

2

Gelijkstroomtheorie

In dit hoofdstuk behandelen we de gelijkstroomtheorie. Nu suggereert het woord gelijkstroomtheorie dat de theorie alleen de stromen betreft. Dat is echter niet het geval; het betreft ook de spanningen. We kunnen dus net zo goed spreken over gelijkspanningstheorie. De keuze voor gelijkstroomtheorie is ingegeven doordat de grootte elektrische stroom als een van de zeven grondgrootheden in het SI-stelsel is gekozen.

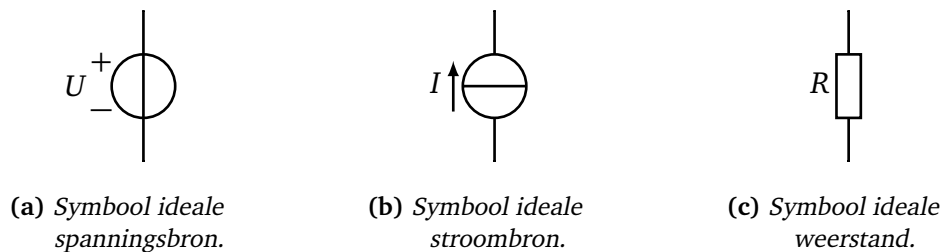
In de gelijkstroomtheorie veronderstellen we dat de alle spanningen en stromen een constante waarden hebben over de tijd. De spanningen en stromen variëren dus niet als functie van de tijd¹. Ze kunnen zowel positief als negatief zijn, of nul.

We beginnen dit hoofdstuk met enkele eenvoudige wetten en regels zoals de spannings- en stroomwetten van Kirchhoff, de wet van Ohm, serie- en parallelschakeling van weerstanden, spanningsdeling en stroomdeling. De theorema's van Thévenin en Norton laten zien dat spanningsbronnen en stroombronnen uitgewisseld kunnen worden. Deze theorema's zijn handig bij het bepalen van maximale vermogensoverdracht. Het superpositiebeginsel is een eenvoudige methode om de stromen en spanningen in een netwerk te bepalen en werkt goed met de eerder genoemde eenvoudige methoden. Het is echter niet altijd mogelijk de spanningen en stromen in een netwerk met deze eenvoudige methoden te bepalen. We laten twee methoden zien, de knooppuntspanningsmethode en maasstroommethode, die bruikbaar zijn in elk netwerk, hoe complex ze ook zijn. Hierbij moet worden opgemerkt dat kennis van matrixrekenkunde nodig is. De knooppuntspanningsmethode wordt ook gebruikt in netwerksimulatieprogramma's.

In de gelijkstroomtheorie hebben we drie componenten: de ideale spanningsbron, de ideale stroombron en de ideale weerstand. De symbolen die gebruikt worden in schakelschema's zijn te zien in figuur 2.1. Een ideale spanningsbron levert een constante spanning ongeacht de stroom die de bron levert. Een ideale stroombron levert een constante stroom ongeacht de spanning die over de bron staat. Een ideale weerstand heeft

¹ Formeel gezien is een spanning of stroom die niet van polariteit veranderd ook een gelijkspanning of gelijkstroom. We veronderstellen hier echter dat de spanningen en stromen constant zijn.

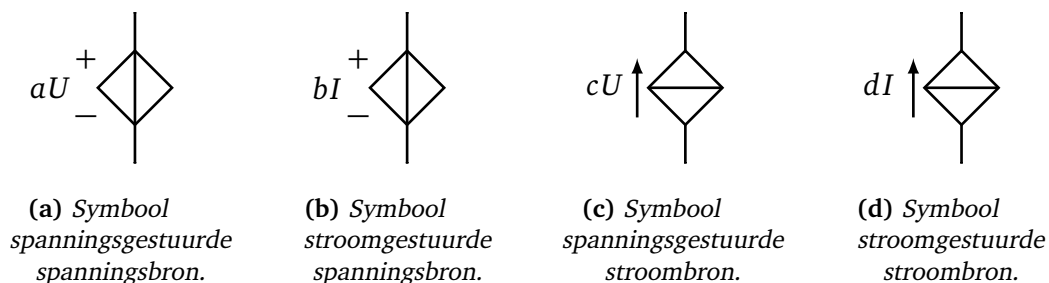
een constante waarde ongeacht de spanning over en de stroom door de weerstand. Verder merken we op dat de ideale spanningsbron een interne weerstand heeft van 0 Ohm. De interne weerstand van de ideale stroombron is oneindig.



Figuur 2.1: Symbolen voor de ideale spanningsbron, de ideale stroombron en de ideale weerstand.

In de boven gegeven beschrijvingen noemen we de ideale spanningsbron en ideale stroombron *onafhankelijke bronnen*. Dat wil zeggen dat de spanning of stroom die de bron levert niet afhankelijk is van een andere spanning of stroom in een netwerk.

Naast de eerder genoemde componenten zijn er nog vier zogenoemde *gestuurde bronnen*. De symbolen van deze netwerkelementen zijn te zien in figuur 2.2. De spanningsgestuurde spanningsbron levert een constante spanning die afhankelijk is van een andere spanning in het netwerk. De verhouding tussen de geleverde spanning en de andere spanning in het netwerk is constant. Hierdoor is de spanningsgestuurde spanningsbron een lineair netwerkelement. Een stroomgestuurde spanningsbron levert een constante spanning die afhankelijk is van een stroom in het netwerk. Ook deze verhouding is constant en is de stroomgestuurde spanningsbron een lineair netwerkelement. Verder zijn er nog de spanningsgestuurde stroombron en de stroomgestuurde stroombron.



Figuur 2.2: Symbolen voor gestuurde bronnen.

Voor het aangeven van spanningen gebruiken we de hoofdletter U . In Engelstalige boeken wordt de hoofdletter V gebruikt. Spanning worden uitgedrukt in V (volt). Stromen worden aangegeven met een hoofdletter I en worden uitgedrukt in A (ampère). Weerstanden geven we aan met de hoofdletter R (van het Engelse woord *resistor*) en worden uitgedrukt in Ω (ohm).

We kunnen de waarden van spanningen, stromen en weerstanden ook uitdrukken door er een letter voor te zetten, de zogenoemde SI-voorvoegsels: mV (millivolt), mA (milliampère), μ A (microampère), k Ω (kilo-ohm), M Ω (megaohm).

Nulstelling

Met nulstelling bedoelen we het op nul stellen van een bepaalde bron. Een spanningsbron van 0 V mag vervangen worden door een kortsluiting. Een stroombron met de waarde 0 A mag uit het netwerk verwijderd worden. De nulstelling van bronnen wordt gebruikt bij het superpositiebeginsel (zie paragraaf 2.19).

Fundamentele wetten

Alle berekeningen in een gelijkstroomnetwerk zijn terug te brengen tot drie wetten:

- De stroomwet van Kirchhoff;
- De spanningswet van Kirchhoff;
- De wet van Ohm.

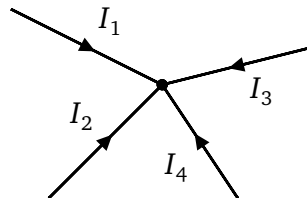
We zullen deze wetten eerst bespreken voordat we andere wetten en berekeningsmethoden bespreken.

2.1 De stroomwet van Kirchhoff

De stroomwet van Kirchhoff zegt dat alle stromen naar een knooppunt toe opgeteld 0 zijn. Er kan dus geen stroom bijkomen of verloren gaan. In formulevorm:

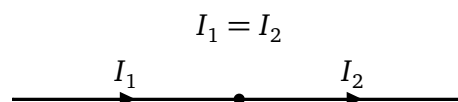
$$I_1 + I_2 + \dots + I_n = 0 \quad (2.1)$$

Ander gezegd: de totale stroom die naar een knooppunt toevloeit is even groot als de totale stroom die van het knooppunt wegvloeit. In figuur 2.3 is de stroomwet uitgebeeld.



Figuur 2.3: De stroomwet van Kirchhoff: de stromen naar een knooppunt toe zijn opgeteld 0.

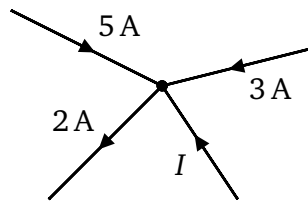
In het geval dat een knooppunt slechts twee aansluitingen heeft, is de ingaande stroom even groot als de uitgaande stroom. Zie figuur 2.4.



Figuur 2.4: De ingaande stroom is even groot als de uitgaande stroom.

Voorbeeld 2.1: De stroomwet van Kirchhoff

In figuur 2.5 is een netwerk getekend van vier stroomvoerende geleiders. Bepaal de stroom I .



Figuur 2.5: De stroomwet van Kirchhoff.

Oplossing: Volgens de stroomwet van Kirchhoff moeten alle stromen opgeteld naar een knooppunt 0 zijn. Let hierbij op de referentierichtingen van de stromen. Zo is de referentierichting van de stroom van 2 A van het knooppunt af getekend. We kunnen dus stellen dat:

$$5\text{ A} - 2\text{ A} + 3\text{ A} + I = 0 \quad (2.2)$$

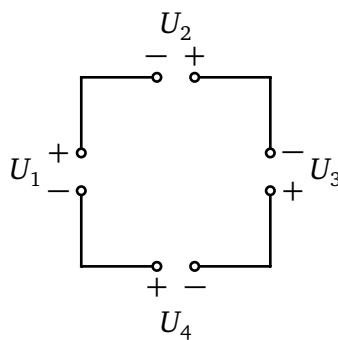
De betekent dat $I = -6\text{ A}$ is. Let hierbij op het minteken.

2.2 De spanningswet van Kirchhoff

De spanningswet van Kirchhoff zegt dat alle spanningen in een gesloten kring opgeteld 0 zijn. Er kan dus geen spanning bijkomen of verloren gaan. In formulevorm:

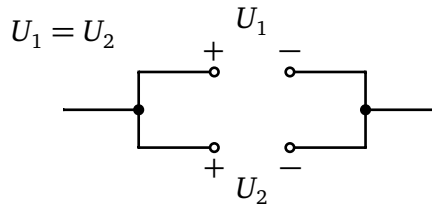
$$U_1 + U_2 + \dots + U_n = 0 \quad (2.3)$$

Anders gezegd: de totale spanning rechtsom opgeteld, is even groot als de totale spanning linksom opgeteld. In figuur 2.6 is de spanningswet uitgebeeld.



Figuur 2.6: De spanningswet van Kirchhoff: alle spanningen in een kring zijn opgeteld 0.

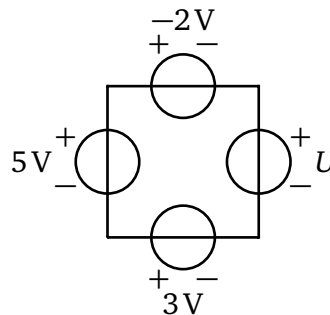
Als een verbinding zich vertakt over twee parallel geschakelde netwerkelementen is de spanning over de netwerkelementen gelijk. Dit is te zien in figuur 2.7.



Figuur 2.7: De spanningen over twee parallel geschakelde elementen zijn gelijk.

Voorbeeld 2.2: De spanningswet van Kirchhoff

In figuur 2.8 is een netwerk getekend van vier spanningsbronnen. Bepaal de spanning U .



Figuur 2.8: De spanningswet van Kirchhoff.

Oplossing: Volgens de spanningswet van Kirchhoff moeten alle spanningen in kring opgeteld gelijk aan 0 zijn. Let hierbij op de referentierichtingen en de waarden van de spanningen. Zo is de referentierichting van de spanningsbron van -2 V tegengesteld aan de referentierichting van de spanningsbron van 5 V . We kunnen dus stellen dat:

$$5\text{ V} - (-2\text{ V}) - U + 3\text{ V} = 0 \quad (2.4)$$

De betekent dat $U = 10\text{ V}$ is. Let hierbij op de richting van de spanning U .

2.3 De wet van Ohm

De verhouding tussen de spanning over een weerstand en de stroom door de weerstand is constant en wordt de wet van Ohm genoemd. De wet wordt meestal geschreven als:

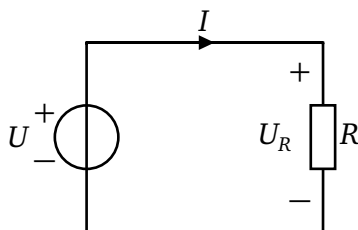
$$U = I \cdot R \quad (2.5)$$

Gegeven een bepaalde spanning en stroom, dan kan de weerstandswaarde berekend worden met:

$$R = \frac{U}{I} \quad (2.6)$$

In figuur 2.9 is de wet van Ohm uitgebeeld. Aan de spanningsbron U wordt een weerstand R geplaatst. We spreken dan dat de spanningsbron wordt belast. Ook hier geldt de

spanningswet van Kirchhoff: de spanning U van de bron is gelijk aan de spanning U_R over de weerstand. Bij de gegeven richting van de stroom I geldt dat het potentiaal bij de '+' groter is dan het potentiaal bij de '-'.



Figuur 2.9: De spanning over en stroom door een weerstand is constant.

Voorbeeld 2.3: De wet van Ohm

In figuur 2.9 is de spanning $U = 12\text{ V}$ en de stroom $I = 2,15\text{ mA}$. Bereken de waarde van R .

Oplossing: We gebruiken de wet van Ohm voor het berekenen van de weerstandswaarde. Let erop dat de stroom in milliampère is gegeven:

$$R = \frac{12}{2,15 \times 10^{-3}} = 5581\ \Omega \quad (2.7)$$

De waarde van weerstand R is $5581\ \Omega$. Voor praktische netwerken kunnen we de waarde afronden naar $5,6\text{ k}\Omega$ (kilo-ohm).

2.3.1 Geleiding

In veel berekeningen wordt gerekend met de reciproke (of omgekeerde) waarde van weerstanden. Dit wordt de *geleiding* of *geleidbaarheid* genoemd. De eenheid van geleiding is siemens (S). Meestal gebruiken we voor geleiding de letter G :

$$G = \frac{1}{R} \quad (2.8)$$

In de literatuur wordt ook wel de naam mho (omgekeerde van ohm) gebruikt en als symbool wordt ook wel \mathfrak{U} of Ω^{-1} gebruikt.

2.4 Spoel en condensator

De spoel en de condensator hebben geen actieve rol in een gelijkstroomnetwerk. We bekijken de stroom-spanningrelaties:

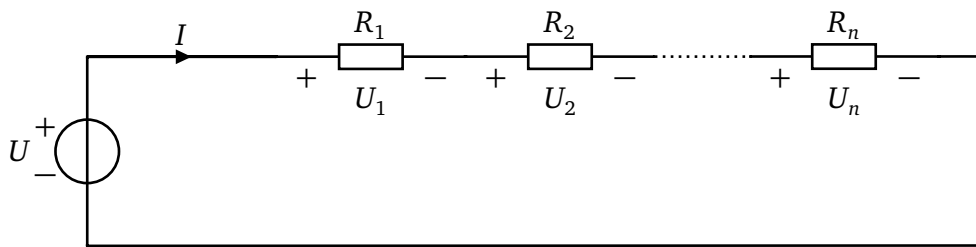
$$\text{spoel: } u(t) = L \frac{di(t)}{dt} \quad \text{condensator: } i(t) = C \frac{du(t)}{dt} \quad (2.9)$$

De spanning over de spoel is recht evenredig met de *stroomverandering* door de spoel. Er is echter geen verandering van de stroom, de stroom is constant. De spanning over de spoel is dus 0 V . De spoel gedraagt zich als een kortsluiting.

De stroom door een condensator is recht evenredig met de *spanningsverandering* over de condensator. De spanning verandert echter niet, de spanning is constant. De stroom door de condensator is dus 0 A. Hierdoor gedraagt de condensator zich als twee open klemmen (dit wordt ook wel een open verbinding genoemd).

2.5 Serieschakeling van weerstanden

In figuur 2.10 is een schakeling te zien waarbij de weerstanden in serie geschakeld zijn en gevoed worden door een spanningsbron. De spanningsbron levert een stroom I waardoor de spanningsbron een bepaalde weerstand ondervindt. We noemen deze weerstand R_s .



Figuur 2.10: Serieschakeling van weerstanden.

Vanuit de spanningswet van Kirchhoff volgt dat:

$$U = U_1 + U_2 + \cdots + U_n \quad (2.10)$$

Vanuit de stroomwet van Kirchhoff volgt dat:

$$I = I_1 = I_2 = \cdots = I_n \quad (2.11)$$

De stroom die de bron levert is dus even groot als de stromen door de weerstanden. De bron met spanning U levert een stroom I zodanig dat:

$$U = I \cdot R_s \quad (2.12)$$

Dus volgt dat:

$$I \cdot R_s = I \cdot R_1 + I \cdot R_2 + \cdots + I \cdot R_n \quad (2.13)$$

We schappen aan beide kanten I zodat volgt dat:

$$R_s = R_1 + R_2 + \cdots + R_n \quad (2.14)$$

Hierbij is R_s de vervangingswaarde van de in serie geschakelde weerstanden.

Voorbeeld 2.4: Berekenen van de serieweerstand

Gegeven is een serieschakeling van vijf weerstanden met de waarden $R_1 = 2,2 \text{ k}\Omega$, $R_2 = 3,3 \text{ k}\Omega$, $R_3 = 1,5 \text{ k}\Omega$, $R_4 = 1,2 \text{ k}\Omega$ en $R_5 = 4,7 \text{ k}\Omega$. Bereken de vervangingswaarde van de serieweerstand R_s .

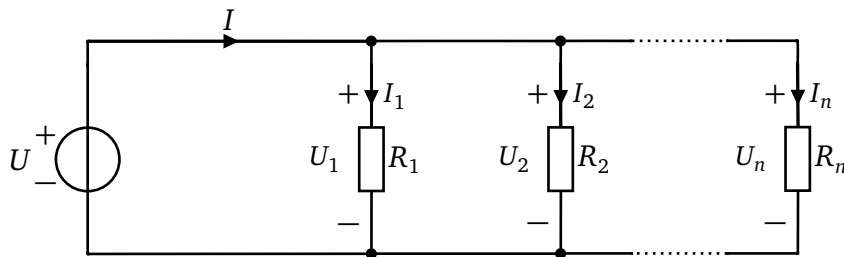
Oplossing: De vervangingswaarde van de serieweerstand R_s is de som van de waarden

van R_1 t/m R_5 . Dus is:

$$\begin{aligned} R_s &= R_1 + R_2 + R_3 + R_4 + R_5 \\ &= 2,2 \text{ k}\Omega + 3,3 \text{ k}\Omega + 1,5 \text{ k}\Omega + 1,2 \text{ k}\Omega + 4,7 \text{ k}\Omega \\ &= 12,9 \text{ k}\Omega \end{aligned} \quad (2.15)$$

2.6 Parallelschakeling van weerstanden

In figuur 2.11 is een parallelschakeling van een aantal weerstanden te zien. De schakeling wordt gevoed door de spanningsbron U . Als gevolg van de weerstanden zal de bron een bepaalde stroom leveren. Hierdoor ondervindt de spanningsbron een bepaalde weerstand. Deze weerstand noemen we R_p .



Figuur 2.11: Parallelschakeling van weerstanden.

Vanuit de spanningswet van Kirchhoff vinden we dat:

$$U = U_1 = U_2 = \dots = U_n \quad (2.16)$$

De spanningen over de weerstanden zijn even groot als de bronspanning. Vanuit de stroomwet van Kirchhoff vinden we dat:

$$I = I_1 + I_2 + \dots + I_n \quad (2.17)$$

We kunnen de stroomwet ook formuleren als:

$$\frac{U}{R_p} = \frac{U}{R_1} + \frac{U}{R_2} + \dots + \frac{U}{R_n} \quad (2.18)$$

We schrappen aan beide zijden van de vergelijking de spanning U zodat we krijgen dat:

$$\frac{1}{R_p} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \dots + \frac{1}{R_n} \quad (2.19)$$

Hierin is R_p de vervangingswaarde van de parallel geschakelde weerstanden. Voor twee parallel geschakelde weerstanden geldt dat:

$$\frac{1}{R_p} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \quad (2.20)$$

Dit kan worden omgewerkt tot:

$$\frac{1}{R_p} = \frac{R_2}{R_1 R_2} + \frac{R_1}{R_1 R_2} = \frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2} \quad (2.21)$$

Als we $1/R_p$ omkeren, krijgen we:

$$R_p = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} \quad (2.22)$$

Voorbeeld 2.5: Berekenen van de parallelweerstand

Gegeven is een parallelschakeling van drie weerstanden $R_1 = 3,3 \text{ k}\Omega$, $R_2 = 6,8 \text{ k}\Omega$ en $R_3 = 8,2 \text{ k}\Omega$. Bereken de vervangingswaarde van de parallelweerstand R_p .

Oplossing: Voor de parallelweerstand kunnen we schrijven:

$$\begin{aligned} \frac{1}{R_p} &= \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \\ &= \frac{1}{3,3 \times 10^3 \Omega} + \frac{1}{6,8 \times 10^3 \Omega} + \frac{1}{8,2 \times 10^3 \Omega} \\ &= 0,572 \times 10^{-3} \text{ S} \end{aligned} \quad (2.23)$$

Dus geldt voor R_p :

$$R_p = \frac{1}{0,572 \times 10^{-3} \text{ S}} = 1,748 \text{ k}\Omega \quad (2.24)$$

2.7 Serie- en parallelschakeling van geleidingen

Met behulp van (2.8) kunnen we de formules afleiden voor serie- en parallelschakeling van geleidingen. Voor serieschakeling van geleidingen geldt:

$$\frac{1}{G_s} = \frac{1}{G_1} + \frac{1}{G_2} + \dots + \frac{1}{G_n} \quad (2.25)$$

Voor parallelschakeling van geleidingen geldt:

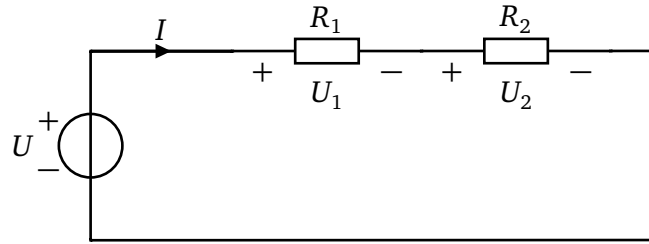
$$G_p = G_1 + G_2 + \dots + G_n \quad (2.26)$$

2.8 Spanningsdeling

In figuur 2.12 is een netwerk te zien van een bron met twee in serie geschakelde weerstanden. De spanning U zal zich in een bepaalde verhouding verdelen over de twee weerstanden. Er is sprake van spanningsdeling.

De stroom I kunnen we berekenen met:

$$I = \frac{U}{R_1 + R_2} \quad (2.27)$$



Figuur 2.12: *Netwerk voor spanningsdeling.*

Voor de spanningen U_1 en U_2 kunnen we schrijven dat:

$$U_1 = I \cdot R_1 = \frac{R_1}{R_1 + R_2} \cdot U \quad \text{en} \quad U_2 = I \cdot R_2 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot U \quad (2.28)$$

Voorbeeld 2.6: Spanningsdeling

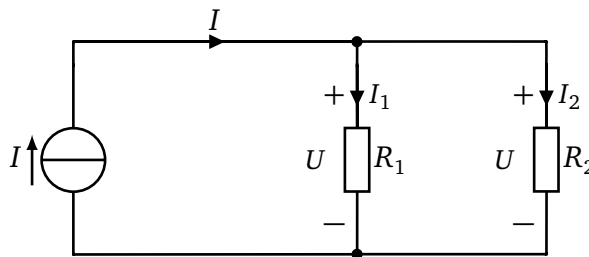
Gegeven is het netwerk in figuur 2.12. Hierin zijn $U = 12\text{ V}$, $R_1 = 2,2\text{ k}\Omega$ en $R_2 = 3,9\text{ k}\Omega$. Bereken de spanning U_2 .

Oplossing: We vullen de gegevens in de formule in:

$$U_2 = I \cdot R_2 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot U = \frac{3,9\text{ k}\Omega}{2,2\text{ k}\Omega + 3,9\text{ k}\Omega} \cdot 12\text{ V} = 7,67\text{ V} \quad (2.29)$$

2.9 Stroomdeling

In figuur 2.13 is een netwerk te zien van een bron met twee parallel geschakelde weerstanden. De stroom I zal zich in een bepaalde verhouding verdelen over de twee weerstanden. Er is sprake van stroomdeling.



Figuur 2.13: *Netwerk voor stroomdeling.*

De spanning U kunnen we berekenen met:

$$U = I \cdot \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} \quad (2.30)$$

Natuurlijk geldt de stroomwet van Kirchhoff:

$$I = I_1 + I_2 = \frac{U}{R_1} + \frac{U}{R_2} \quad (2.31)$$

Voor I_1 geldt dan:

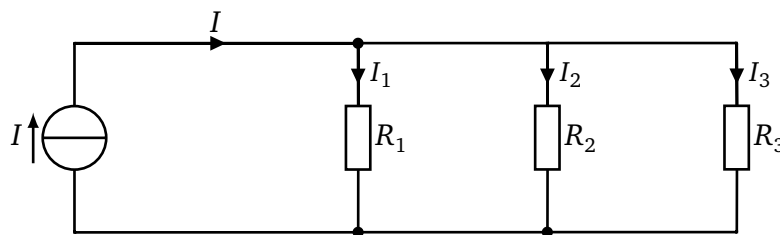
$$I_1 = \frac{U}{R_1} = \frac{1}{R_1} \cdot \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} \cdot I = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot I \quad (2.32)$$

Op vergelijkbare wijze vinden we voor I_2 :

$$I_2 = \frac{U}{R_2} = \frac{1}{R_2} \cdot \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} \cdot I = \frac{R_1}{R_1 + R_2} \cdot I \quad (2.33)$$

Voorbeeld 2.7: Stroomdeling

Gegeven is het netwerk in figuur 2.14. Hierin zijn $I = 2\text{ A}$, $R_1 = 6\Omega$, $R_2 = 9\Omega$ en $R_3 = 12\Omega$. Bereken de stroom I_3 .



Figuur 2.14: Netwerk voor stroomdeling.

Oplossing: De totale stroom die de bron levert is $I = 2\text{ A}$. Om gebruik te maken van de formules voor stroomdeling moeten we het netwerk vereenvoudigen tot een stroombron met twee weerstanden. We vervangen de weerstanden R_1 en R_2 door een weerstand R_p . De vervangingswaarde is:

$$R_p = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} = \frac{6 \cdot 12}{6 + 12} = 3,6\Omega \quad (2.34)$$

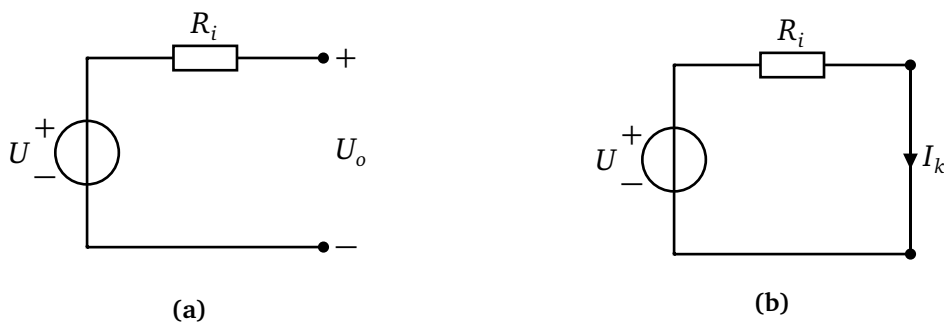
Nu kunnen we de stroom I_3 uitrekenen:

$$I_3 = \frac{R_p}{R_p + R_3} \cdot I = \frac{3,6}{3,6 + 12} \cdot 2 = 0,46\text{ A} \quad (2.35)$$

2.10 De niet-ideale spanningsbron

In de praktijk hebben we te maken met niet-ideale spanningsbronnen. We kunnen zo'n bron weergeven met een ideale spanningsbron in serie met een ideale weerstand. De ideale weerstand wordt de *inwendige weerstand* genoemd. Dit is te zien in figuur 2.15.

In figuur 2.15(a) is te zien dat de niet-ideale spanningsbron onbelast is. De spanning U_o is even groot als de bronspanning U . Er loopt immers geen stroom zodat er geen spanningsval over de inwendige weerstand staat. Deze spanning wordt de *open klemspanning* genoemd. In figuur 2.15(b) is de niet-ideale spanningsbron kortgesloten. Over



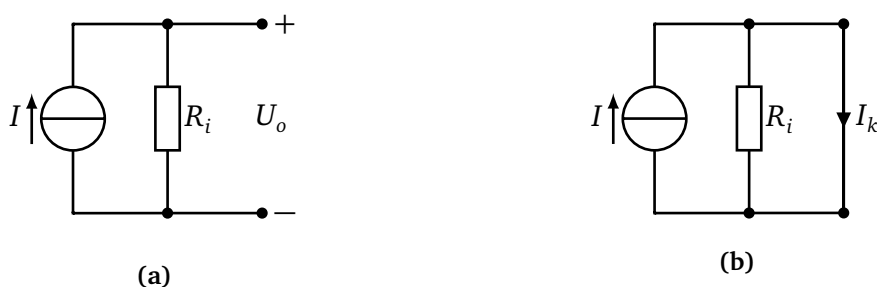
Figuur 2.15: Niet-ideale spanningsbron: (a) onbelast, (b) kortgesloten.

de inwendige weerstand staat nu de volledige bronspanning. Er loopt dan een zekere *kortsluitstroom* I_k . We kunnen de inwendige weerstand berekenen door de uitgangsspanning U_o te delen door de kortsluitstroom I_k .

Voor een goede spanningsbron moet de inwendige weerstand klein zijn. Praktische waarden van de inwendige weerstanden liggen tussen de enkele tientallen $\text{m}\Omega$ tot enkele Ω . Zo kan een autoaccu met een spanning van 12 V stromen van meer dan 100 A leveren. Het is dan ook niet aan te bevelen om dergelijke kortsluitstromen te meten. De inwendige weerstand van eenvoudige batterijen ligt in de orde van enkele Ω . Een laboratoriumvoeding moet natuurlijk ook een lage inwendige weerstand hebben om de uitgangsspanning zo constant mogelijk te houden. Veelal is de voeding beschermd tegen kortsluiting en wordt de kortsluitstroom begrensd.

2.11 De niet-ideale stroombron

In de praktijk hebben we ook te maken met niet-ideale stroombronnen. De niet-ideale stroombron is te modelleren als een ideale stroombron parallel geschakeld aan een ideale weerstand. Ook deze weerstand wordt de inwendige weerstand genoemd. Dit is te zien in figuur 2.16.



Figuur 2.16: Niet-ideale stroombron: (a) onbelast, (b) kortgesloten.

In figuur 2.16(a) is de niet-ideale stroombron onbelast. De stroom I loopt nu door de inwendige weerstand. Hierdoor zal over de bron een bepaalde spanning aanwezig zijn. We noemen die spanning de open klemspanning. In figuur 2.16(b) is de bron kortgesloten. De stroom I loopt nu volledig door de kortsluiting. We noemen de stroom de kortsluitstroom. We kunnen de inwendige weerstand berekenen door de uitgangsspanning U_o te

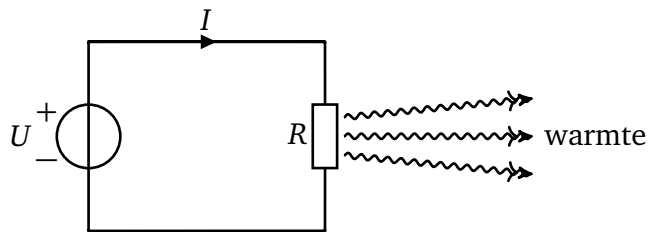
delen door de kortsluitstroom I_k .

Voor een goede stroombron moet de inwendige weerstand zo groot mogelijk zijn. Praktische waarden voor R_i liggen tussen enkele honderden $k\Omega$ tot vele $M\Omega$. Aan figuur 2.16(a) kunnen we nog iets ontdekken. De uitgangsspanning in onbelaste toestand zal zeer groot zijn. We kunnen nu inzien dat een stroombron dus nooit onbelast gelaten mag worden. Een laboratoriumvoeding zal de uitgangsspanning in onbelaste toestand begrenzen.

2.12 Vermogen ontwikkeld in een weerstand

Een weerstand waar een spanning over staat en een stroom door loopt dissipeert energie. Dit is weergegeven in figuur 2.17. Dat een weerstand energie dissipeert kunnen we merken doordat de weerstand warm wordt. Het *vermogen* dat ontwikkeld wordt in een weerstand is het product van de spanning over en de stroom door de weerstand:

$$P = U \cdot I \quad (2.36)$$



Figuur 2.17: De weerstand levert energie en wordt warm.

Vermogen wordt uitgedrukt in W (watt). Aangezien we voor U ook kunnen schrijven $U = I \cdot R$ kunnen we ook stellen dat:

$$P = I^2 \cdot R \quad (2.37)$$

Verder kunnen we voor I schrijven dat $I = \frac{U}{R}$ zodat we kunnen stellen dat:

$$P = \frac{U^2}{R} \quad (2.38)$$

De eenheid W kan ook geschreven worden als J/s (joules per seconde) en dat geeft precies aan wat het vermogen inhoudt: energieafgifte per seconde. Willen we de totale energieafgifte over een bepaalde tijd t berekenen dan moeten we het vermogen vermenigvuldigen met de tijd waarover we meten:

$$W = P \cdot t \quad (2.39)$$

De variabele W staat voor het Engelse woord *work*. Een veel gebruikte eenheid van energie is de kWh (kilowattuur). Dit komt overeen met de hoeveelheid energie als een component een vermogen van 1000 W een uur lang dissipeert. De hoeveelheid energie bedraagt:

$$1 \text{ kWh} = 1000 \text{ W} \times 1 \text{ uur} = 1000 \text{ J s}^{-1} \times 3600 \text{ s} = 3\,600\,000 \text{ J} = 3,6 \text{ MJ} \quad (2.40)$$

Voorbeeld 2.8: Gedissipeerd vermogen

In figuur 2.17 is de spanning $U = 9\text{ V}$ en de weerstandswaarde is $R = 6\ \Omega$. Bereken het vermogen dat de weerstand dissipeert. Bereken de hoeveelheid energie die verbruikt wordt als de schakeling een uur lang aanstaat.

Oplossing: Het vermogen kan berekend worden met $P = \frac{U^2}{R} = \frac{81}{6} = 13,5\text{ W}$. De verbruikte hoeveelheid energie is $W = P \cdot t = 13,5 \cdot 3600 = 48\ 600 = 48,6\text{ kJ}$.

Een computer verbruikt bij een spanning van $U = 230\text{ V}$ een stroom van $I = 0,26\text{ A}$. Bereken de hoeveelheid verbruikte energie per jaar in kWh.

Oplossing: De verbruikte hoeveelheid energie per jaar is $W = U \cdot I \cdot t = 230 \cdot 0,26 \cdot 31\ 536\ 000 = 1\ 885\ 852\ 800\text{ J}$. Dat komt overeen met 524 kWh .

2.13 Vermogen geleverd door een bron

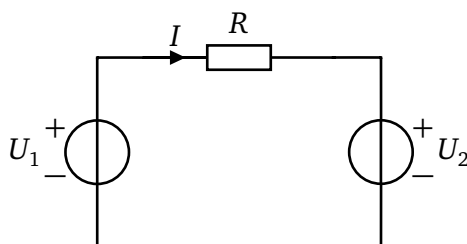
De eerste wet van de thermodynamica stelt dat energie niet verloren kan gaan of uit het niets kan ontstaan. Dat betekent dat in het netwerk in figuur 2.17 het geleverde vermogen en het opgenomen vermogen in balans moeten zijn. Dus geldt:

$$P_{\text{geleverd}} + P_{\text{opgenomen}} = 0 \quad (2.41)$$

Dat betekent dat het geleverde vermogen voorzien is met een minteken. Dat een bron niet altijd vermogen levert maar ook kan opnemen is zien in het onderstaande voorbeeld.

Voorbeeld 2.9: Geleverd vermogen

In figuur 2.18 is een netwerk te zien met twee spanningsbronnen en een weerstand. Voor de netwerkelementen geldt dat $U_1 = 10\text{ V}$, $U_2 = 6\text{ V}$ en $R = 4\ \Omega$.

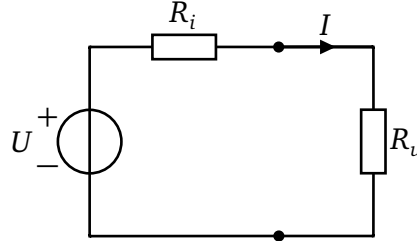


Figuur 2.18: Netwerk voor het berekenen van geleverde vermogens.

De spanning over de weerstand bedraagt 4 V . De stroom I bedraagt 1 A . Merk op dat de stroom bron U_2 ingaat. Het vermogen geleverd door bron U_1 bedraagt 10 W . Weerstand R dissipeert 4 W . Dat betekent dat bron U_2 een vermogen van 6 W dissipeert.

2.14 Maximale vermogensoverdracht

In figuur 2.19 is te zien dat een niet-ideale spanningsbron met spanning U en inwendige weerstand R_i is verbonden met een uitwendige weerstand R_u . We willen graag maximale vermogensoverdracht vanuit de bron in R_u .



Figuur 2.19: Een niet-ideale spanningsbron met inwendige weerstand wordt belast met een uitwendige weerstand.

De stroom die de bron produceert is:

$$I = \frac{U}{R_i + R_u} \quad (2.42)$$

Het vermogen dat in de uitwendige weerstand wordt gedissipeerd is:

$$P_{Ru} = I^2 R_u = \left(\frac{U}{R_i + R_u} \right)^2 R_u = \frac{R_u}{(R_i + R_u)^2} U^2 \quad (2.43)$$

We kunnen inzien dat als R_u klein is de stroom groot zal zijn maar het vermogen in R_u is dan klein. Als R_u groot is dan zal de stroom klein zijn en ook dan is het vermogen in R_u klein. Ergens daartussen ligt een optimum waarbij het meeste vermogen wordt overgedragen in de uitwendige weerstand. Hiertoe differentiëren we de vergelijking (2.43) naar R_u :

$$\begin{aligned} \frac{dP_{Ru}}{dR_u} &= U^2 \frac{(R_i + R_u)^2 - R_u \cdot 2(R_i + R_u)}{(R_i + R_u)^4} \\ &= U^2 \frac{(R_i + R_u) - 2R_u}{(R_i + R_u)^3} \\ &= U^2 \frac{R_i - R_u}{(R_i + R_u)^3} \end{aligned} \quad (2.44)$$

Vervolgens stellen de differentiaalquotiënt gelijk aan 0 om de extremen te vinden:

$$\frac{dP_{Ru}}{dR_u} = 0 \quad \Longleftrightarrow \quad U^2 \frac{R_i - R_u}{(R_i + R_u)^3} = 0 \quad (2.45)$$

Hieruit volgt dat de maximale vermogensoverdracht plaatsvindt als de uitwendige weerstand gelijk is aan de inwendige weerstand dus bij $R_u = R_i$. De maximale vermogensoverdracht is eenvoudig uit te rekenen door de uitwendige weerstand gelijk te stellen aan de inwendige weerstand. Daaruit volgt dat:

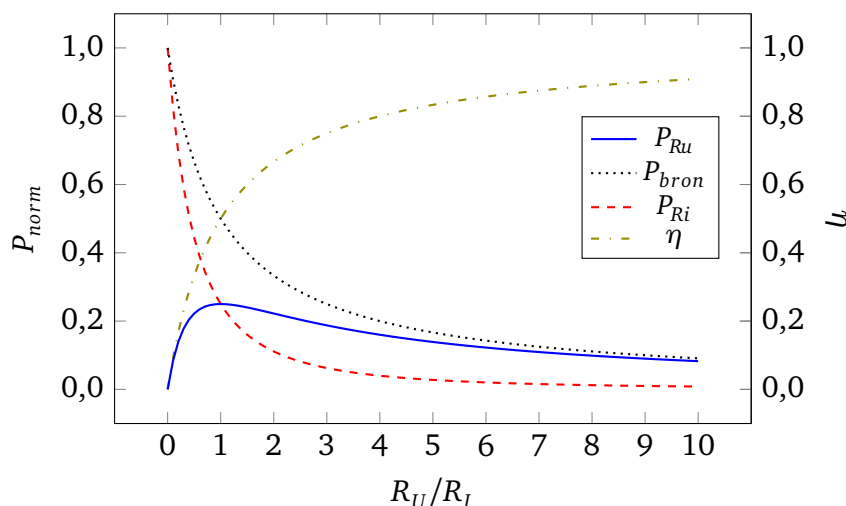
$$P_{Ru,max} = \frac{U^2}{4R_i} \quad (2.46)$$

Over het rendement van de vermogensoverdracht kunnen we ook wat vertellen. Het rendement is gedefinieerd als het getransporteerde vermogen gedeeld door het opgewekte vermogen:

$$\eta = \frac{P_{Ru}}{P_{bron}} = \frac{I^2 \cdot R_u}{I^2 \cdot (R_i + R_u)} = \frac{R_u}{R_i + R_u} \quad (2.47)$$

Bij maximale vermogensoverdracht ($R_i = R_u$) is het rendement dan 50%. De helft van het beschikbare vermogen wordt in de uitwendige weerstand gedissipeerd. Dat betekent dat de bron zelf evenveel vermogen dissipeert.

In figuur 2.20 zijn de diverse vermogens en het rendement van de vermogensoverdracht uitgebeeld. De vermogens zijn genormaliseerd op 1. Dat houdt in dat bij kortsluiting van de bron het beschikbare vermogen dat in de inwendige weerstand wordt gedissipeerd gelijk wordt gesteld aan 1. De vermogens zijn uitgezet tegen de verhouding van de uitwendige weerstand en de inwendige weerstand. Een verhouding van $R_u/R_i = 1$ betekent dat $R_u = R_i$.



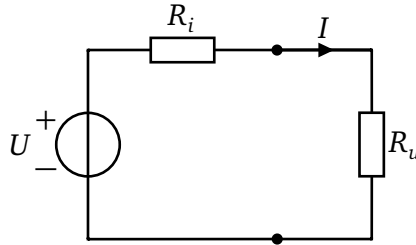
Figuur 2.20: Genormaliseerde ontwikkelde vermogens in de inwendige en uitwendige weerstand en de bron. Links is het rendement van de vermogensoverdracht weergegeven.

De ononderbroken kromme geeft de vermogensopname van de uitwendige weerstand weer. De gestreepte kromme geeft de vermogensopname van de inwendige weerstand weer. Het geleverde vermogen van de bron wordt door de gestippelde kromme weergegeven. Verder is te zien dat de gestippelde streepjes lijn het rendement weergeeft.

We bespreken een drietal markante punten. Bij kortsluiting van de bron ($R_u/R_i = 0$) wordt het maximale vermogen van de bron in de inwendige weerstand gedissipeerd. Te zien is dat $P_{bron} = P_{Ri} = 1$ en $P_{Ru} = 0$. Het rendement is 0. Bij $R_u = R_i$ is het gedissipeerde vermogen in de inwendige en uitwendige weerstand 0,25. Het geleverde bronvermogen is 0,5 en het rendement is 0,5. Naar mate R_u groter wordt, neemt het geleverde en opgenomen vermogen af. Bijna al het vermogen wordt in R_u gedissipeerd. De efficiëntie neemt toe maar zal nooit 1 worden.

Voorbeeld 2.10: Maximaal geleverd vermogen

Gegeven is het onderstaande netwerk waarvoor geldt $U = 12\text{ V}$ en $R_i = 4,5\ \Omega$. Bereken de waarde van R_u voor maximale vermogensoverdracht en bereken het overgebrachte vermogen.



Figuur 2.21: Netwerk voor het berekenen van de maximale vermogensoverdracht.

Oplossing: maximaal vermogensoverdracht bij $R_u = R_i = 4,5\ \Omega$. Het gedissipeerde vermogen in R_u is:

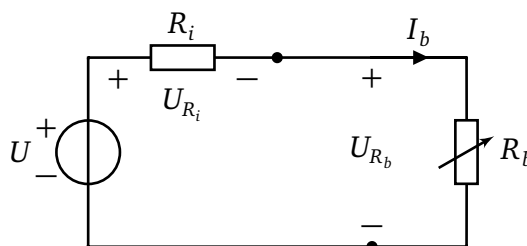
$$P_{\max} = \frac{U^2}{4R_i} = \frac{144}{4 \cdot 4,5} = 8\text{ W} \quad (2.48)$$

2.15 De belastingskarakteristiek

In deze paragraaf bespreken we het begrip *belastingskarakteristiek*. We kunnen hiermee de stromen en spanningen in een netwerk bepalen via een grafische weg. Dit is met name bij het gebruik van niet-lineaire netwerkelementen zoals de diode erg handig.

2.15.1 De belastingskarakteristiek met een spanningsbron

In figuur 2.22 is een schakeling te zien met een spanningsbron U en een inwendige weerstand R_i . De bron wordt belast door de belastingsweerstand R_b . Deze weerstand is variabel gemaakt en kan variëren tussen $R_b = 0\ \Omega$ en $R_b \rightarrow \infty$.



Figuur 2.22: Netwerk voor de belastingskarakteristiek.

Voor de spanningen in het netwerk kunnen we opstellen dat:

$$U = U_{R_i} + U_{R_b} \quad (2.49)$$

Deze vergelijking kunnen we ook schrijven als:

$$U_{R_i} = -U_{R_b} + U \quad (2.50)$$

Vervolgens delen we alle spanningen door R_i :

$$\frac{U_{R_i}}{R_i} = -\frac{U_{R_b}}{R_i} + \frac{U}{R_i} \quad (2.51)$$

Nu is de term U_{R_i}/R_i gelijk aan de (bron-)stroom I_b . De term U/R_i is de stroom die de bron levert als de bron kortgesloten wordt, d.w.z. $R_b = 0\Omega$. Dit wordt de kortsluitstroom I_k genoemd. We kunnen de vergelijking dus schrijven als:

$$I_b = -\frac{1}{R_i} \cdot U_{R_b} + I_k \quad (2.52)$$

We hebben nu een rechte lijn gekregen met de algemene gedaante:

$$y = ax + b \quad (2.53)$$

De stroom I_b komt overeen met de afhankelijke variabele y . De spanning U_{R_b} komt overeen met de onafhankelijke variabele x . De factor $-1/R_i$ komt overeen met de constante a en wordt de richtingscoëfficiënt genoemd. De kortsluitstroom I_k komt overeen met het startgetal b .

We kunnen de lijn nu uitzetten in een grafiek, zie figuur 2.23. We onderscheiden twee markante punten op de lijn:

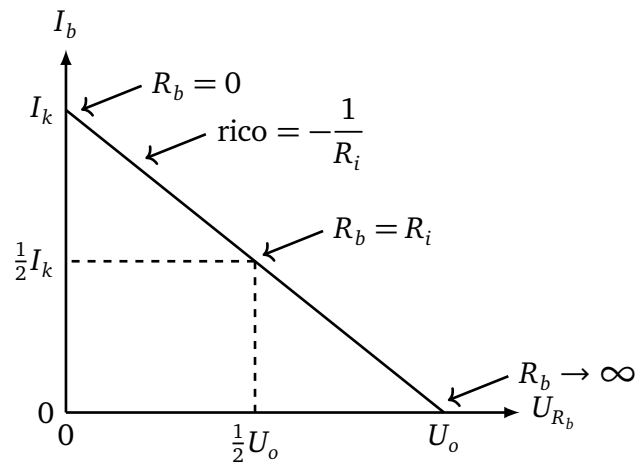
- Het kortsluitpunt. Dit doet zich voor als $R_b = 0\Omega$, dus als de bron is kortgesloten. De bron levert dan een maximale stroom, de kortsluitstroom I_k genoemd. De spanning over R_b is dan 0 V.
- Het nullastpunt. Dit doet zich voor als $R_b \rightarrow \infty$, dus als R_b uit de schakeling is verwijderd. Dan geldt dat $I_b = 0\text{ A}$ en $U_{R_b} = U$. Dit wordt de open klemspanning U_o genoemd.

De belastingslijn in de grafiek loopt van het punt $(0, I_k)$ naar het punt $(U_o, 0)$. Dit komt overeen met respectievelijk $R_b = 0\Omega$ en $R_b \rightarrow \infty$. Naast de twee eerder genoemde punten is er nog een interessant punt op de lijn te vinden, namelijk waar $R_b = R_i$. Dit punt ligt op het midden van de belastingslijn. In dat punt geldt dat $I = \frac{1}{2}I_k$ en $U_{R_b} = \frac{1}{2}U_o$.

Nu is deze grafische methode niet erg interessant bij een netwerk met lineaire elementen, zoals weerstanden. We kunnen immers de stroom I en de spanning U_{R_b} ook analytisch oplossen:

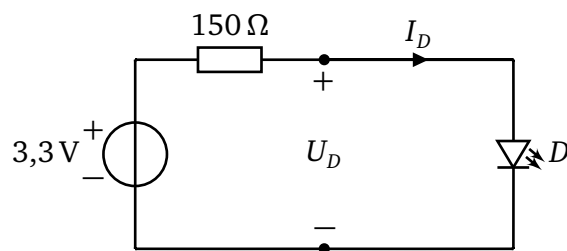
$$I = \frac{U}{R_i + R_b} \quad \text{en} \quad U_{R_b} = \frac{R_b}{R_i + R_b} \cdot U \quad (2.54)$$

Maar bij het gebruik van niet-lineaire elementen zoals de diode komt de methode goed tot zijn recht. In figuur 2.24 is een netwerk getekend met een weerstand in serie met een led. De led gedraagt zich als een diode. De spanning-stroomcurve van een led is sterk



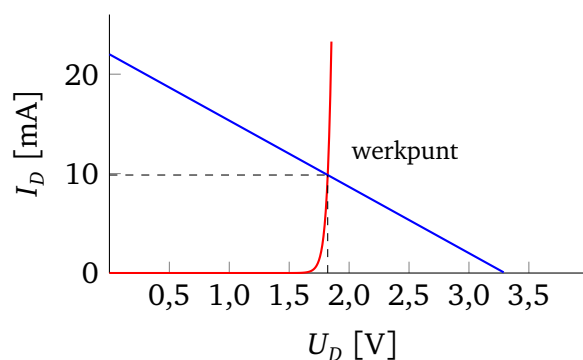
Figuur 2.23: Belastingskarakteristiek.

niet-lineair en een analytische oplossing van de spanningen en stromen in het netwerk is niet realiseerbaar.



Figuur 2.24: Serieschakeling van een weerstand en een led.

De open klemspanning bedraagt 3,3 V. De kortsluitstroom is $3,3/150 = 22 \text{ mA}$. We tekenen de belastingslijn in een grafiek, te zien in figuur 2.25. De rechte lijn wordt getrokken tussen het kortsluitpunt en het nullastpunt. De belastingslijn van de led wordt eveneens in de grafiek getrokken. Te zien is dat de ledstroom tot 1,5 V nagenoeg 0 is. Daarna stijgt de stroom zeer snel.



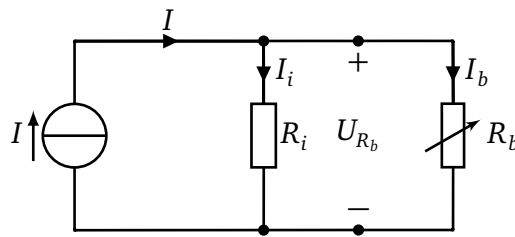
Figuur 2.25: Belastingskarakteristiek van een serieschakeling van een weerstand en een led.

Het snijpunt van de twee lijnen is het punt waarop het netwerk zich zal instellen. Dit wordt het werkpunt, belastingspunt of instelpunt genoemd. We lezen nu uit de grafiek af dat de diodespanning U_D zo'n 1,8 V bedraagt. De stroom bedraagt zo'n 10 mA.

Nauwkeurige analyse van het instelpunt toont aan dat de spanning over de diode 1,82 V is. De stroom door de diode (en dus ook de weerstand en de bron) is 9,86 mA.

2.15.2 De belastingskarakteristiek met een stroombron

Het is ook mogelijk om een belastingsweerstand aan te sturen met een stroombron met een inwendige weerstand. Dit is te zien in figuur 2.26.



Figuur 2.26: Netwerk voor de belastingskarakteristiek.

We kunnen voor dit netwerk de stroomvergelijking opstellen:

$$I = I_i + I_b \quad (2.55)$$

We brengen I_b links van het isgelijktteken:

$$I_b = -I_i + I \quad (2.56)$$

We kunnen I_i vervangen zodat volgt dat:

$$I_b = -\frac{1}{R_i} \cdot U_{R_b} + I \quad (2.57)$$

Verder volgt dat als R_b kortgesloten is, de spanning over de weerstanden 0 V is en dat de volledige bronstroom door de kortsluiting loopt. Dus geldt $I = I_k$. We kunnen de vergelijking dus ook schrijven als:

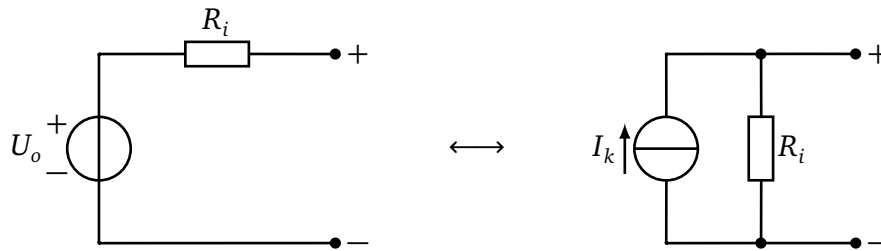
$$I_b = -\frac{1}{R_i} \cdot U_{R_b} + I_k \quad (2.58)$$

Dit is exact dezelfde vergelijking als (2.52). Het maakt voor de belastingsweerstand dus kennelijk niet uit of deze wordt gestuurd door een spanningsbron of door een stroombron waarvoor geldt dat beide dezelfde open klemspanning en kortsluitstroom hebben. De spanningsbron en stroombron zijn dus *uitwisselbaar*. Zie figuur 2.27.

Omdat de twee netwerken door de belasting als identiek worden gezien, moet gelden dat de open klemspanningen en kortsluitstromen gelijk zijn. Dus moet gelden dat:

$$U_o = I_k \cdot R_i \quad \text{en} \quad I_k = \frac{U_o}{R_i} \quad (2.59)$$

Hier volgt uit dat de inwendige weerstanden gelijk zijn.

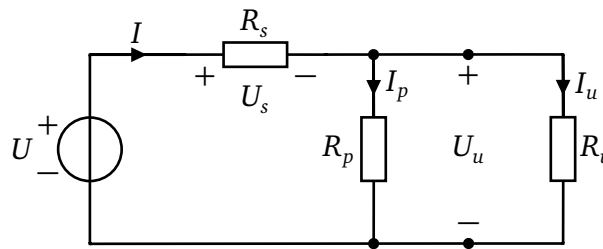


Figuur 2.27: De spanningsbron en stroombron zijn uitwisselbaar.

2.16 Het theorema van Thévenin

Aansluitend op de belastingskarakteristiek bespreken we nu het theorema van Thévenin. Dit theorema is bijzonder handig bij het vereenvoudigen van netwerken. Het bespaart veel rekenwerk door van een netwerk het théveningvervangingsnetwerk op te stellen.

In figuur 2.28 is een netwerk getekend met een spanningsbron U , serieweerstand R_s en parallelweerstand weerstand R_p . Het netwerk wordt belast met uitwendige R_u .



Figuur 2.28: Netwerk.

We willen voor de weerstand R_u de belastingskarakteristiek opstellen. Hiervoor onderzoeken we de spanning-stroomrelatie van U_u en I_u . Voor de spanningen in het netwerk kunnen we opstellen dat:

$$U = U_s + U_u \quad (2.60)$$

We delen alle spanningen door R_s :

$$\frac{U}{R_s} = \frac{U_s}{R_s} + \frac{U_u}{R_s} \quad (2.61)$$

Als we R_u vervangen door een kortsluiting, dan staat de spanning U volledig over R_s . De stroom I vloeit alleen door R_s want R_p is immers kortgesloten. De bron levert nu een kortsluitstroom I_k . Dus geldt:

$$I_k = \frac{U}{R_s} \quad (2.62)$$

Verder geldt voor elke waarde van R_u dat:

$$I = \frac{U_s}{R_s} \quad (2.63)$$

We vullen dit in de vergelijking (2.61) in zodat we krijgen:

$$I_k = I + \frac{U_u}{R_s} \quad (2.64)$$

We vervangen de stroom I door de takstromen I_p en I_u :

$$I_k = I_p + I_u + \frac{U_u}{R_s} \quad (2.65)$$

We brengen I_u voor het isgelijkteken:

$$I_u = -I_p - \frac{U_u}{R_s} + I_k \quad (2.66)$$

De stroom I_p vervangen we door $\frac{U_u}{R_p}$:

$$I_u = -\frac{U_u}{R_p} - \frac{U_u}{R_s} + I_k \quad (2.67)$$

We halen U_u buiten de haakjes:

$$I_u = -\left(\frac{1}{R_p} + \frac{1}{R_s}\right) \cdot U_u + I_k \quad (2.68)$$

De vergelijking heeft dezelfde vorm als vergelijking (2.52) van de belastingskarakteristiek. De vergelijking beschrijft weer een rechte lijn. De richtingscoëfficiënt van de lijn is:

$$\text{rico} = -\left(\frac{1}{R_p} + \frac{1}{R_s}\right) \quad (2.69)$$

We werken deze uitdrukking om:

$$-\left(\frac{1}{R_p} + \frac{1}{R_s}\right) = -\left(\frac{R_s}{R_p \cdot R_s} + \frac{R_p}{R_p \cdot R_s}\right) = -\frac{R_p + R_s}{R_p \cdot R_s} = -\frac{1}{\frac{R_p \cdot R_s}{R_p + R_s}} = -\frac{1}{R_p \parallel R_s} \quad (2.70)$$

In de uitdrukking staat $R_p \parallel R_s$ voor de parallelvervangingsweerstand van R_p en R_s . We kunnen de belastingkarakteristiek dus schrijven als:

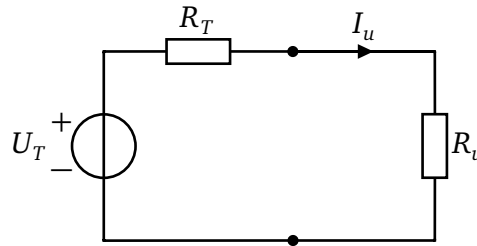
$$I_u = -\frac{1}{R_p \parallel R_s} \cdot U_u + I_k \quad (2.71)$$

Vergelijken we dit met vergelijking (2.52) dan zien we dat R_i overeenkomt met de parallelschakeling van R_p en R_s . De parallelschakeling en R_i vervullen dezelfde functie. We onderzoeken twee markante punten van de belastingskarakteristiek: het kortsluitpunt en het nullastpunt. Het kortsluitpunt, waar de bron de kortsluitstroom I_k levert is al bekend,

zie vergelijking (2.62). Voor het nullastpunt geldt dat $I_u = 0$, dus als R_u is verwijderd. De spanning U_u is nu gelijk aan de open klemspanning U_o :

$$U_o = \frac{R_p}{R_p + R_s} \cdot U \quad (2.72)$$

We zijn nu zover gekomen dat we een theoretisch model kunnen opstellen voor het netwerk in figuur 2.28. Dit wordt het *théveninvervangingsnetwerk* genoemd. Het vervangingsnetwerk is te zien in figuur 2.29. We vervangen bron U door een bron met de open klemspanning. Deze spanning wordt de théveninspanning U_T genoemd. De weerstanden R_s en R_p worden vervangen door de parallelweerstandswaarde van R_s en R_p . Dit wordt de théveninweerstand R_T genoemd.



Figuur 2.29: Théveninvervangingsnetwerk.

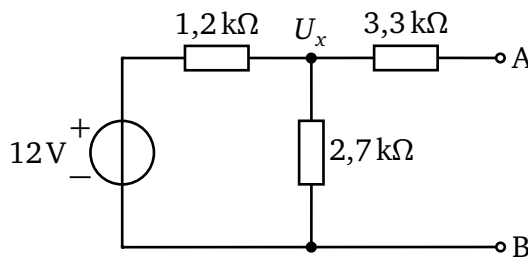
We kunnen de théveninweerstand R_T ook vinden door de open klemspanning te delen door de kortsluitstroom. Dus geldt:

$$R_T = \frac{U_o}{I_k} \quad (2.73)$$

Thévenin heeft aangetoond dat een netwerk gevormd door een willekeurig aantal spanningsbronnen, stroombronnen en weerstanden kan worden vervangen door een netwerk met spanningsbron U_T en serieweerstand R_T .

Voorbeeld 2.11: Thévenin-vervangingsnetwerk

Gegeven is het netwerk in figuur 2.30. Bepaal het Thévenin-vervangingsnetwerk.



Figuur 2.30: Netwerk voor berekenen Thévenin-vervangingsnetwerk.

De open klemspanning tussen de punten A en B bedraagt:

$$U_{TH} = U_{AB,open} = \frac{2700}{1200 + 2700} 12 = 0,6923 \cdot 12 = 8,3077 \text{ V} \quad (2.74)$$

Om de kortsluitstroom tussen de punten A en B te berekenen moet punt A met B verbonden worden middels een kortsluiting. Om de stroom voor de weerstand van $3,3\text{ k}\Omega$ te berekenen, bepalen we eerst de spanning U_x :

$$U_{x,kort} = \frac{2700 \parallel 3300}{1200 + (2700 \parallel 3300)} \cdot 12 = \frac{1485}{1200 + 1485} \cdot 12 = 6,6369\text{ V} \quad (2.75)$$

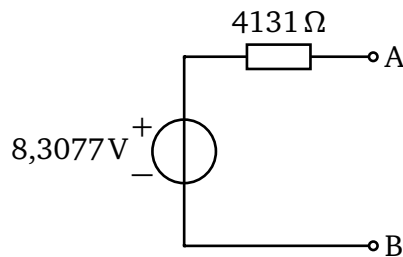
Vervolgens kunnen de kortsluitstroom uitrekenen:

$$I_k = \frac{6,6369}{3300} = 2,0112 \times 10^{-3} = 2,0112\text{ mA} \quad (2.76)$$

We vinden de Thévenin-weerstand door de open klemspanning te delen door de kortsluitstroom:

$$R_{TH} = \frac{U_{AB,open}}{I_k} = \frac{8,3077}{2,0112 \times 10^{-3}} = 4131\ \Omega \quad (2.77)$$

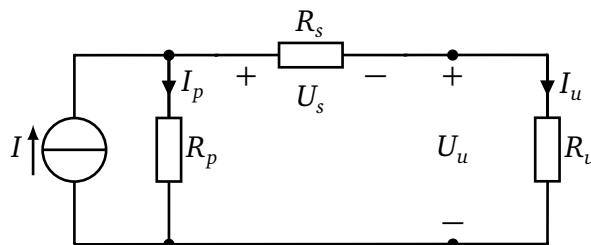
Het vervangingsnetwerk bestaat dus uit een spanningsbron van $8,3077\text{ V}$ en een serie-weerstand van $4131\ \Omega$. Zie figuur 2.31.



Figuur 2.31: Het Thévenin-vervangingsnetwerk.

2.17 Het theorema van Norton

In figuur 2.32 is een netwerk te zien met een stroombron I , een parallelweerstand R_p en een serieweerstand R_s . Het netwerk wordt belast met een uitwendige weerstand R_u . We willen van dit netwerk de belastingskarakteristiek opstellen en onderzoeken hiervoor de spanning-stroomrelatie van U_u en I_u .



Figuur 2.32: Network.

We gaan uit van de stroomvergelijking:

$$I = I_p + I_u \quad (2.78)$$

We schrijven I_u expliciet:

$$I_u = -I_p + I \quad (2.79)$$

We kunnen dit schrijven als:

$$I_u = \frac{-I_p \cdot (R_s + R_p)}{R_s + R_p} + \frac{I \cdot (R_s + R_p)}{R_s + R_p} \quad (2.80)$$

We vermenigvuldigen de rechterzijde uit:

$$I_u = \frac{-I_p \cdot R_s - I_p \cdot R_p + I \cdot R_s + I \cdot R_p}{R_s + R_p} \quad (2.81)$$

We schrijven $I \cdot R_p$ los:

$$I_u = \frac{-I_p \cdot R_s - I_p \cdot R_p + I \cdot R_s}{R_s + R_p} + \frac{I \cdot R_p}{R_s + R_p} \quad (2.82)$$

De term geheel rechts stelt de kortsluitstroom I_k voor zodat we kunnen schrijven dat:

$$I_u = \frac{-I_p \cdot R_s - I_p \cdot R_p + I \cdot R_s}{R_s + R_p} + I_k \quad (2.83)$$

Dit kunnen we omwerken tot:

$$I_u = \frac{-I_p \cdot R_p}{R_s + R_p} + \frac{(I - I_p) \cdot R_s}{R_s + R_p} + I_k \quad (2.84)$$

Nu stelt $I - I_p$ de stroom I_u voor zodat volgt dat:

$$I_u = \frac{-I_p \cdot R_p}{R_s + R_p} + \frac{I_u \cdot R_s}{R_s + R_p} + I_k \quad (2.85)$$

In deze vergelijking stelt $I_p \cdot R_p$ de spanning U_p over R_p (en de stroombron) voor en stelt $I_u \cdot R_s$ de spanning over R_s voor:

$$I_u = \frac{-U_p}{R_s + R_p} + \frac{U_s}{R_s + R_p} + I_k \quad (2.86)$$

Dit kunnen we schrijven als:

$$I_u = \frac{-(U_p - U_s)}{R_s + R_p} + I_k \quad (2.87)$$

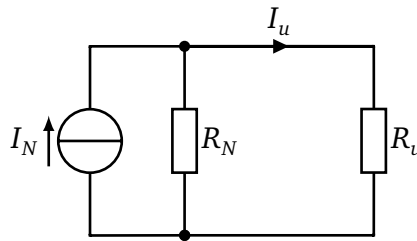
Nu stelt $U_p - U_s$ de spanning U_u voor zodat volgt dat:

$$I_u = -\frac{1}{R_s + R_p} \cdot U_u + I_k \quad (2.88)$$

De vergelijking heeft dezelfde vorm als vergelijking (2.52) van de belastingskarakteristiek. De vergelijking beschrijft weer een rechte lijn. De richtingscoëfficiënt van de lijn is:

$$\text{rico} = -\frac{1}{R_s + R_p} \quad (2.89)$$

Verder geldt dat bij kortsluiting van R_u (of anders: $R_u = 0 \Omega$) de volledige bronstroom door de kortsluiting vloeit. We kunnen het netwerk in figuur 2.32 dus vervangen door een stroombron met stroom I_k en een parallelweerstand van $R_s + R_p$, zie figuur 2.33. Dit wordt het *nortonvervangingsnetwerk* genoemd. De kortsluitstroom wordt de nortonstroom I_N genoemd. De parallelweerstand wordt de nortonweerstand R_N genoemd.



Figuur 2.33: Nortonvervangingsnetwerk.

We kunnen de nortonweerstand ook vinden door de open klemspanning te delen door de kortsluitstroom:

$$R_N = \frac{U_o}{I_k} \quad (2.90)$$

Norton heeft aangetoond dat een netwerk gevormd door een willekeurig aantal spanningsbronnen, stroombronnen en weerstanden kan worden vervangen door een netwerk met stroombron I_N en parallelweerstand R_N .

2.18 Thévenen versus Norton

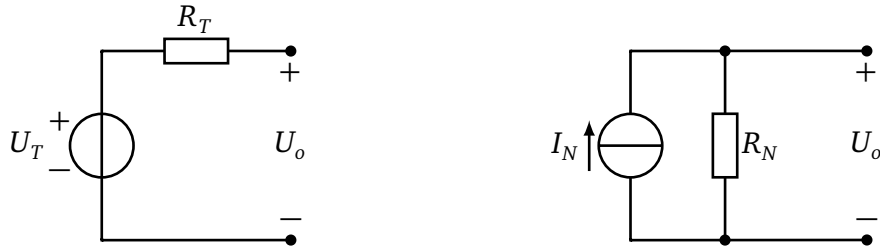
We hebben in paragraaf 2.15 gezien dat een spanningsbron met serieweerstand en een stroombron met parallelweerstand uitwisselbaar zijn. Voor de belasting is er geen verschil. We kunnen nu de relatie tussen het théveninvervangingsnetwerk en nortonvervangingsnetwerk onderzoeken.

In figuur 2.34 zijn de vervangingsnetwerken van Thévenin en Norton te zien met betrekking tot de open klemspanning.

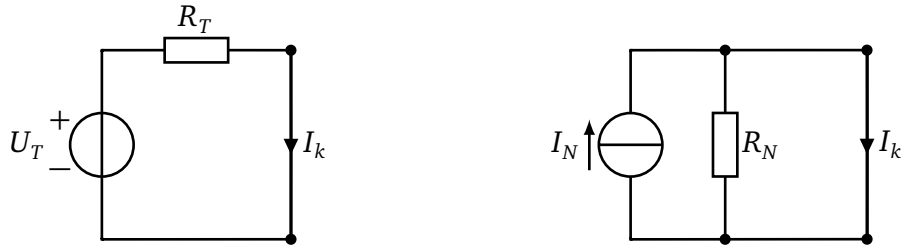
Als voor de belasting geldt dat er geen onderscheid kan worden gemaakt tussen de twee netwerken dan moet gelden dat de open klemspanningen gelijk zijn. Dus geldt:

$$U_T = I_N \cdot R_N \quad (2.91)$$

In figuur 2.35 zijn beide netwerken in kortsluitsituatie getekend. Ook nu moet gelden dat beide kortsluitstromen gelijk zijn.



Figuur 2.34: Open klemspanning bij Thévenin en Norton.



Figuur 2.35: Kortsluitstromen bij Thévenin en Norton.

Dus geldt:

$$I_N = \frac{U_T}{R_T} \quad (2.92)$$

Willen we aan de bovenstaande voorwaarden voldoen dan volgt automatisch dat:

$$R_T = R_N \quad (2.93)$$

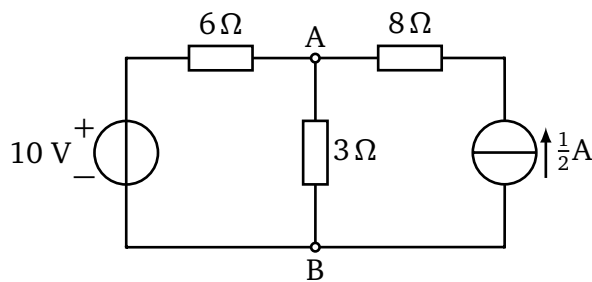
We kunnen de interne weerstand ook nog op een andere, eenvoudige manier bepalen. Deze methode geldt alleen bij een netwerk met onafhankelijke spannings- en stroombronnen.

Voor het vinden van de interne weerstand gebruiken we de nulstelling van de bronnen. Spanningsbronnen vormen dan een kortsluiting en stroombronnen twee open klemmen (dit wordt ook wel een open verbinding genoemd). Daarna bepalen we de weerstand die gezien wordt tussen de uitgangsklemmen. Deze weerstand is gelijk aan de interne weerstand.

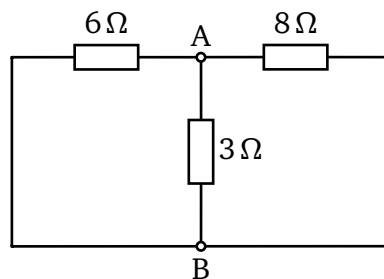
Voorbeeld 2.12: Bepalen interne weerstand

In figuur 2.36 is een netwerk getekend. We gaan het théveninvervangingsnetwerk bepalen gezien tussen de punten A en B. Hiertoe passen we de nulstelling van de bronnen toe. Spanningsbronnen worden vervangen door kortsluitingen en stroombronnen worden uit het netwerk gehaald. Dit is te zien in figuur 2.37.

We zien dat eenvoudig is uit te rekenen dat de interne weerstand een parallelschakeling is van $3\ \Omega$ en $6\ \Omega$. De weerstand van $8\ \Omega$ heeft geen invloed. Om een volledig théveningangsnetwerk te bepalen moet ook de open klemspanning tussen A en B berekend worden. We kunnen dit uitwerken door *superpositie* toe te passen.



Figuur 2.36: Netwerk voor het bepalen van de interne weerstand.

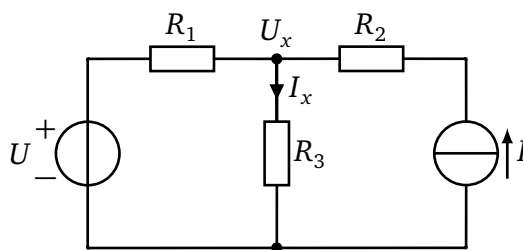


Figuur 2.37: Bepalen van de interne weerstand.

2.19 Het superpositiebeginsel

In een netwerk met lineaire netwerkelementen kunnen we gebruik maken van *superpositie*. Het superpositiebeginsel stelt dat we van elke bron afzonderlijk de stromen en spanningen berekenen die de bron realiseert. Daarna tellen we alle stromen (van de afzonderlijke bronnen) door en alle spanningen over een netwerkelement bij elkaar op. Dit optellen wordt ook wel *superponeren* genoemd. Daarmee berekenen we dus de totale stroom door en de totale spanning over een netwerkelement. Deze methode is te gebruiken als we de stromen en spanningen in het netwerk kunnen bepalen met behulp van spanningsdeling en stroomdeling.

In figuur 2.38 is een eenvoudig netwerk met een spanningsbron, stroombron en drie weerstanden te zien.

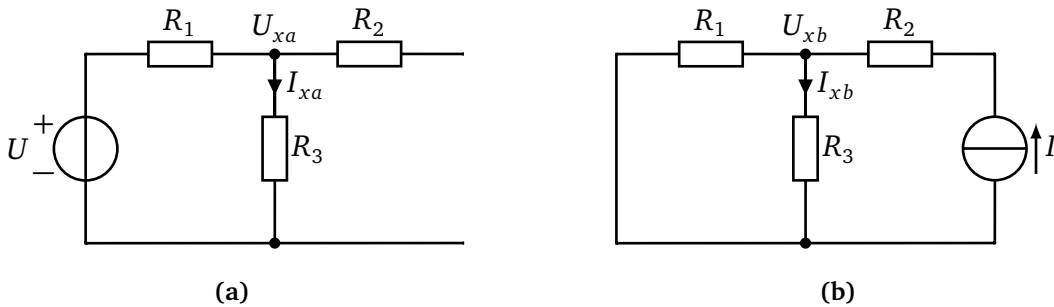


Figuur 2.38: Netwerk voor berekening met superpositie.

We berekenen eerst de stromen en spanningen in het netwerk die door de spanningsbron gerealiseerd worden. Daarvoor stellen we de stroom van de stroombron op 0 A. Dat

betekent dat de stroombron wordt vervangen door een open verbinding; de weerstand van een ideale stroombron is immers oneindig groot. Het deelnetwerk is te zien in figuur 2.39(a). We kunnen voor de spanning over en stroom door R_3 het volgende opstellen:

$$\begin{aligned} U_{xa} &= \frac{R_3}{R_1 + R_3} \cdot U \\ I_{xa} &= \frac{U}{R_1 + R_3} \end{aligned} \quad (2.94)$$



Figuur 2.39: Netwerken voor berekening met superpositie: (a) vanuit de spanningsbron, (b): vanuit de stroombron.

In figuur 2.39(b) is het deelnetwerk te zien voor het berekenen van de stromen en spanningen als gevolg van de stroombron. Nu wordt de spanningsbron op 0 V gesteld zodat de spanningsbron wordt vervangen door een kortsluiting (een ideale spanningsbron heeft een interne weerstand van 0Ω). Voor de spanning over en stroom door R_3 kunnen we opstellen:

$$\begin{aligned} U_{xb} &= (R_1 \parallel R_3) \cdot I \\ I_{xb} &= \frac{R_1}{R_1 + R_3} \cdot I \end{aligned} \quad (2.95)$$

Vervolgens kunnen we de spanning over en de stroom door weerstand R_3 bepalen door de deelstromen en deelspanningen op te tellen:

$$\begin{aligned} U_x &= U_{xa} + U_{xb} = \frac{R_3}{R_1 + R_3} \cdot U + (R_1 \parallel R_3) \cdot I \\ I_x &= I_{xa} + I_{xb} = \frac{U}{R_1 + R_3} + \frac{R_1}{R_1 + R_3} \cdot I \end{aligned} \quad (2.96)$$

We kunnen nu het vermogen dat door weerstand R_3 wordt gedissipeerd als volgt uitrekenen:

$$P_{R_3} = U_x \cdot I_x = (U_{xa} + U_{xb}) \cdot (I_{xa} + I_{xb}) \quad (2.97)$$

Merk op dat het **niet** mogelijk is om deelspanningen en deelstromen te gebruiken om “deelvermogens” uit te rekenen. Het vermogen in een netwerkelement is immers geen lineaire vergelijking:

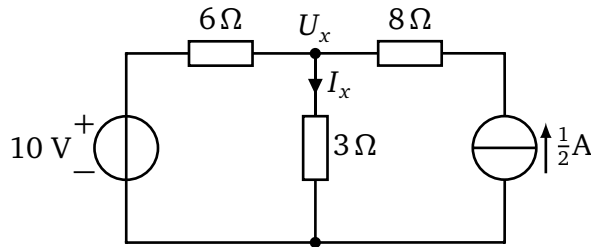
$$P_R = U \cdot I = I^2 \cdot R = \frac{U^2}{R} \quad (2.98)$$

We kunnen dus **niet** stellen dat:

$$P_{R_3} = U_{xa} \cdot I_{xa} + U_{xb} \cdot I_{xb} \quad (2.99)$$

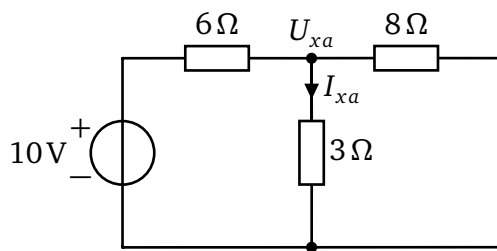
Voorbeeld 2.13: Het superpositiebeginsel

We geven nu een voorbeeld. We nemen voor de spanning van de spanningsbron van 10 V en een stroom van de stroombron van 0,5 A. Verder zijn de weerstandswaarden $R_1 = 6\Omega$, $R_2 = 8\Omega$ en $R_3 = 3\Omega$. In figuur 2.40 is het netwerk te zien.

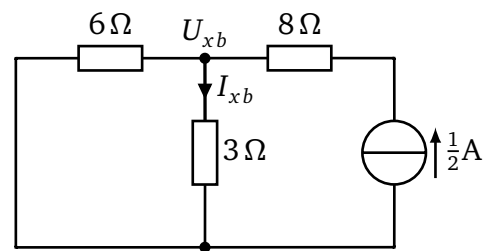


Figuur 2.40: Netwerk voor berekening met superpositie.

We splitsen dit netwerk in twee deelnetwerken. Deze zijn te zien in figuur 2.41.



(a) Berekening vanuit de spanningsbron.



(b) Berekening vanuit de stroombron.

Figuur 2.41: Netwerken voor berekening met superpositie.

Voor de U_{xa} en I_{xa} in netwerk 2.41(a) kunnen we opstellen:

$$\begin{aligned} U_{xa} &= \frac{3}{3+6} \cdot 10 = 3\frac{1}{3} \text{ V} \\ I_{xa} &= \frac{10}{3+6} = 1\frac{1}{9} \text{ A} \end{aligned} \quad (2.100)$$

Voor de U_{xb} en I_{xb} in netwerk 2.41(b) kunnen we opstellen:

$$\begin{aligned} U_{xb} &= (6 \parallel 3) \cdot \frac{1}{2} = 1 \text{ V} \\ I_{xb} &= \frac{6}{3+6} \cdot \frac{1}{2} = \frac{1}{3} \text{ A} \end{aligned} \quad (2.101)$$

Hieruit berekenen we de spanning U_x en de stroom I_x :

$$\begin{aligned} U_x &= U_{ax} + U_{bx} = 3\frac{1}{3} + 1 = 4\frac{1}{3}\text{V} \\ I_x &= I_{ax} + I_{bx} = 1\frac{1}{9} + \frac{1}{3} = 1\frac{4}{9}\text{A} \end{aligned} \quad (2.102)$$

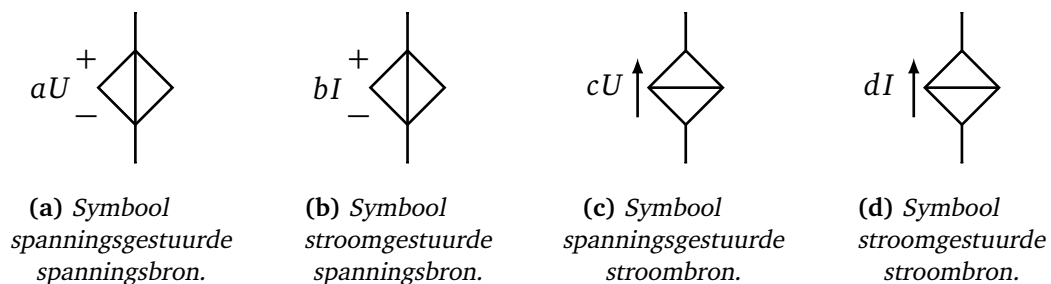
Het vermogen ontwikkeld in R_3 is nu uit te rekenen:

$$P_{R_3} = U_x \cdot I_x = 4\frac{1}{3} \cdot 1\frac{4}{9} = 6\frac{7}{27}\text{W} \quad (2.103)$$

2.20 Gestuurde bronnen

Naast onafhankelijke spanningsbron en stroombron kan een netwerk ook *afhankelijke* of *gestuurde* bronnen bevatten. Er zijn vier vormen mogelijk van gestuurde bronnen:

- De spanningsgestuurde spanningsbron (Engels: voltage controlled voltage source, afgekort vcvs). Het netwerksymbool is te zien in figuur 2.42(a). De spanning van deze bron is afhankelijk van een (andere) spanning tussen twee knooppunten in het netwerk. De parameter a is de versterkingsfactor en is dimensieloos;
- De stroomgestuurde spanningsbron (Engels: current controlled voltage source, afgekort ccvs). Het netwerksymbool is te zien in figuur 2.42(b). De spanning van deze bron is afhankelijk van een stroom in een tak in het netwerk. De parameter b is de versterkingsfactor en heeft de dimensie Ω . Een andere naam voor dit netwerkelement is *transimpedantieversteker*;
- De spanningsgestuurde stroombron (Engels: voltage controlled current source, afgekort vccs). Het netwerksymbool is te zien in figuur 2.42(c). De stroom van deze bron is afhankelijk van een spanning tussen twee knooppunten in het netwerk. De parameter c is de versterkingsfactor en heeft de dimensie S. Een andere naam voor dit netwerkelement is *transconductantieversteker*;
- De stroomgestuurde stroombron (Engels: current controlled current source, afgekort cccs). Het netwerksymbool is te zien in figuur 2.42(d). De stroom van deze bron is afhankelijk van een (andere) stroom in een tak in het netwerk. De parameter d is de versterkingsfactor en is dimensieloos.

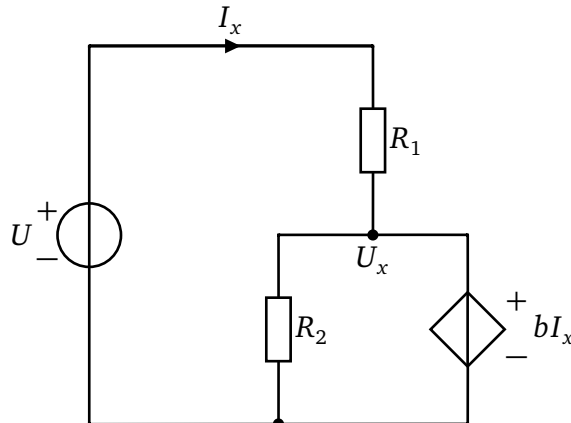


Figuur 2.42: Symbolen voor gestuurde bronnen.

In netwerkberekeningen worden de parameters a , b , c en d als constant beschouwd. Hierdoor gedragen de bronnen zich als lineaire netwerkelementen. Praktische bronnen, zoals transistoren, zijn over het algemeen niet-lineair maar kunnen over een klein gebied rond het *werkpunt* als lineair worden beschouwd.

Voorbeeld 2.14: Netwerk met stroomgestuurde spanningsbron

Gegeven is het netwerk in figuur 2.43. Bepaal de spanning U_x als functie van U , R_1 , R_2 en b . Bepaal U_x en I_x voor $U = 12\text{ V}$, $R_1 = 285\ \Omega$, $R_2 = 120\ \Omega$ en $b = 400\ \Omega$ (merk op dat b de dimensie Ω heeft).



Figuur 2.43: Netwerk met stroomgestuurde spanningsbron.

De spanning U_x wordt door de stroomgestuurde spanningsbron op een waarde gezet. De spanning over het hele rechterdeel van het netwerk is gelijk aan U_x en de spanning U_{R1} over weerstand R_1 . Deze spanning is weer afhankelijk van de stroom door R_1 en de waarde van R_1 . Dus geldt:

$$U_x = bI_x \quad \text{en} \quad U = U_{R1} + U_x \quad \text{en} \quad U_{R1} = I_x R_1 \quad (2.104)$$

De relatie tussen U en I_x kan als volgt bepaald worden:

$$U = U_{R1} + U_x = I_x R_1 + bI_x = (R_1 + b)I_x \quad (2.105)$$

Dus voor I_x geldt:

$$I_x = \frac{U}{R_1 + b} \quad (2.106)$$

Vullen we dit in de vergelijking $U_x = bI_x$ in, dan krijgen we:

$$U_x = \frac{b}{R_1 + b} U \quad (2.107)$$

Voor de gegeven waarden van de parameters volgt dat:

$$\begin{aligned} U_x &= \frac{400}{285 + 400} \cdot 12 = 7,0 \text{ volt} \\ I_x &= \frac{12}{285 + 400} = 0,01752 = 17,52 \text{ mA} \end{aligned} \quad (2.108)$$

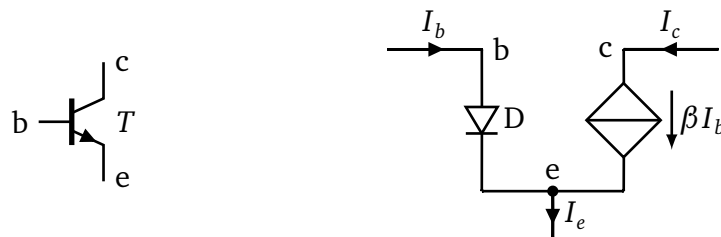
Merk op dat R_2 niet in de formules voorkomt. De waarde van R_2 is voor het berekenen van U_x en I_x kennelijk niet van belang, maar R_2 mag geen kortsluiting veroorzaken. We kunnen de stroom door R_2 berekenen:

$$I_2 = \frac{U_x}{R_2} = \frac{7,0}{120} = 0,05839 = 58,39 \text{ mA} \quad (2.109)$$

Deze stroom is de som van I_x en de stroom die de stroomgestuurde spanningsbron levert. De stroom die de stroomgestuurde spanningsbron levert is dus 40,87 mA.

Voorbeeld 2.15: De bipolaire transistor als transimpedantieversteker

In dit voorbeeld bespreken we de bipolaire transistor als stroomgestuurde spanningsversteker. We bespreken hier alleen de zogenoemde NPN-transistor. Het symbool en het vereenvoudigde model voor gelijkstroomnetwerken is te zien in figuur 2.44. De transistor heeft drie aansluitpunten: de *basis* (b), de *collector* (c) en de *emitter* (e). Als in de basis een (kleine) stroom wordt gestuurd, dan zal transistor via de collector een grotere stroom leveren. De verhouding tussen de collectorstroom en de basisstroom wordt aangegeven met de parameter β (in de literatuur wordt ook wel h_{FE} gebruikt). Beide stromen verlaten de transistor via de emitter.



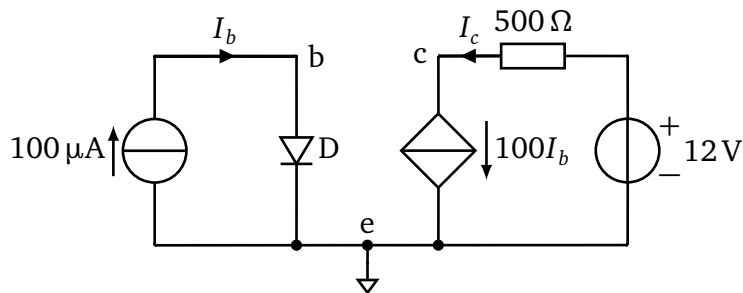
Figuur 2.44: Schemasympool en vereenvoudigd model van de bipolaire NPN-transistor.

De stromen I_c en I_e laten zich als volgt beschrijven:

$$\begin{aligned} I_c &= \beta I_b \\ I_e &= I_c + I_b = (\beta + 1)I_b \end{aligned} \quad (2.110)$$

De transistor is een passieve component. Met name de stroombron kan niet werken zonder dat er een spanning over de collector-emitterovergang staat. De transistor regelt de collectorstroom die door de spanningsbron geleverd wordt. De basis-emitterovergang gedraagt zich als een diode. De spanning-stroomrelatie is niet-lineair. Vandaar dat we de transistor sturen met een stroombron (in de praktijk kan ook een spanningsbron gebruikt worden met een voorschakelweerstand).

In figuur 2.45 is een transistor geschakeld als stroomgestuurde spanningsversteker, ook wel transimpedantieversteker genoemd. Aan de basis sluiten we een stroombron aan met een constante stroom van $100 \mu\text{A}$. Aan de collector is een weerstand van 500Ω gekoppeld in serie met een spanningsbron van 12 V. De stroomversterkingsfactor β is 100.



Figuur 2.45: Eenvoudig netwerk met een bipolaire NPN-transistor.

De collectorstroom is:

$$I_c = 100I_b = 100 \cdot 100 \times 10^{-6} = 10 \text{ mA} \quad (2.111)$$

De collectorstroom vloeit ook door de weerstand van 500Ω . De spanningsval over deze weerstand is:

$$U_{500\Omega} = 10 \times 10^{-3} \cdot 500 = 5 \text{ V} \quad (2.112)$$

De spanning op de collector (t.o.v. de referentie) is dan 7 V. We kunnen de relatie van de ingangsstroom naar de collectorspanning als volgt beschrijven:

$$U_c = 12 - 50000I_b \quad (2.113)$$

In de formule staat een minteken. Een grotere stroom in de basis leidt tot een lagere spanning op de collector. Overigens kan de collectorspanning nooit lager worden dan de emitterspanning. De maximale collectorstroom is te berekenen met:

$$I_{c,max} = \frac{12}{500} = 24 \text{ mA} \quad (2.114)$$

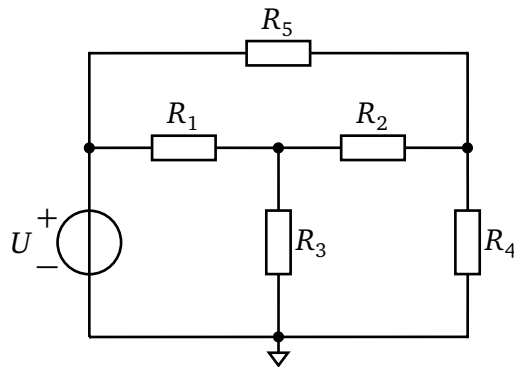
De maximale basistroom waarvoor dit netwerk nog werkt is een β keer kleiner (een factor 100), dus $I_{b,max} = 240 \mu\text{A}$. Let wel, de basisstroom mag wel groter zijn maar I_c is begrensd tot 24 mA.

De transistor is verre van een ideale component. Zo is versterkingsfactor β is in de regel groot, tussen de 100 en de 600, maar de spreiding is enorm. Van eenzelfde type transistor kan β behoorlijk variëren. Dat betekent dat in ontwerpen moet worden gezorgd dat de invloed van β niet al te groot is. De collectorspanning kan niet lager worden dan de emitterspanning. Als de basistroom te groot is, zal de collectorspanning enkele tientallen mV boven de emitterspanning blijven. Dit wordt de *kniespanning* genoemd. De transistor is dan *in verzadiging*.

Veel literatuur schrijft dat superpositie niet gebruikt kan worden met gestuurde bronnen. Dat is niet waar. Superpositie kan prima gebruikt worden met gestuurde bronnen. Zie [1] voor meer informatie.

2.21 Knooppuntspanningsmethode

De eerder besproken oplossingsmethoden kunnen niet voor alle netwerken gebruikt worden. Bekijk het netwerk in figuur 2.46. Op geen enkele wijze is een combinatie van weerstanden te vereenvoudigen als serie- of parallelweerstand. Dat betekent dat technieken als spanningsdeling en stroomdeling niet kunnen worden toegepast².



Figuur 2.46: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.

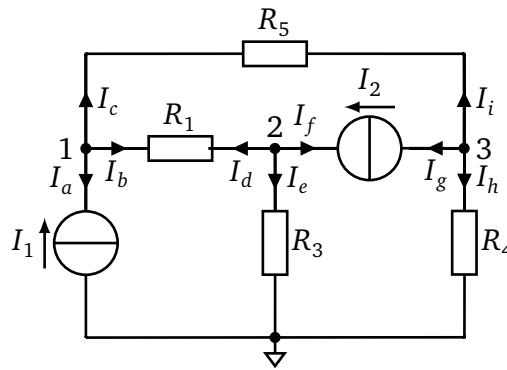
We zoeken dus naar een methode die systematisch het netwerk beschrijft. Met de *knooppuntspanningsmethode* gaan we uit van de stroomwet van Kirchhoff en de wet van Ohm. Een *knooppunt* is een punt waar twee of meer netwerkelementen met elkaar verbonden zijn. We nemen één knooppunt als referentiepunt. In principe kan elk knooppunt als referentiepunt dienen, maar het is handig om een uiteinde van een onafhankelijke spanningsbron te kiezen (we zullen later zien waarom). De andere knooppunten hebben een bekende of onbekende spanning t.o.v. het referentieknooppunt. Vervolgens stellen we voor elk knooppunt met een onbekende spanning de stroomwet van Kirchhoff op: alle stromen naar een knooppunt toe zijn opgeteld 0, maar voor deze methode is het handiger om de stroomwet iets anders te definiëren: alle stromen van een knooppunt af zijn opgeteld 0. We krijgen zo een stelsel vergelijkingen met bekende en onbekende spanningen dat op te lossen is met behulp van matrixrekenkunde. Het voordeel van deze methode is dat elk netwerk door te rekenen is, ongeacht de complexiteit. Verder is deze methode te implementeren in een computerprogramma, bijvoorbeeld in een netwerksimulatieprogramma.

De knooppuntspanningsmethode werkt vooral goed voor netwerken met stroombronnen. Als er in het netwerk spanningsbronnen zijn die tussen twee onbekende spanningen zijn geplaatst, moet het stelsel van vergelijkingen worden uitgebreid. De stroom die de spanningsbron levert is namelijk onbekend, dus die kan niet zonder meer gebruikt worden in de stroomvergelijkingen. Er zijn dan extra (spannings-)vergelijkingen nodig om tot een oplosbaar stelsel van vergelijkingen te komen.

² Overigens is dit netwerk wel met behulp van een Thévenin-vervangingsnetwerk door te rekenen maar dat kost veel rekenwerk.

2.21.1 Onafhankelijke stroombronnen

Onafhankelijke stroombronnen kunnen zonder problemen in een netwerk ingepast worden. In de vergelijkingen die het netwerk beschrijven, komen dan de stromen van de stroombronnen te staan. Bij onafhankelijke stroombronnen zijn de stromen constant. Voor het berekenen van de knooppuntspanningen moeten we eerst een referentieknooppunt kiezen. Dit is het knooppunt onderaan het netwerk. Daarna geven we elk knooppunt een nummer en een bijbehorende (onbekende) spanning. In figuur 2.47 is een netwerk te zien met twee onafhankelijke stroombronnen en vier weerstanden. De spanningen zijn respectievelijk U_1 (knooppunt 1), U_2 (knooppunt 3) en U_3 (knooppunt 3).



Figuur 2.47: Netwerk met onafhankelijke stroombronnen.

Er is geen enkele spanning op voorhand bekend, U_1 , U_2 en U_3 zijn allemaal onbekend. Er zijn dus drie vergelijkingen nodig om het netwerk te beschrijven, voor elk knooppunt één. Voor een knooppunt moet gelden dat alle wegvloeiende stromen opgeteld 0 zijn. De vergelijking voor knooppunt 1 is dus:

$$I_a + I_b + I_c = 0 \quad (2.115)$$

Nu is I_a gelijk aan $-I_1$ (let op de richting van de stromen). De stroom I_b wordt gevonden door de spanning over R_1 te delen door R_1 . De stroom I_c wordt gevonden door de spanning over R_5 te delen door R_5 . De vergelijking voor knooppunt 1 wordt dan:

$$-I_1 + \frac{U_1 - U_2}{R_1} + \frac{U_1 - U_3}{R_5} = 0 \quad (2.116)$$

De vergelijking voor knooppunt 2 is:

$$I_d + I_e + I_f = 0 \quad (2.117)$$

Na invullen van de spanningen, weerstanden en stroombron krijgen we:

$$\frac{U_2 - U_1}{R_1} + \frac{U_2 - 0}{R_3} - I_2 = 0 \quad (2.118)$$

De vergelijking voor knooppunt 3 is:

$$I_g + I_h + I_i = 0 \quad (2.119)$$

Na invullen krijgen we:

$$I_2 + \frac{U_3 - 0}{R_4} + \frac{U_3 - U_1}{R_5} = 0 \quad (2.120)$$

We vatten het stelsel van vergelijkingen even samen:

$$\begin{aligned} \text{Knooppunt 1:} \quad & -I_1 + \frac{U_1 - U_2}{R_1} + \frac{U_1 - U_3}{R_5} = 0 \\ \text{Knooppunt 2:} \quad & \frac{U_2 - U_1}{R_1} + \frac{U_2 - 0}{R_3} - I_2 = 0 \\ \text{Knooppunt 3:} \quad & I_2 + \frac{U_3 - 0}{R_4} + \frac{U_3 - U_1}{R_5} = 0 \end{aligned} \quad (2.121)$$

We herschrijven de vergelijkingen zodanig dat de onbekende spanningen links van het isgelijktteken staan en de bekende stromen rechts van het isgelijktteken staan:

$$\begin{aligned} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_5}\right)U_1 - \frac{1}{R_1}U_2 - \frac{1}{R_5}U_3 &= I_1 \\ -\frac{1}{R_1}U_1 + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3}\right)U_2 &= I_2 \\ -\frac{1}{R_5}U_1 + \left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5}\right)U_3 &= -I_2 \end{aligned} \quad (2.122)$$

Merk op dat in de vergelijking voor knooppunt 2 geen term met spanning U_3 voorkomt. Dit komt omdat de stroom van knooppunt 3 naar knooppunt 2 bekend is, namelijk $-I_2$ (maar rechts van het isgelijktteken natuurlijk I_2). In de vergelijking voor knooppunt 3 komt de spanning U_2 niet voor vanwege dezelfde stroombron, maar de stroom I_2 is nu positief gesteld (gaat van het knooppunt af, rechts van het isgelijktteken $-I_2$).

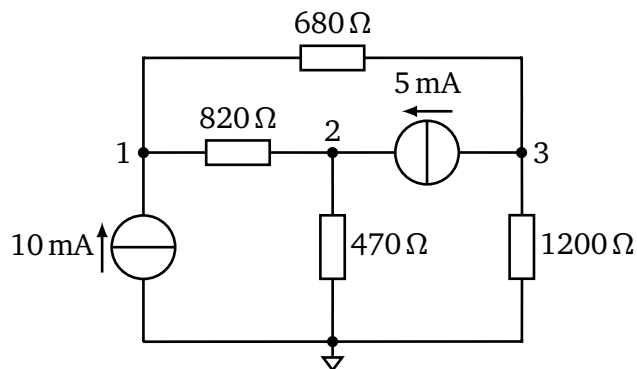
We kunnen het stelsel vergelijkingen in (2.122) in de matrixnotatie schrijven:

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_5} & -\frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_5} \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} & 0 \\ -\frac{1}{R_5} & 0 & \frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ -I_2 \end{bmatrix} \quad (2.123)$$

Merk op dat in de coëfficiëntenmatrix (links in de vergelijking) steeds de omgekeerden (of *reciproken*) van de weerstanden voorkomen. De omgekeerde van de weerstandswaarde wordt geleiding genoemd. De coëfficiëntenmatrix wordt daarom ook wel de geleidingsmatrix genoemd. De vector met de spanningen wordt de onbekendenvector genoemd en de vector met de stromen (het rechterlid) wordt de bekendenvector genoemd. Als de matrixvorm van het stelsel van vergelijkingen is opgesteld, kunnen we gebruik maken van de matrixrekenkunde om tot een oplossing te komen. Zie hiervoor bijlage ??.

Voorbeeld 2.16: Netwerk met onafhankelijke stroombronnen

In figuur 2.48 is een netwerk te zien met twee onafhankelijke stroombronnen en vier weerstanden. Bepaal de spanningen op de knooppunten en de vermogens van de stroombronnen.



Figuur 2.48: Netwerk met onafhankelijke stroombronnen.

We kunnen voor het berekenen van de knooppuntspanningen de vergelijkingen van (2.122) gebruiken:

$$\begin{aligned}
 \left(\frac{1}{820} + \frac{1}{680}\right)U_1 - \frac{1}{820}U_2 - \frac{1}{680}U_3 &= 10 \times 10^{-3} \\
 -\frac{1}{820}U_1 + \left(\frac{1}{820} + \frac{1}{470}\right)U_2 &= 5 \times 10^{-3} \\
 -\frac{1}{680}U_1 + \left(\frac{1}{1200} + \frac{1}{680}\right)U_3 &= -5 \times 10^{-3}
 \end{aligned}
 \tag{2.124}$$

We rekenen de coëfficiënten links van de isgelijkttekens uit:

$$\begin{aligned}
 2,69 \times 10^{-3}U_1 - 1,22 \times 10^{-3}U_2 - 1,47 \times 10^{-3}U_3 &= 10 \times 10^{-3} \\
 -1,22 \times 10^{-3}U_1 + 3,35 \times 10^{-3}U_2 &= 5 \times 10^{-3} \\
 -1,47 \times 10^{-3}U_1 + 2,30 \times 10^{-3}U_3 &= -5 \times 10^{-3}
 \end{aligned}
 \tag{2.125}$$

Door gebruik te maken van de matrixrekenkunde (zie hiervoor bijlage ??) volgt dat:

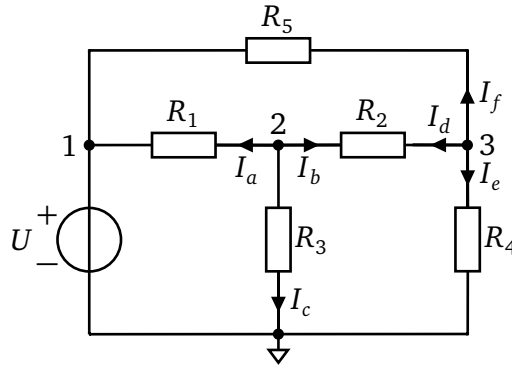
$$U_1 = 6,60 \text{ V} \quad U_2 = 3,90 \text{ V} \quad U_3 = 2,05 \text{ V} \tag{2.126}$$

We kunnen nu de vermogens van de stroombronnen uitrekenen. Hierbij moeten we letten op de stroomrichting van I_1 en I_2 :

$$\begin{aligned}
 P_{I1} &= (U_1 - 0) \cdot I_1 = 6,60 \cdot 10 \times 10^{-3} = 6,60 \times 10^{-2} \text{ W} = 66,0 \text{ mW} \\
 P_{I2} &= (U_2 - U_3) \cdot I_2 = 1,86 \cdot 5 \times 10^{-3} = 9,28 \times 10^{-3} \text{ W} = 9,28 \text{ mW}
 \end{aligned}
 \tag{2.127}$$

2.21.2 Onafhankelijke spanningsbronnen

In figuur 2.49 is een netwerk te zien met een onafhankelijke spanningsbron en vijf weerstanden. We kiezen de ‘-’-uiteinde van de spanningsbron als referentieknooppunt. In de figuur is dit het knooppunt onderaan. Vervolgens geven we de knooppunten een nummer en een bijbehorende bekende of onbekende spanningswaarde. De spanning op knooppunt 1 is bekend; die is U V. De spanningen op de knooppunten 2 (U_2) en 3 (U_3) zijn onbekend. Er zijn twee onbekende spanningen dus we moeten twee vergelijkingen opstellen.



Figuur 2.49: Netwerk voor knooppuntspanningsmethode.

We stellen nu de stroomvergelijkingen op voor de knooppunten 2 en 3. De vergelijking voor knooppunt 2 is.

$$I_a + I_b + I_c = 0 \quad (2.128)$$

We kunnen de stroom I_a uitdrukken in de spanningen U_1 en U_2 en de weerstand R_1 . Iets dergelijks geldt ook voor I_b en I_c . Dus geldt:

$$I_a = \frac{U_2 - U_1}{R_1} \quad I_b = \frac{U_2 - U_3}{R_2} \quad I_c = \frac{U_2 - 0}{R_3} \quad (2.129)$$

We vullen dit in en krijgen dan:

$$\frac{U_2 - U_1}{R_1} + \frac{U_2 - U_3}{R_2} + \frac{U_2 - 0}{R_3} = 0 \quad (2.130)$$

De vergelijking voor knooppunt 3 is:

$$I_d + I_e + I_f = 0 \quad (2.131)$$

met:

$$I_d = \frac{U_3 - U_2}{R_2} \quad I_e = \frac{U_3 - 0}{R_4} \quad I_f = \frac{U_3 - U_1}{R_5} \quad (2.132)$$

De vergelijking voor knooppunt 3 is dus:

$$\frac{U_3 - U_2}{R_2} + \frac{U_3 - 0}{R_4} + \frac{U_3 - U_1}{R_5} = 0 \quad (2.133)$$

We hebben nu een stelsel van twee vergelijkingen en twee onbekenden (U_2 en U_3 , U_1 is een bekende spanning):

$$\begin{aligned}\frac{U_2 - U_1}{R_1} + \frac{U_2 - U_3}{R_2} + \frac{U_2 - 0}{R_3} &= 0 \\ \frac{U_3 - U_2}{R_2} + \frac{U_3 - 0}{R_4} + \frac{U_3 - U_1}{R_5} &= 0\end{aligned}\quad (2.134)$$

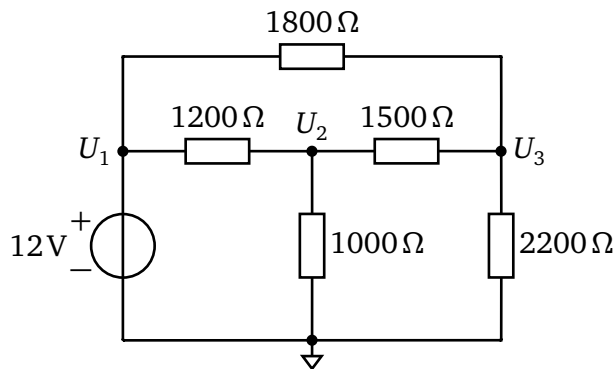
We schrijven de onbekende spanningen nu expliciet op als functie van de weerstanden en brengen alle bekende stromen naar de rechterkant van het isgelijktken:

$$\begin{aligned}\left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}\right)U_2 - \frac{1}{R_2}U_3 &= \frac{U_1}{R_1} \\ -\frac{1}{R_2}U_2 + \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5}\right)U_3 &= \frac{U_1}{R_5}\end{aligned}\quad (2.135)$$

Dit stelsel vergelijkingen is op te lossen met technieken uit de matrixrekenkunde, zie hiervoor bijlage ?? . Nadat de spanningen U_2 en U_3 berekend zijn, kunnen de stromen en vermogens in het netwerk berekend worden.

Voorbeeld 2.17: Netwerk voor berekenen knooppuntspanningen

Gegeven is het netwerk in figuur 2.50. Bereken de spanningen U_2 en U_3 en de stroom die door de spanningsbron geleverd wordt.



Figuur 2.50: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.

We stellen eerst de stroomwet op voor knooppunt 2:

$$\frac{U_2 - 12}{1200} + \frac{U_2 - 0}{1000} + \frac{U_2 - U_3}{1500} = 0 \quad (2.136)$$

En voor knooppunt 3:

$$\frac{U_3 - U_2}{1500} + \frac{U_3 - 0}{2200} + \frac{U_3 - 12}{1800} = 0 \quad (2.137)$$

We herschrijven de twee vergelijkingen zodat U_2 en U_3 expliciet worden:

$$\begin{aligned} \left(\frac{1}{1200} + \frac{1}{1500} + \frac{1}{1000} \right) U_2 - \frac{1}{1500} U_3 &= \frac{12}{1200} \\ -\frac{1}{1500} U_2 + \left(\frac{1}{2200} + \frac{1}{1800} + \frac{1}{1500} \right) U_3 &= \frac{12}{1800} \end{aligned} \quad (2.138)$$

We rekenen alle bekende waarden uit:

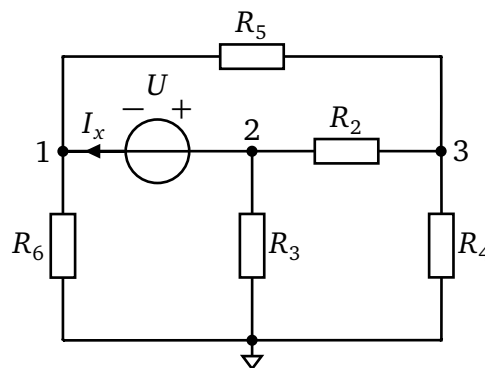
$$\begin{aligned} 2,500\,00 \times 10^{-3} U_2 - 0,666\,67 \times 10^{-3} U_3 &= 10,000\,00 \times 10^{-3} \\ -0,666\,67 \times 10^{-3} U_2 + 1,676\,77 \times 10^{-3} U_3 &= 6,666\,67 \times 10^{-3} \end{aligned} \quad (2.139)$$

Met behulp van matrixrekenmethoden vinden we voor $U_2 = 5,660\text{ V}$ en $U_3 = 6,226\text{ V}$. Om de stroom die de spanningsbron levert te bepalen, moeten we de stromen uitrekenen door de weerstanden van $1200\,\Omega$ en $1800\,\Omega$:

$$\begin{aligned} I_{12V} &= I_{2200\Omega} + I_{1800\Omega} = \frac{12 - 5,660}{1200} + \frac{12 - 6,226}{1800} \\ &= 5,283 \times 10^{-3} + 3,208 \times 10^{-3} \\ &= 8,491\text{ mA} \end{aligned} \quad (2.140)$$

We hebben nu gezien dat een onafhankelijke spanningsbron met één uiteinde aan de referentie ervoor zorgt dat het aantal benodigde vergelijkingen met één verminderd wordt. Als er echter een “zwevende” spanningsbron in het netwerk geplaatst is, een spanningsbron tussen twee onbekende knooppuntspanningen, dan is er een extra vergelijking nodig voor het vinden van de knooppuntspanningen. Die extra vergelijking is nodig omdat de stroom die de spanningsbron levert onbekend is.

In figuur 2.51 is een netwerk te zien met een zwevende spanningsbron. Geen van de uiteinden van de bron is verbonden met het referentieknooppunt. Dat betekent dat alle spanningen in het netwerk onbekend zijn. Verder is de stroom die de bron levert onbekend. Deze stroom stellen we I_x . Merk op dat I_x gezien moet worden als een bronstroom en dat de referentierichting van de bronstroom van de ‘+’ naar de ‘−’ is genomen.



Figuur 2.51: Netwerk voor knooppuntspanningsmethode.

We stellen nu de stroomvergelijkingen op voor de knooppunten. Voor knooppunt 1:

$$\frac{U_1 - 0}{R_6} + \frac{U_1 - U_3}{R_5} - I_x = 0 \quad (2.141)$$

Voor knooppunt 2:

$$\frac{U_2 - 0}{R_3} + \frac{U_2 - U_3}{R_2} + I_x = 0 \quad (2.142)$$

Voor knooppunt 3:

$$\frac{U_3 - U_1}{R_5} + \frac{U_3 - U_2}{R_2} + \frac{U_3 - 0}{R_4} = 0 \quad (2.143)$$

We hebben nu drie vergelijkingen maar er zijn vier onbekenden: U_1 , U_2 , U_3 en I_x . Er is dus nog één vergelijking nodig om tot een oplossing te komen. We weten wel wat de spanning is tussen U_2 en U_1 : die is U V. De vierde vergelijking is dus:

$$U_2 - U_1 = U \quad (2.144)$$

Merk op dat deze laatste vergelijking geen stroomvergelijking is maar een spanningsvergelijking. Het stelsel van vergelijkingen wordt dus:

$$\begin{aligned} \left(\frac{1}{R_6} + \frac{1}{R_5}\right)U_1 & -\frac{1}{R_5}U_3 & -I_x & = 0 \\ \left(\frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4}\right)U_2 & -\frac{1}{R_2}U_3 & +I_x & = 0 \\ -\frac{1}{R_5}U_1 & -\frac{1}{R_2}U_2 & +\left(\frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_4}\right)U_3 & = 0 \\ -U_1 & +U_2 & & = U \end{aligned} \quad (2.145)$$

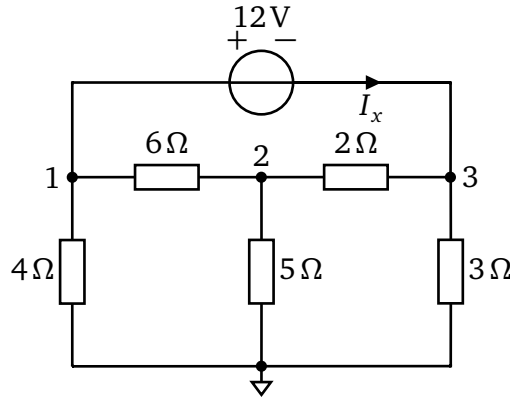
In matrixnotatie wordt dit:

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_6} + \frac{1}{R_5} & 0 & -\frac{1}{R_5} & -1 \\ 0 & \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} & -\frac{1}{R_2} & 1 \\ -\frac{1}{R_5} & -\frac{1}{R_2} & \frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_4} & 0 \\ -1 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ I_x \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ U \end{bmatrix} \quad (2.146)$$

We zien dat niet alle elementen uit de coëfficiëntenmatrix nu de dimensie geleiding hebben, maar dat enkele elementen dimensieloos zijn. Door de keuze van de richting van I_x is de matrix echter wel symmetrisch ten opzichte van de hoofddiagonaal. In de onbekendenvector is naast onbekende spanningen ook een onbekende stroom te vinden.

Voorbeeld 2.18: Netwerk met zwevende, onafhankelijke spanningsbron

In figuur 2.52 is een netwerk te zien met een zwevende spanningsbron. Er zijn drie onbekende spanningen en één onbekende bronstroom. Er zijn dus vier vergelijkingen nodig voor het vinden van de onbekende spanningen en stroom.



Figuur 2.52: Netwerk voor knooppuntspanningsmethode.

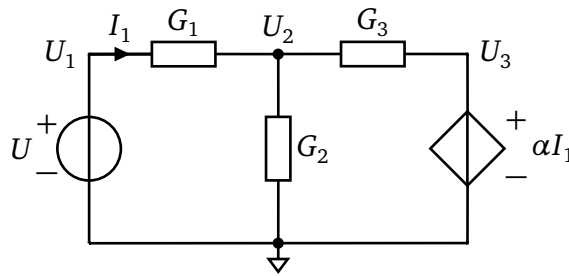
We stellen direct de matrixvergelijking uit het netwerk op:

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{4} + \frac{1}{6} & -\frac{1}{6} & 0 & 1 \\ -\frac{1}{6} & \frac{1}{6} + \frac{1}{5} + \frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & 0 \\ 0 & -\frac{1}{2} & \frac{1}{2} + \frac{1}{3} & -1 \\ 1 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ I_x \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 12 \end{bmatrix} \quad (2.147)$$

Met behulp van de matrixrekenkunde vinden we voor de spanningen en de stroom: $U_1 = 7,30\text{ V}$, $U_2 = -1,30\text{ V}$, $U_3 = -4,70\text{ V}$ en $I_x = -3,26\text{ A}$. Merk op dat de bronstroom I_x negatief is door de keuze van de richting van de stroom.

2.21.3 Gestuurde bronnen

Naast onafhankelijke bronnen kan een netwerk ook gestuurde bronnen bevatten. Dezelfde regels als voor onafhankelijke bronnen kunnen gebruikt worden, alleen is de spanning of stroom die de bron opwekt afhankelijk van een andere spanning of stroom in het netwerk. We zullen dit aantonen met behulp van het netwerk in figuur 2.53. **Voor het opstellen van de vergelijkingen is het handig om met geleidingen te werken en niet met weerstanden.** Bij het gebruik van weerstanden krijgen we steeds breuken, bij gebruik van geleidingen niet. Zie ook paragraaf 2.3.1.



Figuur 2.53: Netwerk met een stroomgestuurde spanningsbron.

In het netwerk is een stroomgestuurde spanningsbron opgenomen. Deze bron levert een spanning die recht evenredig is met de stroom I_1 . De evenredigheidsfactor α heeft de dimensie Ω . We merken op dat één uiteinde van bron U aan de referentie ligt. Dat betekent dat U_1 bekend is, namelijk $U_1 = U$. Er zijn nog twee vergelijkingen nodig om spanningen U_2 en U_3 te bepalen.

Voor U_2 geldt:

$$(U_2 - U)G_1 + (U_2 - 0)G_2 + (U_2 - U_3)G_3 = 0 \quad (2.148)$$

De gestuurde bron ligt ook met één uiteinde aan de referentie. Voor U_3 geldt:

$$U_3 = \alpha I_1 \quad (2.149)$$

De stroom I_1 is uit te drukken in U , U_2 en G_1 , dus volgt:

$$U_3 = \alpha(U - U_2)G_1 \quad (2.150)$$

Merk op dat het hier een spanningsvergelijking betreft. We schrijven de vergelijkingen even netjes op:

$$\begin{array}{rcl} (G_1 + G_2 + G_3)U_2 & -G_3U_3 & = G_1U \\ \alpha G_1U_2 & +U_3 & = \alpha G_1U \end{array} \quad (2.151)$$

In matrixnotatie wordt dit:

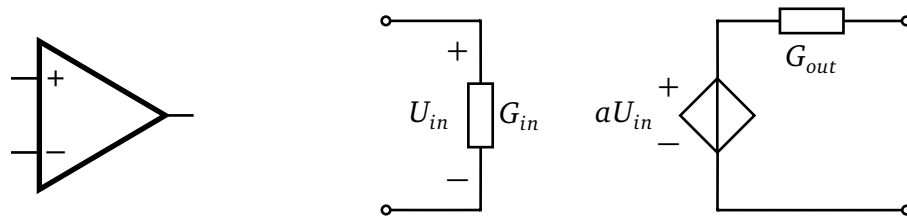
$$\begin{bmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 \\ \alpha G_1 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} U_2 \\ U_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G_1U \\ \alpha G_1U \end{bmatrix} \quad (2.152)$$

Met behulp van de matrixrekenkunde zijn de spanningen te berekenen.

Voorbeeld 2.19: Operational amplifier

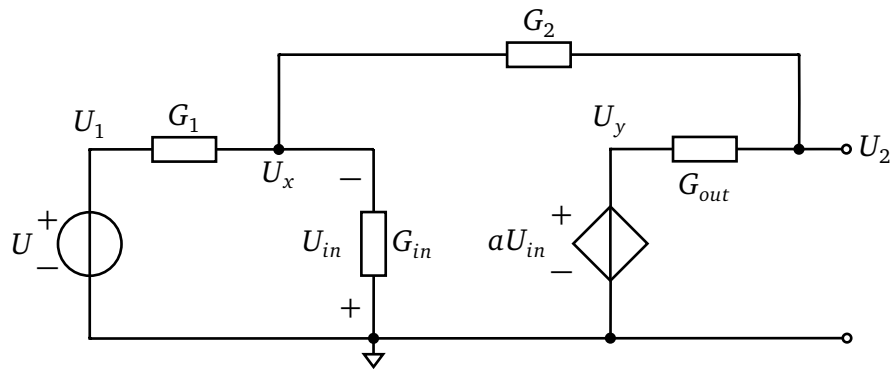
De *operational amplifier*, afgekort tot *op amp* (Engels) of *opamp* (Nederlands), is een bijzonder nuttige component in de elektrotechniek. Het wordt gebruikt in signaalverwerkende elektronica. Het gedrag van een opamp kan zeer goed benaderd worden door drie netwerkelementen: een ingangsweerstand, een uitgangsweerstand en een spanningsgestuurde spanningsbron. Wat een opamp in feite doet is de spanning tussen de twee ingangsklemmen, waartussen de ingangsweerstand is geplaatst, een groot aantal keer versterken. In het uitgangsnetwork is de uitgangsweerstand opgenomen.

Het symbool en het model zijn te vinden in figuur 2.54.



Figuur 2.54: Symbol en het vereenvoudigd model van een opamp.

We gaan dit model gebruiken in het netwerk in figuur 2.55. Verder moet opgemerkt worden dat de ‘-’-ingang van de ingangsweerstand met U_x verbonden is en de ‘+’-ingang met de referentie.



Figuur 2.55: Een netwerk van een vereenvoudigd model van een opamp.

We willen graag weten wat de uitgangsspanning U_2 is voor een bepaalde ingangsspanning U_1 . We stellen eerst de vergelijkingen op die nodig zijn om dit netwerk te beschrijven.

Voor het knooppunt bij U_x geldt:

$$(U_x - U_1)G_1 + (U_x - 0)G_{in} + (U_x - U_2)G_2 = 0 \quad (2.153)$$

Voor het knooppunt bij U_2 geldt:

$$(U_2 - U_x)G_2 + (U_2 - U_y)G_{out} = 0 \quad (2.154)$$

Verder is direct te zien dat de spanning op het knooppunt bij U_y wordt gerealiseerd door de gestuurde spanningsbron:

$$U_y = aU_{in} = a(0 - U_x) = -aU_x \quad (2.155)$$

Als we het stelsel vergelijkingen nu opschrijven en U_y invullen dan krijgen we:

$$\begin{aligned} (G_1 + G_{in} + G_2)U_x - G_2U_2 &= G_1U_1 \\ (-G_2 + aG_{out})U_x + (G_2 + G_{out})U_2 &= 0 \end{aligned} \quad (2.156)$$

Door toepassing van de regel van Cramer vinden we voor U_2 :

$$U_2 = \frac{-G_1(-G_2 + aG_{out})}{(G_1 + G_{in} + G_2)(G_2 + G_{out}) + G_2(-G_2 + aG_{out})} U_1 \quad (2.157)$$

Door teller en noemer te delen door $-G_2 + aG_{out}$ en het minteken bij G_1 voor de breuk te schrijven, krijgen we voor U_2 :

$$U_2 = -\frac{G_1}{(G_1 + G_{in} + G_2)\left(\frac{G_2 + G_{out}}{-G_2 + aG_{out}}\right) + G_2} U_1 \quad (2.158)$$

Hierbij moet opgelet worden dat de term $-G_2 + aG_{out}$ niet 0 mag worden, anders wordt er gedeeld door 0. In dat geval moeten we (2.157) gebruiken en dan vinden we dat $U_2 = 0$.

We kunnen (2.158) nog anders opschrijven door de term $G_1 + G_{in} + G_2$ te vermenigvuldigen én te delen door G_2 :

$$U_2 = -\frac{G_1}{G_2\left(\frac{G_1 + G_{in} + G_2}{G_2}\right)\left(\frac{G_2 + G_{out}}{-G_2 + aG_{out}}\right) + G_2} U_1 \quad (2.159)$$

We halen G_1 en G_2 nu naar voren, zodat volgt dat:

$$U_2 = -\frac{G_1}{G_2} \times \frac{1}{1 + \left(\frac{G_1 + G_{in} + G_2}{G_2}\right)\left(\frac{G_2 + G_{out}}{-G_2 + aG_{out}}\right)} U_1 \quad (2.160)$$

We bekijken nu de term:

$$\left(\frac{G_1 + G_{in} + G_2}{G_2}\right)\left(\frac{G_2 + G_{out}}{-G_2 + aG_{out}}\right) \quad (2.161)$$

We kunnen de invloed van deze term willekeurig klein maken door aan de parameters van de opamp eisen te stellen, de weerstanden R_1 en R_2 zijn door de ontwerper in te stellen. Zo kunnen we ervoor zorgen dat de uitgangsweerstand R_{out} klein is (dus G_{out} is groot). Verder kunnen we ervoor zorgen dat de ingangsweerstand zeer groot is zodat G_{in} zeer klein is en zorgen we ervoor dat a groot is. Dan volgt voor de term in (2.161):

$$\left(\frac{G_1 + G_{in} + G_2}{G_2}\right)\left(\frac{G_2 + G_{out}}{-G_2 + aG_{out}}\right) \approx 0 \quad (2.162)$$

Daarmee vereenvoudigt (2.160) zich tot:

$$U_2 = -\frac{G_1}{G_2} U_1 \quad (2.163)$$

of uitgedrukt in de weerstandswaarden:

$$U_2 = -\frac{R_2}{R_1} U_1 \quad (2.164)$$

De spanning U_2 kan dus met alleen de weerstanden R_1 en R_2 vastgelegd worden. Een zeer praktische schakeling! Merk wel op dat U_2 negatief is bij een positieve spanning voor U_1 en positief is bij een negatieve spanning voor U_1 . Deze schakeling wordt de *inverterende versterker* genoemd. Overigens kunnen we U_x ook vinden door toepassen van de regel van Cramer:

$$U_x = \frac{G_1(G_2 + G_{out})}{(G_1 + G_{in} + G_2)(G_2 + G_{out}) + G_2(-G_2 + aG_{out})} U_1 \quad (2.165)$$

We zien in de de versterkingsfactor a alleen in de noemer voorkomt. Aangezien a groot is zal volgen dat:

$$U_x \approx 0 \quad (2.166)$$

We hebben nu een *virtueel aardpunt* gemaakt. De spanningsbron U “ziet” dus alleen de weerstand R_1 omdat de spanning U_x ongeveer 0 V is.

In de praktijk hebben we te maken met niet-ideale opamps. Zo is de gestuurde spanningsbron een actief netwerkelement en moet ergens zijn (elektrische) energie vandaan halen. Daarom is er voor een opamp altijd een voeding nodig. Meestal is dit een zogenaemde duale voeding omdat de opamp ook negatieve spanningen kan versterken. Een veel gebruikte waarde voor de voedingsspanningen is +15 V en –15 V. Dat heeft als consequentie dat de uitgangsspanning binnen het bereik van de voedingsspanning zal blijven. Door de opbouw van de opamp moeten we daar nog enkele volts vanaf trekken (positieve voedingsspanning) en bij optellen (negatieve voedingsspanning). De versterkingsfactor a is in de regel zeer groot, maar alleen voor gelijkspanning. Bij wisselspanning neemt de versterking af bij toenemende frequentie. De versterking volgt het gedrag van een laagdoorlaatfilter waarbij het kantelpunt tussen de 10 Hz en 100 Hz ligt. In tabel 2.1 zijn enkele parameters gegeven.

Tabel 2.1: Enige kenmerken van opamps (bij gelijkstroom).

Type	R_{in} (Ω)	a	R_{out} (Ω)	Ingangstype
$\mu A741$	200×10^3	200×10^3	75	bipolair
NE5534	300×10^3	100×10^3	0,3 ¹	bipolair
LF411	1×10^{12}	200×10^3	1 ²	FET
TL072	1×10^{12}	200×10^3	200	FET
LT1028	300×10^3	20×10^6	80	bipolair
OPA177E	200×10^6	12×10^6	60	FET

¹ Bij een versterking van 1000.

² Bij een versterking van 100.

We vullen voor de weerstandswaarden en versterkingsfactor nu enkele praktische waarden in. We nemen voor de opamp-parameters de waarden van de bekende $\mu A741$. Van deze opamp is $R_{in} = 200 \text{ k}\Omega$, $R_{out} = 75 \Omega$ en $a = 200 \times 10^3$. Verder nemen we $R_1 = 10 \text{ k}\Omega$, $R_2 = 20 \text{ k}\Omega$. We nemen voor het gemak een bronspanning van $U_1 = 1 \text{ V}$.

Als we de waarden invullen in (2.160), dan vinden we $U_2 = -1,999\,968\,884\text{ V}$. Voor de term in (2.161) vinden we $1,555\,812\,529 \times 10^{-5}$. Voor U_x vinden we $10,037\,344\,\mu\text{V}$. Nu heeft het weinig zin om getallen in zoveel decimalen te schrijven maar het geeft wel goed aan hoe nauwkeurig de versterking van U_1 naar U_2 is. We kunnen dus stellen dat $U_2 = -2\text{ V}$ en dat $U_x = 0\text{ V}$ is. Uiteraard is dit een theoretisch model en zal de uitgangsspanning iets afwijken van de berekende waarden. Om een realistischer beeld te krijgen van de spanningen en stromen moeten we een netwerksimulator gebruiken.

2.21.4 Opstellen van de vergelijkingen

De algemene gedaante voor het stelsel van vergelijkingen met onafhankelijke stroombronnen en weerstanden is:

$$\begin{bmatrix} G_{11} & G_{12} & G_{13} & \cdots & G_{1n} \\ G_{21} & G_{22} & G_{23} & \cdots & G_{2n} \\ G_{31} & G_{32} & G_{33} & \cdots & G_{3n} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ G_{n1} & G_{n2} & G_{n3} & \cdots & G_{nn} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ \vdots \\ U_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \\ \vdots \\ I_n \end{bmatrix} \quad (2.167)$$

De kracht van de matrixnotatie komt goed naar voren bij het opstellen van de vergelijkingen:

- Er zijn evenveel vergelijkingen nodig als dat er onbekende spanningen zijn;
- Elke regel bevat de vergelijking voor het betreffende knooppunt;
- Voor de elementen op de hoofddiagonaal (G_{11} , G_{22} , G_{33} tot en met G_{nn} , van linksboven naar rechtsonder) geldt dat dit de som is van de geleidingen die direct met het knooppunt van de onbekende spanning verbonden zijn;
- Voor de elementen niet op de hoofddiagonaal geldt dat dit de geleiding is die rechtstreeks tussen twee onbekende spanningen is verbonden en is altijd negatief. Deze elementen komen altijd in paren voor, gespiegeld in de hoofddiagonaal: zo is de waarde van knooppunt G_{32} hetzelfde als de waarde van G_{23} . De coëfficiëntenmatrix is dus symmetrisch t.o.v. de hoofddiagonaal;
- Een element niet op de hoofddiagonaal kan 0 zijn; er is dan geen geleiding tussen de twee knooppunten;
- Het elementen van het rechterlid van het stelsel (de bekendenvector) worden gevormd door de som van de bekende stromen van het desbetreffende knooppunt af.

Als een onafhankelijke spanningsbron met één aansluitpunt aan de referentie in het netwerk is geplaatst, dan is van de spanning op het andere aansluitpunt bekend. Er is dan één vergelijking minder nodig.

Als een onafhankelijke spanningsbron tussen twee knooppunten is geplaatst waarvan de spanningen onbekend zijn, dan moet de stroom die de bron levert als onbekende worden meegenomen in de vergelijkingen. De richting van de onbekende stroom wordt

van ‘+’ naar ‘−’ genomen zodat de coëfficiëntenmatrix symmetrisch blijft t.o.v. van de hoofddiagonaal. Er is nu één extra onbekende en er is een extra (spannings-)vergelijking nodig om tot een oplosbaar stelsel vergelijkingen te komen. In de coëfficiëntenmatrix komen naast de geleidingen nu de dimensieloze waarden 1, 0 en -1 te staan. In de onbekendenvector komt de onbekende bronstroom te staan. De bekendenvector wordt uitgebreid met de spanning die over de onafhankelijk spanningsbron staat.

Bij gestuurde bronnen komt er meer kijken. Bij een spanningsgestuurde spanningsbron moet een vergelijking worden opgesteld die de relatie vastlegt tussen de afhankelijke spanning en de sturende spanningen (die onbekend kunnen zijn). Bij een stroomgestuurde spanningsbron moet afhankelijke spanning beschreven worden door de sturende stroom. Als de sturende stroom door een weerstand vloeit, kan de spanningsval over die weerstand gebruikt worden om de afhankelijke spanning te beschrijven. Bij een onbekende stroom door een spanningsbron moet echter de onbekende stroom worden meegenomen in de vergelijkingen.

Bij een spanningsgestuurde stroombron kan in een stroomvergelijking direct de afhankelijke stroom beschreven worden als functie van de sturende spanning. Er is dan geen extra vergelijking nodig voor deze stroom. Bij een stroomgestuurde stroombron kan de afhankelijke stroom beschreven worden als functie van de sturende stroom. Die stroom moet beschreven worden door een spanningsval over een weerstand (tenzij de stroom bekend is).

Als de matrixvorm van het stelsel van vergelijkingen is opgesteld, kunnen we gebruik maken van de matrixrekenkunde om tot een oplossing te komen. Zie hiervoor bijlage ??.

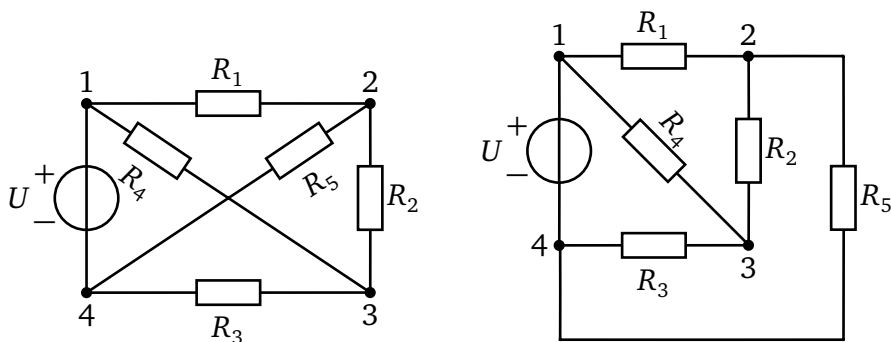
Het consequent doorvoeren van de bovenstaande regels kan leiden tot een groot aantal vergelijkingen en onbekenden. Dat levert veel rekenwerk op. Het is aan te bevelen om te onderzoeken of bepaalde vergelijkingen vereenvoudigd kunnen worden. Misschien is een onbekende stroom wel te schrijven als de spanningsval over een bekende weerstand. Of een spanningsval te schrijven als een bekende stroom door een weerstand. Vaak kan het aantal vergelijkingen dan geminimaliseerd worden en dat zorgt ervoor dat er minder gerekend moet worden.

Bovenstaande regels levert nog een belangrijk voordeel op: bij consequent doorvoeren van de regels is geautomatiseerd een wiskundig model op te stellen van een netwerk. Dat kan met een computerprogramma gerealiseerd worden. Het netwerk kan dan worden doorgerekend. Zo’n programma wordt een *simulator* genoemd. Een bekende simulator is SPICE. Zie ook paragraaf XXX.

2.22 Maasstroommethode

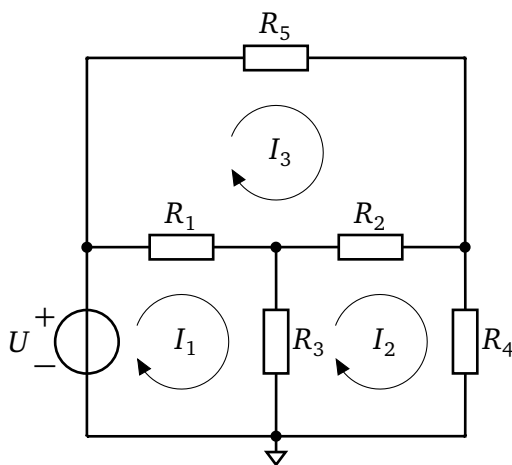
We hebben gezien dat de knooppuntspanningsmethode goed werkt bij netwerken waar alleen stroombronnen in voorkomen. Als we te maken hebben met spanningsbronnen, kunnen we ook kiezen voor de *maasstroommethode*. Deze methode gaat uit van denkbeeldige stroom in de *mazen* van het netwerk en gebruikt de spanningswet van Kirchhoff en de wet van Ohm voor de op te stellen vergelijkingen.

We gaan bij de maasstroommethode uit van *planaire netwerken*. In een planair netwerk kruisen de netwerkelementen elkaar niet. Nu is niet altijd direct duidelijk of een netwerk planair is of niet. In figuur 2.56 is links een netwerk te zien waarbij het lijkt dat twee weerstanden elkaar kruisen. We kunnen echter een van de twee weerstanden “buitenom” tekenen waardoor het netwerk planair blijkt te zijn.



Figuur 2.56: Twee planaire netwerken.

Zoals gezegd, gebruiken we de spanningswet van Kirchhoff en maasstromen om de netwerkvergelijkingen op te stellen. In figuur 2.57 is een netwerk gegeven met een spanningsbron en een vijftal weerstanden. In het netwerk zijn de drie mazen aangegeven. Een maas bestaat uit een gesloten rondgang langs een aantal netwerkelementen zonder een verbinding te kruisen. De bijbehorende denkbeeldige stroom vloeit dan door de netwerkelementen die bij een maas horen. Voor elke rondgang kunnen we de spanningen die de maasstromen veroorzaken optellen en gelijkstellen aan 0.



Figuur 2.57: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.

In principe kan de richting van de maasstroom willekeurig gekozen worden, maar het is handig om de richtingen allemaal dezelfde kant op te nemen. Daardoor blijft het stelsel van vergelijkingen consistent.

Het kan voorkomen dat een netwerkelement bij twee mazen hoort. We moeten dan het verschil van de twee maasstromen gebruiken in de vergelijkingen. Zo is de spanningsval

over R_1 voor de maasstroom I_1 te berekenen met $(I_1 - I_3)R_1$ en voor maasstroom I_3 met $(I_3 - I_1)R_1$.

Het is zinvol om de volgende strategie voor het opstellen van de vergelijkingen te hanteren. Voor elke maas geldt: alle spanningen van de bronnen opgeteld is gelijk aan alle spanningen over de passieve netwerkelementen. Het gevolg is dat er minder mintekens in de vergelijkingen voorkomen dan wanneer we de spanningswet van Kirchhoff strikt hanteren.

De vergelijking voor maasstroom I_1 is:

$$(I_1 - I_3)R_1 + (I_1 - I_2)R_3 = U \quad (2.168)$$

De vergelijking voor maasstroom I_2 is:

$$(I_2 - I_1)R_3 + (I_2 - I_3)R_2 + I_2R_4 = 0 \quad (2.169)$$

De vergelijking voor maasstroom I_3 is:

$$(I_3 - I_1)R_1 + I_3R_5 + (I_3 - I_2)R_2 = 0 \quad (2.170)$$

We hebben nu drie vergelijkingen met drie onbekenden (I_1 , I_2 en I_3 , U is bekend). We schrijven alle stromen expliciet op en krijgen dan:

$$\begin{array}{rrrr} (R_1 + R_3)I_1 & -R_3I_2 & -R_1I_3 & = U \\ -R_3I_1 & +(R_2 + R_3 + R_4)I_2 & -R_2I_3 & = 0 \\ -R_1I_1 & -R_2I_2 & +(R_1 + R_2 + R_5)I_3 & = 0 \end{array} \quad (2.171)$$

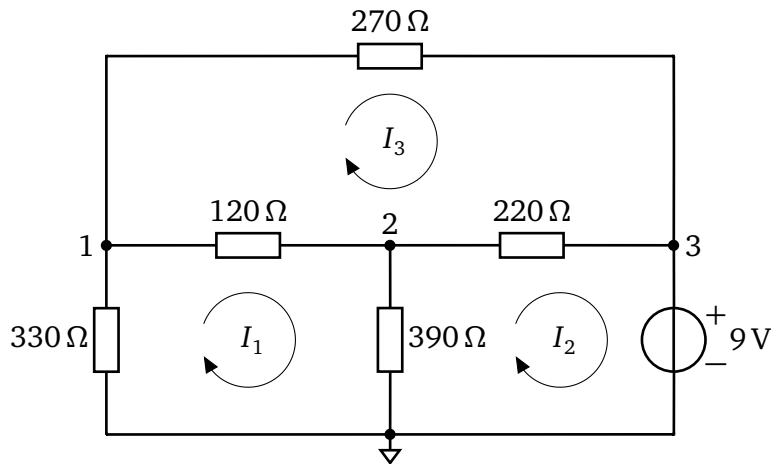
of, in matrixnotatie:

$$\begin{bmatrix} R_1 + R_3 & -R_3 & -R_1 \\ -R_3 & R_2 + R_3 + R_4 & -R_2 \\ -R_1 & -R_2 & R_1 + R_2 + R_5 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (2.172)$$

Met behulp van de matrixrekenkunde kunnen de stromen I_1 , I_2 en I_3 berekend worden.

Voorbeeld 2.20: Maasstroommethode

We geven nu een voorbeeld van de maasstroommethode. In figuur 2.58 is een netwerk gegeven met een spanningsbron en vijf weerstanden. Het netwerk heeft drie mazen en dus ook drie maasstromen.



Figuur 2.58: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.

Voor maasstroom I_1 stellen we op:

$$330I_1 + 120(I_1 - I_3) + 390(I_1 - I_2) = 0 \quad (2.173)$$

Voor maasstroom I_2 stellen we op:

$$390(I_2 - I_1) + 220(I_2 - I_3) = -9 \quad (2.174)$$

Merk op dat de spanning in de vergelijking -9 V bedraagt. Maasstroom I_2 loopt immers van '+' naar '-'. Voor maasstroom I_3 stellen we op:

$$270I_3 + 220(I_3 - I_2) + 120(I_3 - I_1) = 0 \quad (2.175)$$

We schrijven nu direct het stelsel vergelijkingen in de matrixnotatie:

$$\begin{bmatrix} 330 + 120 + 390 & -390 & -120 \\ -390 & 390 + 220 & -220 \\ -120 & -220 & 270 + 220 + 120 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -9 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (2.176)$$

Met behulp van de matrixrekenkunde vinden we voor de maasstromen:

$$I_1 = -0,01588\text{ A} \quad I_2 = -0,02993\text{ A} \quad I_3 = -0,01392\text{ A} \quad (2.177)$$

Te zien is dat alle maasstromen negatief zijn. Dat is te verklaren omdat de spanningen op de punten 1 en 2 lager moeten zijn dan 9 V , er is immers geen andere bron in het netwerk.

We kunnen nu de spanningen op de punten 1 en 2 berekenen. De spanning op punt 1 is uit te rekenen door de spanningsval over de weerstand van $330\ \Omega$ te bepalen:

$$U_1 = 0 - 330I_1 = 0 - 330 \cdot (-0,01588) = 5,24\text{ V} \quad (2.178)$$

Voor de spanning op punt 2 vinden we:

$$U_2 = 0 - 390 \cdot (I_2 - I_1) = 0 - 390 \cdot (-0,02993 - (-0,01588)) = 5,48\text{ V} \quad (2.179)$$

Nu alle spanningen bekend zijn, kunnen de takstromen berekend worden.

2.23 Speciale weerstanden

De weerstand zoals we die nu besproken hebben, geeft een recht evenredig verband aan tussen de spanning over de weerstand en de stroom door de weerstand. De weerstandswaarde is dus constant. Maar er zijn ook weerstanden waarbij de weerstand niet afhangt van de spanning of stroom. We laten een aantal van deze weerstanden de revue passeren.

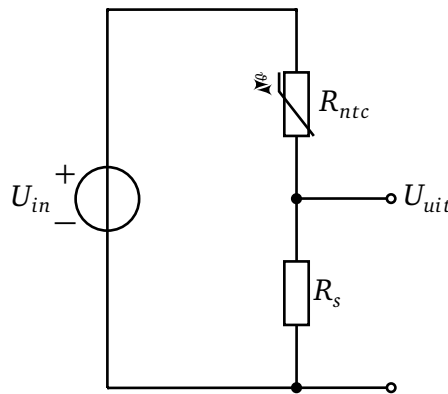
2.23.1 Negative Temperature Coefficient Resistor

Bij een *Negative Temperature Coefficient Resistor*, afgekort tot NTC, is de weerstandswaarde afhankelijk van de temperatuur van de NTC. De weerstandswaarde neemt af met toenemende temperatuur, vandaar de term “Negative”. De relatie tussen de weerstandswaarde werd voor het eerst beschreven door Steinhart en Hart in 1968:

$$\frac{1}{T} = a + b \ln R + c(\ln R)^3 \quad (2.180)$$

Hierin is T de temperatuur in kelvin en R de weerstandswaarde van de NTC. De coëfficiënten a , b en c worden de Steinhart-Hart coëfficiënten genoemd en moeten met behulp van nauwkeurige metingen bepaald worden. Merk op dat het verband tussen temperatuur en weerstand niet lineair is.

Over het algemeen wordt niet de weerstandswaarde maar een afgeleide spanning gebruikt. Dat kan met een eenvoudige spanningsdeling. In figuur 2.59 is een netwerk te zien.



Figuur 2.59: Spanningsdeling met een NTC.

Voor U_{uit} kunnen we opschrijven:

$$U_{uit} = \frac{R_s}{R_s + R_{ntc}} U_{in} \quad (2.181)$$

Dit kan worden omgewerkt tot:

$$R_{ntc} = \frac{U_{in} - U_{uit}}{U_{uit}} R_s \quad (2.182)$$

De NTC is een weerstand en een weerstand dissipeert vermogen. Hierdoor wordt de weerstand warm. Een NTC heeft dus last van zelfverwarming. Daardoor wijkt de gemeten temperatuur van de NTC af van de omgevingstemperatuur. De zelfverwarming betreft meestal enkele tienden van graden Celsius. Een beproefde methode om zelfverwarming te vermijden is door een schakelaar in het netwerk in figuur 2.59 op te nemen. Alleen als een meting moet worden uitgevoerd wordt de schakelaar even gesloten. Na de meting wordt de schakelaar geopend. Hierdoor wordt de zelfverwarming tot een minimum beperkt.

2.23.2 Positive Temperature Coefficient Resistor

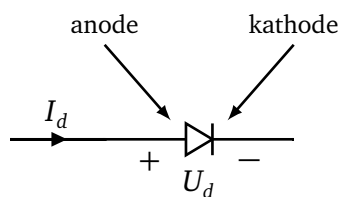
Bij een *Positive Temperature Coefficient Resistor*, afgekort tot PTC, is de weerstandswaarde afhankelijk van de temperatuur van de PTC. De weerstandswaarde neemt toe met toenemende temperatuur (vandaar de term “Positive”) maar alleen binnen een bepaald bereik van de weerstandswaarde. De relatie tussen weerstandswaarde en temperatuur is niet met een eenvoudige formule te beschrijven. Vandaar dat de PTC niet gebruikt wordt om de temperatuur nauwkeurig te meten.

2.23.3 Light Dependent Resistor

Bij een *Light Dependent Resistor*, afgekort tot LDR, is de weerstand afhankelijk van de hoeveelheid licht die op de LDR valt. Bij weinig licht is de weerstandswaarde zeer hoog, in de orde van $1 \times 10^8 \Omega$ tot $1 \times 10^{12} \Omega$. Bij voldoende licht is de weerstandswaarde zeer laag, in de orde $1 \text{ k}\Omega$. De relatie tussen lichtintensiteit en weerstandswaarde is niet-lineair. Daarbij is de spreiding van de weerstandswaarde tussen LDR's van hetzelfde type vrij groot en daardoor is de LDR niet te gebruiken als nauwkeurige lichtsensor.

2.23.4 Diode

Een *diode* kan gezien worden als een niet-lineaire weerstand, alhoewel hij daar meestal niet voor gebruikt wordt. Het netwerksymbool is te zien in figuur 2.60.



Figuur 2.60: Netwerksymbool van een diode.

De kant waar de stroom in gaat wordt de *anode* genoemd. De kant waar de stroom uit komt wordt *kathode* genoemd.

De relatie tussen de spanning over de diode en de stroom door de diode wordt gegeven voor de formule van Shockley:

$$I_d = I_s \left(e^{\frac{kT}{nq} U_d} - 1 \right) \quad (2.183)$$

In deze formule is I_s de *donkerstroom* (Engels: saturation current, een typische waarde is 1×10^{-12} A voor siliciumdiodes), k de constante van Boltzmann ($k = 1,38 \times 10^{-23}$ J K⁻¹), T de temperatuur in K, q de elementaire lading ($q = 1,602 \times 10^{-19}$ C) en n de emissiecoëfficiënt (n ligt tussen 1,0 en 2,0). De factor $\frac{kT}{q}$ wordt ook wel de *thermische spanning* genoemd en heeft bij kamertemperatuur de waarde van ongeveer 26 mV.

Bij een voldoende grote spanning U_d is de -1 te verwaarlozen en gaat de formule over in een exponentiële functie. Bij een stroom van enkele milliampere is de spanning over de diode tussen de 0,6 V en 0,7 V (bij een siliciumdiode). Dit wordt de *voorwaardse spanning* genoemd. Bij een negatieve spanning over de diode vloeit er nauwelijks stroom van de kathode naar de anode. De diode wordt daarom ook vaak ingezet als component om de stroom slechts één kant op te laten vloeien, bijvoorbeeld in gelijkrichtschakelingen.

2.23.5 Light Emitting Diode

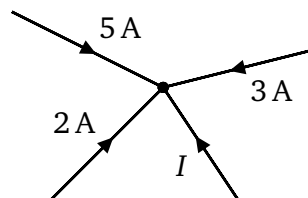
Een *Light Emitting Diode*, afgekort tot led is een diode die bij voorwaartse spanning licht afgeeft. De relatie tussen de spanning over de led en stroom door de led volgt (min of meer) de formule van Shockley. De werkspanning van een led is afhankelijk van de kleur. Typische waarden van voorwaardse spanning zijn te vinden in tabel 2.2.

Tabel 2.2: Typische voorwaartse spanning van led bij een stroom van 10 mA.

Kleur	Spanning (V)
Infrarood	1,25
Rood	1,35
Oranje	1,8
Groen	2,1
Geel	2,4
Wit	2,7
Blauw	3,4
Ultraviolet	3,6

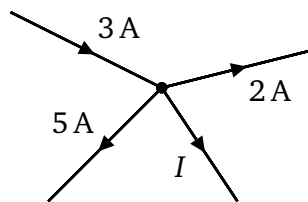
2.24 Opgaven

2.1. Gegeven is het netwerk in figuur P2.1 met stroomtakken. Bereken de stroom I .



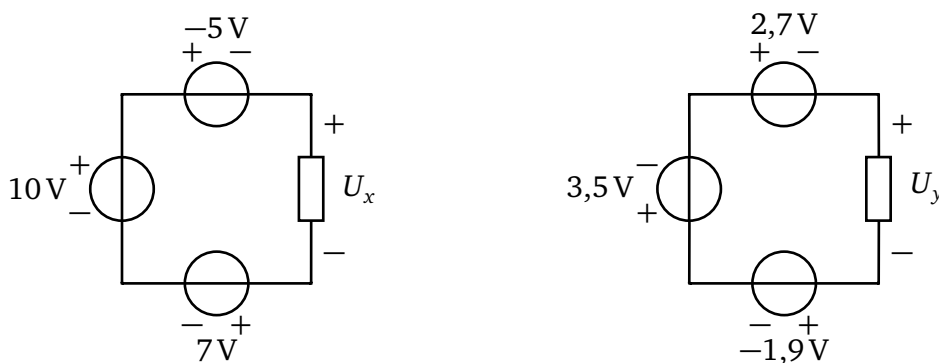
Figuur P2.1: Stroomvoerende verbindingen.

2.2. Gegeven is het netwerk in figuur P2.2 met stroomtakken. Bereken de stroom I .



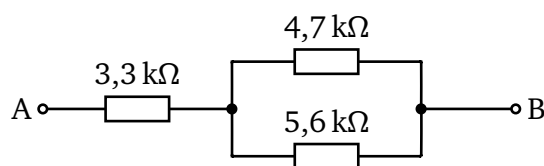
Figuur P2.2: Stroomvoerende verbindingen.

- 2.3. Gegeven is de netwerken in figuur P2.3 met spanningsbronnen. Bereken van beide netwerken de spanning U_x .



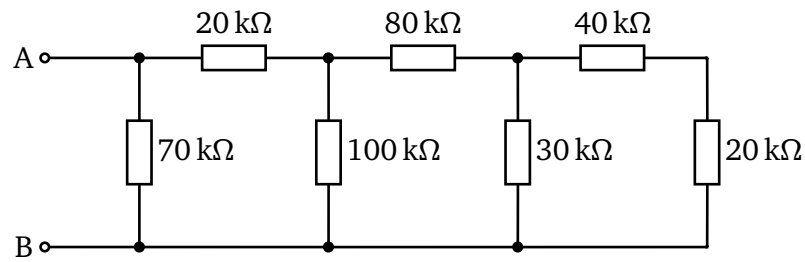
Figuur P2.3: Spanningsbronnen in een kring.

- 2.4. Drie weerstanden van $1,2 \text{ k}\Omega$, $2,7 \text{ k}\Omega$ en $3,9 \text{ k}\Omega$ zijn in serie geschakeld. Bepaal de totale weerstand.
- 2.5. Drie weerstanden van $2,7 \text{ k}\Omega$, $5,6 \text{ k}\Omega$ en $8,2 \text{ k}\Omega$ zijn parallel geschakeld. Bepaal de totale weerstand.
- 2.6. Gegeven is het netwerk in figuur P2.4. Bepaal de totale weerstand tussen de punten A en B.

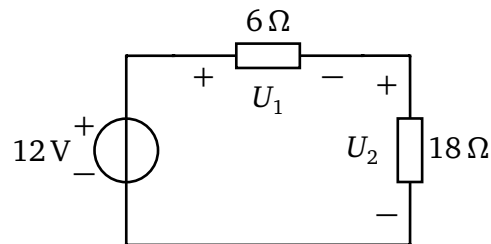


Figuur P2.4: Netwerk van weerstanden.

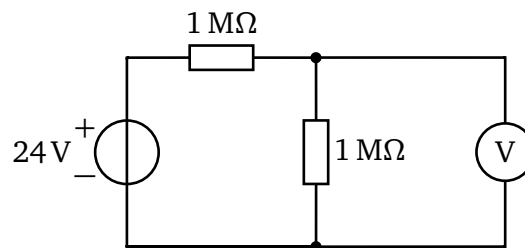
- 2.7. Gegeven is het weerstandsnetwerk in figuur P2.5. Bepaal de vervangingsweerstand tussen de punten A en B.
- 2.8. Gegeven is het netwerk in figuur P2.6. Bepaal de spanningen U_1 en U_2 .
- 2.9. Gegeven is het netwerk in figuur P2.7. De interne weerstand van de spanningsmeter is $10 \text{ M}\Omega$. Bereken spanning die de spanningsmeter meet.
- 2.10. Gegeven is het netwerk in figuur P2.8. Bereken de stromen I_1 en I_2 .
- 2.11. Gegeven is het netwerk in figuur P2.9. Bereken de stromen I_1 t/m I_4 .



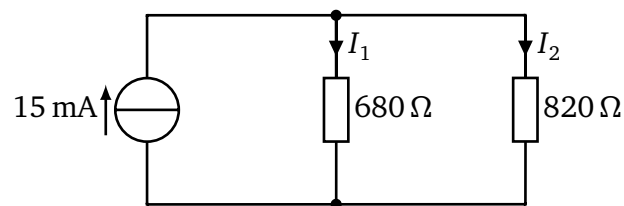
Figuur P2.5: Laddernetwerk van weerstanden.



Figuur P2.6: Network met spanningsbron en weerstanden.

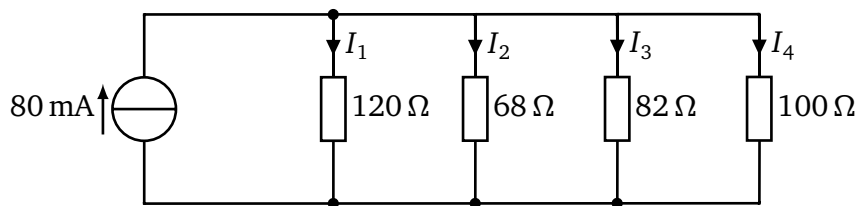


Figuur P2.7: Network van weerstanden en spanningsmeter.

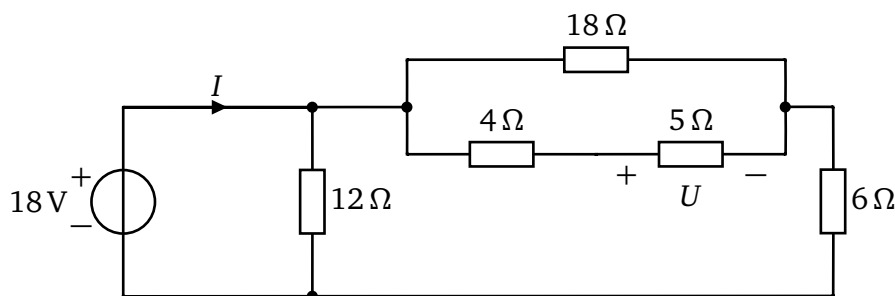


Figuur P2.8: Network met stroombron en weerstanden.

- 2.12.** Gegeven is het netwerk in figuur P2.10. Bereken de stroom I die de bron levert. Bereken de spanning U die over de weerstand van $5\ \Omega$ staat.
- 2.13.** Bereken de maximale spanning die over een weerstand van $1\ \text{k}\Omega/0,25\ \text{W}$ mag worden geplaatst.
- 2.14.** Drie weerstanden van $680\ \Omega$, $560\ \Omega$ en $820\ \Omega$, alledrie met een maximaal vermogen van $0,25\ \text{W}$, worden in serie geplaatst. Bereken de maximale spanning die over de drie weerstanden geplaatst mag worden.

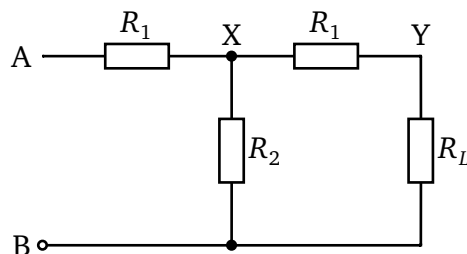


Figuur P2.9: Netwerk met stroombron en weerstanden.



Figuur P2.10: Netwerk met stroombron en weerstanden.

- 2.15. Een batterij heeft in onbelaste toestand een spanning van 9,5 V. Als de batterij belast wordt met een weerstand van $680\ \Omega$ zakt de spanning naar 7,3 V. Bereken de interne weerstand van de batterij.
- 2.16. Gegeven is het netwerk in figuur P2.11. De waarden voor de weerstanden is als volgt: $R_1 = 100\ \Omega$, $R_2 = 150\ \Omega$ en $R_L = 200\ \Omega$. Bepaal de vervangingsweerstand tussen de punten A en B.



Figuur P2.11: Netwerk van weerstanden.

- 2.17. Gegeven is het netwerk in figuur P2.11. De waarden voor de weerstanden is als volgt: $R_1 = 25\ \Omega$, $R_2 = 100\ \Omega$ en $R_L = 75\ \Omega$. Bepaal de vervangingsweerstand tussen de punten A en B.
- 2.18. Gegeven is het weerstandennetwerk in figuur P2.11. De waarden van de weerstanden zijn als in opgave 2.17. Tussen de punten A en B worden een ideale spanningsbron aangesloten met de waarde $U_{AB} = 1\text{ V}$. Bepaal de spanningen op punt X en Y (dus U_{XB} en U_{YB}).
- * 2.19. Gegeven is het weerstandennetwerk in figuur P2.11. We stellen nu dat R_{AB} gelijk is aan R_L , dus als we het netwerk inkijken vanuit de punten A en B dan meten we

dezelfde waarde als R_L (ja dat kan, zie de uitkomsten van opgave 2.16 en 2.17). Bewijs nu dat geldt:

$$R_L^2 = \sqrt{R_1^2 + 2R_1R_2} \quad (\text{P2.1})$$

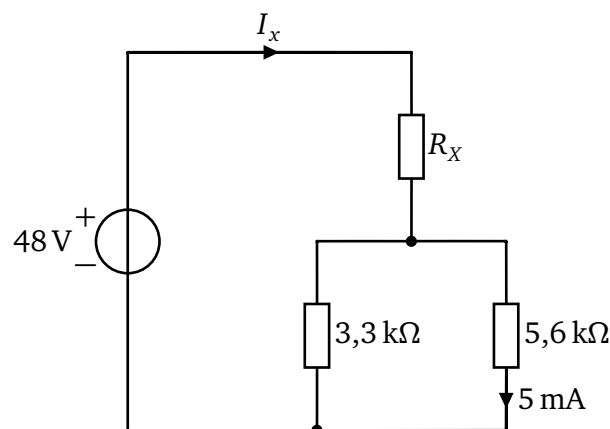
Hint: stel eerst de vergelijking op voor de vervangingsweerstand R_{AB} , dus zoiets als $R_{AB} = \dots$ (een functie van R_1 , R_2 en R_L). Vul daarna voor R_{AB} gewoon R_L in, dus dan krijgen we iets van $R_L = \dots$ (een functie van R_1 , R_2 en R_L). Daarna is het gewoon wat eenvoudige wiskunde. Stug doorrekenen en zorgen dat de basisregels van de rekenkunde netjes gehanteerd worden.

- * 2.20. Gegeven is het weerstandennetwerk in figuur P2.11. We stellen nu dat R_{AB} gelijk is aan R_L , dus als we het netwerk inkijken vanuit de punten A en B dan meten we dezelfde waarde als R_L (ja dat kan, zie de uitkomsten van opgave 2.16 en 2.17). Bewijs nu dat geldt:

$$\frac{U_{YB}}{U_{AB}} = \frac{R_L - R_1}{R_L + R_1} \quad (\text{P2.2})$$

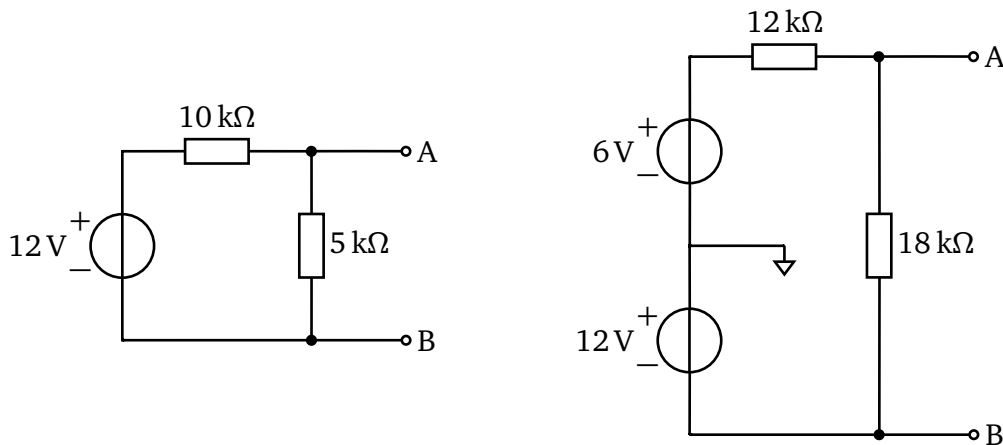
Hint: deze is ondoenlijk, maar wel leuk. Hierbij komt echt inzicht kijken.

- * 2.21. Een bekende kabelexploitant heeft onlangs de signaalsterkte van het tv-sigitaal verhoogd. Daardoor kan de tv het signaal niet meer goed verwerken. De oplossing ligt in het gebruik van het netwerk in figuur P2.11. Hierbij wordt de weerstand R_L vervangen door een coaxiale kabel. De weerstand van de coaxiale kabel is 75Ω . Verder verzwakken we het signaal 2 keer (de versterking is dus 0,5). We kunnen nu (P2.1) en (P2.2) gebruiken om de waarden van R_1 en R_2 uitrekenen. Bepaal deze waarden.
- 2.22. Gegeven is het netwerk in figuur P2.12. Het netwerk bestaat uit een parallelschakeling van een weerstand van $3,3 \text{ k}\Omega$ en een weerstand van $5,6 \text{ k}\Omega$. In serie met deze (deel-)schakeling staat een onbekende weerstand R_X . De bron levert een spanning van 48 V en een onbekende stroom I_X . De deelstroom door de weerstand van $5,6 \text{ k}\Omega$ is 5 mA . Bepaal de waarden voor R_X en I_X .



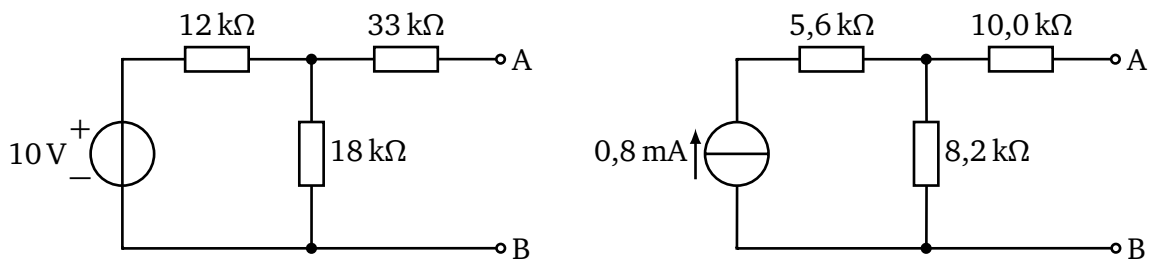
Figuur P2.12: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.

- 2.23. Gegeven zijn de netwerken in figuur P2.13. Bepaal voor elk netwerk het Thévenin-vervangingsnetwerk.



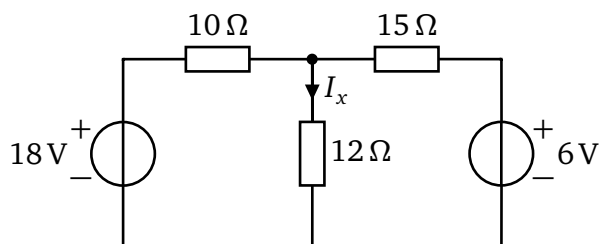
Figuur P2.13: Netwerken met spanningsbron en weerstanden.

- 2.24. Gegeven zijn de netwerken in figuur P2.14. Bepaal de kortsluitstroom I_k en de interne weerstand (thévenin- en norton-weerstand) gezien tussen de klemmen A en B.



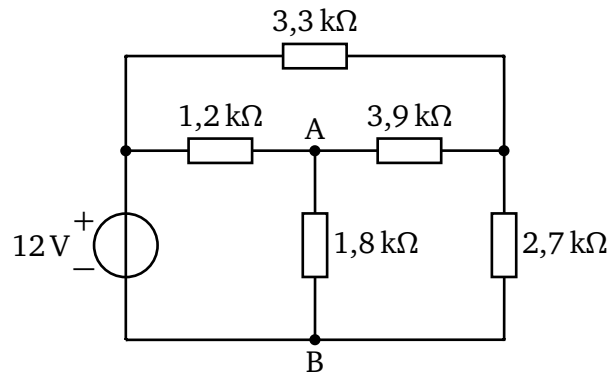
Figuur P2.14: Twee netwerken.

- 2.25. Gegeven is het netwerk in figuur P2.15. Bepaal de stroom I_x door de spanningsbronnen om te werken naar stroombronnen en dan stroomdeling toe te passen.



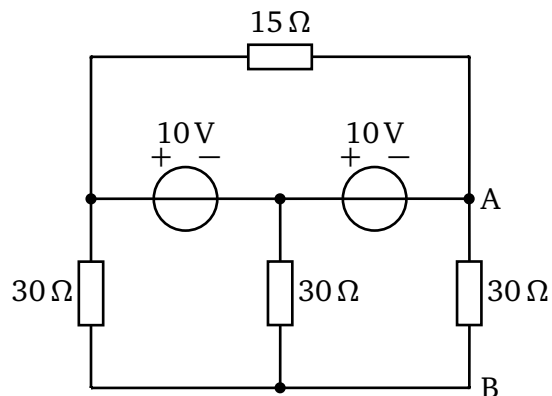
Figuur P2.15: Netwerk met spanningsbronnen en weerstanden.

- 2.26. Gegeven is het netwerk in figuur P2.16. Bepaal het Thévenin-vervangingsnetwerk tussen de punten A en B.



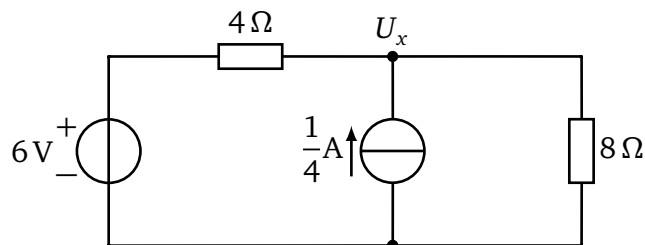
Figuur P2.16: *Netwerk met spanningsbron en weerstanden.*

- 2.27. Gegeven is het netwerk in figuur P2.16. De weerstand tussen A en B is nu $1,8\text{ k}\Omega$. Deze weerstand wordt vervangen door een andere weerstand zodanig dat maximale vermogensoverdracht plaatsvindt in deze weerstand. Bepaal de waarde van de vervangende weerstand.
- 2.28. Gegeven is het netwerk in figuur P2.17. Bepaal het thévenin-vervangingscircuit tussen de punten A en B.



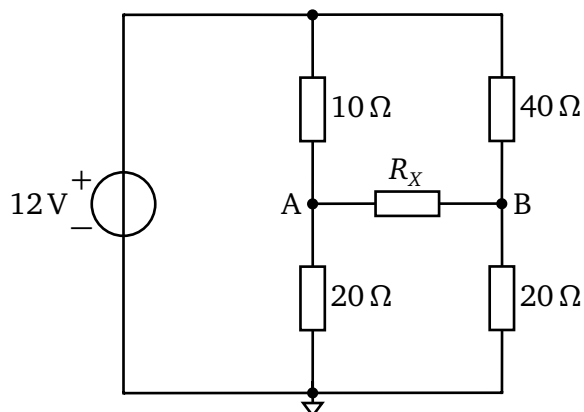
Figuur P2.17: *Netwerk met spanningsbronnen en weerstanden.*

- 2.29. Gegeven is het netwerk in figuur P2.18. Bepaal de spanning U_x door middel van superpositie.



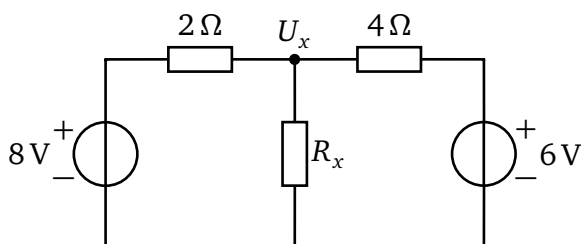
Figuur P2.18: *Netwerk met spanningsbron, stroombron en weerstanden.*

- 2.30. Gegeven is het netwerk in figuur P2.19. Bereken het maximale vermogen dat in R_X gedissipeerd kan worden.



Figuur P2.19: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.

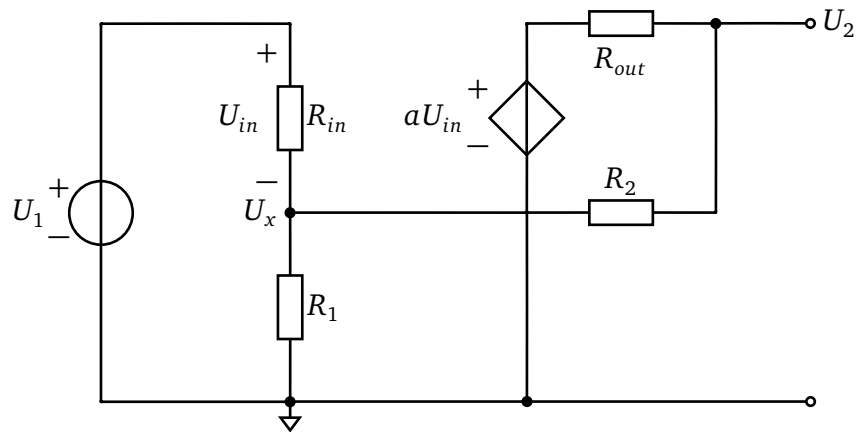
- 2.31. Gegeven is het netwerk in figuur P2.19. Neem $R_X = 30\Omega$. Bereken de spanningen op de punten A en B met behulp van de knooppuntspanningsmethode.
- 2.32. Gegeven is het netwerk in figuur P2.20. Een ontwerper wil de spanning U_x op 3 V hebben. Bepaal de waarde van R_X .



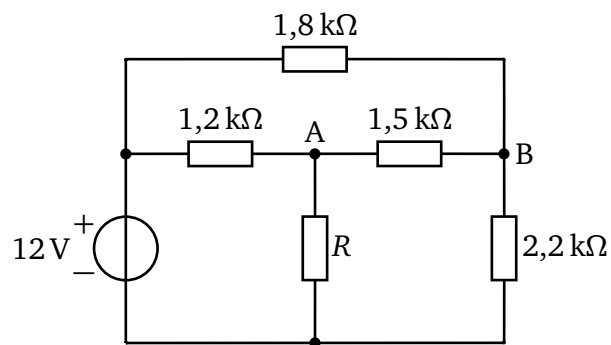
Figuur P2.20: Netwerk met spanningsbronnen en weerstanden.

- 2.33. Gegeven is het netwerk in figuur P2.21. Bepaal de spanning U_2 en U_x als functie van de overige parameters. Gebruik hiervoor de knooppuntspanningsmethode.
- 2.34. Gegeven is het netwerk in figuur P2.22. Bepaal de waarde van R als geldt dat de weerstand van $1,5\text{ k}\Omega$ stroomloos is.
- * 2.35. In figuur P2.23 is een kubus van weerstanden (niet getekend) te zien. De weerstand in iedere ribbe is R . De punten A en B zijn lichaamsdiagonaal tegenover elkaar geplaatst. Bepaal de weerstandswaarde tussen de punten A en B.

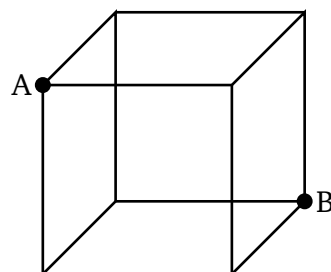
Hint: Plaats een denkbeeldige spanningsbron van 1 V tussen de punten A en B en stel de vergelijkingen op voor de onbekende spanningen in het netwerk. Op deze manier kan de stroom die de denkbeeldige bron levert worden berekend en dus ook de weerstand die de bron ondervindt.



Figuur P2.21: Opamp-netwerk.



Figuur P2.22: Netwerk met spanningsbron en weerstanden.



Figuur P2.23: Kubus met weerstanden.