

دانشگاه قتی و حرفہ ای کشور
امور سندھ قتی (امام جعفر صادق (ع))

جزوہ الامور قتی در مساجد کئی !

گرد اور سندھ: عالیہ بین الحرمین زادہ

۱۳۹۰

جدول ۳-۲ مشخصات سیم های لاک

قطر سیم mm	قطر سیم mm لاک	سطح مقطع mm ² سیم	وزن سیم gr/m	مقاومت سیم Ω/m	تعداد دور در Cm ² هر
۰/۰۵	۰/۰۶۲	۰/۰۰۲۰	۰/۰۶۹	۸/۸۲	۲۰۰۰۰
۰/۰۶	۰/۰۷۵	۰/۰۰۲۸	۰/۰۶۷	۶/۲۱	۱۵۰۰۰
۰/۰۷	۰/۰۸۵	۰/۰۰۳۹	۰/۰۳۷	۲/۵۶	۱۱۰۰۰
۰/۰۸	۰/۰۹۵	۰/۰۰۵۰	۰/۰۴۸	۲/۴۹	۹۰۰۰
۰/۰۹	۰/۱۰۸	۰/۰۰۶۴	۰/۰۶۰	۲/۷۶	۷۰۰۰
۰/۱۰	۰/۱۱۵	۰/۰۰۷۹	۰/۰۷۴	۲/۸۳	۶۰۰۰
۰/۱۱	۰/۱۲	۰/۰۰۹۵	۰/۰۸۵	۱/۸۴	۵۰۰۰
۰/۱۲	۰/۱۴	۰/۰۱۱۵	۰/۱۰۵	۱/۵۵	۴۰۰۰
۰/۱۳	۰/۱۵	۰/۰۱۳۳	۰/۱۲۰	۱/۳۲	۳۶۰۰
۰/۱۴	۰/۱۶	۰/۰۱۵۴	۰/۱۴۳	۱/۱۲	۳۲۰۰
۰/۱۵	۰/۱۷	۰/۰۱۷۷	۰/۱۶۴	۰/۹۹	۲۸۰۰
۰/۱۶	۰/۱۸	۰/۰۲۱۱	۰/۱۸۶	۰/۸۷	۲۵۰۰
۰/۱۷	۰/۱۹	۰/۰۲۲۷	۰/۲۱۰	۰/۷۷	۲۰۰۰
۰/۱۸	۰/۲۰	۰/۰۲۵۴	۰/۲۳۵	۰/۶۸۹	۱۸۰۰
۰/۱۹	۰/۲۱	۰/۰۲۸۴	۰/۲۶۰	۰/۶۱۹	۱۶۵۰
۰/۲۰	۰/۲۲	۰/۰۳۱۴	۰/۲۸۹	۰/۵۵۷	۱۵۰۰
۰/۲۱	۰/۲۳	۰/۰۳۴۶	۰/۳۲۰	۰/۵۰۷	۱۴۰۰
۰/۲۲	۰/۲۴	۰/۰۳۸	۰/۳۵۰	۰/۴۶۰	۱۳۰۰
۰/۲۳	۰/۲۵	۰/۰۴۲	۰/۳۹۰	۰/۴۲۲	۱۲۰۰
۰/۲۴	۰/۲۶	۰/۰۴۵	۰/۴۳۵	۰/۳۸۸	۱۱۰۰
۰/۲۵	۰/۲۷	۰/۰۴۹	۰/۴۶۰	۰/۳۵۷	۱۰۰۰
۰/۲۶	۰/۲۸۵	۰/۰۵۳	۰/۴۹۵	۰/۳۳۰	۹۵۰
۰/۲۷	۰/۲۹۵	۰/۰۵۷	۰/۵۳۳	۰/۳۰۶	۹۰۰
۰/۲۸	۰/۳۰۵	۰/۰۶۲	۰/۵۷۱	۰/۲۸۵	۸۷۰
۰/۲۹	۰/۳۱۵	۰/۰۶۶	۰/۶۱۲	۰/۲۶۶	۸۰۰
۰/۳۰	۰/۳۲	۰/۰۷۱	۰/۶۴۵	۰/۲۴۸	۷۷۰
۰/۳۲	۰/۳۵	۰/۰۸۰	۰/۷۴۰	۰/۲۱۸	۶۹۰
۰/۳۵	۰/۳۸	۰/۰۹۶	۰/۸۹۰	۰/۱۸۲۴	۵۸۰
۰/۳۷	۰/۴۰	۰/۱۰۸	۰/۹۹۴	۰/۱۶۳۲	۵۲۰
۰/۴۰	۰/۴۳	۰/۱۲۶	۱/۱۶۰	۰/۱۳۹۶	۴۵۰
۰/۴۵	۰/۴۸	۰/۱۵۹	۱/۴۸۰	۰/۱۱۰۳	۳۷۰
۰/۵۰	۰/۵۴	۰/۱۹۶	۱/۸۳۰	۰/۰۸۹۴	۳۰۰
۰/۵۵	۰/۵۹	۰/۲۳۸	۲/۲۰۰	۰/۰۷۳۸	۲۵۰
۰/۶۰	۰/۶۴	۰/۲۸۳	۲/۶۲	۰/۰۶۲۱	۲۱۰

قدرت P _۲ [VA]	درصد افت %ΔU
۵	۲۰
۱۰	۱۷
۲۵	۱۵
۵۰	۱۲
۷۵	۱۰
۱۰۰	۹
۱۵۰	۸
۲۰۰	۷/۵
۲۰۰	۷
۲۴۰۰	۶/۵
۲۵۰۰	۶
۷۵۰	۵
۱۰۰۰	۴
۱۵۰۰	۳
۲۰۰۰	۲
۲۰۰۰	۱/۵

تعیین درصد افت ولتاژ با توجه به قدرت ترانسفورماتور

Fe (0.93)

Fe

کهر برای ترکیب و معادله $k_{Fe} = 0.90$ است

$$n = \frac{37.5}{5_{Fe}}$$

۳ محاسبه تعداد دور برای تولیدیک ولت (n):

$$N_1 = u_1 n (1 - \frac{\Delta u}{5})$$

۴ محاسبه تعداد دور:

$$N_2 = u_2 n (1 + \frac{\Delta u}{5})$$

۵ افت ولتاژ را میتوان نسبت مساوی بین اولیه و ثانویه تقسیم کرد. یا بتوان ۲۵٪ برای اولیه و ۷۵٪ برای ثانویه در نظر گرفت

لازم است توضیح بدهیم که در محاسبات افت ولتاژ برای هر P_2 مشخص یک مشخص وجود دارد. در صورتی که P_2 نسبت آورده در محاسبات یکبار از اعداد مشخص نباشد باید از روش زیر مقدار Δu را برآورد. نسبت آورده

مثال: برای $P_2 = 10VA$ ← $P_2 = 17\%$ و برای $P_2 = 25$ مقدار

$\Delta u = 1.5\%$ است. حال اگر ضریب $P_2 = 20\%$ باشد مثلا Δu آن در جدول مشخص نیست لهذا با یک روش ساده میتوان مقدار Δu برای $P_2 = 20$ را بدست آورد.

۱۸	۱۶	۱۴	۱۲	۱۱	۱۰	۹	۸	۷	۶	۵	۴	۳	۲	۱	۰				
۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۲۰۰	۰/۰۰۲۹۵	۰/۰۰۳۳۸	۰/۰۰۳۰۹	۰/۰۰۲۷۵	۰/۰۰۲۴۷	۰/۰۰۲۲۲	۰/۰۰۱۸۵	۰/۰۰۱۵۵	۰/۰۰۱۳۲	۰/۰۰۱۱۲	۰/۰۰۰۹۹	۰/۰۰۰۸۸	۰/۰۰۰۷۷	۰/۰۰۰۶۹	۰/۰۰۰۶۲	۰/۰۰۰۵۶	۰/۰۰۰۴۶	۰/۰۰۰۳۵
۲/۲۲	۲/۸۵	۲/۲۸	۵/۰۵	۵/۶۶	۶/۳۱	۷/۰۰	۸/۴۶	۱۰/۰۹	۱۱/۸	۱۳/۸	۱۵/۸۵	۱۷/۹	۲۰/۲	۲۲/۶	۲۵/۲	۲۸/۰۰	۳۳/۸	۳۳/۸	۶۲/۸
۰/۸	۰/۸۱	۰/۸۲	۰/۸۱	۰/۸۲	۰/۸۱	۱/۰۶	۱/۱۶	۱/۲۶	۱/۳۶	۱/۴۶	۱/۵۶	۱/۶۶	۱/۷۶	۱/۸۶	۱/۹۶	۲/۰۷	۲/۵۷	۳/۰۸	۷/۰۷
۱۰/۸	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱	۱۰/۸۲	۱۰/۸۱

جدول ۲-۶ — برای ورق‌های تراش‌خور ماتور با مشخصات $f = 2c$ و $g > c$

	EI ۹۲a	EI ۹۲b	EI ۱۰۶a	EI ۱۰۶b	EI ۱۲a	EI ۱۲b	EI ۱۵a	EI ۱۵b	EI ۱۷a	EI ۱۷b
a	۹۲	۹۲	۱۰۶	۱۰۶	۱۲	۱۲	۱۵	۱۵	۱۷	۱۷
b	۶۲/۵	۶۲/۵	۷۰/۵	۷۰/۵	۸۷/۵	۸۷/۵	۱۰۰	۱۰۰	۱۱۴	۱۱۴
c	۱۱/۵	۱۱/۵	۱۲/۵	۱۲/۵	۱۷/۵	۱۷/۵	۲۰	۲۰	۲۸	۲۸
d	۲/۵	۲/۵	۵/۵	۵/۵	۶/۸	۶/۸	۷/۸	۷/۸	۸/۵	۸/۵
e	۵۱	۵۱	۵۶	۵۶	۷۰	۷۰	۸۰	۸۰	۸۵	۸۵
f	۲۲	۲۲	۲۹	۲۹	۳۵	۳۵	۴۰	۴۰	۵۷	۵۷
g	۲۲	۲۲	۲۲	۲۲	۳۵	۳۵	۳۵	۳۵	۲۸/۵	۲۸/۵
h	۳۲/۵	۳۲/۵	۳۳/۵	۳۳/۵	۳۷/۵	۳۷/۵	۴۱/۸	۴۱/۸	۵۱/۸	۵۱/۸
i	۸۲	۸۲	۹۴	۹۴	۱۱۵	۱۱۵	۱۳۵	۱۳۵	۱۴۲	۱۴۲
k	۵	۵	۶	۶	۷/۵	۷/۵	۷/۵	۷/۵	۱۴	۱۴
LE	۱۹۴	۱۹۴	۲۱۸	۲۱۸	۲۷۰	۲۷۰	۳۱۰	۳۱۰	۳۱۰	۳۱۰

$$\bar{F}_T = \frac{N_2}{160}$$

$$F_T = F_1 + F_2$$

نقطه ی حدود نیاز کل: (F_T) :

$$F'_T = F_T (1.25 \text{ تا } 1.35) \quad \text{نقطه ی حدود نیاز تا خالص کل} (F'_T) :$$

۱. هزینه مورد نیاز: با استقنا حدود هزینه ها از زیر منصفه y و e متون نوع هزینه بلاهت آورد.

$$e \times y \rangle F'_T$$

تکلیف گروه 1: در مورد نحوه ساخت تراش جوش

تعمیق ضروره و مقدمات آنرا کل گروه آماده کنند (گروه 200-15)

با جریانای نقطه جوش $10A - 20A - 30A - 50A$ (کار عملی تا پایان سال)

تکلیف گروه 200 (15 به بعد): تک تراش جوش با تغییر دور

و آ میر غیر ثابت نمک با چرخاندن لهرم تعدادی بهرین آ میر

اضافه شود (کار عملی تا پایان سال - 100)

تختی اول

تختی

تختی

تختی : تختی اول

۱- تعیین ترانفورماتور : مبدل ولتاژ کب سطیح به سطیح دیگر

۲ انواع گسیا برری : و تتر - حران ÷ کار برری [کاهنده - افزاینده]

۳ اندازه : کوچک - متوسط - بزرگ

۴ اجزا کربو و الف و جسته : اجزا زینا مبدل (آهن سیلدار) - دار عتی اری

اکسید - فسفات با سیفات به ضخامت عتی تا ۳ تا ۵ میلیون

ضخامت ورقه کربسته ، ۳۵ تا ۵۰ میلی متر -

دایره اسکال : L - M - EI - -

ع : ب : سیم سینی ها : اریه - لایه لایه بچسبیده و نخور - در دست

و تا ۳ حر لایه ۳ لایه سیدی ۳۸ ولت با زنگ عتی سینی در لایه کربسته

حجمی حران سیم سینی ها بین ۱ تا ۴ است

ع : ب : فر فر و ها : اجزا کربسته - خوب یا فیر استخوانی - با بر باریک است

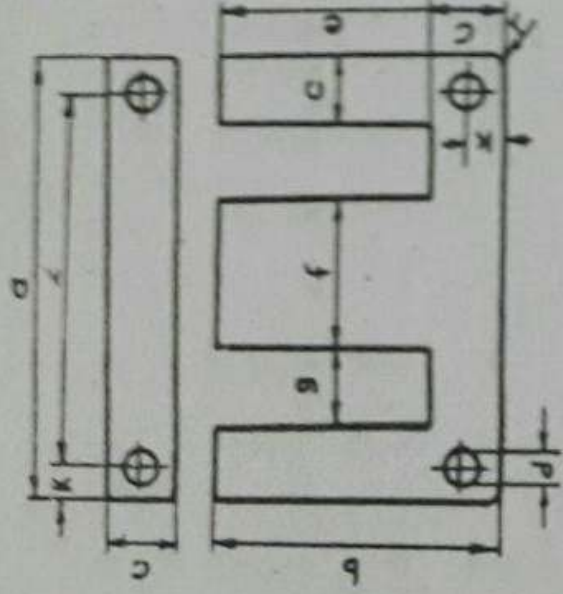
گفت نمودار سیم سینی ها مشاهده شود

محاسبات : خلاصه فرمولها در مورد نیا و محبت محاسبات

۱- محاسبه سطح مقطع هسته خالص : $S_{Fe} = K_1 \sqrt{P_1}$: K_1 : $c.m$

مقدار $K_1 = 1.2$ سبکی جسیب جسته سینی ۰.۱ ، ۰.۱۸ ، ۰.۲۵ (کربن سینی)

$P_{25} < P_{35} < 0.95 < P_{52} = \frac{P_{52}}{\eta}$



mm بر حسب EI
 به ضخامت استوار در هر جا
 به طول متوسط خطوط قرار
 به ضخامت هر ورق

جدول برای ورق‌های فولاد با مشخصات $f=20$ و $g=0$

	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI	EI
a	30	36	42	48	54	60	66	72	78	84	90	96	102	108	114	120	126	132
b	30	36	42	48	54	60	66	72	78	84	90	96	102	108	114	120	126	132
c	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
d	-	-	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5
e	15	18	21	24	27	30	33	36	39	42	45	48	51	54	57	60	63	66
f	10	12	14	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	38	40	42	44
g	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
h	10/5	12/5	14/8	16/8	18/8	21	23	26	29	32	35	38	41	44	47	50	53	56
i	-	-	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5
k	-	-	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5	3/5
l	90	72	54	36	18	10	5	3	2	1	0.5	0.3	0.2	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
m	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
n	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
o	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
p	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
q	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
r	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
s	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
t	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
u	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
v	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
w	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
x	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

0/5 4 0/35

دینا جدول
 انی P_2/P_1

P_1 [cm]	5	10	25	50	75	100	150	200	300	400	500	750	1000
Δu	20	17	15	12	10	9	8	7.5	7	6.5	6	5	4

P_1 [cm]	1500	2000	3000
Δu	3	2	1.5

دینا جدول

بسیار کم دینا جدول و زمان در وقت که با فرض این جدول، وقت دینا در اینجا حساب است

انی P_2/P_1

P_1 [cm]	0.5	50	100	100-200	200-500	500-1000
Δu	4	3.5	3	2.5	2	

دینا جدول P_2/P_1

P_1 [cm]	1000-2000	2000-3000	3000-4000
Δu	1.75	1.5	1

دینا جدول و نظر بر این است: برای هر یک از این جدول (دینا جدول)

$$\alpha_1 = 1.13 \sqrt{\frac{I_1}{J}}$$

$$\alpha_2 = 1.13 \sqrt{\frac{I_2}{J}}$$

$$\alpha_1 = 1.13 \sqrt{A_1}$$

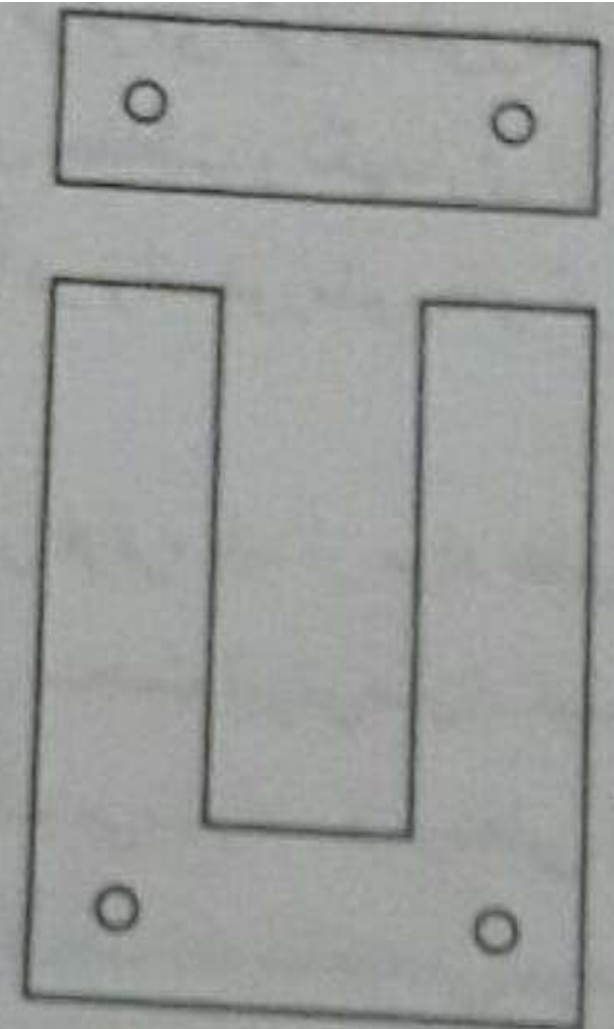
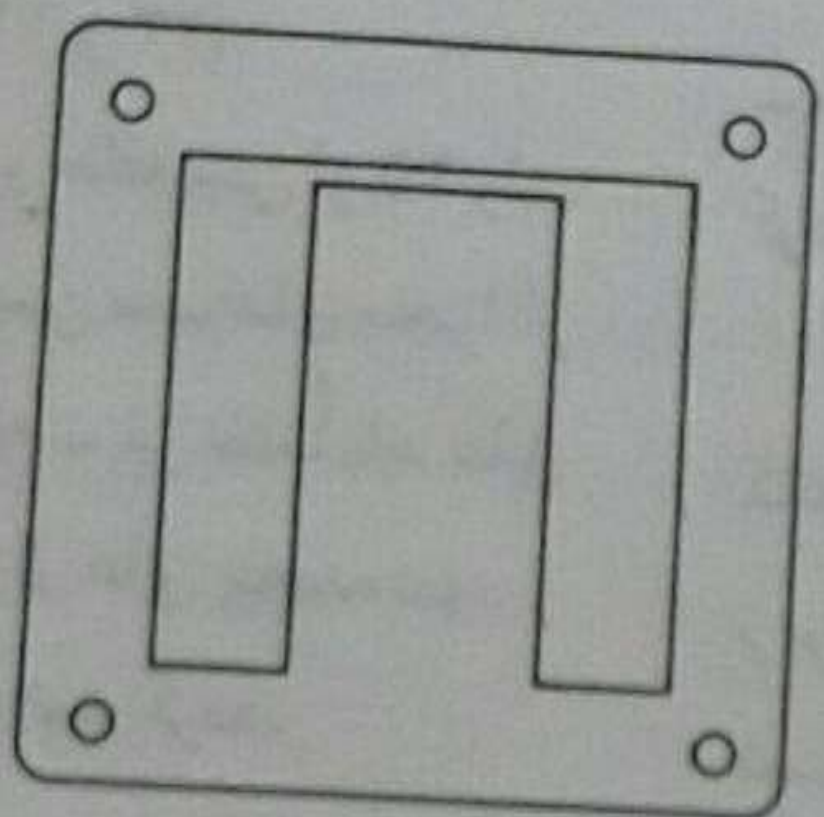
$$\alpha_2 = 1.13 \sqrt{A_2}$$

$$A = \frac{I}{J}$$

دینا جدول و محاسبه مساحت مورد نیاز: برای هر یک از این جدول (دینا جدول) :
 انی برای هر یک از این F_1

if $\alpha_1 \rightarrow 0.20 \rightarrow$ برای هر یک از این جدول (دینا جدول) 1650 cm^2

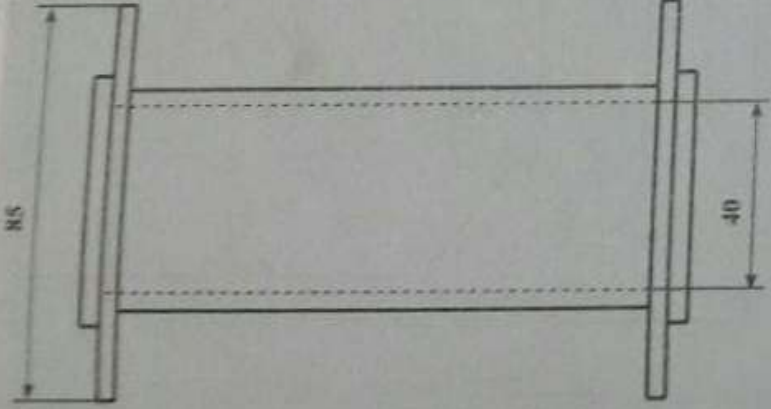
$$F_1 = \frac{N_1}{1650}$$



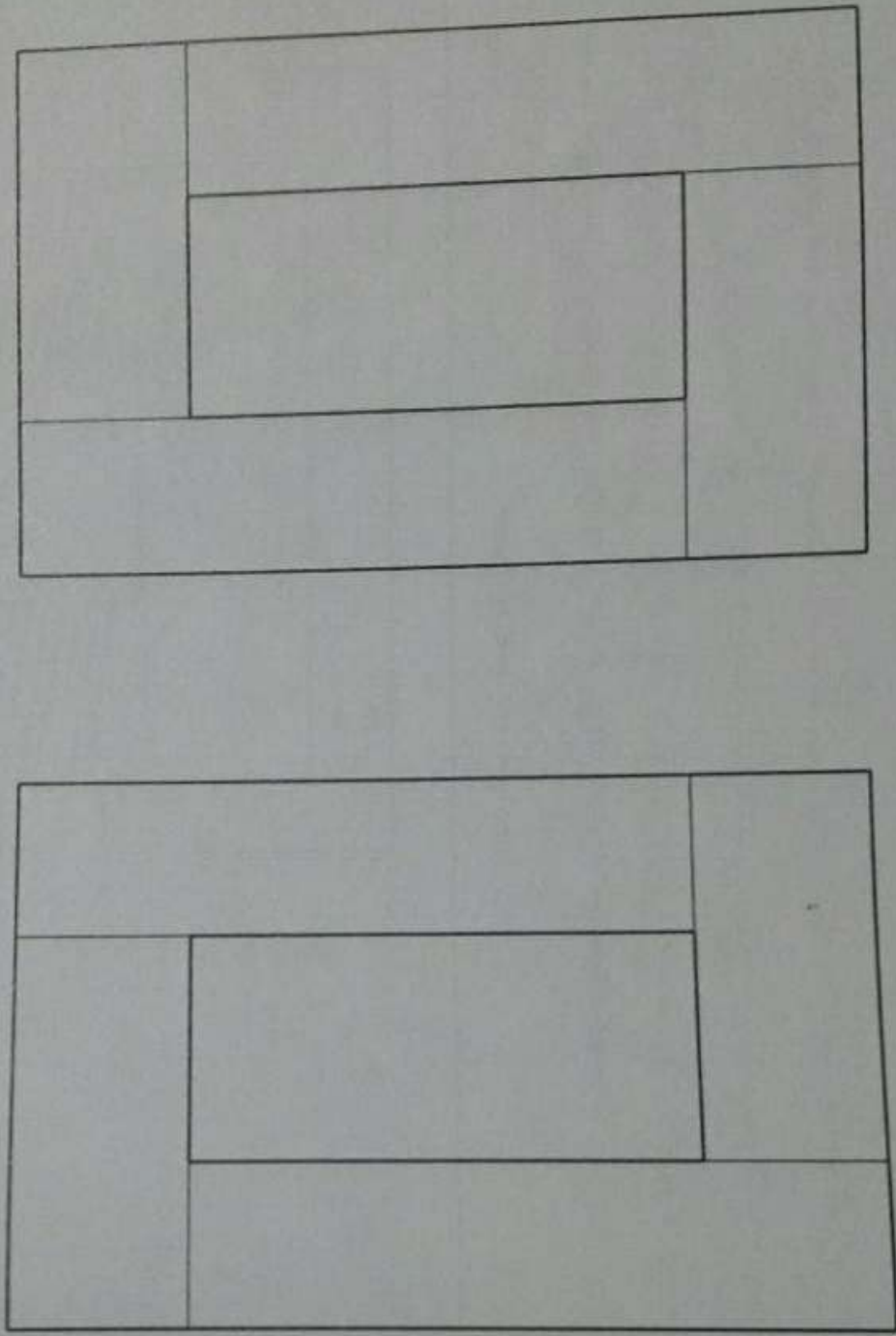
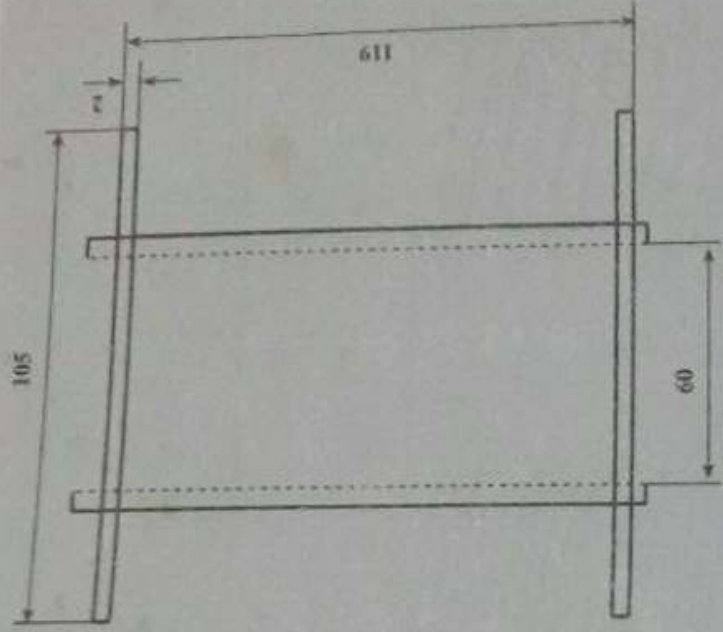
ورقی نوع M

ورقی نوع UI

شکل ۱-۱ - انواع ورق های دیناموبلن



شکل ۵-۶- دو نمای قرقره



شکل ۵-۷- طریقه‌ی چیدن ورقه‌های دیناموبلش

در هنگام سیم‌پیچی، باید تمام نکات ایمنی را رعایت کرد و بین سیم‌پیچ اولیه و ثانویه و هم‌مدی طبقات سیم‌پیچی حتماً عایق قرار داد. پس از جازدن ورقه‌ها در داخل قرقره نیز باید بین دو قرقره، عایق قرار دهیم. برای محکم کردن ورقه‌های دیناموبلش در داخل قرقره و جلوگیری از پاشیدگی آن‌ها، می‌توان از بست- که طراحی آن

می شود.
 مشخصات و تایید محاسبه برای ساختن یک ترانسفورماتور کوچک جوشکاری با جریان حداکثر ۱۲۰ آمپر در زیر آمده است. برای این که شما هنر جویان نیز بتوانید با حداقل وسایل این ترانسفورماتور را بسازید. تغییرات جریان ثانویه را به وسیله ی تغییر دادن تعداد دور سیم پیچ اولیه در پنج مرحله در نظر گرفته ایم.
 مشخصات خارجی ترانسفورماتور

ولتاژ اولیه ۲۲۰ ولت

قدرت ترانسفورماتور ۳/۲ کیلوولت آمپر

کسینوس فی ۰/۵

جریان ثانویه ۴۰/۱۳۰۸

اختلاف سطح بی باری ۶۰۷

اختلاف سطح در هنگام جوشکاری ۲۴۷

جریان نامی فیوز اولیه ۱۵۸

سطح مقطع کابل اتصال به شبکه : ۱/۵ میلی متر مربع

سطح مقطع کابل اتصال ثانویه به الکترود و قطعه کار : ۱۶ میلی متر مربع

قطر الکترودهای جوشکاری : ۳/۲۵ - ۲ - ۱/۵ میلی متر

وزن تقریبی : ۱۷ کیلوگرم

مشخصات سیم پیچ های اولیه و ثانویه

قطر سیم اولیه $d_1 = 1/9 \text{ mm}$

تعداد دور کل اولیه $N_1 = 425$

طول سیم لاکمی لازم برای اولیه $l_1 = 100 \text{ m}$

قطر سیم ثانویه $d_2 = 4 \text{ mm}$

تعداد دور ثانویه $N_2 = 68$

طول سیم لاکمی لازم برای ثانویه $l_2 = 22 \text{ m}$

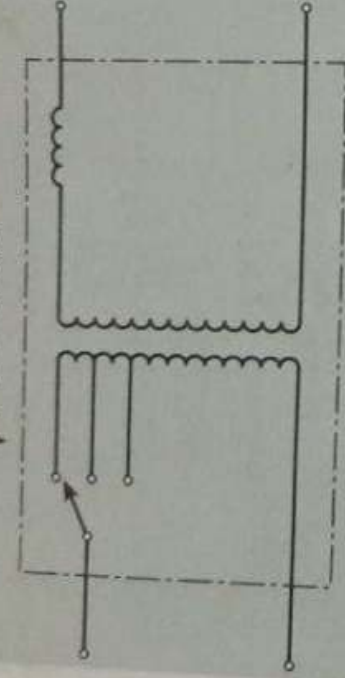
سیم پیچ اولیه از شش سیم پیچ با تعداد دورهای $N_{11} = 100$ و $N_{12} = 190$ و $N_{13} = 15$ و $N_{14} = 25$ و $N_{15} = 35$ و $N_{16} = 60$ که مجموع آن ها $N_1 = 425$ دور می شود، تشکیل شده است.

سیم پیچ های اولیه و ثانویه باید بر روی دو قرقره پیچیده شوند. بر روی یک قرقره قسمتی از سیم پیچ اولیه $N_{11} = 100$ دور و سیم پیچ ثانویه پیچیده شده و بر روی قرقره ی دوم نیز سایر سیم پیچ های مربوط به اولیه پیچیده می شوند. بنابراین، در روی یک قرقره باید $325 - 100 = 425$ دور از سیم $d_1 = 1/9 \text{ mm}$ پیچیده شده و به ترتیب در دورهای اول و 190 و 205 و 220 و 265 و 325 یک سر از قرقره خارج شود. چگونگی خارج شدن سرها و سیم پیچ هایی که باید بر روی هر یک از دو قرقره پیچیده شوند، در شکل ۵-۵ نشان داده شده است.

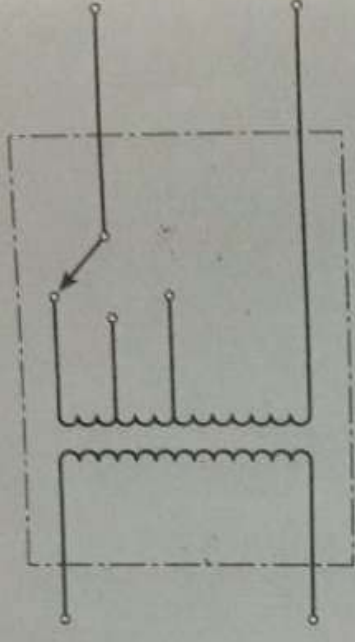
همان طور که می دانیم برای جوشکاری قطعات مختلف باید جریان جوشکاری قابل تنظیم باشد. برای مثال، جهت افزایش آن باید ولتاژ ثانویه را افزایش داد. این عمل با کاهش تعداد دور سیم پیچ اولیه توسط یک کلید پله‌ای یا افزایش تعداد دور سیم پیچ ثانویه از طریق تغییر اتصال آن امکان پذیر می شود (شکل ۳-۵).

جریان جوشکاری زیاد

↑
جریان جوشکاری کم

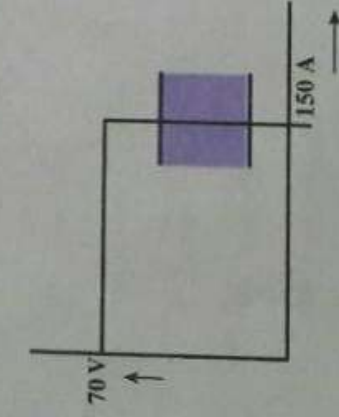


↑
جریان جوشکاری کم



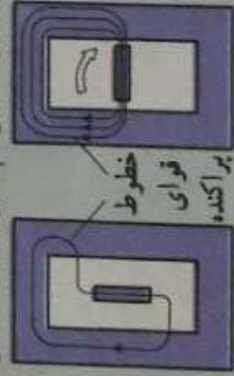
شکل ۳-۵- دو نوع ترانسفورماتور جوش متغیر

در این روش، نسبت تبدیل ترانسفورماتور تغییر می کند؛ بنابراین، ولتاژ بی باری آن نیز تغییر خواهد کرد. برای این که با تغییر جریان جوشکاری، ولتاژ حالت بی باری تغییر نکند، می توان نسبت تبدیل ترانسفورماتور را تغییر داد و در عوض، با ایجاد افت ولتاژ در ثانویه، ولتاژ خروجی را در حالت کار پایین آورد. بنابراین، در ولتاژ بی باری ثابت با زیاد کردن افت ولتاژ، جریان جوشکاری کاهش می یابد و با کم کردن آن، جریان جوشکاری افزایش می یابد. (منحنی ۱-۵).



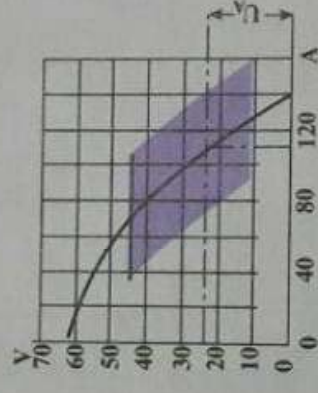
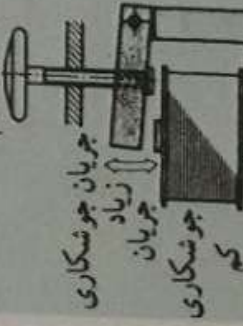
خطوط قوی برای برآکندهی قابل تنظیم

جریان جوشکاری کم

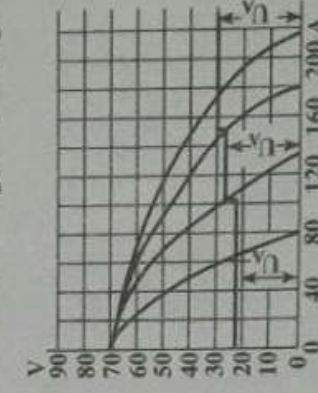


الف

سلف قابل تنظیم



منحنی ۱-۵- ترانسفورماتورهای مختلف



افت ولتاژ را می توان با تغییر مقاومت داخلی ترانسفورماتور جوشکاری به وسیله ی یک سلف قابل تنظیم یا یوچ - که مقدار برآکندهی را تغییر می دهد - به دست آورد. در شکل های ۴-۵ دو روش عمل تغییر فوران برآکندهی و تغییر سلف نشان داده شده است.

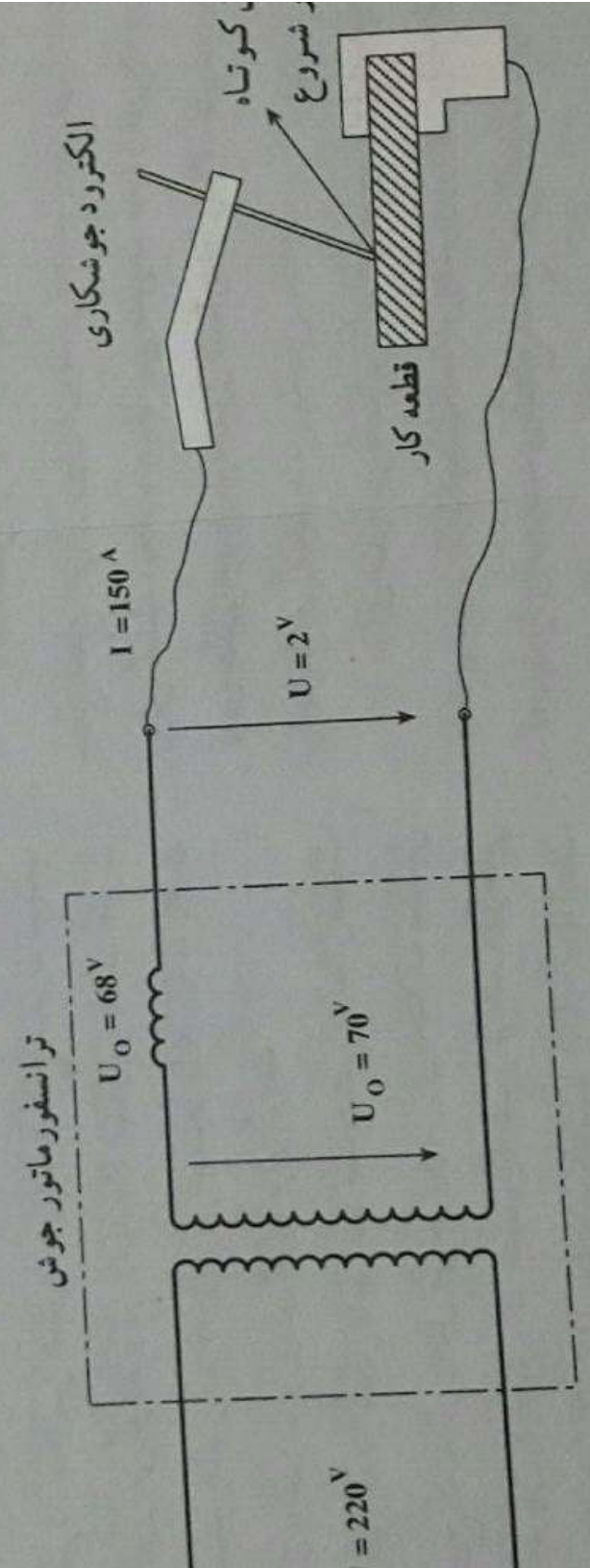
در ترانسفورماتورهای جوشکاری با قدرت کم، اغلب تغییر افت ولتاژ با چرخاندن یک دستگیره و در ترانسفورماتورهای با قدرت متوسط و زیاد با استفاده از سیستم های دیگری مانند به کار بردن جریان مستقیم و غیره انجام گیرد.

مطالب کمکی جهت تکمیل تمرین و پروژه

۱۰- خلاصه

یکی از روش‌های جوشکاری فلزات، استفاده از حرارتی است که توسط قوس الکتریکی ایجاد می‌شود. برای تشکیل قوس الکتریکی می‌توان از ترانسفورماتور استفاده کرد. ترانسفورماتورهایی که در جوشکاری از آن‌ها استفاده می‌شود، باید علاوه بر داشتن خصوصیات ترانسفورماتور معمولی، سیستمی برای تغییر جریان ثانویه و هم‌چنین کاهش ولتاژ کار داشته باشند. بنابراین، علاوه بر مطالب گفته‌شده در مورد ساخت ترانسفورماتورها، لازم است به نکات زیر توجه کنیم.

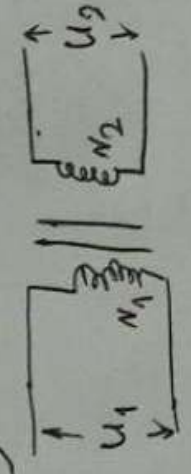
ولتاژ ترانسفورماتور جوشکاری در حالت بی‌باری نباید از 70% ولت بیش‌تر باشد. پس از ایجاد قوس الکتریکی، این ولتاژ باید تنزل کند. به طوری که حداکثر مقدار آن 30% ولت باشد. مدار ثانویه‌ی ترانسفورماتور جوشکاری، در هنگام تولید جرقه برای ایجاد قوس الکتریکی به صورت اتصال کوتاه درمی‌آید. برای ایزوله کردن ترانسفورماتور در این حالت صدمه نبیند، باید یک سلف را با مدار ثانویه به صورت سری قرار داد (شکل ۲-۵). این که از ترانسفورماتورهایی با پراکندگی زیاد استفاده کرد. به همین جهت، ضریب قدرت ترانسفورماتورها جوشکاری پایین است و برای بالا بردن آن باید از خازن استفاده کرد.



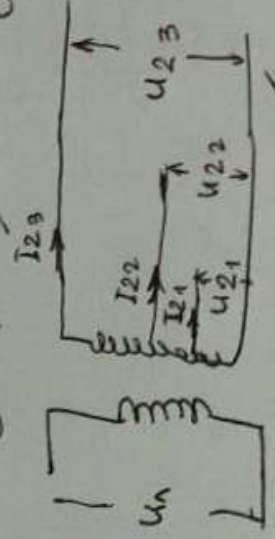
شکل ۲-۵- ترانسفورماتور جوشکاری در حین کار

حلیس اول

در چشم قبل در مورد محاسب و تعریف گفته شد که مربوط به ترانسفورماتور است و در مورد و
 کف خروجی است



حال اگر ترانس نیاز باشد یک ورودی و چند خروجی داشته باشد باید در اصل
 زیر اینها شود



استه با هم طریقت است این نوع ترانس ها دو نوع هستند پس استفاده از خروجی ها
 بطور همزمان که موجب کار کرده است و نوع دیگر استفاده از خروجی بصورت جداگانه

1 نسبت ورودی و خروجی (P_{T2}) :

$$P_{21} = U_{21} \cdot I_{21}$$

$$P_{22} = U_{22} \cdot I_{22} \Rightarrow P_{2T} = P_{21} + P_{22} + P_{23}$$

$$P_{23} = U_{23} \cdot I_{23}$$

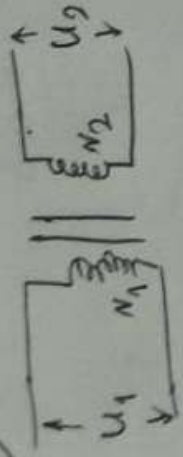
دری به تعداد دور در چشم و بی تا بویید باید وقت بخورم تعداد دور N₂₂ و N₂₃ از
 تعداد دور قبل خود باید کم صحت باید بطور مثال اگر N₂₁ = 25 و N₂₂ = 40 و N₂₃ = 60

در سری سه سرور در زمان بیشتر مقدار دور N₂₂ و N₂₃ بصورت جداگانه

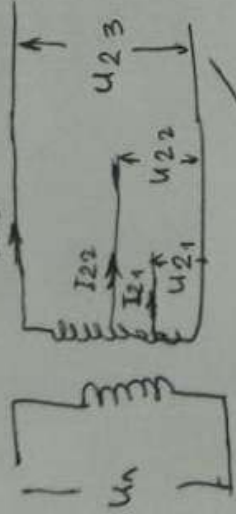
$$N_{23} = 60 - 40 = 20$$

طیسه دوم در سری هم پیوسته است

در طبقه قبلی در مورد محاسبات و تعاریف گفته شد که مربوط به ترانسفورماتور است و در اینجا در مورد یک فریب خاص است



حال اگر ترانس نیاز باشد که با یک ورودی و چند خروجی داشته باشد، باید به این روش عمل کرد



استفاده از این روش ترانس ها که دو خروجی هستند، یکی استفاده از خروجی ها می شود. هر زمان که به سبب کاربرد است و خروجی دیگر استفاده از خروجی بصورت جداگانه است.

1 نسبت توان کل خروجی (P_{T2}) :

$$P_{21} = U_{21} \cdot I_{21}$$

$$P_{22} = U_{22} \cdot I_{22} \Rightarrow P_{T2} = P_{21} + P_{22} + P_{23}$$

$$P_{23} = U_{23} \cdot I_{23}$$

در اینجا به تعداد دور در خروجی ها باید دقت نمود که تعداد دور N_{22} و N_{23} از تعداد دوری قبلی فرود باید کم می شود یا به معنی مثلاً اگر $N_{21} = 25$ دور است آن را در $N_{22} = 40$ و

در دوری سه دور در خروجی میگیریم مقدار دور N_{22} و N_{23} بصورت زیر است

$$N_{22} = 40 - 25 = 15 \quad N_{23} = 60 - 40 = 20$$

طیبه نوم
 ۸۹٪
 ۸۹٪

$$P_{S_2} = P_2$$

$$\frac{P_2}{\eta} = \frac{86.2}{0.89} = 96.85 = 97$$

$$P_2 = k \sqrt{P_1} = 1.2 \sqrt{97} = 11.8 \text{ و } S'_{Fe} = \frac{S_{Fe}}{K_{Fe}} = \frac{11.8}{0.9} = 13.11$$

$$= \frac{37.54}{5} = \frac{37.54}{11}$$

سے قویا اور کم ہوگا

$$P_2 = u_{11} \cdot n(1 - 54\%)$$

$$P_2 = u_{12} \cdot n(1 - 54\%)$$

۵۴ سے ۵۶ تک جمع ہونے

P_2	75	86	100
η	10	?	9

$$P_2 \quad 54 \quad 100 - 75 = 25$$

$$75 \quad 10 \quad 10 - 9 = 1$$

$$86 \quad 9 \quad 100 - 86 = 14$$

$$\frac{25}{14} \rightarrow \frac{14 \times 1}{25} = 0.56$$

3 محاسبه قطریه ها: در محاسبه قطریه باید انت محدود که یو گرانس برای حالت

استفاده همزمان گرامی شده است پس از جمع N_{21} جابجایی I_{21} , I_{22} , I_{23} عبور خواهد کرد پس در قطریه تاثیر خواهد گذاشت و همچنین برای N_{22} نیز همان I_{22} و I_{23} عبور خواهد نمود لذا افزایش است

$$d_{21} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{21} + I_{22} + I_{23}}{j}} \quad , \quad d_{22} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{22} + I_{23}}{j}}$$

$$d_{23} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{23}}{j}}$$

4 برای محاسبه فشار مساوی در قشره ها نیز باید ابتدا F_{21} و F_{22} و F_{23} محاسبه و وزن مجموع آنها F_{T2} است آورد

$$F_{T2} = F_{21} + F_{22} + F_{23}$$

لاورد شده و مقوم شده

حسب سیم در سیم پیچ ۱

کراس سلفر ماتور با دو ورودی و چند خروجی

یادآور می شود که دایس نوع کراس

در ورودی فقط از یک وقت

می توان در یک زمان استفاده کرد

و میسب و بار مترها باید بررسی و نتایج بیشتر در نظر بگیرد

بقیه مراحل میسب مانند کراس با یک ورودی و چند خروجی است

مثال : سیم پیچ کراس با ۲ و ۳ و ۲۲۰ ولت با کراس ۵۰ حوس

تغذیه شود و نتایج این کراس باید طرازی خروجی با ۱۲ و ۲۴ و ۱۱۰

ولت با ولتاژ به ترتیب ۱۸۰ و ۱۸۰ و ۱۸۰ باشد. دیز کراس به فرض بار استفاده

صنای در نظر گرفته شود میسب این کار انجام دهید

۱- $U_{11} = 220 \text{ V}$ و $U_{12} = 380 \text{ V}$

$U_{21} = 12 \text{ V}$ و $I_{21} = 1 \text{ A}$ و $U_{22} = 12 \text{ V}$ و $U_{23} = 110 \text{ V}$ و $I_{23} = 0.5 \text{ A}$

$P_e = U_{21} \times I_{21} + U_{22} \times I_{22} + U_{23} \times I_{23}$

$P_2 = 12 \times 1 + 24 \times 0.8 + 110 \times 0.5 = 86.2 \text{ VA}$

ماتور به سلفه قبل از سیم پیچ ۱۰۰٪ بار کراس با ۲۰۰ VA به ۱۲۵ VA به ۱۸۰٪ بار

3. مایه قطریه ها: در مایه قطریه باید انت نمود که چنانچه برای حالت

استفاده همزمان مایه قطریه است پس از مجموع N_{21} جابجاری I_{21} , I_{22} , I_{23}

عبور خواهد کرد پس در قطریه تاثیر خواهد گذاشت و همچنین برای N_{22} نیز همان I_{22} و I_{23} عبور خواهد نمود لذا افزایش است

$$d_{21} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{21} + I_{22} + I_{23}}{J}} \quad \text{و} \quad d_{22} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{22} + I_{23}}{J}}$$

$$d_{23} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{23}}{J}}$$

4. برای مایه فشار مورد نیاز در قشره ها نیز باید ابتدا F_{21} و F_{22} و F_{23} مایه و از مجموع آنها F_{T2} است آورد

$$F_{T2} = F_{21} + F_{22} + F_{23}$$

طریقہ رسم رسم

درجہ اولی درجہ دوم $N_{23} = 588 - 129$ و $N_{22} = 129 - 64$ درجہ اولی $N_{21} = 64$

مستطیل $I_{12} = \frac{P_1}{A_{11}} = \frac{97}{380} = 0.25$ ، $I_{11} = \frac{P_1}{A_{11}} = \frac{97}{22} = 0.44$ 5

$d_{11} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{11}}{J}} = 1.13 \sqrt{\frac{0.44}{3.5}} = 0.4 \text{ mm}$ و $d_{12} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{12}}{J}} = 1.13 \sqrt{\frac{0.25}{3.5}} = 0.30 \text{ mm}$

$d_{21} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{21} + I_{22} + I_{23}}{J}} = 1.13 \sqrt{\frac{9 + 0.8 + 0.5}{3.5}} = 0.91 \text{ mm}$

$d_{22} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{22} + I_{23}}{J}} = 1.13 \sqrt{\frac{0.3 + 0.5}{3.5}} = 0.68 \text{ mm}$

$d_{23} = 1.13 \sqrt{\frac{I_{23}}{J}} = 1.13 \sqrt{\frac{0.5}{3.5}} = 0.43 \rightarrow 0.45$

$d_{11} = 0.4 \rightarrow 45$ ، $\frac{129}{C_{m2}} \rightarrow F_{11} = \frac{N_{11}}{450} = \frac{677}{450} = 1.50 = 1.50$ (F) ضعیف ضروری نیست

$d_{12} = 0.30 \rightarrow 770$ ، $\frac{129}{C_{m2}} F_{12} = \frac{822}{450} = 1.83$ ، ~~1.83~~

$d_{21} = 0.9 \rightarrow 100$ ، $\frac{129}{C_{m2}} F_{21} = \frac{64}{100} = 0.64$ ، $d_{22} = 0.70 \rightarrow 160$ ، $\frac{129}{C_{m2}} \rightarrow F_{22} = \frac{129}{160} = 0.81$

$d_{23} = 0.45 \rightarrow 370$ ، $F_{23} = \frac{588}{370} = 1.56$

$F_T = F_{11} + F_{12} + F_{21} + F_{22} + F_{23} = 1.50 + 1.83 + 0.64 + 0.81 + 1.56 = 6.34$ خلاص

$F_T = 1.35 \times F_T = 1.35 \times 6.34 = 8.56$ خلاص

$f = 2$ و $g = c$ لز حصول ورقہ گزائی بہتف

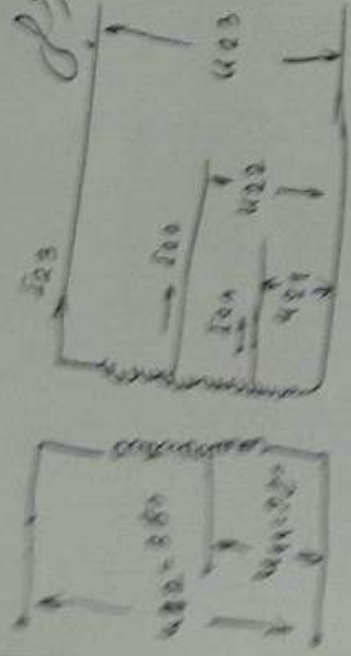
$e \times g \gg F_T \Rightarrow 54 \times 18 = 9.72 > 8.56$

نوع صورت EI 108

آورد شبکه و بارها

حلب سهم در سیم چینی 1

کراسفدر ماتور با دو سر دوری و چند خطی



یا داده می شود که در این نوع ترانسها

در ورودی فقط از یک وقت

می توان در یک زمان استفاده کرد

و به سبب و بار مترها مایع برای وقت و بیشتر در نظر بگیرد

تقریباً برای هر ساعت فائده ترانس با یک ورودی و چند خروجی است

مثال : سیم چینی ترانس با دو سر 240 و 110 ولت با بارهای 10 هرتس

تغذیه شود و جابجایی این ترانس با بارهای 240 و 110 و 12 و 14 و 110

و است با جابجایی به ترتیب 1A - 1A و 1A و 1A به سبب این که اینها در وقت

همزمان در نظر گرفته نمی شود اما اگر یکی از آنها در وقت

$$U_{11} = 220 \text{ V} \quad \text{و} \quad U_{12} = 380 \text{ V}$$

$$U_{21} = 12 \text{ V} \quad \text{و} \quad I_{21} = 1 \text{ A} \quad \text{و} \quad U_{22} = 12 \text{ V} \quad \text{و} \quad I_{22} = 0.8 \text{ A} \quad \text{و} \quad U_{23} = 110 \text{ V} \quad \text{و} \quad I_{23} = 0.5 \text{ A}$$

$$P_2 = 24 \times I_{21} + U_{22} \times I_{22} + U_{23} \times I_{23}$$

$$P_2 = 12 \times 1 + 24 \times 0.8 + 110 \times 0.5 = 86.2 \text{ VA}$$

ماتریم به سبب این که اینها در وقت 120 و 180 به سبب این که اینها در وقت

