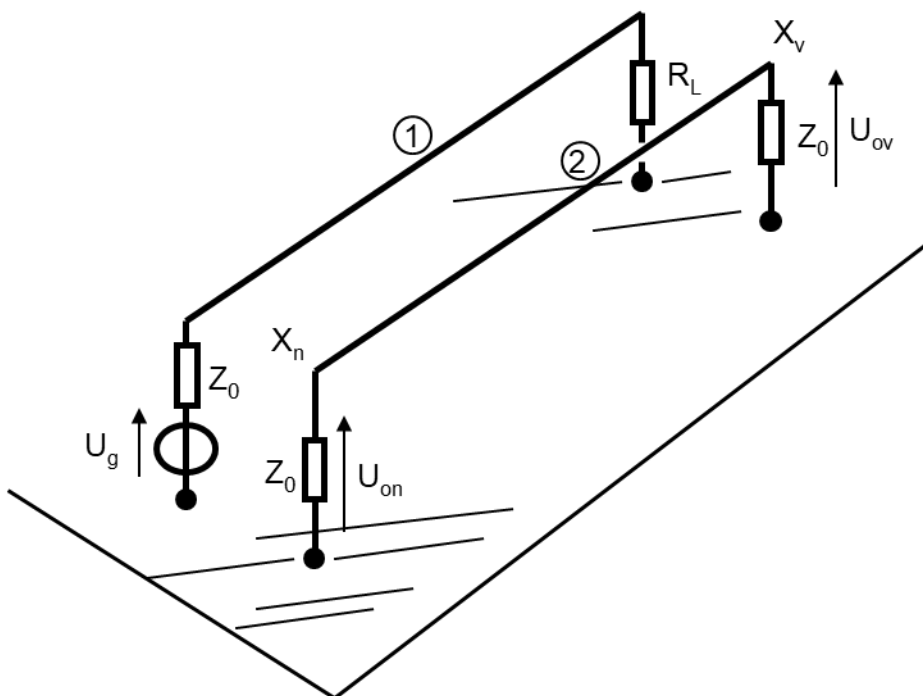


## Overspraak tussen twee geleiders boven een aardvlak in het nabije veld



## Literatuur

1. Dr. J.J. Goedbloed, Elektromagnetische compatibiliteit, Kluwer
2. René Hamberg, Reader: Capacitieve en inductieve koppeling in het nabije veld.

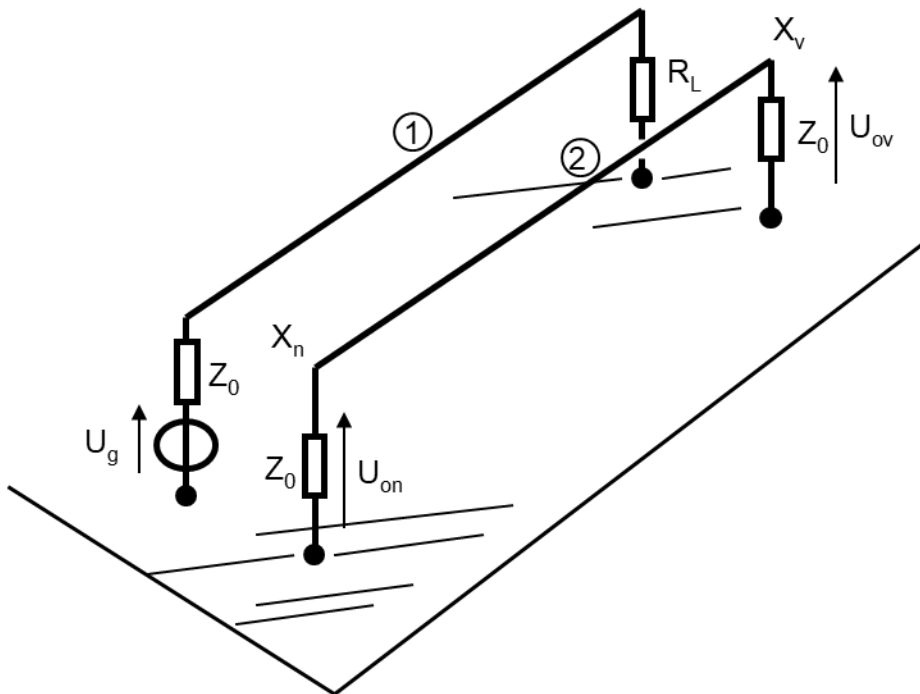
## 1. Inleiding

In deze reader wordt een methode beschreven voor het modelleren van de overspraak tussen twee geleiders boven een aardvlak.

De modellering die in deze reader is beschreven mag alleen gebruikt worden voor het rekenen aan systemen waarvan de afmetingen veel kleiner zijn dan de golflengte van de signalen die in systeem voorkomen. We spreken dan van een zogenaamde nabije veld modellering. In die situatie is het toegestaan de gedistribueerde eigenschappen van het fysieke systeem in het model voor te stellen door zogenaamde “lumped elements”.

## 2. Situatie

In Figuur 1 zijn twee elektrische circuits afgebeeld. Eén waarvan geleider 1 deel uitmaakt en één waarvan geleider 2 deel uitmaakt. In het circuit met geleider 1 zit de bron  $U_g$ . In het circuit met geleider 2 zit geen bron. Door de bron  $U_g$  zal er een spanning op geleider 1 staan en door de capacitieve en inductieve koppeling tussen de geleiders 1 en 2 zal op de uiteinden van geleider 2 een spanning over de afsluitweerstand  $Z_0$  ontstaan. De spanningen  $U_{ov}$  en  $U_{on}$  staan voor de overspraakspanning op het punt  $X_n$  nabij de bron  $U_g$  ( $U_{on}$ ) en de overspraakspanning op het punt  $X_v$  van geleider 2 ( $U_{ov}$ ).



Figuur 1

## 3. Aanpak

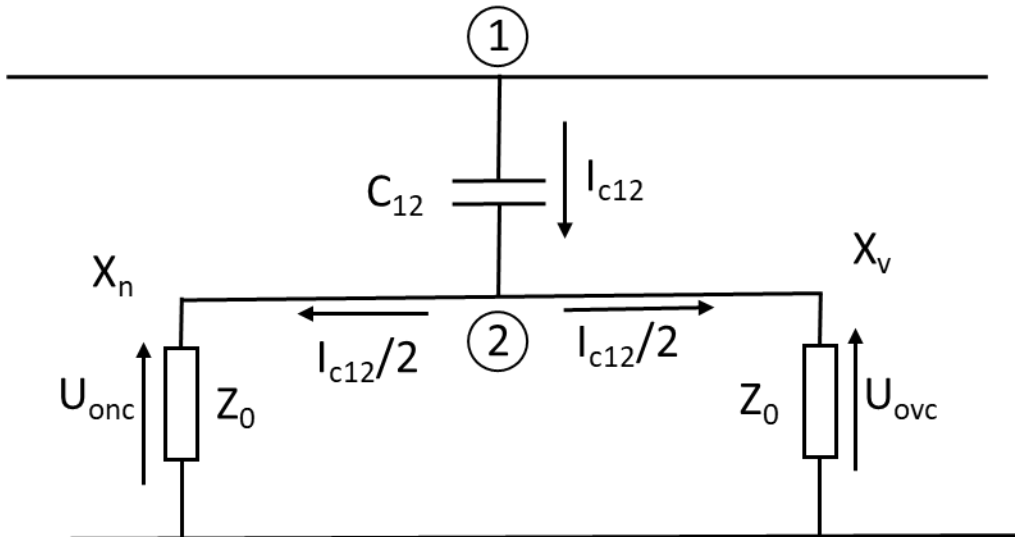
Ervan uitgaande dat het systeem lineair is, kan gebruik gemaakt worden van superpositie: de effecten van capacitieve overspraak en inductieve overspraak worden afzonderlijk berekend en vervolgens bij elkaar opgeteld.

Als eerste worden de spanningen ten gevolge van de capacitieve overspraak berekend en daarna de spanningen ten gevolge van de inductieve overspraak.

Daarna worden in hoofdstuk 6 de beide effecten opgeteld zodat er een beeld ontstaat van de totale overspraak.

## 4. Capacitieve overspraak

De capacitieve overspraak kan gezien worden als een stroom injectie via de koppelcapaciteit  $C_{12}$  in circuit 2. Zie Figuur 2.



Figuur 2

$U_{ovc}$ : U overspraak verre-eind capacitief

$U_{onc}$ : U overspraak nabije-eind capacitief

De stroom  $I_{c12}$  is de stroom door de koppelcapaciteit tussen de geleiders 1 en 2. De stroom  $I_{c12}$  verdeelt zich naar links en rechts omdat aan weersijden de impedantie gelijk is. Voor de spanningen over de uiteinden van geleider 2 is dan te schrijven:

$$U_{onc} = U_{ovc} = Z_0 \cdot \frac{I_{c12}}{2}$$

Neem aan dat de spanningsverandering op geleider 2 veel kleiner zal zijn dan de spanningsverandering op geleider 1. Praktisch gezien betekent dit dat, bij de frequenties van de signalen waarvoor de berekeningen worden uitgevoerd, impedantie van  $C_{12}$  veel groter is dan de impedantie van de parallelschakeling van de afsluitweerstand en de capaciteit naar aarde van geleider 2. Met die aanname geldt voor de stroom  $I_{c12}$ :

$$I_{c12} = j\omega C_{12} \cdot U_1$$

Uit Figuur 1 is eenvoudig in te zien dat voor  $U_1$  op geleider 1 geldt:

$$U_1 = \frac{R_L}{Z_0 + R_L} \cdot U_g$$

Dan:

$$I_{c12} = j\omega C_{12} \cdot \frac{R_L}{Z_0 + R_L} \cdot U_g$$

En:

$$U_{onc} = U_{ovc} = Z_0 \cdot \frac{j\omega C_{12} \cdot \frac{R_L}{Z_0 + R_L} \cdot U_g}{2}$$

Het is nu interessant om deze formule te bekijken voor verschillende waarden van  $R_L$ :

$R_L=0$ :

Op geleider 1 zal dan geen spanning komen te staan. Er is dan ook geen capacitieve overspraak naar geleider 2.  $U_{onc}$  en  $U_{onv}$  zijn dan gelijk aan nul. Bij benadering zal deze situatie zich ook voordoen als  $R_L$  klein is tov.  $Z_0$ .

$R_L=\infty$ :

Door geleider 1 loopt dan geen stroom. De spanning op geleider 1 is dan gelijk aan de bronspanning. Voor capacitieve overspraak geldt dan:

$$U_{onc} = U_{ovc} = Z_0 \cdot \frac{j\omega C_{12} \cdot U_g}{2}$$

$R_L=Z_0$ :

Invullen levert dan voor spanningen ten gevolge van capacitieve overspraak:

$$U_{onc} = U_{ovc} = Z_0 \cdot \frac{j\omega C_{12} \cdot \frac{Z_0}{Z_0 + Z_0} \cdot U_g}{2}$$

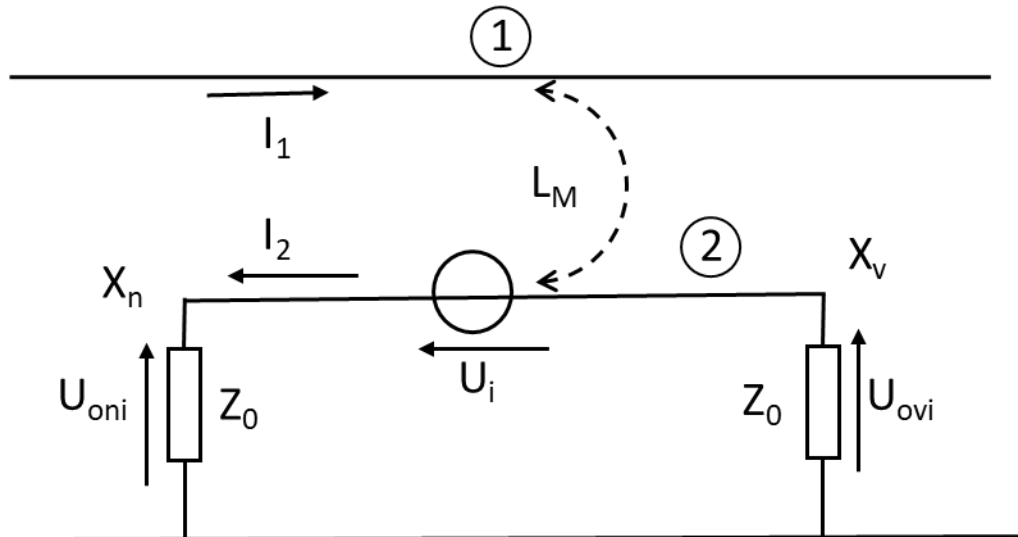
In een latere fase wordt deze formule verder bewerkt en gecombineerd met uitdrukking voor de inductieve overspraak.

## 5. Inductieve overspraak

De inductieve overspraak ten gevolge van de stroom door de lus van circuit 1 kan gezien worden als een spanningsbron in geleider 2. Deze spanningsbron  $U_{m12}$  is het gevolg van

de mutuele zelfinductie tussen circuit 1 en circuit 2. De richting is zodanig dat de wet van Lens geldt: De stroom in circuit 1 wekt een stroom in circuit 2 op die het ontstaan van de stroom in circuit 1 tegenwerkt.

Zie Figuur 3.



Figuur 3

Voor de spanningen op de uiteinden van lijn 2 kan nu geschreven worden:

$$U_{oni} = Z_0 \cdot I_2$$

En voor het andere uiteinde:

$$U_{ovi} = -Z_0 \cdot I_2$$

Merk op dat bij de overspraak ten gevolge van de inductieve koppeling  $U_{oni}$  en  $U_{ovi}$  tegengesteld zijn!

De stroom  $I_2$  is gelijk aan:

$$I_2 = \frac{U_i}{2 \cdot Z_0}$$

Met voor  $U_i$ :

$$U_i = j\omega L_M \cdot I_1$$

Daarin is  $I_1$  de stroom in circuit 1:

$$I_1 = \frac{U_g}{R_L + Z_0}$$

Dus:

$$U_i = j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{R_L + Z_0}$$

En:

$$I_2 = j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{2 \cdot (R_L + Z_0) \cdot Z_0}$$

En dus geldt voor de spanningen aan de uiteinden ten gevolge van de inductieve koppeling het volgende.

Aan de zijde  $X_n$ :

$$U_{oni} = Z_0 \cdot j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{2 \cdot (R_L + Z_0) \cdot Z_0}$$

En aan de zijde  $X_v$ :

$$U_{ovi} = -Z_0 \cdot j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{2 \cdot (R_L + Z_0) \cdot Z_0}$$

$R_L=0$

De stroom in geleider 1 wordt dan alleen door de bron impedantie bepaald en deze is  $Z_0$ .

$$U_{oni} = j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{2 \cdot Z_0}$$

En:

$$U_{ovi} = -j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{2 \cdot Z_0}$$

$R_L=\infty$ :

Er loopt dan geen stroom door geleider 1. Er wordt dus geen magnetisch veld door geleider 1 opgewekt en er is dus geen inductieve overspraak. Merk op dat dit wel de situatie is waarbij de capacitieve overspraak maximaal is.

$R_L=Z_0$ :

Invullen levert dan voor spanningen ten gevolge inductieve overspraak:

$$U_{ovi} = -j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{4 \cdot Z_0}$$

En:

$$U_{oni} = j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{4 \cdot Z_0}$$

## 6. Superponeren: inductieve en capacitieve overspraak gecombineerd

Zoals gezegd betreft het een lineair systeem en mogen de afzonderlijke overspaar spanningen opgeteld worden. Er moet dan natuurlijk wel sprake zijn van beide typen overspraak dus  $R_L$  is niet gelijk aan nul of oneindig.

We gaan hier uit van de situatie dat  $R_L$  gelijk is aan  $Z_0$ .

De totale overspraak aan de nabije zijde ( $X_N$ ) is dus gelijk aan  $U_{on} = U_{onc} + U_{oni}$ . In het voorgaande zijn daar de formules voor afgeleid.

$$U_{onc} = Z_0 \cdot \frac{j\omega C_{12} \cdot \frac{Z_0}{Z_0 + Z_0} \cdot U_g}{2}$$

En

$$U_{oni} = j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{4 \cdot Z_0}$$

Om tot een formule te komen die laat zien wat de invloed van de verschillende fysische grootheden zoals de capaciteit en de zelfinductie van de lijnen is, wordt de formule voor de capacitieve term ( $U_{onc}$ ) anders geschreven met gebruikmaking van het feit dat voor de karakteristieke impedantie van een lijn geldt  $Z_0 = \sqrt{\frac{L_l}{C_l}}$  en dus:  $Z_0^2 = \frac{L_l}{C_l}$ .

Dan kan voor de capacitieve term geschreven worden:

$$U_{onc} = \frac{j\omega C_{12} \cdot \frac{Z_0^2}{2 \cdot Z_0} \cdot U_g}{2}$$

$$U_{onc} = j\omega C_{12} \cdot \frac{Z_0^2}{4 \cdot Z_0} \cdot U_g$$



$$U_{onc} = j\omega C_{12} \cdot \frac{\frac{L_l}{C_l}}{4 \cdot Z_0} \cdot U_g$$

$$U_{onc} = j\omega L_l \frac{C_{12}}{C_l} \cdot \frac{U_g}{4 \cdot Z_0}$$

Nu de termen optellen:

$$U_{on} = U_{onc} + U_{oni} = j\omega L_l \frac{C_{12}}{C_l} \cdot \frac{U_g}{4 \cdot Z_0} + j\omega L_M \cdot \frac{U_g}{4 \cdot Z_0}$$

$$U_{on} = j\omega \frac{U_g}{4 \cdot Z_0} \left( L_l \frac{C_{12}}{C_l} + L_M \right)$$

$$U_{on} = j\omega L_l \frac{U_g}{4 \cdot Z_0} \left( \frac{C_{12}}{C_l} + \frac{L_M}{L_l} \right)$$

Op gelijke wijze kan de afleiding voor de overspraak aan het verre einde van de lijn gedaan worden. Dat levert dan:

$$U_{ov} = j\omega L_l \frac{U_g}{4 \cdot Z_0} \left( \frac{C_{12}}{C_l} - \frac{L_M}{L_l} \right)$$

## 7. Evaluatie van resultaten

De formules voor de overspraak aan het nabije eind ( $X_N$ ) en het verre eind ( $X_V$ ) vertonen veel overeenkomst. Dit volgt ook uit het feit dat het enige verschil de richting van de stroom van de inductieve overspraak is.

Stel nu eens dat  $\left( \frac{C_{12}}{C_l} = \frac{L_M}{L_l} \right)$ . Dit is het geval in een elektromagnetisch homogeen medium.

In die situatie is er op het verre put ( $X_V$ ) geen overspraak tussen de geleiders. De inductieve en de capacitieve overspraak heffen elkaar volledig op.

Let op wel dat de omkaderde formules gebaseerd zijn op  $R_L = Z_0$ . Voor andere waarden van  $R_L$  gaat deze gecombineerde formule dus niet op.

Als  $R_L$  niet gelijk is aan de karakteristieke impedantie dan zal op  $X_N$  de overspraak niet gelijk zijn aan nul maar al naar gelang de belastingsweerstand een inductief of capacitief karakter hebben.