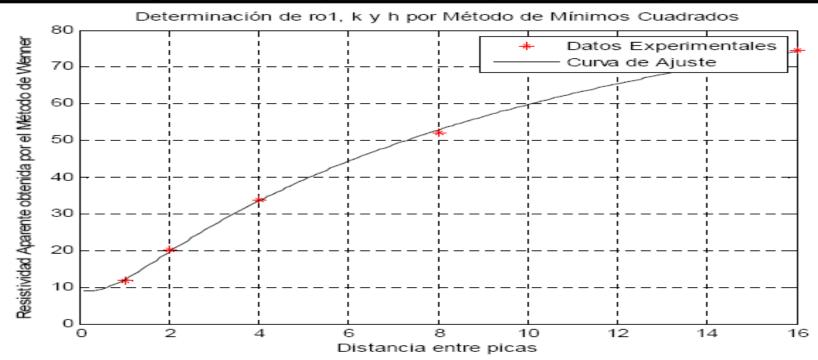
Rod depth m (ft)	$\rho_1$ = 300, $\rho_2$ = 100, h = 6.1 m (20 ft)		
	Resistance (Ω)	Apparent resistivity (Ω-m)	
0.3 (1.0)	647.60	299.3	
0.9 (3.0)	270.60	296.5	
1.5 (5.0)	177.10	294.7	
3.0 (10.0)	97.63	290.0	
4.5 (15.0)	67.85	284. 5	
6.1 (20.0)	50.82	272.6	
9.1 (30.0)	21.77	165.8	
15.2 (50.0)	10.91	129.7	
21.3 (70.0)	7.41	118.4	
27.4 (90.0)	5.64	112.5	
33.5 (110.0)	4.57	108.9	
39.6 (130.0)	3.84	106.1	
45.7 (150.0)	3.32	104.2	

$$\rho_{ap}(a) = 2\pi aR$$



#### Medida de resistividad

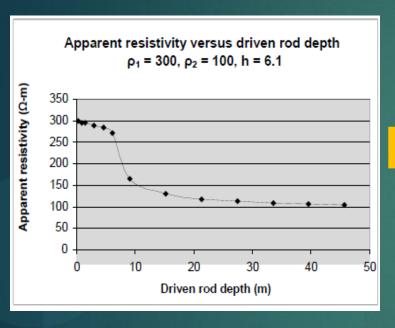
	Resistividad			
Distancia	Direccion 1	Direccion 2	Direccion 3	Media
1.00 m	11.53 Ωm	12.10 Ωm	12.00 Ωm	11.88 Ωm
2.00 m	20.11 Ωm	19.29 Ωm	21.36 Ωm	20.25 Ωm
4.00 m	33.68 Ωm	33.05 Ωm	34.43 Ωm	33.72 Ωm
8.00 m	51.77 Ωm	50.27 Ωm	54.29 Ωm	52.11 Ωm
16.00 m	88.97 Ωm	51.77 Ωm	82.44 Ωm	74.39 Ωm



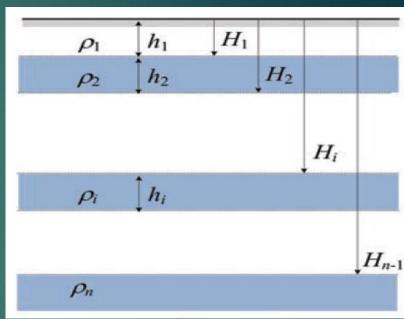
### Medida de resistividad Wenner en suelo genérico

- A partir de la curvas de ρ<sub>i</sub>(h), <u>y si no existen medidas que denoten importantes estratificaciones verticales</u>, se puede deducir una única curva ρ(h).
- ► A partir de esta, se deducen la cantidad de capas, la profundidad de cada una:  $(\rho_i, h_i)$ .
- Por último, se realiza la reducción al modelo de resistividad aparente utilizando el método de Endrenyi (ρ<sub>i</sub>,h<sub>i</sub>) → ρ<sub>ap</sub>

### Medida de resistividad Wenner en suelo genérico







 $ho_{\sf ap}$ 



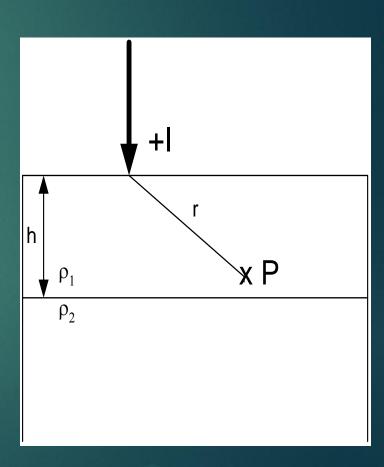
**Endrenyi** 

# Caso particular. Suelo de dos capas

Método de Tagg.

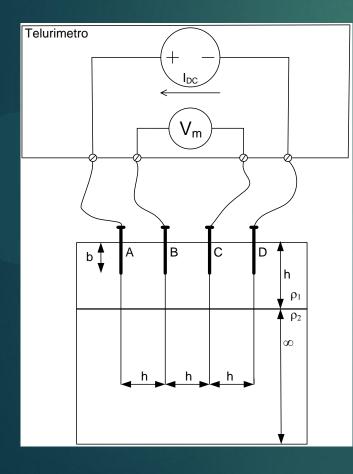
$$V_{p} = \frac{I \times \rho_{1}}{2\pi} \left[ \frac{1}{r} + 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{K^{n}}{\sqrt{r^{2} + \left(2nh\right)^{2}}} \right]$$

$$K = \frac{\rho_2 - \rho_1}{\rho_2 + \rho_1}$$



### Caso particular. Suelo de dos capas

Método de Tagg.



$$V_{\text{BC}} = \frac{I \times \rho_1}{2 \, \pi \, h} \left\{ 1 + 4 \sum_{n=1}^{\infty} \left[ \frac{K^n}{\sqrt{1 + (2n)^2}} - \frac{K^n}{\sqrt{4 + (2n)^2}} \right] \right\}$$

$$\rho(h) = 2\pi hR$$

$$M(h) = \frac{\rho(h)}{\rho_1} = 1 + 4\sum_{n=1}^{\infty} \left[ \frac{K^n}{\sqrt{1 + (2n)^2}} - \frac{K^n}{\sqrt{4 + (2n)^2}} \right]$$

#### Medida de resistividad Alcance del modelado

El suelo puede ser representado mediante una resistencia y como un dieléctrico con un determinado punto de disrupción.

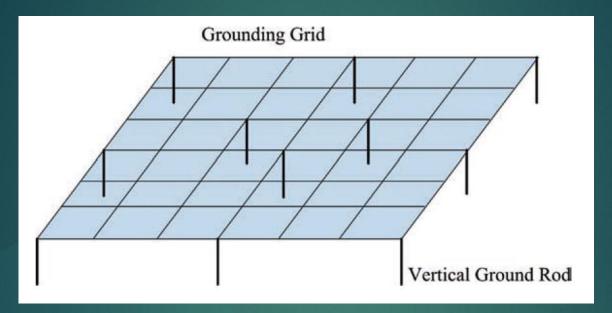
Los cálculos se abordan para garantizar integridad personal frente a corrientes de cortocircuito (50 Hz), por lo tanto, <u>es posible</u> modelar el terreno como resistencia.

#### Mallas de tierra Modelado

- Estrictamente, los conductores de la malla deben modelarse por un circuito Π – RLC.
- Dado que el cortocircuito es un fenómeno de baja frecuencia, se desprecia el término LC, por lo que los conductores se modelan solamente como una resistencia.

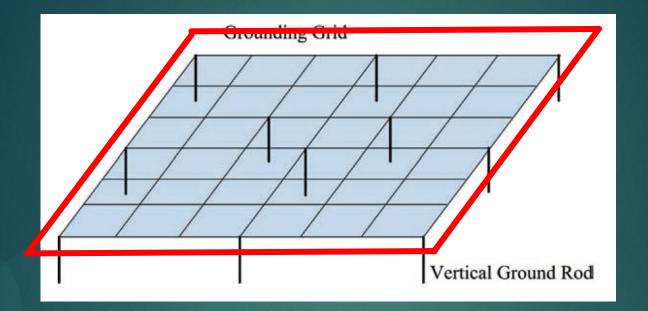
Como el medio y los conductores se modelan como resistencias, la impedancia de puesta a tierra se asume como una resistencia pura.

#### Mallas de tierra



- Arreglo de conductores de cobre desnudo dispuestos horizontalmente y soldados en intersecciones.
- Grilla rectangular 2.5m y 10m dependiendo del área.
- Generalmente soldadas jabalinas en el perímetro.
- Enterradas entre 0.5m y 1.5m.
- Recubierta con piedra partida entre 10cm y 20cm.

#### Mallas de tierra



- Anillo perimetral unido a la malla, situado entre 1.0m y
   1.5m para la minimización de tensiones transferidas.
- Salvo en casos especiales, se utiliza el cobre: alta conductividad, alta resistencia a la corrosión y alto punto de fusión.

¿Cómo se calcula la resistencia?

Un sistema ideal de puesta a tierra, debería tener una resistencia prácticamente nula. Con esto, se asegura que el GPR sea muy pequeño y por lo tanto la tensión de contacto nula.

Sin embargo, <u>una resistencia alta, no es sinónimo de mal diseño en alta tensión, cuando se prioriza la seguridad personal.</u>

 $\blacktriangleright$  Valores usuales: 1-10 $\Omega$  para sistemas hasta 60kV.

 $< 5\Omega$  para sistemas >60kV.

Sin embargo, un valor de resistencia pequeño, sigue siendo un factor importante cuando se consideran:

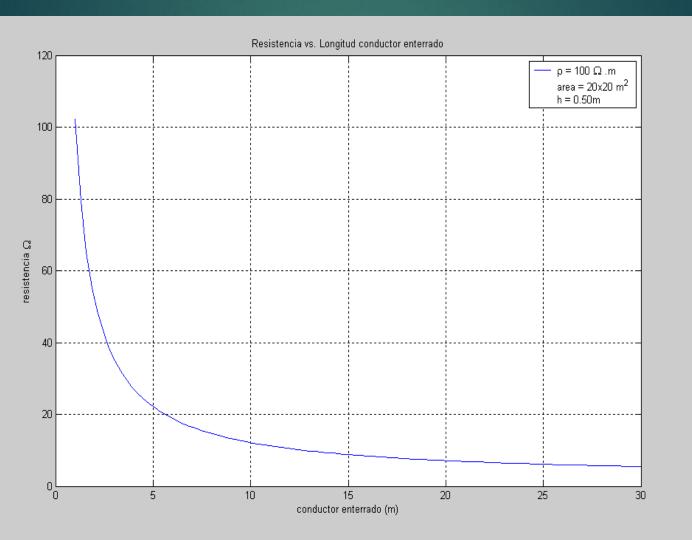
- 1) Las tensiones transferidas hacia afuera del perímetro de la estación.
- 2) La aislación de los equipos electrónicos o de comunicaciones que forman parte de la instalación.

Varias posibles expresiones para estimar la resistencia de puesta a tierra según IEEE-80:

#### **FORMULA DE SVERAK:**

$$R_g = \rho \left[ \frac{1}{L} + \frac{1}{\sqrt{20A}} \left( 1 + \frac{1}{1 + h\sqrt{20/A}} \right) \right]$$

- ► Factores determinantes:
  - 1) La resistividad aparente del terreno.
  - 2) El área ocupada por el sistema de PAT.
- Observar la limitada influencia de L.



#### Mallas de tierra Dimensionado

Los conductores deben soportar sin fundirse la máxima corriente de cortocircuito prevista:

$$A_{mm^2} = I \sqrt{\frac{\frac{t_c a_r \rho_r 10^4}{TCAP}}{Ln \left[1 + \left(\frac{T_m - T_a}{K_0 + T_a}\right)\right]}} \label{eq:amm2}$$

- ► El proceso de calentamiento de los conductores se supone adiabático, es decir, que no se irradia calor hacia el suelo.
- Secciones típicas para mallas de tierra: entre 35mm² y 120mm².

#### Mallas de tierra Dimensionado

I = corriente rms en kA

A = sección de conductor en mm<sup>2</sup>

T<sub>m</sub> = máxima temperatura en °C

T<sub>a</sub> = temperatura ambiente en °C

T<sub>r</sub> = temperatura de referencia para los materiales en °C

 $a_0$  = coeficiente térmico de la resistividad a  $0^{\circ}$  C

 $a_r$  = coeficiente térmico de la resistividad a  $T_r$ 

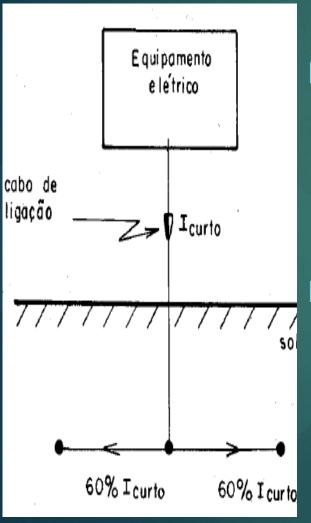
 $\rho_r = la resistividad del conductor a T_r en \mu\Omega - cm$ 

 $K_0 = 1/a_0$ 

t<sub>c</sub> = tiempo de circulación de la corriente en s

TCAP = factor de capacidad térmica en J/cm<sup>3</sup>/<sup>o</sup>C

#### Mallas de tierra Dimensionado



Dimensionado de los conductores conforme a la distribución de la corriente de cortocircuito.

 Observar que en este caso, no aplica el "Split Factor" en la corriente de cortocircuito calculado.