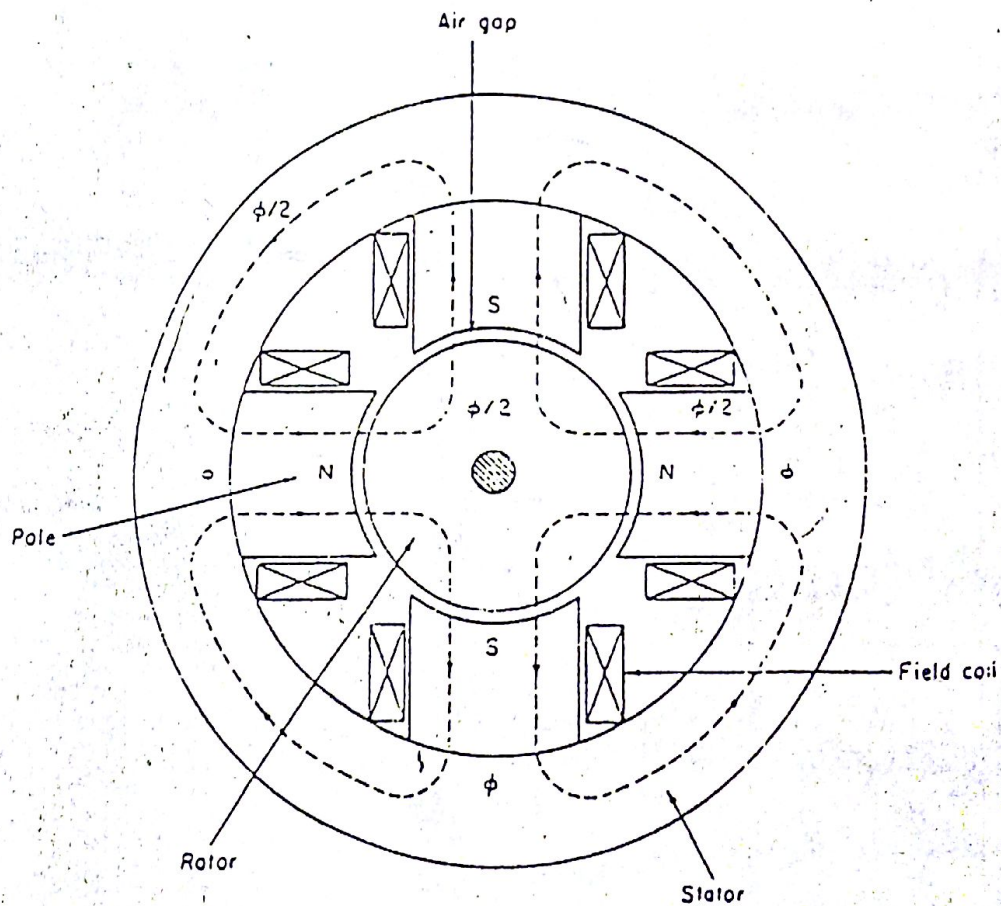




دانشگاه شاهرود
دانشکده فنی و مهندسی

مبانی مهندسی برق ۲

(ماشینهای الکتریکی)



تالیف: مهندس محسن مجیدی

فصل دوم

ماشینهای جریان مستقیم

۲-۱ = مقدمه = ماشینهای الکتریکی جریان مستقیم جزو اولین سری ماشینهای الکتریکی بوده که طوایف تولید گردید. این ماشینها بعلت داشتن خصوصیات مشخصه های کاری خوب و کاربرد سرعت بالا و همچنین مشخصه های کنترل سرعت بسیار خوب و ساده، کاربرد فراوانی پیدا کرد. لیکن این ماشینها بعلت قیمت نسبتاً زیاد و تعمیر و نگهداری بالا و نیاز به مراقبت بیابانه دهنگام بهره برداری مضطرب زیاده را ایجاد کرده است.

۲-۲ = چگونگی تولید ولتاژ = نحوه تولید و القای ولتاژ که اساس کار ژنراتورها الکتریکی است، بر پایه قانون القای فاراده می باشد. طبق این قانون اگر یک هادی در داخل میدان حرکت کند در داخل آن ولتاژ تولید می گردد. مقدار ولتاژ القایی در این هادی از رابطه زیر بدست می آید:

$$e = B l v \sin \alpha \quad (2-1)$$

در رابطه فوق B چگالی شار میدان (تسلا)، l طول موثر هادی در داخل میدان (متر) و v سرعت حرکت هادی در داخل میدان (متر بر ثانیه) و α زاویه حرکت هادی با جهت میدان است. طبق رابطه فوق اگر هادی بطور موازی با خطوط قوا حرکت کند (یعنی میدان را قطع نکند)، زاویه $\alpha = 0$ بوده و در نتیجه در آن ولتاژ تولید نمی شود، و اگر حرکت هادی عمود بر میدان باشد،

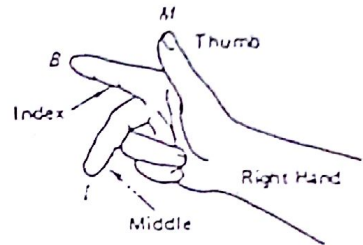
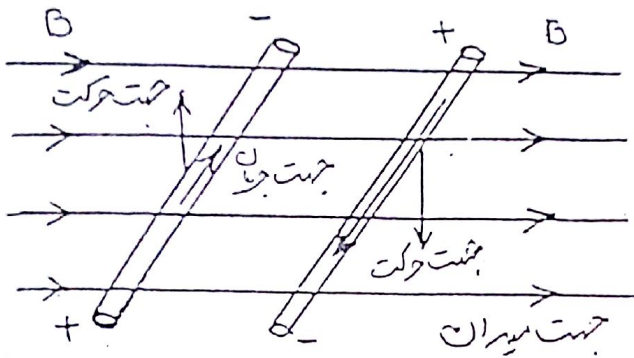
بیشترین ولتاژ را به ازاء B ، l و v معین در هادی تولید می نماید.

جهت ولتاژ یا جریان القایی در هادی از قانون سه انگشت دست راست فلینگ

بدست می آید. یعنی اگر جهت میدان در جهت انگشت نشان و جهت حرکت در جهت انگشت بانه،

جهت ولتاژ یا جریان القایی در جهت انگشت وسط خواهد بود (شکل ۱-۲). جهت ولتاژ در جریانی

در یک هادی را برای رو و صحت طبق همین قانون در شکل ۲-۲ نشان داده شده است.



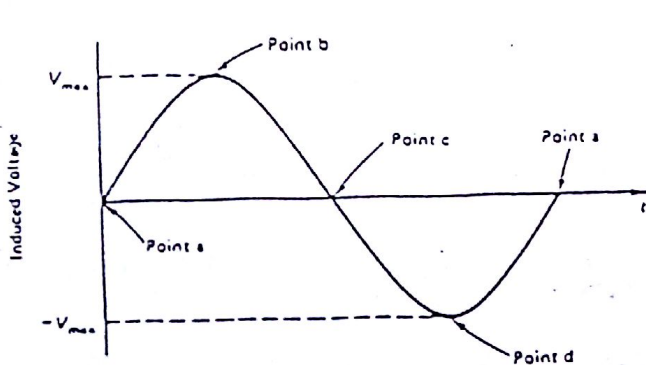
شکل ۱-۲ = نمایش قانون دست راست فلینگ. شکل ۲-۲ = جهت ولتاژ و جریان در هادیها.

۱-۲-۲ = ولتاژ القایی در حرکت های دورانی = محولاً در ماشین های الکتریکی می حرکت یک هادی

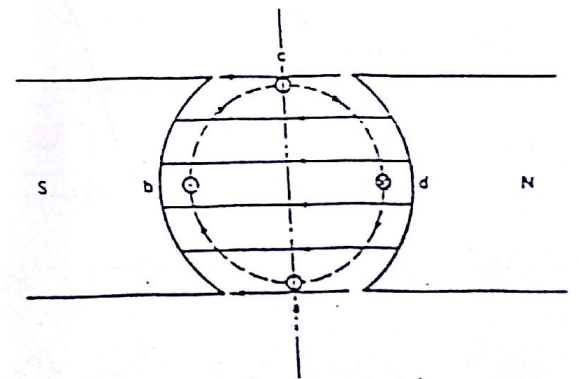
دایره ای است، لذا به بررسی ولتاژ القایی در حرکت های دورانی می پردازیم. در شکل ۳-۱-۲

حرکت یک هادی را در یک میله دایره ای در جهت عقربه های ساعت در یک ماشین دو قطبی با سرعت

ثابت نشان می دهد. در شکل ۳-۲-۲ ولتاژ القایی در آن هادی را نشان می دهد. در این شکل



(b)



(a)

شکل ۳-۲ = حرکت هادی در میله دایره ای در جهت عقربه های ساعت (a = ۳-۲) ولتاژ القایی در هادی.

چون سرعت حرکت ثابت و مقدار دوران ثابت و طول موج هادی ثابت است، لذا ولتاژ القایی تابعی از زاویه حرکت هادی خواهد بود. در حالت a (شکل ۲-۳-۵) چون زاویه حرکت هادی

بامیدان صفاست، لذا ولتاژ در هادی القا نمی شود. در حالت b زاویه حرکت هادی 90° است

لذا بیشترین مقدار ولتاژ تولید شده و در حالت c چون زاویه حرکت هادی بامیدان دوباره صفاست

لذا ولتاژ در آن القا نمی گردد. در حالت d چون زاویه حرکت هادی بامیدان 90° است، لیکن

جهت حرکت عکس حالت b است، لذا ولتاژ القایی ماکزیمم و با جهت عکس یعنی منبهم خواهد

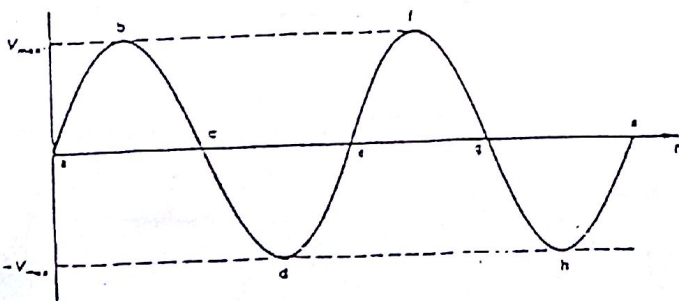
بود. پس ولتاژ القایی در حرکت های دوران یک و ولتاژ سینوسی برده و در یک سیم دو قطبی با یک

دور چرخش هادی یک سیم سینوسی ولتاژ تولید می گردد. در شکل ۲-۴ ولتاژ القایی در یک هادی

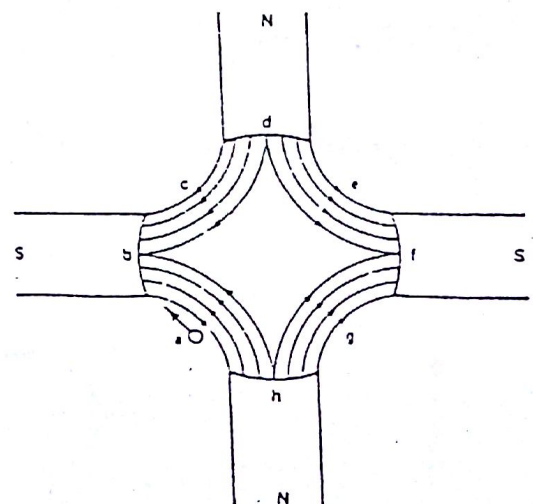
در یک ماشین چهار قطبی را نشانی دهد. در این حالت در یک دور چرخش هادی دو سیم کامل ولتاژ

سینوسی تولید می گردد. یعنی با افزایش تعداد قطب، مکان ولتاژ القایی در هادی زیادتر می رود.

$2-2-2 =$ ولتاژ متوسط القایی = ولتاژ متوسط القایی که مقدار مورد نظر است در حرکت دورانی



(b)



(a)

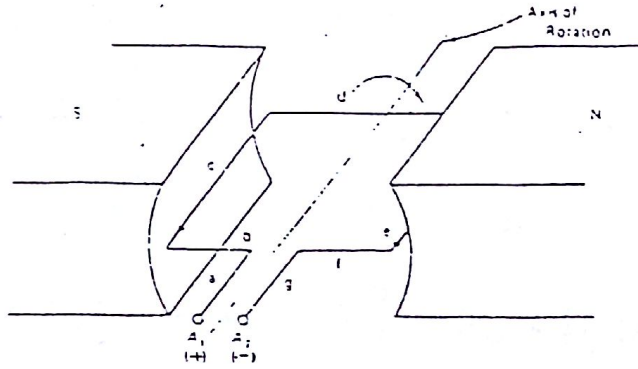
شکل ۲-۴ = a حرکت دورانی هادی در یک سیم چهار قطبی، b ولتاژ سینوسی القا شده در هادی.

در یک حاره از رابطه زیر بدست می آید:

$$E = \frac{\Phi P \omega}{2\pi} \quad (2-2)$$

در رابطه فوق Φ شار هرتز و P تعداد قطب و ω سرعت زاویه ای حرکت حاره و 2π عدد ثابت است. ولتاژ القایی در یک کلاف یک دوری (شکل ۲-۵) با توجه به اینکه جهت ولتاژ القا شده در دو ضلع کلاف هم جهت بوده و در نتیجه با هم جمع می شود، از رابطه زیر بدست می آید:

$$E = \frac{2\Phi P \omega}{2\pi} = \frac{\Phi P \omega}{\pi} \quad (2-3)$$



شکل ۲-۵ = ولتاژ القا شده در یک کلاف یک دوری در سیستم دو قطبی.

و اگر این کلاف N دوری باشد، در نتیجه تعداد هادی آن $Z = 2N$ بوده و چون ولتاژها القایی در تمام بازوهای کلاف هم جهت می باشد لذا ولتاژ متوسط القایی در یک کلاف N دوری از رابطه زیر بدست می آید:

$$E = \frac{Z \Phi P \omega}{2\pi} = \frac{2N \Phi P \omega}{2\pi} = \frac{N \Phi P \omega}{\pi} \quad (2-4)$$

در رابطه فوق Z تعداد کل هادیها و N تعداد دور کلاف می باشد.

مثال ۲-۱ = یک کلاف ۵۰۰ دور با سرعت ۲۰۰۰ رادیان بر ثانیه در یک سیستم ۶ قطبی می چرخد.

اگر فرمان هرتز قطب ω باشد، ولتاژ متوسط القا شده در کلاف را بدست آوریم. ^(mwb)

$$E = \frac{N \Phi p \omega}{\pi} = \frac{18}{500 \times 2 \times 10^{-2} \times 4 \times 200} = 382 \text{ (V)}$$

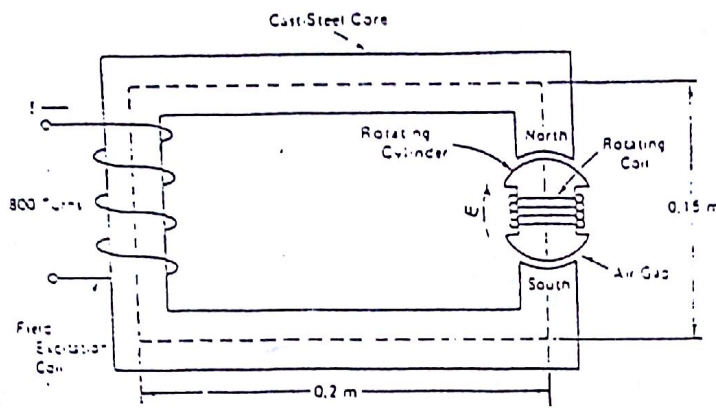
راه حل:

مثال ۲-۲ = در شکل ۲-۶ یک کلاف ۵۰ دوری بر روی استوانه‌ای از جنس فولاد ریخته‌گری

پیچیده شده و با سرعت ۱۸۸۸ رادیان بر ثانیه می‌چرخد. مقدار جریان سیم پیچ حرکتی چقدر باشد تا

ولتاژ القایی متوسط در کلاف ۲۵ ولت گردد. سطح مقطع هسته ما سکن و دوار $25 \text{ (cm}^2\text{)}$

و طول فواصل هوایی 3 (mm) را بوجه و جنس هسته ثابت از جنس فولاد ریخته‌گری است.



شکل ۲-۶ = مربوط
به مثال ۲-۲

راه حل: ابتدا با توجه به ولتاژ القایی دوران هسته را بدست آورده و سپس با توجه به مقدار دوران هسته،

MMF و جریان سیم پیچ اصلی (حرکتی) را بدست می‌آوریم:

$$E = \frac{N \Phi p \omega}{\pi} \Rightarrow 25 = \frac{500 \times \Phi \times 2 \times 1888}{\pi} \Rightarrow \Phi = 4.18 \text{ (mwb)}$$

$$B = \frac{\Phi}{A} = \frac{4.18 \times 10^{-3}}{25 \times 10^{-4}} = 1.67 \text{ (T)}$$

$$B_{\text{فولاد}} = 1.67 \xrightarrow[\text{فولاد ریخته‌گری}]{\text{از جنس ۱-۳}} H_{\text{فولاد}} \approx 7.4 \times 10^3 \text{ (A/m)}$$

$$B_{\text{هوایی}} = 1.67 \Rightarrow H_{\text{هوایی}} = \frac{B_{\text{هوایی}}}{\mu_0} = \frac{1.67}{4\pi \times 10^{-7}} = 1.329 \times 10^5 \text{ (A/m)}$$

$$F = F_{\text{فولاد}} + F_{\text{هوایی}} = H_{\text{فولاد}} \cdot l_{\text{فولاد}} + H_{\text{هوایی}} \cdot l_{\text{هوایی}} =$$

$$F = 7.4 \times 10^3 \times 0.15 + 1.329 \times 10^5 \times 2 \times 4 \times 10^{-3} = 1845 \text{ A.t}$$

$$I = \frac{F}{N} = \frac{1845}{100} = 18.45 \text{ (A)}$$

۲-۳ = چیدگنی تولید نیرو و گشادگی = کوه تولید نیرو که اس اس کار موثرها اللتریبی است

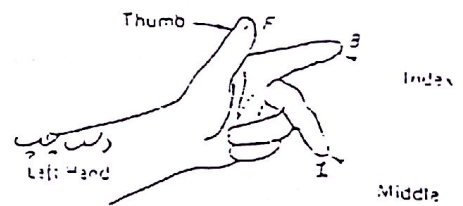
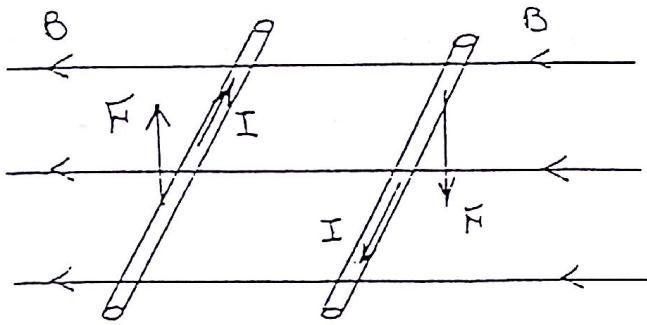
بر پایه قانون بیرو سوار می باشد. طبق این قانون اگر یک هادی حامل جریان در داخل یک میدان مغناطیسی قرار گیرد به آن نیرو وارد می گردد. مقدار این نیرو از رابطه زیر بدست می آید:

$$F = B l I \quad (۲-۵)$$

در رابطه فوق B چگالی شار (تلا)، l طول موثر هادی در میدان (متر) و I جریان هادی (آمپر) بوده و F نیروی وارد بر هادی بر حسب نیوتن می باشد.

جهت نیروی وارد بر هادی، از قانون سه انگشت دست چپ فلینگ بدست می آید. مانند قانون سه انگشت دست راست فلینگ، اگر جهت سیرا در جهت انگشت نشانی دست چپ و جریان در جهت انگشت وسط دست چپ باشد، انگشت شست جهت نیرو را نشان می دهد (شکل ۲-۷).

شکل ۲-۸ جهت نیرو و اعمال بر یک هادی را در دو حالت نشان می دهد.



شکل ۲-۷ = قانون دست چپ فلینگ. شکل ۲-۸ = جهت نیروی اعمال بر دو هادی حامل جریان.

۲-۴ = گشادگی اعمال بر یک کلاف = اگر بجای یک هادی از یک کلاف حامل جریان مطابق

شکل ۲-۹ استفاده گردد. با توجه به جهت جریانها در وضع کلاف، یک زوج نیرو با جهتها عکس بر وضع کلاف وارد می گردد. این زوج نیرو باعث ایجاد گشادگی و رشدی که موج چرخیدن کلاف می گردد. اگر تعداد دور کلاف N دور باشد، نیرو و اعمال بر وضع کلاف و

گشتاور حاصله برابر است با :

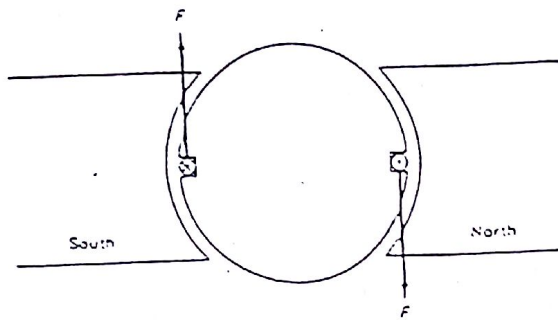
$$F = NBlI$$

(۲-۶)

$$T = F \cdot d = NBlId$$

(۲-۷)

در رابطه فوق N تعداد دور کلاف و d عرض کلاف یا قطر توری که کلاف بر روی آن قرار دارد بوده و l طول کلاف (طول سوزن) و B چگالی شار قطبهاست.



شکل ۲-۹ = نیروهای اعمالی بر دو ضلع یک کلاف حامل جریان

۲-۳-۲ = نیروی ضد محرکه = اگر حادی حامل جریان داخل میدان قرار گیرد، همانگونه که گفته شد،

برای آن قانون بیوس وارب به آن حادی نیرو وارد شده و باعث حرکت آن حادی در آن میدان

میگردد. یا شروع حرکت حادی، با توجه به قانون القا، فاراده در آن با توجه به وجود حرکت

در میدان، ولتاژ و جریان القا می‌گردد. جهت جریان القایی عکس جهت جریان اصلی بوده و با ولتاژ

و یا جریان اعمالی به حادی مخالفت می‌کند. این ولتاژ القا شده را نیروی ضد محرکه (BEMF)

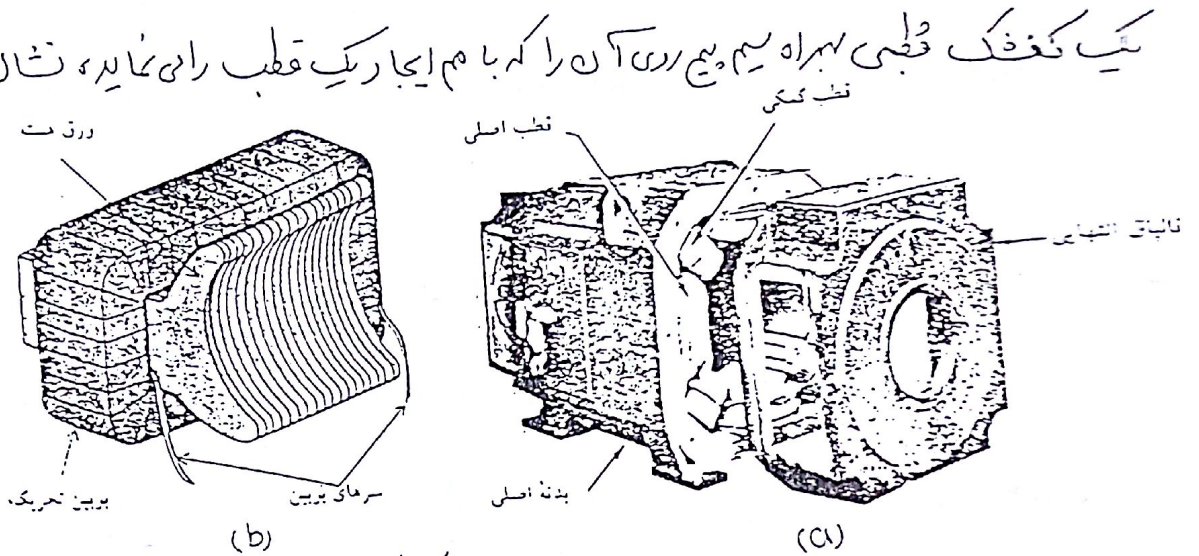
می‌گویند. وجود این ولتاژ باعث کاهش جریان در داخل حادها می‌شود و الکترون‌های

در حجم آنها را کاهش می‌دهد.

۲-۴ = ساختمان ماشینهای DC = تمام ماشینهای الکتریکی بزرگ و قسمت ساکن یا استاتور

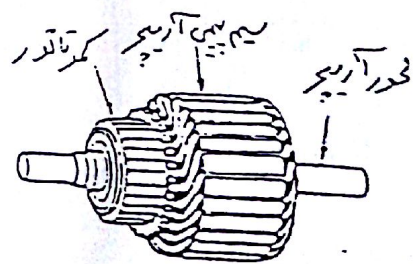
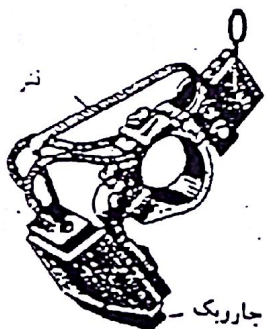
متحرک یا رتور تشکیل می‌گردد. در ماشینهای جریان مستقیم (DC) قطبها در استاتور قرار

گفته که به آن سیم پی میگردان یا سیم پی حرکت گویند، عبور جریان از این سیم پی ها باعث ایجاد دوران می گردد. شکل ۲-۱۰-۵ استاندارد ماین DC را نشان می دهد و شکل ۲-۱۰-۶ یک کفک قطبی همراه سیم پی روی آن را که با هم ایجاد یک قطب را می نماید، نشان می دهد.



شکل ۲-۱۰-۵ استاندارد ماین DC، (b) کفک قطبی همراه سیم پی روی آن.

تحت قوت یک یا تعدادی ماین DC آرمی می نامند و آن مطابق شکل ۲-۱۱ از محور آرمی و هسته با سیم پی در داخل آن و کواتر (کلیوز) است. هادیها در داخل شماره هسته آرمی قرار گرفته که به آن سیم بندی آرمی گویند و ابتدا و انتهای این هادیها به لبغه های کواتر وصل می گردند. کواتر در شکل از لبغه های مسی بوده که نسبت به هم و نسبت به آرمی ثابت بوده و به هدی از این لبغه های مسی که مربوط به کلافهای سیم بندی آرمی متصل می گردند. لبغه کواتر یک کیوسازی و لذا در جریان القای شده در ماین است، لذا ولتاژ سیغوسی القای شده

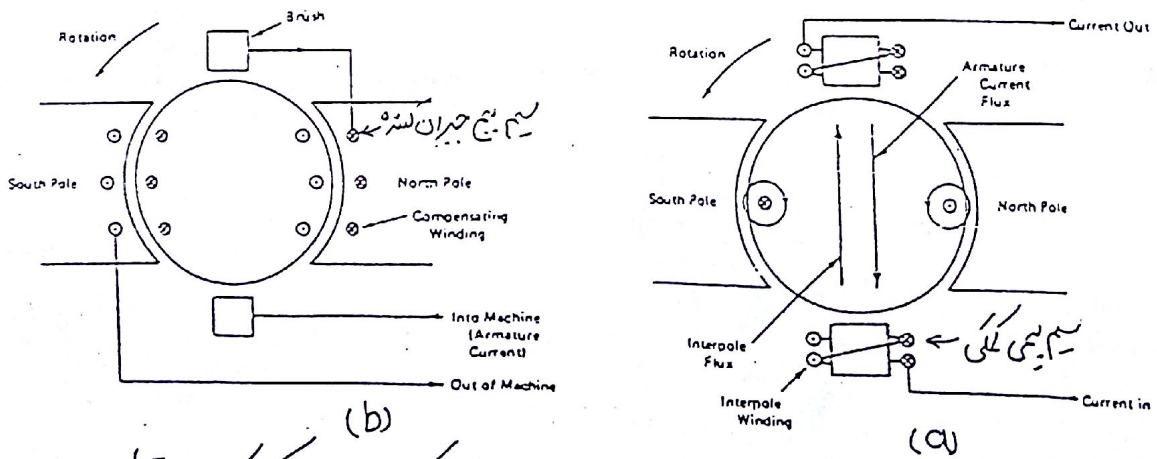


شکل ۲-۱۲ = جاریک و متعلقات آن.

شکل ۲-۱۱ = آرمی یک ماین DC.

در کلافهای آرمیچر توسط کموتاتور به جریان DC تبدیل می‌گردد. کموتاتور از طریق جاروبک و ذغال داخل آن که به سطح کموتاتور چسبیده است، با بیرون ارتباط دارد. شکل ۱۲-۲ جاروبک و ذغال مربوطه را نشان می‌دهد. ذغال از طریق فیزی که در پشت آن قرار دارد با سطح کموتاتور در تماس کامل است و جریان را از کموتاتور به بیرون هدایت کرده و یا جریان را به داخل می‌چسبی آرمیچر وارد می‌سازد.

۱-۴-۲ = عکس العمل آرمیچر = عبور جریان از داخل سیمهای آرمیچر باعث ایجاد عوارض می‌گردد که به آن عکس العمل آرمیچر می‌گویند. از آنجاییکه مقدار جریان آرمیچر متغیر است لذا شدت و ضعف این عوارض متناسب با جریان آرمیچر خواهد بود. عکس العمل آرمیچر باعث می‌گردد که محور خستگی ماشین شده و در نتیجه باعث ایجاد جرقه در کموتاتور می‌گردد و در نتیجه باعث خرابی سریع ذغال و تبخیرهای کموتاتور می‌شود. مشکل دیگری که عکس العمل آرمیچر ایجاد می‌کند کاهش فوران قطبها است. برای از بین بردن عکس العمل آرمیچر از قطبهای کلی و سیم پیچ میدان کشته در لبه کفکهای قطبی استفاده می‌شود (شکل ۱۳-۲). این دو عامل باعث از بین رفتن تقریبی عکس العمل آرمیچر شده و در نتیجه ریزکاری ماشین DC را بهبود می‌بخشد. این دو سیم پیچ (کلی و میدان کشته)



شکل ۱۳-۲ (a) سیم پیچ کلی ، (b) سیم پیچ میدان کشته در لبه کفکهای قطبی.

بعد سری با آرمیچر قرار گرفته و چون جریانها آنها یکی می باشد، لذا اثر عکس العمل آرمیچر (جریان آرمیچر) را تا حد زیادی خنثی می کند.

۲-۴-۲ = سیم بندی آرمیچر = سیم بندی در حالت ساده معمولاً بصورت سیم بندی حلقوی

(Lap winding) و سیم بندی موجی (Wave winding) می باشد. تفاوت ساختاری این دو

سیم بندی به گونه اتصال سرها کلاف به تیغه های کموتاتور مربوط می باشد. در سیم بندی حلقوی

سروته یک کلاف به دو تیغه می کموتاتور که در مجاورت هم هستند وصل می گردند و در سیم بندی

موجی سروته یک کلاف به تیغه های کموتاتور که به اندازه نصف تمام تیغه های کموتاتور فاصله دارند،

وصل می گردد. تعداد میله عبور جریان در سیم بندی حلقوی برابر تعداد قطب بوده (a=P) و

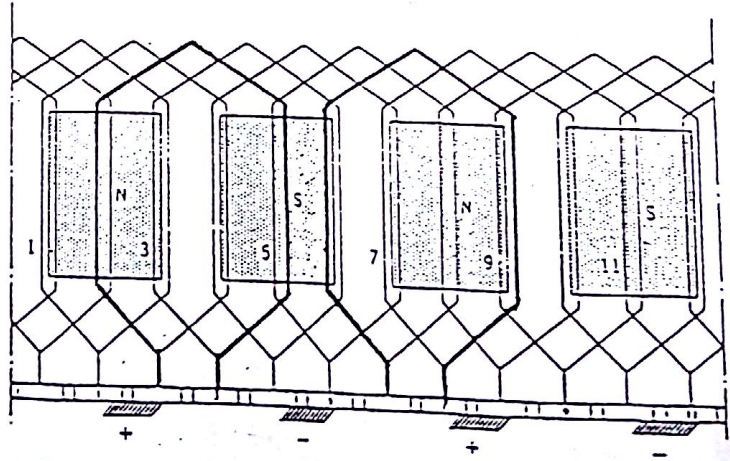
در سیم بندی موجی همیشه برابر با ۲ است (a=2). چون تعداد میله عبور جریان در سیم بندی

حلقوی زیاد است لذا در موتورهایی که جریان آنها زیاد بوده و ولتاژ آنها کم است از سیم بندی

آرمیچر حلقوی استفاده می شود. و اگر جریان موتور کم بوده و ولتاژ آن زیاد باشد از سیم بندی

آرمیچر موجی استفاده می گردد. شکل ۱۴-۲ سیم بندی حلقوی ساده یک آرمیچر ۱۲ شیاره، ر

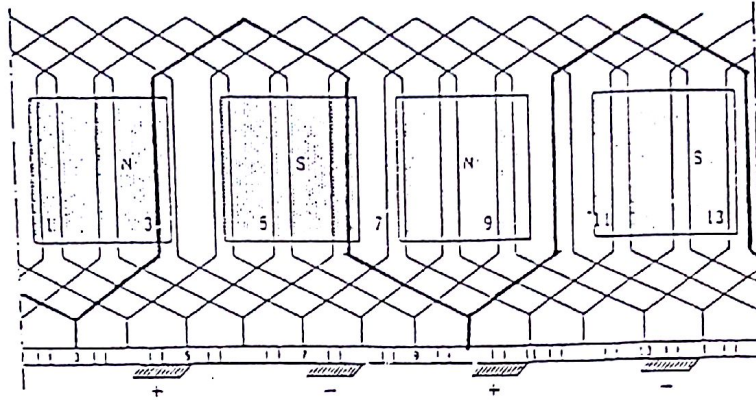
قطب را نشان می دهد. سیم بندی موجی ساده یک آرمیچر ۱۲ شیاره، ر قطب در شکل ۱۵-۲



شکل ۱۴-۲ = سیم بندی حلقوی ساده آرمیچر ۱۲ شیاره، ر قطب ماشین DC.

نشان داده است. در این دو سیم بندی تعداد میجرها برابر برای سیم بندی حلقوی چهار میجر

است. $(\alpha = 4)$ و برای سیم بندی موجی دو میجر $(\alpha = 2)$ می باشد.



شکل ۱۵-۲ = سیم بندی موجی ساده آر میجر ۳ اشیا چهار قطب ماشین DC.

مثال ۳-۲ = نیروگشا و اعمالی بزرگ کلاف ۱۰۰ دوری بطول ۳۰ cm و عرض ۲۰ cm

که جریان ۲ A از آن می گذرد و تحت تأثیر میدان با چگالی شار ۱.۵ T قرار دارد و حقیقت است:

$$F = NB \ell I = 100 \times 1.5 \times 30 \times 10^{-2} \times 2 = 90 \text{ N} \quad \text{راه حل:}$$

$$T = F \cdot d = 90 \times 20 \times 10^{-2} = 18 \text{ N.m}$$

مثال ۴-۲ = گشا و اعمالی بزرگ کلاف ۵۰ دوری بطول ۲۰ cm و عرض ۱۰ cm که جریان ۵ A

از آن می گذرد برابر با ۲۰ N است. اگر سطح مقطع قطبها ۱۵۰ cm² باشد، شار و چگالی

شار قطبها را حساب کنید.

$$F = \frac{T}{d} = \frac{20}{10 \times 10^{-2}} = 200 \text{ (N)} \quad \text{راه حل:}$$

$$F = NB \ell I \Rightarrow B = \frac{200}{50 \times 20 \times 10^{-2} \times 5} = 4 \text{ (T)}$$

$$\Phi = B \cdot A = 4 \times 150 \times 10^{-4} = 0.6 \text{ (Wb)}$$

۲-۴-۴ = ولتاژ خروجی ماشین DC = ولتاژ القایی در ماشین DC با توجه به نوع سیم‌بندی

آریمپران از رابطه زیر بدست می‌آید:

$$E_a = \frac{Z \phi P \omega}{2\pi a} \quad (2-1)$$

در رابطه فوق Z تعداد کل ماری آریمپران، ϕ فوران هر قطب، P تعداد قطب و ω سرعت زاویه‌ای و a تعداد سیم‌چرخان بوده که مقدار آن برای سیم‌بندی موجی همیشه ۲ بوده و برای سیم‌بندی حلقه‌ای برابر با P است.

مثال ۲-۵ = یک ژنراتور DC ۳ قطب با سرعت ۱۸۰۰ رار یا بر ثانیه می‌گردد. اگر تعداد کل

ماری آن ۴۰۰ عدد بوده و فوران هر قطب ۰.۰۲ و برابر باشد، مطلوبیت ولتاژ مشروط

القایی در ژنراتور را: الف) سیم‌بندی آریمپر حلقه‌ای باشد. ب) سیم‌بندی آریمپر موجی باشد.

راه حل: $a = P = 4$

$$E_a = \frac{Z \phi P \omega}{2\pi a} = \frac{400 \times 0.02 \times 4 \times 1800}{2 \times 3.14 \times 4} = 229 \text{ (V)}$$

ب

$a = 2$

$$E_a = \frac{Z \phi P \omega}{4\pi} = \frac{400 \times 0.02 \times 4 \times 1800}{4 \times 3.14} = 4518 \text{ (V)}$$

۲-۵ = ژنراتور DC = اگر یک ماشین DC را توسط وسیله‌ای بچرخانیم و فوران قطبها نیز موجود

باشد، در داخل سیمهای آریمپر ولتاژ القایی می‌گردد. این ماشین DC را ژنراتور DC گویند.

پس ژنراتور DC، سیر انرژیهایی را به انرژی الکتریکی از نوع جریان مستقیم (DC) تبدیل می‌کند.

فوران توسط عبور جریان از داخل قطبها رسیم‌بندی حرکتی تولید می‌گردد.

۲-۵-۱ = رابطه اساسی در ژنراتور DC = رابطه اساسی در ژنراتور DC مربوط به ولتاژ القای شده در ژنراتور می باشد که بصورت زیر است:

$$E_a = \frac{\sum P \Phi \omega}{2\pi a} = k_a \Phi \omega \quad (2-9)$$

$$k_a = \frac{\sum P}{2\pi a} \quad (2-10)$$

در یک ژنراتور سین مقدار k_a ثابت می باشد، لذا با توجه به رابطه ۲-۹ مقدار ولتاژ القایی به دوران قطبها و سرعت ژنراتور بستگی دارد. در سرعت ثابت (یعنی $\omega = \text{const}$) داریم:

$$\frac{E_{a1}}{E_{a2}} = \frac{\Phi_1}{\Phi_2} \quad (2-11)$$

در دوران ثابت (یعنی $\Phi = \text{const}$) داریم:

$$\frac{E_{a1}}{E_{a2}} = \frac{\omega_1}{\omega_2} \quad (2-12)$$

در حالت کلی داریم:

$$\frac{E_{a1}}{E_{a2}} = \frac{\Phi_1 \omega_1}{\Phi_2 \omega_2} \quad (2-13)$$

۲-۵-۲ = مدار معادل ژنراتور DC = مدار معادل یک ماشین الکتریکی در حقیقت معادل

الکتریکی آن وسیله بوده تا بدینجه آن بتوان به راحتی آن وسیله را تجزیه و تحلیل کرد. مدار

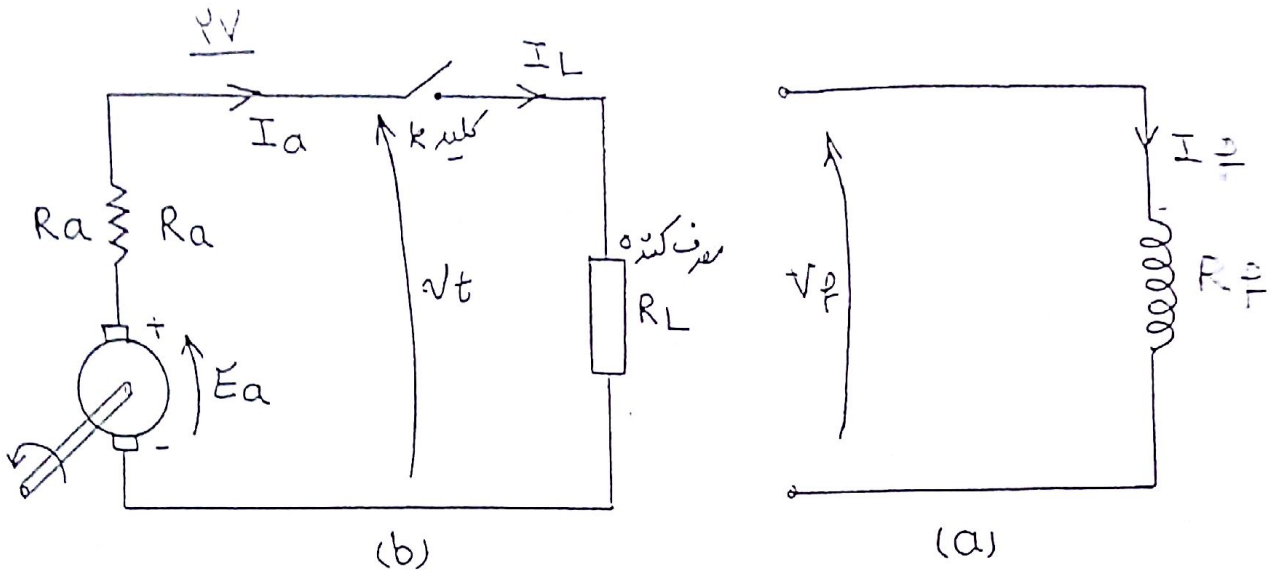
معادل ژنراتور DC مانند حرد ژنراتور از دو بخش مهمی تشکیل یافته است. (استاتور) و مدار

شارژ آرمیچر (رتور) تشکیل می گردد. مدار معادل مهمی که یک بصورت یک بوسه (R_a) است

که عبور جریان (I_a) باعث ایجاد فوران (Φ) می گردد (شکل ۲-۱۴-۱). مدار معادل

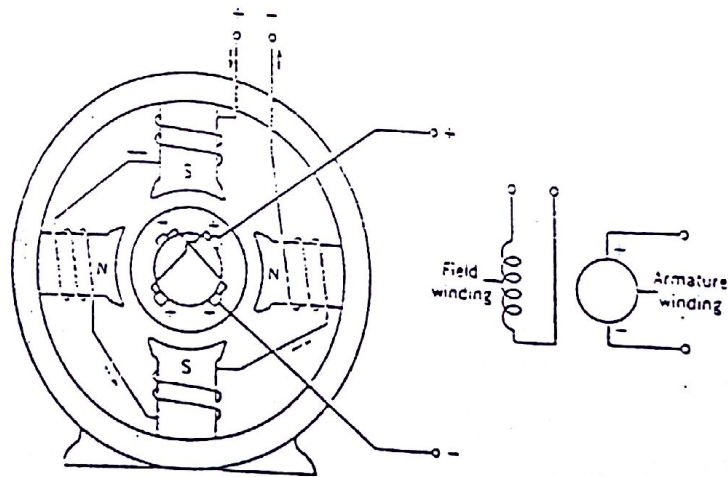
آرمیچر بصورت یک منبع ولتاژ است که برابر وجود Φ و چرخش ژنراتور ولتاژ E_a در

سوی آن ظاهر شده و یک مقاومت سری R_a که مقاومت مهمی آرمیچر می باشد (شکل ۲-۱۴-۲)



شکل ۲-۱۲ = مدار معادل سیم پیچی حرکت (فجیهها)، (b) مدار معادل آرمیچر به همراه مصرف کننده. در شکل فوق V_p ولتاژ دوسریم پیچ حرکت (ولتاژ حرکت) و R_L مقاومت معادل بار یا مصرف کننده = الکتدیگی و V_t ولتاژ خروجی ژنراتوری باشد.

۲-۱۳ = انواع ژنراتورهای DC با توجه به نحوه تغذیه سیم پیچ حرکت به دو دسته « حرکت مستقل و خود حرکت (حرکت خودی) » تقسیم می شوند. ژنراتور خود حرکت به گونه ای است که با آرمیچر به ژنراتور سنت، ژنراتور سری و ژنراتور کمبینه که هم دارای سیم پیچ حرکت سری و هم سیم پیچ حرکت سنت است تقسیم می گردند. شکل ۲-۱۷ یک ژنراتور DC به حرکت مستقل را نشان می دهد. سیم پیچ حرکت با سیم پیچ آرمیچر ارتباط نداشته و مستقلاً از یک



شکل ۲-۱۷ = ژنراتور DC با حرکت مستقل چهار قطبیه -

منبع DC (مثل باتری) تغذیه می‌گردد. شکل ۲-۱۸ انواع ژنراتورهای خود تحریک را نشان می‌دهد
 در این ژنراتورها سیم پیچ تحریک (قطبها) از ولتاژ تولیدی آرمیچر تغذیه کرده و نیاز به منبع DC دیگری ندارد.

۲-۵-۴ = ژنراتور با تحریک مستقل = شکل ۲-۱۶ در مجموع مدار معادل یک ژنراتور با تحریک مستقل

را نشان می‌دهد. در نتیجه داریم:

$$I_f = \frac{V_f}{R_f}$$

$$V_t = E_a - R_a I_a$$

(۲-۱۴)

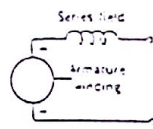
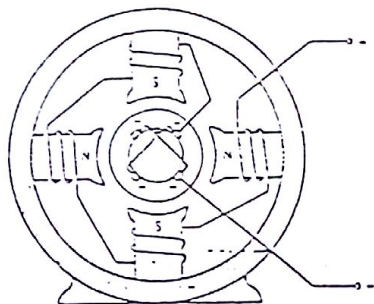
$$I_a = I_L = \frac{E_a - V_t}{R_a}$$

در حالت بی‌باری یعنی وقتی کلید K باز است، داریم:

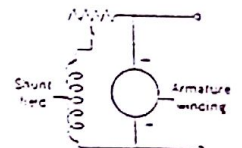
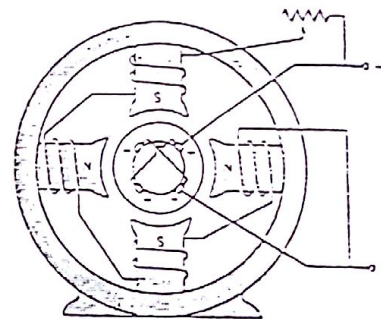
$$I_{aNL} = I_L = 0$$

$$V_{tNL} = E_a$$

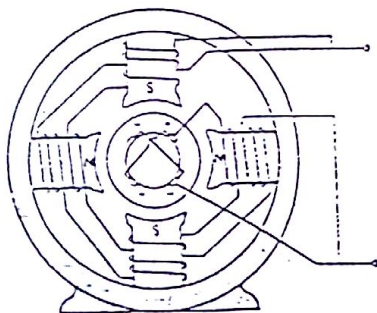
(۲-۱۵)



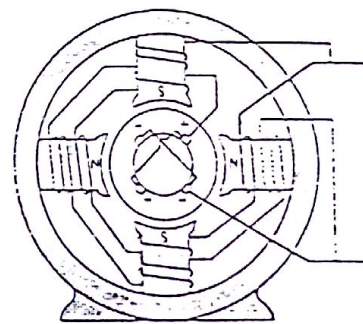
(b)



(a)

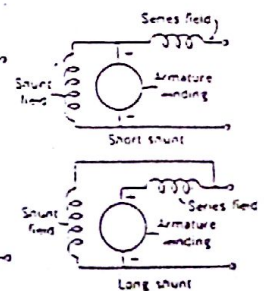


(d)



Long shunt

(c)



شکل ۲-۱۸ = (a) ژنراتور سنت، (b) ژنراتور سری، (c) ژنراتور کمپوند اضافی، (d) ژنراتور کمپوند تقاضی.

در رابطه ۲-۱۸ $I \propto N L^2 v_{t, NL}$ به ترتیب ولتاژ خروجی و جریان آرمیچر در حالت بی بار است.

منحنی مغناطیس شونده ژنراتور با ترکیب مستقل در حقیقت منحنی تغییرات ولتاژ القایی (E_a)

نسبت به جریان همبندی I_f در سرعت ثابت است. این منحنی در شکل ۲-۱۹ نشان

داده شده است. منحنی مغناطیس شونده بر ژنراتورها DC نیز تقریباً مشابه این منحنی است.

این منحنی در ابتدا خطی و با شروع اشباع حالت خمیده پیدا کرده و در حالت اشباع کامل تقریباً بصورت

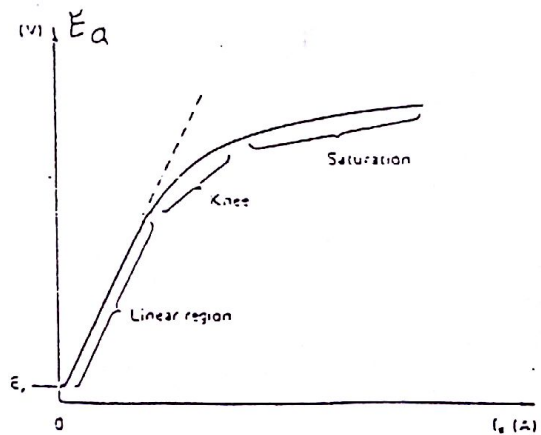
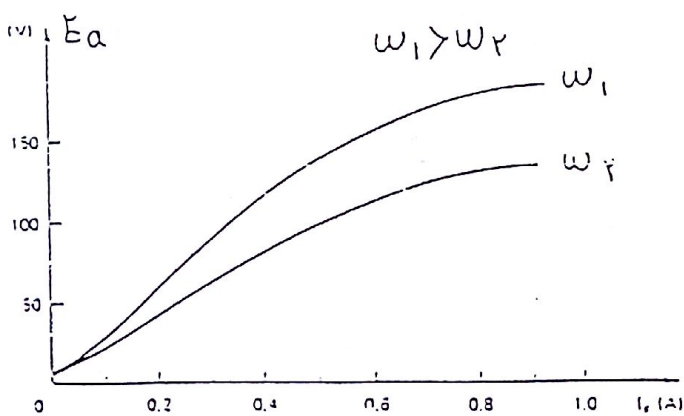
یک خط با شیب بسیار کم در می آید. علت این امر نیز مربوط به تبدیل I_f به Φ است چون

این تبدیل بصورت غیر خطی است (سلبت اشباع) در نتیجه با توجه به رابطه $E_a = k_a \Phi \omega$ منحنی

E_a و I_f نیز مانند شکل ۲-۱۹ غیر خطی خواهد بود. مقدار E_r که در آن $I_f = 0$ است مربوط به

مقدار E_r پس ماند بوده و به آن ولتاژ ناشی از دوران پس ماند گویند. شکل ۲-۲۰ منحنی مغناطیس

شونده را به ازای دو سرعت مختلف نشان می دهد.



شکل ۲-۱۹ = منحنی مغناطیس شونده ژنراتور DC . شکل ۲-۲۰ = منحنی مغناطیس شونده ژنراتور AC .

منحنی دیگری که در ماشینهای DC اهمیت دارد منحنی مشخصه بار است. این منحنی

تغییرات ولتاژ خروجی نسبت به جریان بار را نشان می دهد. در شکل ۲-۲۱ منحنی مشخصه

بار ژنراتور DC با ترکیب مستقل آورده است. در حالت بی بار $(I_L = 0)$ جریان بار صفر بوده