

* القصبان هى عبارة عن قطاعات معدنية يرمز لها برتم مثل إ ۲ فنیول sy کفینول of - wic 70 - wic 70 - wic 70 - wic (nea مُنكِّ فينول (sy) معناه ان وزم المرّ الفولى من هذا 2 [54] = Cincell تیکون مطاع ال (Rail) من uij (E) 1.5'12 185 قاعة الفرض مذ هذا الماب -00 هو درائة القوى والإجازت التي تؤثر على العجبار اشاء حركة العظار ومقارنتها بالفتي المسمور جا stell , haif curity (W)

عوف الم الفرض من الفكمبام : عل العظارات ونقل الالها إلى الفلالات وأرطاً توحية العظ تتعرف الفصبام إلى (3) انواع مم الاجهادات engineer22.com 3 طولية 2 د جنية () را *س*یه ناتحة من تأير اوزام منالعوى الأفعية التي من تأير فرك درمات تهلا تالحوا تحرثها العجلات اشار المرارة واشار السارم المه المنصبات والسّاعة لاعار عليك XX 1 Jule مش عليك الأسية مولة

هام: - مام اساب زحف العُميام ؟ ار م رور) متعن يوم مواقومانا از م لخط مغ دواخ مز دوج ؟ نتجة ولة القارات على السالى الديدة وتأثير قور الإملاق ولقوى الناتية عن مزوق درمات الإارة تتكون بالفرنياء قوة مولية وقد سبب هنه العوم إ حوظ السكه طولياً أو عرضاً أو مسبب زمع الفكربار وليغ هذه الفاهي تتمرم مانكات ازمت الخط ا في: آهدناه (48) ((8) متر Rail Mobio 13 Plan

الخط المزوج :-----لا مانية زحف ال (18) متر من لجود ال انعام Plan engineer22.com O

رُولاً الإيهادات الأسبة عند مرور العظار - على الفرسام تعل الفرسام ككمرت ممرة ولعاركا نزوج الفلكات فتؤثر هذه الأحال الأسبة على الفرنبام بعزوم تسبب إجمارات الأسبة فإ قطاع الفرن ولم وتأقف إ معادي معام الفرن " cupel Este ceptio " is ويسم الإجهادين مشعب قاءة القيب Obase (Obase) التأثر من سلامة قطع الفرنيب في تأثير على الأوزام تم حساب أقص إجعار (عامل) النابج على المعام وعارشة الإجار · Q parel (P) withell gles de (Shear) veiel vois ilmonir @ (Pall) & your law of in (Iso)

معارلة -8 Zimmermann $= \frac{W_{max} * L_r}{4Z} * (1+3\overline{C}) * \Xi \mu$ base > Kg / cm2 * cur * engineer22.com يم دساب الأحال للحالات المختلفة واء للفاطي أوالوبة وتؤفد الأطبر (Cm) Cupel ader Cul (Cm) (Zero moment) pill - teil of a light all pie all light - light (tero moment) El us un and $4 \frac{4EI_y}{B.C}$ Lr * * Nº -- Cm Y يحفظ a الرمرونة الصلب (عظ) E = 2.1 *10 kg/cm² (عظ) E = 2.1 *10 Iy = ~ cmy (given) (if upper light)

معامل رد فعل ترية الأسل سَوَمَفًا على نوع سَربَه الإلم على المعامل (C) كجم / سم نوع التربة حالة التربة S₁ S₂ S₃ ضعيفة Data sheet متوسطة جيدة (Cm) [joka ip,el] * B $B = \frac{b*(L-50)}{2*S}$ 1 cm a Lile 100 p b -> مول الفلنكة « L 5-> temeil انت تعرف تحسب e > Cm (given) glad deles

معامل سَوَقَف على نوى التربة ويصب كالمال نوع التربة ē aireip (SI) 0.1 P e (52) متوفة م 2.0 (جيرة) فتوية من ج 3 (جيرة) at V < 60 km/hr $(\Phi = 1)$ 2 60 < - V < 200 Km/hr at V $\Phi = 1 + \frac{V - 60}{140}$ (4) هو معامل متوقف على المريمة

معامل تأعير المحار، الجاوري < وهو معامل بأقد تأشر باق حاور العظار عند ques rée بدجر بشكلين م) الامتكام حكل يوهم المافات بين given المحاور المختلقة للمربة أر العَامِ م (4) 3 Xz Xy Xz × وليك النقطة الطلب صاب الإحار تشرها من (م) • بتم حساب بعد كل محور عن النقطة المراد حساب
 الاجهاد عنرها وسم (X) (X1, X1, X3, X49 ---)

(2) $\overline{y_{3}}$ ($\frac{x}{1}$) $\overline{y_{3}}$ ($\frac{x}{1}$) $\overline{y_{3}}$ area (3) ai جدول معاملات "Zimmermann" الموجور في (1) Deta sheet I Deta sheet I المناظرم فكل بحوم . (۲) متم تجمع ال (۱۹/) فتكون ۱۸ X/Lr X XI XILV MI (2/4) م التي نوض بيها X2 X2/Lr M2 (bese) allasjo X3 X3/Lr Ms 2/1 ---000 kg cm base * وللتحق من الاجهادات * base > oull $\int \frac{1}{100} \frac{$ (1) Kg/cm²

$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	19.		Depression			ian Factors	<u>.</u>		foment	
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		و		2	L=1/4	E.J · C		M - 4	<i>μ</i> μ	
0,5 0,9992 0,0033 0,0192 1,77 0,0173 0,0037 0,7 0,9751 433 0,0561 1722 1,8 0,00373 0,00077 0,4 0,9784 433 0,0564 1722 1,8 0,00282 0,00039 0,5 0,4273 603 0,213 944 4,0 0,02283 0,00039 0,6 0,772 6,033 0,213 944 4,2 0,02283 0,00039 0,6 0,6377 6433 0,0593 652 4,3 0,01378 0,00039 0,8 0,6554 643 0,0593 652 4,3 0,01378 0,00039 0,9 0,6554 643 0,0593 652 4,3 0,01378 0,00039 0,9 0,6554 643 0,0593 652 4,3 0,01378 0,00039 0,9 0,6554 643 0,0593 652 4,3 0,01378 0,00039 1,0 0,6355 667 0,0163 553 4,4 5 0,0132 0,00035 1,0 0,6355 667 0,0163 553 4,4 5 0,0132 0,00035 1,0 0,6355 667 0,0163 553 4,4 5 0,0132 0,00035 1,2 0,8995 564 4,3 0,0237 0,00035 0,00037 1,2 0,2892 453 0,0113 184 4,5 0,00035 0,00037 1,3 0,5355 566 -0,011 13 5,4 0,00035 0,00037 1,4 0,2829 4453 -0,2847 153 4,4 0,00035 0,00037 1,5 0,2348 433 -0,2847 153 4,5 0,00035 0,00037 1,6 0,1935 566 -0,011 13 5,4 0,00035 0,00037 1,6 0,1935 566 -0,011 13 5,4 0,00035 0,00037 1,6 0,1935 568 -0,2847 55 3,1 -0,00338 0,00035 0,00037 1,6 0,1935 568 -0,2847 55 3,3 -0,0039 0,00035 0,00036 1,7 0,4416 577 -0,1164 135 5,4 0,00035 0,00035 0,00035 0,00035 1,6 0,0035 0,00055 0,00035		₹.÷			μ	Diff.	Ę-t	?	μ	
0.7 0.955 0.954 0.489 1910 1.9 0.0313 -0.0313 -0.0017 0.4 0.9784 553 0.948 1912 1.9 -0.0225 -0.0017 0.4 0.9784 553 0.2215 534 0.2 -0.0225 0.00189 0.5 0.4231 653 0.1431 892 4.1 -0.2229 0.00433 0.6 0.7222 633 0.1431 892 4.2 -0.2221 0.00592 0.7 0.6537 643 0.0593 554 4.4 -0.01787 0.00689 0.8 0.9572 643 -0.6593 554 4.4 -0.01787 0.00592 0.9 0.6537 643 -0.6593 554 4.4 -0.01787 0.00592 1.0 0.9595 647 -0.1697 141 5.9 0.0019 0.00352 1.0 0.9595 564 -0.1697 141 5.9 0.0019 0.00352 1.2 0.1999 544 -0.0177 0.00039 0.00352 1.2 0.1999 544 -0.0177 0.00039 0.00352 1.4 0.2426 557 -0.1173 0.0039 0.00352 1.5 0.1355 564 -0.197 114 5.9 -0.0013 0.00392 1.6 0.1999 544 -0.0277 9 5.2 -0.0013 0.00392 1.6 0.1999 544 -0.0277 9 5.2 -0.0013 0.00392 1.6 0.1999 544 -0.197 114 5.9 -0.0031 0.00392 1.6 0.1999 139 -0.1675 152 -0.0031 0.00350 0.00350 1.6 0.1999 139 -0.1675 152 -0.0031 0.00352 2.0 0.00592 265 -0.1999 105 5.5 0.00031 0.00592 2.1 0.0439 193 -0.147 115 5.7 0.00039 0.00526 2.2 0.00567 228 -0.1999 105 5.5 0.00031 0.00536 2.2 0.00567 228 -0.1999 105 5.5 0.00031 0.00526 2.3 0.00464 164 -0.147 115 5.7 0.00039 0.00356 2.4 -0.0056 136 -0.144 115 5.7 0.00178 0.000356 2.4 -0.0036 136 -0.144 135 5.4 0.00178 0.000356 2.4 -0.0036 136 -0.144 135 5.5 0.00031 0.00356 3.4 -0.0036 136 -0.144 135 5.5 0.0017 0.00029 2.5 -0.0146 8 -0.0144 -0.0144 0.00034 2.6 0.0035 13 -0.0144 152 5.9 0.00136 0.000356 3.7 -0.0436 130 -0.0144 153 5.4 0.00178 0.000356 3.1 -0.0436 140 -0.0036 5.5 0.0017 0.00035 3.1 -0.0436 140 -0.0036 5.5 0.0017 0.00059 3.2 -0.0437 1-0.0036 5.5 0.0017 0.00059 3.5 -0.0439 1-0.0036 5.5 0.0017 0.00039 3.5 -0.0439 1-0.0036 5.5 0.00059 0.00035 3.5 -0.0439 1-0.0036 5.5 0.00059 0.00055 3.5 -0				0,0093		0,1900				and the second sec
0.3 0.9357 6.83 0.4 0.9378 7.83 0.5 0.9378 7.83 0.5 0.9231 6.03 0.6 0.7623 6.03 0.6 0.7623 6.03 0.6 0.7623 6.03 0.6 0.7623 6.03 0.6 0.9377 6.13 0.6 0.9378 6.1 0.00378 7.0.0										
0.4 0.7378 553 0.73565 1113 4.0 0.02535 0.02035 0.5 0.7528 603 0.7131 934 4.2 -0.02542 0.003572 0.7 0.6637 643 0.0539 652 4.3 -0.01787 0.00639 0.8 0.7512 662 0.0657 431 -0.01718 0.00532 0.9 0.5712 667 -0.1108 139 4.4 -0.01514 0.00352 1.4 0.4416 577 -0.1105 139 4.4 -0.01514 0.00352 1.4 0.4416 577 -0.1175 139 4.5 -0.0112 0.00352 1.4 0.7354 4.5 -0.0112 0.00352 0.00370 0.00370 1.4 0.7355 544 -0.0113 0.00370 0.00375 0.00370 1.4 0.7354 425 -0.2037 9 55.1 -0.00351 0.00375 1.6 0.7394 425 -0.0137 9 5.4 -0.00355 0.00352 1.5	1			- 1.						and the second se
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		0,4	0,3784		0,3564				0,00189	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$										
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$				631						
0.9 0.7772 643 -0.0557 451 4.5 -0.01320 0.00352 1.0 0.4265 607 -0.1105 149 4.6 -0.01112 0.00386 1.1 0.4466 577 -0.1105 149 4.7 -0.00381 0.00392 1.2 0.1355 564 -0.1115 141 4.9 -0.00531 0.00392 1.4 0.2449 455 -0.2358 9 5.1 -0.00314 0.00392 1.5 0.2384 453 -0.2355 9 5.2 -0.00219 0.00317 1.6 0.1393 383 -0.7277 30 5.2 -0.00219 0.00632 1.6 0.1393 342 -0.1395 66 4.00019 0.00631 0.00319 1.6 0.1393 342 -0.2347 55 4 -0.00319 0.00632 1.6 0.1234 132 -0.0055 0.00031 0.00350 0.00350 1.6 0.124 132 5.6 0.00319 0.00350 0.00350					ALL AND ADDRESS OF					1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1		1 m 1				-0,01320		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1.0								and the second second
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1		1 2222		259	2			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$										
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								-		
1,6 0,1953 33 -0,2077 $5,2$ -0,00229 C,00746 1,7 0,1576 342 -0,2047 62 5,3 -0,00039 0,00692 1,8 0,1234 302 -0,1995 66 5,4 -0,0005 0,00536 1,9 0,00439 195 -0,1575 127 5,7 0,00395 0,00520 2,1 0,0244 164 -0,1548 132 5,6 0,00127 0,00499 2,2 0,0244 164 -0,148 132 5,6 0,00356 0,00356 2,4 -0,0050 110 -0,148 132 5,6 0,00397 0,00409 2,5 0,0166 88 -0,149 135 6,0 0,00377 0,00261 2,4 -0,0350 49 -0,0187 0,00181 0,00261 0,00261 2,5 -0,0166 88 -0,1149 135 6,1 0,00181 0,00261 2,6 -0,0350 34 -0,0777 113 6,3 0,00181 0,00181 2,8				•		1	5,1	-0,00334		
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1,6					8		5 St. 15 St.	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1	1		5			1
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		000.000				1				
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1									
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	and the second second	100		100000000	-0,1675		5,7	0,00095	0,00464	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		2,2		1		1		1		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				136		134				
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		COO 1078					R	1		
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			6,3	0,00187		
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		2,8	- 0,0369					0,00184	0,00145	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		2,9		20		- 103				
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	a man an and			1						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		Science 1	20 202 20	1		1	8			
3.4 -0,04079 3.5 -0,03837 -0.02374 * Eimmermann Factors *		11.000	Condition Sold 2003		1 100 IS 100 I					
* Zimmermann Factors *	·····			1	100000 /000 000	1				
		3.5	- 0.03637		-3.01769			1	1	
		3.1 3.2 3.3 3.4	- 0,04314 - 0,04307 - 0,04224 - 0,04224 - 0,04079 - 0,03687		_0,01588 _0,03931 _0,03050 _0,02574 _0,02574 _0,01759	nann	5.7 5.8 6.9 7.0	0,00162 0,00152 0,00141 0,00129	0,00063 0,00042 0,00024 0,00009	
	A	lle	io	احد	네 (<	That	。)	ال	4au	Enter
Allell is white (Ohace) I are former			-				1			
Allell is interit (Obase) Il and find in	1-1-1	1	hal	ι)	11 (10	1002		Cole	Lal	22, (00)

إذا جلب منا صاب الصبط ف الصمام تم حساب أقص هيوم في العَصب (y) من - al, les Wmax 2BCLr *24 ien la lr 6 c (B (Wmex معامل تأشر الحادر المحارد الذي سي العي (M) 11 ão poinci amo من غنن درول معامل Timmermann حوار -M X/Lr X $\leq M = M_1 + M_2 + M_3 + \cdots$ XI XI/Lr MI X2 X2/Lr M2 X2 | X214 X3 | X3/Lr | M3 ZM

ا قوى العَس Shear مم حساب قور العُمر على العُمني الناتجة من عل العبان 12 (P= 1-2 # Wnax) = 1/ ton \$ Pall حلالعلى الأقص مع تأثير ونياميك نتج حساب قعده الفكور المسور جا لعفاج القفيب من لارحق 3 Allal $P_{all} = 5.26 \times 10 \times 1 \times \left(\frac{O_{all}}{F_{0.5}}\right)^2 = 1 \times 10^{-5}$ > (Cm) abel béap (γ) (r= 60 cm) يؤذر ب (m) 00 =r) Call (70) kg/mm² معاصل کامان (۱۰) 🛶 F.0.5) Check $\varphi \Rightarrow \varphi_{all}$

2 الى جهادات لطولية تنتج الح جعادت الطولية في الفرس من تأسر مرق درجات الرارة خلال وجود العكميت من السكران الحرسرية في فترات الصيف والسيتاء - حاسب علات عدد وإنكان متررة ما سب ماسم (زف العرام) (Creep) وتتكون إجمادات طوليه داخل قطاع الفرسي (نواع القصار مسب طرقة التركيب قفياء موجولة تفساهمليم (P) القصبار الموجولة ;-• Ð 13

@وصفا يتم ربط الفرنياء مع بعانعا عن فريق مسامير وألواح سربط نفايات القضبام مع بعهفا ٥ فن القضبار الموصولة متأثر كل قضيب بالإرة على حد من حبث العوى الطوليه الناعم من فرق درجات الزارج ومن حب فت المرد الطوبى عشر مقاس العميب المكرد Lrail. طول الفصيب انتيجة فرق درجات الإرة على العمس تتولد عوة فوليه (F)مسيد إجمادات طوليه (م) تعلى على تمرد الفَضِب عند طريعت 14 0

ولحساب قبة الإجهاد الطولى (م):---- + kg lcm2 (Cur) العوة الطولية النابحة من تأثير زى درطات الزارة --- (ex) وتعسب من المعادلة je? $= \frac{\omega \cdot L_{\text{rail}}}{4} + E \cdot A \cdot a \cdot \Delta t - \frac{E \cdot A \cdot \Delta \lambda}{1}$ brail ade a lunde line light in los al al a Cm (poul) cupél de given (mipe) = 18^m = [1800] Cm ie?

حعفا معار رونة العالي ² به اولا ⁶ 101 2.1 * 10 (given) (\mathbb{Cm}^2) 11.8 * 106 معامل الممرد الجارى فرق درجات الزارة (At = Tmax - T cui Tmax -> Elister given Timin -> 5/2 Timin given Time = Trax + Timin = V • درجة المرع ant is الفرساس السكة (Cm) given vie (m) . ح الى في من تحاتى الكرميسين عند Nolus bell وتؤفذ ضعف تحدد الفهيب ۲+ فجوة ۲۵ التحدد الواحد 16

(ب) القصبان الملحومه ب-في من ربط الفرسام مع وعنها عن طريق اللحام حي يم كام تقايات القصاء موجعنعا (رلك بربر مى وجود بعن الوصلات بلسامير) pB Ð Ð • من العكميام المكومة تعمل محمومة الفرميام الملحومة لقصب واحد ونتيجة تثبيتة فىعدد كسرمم الفلنات تقعم السكم مقارمة المدد الطولى للقريب مت طول معين معاس مرجرف الفرس وعدهذا الط برسائر الفرسي مارجعاد'ت الزارة.

يوجد إجار المارة (٢) : ويوجد مفارمة السكة للمتدد الطول -: (~wx) $\overline{\omega_{X}} = \frac{\omega \cdot X}{A} \rightarrow (X)$ 212 17 to feele 5/2 σwix ->X SIA 2M تؤثر الإارة بإرجاد ثاب سم (٢) وتقارم السكة المتد الفولى يعكاومة تسمى (برسم) تبدأ بالعيز عند (٥= ٢) مرف الفرس وتنرب المقاومة موزيادة Identis (X= 2) in cines de vo (X) Toines

عساب الطور المتأثر بالجار () [طور عدم الابتراس المرار) OT = OWX $E \cdot \alpha \cdot \Delta t = \frac{\omega \cdot \lambda}{\Delta}$ $\lambda = \frac{\mathbf{E} \cdot \mathbf{A} \cdot \mathbf{A}}{\mathbf{u}}$... Cm F -> 2.1 × 10 Kg/cm A -> inpér quès alma given 0 Q→ 11.8 × 10-6 0 معاصل المترد المرابري At -> Tmax - Time 0 > (Tmex + Tmin) ad a limbs a since - W (given) Jel ملحوفة إدر كام المطوب صاب :- الإ معار (أزان · (inple) isto ~ (x) ailus de

x.wo - 20 = (18 cal. 14/10 $=(E \cdot \gamma \cdot \Delta t) - (\frac{\omega \cdot k}{\Delta})$ = Kg/cm² » حساب فضة المتدد الطولى (A A) $\Delta \lambda = \frac{\lambda \cdot \boldsymbol{x} \cdot \boldsymbol{\Delta t}}{2} = -- cm$ * العدد العولى عن ger 1 legin ويكون إنساع فجوة المكرد : (+x 2 = exertbic) Δλ Δλ $(\Delta \Delta \lambda) = \frac{1}{2} \frac{$

ملحوفة هامه:-ىالإمكام قدلا يعلى قتمة مساقة معلموالعمير (A) ويكون معم) المم العُصيب (فينول ٢٤ -UIC 60 (--- à finite andre Hay A vail 1/3 حت اله هذا المتم عبر عن وزم المترالطري . Ell cipel N (صال) [تغيب فينول 54] هات ال رام ج aika = 54 7.85 = >A=vm A *1" =V Cm

* التركيب الكيميائي للقضبام :-يتكون جلب الفرسابه من volic 3 كريوم" " joio 1 109 وتع صباب (سنة الم بوم المكان) وم نسبة الكربوم المافية لحبوات حيك الفجنالم وتعبرتن مرى معادمة السرد المسمو جا للغمس (ملاة العرب) $\frac{G_{eq}}{M_{eq}} = C + \frac{M_{n}}{3} + \frac{Cr}{3}$ --- % المكلخ كارارت سنة الإبوم الكافئ مقدار ، ١٠٠ 7kg/mm² , ieo, cinel Que (ed)

التمرين الرابع الاجهادات بعناصر السكة ١. المطلوب إنشاء خط سكك حديدي مزدوج وفقا للبيانات التالية : الخط يخدم كلا من نقل البضائع و الركاب، و سرعة قطارات البضـائع = ٨٠ كم / س و يتكون قطار البضائع من ٢٠ عربة، وزن العربة = ٧٠ طن و تجسيه . قاطرة وزنما = ١٢٠ طن (٦ محاور)، و سرعة قطارات الركاب = ١٠٠ كم / س و يتكون قطار الركاب من ١٠ عربات وزن العربة = ٢٠ طن، تحره قساطرة ورغا - ١٢٠ طن (٦ محاور)،عدد قطارات الركاب - ١٠٠ قطـار/يـوم . وقطارات البضانع = ٤٠ قطار / يوم . السكة ذات فلنكات خرسانية من النوع (mono-block) مقاس ٢٦٠ × ٢٥ × ١٥, التقسيط = ٢٠ سم، وقضبان (UIC60)، معسامل القطاع = ٣٣٦ ، $h = 17.2 \text{ cm} h_n = 6 \text{ cm}, I_{yy} = 3055 \text{ cm}^4, I_{ZZ} = 521 \text{ cm}^4$ معامل تاثير المحاور الجحاورة = ٨. ج التثبيت مباشر و له وسادة طولها = ٣٠ سم صيانة السكة من النوع (high maintenance volume) , تربة الأسماس ممن fail . RC = 130 , pvu = 40 t , (formation) و لا تحوى طبقة (Sı) و Sı) و النوع (Sı) Gull, rail = 70 kg/cm² , kg/cm² , kg/cm² , kg/cm²

المطلوب :

- تحديد درجة السكة (UIC group) .
- التأكد من إجهادات القضبان ((Zimmermann Method):

· التأكر من نوم الفلنكة وطولها (+ تعد اله عدالالمانيه) (finite element metted)

۲۰ حدد قيمة الضغط الرأسي الأقصى داخل قطاع النزليط على عمق ۳۰
 ۸ محدد قيمة الضغط الرأسي الأقصى داخل قطاع النزليط على عمق ۳۰
 ۸ مم و مسافة ۲۰ شم من محور الفلنكة (استعمل طريقـــة تــالبوت المعدلة).

٣. قطار ركاب مكون من ١٠ عربات وزن كل عربه ٥٥ طن، تسحبه قاطره ديزل طراز (٦
 محاور) وزنما ١٣٢ طن، وتسير بسرعة ١٢٠ كم/الساعه، والمطلوب حساب الإجهاد الطول في عاور) وزنما ١٣٢ طن، وتسير بسرعة ١٢٠ كم/الساعه، والمطلوب حساب الإجهاد الطول.
 ن القضبان، إذا علم أن مقاومة السكة للحركة الطولية هي ٥ كجم/سم، ,ان أقصى درجــة مراره عند موقع القضبان ٣٣ درجه مئويه، و اقل درجة حراره ١٥ درجه، هذا في حالـــة قضبان فينول ٤٥ ملحومه، درجة تثبيتها في السكه ٢٠ درجه مئويه.
 ٤. خط سكك حديدية ذو قضبان ملحومة ، والمطلوب حساب طول فجوة المحدد والطــول
 ٤. خط سكك حديدية ذو قضبان ملحومة ، والمطلوب حساب طول فجوة المحدد والطــول
 ١٦ حمرض للاجهاد الزائد) عند درجة الحرارة القصوي وذلك وفتا للبيانات العرض لعدم الاتزان (معرض للاجهاد الزائد) عند درجة الحرارة القصوي درجة حـرارة = ٥ درجة.
 ٥. درجة مقاومة السكة للحركة الطولية = ٧ كجم/سم، أقصى درجة حـرارة = ٥ درجة.

٥. احسب نسبة الكربون المكافئ لصلب القضبان والذى يحوي: ٥.8 % كربون، % ٥.9
 ٥. احسب نسبة الكربون المكافئ لصلب القضبان والذى يحوي: ٥.8 % كربون، % ٥.9
 ٥. منحنيز، %2.4 كروم. قارن النتائج مع صلب آخر له نسبة كربون مكافئ .2.5%

Sheet [4] rob [1] UIC-Group alulia, service فظ مزدور الأحف زحار \triangleleft - Vei asy ac ell' ابركاب يودق فظر/يخم الاب ₽ jul ligi * ب انا يدرس (لكريتها م الواحد) 0. 212 est = 100 = - 101 - 1/27 = (50) قطر / يوم / إحباء pe//ea yo = e/leil-1/lease ... (20) معار / <u>معرم / ا</u>یجاه = yin تاقد بالف من الودا obel

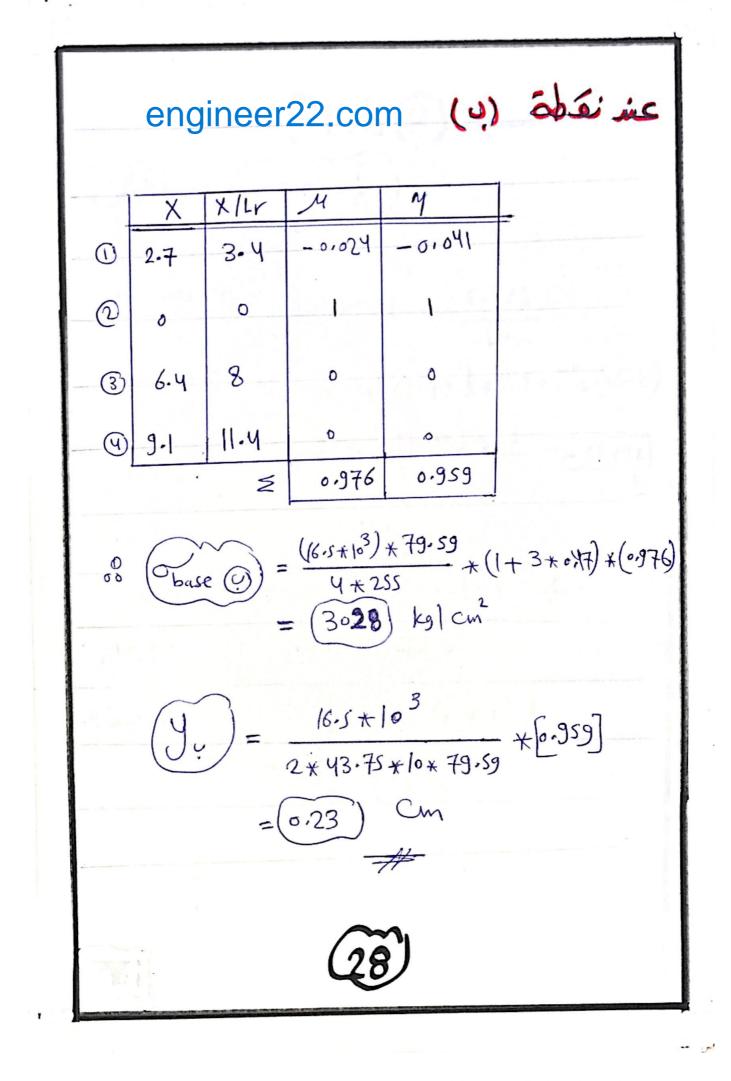
Hh = TP + TAr + KAr + TIOC * KIOC $=(50 \times 10) + (20 \times 20) \times 1.15 +$ (So + 20) * 1-4 = [los8] ECu [day I dir 2, Tact = 1th * S * ECU = 1058 * 1.1 * 40 = [46552] = 46.552710 UIC = (4)التأكرمن إجهادات العكمنام **G**base × Wmex=--- $\rightarrow \frac{1}{2} (6) - \frac{1}{2} W_{hc} = \frac{12}{2 \times 6} = 10$ $\Rightarrow W_{hch} = \frac{40}{4 \times 2} = 5$ Wmax = 10000 kg

 $L_{V} = 4 \left(\frac{4EI_{y}}{B.c} \right) = C = 2 \qquad [S_{1} \ S_{2} \ S_{2} \ S_{3} \ S$ $B = \frac{b(L-s_0)}{2s} = \frac{2s(260-s_0)}{2*60} = \frac{(43.75)}{c_m}$ Lr = 130.86 cm ad al 16 = [336] cm3 (356] = (2 E) = 014 $V = 1 + \frac{\sqrt{-60}}{140} = 1.29$ C = [0,129] $\equiv \mu$) = 0.8 given = (b+10³) + 130.86 base 4+326 + (1+3+0.129) + 0.8 = 1080 kglcm² = 10.8 kg/mm² 2011 = 70 6K **Pail** $Q_{all} = 5.26 \times 10^{-5} \times (30) \times (\frac{70}{11})^2$ = [6.4] ton Q= 1.2 × Wmex = 1.2 × 10 = [12] ton Q= 12 ton > Pall = 6.4 ton : Rail UIC - 60 is not safe not or

Zimmerimen =
$$\frac{1}{6}\frac{1}{100$$

ι.

2



$$- Prob(3) = -$$

$$Josephilos = - FA$$

$$F = \frac{U * Lyail}{4} + EA < At - \frac{EA \Delta \lambda}{Lyail}$$

$$= \frac{5 * 1800}{4} + 2 \cdot 1 * 10^{6} * [68 \cdot 73] * 11 \cdot 8 * 10^{6} * (36 - 23)$$

$$- \frac{2 \cdot 1 * 10^{6} * 168 \cdot 73] * 12}{1800} = \frac{-66782}{19}$$

$$(Boo) = -\frac{66782}{19}$$

$$(Boo) = -\frac{66782}{19}$$

$$(Boo) = -\frac{66782}{19}$$

$$S^{4} = 7 \cdot 85 * (A * 1^{10})$$

$$A = (58 \cdot 79] = -2^{10}$$

$$G = \frac{66782}{68 \cdot 79} = (970 \cdot 8) \text{ kg} [Cm^{2}]$$

$$(Boo) = -2^{10}$$

• .

i

-> Prob (5) eengineer22.com $Ceg = C + \frac{Mn}{2} + \frac{Cr}{2}$ $= 0.8 + \frac{0.9}{3} + \frac{2.4}{3} = [1.9] 0/0$ (Ceq = 2.5 %) d jí chp ài, tél Gil 20 In adjus 1 in which 185 - ites des $(2.5 - 1.9) \times (7) = 12 kg lmm^2$ كرزارة (١٠٠) حكان زيارة الفارمة 7 Kg/mm2 #