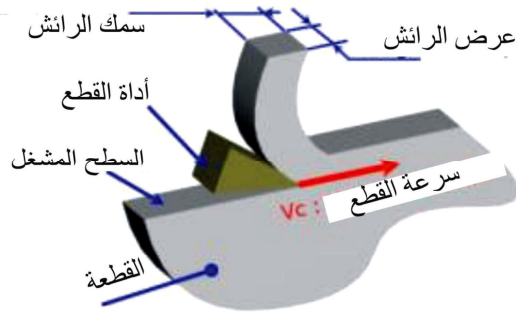


***1 المبدأ :** خلال التشغيل بنزع المادة نوجد الوضعية التالية في معظم الحالات :

- ☞ أداة القطع تتغل داخل المادة و تنزع الرأش .
 - ☞ الأداة تتبع مسار معين بالنسبة للقطعة المشغلة . هذه الحركات منجزة من طرف العناصر المكونة لآلة التشغيل .
 - ☞ للحصول على عمل مقبول (حالة جيدة للسطوح المشغلة , تآكل صغير للأداة , ...) . يجب ضبط شروط القطع .
- هناك عدة عوامل تسمح بتحديد شروط القطع منها :



☞ نوع الماكينة (خراطة , تفريز , تنقيب)

☞ نوع العمل (بدائي , نهائي)

☞ المادة المشغلة (المنيوم , حديد ..)

☞ مادة أداة التشغيل (صلب سريع , كربيد)

☞ نوع العملية (تنقيب , تقويم , خراطة طولية ,)

الهدف الرئيسي هو الحصول على قطعة مشغلة في ظروف عمل جيدة . لذا يجب تعيين شروط القطع الممثلة فيما يلي :

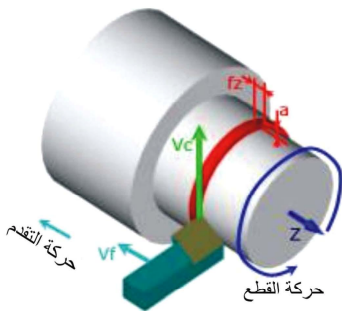
☞ سرعة القطع (V_c)

☞ سرعة التقدم (V_f)

☞ عمق التمريرة (p)

***2 حساب شروط القطع**

(أ) حالة الخراطة :



(V_c) : سرعة القطع (م/د)

(D) : قطر القطعة (مم)

(N) : عدد الدورات (دو/د)

***1 سرعة القطع (V_c)**

$$\text{حيث } V_c = \frac{\pi \cdot D \cdot N}{1000}$$

ملاحظة : سرعة القطع تستخرج من الجدول وفق العوامل المذكورة سابقا .

و القطر يقاس قطر القطعة . بينما عدد الدورات يستعمل القانون السابق لحسابها .

(V_f) : سرعة التقدم (مم/د)

(a) : التقدم لكل دورة (مم)

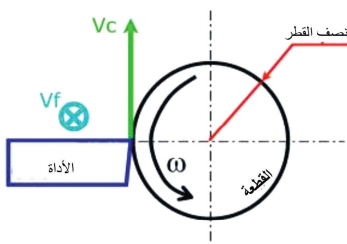
(N) : عدد الدورات (دو/د)

***2 سرعة التقدم (V_f)**

حيث

$$V_f = a \cdot N$$

ملاحظة (a) : يعين إنطلاقا من الجدول وفق العوامل المذكورة



ب) حالة التفريز:

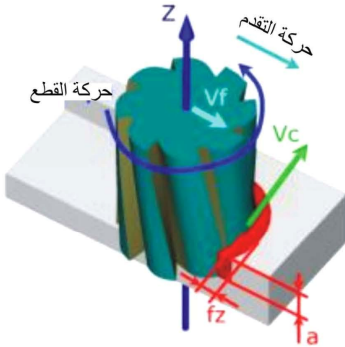
1* سرعة القطع (V_c)

$$V_c = \frac{\pi \cdot D \cdot N}{1000}$$

(V_c) : سرعة القطع (م/د)

(D) : قطر السكينة (مم)

(N) : عدد الدورات (د/د)



2* سرعة التقدم (V_f)

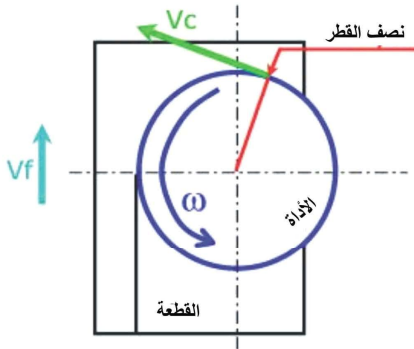
$$V_f = a \cdot z \cdot N$$

(V_f) : سرعة التقدم (مم/د)

(a) : التقدم لكل سن (مم)

(N) : عدد الدورات (د/د)

(z) : عدد أسنان السكينة



ملاحظة : لحساب عدد الدورات (في الخراطة أو التفريز) نستعمل القانون التالي :

$$N = 318 \cdot \frac{V_c}{D}$$

الخراطة (في حالة الأعناق و الفصل تؤخذ 50% من السرعة المذكورة في الجدول)

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	الأداة من ARS				الأداة من الكريبيد						
			بدائي			نهائي	بدائي			نهائي			
			V60 m/min	a max mm	f mm/tr	V60 m/min	f mm/tr	V60 m/min	a max mm	f mm/tr	V60 m/min	f mm/tr	
Acier S235	500	18°	30	2	0.1	45	>0.04	14°	150	2	0.2	250	>0.10
Acier INOX	500	14°	27	2	0.1	32	>0.04	6°	105	2	0.2	115	>0.10
Acier 35CD4	1100	10°	20	2	0.1	28	>0.04	0°	100	2	0.2	160	>0.10
PVC	60	15°	90	4	0.3	150	>0.10	8°	100	4	0.3	150	>0.20
Nylon PA6	80	15°	90	2	0.2	120	>0.05	5°	100	2	0.35	180	>0.12
Plexi PMMA	78	15°	75	2	0.2	90	>0.10	10°	100	2	0.25	150	>0.12
Laiton UZ30	400	10°	70	1	0.3	110	>0.02	20°	200	2	0.3	230	>0.10
BronzeUE12P	200	10°	32	2	0.2	43	>0.02	20°	90	2	0.3	120	>0.10
Dural AU4G	280	22°	200	2	0.3	250	>0.02	25°	400	3	0.4	500	>0.10

التفريز الأمامي (التسطيح)

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	سكاكين من ARS				لقم الكريبيد						
			بدائي			نهائي	بدائي			نهائي			
			V60 m/min	a max mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	a mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	
Acier S235	500	20°	29	2	0.11	40	>0.06	20°	100	2	0.2	120	>0.07
Acier INOX	500	20°	18	2	0.08	22	>0.05	15°	72	2	0.15	92	>0.07
Acier 35CD4	1100	12°	20	2	0.06	25	>0.04	12°	80	2	0.12	90	>0.07
PVC	60	20°	200	4	0.2	300	>0.50	20°	800	4	0.3	1000	>0.07
Nylon PA6	80	20°	100	2	0.15	200	>0.20	20°	400	2	0.35	500	>0.07
Plexi PMMA	78	0°	60	2	0.15	80	>0.20						
Laiton UZ30	400		72	1	0.09	95	>0.07		130	2	0.5	180	>0.16
BronzeUE12P	200		23	1	0.07	31	>0.06		60	2	0.2	82	>0.16
Dural AU4G	280	20°	150	1	0.07	190	>0.06	20°	500	3	0.1	800	>0.08

التفريز الجانبي

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	سكاكين من A.R.S. ($\phi > 20$)				سكاكين من A.R.S. ($\phi < 20$)						
			بدائي			نهائي	بدائي			نهائي			
			V60 m/min	a maxi mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	a maxi mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	
Acier S235	500	20°	25	2	0.08	32	>0.05	20°	19	2	0.03	22	>0.03
Acier INOX	500	20°	24	2	0.06	28	>0.04	20°	16	2	0.03	18	>0.03
Acier 35CD4	1100	20°	18	2	0.04	24	>0.03	12°	16	2	0.03	20	>0.03
Laiton UZ30	400	10	72	2	0.16	90	>0.03		41	3	0.01	46	>0.01
BronzeUE12P	200	10	30	2	0.18	35	>0.03		18	3	0.01	22	>0.01
Dural AU4G	280	20°	240	2	0.07	270	>0.06	20°	95	5	0.05	105	>0.03

التثقيب و التجويف

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	متأقب و براغل من ARS					تجويف $\phi < 20$			مقلوض A.R.S.	
			متأقب		$\phi < 10$	$\phi > 10$	تجويف	a	f	V60	التبريد	
			V60 m/min	angle pointe	angle hélice	f mm/tr	f mm/tr	V60 m/min	a mm	f mm/tr	V60 m/min	زيت القطع
Acier S235	500	25°	25	135°	30°	0.025 ϕ	>0.05	12.5	>0.20	0.3	12	زيت قابلة للإحلال في الماء
Acier INOX	500	25°	20	120°	30°	0.02 ϕ	>0.04	8	>0.20	0.15	6	زيت قابلة للإحلال في الماء
Acier 35CD4	1100	25°	22	120°	30°	0.012 ϕ	>0.03	9	>0.20	0.17	10	زيت قابلة للإحلال في الماء
PVC	60		60	135°	30°	0.02 ϕ		non	non	non	15	Air comprimé
Nylon PA6	80	0°	30	100°	30°	0.02 ϕ		non	non	non	15	Air comprimé
Plexi PMMA	78	0°	40	140°	30°	0.02 ϕ		non	non	non	10	Air comprimé
Laiton UZ30	400	18°	45	120°	15°	0.037 ϕ	>0.03	30	>0.20	0.4	13	a sec
BronzeUE12P	200	10°	20	120°	30°	0.037 ϕ	>0.03	12	>0.20	0.9	7	Huile de coupe
Dural AU4G	280	35°	65	140°	30°	0.032 ϕ	>0.06	30	>0.20	0.4	18	Pétrole

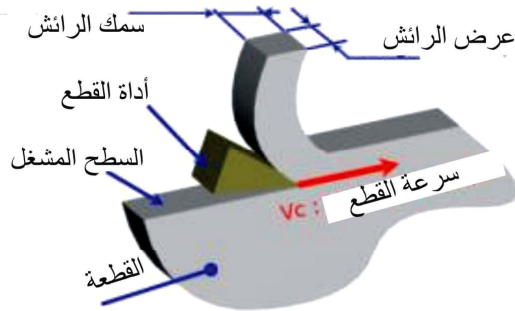
***1 المبدأ :** خلال التشغيل ينزع المادة نوجد الوضعية التالية في معظم الحالات :

☞ أداة القطع تتغل داخل المادة و تنزع الرانثس .

☞ الأداة تتبع مسار معين بالنسبة للقطعة المشغلة . هذه الحركات منجزة من طرف العناصر المكونة لآلة التشغيل .

☞ للحصول على عمل مقبول (حالة جيدة للسطوح المشغلة , تآكل صغير للأداة , ...) . يجب ضبط شروط القطع .

هناك عدة عوامل تسمح بتحديد شروط القطع منها :



(.....)

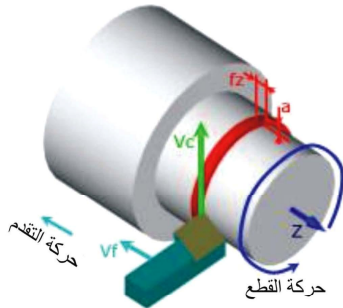
(.....)

(.....)

(.....)

(.....)

الهدف الرئيسي هو الحصول على قطعة مشغلة في ظروف عمل جيدة . لذا يجب تعيين شروط القطع الممثلة فيما يلي :



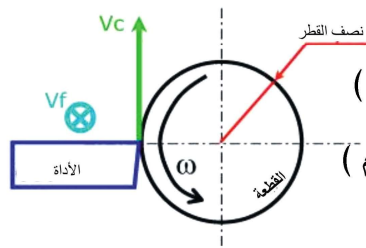
(V_c)

(V_f)

(p)

***2 حساب شروط القطع**

(أ) حالة الخراطة :



***1** (V_c) (V_c) : (م / د)

..... : (D) (مم)

..... : (N) (دو / د)

$$V_c = \frac{\pi \cdot D \cdot N}{1000}$$

ملاحظة : سرعة القطع تستخرج من الجدول وفق العوامل المذكورة سابقا .

و القطر يقاس قطر القطعة . بينما عدد الدورات يستعمل القانون السابق لحسابها .

***2** (V_f) (V_f) : (م / د)

..... : (a) حيث

$$V_f = a \cdot N$$

..... : (N) (دو / د)

ملاحظة : (a) يعين إنطلاقا من الجدول وفق العوامل المذكورة سابقا

(ب) حالة التفريز:

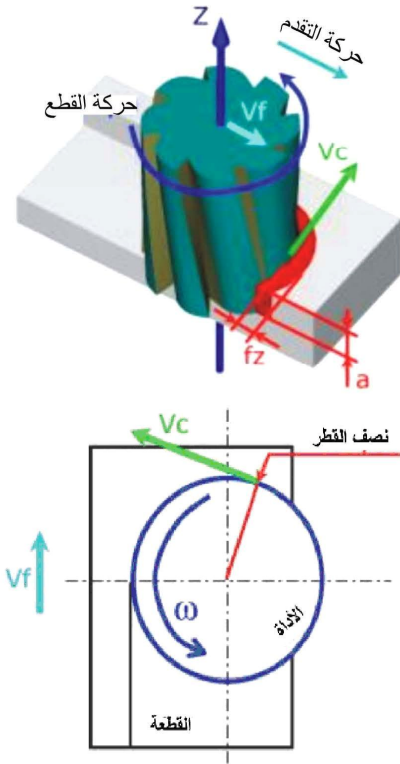
*1 سرعة القطع (V_c)(V_c) : سرعة القطع (م/د)(D) : (مم)(N) : عدد الدورات (دو/د)

حيث

$$V_c = \frac{\pi \cdot D \cdot N}{1000}$$

*2 سرعة التقدم (V_f)(V_f) : سرعة التقدم (مم/د)(a) : (مم)(N) : عدد الدورات (دو/د)..... : (z)

$$V_f = a \cdot z \cdot N$$



ملاحظة : لحساب عدد الدورات (في الخراطة أو التفريز) نستعمل القانون التالي :

$$N = 318 \cdot \frac{V_c}{D}$$

الخرطة (في حالة الأعناق و الفصل تؤخذ 50% من السرعة المذكورة في الجدول)

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	الأداة من ARS				الأداة من الكريبد						
			بدائي			نهائي	بدائي			نهائي			
			V60 m/min	a max mm	f mm/tr	V60 m/min	f mm/tr	V60 m/min	a max mm	f mm/tr	V60 m/min	f mm/tr	
Acier S235	500	18°	30	2	0.1	45	>0.04	14°	150	2	0.2	115	>0.10
Acier INOX	500	14°	27	2	0.1	32	>0.04	6°	105	2	0.2	115	>0.10
Acier 35CD4	1100	10°	20	2	0.1	28	>0.04	0°	100	2	0.2	160	>0.10
PVC	60	15°	90	4	0.3	150	>0.10	8°	100	4	0.3	150	>0.20
Nylon PA6	80	15°	90	2	0.2	120	>0.05	5°	100	2	0.35	180	>0.12
Plexi PMMA	78	15°	75	2	0.2	90	>0.10	10°	100	2	0.25	150	>0.12
Laiton UZ30	400	10°	70	1	0.3	110	>0.02	20°	200	2	0.3	230	>0.10
BronzeUE12P	200	10°	32	2	0.2	43	>0.02	20°	90	2	0.3	120	>0.10
Dural AU4G	280	22°	200	2	0.3	250	>0.02	25°	400	3	0.4	500	>0.10

التفريز الأمامي (التسطيح)

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	سكاكين من ARS				لقم الكريبد						
			بدائي			نهائي	بدائي			نهائي			
			V60 m/min	a max mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	a mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	
Acier S235	500	20°	29	2	0.11	40	>0.06	20°	100	2	0.2	120	>0.07
Acier INOX	500	20°	18	2	0.08	22	>0.05	15°	72	2	0.15	92	>0.07
Acier 35CD4	1100	12°	20	2	0.06	25	>0.04	12°	80	2	0.12	90	>0.07
PVC	60	20°	200	4	0.2	300	>0.50	20°	800	4	0.3	1000	>0.07
Nylon PA6	80	20°	100	2	0.15	200	>0.20	20°	400	2	0.35	500	>0.07
Plexi PMMA	78	0°	60	2	0.15	80	>0.20						
Laiton UZ30	400		72	1	0.09	95	>0.07		130	2	0.5	180	>0.16
BronzeUE12P	200		23	1	0.07	31	>0.06		60	2	0.2	82	>0.16
Dural AU4G	280	20°	150	1	0.07	190	>0.06	20°	500	3	0.1	800	>0.08

التفريز الجانبي

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	سكاكين من A.R.S. ($\phi > 20$)				سكاكين من A.R.S. ($\phi < 20$)						
			بدائي			نهائي	بدائي			نهائي			
			V60 m/min	a max mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	a max mm	fz mm/(tr.d)	V60 m/min	fz mm/(tr.d)	
Acier S235	500	20°	25	2	0.08	32	>0.05	20°	19	2	0.03	22	>0.03
Acier INOX	500	20°	24	2	0.06	28	>0.04	20°	16	2	0.03	18	>0.03
Acier 35CD4	1100	20°	18	2	0.04	24	>0.03	12°	16	2	0.03	20	>0.03
Laiton UZ30	400	10	72	2	0.16	90	>0.03		41	3	0.01	46	>0.01
BronzeUE12P	200	10	30	2	0.18	35	>0.03		18	3	0.01	22	>0.01
Dural AU4G	280	20°	240	2	0.07	270	>0.06	20°	95	5	0.05	105	>0.03

التثقيب و التجويف

المادة المشغلة	Rr MPa	γ	مثقاب و براغل من ARS					مقلوض A.R.S.				
			مثقاب			$\phi < 10$	$\phi > 10$	تجويف	$\phi < 20$		التبريد	
			V60 m/min	angle pointe	angle hélice	f mm/tr	f mm/tr	V60 m/min	a mm	f mm/tr	V60 m/min	زيت القطع
Acier S235	500	25°	25	135°	30°	0.025 ϕ	>0.05	12.5	>0.20	0.3	12	زيت قابلة للإحلال في الماء
Acier INOX	500	25°	20	120°	30°	0.02 ϕ	>0.04	8	>0.20	0.15	6	زيت قابلة للإحلال في الماء
Acier 35CD4	1100	25°	22	120°	30°	0.012 ϕ	>0.03	9	>0.20	0.17	10	زيت قابلة للإحلال في الماء
PVC	60		60	135°	30°	0.02 ϕ		non	non	non	15	Air comprimé
Nylon PA6	80	0°	30	100°	30°	0.02 ϕ		non	non	non	15	Air comprimé
Plexi PMMA	78	0°	40	140°	30°	0.02 ϕ		non	non	non	10	Air comprimé
Laiton UZ30	400	18°	45	120°	15°	0.03 ϕ	>0.03	30	>0.20	0.4	13	a sec
BronzeUE12P	200	10°	20	120°	30°	0.037 ϕ	>0.03	12	>0.20	0.9	7	Huile de coupe
Dural AU4G	280	35°	65	140°	30°	0.032 ϕ	>0.06	30	>0.20	0.4	18	Pétrole