

## Rafbók



# Rafmagnsfræði Kafli 20 Spennar



Þetta hefti er án endurgjalds á rafbókinni.

#### www.rafbok.is

Allir rafiðnaðarmenn og rafiðnaðarnemar geta fengið aðgang án endurgjalds að rafbókinni.

Höfundur er Eggert Gautur Gunnarsson og Einar H. Ágústsson. Umbrot: Ísleifur Árni Jakobsson.

Heimilt er að afrita textann til fræðslu í skólum sem reknir eru fyrir opinbert fé án leyfis höfundar eða RAFENNTAR fræðsluseturs rafiðnaðarins.

Hvers konar sala á textanum í heild eða að hluta til er óheimil nema að fengnu leyfi höfundar og RAFENNTAR fræðsluseturs rafiðnaðarins.

Vinsamlegast sendið leiðréttingar og athugasemdir til Báru Laxdal Halldórsdóttur á netfangið <u>bara@rafnennt.is</u>



## **Efnisyfirlit**

20. SPENNAR	3
Hlutverk	3
Bygging spenna	4
Vinnumáti spenna í tómgangi	6
Vinnumáti við álag	9
Afl, töp og nýtni	14
Tenging 3 fasa spenna	18
Hliðtenging spenna	22
Ræsing spenna	24
Prófanir á spennum	24
Skammhlaup í rekstri	27
Kæling spenna	29
Varnarbúnaður	31
Valrofi (spennusnari)	32
Einvefjuspennar (Autospennar)	33
Breytanlegir spennar	35
Mælaspennar	
Straumspennar	37
Spennumælaspennar	
Spurningar og æfingadæmi úr 20. kafla:	

# 20. SPENNAR

#### Hlutverk

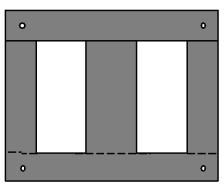
Spennir er tæki sem í stórum dráttum er samsett úr spólum og járnkjarna. Spólur sem tengjast spennugjafa eða veitu nefnast forvaf, en spólur sem tengjast neyslutækjum nefnast eftirvaf. Spennar eru mikið notaðir í riðstraumskerfum, bæði til hækkunar og lækkunar spennugildis. Spennar eru af ýmsum gerðum og fer bygging þeirra eftir því hvaða hlutverki þeir eiga að gegna. Þau geta verið:

- a) Að yfirfæra rafmagnsafl við ákveðið fast spennugildi yfir í afl við annað ákveðið spennugildi, með sem minnstum töpum.
- b) Að breyta ákveðnu föstu spennugildi yfir í breytilegt gildi þrepað eða þreplaust .
- c) Að mynda "leiðni" aðskilnað milli veitu og neyslutækis, með eða án spennubreytingar.
- d) Að breyta háu straum- eða spennugildi í hentugt mælanlegt gildi, með eins litlu fráviki og mögulegt er.

Í umfjöllun um vinnumáta spenna hér á eftir, er aðallega fjallað um spenna sem breyta kerfisspennu í fast gildi samanber lið a og eru með aðskildum vöfum. Um aðrar gerðir er fjallað sérstaklega síðar í kaflanum.

#### **Bygging spenna**

Járnkjarni spennis er samsettur úr ca. 0.25-0,35 mm þykkum, völsuðum þynnum úr kísilblönduðu járni. Kísillinn eykur segulleiðni efnisins og veldur því minni töpum vegna segultregðu og hækkar eðlisviðnám þeirra. Þær hafa því allhátt eðlisviðnám og kemur það að mestu leiti í veg fyrir myndun hvirfilstrauma, auk þess að þær eru einangraðar hver frá annarri með örþunnri lakkhúð.



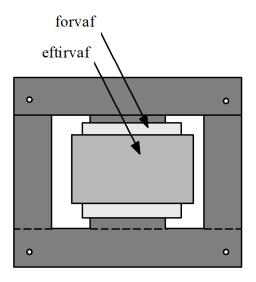
Mynd 20.1

Þær eru pressaðar saman með boltum sem eru teknir í gegnum stönsuð göt í þeim. Utan um boltana eru hafðir hólkar úr einangrunarefni til þess að útiloka að þeir verði leiðarar fyrir hvirfilstrauma. Á stórum spennum eru járnþynnurnar skornar í 45° á hornunum, því segulleiðni er betri langsum eftir efninu í völsunarátt járnsins.

Járnkjarni spenna myndar alltaf lokaða segulrás og eru tvær gerðir einfasa spenna algengastar þ.e. **bolspennar** og **leggjaspennar**. Mynd 20.1 sýnir járnkjarna bolspennis.

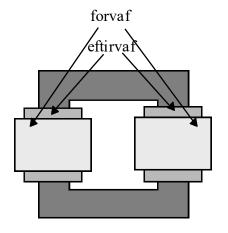
Járnkjarni bolspennis hefur þrjá leggi og hefur miðleggurinn tvöfalt þverflatarmál þeirra ytri. Leggirnir lokast síðan með þverstykki sem kallast **ok**. Spólur eftirvafs og forvafs umlykja miðlegginn eins og sjá má

á mynd 20.2. Þær eru undnar úr lakkeinangruðum eirvír og síðan undnar með bendli og lakkaðar. Milli for- og eftirvafs er sérstök einangrun. Bolspennar eru aðeins framleiddir í litlum stærðum.



Mynd 20.2

Leggjaspennir hefur tvo eða þrjá jafn svera leggi, eftir því hvort hann er eins eða þriggja fasa. Á mynd 20.3 er sýndur einfasa leggjaspennir.



Mynd 20.3

Spólunum er komið fyrir umhverfis leggina og oftast er forvafsspólum komið fyrir utanum eftirvafsspólurnar eða öfugt. Spólum for- og eftirvafs er alltaf komið fyrir á sama legg nema í sérhæfðum spennum, þegar mikið spennufall vegna spanáhrifa er talið æskilegt, eins og t.d. í rafsuðuspennum.

Háspennuvöf eru ýmist undin úr eir- eða álvír með lakk, glertrefja eða pappírseinangrun. Í stórum spennum þarf að skorða spólurnar vel af, vegna þeirra miklu hreyfikrafta sem geta myndast við t.d. skammhlaup.

Leggjaspennar eru framleiddir allt frá mjög litlum upp í stærstu gerðir.

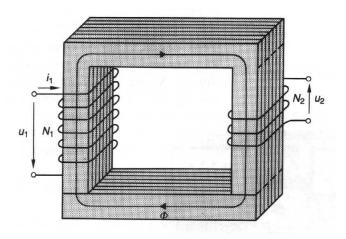
## Vinnumáti spenna í tómgangi

Í umfjöllun um vinnumáta spenna er hér til einföldunar talað um einfasa spenni.

Ef ólestaður spennir er tengdur netspennu  $U_1$  fer um forvafið svo kallaður tómgangsstraumur  $I_{10}$ . Hann myndar segulsvið  $\Phi$  í járnkjarnann sem sveiflast í styrkleika og pólun með riðstraumnum. Segulsviðið er 90 rafmagnsgráðum á eftir netspennunni og næstum, en ekki alveg í fasa með tómgangsstrauminum  $I_{10}$ . Hér á talan 1 við forvaf og 0 við tómgang.

Tómgangsstrauminum má skipta annarsvegar í  $I_x$  (launstraum) sem er  $90^\circ$  á eftir netspennunni  $U_1$  og myndar segulsviðið og hinsvegar  $I_R$  sem er í fasa með netspennunni og veldur raunafli  $P_{10}$  sem kallast tómgangstap.

Segulkraftlínur streyma í gegnum allan járnkjarnann og spanar því spennur bæði í for- og eftirvaf. Báðar þessar spennur eru 90° á eftir segulsviðinu. Í forvafið spanast spennan  $E_1$ , sem kalla má mótspennu því hún er í 180° tímahorni á eftir netspennunni  $U_1$  og í eftirvafið spanast spennan  $E_2$ . Þar sem þessar spennur eru spanaðar af sama segulsviði fá þær sama spennugildi á hvert vaf.

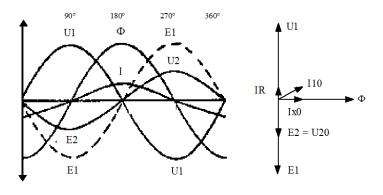


Mynd 20.4

Ath. að  $N_1$  merkir vindingafjölda í forvafi og  $N_2$  vindinga í eftirvafi.

Það sem ræður heildar spennustærð í vöfunum er vindingafjöldi þeirra spóla sem mynda þau, þ.e. spennan er í réttu hlutfalli við vindingafjöldann. Tómgangsstraumurinn I<sub>10</sub> er mjög lítill í samanburði við málstraum I<sub>1</sub>. Það verða því mjög lítil straumvarmatöp og spennufall í forvafi ólestaðs spennis. Ef horft er framhjá þessu litla spennufalli yfir raunviðnám forvafsins, má segja að tómgangstöpin séu járntöp, þ.e. segultregðu- og hvirfilstraumatöp.

Mótspennan  $E_1$  í forvafinu verður svo til sú sama og skautspennan  $U_1$ , en með gagnstæða pólun. Það er því af völdum þessarar mótspennu sem segulsviðið spanar í forvafið, sem tómgangsstraumurinn verður svona lítill.



Mynd 20.5

MYND 20.5 sýnir sínuskúrfur skautspennu  $U_1$ , kraftlínustraums Φ, tómgangsstraums  $I_{10}$  og spönuðu spennanna  $E_1$  og  $E_2$  og vektormynd við tómgang.

Fasvikið milli verður mjög stórt við tómgang u.þ.b.  $80^{\circ}$  og þar af leiðandi lágur aflstuðull ( $\cos \varphi$ ) eða ca. 0.05 - 0.2.

Par sem enginn straumur er í eftirvafinu verður skautspenna þess  $U_{20}$  jöfn spönuðu spennunni  $E_2$  og þar sem spönuð spenna forvafsins  $E_1$  er svo til jöfn skautspennu þess  $U_1$ , verður breytihlutfall spennisins:

$$u = \frac{E_1}{E_2} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{U_1}{U_2}$$

Sýnidæmi 20.1

a) Hvert er breytihlutfall einfasa spennis sem breytir 400 V í 230 V?

Lausn:

$$u = \frac{U_1}{U_2} = \frac{400}{230} = 1,74$$

b) Spennirinn hefur 1000 vafninga í forvafi. Hve margir vafningar eru í eftirvafi?

Lausn:

$$u = \frac{N_1}{N_2} \qquad N_2 = \frac{N_1}{u}$$

$$N_2 = \frac{1000}{1,74} = 574 \ vafningar$$

## Vinnumáti við álag

Ef eftirvaf spennis er tengt neyslutæki, myndast lokuð straumrás um vafið og eftirvafsstraumur  $I_2$ , sem er drifinn af spanspennunni  $E_2$ . Straumur eftirvafsins  $I_2$  myndar segulsvið sem hefur gagnstæða pólun við segulsviðið, sem er myndað af forvafsstraumnum  $I_1$ . Af þessu leiðir að eftirvafsstraumurinn veikir í raun segulkraftlínustrauminn  $\Phi$  og þá einnig spönuðu spennuna í forvafinu  $E_1$ . Ef þessi mótspenna í forvafinu lækkar, eykst straumurinn  $I_1$ , sem aftur leiðir af sér sterkara segulsvið.

það má því segja að segulsviðið haldist í jafnvægi en afleiðing lestunarinnar sé aukinn straumur í forvafi  $I_1$ . Segulsviðsstyrkur forvafsins  $I_1 \cdot N_1$ verður að aukast sem nemur sviðsstyrk eftirvafsins  $I_2 \cdot N_2$ , eða:

$$I_1 \cdot N_1 = I_{10} \cdot N_1 + I_2 \cdot N_2$$



Sviðsstyrkurinn við 0-álag er yfirleitt það lítill í hlutfalli við sviðsstyrk eftirvafsins, að honum er sleppt í útreikningi, eða:

$$I_1 \cdot N_1 = I_2 \cdot N_2$$
 eða  $\frac{I_2}{I_1} = \frac{N_1}{N_2}$ 

Af formúlunni má sjá að í lestuðum spenni eru straumarnir í vöfunum í öfugu hlutfalli við vafningafjöldann.

Ef horft er framhjá hinum hlutfallslega litlu járn- og straumvarmatöpum og því launafli sem þarf til segulmögnunar, verður tilfært afl  $P_1$  jafnt og afgefið afl  $P_2$ . Fyrir einfasa spenni má þá setja fram:

$$U_1 \cdot I_1 = U_2 \cdot I_2$$

og út frá þessari líking:

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{I_2}{I_1}$$

Sýnidæmi 20.2

Einfasa spennir hefur 230 V spennu á forvafi og gefur 24 V spennu á eftirvaf. Við fulla áraun fer 0,5 A um forvaf.

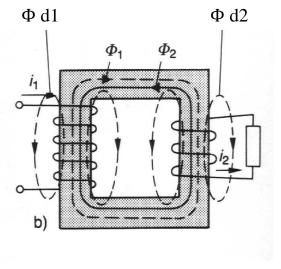
Hver verður þá straumur í Eftirvafi?

Lausn:

$$I_2 = U_1 \cdot \frac{I_1}{U_2} = 230 \cdot \frac{0.5}{24} = 4.79 A$$

Í spenni má yfirfæra afl með ákveðnu spennugildi yfir í afl við annað spennugildi án leiðnisambands, aðeins með segulsviðsyfirfærslu í járnkjarna spennisins.

Við lestun eru straumar í for- og eftirvafi hlutfallslega jafn stórir miðað við spennur. Fyrir utan spennufall vegna raunviðnáms vafanna  $I \cdot R$ , er einnig spennufall vegna launviðnáms  $I \cdot X$  í báðum vöfum.



Mynd 20.6

Heildar segulkraftlínusviðið  $\Phi$  sem myndast umhverfis for- og eftirvafsspólurnar fer ekki allt eftir járnkjarnanum. Hluti segulkraftlínanna fer eftir loftrými umhverfis spólurnar og mynda svokölluð "dreifisegulsvið"  $\Phi$  d1 og  $\Phi$  d2, sem eru í fasa með straumunum  $I_1$  og  $I_2$ . Stærð þessara dreifisviða ráðast af straumstyrk, vafningafjölda spólanna, mettunarstigs járnkjarnans hverju sinni og afstöðu milli járnkjarnans og spólanna.

Segulkraftlínur sem forvafið myndar fara eftir járninu  $\Phi_1$  og spanar spennu í eftirvafið, en  $\Phi_2$  eru segulkraftlínur sem eftirvafið myndar og vinnur gegn  $\Phi_1$ . Mynd 20.6 sýnir segulkraftlínur í einfasa leggjaspenni við álag.

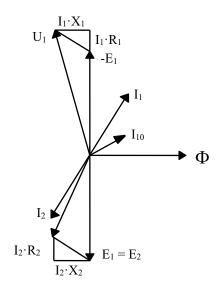


Dreifisegulsviðin spana spennu í bæði vöfin, sem er í réttu hlutfalli við straumanna og 90° á eftir þeim í fasa. Sjálfsspansspennurnar valda straumtregðu sem við köllum launviðnám (X) í báðum vöfum.

Mynd 20.7 er vektoramynd spennis sem er lestaður blönduðu álagi þ.e. bæði raun- og launálagi. Þar sem oft er mikill munur á spennugildi for- og eftirvafs er ekki hentugt að teikna þær í sama mælikvarða. Því er miðað við að umsetningshlutfallið sé 1 á myndinni  $(E_1 = E_2)$ .

Fyrst eru spönuðu spennurnar  $E_1$  og  $E_2$  teiknaðar með lóðrétta vísun niður og síðan vektor fyrir - $E_1$  lóðrétt upp. Vektor fyrir segulsviðið  $\Phi$  er teiknaður lárétt eða 90 rafmagnsgráður á spönuðu spennurnar. Þar næst er settur vektor fyrir skautspennu eftirvafs  $U_2$  með fjarlægðinni  $I_2 \cdot Z_2$ frá  $E_2$  og síðan straumvektorinn  $I_2$  sem er horninu  $\Phi_2$  á eftir spennunni. Spennufallið yfir raunviðnám eftirvafsins  $I_2 \cdot R_2$  teiknast við enda  $U_2$  en með sömu stefnu og straumurinn  $I_2$ , þar sem það er í fasa með honum. Spennufallið yfir launviðnám eftirvafsins  $I_2 \cdot X_2$  teiknast sem hornréttur vektor á strauminn  $I_2$  og lokar þannig hornréttum þríhyrningi spennufallanna í eftirvafinu.

Af þessu má sjá að skautspenna eftirvafsins  $U_2$  er lægri spanspennunni  $E_2$ , sem nemur spennuföllum eftirvafsins samanlögðum sem vektorum með  $90^{\circ}$  horni og með tilliti til hornsins milli spennanna.



Mynd 20.7

Tómgangsstraumurinn  $I_{10}$  er teiknaður eins og á mynd 20.7 og segulsviðið sem hann myndar spanar spennurnar  $E_1$  og  $E_2$  og er því í raun áfram til staðar í forvafinu þegar álag er sett á spenninn. Vektorinn  $I_{10}$  leggst þess vegna við álagsstraumsvektor forvafsins sem hefur stefnuna  $180^{\circ}$  á vektorinn  $I_2$  og veldur þannig stærra fasviki  $\varphi_1$  í forvafinu  $\varphi_1$  verður því nokkru stærra en  $\varphi_2$ , en þetta er að vísu talsvert ýkt á myndinni.

Ef spennutöp forvafsins eru þekkt, leggjast þau við neikvætt gildi spanspennunnar - $E_1$ , þar sem vektor fyrir spennufallið  $I_2 \cdot R_2$  hefur sömu stefnu og  $I_1$ . Að lokum má teikna vektor fyrir spennuna  $U_1$  sem verður hærri en mótspennan (- $E_1$ ) sem nemur spennutöpum forvafsins.



## Afl, töp og nýtni

Afl spenna er alltaf gefið upp sem "sýndarafl" eftirvafsins S2, mælt í VA, kVA eða MVA. Formúla fyrir sýndarafl einfasa spennis verður:

$$S_2 = U_2 \cdot I_2 \quad [VA]$$
  
eða  
 $S_2 = U_2 \cdot I_2 \cdot \sqrt{3}$ 

fyrir þriggja fasa spenni.

Á sama hátt má reikna sýndarafl í forvafi  $S_1$  út frá skautspennu  $U_1$  og forvafsstraum  $I_1$ . Ef spenna, straumur og aflstuðull er þekkt verður raunafl í forvafi einfasa spenni:

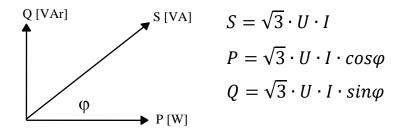
$$P_1 = U_1 \cdot I_1 \cdot cos\phi_1 \quad [W]$$
og
$$P_1 = U_1 \cdot I_1 \cdot cos\phi_1 \cdot \sqrt{3}$$

fyrir þriggja fasa.

Við fulla lestun verður afgefið raunafl háð aflstuðli álagsins.

$$P_2 = S_2 \cdot cos\phi_2$$

Setja má upp aflvektoramynd fyrir aflið í for- og eftirvafi:



Formúlurnar eru miðaðar við þriggja fasa spenna.



Töpum í spenni má skipta annarsvegar í járntöp  $\Delta P_0$  og hinsvegar í straumvarmatöp eða öðru nafni eirtöp  $\Delta P_k$ . Járntöpum má svo skipta í segultregðutöp og hvirfilstraumatöp. Járntöpin koma strax fram við 0-lestun og breytast ekkert sem nemur við aukið álag. Eirtöpin vaxa hinsvegar með straumnum í öðru veldi:

$$\Delta P_k = I_1^2 \cdot R_1 + I_2^2 \cdot R_2$$

Ef hlutfallið milli mállestunar og lestunar hverju sinni er táknað með m verður:

$$m = \frac{P_2}{P_{2m\acute{a}l}}$$

þar sem eirtöpin vaxa með straumnum í öðru veldi má segja að eirtöpin séu hverju sinni:

$$\Delta P_k = \Delta P_{km\'al} \cdot m_2$$

Nýtni fulllestaðs spennis er hlutfallið milli afgefins og tilfærðs raunafls og þar sem tilfært afl er jafnt og afgefið plús töpin má setja fram líkinguna:

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = \frac{P_2}{P_2 + \Delta P_0 + \Delta P_k}$$

Nýtni við mismunandi (m) lestun má nú reikna:

$$\eta_m = \frac{P_2 \cdot m}{P_1 \cdot m} = \frac{P_2 \cdot m}{P_2 \cdot m + \Delta P_0 + \Delta P_k \cdot m^2}$$

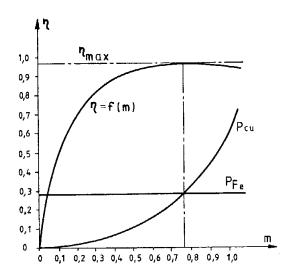
þar sem afl spenna er gefið upp sem sýndarafl á eftirvafi  $(S_2)$  er algengara að líkingin sé sett upp á eftir farandi hátt:



$$\eta_m = \frac{S_2 \cdot cos\phi_2 \cdot m}{S_2 \cdot cos\phi_2 \cdot m + \Delta P_0 + \Delta P_k \cdot m^2}$$

Spennar hafa mjög háa nýtni miðað við rafmótora t.d. vegna þess að í spenni eru engir hreyfanlegir hlutir. Þar sem járntöpin breytast ekkert með lestun, en eirtöpin hinsvegar með straumnum í öðru veldi verður hæsta nýtni spenna við tiltölulega litla lestun. Hámarksnýtni spenna verður þegar járntöp og eirtöp hafa sama gildi og það er misjafnt eftir byggingu og stærð spenna við hvaða lestun það er.

Á mynd 20.8 er nýtnikúrfa spennis og þar er hámarksnýtni við 0,77 lestun, sem er tiltölulega hátt. Kúrfa fyrir járntöp (P<sub>fe</sub>) er alveg lárétt og eru komin fram við 0-lestun. Kúrfa fyrir eirtöp (P<sub>cu</sub>) vex með lestun í öðru veldi og veldur því að nýtnikúrfan lækkar frá 0,77 lestun til fullrar lestunar.



Mynd 20.8



Sýnidæmi 20.3

Spennir er merktur 1 kVA, eirtöp við fullt álag er 80 W og járntöp 20 W.

 a) Hver er nýtni spennisins við fulla lestun með hreinu raunálagi, þ.e. cosφ 2 er 1.

Lausn:

$$\eta = \frac{S_2 \cdot cos\phi_2}{S_2 \cdot cos\phi_2 + \Delta P_0 + \Delta P_k}$$

$$\eta = \frac{1000 \cdot 1}{1000 \cdot 1 + 20 + 80} = 0,909 \cdot 100 = 90,9\%$$

b) Sami spennir hefur hálfa straumlestun við aflstuðulinn 0,7. Hver er nýtni hans þá?

Lausn:

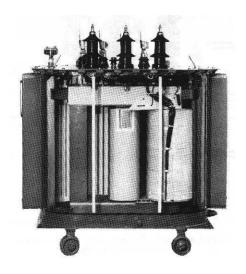
$$\eta_m = \frac{S_2 \cdot cos\phi_2 \cdot m}{S_2 \cdot cos\phi_2 \cdot m + \Delta P_0 + \Delta P_k \cdot m^2}$$

$$\eta_m = \frac{1000 \cdot 0.7 \cdot 0.5}{1000 \cdot 0.7 \cdot 0.5 + 20 + 80 \cdot 0.5^2}$$
$$= 0.897 \cdot 100 = 89.7\%$$

Litlir spennar hafa nýtni nálægt 90% en þeir stærstu allt að 98% nýtni. Þetta er t.d. mjög mikilvægt í veitukerfum í landi, þar sem raforkan fer í gegnum marga spenna á leið sinni frá rafala í virkjun, til notanda.

## Tenging 3 fasa spenna

Á mynd 20.9 er þriggja fasa spennir af svipaðri stærð og eru í dreifistöðvum rafveitna.



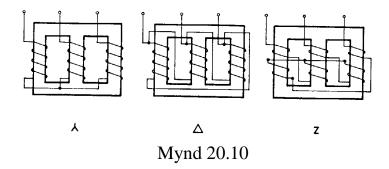
Mynd 20.9

Á þriggja fasa spennum eru möguleikar á að tengja for- og eftirvaf á mismunandi vegu. Þetta gefur möguleika á að tengja forvaf við mismunandi spennur og fá fleiri en eitt spennugildi á eftirvaf. Aðallega eru notaðar þrjár eftirtaldar tengingar:

- -Stjörnutenging táknuð með Y eða
- -þríhyrningstenging táknuð með D eða Δ
- -krókatenging táknuð með Z.

Þessar tengingar eru notaðar á ýmsa vegu og spennir sem hefur Y-tengt forvaf getur t.d. haft D-tengt eftirvaf og öfugt. Spennar í dreifistöðvum sem lækka háspennu í notendaspennu 400/230 V eru gjarnan með D-tengt forvaf, en Y-tengt eftirvaf. Ef álag er misjafnt á fasa eftirvafsins, yfirfærist það ekki beint á hvern fasa í forvafinu, heldur jafnast að mestu út á fasana við þennan tengimáta.





Ennþá virkara að þessu leyti er Z-tenging eftirvafs, vegna þess að hverju fasavafi er þá skipt til helminga á tvo leggi járnkjarnans, sjá mynd 20.10. Þessi tenging er því notuð þar sem búast má við mjög ójöfnu álagi á fasa, en er lítið notuð hérlendis.

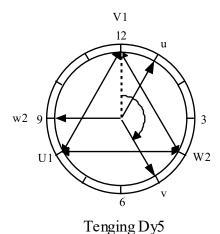
Spennar sem hafa háspennu bæði á for- og eftirvafi eru oft Y-tengdir á báðum vöfum, sem þýðir lægri fasaspennu og því lægri kröfur um einangrun.

Upplýsingar um tengimáta spenna eru gefnar upp með stórum bókstaf fyrir forvaf og litlum bókstaf fyrir eftirvaf. Einnig þarf að geta um fasasnúning spennunnar í eftirvafinu miðað við forvafsspennuna. Þetta horn á milli spennana er gefið upp með tölustöfum og skal það skýrt nánar.

Að lokum ef stjörnupunktur er tengdur til jarðar í forvafi er það táknað með N og með n í eftirvafi. Tökum dæmi um spenni sem er merktur Dyn5. Hann hefur þríhyrningstengt forvaf, stjörnutengt eftirvaf og jarðbundinn stjörnupunkt. Fasaspenna eftirvafsins er  $5 \cdot 30$  rafmagnsgráðum á eftir fasaspennu forvafsins.

Merkingin YNyn0 táknar að bæði vöf eru stjörnutengd, stjörnupunktur jarðbundinn og fasasnúningur er enginn, eða 360°. Talan fyrir fasasnúning er hugsuð út frá því að teikna spennuvektora for- og eftirvafs inn á klukku.

Á mynd 20.11 er tekin fyrir tengingin  $D_{y5}$  og vektorinn fyrir V-fasa hafður kl. 12. V-fasi eftirvafsins verður þá kl.5, sem er 150 rafm.gr. á eftir, eða  $5 \cdot 30^{\circ}$ .



Mynd 20.11

Taflan á næstu síðu sýnir hina ýmsu valmöguleika á tengingum þriggja fasa spenna. Af henni má sjá hver fasasnúningur og breytihlutfall verður við mismunandi tengingar.



Fasasnún.		Spennuvektorar		Tengingar vafa		Breytihl.f.
Horn	Merking	Forvaf	Eftirvaf	Forvaf	Eftirvaf	U1/U2
0°	D d 0	$\bigcup_{U}^{V}$	$u \stackrel{v}{ }_{w}$	V W	u v	N <sub>1</sub> N <sub>2</sub>
	Y y 0	V U W	v u w	U V W	u v	N <sub>1</sub> N <sub>2</sub>
	D z 0	$\bigcup_{U}^{V}$	$\bigvee_{u}^{v}_{w}$	U V W	u — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	$\frac{2}{3} \frac{N_1}{N_2}$
150°	D y 5	$\bigcup_{U} \bigvee_{W}$	$z \longrightarrow \begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix}$	V W	x y z	$\frac{N_1}{\sqrt{3} N_2}$
	Y d 5	UW	$z < \int_{y}^{x}$	U V W	x y z	$\frac{\sqrt{3} N_1}{N_2}$
	Y z 5	U W	$z \stackrel{x}{\searrow} y$	- U - V - W	y z	$\frac{2  N_1}{\sqrt{3}  N_2}$
180°	D d 6	$\bigcup_{U}^{V}$	$z \bigvee_{y}^{x}$	U V W	x y z	N <sub>1</sub> N <sub>2</sub>
	Y y 6	U W	$z \xrightarrow{x} x$	— U — V — W	x y z	N <sub>1</sub> N <sub>2</sub>
	D z 6	$\bigcup_{U}^{V} W$	$z \rightarrow \int_{y}^{x}$	U V W	x y z	$\begin{array}{c c} 2 & N_1 \\ \hline 3 & N_2 \end{array}$
330°	D y 11	$\bigcup_{U}^{V}$	$\bigcup_{u}^{v} \bigvee_{w} w$	U V W	u — v — w — w — w — w — w — w — w — w — w	$\frac{N_1}{\sqrt{3} N_2}$
	Y d 11	V U W	v $u$ $w$	U V W	u v w	$\frac{\sqrt{3} N_1}{N_2}$
	Y z 11	U $W$	v u w	— U — V — W	u — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	$\frac{2}{\sqrt{3}} \frac{N_1}{N_2}$

Merkingar sem notaðar eru í töflunni UVW,XYZ fyrir forvaf og uvw,xyz fyrir eftirvaf eru af eldri gerð, en þess ber að gæta að mikið af spennum eru í notkun með þessari gerð merkinga.

Nýrri gerðir merkinga eru 1U,1V,1W fyrir forvaf og 2U,2V,2W fyrir eftirvaf.

Einnig er notað ABC fyrir forvaf og abc fyrir eftirvaf.

## Hliðtenging spenna

þegar tveir eða fleiri spennar eru hliðtengdir þýðir það að bæði for- og eftirvöf þeirra eru samtengd, t.d. inn á safnteina. Til þess að spennar geti unnið saman hliðtengdir verður að uppfylla eftirfarandi skilyrði:

- a) Spennarnir verða að hafa sama breytihlutfall.
- b) Hlutfallsleg skammhlaupsspenna þeirra verður að vera næstum sú sama.
- c) Fasasnúningur eftirvafsspennu þeirra miðað við forvafsspennu sé sá sami.

Þessi atriði þarfnast nánari skýringar:

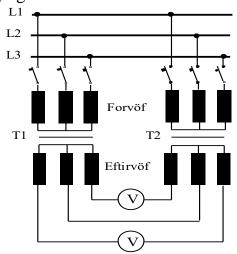
- a) Þar sem hliðtengdir spennar hafa sömu forvafsspennu mundi mismunur í breytihlutfalli valda mismun á eftirvafsspennum.
   Þessi spennumunur orsakar straum sem rásar í
  - eftirvöfunum. Af þessu leiðir að mismunur á breytihlutfalli má
- ekki vera meiri en 0,4%. b) Ef tveir hliðtengdir spennar hafa sömu hlutfallslegu skammhlaupsspennu U<sub>sk</sub>, mun álag deilast
  - Það má líka orða þetta þannig að ef heildarspennuföll tveggja hliðtengdra spenna eru jöfn, munu þeir lestast jafnt.

jafnt á þá.

c) Ef bæði fyrri atriðin eru uppfyllt er möguleiki á að fasa snúningur sé ekki sá sami. Til þess að ganga úr skugga um þetta atriði má nota þá aðferð við þriggja fasa spenna, að tengja spennu inn á forvöf þeirra. Samtengja einn fasa í eftirvafi þeirra og mæla síðan hvort spenna er milli ótengdu skautanna.

Sjá mynd 20.12.

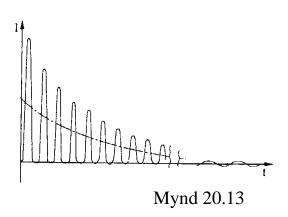
Ef mælarnir á myndinni sýna enga spennu er fasasnúningur eins og óhætt að tengja vöfin saman. Annars verður að gera frekari athuganir og umtengingar á for- eða eftirvafi.



Mynd 20.12

#### Ræsing spenna

Spennir með opið eftirvaf, þ.e. ekkert álag tengt við það, er nánast spóla með járnkjarna. Hugsum okkur að augnabliksgildi spennunnar U<sub>1</sub> sé 0V við tengingu. Segulsviðið sem myndast er um 90° horni á eftir forvafsspennunni og mótspennan E<sub>1</sub> sem er afleiðing segulsviðsbreytinga í járnkjarnanum er 180° á eftir U<sub>1</sub>. Þar sem segulsviðið er ekki óendanlega fljótt að ná upp fullum styrk, geta nokkur rið farið í gegn áður en mótspennan E<sub>1</sub> nær að takmarka strauminn í eðlilegan tómgangsstraum I<sub>10</sub>. Þetta ástand er skýrt með línuriti á mynd 20.13.

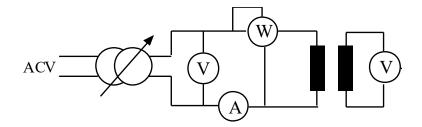


Fyrsta straumhöggið getur orðið allt að 100 faldur tómgangsstraumur. Ef tenging gerist á því augnabliki þegar spennan  $U_1$  hefur hámarksgildi, getur segulsviðið og þar með mótspennan stigið eðlilega.

## Prófanir á spennum Tómgangstilraun

Áður hefur verið talað um að við tómgang sé fyrst og fremst um járntöp að ræða í spenni. Það þýðir að þegar horft er framhjá hlutfallslega mjög litlum eirtöpum í forvafi, er hægt að mæla járntöp spennisins í tómgangi. Tengimynd sem sýnir uppstillingu fyrir tómgangstilraun er á mynd 20.14.





Mynd 20.14

Spennirinn er tengdur málspennu  $U_1$  inn á forvaf, með spennu-mæli, straummæli ( $I_{10}$ ) og aflmæli ( $P_{10}$ ) í rásinni. Við eftirvafið er einungis tengdur spennumælir með stóru innra viðnámi ( $U_{20}$ ).

Tómgangstöp má lesa beint af aflmælinum  $\Delta P_0$  og út frá þessum upplýsingum má reikna eftirfarandi:

-Umsetningshlutfall

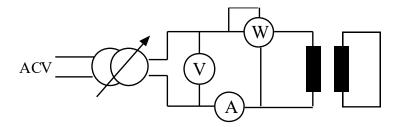
$$u = \frac{U_1}{U_{20}}$$

-fasvikið 
$$\phi 0$$
 af  $\cos \phi 0 = \frac{P_0}{U_1} \cdot I_{10}$ 

## Skammhlaupstilraun

Með skammhlaupstilraun má hinsvegar á sama hátt finna eirtöp spennis. Sjá mynd 20.15. Eftirvafi spennisins er skammhleypt með eirleiðara og aflmæli komið fyrir í forvafsrásinni, sem fær skammtaða spennu frá breyti. Ef full spenna væri sett á forvafið, kæmi upp margfaldur málstraumur á bæði vöf spennisins, með alvarlegum afleiðingum. Með eftirvafið skammhleypt verður skautspenna þess 0 volt og spenna forvafsins jöfn spennuföllum í vöfunum. Stilla skal spennu forvafsins með því að setja ampertöng á skammhlaupsslaufuna og hækka síðan forvafsspennuna þar til málstraums-gildi er náð í

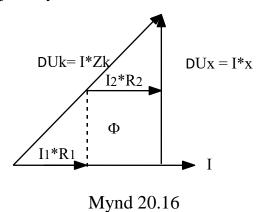
eftirvafinu. Sú spenna sem veldur málstraum í eftirvafinu er yfirleitt frá 3-10% af málspennu forvafs og nefnist skammhlaupsspenna  $\Delta U_{Sk}$ .



Mynd 20.15

Nú má lesa eirtöp  $\Delta P_k$  spennisins af aflmælinum.

Spennuvektormynd sem er miðuð við skammhlaupstilraun má sjá á mynd 20.16.



Skautspenna eftirvafsins er 0 volt og samanlögð (með vektorum) spennuföll vafanna verða jöfn skautspennu forvafs  $U_1$  sem er skammhlaupsspennan  $\Delta U_{sk}$ .

$$\Delta U_{sk} = \mathbf{I} \cdot Z_{sk}$$

Skammhlaupsspenna er eins og fyrr getur oft gefin upp sem hundraðshluti af málspennu forvafs og hér er það táknað með usk:

$$usk = \frac{\Delta U_{sk} \cdot 100}{U_1} [\% \ af \ U_1]$$

Stærðin  $Z_{sk}$  nefnist skammhlaupsviðnám spennis. Sá hluti spennuþríhyrningsins á mynd 20.16 sem er í fasa með straumnum mætti nefna "ohmska spennufall" spennisins:

$$I_1 \cdot R_1 + I_2 \cdot R_2$$

Á stórum spennum fyrir riðstraumskerfi er þetta spennufall gefið upp á merkiskilti sem hundraðshluti af málspennu forvafs. Auk þess er skammhlaupsspennan gefin upp. Þessar upplýsingar er nauðsynlegt að hafa ef t.d.tveir eða fleiri spennar eiga að hliðtengjast í kerfi.

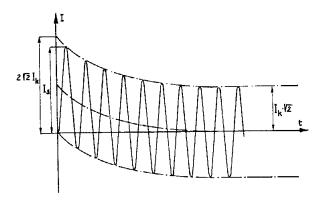
## Skammhlaup í rekstri

Við skammhlaupstilraun er forvafsspennan lækkuð í gildið usk % af málspennu. Ef skammhlaup verður á tengingum eftirvafs á spenni í rekstri með fulla málspennu á forvafi, verður skammhlaupsstraumur  $I_{sk}$  tilsvarandi stór:

$$Isk_1 = \frac{I_1 \cdot 100}{usk} \quad [A] \ fyrir \ forvaf$$

$$Isk_2 = \frac{I_2 \cdot 100}{usk} \ [A] \ fyrir \ eftirvaf$$

Skammhlaupsstraumurinn (I<sub>sk</sub>) er miðaður við virkt gildi, en augnabliksgildi forvafsspennunnar við skammhlaup, ef það verður á fyrri hluta hálfriðs, getur valdið hlutfallslega hærra straumhöggi.



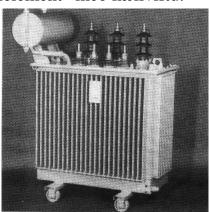
Mynd 20.17

Skammhlaupsstraumurinn verður um 90° á undan forvafs-spennunni  $U_1$  þannig að straumurinn hefur 0-gildi þegar spennan  $U_1$  er í hámarksgildi. Ef skammhlaup gerist við hámarksgildi  $U_1$  fer straumgildið upp í  $I_{sk}$ -gildi. Ef skammhlaupið skeður hinsvegar á því augnabliki þegar spennan  $U_1$  er 0 V verður skammhlaupsstraumurinn samkvæmt kúrfunni á mynd 20.17. Straumurinn hugsast samsettur úr sínuslaga straum með virkt gildi jafnt og  $I_{sk}$  að viðbættu jafnstraumsgildi sem fjarar út.

#### Kæling spenna

Litlir spennar sem eru staðsettir í þurru rými eru kældir með umhverfislofti. Oftast eru spólur þeirra einungis lakkaðar, en stundum steyptar í raflakk (epoxy), t.d. í mælaspennum. Stórum spennum í rafveitum er sökkt í spennaolíu, sem er sérstaklega hreinsuð olía og vinnur bæði sem einangrari og kælimiðill. Olían flytur varma frá vöfunum til ytrabyrðis spennisins, sem gjarnan hefur "kælirillur" og kælist af umhverfislofti.

Á mjög stórum spennum er olíunni dælt í hringrás gegnum "kælielement" með kæliviftu.



Mynd 20.18

Þar sem olían eykur rúmmál sitt við hitastigsaukningu, t.d. vegna rafmagnslegrar lestunar eða og hærra umhverfishitastigs, er sýnt að hleypa þarf þrýstingi af spennistanknum. Einfalt væri að hafa op út í andrúmsloftið efst á tankinum, en við það mundi olían ildast og raki og óhreinindi geta komist í hana. Ekkert af þessu þolir olían ef hún á að halda einangrunarhæfileikum sínum. Þetta er leyst með því að koma fyrir þrýstitanki ofan á spenninum, sem er tengdur spennistankinum með röri og er hálffylltur af olíu.

Yfir olíufletinum er þurrt loft sem pressast saman við þensluaukningu olíunnar. Í sumum tönkum er membra sem skilur að olíu og loftpúða.

Það eru líka framleiddir spennar í loftþéttum tönkum sem eru án þrýstitanks. Í þeim tilfellum er stundum notað köfnunarefni sem þenslupúði. Einnig má byggja tank spennis þannig að hann þoli ákveðna áætlaða þensluaukningu olíunnar og fylla hann af olíu og koma þannig alveg í veg fyrir snertingu olíu og lofts.

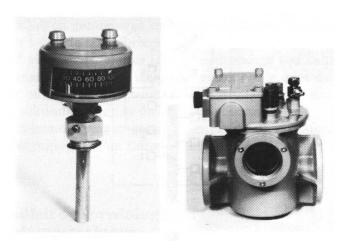
Utan á þrýstitankinum er staðsett glas með kísilkristöllum, (mynd 20.19) sem dregur í sig raka úr loftinu og auk þess olíuhæðarglas, sem sýnir olíuhæð hverju sinni. Ildun er haldið í lágmarki vegna þess hve snertiflötur olíu og lofts í þrýstitankinum er lítill að flatarmáli. Neðst á tanki spennisins er aftöppunarkrani, þar sem einnig má taka sýni af olíunni.



Mynd 20.19

#### Varnarbúnaður

Þeir stóru spennar sem helst er að finna hérlendis við virkjanir og í aðveituvirkjum, hafa sérstakan varnarbúnað auk venjulegra yfirstraums- og skammhlaupsvarna. Þetta eru hitaliði sem er staðsettur í ofarlega á spennistanknum og þreifar á olíuhitanum þar. Hitaliðinn ræsir kæliviftur þegar þörf er á einnig getur hann rofið aflrofa spennisins við hærra hitastigsgildi. Á sumum stórum spennum er komið fyrir þrýstiliða sem þreifar eftir þrýsting í spennistankinum.



Mynd 20.20

Á rörinu milli þrýstitanks og spennistanks er komið fyrir gasliða (Bucholsliða). Hann skynjar ef gasmyndun verður í spennistankinum og snerta í honum tengir aðvörunargaum.

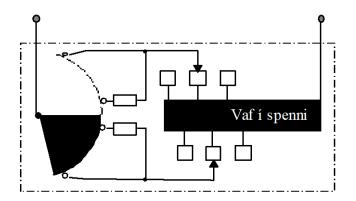
Ef mikið olíustreymi fer um liðann vegna snöggrar hitaaukningar í spennistanki, vinnur önnur snerta í liðanum sem slær út aflrofum spennisins. Til vinstri á mynd 20.20 er hitaliði en t.h. gasliði.

#### Valrofi (spennusnari)

Með "spennusnara" (skiptirofa) er hægt að fjölga eða fækka vindingum í for- eða eftirvafi spenna og breyta þannig vindingahlutfalli þeirra að einhverju marki. Þeir eru alltaf tengdir því vafi í spenni sem hefur hærra spennugildi og þar af leiðandi lægri straum.

Í spennum dreifistöðva er snarinn tengdur við forvaf og möguleikar á tveimur stillingum, sem breyta vindingahlutfalli um + / - 2,5% eða + / - 5%. Snarinn er handvirkur og er ekki hreyfður nema við spennulaust ástand. Tilgangurinn með breytingu á vafningafjölda er sá að fá fram heppilegt meðalgildi á eftirvafsspennu, miðað við málgildi.

Snarar eru yfirleitt ekki hreyfðir nema t.d. einhverjar viðvarandi breytingar verði í álagskerfinu.

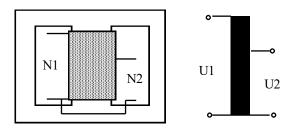


Mynd 20.21

Snarar við aðalspenna í háspennukerfinu geta haft allt að 20 þrep og verið sjálfvirkir og fjarstýrðir. Þannig breytist breytihlutfall þeirra eftir þörfum í gegnum álagssveiflur dagsins. Snarinn er mótordrifinn og stýrt af spennuvirkum liðum eða samkvæmt fyrirfram gerðri áætlun, með tilliti til álagssveiflna. Snarinn getur unnið þótt spennirinn sé undir álagi, en er þannig útbúinn að ekki verður spennurof, né skammhlaup milli tveggja úttaka frá vafningum spennisins.

# Einvefjuspennar (Autospennar)

Einvefjuspennar, oft nefndir "Autospennar", hafa eins og nafnið bendir til aðeins eitt vaf á fasa. Það segir að úttök fyrir for- og eftirvaf eru í raun á sama vafinu og því eru þau ekki leiðnilega aðskilin. Á mynd 20.22 er einfasa einvefjuspennir (bolspennir) t.v og táknmynd af sama t.h.



Mynd 20.22

Hægt er að nota einvefjuspenna bæði til lækkunar og hækkunar spennugildis alveg eins og spenna með aðskilin vöf sem áður lýst. Vindingafjöldi forvafs N<sub>1</sub> á spenninum á myndinni er heildar vindingafjöldi spólunnar, en vindingafjöldi eftirvafsins N<sub>2</sub> er sá fjöldi vafninga sem er á milli sameiginlega úttaksins og úttaks eftirvafsrásar. Eins og á einangrunarspennum er vindingahlutfallið (breytihlutfallið u) milli vafninga í for- og eftirvafi:

$$u = \frac{N_1}{N_2}$$

og spenna í eftirvafinu ólestuðu verður því:

$$U_{20} = \frac{U_1}{u} \ [volt]$$



Ef horft er framhjá tómgangsstraum  $I_{10}$  er  $(I_2 = I_1 \cdot u)$ , sem þýðir að ef breytishlutfallið væri 1, myndu straumar í for- og eftirvafi vera jafn stórir. Straumarnir  $I_1$  og  $I_2$  eru í mótfasa, þ.e.  $180^\circ$  horn á milli þeirra. Í þeim hluta spólunnar sem er sameiginlegur fyrir for- og eftirvaf fer því aðeins straumur sem svarar til mismunarins á þessum tveimur straumgildum eða:

$$I = I_1 - I_2 [A]$$

Af þessu leiðir að þessi sameiginlegi hluti spólunnar má vera vafin úr mun grennri vír en sá hluti sem þjónar aðeins öðru vafinu. Því minni fyrirferð á spólu, því minni járnkjarna er hægt að komast af með og einvafsspennar eru þess vegna minni og ódýrari en tilsvarandi einangrunarspennar. Þessi munur er mestur ef breytihlutfallið (u) er nálægt 1, en er hverfandi ef það er mjög stórt eða mjög lítið.

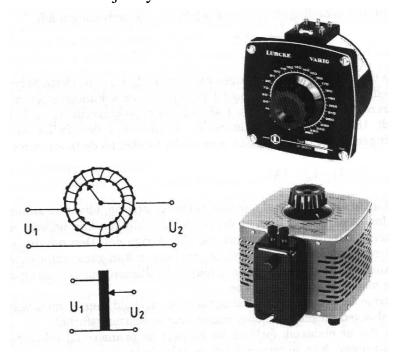
Þar sem leiðið samband er á milli for- og eftirvafs í einvefju-spennum er ekki hægt að nota þá milli háspennu- og lágspennunets. Af sömu ástæðu eru þeir ekki nothæfir sem öryggisspennar, þ.e. til þess t.d. að breyta kerfisspennu í lágspennu til útilokunar snertihættu.

Einvafsspennar eru ekki einir og sér samþykktir til notkunar í skipum, samkvæmt ísl. reglugerð. Þeir eru mikið framleiddir í litlum stærðum til þess að þjóna einhverju ákveðnu tæki, en einnig finnast þeir meðal stærstu spenna í háspennukerfi landsins.

Allir eiga þeir það sameiginlegt, að hafa breytihlutfall ekki alltof langt frá 1, t.d. í lágspennukerfum til þess að breyta 400 V í 230 V (u = 1,73), eða 230 V í 115 V (u = 2) og í háspennukerfinu til þess að breyta 220 k V í 132 kV (u = 1,67).

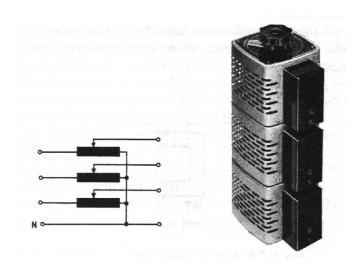
## Breytanlegir spennar

Breytanlegir spennar eru einvafsspennar þar sem annað skaut eftivafsrásar tengist inn á kolbursta, sem er á snúanlegum öxli og í leiðnisambandi við vöf spólunnar, sem oftast er á hringlöguðum járnkjarna. Algengt er að þeir séu gerðir fyrir að tengjast 230 V netspennu og breytimöguleikar á eftirvafsspennu séu frá 0 – 250 V. Sjá mynd 20.23.



Mynd 20.23

Þriggja fasa spennar eru einfaldlega búnir til þannig að þremur einfasa spennum er staflað saman á sameiginlegan öxul og vöfin stjörnubundin. Sjá mynd 20.24.



Mynd 20.24

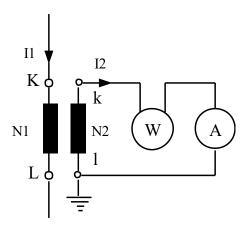
þessir spennar eru m.a. notaðir á tilraunastofum, rafmagnsverkstæðum og sem hraðastýring fyrir litla viftumótora, svo einhver dæmi séu nefnd. Breytanlegir spennar eru einnig framleiddir sem einangrunarspennar, til notkunar þar sem af öryggisástæðum er talið nauðsynlegt að hafa aðskilin vöf.

# **Mælaspennar**

Við mælingar á rafmagnsstærðum eins og straum, spennu og afli eru oft notaðir spennar fyrir framan mælana. Í háspennukerfum eru þeir nauðsynlegir til þess að fá ekki háspennu inn á mælatöflu. Mælar eru gerðir í mörgum tilfellum fyrir stöðluð straum- og spennugildi, 1 eða 5 A straum og 100 eða 115 V spennu. Mælaspennar eru því gerðir fyrir þessar stöðluðu stærðir í eftirvafi. Með réttu vali á mælaspennum er hægt að mæla öll stærðargildi sem koma fyrir í rafkerfum.

# Straumspennar

Í kafla 16 er fjallað um straumspenna og er því látið nægja að skýra frá nokkrum atriðum til viðbótar. Þar sem viðnám straumspennis og ampermælis er mjög lítið, er gert ráð fyrir að eftirvafsrásin sé skammhleypt og segulsviðið sem myndast í járnkjarnanum veikt. Straumurinn í eftirvafinu hefur alltaf hlutfallslegt gildi miðað við strauminn í forvafinu og verður innan markanna 1 eða 5 amper eins og fyrr segir.



Mynd 20.25

Í háspennukerfum er nauðsynlegt að jarðbinda eftirvafið af öryggisástæðum, en það er einnig oft gert í lágspennukerfum þegar t.d. straumspóla í aflmæli er tengd straumspenni, sjá mynd 20.25. Þá er nauðsynlegt að jarðbinda eftirvafið til þess að fá fastan viðmiðunarpunkt gagnvart spennumælingunni. Annars yrði straumurinn "fljótandi" miðað við spennu, þ.e. hornið milli straums og spennu í mælinum ekki í samræmi við hornið φ í rásinni, sem verið er að mæla.





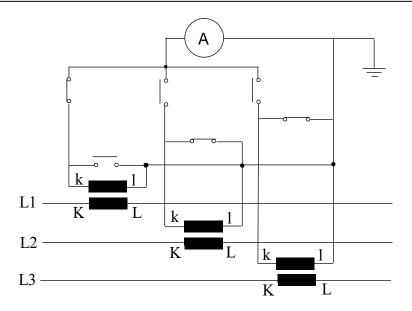
Mynd 20.26

Langalgengasta útfærsla á straumspennum er hringlaga járnkjarni með gegnumtak í miðju fyrir einn leiðara sem forvaf, en einnig eru þeir framleiddir með undnu forvafi.

Slíkir straumspennar eru t.d. gerðir til notkunar í tilraunastofum og þá er gjarnan möguleiki á að tengja inn á mismunandi vindingafjölda sem forvaf. Straumspennar eru oft steyptir í "epoxy", sjá mynd 20.26.

Á þriggja fasa rafalastofnum eru hafðir þrír straumspennar, einn á hverjum fasa. Þeir eru Y-tengdir og stjörnupunkturinn jarðtengdur, sjá mynd 20.27. Ráðlegt er að nota ekki til tengingar við eftirvaf grennri leiðara en 2,5 mm².





Mynd 20.27

Við val á straumspennum þarf m.a.að hafa í huga vinnustraum mælis, þ.e. málstraum eftirvafs, málstraum í forvafi, afkastagetu í VA, nákvæmi sem gefið er upp í % af málgildi og fyrirkomulag (festing). Dæmi um merkingar á straumspenni getur verið: 800 / 5A, cl. 0,5, 10 VA

Afkastageta er frá 5 til 15VA og valið fer m.a. eftir því hve miklu álagi er gert ráð fyrir á straumspenninn. Inn á sama straumspenni má t.d. raðtengja ampermæli, straumspólu í aflmæli eða einhverjum varnarbúnaði o.fl.



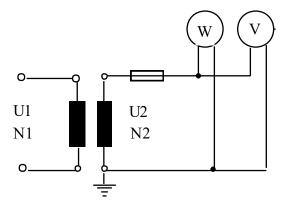
# Spennumælaspennar

Forvaf spennisins tengist þeirri spennu sem á að mæla og spennumælirinn tengist eftirvafinu. Spennumælar hafa mjög mikið viðnám og því má segja að spennumælaspennar vinni svo til álagslausir. Vöf þeirra eru úr mjög grönnum þræði og geta ekki flutt mikinn straum. Til þess að verja þá er haft bræðivar í eftirvafsrásinni. Sjá mynd 20.28.

Við tómgang eða mjög litla lestun má segja að:

$$U_2 = \frac{U_1}{u}$$

Spennumælaspennar eru tiltölulega sjaldan notaðir nema við háspennumælingar. Þó eru þeir notaðir til þess að lækka kerfis-spennu í lágspennuvirkjum, niður í spennugildi sem ekki stafar snertihætta af. Þeir eru framleiddir tveggja póla upp að 12 kV og tengjast þá inn á fasaleiðara. Fyrir hærri spennu eru þeir framleiddir einpóla, þ.e. forvafið tengist þá einum fasaleiðara og jarðskauti. Þar með minnkar forvafs-spennan úr netspennu í fasaspennu, eða um  $\sqrt{3}$  og því hægt að minnka kröfur um einangrun sem því nemur.



Mynd 20.28



Sem fyrr getur er staðlað spennugildi eftirvafs við háspennu-mælingar 100 eða 115 V. Nauðsynlegt er að jarðbinda annað eftirvafsskautið til þess að tryggja spennurof ef háspennupóll nær af einhverjum orsökum að slá yfir í eftirvafið. Hliðtengja má tvo eða fleiri spennumæla, spennuspólu aflmælis, tíðnimæli eða spennuvarnir við eftirvaf. Mælinákvæmni er merkt á spenninn eins og getið var um í sambandi við straumspenna.



## Spurningar og æfingadæmi úr 20. kafla:

### 20.01

Tvær helstu gerðir spenna nefnast?

### 20.02

Hvað nefnist sá hluti járnkjarnans sem bindur leggi hans saman?

### 20.03

Einfasa spennir breytir 230 V spennu í 24 V. Hvert er breytihlutfall hans?

### 20.04

Spennirinn í dæmi 20.03 hefur 1000 vafninga í forvafi.

Hve margir vafningar eru í eftirvafi (N2)?

#### 20.05

Málstraumur í forvafi spennisins í dæmi 20.03 er 1 A.

Hver er málstraumur í eftirvafi? Ath.horfa skal framhjá töpum.

#### 20.06

Spennir breytir háspennu í 400 V (U<sub>2</sub>). Breytihlutfall hans er 27,5.

Hve há er forvafsspennan  $(U_1)$ ?

#### 20.07

Einfasa spennir er m.a. merktur 230/115 V, 200 VA.

Reiknaðu eftirfarandi:

- a) Breytihlutfallið (u).
- b) Málstraum í eftirvafi (I<sub>2</sub>).
- c) Málstraum í forvafi (I<sub>1</sub>) miðað við 85% nýtni.
- d) Raunafl í eftirvafi (P<sub>2</sub>) miðað við málstraum og cosφ 0,8.
- e) Raunafl í forvafi (P<sub>1</sub>) miðað við sama aflstuðul og í lið d.

#### 20.08

Priggja fasa spennir er merktur 3 kVA 400/24 V. Reiknaðu eftirfarandi:

- a) Breytihlutfall.
- b) Málstraum í eftirvafi.
- c) Málstraum í forvafi miðað við 90% nýtni.

#### 20.09

Priggja fasa spennir tekur 15,2 A. frá 400 V neti við fulla lestun. Nýtni hans er 90% og afl-stuðullinn er 0,76.

#### Reiknaðu:

- a) Sýndarafl forvafs (S<sub>1</sub>).
- b) Raunafl í forvafi (P<sub>1</sub>).
- c) Raunafl í eftirvafi (P<sub>2</sub>).
- d) Sýndarafl í eftirvafi (S<sub>2</sub>).
- e) Straum í eftirvafi (I<sub>2</sub>) miðað við 230 V spennu.

#### 20.10

Uppgefið sýndarafl þriggja fasa spennis er 30 kVA. Tómgangstöp hans eru 300W (ΔP0) og eirtöp við fulla lestun eru 2,6 kW (ΔPk). Reiknaðu nýtni spennisins við fulla lestun ef miðað er við aflstuðulinn 1.

### 20.11

- a) Reiknaðu nýtni spennisins í dæmi 20.10 miðað við 50% lestun og aflstuðulinn 0,7.
- b) Aflið inn (P<sub>1</sub>).
- c) Aflið út (P2).
- d) Heildar afltapið ( $\Delta P$ ).

### 20.12

- a) Reiknaðu nýtni spennisins í dæmi 20.10 miðað við 20% lestun og aflstuðulinn 0,6.
- b) Aflið inn (P<sub>1</sub>).
- c) Aflið út (P<sub>2</sub>).
- d) Heildar afltapið ( $\Delta P$ ).

### 20.13

Þriggja fasa spennir 440/115 V tekur 24 A straum á forvaf viðfulla lestun. Tómgangstöp eru 0,26 kW og eirtöp 1,5 kW við fulla lestun.

- a) Finn nýtni spennisins við fulla lestun við aflstuðulinn 0,8.
- b) Finn nýtni spennisins við hálfa lestun og aflstuðulinn 0,7.
- c) Reiknaðu aflið út af spenninum samkvæmt liðum a og b.
- d) Reiknaðu strauminn í eftirvafi spennisins samkvæmt liðum a og b.

#### 20.14

Þriggja fasa spennir er tengdur 400 V spennu á forvaf. Við Yy0-tengingu er spenna eftirvafsins 230 V.

- a) Hvert er breytihlutfall spennisins við Yy0tenginguna.
- b) Tengingu spennisins er breytt í Yd5.
   Reiknaðu nýtt breytihlutfall og spennu eftirvafs.
   Hvert er fasvikið milli spennanna í for- og eftirvafi?
- Tengingu spennisins er nú breytt í Yz11.
   Reiknaðu sama og í b) lið.

#### 20.15

Þriggja fasa spennir í háspennuvirki er tengdur Dyn5 og hefur 230 kV spennu á forvafi og gefur þá út 133 kV spennu á eftirvaf.

- a) Reiknaðu breytihlutfallið.
- Reiknaðu breytihlutfallið og spennu eftirvafsins
   (U<sub>2</sub>) við Dzn6- tengingu.
- c) Reiknaðu breytihlutfall og spennu eftirvafs við YNyn6-tengingu.
- d) Reiknaðu fasaspennur for- og eftirvafs  $(U_{f1} \ og \ U_{f2}).$ 
  - e) Útskýrðu tengingartáknin í lið c.

#### 20.16

Þriggja fasa spennir hefur 11 kV spennu á forvafi og 400 V á eftirvafi og er YNy6-tengdur.

- a) Reiknaðu breytihlutfall hans.
- b) Tengingunni er breytt í YNd5. Reiknaðu U<sub>2</sub>.
- c) Reiknaðu eftirvafsspennu við YNz5-tengingu.
- d) Hvert er hornið milli for- og eftirvafsspennu í öllum tilfellum.

### 20.17

Þriggja fasa spennir hefur 6 kV spennu á forvafi og 0,4 kV á eftirvafi við Yz-tengingu.

- a) Reiknaðu eftirvafsspennu við Yy-tengingu.
- b) Reiknaðu eftirvafsspennu við Yd-tengingu.
- c) Gerðu ráð fyrir að spenninum hafi verið breytt þannig að hann þoli að D-tengjast við 6 kV á forvafi.

Hver verður eftirvafsspennan við Dz-tengingu.

### 20.18

Spennir hefur breytihlutfallið 1,73 við D<sub>d</sub>-tengingu.

Hvaða spennu gefur hann á eftirvafið við eftirfarandi tengingar ef gert er ráð fyrir 400 V spennu á forvafi?

a)	Yy,	b)	Dz,	c)	Dy,



### Svör við dæmum í 20. kafla:

20.3 9,58

20.4 105 vindingar

20.5 9,58 A

20.6 11 kV

20.7 a) 2 b) 1,74 A c) 1,02 A d) 160W

e) 188 W

20.8 a) 15,8

b) 72,17 A

c) 5,06 A.

20.9 a) 10.531 VA

b) 8003 W e) 23,79 A

c) 7203 W

d) 9478 VA 20.10 0,91 (91%)

20.11 a) 0,917

b) 11.450W

c) 10.500W

d) 950W

36,19 A

20.12 a) 89,91%

b) 4004W c) 3600W

d) 404W

20.13 a) 0,8797

b) 0,9008

c) 80,78 A

20.14 a) 1,74

b) 3,02

132,8 V

d) 12.872,4 W, 5766,7 W

150°

c) 2,0

199,2 V 330°

20.15 a) 1,73

b) 2,0

115,2 kV

c) 76,8 kV

d) 230 / 76,8 kV miðað við lið a) D<sub>v</sub>- tengingu,

230 / 66,5 kV miðað við lið b) D<sub>z</sub>-tengingu,

132,8 / 44,3 kV miðað við lið c) Y<sub>v</sub>-tengingu.

e) N = N-tengt forvaf

n = N-tengt eftirvaf.

20.16 a) 27,5

b) 231V

c) 346,4V

d)  $180^{\circ}$ ,

150°, 150°.

20.17 a) 462V

b) 267V

c) 692V

20.18 a) 230V

b) 346,8V

c) 400V